



MINISTERO DELLA
TRANSIZIONE ECOLOGICA



REGIONE PUGLIA



COMUNE di San Marco in Lamis

Progettazione e Coordinamento	Progettazione Elettromeccanica	Ing. Giovanni Cis Tel. 349 0737323 E-Mail: giovanni.cis@ingpec.eu					
Studio Ambientale	Progettazione Strutturale	Ing. Leo Baldo Petitti Tel. 329 1145542 E-Mail: leobaldo.petitti@ingpec.eu					
Studio Naturalistico	Dott. Forestale Lupo Corso Roma, 110 71121 Foggia E-Mail: luigilupo@libero.it	Studio Archeologico					
Studio Geologico	Dott. Pasquale G. Longo Via Pescasseroli 13 66100 Chieti	Studio Agronomico	Dott. N. D'Errico Via Goito 8 71017 Torremaggiore (FG)	Studio Idraulico	Ing. A.L. Giordano Tel. +39 346.6330966 - E-Mail: lauragiordano.ing@gmail.com	Studio Acustico	Arch. Marianna Denora Via Savona 3 70022 Altamura (BA)
Proponente	 Via Vittor Pisani, 16 - 20124 Milano (MI) - P.IVA 04300510718			EPC	 Via Vittor Pisani, 16 - 20124 Milano (MI) - P.IVA 04300510718		
Opera	PROGETTO PER UN IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITA' "POSTA D'INNANZI"						
Oggetto	Folder JLHWZY9_Progetto definitivo.zip						
	Nome file JLHWZY9_PD_R07_Rev0_Calcoli_Preliminari_Strutture						
	Descrizione elaborato Calcoli Preliminari Strutture (Tracker, Cabine, Recinzioni, ecc)				ELABORATO R 07		
Rev.	Data	Oggetto della revisione:	Elaborazione	Verifica	Approvazione		
Scala:							
Formato:	Codice Pratica		JLHWZY9				

Comune di SAN MARCO IN LAMIS
Provincia di FOGGIA

CALCOLI DELLE STRUTTURE

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG)
IN LOCALITÀ "POSTA D'INNANZI"

Relazione generale

Strutture degli inseguitori

- Relazione di calcolo
- Dati di input
- Dati di output
- Calcolo dei pali di fondazione

Strutture del locale tecnologico

- Relazione di calcolo
- Dati di input
- Dati di output
- Calcolo geotecnico

Piastra di appoggio delle cabine di trasformazione BT/MT

- Relazione di calcolo
- Dati di input
- Dati di output
- Calcolo geotecnico

Piastra di appoggio del trasformatore AT

- Relazione di calcolo
- Dati di input
- Dati di output
- Calcolo geotecnico

Progettista strutturale
Ing. Leo Baldo Petitti

Indice generale

RELAZIONE GENERALE	3
• DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA	3
• DESCRIZIONE DELLE CARATTERISTICHE GEOLOGICHE DEL SITO	3
• INFORMAZIONI GENERALI SULL'ANALISI SVOLTA.....	5
NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	5
REFERENZE TECNICHE (CAP. 12 D.M. 17.01.2018).....	5
MISURA DELLA SICUREZZA	5
MODELLI DI CALCOLO	6
• AZIONI SULLA COSTRUZIONE	7
AZIONI AMBIENTALI E NATURALI	7
DESTINAZIONE D'USO E SOVRACCARICHI PER LE AZIONI ANTROPICHE	8
AZIONE SISMICA.....	9
AZIONI DOVUTE AL VENTO	10
AZIONI DOVUTE ALLA TEMPERATURA	10
NEVE.....	ERRORE. IL SEGNALIBRO NON È DEFINITO.
AZIONI ANTROPICHE E PESI PROPRI.....	11
COMBINAZIONI DI CALCOLO	11
COMBINAZIONI DELLE AZIONI SULLA COSTRUZIONE	12
• TOLLERANZE	13
• DURABILITÀ	13
• PRESTAZIONI ATTESE AL COLLAUDO	13

RELAZIONE GENERALE

OGGETTO: IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ “POSTA D’INNANZI”
PROGETTO DELLE STRUTTURE

Per una immediata comprensione delle condizioni sismiche, si riporta il seguente:

RIEPILOGO PARAMETRI SISMICI

Vita Nominale	50
Classe d’Uso	2
Categoria del Suolo	B
Categoria Topografica	1
Latitudine del sito oggetto di edificazione	41.570333
Longitudine del sito oggetto di edificazione	15.695833

• DESCRIZIONE GENERALE DELL’OPERA

L’intervento prevede la realizzazione di un impianto integrato fotovoltaico-agricolo per la produzione di energia elettrica tramite la tecnologia solare fotovoltaico avente potenza di picco pari a **52,920 MW**. L’area occupata dall’impianto corrisponde a circa **58 Ha** e su essa saranno installati **1565** tracker in acciaio contenenti **117.600** moduli fotovoltaici di dimensioni 1.979 x 1.002 mm.

Nell’impianto è prevista la installazione di **10** container ospitanti i trasformatori e poggiati su piastre di calcestruzzo delle dimensioni 12,50 m x 2,90 m.

Nella zona NW dell’impianto è collocata la cabina di elevazione. Le apparecchiature poggeranno su piastre in cemento armato.

Il progetto prevede la realizzazione delle seguenti opere strutturali:

1. inseguitori in acciaio per il sostegno dei pannelli fotovoltaici
2. fabbricato per locale tecnologico
3. piastre in cemento armato per l’appoggio delle cabine di trasformazione BT/MT
4. piastre di appoggio per apparecchiature della Stazione Utente

• DESCRIZIONE DELLE CARATTERISTICHE GEOLOGICHE DEL SITO

L’opera oggetto di progettazione strutturale ricade nel territorio comunale di **San Marco in Lamis**; l’area analizzata è ubicata ad una quota di circa **40** metri s.l.m. e ricade nel **F. 136 del C.T.**

Il terreno sul quale sarà realizzato l’impianto con tutte le sue opere annesse ha una estensione di circa **58 Ha**.

Il terreno di fondazione è costituito da depositi sabbiosi limosi ed è classificato come categoria di

suolo **B**.

Per la caratterizzazione geotecnica si è fatto riferimento alla relazione geologica redatta dal Geologo Dott. Longo Pasquale Giuseppe.

Dalle indagini geognostiche sono stati rilevati i seguenti parametri meccanici:

- strato di terreno posto tra 0,60 e 3,00 metri dal piano campagna

γ	1,80 t/mc	Peso di volume
ϕ	24°	Angolo di attrito
Cu	20,00 KPa	Coesione non drenata
Kz	4,00 kg/cmc	Coefficiente di sottofondo
Kx	1,00 kg/cmc	Coefficiente di sottofondo
Ky	1,00 kg/cmc	Coefficiente di sottofondo
C	5,00 KPa	Coesione
E	5 N/mm ²	Modulo edometrico

- strato di terreno posto tra 3,00 e 10,00 metri dal piano campagna

γ	1,80 t/mc	Peso di volume
ϕ	27°	Angolo di attrito
Cu	20,00 KPa	Coesione non drenata
KZ	4,00 kg/cmc	Coefficiente di sottofondo
Kx	1,00 kg/cmc	Coefficiente di sottofondo
Ky	1,00 kg/cmc	Coefficiente di sottofondo
Falda	Oltre 10,00 mt. p.c.	Profondità falda
E	5 N/mm ²	Modulo edometrico
C	5,00 KPa	Coesione

• **INFORMAZIONI GENERALI SULL'ANALISI SVOLTA**

NORMATIVA DI RIFERIMENTO

- D.M 17/01/2018 - Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni;
- Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 “Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle “Norme tecniche per le costruzioni”» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018”.

REFERENZE TECNICHE (Cap. 12 D.M. 17.01.2018)

- UNI ENV 1992-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 206-1/2001 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
- UNI EN 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 1995-1 – Costruzioni in legno
- UNI EN 1998-1 – Azioni sismiche e regole sulle costruzioni
- UNI EN 1998-5 – Fondazioni ed opere di sostegno

MISURA DELLA SICUREZZA

Il metodo di verifica della sicurezza adottato è quello degli Stati Limite (SL) che prevede due insiemi di verifiche rispettivamente per gli stati limite ultimi S.L.U. e gli stati limite di esercizio S.L.E.. La sicurezza viene quindi garantita progettando i vari elementi resistenti in modo da assicurare che la loro resistenza di calcolo sia sempre maggiore delle corrispondente domanda in termini di azioni di calcolo.

Le norme precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale.

Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali.

Le prestazioni della struttura e la vita nominale sono riportati nei successivi tabulati di calcolo della struttura.

La sicurezza e le prestazioni saranno garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto al Committente in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme di cui al D.M. 17/01/2018 e successive modifiche ed integrazioni.

In particolare si è verificata:

- la sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (S.L.U.) che possono provocare eccessive deformazioni permanenti, crolli parziali o globali, dissesti, che possono compromettere l'incolumità delle persone e/o la perdita di beni, provocare danni ambientali e sociali, mettere fuori servizio l'opera. Per le verifiche sono stati utilizzati i coefficienti parziali relativi alle azioni ed alle resistenze dei materiali in accordo a quanto previsto dal D.M. 17/01/2018 per i vari tipi di materiale. I valori utilizzati sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate;
- la sicurezza nei riguardi degli stati limite di esercizio (S.L.E.) che possono limitare nell'uso e nella durata l'utilizzo della struttura per le azioni di esercizio. In particolare di concerto con il committente e coerentemente alle norme tecniche si sono definiti i limiti riportati nell'allegato fascicolo delle calcolazioni;

la sicurezza nei riguardi dello stato limite del danno (S.L.D.) causato da azioni sismiche con opportuni periodi di ritorno definiti di concerto al committente ed alle norme vigenti per le costruzioni in zona sismica;

robustezza nei confronti di opportune azioni accidentali in modo da evitare danni sproporzionati in caso di incendi, urti, esplosioni, errori umani;

Per quanto riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

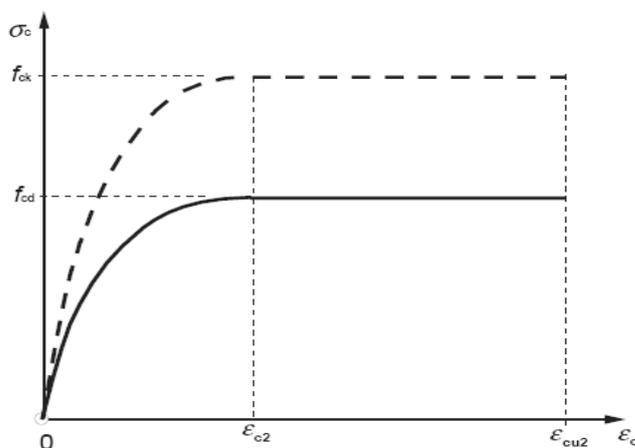
MODELLI DI CALCOLO

Si sono utilizzati come modelli di calcolo quelli esplicitamente richiamati nel D.M. 17/01/2018.

Per quanto riguarda le azioni sismiche ed in particolare per la determinazione del fattore di struttura, dei dettagli costruttivi e le prestazioni sia agli S.L.U. che allo S.L.D. si fa riferimento al D.M. 17/01/18 e alla circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009, n. 617 la quale è stata utilizzata come norma di dettaglio.

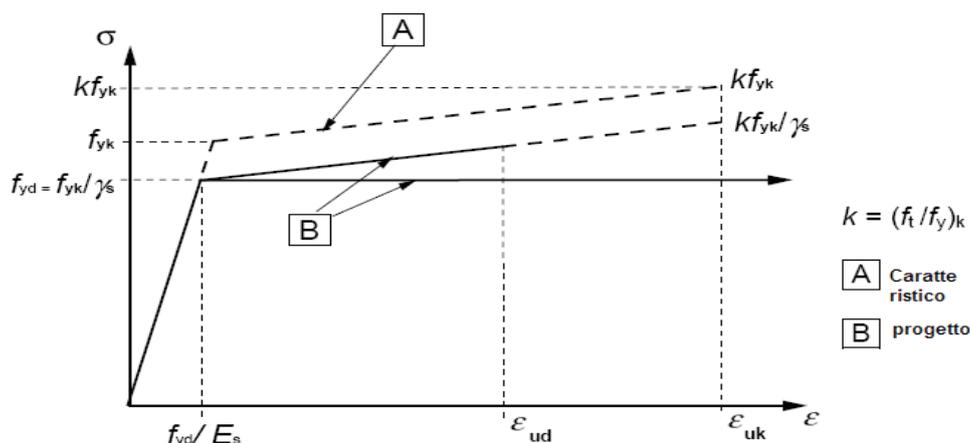
La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Per le verifiche sezionali i legami utilizzati sono:



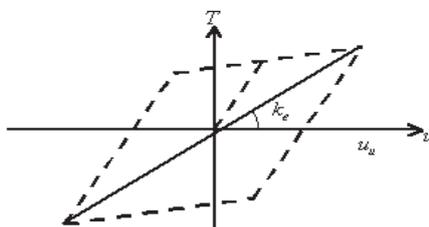
Legame costitutivo di progetto parabola-rettangolo per il calcestruzzo.

Il valore ϵ_{cu2} nel caso di analisi non lineari sarà valutato in funzione dell'effettivo grado di confinamento esercitato dalle staffe sul nucleo di calcestruzzo.



Legame costitutivo di progetto elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio.

- legame rigido plastico per le sezioni in acciaio di classe 1 e 2 e elastico lineare per quelle di classe 3 e 4;
- legame elastico lineare per le sezioni in legno;
- legame elasto-viscoso per gli isolatori.



Legame costitutivo per gli isolatori.

Il modello di calcolo utilizzato risulta rappresentativo della realtà fisica per la configurazione finale anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

• AZIONI SULLA COSTRUZIONE

AZIONI AMBIENTALI E NATURALI

Si è concordato con il committente che le prestazioni attese nei confronti delle azioni sismiche siano verificate agli stati limite, sia di esercizio che ultimi individuati riferendosi alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti. Gli stati limite di esercizio sono:

RELAZIONE DI CALCOLO

- Stato Limite di Operatività (S.L.O.)
- Stato Limite di Danno (S.L.D.)

Gli stati limite ultimi sono:

- Stato Limite di salvaguardia della Vita (S.L.V.)
- Stato Limite di prevenzione del Collasso (S.L.C.)

Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} , cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella successiva tabella:

Stati Limite P_{VR} :		Probabilità di superamento nel periodo di riferimento V_R
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%
Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

Per la definizione delle forme spettrali (spettri elastici e spettri di progetto), in conformità ai dettami del D.M. 17/01/2018 § 3.2.3. sono stati definiti i seguenti termini:

- Vita Nominale del fabbricato;
- Classe d'Uso del fabbricato;
- Categoria del Suolo;
- Coefficiente Topografico;
- Latitudine e Longitudine del sito oggetto di edificazione.

Si è inoltre concordato che le verifiche delle prestazioni saranno effettuate per le azioni derivanti dalla neve, dal vento e dalla temperatura secondo quanto previsto dal cap. 3 del D.M. 17/01/18 e dalla Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009 n. 617 per un periodo di ritorno coerente alla classe della struttura ed alla sua vita utile.

DESTINAZIONE D'USO E SOVRACCARICHI PER LE AZIONI ANTROPICHE

Per la determinazione dell'entità e della distribuzione spaziale e temporale dei sovraccarichi variabili si farà riferimento alla tabella del D.M. 17/01/2018 in funzione della destinazione d'uso.

I carichi variabili comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera; i modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- carichi verticali uniformemente distribuiti q_k [kN/m²]
- carichi verticali concentrati Q_k [kN]
- carichi orizzontali lineari H_k [kN/m]

Tabella 3.1.II – Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici

RELAZIONE DI CALCOLO

Categ.	Ambienti	q_k [kN/m ²]	Q_k [kN]	H_k [kN/m]
A	Ambienti ad uso residenziale. Sono compresi in questa categoria i locali di abitazione e relativi servizi, gli alberghi (ad esclusione delle aree suscettibili di affollamento)	2,00	2,00	1,00
B	Uffici. Cat. B1 – Uffici non aperti al pubblico Cat. B2 – Uffici aperti al pubblico	2,00 3,00	2,00 2,00	1,00 1,00
C	Ambienti suscettibili di affollamento. Cat. C1 – Ospedali, ristoranti, caffè, banche, scuole Cat. C2 – Balconi, ballatoi e scale comuni, sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi Cat. C3 – Ambienti privi di ostacoli per il libero movimento delle persone, quali musei, sale per esposizioni, stazioni ferroviarie, sale da ballo, palestre, tribune libere, edifici per eventi pubblici, sale da concerto, palazzetti per lo sporte relative tribune	3,00 4,00 5,00	2,00 4,00 5,00	1,00 2,00 3,00
D	Ambienti ad uso commerciale. Cat. D1 – Negozi Cat. D2 – Centri commerciali, mercati, grandi magazzini, librerie	4,00 5,00	4,00 5,00	2,00 2,00
E	Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale. Cat. E1 – Biblioteche, archivi, magazzini, depositi, laboratori manifatturieri Cat. E2 – Ambienti ad uso industriale, da valutarsi caso per caso	> 6,00 -	6,00 -	1,00* -
F – G	Rimesse e parcheggi. Cat. F – Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN Cat. G – Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico superiore a 30 kN, da valutarsi caso per caso	2,50 -	2 x 10,00 -	1,00** -
H	Coperture e sottotetti. Cat. H1 – Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione Cat. H2 – Coperture praticabili Cat. H3 – Coperture speciali (impianti, eliporti, altri) da valutarsi caso per caso	0,50 - -	1,20 Secondo categoria di appartenenza -	1,00 - -

* non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati
** per i soli parapetti o partizioni nelle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso

I valori nominali e/o caratteristici q_k , Q_k ed H_k di riferimento sono riportati nella Tab. 3.1.II. delle N.T.C. 2018. In presenza di carichi verticali concentrati Q_k essi sono stati applicati su impronte di carico appropriate all'utilizzo ed alla forma dello orizzontamento.

In particolare si considera una forma dell'impronta di carico quadrata pari a 50 x 50 mm, salvo che per le rimesse ed i parcheggi, per i quali i carichi si sono applicano su due impronte di 200 x 200 mm, distanti assialmente di 1,80 m.

AZIONE SISMICA

Ai fini delle N.T.C. 2018 l'azione sismica è caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X ed Y ed una verticale contrassegnata da Z, da considerare tra di loro indipendenti.

Le componenti possono essere descritte, in funzione del tipo di analisi adottata, mediante una delle seguenti rappresentazioni:

- accelerazione massima attesa in superficie;
- accelerazione massima e relativo spettro di risposta attesi in superficie;
- accelerogramma.

L'azione in superficie è stata assunta come agente su tali piani.

Le due componenti ortogonali indipendenti che descrivono il moto orizzontale sono caratterizzate dallo stesso spettro di risposta. L'accelerazione massima e lo spettro di risposta della componente verticale attesa in superficie sono determinati sulla base dell'accelerazione massima e dello

spettro di risposta delle due componenti orizzontali.

In allegato alle N.T.C. 2018, per tutti i siti considerati, sono forniti i valori dei precedenti parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

AZIONI DOVUTE AL VENTO

Le azioni del vento sono state determinate in conformità al §3.3 del D.M. 17/01/18 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 21 gennaio 2019 n. 7.

Zona geografica:	zona 3
Altezza slm:	40 m
Distanza dalla costa:	20 Km
Tempo di ritorno:	50 anni
Classe rugosità:	D
Classe aperture:	A
Coefficiente topografico:	1
Coefficiente dinamico:	1
Coefficiente attrito:	0,02

AZIONI DOVUTE ALLA TEMPERATURA

E' stato tenuto conto delle variazioni giornaliere e stagionali della temperatura esterna, irraggiamento solare e convezione comportano variazioni della distribuzione di temperatura nei singoli elementi strutturali, con un delta di temperatura di 15° C.

Nel calcolo delle azioni termiche, si è tenuto conto di più fattori, quali le condizioni climatiche del sito, l'esposizione, la massa complessiva della struttura, la eventuale presenza di elementi non strutturali isolanti, le temperature dell'aria esterne (Cfr. § 3.5.2), dell'aria interna (Cfr. § 3.5.3) e la distribuzione della temperatura negli elementi strutturali (Cfr § 3.5.4) viene assunta in conformità ai dettami delle N.T.C. 2018.

AZIONI DOVUTE ALLA NEVE

Il carico provocato dalla neve sulle coperture, ove presente, è stato valutato mediante la seguente espressione di normativa:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t \quad \text{(Cfr. §3.3.7)}$$

in cui si ha:

q_s = carico neve sulla copertura;

μ_i = coefficiente di forma della copertura, fornito al (Cfr. § 3.4.5);

q_{sk} = valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [kN/m²], fornito al (Cfr. § 3.4.2) delle N.T.C. 2018

per un periodo di ritorno di 50 anni;

C_E = coefficiente di esposizione di cui al (Cfr. § 3.4.3);

C_t = coefficiente termico di cui al (Cfr.§ 3.4.4).

L'azione è riferita ad un periodo di ritorno di 50 anni.

Il coefficiente di crescita col periodo di ritorno vale: $\alpha_R = 1$

La zona relativa al territorio in oggetto è la **II** cui fanno riferimento i seguenti territori:

Arezzo, Ascoli Piceno, Bari, Campobasso, Chieti, Ferrara, Firenze, **Foggia**, Genova, Gorizia, Imperia, Isernia, La Spezia, Lucca, Macerata, Mantova, Massa Carrara, Padova, Perugia, Pescara, Pistoia, Prato, Rovigo, Savona, Teramo, Trieste, Venezia, Verona.

Carico della neve al suolo: q_{sk}

Essendo $z < 200$, il carico della neve al suolo sarà:

$$q_{sk} = 1 \text{ kN/mq};$$

Coefficiente di esposizione: c_E

La topografia è “*battuta dai venti*” ovvero “*Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti*”, pertanto:

$$c_E = 1$$

Coefficiente termico: c_t

$$c_t = 0,9$$

Coefficiente di forma: μ

Copertura ad una falda con $30^\circ < \alpha < 60^\circ$ sull'orizzontale:

$$\mu = 0.8(60 - \alpha)/30$$

Carico da neve: q_s

$$q_s = \mu \cdot q_{sk} \cdot c_E \cdot c_t$$

AZIONI ANTROPICHE E PESI PROPRI

Nel caso delle spinte del terrapieno sulle pareti di cantinato (ove questo fosse presente), in sede di valutazione di tali carichi, (a condizione che non ci sia grossa variabilità dei parametri geotecnici dei vari strati così come individuati nella relazione geologica), è stata adottata una sola tipologia di terreno ai soli fini della definizione dei lati di spinta e/o di eventuali sovraccarichi.

COMBINAZIONI DI CALCOLO

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal D.M. 17/01/2018 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive.

In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni per cui si rimanda al § 2.5.3 delle N.T.C. 2018. Queste sono:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (S.L.U.) (2.5.1);
- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7 (2.5.2);
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) reversibili (2.5.3);
- Combinazione quasi permanente (S.L.E.), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine (2.5.4);
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2 form. 2.5.5);
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di

progetto Ad (v. § 3.6 form. 2.5.6).

Nelle combinazioni per S.L.E., si intende che vengono omessi i carichi Q_{kj} che danno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi G_2 .

Altre combinazioni sono da considerare in funzione di specifici aspetti (p. es. fatica, ecc.). Nelle formule sopra riportate il simbolo + vuol dire “combinato con”.

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} sono dati in § 2.6.1, Tab. 2.6.I.

Nel caso delle costruzioni civili e industriali le verifiche agli stati limite ultimi o di esercizio devono essere effettuate per la combinazione dell’azione sismica con le altre azioni già fornita in § 2.5.3 form. 3.2.16 delle N.T.C. 2018.

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai carichi gravitazionali (form. 3.2.17).

I valori dei coefficienti ψ_{2j} sono riportati nella Tabella 2.5.I.

La struttura deve essere progettata così che il degrado nel corso della sua vita nominale, purché si adotti la normale manutenzione ordinaria, non pregiudichi le sue prestazioni in termini di resistenza, stabilità e funzionalità, portandole al di sotto del livello richiesto dalle presenti norme.

Le misure di protezione contro l’eccessivo degrado devono essere stabilite con riferimento alle previste condizioni ambientali.

La protezione contro l’eccessivo degrado deve essere ottenuta attraverso un’opportuna scelta dei dettagli, dei materiali e delle dimensioni strutturali, con l’eventuale applicazione di sostanze o ricoprimenti protettivi, nonché con l’adozione di altre misure di protezione attiva o passiva.

La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

COMBINAZIONI DELLE AZIONI SULLA COSTRUZIONE

Le azioni definite come al § 2.5.1 delle N.T.C. 2018 sono state combinate in accordo a quanto definito al § 2.5.3. applicando i coefficienti di combinazione come di seguito definiti:

Categoria/Azione variabile	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{2i}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

Tabella 2.5.I – Valori dei coefficienti di combinazione

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} utilizzati nelle calcolazioni sono dati nelle N.T.C. 2018 in § 2.6.1, Tab. 2.6.I.

- **TOLLERANZE**

Nelle calcolazioni si è fatto riferimento ai valori nominali delle grandezze geometriche ipotizzando che le tolleranze ammesse in fase di realizzazione siano conformi alle euronorme EN 1992-1991-EN206 - EN 1992-2005:

- Copriferro -5 mm (EC2 4.4.1.3)
Per dimensioni ≤ 150 mm ± 5 mm
Per dimensioni ≤ 400 mm ± 15 mm
Per dimensioni ≥ 2500 mm ± 30 mm

Per i valori intermedi interpolare linearmente.

- **DURABILITÀ**

Per garantire la durabilità della struttura sono state prese in considerazione opportuni stati limite di esercizio (S.L.E.) in funzione dell'uso e dell'ambiente in cui la struttura dovrà vivere limitando sia gli stati tensionali che nel caso delle opere in calcestruzzo anche l'ampiezza delle fessure. La definizione quantitativa delle prestazioni, la classe di esposizione e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Inoltre per garantire la durabilità, così come tutte le prestazioni attese, è necessario che si ponga adeguata cura sia nell'esecuzione che nella manutenzione e gestione della struttura e si utilizzino tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche e dinamiche dei materiali e delle strutture. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono coerenti con tali obiettivi.

Durante le fasi di costruzione il direttore dei lavori implementerà severe procedure di controllo sulla qualità dei materiali, sulle metodologie di lavorazione e sulla conformità delle opere eseguite al progetto esecutivo nonché alle prescrizioni contenute nelle "Norme Tecniche per le Costruzioni" D.M. 17/01/2018 e relative Istruzioni.

- **PRESTAZIONI ATTESE AL COLLAUDO**

La struttura a collaudo dovrà essere conforme alle tolleranze dimensionali prescritte nella presente relazione, inoltre relativamente alle prestazioni attese esse dovranno essere quelle di cui al § 9 del D.M. 17/01/2018.

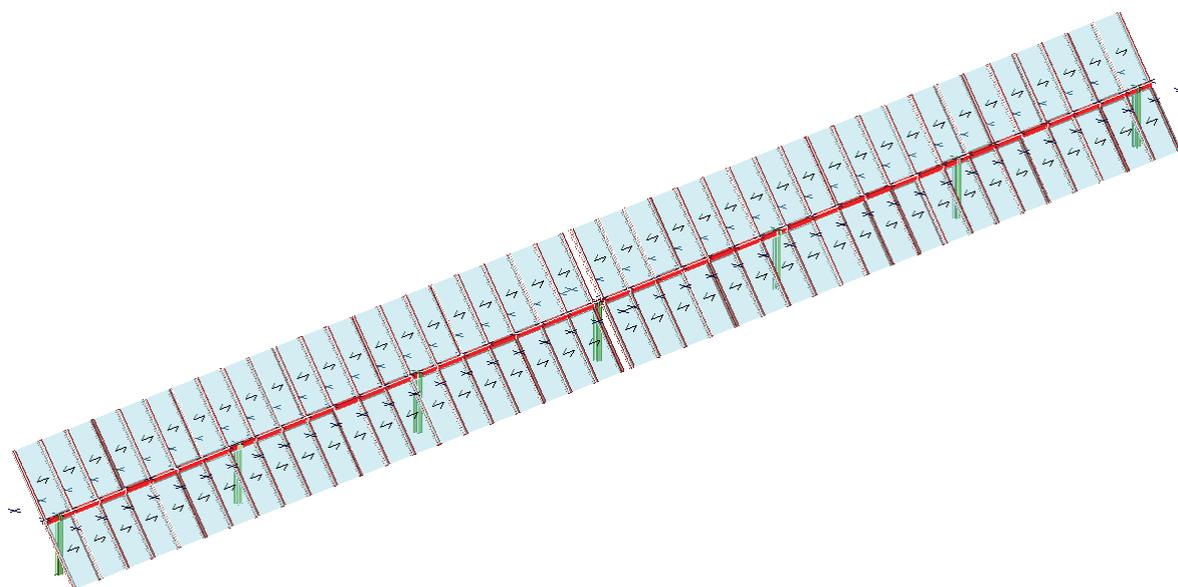
Ai fini della verifica delle prestazioni il collaudatore farà riferimento ai valori di tensioni, deformazioni e spostamenti desumibili dall'allegato fascicolo dei calcoli statici per il valore delle azioni pari a quelle di esercizio.

Comune di SAN MARCO IN LAMIS
Provincia di FOGGIA

RELAZIONE DI CALCOLO
Ai sensi del Cap. 10.2 delle NTC 2018
ANALISI E VERIFICHE SVOLTE CON L' AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ
"POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLE STRUTTURE DEGLI INSEGUITORI

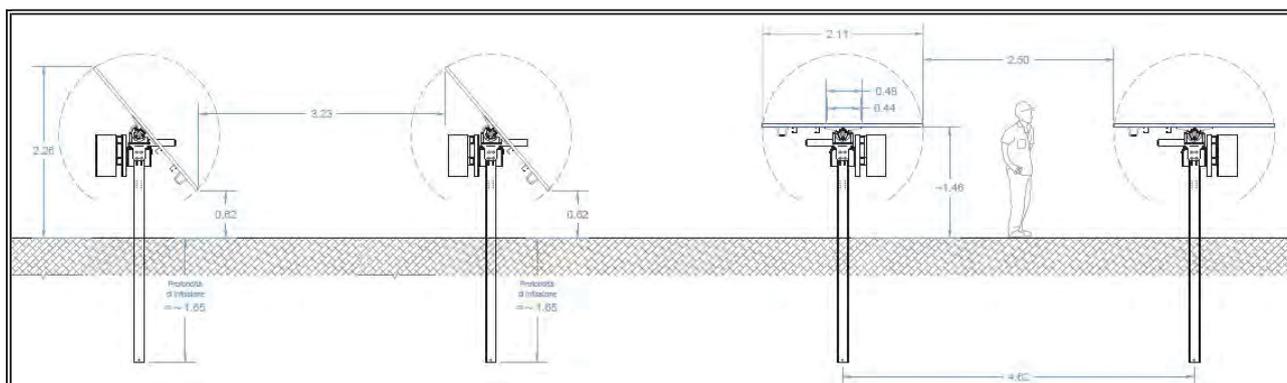


Progettista strutturale

Ing. Leo Baldo Petitti

Descrizione

Il progetto prevede l'installazione di inseguitori monoassiali SkySmart della Arctech Solar.



L'impianto comprende

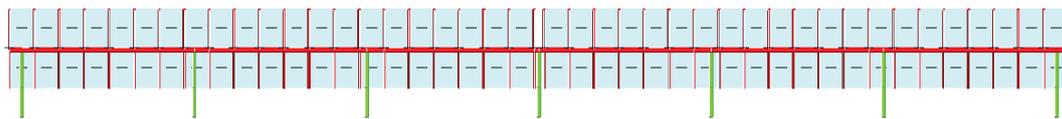
1265 tracker da 84 moduli

105 tracker da 56 moduli

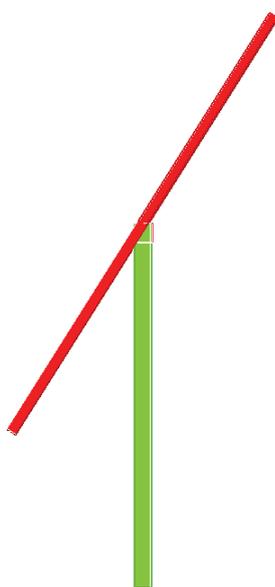
195 tracker da 28 moduli

Il progetto strutturale è riferito a un tracker da 84 moduli. La struttura è composta da

- 7 pilastri HEB 160 ad interasse di 6,90 m
- Trave principale in profilo scatolare 150 mm x 150 mm, spessore 4 mm
- Travi secondarie per fissaggio dei moduli in profilati E2*UPN80 e UPN80
- 7 pali elicoidali in acciaio di collegamento al terreno



Inseguitori: vista frontale



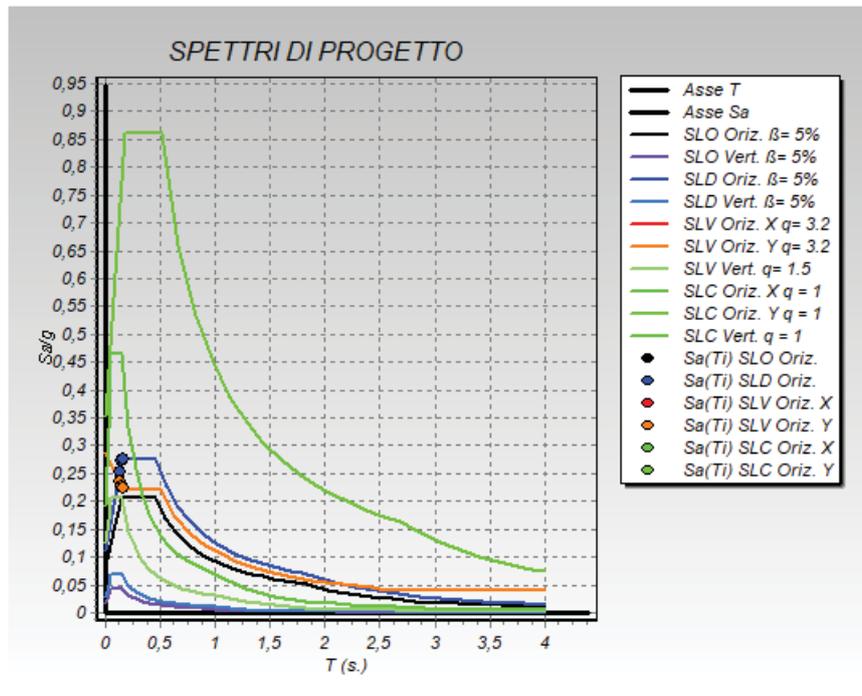
Inseguitori: vista laterale

Le azioni cui è sottoposta la struttura, oltre al peso proprio e i carichi permanenti, sono

- il carico dovuto all'azione del vento
- il carico neve
- l'azione sismica.

Presentazione sintetica dei risultati

Una sintesi del comportamento della struttura e' consegnata nelle tabelle di sintesi dei risultati, riportate in appresso, e nelle rappresentazioni grafiche allegate in coda alla presente relazione in cui sono rappresentate le principali grandezze (deformate, sollecitazioni, etc..) per le parti più sollecitate della struttura in esame.



Tabellina Riassuntiva delle % Massa Eccitata

Il numero dei modi di vibrare considerato (14) ha permesso di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura, per le varie direzioni:

DIREZIONE	% MASSA
X	100
Y	100
Z	0

Tabellina Riassuntiva degli Spostamenti SLO/SLD

Stato limite	Status Verifica
SLO	NON CALCOLATO
SLD	VERIFICATO

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLU

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 0	NON PRESENTI
Travi c.a. Elevazione	0 su 0	NON PRESENTI
Pilastri in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI

Shell in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Piastre in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Acciaio	0 su 145	VERIFICATO
Aste in Legno	0 su 0	NON PRESENTI
Zattera Plinti	0 su 0	NON PRESENTI
Pali/Micropali (Plinti)	0 su 0	NON PRESENTI
Micropali (Travi/Piastre)	0 su 0	Tipologie NON PRESENTI

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLE

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 0	NON PRESENTI
Travi c.a. Elevazione	0 su 0	NON PRESENTI
Pilastrini in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Shell in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Piastre in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Acciaio	0 su 145	VERIFICATO

Informazioni sull' elaborazione

Il software e' dotato di propri filtri e controlli di autodiagnostica che intervengono sia durante la fase di definizione del modello sia durante la fase di calcolo vero e proprio.

In particolare il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello generato
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti o non adeguate.

Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su labilita' o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento.

Controlli sulla verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata.

Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti.

Rappresentazioni grafiche di post-processo che consentono di evidenziare eventuali anomalie sfuggite all' autodiagnostica automatica.

In aggiunta ai controlli presenti nel software si sono svolti appositi calcoli su schemi semplificati, che si riportano nel seguito, che hanno consentito di riscontrare la correttezza della modellazione effettuata per la struttura in esame.

Giudizio motivato di accettabilita'

Il software utilizzato ha permesso di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello hanno consentito di controllare sia la coerenza geometrica che la adeguatezza delle azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali: sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti e reazioni vincolari, hanno permesso un immediato controllo di tali valori con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati della struttura stessa.

Si è inoltre riscontrato che le reazioni vincolari sono in equilibrio con i carichi applicati, e che i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche sono confrontabili con gli omologhi valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Sono state inoltre individuate un numero di travi ritenute significative e, per tali elementi, e' stata effettuata una apposita verifica a flessione e taglio.

Le sollecitazioni fornite dal solutore per tali travi, per le combinazioni di carico indicate nel tabulato di verifica del CDSWin, sono state validate effettuando gli equilibri alla rotazione e traslazione delle dette travi, secondo quanto meglio descritto nel calcolo semplificato, allegato alla presente relazione. Si sono infine eseguite le verifiche di tali travi con metodologie semplificate e, confrontandole con le analoghe verifiche prodotte in automatico dal programma, si e' potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

Da quanto sopra esposto si puo' quindi affermare che il calcolo e' andato a buon fine e che il modello di calcolo utilizzato e' risultato essere rappresentativo della realtà fisica, anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

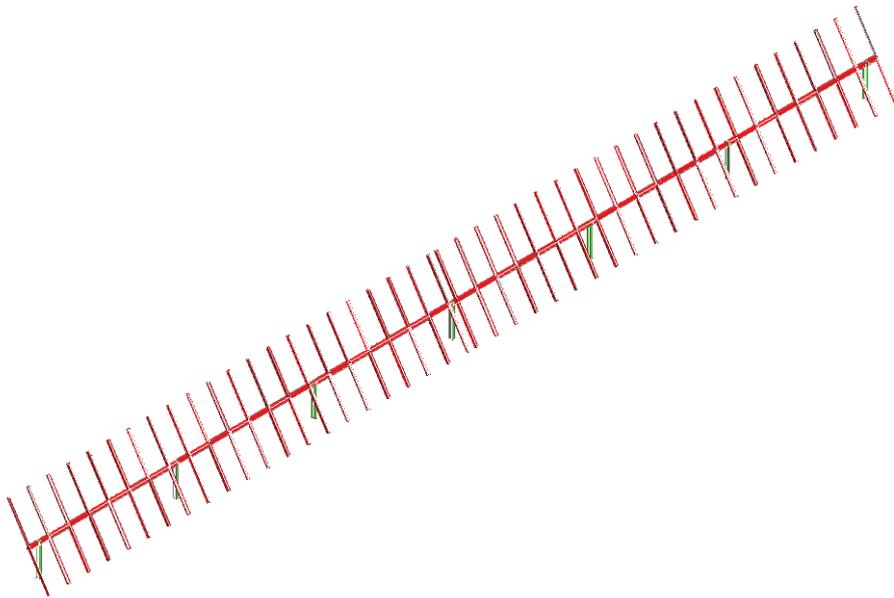
Grafici modellazione della struttura

Figura 1 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista anteriore)

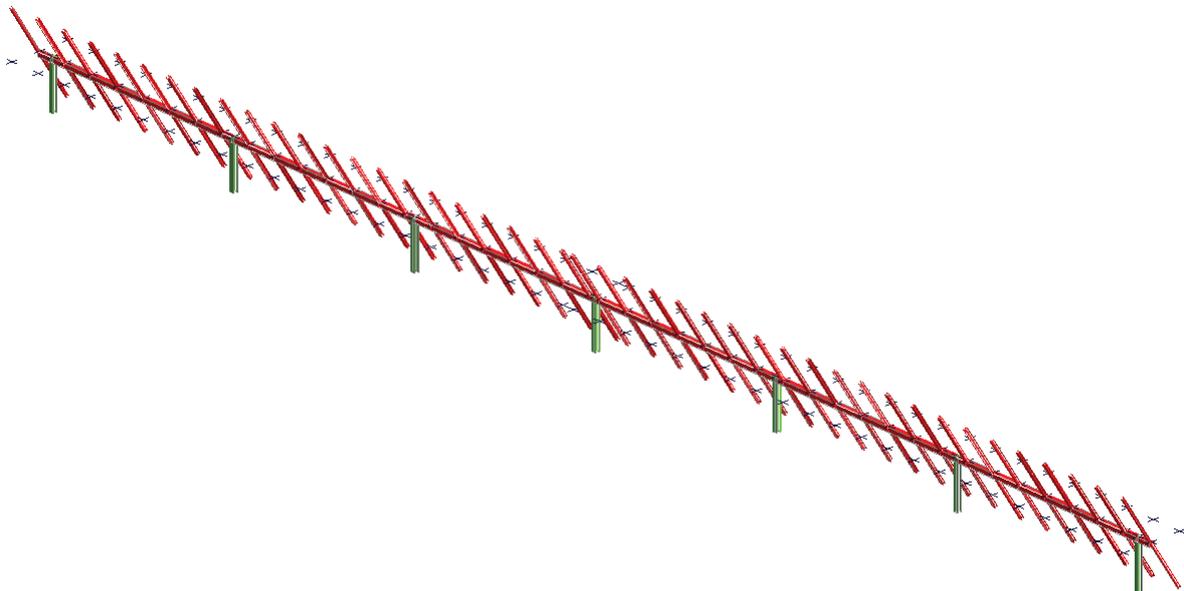


Figura 2 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista posteriore)

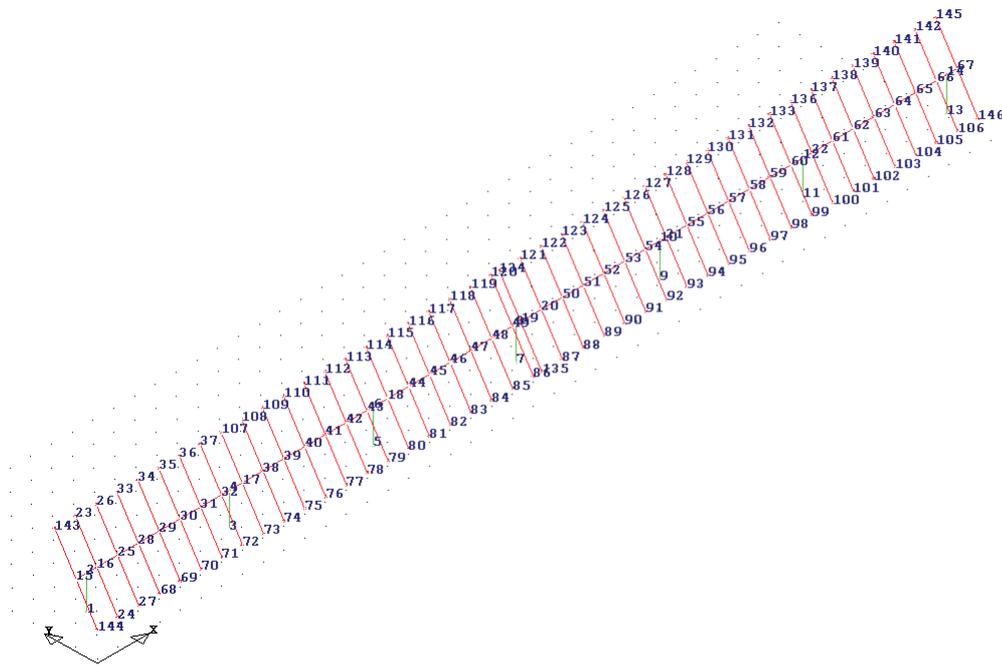


Figura 3 – Nodi

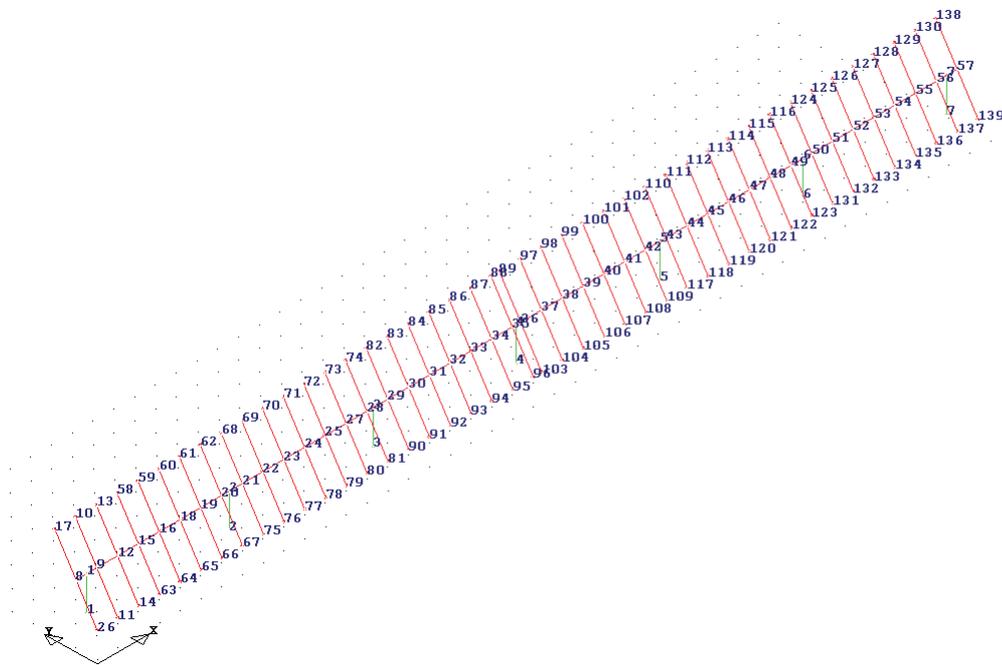


Figura 4 – Fili

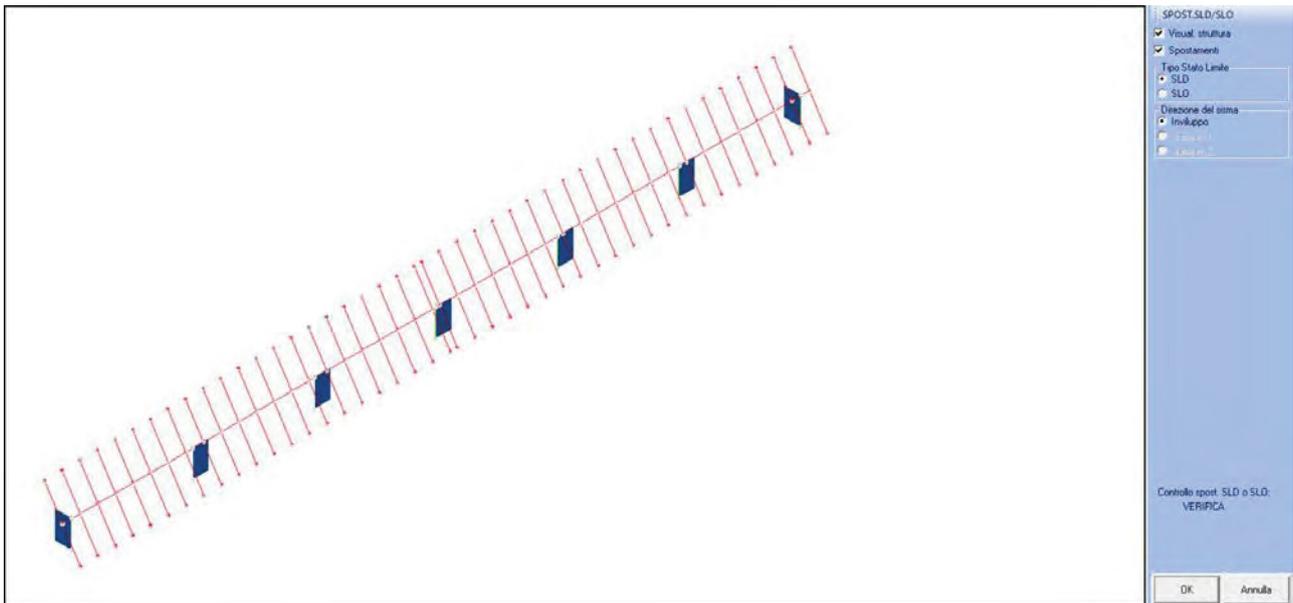


Figura 5- Spostamenti

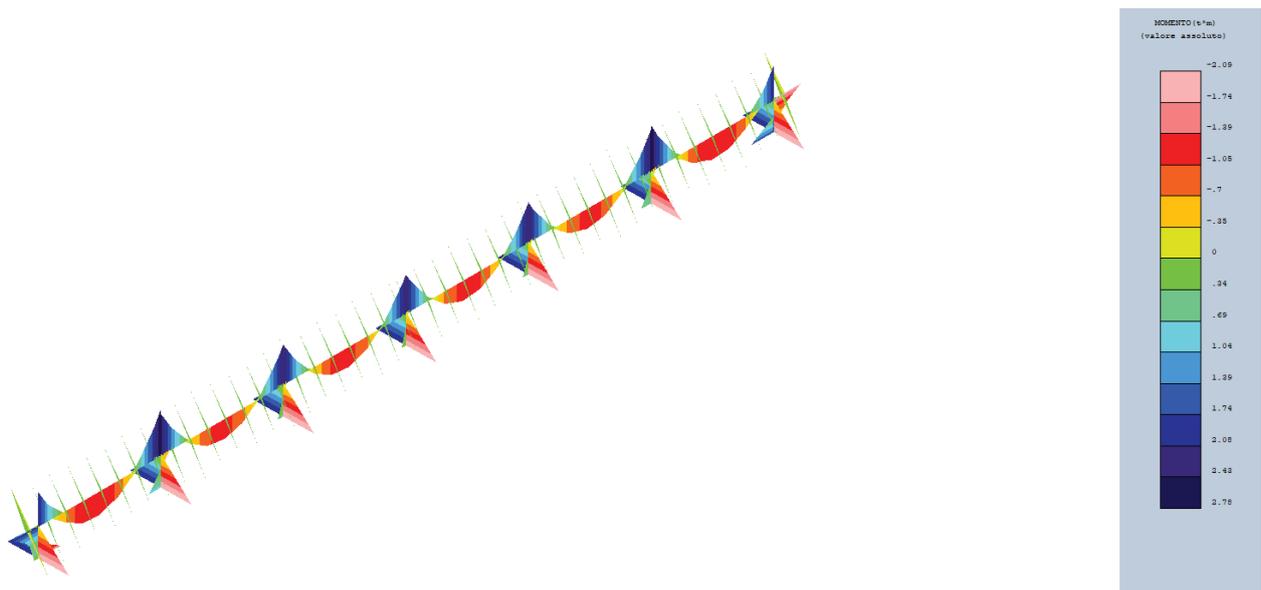


Figura 6 - MOMENTO (Inviluppo)

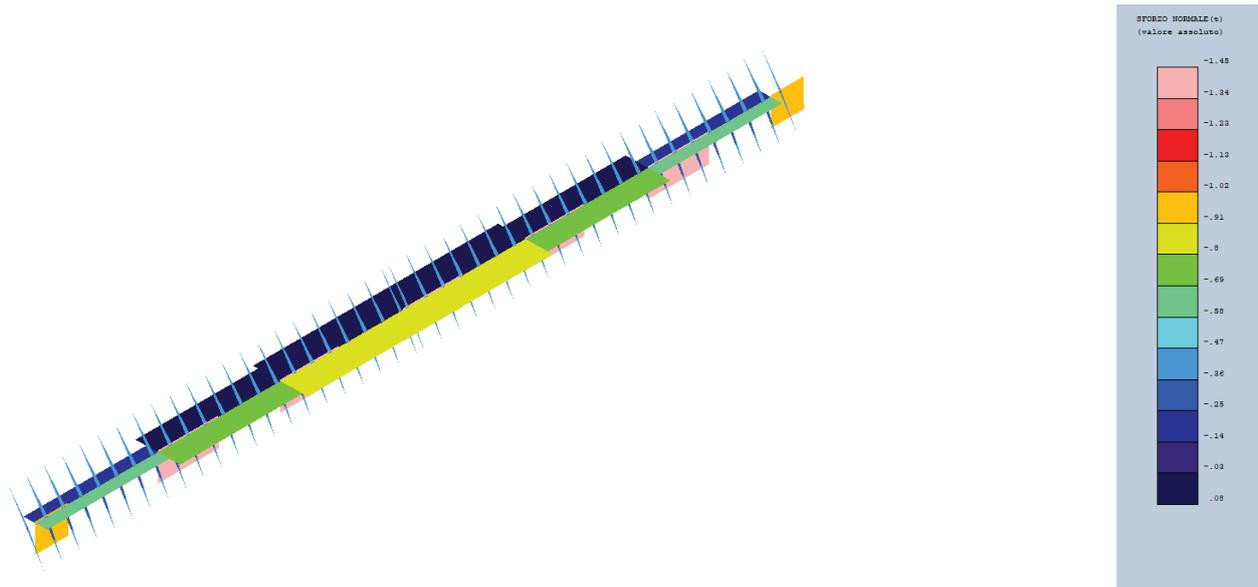


Figura 7 - SFORZO N (Inviluppo)

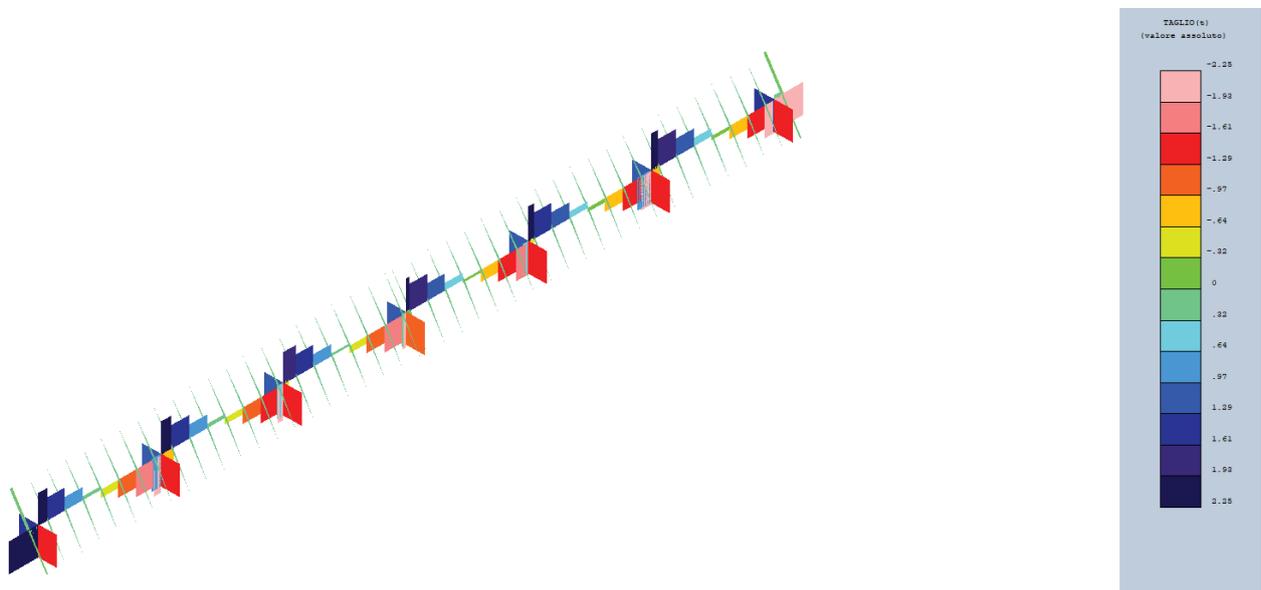


Figura 8 - TAGLIO (Inviluppo)

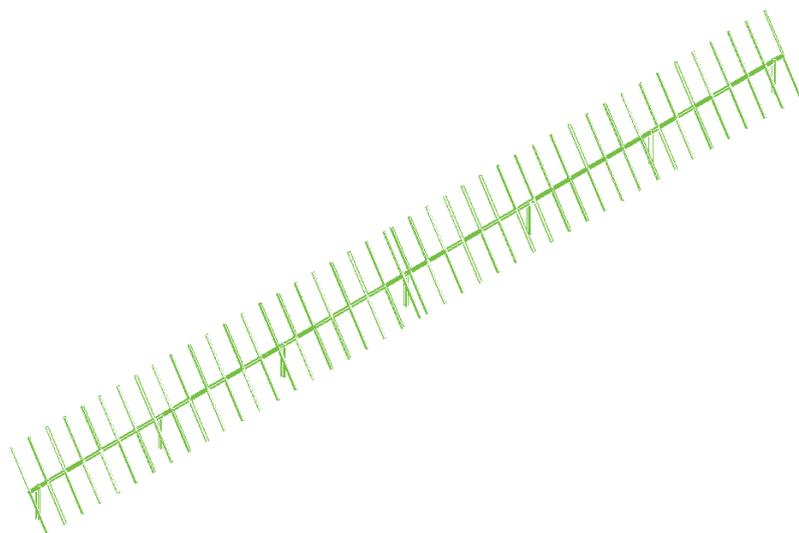


Figura 9 – VERIFICA ASTE

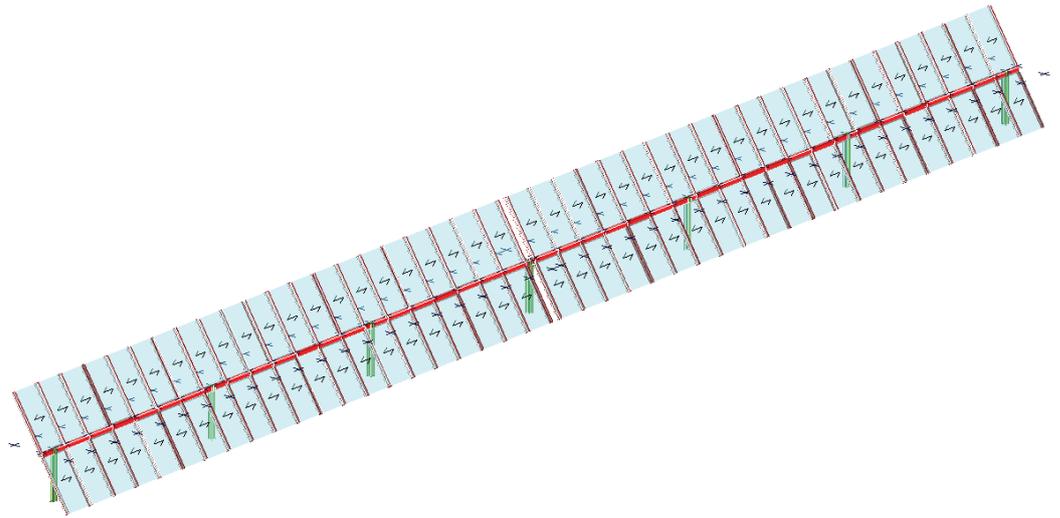
**COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS
PROVINCIA DI FOGGIA**

TABULATI DI CALCOLO

OGGETTO:

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI MANFREDONIA (FG)
IN LOCALITÀ "POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLE STRUTTURE DEGLI INSEGUITORI

**COMMITTENTE:**

ENERGIE RINNOVABILI

Progettista strutturale
Ing. Leo Baldo Petitti

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

• **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

• **ANALISI SISMICA DINAMICA**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il *metodo di Jacobi*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

• VERIFICHE

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compressa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed} / f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;

Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

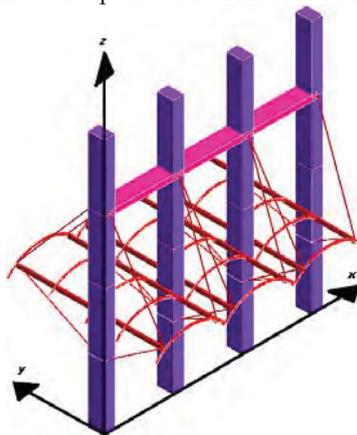
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

● SISTEMI DI RIFERIMENTO

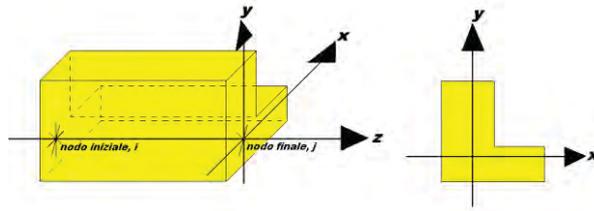
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



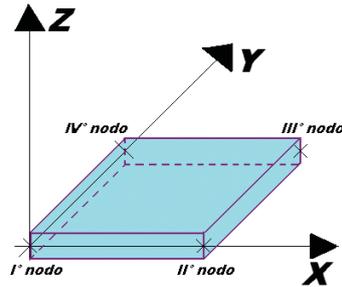
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



• UNITÀ DI MISURA

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze] = m
 [forze] = kgf / daN
 [tempo] = sec
 [temperatura] = °C

• CONVENZIONI SUI SEGNI

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

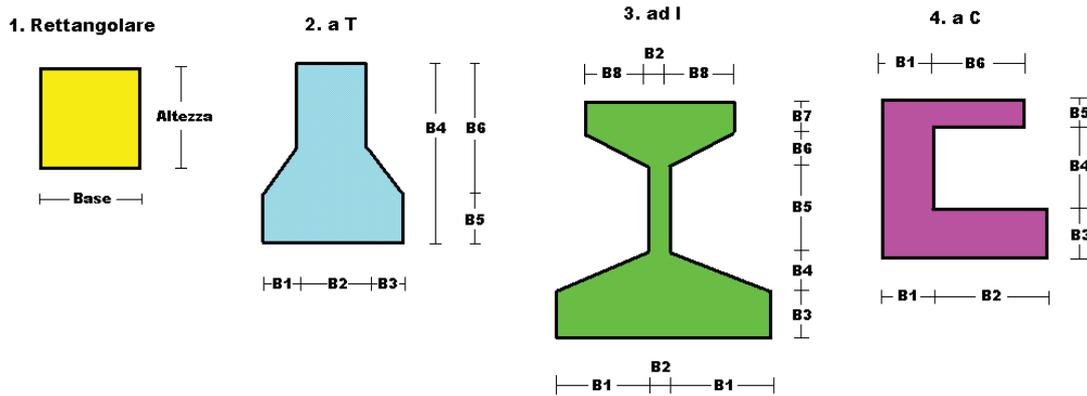
I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Le sezioni delle aste in c.a.o. riportate nel seguito sono state raggruppate per tipologia. Le tipologie disponibili sono le seguenti:

- 1) RETTANGOLARE
- 2) a T
- 3) ad I
- 4) a C
- 5) CIRCOLARE
- 6) POLIGONALE

Nelle tabelle sono usate alcune sigle il cui significato è spiegato dagli schemi riportati in appresso:



Per quanto attiene alla tipologia poligonale le diciture V1, V2, ..., V10 individuano i vertici della sezione descritta per coordinate.

In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (I_{xg} ed I_{yg}) e momento d'inerzia polare (I_p).

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

Sez.	<i>Numero d'archivio della sezione</i>
U	<i>Perimetro bagnato per metro di sezione</i>
P	<i>Peso per unità di lunghezza</i>
A	<i>Area della sezione</i>
Ax	<i>Area a taglio in direzione X</i>
Ay	<i>Area a taglio in direzione Y</i>
Jx	<i>Momento d'inerzia rispetto all'asse X</i>
Jy	<i>Momento d'inerzia rispetto all'asse Y</i>
Jt	<i>Momento d'inerzia torsionale</i>
Wx	<i>Modulo di resistenza a flessione, asse X</i>
Wy	<i>Modulo di resistenza a flessione, asse Y</i>
Wt	<i>Modulo di resistenza a torsione</i>
ix	<i>Raggio d'inerzia relativo all'asse X</i>
iy	<i>Raggio d'inerzia relativo all'asse Y</i>
sver	<i>Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b*t)$)</i>
E	<i>Modulo di elasticità normale</i>
G	<i>Modulo di elasticità tangenziale</i>
lambda	<i>Valore massimo della snellezza</i>
Tipo	<i>Tipo di acciaio</i>
Acciaio	
ver.	<i>-1 = non esegue verifica; 0 = verifica solo aste tese; 1 = verifica completa</i>
gamma	<i>peso specifico del materiale</i>
Wx Plast.	<i>Modulo di resistenza plastica in direzione X</i>
Wy Plast.	<i>Modulo di resistenza plastica in direzione Y</i>
Wt Plast.	<i>Modulo di resistenza plastica torsionale</i>
Ax Plast.	<i>Area a taglio plastica direzione X</i>
Ay Plast.	<i>Area a taglio plastica direzione Y</i>
Iw	<i>Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)</i>
Num.Rit.	<i>Numero di ritegni torsionali</i>
Tors	

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

S_{amm}	<i>Tensione ammissibile</i>
fe	<i>Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)</i>
Ω	<i>Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6=conifere)</i>
Caric. estra	<i>Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento</i>
E.lim.	<i>Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento</i>
Coeff.'ni'	<i>Coefficiente "ni"</i>

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.r	<i>Numero indicativo del criterio di progetto</i>
o	
Elem.	<i>Tipo di elemento strutturale</i>
%Rig.T	<i>Percentuale di rigidezza torsionale</i>
ors.	
Mod. E	<i>Modulo di elasticità normale</i>
Poisson	<i>Coefficiente di Poisson</i>
Sgmc	<i>Tensione massima di esercizio del calcestruzzo</i>
tauc0	<i>Tensione tangenziale minima</i>
tauc1	<i>Tensione tangenziale massima</i>
Sgmf	<i>Tensione massima di esercizio dell'acciaio</i>
Om.	<i>Coefficiente di omogeneizzazione</i>
Gamma	<i>Peso specifico del materiale</i>
Coprist	<i>Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo</i>
affa	
Fi min.	<i>Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali</i>
Fi st.	<i>Diametro delle staffe</i>
Lar. st.	<i>Larghezza massima delle staffe</i>
Psc	<i>Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche</i>
Pos.pol.	<i>Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali</i>
D arm.	<i>Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali</i>
Iteraz.	<i>Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali</i>
Def.	<i>Deformabilità a taglio (si, no)</i>
Tag.	
%Scorr	<i>Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe</i>
.Staf.	
P.max	<i>Passo massimo delle staffe</i>
staffe	
P.min.st	<i>Passo minimo delle staffe</i>
affe	
tMt	<i>Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
min.	
Ferri	<i>Presenza di ferri di parete a taglio</i>
parete	
Ecc.lim.	<i>Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura</i>
Tipo	<i>Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)</i>
ver.	
Fl.rett.	<i>Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)</i>
Den.X	<i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
pos.	
Den.X	<i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
neg.	
Den.Y	<i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
pos.	
Den.Y	<i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
neg.	
%Mag.	<i>Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico</i>
car.	
%Rid.P	<i>Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove:</i>
las	<i>- $M^*(ij)$=Momento DOPO la ridistribuzione plastica</i>
	<i>- $M(ij)$=Momento PRIMA della ridistribuzione plastica</i>
Linear.	<i>Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta:</i>

	<i>1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione</i>
	<i>2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione.</i>
	<i>3 = comportamento lineare solo a trazione.</i>
	<i>4 = comportamento non lineare solo a trazione.</i>
	<i>5 = comportamento lineare solo a compressione.</i>
	<i>6 = comportamento non lineare solo a compressione.</i>
Appesi	<i>Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)</i>
Min. T/sigma	<i>Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)</i>
Verif.Al ette	<i>Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)</i>
Kwinkl.	<i>Costante di sottofondo del terreno</i>

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	<i>Numero identificativo del criterio di progetto</i>
Tipo Elem.	<i>Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")</i>
fck	<i>Resistenza caratteristica del calcestruzzo</i>
fcd	<i>Resistenza di calcolo del calcestruzzo</i>
rcd	<i>Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)</i>
fyk	<i>Resistenza caratteristica dell'acciaio</i>
fyd	<i>Resistenza di calcolo dell'acciaio</i>
Ey	<i>Modulo elastico dell'acciaio</i>
ec0	<i>Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico</i>
ecu	<i>Deformazione ultima del calcestruzzo</i>
eyu	<i>Deformazione ultima dell'acciaio</i>
Ac/At	<i>Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa</i>
Mt/Mtu	<i>Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
Wra	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare</i>
Wfr	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti</i>
Wpe	<i>Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti</i>
σ Rara	<i>Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare</i>
σ Perm	<i>Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti</i>
σ Rara	<i>Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare</i>
SpRara	<i>Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare</i>
SpPerm	<i>Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti</i>
Coef.Visc.	<i>Coefficiente di viscosità</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

Filo	<i>Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro</i>
Sez.	<i>Numero di archivio della sezione del pilastro</i>
Tipologia	<i>Descrive le seguenti grandezze:</i>
ia	<i>a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale</i>
	<i>b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	<i>Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario</i>
Codice	<i>Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:</i>

$\overset{2}{\underset{ }{\text{r}}}$	$\overset{7}{\text{T}}$	$\overset{3}{\text{C}}$
$\overset{6}{\text{+}}$	$\overset{0}{\text{+}}$	$\overset{8}{\text{+}}$
$\overset{1}{\text{+}}$	$\overset{5}{\text{+}}$	$\overset{4}{\text{+}}$

Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

dx	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta</i>
dy	<i>Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta</i>
Crit.N.ro	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro</i>

Tipo Elemento *Tipo elemento ai fini sismici:*
Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:
 - "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.
 - "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:
I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz *Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.*

Rx, Ry, Rz *Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.*

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	<i>Numero identificativo della trave alla quota in esame</i>
Sez.	<i>Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore</i>
Base x	<i>Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Alt.	
Magrone	<i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
ne	
Ang.	<i>Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse</i>
Filo in.	<i>Numero del filo fisso iniziale della trave</i>
Filo fin.	<i>Numero del filo fisso finale della trave</i>
Quota in.	<i>Quota dell'estremo iniziale della trave</i>
Quota fin.	<i>Quota dell'estremo finale della trave</i>
dx in	<i>Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dx f	<i>Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
dy in	<i>Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dy f	<i>Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
Pann.	<i>Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.</i>
Tamp.	<i>Carico sulla trave dovuto a tamponature</i>
Ball.	<i>Carico sulla trave dovuto a ballatoi</i>
Espl.	<i>Carico sulla trave imposto dal progettista</i>
Tot.	<i>Totale dei carichi verticali precedenti</i>
Torc.	<i>Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Orizz.	<i>Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Assia.	<i>Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Ali.	<i>Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica</i>
Crit.N.	<i>Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave</i>
ro	
Tipo	<i>Tipo elemento ai fini sismici:</i>
Elemento	<i>Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:</i>
to	<i>- "Secondario NTC18": si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.</i>
	<i>- "NoGerarchia": si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)</i>

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz	<i>Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.</i>
Rx, Ry, Rz	<i>Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.</i>

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	<i>Numero identificativo del filo fisso</i>
Quo N.	<i>Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote</i>
D.Quo.	<i>Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento</i>
P. Sis	<i>Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato</i>
Codi	<i>Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:</i>

*I = Incastro
A = Automatico
C = Cerniera sferica
E = Esplicito*

Il vincolo di tipo 'A', cioè' automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa

Tx, Ty, Tz	<i>Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo</i>
Rx, Ry, Rz	<i>Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo</i>
Fx, Fy, Fz	<i>Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame</i>
Mx, My, Mz	<i>Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame</i>

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
105	HEB160	160,0	160,0	8,0	13,0	15,0	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

TUBI A SEZIONE RETTANGOLARE					
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	s mm	Mat. N.ro
1076	TUBOQ*150*150*4	150,0	150,0	4,0	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PROFILATI AD U ACCOPPIATI CON ALI ESTERNE

Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	s mm	t1 mm	r mm	r1 mm	d mm	i %	Mat. N.ro
27	E2*UPN80	80,0	45,0	6,0	8,0	8,0	4,0	0,0	8,00	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI

Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
27	0,25	17,3	22,04	6,80	15,91	211,8	85,2	3,5	52,95	18,94	4,08	3,10	1,97	1,36
105	0,92	42,6	54,25	27,20	11,26	2492,0	889,2	25,7	311,50	111,15	19,78	6,78	4,05	0,77
1076	0,58	18,2	23,22	10,40	10,40	824,7	824,7	1251,8	109,96	109,96	170,45	5,96	5,96	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE

Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
27	E2*UPN80	63,90	32,70	8,06	14,36	9,88	314,9
105	HEB160	353,97	169,96	31,33	43,53	17,59	47943,2
1076	TUBOQ*150*150*4	126,91	126,91	170,45	11,61	11,61	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE

Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
1	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Freddo

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	30	10	0	27	Categ. H	0,0	0,0	0,0		PANNELLI
2	300	100	400	0	Categ. D	0,7	0,7	0,6		NEGOZIO
3	300	100	300	0	Categ. F	0,7	0,7	0,6		PARCHEGGIO
4	400	0	0	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		PARETE ESTERNA
5	300	100	200	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		TERRAZZO
6	500	100	400	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		BALCONE
7	300	100	100	100	Categ. H	0,0	0,0	0,0		TETTO
8	400	100	400	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		SCALA

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER. COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit	Elem.	% Rig	% Rig	Classe	Classe	Mod. El	Pois	Gamm a	Tipo	Tipo	Toll.	Copr	Copr	Fi	Fi	Lun	Li	App
N.ro		Tors.	Fless	CLS	Acciaio	kg/cmq	son	kg/mc	Ambiente	Armatura	Copr.	staf	ferr	min	st	sta	n.	esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO

Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At	Mt	Wra	Wfr	Wpe	σcRar	σcPer	σfRar	Spo	Spo	Spo	Coe	euk
-----	------	-----	-----	-----	-----	-----	-----	----	-----	-----	-----	----	----	-----	-----	-----	-------	-------	-------	-----	-----	-----	-----	-----

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

Nro	Elem	kg/cmq							Ac	Mtu	mm	mm	mm	kg/cmq			Rar	Fre	Per	Vis	
1	ELEV.	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	168,0	126,0	3600		2,0	0,08
3	PILAS	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	168,0	126,0	3600		2,0	0,08

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cm	KwOriz. kg/cm	Crit N.ro	KwVert kg/cm	KwOriz. kg/cm	Crit N.ro	KwVert kg/cm	KwOriz. kg/cm
1	15,00	0,00	2	15,00	1,50			

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SU MICROPALI

Identif. Criterio	Dati Generali Micropalo				Parametri di calcolo delle teorie								
	Tipo di Teoria per il calcolo Geotecnico	Alfa Bulbo	fck boiaccia kg/cmq	Consist Terreno	Bustamantee & Doix			Thorne			Bowles		
Tipo Terreno					Tipo Iniez	Press. Limite (kg/cmq)	Num. Colpi	Resist. Compress (kg/cmq)	Rapporto AderLim/ Res. Compr	Lunghez Incastr (m)	Tipo Coeff di Spinta Orizzontal		
2	Bustamantee-Doix	0,00	200	Menard	Menard	Menard	0,00						

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	42,40	Altezza edificio (m)	3,20
Massima dimens. dir. Y (m)	2,00	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	SECONDA
Longitudine Est (Grd)	15,69583	Latitudine Nord (Grd)	41,57033
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Acciaio	Sistema Costruttivo Dir.2	Acciaio
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,07	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,50	Fv	0,87
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,41	Periodo TD (sec.)	1,87
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,18	Periodo T'c (sec.)	0,35
Fo	2,49	Fv	1,42
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,47	Periodo TD (sec.)	2,31
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore di comportam 'q'	3,20
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 2			

Classe Duttilita' AlfaU/Alfa1	MEDIA 1,10	Sotto-Sistema Strutturale Fattore di comportam 'q'	Intelaiat 3,20
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fundament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA**DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO**

Zona Geografica	3	Altitudine s.l.m. (m)	40,00
Distanza dalla costa (km)	17,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	D	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,02
Velocita' di riferim. (m/s)	27,02	Pressione di riferim.(kg/mq)	45,63
Categoria di Esposizione	II		

La costruzione ha (o puo' anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale.

Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 delle NTC e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009

DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE

Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	40	Coefficiente di forma	0,30
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/mq	100	Carico neve di calcolo kg/mq	27,00

Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	0,50	1,00		2	7,40	1,00
3	14,30	1,00		4	21,20	1,00
5	28,10	1,00		6	35,00	1,00
7	41,90	1,00		8	0,00	1,00
9	1,00	1,00		10	1,00	2,00
11	1,00	0,00		12	2,00	1,00
13	2,00	2,00		14	2,00	0,00
15	3,00	1,00		16	4,00	1,00
17	0,00	2,00		18	5,00	1,00
19	6,00	1,00		20	7,00	1,00
21	8,00	1,00		22	9,00	1,00
23	10,00	1,00		24	11,00	1,00
25	12,00	1,00		26	0,00	0,00
27	13,00	1,00		28	14,00	1,00
29	15,00	1,00		30	16,00	1,00
31	17,00	1,00		32	18,00	1,00
33	19,00	1,00		34	20,00	1,00

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
35	21,00	1,00		36	21,40	1,00
37	22,40	1,00		38	23,40	1,00
39	24,40	1,00		40	25,40	1,00
41	26,40	1,00		42	27,40	1,00
43	28,40	1,00		44	29,40	1,00
45	30,40	1,00		46	31,40	1,00
47	32,40	1,00		48	33,40	1,00
49	34,40	1,00		50	35,40	1,00
51	36,40	1,00		52	37,40	1,00
53	38,40	1,00		54	39,40	1,00
55	40,40	1,00		56	41,40	1,00
57	42,40	1,00		58	3,00	2,00
59	4,00	2,00		60	5,00	2,00
61	6,00	2,00		62	7,00	2,00
63	3,00	0,00		64	4,00	0,00
65	5,00	0,00		66	6,00	0,00
67	7,00	0,00		68	8,00	2,00
69	9,00	2,00		70	10,00	2,00
71	11,00	2,00		72	12,00	2,00
73	13,00	2,00		74	14,00	2,00
75	8,00	0,00		76	9,00	0,00
77	10,00	0,00		78	11,00	0,00
79	12,00	0,00		80	13,00	0,00
81	14,00	0,00		82	15,00	2,00
83	16,00	2,00		84	17,00	2,00
85	18,00	2,00		86	19,00	2,00
87	20,00	2,00		88	21,00	2,00
89	21,40	2,00		90	15,00	0,00
91	16,00	0,00		92	17,00	0,00
93	18,00	0,00		94	19,00	0,00
95	20,00	0,00		96	21,00	0,00
97	22,40	2,00		98	23,40	2,00
99	24,40	2,00		100	25,40	2,00
101	26,40	2,00		102	27,40	2,00
103	21,40	0,00		104	22,40	0,00
105	23,40	0,00		106	24,40	0,00
107	25,40	0,00		108	26,40	0,00
109	27,40	0,00		110	28,40	2,00
111	29,40	2,00		112	30,40	2,00
113	31,40	2,00		114	32,40	2,00
115	33,40	2,00		116	34,40	2,00
117	28,40	0,00		118	29,40	0,00
119	30,40	0,00		120	31,40	0,00
121	32,40	0,00		122	33,40	0,00
123	34,40	0,00		124	35,40	2,00
125	36,40	2,00		126	37,40	2,00
127	38,40	2,00		128	39,40	2,00
129	40,40	2,00		130	41,40	2,00
131	35,40	0,00		132	36,40	0,00
133	37,40	0,00		134	38,40	0,00
135	39,40	0,00		136	40,40	0,00
137	41,40	0,00		138	42,40	2,00

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
139	42,40	0,00			

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp		Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp	
			XY	Alt.				XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	2,80	Piano sismico	NO	NO
2	1,20	Interpiano	NO	NO	3	4,40	Interpiano	NO	NO

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.8 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	105	HEB160	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	105	HEB160	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	105	HEB160	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	105	HEB160	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
5	105	HEB160	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
6	105	HEB160	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
7	105	HEB160	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 2.8 m

Trav N.ro	Sez. N.ro	DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI							Crit N.ro		
		Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m		Assia	Ali %
1	1076	Tel.SismoRes.	0	8	1	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
2	1076	Tel.SismoRes.	0	1	9	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
3	1076	Tel.SismoRes.	0	2	21	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
4	1076	Tel.SismoRes.	0	3	29	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
5	1076	Tel.SismoRes.	0	36	37	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
6	1076	Tel.SismoRes.	0	5	43	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
7	1076	Tel.SismoRes.	0	6	50	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
8	27	Tel.SismoRes.	0	9	10	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
9	27	Tel.SismoRes.	0	9	11	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
10	27	Tel.SismoRes.	0	12	13	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
11	27	Tel.SismoRes.	0	12	14	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
12	1076	Tel.SismoRes.	0	9	12	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
13	1076	Tel.SismoRes.	0	12	15	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
14	1076	Tel.SismoRes.	0	15	16	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
15	1076	Tel.SismoRes.	0	16	18	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
16	1076	Tel.SismoRes.	0	18	19	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
17	1076	Tel.SismoRes.	0	19	20	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
18	1076	Tel.SismoRes.	0	20	2	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
19	27	Tel.SismoRes.	0	15	58	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
20	27	Tel.SismoRes.	0	16	59	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
21	27	Tel.SismoRes.	0	18	60	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
22	27	Tel.SismoRes.	0	19	61	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
23	27	Tel.SismoRes.	0	20	62	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
24	1076	Tel.SismoRes.	0	21	22	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
25	1076	Tel.SismoRes.	0	22	23	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
26	1076	Tel.SismoRes.	0	23	24	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
27	1076	Tel.SismoRes.	0	24	25	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
28	1076	Tel.SismoRes.	0	25	27	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
29	1076	Tel.SismoRes.	0	27	28	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
30	1076	Tel.SismoRes.	0	28	3	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
31	1076	Tel.SismoRes.	0	29	30	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
32	1076	Tel.SismoRes.	0	30	31	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
33	1076	Tel.SismoRes.	0	31	32	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
34	1076	Tel.SismoRes.	0	32	33	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
35	1076	Tel.SismoRes.	0	33	34	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
36	1076	Tel.SismoRes.	0	34	35	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
37	1076	Tel.SismoRes.	0	35	4	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
38	1076	Tel.SismoRes.	0	37	38	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
39	1076	Tel.SismoRes.	0	38	39	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
40	1076	Tel.SismoRes.	0	39	40	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
41	1076	Tel.SismoRes.	0	40	41	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
42	1076	Tel.SismoRes.	0	41	42	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
43	1076	Tel.SismoRes.	0	42	5	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
44	1076	Tel.SismoRes.	0	43	44	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
45	1076	Tel.SismoRes.	0	44	45	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
46	1076	Tel.SismoRes.	0	45	46	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
47	1076	Tel.SismoRes.	0	46	47	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
48	1076	Tel.SismoRes.	0	47	48	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
49	1076	Tel.SismoRes.	0	48	49	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 2.8 m																							
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro
50	1076	Tel.SismoRes.	0	49	6	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
51	1076	Tel.SismoRes.	0	50	51	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
52	1076	Tel.SismoRes.	0	51	52	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
53	1076	Tel.SismoRes.	0	52	53	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
54	1076	Tel.SismoRes.	0	53	54	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
55	1076	Tel.SismoRes.	0	54	55	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
56	1076	Tel.SismoRes.	0	55	56	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
57	1076	Tel.SismoRes.	0	56	7	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
58	1076	Tel.SismoRes.	0	7	57	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
59	27	Tel.SismoRes.	0	15	63	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
60	27	Tel.SismoRes.	0	16	64	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
61	27	Tel.SismoRes.	0	18	65	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
62	27	Tel.SismoRes.	0	19	66	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
63	27	Tel.SismoRes.	0	20	67	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
64	27	Tel.SismoRes.	0	21	75	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
65	27	Tel.SismoRes.	0	22	76	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
66	27	Tel.SismoRes.	0	23	77	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
67	27	Tel.SismoRes.	0	24	78	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
68	27	Tel.SismoRes.	0	25	79	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
69	27	Tel.SismoRes.	0	27	80	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
70	27	Tel.SismoRes.	0	28	81	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
71	27	Tel.SismoRes.	0	29	90	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
72	27	Tel.SismoRes.	0	30	91	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
73	27	Tel.SismoRes.	0	31	92	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
74	27	Tel.SismoRes.	0	32	93	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
75	27	Tel.SismoRes.	0	33	94	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
76	27	Tel.SismoRes.	0	34	95	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
77	27	Tel.SismoRes.	0	35	96	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	34	0	0	0	34	0	0	0	0	101
78	27	Tel.SismoRes.	0	37	104	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
79	27	Tel.SismoRes.	0	38	105	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
80	27	Tel.SismoRes.	0	39	106	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
81	27	Tel.SismoRes.	0	40	107	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
82	27	Tel.SismoRes.	0	41	108	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
83	27	Tel.SismoRes.	0	42	109	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
84	27	Tel.SismoRes.	0	43	117	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
85	27	Tel.SismoRes.	0	44	118	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
86	27	Tel.SismoRes.	0	45	119	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
87	27	Tel.SismoRes.	0	46	120	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
88	27	Tel.SismoRes.	0	47	121	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
89	27	Tel.SismoRes.	0	48	122	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
90	27	Tel.SismoRes.	0	49	123	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
91	27	Tel.SismoRes.	0	50	131	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
92	27	Tel.SismoRes.	0	51	132	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
93	27	Tel.SismoRes.	0	52	133	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
94	27	Tel.SismoRes.	0	53	134	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
95	27	Tel.SismoRes.	0	54	135	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
96	27	Tel.SismoRes.	0	55	136	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
97	27	Tel.SismoRes.	0	56	137	2,80	1,20	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
98	27	Tel.SismoRes.	0	21	68	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
99	27	Tel.SismoRes.	0	22	69	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
100	27	Tel.SismoRes.	0	23	70	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
101	27	Tel.SismoRes.	0	24	71	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
102	27	Tel.SismoRes.	0	25	72	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
103	27	Tel.SismoRes.	0	27	73	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
104	27	Tel.SismoRes.	0	28	74	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
105	27	Tel.SismoRes.	0	29	82	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
106	27	Tel.SismoRes.	0	30	83	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
107	27	Tel.SismoRes.	0	31	84	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
108	27	Tel.SismoRes.	0	32	85	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
109	27	Tel.SismoRes.	0	33	86	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
110	27	Tel.SismoRes.	0	34	87	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
111	27	Tel.SismoRes.	0	35	88	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	34	0	0	0	34	0	0	0	0	101
112	27	Tel.SismoRes.	0	37	97	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
113	27	Tel.SismoRes.	0	38	98	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
114	27	Tel.SismoRes.	0	39	99	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
115	27	Tel.SismoRes.	0	40	100	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
116	27	Tel.SismoRes.	0	41	101	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
117	27	Tel.SismoRes.	0	42	102	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
118	27	Tel.SismoRes.	0	43	110	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
119	27	Tel.SismoRes.	0	44	111	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
120	27	Tel.SismoRes.	0	45	112	2,80	4,40	0	0	0	0	0	0	67	0	0	0	67	0	0	0	0	101
121	27	Tel.SismoRes.	0	46	113	2,80	4,40	0															

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Carico termico	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	76	77	78
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Carico termico	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	0,50	0,50	0,50
Var.Coperture	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	1,00	1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	0,50	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-0,60	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	46
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Neve h<=1000	0,50
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	46
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Carico termico	-1,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Carico termico	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,50	-0,50
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Carico termico	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
Quota inf/sup	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
Nodo inf/sup	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
XG	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YG	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
XR	: Ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($YR - YG$)
Lpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFleX	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors	: Rigidezza torsionale di piano
r/ls	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Variatz%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante (t)	: Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica dinamica il valore si riferisce al modo principale
Spost(mm)	: Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante
Klat(t/m)	: Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento
Variatz(%)	: Variazione della rigidzza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y
Teta	: Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2)

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omesso se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

N. piano	: Numero del piano sismico
Res X (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Dom Y (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)

Res/Dom : *Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)*
Var.R/D : *Variatione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)*
Flag : *Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM*
Verifica : *2008, 7.2.2 punto g)*

• VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con la formula del DM 2008 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

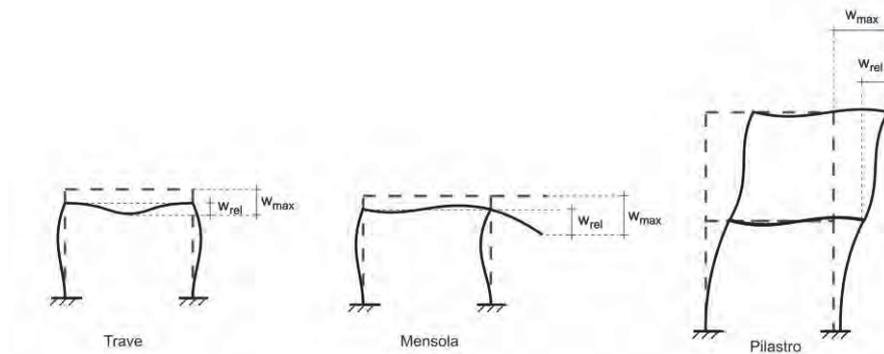
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.1 delle NTC 2008. L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/fy)^{(1/2)}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).

Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd $\rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
$M_x V.Rd \rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento M_x
$M_y V.Rd \rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento M_y
$V_{xpl} Rd \rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
$V_{ypl} Rd \rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd $\rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid \rightarrow Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule del DM 2008 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % \rightarrow Rapp. Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule del DM 2008 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. \rightarrow KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]
lmd \rightarrow KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]
R%pf \rightarrow Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
R%ft \rightarrow Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia

*dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente
Km è applicato al termine del momento X*

Gli spostamenti Wmax e Wrel sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{\text{fin}} = U^P + K_{\text{def}} * U^P + U^Q + K_{\text{def}} * \phi_2 * U^Q$$

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sisma Nro	Combin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma Nro	Combin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	1,20	2,80	1	2	1	50	0,945	8,000					VERIFICATO
2	1,20	2,80	3	4	1	49	0,938	8,000					VERIFICATO
3	1,20	2,80	5	6	1	49	0,933	8,000					VERIFICATO
4	1,20	2,80	7	8	1	47	0,927	8,000					VERIFICATO
5	1,20	2,80	9	10	1	51	0,933	8,000					VERIFICATO
6	1,20	2,80	11	12	1	55	0,938	8,000					VERIFICATO
7	1,20	2,80	13	14	1	55	0,945	8,000					VERIFICATO

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*m)	r / Is
1	2,80	8,91	21,20	1,15	21,20	1,00	0,00	-0,15	0,00	42,40	1960	2683	514826	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

				DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta
1	2,80	8,91	0,0	1,54	0,79	1960	0,0	0,014	1,59	0,59	2683	0,0	0,012

PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI

RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X						RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y					
Piano N.r	RigidezzaPilastri		Rigidezza Setti		Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastri		Rigidezza Setti		Rigid.Elem.Second	
	Rig.Pil+Rig.Setti		Rig.Pil+Rig.Setti		Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti		Rig.Pil+Rig.Setti		Rig.Pil+Rig.Setti	
1	1,00		0,00		0,00	1,00		0,00		0,00	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO

COLONNE IN ACCIAIO			
Classe Acciaio	Gamma ov	Omega	Increm. Sollecit
S275	1,25	3,079	4,233

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 105	1	2,80	16	-1878	0	1713	1967	1	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	38	
HEB160	qn=	0	42	-1502	-1052	548	478	-1296	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	24	
Asta: 1	1	1,20	28	-1730	1253	-1869	2191	777	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	56	
Instab.:l=	160,0	β ^l =	160,0	-1546	1260	624	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 29	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	3,5	3,5	6,4	mm		
Sez.N. 105	2	2,80	43	-2799	0	-699	-1111	0	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	16	
HEB160	qn=	0	20	-2747	1055	-142	484	1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	15	
Asta: 2	2	1,20	42	-2862	-2085	620	-656	-1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	36	
Instab.:l=	160,0	β ^l =	160,0	-2862	1261	248	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 22	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	2,6	2,6	6,4	mm		
Sez.N. 105	3	2,80	62	-1616	0	432	749	-246	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	10	
HEB160	qn=	0	42	-2744	-1055	61	-267	-1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	13	
Asta: 3	3	1,20	20	-2744	2085	-278	273	1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	29	
Instab.:l=	160,0	β ^l =	160,0	-2788	1261	110	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 18	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	2,4	2,4	6,4	mm		
Sez.N. 105	4	2,80	62	-1598	0	432	748	-218	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	10	
HEB160	qn=	0	42	-2691	-1055	0	0	-1286	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	11	
Asta: 4	4	1,20	42	-2735	-2084	0	0	-1286	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	22	
Instab.:l=	160,0	β ^l =	160,0	-2735	1261	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 16	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	2,3	2,3	6,4	mm		
Sez.N. 105	5	2,80	54	-1616	0	-432	-749	-213	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	10	
HEB160	qn=	0	42	-2744	-1055	-61	267	-1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	13	
Asta: 5	5	1,20	20	-2744	2085	278	-273	1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	29	
Instab.:l=	160,0	β ^l =	160,0	-2788	1261	110	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 18	Rft= 18	Wmax/rel/lim=	2,4	2,4	6,4	mm		
Sez.N. 105	6	2,80	45	-2799	0	699	1111	0	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	16	
HEB160	qn=	0	20	-2747	1055	142	-484	1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	15	
Asta: 6	6	1,20	42	-2862	-2085	-620	656	-1288	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	36	
Instab.:l=	160,0	β ^l =	160,0	-2862	1261	248	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 39	Rpf= 22	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	2,6	2,6	6,4	mm		

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 105	7	2,80		22	-1878	0	-1713	-1967	1	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	38	
HEB160	qn=	0		42	-1502	-1052	-548	-478	-1296	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	24	
Asta: 7	7	1,20		28	-1730	1253	1869	-2191	777	0	142086	9271	4451	65825	26600	474	2619	56	
Instab.:l=	160,0	βl=		160,0	-1546	1260	624	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	39	Rpf=	29	Rft=	29	Wmax/rel/lim=	3,5	3,5	6,4 mm
Sez.N. 1076	8	2,80		33	0	79	0	0	-225	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	2	
TUBOQ*150*	qn=	-18		39	0	-104	0	0	-231	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	3	
Asta: 8	1	2,80		38	0	-163	0	0	-275	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	5	
Instab.:l=	50,0	βl=		35,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,7	0,0	2,0 mm
Sez.N. 1076	1	2,80		22	-64	-186	0	0	1619	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	56	
TUBOQ*150*	qn=	-18		22	-64	-145	0	0	1613	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	44	
Asta: 9	9	2,80		29	-107	-107	0	0	1400	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	32	
Instab.:l=	50,0	βl=		35,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	3,2	0,2	2,0 mm
Sez.N. 1076	2	2,80		22	-121	-203	0	0	1604	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	61	
TUBOQ*150*	qn=	-18		22	-121	-155	0	0	1597	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	47	
Asta: 10	21	2,80		22	-121	-107	0	0	1590	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	32	
Instab.:l=	60,0	βl=		42,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,7	0,3	2,4 mm
Sez.N. 1076	3	2,80		22	-148	-192	0	0	1532	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	58	
TUBOQ*150*	qn=	-18		22	-148	-138	0	0	1524	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	42	
Asta: 11	29	2,80		22	-148	-85	0	0	1516	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26	
Instab.:l=	70,0	βl=		49,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,8	0,4	2,8 mm
Sez.N. 1076	36	2,80		38	1482	-1546	0	0	1310	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	47	
TUBOQ*150*	qn=	-18		38	1482	-894	0	0	1298	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	27	
Asta: 12	37	2,80		38	1482	-248	0	0	1286	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	7	
Instab.:l=	100,0	βl=		70,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	4,3	0,5	4,0 mm
Sez.N. 1076	5	2,80		38	121	-197	0	0	1728	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	59	
TUBOQ*150*	qn=	-18		38	121	-171	0	0	1725	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	51	
Asta: 13	43	2,80		38	121	-145	0	0	1721	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	44	
Instab.:l=	30,0	βl=		21,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	1,2 mm
Sez.N. 1076	6	2,80		38	64	-222	0	0	1788	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	67	
TUBOQ*150*	qn=	-18		38	64	-187	0	0	1783	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	56	
Asta: 14	50	2,80		38	64	-151	0	0	1779	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	46	
Instab.:l=	40,0	βl=		28,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	2,4	0,2	1,6 mm
Sez.N. 27	9	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 15	10	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	βl=		132,1	-186	84	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	67	Rpf=	6	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,6	9,9	15,1 mm
Sez.N. 27	9	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 16	11	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	βl=		132,1	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,6	9,9	15,1 mm
Sez.N. 27	12	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 17	13	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	βl=		132,1	-186	84	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	67	Rpf=	6	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	15,2	10,4	15,1 mm
Sez.N. 27	12	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 18	14	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	βl=		132,1	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	12,4	10,4	15,1 mm
Sez.N. 1076	9	2,80		29	-1071	-1079	0	0	1035	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	32	
TUBOQ*150*	qn=	-18		29	-1071	-564	0	0	1023	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	17	
Asta: 19	12	2,80		43	1071	522	0	0	766	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	16	
Instab.:l=	100,0	βl=		70,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,9	0,3	4,0 mm
Sez.N. 1076	12	2,80		43	1071	522	0	0	401	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	16	
TUBOQ*150*	qn=	-18		32	643	731	0	0	535	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	22	
Asta: 20	15	2,80		32	643	996	0	0	524	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	30	
Instab.:l=	100,0	βl=		70,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,5	0,4	4,0 mm
Sez.N. 1076	15	2,80		32	643	996	0	0	82	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	30	
TUBOQ*150*	qn=	-18		32	643	1034	0	0	70	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	31	
Asta: 21	16	2,80		32	643	1066	0	0	58	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	32	
Instab.:l=	100,0	βl=		70,0	0	0	0	cl= 1 ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	14,6	0,5	4,0 mm
Sez.N. 1076	16	2,80		32	643	1066	0	0	-383	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	32	
TUBOQ*150*	qn=	-18		22	-643	894	0	0	-241	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	27	
Asta: 22	18	2,80		22	-643	771	0	0	-253	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	23	

Ing. Leo Baldo Petiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,4	0,5	4,0	mm	
Sez.N. 1076	18	2,80	22	-643	771	0	0	-695	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	23	
TUBOQ*150*	qn= -18	22	-643	420	0	0	-706	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	13		
Asta: 23	19	2,80	43	1071	-254	0	0	-789	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	8	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,2	0,2	4,0	mm		
Sez.N. 1076	19	2,80	43	1071	-254	0	0	-1154	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	8	
TUBOQ*150*	qn= -18	32	643	-849	0	0	-1325	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26		
Asta: 24	20	2,80	32	643	-1514	0	0	-1337	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	46	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,4	4,0	mm		
Sez.N. 1076	20	2,80	32	64	-151	0	0	-1779	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	46	
TUBOQ*150*	qn= -18	32	64	-187	0	0	-1783	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	56		
Asta: 25	2	2,80	32	64	-222	0	0	-1788	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	67	
Instab.:l=	40,0	β*l=	28,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,4	0,2	1,6	mm		
Sez.N. 27	15	2,80	35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn= -45	35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 26	58	4,40	42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,9	7,6	15,1	mm		
Sez.N. 27	16	2,80	35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn= -45	35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 27	59	4,40	42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,1	6,0	15,1	mm		
Sez.N. 27	18	2,80	35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn= -45	35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 28	60	4,40	42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,0	8,9	15,1	mm		
Sez.N. 27	19	2,80	35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn= -45	35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 29	61	4,40	42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,5	10,4	15,1	mm		
Sez.N. 27	20	2,80	35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn= -45	35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 30	62	4,40	42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,7	7,2	15,1	mm		
Sez.N. 1076	21	2,80	22	-1212	-1073	0	0	1149	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	32	
TUBOQ*150*	qn= -18	22	-1212	-501	0	0	1137	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	15		
Asta: 31	22	2,80	43	2021	259	0	0	844	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	8	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,3	4,0	mm		
Sez.N. 1076	22	2,80	43	2021	259	0	0	479	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	8	
TUBOQ*150*	qn= -18	32	1212	534	0	0	593	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	16		
Asta: 32	23	2,80	32	1212	827	0	0	581	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	25	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,7	0,3	4,0	mm		
Sez.N. 1076	23	2,80	32	1212	827	0	0	140	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	25	
TUBOQ*150*	qn= -18	32	1212	894	0	0	128	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	27		
Asta: 33	24	2,80	38	1212	957	0	0	128	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,9	0,5	4,0	mm		
Sez.N. 1076	24	2,80	38	1212	957	0	0	-314	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29	
TUBOQ*150*	qn= -18	22	-1212	816	0	0	-259	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	25		
Asta: 34	25	2,80	22	-1212	684	0	0	-271	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	21	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,8	0,4	4,0	mm		
Sez.N. 1076	25	2,80	22	-1212	684	0	0	-712	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	21	
TUBOQ*150*	qn= -18	22	-1212	325	0	0	-724	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	10		
Asta: 35	27	2,80	43	2021	-206	0	0	-711	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	6	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,3	0,2	4,0	mm		
Sez.N. 1076	27	2,80	43	2021	-206	0	0	-1076	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	6	
TUBOQ*150*	qn= -18	32	1212	-816	0	0	-1268	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	25		
Asta: 36	28	2,80	32	1212	-1453	0	0	-1280	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	44	
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	4,5	0,4	4,0	mm		
Sez.N. 1076	28	2,80	32	121	-145	0	0	-1721	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	44	
TUBOQ*150*	qn= -18	32	121	-171	0	0	-1725	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	51		
Asta: 37	3	2,80	32	121	-197	0	0	-1728	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	59	
Instab.:l=	30,0	β*l=	21,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,3	0,1	1,2	mm		
Sez.N. 1076	29	2,80	22	-1482	-856	0	0	1074	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26	
TUBOQ*150*	qn= -18	22	-1482	-322	0	0	1063	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	10		

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 38	30	2,80		32	1482	293	0	0	1016	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	9
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,2	4,0	mm
Sez.N. 1076	30	2,80		32	1482	293	0	0	575	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	9
TUBOQ*150*	qn= -18			32	1482	577	0	0	563	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	17
Asta: 39	31	2,80		32	1482	856	0	0	551	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,0	0,3	4,0	mm
Sez.N. 1076	31	2,80		32	1482	856	0	0	109	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26
TUBOQ*150*	qn= -18			32	1482	907	0	0	97	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	27
Asta: 40	32	2,80		38	1482	956	0	0	98	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,0	0,5	4,0	mm
Sez.N. 1076	32	2,80		38	1482	956	0	0	-344	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29
TUBOQ*150*	qn= -18			38	1482	781	0	0	-356	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	24
Asta: 41	33	2,80		22	-1482	603	0	0	-345	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	18
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,9	0,4	4,0	mm
Sez.N. 1076	33	2,80		22	-1482	603	0	0	-786	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	18
TUBOQ*150*	qn= -18			22	-1482	206	0	0	-798	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	6
Asta: 42	34	2,80		32	1482	-248	0	0	-845	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	7
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,1	0,1	4,0	mm
Sez.N. 1076	34	2,80		32	1482	-248	0	0	-1286	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	7
TUBOQ*150*	qn= -18			32	1482	-894	0	0	-1298	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	27
Asta: 43	35	2,80		32	1482	-1546	0	0	-1310	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	47
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	4,3	0,5	4,0	mm
Sez.N. 1076	35	2,80		32	148	-154	0	0	-1573	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	47
TUBOQ*150*	qn= -18			32	148	-170	0	0	-1575	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	51
Asta: 44	4	2,80		32	148	-186	0	0	-1578	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	56
Instab.:l=	20,0	β*l=	14,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,3	0,0	0,8	mm
Sez.N. 1076	37	2,80		38	1482	-248	0	0	845	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	7
TUBOQ*150*	qn= -18			16	-1482	206	0	0	798	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	6
Asta: 45	38	2,80		16	-1482	603	0	0	786	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	18
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,1	0,1	4,0	mm
Sez.N. 1076	38	2,80		16	-1482	603	0	0	345	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	18
TUBOQ*150*	qn= -18			32	1482	781	0	0	356	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	24
Asta: 46	39	2,80		32	1482	956	0	0	344	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,9	0,4	4,0	mm
Sez.N. 1076	39	2,80		32	1482	956	0	0	-98	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29
TUBOQ*150*	qn= -18			38	1482	907	0	0	-97	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	27
Asta: 47	40	2,80		38	1482	856	0	0	-109	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,0	0,5	4,0	mm
Sez.N. 1076	40	2,80		38	1482	856	0	0	-551	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26
TUBOQ*150*	qn= -18			38	1482	577	0	0	-563	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	17
Asta: 48	41	2,80		38	1482	293	0	0	-575	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	9
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,0	0,3	4,0	mm
Sez.N. 1076	41	2,80		38	1482	293	0	0	-1016	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	9
TUBOQ*150*	qn= -18			16	-1482	-322	0	0	-1063	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	10
Asta: 49	42	2,80		16	-1482	-856	0	0	-1074	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,2	4,0	mm
Sez.N. 1076	42	2,80		16	-148	-85	0	0	-1516	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	26
TUBOQ*150*	qn= -18			16	-148	-138	0	0	-1524	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	42
Asta: 50	5	2,80		16	-148	-192	0	0	-1532	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	58
Instab.:l=	70,0	β*l=	49,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,8	0,4	2,8	mm
Sez.N. 1076	43	2,80		38	1212	-1453	0	0	1280	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	44
TUBOQ*150*	qn= -18			38	1212	-816	0	0	1268	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	25
Asta: 51	44	2,80		45	2021	-206	0	0	1076	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	6
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	4,5	0,4	4,0	mm
Sez.N. 1076	44	2,80		45	2021	-206	0	0	711	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	6
TUBOQ*150*	qn= -18			16	-1212	325	0	0	724	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	10
Asta: 52	45	2,80		16	-1212	684	0	0	712	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	21
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,3	0,2	4,0	mm
Sez.N. 1076	45	2,80		16	-1212	684	0	0	271	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	21
TUBOQ*150*	qn= -18			16	-1212	816	0	0	259	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	25
Asta: 53	46	2,80		32	1212	957	0	0	314	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29
Instab.:l=	100,0	β*l=	70,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,8	0,4	4,0	mm
Sez.N. 1076	46	2,80		32	1212	957	0	0	-128	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	29

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
TUBOQ*150* Asta: 54 Instab.:l=	qn=-18 47 100,0	-18 2,80 β*l=	38 38 70,0	1212 1212 0	894 827 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	-128 -140 0,92	0 0 lmd=	60820 60820 0	3324 3324 0	3324 3324 0	17558 17558 0	17558 17558 0	2577 2577 0,5	2619 2619 4,0	27 25 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 55 Instab.:l=	47 qn=-18 48 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	38 38 45 70,0	1212 1212 2021 0	827 534 259 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-581 -593 -479 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 0,3	2619 2619 2619 4,0	25 16 8 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 56 Instab.:l=	48 qn=-18 49 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	45 16 16 70,0	2021 -1212 -1212 0	259 -501 -1073 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-844 -1137 -1149 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 0,3	2619 2619 2619 4,0	8 15 32 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 57 Instab.:l=	49 qn=-18 6 60,0	2,80 -18 2,80 β*l=	16 16 16 42,0	-121 -121 -121 0	-107 -155 -203 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-1590 -1597 -1604 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 0,3	2619 2619 2619 2,4	32 47 61 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 58 Instab.:l=	50 qn=-18 51 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	38 38 45 70,0	643 643 1071 0	-1514 -849 -254 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	1337 1325 1154 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 5,8	2619 2619 2619 0,4	46 26 8 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 59 Instab.:l=	51 qn=-18 52 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	45 16 16 70,0	1071 -643 -643 0	-254 420 771 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	789 706 695 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 11,2	2619 2619 2619 0,2	8 13 23 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 60 Instab.:l=	52 qn=-18 53 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	16 16 38 70,0	-643 -643 643 0	771 894 1066 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	253 241 383 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 14,4	2619 2619 2619 0,5	23 27 32 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 61 Instab.:l=	53 qn=-18 54 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	38 38 38 70,0	643 643 643 0	1066 1034 996 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-58 -70 -82 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 14,6	2619 2619 2619 0,5	32 31 30 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 62 Instab.:l=	54 qn=-18 55 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	38 38 45 70,0	643 643 1071 0	996 731 522 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-524 -535 -401 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 13,5	2619 2619 2619 0,4	30 22 16 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 63 Instab.:l=	55 qn=-18 56 100,0	2,80 -18 2,80 β*l=	45 27 27 70,0	1071 -1071 -1071 0	522 -564 -1079 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-766 -1023 -1035 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 8,9	2619 2619 2619 0,3	16 17 32 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 64 Instab.:l=	56 qn=-18 7 50,0	2,80 -18 2,80 β*l=	27 16 16 35,0	-107 -64 -64 0	-107 -145 -186 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	-1400 -1613 -1619 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 3,2	2619 2619 2619 0,2	32 44 56 mm
Sez.N. 1076 TUBOQ*150* Asta: 65 Instab.:l=	7 qn=-18 57 50,0	2,80 -18 2,80 β*l=	32 33 39 35,0	0 0 0 0	-163 -104 79 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	275 231 225 0,92	0 0 0 lmd=	60820 60820 60820 0	3324 3324 3324 0	3324 3324 3324 0	17558 17558 17558 0	17558 17558 17558 0	2577 2577 2577 2,7	2619 2619 2619 0,0	5 3 2 mm
Sez.N. 27 E2*UPN80 Asta: 66 Instab.:l=	15 qn=-45 63 188,7	2,80 -45 1,20 β*l=	41 41 78 132,1	187 94 0 0	-110 -28 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	117 58 0 0,92	0 0 0 lmd=	57724 57724 57724 0	1673 1673 1673 0	856 856 856 0	21715 21715 21715 0	14940 14940 14940 0	122 122 122 11,5	2619 2619 2619 7,5	7 2 0 mm
Sez.N. 27 E2*UPN80 Asta: 67 Instab.:l=	16 qn=-45 64 188,7	2,80 -45 1,20 β*l=	41 41 78 132,1	187 94 0 0	-110 -28 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	117 58 0 0,92	0 0 0 lmd=	57724 57724 57724 0	1673 1673 1673 0	856 856 856 0	21715 21715 21715 0	14940 14940 14940 0	122 122 122 11,2	2619 2619 2619 5,9	7 2 0 mm
Sez.N. 27 E2*UPN80 Asta: 68 Instab.:l=	18 qn=-45 65 188,7	2,80 -45 1,20 β*l=	41 41 78 132,1	187 94 0 0	-110 -28 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	117 58 0 0,92	0 0 0 lmd=	57724 57724 57724 0	1673 1673 1673 0	856 856 856 0	21715 21715 21715 0	14940 14940 14940 0	122 122 122 12,9	2619 2619 2619 8,9	7 2 0 mm
Sez.N. 27 E2*UPN80 Asta: 69 Instab.:l=	19 qn=-45 66 188,7	2,80 -45 1,20 β*l=	41 41 78 132,1	187 94 0 0	-110 -28 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 0	117 58 0 0,92	0 0 0 lmd=	57724 57724 57724 0	1673 1673 1673 0	856 856 856 0	21715 21715 21715 0	14940 14940 14940 0	122 122 122 12,4	2619 2619 2619 10,4	7 2 0 mm

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 27	20	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 70	67	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	7,1	15,1	mm
Sez.N. 27	21	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 71	75	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	7,6	15,1	mm
Sez.N. 27	22	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 72	76	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,7	9,1	15,1	mm
Sez.N. 27	23	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 73	77	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,1	7,2	15,1	mm
Sez.N. 27	24	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 74	78	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,5	5,8	15,1	mm
Sez.N. 27	25	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 75	79	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,8	8,0	15,1	mm
Sez.N. 27	27	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 76	80	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,3	9,1	15,1	mm
Sez.N. 27	28	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 77	81	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	4,7	6,2	15,1	mm
Sez.N. 27	29	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 78	90	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,3	7,8	15,1	mm
Sez.N. 27	30	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 79	91	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,3	9,1	15,1	mm
Sez.N. 27	31	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 80	92	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,7	6,8	15,1	mm
Sez.N. 27	32	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 81	93	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,5	5,8	15,1	mm
Sez.N. 27	33	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 82	94	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,5	8,1	15,1	mm
Sez.N. 27	34	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 83	95	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,7	9,1	15,1	mm
Sez.N. 27	35	2,80		41	112	-66	0	0	70	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	4		
E2*UPN80	qn=	-27		41	56	-16	0	0	35	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	1		
Asta: 84	96	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	3,7	5,3	15,1	mm
Sez.N. 27	37	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7		
E2*UPN80	qn=	-45		41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2		
Asta: 85	104	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0		
Instab.:l=	188,7	$\beta^*=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,7	9,1	15,1	mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 27	38	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 86	105	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,5	8,1	15,1 mm
Sez.N. 27	39	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 87	106	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,5	5,8	15,1 mm
Sez.N. 27	40	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 88	107	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,7	6,8	15,1 mm
Sez.N. 27	41	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 89	108	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,3	9,1	15,1 mm
Sez.N. 27	42	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 90	109	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,3	7,8	15,1 mm
Sez.N. 27	43	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 91	117	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	4,7	6,2	15,1 mm
Sez.N. 27	44	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 92	118	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,3	9,1	15,1 mm
Sez.N. 27	45	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 93	119	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,8	8,0	15,1 mm
Sez.N. 27	46	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 94	120	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,5	5,8	15,1 mm
Sez.N. 27	47	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 95	121	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,1	7,2	15,1 mm
Sez.N. 27	48	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 96	122	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,7	9,1	15,1 mm
Sez.N. 27	49	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 97	123	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	7,6	15,1 mm
Sez.N. 27	50	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 98	131	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	7,1	15,1 mm
Sez.N. 27	51	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 99	132	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	12,4	10,4	15,1 mm
Sez.N. 27	52	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 100	133	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	
Instab.:l=	188,7	$\beta^*l=$		132,1	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	12,9	8,9	15,1 mm
Sez.N. 27	53	2,80		41	187	-110	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7	
E2*UPN80	qn=-45			41	94	-28	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2	
Asta: 101	134	1,20		78	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0	

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,2	5,9	15,1	mm	
Sez.N. 27	54	2,80	41	187	-110	0	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	41	94	-28	0	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 102	135	1,20	78	0	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,5	7,5	15,1	mm	
Sez.N. 27	55	2,80	41	187	-110	0	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	41	94	-28	0	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 103	136	1,20	78	0	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,4	10,4	15,1	mm	
Sez.N. 27	56	2,80	41	187	-110	0	0	0	117	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	41	94	-28	0	0	0	58	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 104	137	1,20	78	0	0	0	0	0	0	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,6	9,9	15,1	mm	
Sez.N. 27	21	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 105	68	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,4	7,6	15,1	mm	
Sez.N. 27	22	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 106	69	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,2	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	23	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 107	70	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,4	7,2	15,1	mm	
Sez.N. 27	24	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 108	71	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	5,8	15,1	mm	
Sez.N. 27	25	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 109	72	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,9	8,0	15,1	mm	
Sez.N. 27	27	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 110	73	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,0	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	28	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 111	74	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,4	6,3	15,1	mm	
Sez.N. 27	29	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 112	82	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,4	7,9	15,1	mm	
Sez.N. 27	30	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 113	83	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	31	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 114	84	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,2	6,8	15,1	mm	
Sez.N. 27	32	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 115	85	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	5,9	15,1	mm	
Sez.N. 27	33	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 116	86	4,40	42	-1	0	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	β*l=	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	8,2	15,1	mm	
Sez.N. 27	34	2,80	35	-186	-113	0	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45	35	-93	-29	0	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 117	87	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,6	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	35	2,80		35	-111	-68	0	0	71	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	4
E2*UPN80	qn=	-27		35	-55	-18	0	0	36	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	1
Asta: 118	88	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-111	51	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,3	5,3	15,1	mm	
Sez.N. 27	37	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 119	97	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,6	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	38	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 120	98	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	8,2	15,1	mm	
Sez.N. 27	39	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 121	99	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	5,9	15,1	mm	
Sez.N. 27	40	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 122	100	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,2	6,8	15,1	mm	
Sez.N. 27	41	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 123	101	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	42	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 124	102	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,4	7,9	15,1	mm	
Sez.N. 27	43	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 125	110	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,4	6,3	15,1	mm	
Sez.N. 27	44	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 126	111	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,0	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	45	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 127	112	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,9	8,0	15,1	mm	
Sez.N. 27	46	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 128	113	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	5,8	15,1	mm	
Sez.N. 27	47	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 129	114	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,4	7,2	15,1	mm	
Sez.N. 27	48	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 130	115	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,2	9,1	15,1	mm	
Sez.N. 27	49	2,80		35	-186	-113	0	0	118	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	7
E2*UPN80	qn=	-45		35	-93	-29	0	0	60	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	2
Asta: 131	116	4,40		42	-1	0	0	0	-2	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	0
Instab.:l=	188,7	$\beta^l=$	132,1	-186	84	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 67	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,4	7,6	15,1	mm	
Nover.	4	2,80		38	1482	-1861	0	0	1578	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	56
TUBOQ*150*	qn=	-18		38	1482	-1703	0	0	1575	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	51
Asta: 132	36	2,80		38	1482	-1546	0	0	1573	0	60820	3324	3324	17558	17558	2577	2619	47
Instab.:l=	20,0	$\beta^l=$	14,0	0	0	0	0	cl= 1	$\epsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	2,3	0,0	0,8	mm	
Sez.N. 27	36	2,80		35	-111	-68	0	0	71	0	57724	1673	856	21715	14940	122	2619	4

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI

IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
21	28	29	15	16	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	22	29	30	16	18	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	22	29	30	16	18	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
23	30	31	18	19	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	24	31	32	19	20	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	24	31	32	19	20	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
25	32	4	20	2	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	26	28	33	15	58	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20	26	28	33	15	58	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20
27	29	34	16	59	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20	28	30	35	18	60	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20	28	30	35	18	60	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20
29	31	36	19	61	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20	30	32	37	20	62	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20	30	32	37	20	62	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20
31	17	38	21	22	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	32	38	39	22	23	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	32	38	39	22	23	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
33	39	40	23	24	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	34	40	41	24	25	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	34	40	41	24	25	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
35	41	42	25	27	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	36	42	43	27	28	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	36	42	43	27	28	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
37	43	6	28	3	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	38	18	44	29	30	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	38	18	44	29	30	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
39	44	45	30	31	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	40	45	46	31	32	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	40	45	46	31	32	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
41	46	47	32	33	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	42	47	48	33	34	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	42	47	48	33	34	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
43	48	49	34	35	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	44	49	8	35	4	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	44	49	8	35	4	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
45	20	50	37	38	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	46	50	51	38	39	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	46	50	51	38	39	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
47	51	52	39	40	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	48	52	53	40	41	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	48	52	53	40	41	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
49	53	54	41	42	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	50	54	10	42	5	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	50	54	10	42	5	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
51	21	55	43	44	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	52	55	56	44	45	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	52	55	56	44	45	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
53	56	57	45	46	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	54	57	58	46	47	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	54	57	58	46	47	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
55	58	59	47	48	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	56	59	60	48	49	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	56	59	60	48	49	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
57	60	12	49	6	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	58	22	61	50	51	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	58	22	61	50	51	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
59	61	62	51	52	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	60	62	63	52	53	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	60	62	63	52	53	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
61	63	64	53	54	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	62	64	65	54	55	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	62	64	65	54	55	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
63	65	66	55	56	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	64	66	14	56	7	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	64	66	14	56	7	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20
65	14	67	7	57	2,80	2,80	3,20	3,20	3,20	3,20	66	28	68	15	63	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	66	28	68	15	63	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
67	29	69	16	64	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	68	30	70	18	65	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	68	30	70	18	65	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
69	31	71	19	66	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	70	32	72	20	67	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	70	32	72	20	67	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
71	17	73	21	75	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	72	38	74	22	76	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	72	38	74	22	76	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
73	39	75	23	77	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	74	40	76	24	78	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	74	40	76	24	78	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
75	41	77	25	79	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	76	42	78	27	80	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	76	42	78	27	80	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
77	43	79	28	81	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	78	18	80	29	90	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	78	18	80	29	90	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
79	44	81	30	91	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	80	45	82	31	92	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	80	45	82	31	92	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
81	46	83	32	93	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	82	47	84	33	94	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	82	47	84	33	94	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
83	48	85	34	95	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	84	49	86	35	96	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	84	49	86	35	96	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
85	20	87	37	104	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	86	50	88	38	105	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	86	50	88	38	105	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
87	51	89	39	106	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	88	52	90	40	107	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	88	52	90	40	107	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
89	53	91	41	108	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	90	54	92	42	109	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	90	54	92	42	109	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
91	21	93	43	117	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	92	55	94	44	118	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	92	55	94	44	118	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
93	56	95	45	119	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	94	57	96	46	120	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	94	57	96	46	120	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
95	58	97	47	121	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	96	59	98	48	122	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	96	59	98	48	122	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
97	60	99	49	123	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	98	22	100	50	131	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	98	22	100	50	131	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
99	61	101	51	132	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	100	62	102	52	133	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	100	62	102	52	133	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
101	63	103	53	134	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	102	64	104	54	135	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	102	64	104	54	135	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
103	65	105	55	136	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	104	66	106	56	137	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20	104	66	106	56	137	2,80	1,20	3,20	3,20	3,20	3,20
105	17	107	21	68	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20	106	38	108	22	69	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20	106	38	108	22	69	2,80	4,40	3,20	3,20	3,20	3,20
107	39	109	23	70	2,80	4																										

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa *VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/BASSA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO*

Travi e Pilastr

Asta	: Numero della trave di cui si sta effettuando la verifica
Filo	: Numero dei fili. Prima riga filo iniziale, seconda riga finale
Quota	: Altezza dei nodi. Prima riga nodo iniziale, seconda riga finale
Asse X,Y	: Direzione degli assi in cui si è effettuata la verifica
VG	: Componente del taglio dovuta solo ai carichi statici della combinazione sismica
VE	: Taglio per la verifica sismica. Per le travi è calcolato dall'applicazione dei momenti plastici all'estremità della trave ($2 \cdot M_{pl}/l$ dove M_{pl} è il momento plastico della trave ed l la lunghezza dell'asta). Per i pilastr è calcolato incrementando il taglio di calcolo sismico per il coefficiente $1.1 \cdot \gamma_{red} \cdot \Omega$ (vedi formula 7.5.8 D.M. 2008)
Vt	: Taglio totale di verifica ottenuto dalla somma di VG e VE
VR	: Taglio resistente della sezione
FI	: Flag che segnala l'eventuale mancata verifica a taglio. La verifica è soddisfatta se il taglio totale V_t è minore di $0.50 \cdot V_R$
Mp	: Momento plastico della sezione
Clas.Prof.	: Classificazione della sezione in acciaio
STATUS	: Indica se la classificazione della sezione è compatibile con la struttura oggetto di studio; per valori di q_0 compresi tra 2 e 4 sono accettabili sezioni di classe 1 e 2; per valori di $q_0 > 4$ sono accettabili solo sezioni di classe 1

Solo per Travi

N	: Sforzo normale agente
Npl	: Sforzo normale plastico della sezione
FI	: Flag che segnala l'eventuale mancata verifica a sforzo normale. La verifica è soddisfatta se lo sforzo normale è minore di $0.15 \cdot N_{pl}$

Controventi

Tipo Cont	: Tipologia di controvento a X o V
Classe Nr	: Classificazione della sezione in acciaio
Flag	: Indica se la classificazione della sezione è compatibile con la struttura oggetto di studio; per valori di q_0 compresi tra 2 e 4 sono accettabili sezioni di classe 1 e 2; per valori di $q_0 > 4$ sono accettabili solo sezioni di classe 1.
Gruppo Quota	: Tutti le aste che hanno lo stesso gruppo quota controventano gli stessi due piani
Area X	: Proiezione dell'area del controvento in direzione X. L'area può assumere valori sia negativi che positivi a secondo dell'inclinazione della trave
Area Y	: Proiezione dell'area del controvento in direzione Y. L'area può assumere valori sia negativi che positivi a secondo dell'inclinazione della trave
Snelle Adimen	: Snellezza adimensionale
FI Snelle	: Flag che segnala l'eventuale mancata verifica della snellezza adimensionale. Per i controventi a X deve essere compresa fra 1.3 e 2; per i controventi a V deve essere minore di 2 (vedi punto 7.5.5 D.M. 2008)
Omega	: Rapporto fra lo sforzo normale plastico e lo sforzo normale
DeltOm/OmMax	: Variazione del valore di omega rispetto al valore massimo in percentuale
Status Omega	: Dato di controllo dei rapporti DeltOm/OmMax. Per garantire un comportamento omogeneo detti rapporti devono essere minori del 25%. Se per un elemento di controvento non è verificato questo rapporto viene segnalato con la stringa "NOVER"

Gruppo Quota	: Contatore del gruppo quota
Quota Inf Sup	: Altezza delle quote sia inferiore che superiore del dato gruppo
Numer X o Y	: Differenza fra le somme delle aree positive dei controventi in direzione X (o Y) e delle aree negative ($A^+ - A^-$)
Denom X o Y	: Somma fra le somme delle aree positive dei controventi in direzione X (o Y) e delle aree negative ($A^+ + A^-$)
Rapp. X o Y	: Rapporto fra Numer e Denom nelle due direzioni
STATUS	: Dato di controllo dei rapporti Numer/Denom nelle due direzioni. Per essere verificato il rapporto deve essere minore di 0.05

Gerarchia Trave-Colonna

Nodo3d	: Numero del nodo dove si effettua il controllo di gerarchia
Filo, Quota	: Numero del filo e quota del nodo in esame
PilInf, PilSup	: Numero del pilastro inferiore e superiore collegati al Nodo3d
TravX+; TravX-	: Numero delle travi in direzione X collegate al Nodo3d
TravY+; TravY-	: Numero delle travi in direzione Y collegate al Nodo3d
sMxc,pl,Rd	: Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione X
gSMxb,pl,Rd	: Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione X amplificate del coefficiente di sovrarresistenza
sMyc,pl,Rd	: Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione Y
gSMyb,pl,Rd	: Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione Y amplificate del coefficiente di sovrarresistenza
Flag Verifica	: Flag di controllo ($sMyc,pl,Rd > gSMyb,pl,Rd$) . Se la verifica è andata a buon fine sul dato è riportato "ok", se non è stata soddisfatta e riportato "no verif"

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/MEDIA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - TRAVI ELEVAZIONE

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER LE TRAVI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI

Trave	Filo	Quota (m)	Asse X							Asse Y							N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m						
Asta: 9	1	2,80	0	13295	13295	8779	NO	3324	778	963	1741	8779	3324	1071	60820	1				
	9	2,80	0	13295	13295	8779	NO	3324	769	963	1732	8779	3324	1071	60820	OK				
Asta: 10	2	2,80	0	11079	11079	8779	NO	3324	789	963	1753	8779	3324	2021	60820	1				
	21	2,80	0	11079	11079	8779	NO	3324	779	963	1742	8779	3324	2021	60820	OK				
Asta: 11	3	2,80	0	9497	9497	8779	NO	3324	765	963	1728	8779	3324	2470	60820	1				
	29	2,80	0	9497	9497	8779	NO	3324	752	963	1716	8779	3324	2470	60820	OK				
Asta: 13	5	2,80	0	22159	22159	8779	NO	3324	850	963	1813	8779	3324	2021	60820	1				
	43	2,80	0	22159	22159	8779	NO	3324	845	963	1808	8779	3324	2021	60820	OK				
Asta: 14	6	2,80	0	16619	16619	8779	NO	3324	862	963	1825	8779	3324	1071	60820	1				
	50	2,80	0	16619	16619	8779	NO	3324	854	963	1818	8779	3324	1071	60820	OK				
Asta: 25	20	2,80	0	16619	16619	8779	NO	3324	854	963	1818	8779	3324	1071	60820	1				
	2	2,80	0	16619	16619	8779	NO	3324	862	963	1825	8779	3324	1071	60820	OK				
Asta: 37	28	2,80	0	22159	22159	8779	NO	3324	845	963	1808	8779	3324	2021	60820	1				
	3	2,80	0	22159	22159	8779	NO	3324	850	963	1813	8779	3324	2021	60820	OK				
Asta: 44	35	2,80	0	33238	33238	8779	NO	3324	795	963	1759	8779	3324	2470	60820	1				
	4	2,80	0	33238	33238	8779	NO	3324	799	963	1762	8779	3324	2470	60820	OK				
Asta: 50	42	2,80	0	9497	9497	8779	NO	3324	752	963	1716	8779	3324	2470	60820	1				
	5	2,80	0	9497	9497	8779	NO	3324	765	963	1728	8779	3324	2470	60820	OK				
Asta: 57	49	2,80	0	11079	11079	8779	NO	3324	779	963	1742	8779	3324	2021	60820	1				
	6	2,80	0	11079	11079	8779	NO	3324	789	963	1753	8779	3324	2021	60820	OK				
Asta: 64	56	2,80	0	13295	13295	8779	NO	3324	769	963	1732	8779	3324	1071	60820	1				
	7	2,80	0	13295	13295	8779	NO	3324	778	963	1741	8779	3324	1071	60820	OK				
Asta: 132	4	2,80	0	33239	33239	8779	NO	3324	799	963	1762	8779	3324	2470	60820	1				
	36	2,80	0	33239	33239	8779	NO	3324	795	963	1759	8779	3324	2470	60820	OK				

VERIFICHE AGGIUNTIVE PER ALTA/MEDIA DUTTILITA' ASTE IN ACCIAIO - PILASTRI

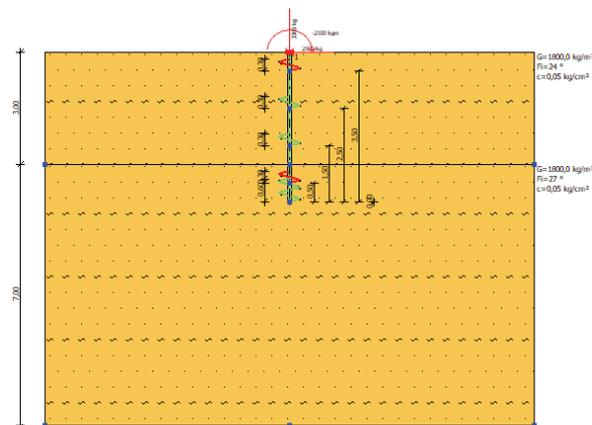
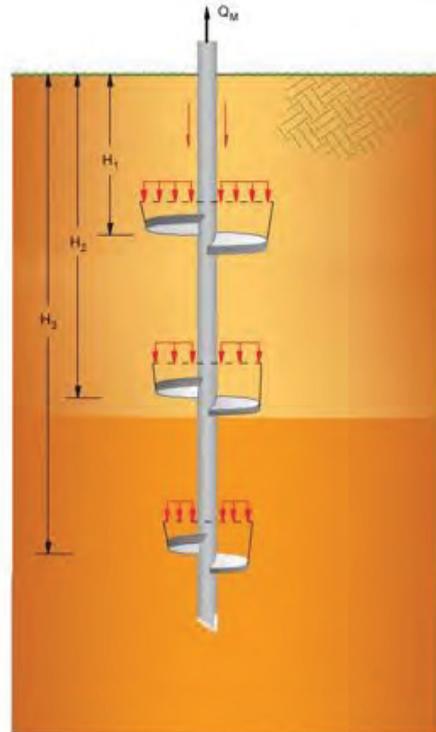
VERIFICHE AGGIUNTIVE PER I PILASTRI IN ACCIAIO DI TELAI SISMORESISTENTI

Pilastro	Filo	Quota (m)	Asse X							Asse Y							N(kg)	Npl(kg)	FI	ClasProf. STATUS
			VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m	VG(kg)	VE(kg)	Vt(kg)	VR/2 kg	FI	Mp kg*m						
Asta: 1	1	2,80	673	1552	2225	32913	4451	0	1296	1296	13300	9271	-1894	142086	1					
	1	1,20	673	1552	2225	32913	4451	0	1296	1296	13300	9271	-1983	142086	OK					
Asta: 2	2	2,80	52	1060	1111	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3314	142086	1					
	2	1,20	52	1060	1111	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3402	142086	OK					
Asta: 3	3	2,80	2	747	749	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3226	142086	1					
	3	1,20	2	747	749	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3315	142086	OK					
Asta: 4	4	2,80	0	748	748	32913	4451	0	1286	1286	13300	9271	-3144	142086	1					
	4	1,20	0	748	748	32913	4451	0	1286	1286	13300	9271	-3232	142086	OK					
Asta: 5	5	2,80	2	747	749	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3226	142086	1					
	5	1,20	2	747	749	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3315	142086	OK					
Asta: 6	6	2,80	52	1060	1111	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3314	142086	1					
	6	1,20	52	1060	1111	32913	4451	0	1288	1288	13300	9271	-3402	142086	OK					
Asta: 7	7	2,80	673	1552	2225	32913	4451	0	1296	1296	13300	9271	-1894	142086	1					
	7	1,20	673	1552	2225	32913	4451	0	1296	1296	13300	9271	-1983	142086	OK					

PALI DI FONDAZIONE

Gli inseguitori saranno collegati al suolo tramite pali di fondazione in acciaio ancorati nel terreno per una profondità tale da garantire la stabilità della “vela” costituita dai pannelli e della struttura di supporto.

Il palo utilizzato è del tipo a elica in acciaio autoancorante S 355 NH/NL, libero in testa.



La struttura da analizzare è un palo soggetto a spinta orizzontale. Per il calcolo si è fatto riferimento alla teoria di Broms.

In conformità delle prescrizioni dettate dalle NTC 2018 le azioni e le resistenze vengono incrementate e ridotte per opportuni coefficienti. Si è adottato l'Approccio 2 (A1+M1+R3).

Nelle verifiche allo stato limite ultimo deve essere rispettata la condizione:

$$E_d \leq R_d$$

dove:

E_d è il valore di progetto dell'azione o dell'effetto dell'azione;

R_d è il valore di progetto della resistenza del sistema geotecnico.

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'Approccio 2 come definito al par. 2.6.1 del D.M. 17/01/2018, attraverso la combinazione A1+M1+R3. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 (STR) definiti nella tabella 6.2.I del D.M. 17/01/2018.

Tabella 6.2.I - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni [D.M. 14/01/2008]

CARICHI	EFFETTO	Coefficiente parziale γ_F (o γ_E)	A1 (STR)	A2 (GEO)
Permanenti	Favorevole	γ_{G1}	1,00	1,00
	Sfavorevole		1,30	1,00
Permanenti non strutturali	Favorevole	γ_{G2}	0,00	0,00
	Sfavorevole		1,50	1,30
Variabili	Favorevole	γ_{Qi}	0,00	0,00
	Sfavorevole		1,50	1,30

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella tabella 6.2.II del D.M. 17/01/2018.

Tabella 6.2.II - Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno [EN 1997-1:2005 (EC7)]

PARAMETRO GEOTECNICO	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale γ_M	M1	M2
Angolo di attrito	$\tan \varphi_k$	$\gamma_{\varphi'}$	1,00	1,25
Coesione efficace	c'_k	γ_c	1,00	1,25
Coesione non drenata	c_{uk}	γ_{cu}	1,00	1,40
Peso dell'unità di volume	γ	γ_γ	1,00	1,00

Per le fondazioni su pali, i valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale vengono divisi per i coefficienti R3 della tabella 6.4.II del D.M. 17/01/2018.

Il calcolo di verifica dei micropali è stato effettuato con il programma GeoStru - Micropali e pali di fondazione - MP.

I codici di validazione sono consultabili sul sito <https://www.geostru.eu/it/validazione-codici-di-calcolo/>

NORMATIVE DI RIFERIMENTO

NTC2018 - Aggiornamento delle «Norme tecniche per le costruzioni» - D.M. 17 Gennaio 2018

CIRCOLARE 21 Gennaio 2019, n. 7 - Istruzioni per l'applicazione delle 'Nuove norme tecniche per le costruzioni' di cui al decreto ministeriale 17 Gennaio 2018.

Eurocodice 7: Progettazione geotecnica – Parte 1: Regole generali.

Eurocodice 8: Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

Carico limite verticale

Il carico limite verticale è stato calcolato con le formule statiche, che esprimono il medesimo in funzione della geometria del palo, delle caratteristiche del terreno e dell'interfaccia palo-terreno. A riguardo, poiché la realizzazione di un palo, sia esso infisso o trivellato, modifica sempre le caratteristiche del terreno nell'intorno dello stesso, si propone di assumere un angolo di resistenza a taglio pari a:

$$\phi' = \frac{3}{4}\phi + 10 \quad \text{nei pali infissi}$$

$$\phi' = \phi - 3^\circ \quad \text{nei pali trivellati}$$

dove ϕ è l'angolo di resistenza a taglio prima dell'esecuzione del palo. Di seguito indicheremo con ϕ il parametro di resistenza scelto.

Ai fini del calcolo, il carico limite Q_{lim} viene convenzionalmente suddiviso in due aliquote, la resistenza alla punta Q_p e la resistenza laterale Q_l .

Resistenza unitaria alla punta

Formula di Terzaghi

La soluzione proposta da Terzaghi assume che il terreno esistente al disopra della profondità raggiunta dalla punta del palo possa essere sostituito da un sovraccarico equivalente pari alla tensione verticale efficace (trascurando pertanto il fatto che l'interazione tra palo e terreno di fondazione possa modificare tale valore) e riconduce l'analisi al problema di capacità portante di una fondazione superficiale.

La formula di *Terzaghi* può essere scritta:

$$Q_p = c \cdot N_c \cdot s_c + \gamma \cdot L \cdot N_q + 0.5 \cdot \gamma \cdot D \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma$$

dove:

$$N_q = \frac{a^2}{2 \cos^2(45 + \phi/2)}$$

$$a = e^{(0.75\pi - \phi/2) \tan \phi}$$

$$N_c = (N_q - 1) \cot \phi$$

$$N_\gamma = \frac{\tan \phi}{2} \left(\frac{K_{py}}{\cos^2 \phi} - 1 \right)$$

Metodo di Berezantzev

Fondamentalmente *Berezantzev* fa riferimento ad una superficie di scorrimento “alla Terzaghi” che si arresta sul piano di posa (punta del palo); tuttavia egli considera che il cilindro di terreno coassiale al palo ed avente diametro pari all'estensione in sezione della superficie di scorrimento, sia in parte “sostenuto” per azione tangenziale dal rimanente terreno lungo la superficie laterale. Ne consegue un valore della pressione alla base inferiore a γD , e tanto minore quanto più questo “effetto silo” è marcato, cioè quanto più grande è il rapporto D/B ; di ciò tiene conto il coefficiente N_q , che quindi è funzione decrescente di D/B .

La resistenza unitaria Q_p alla punta, per il caso di terreno dotato di attrito (ϕ) e di coesione (c), è data dall'espressione:

$$Q_p = c \cdot N_c + \gamma \cdot L \cdot N_q$$

Avendo indicato con:

γ peso unità di volume del terreno;

L lunghezza del palo;

N_c e N_q sono i fattori di capacità portante già comprensivi dell'effetto forma (circolare);

Metodo di Vesic

Vesic ha assimilato il problema della rottura intorno alla punta del palo a quello di espansione di una cavità cilindrica in mezzo elasto-plastico, in modo da tener conto anche della compressibilità del mezzo.

Secondo *Vesic* i coefficienti di capacità portante N_q e N_c si possono calcolare come segue:

$$N_q = \frac{3}{3 - \sin \phi} \left\{ \exp \left[\left(\frac{\pi}{2} - \phi \right) \tan \phi \right] \tan^2 \left(45 + \frac{\phi}{2} \right) I_{rr}^{(4 \sin \phi) / [3(1 + \sin \phi)]} \right\}$$

L'indice di rigidità ridotto I_{rr} nella precedente espressione viene calcolato a partire dalla deformazione volumetrica ε_v .

L'indice di rigidezza I_r si calcola utilizzando il modulo di elasticità tangenziale G' e la resistenza a taglio s del terreno.

Quando si hanno condizioni non drenate o il suolo si trova in uno stato addensato, il termine ε_v può essere assunto pari a zero e si ottiene $I_{rr}=I_r$

E' possibile fare una stima di I_r con i valori seguenti:

TERRENO	I_r
Sabbia	75-150
Limo	50-75
Argilla	150-250

Il termine N_c della capacità portante viene calcolato:

$$N_c = (N_q - 1) \cot \phi \quad (a)$$

Quando $\phi = 0$ (condizioni non drenate)

$$N_c = \frac{4}{3} (\ln I_{rr} + 1) + \frac{\pi}{2} + 1$$

Metodo di Janbu

Janbu calcola N_q (con l'angolo ψ espresso in radianti) come segue:

$$N_q = \left(\tan \phi + \sqrt{1 + \tan^2 \phi} \right)^2 \exp(2\psi \tan \phi)$$

N_c si può ricavare dalla (a) quando $\phi > 0$.

Per $\phi = 0$ si usa $N_c = 5.74$

Formula di Hansen

La formula di Hansen vale per qualsiasi rapporto D/B , quindi sia per fondazioni superficiali che profonde, ma lo stesso autore introdusse dei coefficienti per meglio interpretare il comportamento reale della fondazione, senza di essi, infatti, si avrebbe un aumento troppo forte del carico limite con la profondità.

Per valori $L/D > 1$:

$$d_c = 1 + 0.4 \tan^{-1} \frac{L}{D}$$

$$d_q = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \tan^{-1} \frac{L}{D}$$

Nel caso $\phi = 0$

D/B	0	1	1.1	2	5	10	20	100
d'_c	0	0.40	0.33	0.44	0.55	0.59	0.61	0.62

Nei fattori seguenti le espressioni con apici (') valgono quando $\phi = 0$.

Fattore di forma:

$$s'_c = 0.2 \cdot \frac{D}{L}$$

$$s_c = 1 + \frac{N_q}{N_c} \cdot \frac{D}{L}$$

$$s_q = 1 + \frac{D}{L} \cdot \tan \phi$$

$$s_q = 1 + \frac{D}{L} \cdot \tan \phi$$

$$s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{D}{L}$$

Fattore di profondità:

$$d'_c = 0.4 \cdot k$$

$$d_c = 1 + 0.4k$$

$$d_q = 1 + 2 \tan \phi \cdot (1 - \sin \phi) \cdot k$$

$$d_\gamma = 1 \text{ per qualsiasi } k$$

$$k = \tan^{-1} \frac{L}{D} \text{ se } \frac{L}{D} > 1$$

Resistenza del fusto

Il metodo utilizzato per il calcolo della capacità portante laterale è il metodo α , proposto da Tomlinson (1971); la resistenza laterale viene calcolata nel seguente modo:

$$Q_1 = (\alpha c + \sigma K \tan \delta) \cdot A_l \cdot f_w$$

A_l = superficie laterale del palo;

f_w = fattore di correzione legato alla tronco-conicità del palo, ossia la diminuzione percentuale del diametro del palo con

c = valore medio della coesione (o della resistenza a taglio in condizioni non drenate);

σ = pressione verticale efficace del terreno;

K = coefficiente di spinta orizzontale, dipendente dalla tecnologia di esecuzione del palo e dal precedente stato di addensamento, viene calcolato come segue:

Per pali infissi

$$K = 1 - \tan^2 \phi$$

o, nel caso specifico, è possibile assegnare i seguenti valori proposti in tabella:



Palo	K	
	Terreno sciolto	Terreno denso
Acciaio	0.5	1
Calcestr. Pref.	1	2
Legno	1	3

Per pali trivellati

$$K = 1 - \text{sen}\phi$$

δ = attrito palo-terreno funzione della scabrezza della superficie del palo;

Per pali infissi

$$\delta = 3/4 \tan\phi$$

Per pali trivellati

$$\delta = \tan\phi$$

α = coefficiente d'adesione ricavato come di seguito riportato:

Pali trivellati:

Caquot – Kerisel

$$\alpha = \frac{100 + c^2}{100 + 7c^2}$$

Meyerhof – Murdock (1963)

$$\alpha = 1 - 0.1 \cdot c \quad \text{per } c < 5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.525 - 0.005 \cdot c \quad \text{per } c \geq 5 \text{ t/m}^2$$

Whitaker – Cooke (1966)

$$\alpha = 0.9 \quad \text{per } c < 2.5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.8 \quad \text{per } 2.5 \leq c < 5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.6 \quad \text{per } 5 \leq c \leq 7.5 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.9 \quad \text{per } c > 7.5 \text{ t/m}^2$$

Woodward (1961)

$$\alpha = 0.9 \quad \text{per } c < 4 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.6 \quad \text{per } 4 \leq c < 8 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.5 \quad \text{per } 8 \leq c < 12 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.4 \text{ per } 12 \leq c \leq 20 \text{ t/m}^2$$

$$\alpha = 0.20 \text{ per } c > 20 \text{ t/m}^2$$

Pali infissi

Coefficiente α per palo infisso	
$2.5 \leq c < 5 \text{ t/m}^2$	$\alpha = 1.00$
$5 \leq c < 10$	$\alpha = 0.70$
$10 \leq c < 15$	$\alpha = 0.50$
$15 \leq c < 20$	$\alpha = 0.40$
$c \geq 20$	$\alpha = 0.30$

Attrito negativo

Quando un palo viene infisso o passa attraverso uno strato di materiale compressibile prima che si sia esaurito il processo di consolidazione, il terreno si muoverà rispetto al palo facendo insorgere sforzi attritivi tra palo e terreno che inducono al cosiddetto fenomeno dell'attrito negativo. L'effetto dell'attrito negativo è quello di aumentare il carico assiale sul palo, con conseguente aumento del cedimento, dovuto all'accorciamento elastico del palo stesso per effetto dell'aumento di carico. La forza che nasce per effetto dell'attrito negativo è stimata pari alla componente attritiva della resistenza laterale (vedi Resistenza del fusto) lungo la superficie laterale a contatto con lo strato in cui si genera tale fenomeno, ma di verso opposto all'attrito positivo. La risultante così determinata non viene detratta dal carico limite, ma da quello di esercizio.

Fattore di correzione in condizioni sismiche.

Criterio di Vesic

Secondo questo autore per tenere conto del fenomeno della dilatanza nel calcolo della capacità portante è sufficiente diminuire di 2° l'angolo d'attrito degli strati di fondazione. Il limite di questo suggerimento è nel fatto che non tiene conto dell'intensità della sollecitazione sismica (espressa attraverso il parametro dell'accelerazione sismica orizzontale massima). Questo criterio pare però trovare conferma nelle osservazioni fatte in occasione di diversi eventi sismici.

Criterio di Sano

L'autore propone di diminuire l'angolo d'attrito degli strati portanti di una quantità data dalla relazione:

$$D_p = \arctg\left(\frac{a_{\max}}{\sqrt{2}}\right)$$

dove a_{max} è l'accelerazione sismica orizzontale massima.

Questo criterio, rispetto a quello di *Vesic*, ha il vantaggio di prendere in considerazione anche l'intensità della sollecitazione sismica. L'esperienza però dimostra che l'applicazione acritica di questa relazione può condurre a valori eccessivamente cautelativi di *Qlim*.

Le correzioni di *Sano* e di *Vesic* si applicano esclusivamente a terreni incoerenti ben addensati. È errato applicarle a terreni sciolti o mediamente addensati, dove le vibrazioni sismiche producono il fenomeno opposto a quello della dilatanza, con aumento del grado di addensamento e dell'angolo d'attrito.

Cedimenti metodo di Davis-Poulos

Il cedimento verticale è stato calcolato con il metodo di *Davis-Poulos*, secondo il quale il palo viene considerato rigido (indeformabile) immerso in un mezzo elastico, semispazio o strato di spessore finito.

Si ipotizza che l'interazione palo-terreno sia costante a tratti lungo n superfici cilindriche in cui viene suddivisa la superficie laterale del palo.

Il cedimento della generica superficie i per effetto del carico trasmesso dal palo al terreno lungo la superficie j -esima può essere espresso:

$$W_{i,j} = (\tau_j / E) \cdot B \cdot I_{i,j}$$

Avendo indicato con:

τ_j = Incremento di tensione relativo al punto medio della striscia

E = Modulo elastico del terreno

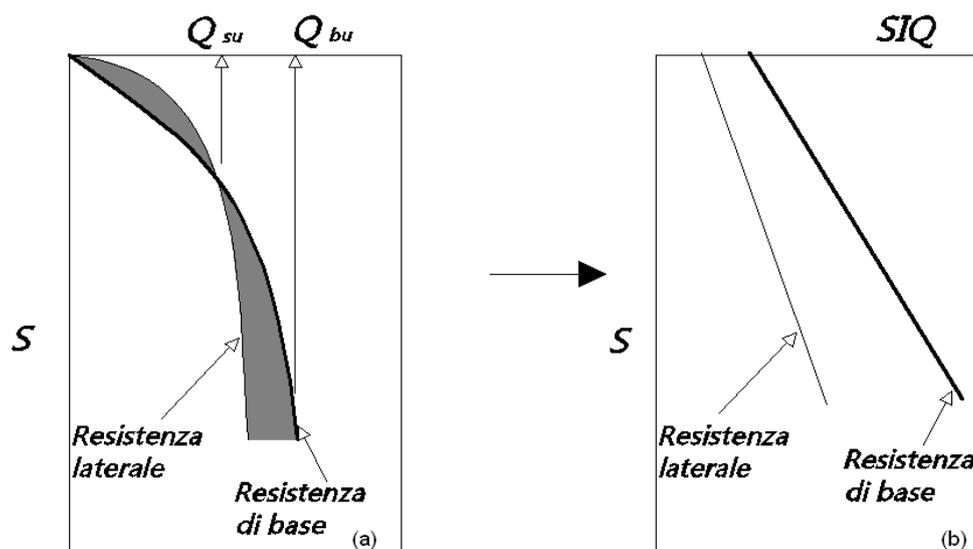
B = Diametro del palo

$I_{i,j}$ = Coefficiente di influenza

Il cedimento complessivo si ottiene sommando $W_{i,j}$ per tutte le j aree

Cedimento Metodo Iperbolico

Il metodo iperbolico modificato rappresenta uno sviluppo dello studio di Chin (1970,1972,1983) che consente di stimare il cedimento di pali singoli partendo dall'idea che il diagramma carico-cedimento, per il corpo di un palo e la sua base, abbia un andamento iperbolico. I valori del *carico ultimo laterale* (Q_{su}) e la *resistenza di base ultima* (Q_{bu}) rappresentano i termini asintotici della curva (figura a) (*Terzaghi, 1943*). Sotto queste ipotesi è possibile giungere ad una rappresentazione linearizzata del problema considerando la variazione della quantità S/Q rispetto allo spostamento S (figura b).



Grafici cedimento iperbolico (a) e linearizzato (b).

Grafici cedimento iperbolico (a) e linearizzato (b)

Lo studio di *Fleming* ha dimostrato che gli spostamenti totali stimati col metodo di *Chin* erano distorti dall'*accorciamento elastico* del corpo del palo e suggerì una tecnica semplificata per la quale la deformazione elastica del palo può essere determinata, con sufficiente accuratezza, sottraendo alla stima di *Chin* l'accorciamento del palo.

Considerando lo schema in figura l'accorciamento elastico del palo dipende dal carico applicato Q in rapporto all'attrito laterale ultimo Q_{su} . In particolare se $Q \leq Q_{su}$ la deformazione elastica del corpo del palo corrisponde alla somma dell'accorciamento elastico lungo la zona ad *attrito basso o nullo* e quello che si sviluppa lungo la *parte attiva* del fusto:

$$S_e = \frac{4Q(L_o + K_e L_a)}{\pi d_s^2 E_c}$$

Se, invece, si ha che $Q > Q_{su}$ bisogna considerare un ulteriore accorciamento legato alla parte attiva del palo che deve essere aggiunta alla deformazione elastica:

$$S_e = \frac{4}{\pi d_s^2 E_c} [Q(L_o + L_a) - L_a Q_{su}(1 - k_e)]$$

I parametri della formula sono:

- d_s : diametro testa del palo.
- E_c : modulo di elasticità del materiale del palo il cui valore può essere ricavato da una interpolazione lineare tra i valori di $E_c=26 \cdot 10^6$ kN/m² per calcestruzzo con forza specifica di 20 N/mm² e il valore di $E_c=40 \cdot 10^6$ kN/m² per calcestruzzo da 40 N/mm².
- L_o : lunghezza del palo ad attrito basso o nullo.
- L_a : lunghezza attiva del palo.
- k_e : rapporto della lunghezza equivalente del fusto del palo rispetto alla lunghezza attiva L_a . Si può considerare un valore di 0.5 quando si ha un attrito che si sviluppa uniformemente lungo L_a oppure

quando il palo è inserito in sabbia o ghiaia. Per pali in argilla caratterizzati da uno sforzo che cresce in profondità si può usare un valore di 0.45.

Lo spostamento del *palo rigido* può essere calcolato sapendo che la somma dell'attrito laterale e della resistenza di base corrisponde al carico totale applicato alla testa del palo.

$$Q=Q_s+Q_b$$

Considerando il palo rigido lo spostamento totale in testa è uguale a quello che si ottiene lungo il fusto ed è uguale a quello misurato alla base del palo:

$$S_t=S_s=S_b$$

Dal grafico linearizzato si può vedere che lo spostamento lungo il fusto del palo può essere calcolato come:

$$S_s = \frac{M_s d_s Q_s}{Q_{su} - Q_s}$$

In cui

- M_s : fattore adimensionale di flessibilità terreno/fusto.
- d_s : diametro testa.
- Q_s : attrito.
- Q_{su} : attrito ultimo determinato col metodo statico (condizione drenata)

L'equazione dello spostamento alla base del palo ricavata da Fleming è:

$$S_b = \frac{0.6 Q_{bu} Q_b}{d_b E_b (Q_{bu} - Q_b)}$$

dove

- d_b : diametro della base del palo.
- Q_b : resistenza alla base.
- Q_{bu} : resistenza ultima alla base
- E_b : modulo di taglio corrispondente a $Q_{bu}/4$

Infine, ponendo la condizione di uguaglianza $S_s=S_b$ e considerando il carico totale applicato Q si ottiene lo spostamento totale di un palo rigido considerando solo i valori positivi della relazione:

$$S_t = \frac{-g \pm \sqrt{g^2 - 4fh}}{2f}$$

In cui le variabili sono così definite:

- $f = \eta(Q - \alpha) - \beta$
- $g = Q(\delta + \lambda\eta) - \alpha\delta - \beta\lambda$

- $h = \lambda \delta Q$
- $\alpha = Q_{su}$
- $\beta = d_b E_b Q_{bu}$
- $\lambda = M_s d_s$
- $\delta = 0.6 Q_{bu}$
- $\eta = d_b E_b$

Lo spostamento complessivo del palo comprende la componente di spostamento rigido e quella di accorciamento elastico.

Il modulo elastico del terreno E_b al di sotto della base del palo è legato alle caratteristiche del terreno ed è fortemente influenzato dalla tecnica di costruzione del palo. Fleming sostiene che è consigliabile che questo parametro di progetto sia determinato da un insieme accurato di prove in cui i pali sono caricati fino al punto in cui viene mobilitata una sostanziale quota della resistenza di punta. In mancanza di questi dati si può scegliere, cautelativamente, il valore di E_b da range di valori relativi al tipo di terreno e alla tecnica di costruzione del palo.

CARICO LIMITE ORIZZONTALE

Il carico limite orizzontale è stato calcolato secondo la teoria sviluppata da Broms il quale assume che il comportamento dell'interfaccia palo-terreno sia di tipo rigido perfettamente plastico, e cioè che la resistenza del terreno si mobilita interamente per un qualsiasi valore non nullo dello spostamento a rimanga costante al crescere dello spostamento stesso.

Si assume che il comportamento flessionale del palo sia di tipo rigido-perfettamente plastico, vale a dire che le rotazioni elastiche del palo sono trascurabili finché il momento flettente non raggiunge il valore M_y di plasticizzazione.

Per i terreni coesivi Broms propone di adottare una reazione del terreno costante con la profondità pari a:

$$p = 9 \cdot c_u \cdot B$$

con reazione nulla fino alla profondità di 1.5 d; avendo indicato con:

c_u = Coesione non drenata,

B = Diametro del palo

p = Reazione del terreno per unità di lunghezza del palo.

Per i terreni incoerenti si assume che la resistenza vari linearmente con la profondità secondo la legge:

$$p = 3K_p \gamma z \cdot B$$

avendo indicato con:

p = Reazione del terreno per unità di lunghezza del palo;

K_p = Coefficiente di spinta passiva;

γ = Peso unità di volume del terreno;

z = Profondità;

B = Diametro del palo.

Palo in condizioni d'esercizio

Analisi del palo in condizioni di esercizio: **Metodo degli elementi finiti.**

Il metodo degli elementi finiti modella il palo di fondazione, sottoposto a carichi trasversali, in modo realistico in quanto fa uso sia degli spostamenti che delle rotazioni ai nodi per definire la linea elastica del palo, pertanto rappresenta il metodo più razionale ed efficace attualmente disponibile per analizzare questo tipo di strutture.

Di seguito si richiamano i fondamenti teorici del metodo indicando con **P** la matrice delle forze nodali esterne, con **F** quella delle forze interne e con **A** la matrice dei coefficienti di influenza che, per l'equilibrio tra forze esterne ed interne, lega le prime due secondo la ben nota forma:

$$\mathbf{P} = \mathbf{A}\mathbf{F}$$

Gli spostamenti interni **e** (traslazioni e rotazioni) dell'elemento nel generico nodo sono legati agli spostamenti esterni **X** (traslazioni e rotazioni) applicati ai nodi, dalla seguente relazione:

$$\mathbf{e} = \mathbf{B}\mathbf{X}$$

dove la matrice **B** è dimostrato essere la trasposta della matrice **A**.

D'altra parte, le forze interne **F** sono legate agli spostamenti interni **e** dalla seguente espressione:

$$\mathbf{F} = \mathbf{S}\mathbf{e}$$

Applicando le consuete sostituzioni, si ottiene:

$$\mathbf{F} = \mathbf{S}\mathbf{A}^T\mathbf{X}$$

e quindi

$$\mathbf{P} = \mathbf{A}\mathbf{F} = \mathbf{A}\mathbf{S}\mathbf{A}^T\mathbf{X}$$

Pertanto, calcolando l'inversa della matrice $\mathbf{A SA}^T$ si ricava l'espressione degli spostamenti esterni \mathbf{X} :

$$\mathbf{X} = (\mathbf{A SA}^T)^{-1} \mathbf{P}$$

Noti, quindi, gli spostamenti \mathbf{X} è possibile ricavare le forze interne \mathbf{F} necessarie per il progetto della struttura.

La matrice $\mathbf{A SA}^T$ è nota come matrice di rigidità globale in quanto caratterizza il legame tra spostamenti e forze esterni nodali.

Il metodo ad elementi finiti ha, tra l'altro, il vantaggio di consentire di mettere in conto, come condizioni al contorno, rotazioni e spostamenti noti.

Le reazioni nodali delle molle che schematizzano il terreno vengono considerate come forze globali legate al modulo di reazione e all'area d'influenza del nodo. Nella soluzione ad elementi finiti per pali soggetti a carichi trasversali, il modulo di reazione viene considerato nella forma:

$$k_s = A_s + B_s Z^n$$

o, non volendo far crescere illimitatamente il k_s con la profondità, nella forma:

$$k_s = A_s + B_s \tan^{-1}(Z/B)$$

nella quale Z è la profondità e B è il diametro del palo.

I valori di A_s e $B_s Z^n$ sono ottenuti dall'espressione della capacità portante (Bowles) con fattori correttivi s_j , d_j , e i_j pari a 1:

$$k_s = q_{ult}/\Delta H = C(cN_c + 0.5\gamma B N_\gamma)$$

$$B_s Z^n = C(\gamma N_q Z^1)$$

Dove $C = 40$ è ottenuto in corrispondenza di un cedimento massimo di 25 mm.

Momenti cinematici

In presenza dell'azione sismica la risposta del palo è il risultato di una complessa interazione terreno-palo, resa di difficile interpretazione a causa dei fenomeni di non linearità nel terreno e degli effetti cinematici associati al moto del terreno.

Generalmente, alle sollecitazioni trasmesse dalla sovrastruttura si aggiungono, applicando il principio di sovrapposizione degli effetti, quelle derivanti dall'interazione cinematica che produce nei pali sollecitazioni aggiuntive dipendenti principalmente dalla rigidità relativa palo-terreno.

Dalla letteratura esistente in merito a questo tipo di studi, emerge che nel caso di palo immerso in terreni stratificati, la sollecitazione flettente subisce un pronunciato incremento in prossimità dell'interfaccia fra strati di differente rigidità e tale incremento è tanto maggiore quanto più elevato è il contrasto di rigidità. In alcuni casi il valore del momento prodotto da questo effetto potrebbe superare quello che insorge nei pali in testa in presenza di incastro.

Da un'analisi di numerosi risultati, *Nikolaou et al. 2001*, ha proposto una relazione che consente di calcolare, in maniera approssimata, il momento flettente massimo in corrispondenza dell'interfaccia tra due strati di differente rigidità, in condizioni di moto stazionario con frequenza prossima alla frequenza fondamentale del deposito in cui è immerso il palo:

$$M = 0.042 \cdot \tau_c \cdot d^3 \cdot \left(\frac{L}{d}\right)^{0.30} \cdot \left(\frac{E_p}{E_1}\right)^{0.65} \cdot \left(\frac{E_p}{E_1}\right)^{0.65} \cdot \left(\frac{V_{s2}}{V_1}\right)^{0.50}$$

in cui $\tau_c = a_{\max} \rho_1 H_1$; a_{\max} accelerazione sismica, ρ_1 densità del terreno, H_1 spessore dello strato, V_{s1} e V_{s2} , rispettivamente, la velocità delle onde di taglio nei due strati; E_1 è modulo di rigidità dello strato superiore di terreno, E_p modulo di elasticità del palo, d diametro del palo, L lunghezza del palo.

Dati generali...

Descrizione	Palo ad elica
Diametro punta	0,10 m
Lunghezza	4,00 m
Tipo	Pali elica
Portanza di punta calcolata con:	Berezantzev

Archivio materiali

Conglomerati

Nr.	Classe Calcestruzzo	fck,cubi [Kg/cm2]	Ec [Kg/cm2]	fck [Kg/cm2]	fcd [Kg/cm2]	fctd [Kg/cm2]	fctm [Kg/cm2]
1	C20/25	250	299600	200	113,3	10,1	22,1
2	C25/30	300	314750	250	141,6	11,4	25,6
3	C28/35	350	323080	280	158,6	12,6	27,6
4	C40/50	500	352200	400	226,6	16,3	35

Acciai:

Nr.	Classe Acciaio	Es [Kg/cm2]	fyk [Kg/cm2]	fyd [Kg/cm2]	ftk [Kg/cm2]	ftd [Kg/cm2]	ep_tk	epd_ult	$\beta_1 * \beta_2$ in.	$\beta_1 * \beta_2$ fin.
1	B450C	2000000	4500	3913	4500	3913	.075	.0675	1	0,5
2	B450C*	2000000	4500	3913	5400	4500	.075	.0675	1	0,5
3	B450C**	2000000	4500	3913	4582	3985	.012	.01	1	0,5
4	S235H	2141370	2447,28	2128,11	3670,92	2128,11	0,012	0,01	1	0,5
5	S275H	2141370	2855,16	2482,97	4384,71	2482,97	0,012	0,01	1	0,5
6	S355H	2141370	3670,92	3191,66	5200,47	3670,92	0,012	0,01	1	0,5

Stratigrafia

Nr.: Numero dello strato. Hs: Spessore dello strato. Fi: Angolo di attrito. c: Coesione Alfa: Coefficiente adesione attrito laterale. Vs: Velocità onde di taglio.

Strat. 1

Nr.	Hs	Peso unità di Volume [kg/m ³]	Peso Unità di volume Saturo [kg/m ³]	c [kg/cm ²]	Fi (°)	Attrito negativo	Alfa	Modulo elastico [kg/cm ²]	Vs [m/s]	Descrizione litologica
1	3,00	1800,00	0,00	0,05	24,00	No	1,00	50,00	444	sabbia limosa
2	7,00	1800,00	0,00	0,05	27,00	No	1,00	50,00	444	sabbia limosa

Tipologia PVD
 Diametro esterno 0,1 m

PALI ELICA
 Diametro 0,50 m
 Altezza elica 0,30 m
 Spessore (ex) 8,00 mm
 Spessore (in) 8,00 mm

Esclusione portata laterale NO
 Esclusione carico di punta NO

TUBOLARE
 Diametro esterno 152,4 mm
 Spessore 10 mm
 Peso 35,09 kg/m
 Acciaio tipo S355H

Nr.	Posizione elica, riferimento punta (m)	Numero di eliche	Attivata
1	0,50	1	NO
2	1,50	1	SI
3	2,50	1	SI
4	3,50	1	NO
5	0,00	2	SI

Posizione elica, riferimento punta 2 m
 Fattori capacità portante (Nc, Nq, Ng) [9] [5,48] [0]
 Pressione efficace 0,42 kg/cm²
 Carico limite verticale 5234,05 kg
 Posizione elica, riferimento punta 3 m
 Fattori capacità portante (Nc, Nq, Ng) [9] [5,48] [0]
 Pressione efficace 0,24 kg/cm²
 Carico limite verticale 3323,81 kg
 Posizione elica, riferimento punta 0 m
 Fattori capacità portante (Nc, Nq, Ng) [9] [5,48] [0]
 Pressione efficace 0,67 kg/cm²
 Carico limite verticale 15625,77 kg
 Carico limite verticale totale. Apporto delle viti 24183,63 kg

Carico limite

Stratigrafia	Nq	Nc	Fi/C strato punta Palo (°)/[kg/cm ²]	Peso palo [kg]	Carico limite punta [kg]	Carico limite laterale [kg]	Carico limite [kg]	Attrito negativo [kg]	Carico limite orizzontale [kg]
A1+M1+R 3	12,06	21,48	27,25/0,05	235,62	775,95	25972,07	26512,40	--	4617,81 [Medio]

Corto si rompe il terreno senza che la sezione si plasticizzi. Medio si rompe la sezione in c.a. prima del terreno (una sola cerniera plastica). Lungo si rompe la sezione in c.a. prima del terreno (due cerniere plastiche).

RESISTENZA DI PROGETTO CARICHI ASSIALI

Resistenza caratteristica carichi assiali. Nome combinazione:		A1+M1+R3	
Numero verticali di indagine			1
Fattore correlazione verticale indagate media (xi3)			1,70
Fattore correlazione verticale indagate minima (xi4)			1,70
	Rc, Min [kg]	Rc, Media [kg]	Rc, Max [kg]
Base	775,95	775,95	775,95
Laterale	25972,07	25972,07	25972,07
Totale=Base+Laterale-Peso palo	26512,40	26512,40	26512,40
Coefficiente parziale resistenza caratteristica			R1
Base			1,00
Laterale			1,00
Resistenza di progetto base			456,44 kg
Resistenza di progetto laterale			15277,69 kg
Resistenza di progetto			15498,51 kg
Azioni di progetto			3300,00 kg
Fattore sicurezza verticale			4,70

Resistenza di progetto carichi trasversali

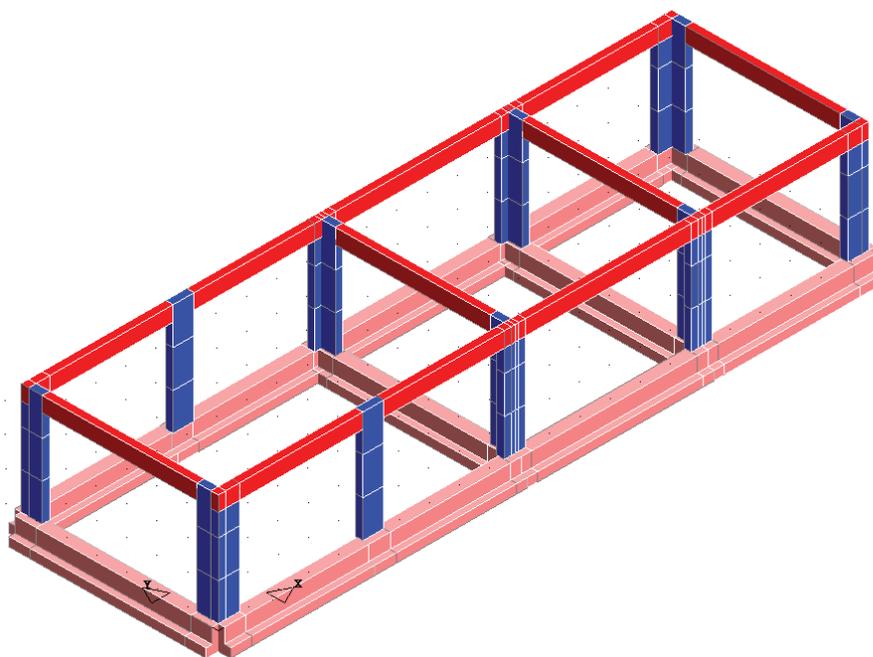
Resistenza caratteristica carichi assiali. Nome combinazione:		A1+M1+R3	
Numero verticali di indagine			1
Fattore correlazione verticale indagate media (xi3)			1,70
Fattore correlazione verticale indagate minima (xi4)			1,70
Momento plasticizzazione			5635,00 kgm
	Rc, Min [kg]	Rc, Media [kg]	Rc, Max [kg]
	4617,811	4617,811	4617,811
Coefficiente parziale resistenza caratteristica			1,3
Resistenza di progetto			2019,51 kg
Azioni di progetto			2100,00 kg
Fattore sicurezza orizzontale			1,04

Comune di SAN MARCO IN LAMIS
Provincia di FOGGIA

RELAZIONE DI CALCOLO
Ai sensi del Cap. 10.2 delle NTC 2018
ANALISI E VERIFICHE SVOLTE CON L' AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ
"POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLE STRUTTURE DEL LOCALE TECNOLOGICO



Progettista strutturale

Ing. Leo Baldo Petitti

Descrizione

Struttura in cemento armato gettato in opera

Classe cls: C28/35

Classe acciaio: B450C

Elementi verticali: setti in cemento armato

Elementi orizzontali; travi in cemento armato e solai a travetti c.a.p.

Fondazione: Travi rovesce in cemento armato

Presentazione sintetica dei risultati

Una sintesi del comportamento della struttura e' consegnata nelle tabelle di sintesi dei risultati, riportate in appresso, e nelle rappresentazioni grafiche allegate in coda alla presente relazione in cui sono rappresentate le principali grandezze (deformate, sollecitazioni, etc..) per le parti piu' sollecitate della struttura in esame.

Tabellina Riassuntiva delle % Massa Eccitata

Il numero dei modi di vibrare considerato (3) ha permesso di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura, per le varie direzioni:

DIREZIONE	% MASSA
X	100
Y	100
Z	0

Tabellina Riassuntiva degli Spostamenti SLO/SLD

Stato limite	Status Verifica
SLO	NON CALCOLATO
SLD	VERIFICATO

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLU

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 34	VERIFICATO
Travi c.a. Elevazione	0 su 16	VERIFICATO
Pilastrini in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Shell in c.a.	0 su 18	VERIFICATO
Piastre in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Acciaio	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Legno	0 su 0	NON PRESENTI
Zattera Plinti	0 su 0	NON PRESENTI
Pali/Micropali (Plinti)	0 su 0	NON PRESENTI
Micropali (Travi/Piastre)	0 su 0 Tipologie	NON PRESENTI

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLE

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 34	VERIFICATO
Travi c.a. Elevazione	0 su 16	VERIFICATO
Pilastrini in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Shell in c.a.	0 su 18	VERIFICATO
Piastre in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Acciaio	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Legno	0 su 0	NON PRESENTI
Zattera Plinti	0 su 0	NON PRESENTI
Pali	0 su 0	NON PRESENTI

Tabellina Riassuntiva della Ridistribuzione Plastica

	Numero totale Travi a cui si e' applicata la redistribuzione plastica	Numero Travi con coeff. di redistribuzione plastica inferiore al limite di Norma
Ridistribuzione Plastica Travi in C.A.	NON ESEGUITA	NON ESEGUITA

Tabellina Riassuntiva delle Verifiche di Gerarchia delle Resistenze

	Non Verif/Totale	STATUS
Gerarchia Trave Colonna c.a.	0 su 0	NON ESEGUITA
Gerarchia Trave Colonna acc.	0 su 0	NON ESEGUITA

Tabellina Riassuntiva delle Verifiche delle Unioni Metalliche

	Non Verif/Totale	STATUS
Telai	0 su 0	NON PRESENTI
Reticolari	0 su 0	NON PRESENTI

Tabellina riassuntiva della portanza

	VALORE	STATUS
Sigma Terreno Massima (kg/cm ^q)	.53	
Coeff. di Sicurezza Portanza Globale	1.04	VERIFICATO
Coeff. di Sicurezza Scorrimento	4,39	VERIFICATO
Cedimento Elastico Massimo (cm)	2.7	
Cedimento Edometrico Massimo (cm)	2.7	
Cedimento Residuo Massimo (cm)	NON CALCOLATO	

Informazioni sull' elaborazione

Il software e' dotato di propri filtri e controlli di autodiagnostica che intervengono sia durante la fase di definizione del modello sia durante la fase di calcolo vero e proprio.

In particolare il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello generato
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti

o non adeguate.

Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su labilita' o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento.

Controlli sulla verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata.

Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti.

Rappresentazioni grafiche di post-processo che consentono di evidenziare eventuali anomalie sfuggite all' autodiagnostica automatica.

In aggiunta ai controlli presenti nel software si sono svolti appositi calcoli su schemi semplificati, che si riportano nel seguito, che hanno consentito di riscontrare la correttezza della modellazione effettuata per la struttura in esame.

Giudizio motivato di accettabilita'

Il software utilizzato ha permesso di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello hanno consentito di controllare sia la coerenza geometrica che la adeguatezza delle azioni applicate rispetto alla realt  fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali: sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti e reazioni vincolari, hanno permesso un immediato controllo di tali valori con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati della struttura stessa.

Si   inoltre riscontrato che le reazioni vincolari sono in equilibrio con i carichi applicati, e che i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche sono confrontabili con gli omologhi valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Sono state inoltre individuate un numero di travi ritenute significative e, per tali elementi, e' stata effettuata una apposita verifica a flessione e taglio.

Le sollecitazioni fornite dal solutore per tali travi, per le combinazioni di carico indicate nel tabulato di verifica del CDSWin, sono state validate effettuando gli equilibri alla rotazione e traslazione delle dette travi, secondo quanto meglio descritto nel calcolo semplificato, allegato alla presente relazione.

Si sono infine eseguite le verifiche di tali travi con metodologie semplificate e, confrontandole con le analoghe verifiche prodotte in automatico dal programma, si e' potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

Si   inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

Da quanto sopra esposto si puo' quindi affermare che il calcolo e' andato a buon fine e che il modello di calcolo utilizzato e' risultato essere rappresentativo della realt  fisica, anche in funzione delle modalit  e sequenze costruttive.

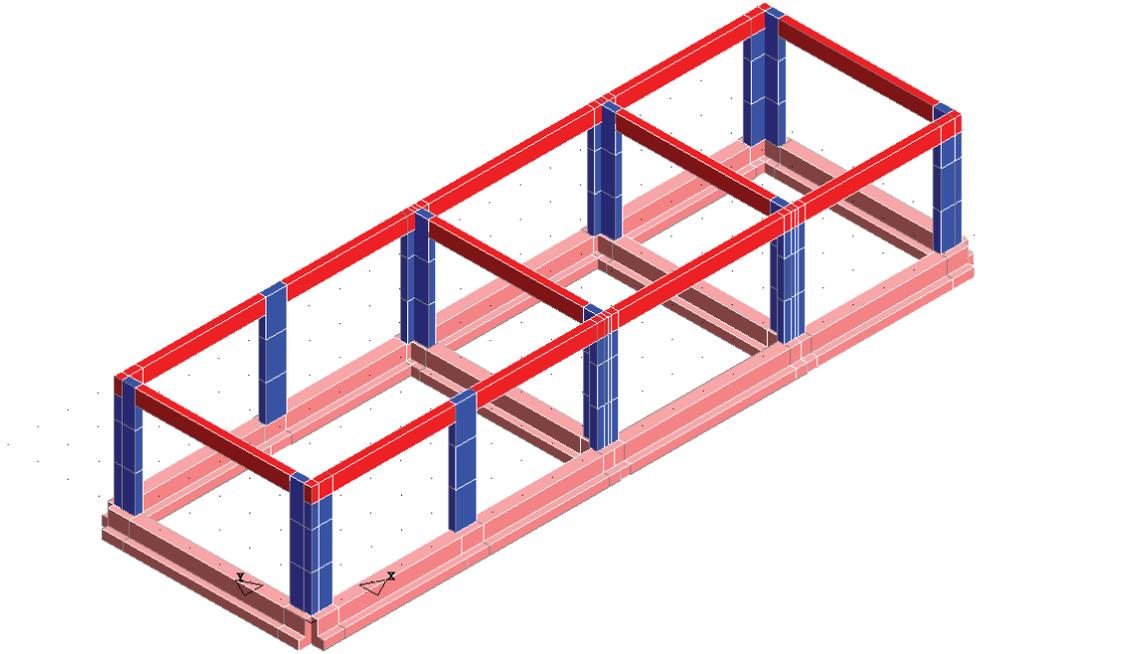
Grafici modellazione della struttura

Figura 1 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista anteriore)

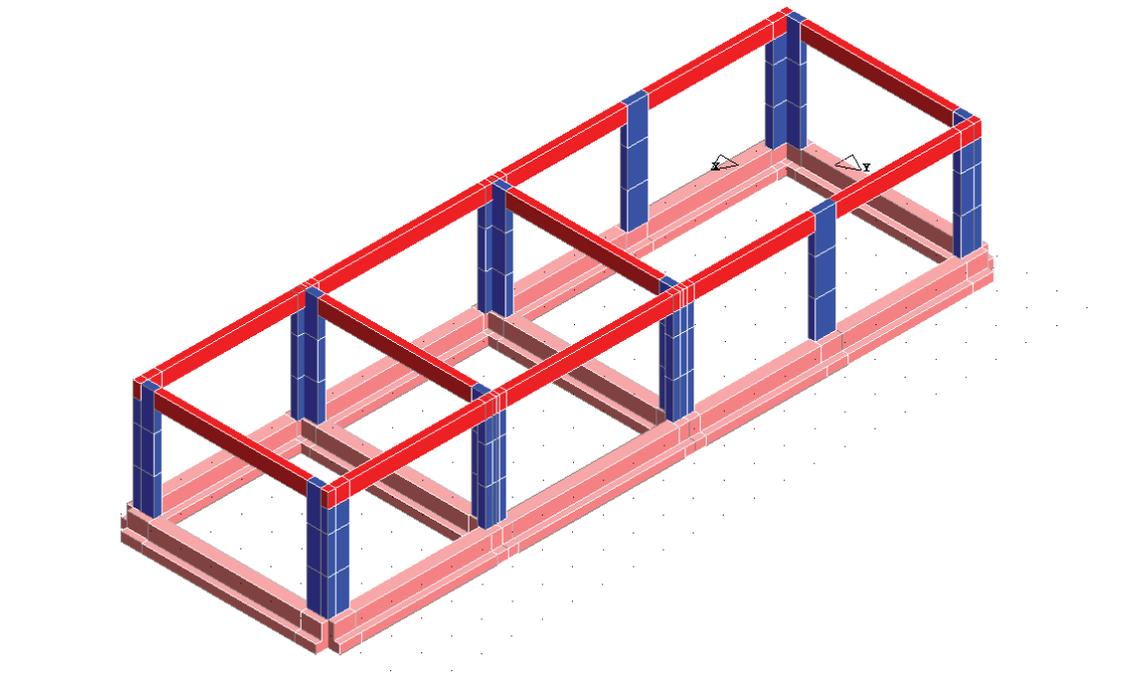


Figura 2 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista posteriore)

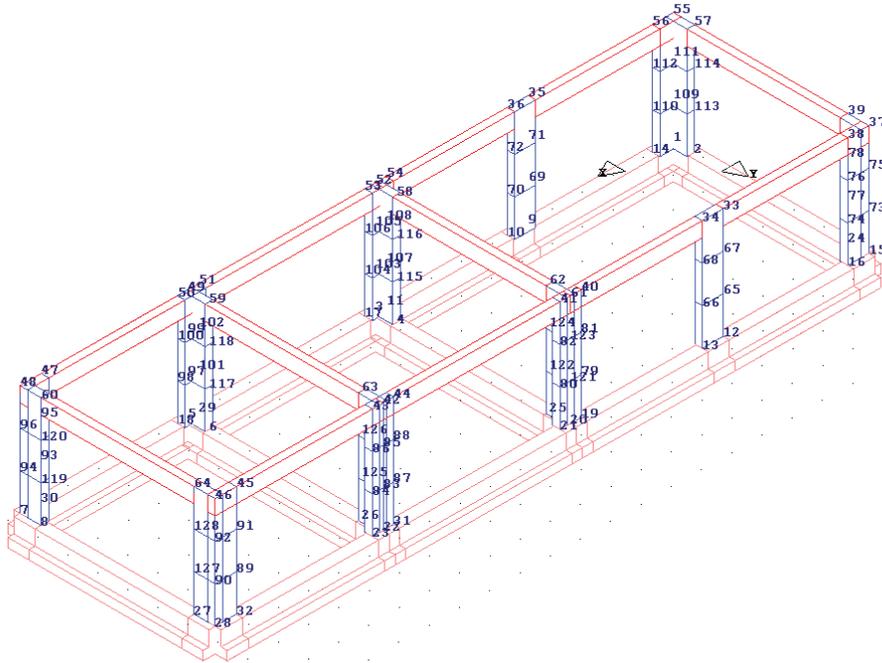


Figura 3 – Nodi

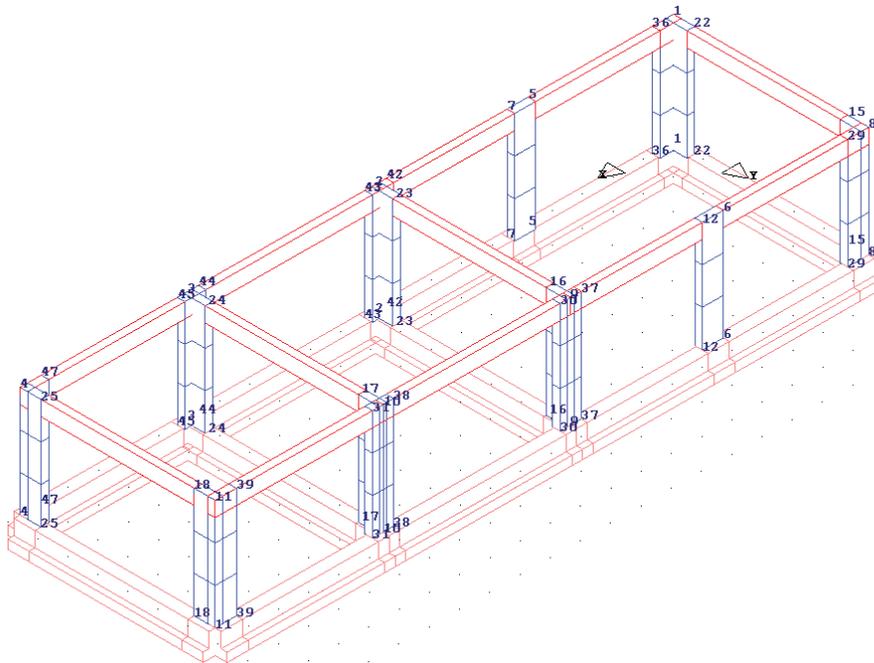


Figura 4 – Fili

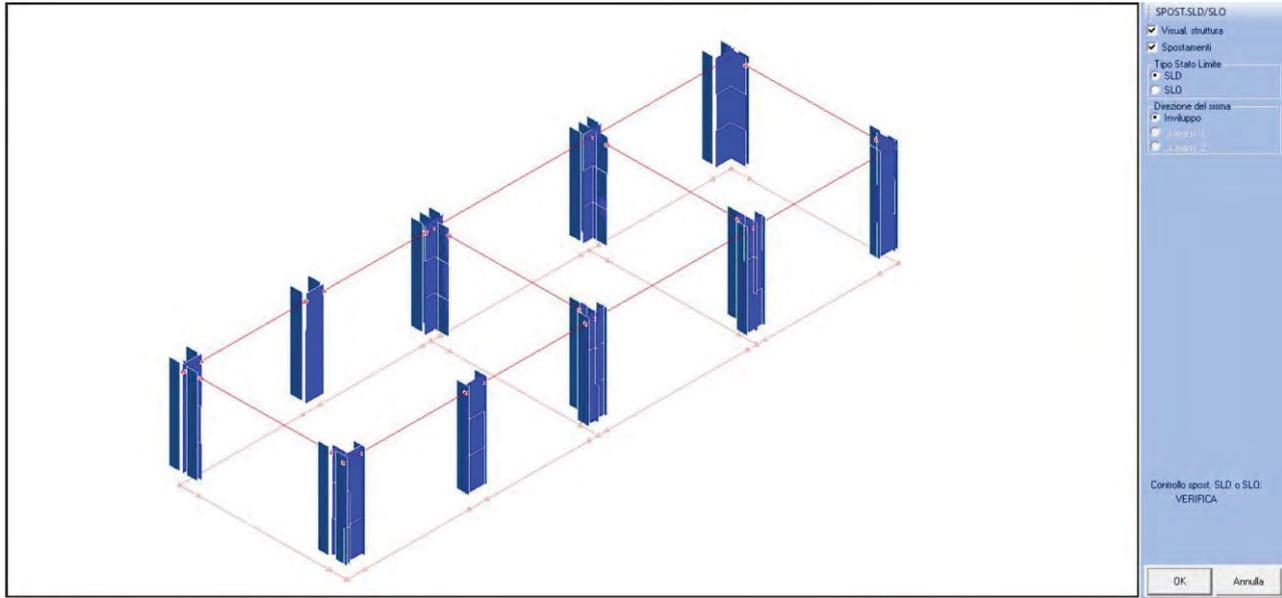


Figura 5- Spostamenti

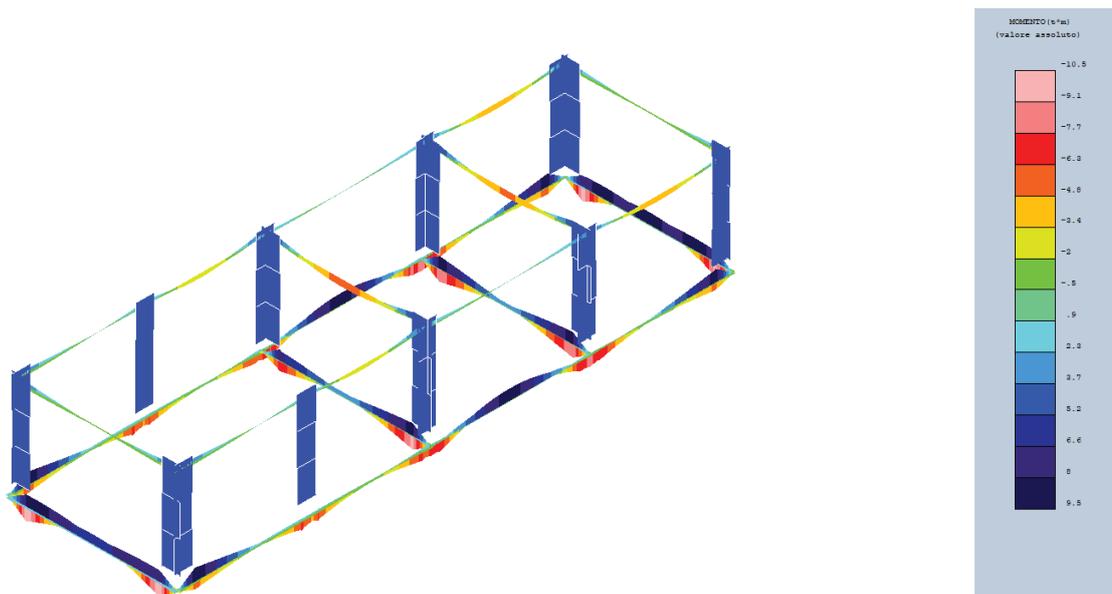


Figura 6 - MOMENTO (Involuppo)

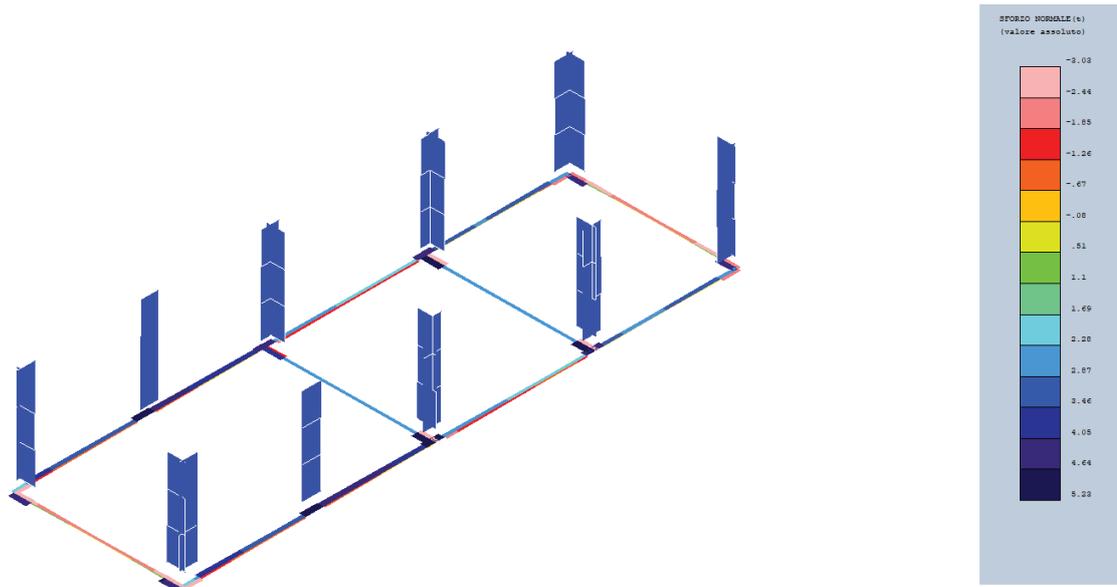


Figura 7 - SFORZO N (Inviluppo)

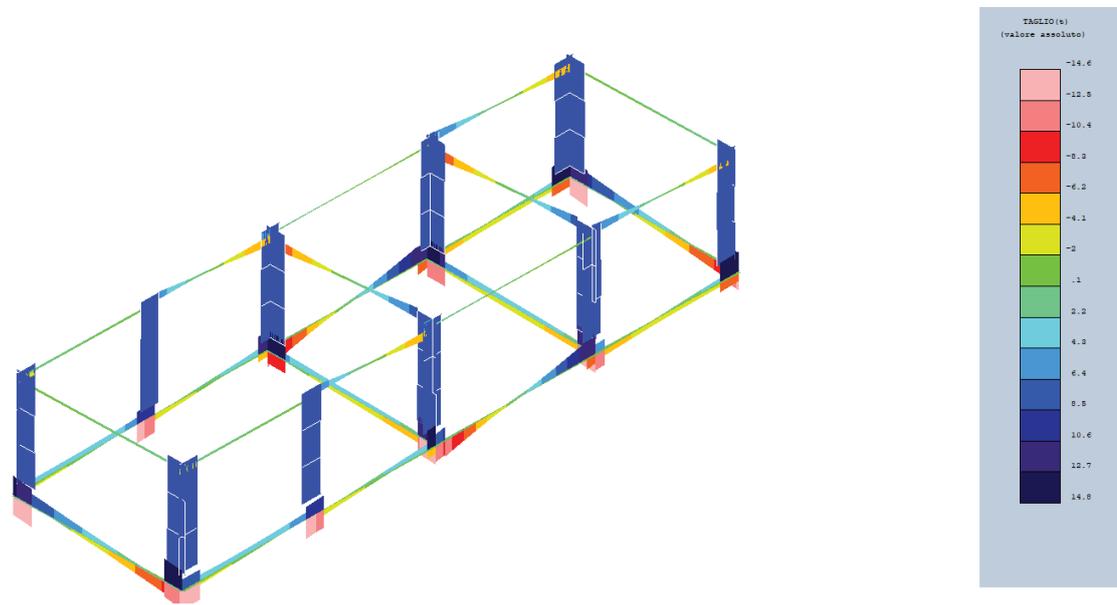
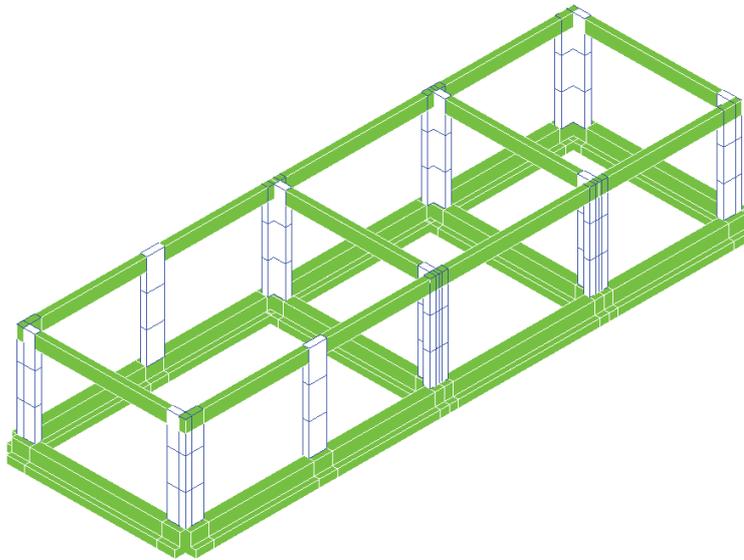


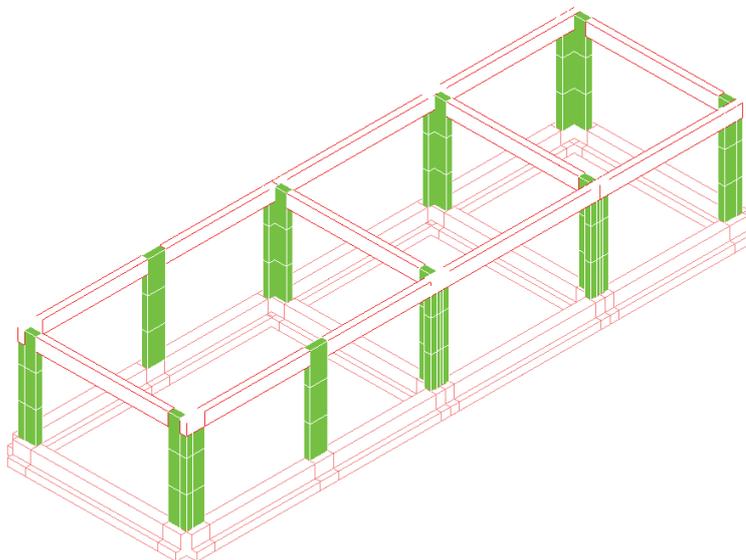
Figura 8 - TAGLIO (Inviluppo)



SHELL NON VERIFICATI

	Verifica
	Non verifica
	Ver. non eseg.

Figura 9 – VERIFICA ASTE



SHELL NON VERIFICATI

	Verifica
	Non verifica
	Ver. non eseg.

Figura 10 – VERIFICA SHELL

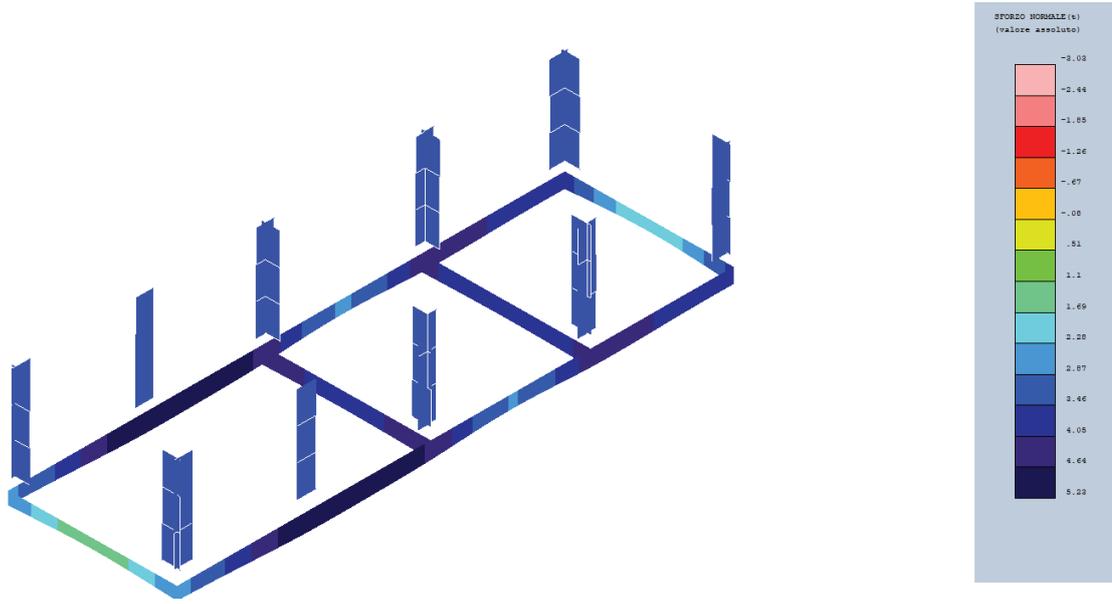


Figura 11 – PRESSIONE DEL TERRENO

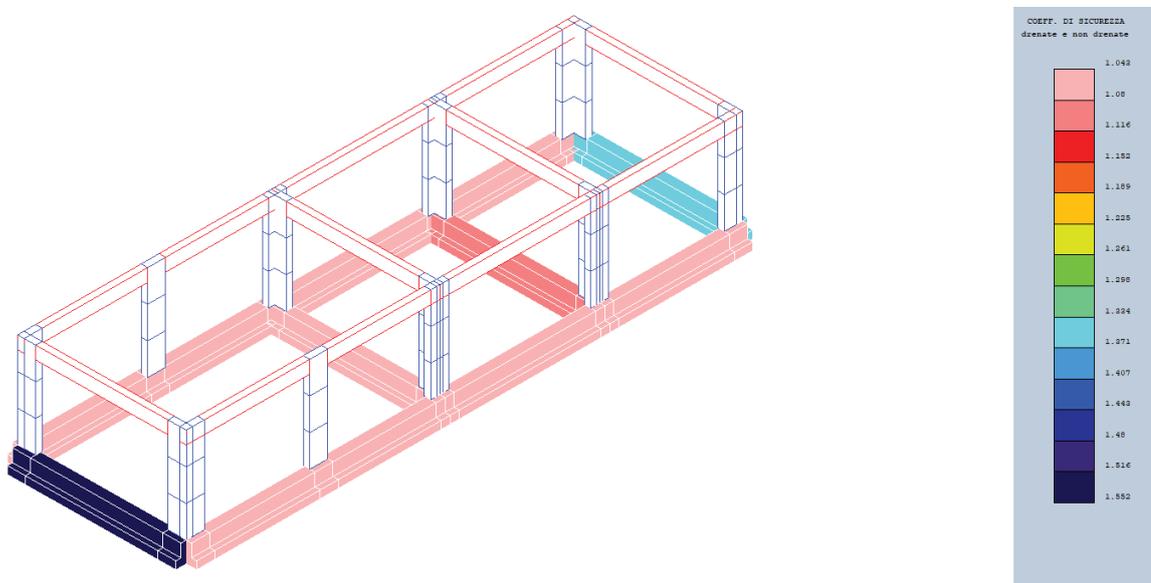


Figura 12 – COEFF. DI SICUREZZA TRAVI DI FONDAZIONE

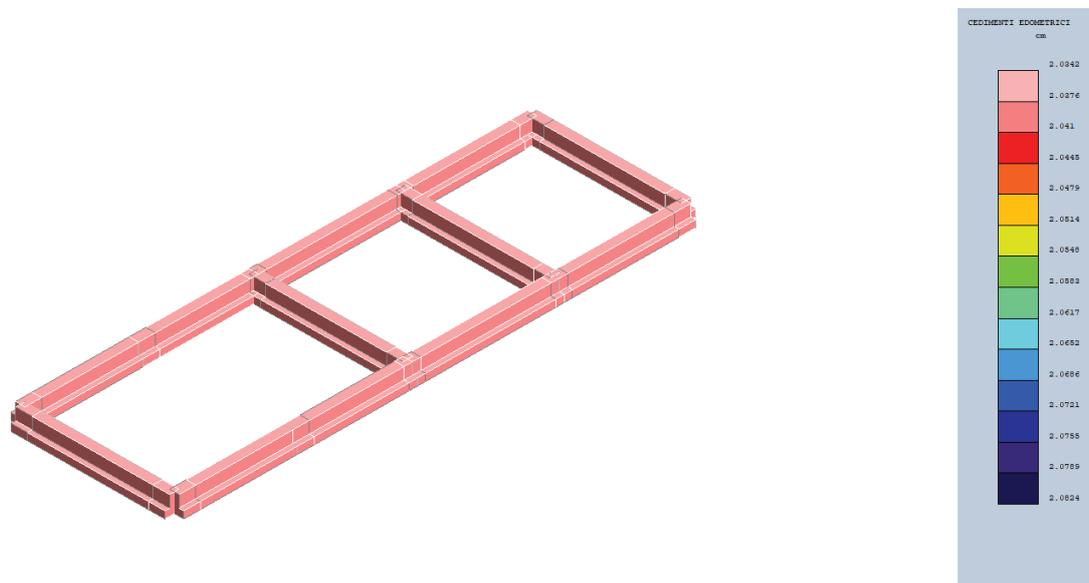


Figura 13 – CEDIMENTI

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	25	1	LASTRA-PIASTRA

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut. kg/mq	Perman. NONstru. kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal. Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	350	60	100	89	Categ. H	0,0	0,0	0,0	0,0	COPERTURA
2	300	100	400	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		RIALZATO
3	300	100	300	0	Categ. F	0,7	0,7	0,6		PARCHEGGIO
4	400	0	0	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		PARETE ESTERNA
5	300	100	200	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		TERRAZZO
6	500	100	400	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		BALCONE
7	300	100	100	100	Categ. H	0,0	0,0	0,0	0,0	TETTO
8	400	100	400	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		SCALA
9	0	20	50	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE ELEVAZIONE														
Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete	Elim cm	Tipo verif.	Fl. rett	DenX pos.	DenX neg.	DenY pos.	DenY neg.	%Mag car.	%Rid Plas
1	si	100	30	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE FONDAZIONE						
Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete
2	no	no	100	33	0	3	no

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	PILASTRI			IDEN	PILASTRI		
Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verif.	Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verif.
3	si	3,0	Dev.				

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	80	0	0
3	PILAS	60	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri N.ro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk	
1	ELEV.	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600					2,0	0,08
2	FOND.	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600					2,0	0,08
3	PILAS	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600					2,0	0,08

MATERIALI SHELL IN C.A.

IDEN	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois-son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

MATERIALI SHELL IN C.A.																									
CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/Ac	Mt/Mtu	Wra/mm	Wfr/mm	Wpe/mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk	
				kg/cmq												kg/cmq									
1	SETTI	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50				0,4	0,3	168,0	126,0	3600					

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI																
IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO						
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature	
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1	
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1	
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1	
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1	
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1	
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1	
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1	
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1	
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1	

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI									
IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	
1	4,00	0,00	2	4,00	1,00				

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	21,60	Altezza edificio (m)	3,70
Massima dimens. dir. Y (m)	6,50	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	SECONDA
Longitudine Est (Grd)	15,57033	Latitudine Nord (Grd)	41,57033
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir. 1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir. 2	C.A.
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,07	Periodo T'c (sec.)	0,30
Fo	2,50	Fv	0,88
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,42	Periodo TD (sec.)	1,87
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,18	Periodo T'c (sec.)	0,35
Fo	2,49	Fv	1,42
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,48	Periodo TD (sec.)	2,32
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	0,50
Fattore di comportam 'q'	1,50		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti

LOCALE TECNOLOGICO
INPUT

AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	0,43
Fattore di comportam 'q'	1,50		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fundament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE

Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	40	Coefficiente di forma	1,00
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/mq	100	Carico neve di calcolo kg/mq	89,00

Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	0,00	0,00		2	9,85	0,00
3	16,05	0,00		4	21,60	0,00
5	4,80	0,00		6	4,80	6,50
7	5,50	0,00		8	0,00	6,50
9	9,85	6,50		10	16,05	6,50
11	21,60	6,50		12	5,50	6,50
15	0,00	5,80		16	9,85	5,80
17	16,05	5,80		18	21,60	5,80
22	0,00	0,70		23	9,85	0,70
24	16,05	0,70		25	21,60	0,70
29	0,70	6,50		30	10,20	6,50
31	16,40	6,50		36	0,70	0,00
37	9,50	6,50		38	15,70	6,50
39	20,90	6,50		42	9,50	0,00
43	10,20	0,00		44	15,70	0,00
45	16,40	0,00		47	20,90	0,00

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	3,70	Piano sismico	NO	NO

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m

DATI GENERALI		QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI														
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
1	29	Tel.SismoRes.	0	1	22	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
2	29	Tel.SismoRes.	0	2	23	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2560	0	0	0	2560	0	0	0	80	2	2
3	29	Tel.SismoRes.	0	3	24	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2560	0	0	0	2560	0	0	0	80	2	2

Ing. Leo Baldo Peititi

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																									
DATI GENERALI				QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
4	29	Tel.SismoRes.	0	4	25	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
5	29	Tel.SismoRes.	0	5	7	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
6	29	Tel.SismoRes.	0	7	42	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
7	29	Tel.SismoRes.	0	6	12	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
8	29	Tel.SismoRes.	0	1	36	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
9	29	Tel.SismoRes.	0	8	29	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
10	29	Tel.SismoRes.	0	2	43	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
11	29	Tel.SismoRes.	0	3	45	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
12	29	Tel.SismoRes.	0	12	37	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
15	29	Tel.SismoRes.	0	9	30	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
16	29	Tel.SismoRes.	0	10	31	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
20	29	Tel.SismoRes.	0	15	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
21	29	Tel.SismoRes.	0	22	15	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
22	29	Tel.SismoRes.	0	16	9	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2560	0	0	0	2560	0	0	0	0	80	2	2
23	29	Tel.SismoRes.	0	23	16	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2560	0	0	0	2560	0	0	0	0	80	2	2
24	29	Tel.SismoRes.	0	17	10	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2560	0	0	0	2560	0	0	0	0	80	2	2
25	29	Tel.SismoRes.	0	24	17	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2560	0	0	0	2560	0	0	0	0	80	2	2
26	29	Tel.SismoRes.	0	18	11	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
27	29	Tel.SismoRes.	0	25	18	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
34	29	Tel.SismoRes.	0	36	5	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
35	29	Tel.SismoRes.	0	42	2	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
36	29	Tel.SismoRes.	0	29	6	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
37	29	Tel.SismoRes.	0	37	9	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
38	29	Tel.SismoRes.	0	43	44	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
39	29	Tel.SismoRes.	0	44	3	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
40	29	Tel.SismoRes.	0	45	47	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
41	29	Tel.SismoRes.	0	47	4	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
48	29	Tel.SismoRes.	0	30	38	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
49	29	Tel.SismoRes.	0	38	10	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2
50	29	Tel.SismoRes.	0	31	39	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2
51	29	Tel.SismoRes.	0	39	11	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	2680	0	0	0	2680	0	0	0	0	80	2	2

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 3.7 m																									
DATI GENERALI				QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
1	2	Tel.SismoRes.	0	22	15	3,70	3,70	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
2	2	Tel.SismoRes.	0	23	16	3,70	3,70	0	0	0	0	0	0	1844	0	0	0	1844	0	0	0	0	0	1	
3	2	Tel.SismoRes.	0	24	17	3,70	3,70	0	0	0	0	0	0	1844	0	0	0	1844	0	0	0	0	0	1	
4	2	Tel.SismoRes.	0	25	18	3,70	3,70	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
6	2	Tel.SismoRes.	0	12	37	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	1	
7	2	Tel.SismoRes.	0	29	6	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
8	2	Tel.SismoRes.	0	1	36	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	1	
9	2	Tel.SismoRes.	0	8	29	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	1	
10	2	Tel.SismoRes.	0	2	3	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
11	2	Tel.SismoRes.	0	3	4	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	1513	0	0	0	1513	0	0	0	0	0	1	
12	2	Tel.SismoRes.	0	37	9	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	1	
14	2	Tel.SismoRes.	0	7	42	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	1	
15	2	Tel.SismoRes.	0	9	10	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
16	2	Tel.SismoRes.	0	10	11	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	1505	0	0	0	1505	0	0	0	0	0	1	
17	2	Tel.SismoRes.	0	36	5	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
18	2	Tel.SismoRes.	0	42	2	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	1	

SETTI ALLA QUOTA 3.7 m																											
GEOMETRIA			QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI						VERTICALI			PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann kg/m	Tamp kg/m	Ball kg/m	Espl kg/m	Tot. kg/m	Torc kg	Orizz kg/m	Assia kg/m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
5	601	25	6	12	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	0				
13	601	25	5	7	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	1859	0	0	0	1859	0	0	0	0	0	0				
20	601	25	8	29	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
21	601	25	15	8	3,70	3,70	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
22	601	25	37	30	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
23	601	25	10	31	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
24	601	25	38	10	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
26	601	25	39	11	3,70	3,70	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
38	601	25	47	4	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
39	601	25	3	45	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
40	601	25	44	3	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
41	601	25	2	43	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
42	601	25	42	2	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
43	601	25	1	36	3,70	3,70	0	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
44	601	25	1	22	3,70	3,70	13	0	0	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
45	601	25	2	23	3,70	3,70	0	0	0	0	0	0	0	1844	0	0	0	1844	0	0	0	0					

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
65	4,80	6,50	1,23	0,00	0,27
66	5,50	6,50	1,23	0,00	0,27
67	4,80	6,50	2,47	0,00	0,27
68	5,50	6,50	2,47	0,00	0,27
69	4,80	0,00	1,23	0,00	0,27
70	5,50	0,00	1,23	0,00	0,27
71	4,80	0,00	2,47	0,00	0,27
72	5,50	0,00	2,47	0,00	0,27
73	0,00	6,50	1,23	0,00	0,54
74	0,70	6,50	1,23	0,00	0,27
75	0,00	6,50	2,47	0,00	0,54
76	0,70	6,50	2,47	0,00	0,27
77	0,00	5,80	1,23	0,00	0,27
78	0,00	5,80	2,47	0,00	0,27
79	9,50	6,50	1,23	0,00	0,27
80	10,20	6,50	1,23	0,00	0,27
81	9,50	6,50	2,47	0,00	0,27
82	10,20	6,50	2,47	0,00	0,27
83	16,05	6,50	1,23	0,00	0,54
84	16,40	6,50	1,23	0,00	0,13
85	16,05	6,50	2,47	0,00	0,54
86	16,40	6,50	2,47	0,00	0,13
87	15,70	6,50	1,23	0,00	0,13
88	15,70	6,50	2,47	0,00	0,13
89	20,90	6,50	1,23	0,00	0,27
90	21,60	6,50	1,23	0,00	0,54
91	20,90	6,50	2,47	0,00	0,27
92	21,60	6,50	2,47	0,00	0,54
93	20,90	0,00	1,23	0,00	0,27
94	21,60	0,00	1,23	0,00	0,54
95	20,90	0,00	2,47	0,00	0,27
96	21,60	0,00	2,47	0,00	0,54
97	16,05	0,00	1,23	0,00	0,54
98	16,40	0,00	1,23	0,00	0,13
99	16,05	0,00	2,47	0,00	0,54
100	16,40	0,00	2,47	0,00	0,13
101	15,70	0,00	1,23	0,00	0,13
102	15,70	0,00	2,47	0,00	0,13
103	9,85	0,00	1,23	0,00	0,54
104	10,20	0,00	1,23	0,00	0,13
105	9,85	0,00	2,47	0,00	0,54
106	10,20	0,00	2,47	0,00	0,13
107	9,50	0,00	1,23	0,00	0,13
108	9,50	0,00	2,47	0,00	0,13
109	0,00	0,00	1,23	0,00	0,54
110	0,70	0,00	1,23	0,00	0,27
111	0,00	0,00	2,47	0,00	0,54
112	0,70	0,00	2,47	0,00	0,27

NODI INTERNI SHELL

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
113	0,00	0,70	1,23	0,00	0,27
114	0,00	0,70	2,47	0,00	0,27
115	9,85	0,70	1,23	0,00	0,27
116	9,85	0,70	2,47	0,00	0,27
117	16,05	0,70	1,23	0,00	0,27
118	16,05	0,70	2,47	0,00	0,27
119	21,60	0,70	1,23	0,00	0,27
120	21,60	0,70	2,47	0,00	0,27
121	9,85	6,50	1,23	0,00	0,27
122	9,85	5,80	1,23	0,00	0,27
123	9,85	6,50	2,47	0,00	0,27
124	9,85	5,80	2,47	0,00	0,27
125	16,05	5,80	1,23	0,00	0,27
126	16,05	5,80	2,47	0,00	0,27
127	21,60	5,80	1,23	0,00	0,27
128	21,60	5,80	2,47	0,00	0,27

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
12	4,80	6,50	0,00		13	5,50	6,50	0,00
33	4,80	6,50	3,70		34	5,50	6,50	3,70
65	4,80	6,50	1,23		66	5,50	6,50	1,23
67	4,80	6,50	2,47		68	5,50	6,50	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
9	4,80	0,00	0,00		10	5,50	0,00	0,00
35	4,80	0,00	3,70		36	5,50	0,00	3,70
69	4,80	0,00	1,23		70	5,50	0,00	1,23
71	4,80	0,00	2,47		72	5,50	0,00	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
15	0,00	6,50	0,00		16	0,70	6,50	0,00
37	0,00	6,50	3,70		38	0,70	6,50	3,70
73	0,00	6,50	1,23		74	0,70	6,50	1,23
75	0,00	6,50	2,47		76	0,70	6,50	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
15	0,00	6,50	0,00		24	0,00	5,80	0,00

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
37	0,00	6,50	3,70		39	0,00	5,80	3,70
73	0,00	6,50	1,23		75	0,00	6,50	2,47
77	0,00	5,80	1,23		78	0,00	5,80	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
19	9,50	6,50	0,00		21	10,20	6,50	0,00
40	9,50	6,50	3,70		41	10,20	6,50	3,70
79	9,50	6,50	1,23		80	10,20	6,50	1,23
81	9,50	6,50	2,47		82	10,20	6,50	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
31	15,70	6,50	0,00		42	16,05	6,50	3,70
44	15,70	6,50	3,70		84	16,40	6,50	1,23
88	15,70	6,50	2,47					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
28	21,60	6,50	0,00		32	20,90	6,50	0,00
45	20,90	6,50	3,70		46	21,60	6,50	3,70
89	20,90	6,50	1,23		90	21,60	6,50	1,23
91	20,90	6,50	2,47		92	21,60	6,50	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
7	21,60	0,00	0,00		30	20,90	0,00	0,00
47	20,90	0,00	3,70		48	21,60	0,00	3,70
93	20,90	0,00	1,23		94	21,60	0,00	1,23
95	20,90	0,00	2,47		96	21,60	0,00	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
18	16,40	0,00	0,00		29	15,70	0,00	0,00
49	16,05	0,00	3,70		51	15,70	0,00	3,70
98	16,40	0,00	1,23					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
11	9,50	0,00	0,00		53	10,20	0,00	3,70
54	9,50	0,00	3,70		108	9,50	0,00	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0,00	0,00	0,00		14	0,70	0,00	0,00
55	0,00	0,00	3,70		56	0,70	0,00	3,70
109	0,00	0,00	1,23		110	0,70	0,00	1,23
111	0,00	0,00	2,47		112	0,70	0,00	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0,00	0,00	0,00		2	0,00	0,70	0,00
55	0,00	0,00	3,70		57	0,00	0,70	3,70
109	0,00	0,00	1,23		111	0,00	0,00	2,47
113	0,00	0,70	1,23		114	0,00	0,70	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
3	9,85	0,00	0,00		4	9,85	0,70	0,00
52	9,85	0,00	3,70		58	9,85	0,70	3,70
103	9,85	0,00	1,23		105	9,85	0,00	2,47
115	9,85	0,70	1,23		116	9,85	0,70	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
5	16,05	0,00	0,00		6	16,05	0,70	0,00
49	16,05	0,00	3,70		59	16,05	0,70	3,70
97	16,05	0,00	1,23		99	16,05	0,00	2,47
117	16,05	0,70	1,23		118	16,05	0,70	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 15

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
7	21,60	0,00	0,00		8	21,60	0,70	0,00
48	21,60	0,00	3,70		60	21,60	0,70	3,70
94	21,60	0,00	1,23		96	21,60	0,00	2,47
119	21,60	0,70	1,23		120	21,60	0,70	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 16

Nodo 3d	X3d	Y3d	Z3d		Nodo 3d	X3d	Y3d	Z3d
---------	-----	-----	-----	--	---------	-----	-----	-----

N.ro	(m)	(m)	(m)		N.ro	(m)	(m)	(m)
20	9,85	6,50	0,00		25	9,85	5,80	0,00
61	9,85	6,50	3,70		62	9,85	5,80	3,70
121	9,85	6,50	1,23		122	9,85	5,80	1,23
123	9,85	6,50	2,47		124	9,85	5,80	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 17

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
22	16,05	6,50	0,00		26	16,05	5,80	0,00
42	16,05	6,50	3,70		63	16,05	5,80	3,70
83	16,05	6,50	1,23		85	16,05	6,50	2,47
125	16,05	5,80	1,23		126	16,05	5,80	2,47

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 18

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
27	21,60	5,80	0,00		28	21,60	6,50	0,00
46	21,60	6,50	3,70		64	21,60	5,80	3,70
90	21,60	6,50	1,23		92	21,60	6,50	2,47
127	21,60	5,80	1,23		128	21,60	5,80	2,47

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,50	1,50	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33	34
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00
Var.Coperture	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,90	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20
Var.Coperture	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
Quota inf/sup	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
Nodo inf/sup	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
XG	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YG	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
XR	: Ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($YR - YG$)
Lpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFleX	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors	: Rigidezza torsionale di piano
r/ls	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Variaz%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante (t)	: Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica dinamica il valore si riferisce al modo principale
Spost(mm)	: Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante
Klat(t/m)	: Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento
Variaz(%)	: Variazione della rigidzza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y
Teta	: Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2)

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omissso se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

N. piano	: Numero del piano sismico
Res X (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Dom Y (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)

Res/Dom : *Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)*
Var.R/D : *Variatione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)*
Flag : *Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM*
Verifica : *2008, 7.2.2 punto g)*

□ SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Cotg Θ	: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento My in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Multipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Frecce	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ^q
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ^q
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa per la verifica del diametro massimo utilizzabile:

Nodo3D : Numero del nodo spaziale oggetto di verifica
Filo : Numero del filo del nodo spaziale
Quota : Quota del nodo spaziale

Dir Locale X

Trave rif. : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula

AlfaBl : Valore risultante dalla formula di Norma

Bpil : Larghezza del pilastro nella direzione locale X

Fimax : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino

Fi : Diametro utilizzato nel disegno ferri

Status : se diametro è minore del diametro massimo vale OK;
se diametro è maggiore del diametro massimo vale PIEGA (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

Dir Locale Y

Trave rif. : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula

AlfaBl : Valore risultante dalla formula di Norma

Bpil : Larghezza del pilastro nella direzione locale Y

Fimax : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino

Fi : Diametro utilizzato nel disegno ferri

Status : se diametro è minore del diametro massimo vale OK;
se diametro è maggiore del diametro massimo vale PIEGA (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Gruppo Quote	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Generatrice	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx}^* 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy}^* 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{fx}^* 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{fy}^* 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di rivedifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle e vengono sostituite con:

Molt.	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
--------------	---

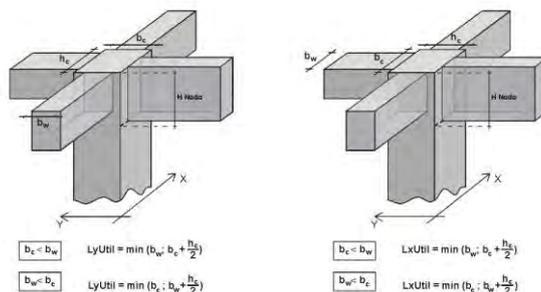
- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Gr.Q	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Gen	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb. Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Conbin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche dei nodi trave-pilastro in calcestruzzo armato non confinati.



- Filo N.ro** : Numero del filo fisso del pilastro a cui appartiene il nodo
- Quota (m)** : Quota in metri del nodo verificato
- Nodo3d N.ro** : Numerazione spaziale del nodo verificato
- Posiz. Pilastro** : Posizione del pilastro rispetto al nodo; **SUP** indica che il nodo verificato e' l'estremo inferiore di un pilastro; **INF** indica che il nodo verificato e' l'estremo superiore del pilastro
- Sez.** : Numero di archivio della sezione del pilastro a cui appartiene il nodo
- Rotaz** : Rotazione di input del pilastro a cui appartiene il nodo
- HNodo** : Altezza del nodo in calcestruzzo su cui sono state effettuate le verifiche calcolata in funzione dell'intersezione tra il pilastro e le travi convergenti
- fck** : Resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo
- fy** : Resistenza caratteristica allo snervamento dell'acciaio delle armature
- LyUtil** : Larghezza utile del nodo lungo la direzione Y locale del pilastro
- AfX** : Area complessiva dei bracci in direzione X locale del pilastro
- LxUtil** : Larghezza utile del nodo lungo la direzione X locale del pilastro
- AfY** : Area complessiva dei bracci in direzione Y locale del pilastro
- Vjbd (X/Y)** : Taglio agente sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro. Dato presente solo per le verifiche in alta duttilità.
- Vjbr (X/Y)** : Resistenza biella compressa del nodo nella direzione X/Y locale del pilastro. Dato presente solo per le verifiche in alta duttilità.
- STATUS** : Esito della verifica del nodo.
 - **NON VER**: si supera la resistenza della biella compressa
 - **ELASTICO**: il nodo rimane in campo non fessurato
 - **FESSURATO**: il nodo verifica ma risulta fessurato
 Dato presente solo per le verifiche in alta duttilità.

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)		Spostam. Limite (mm)
1	0,00	3,70	1	55	2	22	0,879	18,500					VERIFICATO
2	0,00	3,70	3	52	2	22	0,895	18,500					VERIFICATO
3	0,00	3,70	5	49	2	19	0,878	18,500					VERIFICATO
4	0,00	3,70	7	48	2	19	0,857	18,500					VERIFICATO
5	0,00	3,70	9	35	2	22	1,021	18,500					VERIFICATO
6	0,00	3,70	12	33	2	22	0,998	18,500					VERIFICATO
7	0,00	3,70	10	36	2	22	1,019	18,500					VERIFICATO
8	0,00	3,70	15	37	2	22	0,885	18,500					VERIFICATO
9	0,00	3,70	20	61	2	22	0,895	18,500					VERIFICATO
10	0,00	3,70	22	42	2	19	0,866	18,500					VERIFICATO
11	0,00	3,70	28	46	2	19	0,854	18,500					VERIFICATO
12	0,00	3,70	13	34	2	22	0,994	18,500					VERIFICATO
15	0,00	3,70	24	39	2	22	0,885	18,500					VERIFICATO
16	0,00	3,70	25	62	2	22	0,894	18,500					VERIFICATO
17	0,00	3,70	26	63	2	19	0,866	18,500					VERIFICATO
18	0,00	3,70	27	64	2	19	0,854	18,500					VERIFICATO
22	0,00	3,70	2	57	2	22	0,876	18,500					VERIFICATO
23	0,00	3,70	4	58	2	22	0,895	18,500					VERIFICATO
24	0,00	3,70	6	59	2	19	0,876	18,500					VERIFICATO
25	0,00	3,70	8	60	2	19	0,856	18,500					VERIFICATO
29	0,00	3,70	16	38	2	22	0,904	18,500					VERIFICATO
30	0,00	3,70	21	41	2	22	0,891	18,500					VERIFICATO
31	0,00	3,70	23	43	2	19	0,868	18,500					VERIFICATO
36	0,00	3,70	14	56	2	22	0,899	18,500					VERIFICATO
37	0,00	3,70	19	40	2	22	0,901	18,500					VERIFICATO
38	0,00	3,70	31	44	2	19	0,865	18,500					VERIFICATO
39	0,00	3,70	32	45	2	19	0,861	18,500					VERIFICATO
42	0,00	3,70	11	54	2	22	0,904	18,500					VERIFICATO
43	0,00	3,70	17	53	2	22	0,889	18,500					VERIFICATO
44	0,00	3,70	29	51	2	19	0,878	18,500					VERIFICATO
45	0,00	3,70	18	50	2	19	0,880	18,500					VERIFICATO
47	0,00	3,70	30	47	2	19	0,867	18,500					VERIFICATO

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*m)	r / ls
1	3,70	75,55	11,78	3,25	11,73	3,24	-0,05	-0,01	6,50	21,60	17210	15123	1226948	1,18

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
				Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta
1	3,70	75,55	0,0	24,86	1,44	17226	0,0	0,003	25,45	1,68	15112	0,0	0,004

PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI

Piano N.r	RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X			RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y		
	RigidezzaPilastr	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastr	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second
	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti
1	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi		
1	0,00	29	1	29	1,10	11,5	4,6	22	7	2	8,8	8,8	29	-0,2	14,7	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	19	35	0,0	16	0	8
2,5	0,00	40	3	29	1,10	11,5	4,8	22	7	2	8,8	8,8	29	-0,4	16,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	20	38	0,0	16	70	8
		80	5	29	1,10	11,5	5,1	22	8	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	S e z Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
2	0,00		29	1	22	1,10	10,4	5,3	22	7	2	8,8	8,8	34	-0,2	-14,5	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	35	0,0	16	0	8
23	0,00		40	3	22	1,10	10,4	5,4	22	7	2	8,8	8,8	34	-0,2	-14,5	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	70	8
2.5			80	5	22	1,10	10,4	5,6	22	7	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
3	0,00		29	1	19	1,10	10,0	5,3	22	7	2	8,8	8,8	31	0,2	-14,4	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	0	8
24	0,00		40	3	19	1,10	10,0	5,4	21	7	2	8,8	8,8	31	0,2	-14,4	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	70	8
2.5			80	5	19	1,10	10,0	5,6	21	7	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
4	0,00		29	1	19	1,10	10,9	4,2	22	7	2	8,8	8,8	31	-0,1	-14,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	33	0,0	16	0	8
25	0,00		40	3	19	1,10	10,9	4,4	22	7	2	8,8	8,8	19	0,3	15,4	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	19	37	0,0	16	70	8
2.5			80	5	19	1,10	10,9	4,7	22	7	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
5	0,00		29	1	13	1,10	7,9	4,3	21	5	2	8,8	8,8	13	-0,1	-14,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	0	8
7	0,00		40	3	13	1,10	7,9	4,1	22	5	2	8,8	8,8	13	0,0	-14,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	17	33	0,0	16	70	8
2.5			80	5	29	1,10	6,7	5,3	20	5	1	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
7	0,00		29	1	6	1,10	6,1	0,6	24	4	1	8,8	8,8	9	0,1	-4,2	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	5	10	0,0	16	76	8
42	0,00		40	3	13	1,10	3,6	3,5	19	3	1	8,8	8,8	18	0,3	3,4	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	5	8	0,0	16	247	8
2.5			80	5	15	1,10	6,9	1,6	23	4	1	8,8	8,8	34	1,3	4,4	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	7	11	0,0	16	76	8
6	0,00		29	1	18	1,10	7,8	4,5	21	5	2	8,8	8,8	12	0,0	-13,9	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	17	33	0,0	16	0	8
12	0,00		40	3	18	1,10	7,8	4,3	21	5	2	8,8	8,8	12	0,0	-13,9	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	17	33	0,0	16	70	8
2.5			80	5	8	1,10	7,2	2,3	23	5	1	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
1	0,00		29	1	13	1,10	-10,2	-3,0	18	7	2	8,8	8,8	13	0,2	-14,2	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	0	8
36	0,00		40	3	13	1,10	-10,2	-3,1	18	7	2	8,8	8,8	13	0,2	-14,2	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	70	8
2.5			80	5	13	1,10	-10,2	-3,3	18	7	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
8	0,00		29	1	18	1,10	-10,2	-2,9	18	7	2	8,8	8,8	18	-0,4	-14,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	0	8
29	0,00		40	3	18	1,10	-10,2	-3,1	18	7	2	8,8	8,8	18	-0,4	-14,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	34	0,0	16	70	8
2.5			80	5	18	1,10	-10,2	-3,3	18	7	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2	0,00		29	1	9	1,10	7,7	3,8	22	5	2	8,8	8,8	13	-0,1	-12,2	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	15	29	0,0	16	0	8
43	0,00		40	3	9	1,10	7,7	3,9	22	5	2	8,8	8,8	13	-0,1	-12,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	15	29	0,0	16	35	8
2.5			80	5	9	1,10	7,7	4,0	22	5	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
3	0,00		29	1	9	1,10	7,6	4,2	21	5	1	8,8	8,8	13	-0,2	-12,3	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	15	29	0,0	16	0	8
45	0,00		40	3	9	1,10	7,6	4,2	21	5	1	8,8	8,8	13	-0,2	-12,3	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	15	29	0,0	16	35	8
2.5			80	5	9	1,10	7,6	4,3	21	5	1	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
12	0,00		29	1	9	1,10	6,2	0,1	25	4	1	8,8	8,8	8	0,0	-4,3	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	5	10	0,0	16	76	8
37	0,00		40	3	12	1,10	3,7	2,6	21	3	1	8,8	8,8	8	0,0	-3,2	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	5	8	0,0	16	247	8
2.5			80	5	12	1,10	6,4	1,9	23	4	1	8,8	8,8	29	-1,2	4,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	7	10	0,0	16	76	8
9	0,00		29	1	6	1,10	8,4	1,8	23	5	2	8,8	8,8	12	0,4	-13,2	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	17	31	0,0	16	17	8
30	0,00		40	3	6	1,10	8,4	1,8	23	5	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5			80	5	6	1,10	8,4	1,9	23	5	2	8,8	8,8	12	0,4	-12,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	16	29	0,0	16	17	8
10	0,00		29	1	6	1,10	7,6	4,1	21	5	1	8,8	8,8	18	0,0	-12,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	15	28	0,0	16	0	8
31	0,00		40	3	6	1,10	7,6	4,2	21	5	1	8,8	8,8	18	0,0	-11,9	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	15	28	0,0	16	35	8
2.5			80	5	6	1,10	7,6	4,2	21	5	1	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
15	0,00		29	1	34	1,10	11,3	5,0	22	7	2	8,8	8,8	34	0,5	-15,8	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	20	38	0,0	16	0	8
8	0,00		40	3	34	1,10	11,3	4,7	22	7	2	8,8	8,8	34	0,5	-15,8	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	20	38	0,0	16	70	8
2.5			80	5	34	1,10	11,3	4,6	22	7	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
22	0,00		29	1	25	1,10	-8,7	1,2	16	6	1	8,8	8,8	29	-0,3	-8,8	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	11	21	0,0	16	76	8
15	0,00		40	3	22	1,10	-8,2	-0,2	17	6	1	8,8	8,8	29	-0,4	-7,1	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	9	17	0,0	16	357	8
2.5			80	5	22	1,10	-8,9	1,1	16	7	1	8,8	8,8	34	0,5	8,5	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	11	20	0,0	16	76	8
16	0,00		29	1	22	1,10	-8,5	-1,8	18	6	1	8,8	8,8	22	0,6	13,8	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	18	33	0,0	16	0	8
9	0,00		40	3	22	1,10	-8,5	-1,6	18	6	1	8,8	8,8	22	0,7	14,7	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	19	35	0,0	16	70	8
2.5			80	5	34	1,10	7,8	3,9	22	5	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
23	0,00		29	1	34	1,10	-9,4	2,6	16	7	1	8,8	8,8	21	0,1	-5,4	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	7	13	0,0	16	76	8
16	0,00		40	3	34	1,10	-6,5	1,9	15	5	1	8,8	8,8	22	0,2	-4,8	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	6	12	0,0	16	357	8
2.5			80	5	22	1,10	-7,4	1,9	16	6	1	8,8	8,8	34	-0,6	4,7	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	7	11	0,0	16	76	8
17	0,00		29	1	31	1,10	9,9	5,5	21	7	2	8,8	8,8	19	0,3	13,7	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	17	33	0,0	16	0	8
10	0,00		40	3	31	1,10	9,9	5,3	22	7	2	8,8	8,8	19	0,4	14,7	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	19	35	0,0	16	70	8
2.5			80	5	31	1,10	9,9	5,1	22	7	2	8,8	8,8	0	0,0	0,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	0	0	0,0	16	0	8
24	0,00		29	1	31	1,10	-9,3	2,5	16	7	1	8,8	8,8	28	0,5	-5,0	0,0	20,0	42,0	18,7	0,0	7	12	0,0	16	76	8
17	0,00		40	3	31	1,10	-6,3	1,6	16	5	1	8,8	8,8	31	-0,2	4,7											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe CIs	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
18 2.5	0,00		40 80	3 5	31 28	1,10 1,10	-8,6 -8,7	-0,3 1,2	17 16	6 6	1 1	8,8 8,8	8,8 8,8	24 24	-0,1 -0,1	7,4 9,3	0,0 0,0	20,0 20,0	42,0 42,0	18,7 18,7	0,0 0,0	9 12	18 22	0,0 0,0	16 16	357 76	8 8
36 5 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	13 29	1,10 1,10	-10,1 -7,3 6,0	3,4 2,6 3,1	15 15 21	8 6 4	1 1 1	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	29 13 13	1,4 -0,1 -0,1	4,3 4,4 5,0	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	7 6 6	10 10 12	0,0 0,0 0,0	16 16 16	76 257 76	8 8 8
42 2 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	15 15	1,10 1,10	6,9 6,9 6,9	5,1 5,0 4,9	20 20 20	5 5 5	1 1 1	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	3 3 0	-0,2 -0,2 0,0	13,9 14,1 0,0	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	17 18 0	33 34 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 35 0	8 8 8
29 6 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	18 18	1,10 1,10	-10,0 -7,1 6,3	3,6 2,8 1,5	15 15 23	8 6 4	1 1 1	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	34 18 12	-1,5 0,0 0,1	3,9 4,3 4,9	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	7 6 6	9 10 12	0,0 0,0 0,0	16 16 16	76 257 76	8 8 8
37 9 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	12 12	1,10 1,10	6,7 6,7 6,7	4,0 3,9 3,9	21 21 21	5 5 5	1 1 1	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	8 0 8	0,2 0,0 0,2	13,3 0,0 13,4	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	17 0 17	32 0 32	0,0 0,0 0,0	16 16 16	18 0 18	8 8 8
43 44 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	9 31 15	1,10 1,10 1,10	7,7 -6,1 7,9	-2,1 -1,1 -0,7	27 18 26	4 4 4	2 1 2	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-11,4 7,9 11,6	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	14 10 14	27 19 28	0,0 0,0 0,0	16 16 16	76 397 76	8 8 8
44 3 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	15 15	1,10 1,10	8,1 8,1 8,1	4,5 4,4 4,4	21 21 21	6 6 5	2 2 2	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	3 3 0	-0,1 -0,2 0,0	11,7 12,5 0,0	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	15 16 0	28 30 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 35 0	8 8 8
45 47 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	9 3 3	1,10 1,10 1,10	7,6 -6,0 -9,2	0,1 2,3 3,1	25 15 15	4 5 7	2 1 1	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	23 7 19	-1,0 0,1 -1,1	-5,2 -4,4 -3,5	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	8 6 6	12 11 8	0,0 0,0 0,0	16 16 16	76 297 76	8 8 8
47 4 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	-9,8 -9,8 -9,8	-2,6 -2,5 -2,3	18 18 18	6 7 7	2 2 2	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	3 3 0	-0,1 -0,2 0,0	13,8 14,2 0,0	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	17 18 0	33 34 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 70 0	8 8 8
30 38 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	6 27 12	1,10 1,10 1,10	7,5 -6,0 8,2	-2,1 -1,1 -0,7	27 18 26	4 4 4	1 2 2	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	1 1 1	-0,1 -0,1 -0,1	-11,3 7,9 11,6	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	14 10 14	27 19 28	0,0 0,0 0,0	16 16 16	76 397 76	8 8 8
38 10 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	12 12 12	1,10 1,10 1,10	8,3 8,3 8,3	4,6 4,5 4,5	21 21 21	6 6 6	2 2 2	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	8 8 0	0,0 0,0 0,0	11,8 12,7 0,0	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	15 16 0	28 30 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 35 0	8 8 8
31 39 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	6 8 8	1,10 1,10 1,10	7,6 -6,2 -9,4	0,0 2,2 3,0	25 15 15	4 5 7	2 1 1	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	3 6 24	0,2 0,0 1,0	-5,2 -4,5 -3,8	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	8 6 6	12 11 9	0,0 0,0 0,0	16 16 16	76 297 76	8 8 8
39 11 2.5	0,00 0,00		40 80	3 5	8 8 24	1,10 1,10 1,10	-9,9 -9,9 -8,2	-2,6 -2,4 -1,9	18 18 18	7 7 5	2 2 1	8,8 8,8 8,8	8,8 8,8 8,8	8 8 0	0,0 0,1 0,0	14,0 14,5 0,0	0,0 0,0 0,0	20,0 20,0 20,0	42,0 42,0 42,0	18,7 18,7 18,7	0,0 0,0 0,0	17 18 0	33 34 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 70 0	8 8 8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe CIs	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
22 15 2.5	3,70 3,70 1,00		25 50	3 5	34 22 22	-2,6 1,4 -2,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	21 21 21	7 4 7	2 1 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	33 22 22	0,0 0,0 0,0	1,7 -1,5 -1,7	0,0 0,0 0,0	28,2 7,9 28,2	30,6 17,0 30,6	3,2 3,1 3,2	0,0 0,0 0,0	5 5 6	5 9 5	0,0 0,0 0,0	11 24 11	50 410 50	8 8 8
23 16 2.5	3,70 3,70 1,00		25 50	3 5	34 1 22	-4,8 5,3 -3,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	22 22 22	13 15 11	4 4 3	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	7,2 5,8 -6,8	0,0 0,0 0,0	28,2 7,9 28,2	30,6 17,0 30,6	3,2 3,1 3,2	0,0 0,0 0,0	24 19 22	20 34 18	0,0 0,0 0,0	11 24 11	50 410 50	8 8 8
24 17 2.5	3,70 3,70 1,00		25 50	3 5	31 1 19	-4,7 4,9 -4,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	22 22 22	13 14 13	4 4 4	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	7,0 -5,6 -7,0	0,0 0,0 0,0	28,2 7,9 28,2	30,6 17,0 30,6	3,2 3,1 3,2	0,0 0,0 0,0	23 18 23	19 33 19	0,0 0,0 0,0	11 24 11	50 410 50	8 8 8
25 18 2.5	3,70 3,70 1,00		25 50	3 5	31 19 19	-2,4 1,5 -2,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	21 21 21	7 4 7	2 1 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	31 19 19	0,0 0,0 0,0	1,6 -1,5 -1,7	0,0 0,0 0,0	28,2 7,9 28,2	30,6 17,0 30,6	3,2 3,1 3,2	0,0 0,0 0,0	5 5 5	4 9 4	0,0 0,0 0,0	11 24 11	50 410 50	8 8 8
12 37 2.5	3,70 3,70 1,00		25 50	3 5	12 1 8	-2,2 3,1 -3,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	21 21 22	6 9 10	2 3 3	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5,2 -4,5 -5,9	0,0 0,0 0,0	28,2 7,9 28,2	30,6 17,0 30,6	3,2 3,1 3,2	0,0 0,0 0,0	17 15 19	14 26 16	0,0 0,0 0,0	11 24 11	50 300 50	8 8 8
29 6 2.5	3,70 3,70 1,00		25 50	3 5	18 6 6	-2,7 1,3 -1,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	21 21 21	8 4 5	2 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	18 18 6	0,0 0,0 0,0	1,5 1,3 -1,5	0,0 0,0 0,0	28,2 7,9 28,2	30,6 17,0 30,6	3,2 3,1 3,2	0,0 0,0 0,0	5 4 5	4 8 4	0,0 0,0 0,0	11 24 11	50 310 50	8 8 8

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE

Filo Iniz. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Con c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
1	3,70		2	1	29	-0,7	0,0	0,0	21	2	1	4,0	4,0	9	0,0	2,2	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	7	13	0,0	24	0	8
36	3,70		25	3	13	-1,6	0,0	0,0	21	5	1	4,0	4,0	13	0,0	-3,1	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	10	18	0,0	24	70	8
2,5	1,00		50	5	13	-1,6	0,0	0,0	21	5	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	0	0	0,0	24	0	8	
8	3,70		2	1	34	-0,4	0,0	0,0	21	1	0	4,0	4,0	8	0,0	2,3	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	7	13	0,0	24	0	8
29	3,70		25	3	12	-1,7	0,0	0,0	21	5	1	4,0	4,0	12	0,0	-3,1	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	10	18	0,0	24	70	8
2,5	1,00		50	5	12	-1,7	0,0	0,0	21	5	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	0	0	0,0	24	0	8	
2	3,70		2	1	13	-2,6	0,0	0,0	21	7	2	4,0	4,0	11	0,0	1,4	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	4	4	0,0	11	50	8
3	3,70		25	3	9	0,7	0,0	0,0	21	2	1	4,0	4,0	7	0,0	-1,4	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	5	8	0,0	24	520	8
2,5	1,00		50	5	9	-3,1	0,0	0,0	21	9	3	4,0	4,0	9	0,0	-1,6	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	5	4	0,0	11	50	8
3	3,70		2	1	1	-5,4	0,0	0,0	22	15	5	4,0	4,0	1	0,0	6,9	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	23	19	0,0	11	50	8
4	3,70		25	3	1	4,0	0,0	0,0	22	11	3	4,0	4,0	1	0,0	5,6	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	18	33	0,0	24	455	8
2,5	1,00		50	5	1	-4,6	0,0	0,0	22	13	4	4,0	4,0	1	0,0	-6,0	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	20	16	0,0	11	50	8
37	3,70		2	1	22	-2,3	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,0	22	0,0	5,2	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	17	14	0,0	11	18	8
9	3,70		25	3	22	-2,3	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	0	0	0,0	24	0	8	
2,5	1,00		50	5	22	-2,3	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,0	34	0,0	-5,1	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	17	14	0,0	11	18	8
7	3,70		2	1	15	-2,2	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,0	1	0,0	5,1	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	17	14	0,0	11	50	8
42	3,70		25	3	1	3,0	0,0	0,0	21	8	3	4,0	4,0	1	0,0	-4,6	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	15	27	0,0	24	300	8
2,5	1,00		50	5	3	-4,0	0,0	0,0	22	11	3	4,0	4,0	1	0,0	-5,9	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	19	16	0,0	11	50	8
9	3,70		2	1	18	-2,3	0,0	0,0	21	6	2	4,0	4,0	18	0,0	1,3	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	4	3	0,0	11	50	8
10	3,70		25	3	8	-0,6	0,0	0,0	21	2	1	4,0	4,0	6	0,0	-1,3	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	4	8	0,0	24	520	8
2,5	1,00		50	5	6	-2,9	0,0	0,0	21	8	2	4,0	4,0	3	0,0	-1,4	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	5	4	0,0	11	50	8
10	3,70		2	1	1	-5,3	0,0	0,0	22	15	5	4,0	4,0	1	0,0	6,9	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	23	19	0,0	11	50	8
11	3,70		25	3	1	4,0	0,0	0,0	22	11	3	4,0	4,0	1	0,0	5,6	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	18	33	0,0	24	455	8
2,5	1,00		50	5	1	-4,6	0,0	0,0	22	13	4	4,0	4,0	1	0,0	-6,0	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	19	16	0,0	11	50	8
36	3,70		2	1	13	-2,8	0,0	0,0	21	8	2	4,0	4,0	13	0,0	1,5	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	5	4	0,0	11	50	8
5	3,70		25	3	13	-1,3	0,0	0,0	21	4	1	4,0	4,0	13	0,0	1,4	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	4	8	0,0	24	310	8
2,5	1,00		50	5	9	-1,7	0,0	0,0	21	5	1	4,0	4,0	9	0,0	-1,5	0,0	28,2	30,6	3,2	0,0	5	4	0,0	11	50	8
42	3,70		2	1	9	-2,9	0,0	0,0	21	8	2	4,0	4,0	9	0,0	6,3	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	21	37	0,0	24	0	8
2	3,70		25	3	9	-2,9	0,0	0,0	21	8	2	4,0	4,0	9	0,0	6,3	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	21	37	0,0	24	35	8
2,5	1,00		50	5	9	-2,9	0,0	0,0	21	8	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	7,9	17,0	3,1	0,0	0	0	0,0	24	0	8	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI

ASTA 3D		NODO In.		NODO Fin.		FILO Iniz.		FILO Fin.		QUO In (m)		QUO Fi (m)		DIREZIONE X Fattore 'q' Tagl. Fless.		DIREZIONE Y Fattore 'q' Tagl. Fless.		ASTA 3D		NODO In.		NODO Fin.		FILO Iniz.		FILO Fin.		QUO In (m)		QUO Fi (m)		DIREZIONE X Fattore 'q' Tagl. Fless.		DIREZIONE Y Fattore 'q' Tagl. Fless.	
1	1	2	1	22	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	2	3	4	2	23	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
3	5	6	3	24	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	4	7	8	4	25	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
5	9	10	5	7	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	6	10	11	7	42	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
7	12	13	6	12	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	8	1	14	1	36	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
9	15	16	8	29	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	10	3	17	2	43	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
11	5	18	3	45	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	12	13	19	12	37	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
13	20	21	9	30	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	14	22	23	10	31	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
15	24	15	15	8	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	16	2	24	22	15	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
17	25	20	16	9	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	18	4	25	23	16	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
19	26	22	17	10	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	20	6	26	24	17	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
21	27	28	18	11	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	22	8	27	25	18	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
23	14	9	36	5	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	24	11	3	42	2	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
25	16	12	29	6	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	26	19	20	37	9	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
27	17	29	43	44	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	28	29	5	44	3	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
29	18	30	45	47	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	30	30	7	47	4	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
31	21	31	30	38	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	32	31	22	38	10	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
33	23	32	31	39	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	34	32	28	39	11	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50														
35	57	39	22	15	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	36	58	62	23	16	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														
37	59	63	24	17	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	38	60	64	25	18	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														
39	34	40	12	37	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	40	38	33	29	6	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														
41	55	56	1	36	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	42	37	38	8	29	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														
43	52	49	2	3	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	44	49	48	3	4	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														
45	40	61	37	9	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	46	36	54	7	42	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														
47	61	42	9	10	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	48	42	46	10	11	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														
49	56	35	36	5	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50	50	54	52	42	2	3,70	3,70	1,50	1,50	1,50	1,50														

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE

FILO In fi		QUOTA In Fi		TRA tto		FESSURAZIONE					FRECCHE		TENSIONI					
Caric	lim	cal	mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
1	0,00		Rara								Rara cls	168,0	6,3	5	1	1,5	-0,1	1,0
22	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,4	-0,1	0,9	Rara fer						

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo	Quota	Tra	Combi	Fessu.	dist	Con	Com	Mf X	Mf Y	N	Frecce	Com	Combinaz	σ lim.	σ cal.	Co	Comb	Mf X	Mf Y	N
In fi	In Fi	tto	Caric	lim	mm	cio	bin	(t*m)	(t*m)	(t)	mm	bin	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	nc		(t*m)	(t*m)	(t)
				cal							limite	calc								
2	0,00		Rara										Rara cls	168,0	2,4	1	1	0,7	0,0	1,4
23	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	0,5	0,0	1,1		Rara fer	3600	124	1	1	0,7	0,0	1,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	0,0	1,1		Perm cls	126,0	1,9	1	1	0,5	0,0	1,1
3	0,00		Rara										Rara cls	168,0	2,2	1	1	0,6	0,0	1,4
24	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	0,5	0,0	1,1		Rara fer	3600	120	1	1	0,6	0,0	1,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,5	0,0	1,1		Perm cls	126,0	1,7	1	1	0,5	0,0	1,1
4	0,00		Rara										Rara cls	168,0	5,8	5	1	1,4	0,0	1,1
25	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,3	0,0	1,0		Rara fer	3600	194	5	1	1,4	0,0	1,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,2	0,0	1,0		Perm cls	126,0	5,0	5	1	1,2	0,0	1,0
5	0,00		Rara										Rara cls	168,0	18,6	1	1	4,5	-0,1	3,3
7	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	3,7	-0,1	2,8		Rara fer	3600	607	1	1	4,5	-0,1	3,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,6	-0,1	2,7		Perm cls	126,0	14,9	1	1	3,6	-0,1	2,7
7	0,00		Rara										Rara cls	168,0	14,4	5	1	3,5	0,0	2,2
42	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	3,0	0,0	1,8		Rara fer	3600	452	5	1	3,5	0,0	2,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,0	0,0	1,7		Perm cls	126,0	12,2	5	1	3,0	0,0	1,7
6	0,00		Rara										Rara cls	168,0	18,6	1	1	4,6	0,2	3,2
12	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	3,7	0,1	2,7		Rara fer	3600	606	1	1	4,6	0,2	3,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,7	0,1	2,7		Perm cls	126,0	14,9	1	1	3,7	0,1	2,7
1	0,00		Rara										Rara cls	168,0	7,7	5	1	-2,4	0,1	-0,4
36	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,1	0,0	-0,4		Rara fer	3600	301	5	1	-2,4	0,1	-0,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,0	0,0	-0,3		Perm cls	126,0	6,4	5	1	-2,0	0,0	-0,3
8	0,00		Rara										Rara cls	168,0	7,4	5	1	-2,3	0,0	-0,4
29	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,0	0,0	-0,4		Rara fer	3600	286	5	1	-2,3	0,0	-0,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,9	0,0	-0,3		Perm cls	126,0	6,1	5	1	-1,9	0,0	-0,3
2	0,00		Rara										Rara cls	168,0	20,2	1	1	5,0	0,0	3,5
43	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	4,2	0,0	3,0		Rara fer	3600	658	1	1	5,0	0,0	3,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,1	0,0	2,9		Perm cls	126,0	16,9	1	1	4,1	0,0	2,9
3	0,00		Rara										Rara cls	168,0	24,3	1	1	5,9	0,0	3,2
45	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	5,1	0,0	2,7		Rara fer	3600	751	1	1	5,9	0,0	3,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,9	0,0	2,6		Perm cls	126,0	20,3	1	1	4,9	0,0	2,6
12	0,00		Rara										Rara cls	168,0	14,0	5	1	3,4	-0,2	2,1
37	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	2,9	-0,1	1,7		Rara fer	3600	438	5	1	3,4	-0,2	2,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,9	-0,1	1,7		Perm cls	126,0	11,9	5	1	2,9	-0,1	1,7
9	0,00		Rara										Rara cls	168,0	20,1	1	1	4,9	-0,2	3,0
30	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	4,2	-0,1	2,6		Rara fer	3600	633	1	1	4,9	-0,2	3,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,1	-0,1	2,5		Perm cls	126,0	16,8	1	1	4,1	-0,1	2,5
10	0,00		Rara										Rara cls	168,0	24,4	1	1	6,0	0,1	3,3
31	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	2	5,1	0,1	2,7		Rara fer	3600	756	1	1	6,0	0,1	3,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	5,0	0,1	2,7		Perm cls	126,0	20,4	1	1	5,0	0,1	2,7
15	0,00		Rara										Rara cls	168,0	5,3	1	1	1,3	0,0	0,9
8	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,2	0,0	0,8		Rara fer	3600	171	1	1	1,3	0,0	0,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,8		Perm cls	126,0	4,6	1	1	1,1	0,0	0,8
22	0,00		Rara										Rara cls	168,0	15,2	3	1	-4,8	-0,1	-0,9
15	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	1	-4,6	-0,1	-0,8		Rara fer	3600	589	3	1	-4,8	-0,1	-0,9
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-4,5	-0,1	-0,8		Perm cls	126,0	14,1	3	1	-4,5	-0,1	-0,8
16	0,00		Rara										Rara cls	168,0	5,7	5	1	1,4	0,0	1,4
9	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	1,1	0,0	1,2		Rara fer	3600	206	5	1	1,4	0,0	1,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	0,0	1,2		Perm cls	126,0	4,4	5	1	1,1	0,0	1,2
23	0,00		Rara										Rara cls	168,0	6,6	3	1	-2,3	0,0	1,7
16	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	2	-1,8	0,0	1,4		Rara fer	3600	352	3	1	-2,3	0,0	1,7
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-1,7	0,0	1,3		Perm cls	126,0	5,0	3	1	-1,7	0,0	1,3
17	0,00		Rara										Rara cls	168,0	2,2	5	1	0,6	0,0	1,3
10	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	0,5	0,0	1,1		Rara fer	3600	115	5	1	0,6	0,0	1,3
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,5	0,0	1,0		Perm cls	126,0	1,7	5	1	0,5	0,0	1,0
24	0,00		Rara										Rara cls	168,0	5,5	3	1	-1,9	0,0	1,8
17	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	2	-1,5	0,0	1,4		Rara fer	3600	310	3	1	-1,9	0,0	1,8
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-1,4	0,0	1,4		Perm cls	126,0	4,1	3	1	-1,4	0,0	1,4
18	0,00		Rara										Rara cls	168,0	5,5	1	1	1,4	0,0	1,1
11	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,2	0,0	1,0		Rara fer	3600	185	1	1	1,4	0,0	1,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,2	0,0	0,9		Perm cls	126,0	4,7	1	1	1,2	0,0	0,9

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE

			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
25	0,00		Rara												Rara cls	168,0	19,0	3	1	-6,1	0,0	-1,1
18	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	1	-5,5	0,0	-1,0			Rara fer	3600	744	3	1	-6,1	0,0	-1,1	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-5,4	0,0	-0,9			Perm cls	126,0	16,9	3	1	-5,4	0,0	-0,9	
36	0,00		Rara											Rara cls	168,0	17,2	5	1	4,2	-0,1	1,3	
5	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	3,5	-0,1	1,2			Rara fer	3600	494	5	1	4,2	-0,1	1,3	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,4	-0,1	1,1			Perm cls	126,0	14,0	5	1	3,4	-0,1	1,1	
42	0,00		Rara											Rara cls	168,0	18,6	5	1	4,9	0,0	2,8	
2	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	4,1	0,0	2,3			Rara fer	3600	543	5	1	4,9	0,0	2,8	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	4,1	0,0	2,3			Perm cls	126,0	15,5	5	1	4,1	0,0	2,3	
29	0,00		Rara											Rara cls	168,0	17,3	5	1	4,2	0,1	1,2	
6	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	3,5	0,1	1,1			Rara fer	3600	493	5	1	4,2	0,1	1,2	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,4	0,1	1,1			Perm cls	126,0	14,0	5	1	3,4	0,1	1,1	
37	0,00		Rara											Rara cls	168,0	18,4	5	1	4,5	-0,2	3,2	
9	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	3,9	-0,2	2,7			Rara fer	3600	601	5	1	4,5	-0,2	3,2	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	3,8	-0,2	2,7			Perm cls	126,0	15,4	5	1	3,8	-0,2	2,7	
43	0,00		Rara											Rara cls	168,0	21,2	5	1	5,2	0,0	0,5	
44	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	1	-5,3	0,0	0,4			Rara fer	3600	784	3	1	-5,9	0,0	0,5	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-5,2	0,0	0,4			Perm cls	126,0	17,5	5	1	4,3	0,0	0,4	
44	0,00		Rara											Rara cls	168,0	24,4	5	1	6,0	0,0	3,1	
3	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	5,1	0,0	2,7			Rara fer	3600	748	5	1	6,0	0,0	3,1	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,0	0,0	2,6			Perm cls	126,0	20,5	5	1	5,0	0,0	2,6	
45	0,00		Rara											Rara cls	168,0	21,2	1	1	5,2	0,0	1,6	
47	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,5	0,0	1,3			Rara fer	3600	608	1	1	5,2	0,0	1,6	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,4	0,0	1,3			Perm cls	126,0	17,8	1	1	4,4	0,0	1,3	
47	0,00		Rara											Rara cls	168,0	7,5	1	1	-2,4	0,0	0,3	
4	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,0	0,0	0,2			Rara fer	3600	326	1	1	-2,4	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,0	0,0	0,2			Perm cls	126,0	6,0	1	1	-2,0	0,0	0,2	
30	0,00		Rara											Rara cls	168,0	21,4	5	1	5,3	0,1	0,5	
38	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	1	-5,3	0,0	0,4			Rara fer	3600	783	3	1	-5,9	0,0	0,5	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-5,2	0,0	0,4			Perm cls	126,0	17,7	5	1	4,4	0,1	0,4	
38	0,00		Rara											Rara cls	168,0	24,5	5	1	6,0	0,1	3,1	
10	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	2	5,1	0,1	2,7			Rara fer	3600	751	5	1	6,0	0,1	3,1	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,0	0,1	2,6			Perm cls	126,0	20,5	5	1	5,0	0,1	2,6	
31	0,00		Rara											Rara cls	168,0	21,4	1	1	5,3	0,0	1,6	
39	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,5	0,0	1,3			Rara fer	3600	613	1	1	5,3	0,0	1,6	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,4	0,0	1,3			Perm cls	126,0	18,0	1	1	4,4	0,0	1,3	
39	0,00		Rara											Rara cls	168,0	7,5	1	1	-2,4	0,0	0,3	
11	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,0	0,0	0,2			Rara fer	3600	326	1	1	-2,4	0,0	0,3	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,0	0,0	0,2			Perm cls	126,0	6,0	1	1	-2,0	0,0	0,2	

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	
22	3,70		Rara												Rara cls	168,0	13,1	3	1	0,7	0,0	0,0
15	3,70		Freq	0,4	0,000	0	3	1	0,7	0,0	0,0			Rara fer	3600	403	3	1	0,7	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	0,7	0,0	0,0			Perm cls	126,0	12,9	3	1	0,7	0,0	0,0	
23	3,70		Rara											Rara cls	168,0	69,3	3	1	3,9	0,0	0,0	
16	3,70		Freq	0,4	0,000	0	3	2	3,1	0,0	0,0			Rara fer	3600	2211	3	1	3,9	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	3,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	53,8	3	1	3,0	0,0	0,0	
24	3,70		Rara											Rara cls	168,0	64,9	3	1	3,6	0,0	0,0	
17	3,70		Freq	0,4	0,000	0	3	2	2,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	2065	3	1	3,6	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	2,8	0,0	0,0			Perm cls	126,0	50,4	3	1	2,8	0,0	0,0	
25	3,70		Rara											Rara cls	168,0	15,5	3	1	0,8	0,0	0,0	
18	3,70		Freq	0,4	0,000	0	3	2	0,8	0,0	0,0			Rara fer	3600	478	3	1	0,8	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	0,8	0,0	0,0			Perm cls	126,0	14,7	3	1	0,8	0,0	0,0	
12	3,70		Rara											Rara cls	168,0	42,7	5	1	-2,3	0,0	0,0	
37	3,70		Freq	0,4	0,000	0	5	2	-2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	1336	5	1	-2,3	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	35,1	5	1	-1,9	0,0	0,0	
29	3,70		Rara											Rara cls	168,0	11,2	5	1	-0,6	0,0	0,0	
6	3,70		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	345	5	1	-0,6	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	9,9	1	1	-0,5	0,0	0,0	

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

		FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm cal	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
1	3,70		Rara										Rara cls	168,0	7,3	5	1	-0,4	0,0	0,0
36	3,70		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0			Rara fer	3600	223	5	1	-0,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,0			Perm cls	126,0	6,5	5	1	-0,3	0,0	0,0
8	3,70		Rara										Rara cls	168,0	7,1	5	1	-0,4	0,0	0,0
29	3,70		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0			Rara fer	3600	217	5	1	-0,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,0			Perm cls	126,0	6,3	5	1	-0,3	0,0	0,0
2	3,70		Rara										Rara cls	168,0	33,6	5	1	-1,8	0,0	0,0
3	3,70		Freq	0,4	0,000	0	5	2	-1,6	0,0			Rara fer	3600	1045	5	1	-1,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,6	0,0			Perm cls	126,0	29,6	5	1	-1,6	0,0	0,0
3	3,70		Rara										Rara cls	168,0	71,0	1	1	-4,0	0,0	0,0
4	3,70		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-3,3	0,0			Rara fer	3600	2269	1	1	-4,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,2	0,0			Perm cls	126,0	57,3	1	1	-3,2	0,0	0,0
37	3,70		Rara										Rara cls	168,0	28,1	1	1	-1,5	0,0	0,0
9	3,70		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-1,3	0,0			Rara fer	3600	870	1	1	-1,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,3	0,0			Perm cls	126,0	24,4	1	1	-1,3	0,0	0,0
7	3,70		Rara										Rara cls	168,0	44,8	5	1	-2,5	0,0	0,0
42	3,70		Freq	0,4	0,000	0	5	2	-2,0	0,0			Rara fer	3600	1405	5	1	-2,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,0	0,0			Perm cls	126,0	36,5	5	1	-2,0	0,0	0,0
9	3,70		Rara										Rara cls	168,0	32,6	5	1	-1,8	0,0	0,0
10	3,70		Freq	0,4	0,000	0	5	2	-1,6	0,0			Rara fer	3600	1014	5	1	-1,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,6	0,0			Perm cls	126,0	29,0	5	1	-1,6	0,0	0,0
10	3,70		Rara										Rara cls	168,0	70,3	1	1	-3,9	0,0	0,0
11	3,70		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-3,2	0,0			Rara fer	3600	2245	1	1	-3,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,1	0,0			Perm cls	126,0	56,7	1	1	-3,1	0,0	0,0
36	3,70		Rara										Rara cls	168,0	11,4	1	1	-0,6	0,0	0,0
5	3,70		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	0,0			Rara fer	3600	351	1	1	-0,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	0,0			Perm cls	126,0	10,2	1	1	-0,5	0,0	0,0
42	3,70		Rara										Rara cls	168,0	32,3	1	1	-1,8	0,0	0,0
2	3,70		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-1,5	0,0			Rara fer	3600	1005	1	1	-1,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,4	0,0			Perm cls	126,0	26,2	1	1	-1,4	0,0	0,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	12	-6407	-27170	13620	-30	0	-6	0	1	0	1	2,6	2,6	2,6	2,6	1,7		-1,3
1	1	13	-849	-1269	3461	-276	-836	43	1	2	5	18	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	1	33	-4872	9372	18092	-62	623	111	0	3	0	15	3,2	4,3	3,2	4,8	2,3		-1,3
1	1	34	-16501	-18474	7695	-25	1550	302	0	2	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,4
1	1	65	-1734	-17544	3928	-20	232	-27	0	1	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	1	66	57	-5266	627	-79	580	-59	0	1	2	2	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,4
1	1	67	4334	2071	5059	134	906	-131	8	2	16	13	2,5	2,5	2,5	2,9	1,1		-1,3
1	1	68	-325	-24178	8400	-160	618	-125	0	1	3	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,4

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	9	-6471	-27776	13609	22	172	2	0	1	0	1	2,6	2,6	2,6	2,6	1,7		-1,3
1	2	10	-726	-812	3606	264	803	-35	1	2	5	18	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	2	35	-4750	9301	17805	62	-618	-162	0	3	0	15	3,1	4,7	3,1	4,2	2,3		-1,3
1	2	36	-9171	-18331	7371	-574	-1573	-307	1	2	0	2	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,4
1	2	69	-1032	-18028	3913	-76	0	54	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	2	70	275	-4894	568	-59	-577	52	0	1	2	2	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	2	71	4226	1823	4882	-130	-902	127	8	2	15	13	2,5	3,0	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	2	72	-314	-23778	8273	108	0	108	0	1	2	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,4

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	15	910	-788	1290	124	1094	47	0	2	6	18	2,5	2,5	2,5	2,7	1,5		-1,2
1	3	16	5377	19700	4204	71	127	57	12	16	15	18	2,5	4,3	2,5	4,3	1,5		-1,2
1	3	37	-44	5238	503	-640	-1991	302	2	2	16	15	2,5	5,0	2,5	6,0	1,4		-1,2
1	3	38	-2593	-7506	1998	723	1873	436	2	3	11	13	2,5	2,7	2,5	3,2	1,4		-1,2
1	3	73	-1066	430	2393	-111	895	-3	0	2	0	11	2,5	2,8	2,5	3,3	1,5		-1,2
1	3	74	260	11555	3187	-45	304	-43	0	10	2	19	2,5	3,3	2,5	3,3	1,5		-1,1
1	3	75	1231	3976	2642	-200	404	-112	0	0	9	10	2,5	2,8	2,5	3,3	1,4		-1,2
1	3	76	-152	-2938	3198	-167	-1	-87	0	0	4	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
-----------	---------	--------------	---------	---------	----------	----------	----------	-----------	-------------	-------------	-------------	-------------	-------	-------	-------	-------	-------	-----------	--------

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm	
1	4	15	-444	-444	795	-217	-790	23	1	2	4	18	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6	-1,2
1	4	24	-7851	-36235	1728	-39	0	22	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6	-1,0
1	4	37	-345	5277	9677	356	1244	135	1	2	8	19	2,5	3,1	2,5	3,6	1,4	-1,2
1	4	39	-3918	-12588	280	306	0	24	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4	-1,1
1	4	73	4045	1700	1998	-22	-537	-5	11	1	12	19	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6	-1,2
1	4	75	2957	5727	4899	-79	60	23	6	12	11	15	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4	-1,2
1	4	77	-2438	-31065	1442	0	0	-5	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6	-1,1
1	4	78	-2575	-22109	1617	19	-3	28	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4	-1,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	ec x	ec y	ef x	ef y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm			
1	5	19	2071	12109	5295	-157	-1530	65	1	1	10	15	2,5	5,4	2,5	4,9	1,2	-1,2	
1	5	21	-10901	-44640	16072	-142	0	40	0	1	0	1	2,9	2,9	2,9	2,9	2,1	-1,2	
1	5	40	-6695	-20422	2357	1376	3905	-743	3	6	16	14	2,5	3,0	2,5	4,0	1,2	-1,3	
1	5	41	-926	16408	12495	682	-510	-672	2	7	15	16	2,5	4,8	2,5	5,3	1,6	-1,3	
1	5	79	3495	4385	344	99	589	-24	7	1	13	14	2,5	3,4	2,5	2,9	1,2	-1,2	
1	5	80	-3510	-28733	5271	-29	180	45	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,2	-1,3	
1	5	81	-866	-11724	6751	-374	-1	207	1	0	7	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,2	-1,3	
1	5	82	3111	2195	1136	219	1150	205	2	2	15	16	2,5	2,5	2,5	3,0	1,2	-1,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	ec x	ec y	ef x	ef y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm			
1	6	31	-8740	-37932	15582	53	0	-157	0	1	0	1	2,8	2,8	2,8	2,8	2,0	-1,2	
1	6	42	-781	6	9181	699	3471	-6	2	4	16	16	2,5	4,0	2,5	6,0	1,2	-1,3	
1	6	44	-2058	19637	17889	461	1377	235	1	3	6	16	3,1	6,0	3,1	7,0	2,3	-1,4	
1	6	84	2258	-1278	381	-24	-595	-17	6	1	7	12	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1	-1,3	
1	6	88	1518	7471	3908	-79	389	-48	2	5	6	12	2,5	2,6	2,5	3,1	0,9	-1,4	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	ec x	ec y	ef x	ef y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm			
1	7	28	318	1320	7937	191	-841	-50	1	2	6	16	2,5	2,7	2,5	3,2	1,4	-1,3	
1	7	32	2366	11273	12420	111	163	-99	3	13	10	18	2,5	3,3	2,5	3,3	1,6	-1,2	
1	7	45	4864	-23227	27791	-139	57	126	9	1	17	1	4,4	4,4	4,4	4,4	3,6	-1,3	
1	7	46	11865	7289	13228	360	2802	244	9	3	18	17	3,7	4,9	3,7	6,4	1,7	-1,3	
1	7	89	817	609	6340	28	734	20	1	1	3	9	2,5	2,7	2,5	3,2	1,4	-1,2	
1	7	90	753	2861	2385	134	924	21	0	2	6	15	2,5	2,7	2,5	3,2	1,4	-1,3	
1	7	91	-2729	-15830	3576	-30	357	-39	0	1	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,2	-1,3	
1	7	92	2083	8228	9144	-69	136	-26	4	12	8	17	2,5	2,5	2,5	2,5	1,2	-1,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	ec x	ec y	ef x	ef y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm			
1	8	7	381	1633	7934	-191	814	114	1	2	6	16	2,5	3,2	2,5	2,7	1,4	-1,3	
1	8	30	2329	11094	12418	-113	-173	99	3	13	10	18	2,5	3,3	2,5	3,3	1,6	-1,3	
1	8	47	4869	-23198	27818	135	-56	-121	9	1	17	1	4,4	4,4	4,4	4,4	3,6	-1,3	
1	8	48	11852	7258	13226	-351	-2755	-230	10	3	19	16	3,6	6,4	3,6	4,9	1,7	-1,3	
1	8	93	756	523	6341	-26	-736	-23	1	1	3	9	2,5	3,2	2,5	2,7	1,4	-1,2	
1	8	94	778	3084	2400	-141	-907	-26	0	1	6	15	2,5	3,2	2,5	2,7	1,4	-1,3	
1	8	95	-2734	-15856	3570	-49	0	41	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,2	-1,3	
1	8	96	2099	8306	9168	49	-151	28	4	12	7	18	2,5	2,5	2,5	2,5	1,2	-1,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	ec x	ec y	ef x	ef y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm			
1	9	18	-1557	1062	800	305	970	-167	1	2	3	13	2,5	2,5	2,5	2,9	1,1	-1,3	
1	9	29	-8653	-37471	15476	-111	396	159	0	1	0	1	2,8	2,8	2,8	2,8	2,0	-1,2	
1	9	49	-773	-60	9111	-690	-3431	4	2	4	15	17	2,5	5,5	2,5	3,5	1,2	-1,3	
1	9	51	-2041	19445	17712	-456	-1355	-233	1	3	6	16	3,1	7,0	3,1	6,0	2,3	-1,3	
1	9	98	2223	-1016	430	27	590	17	5	1	7	12	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1	-1,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	ec x	ec y	ef x	ef y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm			
1	10	11	1	17283	639	234	345	154	1	10	6	14	2,5	4,5	2,5	5,0	1,4	-1,2	
1	10	53	211	25003	14468	-482	-1324	272	1	6	13	16	2,7	7,3	2,7	6,3	1,8	-1,3	
1	10	54	-9934	-20805	17725	-1951	-5060	1174	3	7	11	17	4,1	6,1	3,6	4,6	2,3	-1,3	
1	10	108	315	-9999	6076	670	959	-543	2	1	18	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,2	-1,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	ec x	ec y	ef x	ef y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	----- cmg/m -----				kg/cmq	mm			
1	11	1	1114	-363	1319	-121	807	-61	0	2	6	18	2,5	2,9	2,5	2,5	1,5	-1,2	
1	11	14	5611	20499	4395	-69	-145	-58	12	16	15	18	2,5	4,4	2,5	4,4	1,5	-1,1	
1	11	55	-103	5209	549	686	2044	-347	2	3	17	18	2,5	5,0	2,5	4,5	1,4	-1,2	
1	11	56	-2641	-7484	2018	-734	-1915	-439	2	3	11	13	2,5	3,2	2,5	2,7	1,4	-1,2	
1	11	109	-1109	714	2497	109	-909	52	0	2	0	12	2,5	3,3	2,5	2,8	1,5	-1,2	
1	11	110	-123	12123	3319	-97	-318	88	0	9	2	13	2,5	4,4	2,5	3,9	1,5	-1,1	
1	11	111	1251	4065	2778	175	-426	108	0	0	8	10	2,5	3,3	2,5	2,8	1,4	-1,2	

Ing. Leo Baldo Petiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	11	112	-121	-2362	3318	163	-180	124	0	0	4	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	12	1	-407	7	612	-228	-802	-22	1	1	5	9	2,5	3,4	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	12	2	-8397	-38496	2186	-41	0	-17	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,0
1	12	55	-165	5217	9035	355	1245	-132	1	2	9	19	2,5	3,1	2,5	3,6	1,4		-1,2
1	12	57	-3702	-12470	377	318	0	193	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2
1	12	109	4362	2047	2151	-23	-560	8	12	1	13	9	2,5	3,4	2,5	2,9	1,6		-1,2
1	12	111	2913	5787	4964	-79	57	-22	6	12	10	15	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2
1	12	113	-2552	-32668	1726	1	0	6	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,1
1	12	114	-2729	-22578	1210	19	-2	-28	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 13

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	13	3	-1002	-7721	10665	384	1758	107	1	3	7	11	2,5	3,0	2,5	3,5	1,6		-1,2
1	13	4	-1713	-11278	7487	232	892	93	0	1	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	13	52	-9656	4149	51779	-1023	-3400	428	1	4	3	16	7,5	11,9	7,5	9,9	6,6		-1,3
1	13	58	-31321	-62544	5304	-255	-206	267	1	2	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	13	103	-147	-5459	4369	310	1117	-148	1	3	7	13	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,3
1	13	105	10322	5296	9275	82	-173	-73	14	9	17	18	2,9	2,5	2,9	2,5	1,3		-1,3
1	13	115	-4346	-28621	6408	68	402	-79	0	1	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	13	116	-74	-46934	22894	-94	0	-92	0	1	2	1	3,8	3,8	3,8	3,8	2,9		-1,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 14

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	14	5	-1194	-8335	10903	-278	-1596	-59	1	4	4	17	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	14	6	-1386	-9296	8299	-136	-707	-31	0	1	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,1
1	14	49	-9082	1221	49236	1450	5412	-460	3	5	12	18	7,1	10,1	7,1	13,1	6,3		-1,3
1	14	59	-28312	-57866	2492	217	0	-298	1	1	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	14	97	-216	-5928	4354	-296	-1222	131	1	3	7	14	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,3
1	14	99	9075	697	7706	-149	-855	131	12	1	18	11	2,7	3,1	2,7	2,6	1,3		-1,3
1	14	117	-3635	-25282	6576	-46	0	63	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	14	118	-4	-43357	21681	116	380	105	0	1	3	1	3,6	3,6	3,6	3,6	2,8		-1,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 15

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	15	7	-212	1843	1074	200	958	-57	0	2	4	14	2,5	2,9	2,5	3,4	1,6		-1,3
1	15	8	-10059	-45268	1306	-86	-54	-92	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,1
1	15	48	3401	12819	9331	-1310	-5313	-309	2	9	13	85	4,2	9,3	3,2	6,3	1,4		-1,3
1	15	60	-2993	-22645	4669	394	-101	325	1	1	2	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2
1	15	94	5865	4146	2675	61	750	-35	12	1	15	13	2,6	3,1	2,6	3,6	1,6		-1,3
1	15	96	3402	10440	4162	263	720	-73	1	3	17	16	2,5	3,5	2,5	4,0	1,4		-1,3
1	15	119	-2998	-38680	1578	-37	0	-18	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	15	120	-4339	-28266	718	4	0	-69	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 16

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	16	20	-1802	-13945	26146	594	2420	-220	1	4	10	12	4,2	4,7	4,2	5,2	3,3		-1,2
1	16	25	-390	-6886	22992	382	1354	-158	1	3	9	15	3,8	3,8	3,8	3,8	2,9		-1,2
1	16	61	-3330	16788	34893	-1226	-3477	-663	2	3	10	17	6,3	11,2	5,8	10,2	4,5		-1,3
1	16	62	-24789	-63973	3962	309	293	-313	1	2	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,3		-1,3
1	16	121	31	-6094	3087	-206	752	164	1	1	5	3	2,5	2,5	2,5	2,5	1,3		-1,3
1	16	122	-1540	-23616	2055	-154	318	126	0	1	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,3		-1,2
1	16	123	9640	20384	5435	174	-275	136	12	14	18	19	2,8	4,2	2,8	4,2	1,3		-1,3
1	16	124	-2213	-48161	10576	-233	0	223	0	1	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 17

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	17	22	-1230	-8689	11011	-303	-1635	66	1	4	4	17	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	17	26	-1132	-8198	8624	-152	-712	35	0	1	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,1
1	17	42	-9229	1311	49769	1429	5327	455	3	5	11	18	7,2	10,2	7,2	13,2	6,4		-1,3
1	17	63	-28632	-58071	2597	224	0	304	1	1	1	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,1		-1,3
1	17	83	-366	-6197	4486	-306	-1235	-128	1	3	7	14	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,3
1	17	85	9120	696	7654	-146	-853	-124	13	1	18	11	2,7	3,2	2,7	2,7	1,3		-1,3
1	17	125	-3535	-23967	6817	-43	0	-61	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,2
1	17	126	66	-42996	22054	110	381	-99	0	1	3	1	3,7	3,7	3,7	3,7	2,8		-1,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 18

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	18	27	-9855	-44416	1149	-86	-53	93	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,1
1	18	28	-253	1523	1147	214	938	59	1	2	5	13	2,5	2,9	2,5	3,4	1,6		-1,3

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 18

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														----- cmq/m -----					
1	18	46	3281	12902	9605	-1306	-5308	-306	2	9	13	78	4,2	9,3	3,2	6,3	1,4		-1,3
1	18	64	-3099	-22768	4613	391	-104	-326	1	1	2	0	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2
1	18	90	5736	3909	2630	65	749	28	12	1	15	13	2,6	3,0	2,6	3,5	1,6		-1,3
1	18	92	3418	10396	4166	264	722	75	1	3	17	16	2,5	3,5	2,5	4,0	1,4		-1,3
1	18	127	-2935	-38085	1478	-39	0	20	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,6		-1,1
1	18	128	-4286	-28124	830	5	0	71	0	1	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	1,4		-1,2

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI										TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r.	Gen N.r.	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	1	12	Rara											RaraCls	168,0	2,0	1	0,0	-4,7	8,5	1	-0,1	-19,9
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-3,8	-0,1	-16,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	14	1	0,0	-4,7	59	1	-0,1	-19,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,7	-0,1	-15,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,0	-3,7	6,6	1	-0,1	-15,6
1	1	13	Rara											RaraCls	168,0	0,8	1	0,0	-0,8	3,2	1	-0,2	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,8	-0,2	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-0,8	49	1	-0,2	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,2	-1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-0,8	2,5	1	-0,2	-1,3
1	1	33	Rara											RaraCls	168,0	4,9	1	0,3	-6,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,2	-5,1	0,4	4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	32	1	0,3	-6,0	360	1	0,5	6,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-4,9	0,4	3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,8	1	0,2	-4,9	1,9	1	0,4	3,8
1	1	34	Rara											RaraCls	168,0	9,9	1	0,6	-12,3	23,2	1	1,6	-25,2
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,4	-9,7	1,3	-19,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	64	1	0,6	-12,3	149	1	1,6	-25,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	-9,3	1,2	-18,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,4	1	0,4	-9,3	17,4	1	1,2	-18,5
1	1	65	Rara											RaraCls	168,0	0,7	1	0,0	-1,3	6,2	1	0,2	-12,9
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,0	0,1	-10,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,3	42	1	0,2	-12,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,1	-10,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	4,9	1	0,1	-10,4
1	1	66	Rara											RaraCls	168,0	1,4	1	0,1	0,0	3,9	1	0,2	-6,4
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,2	-5,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	66	2	0,0	0,1	26	1	0,2	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,2	-5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	0,1	3,2	1	0,2	-5,3
1	1	67	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	8,6	1	0,7	1,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	2,4	0,5	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	552	1	0,1	3,2	248	1	0,7	1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,3	0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	7,0	1	0,5	0,0
1	1	68	Rara											RaraCls	168,0	3,2	1	-0,1	-0,6	10,2	1	0,5	-17,7
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,3	0,4	-13,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	79	1	-0,1	-0,6	68	1	0,5	-17,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,4	-13,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	-0,1	-0,3	7,8	1	0,4	-13,1

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

			FESSURAZIONI										TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r.	Gen N.r.	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	2	9	Rara											RaraCls	168,0	2,0	1	0,0	-4,7	8,5	1	0,1	-20,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-3,9	0,1	-16,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	14	1	0,0	-4,7	59	1	0,1	-20,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,8	0,1	-15,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,6	1	0,0	-3,8	6,7	1	0,1	-15,9
1	2	10	Rara											RaraCls	168,0	0,7	1	0,0	-0,6	2,7	1	0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,7	0,2	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,6	60	1	0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,2	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-0,7	2,2	1	0,2	-0,8
1	2	35	Rara											RaraCls	168,0	4,9	1	-0,3	-5,8	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	-4,9	-0,4	4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	31	1	-0,3	-5,8	357	1	-0,5	6,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-4,8	-0,4	3,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	3,8	1	-0,2	-4,8	1,9	1	-0,4	3,8
1	2	36	Rara											RaraCls	168,0	9,8	1	-0,6	-12,1	23,0	1	-1,6	-24,9
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,4	-9,6	-1,3	-19,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	63	1	-0,6	-12,1	148	1	-1,6	-24,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	-9,2	-1,2	-18,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,3	1	-0,4	-9,2	17,3	1	-1,2	-18,3
1	2	69	Rara											RaraCls	168,0	0,7	1	0,0	-1,4	6,3	1	-0,2	-13,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,1	-0,1	-11,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,4	43	1	-0,2	-13,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	-0,1	-10,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,5	1	0,0	-1,0	5,1	1	-0,1	-10,7
1	2	70	Rara											RaraCls	168,0	1,2	1	0,0	0,1	3,8	1	-0,2	-5,9
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	-0,2	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	74	1	0,0	0,1	25	1	-0,2	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	-0,2	-4,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	0,1	3,1	1	-0,2	-4,9
1	2	71	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	8,7	1	-0,7	1,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	2,4	-0,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	538	1	-0,1	3,1	241	1	-0,7	1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	2,2	-0,5	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	7,0	1	-0,5	-0,1
1	2	72	Rara											RaraCls	168,0	1,0	1	0,1	-0,6	10,1	1	-0,5	-17,4
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,3	-0,4	-13,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	1	0,1	-0,6	67	1	-0,5	-17,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,4	-12,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,3	7,7	1	-0,4	-12,9

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

			FESSURAZIONI										TENSIONI			DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r.	Gen N.r.	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	3	15	Rara											RaraCls	168,0	1,7	1	0,1	0,7	3,3	2	0,2	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,7	0,2	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	206	2	0,1	0,7	29	2	0,2	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,7	0,2	-0,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,5	1	0,1	0,7	3,1	1	0,2	-0,8
1	3	16	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	3,1	0,1	11,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	551	1	0,1	3,6	455	1	0,1	13,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,9	0,1	10,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	3	37	Rara											RaraCls	168,0	4,7	1	0,2	-0,2	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,2	0,0	0,4	5,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	190	1	0,2	-0,2	296	1	0,4	5,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	0,0	0,4	5,2	0,000	0,000	PermCls									

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	3	73	Rara											RaraCls	168,0	0,8	1	0,0	-1,4	2,6	1	0,2	-0,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,2	0,3	0,000	0,000		RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,4	55	2	0,2	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,2	0,4	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,2	1	0,2	0,4
1	3	74	Rara											RaraCls	168,0	0,9	2	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,2	6,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	53	1	0,0	0,1	311	1	0,2	7,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,2	5,3	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
1	3	75	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	1,2	0,2	4,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	304	1	-0,1	1,2	184	2	0,2	3,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,2	0,2	4,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	3	76	Rara											RaraCls	168,0	1,8	1	-0,1	0,0	2,0	2	0,1	-2,5	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,1	-2,7	0,000	0,000		RaraFer	3600	79	1	-0,1	0,0	13	2	0,1	-2,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,1	-2,9	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,6	1	-0,1	-0,2	2,1	1	0,1	-2,9

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	4	15	Rara											RaraCls	168,0	1,0	1	-0,1	-0,7	2,9	1	-0,2	-1,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	-0,2	-0,6	0,000	0,000		RaraFer	3600	6	1	-0,1	-0,7	30	2	-0,2	-1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,2	-0,4	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,4	2,3	1	-0,2	-0,4
1	4	24	Rara											RaraCls	168,0	2,5	1	0,0	-5,7	10,2	1	-0,1	-2,6	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-5,4	-0,1	-24,9	0,000	0,000		RaraFer	3600	17	1	0,0	-5,7	72	1	-0,1	-26,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-5,2	-0,1	-24,2	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,2	1	0,0	-5,2	9,4	1	-0,1	-24,2
1	4	37	Rara											RaraCls	168,0	2,2	2	0,1	-0,3	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,3	5,4	0,000	0,000		RaraFer	3600	64	2	0,1	-0,3	280	2	0,3	5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,3	5,3	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,1	1	0,1	-0,3	0,0	0	0,0	0,0
1	4	39	Rara											RaraCls	168,0	2,3	2	0,1	-4,0	7,2	1	0,3	-13,2	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-3,9	0,3	-12,6	0,000	0,000		RaraFer	3600	16	2	0,1	-4,0	48	1	0,3	-13,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-3,9	0,3	-12,6	0,000	0,000		PermCls	126,0	2,4	1	0,1	-3,9	7,0	1	0,3	-12,6
1	4	73	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	-0,1	1,2	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	2,8	-0,1	1,6	0,000	0,000		RaraFer	3600	411	1	0,0	2,9	76	2	-0,1	1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	2,7	-0,1	1,7	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	4	75	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	2,2	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	374	1	-0,1	2,2	160	2	0,0	4,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	2,2	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	4	77	Rara											RaraCls	168,0	0,7	1	0,0	-1,8	8,9	1	-0,1	-22,6	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,8	-0,1	-21,5	0,000	0,000		RaraFer	3600	5	2	0,0	-1,8	62	1	-0,1	-22,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,0	-20,9	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,7	1	0,0	-1,8	8,1	1	0,0	-20,9
1	4	78	Rara											RaraCls	168,0	1,0	1	0,0	-1,9	6,3	1	0,0	-16,3	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,8	0,0	-15,3	0,000	0,000		RaraFer	3600	7	1	0,0	-1,9	44	1	0,0	-16,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,8	0,0	-15,3	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,8	6,0	1	0,0	-15,3

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	5	19	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	1,3	-0,3	12,9	0,000	0,000		RaraFer	3600	319	1	-0,1	1,3	579	1	-0,4	14,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	1,1	-0,3	12,1	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	5	21	Rara											RaraCls	168,0	4,0	1	-0,1	-7,8	14,5	1	-0,3	-31,8	
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-6,9	-0,3	-27,9	0,000	0,000		RaraFer	3600	27	1	-0,1	-7,8	99	1	-0,3	-31,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-6,7	-0,3	-26,9	0,000	0,000		PermCls	126,0	3,4	1	-0,1	-6,7	12,1	1	-0,3	-26,9
1	5	40	Rara											RaraCls	168,0	14,9	1	0,8	-8,9	32,0	1	2,3	-27,1	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,7	-7,0	1,9	-21,2	0,000	0,000		RaraFer	3600	98	1	0,8	-8,9	201	1	2,3	-27,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,6	-6,7	1,8	-20,4	0,000	0,000		PermCls	126,0	11,8	1	0,6	-6,7	24,9	1	1,8	-20,4
1	5	41	Rara											RaraCls	168,0	11,1	1	0,4	-1,2	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,3	-0,9	0,3	8,8	0,000	0,000		RaraFer	3600	346	1	0,4	-1,2	523	1	0,4	11,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-0,9	0,3	8,4	0,000	0,000		PermCls	126,0	8,6	1	0,3	-0,9	0,0	0	0,0	0,0
1	5	79	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	2,3	0,1	4,2	0,000	0,000		RaraFer	3600	422	1	0,1	2,5	194	2	0,1	4,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,3	0,1	4,4	0,000	0,000		PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	5	80	Rara											RaraCls	168,0	1,4	1	0,0	-2,5	8,6	1	0,1	-20,4	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-2,1	0,1	-17,8	0,000	0,000		RaraFer	3600	9	1	0,0	-2,5	60	1	0,1	-20,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	0,1	-17,7	0,000	0,000		PermCls	126,0	1,2	1	0,0	-2,1	7,3	1	0,1	-17,7
1	5	81	Rara											RaraCls	168,0	4,7	1	-0,2	-1,3	10,0	1	0,5	-16,1	
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,9	0,4	-12,3	0,000	0,000		RaraFer									

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	6	44	Rara	0,3	0,00	0	1	0,4	-0,8	1,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	10,6	1	0,4	-0,8	25,3	1	1,9	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,3	-2,1	0,8	10,2	0,000	0,000	RaraFer	168,0	7,4	1	0,3	-2,5	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,1	0,8	9,6	0,000	0,000	RaraCls	3600	109	1	0,3	-2,5	782	1	1,0	14,3	0,0
1	6	84	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	1,4	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,6	1	0,3	-2,1	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	1,4	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,4	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	240	1	0,0	1,6	7	1	0,0	-2,4	0,0
1	6	88	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,2	2,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-1,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,8	0,2	3,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,2	2,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	224	1	-0,1	1,1	271	1	0,3	5,5	0,0

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	7	28	Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	0,3	0,3	1,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,1	1	0,1	0,2	3,9	1	0,3	0,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,3	0,3	1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	159	2	0,1	0,3	127	2	0,3	1,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,3	0,3	1,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,7	1	0,1	0,3	3,1	1	0,3	1,3	0,0
1	7	32	Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	1,3	0,1	6,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	1,3	0,1	6,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	247	2	0,1	1,5	270	2	0,1	7,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	1,1	0,1	5,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
1	7	45	Rara	0,4	0,00	0	2	-0,1	2,7	-0,1	-13,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	7,5	1	-0,1	-17,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	2,7	-0,1	-13,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	495	1	-0,1	3,5	52	1	-0,1	-17,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	2,6	-0,1	-13,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	6,0	1	-0,1	-13,4	0,0
1	7	46	Rara	0,4	0,00	0	2	0,2	7,0	0,8	7,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,8	1	0,9	8,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,2	7,0	0,8	7,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1243	1	0,3	8,7	567	1	0,9	8,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	6,7	0,8	7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,8	1	0,8	7,3	0,0
1	7	89	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,4	0,3	1,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,9	1	0,3	0,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,4	0,3	1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	78	1	0,0	0,5	132	2	0,3	1,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,3	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,6	1	0,3	0,6	0,0
1	7	90	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	0,2	2,8	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	0,2	2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	136	1	0,0	1,0	165	1	0,2	3,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	0,2	2,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
1	7	91	Rara	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,7	0,2	-9,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,1	1	0,0	-2,1	6,6	1	0,3	-12,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,7	0,2	-9,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-2,1	44	1	0,3	-12,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,2	-9,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	0,0	-1,6	5,3	1	0,2	-9,3	0,0
1	7	92	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	1,3	0,1	5,3	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	1,3	0,1	5,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	229	1	-0,1	1,6	236	1	0,1	6,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,1	5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	8	7	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,4	-0,3	1,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,1	1	-0,1	0,3	3,8	1	-0,3	1,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,4	-0,3	1,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	169	2	-0,1	0,3	141	2	-0,3	1,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,4	-0,3	1,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,7	1	-0,1	0,4	2,9	1	-0,3	1,6	0,0
1	8	30	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	1,3	-0,1	6,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	1,3	-0,1	6,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	246	2	-0,1	1,4	265	2	-0,1	6,9	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	1,1	-0,1	5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
1	8	47	Rara	0,4	0,00	0	2	0,1	2,7	0,1	-13,9	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	7,5	1	0,1	-17,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	2,7	0,1	-13,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	492	1	0,1	3,5	51	1	0,1	-17,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,6	0,1	-13,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	5,9	1	0,1	-13,4	0,0
1	8	48	Rara	0,4	0,00	0	2	-0,2	7,0	-0,8	7,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,3	1	-0,9	8,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	7,0	-0,8	7,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	1235	1	-0,3	8,7	553	1	-0,9	8,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	6,7	-0,7	7,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,3	1	-0,7	7,3	0,0
1	8	93	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	-0,3	1,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	4,0	1	-0,3	0,6	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	-0,3	1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	72	1	0,0	0,5	129	2	-0,3	1,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	-0,3	0,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	3,6	1	-0,3	0,5	0,0
1	8	94	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	-0,2	3,0	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,7	-0,2	3,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	140	1	0,0	1,0	174	1	-0,2	3,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,8	-0,2	3,1	0,000	0,000</											

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	9	51	Rara	0,4	0,00	0	2	-0,4	-0,8	-1,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	467	1	-0,5	-0,9	750	1	-2,4	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	-0,8	-1,8	-0,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	10,4	1	-0,4	-0,8	25,0	1	-1,8	-0,1
			Rara	0,4	0,00	0	2	-0,3	-2,1	-0,8	10,2	0,000	0,000	RaraFer	168,0	7,2	1	-0,3	-2,5	0,0	0	0,0	0,0
1	9	98	Rara	0,4	0,00	0	2	-0,3	-2,0	-0,8	9,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	104	1	-0,3	-2,5	773	1	-1,0	14,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-2,0	-0,8	9,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	5,5	1	-0,3	-2,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	0,4	0,00	0	2	0,0	1,4	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,0
1	9	98	Rara	0,4	0,00	0	2	0,0	1,3	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	239	1	0,0	1,6	7	1	0,0	-2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	0,0	-1,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	-1,0

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	10	11	Rara	0,4	0,00	0	2	0,1	0,0	0,2	10,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	3,5	1	0,1	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,2	10,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	135	2	0,1	0,1	465	1	0,2	11,8
			Rara	0,4	0,00	0	2	-0,3	0,0	-0,8	13,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,7	1	0,1	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	10	53	Rara	0,4	0,00	0	2	-0,3	0,0	-0,8	13,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	8,7	1	-0,4	0,2	0,0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	0,0	-0,8	12,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	377	1	-0,4	0,2	892	1	-1,0	18,0
			Rara	0,4	0,00	0	2	-1,0	-10,2	-2,7	-21,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	6,9	1	-0,3	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	10	54	Rara	0,4	0,00	0	2	-1,0	-10,2	-2,7	-21,7	0,000	0,000	RaraCls	168,0	21,4	1	-1,2	-12,6	47,4	1	-3,4	-28,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,9	-9,9	-2,6	-20,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	147	1	-1,2	-12,6	327	1	-3,4	-28,0
			Rara	0,4	0,00	0	2	0,3	0,3	0,3	-10,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	16,0	1	-0,9	-9,9	36,5	1	-2,6	-20,8
1	10	108	Rara	0,4	0,00	0	2	0,3	0,3	0,3	-10,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	9,9	1	0,4	0,1	8,5	1	0,4	-14,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	0,3	0,3	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	413	1	0,4	0,1	56	1	0,4	-14,2
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,3	0,3	0,3	-10,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	7,4	1	0,3	0,3	6,2	1	0,3	-10,0

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 11

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	11	1	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,8	-0,2	-0,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,0	2	-0,1	0,8	3,6	2	-0,2	-1,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,8	-0,2	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	224	2	-0,1	0,8	48	2	-0,2	-1,0
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	3,2	-0,1	11,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,9	1	-0,1	0,8	3,3	1	-0,2	-0,4
1	11	14	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	3,2	-0,1	11,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,0	-0,1	10,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	572	1	-0,1	3,8	478	1	-0,1	13,6
			Rara	0,4	0,00	0	2	-0,2	-0,1	-0,3	5,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	11	55	Rara	0,4	0,00	0	2	-0,2	-0,1	-0,3	5,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,6	1	-0,2	-0,2	0,0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-0,1	-0,3	5,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	173	1	-0,2	-0,2	280	2	-0,3	5,3
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,2	-2,7	-0,7	-7,5	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,1	1	-0,2	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
1	11	56	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,2	-2,7	-0,7	-7,5	0,000	0,000	RaraCls	168,0	4,7	1	-0,3	-2,8	10,1	1	-0,7	-7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-2,6	-0,6	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	31	1	-0,3	-2,8	62	1	-0,7	-7,8
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,2	-0,2	0,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	4,0	1	-0,2	-2,6	9,0	1	-0,6	-7,5
1	11	109	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,2	-0,2	0,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,8	1	0,0	-1,5	2,8	1	-0,2	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,2	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,5	71	2	-0,2	0,2
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,2	6,4	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,3	1	-0,2	0,7
1	11	110	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,2	6,4	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,8	2	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,2	5,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	43	1	0,0	0,0	328	1	-0,2	7,8
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	1,3	-0,2	4,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,8	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0
1	11	111	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	1,3	-0,2	4,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,3	-0,2	4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	267	1	0,1	1,3	189	2	-0,2	4,0
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-2,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	11	112	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-2,6	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,2	1	0,0	0,0	2,0	2	-0,1	-2,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	60	1	0,0	0,0	13	2	-0,1	-2,3
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-2,8	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-0,1	2,1	1	-0,1	-2,8

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 12

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	12	1	Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,5	-0,2	-0,1	0,000	0,000	RaraCls	168,0	1,2	1	-0,1	-0,6	3,0	1	-0,2	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	10	2	-0,1	-0,6	45	2	-0,2	-0,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-5,7	-0,1	-26,2	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,1	1	0,0	-0,4	2,2	1	-0,2	0,0
1	12	2	Rara	0,4	0,00	0	1	0,0	-5,7	-0,1	-26,2	0,000	0,000	RaraCls	168,0	2,6	1	0,0	-6,1	10,8	1	-0,1	-27,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-5,5	-0,1	-25,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	18	1	0,0	-6,1	76	1	-0,1	-27,9
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,3	5,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,4	1	0,0					

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 15

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	15	96	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	3,7	0,2	4,1	0,000	0,000	RaraCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	2,4	0,4	6,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	482	1	0,2	2,5	417	1	0,5	7,8	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,3	0,4	6,7	0,000	0,000	RaraCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
1	15	119	Rara											RaraCls	168,0	1,1	1	0,0	-2,3	11,3	1	-0,1	-28,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-2,1	-0,1	-25,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-2,3	79	1	-0,1	-28,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	-0,1	-25,0	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,1	10,0	1	-0,1	-25,0	0,0
1	15	120	Rara											RaraCls	168,0	1,8	1	-0,1	-3,2	9,8	1	-0,3	-20,8	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-2,7	-0,2	-18,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	-0,1	-3,2	67	1	-0,3	-20,8	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,7	-0,2	-18,4	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,4	1	0,0	-2,7	8,3	1	-0,2	-18,4	0,0

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 16

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	16	20	Rara											RaraCls	168,0	3,5	1	0,2	-2,1	12,3	1	0,8	-16,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,2	-1,9	0,6	-14,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	24	1	0,2	-2,1	80	1	0,8	-16,9	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-1,8	0,6	-13,9	0,000	0,000	RaraCls	126,0	2,8	1	0,2	-1,8	10,0	1	0,6	-13,9	0,0
1	16	25	Rara											RaraCls	168,0	2,3	1	0,1	-0,4	5,9	1	0,4	-8,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,3	0,3	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	50	2	0,1	-0,3	39	1	0,4	-8,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,4	0,3	-6,9	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,9	1	0,1	-0,4	4,8	1	0,3	-6,9	0,0
1	16	61	Rara											RaraCls	168,0	7,7	1	-0,5	-4,2	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,3	-3,4	-0,9	17,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	57	1	-0,5	-4,2	1153	1	-1,3	22,9	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-3,3	-0,9	16,8	0,000	0,000	RaraCls	126,0	5,1	1	-0,3	-3,3	0,0	0	0,0	0,0	0,0
1	16	62	Rara											RaraCls	168,0	8,9	1	-0,2	-18,1	19,1	1	-0,2	-46,8	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	-14,4	-0,2	-37,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	61	1	-0,2	-18,1	134	1	-0,2	-46,8	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-13,8	-0,2	-35,8	0,000	0,000	RaraCls	126,0	6,7	1	-0,2	-13,8	14,5	1	-0,2	-35,8	0,0
1	16	121	Rara											RaraCls	168,0	1,6	1	-0,1	0,1	3,9	1	0,2	-6,8	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,2	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	53	1	-0,1	0,1	2,6	1	0,2	-6,8	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,2	-6,1	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,2	1	-0,1	0,0	3,5	1	0,2	-6,1	0,0
1	16	122	Rara											RaraCls	168,0	1,3	1	-0,1	-2,1	8,4	1	0,2	-17,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,2	-13,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	-0,1	-2,1	57	1	0,2	-17,9	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,2	-13,9	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,0	1	0,0	-1,5	6,7	1	0,2	-13,9	0,0
1	16	123	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	5,5	-0,1	11,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	551	1	0,1	7,1	544	1	-0,2	14,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	5,3	-0,1	10,5	0,000	0,000	RaraCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0
1	16	124	Rara											RaraCls	168,0	1,9	1	-0,1	-3,0	16,0	1	-0,4	-35,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	-2,3	-0,3	-28,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	13	1	-0,1	-3,0	110	1	-0,4	-35,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-2,2	-0,2	-27,2	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,4	1	-0,1	-2,2	12,0	1	-0,2	-27,2	0,0

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 17

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	
1	17	22	Rara											RaraCls	168,0	1,4	1	-0,1	-1,4	7,4	1	-0,4	-10,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-1,3	-0,4	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	-0,1	-1,4	48	1	-0,4	-10,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-1,2	-0,3	-8,7	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,1	1	-0,1	-1,2	6,0	1	-0,3	-8,7	0,0
1	17	26	Rara											RaraCls	168,0	0,8	1	0,0	-1,4	4,6	1	-0,1	-10,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-1,2	-0,1	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,4	31	1	-0,1	-10,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	-0,1	-8,2	0,000	0,000	RaraCls	126,0	0,6	1	0,0	-1,1	3,6	1	-0,1	-8,2	0,0
1	17	42	Rara											RaraCls	168,0	10,7	1	0,7	-12,0	34,6	1	2,6	2,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,5	-9,6	2,0	1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	68	1	0,7	-12,0	892	1	2,6	2,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	-9,2	1,9	1,3	0,000	0,000	RaraCls	126,0	7,9	1	0,5	-9,2	25,4	1	1,9	1,3	0,0
1	17	63	Rara											RaraCls	168,0	10,1	1	-0,3	-21,0	19,4	1	-0,5	-42,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	-16,7	-0,3	-34,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	69	1	-0,3	-21,0	134	1	-0,5	-42,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	-16,0	-0,3	-32,8	0,000	0,000	RaraCls	126,0	7,7	1	-0,2	-16,0	14,7	1	-0,3	-32,8	0,0
1	17	83	Rara											RaraCls	168,0	1,9	1	-0,1	-0,5	5,3	1	-0,3	-7,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-0,3	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	-0,1	-0,5	35	1	-0,3	-7,3	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-0,3	-6,2	0,000	0,000	RaraCls	126,0	1,5	1	-0,1	-0,4	4,4	1	-0,3	-6,2	0,0
1	17	85	Rara											RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	3,0	2	-0,3	1,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	5,3	-0,2	0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	341	1	-0,1	6,7	139	1	-0,3	1,5	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	5,1	-0,2	0,7	0,000	0,000	RaraCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	2,8</				

S.I.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 18

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	18	64	Freq	0,4	0,00	0	2	-0,7	1,6	-3,0	8,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1222	1	-0,9	2,3	1499	1	-3,9	9,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,7	1,5	-2,9	8,0	0,000	0,000	PermCls	126,0	16,4	1	-0,7	1,5	36,4	1	-2,9	8,0
			Rara												RaraCls	168,0	3,6	1	0,2	-3,0	8,8	1	0,3
1	18	90	Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-3,1	0,2	-15,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	0,2	-3,0	59	1	0,3	-16,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-3,1	0,2	-15,1	0,000	0,000	PermCls	126,0	2,5	1	0,1	-3,1	6,8	1	0,2	-15,1
			Rara												RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0
1	18	92	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	3,7	0,2	3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	508	1	0,0	4,2	220	1	0,3	4,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	3,6	0,2	3,9	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	168,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0
1	18	127	Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	2,4	0,4	6,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	484	1	0,2	2,6	416	1	0,5	7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	2,3	0,4	6,7	0,000	0,000	PermCls	126,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	168,0	1,1	1	0,0	-2,2	11,2	1	-0,1
1	18	128	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-2,1	-0,1	-24,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-2,2	78	1	-0,1	-27,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	-0,1	-24,6	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,0	1	0,0	-2,1	9,8	1	-0,1	-24,6
			Rara												RaraCls	168,0	1,8	1	-0,1	-3,1	9,7	1	-0,3
1	18	128	Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-2,7	-0,2	-18,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	-0,1	-3,1	66	1	-0,3	-20,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,7	-0,2	-18,3	0,000	0,000	PermCls	126,0	1,4	1	0,0	-2,7	8,3	1	-0,2	-18,3

SOVRARESISTENZE SHELL

COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER GLI SHELL

GrupQuota N.ro	Generatr. N.ro	Sisma X		Sisma Y		Sisma Z	
		Canale	Valore	Canale	Valore	Canale	Valore
1	1	8	1,00	9	1,00		
1	2	8	1,00	9	1,00		
1	3	8	1,00	9	1,00		
1	4	8	1,00	9	1,00		
1	5	8	1,00	9	1,00		
1	6	8	1,00	9	1,00		
1	7	8	1,00	9	1,00		
1	8	8	1,00	9	1,00		
1	9	8	1,00	9	1,00		
1	10	8	1,00	9	1,00		
1	11	8	1,00	9	1,00		
1	12	8	1,00	9	1,00		
1	13	8	1,00	9	1,00		
1	14	8	1,00	9	1,00		
1	15	8	1,00	9	1,00		
1	16	8	1,00	9	1,00		
1	17	8	1,00	9	1,00		
1	18	8	1,00	9	1,00		

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa *VERIFICHE DI DUTTILITA' ASTE IN C.A. - TRAVI ELEVAZIONE, PILASTRI e GERARCHIE TRAVE COLONNA.*

Filo Iniziale	: Numero del filo iniziale
Filo Finale	: Numero del filo finale
Quota Iniziale	: Altezza del nodo iniziale
Quota Finale	: Altezza del nodo finale
Tratto	: Numero della suddivisione dell'elemento. Se l'elemento è unico, ovvero non suddiviso in più tratti, la colonna è bianca
Sez.	: Numero della sezione in archivio
Bas	: Base della sezione
Alt	: Altezza della sezione
gRd	: Coefficiente di amplificazione dei momenti resistenti per il calcolo del taglio di progetto
Passo	: Passo staffe
Lun	: Lunghezza del tratto da staffare

Travi

G	: carichi permanenti distribuiti
g+s*q	: carichi permanenti più aliquota sismica dei carichi variabili distribuiti
Concio	: i = iniziale; c = campata; f = finale
MRu+, MRu-	: Momenti resistenti positivi e negativi
x/d	: posizione adimensionalizzata dell'asse neutro
Vmax, Vmin	: Valore massimo e minimo del taglio di progetto
VRcd	: Taglio resistente del calcestruzzo
VRsd	: Taglio resistente dell'acciaio
SovrRes	: Taglio di sovra resistenza calcolato in base ai momenti resistenti della trave
con q=1	: Taglio calcolato utilizzando lo spettro elastico ovvero con q=1
Limite	: Segnala quale taglio e' stato utilizzato come limite massimo per la verifica: Svr -> La verifica e' effettuata sempre con il taglio di sovra resistenza Q=1 -> Se il taglio di sovra resistenza supera il taglio con lo spettro elastico (q=1) la verifica e' effettuata con il taglio calcolato con lo spettro elastico

Pilastri

Concio	: i = iniziale; c = campata; f = finale
ax e ay	: coefficienti di sovrarresistenza del momento di verifica del pilastro in direzione X e Y
ax*Mx, My, N	: Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione X
Mx, ay*My, N	: Sollecitazioni di progetto per il sisma in direzione Y
Mrux, Mruy	: Momenti resistenti del pilastro nelle due direzioni
Vx, Vy	: Tagli di progetto calcolati dai momenti resistenti del pilastro, amplificati del coefficiente gRd. Al fine della verifica, i due tagli di progetto, vengono considerati agenti indipendentemente e vengono accoppiati con il taglio di calcolo in direzione ortogonale
V Rxd, VRyd	: Taglio resistente in direzione X e Y. I tagli resistenti possono essere riferiti al cls o alle staffe in base a quale materiale ha il coefficiente di impegno maggiore
Limite	: Segnala quale taglio e' stato utilizzato come limite massimo per la verifica: Svr -> La verifica e' effettuata sempre con il taglio di sovra resistenza Q=1 -> Se il taglio di sovra resistenza supera il taglio con lo spettro elastico (q=1) la verifica e' effettuata con il taglio calcolato con lo spettro elastico

Gerarchia Trave-Colonna

- Nodo3d** : Numero del nodo dove si effettua il controllo di gerarchia
- Filo, Quota** : Numero del filo e quota del nodo in esame
- PilInf, PilSup** : Numero del pilastro inferiore e superiore collegati al Nodo3d
- TravX+; TravX-** : Numero delle travi in direzione X collegate al Nodo3d
- TravY+; TravY-** : Numero delle travi in direzione Y collegate al Nodo3d
- sMxc,pl,Rd** : Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione X
- gSMxb,pl,Rd** : Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione X amplificate del coefficiente di sovrarresistenza
- sMyc,pl,Rd** : Sommatoria dei momenti plastici delle colonne in direzione Y
- gSMyb,pl,Rd** : Sommatoria dei momenti plastici delle travi in direzione Y amplificate del coefficiente di sovrarresistenza
- Flag Verifica** : Flag di controllo ($sMyc,pl,Rd > gSMyb,pl,Rd$) :
- "OK" = Gerarchia della resistenza soddisfatta
 - "Elastico" = Colonna protetta dalla plasticizzazione anticipata in quanto sovrarresistente rispetto all' azione sismica elastica ($q=1$)

VERIFICHE DI DUTTILITA' ASTE IN C.A. - TRAVI ELEVAZIONE

Filo Iniz Fin. N.ro	Quota Iniz. Final (m)	Tr at to Nr	Sez Bas Alt cm	CARICHI		MOMENTI RESISTENTI				TAGLIO PROGETTO		VERIFICA A TAGLIO				VALORI DEL TAGLIO			
				g (t/m)	g+s*q (t/m)	Co nc	Mru+ (t*m)	x/d	Mru- (t*m)	x/d	Vmax (t)	Vmin (t)	VRcd (t)	VRsd (t)	Staffe Pas Lu	SovrRes (t)	con q=1 (t)	Lim ite	
2 3 gRd=	3,70 3,70 1,0		2 25 50	0,31	0,31	i c f	6,92 6,92	0,11 0,11	-6,92 -6,92	0,11 0,11	1,66 1,50 -0,28	0,28 -1,50 -1,66	30,60 30,60 30,60	37,14 17,02 37,14	11 24 11	50 520 50	3,42 3,27 3,42	1,66 1,50 1,66	q = 1
37 9 gRd=	3,70 3,70 1,0		2 25 50	0,21	0,26	i c f	6,92 6,92	0,11 0,11	-6,92 -6,92	0,11 0,11	2,99 0,00 0,00	-2,03 0,00 0,00	30,60 30,60 30,60	37,14 37,14 37,14	11 11 11	18 0 18	2,99 0,00 0,00	6,58 0,00 0,00	q = 1
9 10 gRd=	3,70 3,70 1,0		2 25 50	0,21	0,26	i c f	6,92 6,92	0,11 0,11	-6,92 -6,92	0,11 0,11	0,00 0,00 -0,49	0,00 0,00 -1,63	30,60 30,60 30,60	37,14 17,02 37,14	11 24 11	50 520 50	0,00 0,00 3,38	0,00 0,00 1,63	q = 1

Comune di SAN MARCO IN LAMIS

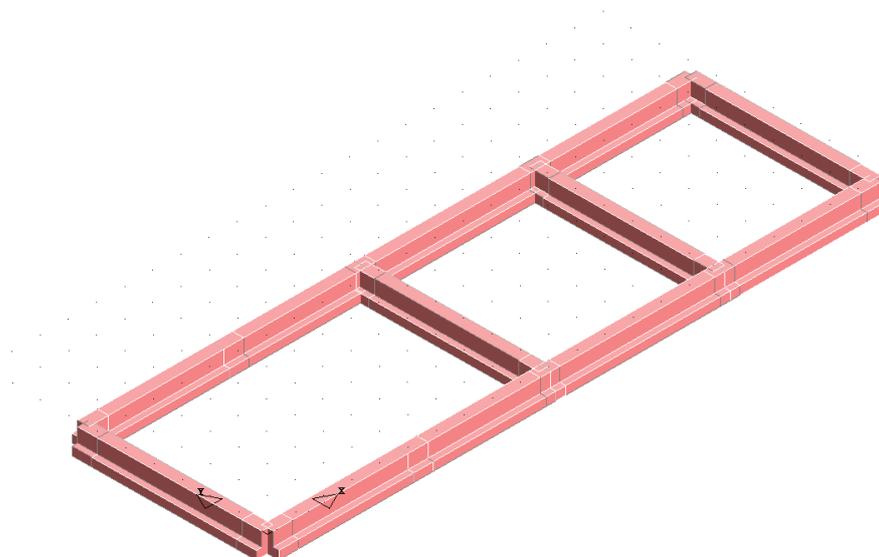
Provincia di FOGGIA

TABULATI DI CALCOLO VERIFICA DELLE FONDAZIONI

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ
"POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLE STRUTTURE DEL LOCALE TECNOLOGICO

OGGETTO:



COMMITTENTE:

DEVELOPMENT SRL

Progettista strutturale

Ing. Leo Baldo Petitti

RELAZIONE GEOTECNICA

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

- CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione

B = lato minore della fondazione

L = lato maggiore della fondazione

D = profondità della fondazione

α = inclinazione base della fondazione

G = peso specifico del terreno

B' = larghezza di fondazione ridotta = $B - 2 e_B$

L' = lunghezza di fondazione ridotta = $L - 2 e_L$

Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali

N = risultante delle forze verticali

e_B = eccentricità del carico verticale lungo B

e_L = eccentricità del carico verticale lungo L

$F_h B$ = forza orizzontale lungo B

$F_h L$ = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle

$c = c_u$ = coesione non drenata (condizioni U)

$c = c'$ = coesione drenata (condizioni D)

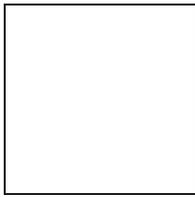
Γ = peso specifico apparente (condizioni U)

$\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)

$\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)

$\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacità portante:



(Prandtl-Caquot-Meyerhof)

$$Nq = 2(Nq + 1) \tan \phi \quad (\text{Vesic})$$

$$Nc = \frac{Nq - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D} \quad (\text{Reissner-Meyerhof})$$

$$Nc = 5,14 \quad \text{in condizioni U}$$

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$Ir = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

$$Icr = \frac{1}{2} \exp \left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})} \right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Yq = Yg = \exp \left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4 \right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2Ir)}{1 + \sin \phi'} \right] \text{ in condizioni drenate, per } Ir \leq Icr$$

$$Yc = Yq - \frac{1 - Yq}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$ig = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \text{ang} \phi'} \right)^{m+1}$$

$$iq = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^m$$

$$ic = iq - \frac{1 - iq}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$ic = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L'}}{1 + \frac{B'}{L'}} \quad mL = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$dq = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \arctg \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1 - dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \operatorname{arc} \tan \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$bg = \exp(-2,7\alpha \tan \phi)$$

$$bc = bq = \exp(-2\alpha \tan \phi) \quad \text{in condizioni D}$$

$$bc = 1 - \frac{\alpha}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$bq = 1 \quad \text{in condizioni U)}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$gc = gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} \quad \text{in condizioni D}$$

$$gc = 1 - \frac{\beta}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$gq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$sg = 1 - 0,4 \frac{B'}{L'}$$

$$sq = 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi$$

$$sc = 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati Khi e Igk, il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico Khi e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore Igk modifica invece il solo coefficiente Ng; il fattore Ng viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

• CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SU PALI

a) Pali resistenti a compressione

Il carico ultimo del palo a compressione risulta:

$$Q_{lim} = Q_{punta} + Q_{later} - P_{palo} - P_{attr_neg}$$

Opunta: RESISTENZA ALLA PUNTA

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{punta} = (C_{up} \times N_c + \sigma_v) \times A_p \times R_c$$

essendo

C_{up} = coesione non drenata terreno alla quota della punta

N_c = coeff. di capacità portante = 9

σ_v = tensione verticale totale in punta

A_p = area della punta del palo

R_c = coeff. di *Meyerhof* per le argille S/C

$$R_c = \frac{D+1}{2D+1} \text{ per pali trivellati} \quad R_c = \frac{D+0,5}{2D} \text{ per pali infissi}$$

D = diametro del palo

- In terreni coesivi in condizioni drenate (secondo *Vesic*):

$$Q_{punta} = (\mu \times \sigma_v' \times N_q + c' \times N_c) \times A_p$$

essendo

$$\mu = \frac{1+2(1-\sin\phi')}{3}$$

$$N_q = \frac{3}{3-\sin\phi'} \exp \left[\left(\left(\frac{\pi}{2} - \phi' \right) \tan \phi' \right) \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi'}{2} \right) \times I_{rr}^{\frac{4\sin\phi'}{3(1+\sin\phi')}} \right]$$

I_{rr} = indice di rigidezza ridotta

$$I_{rr} \approx I_r = \text{indice di rigidezza} = \frac{G}{c' + \sigma_v' \tan \phi'}$$

G = modulo elastico di taglio

σ_v' = tensione verticale efficace in punta

$N_c = (N_q - 1) \cot \phi'$

- In terreni incoerenti (secondo *Berezantzev*):

$$Q_{punta} = \sigma_v' \times \alpha_q \times N_q \times A_p$$

essendo

α_q = coeff. di riduzione per effetto silos in funzione di L/D

N_q = calcolato con ϕ^* secondo *Kishida*:

$\phi^* = \phi' - 3^\circ$

$\phi^* = (\phi' + 40^\circ) / 2$ per pali infissi

L = lunghezza del palo

per pali trivellati

Olater: RESISTENZA LATERALE

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{later} = \alpha \times C_{um} \times A_s$$

essendo

C_{um} = coesione non drenata media lungo lo strato

A_s = area della superficie laterale del palo

α = coeff. riduttivo in funzione delle modalità esecutive:

- per pali infissi:

$\alpha = 1$ per $C_u \leq 25$ kPa (0,25 kg/cm²)
 $\alpha = 1-0,011(C_u-25)$ per $25 < C_u < 70$ kPa
 $\alpha = 0,5$ per $C_u \geq 70$ kPa (0,70 kg/cm²)
 - per pali trivellati:
 $\alpha = 0,7$ per $C_u \leq 25$ kPa (0,25 kg/cm²)
 $\alpha = 0,7-0,008(C_u-25)$ per $25 < C_u < 70$ kPa
 $\alpha = 0,35$ per $C_u \geq 70$ kPa (0,70 kg/cm²)

- In terreni coesivi in condizioni drenate:

$$Q_{later} = (1 - \sin \phi') \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot A_s$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

μ = coefficiente di attrito:

$\mu = \tan \phi'$ per pali trivellati
 $\mu = \tan (3/4 \cdot \phi')$ per pali infissi prefabbricati

- In terreni incoerenti:

$$Q_{later} = K \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot A_s$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

K = coefficiente di spinta:

$K = (1 - \sin \phi')$ per pali trivellati
 $K = 1$ per pali infissi

μ = coefficiente di attrito:

$\mu = \tan \phi'$ per pali trivellati
 $\mu = \tan (3/4 \cdot \phi')$ per pali infissi prefabbricati

Pp: PESO DEL PALO

Patr neg: CARICO DA ATTRITO NEGATIVO

Patr_neg = 0 in terreni coesivi in condizioni non drenate

Patr_neg = $A_s \times \beta \times \sigma'_m$ in terreni incoerenti o coesivi in condizioni drenate

essendo

β = coeff. di Lambe

σ'_m = pressione verticale efficace media lungo lo strato deformabile

Il carico ammissibile risulta pari a:

$$Q_{amm} = \left(\frac{Q_{punta}}{\mu_P} + \frac{Q_{later} - P_{palo} - Patr_neg}{\mu_L} \right) \times E_g$$

dove:

μ_P = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza di punta

μ_L = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza laterale

E_g = coefficiente di efficienza dei pali in gruppo:

- in terreni coesivi:

a) per plinti rettangolari (secondo *Converse-La Barre*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot \frac{(n-1)m + (m-1)n}{90mn}$$

con

m = numero delle file dei pali nel gruppo

n = numero di pali per ciascuna fila

i = interasse fra i pali

b) per plinti triangolari (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot 7.05E - 03$$

c) per plinti rettangolari a cinque pali (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot 10.85E - 03$$

- in terreni incoerenti:

$E_g = 1$

per pali infissi

$E_g = 2/3$

per pali trivellati

b) Pali resistenti a trazione

- Il carico ultimo del palo a trazione vale:

$$Q_{lim} = Q_{later} + P_{palo}$$

- Il carico ammissibile risulta invece pari a:

$$Q_{amm} = Q_{lim} / \mu_L$$

• CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee).

In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;

b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

• CALCOLO DEI CEDIMENTI

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L:

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:

$$M = B / z$$

$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

• VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI (NTC 2008 7.11.5.3.1)

La verifica consiste nel controllare che la componente permanente degli spostamenti indotti dal sisma sia compatibile con la prestazione SLD della sovrastruttura.

Per determinare gli spostamenti permanenti post-sisma nel terreno si effettua una analisi non lineare del sistema fondazione-terreno modellando il terreno con un sistema di molle con legame costitutivo P-Y di tipo iperbolico, mediante le seguenti formule:

$$p(u) = \frac{u}{\frac{1}{E_s} + \frac{u}{p_u}}$$

essendo:

- p(u) : pressione di contatto

- u: cedimento non lineare

rigidità tangente all'origine del terreno valutato come u_e/p ovvero come rapporto del cedimento elastico istantaneo e la pressione di contatto che lo provoca

- p_u : pressione ultima del terreno valutato per i valori caratteristici del terreno

Lo spostamento permanente sarà quindi lo spostamento complessivo depurato della parte reversibile elastica:

$$u_r = u(p) - \frac{P}{E_s}$$

Tali spostamenti permanenti si determinano quindi come segue:

- si implementa il sistema fondazione + terreno non lineare secondo il modello sopra descritto;
- si esegue il calcolo non lineare del sistema fondazione-terreno imponendo i carichi dello SLD;
- si portano a zero i carichi esterni e si valutano gli spostamenti residui (che sono appunto i cedimenti permanenti SLD cercati).

La verifica di compatibilità degli spostamenti viene quindi effettuata dal progettista in funzione delle caratteristiche della struttura e delle prestazioni assegnate ovvero utilizzando un riferimento tecnico riconosciuto dalla NTC 2008 quali UNI EN 2007, FEMA 27X, Circolari applicative, linee guida, etc...

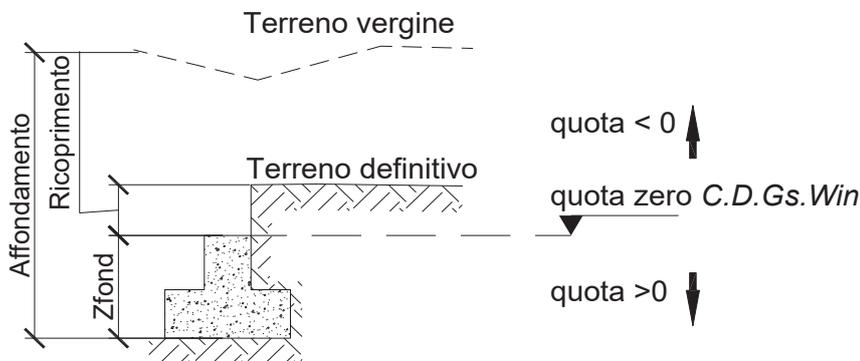
• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei dati geometrici delle travi *Winkler*.

Trave	<i>numero sequenziale della trave</i>
Asta3d	<i>numero asta tipo in C.D.S. Win (spaziale)</i>
Filo	<i>primo filo fisso</i>
Iniz	
Filo	<i>secondo filo fisso</i>
Fin.	
Nodo3d	<i>numero Nodo3d primo filo fisso</i>
In.	
Nodo3d	<i>numero Nodo3d secondo filo fisso</i>
Fin	
X3d In.	<i>ascissa Nodo3d Iniziale</i>
Y3d In.	<i>ordinata Nodo3d Iniziale</i>
Z3d In.	<i>quota Nodo3d Iniziale</i>
X3d	<i>ascissa Nodo3d finale</i>
Fin	
Y3d	<i>ordinata Nodo3d finale</i>
Fin	
Z3d Fin	<i>quota Nodo3d finale</i>
Xfond	<i>ascissa baricentro fondazione</i>
Yfond	<i>ordinata baricentro fondazione</i>
Zfond	<i>quota baricentro base di fondazione nel riferimento di C.D.Gs. Win</i>
Bfond	<i>dimensione trasversale trave Winkler</i>
Lfond	<i>dimensione longitudinale trave Winkler</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante le travi *Winkler*.

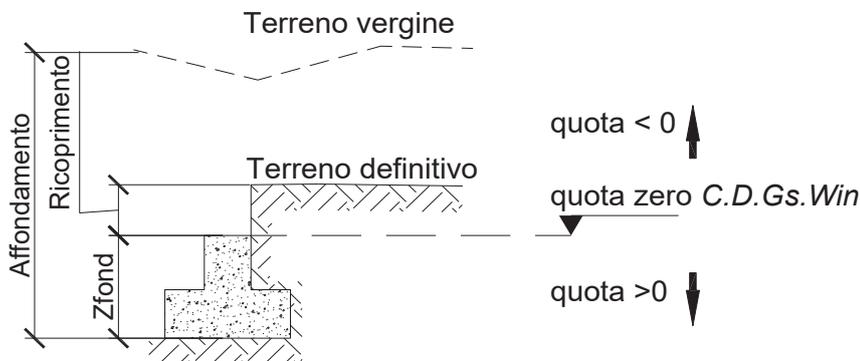


NOTA: La quota zero di C.D.Gs. Win coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di C.D.S. Win ma cambia la convenzione nel segno: infatti in C. D. Gs. le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in C. D. S. le quote sono positive crescenti verso l'alto.

Trave	<i>numero di trave</i>
Q.t.v.	<i>quota terreno vergine</i>
Q.t.d.	<i>quota definitiva terreno</i>
Q.falda	<i>quota falda</i>
InclTer	<i>inclinazione terreno</i>
Numero strato	<i>Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono</i>
Sp.str.	<i>Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato</i>
Peso Sp	<i>peso specifico</i>
Fi	<i>angolo di attrito interno in gradi</i>
C'	<i>coesione drenata</i>
Cu	<i>coesione non drenata</i>
Mod.El.	<i>modulo elastico</i>
Poisson	<i>coefficiente di Poisson</i>
Gr.Sovr	<i>grado di sovraconsolidazione</i>
Mod.Ed	<i>modulo edometrico</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.



NOTA: La quota zero di C.D.Gs. Win coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di C.D.S. Win ma cambia la convenzione nel segno: infatti in C. D. Gs. le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in C. D. S. le quote sono positive crescenti verso l'alto.

Plinto	<i>Numero di plinto</i>
Q.t.v.	<i>quota terreno vergine</i>
Q.t.d.	<i>quota definitiva terreno</i>
Q.falda	<i>quota falda</i>
InclTer	<i>inclinazione terreno</i>
Num Str	<i>Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono</i>
Sp.str.	<i>Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato</i>
Peso Sp	<i>peso specifico</i>
Fi	<i>angolo di attrito interno</i>
C'	<i>coesione drenata</i>
Cu	<i>coesione NON drenata</i>
Mod.El	<i>modulo elastico</i>
Poisson	<i>coeff. Poisson</i>
Coeff. Lambe	<i>coefficiente beta di Lambe</i>
Gr.Sov	<i>grado di sovraconsolidazione</i>
r	
Mod.Ed.	<i>modulo edometrico</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle risultanti delle sollecitazioni agenti sull'area d'impronta delle travi *Winkler*, nel sistema di riferimento locale (y =asse trave).

Trave	<i>numero di trave sequenziale</i>
Comb.	<i>Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono</i>
Rv	<i>Risultante delle pressioni verticali</i>
Vx	<i>Risultante delle sollecitazioni agenti parallelamente all'asse x locale dell' asta</i>
Vy	<i>Risultante delle sollecitazioni agenti parallelamente all'asse y locale dell' asta</i>
Mrx	<i>Momento risultante di asse vettore x nel sistema di riferimento locale dell' asta (momento flettente)</i>
Mry	<i>Momento risultante di asse vettore y nel sistema di riferimento locale dell' asta (momento torcente)</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi *Winkler*, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: PARAMETRI GEOTECNICI

Trave, Plinto o Piastra	<i>Numero elemento</i>
Infiss	<i>Infissione base fondazione dal piano campagna</i>
Tipo Tabella	<i>Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno</i>
Gamma	<i>Peso specifico totale di calcolo</i>
Fi	<i>Angolo di attrito interno di calcolo in gradi</i>
Coes	<i>Coesione drenata di calcolo</i>
Mod.El.	<i>Modulo elastico di calcolo</i>
Poiss	<i>Coefficiente di Poisson</i>
P base	<i>Pressione litostatica base di fondazione in condizioni drenate</i>
Indice Rigid.	<i>Indice di rigidezza</i>
IndRig Crit.	<i>Indice di rigidezza critico</i>
Cu	<i>Coesione non drenata</i>
Pbase	<i>Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate</i>

Tabella 2: COEFFICIENTI DI PORTANZA

Trave, Plinto o Piastra	<i>Numero elemento</i>
Nc	<i>Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen</i>
Nq	<i>Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen</i>
Ng	<i>Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen</i>
Gc	<i>Coefficiente di inclinazione del terreno</i>
Gq	<i>Coefficiente di inclinazione del terreno</i>
bc	<i>Coefficiente di inclinazione del piano di posa</i>
bq	<i>Coefficiente di inclinazione del piano di posa</i>
Igk	<i>Coefficiente per effetti cinematici</i>
Comb.Nro	<i>Numero della combinazione di carico</i>
Icv	<i>Coefficiente di inclinazione del carico</i>
Iqv	<i>Coefficiente di inclinazione del carico</i>

Igv	Coefficiente di inclinazione del carico
Dc	Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq	Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg	Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc	Coefficiente di forma
Sq	Coefficiente di forma
Sg	Coefficiente di forma
Psic	Coefficiente di punzonamento
Psig	Coefficiente di punzonamento
Psig	Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

Trave, Plinto o Piastra	Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	Identificativo di input
Comb.	Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	Peso specifico efficace di calcolo
QlimV	Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N	Carico verticale agente
Coeff.Sicur.	Minimo tra i rapporti (QlimV/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	Tensione media agente sull'impronta ridotta
Qlim/Ar	Tensione limite sull'impronta ridotta
Status Verifica	Si possono avere i seguenti messaggi:

OK = Verifica soddisfatta

NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

Coefficiente di sicurezza minore di 1

Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi

Se $Q_{limV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.

Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

Trave, Plinto o Piastra	Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	Identificativo di input
Comb.	Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che

	<i>seguono</i>
Bx'	<i>Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità</i>
By'	<i>Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità</i>
GamEf	<i>Peso specifico efficace di calcolo</i>
SgmLimV	<i>Tensione limite in condiz. drenate o non drenate</i>
SgmTerr	<i>Tensione elastica massima sul terreno</i>
Coeff.Sicur.	<i>Minimo tra i rapporti (SgmLimV/SgmTerr) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame</i>

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	<i>Minimo coefficiente di sicurezza</i>
N/Ar	<i>Tensione media agente sull'impronta ridotta</i>
Qlim/Ar	<i>Tensione limite media sull'impronta ridotta (SgmLimV minima)</i>
Status Verifica	<i>Si possono avere i seguenti messaggi:</i>

OK = Verifica soddisfatta

NOVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

- Coefficiente di sicurezza minore di 1*
- Se Bx=0 o By=0 per eccentricità eccessiva dei carichi*
- Se SgmLimV=0 per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate*

SCARICA = Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

La verifica allo scorrimento delle fondazioni superficiali è stata condotta calcolando la resistenza limite secondo la seguente relazione, che tiene in conto sia il contributo ad attrito che quello coesivo:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg\phi}{\gamma_\phi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_C}$$

in cui:

gφ,	<i>Coefficienti parziali per i parametri geotecnici (Tabella 6.2.II D.M. 2008)</i>
gC	
gr	<i>Coefficienti parziali SLU fondazioni superficiali (Tabella 6.4.I D.M. 2008)</i>

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella precedente relazione e nella relativa tabella di stampa.

Com	<i>Numero combinazione a cui si riferisce la verifica</i>
b.	
Tipo	<i>Tipo di elemento strutturale: Trave/Plinto/Piastra</i>
Elem	
.	

Elem	<i>Numero dell'elemento strutturale (numero Travata/Filo/Nodo3D) in base al tipo elemento (Asta Winkler/Plinto/Platea)</i>
. N.ro N	<i>Scarico verticale</i>
tg φ/ gφ/ g_r C/ g_c/ g_r Area	<i>Coefficiente attrito di progetto Adesione di progetto Area ridotta</i>
Vres	<i>Resistenza allo scorrimento dell' elemento strutturale</i>
Fh	<i>Azione orizzontale trasmessa dall' elemento strutturale</i>
Verif ica Loca le	<i>Flag di verifica allo scorrimento del singolo elemento. Se l'elemento è collegato al resto della fondazione, la condizione di slittamento del singolo elemento non pregiudica la verifica globale della intera fondazione</i>
S(Vr es) S(Fh)	<i>Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali</i>
Verif ica Glob ale	<i>Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione</i>

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro Risultante	<i>Numero della combinazione Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale</i>
Resistenz a Moltipl.C ollasso	<i>Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiche' tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza e' soddisfatta.</i>
%Pl.Moll e STATUS	<i>Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK</i>

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d *Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica*
SpostZ *Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d*
SpostZ/Sp *Fattore di plasticizzazione della molla:*
ostEl

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se per alcuni nodi non e' stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tali nodi vengono esclusi dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata in stampa con la sigla 'SCARTATA'

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei cedimenti.

Filo *numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato deformativo*

Comb. *numero di combinazione di carico*

Ced.El. *cedimento elastico*

Ced.Ed. *cedimento edometrico*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella dello stato tensionale.

Filo *numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato tensionale*

Quot *quota dalla superficie in corrispondenza della quale viene calcolato lo stato tensionale*

Tens. *tensione verticale indotta dai carichi esterni*

DATI GENERALI

COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA

		TABELLA M1	TABELLA M2
Tangente Resist. Taglio		1,00	
Peso Specifico		1,00	
Coesione Efficace (c'k)		1,00	
Resist. a taglio NON drenata (cuk)		1,00	
Tipo Approccio	Combinazione Unica: (A1+M1+R3)		
Tipo di fondazione	Superficiale		
		COEFFICIENTE R1	COEFFICIENTE R2
Capacita' Portante			2,30
Scorrimento			1,10

GEOMETRIA TRAVI WINKLER

IDENTIFICATIVO						COORDINATE 3D ESTREMI ASTA WINKLER						DATI IMPRONTA				
Trave N.ro	Ast3d N.ro	File In.	File Fin	Nod3d Iniz.	Nod3d Fin.	X3dIn. (m)	Y3dIn. (m)	Z3dIn. (m)	X3dFin (m)	Y3dFin (m)	Z3dFin (m)	Xfond (m)	Yfond (m)	Zfond (m)	Bfond (m)	Lfond (m)
1	1	1	8	1	15	0,00	0,00	0,00	0,00	6,50	0,00	0,00	3,25	0,80	1,00	6,50
2	2	2	9	3	20	9,85	0,00	0,00	9,85	6,50	0,00	9,85	3,25	0,80	1,00	6,50
3	3	3	10	5	22	16,05	0,00	0,00	16,05	6,50	0,00	16,05	3,25	0,80	1,00	6,50
4	4	4	11	7	28	21,60	0,00	0,00	21,60	6,50	0,00	21,60	3,25	0,80	1,00	6,50
5	5	1	4	1	7	0,00	0,00	0,00	21,60	0,00	0,00	10,80	0,00	0,80	1,00	21,60
6	7	8	11	15	28	0,00	6,50	0,00	21,60	6,50	0,00	10,80	6,50	0,80	1,00	21,60

STRATIGRAFIA TRAVI WINKLER

Trave N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cm2	Numero Strato	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/cm2	Fi' (Grd)	C' kg/cm2	Cu kg/cm2	Mod.El. kg/cm2	Poisson	Gr.Sovr	Mod.Ed. kg/cm2
1	-0,70	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1,00	50,00
2	-0,70	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1,00	50,00
3	-0,70	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1,00	50,00
4	-0,70	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1,00	50,00
5	-0,70	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1,00	50,00
6	-0,70	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1,00	50,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,50	1,50	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	31	32	33	34
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	31	32	33	34
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,00	1,00
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00
Var.Coperture	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,90	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20
Var.Coperture	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

RISULTANTI SOLLECITAZIONI TRAVI WINKLER - SLU

Trave N.ro	Combinazione N.ro	Rv (kg)	Vx (kg)	Vy (kg)	Mrx kg*cm	Mry kg*cm
1	A1/1	27911	0	0	5722	8366
	A1/2	27705	0	0	5399	7890
	X+ A1/6	14343	1528	667	139752	32974
	X- A1/13	24979	2433	402	94856	29029
	X- A1/18	24693	2630	1149	132756	25933
	Y+ A1/29	21592	332	2155	347123	10948
	Y- A1/34	20635	945	2248	353596	612
2	A1/1	40577	0	0	21729	14263
	A1/2	39630	0	0	19803	14662
	X+ A1/6	27100	2887	1261	74327	4047
	X- A1/18	25928	2762	1206	99386	22737
	Y+ A1/22	27240	1248	2968	170679	7525
	Y- A1/34	25788	1181	2809	195737	11165
	3	A1/1	39224	0	0	2016
A1/2		38327	0	0	1665	9970

RISULTANTI SOLLECITAZIONI TRAVI WINKLER - SLU

Trave N.ro	Combinazione N.ro	Rv (kg)	Vx (kg)	Vy (kg)	Mrx kg*cm	Mry kg*cm
	X+ A1/3	24525	2613	1141	259367	17949
	X- A1/15	26907	2866	1252	261142	5090
	Y+ A1/19	25420	1164	2769	365520	8912
	Y- A1/31	26012	1191	2834	367294	3947
4	A1/1	31935	0	0	3516	4715
	A1/2	31273	0	0	2988	3953
	X+ A1/3	26347	2807	1226	155811	32094
	X- A1/15	16923	1803	787	152997	25104
	Y+ A1/19	22652	1038	2468	400798	9496
	Y- A1/24	23523	362	2348	380271	15165
5	A1/1	133872	0	0	1524541	50732
	A1/2	130700	0	0	1760540	46439
	X+ A1/9	91803	1478	8941	1411512	58469
	X- A1/18	93011	4328	9908	883126	80864
	Y+ A1/19	73339	7990	3359	3780673	92782
	Y- A1/31	102733	11192	4706	1535727	155215
6	A1/1	133845	0	0	1593657	55122
	A1/2	130670	0	0	1819053	50492
	X+ A1/6	93593	4355	9970	1452393	84677
	X- A1/13	90711	1460	8835	903022	56124
	Y+ A1/19	102211	11135	4682	1354694	152700
	Y- A1/24	74674	7453	1148	3830288	76783
	Y- A1/31	73810	8041	3381	3665477	85349

RISULTANTI SOLLECITAZIONI TRAVI WINKLER - SLD

Trave N.ro	Combinazione N.ro	Rv (kg)	Vx (kg)	Vy (kg)	Mrx kg*cm	Mry kg*cm
1	SLD/1	27911	0	0	5722	8366
	SLD/2	27705	0	0	5399	7890
	X+ SLD/3	16454	944	412	61587	20958
	X- SLD/12	22753	1193	197	34997	15764
	X- SLD/18	22583	1295	566	77199	13924
	Y+ SLD/28	20748	172	1115	165993	5060
	Y- SLD/34	20179	498	1184	207993	1073
2	SLD/1	40577	0	0	21729	14263
	SLD/2	39630	0	0	19803	14662
	X+ SLD/6	26861	1541	673	38912	1413
	X- SLD/13	26384	1384	229	425	18116

RISULTANTI SOLLECITAZIONI TRAVI WINKLER - SLD

Trave N.ro	Combinazione N.ro	Rv (kg)	Vx (kg)	Vy (kg)	Mrx kg*cm	Mry kg*cm
	X- SLD/15	26172	1501	656	59620	17239
	Y+ SLD/22	26944	665	1580	95977	8267
	Y- SLD/31	26093	644	1531	113142	10354
3	SLD/1	39224	0	0	2016	9373
	SLD/2	38327	0	0	1665	9970
	X+ SLD/3	25011	1434	627	153250	13252
	X- SLD/18	26422	1515	662	137730	395
	Y+ SLD/28	25971	215	1396	160013	3692
	Y- SLD/34	25893	639	1519	186517	4955
4	SLD/1	31935	0	0	3516	4715
	SLD/2	31273	0	0	2988	3953
	X+ SLD/6	24427	1401	612	72779	20439
	X+ SLD/8	24581	1289	213	55072	21443
	X- SLD/15	18844	1081	472	90040	13443
	Y+ SLD/22	22239	548	1304	201527	7061
	Y- SLD/24	22753	188	1223	224645	10406
5	SLD/1	133872	0	0	1524541	50732
	SLD/2	130700	0	0	1760540	46439
	X+ SLD/9	90267	782	4733	1293658	47357
	X- SLD/18	90983	2279	5218	980718	60621
	Y+ SLD/19	79332	4653	1956	2696809	42223
	Y- SLD/34	96763	5676	2386	659395	107799
6	SLD/1	133845	0	0	1593657	55122
	SLD/2	130670	0	0	1819053	50492
	X+ SLD/6	91317	2288	5237	1331292	63882
	X- SLD/13	89610	777	4699	1005924	46971
	Y+ SLD/22	96436	5657	2378	782171	107373
	Y- SLD/24	80112	4305	663	2739616	31745
	Y- SLD/31	79600	4669	1963	2642006	36818

PARAMETRI GEOTECNICI TRAVI WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Trave N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cm ²	Mod.El kg/cm ²	Poiss on	P base kg/cm ²	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cm ²	P base kg/cm ²
1	0,80	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,14	270,24	72,37	0,20	0,14
2	0,80	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,14	270,24	72,37	0,20	0,14
3	0,80	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,14	270,24	72,37	0,20	0,14

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

PARAMETRI GEOTECNICI TRAVI WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Trave N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
4	0,80	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,14	270,24	72,37	0,20	0,14
5	0,80	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,14	270,24	77,97	0,20	0,14
6	0,80	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,14	270,24	77,97	0,20	0,14

COEFFICIENTI DI PORTANZA TRAVI WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Trave N.ro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
1	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/6	1,00	0,85	0,87	0,80	1,29	1,26	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,83	0,85	0,77	1,29	1,26	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/29	1,00	0,90	0,91	0,84	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/34	1,00	0,88	0,89	0,81	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
2	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/6	1,00	0,83	0,85	0,77	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,83	0,85	0,77	1,28	1,26	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/22	1,00	0,87	0,88	0,80	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/34	1,00	0,87	0,89	0,80	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
3	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/3	1,00	0,83	0,85	0,77	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X- A1/15	1,00	0,83	0,84	0,77	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/19	1,00	0,87	0,89	0,80	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,87	0,89	0,80	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
4	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/3	1,00	0,83	0,84	0,77	1,29	1,26	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								X- A1/15	1,00	0,84	0,86	0,79	1,29	1,26	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/19	1,00	0,88	0,89	0,81	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/24	1,00	0,90	0,91	0,84	1,28	1,25	1,00	1,08	1,07	0,94	1,00	1,00	1,00
5	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/9	1,00	0,91	0,92	0,84	1,28	1,25	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,88	0,89	0,81	1,28	1,26	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/19	1,00	0,82	0,84	0,77	1,29	1,26	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,81	0,83	0,75	1,29	1,26	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
6	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,25	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/6	1,00	0,88	0,89	0,81	1,29	1,26	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								X- A1/13	1,00	0,91	0,92	0,84	1,28	1,25	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/19	1,00	0,81	0,83	0,75	1,29	1,26	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,82	0,84	0,77	1,29	1,26	1,00	1,02	1,02	0,98	1,00	1,00	1,00

COEFFICIENTI DI PORTANZA TRAVI WINKLER - CONDIZIONI NON DRENATE - S.L.U.

Trave N.ro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
1	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/6	1,00	0,95	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								X- A1/13	1,00	0,93	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/29	1,00	0,96	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/34	1,00	0,95	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
2	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/6	1,00	0,92	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,92	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/22	1,00	0,94	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/34	1,00	0,94	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
3	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/3	1,00	0,92	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								X- A1/15	1,00	0,92	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/19	1,00	0,94	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,94	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COEFFICIENTI DI PORTANZA TRAVI WINKLER - CONDIZIONI NON DRENATE - S.L.U.

Trave Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento							
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig					
								Y-	A1/31	1,00	0,94	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00				
4	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00		A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00				
									A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/3	1,00	0,92	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
								X-	A1/15	1,00	0,95	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/19	1,00	0,95	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/24	1,00	0,96	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,03	1,00	0,94	1,00	1,00	1,00				
5	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00		A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00				
									A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
								X+	A1/9	1,00	0,96	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
								X-	A1/18	1,00	0,94	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
								Y+	A1/19	1,00	0,92	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
								Y-	A1/31	1,00	0,90	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00				
6	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00		A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00				
									A1/2	1,00	1,00	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
								X+	A1/6	1,00	0,94	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
								X-	A1/13	1,00	0,96	1,00	1,00	1,32	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
								Y+	A1/19	1,00	0,90	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
								Y-	A1/24	1,00	0,93	1,00	1,00	1,33	1,00	1,00	1,01	1,00	0,98	1,00	1,00	1,00				

CARICO LIMITE TRAVI WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					Status Verifica	
Trave N.ro	Asta3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq		
1	1		A1/1	0,99	6,50	1800	111,6	1800	43,3	27,9	1,55	1,55	0,43	0,67	OK
			A1/2	0,99	6,50	1800	111,6	1800	43,3	27,7	1,56				OK
		X+	A1/6	0,95	6,31	1800	88,0	1800	39,0	14,3	2,72				OK
		X-	A1/13	0,98	6,42	1800	91,4	1800	39,6	25,0	1,58				OK
		Y+	A1/29	0,99	6,18	1800	94,7	1800	39,6	21,6	1,84				OK
		Y-	A1/34	1,00	6,16	1800	92,9	1800	39,5	20,6	1,91				OK
2	2		A1/1	0,99	6,49	1800	111,4	1800	43,2	40,6	1,07	1,07	0,63	0,67	OK
			A1/2	0,99	6,49	1800	111,3	1800	43,2	39,6	1,09				OK
		X+	A1/6	1,00	6,45	1800	91,5	1800	39,8	27,1	1,47				OK
		X-	A1/18	0,98	6,42	1800	89,9	1800	39,3	25,9	1,52				OK
		Y+	A1/22	0,99	6,37	1800	94,7	1800	40,2	27,2	1,48				OK
		Y-	A1/34	0,99	6,35	1800	94,2	1800	40,0	25,8	1,55				OK
3	3		A1/1	1,00	6,50	1800	111,8	1800	43,4	39,2	1,11	1,11	0,61	0,67	OK
			A1/2	0,99	6,50	1800	111,7	1800	43,4	38,3	1,13				OK
		X+	A1/3	0,99	6,29	1800	88,5	1800	38,7	24,5	1,58				OK
		X-	A1/15	1,00	6,31	1800	89,5	1800	38,9	26,9	1,45				OK
		Y+	A1/19	0,99	6,21	1800	92,4	1800	39,2	25,4	1,54				OK
		Y-	A1/31	1,00	6,22	1800	92,8	1800	39,4	26,0	1,51				OK
4	4		A1/1	1,00	6,50	1800	112,0	1800	43,4	31,9	1,36	1,36	0,49	0,67	OK
			A1/2	1,00	6,50	1800	112,0	1800	43,5	31,3	1,39				OK
		X+	A1/3	0,98	6,38	1800	88,6	1800	38,8	26,3	1,47				OK
		X-	A1/15	0,97	6,32	1800	89,0	1800	39,3	16,9	2,32				OK
		Y+	A1/19	0,99	6,15	1800	91,6	1800	39,0	22,7	1,72				OK
		Y-	A1/24	0,99	6,18	1800	94,2	1800	39,4	23,5	1,67				OK
5	5		A1/1	0,99	21,37	1800	356,2	1800	139,8	133,9	1,04	1,04	0,63	0,66	OK
			A1/2	0,99	21,33	1800	355,7	1800	139,6	130,7	1,07				OK
		X+	A1/9	0,99	21,29	1800	316,9	1800	133,1	91,8	1,45				OK
		X-	A1/18	0,98	21,41	1800	306,9	1800	131,5	93,0	1,41				OK
		Y+	A1/19	0,97	20,57	1800	275,8	1800	123,5	73,3	1,68				OK
		Y-	A1/31	0,97	21,30	1800	280,1	1800	123,9	102,7	1,21				OK
6	7		A1/1	0,99	21,36	1800	355,8	1800	139,6	133,8	1,04	1,04	0,63	0,66	OK
			A1/2	0,99	21,32	1800	355,3	1800	139,4	130,7	1,07				OK
		X+	A1/6	0,98	21,29	1800	304,8	1800	130,6	93,6	1,39				OK
		X-	A1/13	0,99	21,40	1800	318,7	1800	133,9	90,7	1,48				OK
		Y+	A1/19	0,97	21,33	1800	280,7	1800	124,3	102,2	1,22				OK
		Y-	A1/24	0,98	20,57	1800	282,9	1800	124,7	74,7	1,67				OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione	Tipo	Elem	N	Tg(f)/	C/Gc/Gr	Area	Vres	Fh	Verifica	S(Vres)	S(Fh)	Verifica

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

N.ro	Elem.	N.ro	(t)	Gfi/Gr	t/mq	mq	(t)	(t)	Locale	(t)	(t)	Globale
A1 / 19	TRAVE	1	18,40	0,244	0,45	6,132	7,27	2,18	OK	7,27	2,18	
	TRAVE	2	27,23	0,244	0,45	6,349	9,52	3,22	OK	16,79	5,39	
	TRAVE	3	25,42	0,244	0,45	6,169	9,00	3,00	OK	25,78	8,40	
	TRAVE	4	22,65	0,244	0,45	6,095	8,29	2,68	OK	34,07	11,07	
	TRAVE	5	73,34	0,244	0,45	20,049	26,98	8,67	OK	61,05	19,74	
	TRAVE	6	102,21	0,244	0,45	20,697	34,31	12,08	OK	95,36	31,82	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI NON DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 19	TRAVE	1	18,40	0,244	1,82	6,132	15,63	2,18	OK	15,63	2,18	
	TRAVE	2	27,23	0,244	1,82	6,349	18,17	3,22	OK	33,81	5,39	
	TRAVE	3	25,42	0,244	1,82	6,169	17,41	3,00	OK	51,22	8,40	
	TRAVE	4	22,65	0,244	1,82	6,095	16,60	2,68	OK	67,81	11,07	
	TRAVE	5	73,34	0,244	1,82	20,049	54,32	8,67	OK	122,13	19,74	
	TRAVE	6	102,21	0,244	1,82	20,697	62,53	12,08	OK	184,66	31,82	OK

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
1	SLD/0	0,54	0,54												
	SLD/0	0,04	0,03												
	Rare 1	1,93	1,93												
	Rare 1	0,08	0,08												
	Rare 1	0,02	0,03												
	MAX.	1,93	1,93												

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,5	0,52															
	0,6	0,48															
	0,7	0,44															
	0,8	0,42															
	0,9	0,33															
	1,0	0,26															
	1,1	0,24															
	1,2	0,21															
	1,3	0,20															
	1,4	0,20															
	1,5	0,19															
	1,6	0,19															
	1,7	0,19															
	1,8	0,13															
	1,9	0,13															
	2,0	0,12															
	2,1	0,09															
2,2	0,08																
2,3	0,08																
2,4	0,08																
2,5	0,06																
2,6	0,06																

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,8	0,04															
	0,9	0,03															
	1,0	0,03															
	1,1	0,03															
	1,2	0,03															
	1,3	0,03															
	1,4	0,03															
	1,5	0,03															
	1,6	0,03															
	1,7	0,03															
	1,8	0,03															
1,9	0,02																
2,0	0,02																
2,1	0,02																
2,2	0,02																
2,3	0,03																

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,4	0,03															
	2,5	0,03															
	2,6	0,03															
	0,0	0,00															
	0,0	0,00															
	0,0	0,00															

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,7	0,53															
	0,8	0,52															
	0,9	0,52															
	1,0	0,50															
	1,1	0,46															
	1,2	0,43															
	1,3	0,41															
	1,4	0,32															
	1,5	0,25															
	1,6	0,23															
	1,7	0,21															
	1,8	0,20															
	1,9	0,19															
	2,0	0,19															
	2,1	0,18															
	2,2	0,18															
	2,3	0,13															
	2,4	0,12															
	2,5	0,12															
	2,6	0,08															
	0,0	0,00															
	0,0	0,00															

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,5	0,06															
	0,6	0,04															
	0,7	0,04															
	0,8	0,03															
	0,9	0,03															
	1,0	0,03															
	1,1	0,03															
	1,2	0,04															
	1,3	0,04															
	1,4	0,03															
	1,5	0,03															
	1,6	0,02															
	1,7	0,03															
	1,8	0,03															
	1,9	0,03															
	2,0	0,03															
	2,1	0,03															
	2,2	0,03															
	2,3	0,03															
	2,4	0,02															
	2,5	0,02															
	2,6	0,02															

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	1001,00															
	0,7	1,80															
	0,8	1,80															
	0,9	0,49															
	1,0	0,48															
	1,1	0,49															

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

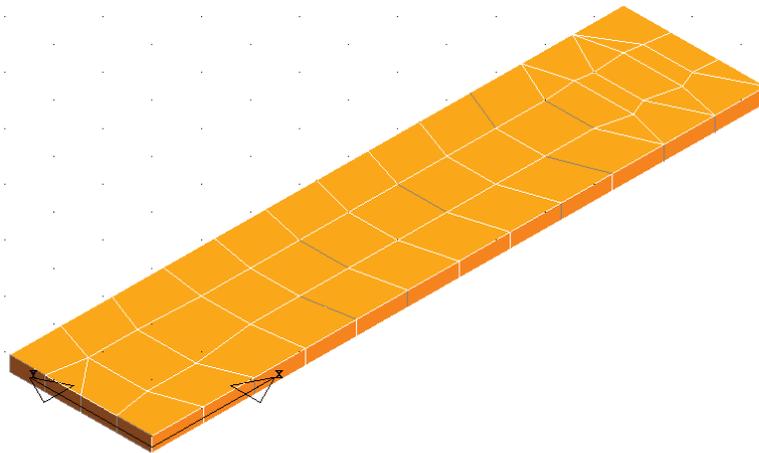
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,2	0,49															
	1,3	0,49															
	1,4	0,48															
	1,5	0,47															
	1,6	0,43															
	1,7	0,40															
	1,8	0,38															
	1,9	0,30															
	2,0	0,24															
	2,1	0,21															
	2,2	0,19															
	2,3	0,18															
	2,4	0,18															
	2,5	0,18															
	2,6	0,17															
	0,0	0,00															

Comune di SAN MARCO IN LAMIS
Provincia di FOGGIA

RELAZIONE DI CALCOLO
Ai sensi del Cap. 10.2 delle NTC 2018
ANALISI E VERIFICHE SVOLTE CON L' AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ
"POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLA PIASTRA DI FONDAZIONE DELLE CABINE DI
TRASFORMAZIONE BT/MT



Progettista Strutturale
Ing. Leo Baldo Petitti

Descrizione

Piastra di fondazione in cemento armato gettato in opera

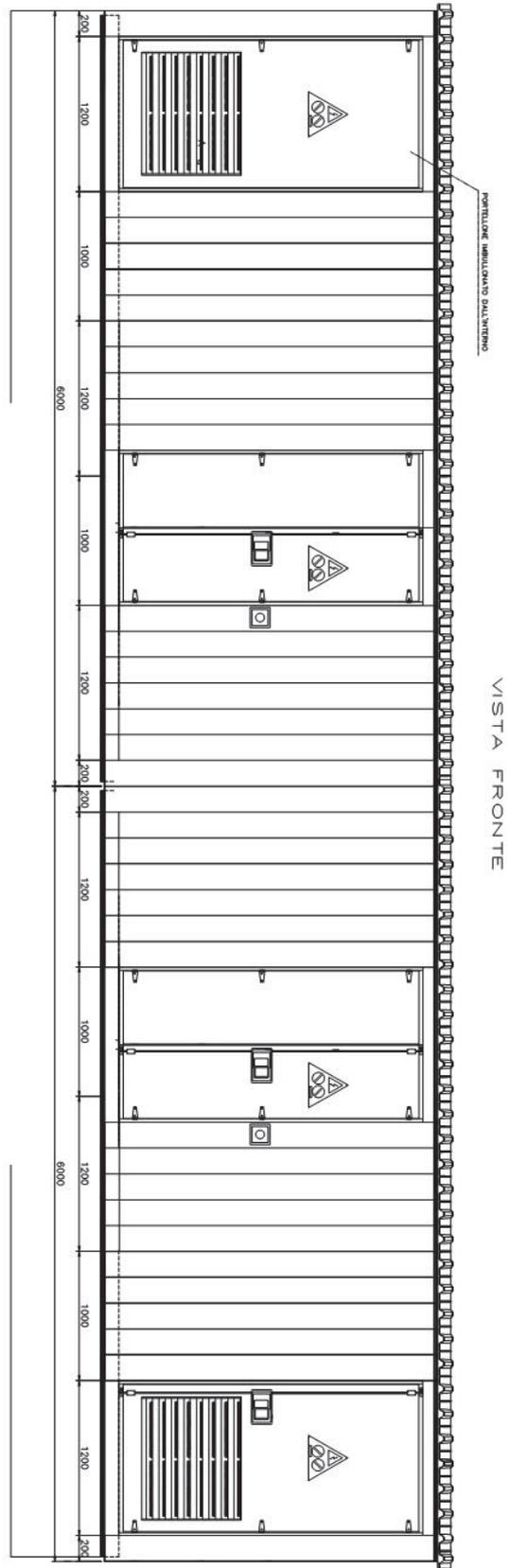
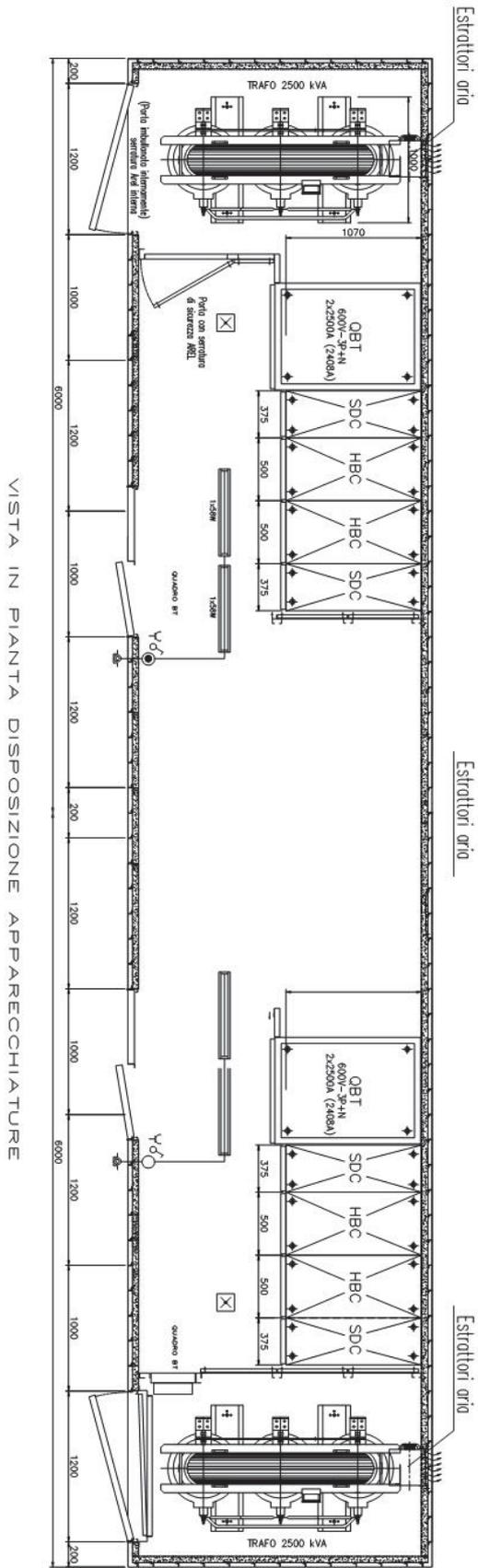
Classe cls: C25/30

Classe acciaio: B450C

Dimensioni: 12,50 m x 2,90 m

Spessore: 30 cm

La piastra sarà realizzata per l'appoggio della cabina di trasformazione BT/MT.



Ciascuna cabina ha una massa totale di 2500 Kg.

Il trasformatore è ubicato nella metà destra della cabina e rappresenta circa l'80% della massa totale.

I carichi considerati sono i seguenti:

Carico permanente distribuito: 100 Kg/mq

Carico accidentale distribuito: 100 Kg/mq

Il carico derivato dal peso del trasformatore (2000 Kg_p) è stato inserito tramite 4 carichi concentrati nella metà destra della piastra (fili n. 7-8-9-10 e 11-12-13-14).

Presentazione sintetica dei risultati

Una sintesi del comportamento della struttura e' consegnata nelle tabelle di sintesi dei risultati, riportate in appresso, e nelle rappresentazioni grafiche allegate in coda alla presente relazione in cui sono rappresentate le principali grandezze (deformate, sollecitazioni, etc..) per le parti piu' sollecitate della struttura in esame.

Tabellina Riassuntiva delle % Massa Eccitata

Il numero dei modi di vibrare considerato (0) ha permesso di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura, per le varie direzioni:

DIREZIONE	% MASSA
X	100
Y	118
Z	0

Tabellina Riassuntiva degli Spostamenti SLO/SLD

Stato limite	Status Verifica
SLO	NON CALCOLATO
SLD	NON CALCOLATO

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLU

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 0	NON PRESENTI
Travi c.a. Elevazione	0 su 0	NON PRESENTI
Pilastrini in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Shell in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Piastre in c.a.	0 su 1	VERIFICATO
Aste in Acciaio	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Legno	0 su 0	NON PRESENTI
Zattera Plinti	0 su 0	NON PRESENTI
Pali/Micropali (Plinti)	0 su 0	NON PRESENTI
Micropali (Travi/Piastre)	0 su 0 Tipologie	NON PRESENTI

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLE

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 0	NON PRESENTI
Travi c.a. Elevazione	0 su 0	NON PRESENTI

Pilastrini in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Shell in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Piastre in c.a.	0 su 1	VERIFICATO
Aste in Acciaio	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Legno	0 su 0	NON PRESENTI
Zattera Plinti	0 su 0	NON PRESENTI

Tabellina riassuntiva della portanza

	VALORE	STATUS
Sigma Terreno Massima (kg/cmq)	.14	
Coeff. di Sicurezza Portanza Globale	1	VERIFICATO
Coeff. di Sicurezza Scorrimento		NON CALCOLATO
Cedimento Elastico Massimo (cm)	.27	
Cedimento Edometrico Massimo (cm)	.55	
Cedimento Residuo Massimo (cm)	NON CALCOLATO	

Informazioni sull' elaborazione

Il software e' dotato di propri filtri e controlli di autodiagnostica che intervengono sia durante la fase di definizione del modello sia durante la fase di calcolo vero e proprio.

In particolare il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello generato
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti o non adeguate.

Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su labilita' o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento.

Controlli sulla verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata.

Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti.

Rappresentazioni grafiche di post-processo che consentono di evidenziare eventuali anomalie sfuggite all' autodiagnostica automatica.

In aggiunta ai controlli presenti nel software si sono svolti appositi calcoli su schemi semplificati, che si riportano nel seguito, che hanno consentito di riscontrare la correttezza della modellazione effettuata per la struttura in esame.

Giudizio motivato di accettabilita'

Il software utilizzato ha permesso di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello hanno consentito di controllare sia la coerenza geometrica che la adeguatezza delle azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali: sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti e reazioni vincolari, hanno permesso un immediato controllo di tali valori con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati della struttura stessa.

Si è inoltre riscontrato che le reazioni vincolari sono in equilibrio con i carichi applicati, e che i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche sono confrontabili con gli omologhi valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Sono state inoltre individuate un numero di travi ritenute significative e, per tali elementi, e' stata effettuata una apposita verifica a flessione e taglio.

Le sollecitazioni fornite dal solutore per tali travi, per le combinazioni di carico indicate nel tabulato di verifica del CDSWin, sono state validate effettuando gli equilibri alla rotazione e traslazione delle dette travi, secondo quanto meglio descritto nel calcolo semplificato, allegato alla presente relazione.

Si sono infine eseguite le verifiche di tali travi con metodologie semplificate e, confrontandole con le analoghe verifiche prodotte in automatico dal programma, si e' potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

Da quanto sopra esposto si puo' quindi affermare che il calcolo e' andato a buon fine e che il modello di calcolo utilizzato e' risultato essere rappresentativo della realtà fisica, anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

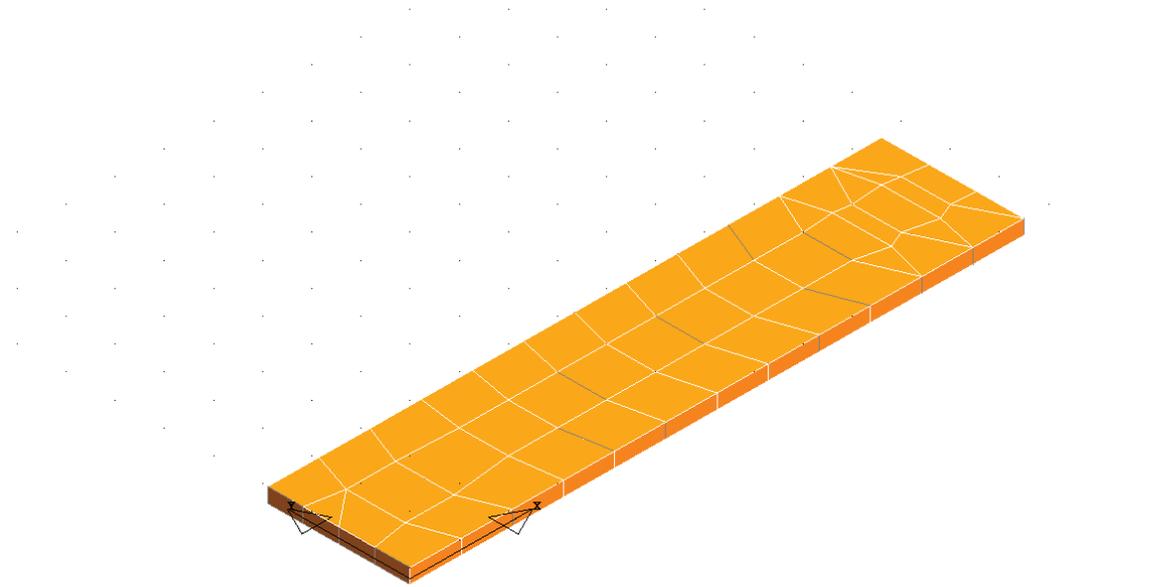
Grafici modellazione della struttura

Figura 1 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista anteriore)

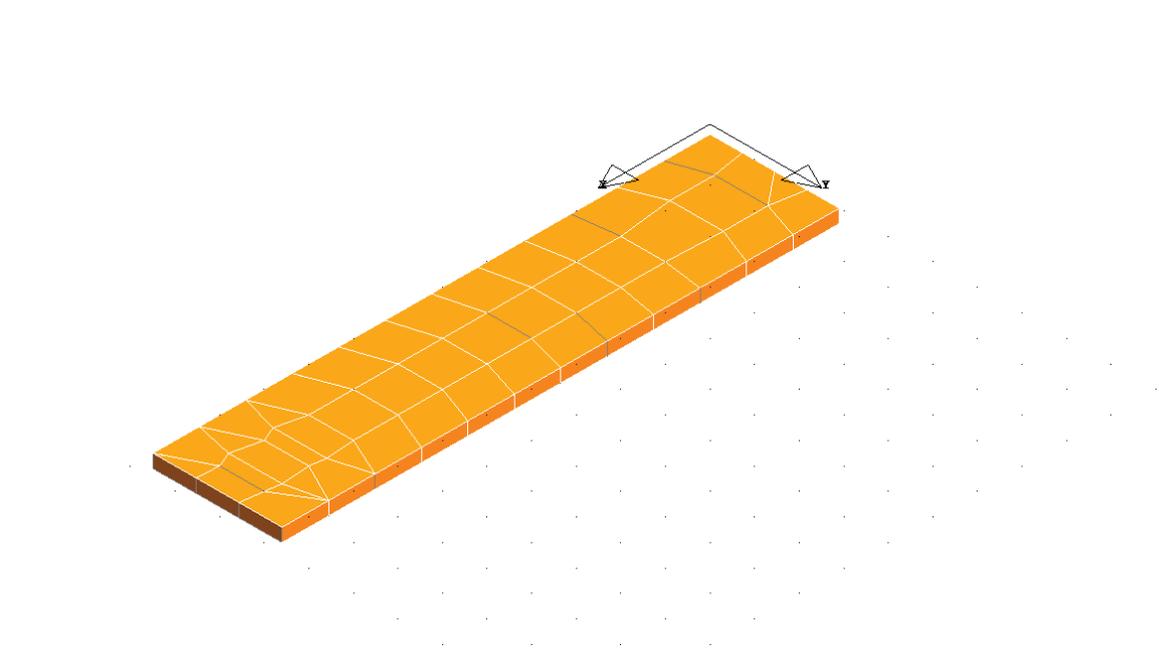


Figura 2 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista posteriore)

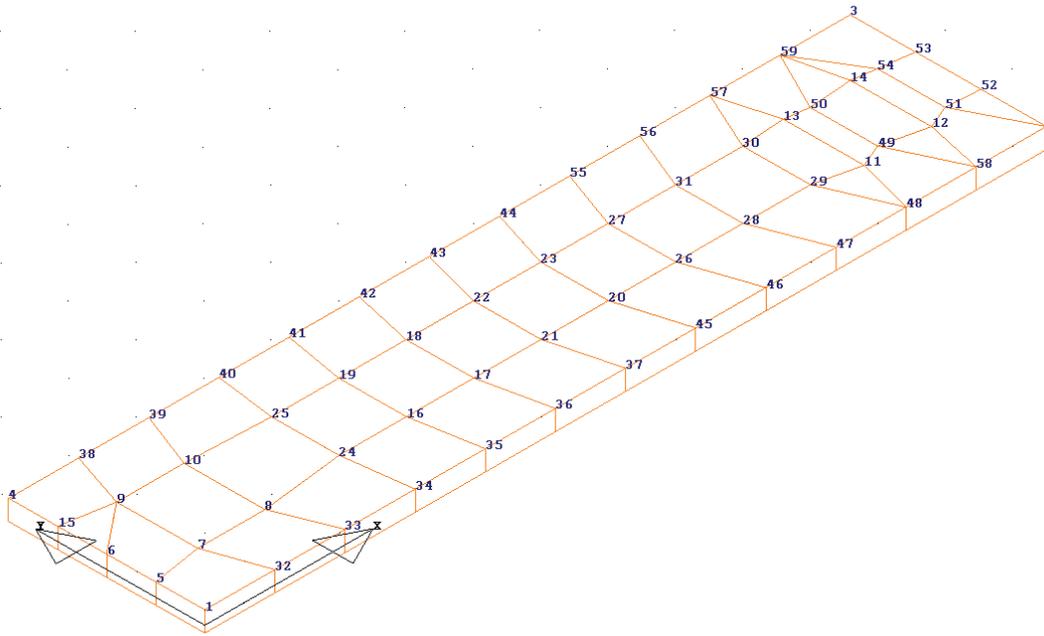


Figura 3 – Nodi

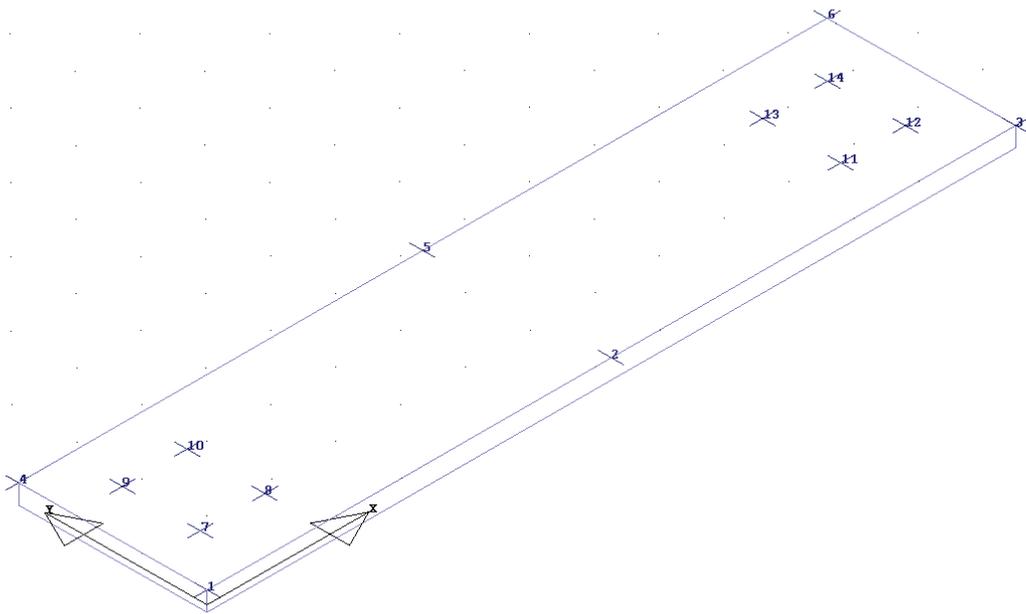


Figura 4 – Fili

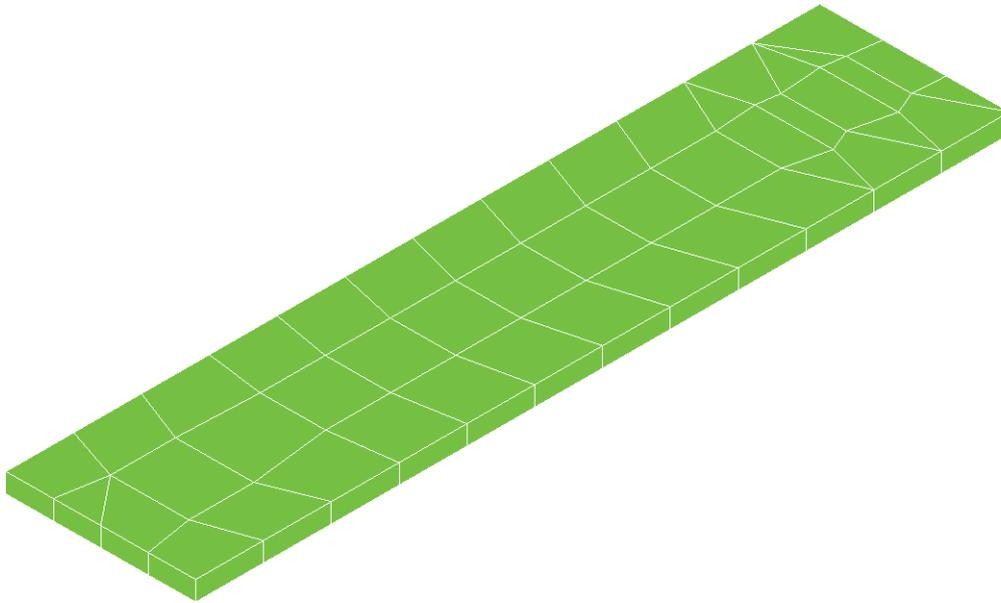


Figura 5 – VERIFICA SHELL

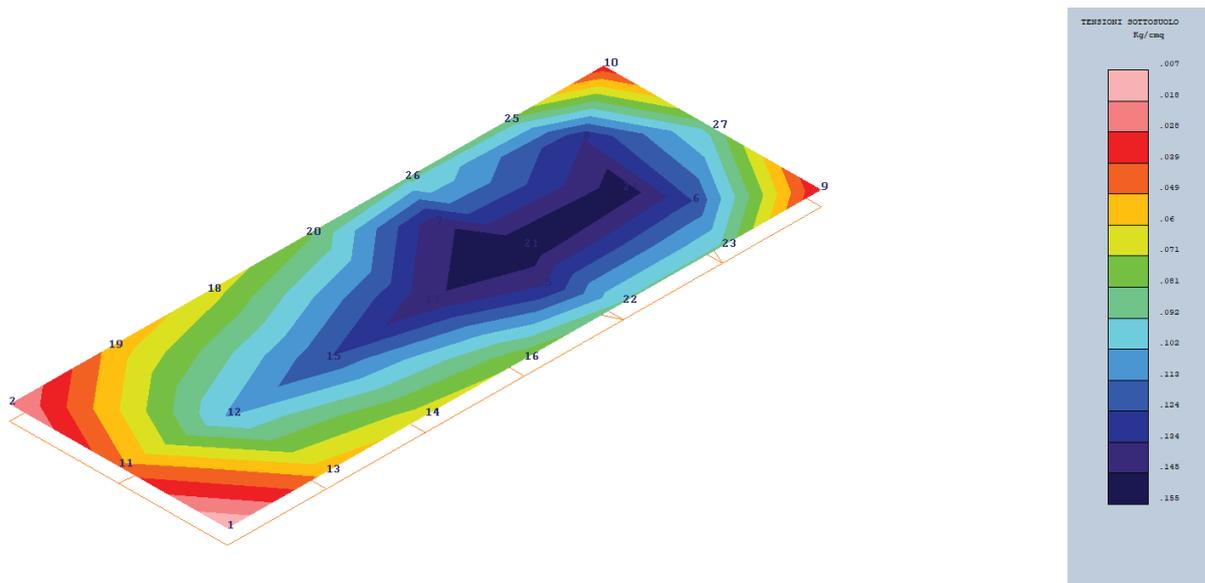


Figura 6 – PRESSIONE DEL TERRENO

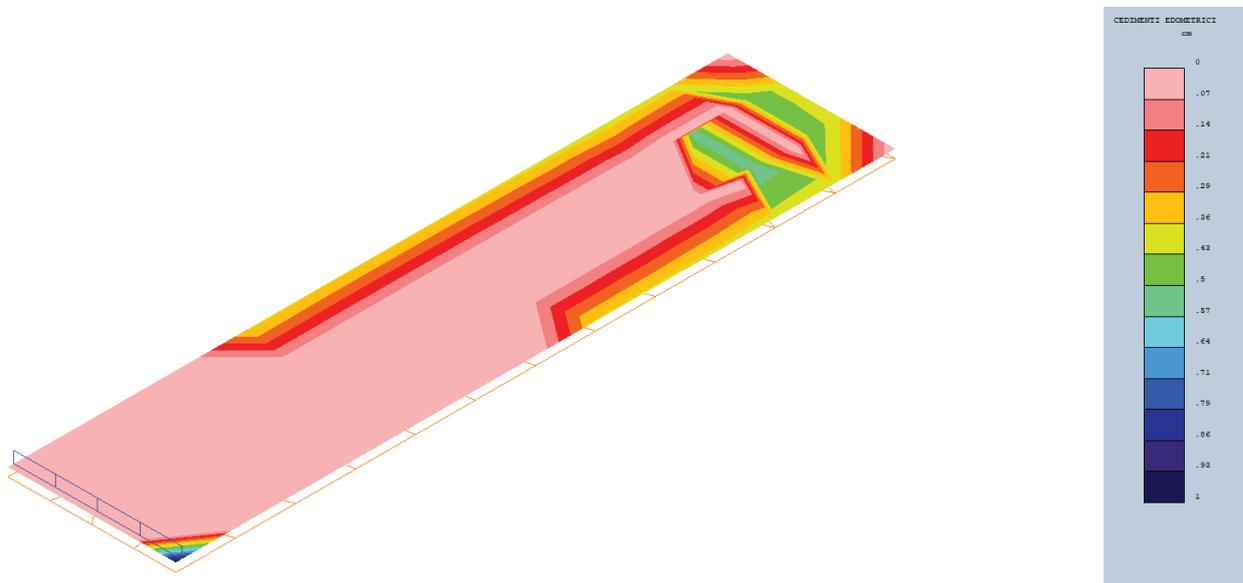


Figura 7 – CEDIMENTI

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

• **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

• **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;

Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

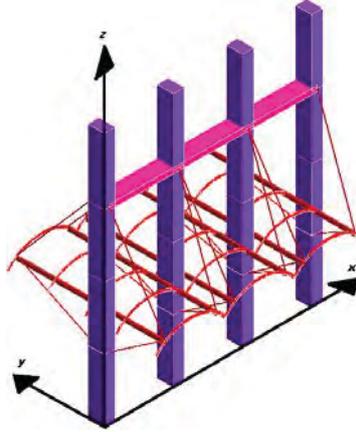
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- 1/3 e 1/2 del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

- SISTEMI DI RIFERIMENTO**

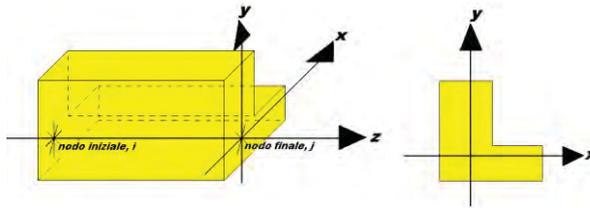
1) *SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE*

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



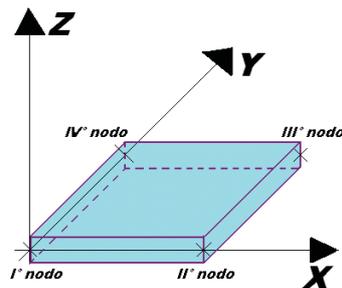
2) *SISTEMA LOCALE DELLE ASTE*

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) *SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL*

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	: Numero identificativo del materiale in esame
Densità	: Peso specifico del materiale
Ex * 1E3	: Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
Ni.x	: Coefficiente di Poisson in direzione x
Alfa.x	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
Ey * 1E3	: Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
Ni.y	: Coefficiente di Poisson in direzione y
Alfa.y	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
E11 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna
E12 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
E13 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
E22 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
E23 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
E33 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	: Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	: Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	: Percentuale di rigidità torsionale
Mod. E	: Modulo di elasticità normale
Poisson	: Coefficiente di Poisson
Sgmc	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	: Tensione tangenziale minima
tauc1	: Tensione tangenziale massima
Sgmf	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	: Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	: Peso specifico del materiale
Coprstaffa	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	: Diametro delle staffe
Lar. st.	: Larghezza massima delle staffe
Psc	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	: Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	: Passo minimo delle staffe
tMt min.	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	: Flessione retta forzata per sezioni dissimetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
%Rid.Plas	: Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove: - $M^*(ij)$ =Momento DOPO la ridistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della ridistribuzione plastica
Linear.	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	: Costante di sottofondo del terreno

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	: Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
fck	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fcđ	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rcđ	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyđ	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	: Modulo elastico dell'acciaio
ec0	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
ecu	: Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	: Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

- Filo** : Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
Sez. : Numero di archivio della sezione del pilastro
Tipologia : Descrive le seguenti grandezze:
 a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale
 b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang. : Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario
Codice : Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:

2	7	3
└	┐	└
6	0	8
└	┐	└
4	5	4

Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

- dx** : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta
dy : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta
Crit.N.ro : Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro
Tipo : Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento : Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:
 - "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.
 - "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

- Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:
I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

- Tx, Ty, Tz** : Valori delle rigidità alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidità per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidità esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.
Rx, Ry, Rz : Valori delle rigidità alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di

valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	: Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang.	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
Filo in.	: Numero del filo fisso iniziale della trave
Filo fin.	: Numero del filo fisso finale della trave
Quota in.	: Quota dell'estremo iniziale della trave
Quota fin.	: Quota dell'estremo finale della trave
dx in	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dx f	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
dy in	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dy f	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
Pann.	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
Tamp.	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
Ball.	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
Espl.	: Carico sulla trave imposto dal progettista
Tot.	: Totale dei carichi verticali precedenti
Torc.	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Orizz.	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Assia.	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Ali.	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave
Tipo	Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: -"Secondario NTC18": si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. -"NoGerarchia": si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

T_x, T_y, T_z : Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

R_x, R_y, R_z : Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

Piastra N.ro	: Numero identificativo della piastra in esame
Filo 1	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra
Filo 2	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra
Filo 3	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra
Filo 4	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra
Tipo carico	: Numero di archivio delle tipologie di carico
Quota filo 1	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso
Quota filo 2	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso
Quota filo 3	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso

Quota filo 4	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso</i>
Tipo sezione	: <i>Numero identificativo della sezione della piastra</i>
Spessore	: <i>Spessore della piastra</i>
Kwinkler	: <i>Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)</i>
Tipo mater.	: <i>Numero di archivio dei materiali shell</i>

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	: <i>Numero identificativo del filo fisso</i>
Quo N.	: <i>Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote</i>
D.Quo.	: <i>Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento</i>
P. Sis	: <i>Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato</i>
Codi	: <i>Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:</i>

*I = Incastro
A = Automatico
C = Cerniera sferica
E = Esplicito*

Il vincolo di tipo 'A', cioè' automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa

Tx, Ty, Tz	: <i>Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo</i>
Rx, Ry, Rz	: <i>Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo</i>
Fx, Fy, Fz	: <i>Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame</i>
Mx, My, Mz	: <i>Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame</i>

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cm ²	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm ²	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm ²	E12*1E3 kg/cm ²	E13*1E3 kg/cm ²	E22*1E3 kg/cm ²	E23*1E3 kg/cm ²	E33*1E3 kg/cm ²
1	2500	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
2	36	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
3	36	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
4	32	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
5	40	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
6	63	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
7	35	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
8	31	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
9	32	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
10	31	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
11	2000	53	0,25	1,00	53	0,25	1,00	57	14	0	57	0	21
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	300	200	200	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		ABITAZIONE
2	300	100	400	0	Categ. D	0,7	0,7	0,6		NEGOZIO
3	300	100	300	0	Categ. F	0,7	0,7	0,6		PARCHEGGIO
4	400	0	0	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		PARETE ESTERNA
5	300	100	200	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		TERRAZZO
6	500	100	400	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		BALCONE
7	300	100	100	100	Categ. H	0,0	0,0	0,0		TETTO
8	400	100	400	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		SCALA
9	0	500	100	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		Carico 2
10	0	100	100	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		Carico 1

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER. COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit	Elem.	% Rig	% Rig	Classe	Classe	Mod. El	Pois	Gamm	Tipo	Tipo	Toll.	Copr	Copr	Fi	Fi	Lun	Li	App
N.ro		Tors.	Fless	CLS	Acciaio	kg/cm ²	son	kg/mc	Ambiente	Armatura	Copr.	staf	ferr	min	st	sta	n.	esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/	Mt/	Wra	Wfr	Wpe	σcRar	σcPer	σfRar	Spo	Spo	Spo	Coe	euk	
Nro	Elem	kg/cm ²											Ac	Mtu	mm	mm	mm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	Rar	Fre	Per	Vis	
1	ELEV.	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600				2,0	0,08	
3	PILAS	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600				2,0	0,08	

MATERIALI SHELL IN C.A.

IDENT	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cm ²	Pois- son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/	Mt/	Wra	Wfr	Wpe	σcRar	σcPer	σfRar	Spo	Spo	Spo	Coe	euk	
Nro	Elem	kg/cm ²											Ac	Mtu	mm	mm	mm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	Rar	Fre	Per	Vis	
1	SETTI	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	150,0	112,0	3600						

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI															
IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI											
IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER		
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	
1	15,00	0,00		2	4,00	1,00					

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	12,50	Altezza edificio (m)	0,20
Massima dimens. dir. Y (m)	2,90	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	SECONDA
Longitudine Est (Grd)	15,78417	Latitudine Nord (Grd)	41,45037
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir.2	C.A.
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,05	Periodo T'c (sec.)	0,32
Fo	2,54	Fv	0,81
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	1,82
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,13	Periodo T'c (sec.)	0,43
Fo	2,59	Fv	1,28
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,56	Periodo TD (sec.)	2,13
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	0,50
Fattore di comportam 'q'	1,50		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	0,43
Fattore di comportam 'q'	1,50		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fundament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI						
Filo	Ascissa	Ordinata		Filo	Ascissa	Ordinata

N.ro	m	m		N.ro	m	m
1	0,00	0,00		2	6,25	0,00
3	12,50	0,00		4	0,00	2,90
5	6,25	2,90		6	12,50	2,90
7	0,75	0,85		8	1,75	0,85
9	0,75	2,05		10	1,75	2,05
11	10,65	0,85		12	11,65	0,85
13	10,65	2,05		14	11,65	2,05

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	0,20	Interpiano	NO	NO

SETTI ALLA QUOTA 2 m

GEOMETRIA		QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR								
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
3	601	20	1	4	0,20	0,20	10	0	0	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 0 m

Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	10	1	30,0	4,0	1	1	0,00	2,90
						2	0,00	0,00
						3	12,50	0,00
						4	12,50	2,90

NODI ALLA QUOTA 0 m

IDENTIFICAZIONE				RIGIDENZE NODO ESTERNE								CARICHI NODALI CONCENTRATI					
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)	
7	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	
8	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	
9	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	
10	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	
11	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	
12	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	
13	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	
14	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
62	0,00	0,73	0,20	0,00	0,04
63	0,00	1,45	0,20	0,00	0,04
64	0,00	2,18	0,20	0,00	0,04

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)	Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
16	0,00	1,45	0,00	50	10,42	0,00	0,00
51	11,00	1,00	0,00	52	11,00	2,00	0,00
53	12,00	1,00	0,00	54	12,50	0,97	0,00
55	12,50	1,93	0,00	56	12,00	2,00	0,00

Ing. Leo Baldo Petiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
57	8,33	2,90	0,00		58	9,38	2,90	0,00
59	10,42	2,90	0,00		60	11,46	0,00	0,00
61	11,46	2,90	0,00					

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,30
Perm.Non Strutturale	1,50
Var.Bibl.Arch.	1,50

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,90

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80

● SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

Tratto	: Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
Filo in.	: Filo iniziale
Filo fin.	: Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccatto di fondazione
Tx	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
Ty	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
N	: Sforzo assiale
Mx	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
My	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Mt	: Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

● SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:

Origine	: I° punto di inserimento dello shell
Asse 1	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
Piano12	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
Asse 2	: Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°
Asse 3	: Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra
S11	: tensione normale di lastra
S22	: tensione normale di lastra
S12	: tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)
M11	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M22	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M12	: tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell
Tx	: Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale
Ty	: Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale
Tz	: Forza nodale in direzione Z del sistema di riferimento locale
Mx	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento locale

- My** : Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale
- Mz** : Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

- Quota N.ro:** : Quota a cui si trova l'elemento
- Perim. N.ro** : Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
- Nodo 3d N.ro** : Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
- Nx** : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
- Ny** : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
- Txy** : Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
- Mx** : Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
- My** : Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
- Mxy** : Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
- $\epsilon_{cx} * 10000$** : Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
- $\epsilon_{cy} * 10000$** : Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
- $\epsilon_{fx} * 10000$** : Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
- $\epsilon_{fy} * 10000$** : Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
- Ax superiore** : Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
- Ay superiore** : Area totale armatura superiore diretta lungo y
- Ax inferiore** : Area totale armatura inferiore diretta lungo x
- Ay inferiore** : Area totale armatura inferiore diretta lungo y
- Atag** : Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
- σ_t** : Tensione massima di contatto con il terreno
- Eta** : Abbassamento verticale del nodo in esame
- Fpunz** : Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
- FpunzLi** : Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
- Apunz** : Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.52) dell' eurocodice 2

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

- Molt.** : Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
- x/d** : Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Quota	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim.	: Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina Carico	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	3	0,01	-0,05	-0,03	0,01	0,00	0,00	62	0,02	0,02	-0,07	-0,01	0,00	-0,01
	1	-0,02	-0,06	0,06	0,00	0,00	0,00	15	-0,01	0,02	0,02	0,00	-0,01	-0,01
2	7	0,00	0,00	0,00	-0,25	0,06	0,01	8	0,00	0,00	0,00	-0,31	-0,03	0,01
	5	0,00	0,00	0,00	-0,28	-0,09	0,01	6	0,00	0,00	0,00	-0,29	-0,01	0,00
3	21	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,01	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
4	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
5	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
6	27	0,00	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	-0,16	-0,02	0,00	18	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,01	0,00
7	25	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	22	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
8	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	29	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	5	0,00	0,00	0,00	-0,28	-0,01	-0,01	6	0,00	0,00	0,00	-0,28	-0,01	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00
11	15	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,01	0,01	16	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,01	0,01
	5	0,00	0,00	0,00	-0,18	-0,01	0,00	7	0,00	0,00	0,00	-0,16	0,01	0,00
12	27	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,01	0,00	26	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,01	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	-0,24	-0,01	0,00	6	0,00	0,00	0,00	-0,24	-0,01	0,00
13	26	0,00	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,01	18	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,01
	36	0,00	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,01	37	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,01
14	18	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	19	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01
	37	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	38	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01
15	39	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	23	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	7	0,00	0,00	0,00	-0,29	-0,01	0,00	40	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	-0,28	-0,01	-0,01	41	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00
17	27	0,00	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,01	42	0,00	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,01
	21	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	43	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,01
18	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	24	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
19	21	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	43	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01
	20	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
20	46	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
21	23	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
22	22	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
23	28	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	25	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	29	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
29	29	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	15	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,01	0,00	5	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,01	-0,01	34	0,00	0,00	0,00	-0,21	-0,01	-0,01
34	36	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,01	35	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,01
	26	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,01	0,01	6	0,00	0,00	0,00	-0,24	-0,02	0,01
35	17	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,01	2	0,00	0,00	0,00	-0,11	-0,01	0,01
	7	0,00	0,00	0,00	-0,20	-0,01	0,01	40	0,00	0,00	0,00	-0,21	-0,01	0,02
36	8	0,00	0,00	0,00	-0,24	-0,01	0,00	41	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,00	-0,01
	27	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,01	-0,01	42	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,01
37	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	17	0,00	0,00	0,00	-0,12	0,01	0,01	17	0,00	0,01	0,00	-0,12	0,01	0,01
	16	0,00	0,01	0,00	-0,12	0,01	0,01	7	0,00	0,00	0,00	-0,12	0,01	0,01
42	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
43	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	62	-0,03	-0,06	0,01	0,00	0,00	-0,01	63	-0,02	-0,01	-0,03	0,00	0,00	-0,01
	15	-0,01	-0,05	0,02	0,00	-0,01	-0,02	16	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,02	-0,01
49	63	-0,07	-0,02	0,01	0,01	0,00	0,00	64	-0,08	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	17	0,00	-0,05	-0,01	0,01	-0,01	0,01
50	64	0,01	0,02	0,07	0,00	0,00	0,00	4	-0,01	-0,06	0,04	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,02	-0,02	-0,01	-0,01	0,00	2	-0,02	-0,06	-0,06	0,01	0,00	0,00

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	3	-0,18	-0,04	-0,01	-0,02	0,00	0,01	62	-0,17	0,00	-0,01	0,04	0,00	0,02
	1	0,04	0,00	-0,05	0,03	-0,01	0,01	15	0,04	0,04	-0,04	0,00	0,04	0,01
2	7	0,01	0,01	0,00	0,45	0,27	-0,03	8	0,01	0,00	0,00	0,80	0,53	-0,02
	5	0,01	0,01	0,00	0,55	0,68	0,01	6	0,01	0,00	0,00	0,75	0,46	0,01
3	21	0,00	0,00	0,00	-0,43	0,02	-0,02	20	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,02	-0,01
	18	0,00	0,00	0,00	-0,43	0,03	0,01	19	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,03	0,01
4	23	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,17	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,17	0,00
	22	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,22	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,22	0,00
5	20	0,00	0,00	0,00	-0,27	0,02	-0,01	24	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,03	-0,01
	19	0,00	0,00	0,00	-0,27	0,02	0,00	23	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,03	0,01
6	27	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,14	-0,04	21	0,00	0,00	0,00	-0,43	0,02	-0,04
	26	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,12	0,04	18	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,03	0,04
7	25	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,03	0,01	29	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,02	0,01
	22	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,03	-0,01	28	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,01	-0,01
8	33	0,00	0,00	0,00	-0,43	0,05	0,08	32	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,32	0,08
	30	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,05	-0,07	31	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,28	-0,07
9	29	0,00	0,00	0,00	-0,33	0,02	0,02	33	0,00	0,00	0,00	-0,46	0,04	0,02
	28	0,00	0,00	0,00	-0,33	0,02	-0,02	30	0,00	0,00	0,00	-0,47	0,04	-0,02
10	5	0,00	0,00	-0,01	0,58	0,36	0,02	6	0,00	0,00	0,00	0,55	0,35	0,05
	34	-0,01	0,00	0,00	0,49	0,14	0,04	35	-0,01	0,00	0,00	0,46	0,12	0,06
11	15	0,01	0,06	0,01	0,22	0,43	-0,01	16	-0,01	0,06	-0,01	0,18	0,39	0,03
	5	0,01	0,00	0,00	0,44	0,46	0,02	7	0,01	0,00	0,00	0,40	0,42	0,05
12	27	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,24	-0,02	26	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,23	0,02
	8	0,00	0,00	0,00	0,27	0,35	-0,02	6	0,00	0,00	0,00	0,27	0,34	0,02
13	26	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,06	0,05	18	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,04	0,04
	36	0,00	0,00	0,00	-0,39	0,05	0,06	37	0,00	0,00	0,00	-0,39	0,03	0,05
14	18	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,02	0,03	19	0,00	0,00	0,00	-0,31	0,01	0,02
	37	0,00	0,00	0,00	-0,33	0,02	0,04	38	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,01	0,03
15	39	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,01	0,01	38	0,00	0,00	0,00	-0,21	0,01	0,02
	23	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,01	0,01	19	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,01	0,01
16	7	0,00	0,00	0,01	0,58	0,37	0,01	40	-0,01	0,00	0,00	0,48	0,15	-0,01
	8	0,00	0,00	0,00	0,55	0,33	-0,02	41	-0,01	0,00	0,00	0,45	0,11	-0,05
17	27	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,05	-0,05	42	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,04	-0,05
	21	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,03	-0,04	43	0,00	0,00	0,00	-0,39	0,03	-0,05
18	20	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,01	-0,01	44	0,00	0,00	0,00	-0,21	0,01	-0,02
	24	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,01	-0,01	45	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,01	-0,01
19	21	0,00	0,00	0,00	-0,36	0,02	-0,03	43	0,00	0,00	0,00	-0,34	0,02	-0,04
	20	0,00	0,00	0,00	-0,31	0,01	-0,02	44	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,01	-0,03
20	46	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,01	0,01	25	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,02	0,01
	45	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,01	0,00
21	23	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,01	0,00	22	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,02	-0,01
	39	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,01
22	22	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,02	-0,01	28	0,00	0,00	0,00	-0,30	0,03	-0,02
	47	0,00	0,00	0,00	-0,27	0,00	-0,02	48	0,00	0,00	0,00	-0,31	0,01	-0,03
23	28	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,04	-0,04	30	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,06	-0,05
	48	0,00	0,00	0,00	-0,36	0,02	-0,05	49	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,04	-0,06
24	50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,15	-0,11	49	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,09	-0,09
	31	0,00	0,00	0,00	-0,12	0,13	-0,10	30	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,07	-0,08
25	10	0,00	0,00	0,00	0,72	0,45	-0,02	51	0,00	0,00	0,00	0,63	0,42	-0,01
	12	0,00	0,00	0,00	0,68	0,48	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,59	0,45	0,02
26	56	0,00	0,00	0,00	0,17	0,39	0,03	55	0,00	0,00	0,00	0,10	0,38	0,01
	53	0,00	0,00	0,00	0,23	0,40	0,02	54	0,00	0,00	0,00	0,15	0,40	0,00
27	32	0,00	0,00	0,00	0,23	0,36	-0,01	11	0,00	0,00	0,00	0,52	0,39	-0,01
	31	0,00	0,00	0,00	0,23	0,33	0,01	9	0,00	0,00	0,00	0,52	0,37	0,01
28	25	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,02	0,02	46	0,00	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,02
	29	0,00	0,00	0,00	-0,30	0,03	0,02	57	0,00	0,00	0,00	-0,31	0,01	0,03
29	29	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,03	0,04	57	0,00	0,00	0,00	-0,36	0,01	0,05
	33	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,05	0,05	58	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,04	0,06
30	59	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,13	0,11	32	0,00	0,00	0,00	-0,12	0,11	0,10
	58	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,08	0,10	33	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,05	0,09
31	56	0,00	0,00	0,00	0,62	0,51	0,02	53	0,00	0,00	0,00	0,50	0,41	0,02
	12	0,00	0,00	0,00	0,73	0,52	-0,01	10	0,00	0,00	0,00	0,61	0,42	-0,01
32	9	0,00	0,00	0,00	0,60	0,39	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,63	0,42	0,03

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	51	0,00	0,00	0,00	0,58	0,40	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,60	0,44	0,03
33	15	0,01	0,03	0,02	0,24	0,25	-0,05	5	0,01	0,00	0,00	0,44	0,27	-0,03
	1	-0,02	0,03	0,01	0,22	0,13	-0,05	34	-0,03	-0,01	-0,01	0,41	0,16	-0,03
34	36	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,06	0,09	35	0,00	0,00	0,00	0,11	0,13	0,11
	26	0,00	0,00	0,00	-0,10	0,21	0,07	6	0,00	0,00	0,00	0,19	0,29	0,09
35	17	0,01	0,03	-0,02	0,22	0,26	0,05	2	-0,01	0,03	-0,01	0,22	0,14	0,05
	7	0,01	0,00	0,00	0,39	0,30	0,05	40	-0,02	-0,01	0,01	0,38	0,18	0,05
36	8	0,00	0,00	0,00	0,20	0,27	-0,08	41	0,00	0,00	0,00	0,11	0,12	-0,10
	27	0,00	0,00	0,00	-0,10	0,20	-0,07	42	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,05	-0,09
37	51	0,00	0,00	0,00	0,55	0,48	-0,07	60	0,00	0,00	0,00	0,51	0,17	-0,03
	9	0,00	0,00	0,00	0,56	0,48	-0,04	50	0,00	0,00	0,00	0,52	0,16	-0,01
38	53	0,00	0,00	0,00	0,31	0,44	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,27	0,18	0,01
	10	0,00	0,00	0,00	0,47	0,44	0,04	60	0,00	0,00	0,00	0,43	0,17	0,05
39	61	0,00	0,00	0,00	0,52	0,20	0,05	52	0,00	0,00	0,00	0,58	0,50	0,03
	59	0,00	0,00	0,00	0,51	0,16	0,03	11	0,00	0,00	0,00	0,57	0,46	0,01
40	61	0,00	0,00	0,00	0,39	0,22	-0,10	14	0,00	0,00	0,00	0,21	0,18	-0,06
	56	0,00	0,00	0,00	0,25	0,28	-0,09	55	0,00	0,00	0,00	0,07	0,25	-0,05
41	17	0,00	0,00	0,00	0,30	0,40	0,03	17	0,01	0,05	0,00	0,30	0,40	0,03
	16	0,01	0,05	-0,01	0,30	0,40	0,03	7	0,00	0,02	0,00	0,30	0,40	0,03
42	31	0,00	0,00	0,00	0,19	0,30	-0,07	31	0,00	0,00	0,00	0,19	0,30	-0,07
	50	0,00	0,00	0,00	0,19	0,30	-0,07	9	0,00	0,00	0,00	0,19	0,30	-0,07
43	60	0,00	0,00	0,00	0,47	0,43	-0,01	60	0,00	0,00	0,00	0,47	0,43	-0,01
	10	0,00	0,00	0,00	0,47	0,43	-0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,47	0,43	-0,01
44	53	0,00	0,00	0,00	0,06	0,29	-0,01	53	0,00	0,00	0,00	0,06	0,29	-0,01
	13	0,00	0,00	0,00	0,06	0,29	-0,01	54	0,00	0,00	0,00	0,06	0,29	-0,01
45	12	0,00	0,00	0,00	0,25	0,25	-0,18	12	0,00	0,00	0,00	0,25	0,25	-0,18
	56	0,00	0,00	0,00	0,25	0,25	-0,18	61	0,00	0,00	0,00	0,25	0,25	-0,18
46	61	0,00	0,00	0,00	0,49	0,42	0,04	61	0,00	0,00	0,00	0,49	0,42	0,04
	52	0,00	0,00	0,00	0,49	0,42	0,04	12	0,00	0,00	0,00	0,49	0,42	0,04
47	32	0,00	0,00	0,00	0,22	0,28	0,09	32	0,00	0,00	0,00	0,22	0,28	0,09
	11	0,00	0,00	0,00	0,22	0,28	0,09	59	0,00	0,00	0,00	0,22	0,28	0,09
48	62	-0,42	-0,06	-0,01	0,02	0,00	0,05	63	-0,42	-0,04	0,02	-0,04	0,00	-0,01
	15	0,08	0,04	-0,03	0,02	0,04	0,06	16	0,08	0,06	-0,01	-0,02	-0,08	0,00
49	63	-0,37	-0,05	0,02	-0,02	0,01	-0,01	64	-0,37	-0,04	-0,02	0,00	-0,01	-0,06
	16	0,05	0,04	0,03	-0,03	-0,08	-0,02	17	0,06	0,04	-0,01	0,04	0,05	-0,08
50	64	-0,18	0,00	0,01	0,07	0,01	-0,03	4	-0,19	-0,04	0,00	-0,04	0,00	-0,03
	17	0,05	0,04	0,06	-0,03	0,04	-0,02	2	0,04	0,00	0,05	0,06	0,00	-0,02

TENS. Var.Bibl.Arch.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Var.Bibl.Arch.: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
23	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s cmg/m	Ay s cmg/m	Ax i cmg/m	Ay i cmg/m	Atag cmg/m	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	16	4	201	16	10	23	2	0	0	0	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,1	-0,3		
0	1	50	0	0	0	66	60	-13	0	0	1	1	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	51	0	0	0	130	102	-5	0	0	3	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	52	0	0	0	135	108	7	0	0	3	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	53	0	0	0	64	89	2	0	0	1	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	54	0	0	0	24	78	0	0	0	1	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	55	0	0	0	24	75	-5	0	0	0	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	56	0	0	0	86	93	-12	0	0	2	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	57	0	0	0	-83	-6	9	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,2			
0	1	58	0	0	0	-78	19	18	0	0	2	0	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	59	0	0	0	71	60	17	0	0	1	1	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	60	0	0	0	106	59	1	0	0	2	1	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			
0	1	61	0	0	0	104	72	-11	0	0	2	2	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0	0,1	-0,3			

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																							
FESSURAZIONI												TENSIONI				DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	16	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	10	1	0,0	0,0	43	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	0,0	0,5	1	0,0	0,1
0	1	50	Rara											RaraCls	150,0	0,8	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,0

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y					
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	
0	1	51	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	44	1	0,0	0,0	40	1	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	1,6	1	0,1	0,0	1,2	1	0,1	0,0
0	1	52	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	87	1	0,1	0,0	69	1	0,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,6	1	0,1	0,0	1,2	1	0,1	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	1,6	1	0,1	0,0	1,3	1	0,1	0,0
0	1	53	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	90	1	0,1	0,0	73	1	0,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,6	1	0,1	0,0	1,3	1	0,1	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	0,8	1	0,0	0,0	1,1	1	0,1	0,0
0	1	54	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	43	1	0,0	0,0	59	1	0,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	0,0	1,1	1	0,1	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	0,0	0,9	1	0,1	0,0
0	1	55	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	16	1	0,0	0,0	52	1	0,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	0,0	0,9	1	0,1	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	0,0	0,9	1	0,1	0,0
0	1	56	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	16	1	0,0	0,0	50	1	0,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	0,0	0,9	1	0,1	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	1,0	1	0,1	0,0	1,1	1	0,1	0,0
0	1	57	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	57	1	0,1	0,0	62	1	0,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,1	0,0	1,1	1	0,1	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	1,0	1	-0,1	0,0	0,1	1	0,0	0,0
0	1	58	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	56	1	-0,1	0,0	4	1	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	-0,1	0,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	0,9	1	-0,1	0,0	0,2	1	0,0	0,0
0	1	59	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	52	1	-0,1	0,0	13	1	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	-0,1	0,0	0,2	1	0,0	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	0,9	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,0
0	1	60	Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	48	1	0,0	0,0	40	1	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	1,3	1	0,1	0,0	0,7	1	0,0	0,0
0	1	61	Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	71	1	0,1	0,0	39	1	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,3	1	0,1	0,0	0,7	1	0,0	0,0	0,0
			Rara												RaraCls	150,0	1,3	1	0,1	0,0	0,9	1	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	70	1	0,1	0,0	48	1	0,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,3	1	0,1	0,0	0,9	1	0,0	0,0	0,0

Comune di SAN MARCO IN LAMIS

Provincia di FOGGIA

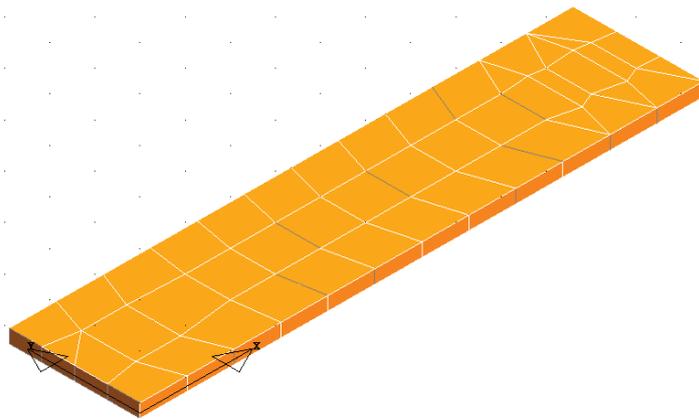
TABULATI DI CALCOLO

VERIFICA DELLE FONDAZIONI

OGGETTO:

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ
"POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLA PIASTRA DI FONDAZIONE DEL TRASFORMATORE BT/MT

**COMMITTENTE:**

DEVELOPMENT SRL

Progettista strutturale

Ing. Leo Baldo Petitti

RELAZIONE GEOTECNICA

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

- CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione
 B = lato minore della fondazione
 L = lato maggiore della fondazione
 D = profondità della fondazione
 α = inclinazione base della fondazione
 G = peso specifico del terreno
 B' = larghezza di fondazione ridotta = B - 2 eB
 L' = lunghezza di fondazione ridotta = L - 2 eL

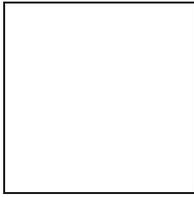
Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali
 N = risultante delle forze verticali
 eB = eccentricità del carico verticale lungo B
 eL = eccentricità del carico verticale lungo L
 FhB = forza orizzontale lungo B
 FhL = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle
 c = cu = coesione non drenata (condizioni U)
 c = c' = coesione drenata (condizioni D)
 Γ = peso specifico apparente (condizioni U)
 $\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)
 $\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)
 $\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacità portante:



$$N_g = 2(Nq + 1) \tan \phi$$

(Prandtl-Cauchot-Meyerhof)

(Vesic)

$$N_c = \frac{Nq - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

(Reissner-Meyerhof)

$$N_c = 5,14 \quad \text{in condizioni U}$$

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$I_r = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

$$I_{cr} = \frac{1}{2} \exp \left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})} \right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Y_q = Y_g = \exp \left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4 \right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2I_r)}{1 + \sin \phi'} \right] \text{ in condizioni drenate, per } I_r \leq I_{cr}$$

$$Y_c = Y_q - \frac{1 - Y_q}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$i_g = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \text{ang} \phi'} \right)^{m+1}$$

$$i_q = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^m$$

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$i_c = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L'}}{1 + \frac{B'}{L'}} \quad m L = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$d_q = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \arctg \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1 - dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \operatorname{arc} \tan \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$bg = \exp(-2,7\alpha \tan \phi)$$

$$bc = bq = \exp(-2\alpha \tan \phi) \quad \text{in condizioni D}$$

$$bc = 1 - \frac{\alpha}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$bq = 1 \quad \text{in condizioni U)}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$gc = gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} \quad \text{in condizioni D}$$

$$gc = 1 - \frac{\beta}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$gq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$sg = 1 - 0,4 \frac{B'}{L'}$$

$$sq = 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi$$

$$sc = 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati K_{hi} e I_{gk} , il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico K_{hi} e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore I_{gk} modifica invece il solo coefficiente N_g ; il fattore N_g viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

- **CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE**

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee).

In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

- a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;
- b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

• **CALCOLO DEI CEDIMENTI**

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L:

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:

$$M = B / z$$

$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

• **VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica consiste nel controllare che la componente permanente degli spostamenti indotti dal sisma sia compatibile con la prestazione SLD della sovrastruttura.

Per determinare gli spostamenti permanenti post-sisma nel terreno si effettua una analisi non lineare del sistema fondazione-terreno modellando il terreno con un sistema di molle con legame costitutivo P-Y di tipo iperbolico, mediante le seguenti formule:

$$p(u) = \frac{u}{\frac{1}{E_s} + \frac{u}{p_u}}$$

essendo:

- p(u) : pressione di contatto

- u: cedimento non lineare

- Es: rigidità tangente all'origine del terreno valutato come u_e/p ovvero come rapporto del cedimento elastico istantaneo e la pressione di contatto che lo provoca

- pu: pressione ultima del terreno valutato per i valori caratteristici del terreno

Lo spostamento permanente sarà quindi lo spostamento complessivo depurato della parte reversibile elastica:

$$u_r = u(p) - \frac{p}{E_s}$$

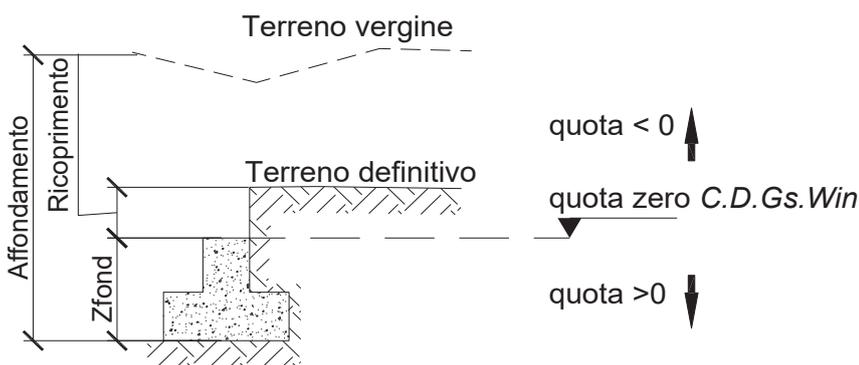
Tali spostamenti permanenti si determinano quindi come segue:

- si implementa il sistema fondazione + terreno non lineare secondo il modello sopra descritto;
- si esegue il calcolo non lineare del sistema fondazione-terreno imponendo i carichi dello SLD;
- si portano a zero i carichi esterni e si valutano gli spostamenti residui (che sono appunto i cedimenti permanenti SLD cercati).

La verifica di compatibilità degli spostamenti viene quindi effettuata dal progettista in funzione delle caratteristiche della struttura e delle prestazioni assegnate ovvero utilizzando un riferimento tecnico riconosciuto dalla NTC 2008 quali UNI EN 2007, FEMA 27X, Circolari applicative, linee guida, etc...

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.



NOTA: La quota zero di C.D.Gs. Win coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di C.D.S. Win ma cambia la convenzione nel segno: infatti in C. D. Gs. le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in C. D. S. le quote sono positive crescenti verso l'alto.

- Plinto** : Numero di plinto
- Q.t.v.** : quota terreno vergine
- Q.t.d.** : quota definitiva terreno
- Q.falda** : quota falda
- InclTer** : inclinazione terreno
- Num Str** : Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono
- Sp.str.** : Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato
- Peso Sp** : peso specifico
- Fi** : angolo di attrito interno
- C'** : coesione drenata
- Cu** : coesione NON drenata
- Mod.El.** : modulo elastico
- Poisson** : coeff. Poisson

Coeff. Lambe : *coefficiente beta di Lambe*
Gr.Sovr : *grado di sovraconsolidazione*
Mod.Ed. : *modulo edometrico*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi *Winkler*, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: PARAMETRI GEOTECNICI

Trave, Plinto o Piastra : *Numero elemento*
Infiss : *Infissione base fondazione dal piano campagna*
Tipo Tabella : *Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno*
Gamma : *Peso specifico totale di calcolo*
Fi : *Angolo di attrito interno di calcolo in gradi*
Coes : *Coesione drenata di calcolo*
Mod.El. : *Modulo elastico di calcolo*
Poiss : *Coefficiente di Poisson*
P base : *Pressione litostatica base di fondazione in condizioni drenate*
Indice Rigid. : *Indice di rigidezza*
IndRig Crit. : *Indice di rigidezza critico*
Cu : *Coesione non drenata*
Phase : *Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate*

Tabella 2: COEFFICIENTI DI PORTANZA

Trave, Plinto o Piastra : *Numero elemento*
Nc : *Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen*
Nq : *Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen*
Ng : *Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen*
Gc : *Coefficiente di inclinazione del terreno*
Gq : *Coefficiente di inclinazione del terreno*
bc : *Coefficiente di inclinazione del piano di posa*
bq : *Coefficiente di inclinazione del piano di posa*
Igk : *Coefficiente per effetti cinematici*
Comb.Nro : *Numero della combinazione di carico*
Icv : *Coefficiente di inclinazione del carico*
Iqv : *Coefficiente di inclinazione del carico*
Igv : *Coefficiente di inclinazione del carico*
Dc : *Coefficiente di affondamento del piano di posa*
Dq : *Coefficiente di affondamento del piano di posa*
Dg : *Coefficiente di affondamento del piano di posa*
Sc : *Coefficiente di forma*
Sq : *Coefficiente di forma*
Sg : *Coefficiente di forma*
Psic : *Coefficiente di punzonamento*
Psig : *Coefficiente di punzonamento*

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

Trave, Plinto o Piastra : *Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win*
Asta3d, Filo : *Identificativo di input*
Comb. : *Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono*
Bx' : *Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità*
By' : *Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità*

GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
QlimV	: Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N	: Carico verticale agente
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (QlimV/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	: Tensione media agente sull'impronta ridotta
Qlim/Ar	: Tensione limite sull'impronta ridotta
Status Verifica	: Si possono avere i seguenti messaggi:

OK = Verifica soddisfatta

NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

Coefficiente di sicurezza minore di 1
 Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
 Se $QlimV=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.

Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
SgmLimV	: Tensione limite in condiz. drenate o non drenate
SgmTerr	: Tensione elastica massima sul terreno
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (SgmLimV/SgmTerr) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	: Tensione media agente sull'impronta ridotta
Qlim/Ar	: Tensione limite media sull'impronta ridotta (SgmLimV minima)
Status Verifica	: Si possono avere i seguenti messaggi:

OK = Verifica soddisfatta

NOVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

Coefficiente di sicurezza minore di 1
 Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi

Se $S_{gmLim}V=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = *Impronta non sollecitata o in trazione*

DECOMPR = *Verifica soddisfatta: lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.*

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

La verifica allo scorrimento delle fondazioni superficiali è stata condotta calcolando la resistenza limite secondo la seguente relazione, che tiene in conto sia il contributo ad attrito che quello coesivo:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg\varphi}{\gamma_\varphi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_C}$$

in cui:

g_φ, g_C : *Coefficienti parziali per i parametri geotecnici (Tabella 6.2.II D.M. 2008)*

g_r : *Coefficienti parziali SLU fondazioni superficiali (Tabella 6.4.I D.M. 2008)*

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella precedente relazione e nella relativa tabella di stampa.

Comb. : *Numero combinazione a cui si riferisce la verifica*

Tipo Elem. : *Tipo di elemento strutturale: Trave/Plinto/Piastra*

Elem. N.ro : *Numero dell'elemento strutturale (numero Travata/Filo/Nodo3D) in base al tipo elemento (Asta Winkler/Plinto/Platea)*

N : *Scarico verticale*

$tg \varphi / g_\varphi / g_r$: *Coefficiente attrito di progetto*

$C / g_C / g_r$: *Adesione di progetto*

Area : *Area ridotta*

Vres : *Resistenza allo scorrimento dell' elemento strutturale*

Fh : *Azione orizzontale trasmessa dall' elemento strutturale*

Verifica Locale : *Flag di verifica allo scorrimento del singolo elemento. Se l'elemento è collegato al resto della fondazione, la condizione di slittamento del singolo elemento non pregiudica la verifica globale della intera fondazione*

S(Vres) : *Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali*

S(Fh) : *Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali*

Verifica Globale : *Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione*

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro	: Numero della combinazione
Risultante	: Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale
Resistenza	: Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale
Moltipl.Collasso	: Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiche' tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza è soddisfatta.
%Pl.Molle	: Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale
STATUS	: Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d	: Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica
SpostZ	: Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d
SpostZ/SpostEl	: Fattore di plasticizzazione della molla:

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se per alcuni nodi non è stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tali nodi vengono esclusi dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata in stampa con la sigla 'SCARTATA'

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei cedimenti.

Filo	: numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato deformativo
Comb.	: numero di combinazione di carico
Ced.El.	: cedimento elastico
Ced.Ed.	: cedimento edometrico

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella dello stato tensionale.

Filo	: <i>numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato tensionale</i>
Quot	: <i>quota dalla superficie in corrispondenza della quale viene calcolato lo stato tensionale</i>
Tens.	: <i>tensione verticale indotta dai carichi esterni</i>

DATI GENERALI

COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA

				TABELLA M1	TABELLA M2	
Tangente Resist. Taglio				1,00		
Peso Specifico				1,00		
Coesione Efficace (c'k)				1,00		
Resist. a taglio NON drenata (cuk)				1,00		
Tipo Approccio				Combinazione Unica: (A1+M1+R3)		
Tipo di fondazione				Superficiale		
				COEFFICIENTE R1	COEFFICIENTE R2	COEFFICIENTE R3
Capacita' Portante						2,30
Scorrimento						1,10

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT. POSIZIONE NODO															
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)
1	0,00	0,00	0,00	2	0,00	2,90	0,00	5	0,75	0,85	0,00	6	1,75	0,85	0,00
7	0,75	2,05	0,00	8	1,75	2,05	0,00	9	10,65	0,85	0,00	10	11,65	0,85	0,00
11	10,65	2,05	0,00	12	11,65	2,05	0,00	13	12,50	0,00	0,00	14	12,50	2,90	0,00
15	0,00	0,73	0,00	16	0,00	1,45	0,00	17	0,00	2,18	0,00	18	4,00	1,00	0,00
19	5,00	1,00	0,00	20	5,00	2,00	0,00	21	4,00	2,00	0,00	22	7,00	1,00	0,00
23	6,00	1,00	0,00	24	6,00	2,00	0,00	25	7,00	2,00	0,00	26	3,00	1,00	0,00
27	3,00	2,00	0,00	28	8,00	1,00	0,00	29	8,00	2,00	0,00	30	9,00	1,00	0,00
31	10,00	1,00	0,00	32	10,00	2,00	0,00	33	9,00	2,00	0,00	34	1,04	0,00	0,00
35	2,08	0,00	0,00	36	3,13	0,00	0,00	37	4,17	0,00	0,00	38	5,21	0,00	0,00
39	6,25	0,00	0,00	40	1,04	2,90	0,00	41	2,08	2,90	0,00	42	3,13	2,90	0,00
43	4,17	2,90	0,00	44	5,21	2,90	0,00	45	6,25	2,90	0,00	46	7,29	2,90	0,00
47	7,29	0,00	0,00	48	8,33	0,00	0,00	49	9,38	0,00	0,00	50	10,42	0,00	0,00
51	11,00	1,00	0,00	52	11,00	2,00	0,00	53	12,00	1,00	0,00	54	12,50	0,97	0,00
55	12,50	1,93	0,00	56	12,00	2,00	0,00	57	8,33	2,90	0,00	58	9,38	2,90	0,00
59	10,42	2,90	0,00	60	11,46	0,00	0,00	61	11,46	2,90	0,00				

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	
2	5	6	8	7	1	3	18	19	20	21	1	4	22	25	24	23	1	5	19	23	24	20	1	
6	26	18	21	27	1	7	22	28	29	25	1	8	30	31	32	33	1	9	28	30	33	29	1	
10	34	35	6	5	1	11	5	7	16	15	1	12	8	6	26	27	1	13	36	37	18	26	1	
14	37	38	19	18	1	15	23	19	38	39	1	16	8	41	40	7	1	17	21	43	42	27	1	
18	24	45	44	20	1	19	20	44	43	21	1	20	45	24	25	46	1	21	39	47	22	23	1	
22	47	48	28	22	1	23	48	49	30	28	1	24	31	30	49	50	1	25	12	52	51	10	1	
26	53	54	55	56	1	27	31	9	11	32	1	28	29	57	46	25	1	29	33	58	57	29	1	
30	58	33	32	59	1	31	12	10	53	56	1	32	51	52	11	9	1	33	1	34	5	15	1	
34	26	6	35	36	1	35	7	40	2	17	1	36	27	42	41	8	1	37	9	50	60	51	1	
38	10	60	13	53	1	39	59	11	52	61	1	40	56	55	14	61	1	41	16	7	17	17	1	
42	50	9	31	31	1	43	10	51	60	60	1	44	13	54	53	53	1	45	56	61	12	12	1	
46	52	12	61	61	1	47	11	59	32	32	1													

STRATIGRAFIA PLATEA

Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cm	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cm	Cu kg/cm	Mod.El. kg/cm	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cm
1	-2,70	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1	50,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,30
Perm.Non Strutturale	1,50
Var.Bibl.Arch.	1,50

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,90

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
1	A1/1	-0,32	2	A1/1	-0,33	5	A1/1	-1,55	6	A1/1	-1,84
7	A1/1	-1,71	8	A1/1	-1,81	9	A1/1	-0,85	10	A1/1	-0,89
11	A1/1	-0,83	12	A1/1	-0,70	13	A1/1	-0,40	14	A1/1	-0,29
15	A1/1	-0,66	16	A1/1	-0,51	17	A1/1	-0,50	18	A1/1	-1,33
19	A1/1	-1,27	20	A1/1	-1,21	21	A1/1	-1,26	22	A1/1	-1,27
23	A1/1	-1,26	24	A1/1	-1,19	25	A1/1	-1,20	26	A1/1	-1,59
27	A1/1	-1,53	28	A1/1	-1,31	29	A1/1	-1,24	30	A1/1	-1,39
31	A1/1	-1,18	32	A1/1	-1,13	33	A1/1	-1,32	34	A1/1	-0,67
35	A1/1	-0,75	36	A1/1	-0,72	37	A1/1	-0,66	38	A1/1	-0,64
39	A1/1	-0,63	40	A1/1	-0,67	41	A1/1	-0,72	42	A1/1	-0,67
43	A1/1	-0,59	44	A1/1	-0,57	45	A1/1	-0,57	46	A1/1	-0,58
47	A1/1	-0,64	48	A1/1	-0,66	49	A1/1	-0,71	50	A1/1	-0,79
51	A1/1	-0,87	52	A1/1	-0,85	53	A1/1	-0,78	54	A1/1	-0,34
55	A1/1	-0,51	56	A1/1	-0,75	57	A1/1	-0,60	58	A1/1	-0,64
59	A1/1	-0,73	60	A1/1	-0,69	61	A1/1	-0,76			

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
1	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	457,98	40,26	0,20	0,05
2	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	457,98	40,26	0,20	0,05
3	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	373,53	40,26	0,20	0,05
4	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	357,23	40,26	0,20	0,05
5	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	367,30	40,26	0,20	0,05
6	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	358,23	40,26	0,20	0,05
7	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	403,06	40,26	0,20	0,05
8	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	403,08	40,26	0,20	0,05
9	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	404,56	40,26	0,20	0,05
10	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	417,05	40,26	0,20	0,05
11	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	443,97	40,26	0,20	0,05

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.EI kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
12	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	458,23	40,26	0,20	0,05
13	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	424,93	40,26	0,20	0,05
14	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	439,03	40,26	0,20	0,05
15	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	439,36	40,26	0,20	0,05
16	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	364,47	40,26	0,20	0,05
17	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	364,47	40,26	0,20	0,05
18	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	367,79	40,26	0,20	0,05
19	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	367,79	40,26	0,20	0,05
20	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	364,47	40,26	0,20	0,05
21	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	364,47	40,26	0,20	0,05
22	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	367,79	40,26	0,20	0,05
23	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	367,79	40,26	0,20	0,05
24	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	357,91	40,26	0,20	0,05
25	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	360,44	40,26	0,20	0,05
26	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	364,47	40,26	0,20	0,05
27	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	367,79	40,26	0,20	0,05
28	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	364,47	40,26	0,20	0,05
29	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	380,61	40,26	0,20	0,05
30	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	382,96	40,26	0,20	0,05
31	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	367,79	40,26	0,20	0,05
32	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	419,84	40,26	0,20	0,05
33	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	408,57	40,26	0,20	0,05
34	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	404,29	40,26	0,20	0,05
35	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	405,83	40,26	0,20	0,05
36	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	405,83	40,26	0,20	0,05
37	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	405,83	40,26	0,20	0,05
38	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	419,84	40,26	0,20	0,05

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
39	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	410,57	40,26	0,20	0,05
40	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	409,08	40,26	0,20	0,05
41	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	411,72	40,26	0,20	0,05
42	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	411,72	40,26	0,20	0,05
43	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	411,72	40,26	0,20	0,05
44	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	411,72	40,26	0,20	0,05
45	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	405,83	40,26	0,20	0,05
46	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	405,83	40,26	0,20	0,05
47	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	405,83	40,26	0,20	0,05
48	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	405,20	40,26	0,20	0,05
49	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	403,17	40,26	0,20	0,05
50	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	404,60	40,26	0,20	0,05
51	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	411,22	40,26	0,20	0,05
52	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	452,32	40,26	0,20	0,05
53	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	433,99	40,26	0,20	0,05
54	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	413,50	40,26	0,20	0,05
55	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	411,72	40,26	0,20	0,05
56	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	411,72	40,26	0,20	0,05
57	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	409,68	40,26	0,20	0,05
58	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	416,15	40,26	0,20	0,05
59	0,30	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,05	410,20	40,26	0,20	0,05

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piast N.ro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
1	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
2	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
3	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
4	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
5	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IcTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
6	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
7	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,14	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
8	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,14	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
9	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
10	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,16	1,15	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
11	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
12	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
13	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,16	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
14	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,20	1,18	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
15	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,20	1,18	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
16	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
17	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
18	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
19	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
20	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
21	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
22	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
23	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
24	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
25	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
26	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
27	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
28	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,10	1,09	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
29	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,11	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
30	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,11	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
31	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,10	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
32	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,15	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
33	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
34	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,14	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
35	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
36	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
37	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
38	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,15	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
39	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
40	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
41	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
42	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
43	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
44	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
45	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
46	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
47	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
48	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
49	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,14	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
50	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,13	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
51	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
52	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,23	1,21	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
53	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,19	1,17	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
54	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,16	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
55	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
56	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
57	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
58	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,16	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
59	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,15	1,14	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI NON DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
1	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
2	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
3	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,13	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
4	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
5	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
6	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
7	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,16	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
8	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,16	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
9	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
10	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,19	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
11	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
12	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,28	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
13	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,20	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
14	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,23	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
15	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,23	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
16	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
17	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
18	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
19	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
20	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
21	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI NON DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IcTe Gc=Gg	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
22	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
23	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
24	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,11	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
25	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
26	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
27	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
28	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
29	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,14	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
30	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,14	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
31	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,12	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
32	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,19	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
33	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
34	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
35	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
36	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
37	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
38	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,19	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
39	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
40	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
41	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
42	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
43	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
44	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
45	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
46	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
47	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
48	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
49	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,16	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
50	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
51	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
52	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,27	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
53	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
54	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
55	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
56	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
57	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
58	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,18	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
59	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,17	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
1	1	A1/1	0,42	0,42	1800	2,3	1800	1,3						
2	2	A1/1	0,42	0,42	1800	2,3	1800	1,3						
3	5	A1/1	0,94	0,94	1800	11,1	1800	5,5						
4	6	A1/1	1,06	1,06	1800	14,5	1800	7,0						
5	7	A1/1	0,98	0,98	1800	12,3	1800	6,0						
6	8	A1/1	1,05	1,05	1800	14,2	1800	6,9						
7	9	A1/1	0,73	0,73	1800	6,7	1800	3,5						
8	10	A1/1	0,73	0,73	1800	6,7	1800	3,5						
9	11	A1/1	0,72	0,72	1800	6,5	1800	3,4						
10	12	A1/1	0,65	0,65	1800	5,2	1800	2,7						
11	13	A1/1	0,49	0,49	1800	3,1	1800	1,7						
12	14	A1/1	0,42	0,42	1800	2,3	1800	1,3						
13	15	A1/1	0,60	0,60	1800	4,5	1800	2,4						
14	16	A1/1	0,52	0,52	1800	3,4	1800	1,8						
15	17	A1/1	0,52	0,52	1800	3,4	1800	1,8						
16	18	A1/1	1,01	1,01	1800	12,9	1800	6,3						
17	19	A1/1	1,01	1,01	1800	12,9	1800	6,3						
18	20	A1/1	0,98	0,98	1800	12,2	1800	6,0						
19	21	A1/1	0,98	0,98	1800	12,2	1800	6,0						
20	22	A1/1	1,01	1,01	1800	12,9	1800	6,3						
21	23	A1/1	1,01	1,01	1800	12,9	1800	6,3						
22	24	A1/1	0,98	0,98	1800	12,2	1800	6,0						
23	25	A1/1	0,98	0,98	1800	12,2	1800	6,0						
24	26	A1/1	1,06	1,06	1800	14,3	1800	6,9						
25	27	A1/1	1,04	1,04	1800	13,7	1800	6,7						
26	28	A1/1	1,01	1,01	1800	12,9	1800	6,3						
27	29	A1/1	0,98	0,98	1800	12,2	1800	6,0						
28	30	A1/1	1,01	1,01	1800	12,9	1800	6,3						
29	31	A1/1	0,88	0,88	1800	9,9	1800	4,9						
30	32	A1/1	0,87	0,87	1800	9,5	1800	4,7						
31	33	A1/1	0,98	0,98	1800	12,2	1800	6,0						
32	34	A1/1	0,63	0,63	1800	4,9	1800	2,6						
33	35	A1/1	0,70	0,70	1800	6,1	1800	3,2						
34	36	A1/1	0,72	0,72	1800	6,5	1800	3,4						
35	37	A1/1	0,71	0,71	1800	6,4	1800	3,3						
36	38	A1/1	0,71	0,71	1800	6,4	1800	3,3						

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
37	39	A1/1	0,71	0,71	1800	6,4	1800	3,3						
38	40	A1/1	0,63	0,63	1800	4,9	1800	2,6						
39	41	A1/1	0,68	0,68	1800	5,9	1800	3,1						
40	42	A1/1	0,69	0,69	1800	6,0	1800	3,1						
41	43	A1/1	0,68	0,68	1800	5,7	1800	3,0						
42	44	A1/1	0,68	0,68	1800	5,7	1800	3,0						
43	45	A1/1	0,68	0,68	1800	5,7	1800	3,0						
44	46	A1/1	0,68	0,68	1800	5,7	1800	3,0						
45	47	A1/1	0,71	0,71	1800	6,4	1800	3,3						
46	48	A1/1	0,71	0,71	1800	6,4	1800	3,3						
47	49	A1/1	0,71	0,71	1800	6,4	1800	3,3						
48	50	A1/1	0,72	0,72	1800	6,4	1800	3,3						
49	51	A1/1	0,73	0,73	1800	6,7	1800	3,5						
50	52	A1/1	0,72	0,72	1800	6,5	1800	3,4						
51	53	A1/1	0,68	0,68	1800	5,8	1800	3,0						
52	54	A1/1	0,45	0,45	1800	2,6	1800	1,4						
53	55	A1/1	0,55	0,55	1800	3,8	1800	2,0						
54	56	A1/1	0,67	0,67	1800	5,5	1800	2,9						
55	57	A1/1	0,68	0,68	1800	5,7	1800	3,0						
56	58	A1/1	0,68	0,68	1800	5,7	1800	3,0						
57	59	A1/1	0,69	0,69	1800	5,9	1800	3,1						
58	60	A1/1	0,65	0,65	1800	5,3	1800	2,8						
59	61	A1/1	0,69	0,69	1800	5,9	1800	3,1						

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU											
Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI		
	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)	
A1 / 1	53	53	1,000	0	53	53	1,000	0	1,000	OK	

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1															
Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		Nodo3d N.ro	DRENATE		NON DRENATE		
	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEl		SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEl		SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEl			
1	-0,046	ELAST.	-0,046	ELAST.	2	-0,046	ELAST.	-0,046	ELAST.	5	-0,044	ELAST.	-0,044	ELAST.	
6	-0,040	ELAST.	-0,040	ELAST.	7	-0,044	ELAST.	-0,044	ELAST.	8	-0,040	ELAST.	-0,040	ELAST.	
9	-0,039	ELAST.	-0,039	ELAST.	10	-0,041	ELAST.	-0,041	ELAST.	11	-0,039	ELAST.	-0,039	ELAST.	
12	-0,041	ELAST.	-0,041	ELAST.	13	-0,043	ELAST.	-0,043	ELAST.	14	-0,043	ELAST.	-0,043	ELAST.	
15	-0,046	ELAST.	-0,046	ELAST.	16	-0,046	ELAST.	-0,046	ELAST.	17	-0,046	ELAST.	-0,046	ELAST.	
18	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	19	-0,032	ELAST.	-0,032	ELAST.	20	-0,032	ELAST.	-0,032	ELAST.	
21	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	22	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.	23	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.	
24	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.	25	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.	26	-0,036	ELAST.	-0,036	ELAST.	
27	-0,036	ELAST.	-0,036	ELAST.	28	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	29	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	
30	-0,035	ELAST.	-0,035	ELAST.	31	-0,037	ELAST.	-0,037	ELAST.	32	-0,037	ELAST.	-0,037	ELAST.	
33	-0,035	ELAST.	-0,035	ELAST.	34	-0,042	ELAST.	-0,042	ELAST.	35	-0,039	ELAST.	-0,039	ELAST.	
36	-0,035	ELAST.	-0,035	ELAST.	37	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	38	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.	

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1

DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
39	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.	40	-0,042	ELAST.	-0,042	ELAST.	41	-0,039	ELAST.	-0,039	ELAST.
42	-0,035	ELAST.	-0,035	ELAST.	43	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	44	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.
45	-0,031	ELAST.	-0,031	ELAST.	46	-0,032	ELAST.	-0,032	ELAST.	47	-0,032	ELAST.	-0,032	ELAST.
48	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	49	-0,035	ELAST.	-0,035	ELAST.	50	-0,038	ELAST.	-0,038	ELAST.
51	-0,040	ELAST.	-0,040	ELAST.	52	-0,040	ELAST.	-0,040	ELAST.	53	-0,042	ELAST.	-0,042	ELAST.
54	-0,043	ELAST.	-0,043	ELAST.	55	-0,043	ELAST.	-0,043	ELAST.	56	-0,042	ELAST.	-0,042	ELAST.
57	-0,033	ELAST.	-0,033	ELAST.	58	-0,035	ELAST.	-0,035	ELAST.	59	-0,038	ELAST.	-0,038	ELAST.
60	-0,041	ELAST.	-0,041	ELAST.	61	-0,041	ELAST.	-0,041	ELAST.					

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
1	Rare 1	0,16	0,31	41	Rare 1	0,37	0,37	42	Rare 1	0,36	0,36	43	Rare 1	0,36	0,36
	Freq 1	0,16	0,31		Freq 1	0,36	0,36		Freq 1	0,36	0,36		Freq 1	0,36	0,36
	Perm 1	0,30	1,00		Perm 1	0,36	0,36		Perm 1	0,36	0,36		Perm 1	0,36	0,36
	MAX.	0,30	1,00		MAX.	0,37	0,37		MAX.	0,36	0,36		MAX.	0,36	0,36
44	Rare 1	0,37	0,37	45	Rare 1	0,36	0,36	46	Rare 1	0,37	0,37	47	Rare 1	0,38	0,38
	Freq 1	0,36	0,36		Freq 1	0,36	0,36		Freq 1	0,37	0,37		Freq 1	0,38	0,38
	Perm 1	0,36	0,36		Perm 1	0,36	0,36		Perm 1	0,36	0,36		Perm 1	0,37	0,37
	MAX.	0,37	0,37		MAX.	0,36	0,36		MAX.	0,37	0,37		MAX.	0,38	0,38
48	Rare 1	0,40	0,40	49	Rare 1	0,56	0,56	50	Rare 1	0,56	0,56	51	Rare 1	0,50	0,50
	Freq 1	0,40	0,40		Freq 1	0,55	0,55		Freq 1	0,55	0,55		Freq 1	0,50	0,50
	Perm 1	0,40	0,40		Perm 1	0,55	0,55		Perm 1	0,55	0,55		Perm 1	0,49	0,49
	MAX.	0,40	0,40		MAX.	0,56	0,56		MAX.	0,56	0,56		MAX.	0,50	0,50
52	Rare 1	0,36	0,36	53	Rare 1	0,39	0,39	54	Rare 1	0,50	0,50	55	Rare 1	0,37	0,37
	Freq 1	0,36	0,36		Freq 1	0,38	0,38		Freq 1	0,49	0,49		Freq 1	0,37	0,37
	Perm 1	0,36	0,36		Perm 1	0,38	0,38		Perm 1	0,49	0,49		Perm 1	0,37	0,37
	MAX.	0,36	0,36		MAX.	0,39	0,39		MAX.	0,50	0,50		MAX.	0,37	0,37
56	Rare 1	0,38	0,38	57	Rare 1	0,41	0,41	58	Rare 1	0,39	0,39	59	Rare 1	0,39	0,39
	Freq 1	0,38	0,38		Freq 1	0,40	0,40		Freq 1	0,39	0,39		Freq 1	0,39	0,39
	Perm 1	0,38	0,38		Perm 1	0,40	0,40		Perm 1	0,38	0,38		Perm 1	0,39	0,39
	MAX.	0,38	0,38		MAX.	0,41	0,41		MAX.	0,39	0,39		MAX.	0,39	0,39

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,3	0,13	41	0,8	0,10	42	0,8	0,10	43	0,8	0,10	44	0,8	0,10	45	0,8	0,09
	0,4	0,13		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06
	0,5	0,13		1,0	0,06		1,0	0,05		1,0	0,05		1,0	0,05		1,0	0,06
	0,6	0,13		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05
	0,7	0,06		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05
	0,8	0,04		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05
	0,9	0,04		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05
	1,0	0,04		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,1	0,04		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,2	0,03		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,3	0,03		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,04		1,8	0,05		1,8	0,04
	1,4	0,03		1,9	0,05		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04
	1,5	0,03		2,0	0,05		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04
	1,6	0,03		2,1	0,05		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04
	1,7	0,03		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04
	1,8	0,03		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04
	1,9	0,03		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,0	0,03		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04
	2,1	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,03
	2,2	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03
	2,3	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	2,4	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	2,5	0,03		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	2,6	0,03		3,1	0,01		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02
	2,7	0,03		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02
	2,8	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,02
	2,9	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,0	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,1	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
	3,2	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01
46	0,8	0,10	47	0,8	0,10	48	0,8	0,11	49	0,8	0,17	50	0,7	0,17	51	0,7	0,17
	0,9	0,06		0,9	0,07		0,9	0,08		0,9	0,13		0,8	0,17		0,8	0,17
	1,0	0,06		1,0	0,06		1,0	0,07		1,0	0,12		0,9	0,13		0,9	0,12
	1,1	0,05		1,1	0,06		1,1	0,06		1,1	0,11		1,0	0,12		1,0	0,10
	1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,06		1,2	0,10		1,1	0,11		1,1	0,09

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,06		1,3	0,10		1,2	0,10		1,2	0,09
	1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,06		1,4	0,09		1,3	0,10		1,3	0,08
	1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,09		1,4	0,09		1,4	0,07
	1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,09		1,5	0,09		1,5	0,07
	1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,08		1,6	0,08		1,6	0,07
	1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,08		1,7	0,08		1,7	0,06
	1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,08		1,8	0,08		1,8	0,06
	2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,07		1,9	0,07		1,9	0,06
	2,1	0,04		2,1	0,05		2,1	0,05		2,1	0,06		2,0	0,07		2,0	0,06
	2,2	0,04		2,2	0,05		2,2	0,04		2,2	0,06		2,1	0,06		2,1	0,05
	2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05
	2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,06		2,3	0,05		2,3	0,04
	2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,05		2,4	0,05		2,4	0,04
	2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,04
	2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04
	2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,02
	3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,01		3,1	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,01
	3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01
	3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01
	3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
52	0,6	0,13	53	0,7	0,14	54	0,7	0,17	55	0,8	0,10	56	0,8	0,11	57	0,8	0,12
	0,7	0,08		0,8	0,08		0,8	0,17		0,9	0,06		0,9	0,07		0,9	0,07
	0,8	0,07		0,9	0,07		0,9	0,11		1,0	0,06		1,0	0,06		1,0	0,07
	0,9	0,06		1,0	0,06		1,0	0,10		1,1	0,05		1,1	0,06		1,1	0,06
	1,0	0,06		1,1	0,06		1,1	0,09		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,06
	1,1	0,05		1,2	0,06		1,2	0,08		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,06
	1,2	0,05		1,3	0,05		1,3	0,08		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,06
	1,3	0,05		1,4	0,05		1,4	0,07		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,4	0,05		1,5	0,05		1,5	0,07		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,5	0,05		1,6	0,05		1,6	0,07		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,6	0,05		1,7	0,05		1,7	0,06		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,05
	1,7	0,05		1,8	0,04		1,8	0,06		1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,05
	1,8	0,04		1,9	0,04		1,9	0,06		2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,05
	1,9	0,04		2,0	0,04		2,0	0,05		2,1	0,05		2,1	0,05		2,1	0,05
	2,0	0,04		2,1	0,03		2,1	0,05		2,2	0,04		2,2	0,05		2,2	0,05
	2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,05		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04
	2,2	0,03		2,3	0,03		2,3	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,3	0,03		2,4	0,03		2,4	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04
	2,4	0,03		2,5	0,03		2,5	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04
	2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,04
	2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	2,8	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	2,9	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,01
	3,0	0,02		3,1	0,01		3,1	0,01		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01
	3,1	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01
	3,2	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,3	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
	3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01
58	0,8	0,12	59	0,8	0,12												
	0,9	0,07		0,9	0,07												
	1,0	0,06		1,0	0,07												
	1,1	0,06		1,1	0,06												
	1,2	0,05		1,2	0,06												
	1,3	0,05		1,3	0,05												
	1,4	0,05		1,4	0,05												
	1,5	0,05		1,5	0,05												
	1,6	0,05		1,6	0,05												
	1,7	0,05		1,7	0,05												
	1,8	0,05		1,8	0,05												
	1,9	0,04		1,9	0,05												
	2,0	0,04		2,0	0,04												
	2,1	0,04		2,1	0,04												
	2,2	0,04		2,2	0,04												
	2,3	0,04		2,3	0,04												
	2,4	0,04		2,4	0,04												
	2,5	0,04		2,5	0,04												
	2,6	0,03		2,6	0,03												
	2,7	0,03		2,7	0,03												
	2,8	0,02		2,8	0,03												

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,02		2,9	0,02												
	3,0	0,02		3,0	0,02												
	3,1	0,01		3,1	0,01												
	3,2	0,01		3,2	0,01												
	3,3	0,01		3,3	0,01												
	3,4	0,01		3,4	0,01												
	3,5	0,01		3,5	0,01												
	3,6	0,01		3,6	0,01												
	3,7	0,01		3,7	0,01												

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,3	0,13	41	0,8	0,10	42	0,8	0,09	43	0,8	0,09	44	0,8	0,10	45	0,8	0,09
	0,4	0,13		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06
	0,5	0,13		1,0	0,06		1,0	0,05		1,0	0,05		1,0	0,05		1,0	0,05
	0,6	0,13		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05
	0,7	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05
	0,8	0,04		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05
	0,9	0,04		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05
	1,0	0,04		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,1	0,04		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,2	0,03		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,04		1,7	0,05		1,7	0,04
	1,3	0,03		1,8	0,05		1,8	0,04		1,8	0,04		1,8	0,04		1,8	0,04
	1,4	0,03		1,9	0,05		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04
	1,5	0,03		2,0	0,05		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04
	1,6	0,03		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04
	1,7	0,03		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04
	1,8	0,03		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04
	1,9	0,03		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,0	0,03		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04
	2,1	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,03
	2,2	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03
	2,3	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	2,4	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	2,5	0,03		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	2,6	0,03		3,1	0,01		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02
	2,7	0,03		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02
	2,8	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,02
	2,9	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,0	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,1	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
	3,2	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01
46	0,8	0,10	47	0,8	0,10	48	0,8	0,11	49	0,8	0,17	50	0,7	0,17	51	0,7	0,17
	0,9	0,06		0,9	0,07		0,9	0,08		0,9	0,13		0,8	0,17		0,8	0,17
	1,0	0,06		1,0	0,06		1,0	0,07		1,0	0,12		0,9	0,13		0,9	0,11
	1,1	0,05		1,1	0,06		1,1	0,06		1,1	0,11		1,0	0,12		1,0	0,10
	1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,06		1,2	0,10		1,1	0,11		1,1	0,09
	1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,06		1,3	0,10		1,2	0,10		1,2	0,08
	1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,06		1,4	0,09		1,3	0,10		1,3	0,08
	1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,09		1,4	0,09		1,4	0,07
	1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,08		1,5	0,09		1,5	0,07
	1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,08		1,6	0,08		1,6	0,07
	1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,08		1,7	0,08		1,7	0,06
	1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,07		1,8	0,08		1,8	0,06
	2,0	0,04		2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,07		1,9	0,07		1,9	0,06
	2,1	0,04		2,1	0,05		2,1	0,05		2,1	0,06		2,0	0,07		2,0	0,06
	2,2	0,04		2,2	0,05		2,2	0,04		2,2	0,06		2,1	0,06		2,1	0,05
	2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05
	2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,05		2,3	0,05		2,3	0,04
	2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,05		2,4	0,05		2,4	0,04
	2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,04
	2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04
	2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,02
	3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,01		3,1	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,01
	3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01
	3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01
	3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
52	0,6	0,13	53	0,7	0,14	54	0,7	0,17	55	0,8	0,10	56	0,8	0,10	57	0,8	0,11
	0,7	0,08		0,8	0,08		0,8	0,16		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,07

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	0,8	0,07		0,9	0,07		0,9	0,11		1,0	0,06		1,0	0,06		1,0	0,07
	0,9	0,06		1,0	0,06		1,0	0,10		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,06
	1,0	0,06		1,1	0,06		1,1	0,09		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,06
	1,1	0,05		1,2	0,06		1,2	0,08		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,06
	1,2	0,05		1,3	0,05		1,3	0,08		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,06
	1,3	0,05		1,4	0,05		1,4	0,07		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,4	0,05		1,5	0,05		1,5	0,07		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,5	0,05		1,6	0,05		1,6	0,06		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,6	0,05		1,7	0,05		1,7	0,06		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,05
	1,7	0,04		1,8	0,04		1,8	0,06		1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,05
	1,8	0,04		1,9	0,04		1,9	0,06		2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,05
	1,9	0,04		2,0	0,04		2,0	0,05		2,1	0,04		2,1	0,05		2,1	0,05
	2,0	0,04		2,1	0,03		2,1	0,05		2,2	0,04		2,2	0,05		2,2	0,05
	2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04
	2,2	0,03		2,3	0,03		2,3	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,3	0,03		2,4	0,03		2,4	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04
	2,4	0,03		2,5	0,03		2,5	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04
	2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,04
	2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	2,8	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	2,9	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,01
	3,0	0,02		3,1	0,01		3,1	0,01		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01
	3,1	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01
	3,2	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,3	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
	3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01
58	0,8	0,12	59	0,8	0,12												
	0,9	0,07		0,9	0,07												
	1,0	0,06		1,0	0,06												
	1,1	0,06		1,1	0,06												
	1,2	0,05		1,2	0,06												
	1,3	0,05		1,3	0,05												
	1,4	0,05		1,4	0,05												
	1,5	0,05		1,5	0,05												
	1,6	0,05		1,6	0,05												
	1,7	0,05		1,7	0,05												
	1,8	0,05		1,8	0,05												
	1,9	0,04		1,9	0,05												
	2,0	0,04		2,0	0,04												
	2,1	0,04		2,1	0,04												
	2,2	0,04		2,2	0,04												
	2,3	0,04		2,3	0,04												
	2,4	0,04		2,4	0,04												
	2,5	0,04		2,5	0,03												
	2,6	0,03		2,6	0,03												
	2,7	0,03		2,7	0,03												
	2,8	0,02		2,8	0,03												
	2,9	0,02		2,9	0,02												
	3,0	0,02		3,0	0,01												
	3,1	0,01		3,1	0,01												
	3,2	0,01		3,2	0,01												
	3,3	0,01		3,3	0,01												
	3,4	0,01		3,4	0,01												
	3,5	0,01		3,5	0,01												
	3,6	0,01		3,6	0,01												
	3,7	0,01		3,7	0,01												

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,3	0,29	41	0,8	0,10	42	0,8	0,09	43	0,8	0,09	44	0,8	0,09	45	0,8	0,09
	0,4	0,12		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,06
	0,5	0,12		1,0	0,05		1,0	0,05		1,0	0,05		1,0	0,05		1,0	0,05
	0,6	0,12		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,05
	0,7	0,12		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,05
	0,8	0,11		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,05
	0,9	0,06		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05
	1,0	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,04		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,1	0,04		1,6	0,05		1,6	0,04		1,6	0,04		1,6	0,05		1,6	0,04
	1,2	0,03		1,7	0,05		1,7	0,04		1,7	0,04		1,7	0,04		1,7	0,04
	1,3	0,03		1,8	0,05		1,8	0,04		1,8	0,04		1,8	0,04		1,8	0,04
	1,4	0,03		1,9	0,05		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04
	1,5	0,03		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04
	1,6	0,03		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,03		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04
	1,8	0,03		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04
	1,9	0,03		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,0	0,03		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04
	2,1	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,03
	2,2	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03
	2,3	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	2,4	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	2,5	0,03		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	2,6	0,03		3,1	0,01		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02
	2,7	0,03		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02
	2,8	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,02
	2,9	0,02		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,0	0,02		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,1	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
	3,2	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01
46	0,8	0,10	47	0,8	0,10	48	0,8	0,11	49	0,8	0,17	50	0,7	0,17	51	0,7	0,17
	0,9	0,06		0,9	0,07		0,9	0,08		0,9	0,13		0,8	0,17		0,8	0,16
	1,0	0,06		1,0	0,06		1,0	0,07		1,0	0,12		0,9	0,13		0,9	0,11
	1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,06		1,1	0,11		1,0	0,12		1,0	0,10
	1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,06		1,2	0,10		1,1	0,11		1,1	0,09
	1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,06		1,3	0,10		1,2	0,10		1,2	0,08
	1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,09		1,3	0,09		1,3	0,08
	1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,09		1,4	0,09		1,4	0,07
	1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,08		1,5	0,09		1,5	0,07
	1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,08		1,6	0,08		1,6	0,07
	1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,08		1,7	0,08		1,7	0,06
	1,9	0,04		1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,07		1,8	0,08		1,8	0,06
	2,0	0,04		2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,07		1,9	0,07		1,9	0,06
	2,1	0,04		2,1	0,05		2,1	0,05		2,1	0,06		2,0	0,07		2,0	0,06
	2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,06		2,1	0,06		2,1	0,05
	2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05
	2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,05		2,3	0,05		2,3	0,04
	2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,05		2,4	0,05		2,4	0,04
	2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,04
	2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04
	2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,02
	3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,01		3,1	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,01
	3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01
	3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01
	3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
52	0,6	0,13	53	0,7	0,13	54	0,7	0,17	55	0,8	0,10	56	0,8	0,10	57	0,8	0,11
	0,7	0,07		0,8	0,08		0,8	0,16		0,9	0,06		0,9	0,06		0,9	0,07
	0,8	0,07		0,9	0,07		0,9	0,11		1,0	0,05		1,0	0,06		1,0	0,07
	0,9	0,06		1,0	0,06		1,0	0,10		1,1	0,05		1,1	0,05		1,1	0,06
	1,0	0,06		1,1	0,06		1,1	0,09		1,2	0,05		1,2	0,05		1,2	0,06
	1,1	0,05		1,2	0,05		1,2	0,08		1,3	0,05		1,3	0,05		1,3	0,06
	1,2	0,05		1,3	0,05		1,3	0,08		1,4	0,05		1,4	0,05		1,4	0,06
	1,3	0,05		1,4	0,05		1,4	0,07		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,4	0,05		1,5	0,05		1,5	0,07		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,5	0,05		1,6	0,05		1,6	0,06		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,6	0,05		1,7	0,04		1,7	0,06		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,05
	1,7	0,04		1,8	0,04		1,8	0,06		1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,05
	1,8	0,04		1,9	0,04		1,9	0,06		2,0	0,04		2,0	0,05		2,0	0,05
	1,9	0,04		2,0	0,04		2,0	0,05		2,1	0,04		2,1	0,05		2,1	0,05
	2,0	0,04		2,1	0,03		2,1	0,05		2,2	0,04		2,2	0,05		2,2	0,04
	2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,04
	2,2	0,03		2,3	0,03		2,3	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,3	0,03		2,4	0,03		2,4	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04		2,5	0,04
	2,4	0,03		2,5	0,03		2,5	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04		2,6	0,04
	2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,04
	2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	2,8	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	2,9	0,02		3,0	0,02		3,0	0,01		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,01
	3,0	0,02		3,1	0,01		3,1	0,01		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01
	3,1	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01
	3,2	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01
	3,3	0,01		3,4	0,01		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01
	3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01
	3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01		3,7	0,01

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

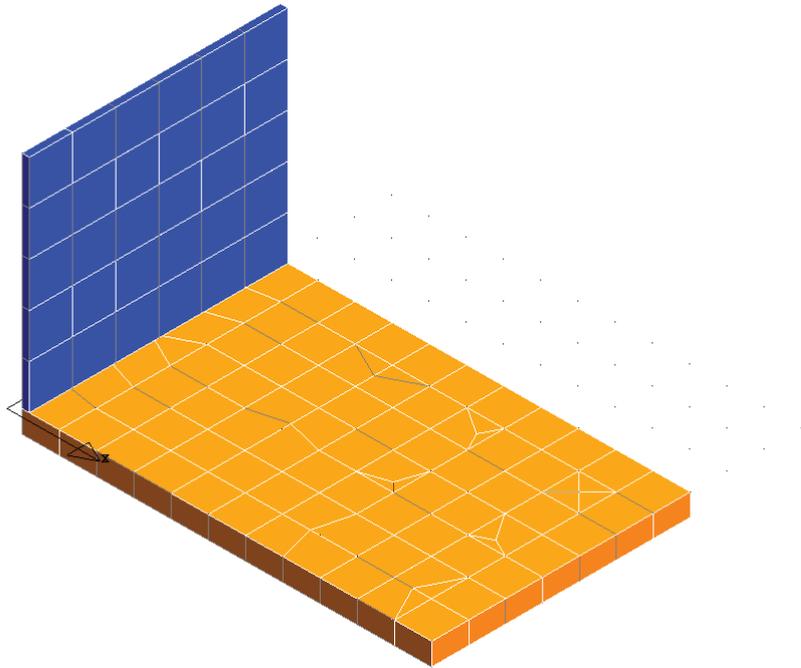
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
58	0,8	0,12	59	0,8	0,12												
	0,9	0,07		0,9	0,07												
	1,0	0,06		1,0	0,06												
	1,1	0,06		1,1	0,06												
	1,2	0,05		1,2	0,06												
	1,3	0,05		1,3	0,05												
	1,4	0,05		1,4	0,05												
	1,5	0,05		1,5	0,05												
	1,6	0,05		1,6	0,05												
	1,7	0,05		1,7	0,05												
	1,8	0,05		1,8	0,05												
	1,9	0,04		1,9	0,04												
	2,0	0,04		2,0	0,04												
	2,1	0,04		2,1	0,04												
	2,2	0,04		2,2	0,04												
	2,3	0,04		2,3	0,04												
	2,4	0,04		2,4	0,04												
	2,5	0,04		2,5	0,03												
	2,6	0,03		2,6	0,03												
	2,7	0,03		2,7	0,03												
	2,8	0,02		2,8	0,03												
	2,9	0,02		2,9	0,02												
	3,0	0,01		3,0	0,01												
	3,1	0,01		3,1	0,01												
	3,2	0,01		3,2	0,01												
	3,3	0,01		3,3	0,01												
	3,4	0,01		3,4	0,01												
	3,5	0,01		3,5	0,01												
	3,6	0,01		3,6	0,01												
	3,7	0,01		3,7	0,01												

Comune di SAN MARCO IN LAMIS
Provincia di FOGGIA

RELAZIONE DI CALCOLO
Ai sensi del Cap. 10.2 delle NTC 2018
ANALISI E VERIFICHE SVOLTE CON L' AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ
"POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLA PIASTRA DI FONDAZIONE DEL TRASFORMATORE DI AT



Progettista Strutturale
Ing. Leo Baldo Petitti

Descrizione

Piastra di fondazione in cemento armato gettato in opera

Classe cls: C25/30

Classe acciaio: B450C

Dimensioni: 11,00 m x 7,00 m

Spessore: 60 cm

La piastra sarà realizzata per l'appoggio del trasformatore di AT.

E' inoltre prevista la realizzazione di una parete in c.a. a protezione del trasformatore e disposta lungo un lato della piastra.

Il trasformatore sarà del tipo trifase in olio – KV AT 132 – con raffreddamento assistito.

La massa prevista del trasformatore è di 79 tonnellate.

I carichi previsti sulla piastra sono i seguenti:

Carico permanente distribuito: 100 Kg/mq

Carico accidentale distribuito: 100 Kg/mq

Il carico derivato dal peso del trasformatore (775 KN) è stato inserito tramite 9 carichi concentrati nella zona centrale della piastra (fili n. da 5 a 13).

Per la parete verticale è stato previsto il carico dovuto alla azione del vento.

Presentazione sintetica dei risultati

Una sintesi del comportamento della struttura e' consegnata nelle tabelle di sintesi dei risultati, riportate in appresso, e nelle rappresentazioni grafiche allegate in coda alla presente relazione in cui sono rappresentate le principali grandezze (deformate, sollecitazioni, etc..) per le parti piu' sollecitate della struttura in esame.

Tabellina Riassuntiva delle % Massa Eccitata

Il numero dei modi di vibrare considerato (3) ha permesso di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura, per le varie direzioni:

DIREZIONE	% MASSA
X	100
Y	100
Z	0

Tabellina Riassuntiva degli Spostamenti SLO/SLD

Stato limite	Status Verifica
SLO	NON CALCOLATO
SLD	VERIFICATO

Relazione Generale

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLU

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 0	NON PRESENTI
Travi c.a. Elevazione	0 su 0	NON PRESENTI
Pilastrini in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Shell in c.a.	0 su 1	VERIFICATO
Piastre in c.a.	0 su 1	VERIFICATO
Aste in Acciaio	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Legno	0 su 0	NON PRESENTI
Zattera Plinti	0 su 0	NON PRESENTI
Pali/Micropali (Plinti)	0 su 0	NON PRESENTI
Micropali (Travi/Piastre)	0 su 0	NON PRESENTI
Tipologie		

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLE

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Fondazione	0 su 0	NON PRESENTI
Travi c.a. Elevazione	0 su 0	NON PRESENTI
Pilastrini in c.a.	0 su 0	NON PRESENTI
Shell in c.a.	0 su 1	VERIFICATO
Piastre in c.a.	0 su 1	VERIFICATO
Aste in Acciaio	0 su 0	NON PRESENTI
Aste in Legno	0 su 0	NON PRESENTI
Zattera Plinti	0 su 0	NON PRESENTI
Pali	0 su 0	NON PRESENTI

Tabellina riassuntiva della portanza

	VALORE	STATUS
Sigma Terreno Massima (kg/cmq)	.45	
Coeff. di Sicurezza Portanza Globale	1	VERIFICATO
Coeff. di Sicurezza Scorrimento	26.71	VERIFICATO
Cedimento Elastico Massimo (cm)	2.14	
Cedimento Edometrico Massimo (cm)	2.14	
Cedimento Residuo Massimo (cm)	NON CALCOLATO	

Informazioni sull' elaborazione

Il software e' dotato di propri filtri e controlli di autodiagnostica che intervengono sia durante la fase di definizione del modello sia durante la fase di calcolo vero e proprio.

In particolare il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello generato
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti o non adeguate.

Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su labilita' o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento.

Controlli sulla verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata.

Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti.

Rappresentazioni grafiche di post-processo che consentono di evidenziare eventuali anomalie sfuggite all' autodiagnostica automatica.

In aggiunta ai controlli presenti nel software si sono svolti appositi calcoli su schemi semplificati, che si riportano nel seguito, che hanno consentito di riscontrare la correttezza della modellazione effettuata per la struttura in esame.

Giudizio motivato di accettabilita'

Il software utilizzato ha permesso di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello hanno consentito di controllare sia la coerenza geometrica che la adeguatezza delle azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali: sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti e reazioni vincolari, hanno permesso un immediato controllo di tali valori con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati della struttura stessa.

Si è inoltre riscontrato che le reazioni vincolari sono in equilibrio con i carichi applicati, e che i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche sono confrontabili con gli omologhi valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Sono state inoltre individuate un numero di travi ritenute significative e, per tali elementi, e' stata effettuata una apposita verifica a flessione e taglio.

Le sollecitazioni fornite dal solutore per tali travi, per le combinazioni di carico indicate nel tabulato di verifica del CDSWin, sono state validate effettuando gli equilibri alla rotazione e traslazione delle dette travi, secondo quanto meglio descritto nel calcolo semplificato, allegato alla presente relazione.

Si sono infine eseguite le verifiche di tali travi con metodologie semplificate e, confrontandole con le analoghe verifiche prodotte in automatico dal programma, si e' potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

Da quanto sopra esposto si puo' quindi affermare che il calcolo e' andato a buon fine e che il modello di calcolo utilizzato e' risultato essere rappresentativo della realtà fisica, anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

Grafici modellazione della struttura

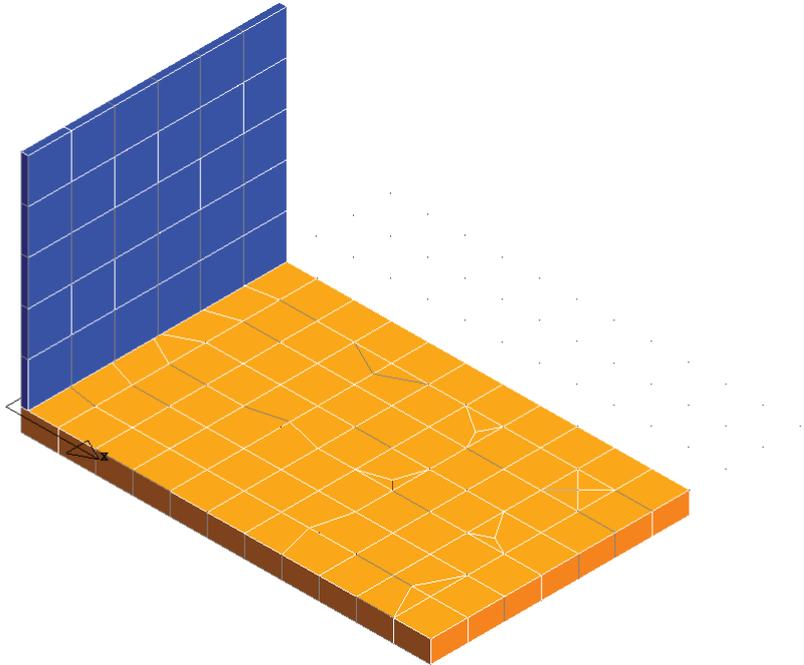


Figura 1 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista anteriore)

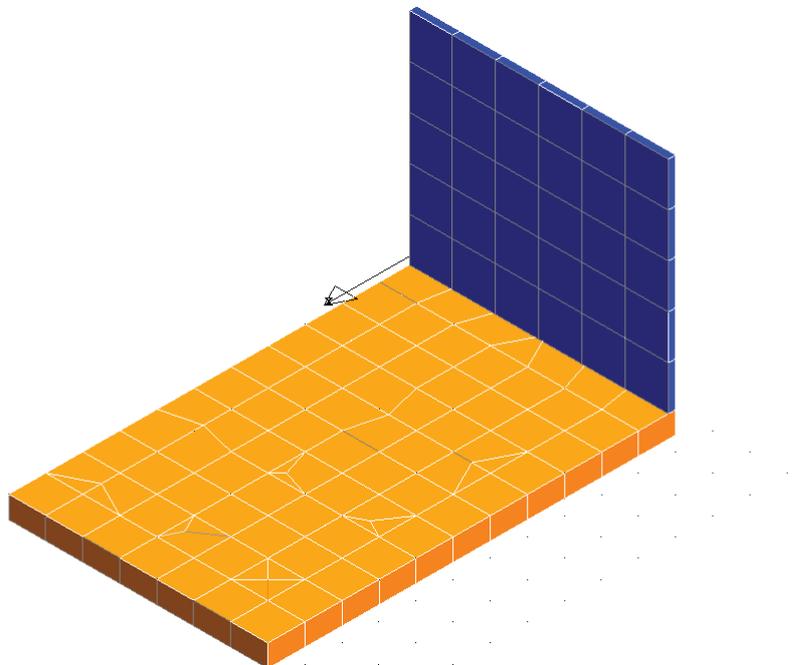


Figura 2 - Rappresentazione tridimensionale della struttura (vista posteriore)

Relazione Generale

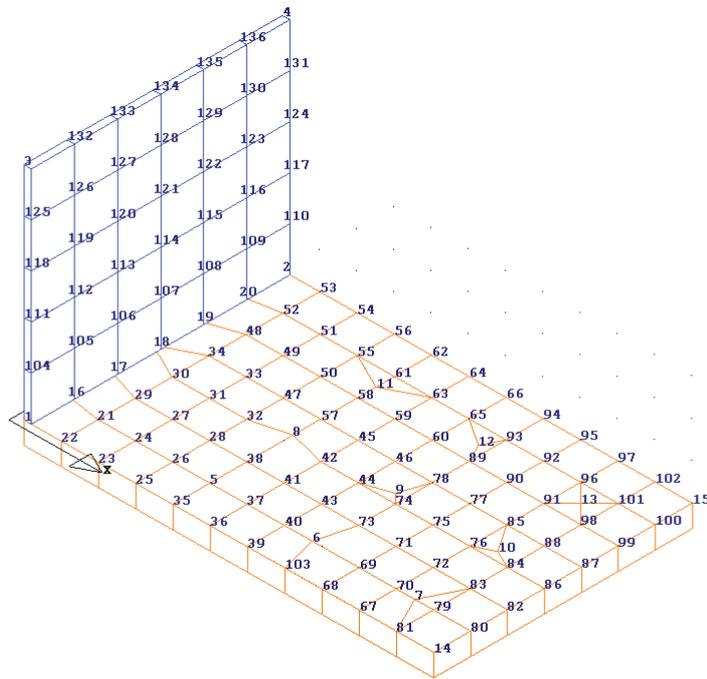


Figura 3 – Nodi

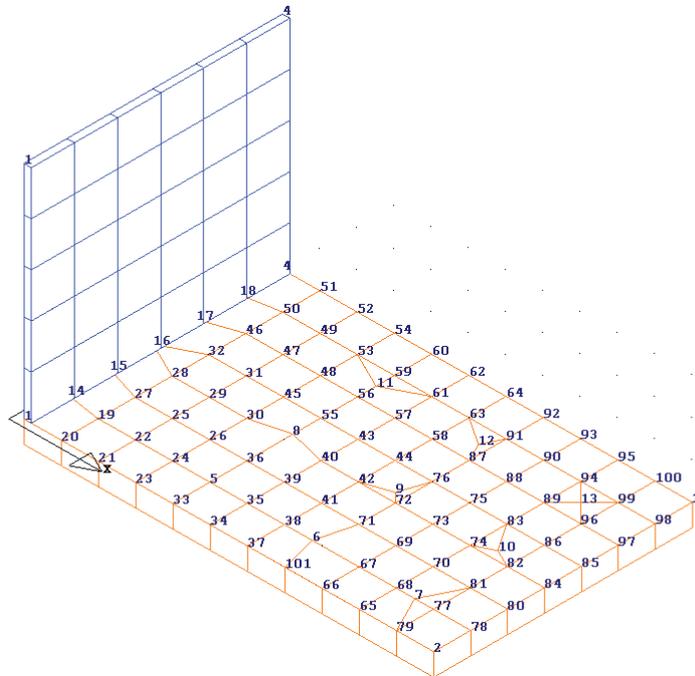


Figura 4 – Fili

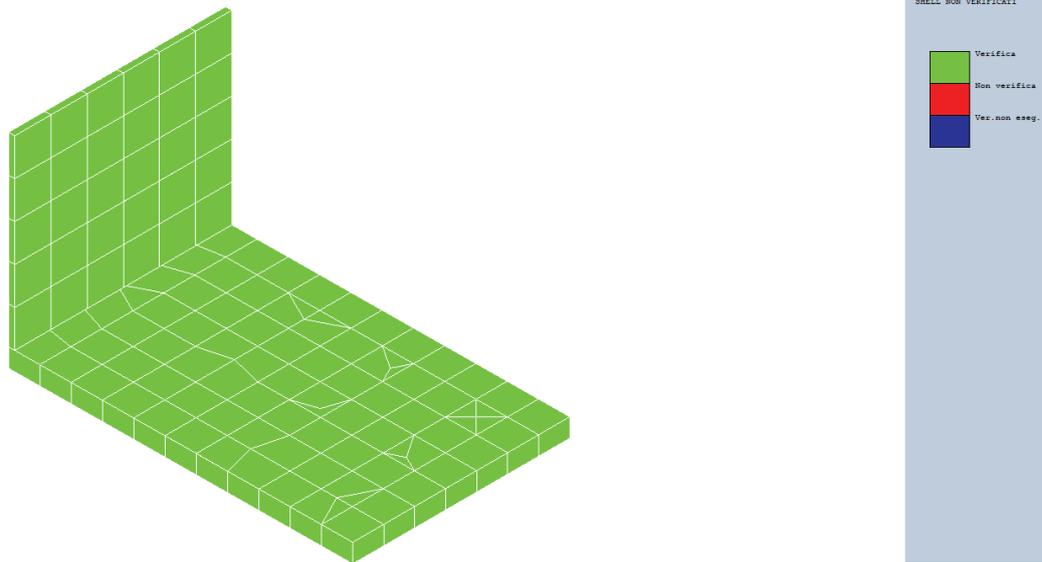


Figura 5 – VERIFICA SHELL

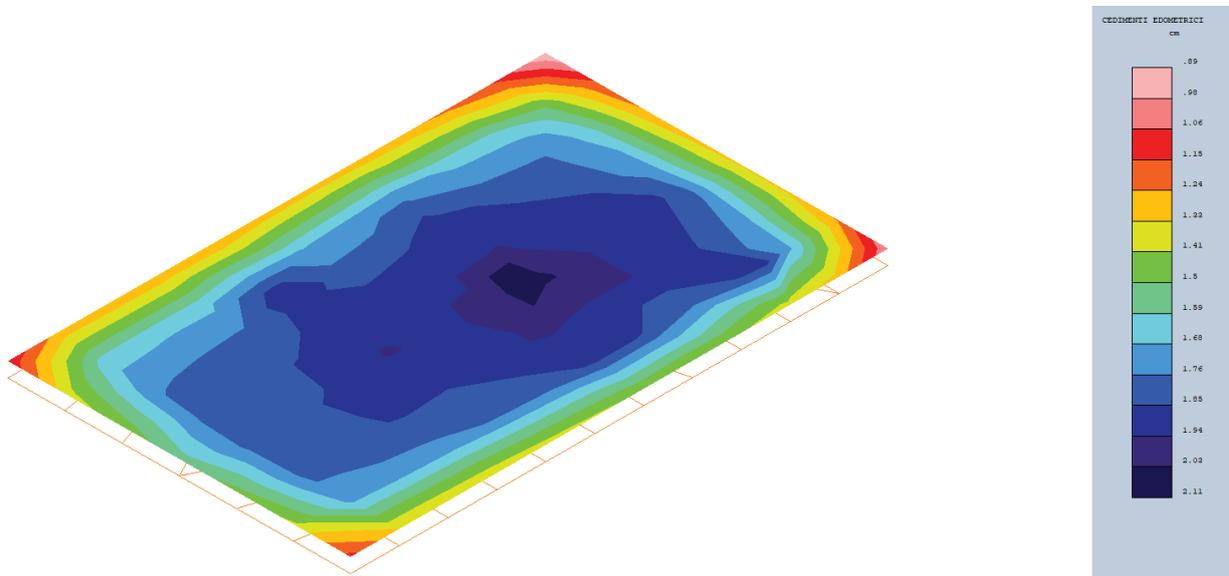


Figura 6 – CEDIMENTI

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

• **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (F.E.M.).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

• **ANALISI SISMICA DINAMICA**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il *metodo di Jacobi*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

• VERIFICHE

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed} / f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;

Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

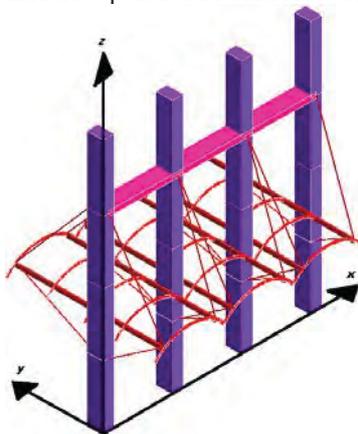
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

● SISTEMI DI RIFERIMENTO

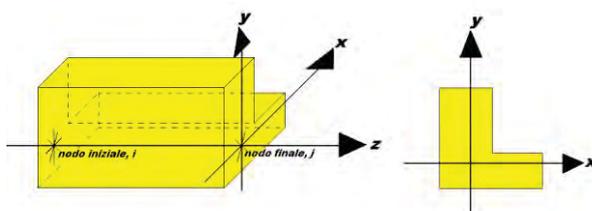
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



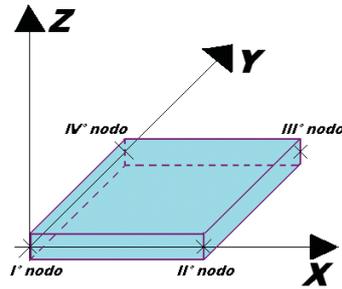
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



• UNITÀ DI MISURA

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

• CONVENZIONI SUI SEGNI

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	: Numero identificativo del materiale in esame
Densità	: Peso specifico del materiale
Ex * 1E3	: Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
Ni.x	: Coefficiente di Poisson in direzione x
Alfa.x	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
Ey * 1E3	: Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
Ni.y	: Coefficiente di Poisson in direzione y
Alfa.y	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
E11 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

E12 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
E13 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
E22 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
E23 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
E33 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	: Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	: Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	: Percentuale di rigidità torsionale
Mod. E	: Modulo di elasticità normale
Poisson	: Coefficiente di Poisson
Sgmc	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	: Tensione tangenziale minima
tauc1	: Tensione tangenziale massima
Sgmf	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	: Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	: Peso specifico del materiale
Coprstaffa	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	: Diametro delle staffe
Lar. st.	: Larghezza massima delle staffe
Psc	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	: Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	: Passo minimo delle staffe
tMt min.	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	: Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
%Rid.Plas	: Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove: - $M^*(ij)$ =Momento DOPO la redistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della redistribuzione plastica

Linear.	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	: Costante di sottofondo del terreno

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	: Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
fck	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fcd	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rcd	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	: Modulo elastico dell'acciaio
ec0	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
ecu	: Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	: Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

- Filo** : Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
Sez. : Numero di archivio della sezione del pilastro
Tipologia : Descrive le seguenti grandezze:
 a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale
 b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang. : Angolo di rotazione della sezione. L'angolo è positivo se antiorario
Codice : Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:

2	7	3
┌	┌	┌
6	0	8
└	+	└
1	5	4
└	└	└

Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

- dx** : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta
dy : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta
Crit.N.ro : Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro
Tipo : Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento : Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:
 - "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.
 - "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; K = appoggio scorrevole; C = cerniera sferica; E = esplicito; CF = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

- Tx, Ty, Tz** : Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.
- Rx, Ry, Rz** : Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

▮ SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

- Trave** : Numero identificativo della trave alla quota in esame
- Sez.** : Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
- Base x Alt.** : Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
- Magrone** : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
- Ang.** : Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
- Filo in.** : Numero del filo fisso iniziale della trave
- Filo fin.** : Numero del filo fisso finale della trave
- Quota in.** : Quota dell'estremo iniziale della trave
- Quota fin.** : Quota dell'estremo finale della trave
- dx in** : Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
- dx f** : Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
- dy in** : Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
- dy f** : Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
- Pann.** : Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
- Tamp.** : Carico sulla trave dovuto a tamponature
- Ball.** : Carico sulla trave dovuto a ballatoi
- Espl.** : Carico sulla trave imposto dal progettista
- Tot.** : Totale dei carichi verticali precedenti
- Torc.** : Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
- Orizz.** : Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
- Assia.** : Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
- Ali.** : Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica

Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave
Tipo	Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: -“Secondario NTC18”:si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. -“NoGerarchia”: si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze(esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:
I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz	: Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastro) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastro) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastra.

Piastra N.ro	: Numero identificativo della piastra in esame
Filo 1	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra
Filo 2	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra
Filo 3	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra
Filo 4	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra
Tipo carico	: Numero di archivio delle tipologie di carico

Quota filo 1	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso
Quota filo 2	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso
Quota filo 3	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso
Quota filo 4	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso
Tipo sezione	: Numero identificativo della sezione della piastra
Spessore	: Spessore della piastra
Kwinkler	: Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)
Tipo mater.	: Numero di archivio dei materiali shell

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	: Numero identificativo del filo fisso
Quo N.	: Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
D.Quo.	: Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
P. Sis	: Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
Codi	: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

*I = Incastro
A = Automatico
C = Cerniera sferica
E = Esplicito*

Il vincolo di tipo 'A', cioè automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa

Tx, Ty, Tz	: Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Fx, Fy, Fz	: Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
Mx, My, Mz	: Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cm ²	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm ²	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm ²	E12*1E3 kg/cm ²	E13*1E3 kg/cm ²	E22*1E3 kg/cm ²	E23*1E3 kg/cm ²	E33*1E3 kg/cm ²
1	2500	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
2	36	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
3	36	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
4	32	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
5	40	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
6	63	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
7	35	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
8	31	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
9	32	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
10	31	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
11	2000	53	0,25	1,00	53	0,25	1,00	57	14	0	57	0	21
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	0	500	100	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		Carico 2
2	0	100	100	0	Categ. E	1,0	0,9	0,8		Carico 1

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cm ²	Pois son	Gamm a kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cm ² ---	σcPer --- kg/cm ² ---	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk	
1	ELEV.	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600					2,0	0,08
3	PILAS	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	168,0	126,0	3600					2,0	0,08

MATERIALI SHELL IN C.A.

IDENT		%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cm ²	Pois- son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)	
1	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0	

MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cm ² ---	σcPer --- kg/cm ² ---	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk	
1	SETTI	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	150,0	112,0	3600						

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc
1	4,00	0,00	2	4,00	1,00			

DATI GENERALI DI STRUTTURA

Ing. Leo Baldo Petitti
SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	11,00	Altezza edificio (m)	6,00
Massima dimens. dir. Y (m)	7,00	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	SECONDA
Longitudine Est (Grd)	15,69583	Latitudine Nord (Grd)	41,57033
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	C.A.	Sistema Costruttivo Dir.2	C.A.
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,05	Periodo T'c (sec.)	0,32
Fo	2,54	Fv	0,81
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	1,82
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,13	Periodo T'c (sec.)	0,43
Fo	2,59	Fv	1,28
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,56	Periodo TD (sec.)	2,13
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 1			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	0,50
Fattore di comportam 'q'	1,50		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C.A. - DIR. 2			
Classe Duttilita'	MEDIA	Sotto-Sistema Strutturale	Pareti
AlfaU/Alfa1	1,10	Fattore riduttivo KW	0,43
Fattore di comportam 'q'	1,50		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fundament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO			
Zona Geografica	3	Altitudine s.l.m. (m)	40,00
Distanza dalla costa (km)	17,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	D	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,02
Velocita' di riferim. (m/s)	27,02	Pressione di riferim.(kg/mq)	45,63
Categoria di Esposizione	II		
La costruzione ha (o puo' anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale.			
Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 delle NTC e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 21/01/2019			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	0,00	0,00	2	11,00	0,00
3	11,00	7,00	4	0,00	7,00
5	4,00	1,00	6	6,75	1,00
7	9,50	1,00	8	4,00	3,25
9	6,75	3,25	10	9,50	3,25
11	4,00	5,50	12	6,75	5,50
13	9,50	5,50			

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	6,00	Piano sismico	NO	NO

SETTI ALLA QUOTA 6 m

GEOMETRIA		QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR								
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia kg/m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat N.ro	Ini cm	Fin. cm	
3	601	20	1	4	6,00	6,00	10	0	0	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 0 m

Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	10	1	60,0	4,0	1	1	0,00	7,00
						2	0,00	0,00
						3	11,00	0,00
						4	11,00	7,00

NODI ALLA QUOTA 0 m

IDENTIFICAZIONE				RIGIDEZZE NODO ESTERNE						CARICHI NODALI CONCENTRATI						
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
5	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
6	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
7	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
8	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
9	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
10	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
11	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
12	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000
13	0	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-9,000	0,000	0,000	0,000

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		
	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism. (t)	Peso (t)
104		0,00	0,00	1,20	0,00	0,35
105		0,00	1,17	1,20	0,00	0,70
106		0,00	2,33	1,20	0,00	0,70
107		0,00	3,50	1,20	0,00	0,70
108		0,00	4,67	1,20	0,00	0,70
109		0,00	5,83	1,20	0,00	0,70
110		0,00	7,00	1,20	0,00	0,35
111		0,00	0,00	2,40	0,00	0,35
112		0,00	1,17	2,40	0,00	0,70

NODI INTERNI SHELL

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Piano Sism.	Peso (t)
113	0,00	2,33	2,40	0,00	0,70
114	0,00	3,50	2,40	0,00	0,70
115	0,00	4,67	2,40	0,00	0,70
116	0,00	5,83	2,40	0,00	0,70
117	0,00	7,00	2,40	0,00	0,35
118	0,00	0,00	3,60	0,00	0,35
119	0,00	1,17	3,60	0,00	0,70
120	0,00	2,33	3,60	0,00	0,70
121	0,00	3,50	3,60	0,00	0,70
122	0,00	4,67	3,60	0,00	0,70
123	0,00	5,83	3,60	0,00	0,70
124	0,00	7,00	3,60	0,00	0,35
125	0,00	0,00	4,80	0,00	0,35
126	0,00	1,17	4,80	0,00	0,70
127	0,00	2,33	4,80	0,00	0,70
128	0,00	3,50	4,80	0,00	0,70
129	0,00	4,67	4,80	0,00	0,70
130	0,00	5,83	4,80	0,00	0,70
131	0,00	7,00	4,80	0,00	0,35
132	0,00	1,17	6,00	1,00	0,35
133	0,00	2,33	6,00	1,00	0,35
134	0,00	3,50	6,00	1,00	0,35
135	0,00	4,67	6,00	1,00	0,35
136	0,00	5,83	6,00	1,00	0,35

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0,00	0,00	0,00		16	0,00	1,17	0,00
17	0,00	2,33	0,00		18	0,00	3,50	0,00
19	0,00	4,67	0,00		20	0,00	5,83	0,00
111	0,00	0,00	2,40		131	0,00	7,00	4,80
132	0,00	1,17	6,00		133	0,00	2,33	6,00
134	0,00	3,50	6,00		135	0,00	4,67	6,00
136	0,00	5,83	6,00					

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0,00	0,00	0,00		16	0,00	1,17	0,00
80	11,00	1,00	0,00		81	10,00	0,00	0,00
82	11,00	2,00	0,00		83	10,00	2,00	0,00
84	10,00	3,00	0,00		85	9,00	4,00	0,00
86	11,00	3,00	0,00		87	11,00	4,00	0,00
88	10,00	4,00	0,00		89	7,00	5,00	0,00
90	8,00	5,00	0,00		91	9,00	5,00	0,00
92	8,00	6,00	0,00		93	7,00	6,00	0,00
94	7,00	7,00	0,00		95	8,00	7,00	0,00

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
96	9,00	6,00	0,00		97	9,00	7,00	0,00
98	10,00	5,00	0,00		99	11,00	5,00	0,00
100	11,00	6,00	0,00		101	10,00	6,00	0,00
102	10,00	7,00	0,00		103	7,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Vento dir. 0	0,00	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	1,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,90	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

● SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

Tratto	: Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
Filo in.	: Filo iniziale
Filo fin.	: Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccatto di fondazione
Tx	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
Ty	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
N	: Sforzo assiale
Mx	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
My	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Mt	: Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

● SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:

Origine	: I° punto di inserimento dello shell
Asse 1	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
Piano12	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
Asse 2	: Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°
Asse 3	: Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra
S11	: tensione normale di lastra
S22	: tensione normale di lastra
S12	: tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)
M11	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M22	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M12	: tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell
Tx	: Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale
Ty	: Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale
Tz	: Forza nodale in direzione Z del sistema di riferimento locale
Mx	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento locale

My : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale*

Mz : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale*

II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
Quota inf/sup	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
Nodo inf/sup	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
XG	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YG	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
XR	: Ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($YR - YG$)
Lpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFleX	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors	: Rigidezza torsionale di piano
r/l_s	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Variacz%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante (t)	: Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica dinamica il valore si riferisce al modo principale
Spost(mm)	: Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante
Klat(t/m)	: Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento
Variacz(%)	: Variazione della rigidzza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y
Teta	: Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2)

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omesso se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

N. piano	: Numero del piano sismico
Res X (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Dom Y (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)

Res/Dom : *Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)*
Var.R/D : *Variatione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)*
Flag : *Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM*
Verifica : *2008, 7.2.2 punto g)*

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Quota N.ro:	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim. N.ro	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
ϵ_{cx} *10000	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
ϵ_{cy} *10000	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
ϵ_{fx} *10000	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
ϵ_{fy} *10000	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame
Fpunz	: Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
FpunzLi	: Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
Apunz	: Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.52) dell'eurocodice 2

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt.	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
x/d	: Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Quota	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim.	: Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina Carico	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Gruppo Quote	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Generatrice	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy} * 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{fx} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{fy} * 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt.	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
--------------	---

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Gr.Q	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Gen	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb. Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina Carico	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE

Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	13,661	0,45994	5,0		0,162	0,276	0,276			1	0,308607	0,000000	0,000000
2	34,454	0,18236	5,0		0,167	0,274	0,274			1	0,520235	0,003355	0,148639
3	75,433	0,08329	5,0		0,123	0,212	0,212			1	-0,005656	0,308588	-0,001616

TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	-0,31	-1,87	-0,36	-0,03	0,00	0,02	105	-0,15	-1,09	-0,26	0,02	0,03	-0,04
	1	-0,27	-1,86	-0,09	0,20	0,31	0,13	16	-0,12	-1,08	0,01	0,00	0,00	0,07
2	24	0,01	0,00	0,02	-0,28	-4,28	0,08	23	-0,01	-0,08	-0,01	-0,12	-4,39	0,13
	21	0,01	0,00	0,03	-0,66	-3,39	0,25	22	0,00	-0,08	0,00	0,50	-3,43	0,31
3	23	-0,01	-0,05	0,01	-0,12	-4,42	0,10	24	0,00	-0,01	0,02	-0,28	-4,27	0,12
	25	-0,01	-0,05	0,00	0,01	-4,06	-0,02	26	0,00	-0,01	0,01	-0,32	-4,00	-0,01
4	28	0,00	0,01	0,01	-0,64	-3,94	0,02	26	0,00	-0,01	0,01	-0,23	-3,99	-0,01
	27	0,01	0,02	0,01	-0,41	-4,20	0,11	24	0,00	-0,01	0,01	-0,50	-4,31	0,08
5	29	0,02	0,04	0,03	-3,38	-1,15	-0,11	27	0,01	0,00	0,00	-4,21	-0,41	-0,02
	21	0,02	0,04	0,02	-3,20	0,32	-0,25	24	0,01	0,00	-0,01	-4,32	-0,50	-0,16
6	31	0,01	0,01	0,00	-0,52	-4,14	0,09	27	0,01	0,01	0,00	-0,76	-4,28	0,05
	30	0,06	0,02	-0,01	-1,12	-3,33	0,14	29	0,06	0,02	-0,02	0,33	-3,08	0,10
7	27	0,02	0,02	0,00	-0,76	-4,27	0,05	31	0,02	0,02	0,00	-0,53	-4,15	0,08
	28	0,00	0,01	0,00	-0,11	-3,84	-0,02	32	0,00	0,02	0,00	-1,10	-3,94	0,01
8	31	0,01	0,02	0,00	-4,20	-0,81	-0,01	30	0,02	0,06	0,00	-3,22	-0,57	-0,01
	33	0,01	0,02	0,00	-4,17	-0,67	0,02	34	0,02	0,06	0,00	-3,22	-0,60	0,02
9	5	0,00	-0,01	0,01	-0,16	-3,09	-0,05	35	0,00	-0,03	0,00	-0,01	-3,12	-0,14
	26	0,00	-0,01	0,01	-0,32	-4,00	0,03	25	0,00	-0,03	0,00	0,00	-4,07	-0,06
10	37	0,00	-0,01	0,01	-0,06	-2,12	-0,08	36	0,00	-0,02	0,00	0,00	-2,08	-0,20
	5	0,00	-0,01	0,01	-0,15	-3,07	-0,04	35	0,00	-0,02	0,00	-0,01	-3,15	-0,16
11	28	0,01	0,00	-0,01	-3,94	-0,64	0,04	38	0,01	0,00	-0,01	-3,13	-0,16	0,08
	26	-0,01	0,00	-0,01	-3,98	-0,23	-0,03	5	-0,01	-0,01	-0,01	-3,10	-0,20	0,01
12	36	0,00	-0,01	0,00	0,00	-2,11	-0,18	37	0,00	0,00	0,01	-0,06	-2,08	-0,09
	39	0,00	-0,01	0,00	0,03	-1,21	-0,19	40	0,00	0,00	0,00	0,02	-1,23	-0,09
13	38	0,00	0,00	-0,01	-3,21	-0,18	-0,04	41	0,00	0,00	-0,01	-1,96	-0,16	-0,03
	5	-0,01	0,00	-0,01	-3,08	-0,20	0,07	37	-0,01	0,00	-0,01	-2,11	-0,05	0,09
14	44	0,00	0,01	0,00	-0,09	-1,28	-0,01	43	0,00	0,00	0,00	-0,09	-1,24	0,00
	42	0,00	0,01	0,00	-0,51	-2,13	-0,02	41	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-2,06	-0,01
15	42	-0,01	0,01	0,00	0,08	-2,01	0,00	45	-0,01	0,01	0,00	-0,47	-2,11	0,02
	44	0,00	0,01	0,00	0,01	-1,26	-0,03	46	0,00	0,01	0,00	-0,13	-1,23	-0,01
16	37	0,00	0,00	0,01	-0,04	-2,08	-0,08	41	0,00	0,00	0,01	-0,18	-2,09	-0,02
	40	0,00	0,00	0,00	0,02	-1,23	-0,09	43	0,00	0,00	0,00	-0,04	-1,23	-0,04
17	33	0,02	0,02	0,00	-4,16	-0,67	0,08	47	0,02	0,00	0,00	-3,96	-0,91	0,06
	31	0,02	0,02	0,00	-4,21	-0,81	-0,06	32	0,02	0,00	0,00	-3,74	-0,11	-0,07
18	49	0,01	0,01	0,00	-0,72	-4,25	-0,04	33	0,01	0,01	0,00	-0,63	-4,16	-0,10
	48	0,06	0,02	0,02	0,32	-3,08	-0,09	34	0,06	0,02	0,01	-1,11	-3,32	-0,15
19	50	0,00	0,01	0,00	-0,39	-3,83	-0,08	47	0,00	0,02	0,00	-0,57	-3,89	0,02
	49	0,02	0,02	0,00	-0,72	-4,27	-0,11	33	0,02	0,02	0,00	-0,62	-4,15	-0,01
20	52	0,02	0,04	-0,02	-3,19	0,32	0,24	51	0,01	0,00	0,01	-4,34	-0,56	0,15
	48	0,02	0,04	-0,03	-3,38	-1,16	0,12	49	0,01	0,00	0,00	-4,18	-0,38	0,02
21	54	-0,01	-0,08	0,01	-0,14	-4,39	-0,14	51	0,01	0,00	-0,02	-0,23	-4,28	-0,07
	53	0,00	-0,08	0,00	0,51	-3,43	-0,31	52	0,01	0,00	-0,03	-0,67	-3,39	-0,24
22	56	-0,01	-0,05	0,00	0,07	-4,00	0,03	55	0,00	-0,01	-0,01	-0,51	-4,08	-0,05
	54	-0,01	-0,05	-0,01	-0,15	-4,43	-0,07	51	0,00	-0,01	-0,02	-0,23	-4,25	-0,14
23	49	0,01	0,02	-0,01	-0,38	-4,20	-0,09	51	0,00	-0,01	-0,01	-0,55	-4,32	-0,10
	50	0,00	0,01	-0,01	-0,95	-3,95	0,04	55	-0,01	-0,01	-0,01	0,18	-3,94	0,03
24	47	0,00	0,02	0,00	-0,60	-4,06	-0,07	50	0,00	0,01	-0,01	-0,42	-3,99	-0,03
	57	0,00	0,02	0,00	-0,39	-3,02	-0,02	58	-0,01	0,01	-0,01	-0,34	-3,13	0,01
25	59	-0,01	0,00	0,00	-0,09	-2,04	0,00	45	0,00	0,01	0,00	-0,14	-2,10	0,05
	58	-0,01	0,00	-0,01	-0,35	-3,19	-0,01	57	-0,01	0,01	0,00	-0,42	-3,13	0,03
26	45	0,00	0,01	0,00	-0,13	-2,04	-0,03	59	-0,01	0,00	0,00	-0,09	-2,07	0,07
	46	0,00	0,01	0,00	-0,07	-1,21	-0,02	60	0,00	0,00	0,00	-0,05	-1,20	0,08
27	62	0,00	-0,03	0,00	-0,05	-2,98	0,13	61	0,00	-0,01	-0,01	0,04	-3,48	0,18
	56	0,00	-0,03	0,00	0,03	-4,20	0,05	55	0,00	-0,01	-0,01	-0,41	-3,56	0,09
28	62	-0,02	0,00	0,00	-3,16	-0,09	-0,19	64	-0,02	0,00	0,00	-2,12	0,05	-0,22
	61	-0,01	0,00	0,01	-3,06	0,13	0,05	63	-0,01	0,00	0,01	-2,16	-0,20	0,02
29	66	0,00	-0,01	0,00	0,00	-1,22	0,20	65	0,00	0,00	0,00	-0,03	-1,27	0,10
	64	0,00	-0,01	0,00	0,04	-2,16	0,16	63	0,00	0,00	-0,01	-0,18	-2,06	0,06
30	65	0,00	0,00	0,00	0,14	-1,23	0,09	60	0,00	0,00	0,00	-0,17	-1,23	0,06
	63	0,00	0,00	-0,01	0,17	-1,99	0,07	59	0,00	0,00	-0,01	-0,49	-2,15	0,05
31	68	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,19	-0,10	69	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,25	-0,09
	67	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,03	-0,06	70	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,04	-0,04
32	72	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,06	-0,03	70	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,04	-0,05
	71	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,25	-0,04	69	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,26	-0,06
33	43	0,00	0,00	0,00	-0,11	-1,35	-0,03	44	0,00	0,00	0,00	-0,04	-1,06	-0,05
	73	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,56	-0,02	74	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,85	-0,05
34	75	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,26	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,10	-0,21	-0,06
	74	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,59	0,03	73	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,69	-0,03
35	71	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,24	-0,03	75	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,25	-0,01
	72	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,07	-0,03	76	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,07	-0,01
36	75	0,00	0,00	0,00	-0,25	0,08	0,00	74	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,16	0,01
	77	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,05	0,00	78	0,00	0,00	0,00	-0,61	0,12	0,01
37	80	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01	14	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,01
	79	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,01	-0,03	81	0,00	0,00	0,00	0,02	0,05	-0,03
38	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	0,01	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	0,01

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
39	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	0,02	80	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,02
	72	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,07	-0,02	76	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,07	-0,01
	83	0,00	0,00	0,00	0,07	0,01	-0,02	84	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00
40	77	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,04	-0,01	85	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,10	-0,01
	75	0,00	0,00	0,00	-0,24	0,09	0,01	76	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,07	0,01
41	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	0,01	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	0,01	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	0,01
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,01	88	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,08	0,00
43	46	0,00	0,00	0,00	-0,09	-1,31	0,02	60	0,00	0,00	0,00	-0,07	-1,31	0,04
	78	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,63	0,02	89	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,63	0,04
44	90	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,25	0,04	77	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,25	0,01
	89	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,61	0,05	78	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,63	0,01
45	91	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,03	85	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00
	90	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,24	0,03	77	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,26	0,01
46	93	0,00	0,00	0,00	-0,62	0,05	-0,06	92	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,06	-0,06
	89	0,00	0,00	0,00	-0,63	-0,03	-0,04	90	0,00	0,00	0,00	-0,24	0,07	-0,04
47	94	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,57	0,16	93	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,63	0,10
	66	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,26	0,18	65	0,00	0,00	0,00	-0,02	-1,22	0,12
48	94	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,00	-0,16	95	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,01	-0,13
	93	0,00	0,00	0,00	-0,61	0,09	-0,09	92	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,06	-0,05
49	92	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,23	0,07	95	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,20	0,11
	96	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,04	0,04	97	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,07
50	90	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,24	0,04	92	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,23	0,06
	91	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,06	0,02	96	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,04	0,05
51	85	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,08	0,01	91	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,02
	88	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	0,01	98	0,00	0,00	0,00	0,07	0,01	0,02
52	99	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,01	87	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,01	88	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,01	0,01
53	101	0,00	0,00	0,00	0,01	0,04	-0,02	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,02
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,02	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,01
54	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	0,03	101	0,00	0,00	0,00	0,05	0,02	0,02
	97	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,06	96	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,05	0,05
55	102	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,03	15	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
	101	0,00	0,00	0,00	0,01	0,05	-0,03	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,01
56	16	0,12	0,24	0,10	-1,11	0,14	-0,32	21	0,06	-0,05	0,00	-2,26	0,09	-0,29
	1	-0,10	0,20	0,05	-1,14	0,22	-0,43	22	-0,13	-0,09	-0,03	-2,30	0,17	-0,40
57	17	0,00	0,15	0,00	-1,10	-0,13	-0,16	29	0,02	0,05	0,03	-2,21	-0,24	-0,14
	16	0,00	0,15	0,02	-1,09	-0,01	-0,21	21	0,00	0,04	0,05	-2,20	-0,12	-0,19
58	18	0,00	0,10	0,00	-1,05	-0,28	-0,02	30	0,01	0,06	0,01	-2,20	-0,31	0,02
	17	0,00	0,10	0,01	-1,03	-0,08	-0,06	29	0,01	0,06	0,02	-2,18	-0,12	-0,02
59	28	0,01	0,00	-0,01	-3,56	-0,46	0,01	32	0,02	0,00	0,00	-3,51	-0,40	-0,05
	38	0,01	-0,01	0,00	-3,29	-0,37	0,00	8	0,02	0,00	0,00	-3,24	-0,31	-0,05
60	57	0,01	-0,01	0,00	-2,73	-0,35	-0,01	45	0,01	-0,01	0,00	-2,40	-0,22	0,00
	8	0,01	-0,01	0,00	-2,72	-0,42	0,01	42	0,01	-0,01	0,00	-2,39	-0,29	0,02
61	8	0,01	-0,01	0,00	-2,65	-0,18	0,05	42	0,01	0,00	0,00	-2,34	-0,18	0,04
	38	0,00	-0,01	-0,01	-2,68	-0,29	0,02	41	0,00	-0,01	-0,01	-2,37	-0,29	0,01
62	40	0,00	0,00	0,00	-1,06	0,05	0,13	6	0,00	0,00	0,00	-0,87	0,02	0,14
	39	0,00	0,00	0,00	-1,01	0,06	0,16	103	0,00	0,00	0,00	-0,83	0,03	0,17
63	32	0,02	0,00	0,00	-3,58	-0,44	-0,04	47	0,02	0,00	0,00	-3,59	-0,41	0,00
	8	0,01	-0,01	0,00	-3,29	-0,50	-0,02	57	0,01	-0,01	0,00	-3,31	-0,47	0,02
64	18	0,00	0,10	0,00	-1,05	-0,28	0,02	19	0,00	0,10	-0,01	-1,03	-0,08	0,06
	34	0,01	0,06	-0,01	-2,20	-0,31	-0,02	48	0,01	0,06	-0,02	-2,18	-0,12	0,02
65	19	0,00	0,15	0,00	-1,10	-0,13	0,16	20	0,00	0,15	-0,02	-1,09	-0,01	0,21
	48	0,02	0,05	-0,03	-2,21	-0,24	0,14	52	0,00	0,04	-0,05	-2,20	-0,12	0,19
66	20	0,12	0,24	-0,10	-1,11	0,14	0,32	2	-0,10	0,20	-0,05	-1,14	0,22	0,43
	52	0,06	-0,05	0,00	-2,26	0,09	0,29	53	-0,13	-0,09	0,03	-2,30	0,17	0,40
67	58	0,00	0,00	0,01	-2,69	-0,25	-0,05	11	0,00	0,00	0,01	-2,61	-0,26	-0,14
	59	0,00	0,00	0,01	-2,40	-0,19	-0,05	63	0,00	0,00	0,01	-2,32	-0,19	-0,14
68	55	0,00	0,00	0,01	-3,32	-0,18	0,18	11	0,00	-0,01	0,01	-3,32	-0,30	0,14
	50	0,01	0,00	0,01	-3,48	-0,30	0,06	58	0,01	0,00	0,01	-3,48	-0,42	0,02
69	40	0,00	0,00	0,00	-1,06	0,03	0,08	43	0,00	0,00	0,00	-1,02	0,04	0,06
	6	0,00	0,00	0,00	-0,89	0,02	0,07	73	0,00	0,00	0,00	-0,85	0,03	0,04
70	6	0,00	0,00	0,00	-0,54	0,02	0,11	69	0,00	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,10
	103	0,00	0,00	0,00	-0,50	0,02	0,13	68	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,01	0,12
71	71	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,04	0,05	69	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,03	0,06
	73	0,00	0,00	0,00	-0,53	0,05	0,05	6	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,04	0,06
72	70	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,04	0,05	7	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,04	0,04
	67	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,03	0,05	81	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,04
73	70	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,06	0,04	72	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,07	0,03
	7	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,05	0,04	83	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,06	0,03
74	44	0,00	0,00	0,00	-0,98	-0,01	-0,03	46	0,00	0,00	0,00	-0,99	0,02	-0,02
	9	0,00	0,00	0,00	-0,87	-0,01	-0,05	78	0,00	0,00	0,00	-0,87	0,02	-0,04
75	84	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,07	0,00	10	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,08	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,07	0,00	85	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	-0,01
76	89	0,00	0,00	0,00	-0,91	0,00	-0,04	60	0,00	0,00	0,00	-0,98	0,05	-0,03
	12	0,00	0,00	0,00	-0,86	0,02	-0,01	65	0,00	0,00	0,00	-0,93	0,07	0,01
77	34	0,00	0,00	0,00	-2,05	0,20	0,00	34	0,00	0,06	0,00	-2,05	0,20	0,00
	18	0,01	0,08	0,00	-2,05	0,20	0,00	30	0,00	0,06	0,00	-2,05	0,20	0,00
78	11	0,00	0,00	0,00	-3,59	-0,35	-0,07	11	0,00	0,00	0,01	-3,59	-0,35	-0,07
	61	-0,01	0,00	0,01	-3,59	-0,35	-0,07	55	-0,01	0,00	0,01	-3,59	-0,35	-0,07
79	11	0,00	0,00	0,00	-2,63	0,12	-0,05	11	0,00	0,00	0,01	-2,63	0,12	-0,05
	63	-0,01	0,00	0,01	-2,63	0,12	-0,05	61	-0,01	0,00	0,01	-2,63	0,12	-0,05
80	74	0,00	0,00	0,00	-0,98	-0,12	0,03	74	0,00	0,00	0,00	-0,98	-0,12	0,03

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
81	9	0,00	0,00	0,00	-0,98	-0,12	0,03	44	0,00	0,00	0,00	-0,98	-0,12	0,03
	78	0,00	0,00	0,00	-0,51	-0,01	-0,05	78	0,00	0,00	0,00	-0,51	-0,01	-0,05
	9	0,00	0,00	0,00	-0,51	-0,01	-0,05	74	0,00	0,00	0,00	-0,51	-0,01	-0,05
82	79	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,02	0,03	79	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,02	0,03
	7	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,02	0,03	81	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,02	0,03
83	83	0,00	0,00	0,00	0,01	0,06	0,02	83	0,00	0,00	0,00	0,01	0,06	0,02
	7	0,00	0,00	0,00	0,01	0,06	0,02	79	0,00	0,00	0,00	0,01	0,06	0,02
84	10	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	0,00	10	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	0,00
	76	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	0,00	84	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,09	0,00	76	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,09	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,09	0,00	85	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,09	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	-0,94	-0,01	-0,09	12	0,00	0,00	0,00	-0,94	-0,01	-0,09
	93	0,00	0,00	0,00	-0,94	-0,01	-0,09	65	0,00	0,00	0,00	-0,94	-0,01	-0,09
87	89	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,01	-0,02	89	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,01	-0,02
	93	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,01	-0,02	12	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,01	-0,02
88	13	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,06	-0,02	13	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,06	-0,02
	91	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,06	-0,02	98	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,06	-0,02
89	91	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	-0,03	91	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	-0,03
	13	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	-0,03	96	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,07	-0,03
90	13	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,03	13	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,03
	101	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,03	96	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,03
91	98	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,02	98	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,02
	101	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,02	13	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,02
92	105	-0,18	-1,23	-0,10	0,02	0,03	0,01	106	-0,19	-1,26	-0,06	-0,03	-0,02	0,00
	16	-0,14	-1,22	-0,02	-0,02	-0,01	0,05	17	-0,15	-1,25	0,03	0,01	-0,07	0,05
93	106	-0,13	-1,29	0,05	-0,02	-0,02	0,00	107	-0,15	-1,38	-0,05	-0,03	-0,02	-0,01
	17	-0,16	-1,29	0,08	-0,03	-0,08	0,03	18	-0,18	-1,39	-0,02	-0,02	-0,15	0,02
94	107	-0,15	-1,38	0,05	-0,03	-0,02	0,01	108	-0,13	-1,29	-0,05	-0,02	-0,02	0,00
	18	-0,18	-1,39	0,02	-0,02	-0,15	-0,02	19	-0,16	-1,29	-0,08	-0,03	-0,08	-0,03
95	108	-0,19	-1,26	0,06	-0,03	-0,02	0,00	109	-0,18	-1,23	0,10	0,02	0,03	-0,01
	19	-0,15	-1,25	-0,02	0,01	-0,07	-0,05	20	-0,14	-1,22	0,02	-0,02	-0,01	-0,05
96	109	-0,15	-1,09	0,26	0,02	0,03	0,04	110	-0,31	-1,86	0,36	-0,03	0,00	-0,02
	20	-0,12	-1,08	-0,01	0,00	0,00	-0,07	2	-0,27	-1,86	0,09	0,20	0,31	-0,13
97	111	-0,05	-1,08	0,06	0,00	0,00	-0,01	112	-0,05	-1,08	-0,27	0,00	0,00	-0,01
	104	0,04	-1,07	0,21	-0,02	0,04	0,00	105	0,04	-1,07	-0,12	0,02	0,01	0,01
98	112	-0,08	-1,06	-0,05	0,00	0,00	-0,01	113	-0,07	-1,01	-0,12	-0,01	0,00	-0,01
	105	-0,14	-1,07	0,03	0,01	0,01	0,00	106	-0,13	-1,02	-0,04	-0,03	-0,02	0,00
99	113	-0,09	-1,03	0,04	-0,02	0,00	-0,01	114	-0,10	-1,05	-0,08	-0,02	0,00	0,00
	106	-0,09	-1,03	0,07	-0,02	-0,02	0,00	107	-0,10	-1,05	-0,05	-0,04	-0,03	0,00
100	114	-0,10	-1,05	0,08	-0,02	0,00	0,00	115	-0,09	-1,03	-0,04	-0,02	0,00	0,01
	107	-0,10	-1,05	0,05	-0,04	-0,03	0,00	108	-0,09	-1,03	-0,07	-0,02	-0,02	0,00
101	115	-0,07	-1,01	0,12	-0,01	0,00	0,01	116	-0,08	-1,06	0,05	0,00	0,00	0,01
	108	-0,13	-1,02	0,04	-0,03	-0,02	0,00	109	-0,14	-1,07	-0,03	0,01	0,01	0,00
102	116	-0,05	-1,08	0,26	0,00	0,00	0,01	117	-0,05	-1,08	-0,06	0,00	0,00	0,01
	109	0,04	-1,07	0,12	0,02	0,01	-0,01	110	0,04	-1,07	-0,21	-0,02	0,05	0,00
103	118	-0,02	-0,73	0,09	0,00	0,00	-0,01	119	-0,03	-0,77	-0,18	0,00	0,00	-0,01
	111	0,02	-0,72	0,18	0,00	0,01	-0,01	112	0,01	-0,76	-0,09	0,00	0,00	-0,01
104	119	-0,05	-0,76	0,06	0,00	0,00	-0,01	120	-0,05	-0,76	-0,14	-0,01	0,00	-0,01
	112	0,00	-0,75	0,12	0,00	0,00	-0,01	113	0,00	-0,75	-0,07	-0,01	0,00	-0,01
105	120	-0,05	-0,76	0,07	-0,01	0,00	-0,01	121	-0,05	-0,75	-0,10	-0,01	0,00	0,00
	113	-0,04	-0,76	0,09	-0,02	0,00	-0,01	114	-0,04	-0,75	-0,08	-0,02	0,00	0,00
106	121	-0,05	-0,75	0,10	-0,01	0,00	0,00	122	-0,05	-0,76	-0,07	-0,01	0,00	0,01
	114	-0,04	-0,75	0,08	-0,02	0,00	0,00	115	-0,04	-0,76	-0,09	-0,02	0,00	0,01
107	122	-0,05	-0,76	0,14	-0,01	0,00	0,01	123	-0,05	-0,76	-0,06	0,00	0,00	0,01
	115	0,00	-0,75	0,07	-0,01	0,00	0,01	116	0,00	-0,75	-0,12	0,00	0,00	0,01
108	123	-0,03	-0,77	0,18	0,00	0,00	0,01	124	-0,02	-0,73	-0,09	0,00	0,00	0,01
	116	0,01	-0,76	0,09	0,00	0,00	0,01	117	0,02	-0,72	-0,18	0,00	0,01	0,01
109	125	-0,03	-0,43	0,11	0,00	0,00	-0,01	126	-0,03	-0,46	-0,15	0,00	0,00	-0,01
	118	0,03	-0,42	0,17	0,00	0,00	-0,01	119	0,03	-0,45	-0,10	0,00	0,00	-0,01
110	126	-0,03	-0,45	0,10	0,00	0,00	-0,01	127	-0,04	-0,46	-0,13	0,00	0,00	0,00
	119	0,02	-0,44	0,14	0,00	0,00	-0,01	120	0,02	-0,45	-0,09	-0,01	0,00	-0,01
111	127	-0,04	-0,46	0,10	0,00	0,00	0,00	128	-0,04	-0,46	-0,11	-0,01	0,00	0,00
	120	0,01	-0,45	0,11	-0,01	0,00	-0,01	121	0,01	-0,45	-0,10	-0,01	0,00	0,00
112	128	-0,04	-0,46	0,11	-0,01	0,00	0,00	129	-0,04	-0,46	-0,10	0,00	0,00	0,00
	121	0,01	-0,45	0,10	-0,01	0,00	0,00	122	0,01	-0,45	-0,11	-0,01	0,00	0,01
113	129	-0,04	-0,46	0,13	0,00	0,00	0,00	130	-0,03	-0,45	-0,10	0,00	0,00	0,01
	122	0,02	-0,45	0,09	-0,01	0,00	0,01	123	0,02	-0,44	-0,14	0,00	0,00	0,01
114	130	-0,03	-0,46	0,15	0,00	0,00	0,01	131	-0,03	-0,43	-0,11	0,00	0,00	0,01
	123	0,03	-0,45	0,10	0,00	0,00	0,01	124	0,03	-0,42	-0,17	0,00	0,00	0,01
115	3	-0,03	-0,15	0,13	0,00	0,00	-0,01	132	-0,03	-0,16	-0,13	0,00	0,00	-0,01
	125	0,03	-0,14	0,15	0,00	0,00	-0,01	126	0,03	-0,14	-0,12	0,00	0,00	-0,01
116	132	-0,03	-0,16	0,13	0,00	0,00	-0,01	133	-0,03	-0,16	-0,12	0,00	0,00	0,00
	126	0,03	-0,14	0,14	0,00	0,00	-0,01	127	0,03	-0,15	-0,11	0,00	0,00	0,00
117	133	-0,03	-0,16	0,12	0,00	0,00	0,00	134	-0,03	-0,16	-0,11	0,00	0,00	0,00
	127	0,03	-0,15	0,12	0,00	0,00	0,00	128	0,03	-0,15	-0,11	-0,01	0,00	0,00
118	134	-0,03	-0,16	0,11	0,00	0,00	0,00	135	-0,03	-0,16	-0,12	0,00	0,00	0,00
	128	0,03	-0,15	0,11	-0,01	0,00	0,00	129	0,03	-0,15	-0,12	0,00	0,00	0,00
119	135	-0,03	-0,16	0,12	0,00	0,00	0,00	136	-0,03	-0,16	-0,13	0,00	0,00	0,01
	129	0,03	-0,15	0,11	0,00	0,00	0,00	130	0,03	-0,14	-0,14	0,00	0,00	0,01
120	136	-0,03	-0,16	0,13	0,00	0,00	0,01	4	-0,03	-0,15	-0,13	0,00	0,00	0,01
	130	0,03	-0,14	0,12	0,00	0,00	0,01	131	0,03	-0,14	-0,15	0,00	0,00	0,01

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12
-------	------	-----	-----	-----	-----	-----	-----	------	-----	-----	-----	-----	-----	-----

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

Nro	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq
1	104	-0,01	-0,08	-0,01	0,00	-0,03	-0,02	105	0,00	-0,02	-0,02	-0,01	-0,03	-0,02
	1	-0,01	-0,08	-0,01	0,01	0,02	0,00	16	0,00	-0,02	-0,01	-0,01	-0,04	0,00
2	24	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,16	-0,01	23	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,10	-0,02
	21	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,24	-0,01	22	0,00	-0,01	0,00	0,04	-0,29	-0,01
3	23	0,00	-0,01	0,00	-0,02	-0,20	-0,02	24	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,07	-0,09
	25	0,00	-0,01	0,00	0,05	1,18	0,16	26	0,00	0,00	0,00	0,58	0,73	0,09
4	28	0,00	0,00	0,00	0,05	1,07	-0,22	26	0,00	0,00	0,00	0,54	0,72	-0,17
	27	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,09	-0,05	24	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,07	0,00
5	29	0,00	0,00	0,00	-0,23	-0,03	0,02	27	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,08	0,06
	21	0,00	0,00	0,00	-0,22	0,00	-0,01	24	0,00	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,04
6	31	0,00	0,00	0,00	0,16	-0,07	-0,09	27	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,04	-0,04
	30	0,01	0,00	0,00	0,04	-0,18	-0,09	29	0,01	0,00	0,00	0,03	-0,21	-0,05
7	27	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,09	-0,06	31	0,00	0,00	0,00	0,16	-0,05	-0,08
	28	0,00	0,00	0,00	-0,06	1,05	-0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,81	1,07	-0,03
8	31	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,21	0,13	30	0,00	0,01	0,00	-0,18	0,08	0,07
	33	0,00	0,00	0,00	0,02	0,18	0,21	34	0,00	0,01	0,00	-0,13	0,05	0,16
9	5	0,00	0,00	0,00	2,56	4,63	-0,01	35	0,00	0,00	0,00	-0,12	2,73	0,29
	26	0,00	0,00	0,00	0,55	0,55	0,18	25	0,00	0,00	0,00	0,09	1,38	0,48
10	37	0,00	0,00	0,00	0,74	0,71	-0,18	36	0,00	0,00	0,00	0,08	1,70	-0,45
	5	0,00	0,00	0,00	2,57	4,65	-0,06	35	0,00	0,00	0,00	-0,12	2,70	-0,32
11	28	0,00	0,00	0,00	1,10	0,05	0,41	38	0,00	0,00	0,00	2,90	-0,63	0,23
	26	0,00	0,00	0,00	0,55	0,50	0,29	5	0,00	0,00	0,00	4,65	2,66	0,10
12	36	0,00	0,00	0,00	0,03	1,47	-0,02	37	0,00	0,00	0,00	0,79	0,93	-0,16
	39	0,00	0,00	0,00	0,20	1,05	0,26	40	0,00	0,00	0,00	0,95	1,23	0,11
13	38	0,00	0,00	0,00	2,91	-0,63	-0,11	41	0,00	0,00	0,00	1,35	0,17	-0,25
	5	0,00	0,00	0,00	4,67	2,66	-0,06	37	0,00	0,00	0,00	0,70	0,66	-0,21
14	44	0,00	0,00	0,00	0,89	0,80	0,22	43	0,00	0,00	0,00	-0,20	1,25	0,13
	42	0,00	0,00	0,00	1,03	1,30	-0,11	41	0,00	0,00	0,00	-0,01	1,22	-0,21
15	42	0,00	0,00	0,00	0,71	1,23	0,07	45	0,00	0,00	0,00	0,88	1,16	-0,14
	44	0,00	0,00	0,00	1,46	0,91	-0,14	46	0,00	0,00	0,00	0,60	1,33	-0,34
16	37	0,00	0,00	0,00	0,71	0,91	0,11	41	0,00	0,00	0,00	0,15	1,25	0,07
	40	0,00	0,00	0,00	0,95	1,23	-0,18	43	0,00	0,00	0,00	0,06	1,30	-0,21
17	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,18	0,26	47	0,00	0,00	0,00	1,05	0,64	0,29
	31	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,22	0,09	32	0,00	0,00	0,00	1,02	0,59	0,12
18	49	0,00	0,00	0,00	0,28	0,05	-0,27	33	0,00	0,00	0,00	0,22	0,03	-0,19
	48	0,01	0,01	0,00	0,13	-0,08	-0,25	34	0,01	0,00	0,00	0,11	-0,11	-0,17
19	50	0,00	0,00	0,00	0,49	0,80	-0,14	47	0,00	0,00	0,00	0,15	0,95	-0,22
	49	0,00	0,00	0,00	0,28	0,08	-0,21	33	0,00	0,00	0,00	0,22	0,01	-0,29
20	52	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,14	0,36	51	0,00	0,00	0,00	0,10	0,31	0,40
	48	0,01	0,01	0,00	-0,07	0,14	0,24	49	0,00	0,00	0,00	0,06	0,30	0,29
21	54	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,33	-0,52	51	0,00	0,00	0,00	0,31	0,10	-0,47
	53	0,00	-0,02	0,00	-0,03	0,04	-0,36	52	0,00	0,00	-0,01	0,17	0,00	-0,31
22	56	0,00	-0,01	0,00	-0,13	1,14	-0,73	55	0,00	0,00	0,00	0,77	1,02	-0,75
	54	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,30	-0,50	51	0,00	0,00	0,00	0,32	0,11	-0,51
23	49	0,00	0,00	0,00	0,30	0,08	-0,14	51	0,00	0,00	0,00	0,31	0,11	-0,53
	50	0,00	0,00	0,00	0,78	0,86	-0,22	55	0,00	0,00	0,00	1,13	1,09	-0,61
24	47	0,00	0,00	0,00	0,20	1,23	-0,22	50	0,00	0,00	0,00	0,52	0,93	0,02
	57	0,00	0,00	0,00	0,27	3,04	-0,29	58	0,00	0,00	0,00	0,77	3,65	-0,05
25	59	0,00	0,00	0,00	0,76	1,06	-0,50	45	0,00	0,00	0,00	0,42	1,40	-0,09
	58	0,00	0,00	0,00	0,76	3,58	-0,49	57	0,00	0,00	0,00	0,28	3,05	-0,08
26	45	0,00	0,00	0,00	0,35	1,06	-0,27	59	0,00	0,00	0,00	0,76	1,03	-0,25
	46	0,00	0,00	0,00	0,38	1,29	-0,06	60	0,00	0,00	0,00	0,70	0,95	-0,04
27	62	0,00	-0,01	0,00	0,21	1,79	-0,34	61	0,00	0,00	0,00	0,04	3,16	-0,73
	56	0,00	-0,01	0,00	-0,08	1,38	-0,68	55	0,00	0,00	0,00	0,76	0,97	-1,08
28	62	0,00	0,00	0,00	1,70	0,19	0,45	64	0,00	0,00	0,00	1,68	-0,09	0,12
	61	0,00	0,00	0,00	3,38	0,09	-0,02	63	0,00	0,00	0,00	0,99	1,03	-0,35
29	66	0,00	0,00	0,00	-0,04	1,29	-0,45	65	0,00	0,00	0,00	0,83	1,03	-0,48
	64	0,00	0,00	0,00	-0,15	1,37	-0,06	63	0,00	0,00	0,00	1,05	1,10	-0,09
30	65	0,00	0,00	0,00	1,64	1,19	-0,30	60	0,00	0,00	0,00	1,16	1,04	-0,14
	63	0,00	0,00	0,00	1,31	1,16	-0,28	59	0,00	0,00	0,00	1,09	1,10	-0,11
31	68	0,00	0,00	0,00	0,13	0,16	0,18	69	0,00	0,00	0,00	0,75	0,16	-0,04
	67	0,00	0,00	0,00	0,09	1,04	0,37	70	0,00	0,00	0,00	1,65	1,01	0,16
32	72	0,00	0,00	0,00	-0,38	1,21	-0,35	70	0,00	0,00	0,00	1,71	1,02	-0,29
	71	0,00	0,00	0,00	0,15	0,26	-0,01	69	0,00	0,00	0,00	0,67	0,15	0,05
33	43	0,00	0,00	0,00	-0,12	1,63	0,25	44	0,00	0,00	0,00	1,01	1,35	0,52
	73	0,00	0,00	0,00	-0,27	1,86	-0,38	74	0,00	0,00	0,00	1,10	4,15	-0,11
34	75	0,00	0,00	0,00	0,83	0,09	-0,26	71	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,26	0,18
	74	0,00	0,00	0,00	0,61	1,69	-0,63	73	0,00	0,00	0,00	-0,24	2,06	-0,19
35	71	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,21	-0,26	75	0,00	0,00	0,00	0,84	0,12	0,09
	72	0,00	0,00	0,00	-0,44	1,20	0,16	76	0,00	0,00	0,00	0,64	0,66	0,52
36	75	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,34	0,32	74	0,00	0,00	0,00	2,23	3,29	0,10
	77	0,00	0,00	0,00	0,36	0,90	-0,34	78	0,00	0,00	0,00	1,91	0,29	-0,57
37	80	0,00	0,00	0,00	0,21	0,19	0,08	14	0,00	0,00	0,00	0,22	-0,21	-0,10
	79	0,00	0,00	0,00	1,73	0,61	-0,28	81	0,00	0,00	0,00	-0,46	1,42	-0,45
38	83	0,00	0,00	0,00	1,30	-0,58	-0,49	82	0,00	0,00	0,00	-0,14	0,41	-0,16
	79	0,00	0,00	0,00	0,60	1,70	-0,42	80	0,00	0,00	0,00	0,19	0,18	-0,09
39	72	0,00	0,00	0,00	-0,46	1,12	0,36	76	0,00	0,00	0,00	1,04	2,66	0,25
	83	0,00	0,00	0,00	-0,14	1,86	-0,25	84	0,00	0,00	0,00	1,06	2,33	-0,36
40	77	0,00	0,00	0,00	0,34	0,89	0,20	85	0,00	0,00	0,00	1,13	0,44	0,50
	75	0,00	0,00	0,00	0,03	0,35	-0,27	76	0,00	0,00	0,00	0,99	2,29	0,02
41	84	0,00	0,00	0,00	0,81	0,76	0,32	86	0,00	0,00	0,00	0,13	0,67	0,10
	83	0,00	0,00	0,00	1,37	-0,23	0,02	82	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,14	-0,20
42	86	0,00	0,00	0,00	0,08	0,40	0,07	84	0,00	0,00	0,00	1,09	2,16	-0,02
	87	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,78	-0,36	88	0,00	0,00	0,00	1,19	0,51	-0,46
43	46	0,00	0,00	0,00	0,43	1,50	-0,14	60	0,00	0,00	0,00	0,79	1,42	0,19
	78	0,00	0,00	0,00	0,10	2,42	-0,32	89	0,00	0,00	0,00	0,85	3,16	0,01
44	90	0,00	0,00	0,00	0,98	0,19	-0,40	77	0,00	0,00	0,00	0,57	0,29	0,28

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
45	89	0,00	0,00	0,00	0,58	1,79	-0,55	78	0,00	0,00	0,00	-0,02	1,84	0,13
	91	0,00	0,00	0,00	0,61	0,98	0,28	85	0,00	0,00	0,00	0,29	1,09	-0,12
	90	0,00	0,00	0,00	0,98	0,19	0,14	77	0,00	0,00	0,00	0,57	0,27	-0,26
46	93	0,00	0,00	0,00	1,90	2,45	-0,29	92	0,00	0,00	0,00	0,16	0,73	-0,39
	89	0,00	0,00	0,00	2,08	2,00	0,56	90	0,00	0,00	0,00	0,18	0,95	0,46
47	94	0,00	0,00	0,00	0,09	1,00	0,11	93	0,00	0,00	0,00	0,61	3,09	-0,07
	66	0,00	0,00	0,00	0,02	1,57	-0,54	65	0,00	0,00	0,00	0,89	1,31	-0,72
48	94	0,00	0,00	0,00	1,32	0,15	-0,07	95	0,00	0,00	0,00	0,60	-0,14	0,14
	93	0,00	0,00	0,00	1,47	0,29	-0,41	92	0,00	0,00	0,00	0,22	1,02	-0,20
49	92	0,00	0,00	0,00	1,02	0,24	-0,13	95	0,00	0,00	0,00	-0,16	0,55	0,05
	96	0,00	0,00	0,00	0,55	0,81	-0,46	97	0,00	0,00	0,00	0,07	0,96	-0,28
50	90	0,00	0,00	0,00	0,96	0,19	0,21	92	0,00	0,00	0,00	0,73	0,18	-0,35
	91	0,00	0,00	0,00	1,69	1,20	0,26	96	0,00	0,00	0,00	1,74	1,05	-0,30
51	85	0,00	0,00	0,00	0,47	2,00	0,10	91	0,00	0,00	0,00	0,81	2,00	0,15
	88	0,00	0,00	0,00	0,13	1,33	-0,08	98	0,00	0,00	0,00	0,90	1,97	-0,03
52	99	0,00	0,00	0,00	0,85	0,03	-0,17	87	0,00	0,00	0,00	0,62	-0,08	0,30
	98	0,00	0,00	0,00	0,68	0,86	-0,29	88	0,00	0,00	0,00	0,08	1,10	0,17
53	101	0,00	0,00	0,00	0,95	1,72	-0,38	100	0,00	0,00	0,00	0,04	0,74	-0,41
	98	0,00	0,00	0,00	1,06	1,70	0,23	99	0,00	0,00	0,00	0,03	0,85	0,19
54	102	0,00	0,00	0,00	0,04	0,83	0,36	101	0,00	0,00	0,00	0,80	1,85	0,38
	97	0,00	0,00	0,00	0,06	0,92	-0,36	96	0,00	0,00	0,00	0,77	1,92	-0,34
55	102	0,00	0,00	0,00	0,95	0,06	-0,25	15	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,11	-0,10
	101	0,00	0,00	0,00	0,72	0,57	-0,45	100	0,00	0,00	0,00	0,07	0,89	-0,30
56	16	0,00	0,01	0,01	-0,08	-0,01	-0,01	21	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,00
	1	-0,01	0,01	0,00	-0,09	0,00	-0,02	22	-0,01	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,01
57	17	0,00	0,01	0,00	-0,07	0,00	0,02	29	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,02
	16	0,00	0,01	0,00	-0,08	-0,01	0,00	21	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,01	0,01
58	18	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,00	0,08	30	0,00	0,01	0,00	-0,12	0,03	0,08
	17	0,00	0,01	0,01	-0,07	0,00	0,05	29	0,00	0,01	0,00	-0,12	0,03	0,05
59	28	0,00	0,00	0,00	1,72	0,19	-0,05	32	0,00	0,00	0,00	1,88	0,71	-0,09
	38	0,00	0,00	0,00	2,48	0,25	0,01	8	0,00	0,00	0,00	2,64	0,77	-0,03
60	57	0,00	0,00	0,00	2,68	0,95	-0,08	45	0,00	0,00	0,00	1,82	0,67	-0,07
	8	0,00	0,00	0,00	2,74	1,49	-0,02	42	0,00	0,00	0,00	1,88	1,21	-0,01
61	8	0,00	0,00	0,00	2,67	0,79	0,21	42	0,00	0,00	0,00	1,99	0,79	0,26
	38	0,00	0,00	0,00	2,54	0,28	0,15	41	0,00	0,00	0,00	1,86	0,28	0,20
62	40	0,00	0,00	0,00	1,93	0,95	-0,23	6	0,00	0,00	0,00	2,53	1,03	-0,15
	39	0,00	0,00	0,00	1,70	0,36	-0,21	103	0,00	0,00	0,00	2,30	0,44	-0,12
63	32	0,00	0,00	0,00	1,76	1,08	0,26	47	0,00	0,00	0,00	1,70	0,54	0,36
	8	0,00	0,00	0,00	2,69	1,44	0,29	57	0,00	0,00	0,00	2,63	0,90	0,39
64	18	0,00	0,02	0,00	-0,06	0,02	0,15	19	0,00	0,02	0,00	-0,03	0,06	0,18
	34	0,00	0,01	0,00	-0,09	0,08	0,17	48	0,00	0,01	0,00	-0,05	0,11	0,20
65	19	0,00	0,04	0,00	-0,05	0,06	0,25	20	0,00	0,03	0,00	-0,02	0,09	0,28
	48	0,00	0,01	0,00	-0,05	0,11	0,27	52	0,00	0,01	-0,01	-0,02	0,13	0,29
66	20	0,02	0,05	-0,02	0,01	0,10	0,29	2	-0,02	0,04	-0,01	0,04	0,08	0,29
	52	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,09	0,32	53	-0,03	-0,02	0,00	0,03	0,07	0,32
67	58	0,00	0,00	0,00	2,89	1,55	0,68	11	0,00	0,00	0,00	2,70	1,73	0,63
	59	0,00	0,00	0,00	1,72	1,21	0,50	63	0,00	0,00	0,00	1,52	1,39	0,44
68	55	0,00	0,00	0,00	1,40	1,21	0,14	11	0,00	0,00	0,00	2,79	1,67	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	1,58	0,98	0,04	58	0,00	0,00	0,00	2,97	1,45	-0,10
69	40	0,00	0,00	0,00	1,94	0,91	0,29	43	0,00	0,00	0,00	1,63	0,19	0,25
	6	0,00	0,00	0,00	2,42	0,95	0,18	73	0,00	0,00	0,00	2,11	0,24	0,14
70	6	0,00	0,00	0,00	1,80	1,01	0,08	69	0,00	0,00	0,00	0,94	0,84	0,03
	103	0,00	0,00	0,00	1,71	0,49	0,10	68	0,00	0,00	0,00	0,85	0,32	0,05
71	71	0,00	0,00	0,00	0,85	0,25	-0,15	69	0,00	0,00	0,00	0,96	0,82	-0,14
	73	0,00	0,00	0,00	1,65	0,39	-0,19	6	0,00	0,00	0,00	1,76	0,95	-0,17
72	70	0,00	0,00	0,00	1,91	1,41	-0,39	7	0,00	0,00	0,00	2,20	1,22	-0,30
	67	0,00	0,00	0,00	1,62	0,40	-0,21	81	0,00	0,00	0,00	1,92	0,22	-0,11
73	70	0,00	0,00	0,00	1,87	1,26	0,46	72	0,00	0,00	0,00	1,48	0,09	0,29
	7	0,00	0,00	0,00	2,07	1,12	0,34	83	0,00	0,00	0,00	1,68	-0,06	0,16
74	44	0,00	0,00	0,00	1,88	1,36	0,34	46	0,00	0,00	0,00	1,82	0,87	0,32
	9	0,00	0,00	0,00	2,28	1,39	0,34	78	0,00	0,00	0,00	2,22	0,90	0,32
75	84	0,00	0,00	0,00	1,91	1,94	-0,36	10	0,00	0,00	0,00	2,04	1,74	-0,26
	88	0,00	0,00	0,00	1,57	0,75	-0,30	85	0,00	0,00	0,00	1,70	0,55	-0,20
76	89	0,00	0,00	0,00	2,88	1,64	-0,20	60	0,00	0,00	0,00	1,65	1,30	-0,13
	12	0,00	0,00	0,00	2,59	1,75	-0,14	65	0,00	0,00	0,00	1,36	1,41	-0,08
77	34	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,11	0,12	34	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,11	0,12
	18	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,11	0,12	30	0,00	0,01	0,00	-0,08	0,11	0,12
78	11	0,00	0,00	0,00	2,61	1,13	0,48	11	0,00	0,00	0,00	2,61	1,13	0,48
	61	0,00	0,00	0,00	2,61	1,13	0,48	55	0,00	0,00	0,00	2,61	1,13	0,48
79	11	0,00	0,00	0,00	2,68	1,26	0,10	11	0,00	0,00	0,00	2,68	1,26	0,10
	63	0,00	0,00	0,00	2,68	1,26	0,10	61	0,00	0,00	0,00	2,68	1,26	0,10
80	74	0,00	0,00	0,00	2,75	0,66	-0,16	74	0,00	0,00	0,00	2,75	0,66	-0,16
	9	0,00	0,00	0,00	2,75	0,66	-0,16	44	0,00	0,00	0,00	2,75	0,66	-0,16
81	78	0,00	0,00	0,00	1,37	1,75	-0,07	78	0,00	0,00	0,00	1,37	1,75	-0,07
	9	0,00	0,00	0,00	1,37	1,75	-0,07	74	0,00	0,00	0,00	1,37	1,75	-0,07
82	79	0,00	0,00	0,00	1,77	1,14	0,11	79	0,00	0,00	0,00	1,77	1,14	0,11
	7	0,00	0,00	0,00	1,77	1,14	0,11	81	0,00	0,00	0,00	1,77	1,14	0,11
83	83	0,00	0,00	0,00	1,72	1,07	-0,17	83	0,00	0,00	0,00	1,72	1,07	-0,17
	7	0,00	0,00	0,00	1,72	1,07	-0,17	79	0,00	0,00	0,00	1,72	1,07	-0,17
84	10	0,00	0,00	0,00	2,51	0,74	0,01	10	0,00	0,00	0,00	2,51	0,74	0,01
	76	0,00	0,00	0,00	2,51	0,74	0,01	84	0,00	0,00	0,00	2,51	0,74	0,01
85	76	0,00	0,00	0,00	1,59	1,69	-0,02	76	0,00	0,00	0,00	1,59	1,69	-0,02
	10	0,00	0,00	0,00	1,59	1,69	-0,02	85	0,00	0,00	0,00	1,59	1,69	-0,02
86	12	0,00	0,00	0,00	2,52	1,22	0,13	12	0,00	0,00	0,00	2,52	1,22	0,13

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
87	93	0,00	0,00	0,00	2,52	1,22	0,13	65	0,00	0,00	0,00	2,52	1,22	0,13
	89	0,00	0,00	0,00	1,45	2,21	0,09	89	0,00	0,00	0,00	1,45	2,21	0,09
	93	0,00	0,00	0,00	1,45	2,21	0,09	12	0,00	0,00	0,00	1,45	2,21	0,09
88	13	0,00	0,00	0,00	2,31	1,19	-0,03	13	0,00	0,00	0,00	2,31	1,19	-0,03
	91	0,00	0,00	0,00	2,31	1,19	-0,03	98	0,00	0,00	0,00	2,31	1,19	-0,03
89	91	0,00	0,00	0,00	1,40	2,03	0,00	91	0,00	0,00	0,00	1,40	2,03	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	1,40	2,03	0,00	96	0,00	0,00	0,00	1,40	2,03	0,00
90	13	0,00	0,00	0,00	2,22	1,14	-0,02	13	0,00	0,00	0,00	2,22	1,14	-0,02
	101	0,00	0,00	0,00	2,22	1,14	-0,02	96	0,00	0,00	0,00	2,22	1,14	-0,02
91	98	0,00	0,00	0,00	1,38	2,05	-0,05	98	0,00	0,00	0,00	1,38	2,05	-0,05
	101	0,00	0,00	0,00	1,38	2,05	-0,05	13	0,00	0,00	0,00	1,38	2,05	-0,05
92	105	-0,01	-0,03	-0,02	-0,01	-0,03	-0,02	106	0,00	0,00	-0,02	-0,02	-0,03	-0,02
	16	0,00	-0,02	-0,02	0,00	-0,04	0,00	17	0,01	0,01	-0,02	-0,02	-0,08	-0,01
93	106	-0,01	0,00	-0,02	-0,02	-0,03	-0,01	107	0,00	0,05	-0,03	-0,02	-0,02	-0,03
	17	0,01	0,00	-0,02	-0,01	-0,08	-0,02	18	0,03	0,06	-0,03	-0,02	-0,08	-0,03
94	107	-0,02	0,05	-0,02	-0,02	-0,02	-0,02	108	-0,02	0,06	-0,02	-0,01	0,02	-0,03
	18	0,03	0,06	-0,01	-0,01	-0,07	-0,04	19	0,03	0,07	0,00	-0,02	-0,04	-0,06
95	108	-0,04	0,06	-0,01	-0,01	0,02	-0,01	109	-0,04	0,05	0,03	0,02	0,05	-0,01
	19	0,04	0,08	-0,01	0,00	-0,04	-0,08	20	0,03	0,06	0,02	0,01	0,10	-0,08
96	109	-0,02	0,08	0,04	0,02	0,05	0,00	110	-0,09	-0,28	0,07	-0,01	0,05	-0,02
	20	0,03	0,09	0,05	0,02	0,10	-0,08	2	-0,04	-0,27	0,07	0,08	0,27	-0,09
97	111	-0,01	-0,04	0,00	0,00	-0,02	-0,01	112	0,00	-0,02	-0,02	-0,01	-0,02	-0,01
	104	0,00	-0,04	0,00	0,00	-0,03	-0,02	105	0,00	-0,02	-0,02	-0,01	-0,03	-0,02
98	112	-0,01	-0,02	-0,02	-0,01	-0,02	-0,01	113	0,00	0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,01
	105	-0,01	-0,02	-0,02	-0,01	-0,03	-0,02	106	0,00	0,01	-0,03	-0,02	-0,03	-0,02
99	113	-0,02	0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,01	114	-0,01	0,04	-0,01	-0,01	0,00	-0,01
	106	-0,01	0,01	-0,02	-0,02	-0,03	-0,02	107	-0,01	0,04	-0,02	-0,02	-0,02	-0,02
100	114	-0,02	0,03	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	115	-0,02	0,04	0,01	-0,01	0,01	0,00
	107	-0,02	0,04	-0,01	-0,02	-0,02	-0,02	108	-0,02	0,04	0,00	-0,01	0,01	-0,02
101	115	-0,01	0,05	0,01	0,00	0,01	0,00	116	-0,02	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00
	108	-0,03	0,05	0,01	-0,02	0,01	-0,02	109	-0,04	-0,01	0,04	0,02	0,04	-0,02
102	116	0,00	-0,01	0,04	0,00	0,02	0,00	117	-0,02	-0,09	0,00	0,00	0,02	0,00
	109	0,01	-0,01	0,06	0,02	0,04	-0,02	110	-0,01	-0,09	0,01	-0,01	0,07	-0,02
103	118	0,00	-0,02	0,00	0,00	-0,01	-0,01	119	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01
	111	0,00	-0,02	0,00	0,00	-0,02	-0,01	112	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	-0,02	-0,01
104	119	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	120	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	-0,01
	112	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	113	0,00	0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,01
105	120	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	121	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	0,00	0,00
	113	-0,02	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	114	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	0,00	-0,01
106	121	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	0,00	0,00	122	-0,01	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
	114	-0,03	0,02	0,00	-0,01	0,00	-0,01	115	-0,03	0,02	0,01	-0,01	0,01	0,00
107	122	-0,01	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	123	-0,01	-0,01	0,02	0,00	0,01	0,00
	115	-0,02	0,02	0,01	0,00	0,01	0,00	116	-0,02	-0,01	0,02	0,00	0,02	0,00
108	123	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,01	0,00	124	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,01	0,00
	116	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,02	0,00	117	-0,01	-0,03	0,01	0,00	0,03	0,00
109	125	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	126	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01
	118	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	119	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01
110	126	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	127	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	119	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	120	-0,01	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,01
111	127	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	120	-0,01	0,00	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	121	-0,01	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
112	128	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	129	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	121	-0,02	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	122	-0,02	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
113	129	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	130	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	122	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	123	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,01	0,00
114	130	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	131	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	123	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	124	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00
115	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	133	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	127	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	128	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	128	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
119	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
120	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Var.Bibl.Arch.: SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Var.Bibl.Arch.: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
7	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Var.Bibl.Arch.: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
49	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
58	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
67	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
71	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
73	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
74	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
77	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
79	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Var.Bibl.Arch.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
91	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	111	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	104	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
100	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	118	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	111	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
105	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
107	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
109	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	118	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
119	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Vento dir. 0: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	0,22	0,40	0,18	-0,33	18,30	2,04	105	0,11	-0,16	-0,01	2,98	16,40	0,41
	1	-0,05	0,34	0,12	4,22	22,84	1,31	16	-0,16	-0,21	-0,06	5,56	27,39	-0,33
2	24	-0,01	-0,08	-0,04	0,11	1,95	0,00	23	0,01	0,00	0,00	0,05	2,02	-0,01
	21	-0,01	-0,08	-0,04	0,61	2,68	-0,07	22	0,00	0,00	0,00	-0,18	2,61	-0,08
3	23	0,01	-0,04	-0,01	0,05	2,03	0,04	24	0,00	-0,07	-0,01	0,11	1,94	-0,04
	25	0,00	-0,04	-0,01	-0,01	1,30	0,09	26	0,00	-0,07	-0,01	0,09	1,30	0,01
4	28	0,00	-0,09	0,00	0,23	1,27	-0,01	26	0,01	-0,07	-0,03	0,04	1,29	0,03
	27	0,01	-0,09	0,01	0,14	1,90	-0,06	24	0,01	-0,07	-0,02	0,30	1,98	-0,02
5	29	-0,11	0,01	-0,04	2,75	1,17	0,03	27	-0,11	0,01	-0,01	1,90	0,14	-0,01
	21	-0,10	0,01	0,01	2,51	-0,26	0,12	24	-0,10	0,01	0,05	1,99	0,30	0,08
6	31	0,00	-0,10	0,01	0,18	1,87	-0,03	27	0,00	-0,10	-0,01	0,47	1,97	-0,02
	30	-0,02	-0,10	0,02	1,35	2,70	-0,08	29	-0,02	-0,11	0,00	-0,45	2,43	-0,07
7	27	0,00	-0,09	-0,01	0,48	1,97	-0,03	31	0,00	-0,09	0,01	0,18	1,87	-0,03
	28	0,01	-0,09	-0,02	0,00	1,22	0,00	32	0,01	-0,09	0,01	0,37	1,26	0,01
8	31	-0,09	0,00	0,01	1,92	0,40	-0,09	30	-0,10	-0,02	0,01	2,49	0,29	-0,09
	33	-0,09	0,00	-0,01	1,91	0,37	0,08	34	-0,10	-0,02	-0,01	2,49	0,30	0,09
9	5	0,00	-0,06	-0,01	0,01	0,73	0,03	35	0,00	-0,05	-0,01	0,00	0,72	0,10
	26	0,00	-0,06	0,00	0,09	1,29	0,01	25	0,00	-0,05	0,00	-0,01	1,32	0,08
10	37	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,33	0,04	36	0,00	-0,05	-0,01	-0,01	0,30	0,09

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Vento dir. 0: SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
11	5	0,00	-0,05	0,00	0,01	0,71	0,04	35	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,73	0,09
	28	-0,07	0,01	0,00	1,30	0,24	-0,02	38	-0,07	0,00	0,00	0,71	0,00	-0,03
	26	-0,06	0,01	0,01	1,28	0,04	-0,01	5	-0,06	0,00	0,02	0,73	0,03	-0,02
12	36	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,31	0,08	37	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,32	0,04
	39	0,00	-0,05	-0,01	-0,01	0,06	0,07	40	0,00	-0,05	0,00	-0,04	0,07	0,03
13	38	-0,06	0,00	0,00	0,76	0,01	0,00	41	-0,06	0,00	0,00	0,28	-0,01	0,00
	5	-0,05	0,01	0,01	0,72	0,03	-0,04	37	-0,05	0,00	0,01	0,33	-0,02	-0,04
14	44	0,00	-0,05	0,00	-0,03	0,09	0,01	43	0,00	-0,05	-0,01	-0,02	0,08	0,01
	42	0,01	-0,05	0,01	0,07	0,34	0,01	41	0,01	-0,05	-0,01	-0,02	0,32	0,01
15	42	0,01	-0,05	-0,01	-0,05	0,31	0,00	45	0,01	-0,05	0,01	0,07	0,33	-0,01
	44	0,00	-0,05	-0,01	-0,03	0,09	0,01	46	0,00	-0,05	0,01	-0,03	0,08	0,00
16	37	0,00	-0,05	-0,01	-0,03	0,31	0,04	41	0,00	-0,05	0,00	-0,01	0,32	0,01
	40	0,00	-0,05	-0,01	-0,03	0,08	0,04	43	0,00	-0,05	0,00	-0,03	0,08	0,01
17	33	-0,09	0,00	-0,01	1,90	0,37	-0,04	47	-0,09	0,01	-0,01	1,27	0,27	-0,03
	31	-0,09	0,00	0,01	1,91	0,40	0,03	32	-0,09	0,01	0,01	1,20	0,05	0,04
18	49	0,00	-0,10	0,01	0,46	1,96	0,02	33	0,00	-0,10	-0,01	0,21	1,88	0,03
	48	-0,02	-0,11	0,00	-0,44	2,43	0,07	34	-0,02	-0,10	-0,02	1,35	2,70	0,08
19	50	0,01	-0,09	0,02	0,11	1,23	0,02	47	0,01	-0,09	-0,01	0,22	1,26	-0,01
	49	0,00	-0,09	0,01	0,46	1,97	0,04	33	0,00	-0,09	-0,01	0,21	1,87	0,01
20	52	-0,10	0,01	-0,01	2,50	-0,26	-0,12	51	-0,10	0,01	-0,05	2,00	0,31	-0,07
	48	-0,11	0,01	0,04	2,76	1,17	-0,03	49	-0,11	0,01	0,01	1,89	0,13	0,01
21	54	0,01	0,00	0,00	0,06	2,02	0,01	51	-0,01	-0,08	0,04	0,10	1,95	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	-0,18	2,61	0,08	52	-0,01	-0,08	0,04	0,61	2,68	0,07
22	56	0,00	-0,04	0,01	-0,03	1,27	-0,08	55	0,00	-0,07	0,01	0,14	1,34	0,01
	54	0,01	-0,04	0,01	0,06	2,04	-0,05	51	0,00	-0,07	0,01	0,09	1,94	0,05
23	49	0,01	-0,09	-0,01	0,14	1,91	0,04	51	0,01	-0,07	0,02	0,31	1,98	0,03
	50	0,00	-0,09	0,00	0,30	1,27	-0,02	55	0,01	-0,07	0,03	-0,09	1,29	-0,03
24	47	0,01	-0,08	-0,01	0,23	1,32	0,02	50	0,01	-0,07	0,01	0,12	1,30	0,01
	57	0,00	-0,08	0,00	0,06	0,67	0,00	58	0,01	-0,07	0,02	0,06	0,71	-0,01
25	59	0,00	-0,06	0,01	-0,03	0,30	-0,01	45	0,00	-0,06	0,00	-0,01	0,32	-0,01
	58	0,01	-0,06	0,01	0,07	0,74	-0,01	57	0,01	-0,06	0,00	0,07	0,73	-0,01
26	45	0,01	-0,05	0,00	-0,02	0,31	0,01	59	0,01	-0,05	0,01	-0,02	0,33	-0,03
	46	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,08	0,00	60	0,00	-0,05	0,01	-0,02	0,07	-0,03
27	62	0,00	-0,05	0,01	0,00	0,67	-0,10	61	0,00	-0,06	0,01	-0,01	0,88	-0,06
	56	0,00	-0,05	0,00	-0,01	1,36	-0,08	55	0,00	-0,06	0,00	0,10	1,11	-0,04
28	62	-0,05	0,00	0,00	0,76	0,02	0,10	64	-0,05	0,00	-0,01	0,30	-0,02	0,10
	61	-0,05	0,00	0,00	0,67	-0,05	0,02	63	-0,06	0,00	0,00	0,39	0,02	0,02
29	66	0,00	-0,05	0,01	0,00	0,05	-0,07	65	0,00	-0,05	0,00	-0,03	0,08	-0,04
	64	0,00	-0,05	0,00	-0,01	0,33	-0,07	63	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,29	-0,04
30	65	0,00	-0,05	0,01	-0,04	0,08	-0,03	60	0,00	-0,05	0,00	-0,03	0,07	-0,02
	63	0,00	-0,05	0,01	-0,07	0,28	-0,04	59	0,00	-0,05	0,00	0,07	0,35	-0,03
31	68	0,00	-0,02	0,00	0,01	-0,08	0,02	69	0,00	-0,02	0,00	-0,03	-0,07	0,02
	67	0,00	-0,02	0,00	0,00	-0,06	0,01	70	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,06	0,01
32	72	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,05	0,01	70	0,00	-0,02	-0,01	-0,02	-0,06	0,01
	71	0,00	-0,02	0,01	-0,03	-0,07	0,01	69	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,07	0,02
33	43	0,00	-0,04	-0,01	-0,02	0,09	0,01	44	0,00	-0,04	0,01	-0,03	0,07	0,00
	73	0,00	-0,04	-0,01	-0,04	-0,05	0,02	74	0,00	-0,04	0,00	-0,03	-0,04	0,01
34	75	0,00	-0,03	0,00	-0,04	-0,07	0,00	71	0,00	-0,03	-0,01	-0,03	-0,07	0,01
	74	0,00	-0,03	0,00	-0,03	-0,03	0,01	73	0,00	-0,03	-0,01	-0,04	-0,04	0,01
35	71	0,00	-0,02	0,00	-0,03	-0,07	0,01	75	0,00	-0,02	0,00	-0,04	-0,07	0,00
	72	0,00	-0,02	-0,01	-0,02	-0,05	0,01	76	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,05	0,00
36	75	-0,03	0,00	0,01	-0,06	-0,03	0,00	74	-0,03	0,00	0,00	-0,04	-0,06	0,00
	77	-0,03	0,00	-0,01	-0,07	-0,04	0,00	78	-0,03	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,01
37	80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	14	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,01	81	0,00	-0,01	-0,01	0,01	-0,03	0,00
38	83	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,02	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	72	0,00	-0,01	0,00	-0,02	-0,05	0,01	76	0,00	-0,01	0,01	-0,03	-0,06	0,00
	83	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	0,00	84	0,00	-0,01	0,00	-0,01	-0,02	0,00
40	77	-0,02	0,00	0,00	-0,07	-0,04	0,00	85	-0,02	0,00	-0,01	-0,05	-0,01	0,00
	75	-0,02	0,00	0,00	-0,06	-0,03	0,00	76	-0,02	0,00	0,00	-0,05	-0,04	0,00
41	84	0,00	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	84	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,02	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	88	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,02	0,00
43	46	0,00	-0,04	-0,01	-0,02	0,10	-0,01	60	0,00	-0,04	0,01	-0,02	0,09	-0,01
	78	0,00	-0,04	0,00	-0,04	-0,04	-0,01	89	0,00	-0,04	0,01	-0,04	-0,04	-0,01
44	90	0,00	-0,03	0,01	-0,03	-0,07	-0,01	77	0,00	-0,03	0,00	-0,03	-0,07	0,00
	89	0,00	-0,03	0,01	-0,04	-0,04	-0,01	78	0,00	-0,03	-0,01	-0,04	-0,04	0,00
45	91	0,00	-0,02	0,01	-0,02	-0,05	-0,01	85	0,00	-0,02	0,00	-0,03	-0,05	0,00
	90	0,00	-0,02	0,01	-0,03	-0,07	-0,01	77	0,00	-0,02	-0,01	-0,03	-0,07	-0,01
46	93	-0,03	0,00	0,00	-0,04	-0,04	0,02	92	-0,03	0,00	-0,01	-0,08	-0,02	0,02
	89	-0,03	0,00	0,00	-0,04	-0,03	0,01	90	-0,03	0,00	0,00	-0,07	-0,04	0,01
47	94	0,00	-0,04	0,01	0,00	-0,05	-0,05	93	0,00	-0,04	0,00	-0,03	-0,06	-0,03
	66	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,06	-0,06	65	0,00	-0,04	0,00	-0,03	0,08	-0,04
48	94	-0,03	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,04	95	-0,03	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,02
	93	-0,03	0,00	0,00	-0,04	-0,03	0,03	92	-0,03	0,00	0,00	-0,08	-0,02	0,02
49	92	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,07	-0,02	95	0,00	-0,02	0,00	0,00	-0,09	-0,02
	96	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,06	-0,01	97	0,00	-0,02	0,01	0,00	-0,06	-0,01
50	90	0,00	-0,02	0,00	-0,04	-0,07	-0,01	92	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,07	-0,02
	91	0,00	-0,02	0,00	-0,02	-0,05	-0,01	96	0,00	-0,02	0,00	-0,01	-0,06	-0,01
51	85	0,00	-0,01	-0,01	-0,03	-0,05	0,00	91	0,00	-0,01	0,00	-0,02	-0,05	-0,01
	88	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	0,00	98	0,00	-0,01	0,00	-0,01	-0,02	-0,01
52	99	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00

TENS. Vento dir. 0: SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	98	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00	88	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00
53	101	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,01	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,02	0,00	99	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
54	102	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,02	0,00	101	0,00	-0,01	0,00	-0,01	-0,02	0,00
	97	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,06	-0,01	96	0,00	-0,01	0,00	-0,02	-0,06	-0,01
55	102	-0,01	0,00	-0,01	-0,03	0,00	0,00	15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	100	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
56	16	-0,32	-0,22	-0,14	2,78	0,13	0,05	21	-0,26	0,10	0,00	2,70	0,16	0,09
	1	0,15	-0,13	0,03	2,73	0,10	0,07	22	0,16	0,18	0,16	2,64	0,13	0,10
57	17	-0,10	-0,09	0,00	2,87	0,30	-0,04	29	-0,13	-0,02	-0,04	2,69	0,31	0,01
	16	-0,10	-0,09	0,02	2,87	0,44	0,01	21	-0,11	-0,01	-0,03	2,68	0,45	0,06
58	18	-0,10	-0,03	-0,01	2,77	0,61	-0,15	30	-0,12	-0,03	-0,02	2,64	0,44	-0,14
	17	-0,09	-0,03	0,02	2,87	0,70	0,01	29	-0,10	-0,03	0,00	2,75	0,53	0,02
59	28	-0,07	0,01	0,01	1,05	0,12	-0,01	32	-0,07	0,01	-0,01	1,04	0,12	0,01
	38	-0,07	0,01	0,01	0,88	0,09	-0,01	8	-0,07	0,01	0,00	0,87	0,09	0,01
60	57	-0,06	0,01	-0,01	0,58	0,06	0,00	45	-0,06	0,00	-0,01	0,45	0,03	0,00
	8	-0,06	0,01	0,01	0,58	0,08	0,00	42	-0,06	0,00	0,01	0,45	0,04	0,00
61	8	-0,07	0,01	-0,01	0,57	0,02	-0,02	42	-0,07	0,00	0,00	0,44	0,01	-0,01
	38	-0,06	0,01	0,01	0,57	0,05	-0,01	41	-0,06	0,00	0,01	0,45	0,04	-0,01
62	40	-0,04	0,00	0,00	0,04	-0,03	-0,04	6	-0,04	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,04
	39	-0,04	0,00	0,00	0,03	-0,02	-0,05	103	-0,04	0,00	0,01	-0,01	-0,01	-0,05
63	32	-0,08	0,01	0,01	1,06	0,11	0,02	47	-0,08	0,01	-0,01	1,06	0,11	0,00
	8	-0,08	0,01	0,01	0,87	0,12	0,01	57	-0,08	0,01	-0,01	0,88	0,12	0,00
64	18	-0,10	-0,03	0,01	2,77	0,61	0,16	19	-0,09	-0,03	-0,02	2,87	0,70	-0,01
	34	-0,12	-0,03	0,02	2,64	0,44	0,14	48	-0,10	-0,03	0,00	2,75	0,53	-0,02
65	19	-0,10	-0,09	0,00	2,87	0,30	0,04	20	-0,10	-0,09	-0,02	2,87	0,44	-0,01
	48	-0,13	-0,02	0,04	2,69	0,31	-0,01	52	-0,11	-0,01	0,03	2,68	0,45	-0,06
66	20	-0,32	-0,22	0,14	2,78	0,13	-0,05	2	0,15	-0,13	-0,03	2,73	0,10	-0,07
	52	-0,26	0,10	0,00	2,70	0,16	-0,09	53	0,16	0,18	-0,16	2,64	0,13	-0,10
67	58	-0,06	0,00	0,00	0,54	0,03	0,02	11	-0,05	0,01	-0,01	0,53	0,04	0,04
	59	-0,06	0,00	0,00	0,47	0,02	0,02	63	-0,05	0,00	-0,01	0,46	0,03	0,04
68	55	-0,07	0,01	-0,01	0,97	0,01	-0,05	11	-0,07	0,01	-0,01	0,90	0,05	-0,03
	50	-0,07	0,01	0,00	1,02	0,07	-0,01	58	-0,07	0,00	0,00	0,95	0,11	0,01
69	40	-0,04	0,00	0,01	0,04	-0,03	-0,03	43	-0,04	0,00	0,00	0,04	-0,04	-0,02
	6	-0,04	0,00	0,01	0,01	-0,03	-0,03	73	-0,04	0,00	0,00	0,01	-0,03	-0,02
70	6	-0,03	0,00	0,00	-0,04	-0,01	-0,03	69	-0,03	0,00	0,00	-0,06	-0,01	-0,02
	103	-0,03	0,00	0,00	-0,06	-0,01	-0,03	68	-0,03	0,00	0,00	-0,07	-0,01	-0,03
71	71	-0,03	0,00	0,00	-0,06	-0,03	-0,01	69	-0,03	0,00	0,01	-0,05	-0,03	-0,02
	73	-0,03	0,00	0,00	-0,04	-0,03	-0,02	6	-0,03	0,00	0,00	-0,04	-0,03	-0,02
72	70	-0,01	0,00	0,00	-0,05	-0,01	-0,01	7	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,00
	67	-0,02	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,01	81	-0,01	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00
73	70	-0,01	0,00	0,00	-0,05	-0,02	-0,01	72	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	-0,01
	7	-0,02	-0,01	0,00	-0,04	-0,01	-0,01	83	-0,01	0,01	0,00	-0,03	-0,01	-0,01
74	44	-0,04	0,00	0,01	0,04	-0,03	0,00	46	-0,04	0,00	-0,01	0,04	-0,04	0,00
	9	-0,04	0,00	0,01	0,02	-0,03	0,00	78	-0,04	0,01	-0,01	0,02	-0,03	0,00
75	84	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,02	0,00	10	-0,01	0,01	0,00	-0,03	-0,02	0,00
	88	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,02	0,00	85	-0,01	-0,01	0,00	-0,03	-0,02	0,00
76	89	-0,04	0,00	0,00	0,01	-0,03	0,02	60	-0,04	0,00	0,00	0,03	-0,04	0,02
	12	-0,04	0,00	-0,01	0,01	-0,03	0,02	65	-0,04	0,00	0,00	0,03	-0,04	0,02
77	34	0,00	0,00	0,00	3,07	0,30	0,00	34	-0,09	-0,02	-0,01	3,07	0,30	0,00
	18	-0,09	-0,05	0,00	3,07	0,30	0,00	30	-0,09	-0,02	0,01	3,07	0,30	0,00
78	11	0,00	0,00	0,00	1,02	0,14	0,04	11	-0,06	0,00	-0,01	1,02	0,14	0,04
	61	-0,06	0,00	-0,01	1,02	0,14	0,04	55	-0,06	0,00	-0,01	1,02	0,14	0,04
79	11	0,00	0,00	0,00	0,52	-0,10	0,03	11	-0,06	0,00	0,00	0,52	-0,10	0,03
	63	-0,05	0,01	-0,01	0,52	-0,10	0,03	61	-0,05	0,00	0,00	0,52	-0,10	0,03
80	74	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	74	-0,04	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00
	9	-0,04	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	44	-0,04	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00
81	78	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,00	78	-0,04	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,00
	9	-0,04	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,00	74	-0,03	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,00
82	79	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,01	0,00	79	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,01	0,00
	7	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,01	0,00	81	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,01	0,00
83	83	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,02	0,00	83	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,02	0,00
	7	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,02	0,00	79	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,02	0,00
84	10	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,00	10	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,00
	76	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,00	84	-0,01	0,01	0,00	-0,04	-0,01	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,02	0,00	76	-0,02	0,00	0,00	-0,04	-0,02	0,00
	10	-0,02	0,01	0,00	-0,04	-0,02	0,00	85	-0,02	0,00	0,00	-0,04	-0,02	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,03	12	-0,04	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,03
	93	-0,04	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,03	65	-0,04	0,00	0,00	0,01	-0,02	0,03
87	89	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,02	89	-0,04	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,02
	93	-0,03	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,02	12	-0,03	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,02
88	13	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,01	13	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,01
	91	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,01	98	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,01
89	91	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,02	0,01	91	-0,02	0,00	0,00	-0,05	-0,02	0,01
	13	-0,02	0,00	0,00	-0,05	-0,02	0,01	96	-0,02	0,00	0,00	-0,05	-0,02	0,01
90	13	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,01	13	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,01
	101	-0,01	0,01	0,00	-0,04	-0,01	0,01	96	-0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,01
91	98	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,01	98	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,01
	101	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,01	13	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,01
92	105	0,04	-0,07	-0,03	2,59	16,32	0,33	106	0,05	-0,02	-0,15	3,41	17,03	0,07
	16	-0,04	-0,08	0,15	5,45	27,37	0,10	17	-0,03	-0,04	0,03	5,49	27,37	-0,16
93	106	0,00	0,07	-0,21	3,38	17,02	0,02	107	-0,04	-0,13	0,07	3,46	17,14	0,02
	17	-0,06	0,05	0,02	5,45	27,36	-0,03	18	-0,10	-0,15	0,30	5,49	27,38	-0,03
94	107	-0,04	-0,13	-0,07	3,46	17,14	-0,02	108	0,00	0,07	0,21	3,38	17,02	-0,02

TENS. Vento dir. 0: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
95	18	-0,10	-0,15	-0,30	5,49	27,38	0,03	19	-0,06	0,05	-0,02	5,45	27,36	0,03
	108	0,05	-0,02	0,15	3,41	17,03	-0,07	109	0,04	-0,07	0,03	2,59	16,32	-0,33
	19	-0,03	-0,04	-0,03	5,49	27,37	0,16	20	-0,04	-0,08	-0,15	5,45	27,37	-0,10
96	109	0,11	-0,16	0,01	2,98	16,40	-0,41	110	0,22	0,39	-0,18	-0,33	18,30	-2,04
	20	-0,16	-0,21	0,06	5,56	27,39	0,33	2	-0,05	0,34	-0,12	4,22	22,84	-1,31
97	111	0,02	0,11	-0,04	0,07	9,85	-0,41	112	0,00	0,02	0,03	0,87	9,68	0,13
	104	0,00	0,10	0,02	-0,47	17,58	0,38	105	-0,02	0,02	0,09	3,05	16,77	0,92
98	112	0,03	0,01	0,01	1,00	9,71	0,28	113	0,02	-0,05	0,00	1,66	9,43	0,08
	105	0,03	0,00	0,07	2,66	16,69	0,38	106	0,01	-0,05	0,06	3,41	17,01	0,18
99	113	0,02	-0,03	-0,04	1,62	9,42	0,14	114	0,02	-0,05	0,03	1,83	9,41	0,01
	106	0,03	-0,02	0,00	3,38	17,01	0,10	107	0,03	-0,05	0,07	3,46	17,15	-0,03
100	114	0,02	-0,05	-0,03	1,83	9,41	-0,01	115	0,02	-0,03	0,04	1,62	9,42	-0,14
	107	0,03	-0,05	-0,07	3,46	17,15	0,03	108	0,03	-0,02	0,00	3,38	17,01	-0,10
101	115	0,02	-0,05	0,00	1,66	9,43	-0,08	116	0,03	0,01	-0,01	1,00	9,71	-0,28
	108	0,01	-0,05	-0,06	3,41	17,01	-0,18	109	0,03	0,00	-0,07	2,66	16,69	-0,38
102	116	0,00	0,02	-0,03	0,87	9,68	-0,13	117	0,02	0,11	0,04	0,07	9,85	0,41
	109	-0,02	0,02	-0,09	3,05	16,77	-0,92	110	0,00	0,10	-0,02	-0,47	17,58	-0,38
103	118	0,01	0,04	-0,02	-0,07	4,35	-0,70	119	0,00	0,01	0,01	0,20	4,36	-0,15
	111	0,01	0,04	0,02	0,12	10,09	-0,38	112	0,00	0,01	0,05	0,84	9,52	0,17
104	119	0,02	0,01	0,00	0,21	4,36	-0,11	120	0,01	-0,02	0,02	0,54	4,18	-0,02
	112	0,02	0,01	0,03	0,97	9,55	0,10	113	0,01	-0,02	0,05	1,66	9,45	0,18
105	120	0,02	-0,02	-0,01	0,54	4,18	0,03	121	0,02	-0,03	0,01	0,67	4,13	-0,02
	113	0,03	-0,01	0,00	1,63	9,45	0,09	114	0,03	-0,02	0,03	1,83	9,43	0,03
106	121	0,02	-0,03	-0,01	0,67	4,13	0,02	122	0,02	-0,02	0,01	0,54	4,18	-0,03
	114	0,03	-0,02	-0,03	1,83	9,43	-0,03	115	0,03	-0,01	0,00	1,63	9,45	-0,09
107	122	0,01	-0,02	-0,02	0,54	4,18	0,02	123	0,02	0,01	0,00	0,21	4,36	0,11
	115	0,01	-0,02	-0,05	1,66	9,45	-0,18	116	0,02	0,01	-0,03	0,97	9,55	-0,10
108	123	0,00	0,01	-0,01	0,20	4,36	0,15	124	0,01	0,04	0,02	-0,07	4,35	0,70
	116	0,00	0,01	-0,05	0,84	9,52	-0,17	117	0,01	0,04	-0,02	0,12	10,09	0,38
109	125	0,00	0,01	-0,01	-0,04	1,08	-0,67	126	0,00	0,01	0,01	-0,11	1,10	-0,26
	118	0,00	0,02	0,01	-0,04	4,46	-0,60	119	0,00	0,01	0,03	0,18	4,30	-0,19
110	126	0,01	0,01	0,00	-0,08	1,11	-0,29	127	0,00	-0,01	0,01	0,02	1,04	-0,10
	119	0,02	0,01	0,01	0,20	4,31	-0,17	120	0,01	-0,01	0,03	0,53	4,18	0,02
111	127	0,01	-0,01	0,00	0,03	1,04	-0,08	128	0,01	-0,01	0,01	0,08	1,01	-0,02
	120	0,02	-0,01	0,00	0,54	4,18	-0,03	121	0,02	-0,01	0,01	0,67	4,13	0,03
112	128	0,01	-0,01	-0,01	0,08	1,01	0,02	129	0,01	-0,01	0,00	0,03	1,04	0,08
	121	0,02	-0,01	-0,01	0,67	4,13	-0,03	122	0,02	-0,01	0,00	0,54	4,18	0,03
113	129	0,00	-0,01	-0,01	0,02	1,04	0,10	130	0,01	0,01	0,00	-0,08	1,11	0,29
	122	0,01	-0,01	-0,03	0,53	4,18	-0,02	123	0,02	0,01	-0,01	0,20	4,31	0,17
114	130	0,00	0,01	-0,01	-0,11	1,10	0,26	131	0,00	0,01	0,01	-0,04	1,08	0,67
	123	0,00	0,01	-0,03	0,18	4,30	0,19	124	0,00	0,02	-0,01	-0,04	4,46	0,60
115	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,57	132	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,33
	125	0,00	0,00	0,00	-0,04	1,10	-0,57	126	0,00	0,00	0,01	-0,11	1,10	-0,33
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,33	133	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,13
	126	0,01	0,00	0,00	-0,08	1,11	-0,30	127	0,01	0,00	0,01	0,02	1,03	-0,10
117	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,13	134	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	127	0,01	0,00	0,00	0,03	1,04	-0,11	128	0,01	0,00	0,01	0,08	1,01	0,01
118	134	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,13
	128	0,01	0,00	-0,01	0,08	1,01	-0,01	129	0,01	0,00	0,00	0,03	1,04	0,11
119	135	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,13	136	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,33
	129	0,01	0,00	-0,01	0,02	1,03	0,10	130	0,01	0,00	0,00	-0,08	1,11	0,30
120	136	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,33	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,57
	130	0,00	0,00	-0,01	-0,11	1,10	0,33	131	0,00	0,00	0,00	-0,04	1,10	0,57

TENS. Vento dir. 90: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	0,01	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,02	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	16	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
2	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
3	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
4	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
5	29	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	27	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01
	21	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	24	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01
6	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
7	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
8	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
9	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
10	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
11	28	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	26	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	5	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01
12	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Vento dir. 90: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
15	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
18	49	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
19	50	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
20	52	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	51	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01
	48	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	49	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01
21	54	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	52	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
22	56	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
	54	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
23	49	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
24	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	50	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
25	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
26	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	62	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	61	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
28	62	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	64	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	61	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
30	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	16	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	21	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01

TENS. Vento dir. 90: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	1	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	22	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01
57	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
58	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
59	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
60	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
64	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
65	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
66	20	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	2	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01
	52	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	53	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01
67	58	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	55	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	50	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
69	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
71	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
73	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
74	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
77	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
78	11	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	11	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01
	61	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	55	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01
79	11	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
80	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
94	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
96	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00
	20	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	2	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,01	-0,01
97	111	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	104	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	105	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
98	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Vento dir. 90: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
99	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
100	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	116	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	109	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00
103	118	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	111	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
105	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
107	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
109	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	118	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
119	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Vento dir. 180: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	-0,22	-0,40	-0,18	0,33	-18,30	-2,04	105	-0,11	0,16	0,01	-2,98	-16,40	-0,41
	1	0,05	-0,34	-0,12	-4,22	-22,84	-1,31	16	0,16	0,21	0,06	-5,56	-27,39	0,33
2	24	0,01	0,08	0,04	-0,11	-1,95	0,00	23	-0,01	0,00	0,00	-0,05	-2,02	0,01
	21	0,01	0,08	0,04	-0,61	-2,68	0,07	22	0,00	0,00	0,00	0,18	-2,61	0,08
3	23	-0,01	0,04	0,01	-0,05	-2,03	-0,04	24	0,00	0,07	0,01	-0,11	-1,94	0,04
	25	0,00	0,04	0,01	0,01	-1,30	-0,09	26	0,00	0,07	0,01	-0,09	-1,30	-0,01
4	28	0,00	0,09	0,00	-0,23	-1,27	0,01	26	-0,01	0,07	0,03	-0,04	-1,29	-0,03
	27	-0,01	0,09	-0,01	-0,14	-1,90	0,06	24	-0,01	0,07	0,02	-0,30	-1,98	0,02
5	29	0,11	-0,01	0,04	-2,75	-1,17	-0,03	27	0,11	-0,01	0,01	-1,90	-0,14	0,01
	21	0,10	-0,01	-0,01	-2,51	0,26	-0,12	24	0,10	-0,01	-0,05	-1,99	-0,30	-0,08
6	31	0,00	0,10	-0,01	-0,18	-1,87	0,03	27	0,00	0,10	0,01	-0,47	-1,97	0,02
	30	0,02	0,10	-0,02	-1,35	-2,70	0,08	29	0,02	0,11	0,00	0,45	-2,43	0,07
7	27	0,00	0,09	0,01	-0,48	-1,97	0,03	31	0,00	0,09	-0,01	-0,18	-1,87	0,03
	28	-0,01	0,09	0,02	0,00	-1,22	0,00	32	-0,01	0,09	-0,01	-0,37	-1,26	-0,01
8	31	0,09	0,00	-0,01	-1,92	-0,40	0,09	30	0,10	0,02	-0,01	-2,49	-0,29	0,09
	33	0,09	0,00	0,01	-1,91	-0,37	-0,08	34	0,10	0,02	0,01	-2,49	-0,30	-0,09
9	5	0,00	0,06	0,01	-0,01	-0,73	-0,03	35	0,00	0,05	0,01	0,00	-0,72	-0,10
	26	0,00	0,06	0,00	-0,09	-1,29	-0,01	25	0,00	0,05	0,00	0,01	-1,32	-0,08
10	37	0,00	0,05	0,00	0,02	-0,33	-0,04	36	0,00	0,05	0,01	0,01	-0,30	-0,09
	5	0,00	0,05	0,00	-0,01	-0,71	-0,04	35	0,00	0,05	0,00	0,00	-0,73	-0,09
11	28	0,07	-0,01	0,00	-1,30	-0,24	0,02	38	0,07	0,00	0,00	-0,71	0,00	0,03
	26	0,06	-0,01	-0,01	-1,28	-0,04	0,01	5	0,06	0,00	-0,02	-0,73	-0,03	0,02
12	36	0,00	0,05	0,00	0,00	-0,31	-0,08	37	0,00	0,05	0,00	0,02	-0,32	-0,04
	39	0,00	0,05	0,01	0,01	-0,06	-0,07	40	0,00	0,05	0,00	0,04	-0,07	-0,03
13	38	0,06	0,00	0,00	-0,76	-0,01	0,00	41	0,06	0,00	0,00	-0,28	0,01	0,00
	5	0,05	-0,01	-0,01	-0,72	-0,03	0,04	37	0,05	0,00	-0,01	-0,33	0,02	0,04
14	44	0,00	0,05	0,00	0,03	-0,09	-0,01	43	0,00	0,05	0,01	0,02	-0,08	-0,01
	42	-0,01	0,05	-0,01	-0,07	-0,34	-0,01	41	-0,01	0,05	0,01	0,02	-0,32	-0,01
15	42	-0,01	0,05	0,01	0,05	-0,31	0,00	45	-0,01	0,05	-0,01	-0,07	-0,33	0,01
	44	0,00	0,05	0,01	0,03	-0,09	-0,01	46	0,00	0,05	-0,01	0,03	-0,08	0,00
16	37	0,00	0,05	0,01	0,03	-0,31	-0,04	41	0,00	0,05	0,00	0,01	-0,32	-0,01
	40	0,00	0,05	0,01	0,03	-0,08	-0,04	43	0,00	0,05	0,00	0,03	-0,08	-0,01
17	33	0,09	0,00	0,01	-1,90	-0,37	0,04	47	0,09	-0,01	0,01	-1,27	-0,27	0,03
	31	0,09	0,00	-0,01	-1,91	-0,40	-0,03	32	0,09	-0,01	-0,01	-1,20	-0,05	-0,04
18	49	0,00	0,10	-0,01	-0,46	-1,96	-0,02	33	0,00	0,10	0,01	-0,21	-1,88	-0,03

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Vento dir. 180: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
19	48	0,02	0,11	0,00	0,44	-2,43	-0,07	34	0,02	0,10	0,02	-1,35	-2,70	-0,08
	50	-0,01	0,09	-0,02	-0,11	-1,23	-0,02	47	-0,01	0,09	0,01	-0,22	-1,26	0,01
	49	0,00	0,09	-0,01	-0,46	-1,97	-0,04	33	0,00	0,09	0,01	-0,21	-1,87	-0,01
20	52	0,10	-0,01	0,01	-2,50	0,26	0,12	51	0,10	-0,01	0,05	-2,00	-0,31	0,07
	48	0,11	-0,01	-0,04	-2,76	-1,17	0,03	49	0,11	-0,01	-0,01	-1,89	-0,13	-0,01
21	54	-0,01	0,00	0,00	-0,06	-2,02	-0,01	51	0,01	0,08	-0,04	-0,10	-1,95	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	0,18	-2,61	-0,08	52	0,01	0,08	-0,04	-0,61	-2,68	-0,07
22	56	0,00	0,04	-0,01	0,03	-1,27	0,08	55	0,00	0,07	-0,01	-0,14	-1,34	-0,01
	54	-0,01	0,04	-0,01	-0,06	-2,04	0,05	51	0,00	0,07	-0,01	-0,09	-1,94	-0,05
23	49	-0,01	0,09	0,01	-0,14	-1,91	-0,04	51	-0,01	0,07	-0,02	-0,31	-1,98	-0,03
	50	0,00	0,09	0,00	-0,30	-1,27	0,02	55	-0,01	0,07	-0,03	0,09	-1,29	0,03
24	47	-0,01	0,08	0,01	-0,23	-1,32	-0,02	50	-0,01	0,07	-0,01	-0,12	-1,30	-0,01
	57	0,00	0,08	0,00	-0,06	-0,67	0,00	58	-0,01	0,07	-0,02	-0,06	-0,71	0,01
25	59	0,00	0,06	-0,01	0,03	-0,30	0,01	45	0,00	0,06	0,00	0,01	-0,32	0,01
	58	-0,01	0,06	-0,01	-0,07	-0,74	0,01	57	-0,01	0,06	0,00	-0,07	-0,73	0,01
26	45	-0,01	0,05	0,00	0,02	-0,31	-0,01	59	-0,01	0,05	-0,01	0,02	-0,33	0,03
	46	0,00	0,05	0,00	0,02	-0,08	0,00	60	0,00	0,05	-0,01	0,02	-0,07	0,03
27	62	0,00	0,05	-0,01	0,00	-0,67	0,10	61	0,00	0,06	-0,01	0,01	-0,88	0,06
	56	0,00	0,05	0,00	0,01	-1,36	0,08	55	0,00	0,06	0,00	-0,10	-1,11	0,04
28	62	0,05	0,00	0,00	-0,76	-0,02	-0,10	64	0,05	0,00	0,01	-0,30	0,02	-0,10
	61	0,05	0,00	0,00	-0,67	0,05	-0,02	63	0,06	0,00	0,00	-0,39	-0,02	-0,02
29	66	0,00	0,05	-0,01	0,00	-0,05	0,07	65	0,00	0,05	0,00	0,03	-0,08	0,04
	64	0,00	0,05	0,00	0,01	-0,33	0,07	63	0,00	0,05	0,00	0,00	-0,29	0,04
30	65	0,00	0,05	-0,01	0,04	-0,08	0,03	60	0,00	0,05	0,00	0,03	-0,07	0,02
	63	0,00	0,05	-0,01	0,07	-0,28	0,04	59	0,00	0,05	0,00	-0,07	-0,35	0,03
31	68	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,08	-0,02	69	0,00	0,02	0,00	0,03	0,07	-0,02
	67	0,00	0,02	0,00	0,00	0,06	-0,01	70	0,00	0,02	0,00	0,02	0,06	-0,01
32	72	0,00	0,02	0,00	0,02	0,05	-0,01	70	0,00	0,02	0,01	0,02	0,06	-0,01
	71	0,00	0,02	-0,01	0,03	0,07	-0,01	69	0,00	0,02	0,00	0,02	0,07	-0,02
33	43	0,00	0,04	0,01	0,02	-0,09	-0,01	44	0,00	0,04	-0,01	0,03	-0,07	0,00
	73	0,00	0,04	0,01	0,04	0,05	-0,02	74	0,00	0,04	0,00	0,03	0,04	-0,01
34	75	0,00	0,03	0,00	0,04	0,07	0,00	71	0,00	0,03	0,01	0,03	0,07	-0,01
	74	0,00	0,03	0,00	0,03	0,03	-0,01	73	0,00	0,03	0,01	0,04	0,04	-0,01
35	71	0,00	0,02	0,00	0,03	0,07	-0,01	75	0,00	0,02	0,00	0,04	0,07	0,00
	72	0,00	0,02	0,01	0,02	0,05	-0,01	76	0,00	0,02	0,00	0,02	0,05	0,00
36	75	0,03	0,00	-0,01	0,06	0,03	0,00	74	0,03	0,00	0,00	0,04	0,06	0,00
	77	0,03	0,00	0,01	0,07	0,04	0,00	78	0,03	0,00	0,01	0,03	0,02	-0,01
37	80	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	-0,01	81	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,03	0,00
38	83	0,00	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,02	0,02	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	72	0,00	0,01	0,00	0,02	0,05	-0,01	76	0,00	0,01	-0,01	0,03	0,06	0,00
	83	0,00	0,01	0,01	0,01	0,02	0,00	84	0,00	0,01	0,00	0,01	0,02	0,00
40	77	0,02	0,00	0,00	0,07	0,04	0,00	85	0,02	0,00	0,01	0,05	0,01	0,00
	75	0,02	0,00	0,00	0,06	0,03	0,00	76	0,02	0,00	0,00	0,05	0,04	0,00
41	84	0,00	0,00	0,01	0,02	0,01	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,02	0,02	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,02	0,02	0,00
43	46	0,00	0,04	0,01	0,02	-0,10	0,01	60	0,00	0,04	-0,01	0,02	-0,09	0,01
	78	0,00	0,04	0,00	0,04	0,04	0,01	89	0,00	0,04	-0,01	0,04	0,04	0,01
44	90	0,00	0,03	-0,01	0,03	0,07	0,01	77	0,00	0,03	0,00	0,03	0,07	0,00
	89	0,00	0,03	-0,01	0,04	0,04	0,01	78	0,00	0,03	0,01	0,04	0,04	0,00
45	91	0,00	0,02	-0,01	0,02	0,05	0,01	85	0,00	0,02	0,00	0,03	0,05	0,00
	90	0,00	0,02	-0,01	0,03	0,07	0,01	77	0,00	0,02	0,01	0,03	0,07	0,01
46	93	0,03	0,00	0,00	0,04	0,04	-0,02	92	0,03	0,00	0,01	0,08	0,02	-0,02
	89	0,03	0,00	0,00	0,04	0,03	-0,01	90	0,03	0,00	0,00	0,07	0,04	-0,01
47	94	0,00	0,04	-0,01	0,00	0,05	0,05	93	0,00	0,04	0,00	0,03	0,06	0,03
	66	0,00	0,04	0,00	0,00	-0,06	0,06	65	0,00	0,04	0,00	0,03	-0,08	0,04
48	94	0,03	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,04	95	0,03	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,02
	93	0,03	0,00	0,00	0,04	0,03	-0,03	92	0,03	0,00	0,00	0,08	0,02	-0,02
49	92	0,00	0,02	0,00	0,02	0,07	0,02	95	0,00	0,02	0,00	0,00	0,09	0,02
	96	0,00	0,02	0,00	0,02	0,06	0,01	97	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,06	0,01
50	90	0,00	0,02	0,00	0,04	0,07	0,01	92	0,00	0,02	0,00	0,02	0,07	0,02
	91	0,00	0,02	0,00	0,02	0,05	0,01	96	0,00	0,02	0,00	0,01	0,06	0,01
51	85	0,00	0,01	0,01	0,03	0,05	0,00	91	0,00	0,01	0,00	0,02	0,05	0,01
	88	0,00	0,01	0,01	0,01	0,02	0,00	98	0,00	0,01	0,00	0,01	0,02	0,01
52	99	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	0,00
53	101	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,01	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,02	0,02	0,00	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
54	102	0,00	0,01	0,00	0,00	0,02	0,00	101	0,00	0,01	0,00	0,01	0,02	0,00
	97	0,00	0,01	0,00	0,00	0,06	0,01	96	0,00	0,01	0,00	0,02	0,06	0,01
55	102	0,01	0,00	0,01	0,03	0,00	0,00	15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	100	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
56	16	0,32	0,22	0,14	-2,78	-0,13	-0,05	21	0,26	-0,10	0,00	-2,70	-0,16	-0,09
	1	-0,15	0,13	-0,03	-2,73	-0,10	-0,07	22	-0,16	-0,18	-0,16	-2,64	-0,13	-0,10
57	17	0,10	0,09	0,00	-2,87	-0,30	0,04	29	0,13	0,02	0,04	-2,69	-0,31	-0,01
	16	0,10	0,09	-0,02	-2,87	-0,44	-0,01	21	0,11	0,01	0,03	-2,68	-0,45	-0,06
58	18	0,10	0,03	0,01	-2,77	-0,61	0,15	30	0,12	0,03	0,02	-2,64	-0,44	0,14
	17	0,09	0,03	-0,02	-2,87	-0,70	-0,01	29	0,10	0,03	0,00	-2,75	-0,53	-0,02
59	28	0,07	-0,01	-0,01	-1,05	-0,12	0,01	32	0,07	-0,01	0,01	-1,04	-0,12	-0,01
	38	0,07	-0,01	-0,01	-0,88	-0,09	0,01	8	0,07	-0,01	0,00	-0,87	-0,09	-0,01
60	57	0,06	-0,01	0,01	-0,58	-0,06	0,00	45	0,06	0,00	0,01	-0,45	-0,03	0,00

TENS. Vento dir. 180: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
61	8	0,06	-0,01	-0,01	-0,58	-0,08	0,00	42	0,06	0,00	-0,01	-0,45	-0,04	0,00
	8	0,07	-0,01	0,01	-0,57	-0,02	0,02	42	0,07	0,00	0,00	-0,44	-0,01	0,01
	38	0,06	-0,01	-0,01	-0,57	-0,05	0,01	41	0,06	0,00	-0,01	-0,45	-0,04	0,01
62	40	0,04	0,00	0,00	-0,04	0,03	0,04	6	0,04	0,00	0,00	0,00	0,02	0,04
	39	0,04	0,00	0,00	-0,03	0,02	0,05	103	0,04	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,05
63	32	0,08	-0,01	-0,01	-1,06	-0,11	-0,02	47	0,08	-0,01	0,01	-1,06	-0,11	0,00
	8	0,08	-0,01	-0,01	-0,87	-0,12	-0,01	57	0,08	-0,01	0,01	-0,88	-0,12	0,00
64	18	0,10	0,03	-0,01	-2,77	-0,61	-0,16	19	0,09	0,03	0,02	-2,87	-0,70	0,01
	34	0,12	0,03	-0,02	-2,64	-0,44	-0,14	48	0,10	0,03	0,00	-2,75	-0,53	0,02
65	19	0,10	0,09	0,00	-2,87	-0,30	-0,04	20	0,10	0,09	0,02	-2,87	-0,44	0,01
	48	0,13	0,02	-0,04	-2,69	-0,31	0,01	52	0,11	0,01	-0,03	-2,68	-0,45	0,06
66	20	0,32	0,22	-0,14	-2,78	-0,13	0,05	2	-0,15	0,13	0,03	-2,73	-0,10	0,07
	52	0,26	-0,10	0,00	-2,70	-0,16	0,09	53	-0,16	-0,18	0,16	-2,64	-0,13	0,10
67	58	0,06	0,00	0,00	-0,54	-0,03	-0,02	11	0,05	-0,01	0,01	-0,53	-0,04	-0,04
	59	0,06	0,00	0,00	-0,47	-0,02	-0,02	63	0,05	0,00	0,01	-0,46	-0,03	-0,04
68	55	0,07	-0,01	0,01	-0,97	-0,01	0,05	11	0,07	-0,01	0,01	-0,90	-0,05	0,03
	50	0,07	-0,01	0,00	-1,02	-0,07	0,01	58	0,07	0,00	0,00	-0,95	-0,11	-0,01
69	40	0,04	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,03	43	0,04	0,00	0,00	-0,04	0,04	0,02
	6	0,04	0,00	-0,01	-0,01	0,03	0,03	73	0,04	0,00	0,00	-0,01	0,03	0,02
70	6	0,03	0,00	0,00	0,04	0,01	0,03	69	0,03	0,00	0,00	0,06	0,01	0,02
	103	0,03	0,00	0,00	0,06	0,01	0,03	68	0,03	0,00	0,00	0,07	0,01	0,03
71	71	0,03	0,00	0,00	0,06	0,03	0,01	69	0,03	0,00	-0,01	0,05	0,03	0,02
	73	0,03	0,00	0,00	0,04	0,03	0,02	6	0,03	0,00	0,00	0,04	0,03	0,02
72	70	0,01	0,00	0,00	0,05	0,01	0,01	7	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	0,00
	67	0,02	0,00	0,00	0,05	0,00	0,01	81	0,01	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00
73	70	0,01	0,00	0,00	0,05	0,02	0,01	72	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	0,01
	7	0,02	0,01	0,00	0,04	0,01	0,01	83	0,01	-0,01	0,00	0,03	0,01	0,01
74	44	0,04	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,00	46	0,04	0,00	0,01	-0,04	0,04	0,00
	9	0,04	0,00	-0,01	-0,02	0,03	0,00	78	0,04	-0,01	0,01	-0,02	0,03	0,00
75	84	0,01	0,00	0,00	0,02	0,02	0,00	10	0,01	-0,01	0,00	0,03	0,02	0,00
	88	0,01	0,00	0,00	0,03	0,02	0,00	85	0,01	0,01	0,00	0,03	0,02	0,00
76	89	0,04	0,00	0,00	-0,01	0,03	-0,02	60	0,04	0,00	0,00	-0,03	0,04	-0,02
	12	0,04	0,00	0,01	-0,01	0,03	-0,02	65	0,04	0,00	0,00	-0,03	0,04	-0,02
77	34	0,00	0,00	0,00	-3,07	-0,30	0,00	34	0,09	0,02	0,01	-3,07	-0,30	0,00
	18	0,09	0,05	0,00	-3,07	-0,30	0,00	30	0,09	0,02	-0,01	-3,07	-0,30	0,00
78	11	0,00	0,00	0,00	-1,02	-0,14	-0,04	11	0,06	0,00	0,01	-1,02	-0,14	-0,04
	61	0,06	0,00	0,01	-1,02	-0,14	-0,04	55	0,06	0,00	0,01	-1,02	-0,14	-0,04
79	11	0,00	0,00	0,00	-0,52	0,10	-0,03	11	0,06	0,00	0,00	-0,52	0,10	-0,03
	63	0,05	-0,01	0,01	-0,52	0,10	-0,03	61	0,05	0,00	0,00	-0,52	0,10	-0,03
80	74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	74	0,04	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00
	9	0,04	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	44	0,04	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00
81	78	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,00	78	0,04	0,00	0,00	0,01	0,03	0,00
	9	0,04	0,00	0,00	0,01	0,03	0,00	74	0,03	0,00	0,00	0,01	0,03	0,00
82	79	0,00	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00	79	0,01	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00
	7	0,01	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00	81	0,01	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00
83	83	0,00	0,00	0,00	0,03	0,02	0,00	83	0,01	0,00	0,00	0,03	0,02	0,00
	7	0,01	0,00	0,00	0,03	0,02	0,00	79	0,01	0,00	0,00	0,03	0,02	0,00
84	10	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	0,00	10	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	0,00
	76	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	0,00	84	0,01	-0,01	0,00	0,04	0,01	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	0,04	0,02	0,00	76	0,02	0,00	0,00	0,04	0,02	0,00
	10	0,02	-0,01	0,00	0,04	0,02	0,00	85	0,02	0,00	0,00	0,04	0,02	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,02	-0,03	12	0,04	0,00	0,00	-0,01	0,02	-0,03
	93	0,04	0,00	0,00	-0,01	0,02	-0,03	65	0,04	0,00	0,00	-0,01	0,02	-0,03
87	89	0,00	0,00	0,00	0,03	0,03	-0,02	89	0,04	0,00	0,00	0,03	0,03	-0,02
	93	0,03	0,00	0,00	0,03	0,03	-0,02	12	0,03	0,00	0,00	0,03	0,03	-0,02
88	13	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01	13	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01
	91	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01	98	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01
89	91	0,00	0,00	0,00	0,05	0,02	-0,01	91	0,02	0,00	0,00	0,05	0,02	-0,01
	13	0,02	0,00	0,00	0,05	0,02	-0,01	96	0,02	0,00	0,00	0,05	0,02	-0,01
90	13	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01	13	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01
	101	0,01	-0,01	0,00	0,04	0,01	-0,01	96	0,01	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01
91	98	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,01	98	0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,01
	101	0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,01	13	0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	-0,01
92	105	-0,04	0,07	0,03	-2,59	-16,32	-0,33	106	-0,05	0,02	0,15	-3,41	-17,03	-0,07
	16	0,04	0,08	-0,15	-5,45	-27,37	-0,10	17	0,03	0,04	-0,03	-5,49	-27,37	0,16
93	106	0,00	-0,07	0,21	-3,38	-17,02	-0,02	107	0,04	0,13	-0,07	-3,46	-17,14	-0,02
	17	0,06	-0,05	-0,02	-5,45	-27,36	0,03	18	0,10	0,15	-0,30	-5,49	-27,38	0,03
94	107	0,04	0,13	0,07	-3,46	-17,14	0,02	108	0,00	-0,07	-0,21	-3,38	-17,02	0,02
	18	0,10	0,15	0,30	-5,49	-27,38	-0,03	19	0,06	-0,05	0,02	-5,45	-27,36	-0,03
95	108	-0,05	0,02	-0,15	-3,41	-17,03	0,07	109	-0,04	0,07	-0,03	-2,59	-16,32	0,33
	19	0,03	0,04	0,03	-5,49	-27,37	-0,16	20	0,04	0,08	0,15	-5,45	-27,37	0,10
96	109	-0,11	0,16	-0,01	-2,98	-16,40	0,41	110	-0,22	-0,39	0,18	0,33	-18,30	2,04
	20	0,16	0,21	-0,06	-5,56	-27,39	-0,33	2	0,05	-0,34	0,12	-4,22	-22,84	1,31
97	111	-0,02	-0,11	0,04	-0,07	-9,85	0,41	112	0,00	-0,02	-0,03	-0,87	-9,68	-0,13
	104	0,00	-0,10	-0,02	0,47	-17,58	-0,38	105	0,02	-0,02	-0,09	-3,05	-16,77	-0,92
98	112	-0,03	-0,01	-0,01	-1,00	-9,71	-0,28	113	-0,02	0,05	0,00	-1,66	-9,43	-0,08
	105	-0,03	0,00	-0,07	-2,66	-16,69	-0,38	106	-0,01	0,05	-0,06	-3,41	-17,01	-0,18
99	113	-0,02	0,03	0,04	-1,62	-9,42	-0,14	114	-0,02	0,05	-0,03	-1,83	-9,41	-0,01
	106	-0,03	0,02	0,00	-3,38	-17,01	-0,10	107	-0,03	0,05	-0,07	-3,46	-17,15	0,03
100	114	-0,02	0,05	0,03	-1,83	-9,41	0,01	115	-0,02	0,03	-0,04	-1,62	-9,42	0,14
	107	-0,03	0,05	0,07	-3,46	-17,15	-0,03	108	-0,03	0,02	0,00	-3,38	-17,01	0,10
101	115	-0,02	0,05	0,00	-1,66	-9,43	0,08	116	-0,03	-0,01	0,01	-1,00	-9,71	0,28
	108	-0,01	0,05	0,06	-3,41	-17,01	0,18	109	-0,03	0,00	0,07	-2,66	-16,69	0,38
102	116	0,00	-0,02	0,03	-0,87	-9,68	0,13	117	-0,02	-0,11	-0,04	-0,07	-9,85	-0,41

TENS. Vento dir. 180: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
103	109	0,02	-0,02	0,09	-3,05	-16,77	0,92	110	0,00	-0,10	0,02	0,47	-17,58	0,38
	118	-0,01	-0,04	0,02	0,07	-4,35	0,70	119	0,00	-0,01	-0,01	-0,20	-4,36	0,15
	111	-0,01	-0,04	-0,02	-0,12	-10,09	0,38	112	0,00	-0,01	-0,05	-0,84	-9,52	-0,17
104	119	-0,02	-0,01	0,00	-0,21	-4,36	0,11	120	-0,01	0,02	-0,02	-0,54	-4,18	0,02
	112	-0,02	-0,01	-0,03	-0,97	-9,55	-0,10	113	-0,01	0,02	-0,05	-1,66	-9,45	-0,18
105	120	-0,02	0,02	0,01	-0,54	-4,18	-0,03	121	-0,02	0,03	-0,01	-0,67	-4,13	0,02
	113	-0,03	0,01	0,00	-1,63	-9,45	-0,09	114	-0,03	0,02	-0,03	-1,83	-9,43	-0,03
106	121	-0,02	0,03	0,01	-0,67	-4,13	-0,02	122	-0,02	0,02	-0,01	-0,54	-4,18	0,03
	114	-0,03	0,02	0,03	-1,83	-9,43	0,03	115	-0,03	0,01	0,00	-1,63	-9,45	0,09
107	122	-0,01	0,02	0,02	-0,54	-4,18	-0,02	123	-0,02	-0,01	0,00	-0,21	-4,36	-0,11
	115	-0,01	0,02	0,05	-1,66	-9,45	0,18	116	-0,02	-0,01	0,03	-0,97	-9,55	0,10
108	123	0,00	-0,01	0,01	-0,20	-4,36	-0,15	124	-0,01	-0,04	-0,02	0,07	-4,35	-0,70
	116	0,00	-0,01	0,05	-0,84	-9,52	0,17	117	-0,01	-0,04	0,02	-0,12	-10,09	-0,38
109	125	0,00	-0,01	0,01	0,04	-1,08	0,67	126	0,00	-0,01	-0,01	0,11	-1,10	0,26
	118	0,00	-0,02	-0,01	0,04	-4,46	0,60	119	0,00	-0,01	-0,03	-0,18	-4,30	0,19
110	126	-0,01	-0,01	0,00	0,08	-1,11	0,29	127	0,00	0,01	-0,01	-0,02	-1,04	0,10
	119	-0,02	-0,01	-0,01	-0,20	-4,31	0,17	120	-0,01	0,01	-0,03	-0,53	-4,18	-0,02
111	127	-0,01	0,01	0,00	-0,03	-1,04	0,08	128	-0,01	0,01	-0,01	-0,08	-1,01	0,02
	120	-0,02	0,01	0,00	-0,54	-4,18	0,03	121	-0,02	0,01	-0,01	-0,67	-4,13	-0,03
112	128	-0,01	0,01	0,01	-0,08	-1,01	-0,02	129	-0,01	0,01	0,00	-0,03	-1,04	-0,08
	121	-0,02	0,01	0,01	-0,67	-4,13	0,03	122	-0,02	0,01	0,00	-0,54	-4,18	-0,03
113	129	0,00	0,01	0,01	-0,02	-1,04	-0,10	130	-0,01	-0,01	0,00	0,08	-1,11	-0,29
	122	-0,01	0,01	0,03	-0,53	-4,18	0,02	123	-0,02	-0,01	0,01	-0,20	-4,31	-0,17
114	130	0,00	-0,01	0,01	0,11	-1,10	-0,26	131	0,00	-0,01	-0,01	0,04	-1,08	-0,67
	123	0,00	-0,01	0,03	-0,18	-4,30	-0,19	124	0,00	-0,02	0,01	0,04	-4,46	-0,60
115	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,57	132	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,33
	125	0,00	0,00	0,00	0,04	-1,10	0,57	126	0,00	0,00	-0,01	0,11	-1,10	0,33
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,33	133	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,13
	126	-0,01	0,00	0,00	0,08	-1,11	0,30	127	-0,01	0,00	-0,01	-0,02	-1,03	0,10
117	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,13	134	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	127	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-1,04	0,11	128	-0,01	0,00	-0,01	-0,08	-1,01	-0,01
118	134	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,13
	128	-0,01	0,00	0,01	-0,08	-1,01	0,01	129	-0,01	0,00	0,00	-0,03	-1,04	-0,11
119	135	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,13	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,33
	129	-0,01	0,00	0,01	-0,02	-1,03	-0,10	130	-0,01	0,00	0,00	0,08	-1,11	-0,30
120	136	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	-0,33	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,57
	130	0,00	0,00	0,01	0,11	-1,10	-0,33	131	0,00	0,00	0,00	0,04	-1,10	-0,57

TENS. Vento dir. 270: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,01	0,01	16	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
2	24	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	23	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	22	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
3	23	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	24	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	26	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
4	28	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	26	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	24	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
5	29	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	27	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
	21	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	24	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
6	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	27	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
7	27	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
8	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	30	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01
9	5	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	35	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	25	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
10	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	35	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01
11	28	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	26	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	5	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
12	36	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
18	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
19	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
20	52	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01
	48	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	49	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01
21	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
22	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01

Ing. Leo Baldo Pettiti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Vento dir. 270: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
23	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
24	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
25	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
26	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01
28	62	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	64	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	61	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
30	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	16	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	21	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
	1	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	22	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01
57	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
58	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
59	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
60	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
64	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01

TENS. Vento dir. 270: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
65	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
66	20	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	2	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01
	52	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	53	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01
67	58	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	55	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	50	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
69	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
71	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
73	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
74	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
77	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
78	11	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	11	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01
	61	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	55	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01
79	11	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
80	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
94	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
96	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,01	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00
	20	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	2	0,00	0,02	0,00	-0,01	-0,01	0,01
97	111	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	104	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	105	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
98	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
100	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	116	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	109	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00
103	118	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	111	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
105	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Vento dir. 270: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
107	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
109	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	118	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
119	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	0,02	0,04	0,03	-0,09	1,09	-0,63	105	0,01	-0,03	0,00	0,29	0,92	-0,71
	1	0,02	0,04	0,02	0,49	2,90	-0,05	16	0,00	-0,03	-0,01	0,45	1,80	-0,13
2	24	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,07	-0,02	23	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,08	-0,02
	21	0,00	-0,01	0,00	0,06	0,14	-0,04	22	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,16	-0,04
3	23	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,08	-0,02	24	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,07	-0,02
	25	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,04	0,00	26	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,03	-0,01
4	28	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,02	-0,01	26	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,03	-0,01
	27	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,04	-0,02	24	0,00	-0,01	0,00	0,03	0,07	-0,02
5	29	-0,01	0,00	0,00	0,09	0,07	0,05	27	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,02
	21	-0,01	0,00	0,00	0,12	-0,02	0,05	24	-0,01	0,00	0,00	0,07	0,03	0,02
6	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,02	27	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,04	-0,02
	30	0,00	0,00	0,00	0,04	0,02	-0,06	29	0,00	-0,01	0,00	-0,03	0,07	-0,05
7	27	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,05	-0,02	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,02
	28	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,02	-0,01	32	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
8	31	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,02	30	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,04
	33	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,02	34	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,03	0,04
9	5	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	35	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,02	0,00
	26	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,03	-0,01	25	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,04	-0,01
10	37	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	35	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,00
11	28	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,01	38	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	26	-0,01	0,00	0,00	0,03	0,01	0,01	5	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
12	36	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	37	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
13	38	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	41	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	37	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	37	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	33	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,02	47	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01
	31	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,02	32	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01
18	49	0,00	0,01	0,00	-0,02	-0,04	-0,02	33	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,02
	48	0,00	0,01	0,00	0,03	-0,07	-0,05	34	0,00	0,00	0,00	-0,04	-0,02	-0,06
19	50	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,02	-0,01	47	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	49	0,00	0,01	0,00	-0,02	-0,05	-0,02	33	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,02
20	52	0,01	0,00	0,00	-0,12	0,02	0,05	51	0,01	0,00	0,00	-0,07	-0,03	0,02
	48	0,01	0,00	0,00	-0,09	-0,07	0,05	49	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,02
21	54	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,08	-0,02	51	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,07	-0,02
	53	0,00	0,02	0,00	0,02	-0,16	-0,04	52	0,00	0,01	0,00	-0,06	-0,14	-0,04
22	56	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,04	0,00	55	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,03	-0,01
	54	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,09	-0,02	51	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,06	-0,02
23	49	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,04	-0,02	51	0,00	0,01	0,00	-0,03	-0,07	-0,02
	50	0,00	0,01	0,00	-0,02	-0,02	-0,01	55	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,03	-0,01
24	47	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	50	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,02	-0,01
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,01	0,00
25	59	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,01	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
27	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	62	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	61	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,02	0,00
	56	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,04	-0,01	55	0,00	0,01	0,00	-0,01	-0,02	-0,01
28	62	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	64	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	63	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	66	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	0,00	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	63	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
30	65	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	94	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	93	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	66	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
48	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	16	-0,01	-0,01	-0,01	0,20	0,00	0,07	21	-0,01	0,00	0,00	0,16	0,01	0,06
	1	-0,03	-0,01	-0,01	0,23	0,01	0,06	22	-0,03	0,00	0,00	0,19	0,02	0,05
57	17	0,00	0,00	0,00	0,11	0,01	0,08	29	-0,01	0,00	0,00	0,10	0,01	0,07
	16	-0,01	0,00	0,00	0,15	0,03	0,08	21	-0,01	0,00	0,00	0,14	0,03	0,07
58	18	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,08	30	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,07
	17	0,00	0,00	0,00	0,07	0,02	0,09	29	0,00	0,00	0,00	0,08	0,02	0,07
59	28	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
	38	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	40	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	18	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,08	19	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,02	0,09
	34	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,07	48	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,02	0,07
65	19	0,00	0,00	0,00	-0,11	-0,01	0,08	20	0,01	0,00	0,00	-0,15	-0,03	0,08
	48	0,01	0,00	0,00	-0,10	-0,01	0,07	52	0,01	0,00	0,00	-0,14	-0,03	0,07
66	20	0,01	0,01	-0,01	-0,20	0,00	0,07	2	0,03	0,01	-0,01	-0,23	-0,01	0,06
	52	0,01	0,00	0,00	-0,16	-0,01	0,06	53	0,03	0,00	0,00	-0,19	-0,02	0,05
67	58	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	11	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	59	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
68	55	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,01	11	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00

TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
69	50	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	58	0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	40	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
71	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
73	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
74	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
77	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07
78	11	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	11	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00
	61	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	55	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00
79	11	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	11	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
	63	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	61	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
80	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	105	0,01	-0,01	0,00	0,29	0,92	-0,67	106	0,01	-0,01	-0,01	0,12	0,50	-0,62
	16	0,00	-0,01	0,00	0,27	1,76	-0,10	17	0,00	-0,01	-0,01	0,24	0,81	-0,05
93	106	0,00	-0,01	-0,01	0,17	0,51	-0,60	107	0,00	0,00	-0,01	-0,02	0,00	-0,58
	17	0,00	-0,01	-0,01	0,08	0,78	-0,07	18	0,00	0,00	0,00	0,08	0,02	-0,05
94	107	0,00	0,00	-0,01	0,02	0,00	-0,58	108	0,00	0,01	-0,01	-0,17	-0,51	-0,60
	18	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,02	-0,05	19	0,00	0,01	-0,01	-0,08	-0,78	-0,07
95	108	-0,01	0,01	-0,01	-0,12	-0,50	-0,62	109	-0,01	0,01	0,00	-0,29	-0,92	-0,67
	19	0,00	0,01	-0,01	-0,24	-0,81	-0,05	20	0,00	0,01	0,00	-0,27	-1,76	-0,10
96	109	-0,01	0,03	0,00	-0,29	-0,92	-0,71	110	-0,02	-0,04	0,03	0,09	-1,09	-0,63
	20	0,00	0,03	-0,01	-0,45	-1,80	-0,13	2	-0,02	-0,04	0,02	-0,49	-2,90	-0,05
97	111	0,00	0,01	0,00	0,00	0,53	-0,89	112	0,00	0,00	0,00	0,14	0,43	-0,83
	104	0,00	0,00	0,00	-0,06	1,23	-0,66	105	0,00	0,00	0,00	0,29	0,89	-0,60
98	112	0,00	0,00	0,01	0,15	0,43	-0,86	113	0,00	-0,01	0,00	0,12	0,23	-0,86
	105	0,01	0,00	0,01	0,29	0,89	-0,62	106	0,01	0,00	0,00	0,12	0,49	-0,62
99	113	0,00	0,00	0,00	0,11	0,23	-0,88	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,87
	106	0,00	0,00	0,00	0,17	0,50	-0,59	107	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,58
100	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,87	115	0,00	0,00	0,00	-0,11	-0,23	-0,88
	107	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,58	108	0,00	0,00	0,00	-0,17	-0,50	-0,59
101	115	0,00	0,01	0,00	-0,12	-0,23	-0,86	116	0,00	0,00	0,01	-0,15	-0,43	-0,86
	108	-0,01	0,00	0,00	-0,12	-0,49	-0,62	109	-0,01	0,00	0,01	-0,29	-0,89	-0,62
102	116	0,00	0,00	0,00	-0,14	-0,43	-0,83	117	0,00	-0,01	0,00	0,00	-0,53	-0,89
	109	0,00	0,00	0,00	-0,29	-0,89	-0,60	110	0,00	0,00	0,00	0,06	-1,23	-0,66
103	118	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,25	-0,97	119	0,00	0,00	0,00	0,08	0,19	-0,95
	111	0,00	0,00	0,00	0,01	0,58	-0,86	112	0,00	0,00	0,00	0,14	0,42	-0,84
104	119	0,00	0,00	0,00	0,08	0,19	-0,96	120	0,00	0,00	0,00	0,07	0,10	-0,98
	112	0,00	0,00	0,00	0,14	0,42	-0,84	113	0,00	0,00	0,00	0,12	0,23	-0,86
105	120	0,00	0,00	0,00	0,07	0,10	-0,98	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,99
	113	0,00	0,00	0,00	0,11	0,23	-0,86	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,87
106	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,99	122	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,10	-0,98
	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,87	115	0,00	0,00	0,00	-0,11	-0,23	-0,86
107	122	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,10	-0,98	123	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,19	-0,96
	115	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,23	-0,86	116	0,00	0,00	0,00	-0,14	-0,42	-0,84
108	123	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,19	-0,95	124	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,25	-0,97
	116	0,00	0,00	0,00	-0,14	-0,42	-0,84	117	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,58	-0,86
109	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,09	-1,01	126	0,00	0,00	0,00	0,03	0,07	-1,01
	118	0,00	0,00	0,00	0,00	0,27	-0,96	119	0,00	0,00	0,00	0,08	0,19	-0,95
110	126	0,00	0,00	0,00	0,03	0,08	-1,01	127	0,00	0,00	0,00	0,03	0,04	-1,03

TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
111	119	0,00	0,00	0,00	0,08	0,19	-0,96	120	0,00	0,00	0,00	0,07	0,10	-0,98
	127	0,00	0,00	0,00	0,03	0,04	-1,03	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04
	120	0,00	0,00	0,00	0,07	0,10	-0,98	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,99
112	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04	129	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,04	-1,03
	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,99	122	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,10	-0,98
113	129	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,04	-1,03	130	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,08	-1,01
	122	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,10	-0,98	123	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,19	-0,96
114	130	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,07	-1,01	131	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,09	-1,01
	123	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,19	-0,95	124	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,27	-0,96
115	3	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	-1,02	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,02
	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,11	-1,01	126	0,00	0,00	0,00	0,03	0,07	-1,01
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,02	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04
	126	0,00	0,00	0,00	0,03	0,07	-1,01	127	0,00	0,00	0,00	0,03	0,04	-1,03
117	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,05
	127	0,00	0,00	0,00	0,03	0,04	-1,03	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04
118	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,05	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04
	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04	129	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,04	-1,03
119	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,04	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,02
	129	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,04	-1,03	130	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,07	-1,01
120	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,02	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-1,02
	130	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,07	-1,01	131	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,11	-1,01

TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	104	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
31	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	94	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	102	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
58	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
67	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
71	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
73	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
74	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
77	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
79	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	101	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	111	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	104	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	105	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	106	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
100	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	107	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	108	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	109	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	118	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	111	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
105	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	113	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	114	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
107	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	115	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	116	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
109	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	118	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	119	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	121	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	122	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL														
Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
115	123	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	125	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
116	132	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	126	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	133	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	127	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	134	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	128	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
119	135	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	129	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	136	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	130	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	131	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
1	0,00	6,00	1	3	1	22	9,523	30,000					VERIFICATO	
4	0,00	6,00	2	4	1	19	9,540	30,000					VERIFICATO	
14	0,00	6,00	16	132	1	22	9,393	30,000					VERIFICATO	
15	0,00	6,00	17	133	1	22	9,266	30,000					VERIFICATO	
16	0,00	6,00	18	134	1	22	9,139	30,000					VERIFICATO	
17	0,00	6,00	19	135	1	19	9,271	30,000					VERIFICATO	
18	0,00	6,00	20	136	1	19	9,404	30,000					VERIFICATO	

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE															
IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI						
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	Rig.Tors. (t*m)	r / Is	
1	6,00	10,50	0,00	3,50	-0,02	3,50	-0,02	0,00	7,00	0,00	200	6090	5477	0,46	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO														
				DIREZIONE X					DIREZIONE Y					
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz. (%)	Teta	
1	6,00	10,50	0,0	2,90	14,51	200	0,0	0,014	2,22	0,37	6090	0,0	0,001	

PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI						
RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X				RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y		
Piano N.r	RigidezzaPilastr	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastr	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second
	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti
1	1,00	0,00	0,00	0,00	1,00	0,00

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	1	-2153	1795	927	-3843	1069	-766	2	1	18	16	6,0	6,0	6,0	6,0	0,1	0,4	-1,1			
0	1	16	2342	3143	1239	-3824	-584	-381	1	3	13	15	6,0	6,0	6,0	6,0	0,2	0,4	-1,1			
0	1	80	37	14	25	240	273	-63	0	0	2	3	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	81	92	11	28	1735	442	164	1	0	16	4	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	82	39	-1	22	-305	454	-156	0	0	3	4	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	83	78	-16	42	1469	94	-22	1	0	15	1	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	84	82	-16	54	1630	1332	61	1	1	16	13	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	85	163	3	72	1393	750	48	1	1	14	7	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	86	40	3	24	176	627	81	0	0	2	6	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	87	44	2	25	-356	993	-303	0	1	4	10	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	88	79	-8	52	1378	600	-197	1	0	14	6	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	89	330	-31	80	1683	1488	135	1	1	17	15	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			
0	1	90	239	-14	76	115	1025	74	0	1	2	10	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	91	161	4	61	1579	1373	-157	1	1	16	14	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	92	232	-6	55	155	943	-88	0	1	2	9	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	93	291	-18	66	1531	1433	-152	1	1	16	14	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	94	296	-4	45	884	355	-242	1	0	10	4	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	95	236	-2	40	477	-199	-72	0	0	5	2	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	96	159	7	41	1501	1334	155	1	1	15	13	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	97	165	-1	42	1111	300	224	1	0	11	3	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	98	76	-15	44	1446	1301	64	1	1	15	13	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	99	39	0	23	176	970	152	0	1	2	10	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	100	34	-10	24	384	1101	-332	0	1	4	11	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	101	74	-11	27	1562	1432	-255	1	1	16	14	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			
0	1	102	92	7	44	1154	351	-302	1	0	12	3	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,7			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s ----- cmg/m	Ay s ----- cmg/m	Ax i ----- cmg/m	Ay i ----- cmg/m	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	103	297	-21	43	1463	592	146	1	0	15	6	6,0	6,0	6,0	6,0	0,0	0,3	-0,8			

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
			Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	
0	1	1	Rara												RaraClS	150,0	12,6	7	-2,7	-1,5	1,8	3	0,4	0,5
			Freq	0,4	0,00	0	4	-1,3	-0,8	-0,2	1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	665	7	-2,7	-1,5	230	7	-0,2	2,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,0	-0,6	-0,1	1,2	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,8	1	-1,0	-0,6	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	16	Rara												RaraClS	150,0	11,3	7	-2,6	1,7	1,5	3	0,3	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	4	-1,2	0,6	-0,2	1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	886	7	-2,6	1,7	266	7	-0,3	2,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,9	0,4	-0,1	1,2	0,000	0,000	PermClS	112,0	3,9	1	-0,9	0,4	0,0	0	0,0	0,0	
0	1	80	Rara												RaraClS	150,0	0,7	3	0,2	0,0	0,8	7	0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,2	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	48	7	0,2	0,0	54	3	0,2	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	0,7	1	0,2	0,0	0,8	1	0,2	0,0	
0	1	81	Rara												RaraClS	150,0	5,3	7	1,2	0,1	1,4	7	0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	1,1	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	344	7	1,2	0,1	88	3	0,3	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,1	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	5,2	1	1,1	0,0	1,4	1	0,3	0,0	
0	1	82	Rara												RaraClS	150,0	0,9	3	-0,2	0,0	1,4	7	0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	61	7	-0,2	0,0	90	7	0,3	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	0,9	1	-0,2	0,0	1,4	1	0,3	0,0	
0	1	83	Rara												RaraClS	150,0	4,5	7	1,0	0,1	0,3	7	0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	1,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	290	7	1,0	0,1	19	7	0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,0	0,0	0,1	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,4	1	1,0	0,0	0,3	1	0,1	0,0	
0	1	84	Rara												RaraClS	150,0	4,9	7	1,1	0,1	4,1	7	0,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	1,1	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	322	7	1,1	0,1	260	7	0,9	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,1	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,9	1	1,1	0,0	4,0	1	0,9	0,0	
0	1	85	Rara												RaraClS	150,0	4,2	7	0,9	0,1	2,3	7	0,5	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,9	0,0	0,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	278	7	0,9	0,1	148	7	0,5	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,9	0,0	0,5	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,1	1	0,9	0,0	2,3	1	0,5	0,0	
0	1	86	Rara												RaraClS	150,0	0,5	3	0,1	0,0	1,9	7	0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,1	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	37	7	0,1	0,0	124	7	0,4	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	0,5	1	0,1	0,0	1,9	1	0,4	0,0	
0	1	87	Rara												RaraClS	150,0	1,1	3	-0,2	0,0	3,1	7	0,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,2	0,0	0,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	72	7	-0,2	0,0	195	7	0,7	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	0,0	0,7	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	1,1	1	-0,2	0,0	3,0	1	0,7	0,0	
0	1	88	Rara												RaraClS	150,0	4,2	7	0,9	0,1	1,9	7	0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,9	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	272	7	0,9	0,1	118	7	0,4	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,9	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,1	1	0,9	0,0	1,8	1	0,4	0,0	
0	1	89	Rara												RaraClS	150,0	4,9	3	1,1	-0,2	4,5	7	1,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	1,1	0,0	1,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	329	7	1,1	0,2	287	7	1,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,1	0,0	1,0	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,8	1	1,1	0,0	4,5	1	1,0	0,0	
0	1	90	Rara												RaraClS	150,0	0,6	3	-0,1	-0,2	3,1	7	0,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	29	7	0,1	0,2	199	7	0,7	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,7	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	0,4	1	-0,1	0,0	3,1	1	0,7	0,0	
0	1	91	Rara												RaraClS	150,0	4,8	7	1,1	0,1	4,2	7	0,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	1,0	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	315	7	1,1	0,1	270	7	0,9	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,0	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,6	1	1,0	0,0	4,1	1	0,9	0,0	
0	1	92	Rara												RaraClS	150,0	0,5	3	-0,1	-0,2	2,9	7	0,6	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	0,0	0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	38	7	0,1	0,2	186	7	0,6	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,6	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	0,3	1	-0,1	0,0	2,8	1	0,6	0,0	
0	1	93	Rara												RaraClS	150,0	4,4	7	1,0	0,2	4,4	7	1,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,9	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	299	7	1,0	0,2	281	7	1,0	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,9	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,3	1	0,9	0,0	4,3	1	0,9	0,0	
0	1	94	Rara												RaraClS	150,0	2,5	7	0,6	0,2	1,1	7	0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,5	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	178	7	0,6	0,2	73	7	0,2	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	2,3	1	0,5	0,0	1,0	1	0,2	0,0	
0	1	95	Rara												RaraClS	150,0	1,4	7	0,3	0,2	0,6	7	-0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,3	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	104	7	0,3	0,2	41	7	-0,1	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	1,1	1	0,2	0,0	0,6	1	-0,1	0,0	
0	1	96	Rara												RaraClS	150,0	4,5	7	1,0	0,1	4,1	7	0,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	4	1,0	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	299	7	1,0	0,1	260	7	0,9	0,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,0	0,0	0,9	0,0	0,000	0,000	PermClS	112,0	4,4	1	1,0	0,0	4,1	1	0,9	0,0	
0																								

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Quo	Per	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
	Perm		0,3	0,00	0	1	0,9	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000		PermClis	112,0	4,1	1	0,9	0,0	1,7	1	0,4	0,0		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εx	εy	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000	cmg/m	cmg/m	cmg/m	cmg/m		kg/cmq	mm
1	1	1	-185	-4183	803	-530	-2340	-149	2	5	17	18	2,0	3,4	2,0	4,5	0,1	0,45	-1,1
1	1	16	139	-1753	393	-565	-2718	25	2	5	18	16	2,0	4,8	2,0	5,0	0,1	0,44	-1,1
1	1	17	-107	-3316	327	-552	-2763	23	2	5	18	16	2,0	4,6	2,0	5,1	0,0	0,43	-1,1
1	1	18	-95	-2998	329	-556	-2763	-4	2	5	18	16	2,0	4,7	2,0	4,9	0,0	0,42	-1,1
1	1	19	-58	-3111	389	-556	-2767	-28	2	5	17	16	2,0	4,7	2,0	5,1	0,0	0,43	-1,1
1	1	20	202	-1555	430	-568	-2714	-20	5	7	58	29	2,0	4,0	2,0	4,6	0,1	0,43	-1,1
1	1	111	22	-1790	333	84	-1658	65	0	10	3	93	2,0	2,2	2,0	2,4	0,0		-1,1
1	1	131	3	-517	357	184	-706	-182	1	3	6	18	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0		-1,1
1	1	132	-71	-285	294	129	-128	127	1	1	4	3	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0		-1,1
1	1	133	-59	-288	446	-91	-92	91	0	0	3	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-1,1
1	1	134	-62	-297	481	-72	-73	-72	0	0	2	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-1,1
1	1	135	-59	-287	445	-91	-92	-91	0	0	3	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-1,1
1	1	136	-56	-285	295	-127	-129	-127	1	1	4	3	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0		-1,1

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N		
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)		
1	1	1	Rara											RaraClis	150,0	14,6	3	0,4	-0,7	40,9	3	1,6	-3,2		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,6	0,4	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	530	3	0,4	-0,7	1020	3	1,6	-3,2		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,9	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,6	1	0,0	-0,6	2,2	1	0,0	-3,9		
1	1	16	Rara											RaraClis	150,0	14,3	7	-0,4	-0,1	45,3	7	-1,8	-2,1		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,2	-0,4	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	589	7	-0,4	-0,1	1233	7	-1,8	-2,1		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,2	1	0,0	-2,3		
1	1	17	Rara											RaraClis	150,0	14,3	7	-0,4	-0,2	45,5	7	-1,8	-2,5		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,3	-0,4	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	561	7	-0,4	-0,2	1206	7	-1,8	-2,5		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,5	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,3	1	0,0	-2,5		
1	1	18	Rara											RaraClis	150,0	14,1	7	-0,4	-0,1	45,5	7	-1,8	-2,4		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,3	-0,4	-2,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	568	7	-0,4	-0,1	1217	7	-1,8	-2,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,2	1	0,0	-0,3	1,5	1	0,0	-2,7		
1	1	19	Rara											RaraClis	150,0	14,4	7	-0,4	-0,2	45,6	7	-1,8	-2,4		
			Freq	0,4	0,00	0	4	-0,1	-0,2	-0,4	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	576	7	-0,4	-0,2	1216	7	-1,8	-2,4		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,3	1	0,0	-2,4		
1	1	20	Rara											RaraClis	150,0	14,4	7	-0,4	0,0	45,3	3	1,8	-2,4		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,1	-0,2	0,4	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	603	7	-0,4	0,0	1242	7	-1,8	-1,9		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,1	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,2	1	0,0	-2,1		
1	1	111	Rara											RaraClis	150,0	1,3	3	0,0	0,0	23,0	3	0,7	-1,7		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,1	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	52	3	0,0	0,0	725	3	0,7	-1,7		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,0	1	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-1,9		
1	1	131	Rara											RaraClis	150,0	1,7	3	0,0	0,0	3,8	3	0,1	-0,6		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	71	3	0,0	0,0	91	3	0,1	-0,6		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,0	1	0,0	0,0	0,3	1	0,0	-0,6		
1	1	132	Rara											RaraClis	150,0	0,9	3	0,0	-0,1	0,6	3	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	3	0,0	-0,1	4	3	0,0	-0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3		
1	1	133	Rara											RaraClis	150,0	0,3	3	0,0	-0,1	0,3	3	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	3	0,0	-0,1	2	3	0,0	-0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3		
1	1	134	Rara											RaraClis	150,0	0,0	3	0,0	-0,1	0,2	3	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	4	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	0	3	0,0	-0,1	1	3	0,0	-0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3		
1	1	135	Rara											RaraClis	150,0	0,3	3	0,0	-0,1	0,3	3	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	3	0,0	-0,1	2	3	0,0	-0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3		
1	1	136	Rara											RaraClis	150,0	0,8	3	0,0	-0,1	0,6	3	0,0	-0,3		
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	27	3	0,0	-0,1	4	3	0,0	-0,3		
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermClis	112,0	0,0	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,3		

Comune di SAN MARCO IN LAMIS

Provincia di FOGGIA

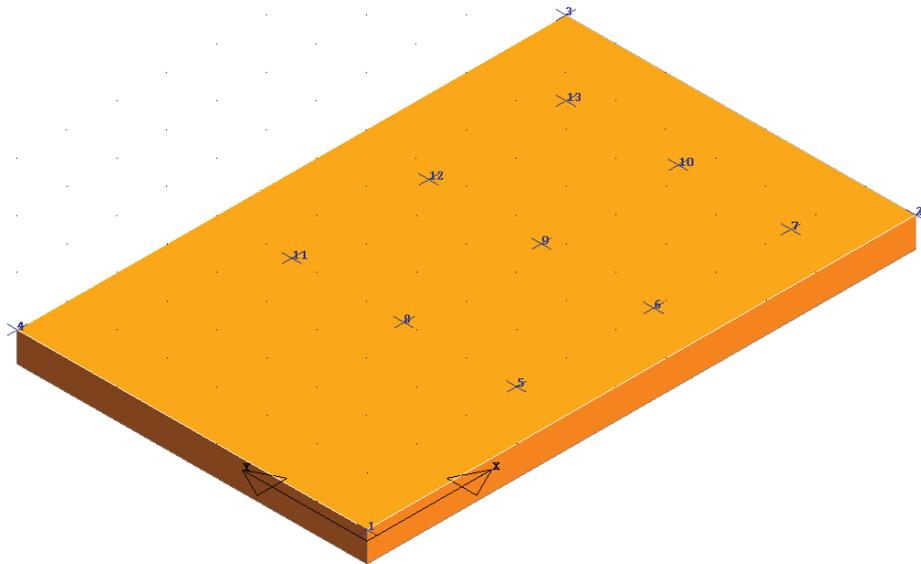
TABULATI DI CALCOLO

VERIFICA DELLE FONDAZIONI

OGGETTO:

IMPIANTO DI PRODUZIONE AGRO-ENERGETICO INTEGRATO DA
REALIZZARSI NEL COMUNE DI SAN MARCO IN LAMIS (FG) IN LOCALITÀ
"POSTA D'INNANZI"

PROGETTO DELLA PIASTRA DI FONDAZIONE DEL TRASFORMATORE AT

**COMMITTENTE:**

DEVELOPMENT SRL

Progettista strutturale

Ing. Leo Baldo Petitti

RELAZIONE GEOTECNICA

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

- CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione
 B = lato minore della fondazione
 L = lato maggiore della fondazione
 D = profondità della fondazione
 α = inclinazione base della fondazione
 G = peso specifico del terreno
 B' = larghezza di fondazione ridotta = B - 2 eB
 L' = lunghezza di fondazione ridotta = L - 2 eL

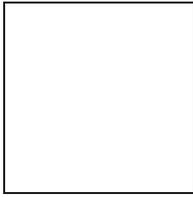
Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali
 N = risultante delle forze verticali
 eB = eccentricità del carico verticale lungo B
 eL = eccentricità del carico verticale lungo L
 FhB = forza orizzontale lungo B
 FhL = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle
 c = cu = coesione non drenata (condizioni U)
 c = c' = coesione drenata (condizioni D)
 Γ = peso specifico apparente (condizioni U)
 $\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)
 $\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)
 $\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacità portante:



$$Ng = 2(Nq + 1) \tan \phi$$

(Prandtl-Caquot-Meyerhof)
(Vesic)

$$Nc = \frac{Nq - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

(Reissner-Meyerhof)

$$Nc = 5,14 \quad \text{in condizioni U}$$

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$Ir = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

$$Icr = \frac{1}{2} \exp \left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})} \right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Yq = Yg = \exp \left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4 \right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2Ir)}{1 + \sin \phi'} \right] \text{ in condizioni drenate, per } Ir \leq Icr$$

$$Yc = Yq - \frac{1 - Yq}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$ig = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \text{ang} \phi'} \right)^{m+1}$$

$$iq = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^m$$

$$ic = iq - \frac{1 - iq}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$ic = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L}}{1 + \frac{B'}{L}} \quad mL = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$dq = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \arctg \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1 - dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \operatorname{arc} \tan \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$bg = \exp(-2,7\alpha \tan \phi)$$

$$bc = bq = \exp(-2\alpha \tan \phi) \quad \text{in condizioni D}$$

$$bc = 1 - \frac{\alpha}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$bq = 1 \quad \text{in condizioni U)}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$gc = gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} \quad \text{in condizioni D}$$

$$gc = 1 - \frac{\beta}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$gq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$sg = 1 - 0,4 \frac{B'}{L'}$$

$$sq = 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi$$

$$sc = 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati Khi e Igk, il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico Khi e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore Igk modifica invece il solo coefficiente Ng; il fattore Ng viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

• **CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SU PALI**

a) Pali resistenti a compressione

Il carico ultimo del palo a compressione risulta:

$$Q_{lim} = Q_{punta} + Q_{later} - P_{palo} - P_{attr_neg}$$

Opunta: RESISTENZA ALLA PUNTA

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{punta} = (C_{up} \times N_c + \sigma_v) \times A_p \times R_c$$

essendo

C_{up} = coesione non drenata terreno alla quota della punta

N_c = coeff. di capacità portante = 9

σ_v = tensione verticale totale in punta

A_p = area della punta del palo

R_c = coeff. di *Meyerhof* per le argille S/C

$$R_c = \frac{D+1}{2D+1} \quad \text{per pali trivellati} \quad R_c = \frac{D+0,5}{2D} \quad \text{per pali infissi}$$

D = diametro del palo

- In terreni coesivi in condizioni drenate (secondo *Vesic*):

$$Q_{punta} = (\mu \times \sigma_v' \times N_q + c' \times N_c) \times A_p$$

essendo

$$\mu = \frac{1 + 2(1 - \sin \phi')}{3}$$

$$N_q = \frac{3}{3 - \sin \phi'} \exp \left[\left(\left(\frac{\pi}{2} - \phi' \right) \tan \phi' \right) \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi'}{2} \right) \times Irr^{\frac{4 \sin \phi'}{3(1 + \sin \phi')}} \right]$$

Irr = indice di rigidezza ridotta

$$Irr \approx Ir = \text{indice di rigidezza} = \frac{G}{c' + \sigma_v' \tan \phi'}$$

G = modulo elastico di taglio

σ_v' = tensione verticale efficace in punta

$N_c = (N_q - 1) \cot \phi'$

- In terreni incoerenti (secondo *Berezantzev*):

$$Q_{punta} = \sigma_v' \times \alpha q \times N_q \times A_p$$

essendo

αq = coeff. di riduzione per effetto silos in funzione di L/D

N_q = calcolato con ϕ^* secondo *Kishida*:

$$\phi^* = \phi' - 3^\circ$$

trivellati

$$\phi^* = (\phi' + 40^\circ) / 2 \quad \text{per pali infissi}$$

per pali

L = lunghezza del palo

Qlater: RESISTENZA LATERALE

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{later} = \alpha \times C_{um} \times A_s$$

essendo

C_{um} = coesione non drenata media lungo lo strato

A_s = area della superficie laterale del palo

α = coeff. riduttivo in funzione delle modalità esecutive:

- per pali infissi:

$\alpha = 1$	per $Cu \leq 25$ kPa (0,25 kg/cm ²)
$\alpha = 1-0,011(Cu-25)$	per $25 < Cu < 70$ kPa
$\alpha = 0,5$	per $Cu \geq 70$ kPa (0,70 kg/cm ²)

- per pali trivellati:

$\alpha = 0,7$	per $Cu \leq 25$ kPa (0,25 kg/cm ²)
$\alpha = 0,7-0,008(Cu-25)$	per $25 < Cu < 70$ kPa
$\alpha = 0,35$	per $Cu \geq 70$ kPa (0,70 kg/cm ²)

- In terreni coesivi in condizioni drenate:

$$Q_{later} = (1 - \sin \phi') \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot A_s$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

μ = coefficiente di attrito:

$\mu = \tan \phi'$	per pali trivellati
$\mu = \tan (3/4 \cdot \phi')$	per pali infissi prefabbricati

- In terreni incoerenti:

$$Q_{later} = K \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot A_s$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

K = coefficiente di spinta:

$K = (1 - \sin \phi')$	per pali trivellati
$K = 1$	per pali infissi

μ = coefficiente di attrito:

$\mu = \tan \phi'$	per pali trivellati
$\mu = \tan(3/4 \cdot \phi')$	per pali infissi prefabbricati

Pp: PESO DEL PALO

Patr_neg: CARICO DA ATTRITO NEGATIVO

Patr_neg = 0

in terreni coesivi in condizioni non drenate

Patr_neg = $A_s \times \beta \times \sigma'_m$

in terreni incoerenti o coesivi in condizioni drenate

essendo

β = coeff. di Lambe

σ'_m = pressione verticale efficace media lungo lo strato deformabile

Il carico ammissibile risulta pari a:

$$Q_{amm} = \left(\frac{Q_{punta}}{\mu_p} + \frac{Q_{later} - P_{palo} - P_{attr_neg}}{\mu_L} \right) \times E_g$$

dove:

μ_p = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza di punta

μ_L = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza laterale

E_g = coefficiente di efficienza dei pali in gruppo:

- in terreni coesivi:

a) per plinti rettangolari (secondo *Converse-La Barre*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot \frac{(n-1)m + (m-1)n}{90mn}$$

con

m = numero delle file dei pali nel gruppo

n = numero di pali per ciascuna fila

i = interasse fra i pali

b) per plinti triangolari (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot 7.05E - 03$$

c) per plinti rettangolari a cinque pali (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot 10.85E - 03$$

- in terreni incoerenti:

$E_g = 1$

per pali infissi

$E_g = 2/3$

per pali trivellati

b) Pali resistenti a trazione

- Il carico ultimo del palo a trazione vale:

$$Q_{lim} = Q_{later} + P_{palo}$$

- Il carico ammissibile risulta invece pari a:

$$Q_{amm} = Q_{lim} / \mu_L$$

• CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee).

In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;

b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

• **CALCOLO DEI CEDIMENTI**

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L:

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:

$$M = B / z$$

$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

• **VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI (NTC 2008 7.11.5.3.1)**

La verifica consiste nel controllare che la componente permanente degli spostamenti indotti dal sisma sia compatibile con la prestazione SLD della sovrastruttura.

Per determinare gli spostamenti permanenti post-sisma nel terreno si effettua una analisi non lineare del sistema fondazione-terreno modellando il terreno con un sistema di molle con legame costitutivo P-Y di tipo iperbolico, mediante le seguenti formule:

$$p(u) = \frac{u}{\frac{1}{E_s} + \frac{u}{P_u}}$$

essendo:

- p(u) : pressione di contatto

- u: cedimento non lineare

- Es: rigidità tangente all'origine del terreno valutato come u_e/p ovvero come rapporto del cedimento elastico istantaneo e la pressione di contatto che lo provoca

- pu: pressione ultima del terreno valutato per i valori caratteristici del terreno

Lo spostamento permanente sarà quindi lo spostamento complessivo depurato della parte reversibile elastica:

$$u_r = u(p) - \frac{P}{E_s}$$

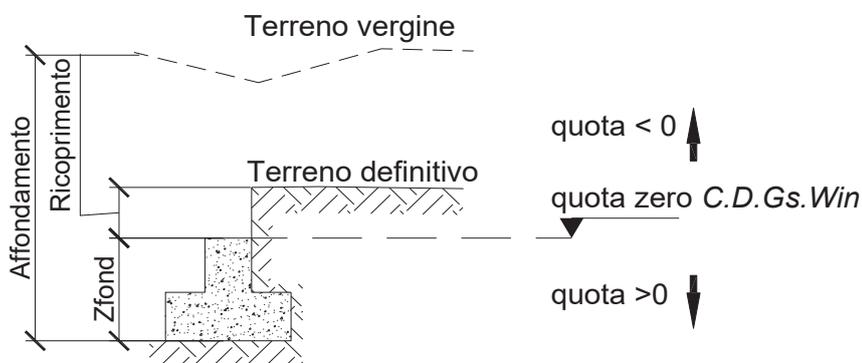
Tali spostamenti permanenti si determinano quindi come segue:

- si implementa il sistema fondazione + terreno non lineare secondo il modello sopra descritto;
- si esegue il calcolo non lineare del sistema fondazione-terreno imponendo i carichi dello SLD;
- si portano a zero i carichi esterni e si valutano gli spostamenti residui (che sono appunto i cedimenti permanenti SLD cercati).

La verifica di compatibilità degli spostamenti viene quindi effettuata dal progettista in funzione delle caratteristiche della struttura e delle prestazioni assegnate ovvero utilizzando un riferimento tecnico riconosciuto dalla NTC 2008 quali UNI EN 2007, FEMA 27X, Circolari applicative, linee guida, etc...

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.



NOTA: La quota zero di *C.D.Gs. Win* coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di *C.D.S. Win* ma cambia la convenzione nel segno: infatti in *C. D. Gs.* le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in *C. D. S.* le quote sono positive crescenti verso l'alto.

- Plinto** : Numero di plinto
- Q.t.v.** : quota terreno vergine
- Q.t.d.** : quota definitiva terreno
- Q.falda** : quota falda
- InclTer** : inclinazione terreno
- Num Str** : Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono
- Sp.str.** : Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato
- Peso Sp** : peso specifico
- Fi** : angolo di attrito interno
- C'** : coesione drenata
- Cu** : coesione NON drenata
- Mod.El.** : modulo elastico
- Poisson** : coeff. Poisson
- Coeff. Lambe** : coefficiente beta di Lambe
- Gr.Sovr** : grado di sovraconsolidazione
- Mod.Ed.** : modulo edometrico

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi *Winkler*, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: PARAMETRI GEOTECNICI

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Infiss	: Infissione base fondazione dal piano campagna
Tipo Tabella	: Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno
Gamma	: Peso specifico totale di calcolo
Fi	: Angolo di attrito interno di calcolo in gradi
Coes	: Coesione drenata di calcolo
Mod.El.	: Modulo elastico di calcolo
Poiss	: Coefficiente di Poisson
P base	: Pressione litostatica base di fondazione in condizioni drenate
Indice Rigid.	: Indice di rigidezza
IndRig Crit.	: Indice di rigidezza critico
Cu	: Coesione non drenata
Pbase	: Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate

Tabella 2: COEFFICIENTI DI PORTANZA

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Nc	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Nq	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Ng	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Gc	: Coefficiente di inclinazione del terreno
Gq	: Coefficiente di inclinazione del terreno
bc	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
bq	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
Igk	: Coefficiente per effetti cinematici
Comb.Nro	: Numero della combinazione di carico
Icv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Iqv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Igv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Dc	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc	: Coefficiente di forma
Sq	: Coefficiente di forma
Sg	: Coefficiente di forma
Psic	: Coefficiente di punzonamento
Psig	: Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
QlimV	: Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N	: Carico verticale agente

Coeff.Sicur.

: *Minimo tra i rapporti ($Q_{lim}V/N$) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame*

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	: Tensione media agente sull' impronta ridotta
Qlim/Ar	: Tensione limite sull' impronta ridotta
Status Verifica	: Si possono avere i seguenti messaggi:

OK = Verifica soddisfatta

NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

Coefficiente di sicurezza minore di 1
 Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricita' eccessiva dei carichi
 Se $Q_{limV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.

Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
SgmLimV	: Tensione limite in condiz. drenate o non drenate
SgmTerr	: Tensione elastica massima sul terreno
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti ($SgmLimV/SgmTerr$) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	: Tensione media agente sull' impronta ridotta
Qlim/Ar	: Tensione limite media sull' impronta ridotta ($SgmLimV$ minima)
Status Verifica	: Si possono avere i seguenti messaggi:

OK = Verifica soddisfatta

NOVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

Coefficiente di sicurezza minore di 1
 Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricita' eccessiva dei carichi
 Se $SgmLimV=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

La verifica allo scorrimento delle fondazioni superficiali è stata condotta calcolando la resistenza limite secondo la seguente relazione, che tiene in conto sia il contributo ad attrito che quello coesivo:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg\varphi}{\gamma_\varphi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_C}$$

in cui:

$\mathbf{g_\varphi, g_C}$: Coefficienti parziali per i parametri geotecnici (Tabella 6.2.II D.M. 2008)

$\mathbf{g_r}$: Coefficienti parziali SLU fondazioni superficiali (Tabella 6.4.I D.M. 2008)

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella precedente relazione e nella relativa tabella di stampa.

Comb. : Numero combinazione a cui si riferisce la verifica

Tipo Elem. : Tipo di elemento strutturale: Trave/Plinto/Piastra

Elem. N.ro : Numero dell'elemento strutturale (numero Travata/Filo/Nodo3D) in base al tipo elemento (Asta Winkler/Plinto/Platea)

N : Scarico verticale

tg φ / g_φ / g_r : Coefficiente attrito di progetto

C/ g_C / g_r : Adesione di progetto

Area : Area ridotta

Vres : Resistenza allo scorrimento dell' elemento strutturale

Fh : Azione orizzontale trasmessa dall' elemento strutturale

Verifica Locale : Flag di verifica allo scorrimento del singolo elemento. Se l'elemento è collegato al resto della fondazione, la condizione di slittamento del singolo elemento non pregiudica la verifica globale della intera fondazione

S(Vres) : Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali

S(Fh) : Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali

Verifica Globale : Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro	: Numero della combinazione
Risultante	: Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale
Resistenza	: Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale
Moltipl.Collasso	: Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiché tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza è soddisfatta.
%Pl.Molle	: Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale
STATUS	: Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d	: Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica
SpostZ	: Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d
SpostZ/SpostEl	: Fattore di plasticizzazione della molla:

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se per alcuni nodi non è stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tali nodi vengono esclusi dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata in stampa con la sigla 'SCARTATA'

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei cedimenti.

Filo	: <i>numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato deformativo</i>
Comb.	: <i>numero di combinazione di carico</i>
Ced.El.	: <i>cedimento elastico</i>
Ced.Ed.	: <i>cedimento edometrico</i>

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella dello stato tensionale.

Filo	: <i>numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato tensionale</i>
Quot	: <i>quota dalla superficie in corrispondenza della quale viene calcolato lo stato tensionale</i>
Tens.	: <i>tensione verticale indotta dai carichi esterni</i>

DATI GENERALI

COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA

				TABELLA M1		TABELLA M2			
Tangente Resist. Taglio				1,00					
Peso Specifico				1,00					
Coesione Efficace (c'k)				1,00					
Resist. a taglio NON drenata (cuk)				1,00					
Tipo Approccio				Combinazione Unica: (A1+M1+R3)					
Tipo di fondazione				Superficiale					
				COEFFICIENTE R1		COEFFICIENTE R2		COEFFICIENTE R3	
Capacita' Portante								2,30	
Scorrimento								1,10	

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT. POSIZIONE NODO															
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)
1	0,00	0,00	0,00	2	0,00	7,00	0,00	5	4,00	1,00	0,00	6	6,75	1,00	0,00
7	9,50	1,00	0,00	8	4,00	3,25	0,00	9	6,75	3,25	0,00	10	9,50	3,25	0,00
11	4,00	5,50	0,00	12	6,75	5,50	0,00	13	9,50	5,50	0,00	14	11,00	0,00	0,00
15	11,00	7,00	0,00	16	0,00	1,17	0,00	17	0,00	2,33	0,00	18	0,00	3,50	0,00
19	0,00	4,67	0,00	20	0,00	5,83	0,00	21	1,00	1,00	0,00	22	1,00	0,00	0,00
23	2,00	0,00	0,00	24	2,00	1,00	0,00	25	3,00	0,00	0,00	26	3,00	1,00	0,00
27	2,00	2,00	0,00	28	3,00	2,00	0,00	29	1,00	2,00	0,00	30	1,00	3,00	0,00
31	2,00	3,00	0,00	32	3,00	3,00	0,00	33	2,00	4,00	0,00	34	1,00	4,00	0,00
35	4,00	0,00	0,00	36	5,00	0,00	0,00	37	5,00	1,00	0,00	38	4,00	2,00	0,00
39	6,00	0,00	0,00	40	6,00	1,00	0,00	41	5,00	2,00	0,00	42	5,00	3,00	0,00
43	6,00	2,00	0,00	44	6,00	3,00	0,00	45	5,00	4,00	0,00	46	6,00	4,00	0,00
47	3,00	4,00	0,00	48	1,00	5,00	0,00	49	2,00	5,00	0,00	50	3,00	5,00	0,00
51	2,00	6,00	0,00	52	1,00	6,00	0,00	53	1,00	7,00	0,00	54	2,00	7,00	0,00
55	3,00	6,00	0,00	56	3,00	7,00	0,00	57	4,00	4,00	0,00	58	4,00	5,00	0,00
59	5,00	5,00	0,00	60	6,00	5,00	0,00	61	4,00	6,00	0,00	62	4,00	7,00	0,00
63	5,00	6,00	0,00	64	5,00	7,00	0,00	65	6,00	6,00	0,00	66	6,00	7,00	0,00
67	9,00	0,00	0,00	68	8,00	0,00	0,00	69	8,00	1,00	0,00	70	9,00	1,00	0,00
71	8,00	2,00	0,00	72	9,00	2,00	0,00	73	7,00	2,00	0,00	74	7,00	3,00	0,00
75	8,00	3,00	0,00	76	9,00	3,00	0,00	77	8,00	4,00	0,00	78	7,00	4,00	0,00
79	10,00	1,00	0,00	80	11,00	1,00	0,00	81	10,00	0,00	0,00	82	11,00	2,00	0,00
83	10,00	2,00	0,00	84	10,00	3,00	0,00	85	9,00	4,00	0,00	86	11,00	3,00	0,00
87	11,00	4,00	0,00	88	10,00	4,00	0,00	89	7,00	5,00	0,00	90	8,00	5,00	0,00
91	9,00	5,00	0,00	92	8,00	6,00	0,00	93	7,00	6,00	0,00	94	7,00	7,00	0,00
95	8,00	7,00	0,00	96	9,00	6,00	0,00	97	9,00	7,00	0,00	98	10,00	5,00	0,00
99	11,00	5,00	0,00	100	11,00	6,00	0,00	101	10,00	6,00	0,00	102	10,00	7,00	0,00
103	7,00	0,00	0,00												

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez N.ro	
2	21	22	23	24	1	3	25	26	24	23	1	4	27	24	26	28	1	5	21	24	27	29	1	
6	30	29	27	31	1	7	28	32	31	27	1	8	33	34	30	31	1	9	26	25	35	5	1	
10	5	35	36	37	1	11	26	5	38	28	1	12	39	40	37	36	1	13	5	37	41	38	1	
14	42	41	43	44	1	15	44	46	45	42	1	16	40	43	41	37	1	17	31	32	47	33	1	
18	48	34	33	49	1	19	49	33	47	50	1	20	48	49	51	52	1	21	53	52	51	54	1	
22	54	51	55	56	1	23	50	55	51	49	1	24	57	58	50	47	1	25	58	57	45	59	1	
26	46	60	59	45	1	27	56	55	61	62	1	28	61	63	64	62	1	29	64	63	65	66	1	
30	63	59	60	65	1	31	67	70	69	68	1	32	71	69	70	72	1	33	73	74	44	43	1	
34	74	73	71	75	1	35	72	76	75	71	1	36	77	78	74	75	1	37	79	81	14	80	1	
38	79	80	82	83	1	39	83	84	76	72	1	40	75	76	85	77	1	41	83	82	86	84	1	
42	87	88	84	86	1	43	78	89	60	46	1	44	89	78	77	90	1	45	90	77	85	91	1	
46	89	90	92	93	1	47	66	65	93	94	1	48	93	92	95	94	1	49	96	97	95	92	1	
50	91	96	92	90	1	51	88	98	91	85	1	52	98	88	87	99	1	53	98	99	100	101	1	
54	97	96	101	102	1	55	101	100	15	102	1	56	1	22	21	16	1	57	16	21	29	17	1	
58	17	29	30	18	1	59	38	8	32	28	1	60	8	42	45	57	1	61	38	41	42	8	1	
62	39	103	6	40	1	63	8	57	47	32	1	64	34	48	19	18	1	65	48	52	20	19	1	
66	52	53	2	20	1	67	59	63	11	58	1	68	50	58	11	55	1	69	6	73	43	40	1	
70	103	68	69	6	1	71	73	6	69	71	1	72	67	81	7	70	1	73	7	83	72	70	1	
74	9	78	46	44	1	75	88	85	10	84	1	76	12	65	60	89	1	77	18	30	34	34	1	
78	61	55	11	11	1	79	63	61	11	11	1	80	9	44	74	74	1	81	9	74	78	78	1	
82	7	81	79	79	1	83	7	79	83	83	1	84	76	84	10	10	1	85	10	85	76	76	1	
86	93	65	12	12	1	87	93	12	89	89	1	88	91	98	13	13	1	89	13	96	91	91	1	
90	101	96	13	13	1	91	101	13	98	98	1													

STRATIGRAFIA PLATEA

Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cm2	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cm2	Cu kg/cm2	Mod.El. kg/cm2	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cm2
-----------	------------	------------	-------------	----------	-----------	---------	-------------	---------------	-----------	-----------	-----------	----------------	---------	-------------	----------------

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STRATIGRAFIA PLATEA

Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cm2	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cm2	Cu kg/cm2	Mod.El. kg/cm2	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cm2
1	-2,40	0,00		0	4,00	1		1800	24,00	0,05	0,20	100,00	0,20	1	50,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Vento dir. 0	0,00	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,90	0,80	0,80	0,80	0,80
Vento dir. 0	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Bibl.Arch.	0,80
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)													
1	A1/1	-1,31	2	A1/1	-1,24	5	A1/1	-4,21	6	A1/1	-4,51				
	A1/2	-1,21		A1/2	-1,13		A1/2	-4,30		A1/2	-4,56				
	A1/3	-1,14		A1/3	-1,06		A1/3	-4,36		A1/3	-4,60				
	A1/4	-1,31		A1/4	-1,24		A1/4	-4,20		A1/4	-4,51				
	A1/5	-1,31		A1/5	-1,24		A1/5	-4,20		A1/5	-4,51				
	A1/6	-1,42		A1/6	-1,35		A1/6	-4,12		A1/6	-4,46				
	A1/7	-1,49		A1/7	-1,42		A1/7	-4,06		A1/7	-4,42				
	A1/8	-1,32		A1/8	-1,24		A1/8	-4,21		A1/8	-4,51				
	A1/9	-1,32		A1/9	-1,24		A1/9	-4,21		A1/9	-4,51				
	X+	A1/15		-0,85	X+		A1/10	-0,80		X+	A1/14	-3,23	X+	A1/14	-3,30
	X-	A1/22		-1,31	X-		A1/19	-1,26		X-	A1/23	-2,84	X-	A1/23	-3,06
	Y+	A1/34		-0,83	Y+		A1/35	-1,26		Y+	A1/26	-2,91	Y+	A1/26	-3,17
	Y-	A1/38		-1,31	Y-		A1/39	-0,78		Y-	A1/30	-3,19	Y-	A1/30	-3,24
7	A1/1	-2,46	8	A1/1	-4,12	9	A1/1	-1,19	10	A1/1	-1,24				
	A1/2	-2,46		A1/2	-4,20		A1/2	-1,20		A1/2	-1,24				
	A1/3	-2,46		A1/3	-4,25		A1/3	-1,21		A1/3	-1,24				
	A1/4	-2,46		A1/4	-4,12		A1/4	-1,19		A1/4	-1,24				
	A1/5	-2,46		A1/5	-4,12		A1/5	-1,19		A1/5	-1,24				
	A1/6	-2,46		A1/6	-4,04		A1/6	-1,18		A1/6	-1,24				
	A1/7	-2,46		A1/7	-3,98		A1/7	-1,17		A1/7	-1,24				
	A1/8	-2,46		A1/8	-4,12		A1/8	-1,19		A1/8	-1,24				
	A1/9	-2,46		A1/9	-4,12		A1/9	-1,19		A1/9	-1,24				
	X+	A1/14		-1,73	X+		A1/14	-3,12		X+	A1/14	-0,87	X+	A1/14	-0,87
	X-	A1/23		-1,73	X-		A1/23	-2,76		X-	A1/23	-0,81	X-	A1/23	-0,87
	Y+	A1/26		-1,73	Y+		A1/26	-2,98		Y+	A1/26	-0,85	Y+	A1/35	-0,87
	Y-	A1/30		-1,73	Y-		A1/30	-3,00		Y-	A1/30	-0,85	Y-	A1/39	-0,87
11	A1/1	-2,10	12	A1/1	-1,15	13	A1/1	-1,35	14	A1/1	-1,08				
	A1/2	-2,14		A1/2	-1,16		A1/2	-1,35		A1/2	-1,07				
	A1/3	-2,17		A1/3	-1,17		A1/3	-1,35		A1/3	-1,07				
	A1/4	-2,10		A1/4	-1,15		A1/4	-1,35		A1/4	-1,08				
	A1/5	-2,10		A1/5	-1,15		A1/5	-1,35		A1/5	-1,08				
	A1/6	-2,05		A1/6	-1,13		A1/6	-1,35		A1/6	-1,08				
	A1/7	-2,02		A1/7	-1,12		A1/7	-1,35		A1/7	-1,09				
	A1/8	-2,09		A1/8	-1,15		A1/8	-1,35		A1/8	-1,08				
	A1/9	-2,09		A1/9	-1,15		A1/9	-1,35		A1/9	-1,08				
	X+	A1/11		-1,62	X+		A1/11	-0,84		X+	A1/11	-0,96	X+	A1/14	-0,75
	X-	A1/18		-1,41	X-		A1/18	-0,78		X-	A1/18	-0,96	X-	A1/23	-0,78
	Y+	A1/27		-1,59	Y+		A1/27	-0,83		Y+	A1/27	-0,96	Y+	A1/35	-0,77
	Y-	A1/31		-1,47	Y-		A1/31	-0,81		Y-	A1/31	-0,96	Y-	A1/39	-0,77
15	A1/1	-0,88	16	A1/1	-2,61	17	A1/1	-2,59	18	A1/1	-3,36				
	A1/2	-0,87		A1/2	-2,40		A1/2	-2,37		A1/2	-3,07				
	A1/3	-0,87		A1/3	-2,25		A1/3	-2,23		A1/3	-2,88				
	A1/4	-0,88		A1/4	-2,61		A1/4	-2,59		A1/4	-3,36				
	A1/5	-0,88		A1/5	-2,61		A1/5	-2,59		A1/5	-3,36				
	A1/6	-0,88		A1/6	-2,83		A1/6	-2,81		A1/6	-3,64				
	A1/7	-0,88		A1/7	-2,97		A1/7	-2,95		A1/7	-3,83				
	A1/8	-0,88		A1/8	-2,62		A1/8	-2,59		A1/8	-3,36				
	A1/9	-0,88		A1/9	-2,62		A1/9	-2,59		A1/9	-3,36				
	X+	A1/11		-0,62	X+		A1/15	-1,62		X+	A1/15	-1,55	X+	A1/10	-1,94
	X-	A1/18		-0,64	X-		A1/22	-2,58		X-	A1/22	-2,51	X-	A1/19	-3,19
	Y+	A1/34		-0,63	Y+		A1/34	-1,81		Y+	A1/34	-1,96	Y+	A1/34	-2,75
	Y-	A1/38		-0,63	Y-		A1/38	-2,46		Y-	A1/38	-2,29	Y-	A1/38	-2,75
19	A1/1	-2,54	20	A1/1	-2,52	21	A1/1	-4,58	22	A1/1	-2,29				
	A1/2	-2,33		A1/2	-2,30		A1/2	-4,41		A1/2	-2,21				
	A1/3	-2,18		A1/3	-2,16		A1/3	-4,30		A1/3	-2,16				
	A1/4	-2,55		A1/4	-2,52		A1/4	-4,57		A1/4	-2,28				
	A1/5	-2,55		A1/5	-2,52		A1/5	-4,57		A1/5	-2,28				
	A1/6	-2,76		A1/6	-2,73		A1/6	-4,74		A1/6	-2,36				
	A1/7	-2,91		A1/7	-2,88		A1/7	-4,85		A1/7	-2,41				
	A1/8	-2,54		A1/8	-2,52		A1/8	-4,58		A1/8	-2,29				
	A1/9	-2,54		A1/9	-2,51		A1/9	-4,58		A1/9	-2,29				
	X+	A1/10		-1,52	X+		A1/10	-1,56		X+	A1/15	-3,23	X+	A1/15	-1,65
	X-	A1/19		-2,48	X-		A1/19	-2,51		X-	A1/22	-3,94	X-	A1/22	-1,98
	Y+	A1/35		-2,25	Y+		A1/35	-2,40		Y+	A1/34	-3,04	Y+	A1/34	-1,42
	Y-	A1/39		-1,93	Y-		A1/39	-1,75		Y-	A1/38	-4,03	Y-	A1/38	-2,10

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)													
23	A1/1	-2,06	24	A1/1	-4,13	25	A1/1	-2,04	26	A1/1	-4,10				
	A1/2	-2,06		A1/2	-4,12		A1/2	-2,08		A1/2	-4,16				
	A1/3	-2,06		A1/3	-4,12		A1/3	-2,10		A1/3	-4,21				
	A1/4	-2,06		A1/4	-4,13		A1/4	-2,04		A1/4	-4,09				
	A1/5	-2,06		A1/5	-4,13		A1/5	-2,03		A1/5	-4,09				
	A1/6	-2,06		A1/6	-4,14		A1/6	-2,00		A1/6	-4,03				
	A1/7	-2,05		A1/7	-4,15		A1/7	-1,97		A1/7	-3,99				
	A1/8	-2,06		A1/8	-4,14		A1/8	-2,04		A1/8	-4,10				
	A1/9	-2,06		A1/9	-4,14		A1/9	-2,04		A1/9	-4,10				
	X+	A1/14		-1,59	X+		A1/14	-3,12		X+	A1/14	-1,60	X+	A1/14	-3,17
	X-	A1/23		-1,58	X-		A1/23	-3,16		X-	A1/23	-1,43	X-	A1/23	-2,88
Y+	A1/26	-1,28	Y+	A1/35	-2,72	Y+	A1/26	-1,34	Y+	A1/26	-2,78				
Y-	A1/30	-1,74	Y-	A1/39	-3,37	Y-	A1/30	-1,65	Y-	A1/30	-3,22				
27	A1/1	-4,12	28	A1/1	-4,20	29	A1/1	-4,55	30	A1/1	-4,06				
	A1/2	-4,10		A1/2	-4,27		A1/2	-4,39		A1/2	-3,91				
	A1/3	-4,09		A1/3	-4,31		A1/3	-4,28		A1/3	-3,81				
	A1/4	-4,12		A1/4	-4,20		A1/4	-4,55		A1/4	-4,06				
	A1/5	-4,12		A1/5	-4,20		A1/5	-4,55		A1/5	-4,06				
	A1/6	-4,13		A1/6	-4,14		A1/6	-4,72		A1/6	-4,21				
	A1/7	-4,14		A1/7	-4,10		A1/7	-4,83		A1/7	-4,31				
	A1/8	-4,12		A1/8	-4,21		A1/8	-4,56		A1/8	-4,06				
	A1/9	-4,12		A1/9	-4,21		A1/9	-4,56		A1/9	-4,06				
	X+	A1/14		-3,06	X+		A1/14	-3,21		X+	A1/15	-3,14	X+	A1/15	-2,75
	X-	A1/23		-3,12	X-		A1/23	-2,95		X-	A1/22	-3,87	X-	A1/22	-3,40
Y+	A1/35	-2,85	Y+	A1/26	-2,94	Y+	A1/34	-3,23	Y+	A1/34	-3,06				
Y-	A1/39	-3,24	Y-	A1/30	-3,21	Y-	A1/38	-3,82	Y-	A1/38	-3,24				
31	A1/1	-4,08	32	A1/1	-4,04	33	A1/1	-4,03	34	A1/1	-4,02				
	A1/2	-4,07		A1/2	-4,10		A1/2	-4,01		A1/2	-3,87				
	A1/3	-4,06		A1/3	-4,13		A1/3	-4,00		A1/3	-3,77				
	A1/4	-4,08		A1/4	-4,04		A1/4	-4,03		A1/4	-4,02				
	A1/5	-4,08		A1/5	-4,04		A1/5	-4,03		A1/5	-4,02				
	A1/6	-4,10		A1/6	-3,98		A1/6	-4,04		A1/6	-4,17				
	A1/7	-4,11		A1/7	-3,95		A1/7	-4,05		A1/7	-4,27				
	A1/8	-4,08		A1/8	-4,04		A1/8	-4,03		A1/8	-4,02				
	A1/9	-4,08		A1/9	-4,04		A1/9	-4,03		A1/9	-4,02				
	X+	A1/14		-2,99	X+		A1/14	-3,06		X+	A1/11	-2,95	X+	A1/10	-2,72
	X-	A1/23		-3,06	X-		A1/23	-2,81		X-	A1/18	-3,02	X-	A1/19	-3,38
Y+	A1/35	-2,95	Y+	A1/26	-2,92	Y+	A1/34	-3,05	Y+	A1/35	-3,21				
Y-	A1/39	-3,08	Y-	A1/30	-3,00	Y-	A1/38	-2,92	Y-	A1/39	-3,03				
35	A1/1	-2,08	36	A1/1	-2,14	37	A1/1	-4,30	38	A1/1	-4,43				
	A1/2	-2,13		A1/2	-2,19		A1/2	-4,38		A1/2	-4,51				
	A1/3	-2,17		A1/3	-2,22		A1/3	-4,44		A1/3	-4,57				
	A1/4	-2,08		A1/4	-2,14		A1/4	-4,30		A1/4	-4,42				
	A1/5	-2,08		A1/5	-2,14		A1/5	-4,30		A1/5	-4,42				
	A1/6	-2,03		A1/6	-2,10		A1/6	-4,21		A1/6	-4,34				
	A1/7	-2,00		A1/7	-2,07		A1/7	-4,15		A1/7	-4,28				
	A1/8	-2,09		A1/8	-2,14		A1/8	-4,30		A1/8	-4,43				
	A1/9	-2,09		A1/9	-2,14		A1/9	-4,30		A1/9	-4,43				
	X+	A1/14		-1,62	X+		A1/14	-1,63		X+	A1/14	-3,25	X+	A1/14	-3,38
	X-	A1/23		-1,40	X-		A1/23	-1,43		X-	A1/23	-2,87	X-	A1/23	-2,98
Y+	A1/26	-1,41	Y+	A1/26	-1,48	Y+	A1/26	-3,00	Y+	A1/26	-3,13				
Y-	A1/30	-1,61	Y-	A1/30	-1,60	Y-	A1/30	-3,18	Y-	A1/30	-3,30				
39	A1/1	-2,07	40	A1/1	-4,14	41	A1/1	-4,40	42	A1/1	-4,22				
	A1/2	-2,10		A1/2	-4,21		A1/2	-4,48		A1/2	-4,29				
	A1/3	-2,13		A1/3	-4,25		A1/3	-4,54		A1/3	-4,35				
	A1/4	-2,07		A1/4	-4,14		A1/4	-4,40		A1/4	-4,22				
	A1/5	-2,07		A1/5	-4,14		A1/5	-4,40		A1/5	-4,22				
	A1/6	-2,04		A1/6	-4,08		A1/6	-4,32		A1/6	-4,14				
	A1/7	-2,01		A1/7	-4,04		A1/7	-4,26		A1/7	-4,08				
	A1/8	-2,07		A1/8	-4,14		A1/8	-4,40		A1/8	-4,22				
	A1/9	-2,07		A1/9	-4,14		A1/9	-4,40		A1/9	-4,22				
	X+	A1/14		-1,54	X+		A1/14	-3,07		X+	A1/14	-3,31	X+	A1/14	-3,16
	X-	A1/23		-1,39	X-		A1/23	-2,79		X-	A1/23	-2,94	X-	A1/23	-2,81
Y+	A1/26	-1,44	Y+	A1/26	-2,91	Y+	A1/26	-3,11	Y+	A1/26	-3,02				
Y-	A1/30	-1,51	Y-	A1/30	-3,00	Y-	A1/30	-3,22	Y-	A1/30	-3,05				
43	A1/1	-4,24	44	A1/1	-4,24	45	A1/1	-4,00	46	A1/1	-3,96				
	A1/2	-4,31		A1/2	-4,30		A1/2	-4,07		A1/2	-4,02				
	A1/3	-4,35		A1/3	-4,34		A1/3	-4,12		A1/3	-4,06				
	A1/4	-4,24		A1/4	-4,24		A1/4	-4,00		A1/4	-3,96				
	A1/5	-4,24		A1/5	-4,24		A1/5	-4,00		A1/5	-3,96				
	A1/6	-4,18		A1/6	-4,18		A1/6	-3,92		A1/6	-3,90				
	A1/7	-4,14		A1/7	-4,14		A1/7	-3,87		A1/7	-3,87				

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
	A1/8	-4,25		A1/8	-4,24		A1/8	-4,00		A1/8	-3,96
	A1/9	-4,25		A1/9	-4,24		A1/9	-4,00		A1/9	-3,96
X+	A1/14	-3,14	X+	A1/14	-3,13	X+	A1/11	-3,00	X+	A1/11	-2,93
X-	A1/23	-2,86	X-	A1/23	-2,85	X-	A1/18	-2,67	X-	A1/18	-2,67
Y+	A1/26	-3,00	Y+	A1/26	-3,02	Y+	A1/27	-2,90	Y+	A1/27	-2,84
Y-	A1/30	-3,06	Y-	A1/30	-3,04	Y-	A1/31	-2,87	Y-	A1/31	-2,83
47	A1/1	-3,84	48	A1/1	-4,41	49	A1/1	-3,95	50	A1/1	-3,63
	A1/2	-3,90		A1/2	-4,24		A1/2	-3,93		A1/2	-3,68
	A1/3	-3,94		A1/3	-4,13		A1/3	-3,92		A1/3	-3,72
	A1/4	-3,84		A1/4	-4,41		A1/4	-3,95		A1/4	-3,63
	A1/5	-3,85		A1/5	-4,41		A1/5	-3,95		A1/5	-3,63
	A1/6	-3,79		A1/6	-4,58		A1/6	-3,96		A1/6	-3,57
	A1/7	-3,75		A1/7	-4,69		A1/7	-3,97		A1/7	-3,54
	A1/8	-3,84		A1/8	-4,41		A1/8	-3,95		A1/8	-3,63
	A1/9	-3,84		A1/9	-4,41		A1/9	-3,95		A1/9	-3,63
X+	A1/11	-2,92	X+	A1/10	-3,05	X+	A1/11	-2,94	X+	A1/11	-2,79
X-	A1/18	-2,68	X-	A1/19	-3,78	X-	A1/18	-3,01	X-	A1/18	-2,55
Y+	A1/27	-2,86	Y+	A1/35	-3,73	Y+	A1/34	-3,12	Y+	A1/27	-2,79
Y-	A1/31	-2,78	Y-	A1/39	-3,13	Y-	A1/38	-2,73	Y-	A1/31	-2,55
51	A1/1	-3,84	52	A1/1	-4,33	53	A1/1	-2,11	54	A1/1	-1,84
	A1/2	-3,83		A1/2	-4,17		A1/2	-2,03		A1/2	-1,84
	A1/3	-3,82		A1/3	-4,06		A1/3	-1,98		A1/3	-1,85
	A1/4	-3,84		A1/4	-4,33		A1/4	-2,11		A1/4	-1,84
	A1/5	-3,84		A1/5	-4,34		A1/5	-2,11		A1/5	-1,85
	A1/6	-3,85		A1/6	-4,49		A1/6	-2,18		A1/6	-1,84
	A1/7	-3,85		A1/7	-4,60		A1/7	-2,23		A1/7	-1,84
	A1/8	-3,83		A1/8	-4,32		A1/8	-2,10		A1/8	-1,84
	A1/9	-3,83		A1/9	-4,32		A1/9	-2,10		A1/9	-1,84
X+	A1/11	-2,92	X+	A1/10	-3,06	X+	A1/10	-1,53	X+	A1/11	-1,44
X-	A1/18	-2,96	X-	A1/19	-3,78	X-	A1/19	-1,86	X-	A1/18	-1,43
Y+	A1/34	-3,18	Y+	A1/35	-3,87	Y+	A1/35	-1,99	Y+	A1/27	-1,60
Y-	A1/38	-2,52	Y-	A1/39	-2,88	Y-	A1/39	-1,30	Y-	A1/31	-1,14
55	A1/1	-3,81	56	A1/1	-1,76	57	A1/1	-3,79	58	A1/1	-3,44
	A1/2	-3,87		A1/2	-1,80		A1/2	-3,86		A1/2	-3,51
	A1/3	-3,92		A1/3	-1,83		A1/3	-3,92		A1/3	-3,56
	A1/4	-3,81		A1/4	-1,76		A1/4	-3,79		A1/4	-3,44
	A1/5	-3,81		A1/5	-1,76		A1/5	-3,79		A1/5	-3,44
	A1/6	-3,74		A1/6	-1,72		A1/6	-3,71		A1/6	-3,37
	A1/7	-3,70		A1/7	-1,70		A1/7	-3,66		A1/7	-3,32
	A1/8	-3,81		A1/8	-1,76		A1/8	-3,79		A1/8	-3,44
	A1/9	-3,80		A1/9	-1,76		A1/9	-3,79		A1/9	-3,44
X+	A1/11	-2,98	X+	A1/11	-1,42	X+	A1/11	-2,88	X+	A1/11	-2,64
X-	A1/18	-2,69	X-	A1/18	-1,25	X-	A1/18	-2,54	X-	A1/18	-2,32
Y+	A1/27	-3,03	Y+	A1/27	-1,47	Y+	A1/27	-2,78	Y+	A1/27	-2,58
Y-	A1/31	-2,59	Y-	A1/31	-1,16	Y-	A1/31	-2,73	Y-	A1/31	-2,44
59	A1/1	-3,74	60	A1/1	-3,70	61	A1/1	-2,51	62	A1/1	-1,75
	A1/2	-3,82		A1/2	-3,76		A1/2	-2,57		A1/2	-1,80
	A1/3	-3,87		A1/3	-3,80		A1/3	-2,61		A1/3	-1,84
	A1/4	-3,74		A1/4	-3,71		A1/4	-2,51		A1/4	-1,76
	A1/5	-3,74		A1/5	-3,71		A1/5	-2,51		A1/5	-1,76
	A1/6	-3,67		A1/6	-3,65		A1/6	-2,45		A1/6	-1,70
	A1/7	-3,62		A1/7	-3,61		A1/7	-2,41		A1/7	-1,67
	A1/8	-3,74		A1/8	-3,70		A1/8	-2,51		A1/8	-1,75
	A1/9	-3,74		A1/9	-3,70		A1/9	-2,51		A1/9	-1,75
X+	A1/11	-2,84	X+	A1/11	-2,76	X+	A1/11	-1,96	X+	A1/11	-1,40
X-	A1/18	-2,50	X-	A1/18	-2,50	X-	A1/18	-1,69	X-	A1/18	-1,18
Y+	A1/27	-2,75	Y+	A1/27	-2,68	Y+	A1/27	-1,93	Y+	A1/27	-1,39
Y-	A1/31	-2,66	Y-	A1/31	-2,63	Y-	A1/31	-1,74	Y-	A1/31	-1,19
63	A1/1	-3,89	64	A1/1	-1,78	65	A1/1	-3,85	66	A1/1	-1,81
	A1/2	-3,97		A1/2	-1,83		A1/2	-3,92		A1/2	-1,85
	A1/3	-4,03		A1/3	-1,86		A1/3	-3,96		A1/3	-1,88
	A1/4	-3,89		A1/4	-1,78		A1/4	-3,85		A1/4	-1,81
	A1/5	-3,89		A1/5	-1,78		A1/5	-3,85		A1/5	-1,82
	A1/6	-3,80		A1/6	-1,73		A1/6	-3,78		A1/6	-1,78
	A1/7	-3,74		A1/7	-1,70		A1/7	-3,74		A1/7	-1,75
	A1/8	-3,89		A1/8	-1,78		A1/8	-3,85		A1/8	-1,81
	A1/9	-3,89		A1/9	-1,78		A1/9	-3,85		A1/9	-1,81
X+	A1/11	-2,98	X+	A1/11	-1,39	X+	A1/11	-2,89	X+	A1/11	-1,38
X-	A1/18	-2,60	X-	A1/18	-1,19	X-	A1/18	-2,59	X-	A1/18	-1,22
Y+	A1/27	-2,91	Y+	A1/27	-1,36	Y+	A1/27	-2,82	Y+	A1/27	-1,35
Y-	A1/31	-2,73	Y-	A1/31	-1,24	Y-	A1/31	-2,72	Y-	A1/31	-1,28
67	A1/1	-1,99	68	A1/1	-2,42	69	A1/1	-4,82	70	A1/1	-3,98

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
	A1/2	-1,99		A1/2	-2,43		A1/2	-4,85		A1/2	-3,99
	A1/3	-2,00		A1/3	-2,44		A1/3	-4,87		A1/3	-3,99
	A1/4	-1,99		A1/4	-2,42		A1/4	-4,82		A1/4	-3,98
	A1/5	-1,99		A1/5	-2,42		A1/5	-4,82		A1/5	-3,98
	A1/6	-1,98		A1/6	-2,40		A1/6	-4,79		A1/6	-3,97
	A1/7	-1,98		A1/7	-2,39		A1/7	-4,78		A1/7	-3,96
	A1/8	-1,99		A1/8	-2,42		A1/8	-4,82		A1/8	-3,98
	A1/9	-1,99		A1/9	-2,42		A1/9	-4,82		A1/9	-3,98
X+	A1/14	-1,41	X+	A1/14	-1,74	X+	A1/14	-3,46	X+	A1/14	-2,82
X-	A1/23	-1,39	X-	A1/23	-1,67	X-	A1/23	-3,33	X-	A1/23	-2,79
Y+	A1/26	-1,40	Y+	A1/26	-1,69	Y+	A1/26	-3,39	Y+	A1/26	-2,80
Y-	A1/30	-1,41	Y-	A1/30	-1,72	Y-	A1/30	-3,43	Y-	A1/30	-2,81
71	A1/1	-4,64	72	A1/1	-4,21	73	A1/1	-4,47	74	A1/1	-3,69
	A1/2	-4,66		A1/2	-4,21		A1/2	-4,52		A1/2	-3,72
	A1/3	-4,68		A1/3	-4,22		A1/3	-4,55		A1/3	-3,75
	A1/4	-4,64		A1/4	-4,21		A1/4	-4,47		A1/4	-3,69
	A1/5	-4,64		A1/5	-4,21		A1/5	-4,47		A1/5	-3,69
	A1/6	-4,61		A1/6	-4,20		A1/6	-4,43		A1/6	-3,65
	A1/7	-4,59		A1/7	-4,19		A1/7	-4,40		A1/7	-3,63
	A1/8	-4,64		A1/8	-4,21		A1/8	-4,47		A1/8	-3,69
	A1/9	-4,64		A1/9	-4,21		A1/9	-4,47		A1/9	-3,69
X+	A1/14	-3,32	X+	A1/14	-2,98	X+	A1/14	-3,25	X+	A1/14	-2,68
X-	A1/23	-3,21	X-	A1/23	-2,95	X-	A1/23	-3,05	X-	A1/23	-2,51
Y+	A1/26	-3,27	Y+	A1/26	-2,97	Y+	A1/26	-3,16	Y+	A1/26	-2,61
Y-	A1/30	-3,29	Y-	A1/30	-2,97	Y-	A1/30	-3,19	Y-	A1/30	-2,62
75	A1/1	-4,43	76	A1/1	-3,88	77	A1/1	-4,33	78	A1/1	-4,22
	A1/2	-4,45		A1/2	-3,88		A1/2	-4,35		A1/2	-4,27
	A1/3	-4,47		A1/3	-3,89		A1/3	-4,37		A1/3	-4,29
	A1/4	-4,43		A1/4	-3,88		A1/4	-4,33		A1/4	-4,22
	A1/5	-4,43		A1/5	-3,88		A1/5	-4,33		A1/5	-4,22
	A1/6	-4,40		A1/6	-3,87		A1/6	-4,30		A1/6	-4,18
	A1/7	-4,39		A1/7	-3,87		A1/7	-4,28		A1/7	-4,15
	A1/8	-4,43		A1/8	-3,88		A1/8	-4,33		A1/8	-4,22
	A1/9	-4,43		A1/9	-3,88		A1/9	-4,33		A1/9	-4,22
X+	A1/14	-3,17	X+	A1/14	-2,75	X+	A1/11	-3,11	X+	A1/11	-3,07
X-	A1/23	-3,07	X-	A1/23	-2,72	X-	A1/18	-3,00	X-	A1/18	-2,88
Y+	A1/26	-3,13	Y+	A1/26	-2,74	Y+	A1/27	-3,07	Y+	A1/27	-3,01
Y-	A1/30	-3,14	Y-	A1/30	-2,74	Y-	A1/31	-3,06	Y-	A1/31	-3,00
79	A1/1	-2,98	80	A1/1	-2,15	81	A1/1	-2,33	82	A1/1	-2,13
	A1/2	-2,98		A1/2	-2,14		A1/2	-2,33		A1/2	-2,12
	A1/3	-2,97		A1/3	-2,13		A1/3	-2,33		A1/3	-2,11
	A1/4	-2,98		A1/4	-2,15		A1/4	-2,33		A1/4	-2,13
	A1/5	-2,98		A1/5	-2,15		A1/5	-2,33		A1/5	-2,13
	A1/6	-2,98		A1/6	-2,16		A1/6	-2,33		A1/6	-2,14
	A1/7	-2,99		A1/7	-2,16		A1/7	-2,34		A1/7	-2,15
	A1/8	-2,98		A1/8	-2,15		A1/8	-2,33		A1/8	-2,13
	A1/9	-2,98		A1/9	-2,15		A1/9	-2,33		A1/9	-2,13
X+	A1/14	-2,09	X+	A1/10	-1,50	X+	A1/14	-1,64	X+	A1/10	-1,48
X-	A1/23	-2,11	X-	A1/19	-1,55	X-	A1/23	-1,65	X-	A1/19	-1,53
Y+	A1/35	-2,10	Y+	A1/35	-1,53	Y+	A1/35	-1,64	Y+	A1/35	-1,52
Y-	A1/39	-2,11	Y-	A1/39	-1,53	Y-	A1/39	-1,65	Y-	A1/39	-1,52
83	A1/1	-4,50	84	A1/1	-4,13	85	A1/1	-4,27	86	A1/1	-2,10
	A1/2	-4,49		A1/2	-4,12		A1/2	-4,28		A1/2	-2,08
	A1/3	-4,49		A1/3	-4,11		A1/3	-4,29		A1/3	-2,08
	A1/4	-4,50		A1/4	-4,13		A1/4	-4,27		A1/4	-2,10
	A1/5	-4,50		A1/5	-4,13		A1/5	-4,27		A1/5	-2,10
	A1/6	-4,51		A1/6	-4,13		A1/6	-4,27		A1/6	-2,11
	A1/7	-4,51		A1/7	-4,14		A1/7	-4,26		A1/7	-2,11
	A1/8	-4,50		A1/8	-4,13		A1/8	-4,27		A1/8	-2,10
	A1/9	-4,50		A1/9	-4,13		A1/9	-4,27		A1/9	-2,10
X+	A1/14	-3,16	X+	A1/14	-2,90	X+	A1/11	-3,03	X+	A1/10	-1,46
X-	A1/23	-3,20	X-	A1/23	-2,93	X-	A1/18	-3,00	X-	A1/19	-1,51
Y+	A1/35	-3,18	Y+	A1/35	-2,92	Y+	A1/27	-3,02	Y+	A1/35	-1,50
Y-	A1/39	-3,19	Y-	A1/39	-2,92	Y-	A1/31	-3,02	Y-	A1/39	-1,49
87	A1/1	-2,05	88	A1/1	-3,84	89	A1/1	-3,95	90	A1/1	-4,17
	A1/2	-2,03		A1/2	-3,83		A1/2	-3,99		A1/2	-4,20
	A1/3	-2,03		A1/3	-3,83		A1/3	-4,02		A1/3	-4,22
	A1/4	-2,05		A1/4	-3,84		A1/4	-3,95		A1/4	-4,17
	A1/5	-2,05		A1/5	-3,84		A1/5	-3,95		A1/5	-4,17
	A1/6	-2,06		A1/6	-3,85		A1/6	-3,91		A1/6	-4,15
	A1/7	-2,06		A1/7	-3,85		A1/7	-3,88		A1/7	-4,13
	A1/8	-2,05		A1/8	-3,84		A1/8	-3,95		A1/8	-4,17
	A1/9	-2,05		A1/9	-3,84		A1/9	-3,95		A1/9	-4,17

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
	X+ A1/15	-1,43		X+ A1/11	-2,70		X+ A1/11	-2,89		X+ A1/11	-3,01
	X- A1/22	-1,48		X- A1/18	-2,74		X- A1/18	-2,70		X- A1/18	-2,89
	Y+ A1/34	-1,46		Y+ A1/34	-2,73		Y+ A1/27	-2,83		Y+ A1/27	-2,97
	Y- A1/38	-1,46		Y- A1/38	-2,72		Y- A1/31	-2,80		Y- A1/31	-2,96
91	A1/1	-3,82	92	A1/1	-3,96	93	A1/1	-3,47	94	A1/1	-1,84
	A1/2	-3,83		A1/2	-3,99		A1/2	-3,51		A1/2	-1,87
	A1/3	-3,83		A1/3	-4,01		A1/3	-3,53		A1/3	-1,88
	A1/4	-3,82		A1/4	-3,96		A1/4	-3,47		A1/4	-1,84
	A1/5	-3,82		A1/5	-3,96		A1/5	-3,47		A1/5	-1,84
	A1/6	-3,81		A1/6	-3,94		A1/6	-3,42		A1/6	-1,82
	A1/7	-3,81		A1/7	-3,92		A1/7	-3,40		A1/7	-1,80
	A1/8	-3,82		A1/8	-3,96		A1/8	-3,47		A1/8	-1,84
	A1/9	-3,82		A1/9	-3,96		A1/9	-3,47		A1/9	-1,84
	X+ A1/11	-2,72		X+ A1/11	-2,87		X+ A1/11	-2,55		X+ A1/11	-1,37
	X- A1/18	-2,69		X- A1/18	-2,75		X- A1/18	-2,37		X- A1/18	-1,26
	Y+ A1/27	-2,71		Y+ A1/27	-2,84		Y+ A1/27	-2,50		Y+ A1/27	-1,35
	Y- A1/31	-2,70		Y- A1/31	-2,81		Y- A1/31	-2,45		Y- A1/31	-1,30
95	A1/1	-1,85	96	A1/1	-3,63	97	A1/1	-1,84	98	A1/1	-3,75
	A1/2	-1,87		A1/2	-3,64		A1/2	-1,85		A1/2	-3,74
	A1/3	-1,88		A1/3	-3,64		A1/3	-1,85		A1/3	-3,74
	A1/4	-1,85		A1/4	-3,63		A1/4	-1,84		A1/4	-3,75
	A1/5	-1,85		A1/5	-3,63		A1/5	-1,84		A1/5	-3,75
	A1/6	-1,84		A1/6	-3,62		A1/6	-1,84		A1/6	-3,76
	A1/7	-1,83		A1/7	-3,61		A1/7	-1,84		A1/7	-3,76
	A1/8	-1,85		A1/8	-3,63		A1/8	-1,84		A1/8	-3,75
	A1/9	-1,85		A1/9	-3,63		A1/9	-1,84		A1/9	-3,75
	X+ A1/11	-1,35		X+ A1/11	-2,59		X+ A1/11	-1,33		X+ A1/11	-2,65
	X- A1/18	-1,29		X- A1/18	-2,56		X- A1/18	-1,30		X- A1/18	-2,68
	Y+ A1/27	-1,34		Y+ A1/27	-2,59		Y+ A1/27	-1,32		Y+ A1/34	-2,67
	Y- A1/31	-1,31		Y- A1/31	-2,57		Y- A1/31	-1,31		Y- A1/38	-2,66
99	A1/1	-1,97	100	A1/1	-1,87	101	A1/1	-3,56	102	A1/1	-1,81
	A1/2	-1,96		A1/2	-1,86		A1/2	-3,55		A1/2	-1,81
	A1/3	-1,95		A1/3	-1,85		A1/3	-3,55		A1/3	-1,80
	A1/4	-1,97		A1/4	-1,87		A1/4	-3,56		A1/4	-1,81
	A1/5	-1,97		A1/5	-1,87		A1/5	-3,56		A1/5	-1,81
	A1/6	-1,98		A1/6	-1,88		A1/6	-3,57		A1/6	-1,81
	A1/7	-1,99		A1/7	-1,89		A1/7	-3,57		A1/7	-1,81
	A1/8	-1,97		A1/8	-1,87		A1/8	-3,56		A1/8	-1,81
	A1/9	-1,97		A1/9	-1,87		A1/9	-3,56		A1/9	-1,81
	X+ A1/15	-1,38		X+ A1/15	-1,32		X+ A1/11	-2,52		X+ A1/11	-1,29
	X- A1/22	-1,43		X- A1/22	-1,36		X- A1/18	-2,55		X- A1/18	-1,30
	Y+ A1/34	-1,41		Y+ A1/34	-1,35		Y+ A1/34	-2,54		Y+ A1/34	-1,30
	Y- A1/38	-1,41		Y- A1/38	-1,35		Y- A1/38	-2,53		Y- A1/38	-1,29
103	A1/1	-2,26									
	A1/2	-2,29									
	A1/3	-2,30									
	A1/4	-2,26									
	A1/5	-2,26									
	A1/6	-2,24									
	A1/7	-2,22									
	A1/8	-2,26									
	A1/9	-2,26									
	X+ A1/14	-1,65									
	X- A1/23	-1,54									
	Y+ A1/26	-1,58									
	Y- A1/30	-1,63									

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
1	SLD/1	-1,31	2	SLD/1	-1,24	5	SLD/1	-4,21	6	SLD/1	-4,51
	SLD/2	-1,21		SLD/2	-1,13		SLD/2	-4,30		SLD/2	-4,56
	SLD/3	-1,14		SLD/3	-1,06		SLD/3	-4,36		SLD/3	-4,60
	SLD/4	-1,31		SLD/4	-1,24		SLD/4	-4,20		SLD/4	-4,51
	SLD/5	-1,31		SLD/5	-1,24		SLD/5	-4,20		SLD/5	-4,51
	SLD/6	-1,42		SLD/6	-1,35		SLD/6	-4,12		SLD/6	-4,46
	SLD/7	-1,49		SLD/7	-1,42		SLD/7	-4,06		SLD/7	-4,42
	SLD/8	-1,32		SLD/8	-1,24		SLD/8	-4,21		SLD/8	-4,51
	SLD/9	-1,32		SLD/9	-1,24		SLD/9	-4,21		SLD/9	-4,51
	X+ SLD/15	-0,92		X+ SLD/10	-0,87		X+ SLD/14	-3,11		X+ SLD/14	-3,23
	X- SLD/22	-1,16		X- SLD/19	-1,11		X- SLD/23	-2,91		X- SLD/23	-3,12
	Y+ SLD/34	-0,92		Y+ SLD/35	-1,11		Y+ SLD/26	-2,95		Y+ SLD/26	-3,17

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
	Y- SLD/38	-1,16		Y- SLD/39	-0,87		Y- SLD/30	-3,09		Y- SLD/30	-3,20
7	SLD/1	-2,46	8	SLD/1	-4,12	9	SLD/1	-1,19	10	SLD/1	-1,24
	SLD/2	-2,46		SLD/2	-4,20		SLD/2	-1,20		SLD/2	-1,24
	SLD/3	-2,46		SLD/3	-4,25		SLD/3	-1,21		SLD/3	-1,24
	SLD/4	-2,46		SLD/4	-4,12		SLD/4	-1,19		SLD/4	-1,24
	SLD/5	-2,46		SLD/5	-4,12		SLD/5	-1,19		SLD/5	-1,24
	SLD/6	-2,46		SLD/6	-4,04		SLD/6	-1,18		SLD/6	-1,24
	SLD/7	-2,46		SLD/7	-3,98		SLD/7	-1,17		SLD/7	-1,24
	SLD/8	-2,46		SLD/8	-4,12		SLD/8	-1,19		SLD/8	-1,24
	SLD/9	-2,46		SLD/9	-4,12		SLD/9	-1,19		SLD/9	-1,24
X+	SLD/14	-1,73	X+	SLD/14	-3,03	X+	SLD/14	-0,85	X+	SLD/14	-0,87
X-	SLD/23	-1,73	X-	SLD/23	-2,85	X-	SLD/23	-0,82	X-	SLD/23	-0,87
Y+	SLD/26	-1,73	Y+	SLD/26	-2,96	Y+	SLD/26	-0,84	Y+	SLD/35	-0,87
Y-	SLD/30	-1,73	Y-	SLD/30	-2,97	Y-	SLD/30	-0,84	Y-	SLD/39	-0,87
11	SLD/1	-2,10	12	SLD/1	-1,15	13	SLD/1	-1,35	14	SLD/1	-1,08
	SLD/2	-2,14		SLD/2	-1,16		SLD/2	-1,35		SLD/2	-1,07
	SLD/3	-2,17		SLD/3	-1,17		SLD/3	-1,35		SLD/3	-1,07
	SLD/4	-2,10		SLD/4	-1,15		SLD/4	-1,35		SLD/4	-1,08
	SLD/5	-2,10		SLD/5	-1,15		SLD/5	-1,35		SLD/5	-1,08
	SLD/6	-2,05		SLD/6	-1,13		SLD/6	-1,35		SLD/6	-1,08
	SLD/7	-2,02		SLD/7	-1,12		SLD/7	-1,35		SLD/7	-1,09
	SLD/8	-2,09		SLD/8	-1,15		SLD/8	-1,35		SLD/8	-1,08
	SLD/9	-2,09		SLD/9	-1,15		SLD/9	-1,35		SLD/9	-1,08
X+	SLD/11	-1,56	X+	SLD/11	-0,83	X+	SLD/11	-0,96	X+	SLD/14	-0,76
X-	SLD/18	-1,46	X-	SLD/18	-0,79	X-	SLD/18	-0,96	X-	SLD/23	-0,77
Y+	SLD/27	-1,54	Y+	SLD/27	-0,82	Y+	SLD/27	-0,96	Y+	SLD/35	-0,77
Y-	SLD/31	-1,48	Y-	SLD/31	-0,81	Y-	SLD/31	-0,96	Y-	SLD/39	-0,77
15	SLD/1	-0,88	16	SLD/1	-2,61	17	SLD/1	-2,59	18	SLD/1	-3,36
	SLD/2	-0,87		SLD/2	-2,40		SLD/2	-2,37		SLD/2	-3,07
	SLD/3	-0,87		SLD/3	-2,25		SLD/3	-2,23		SLD/3	-2,88
	SLD/4	-0,88		SLD/4	-2,61		SLD/4	-2,59		SLD/4	-3,36
	SLD/5	-0,88		SLD/5	-2,61		SLD/5	-2,59		SLD/5	-3,36
	SLD/6	-0,88		SLD/6	-2,83		SLD/6	-2,81		SLD/6	-3,64
	SLD/7	-0,88		SLD/7	-2,97		SLD/7	-2,95		SLD/7	-3,83
	SLD/8	-0,88		SLD/8	-2,62		SLD/8	-2,59		SLD/8	-3,36
	SLD/9	-0,88		SLD/9	-2,62		SLD/9	-2,59		SLD/9	-3,36
X+	SLD/11	-0,62	X+	SLD/15	-1,81	X+	SLD/15	-1,76	X+	SLD/10	-2,25
X-	SLD/18	-0,63	X-	SLD/22	-2,29	X-	SLD/22	-2,24	X-	SLD/19	-2,88
Y+	SLD/34	-0,63	Y+	SLD/34	-1,90	Y+	SLD/34	-1,97	Y+	SLD/34	-2,66
Y-	SLD/38	-0,63	Y-	SLD/38	-2,23	Y-	SLD/38	-2,13	Y-	SLD/38	-2,66
19	SLD/1	-2,54	20	SLD/1	-2,52	21	SLD/1	-4,58	22	SLD/1	-2,29
	SLD/2	-2,33		SLD/2	-2,30		SLD/2	-4,41		SLD/2	-2,21
	SLD/3	-2,18		SLD/3	-2,16		SLD/3	-4,30		SLD/3	-2,16
	SLD/4	-2,55		SLD/4	-2,52		SLD/4	-4,57		SLD/4	-2,28
	SLD/5	-2,55		SLD/5	-2,52		SLD/5	-4,57		SLD/5	-2,28
	SLD/6	-2,76		SLD/6	-2,73		SLD/6	-4,74		SLD/6	-2,36
	SLD/7	-2,91		SLD/7	-2,88		SLD/7	-4,85		SLD/7	-2,41
	SLD/8	-2,54		SLD/8	-2,52		SLD/8	-4,58		SLD/8	-2,29
	SLD/9	-2,54		SLD/9	-2,51		SLD/9	-4,58		SLD/9	-2,29
X+	SLD/10	-1,73	X+	SLD/10	-1,74	X+	SLD/15	-3,33	X+	SLD/15	-1,68
X-	SLD/19	-2,21	X-	SLD/19	-2,22	X-	SLD/22	-3,69	X-	SLD/22	-1,85
Y+	SLD/35	-2,10	Y+	SLD/35	-2,17	Y+	SLD/34	-3,23	Y+	SLD/34	-1,56
Y-	SLD/39	-1,94	Y-	SLD/39	-1,84	Y-	SLD/38	-3,73	Y-	SLD/38	-1,91
23	SLD/1	-2,06	24	SLD/1	-4,13	25	SLD/1	-2,04	26	SLD/1	-4,10
	SLD/2	-2,06		SLD/2	-4,12		SLD/2	-2,08		SLD/2	-4,16
	SLD/3	-2,06		SLD/3	-4,12		SLD/3	-2,10		SLD/3	-4,21
	SLD/4	-2,06		SLD/4	-4,13		SLD/4	-2,04		SLD/4	-4,09
	SLD/5	-2,06		SLD/5	-4,13		SLD/5	-2,03		SLD/5	-4,09
	SLD/6	-2,06		SLD/6	-4,14		SLD/6	-2,00		SLD/6	-4,03
	SLD/7	-2,05		SLD/7	-4,15		SLD/7	-1,97		SLD/7	-3,99
	SLD/8	-2,06		SLD/8	-4,14		SLD/8	-2,04		SLD/8	-4,10
	SLD/9	-2,06		SLD/9	-4,14		SLD/9	-2,04		SLD/9	-4,10
X+	SLD/14	-1,55	X+	SLD/14	-3,08	X+	SLD/14	-1,53	X+	SLD/14	-3,06
X-	SLD/23	-1,54	X-	SLD/23	-3,10	X-	SLD/23	-1,45	X-	SLD/23	-2,92
Y+	SLD/26	-1,40	Y+	SLD/35	-2,88	Y+	SLD/26	-1,40	Y+	SLD/26	-2,87
Y-	SLD/30	-1,63	Y-	SLD/39	-3,21	Y-	SLD/30	-1,56	Y-	SLD/30	-3,09
27	SLD/1	-4,12	28	SLD/1	-4,20	29	SLD/1	-4,55	30	SLD/1	-4,06
	SLD/2	-4,10		SLD/2	-4,27		SLD/2	-4,39		SLD/2	-3,91
	SLD/3	-4,09		SLD/3	-4,31		SLD/3	-4,28		SLD/3	-3,81
	SLD/4	-4,12		SLD/4	-4,20		SLD/4	-4,55		SLD/4	-4,06
	SLD/5	-4,12		SLD/5	-4,20		SLD/5	-4,55		SLD/5	-4,06
	SLD/6	-4,13		SLD/6	-4,14		SLD/6	-4,72		SLD/6	-4,21

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
	SLD/7	-4,14		SLD/7	-4,10		SLD/7	-4,83		SLD/7	-4,31
	SLD/8	-4,12		SLD/8	-4,21		SLD/8	-4,56		SLD/8	-4,06
	SLD/9	-4,12		SLD/9	-4,21		SLD/9	-4,56		SLD/9	-4,06
X+	SLD/14	-3,04	X+	SLD/14	-3,12	X+	SLD/15	-3,28	X+	SLD/15	-2,90
X-	SLD/23	-3,08	X-	SLD/23	-2,99	X-	SLD/22	-3,65	X-	SLD/22	-3,23
Y+	SLD/35	-2,94	Y+	SLD/26	-2,99	Y+	SLD/34	-3,32	Y+	SLD/34	-3,06
Y-	SLD/39	-3,13	Y-	SLD/30	-3,12	Y-	SLD/38	-3,62	Y-	SLD/38	-3,14
31	SLD/1	-4,08	32	SLD/1	-4,04	33	SLD/1	-4,03	34	SLD/1	-4,02
	SLD/2	-4,07		SLD/2	-4,10		SLD/2	-4,01		SLD/2	-3,87
	SLD/3	-4,06		SLD/3	-4,13		SLD/3	-4,00		SLD/3	-3,77
	SLD/4	-4,08		SLD/4	-4,04		SLD/4	-4,03		SLD/4	-4,02
	SLD/5	-4,08		SLD/5	-4,04		SLD/5	-4,03		SLD/5	-4,02
	SLD/6	-4,10		SLD/6	-3,98		SLD/6	-4,04		SLD/6	-4,17
	SLD/7	-4,11		SLD/7	-3,95		SLD/7	-4,05		SLD/7	-4,27
	SLD/8	-4,08		SLD/8	-4,04		SLD/8	-4,03		SLD/8	-4,02
	SLD/9	-4,08		SLD/9	-4,04		SLD/9	-4,03		SLD/9	-4,02
X+	SLD/14	-3,00	X+	SLD/14	-2,99	X+	SLD/11	-2,96	X+	SLD/10	-2,87
X-	SLD/23	-3,03	X-	SLD/23	-2,86	X-	SLD/18	-3,00	X-	SLD/19	-3,20
Y+	SLD/35	-2,98	Y+	SLD/26	-2,92	Y+	SLD/34	-3,01	Y+	SLD/35	-3,12
Y-	SLD/39	-3,05	Y-	SLD/30	-2,96	Y-	SLD/38	-2,94	Y-	SLD/39	-3,03
35	SLD/1	-2,08	36	SLD/1	-2,14	37	SLD/1	-4,30	38	SLD/1	-4,43
	SLD/2	-2,13		SLD/2	-2,19		SLD/2	-4,38		SLD/2	-4,51
	SLD/3	-2,17		SLD/3	-2,22		SLD/3	-4,44		SLD/3	-4,57
	SLD/4	-2,08		SLD/4	-2,14		SLD/4	-4,30		SLD/4	-4,42
	SLD/5	-2,08		SLD/5	-2,14		SLD/5	-4,30		SLD/5	-4,42
	SLD/6	-2,03		SLD/6	-2,10		SLD/6	-4,21		SLD/6	-4,34
	SLD/7	-2,00		SLD/7	-2,07		SLD/7	-4,15		SLD/7	-4,28
	SLD/8	-2,09		SLD/8	-2,14		SLD/8	-4,30		SLD/8	-4,43
	SLD/9	-2,09		SLD/9	-2,14		SLD/9	-4,30		SLD/9	-4,43
X+	SLD/14	-1,55	X+	SLD/14	-1,57	X+	SLD/14	-3,14	X+	SLD/14	-3,26
X-	SLD/23	-1,44	X-	SLD/23	-1,47	X-	SLD/23	-2,95	X-	SLD/23	-3,07
Y+	SLD/26	-1,45	Y+	SLD/26	-1,50	Y+	SLD/26	-3,02	Y+	SLD/26	-3,14
Y-	SLD/30	-1,55	Y-	SLD/30	-1,56	Y-	SLD/30	-3,10	Y-	SLD/30	-3,23
39	SLD/1	-2,07	40	SLD/1	-4,14	41	SLD/1	-4,40	42	SLD/1	-4,22
	SLD/2	-2,10		SLD/2	-4,21		SLD/2	-4,48		SLD/2	-4,29
	SLD/3	-2,13		SLD/3	-4,25		SLD/3	-4,54		SLD/3	-4,35
	SLD/4	-2,07		SLD/4	-4,14		SLD/4	-4,40		SLD/4	-4,22
	SLD/5	-2,07		SLD/5	-4,14		SLD/5	-4,40		SLD/5	-4,22
	SLD/6	-2,04		SLD/6	-4,08		SLD/6	-4,32		SLD/6	-4,14
	SLD/7	-2,01		SLD/7	-4,04		SLD/7	-4,26		SLD/7	-4,08
	SLD/8	-2,07		SLD/8	-4,14		SLD/8	-4,40		SLD/8	-4,22
	SLD/9	-2,07		SLD/9	-4,14		SLD/9	-4,40		SLD/9	-4,22
X+	SLD/14	-1,50	X+	SLD/14	-2,99	X+	SLD/14	-3,21	X+	SLD/14	-3,07
X-	SLD/23	-1,42	X-	SLD/23	-2,85	X-	SLD/23	-3,02	X-	SLD/23	-2,90
Y+	SLD/26	-1,45	Y+	SLD/26	-2,91	Y+	SLD/26	-3,11	Y+	SLD/26	-3,00
Y-	SLD/30	-1,48	Y-	SLD/30	-2,96	Y-	SLD/30	-3,16	Y-	SLD/30	-3,02
43	SLD/1	-4,24	44	SLD/1	-4,24	45	SLD/1	-4,00	46	SLD/1	-3,96
	SLD/2	-4,31		SLD/2	-4,30		SLD/2	-4,07		SLD/2	-4,02
	SLD/3	-4,35		SLD/3	-4,34		SLD/3	-4,12		SLD/3	-4,06
	SLD/4	-4,24		SLD/4	-4,24		SLD/4	-4,00		SLD/4	-3,96
	SLD/5	-4,24		SLD/5	-4,24		SLD/5	-4,00		SLD/5	-3,96
	SLD/6	-4,18		SLD/6	-4,18		SLD/6	-3,92		SLD/6	-3,90
	SLD/7	-4,14		SLD/7	-4,14		SLD/7	-3,87		SLD/7	-3,87
	SLD/8	-4,25		SLD/8	-4,24		SLD/8	-4,00		SLD/8	-3,96
	SLD/9	-4,25		SLD/9	-4,24		SLD/9	-4,00		SLD/9	-3,96
X+	SLD/14	-3,06	X+	SLD/14	-3,06	X+	SLD/11	-2,92	X+	SLD/11	-2,86
X-	SLD/23	-2,92	X-	SLD/23	-2,92	X-	SLD/18	-2,75	X-	SLD/18	-2,73
Y+	SLD/26	-2,99	Y+	SLD/26	-3,00	Y+	SLD/27	-2,86	Y+	SLD/27	-2,82
Y-	SLD/30	-3,02	Y-	SLD/30	-3,01	Y-	SLD/31	-2,85	Y-	SLD/31	-2,81
47	SLD/1	-3,84	48	SLD/1	-4,41	49	SLD/1	-3,95	50	SLD/1	-3,63
	SLD/2	-3,90		SLD/2	-4,24		SLD/2	-3,93		SLD/2	-3,68
	SLD/3	-3,94		SLD/3	-4,13		SLD/3	-3,92		SLD/3	-3,72
	SLD/4	-3,84		SLD/4	-4,41		SLD/4	-3,95		SLD/4	-3,63
	SLD/5	-3,85		SLD/5	-4,41		SLD/5	-3,95		SLD/5	-3,63
	SLD/6	-3,79		SLD/6	-4,58		SLD/6	-3,96		SLD/6	-3,57
	SLD/7	-3,75		SLD/7	-4,69		SLD/7	-3,97		SLD/7	-3,54
	SLD/8	-3,84		SLD/8	-4,41		SLD/8	-3,95		SLD/8	-3,63
	SLD/9	-3,84		SLD/9	-4,41		SLD/9	-3,95		SLD/9	-3,63
X+	SLD/11	-2,85	X+	SLD/10	-3,18	X+	SLD/11	-2,93	X+	SLD/11	-2,71
X-	SLD/18	-2,73	X-	SLD/19	-3,55	X-	SLD/18	-2,96	X-	SLD/18	-2,59
Y+	SLD/27	-2,82	Y+	SLD/35	-3,52	Y+	SLD/34	-3,02	Y+	SLD/27	-2,71
Y-	SLD/31	-2,78	Y-	SLD/39	-3,23	Y-	SLD/38	-2,82	Y-	SLD/31	-2,59

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
51	SLD/1	-3,84	52	SLD/1	-4,33	53	SLD/1	-2,11	54	SLD/1	-1,84
	SLD/2	-3,83		SLD/2	-4,17		SLD/2	-2,03		SLD/2	-1,84
	SLD/3	-3,82		SLD/3	-4,06		SLD/3	-1,98		SLD/3	-1,85
	SLD/4	-3,84		SLD/4	-4,33		SLD/4	-2,11		SLD/4	-1,84
	SLD/5	-3,84		SLD/5	-4,34		SLD/5	-2,11		SLD/5	-1,85
	SLD/6	-3,85		SLD/6	-4,49		SLD/6	-2,18		SLD/6	-1,84
	SLD/7	-3,85		SLD/7	-4,60		SLD/7	-2,23		SLD/7	-1,84
	SLD/8	-3,83		SLD/8	-4,32		SLD/8	-2,10		SLD/8	-1,84
	SLD/9	-3,83		SLD/9	-4,32		SLD/9	-2,10		SLD/9	-1,84
X+	SLD/11	-2,88	X+	SLD/10	-3,16	X+	SLD/10	-1,56	X+	SLD/11	-1,40
X-	SLD/18	-2,90	X-	SLD/19	-3,52	X-	SLD/19	-1,73	X-	SLD/18	-1,40
Y+	SLD/34	-3,01	Y+	SLD/35	-3,57	Y+	SLD/35	-1,79	Y+	SLD/27	-1,48
Y-	SLD/38	-2,68	Y-	SLD/39	-3,07	Y-	SLD/39	-1,44	Y-	SLD/31	-1,25
55	SLD/1	-3,81	56	SLD/1	-1,76	57	SLD/1	-3,79	58	SLD/1	-3,44
	SLD/2	-3,87		SLD/2	-1,80		SLD/2	-3,86		SLD/2	-3,51
	SLD/3	-3,92		SLD/3	-1,83		SLD/3	-3,92		SLD/3	-3,56
	SLD/4	-3,81		SLD/4	-1,76		SLD/4	-3,79		SLD/4	-3,44
	SLD/5	-3,81		SLD/5	-1,76		SLD/5	-3,79		SLD/5	-3,44
	SLD/6	-3,74		SLD/6	-1,72		SLD/6	-3,71		SLD/6	-3,37
	SLD/7	-3,70		SLD/7	-1,70		SLD/7	-3,66		SLD/7	-3,32
	SLD/8	-3,81		SLD/8	-1,76		SLD/8	-3,79		SLD/8	-3,44
	SLD/9	-3,80		SLD/9	-1,76		SLD/9	-3,79		SLD/9	-3,44
X+	SLD/11	-2,87	X+	SLD/11	-1,35	X+	SLD/11	-2,79	X+	SLD/11	-2,55
X-	SLD/18	-2,73	X-	SLD/18	-1,27	X-	SLD/18	-2,62	X-	SLD/18	-2,39
Y+	SLD/27	-2,90	Y+	SLD/27	-1,38	Y+	SLD/27	-2,74	Y+	SLD/27	-2,52
Y-	SLD/31	-2,68	Y-	SLD/31	-1,22	Y-	SLD/31	-2,72	Y-	SLD/31	-2,45
59	SLD/1	-3,74	60	SLD/1	-3,70	61	SLD/1	-2,51	62	SLD/1	-1,75
	SLD/2	-3,82		SLD/2	-3,76		SLD/2	-2,57		SLD/2	-1,80
	SLD/3	-3,87		SLD/3	-3,80		SLD/3	-2,61		SLD/3	-1,84
	SLD/4	-3,74		SLD/4	-3,71		SLD/4	-2,51		SLD/4	-1,76
	SLD/5	-3,74		SLD/5	-3,71		SLD/5	-2,51		SLD/5	-1,76
	SLD/6	-3,67		SLD/6	-3,65		SLD/6	-2,45		SLD/6	-1,70
	SLD/7	-3,62		SLD/7	-3,61		SLD/7	-2,41		SLD/7	-1,67
	SLD/8	-3,74		SLD/8	-3,70		SLD/8	-2,51		SLD/8	-1,75
	SLD/9	-3,74		SLD/9	-3,70		SLD/9	-2,51		SLD/9	-1,75
X+	SLD/11	-2,75	X+	SLD/11	-2,69	X+	SLD/11	-1,88	X+	SLD/11	-1,33
X-	SLD/18	-2,58	X-	SLD/18	-2,56	X-	SLD/18	-1,74	X-	SLD/18	-1,22
Y+	SLD/27	-2,70	Y+	SLD/27	-2,65	Y+	SLD/27	-1,86	Y+	SLD/27	-1,33
Y-	SLD/31	-2,66	Y-	SLD/31	-2,62	Y-	SLD/31	-1,77	Y-	SLD/31	-1,23
63	SLD/1	-3,89	64	SLD/1	-1,78	65	SLD/1	-3,85	66	SLD/1	-1,81
	SLD/2	-3,97		SLD/2	-1,83		SLD/2	-3,92		SLD/2	-1,85
	SLD/3	-4,03		SLD/3	-1,86		SLD/3	-3,96		SLD/3	-1,88
	SLD/4	-3,89		SLD/4	-1,78		SLD/4	-3,85		SLD/4	-1,81
	SLD/5	-3,89		SLD/5	-1,78		SLD/5	-3,85		SLD/5	-1,82
	SLD/6	-3,80		SLD/6	-1,73		SLD/6	-3,78		SLD/6	-1,78
	SLD/7	-3,74		SLD/7	-1,70		SLD/7	-3,74		SLD/7	-1,75
	SLD/8	-3,89		SLD/8	-1,78		SLD/8	-3,85		SLD/8	-1,81
	SLD/9	-3,89		SLD/9	-1,78		SLD/9	-3,85		SLD/9	-1,81
X+	SLD/11	-2,87	X+	SLD/11	-1,33	X+	SLD/11	-2,81	X+	SLD/11	-1,34
X-	SLD/18	-2,68	X-	SLD/18	-1,23	X-	SLD/18	-2,66	X-	SLD/18	-1,25
Y+	SLD/27	-2,84	Y+	SLD/27	-1,31	Y+	SLD/27	-2,77	Y+	SLD/27	-1,32
Y-	SLD/31	-2,75	Y-	SLD/31	-1,25	Y-	SLD/31	-2,72	Y-	SLD/31	-1,28
67	SLD/1	-1,99	68	SLD/1	-2,42	69	SLD/1	-4,82	70	SLD/1	-3,98
	SLD/2	-1,99		SLD/2	-2,43		SLD/2	-4,85		SLD/2	-3,99
	SLD/3	-2,00		SLD/3	-2,44		SLD/3	-4,87		SLD/3	-3,99
	SLD/4	-1,99		SLD/4	-2,42		SLD/4	-4,82		SLD/4	-3,98
	SLD/5	-1,99		SLD/5	-2,42		SLD/5	-4,82		SLD/5	-3,98
	SLD/6	-1,98		SLD/6	-2,40		SLD/6	-4,79		SLD/6	-3,97
	SLD/7	-1,98		SLD/7	-2,39		SLD/7	-4,78		SLD/7	-3,96
	SLD/8	-1,99		SLD/8	-2,42		SLD/8	-4,82		SLD/8	-3,98
	SLD/9	-1,99		SLD/9	-2,42		SLD/9	-4,82		SLD/9	-3,98
X+	SLD/14	-1,41	X+	SLD/14	-1,72	X+	SLD/14	-3,43	X+	SLD/14	-2,81
X-	SLD/23	-1,40	X-	SLD/23	-1,68	X-	SLD/23	-3,36	X-	SLD/23	-2,79
Y+	SLD/26	-1,40	Y+	SLD/26	-1,70	Y+	SLD/26	-3,39	Y+	SLD/26	-2,80
Y-	SLD/30	-1,40	Y-	SLD/30	-1,71	Y-	SLD/30	-3,41	Y-	SLD/30	-2,81
71	SLD/1	-4,64	72	SLD/1	-4,21	73	SLD/1	-4,47	74	SLD/1	-3,69
	SLD/2	-4,66		SLD/2	-4,21		SLD/2	-4,52		SLD/2	-3,72
	SLD/3	-4,68		SLD/3	-4,22		SLD/3	-4,55		SLD/3	-3,75
	SLD/4	-4,64		SLD/4	-4,21		SLD/4	-4,47		SLD/4	-3,69
	SLD/5	-4,64		SLD/5	-4,21		SLD/5	-4,47		SLD/5	-3,69
	SLD/6	-4,61		SLD/6	-4,20		SLD/6	-4,43		SLD/6	-3,65
	SLD/7	-4,59		SLD/7	-4,19		SLD/7	-4,40		SLD/7	-3,63
	SLD/8	-4,64		SLD/8	-4,21		SLD/8	-4,47		SLD/8	-3,69

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
	SLD/9	-4,64		SLD/9	-4,21		SLD/9	-4,47		SLD/9	-3,69
	X+ SLD/14	-3,29		X+ SLD/14	-2,97		X+ SLD/14	-3,20		X+ SLD/14	-2,64
	X- SLD/23	-3,23		X- SLD/23	-2,96		X- SLD/23	-3,10		X- SLD/23	-2,55
	Y+ SLD/26	-3,27		Y+ SLD/26	-2,96		Y+ SLD/26	-3,15		Y+ SLD/26	-2,60
	Y- SLD/30	-3,27		Y- SLD/30	-2,97		Y- SLD/30	-3,17		Y- SLD/30	-2,61
75	SLD/1	-4,43	76	SLD/1	-3,88	77	SLD/1	-4,33	78	SLD/1	-4,22
	SLD/2	-4,45		SLD/2	-3,88		SLD/2	-4,35		SLD/2	-4,27
	SLD/3	-4,47		SLD/3	-3,89		SLD/3	-4,37		SLD/3	-4,29
	SLD/4	-4,43		SLD/4	-3,88		SLD/4	-4,33		SLD/4	-4,22
	SLD/5	-4,43		SLD/5	-3,88		SLD/5	-4,33		SLD/5	-4,22
	SLD/6	-4,40		SLD/6	-3,87		SLD/6	-4,30		SLD/6	-4,18
	SLD/7	-4,39		SLD/7	-3,87		SLD/7	-4,28		SLD/7	-4,15
	SLD/8	-4,43		SLD/8	-3,88		SLD/8	-4,33		SLD/8	-4,22
	SLD/9	-4,43		SLD/9	-3,88		SLD/9	-4,33		SLD/9	-4,22
	X+ SLD/14	-3,15		X+ SLD/14	-2,74		X+ SLD/11	-3,08		X+ SLD/11	-3,02
	X- SLD/23	-3,09		X- SLD/23	-2,73		X- SLD/18	-3,02		X- SLD/18	-2,93
	Y+ SLD/26	-3,13		Y+ SLD/26	-2,74		Y+ SLD/27	-3,06		Y+ SLD/27	-2,99
	Y- SLD/30	-3,13		Y- SLD/30	-2,74		Y- SLD/31	-3,06		Y- SLD/31	-2,99
79	SLD/1	-2,98	80	SLD/1	-2,15	81	SLD/1	-2,33	82	SLD/1	-2,13
	SLD/2	-2,98		SLD/2	-2,14		SLD/2	-2,33		SLD/2	-2,12
	SLD/3	-2,97		SLD/3	-2,13		SLD/3	-2,33		SLD/3	-2,11
	SLD/4	-2,98		SLD/4	-2,15		SLD/4	-2,33		SLD/4	-2,13
	SLD/5	-2,98		SLD/5	-2,15		SLD/5	-2,33		SLD/5	-2,13
	SLD/6	-2,98		SLD/6	-2,16		SLD/6	-2,33		SLD/6	-2,14
	SLD/7	-2,99		SLD/7	-2,16		SLD/7	-2,34		SLD/7	-2,15
	SLD/8	-2,98		SLD/8	-2,15		SLD/8	-2,33		SLD/8	-2,13
	SLD/9	-2,98		SLD/9	-2,15		SLD/9	-2,33		SLD/9	-2,13
	X+ SLD/14	-2,10		X+ SLD/10	-1,51		X+ SLD/14	-1,64		X+ SLD/10	-1,50
	X- SLD/23	-2,11		X- SLD/19	-1,53		X- SLD/23	-1,65		X- SLD/19	-1,52
	Y+ SLD/35	-2,10		Y+ SLD/35	-1,52		Y+ SLD/35	-1,64		Y+ SLD/35	-1,51
	Y- SLD/39	-2,11		Y- SLD/39	-1,52		Y- SLD/39	-1,65		Y- SLD/39	-1,51
83	SLD/1	-4,50	84	SLD/1	-4,13	85	SLD/1	-4,27	86	SLD/1	-2,10
	SLD/2	-4,49		SLD/2	-4,12		SLD/2	-4,28		SLD/2	-2,08
	SLD/3	-4,49		SLD/3	-4,11		SLD/3	-4,29		SLD/3	-2,08
	SLD/4	-4,50		SLD/4	-4,13		SLD/4	-4,27		SLD/4	-2,10
	SLD/5	-4,50		SLD/5	-4,13		SLD/5	-4,27		SLD/5	-2,10
	SLD/6	-4,51		SLD/6	-4,13		SLD/6	-4,27		SLD/6	-2,11
	SLD/7	-4,51		SLD/7	-4,14		SLD/7	-4,26		SLD/7	-2,11
	SLD/8	-4,50		SLD/8	-4,13		SLD/8	-4,27		SLD/8	-2,10
	SLD/9	-4,50		SLD/9	-4,13		SLD/9	-4,27		SLD/9	-2,10
	X+ SLD/14	-3,17		X+ SLD/14	-2,91		X+ SLD/11	-3,03		X+ SLD/10	-1,48
	X- SLD/23	-3,19		X- SLD/23	-2,93		X- SLD/18	-3,01		X- SLD/19	-1,50
	Y+ SLD/35	-3,18		Y+ SLD/35	-2,92		Y+ SLD/27	-3,02		Y+ SLD/35	-1,49
	Y- SLD/39	-3,18		Y- SLD/39	-2,92		Y- SLD/31	-3,02		Y- SLD/39	-1,49
87	SLD/1	-2,05	88	SLD/1	-3,84	89	SLD/1	-3,95	90	SLD/1	-4,17
	SLD/2	-2,03		SLD/2	-3,83		SLD/2	-3,99		SLD/2	-4,20
	SLD/3	-2,03		SLD/3	-3,83		SLD/3	-4,02		SLD/3	-4,22
	SLD/4	-2,05		SLD/4	-3,84		SLD/4	-3,95		SLD/4	-4,17
	SLD/5	-2,05		SLD/5	-3,84		SLD/5	-3,95		SLD/5	-4,17
	SLD/6	-2,06		SLD/6	-3,85		SLD/6	-3,91		SLD/6	-4,15
	SLD/7	-2,06		SLD/7	-3,85		SLD/7	-3,88		SLD/7	-4,13
	SLD/8	-2,05		SLD/8	-3,84		SLD/8	-3,95		SLD/8	-4,17
	SLD/9	-2,05		SLD/9	-3,84		SLD/9	-3,95		SLD/9	-4,17
	X+ SLD/15	-1,44		X+ SLD/11	-2,71		X+ SLD/11	-2,84		X+ SLD/11	-2,98
	X- SLD/22	-1,47		X- SLD/18	-2,73		X- SLD/18	-2,74		X- SLD/18	-2,92
	Y+ SLD/34	-1,46		Y+ SLD/34	-2,72		Y+ SLD/27	-2,81		Y+ SLD/27	-2,96
	Y- SLD/38	-1,46		Y- SLD/38	-2,72		Y- SLD/31	-2,79		Y- SLD/31	-2,95
91	SLD/1	-3,82	92	SLD/1	-3,96	93	SLD/1	-3,47	94	SLD/1	-1,84
	SLD/2	-3,83		SLD/2	-3,99		SLD/2	-3,51		SLD/2	-1,87
	SLD/3	-3,83		SLD/3	-4,01		SLD/3	-3,53		SLD/3	-1,88
	SLD/4	-3,82		SLD/4	-3,96		SLD/4	-3,47		SLD/4	-1,84
	SLD/5	-3,82		SLD/5	-3,96		SLD/5	-3,47		SLD/5	-1,84
	SLD/6	-3,81		SLD/6	-3,94		SLD/6	-3,42		SLD/6	-1,82
	SLD/7	-3,81		SLD/7	-3,92		SLD/7	-3,40		SLD/7	-1,80
	SLD/8	-3,82		SLD/8	-3,96		SLD/8	-3,47		SLD/8	-1,84
	SLD/9	-3,82		SLD/9	-3,96		SLD/9	-3,47		SLD/9	-1,84
	X+ SLD/11	-2,71		X+ SLD/11	-2,84		X+ SLD/11	-2,50		X+ SLD/11	-1,34
	X- SLD/18	-2,70		X- SLD/18	-2,78		X- SLD/18	-2,41		X- SLD/18	-1,28
	Y+ SLD/27	-2,71		Y+ SLD/27	-2,82		Y+ SLD/27	-2,48		Y+ SLD/27	-1,33
	Y- SLD/31	-2,70		Y- SLD/31	-2,81		Y- SLD/31	-2,45		Y- SLD/31	-1,30
95	SLD/1	-1,85	96	SLD/1	-3,63	97	SLD/1	-1,84	98	SLD/1	-3,75
	SLD/2	-1,87		SLD/2	-3,64		SLD/2	-1,85		SLD/2	-3,74

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)									
	SLD/3	-1,88		SLD/3	-3,64		SLD/3	-1,85		SLD/3	-3,74
	SLD/4	-1,85		SLD/4	-3,63		SLD/4	-1,84		SLD/4	-3,75
	SLD/5	-1,85		SLD/5	-3,63		SLD/5	-1,84		SLD/5	-3,75
	SLD/6	-1,84		SLD/6	-3,62		SLD/6	-1,84		SLD/6	-3,76
	SLD/7	-1,83		SLD/7	-3,61		SLD/7	-1,84		SLD/7	-3,76
	SLD/8	-1,85		SLD/8	-3,63		SLD/8	-1,84		SLD/8	-3,75
	SLD/9	-1,85		SLD/9	-3,63		SLD/9	-1,84		SLD/9	-3,75
X+	SLD/11	-1,33	X+	SLD/11	-2,58	X+	SLD/11	-1,32	X+	SLD/11	-2,65
X-	SLD/18	-1,30	X-	SLD/18	-2,57	X-	SLD/18	-1,31	X-	SLD/18	-2,67
Y+	SLD/27	-1,33	Y+	SLD/27	-2,58	Y+	SLD/27	-1,32	Y+	SLD/34	-2,66
Y-	SLD/31	-1,31	Y-	SLD/31	-2,57	Y-	SLD/31	-1,31	Y-	SLD/38	-2,66
99	SLD/1	-1,97	100	SLD/1	-1,87	101	SLD/1	-3,56	102	SLD/1	-1,81
	SLD/2	-1,96		SLD/2	-1,86		SLD/2	-3,55		SLD/2	-1,81
	SLD/3	-1,95		SLD/3	-1,85		SLD/3	-3,55		SLD/3	-1,80
	SLD/4	-1,97		SLD/4	-1,87		SLD/4	-3,56		SLD/4	-1,81
	SLD/5	-1,97		SLD/5	-1,87		SLD/5	-3,56		SLD/5	-1,81
	SLD/6	-1,98		SLD/6	-1,88		SLD/6	-3,57		SLD/6	-1,81
	SLD/7	-1,99		SLD/7	-1,89		SLD/7	-3,57		SLD/7	-1,81
	SLD/8	-1,97		SLD/8	-1,87		SLD/8	-3,56		SLD/8	-1,81
	SLD/9	-1,97		SLD/9	-1,87		SLD/9	-3,56		SLD/9	-1,81
X+	SLD/15	-1,39	X+	SLD/15	-1,33	X+	SLD/11	-2,53	X+	SLD/11	-1,29
X-	SLD/22	-1,42	X-	SLD/22	-1,35	X-	SLD/18	-2,54	X-	SLD/18	-1,30
Y+	SLD/34	-1,41	Y+	SLD/34	-1,34	Y+	SLD/34	-2,54	Y+	SLD/34	-1,30
Y-	SLD/38	-1,41	Y-	SLD/38	-1,34	Y-	SLD/38	-2,53	Y-	SLD/38	-1,29
103	SLD/1	-2,26									
	SLD/2	-2,29									
	SLD/3	-2,30									
	SLD/4	-2,26									
	SLD/5	-2,26									
	SLD/6	-2,24									
	SLD/7	-2,22									
	SLD/8	-2,26									
	SLD/9	-2,26									
X+	SLD/14	-1,62									
X-	SLD/23	-1,56									
Y+	SLD/26	-1,58									
Y-	SLD/30	-1,61									

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	F _i Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
1	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	350,32	40,26	0,20	0,11
2	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	350,32	40,26	0,20	0,11
3	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
4	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
5	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	326,60	40,26	0,20	0,11
6	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
7	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	350,32	40,26	0,20	0,11
8	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	349,16	40,26	0,20	0,11
9	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	326,60	40,26	0,20	0,11
10	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	349,16	40,26	0,20	0,11
11	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	343,73	40,26	0,20	0,11

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.EI kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
12	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	352,75	40,26	0,20	0,11
13	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	352,75	40,26	0,20	0,11
14	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	326,60	40,26	0,20	0,11
15	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	326,60	40,26	0,20	0,11
16	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	316,11	40,26	0,20	0,11
17	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	326,60	40,26	0,20	0,11
18	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	326,60	40,26	0,20	0,11
19	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	299,80	40,26	0,20	0,11
20	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	328,08	40,26	0,20	0,11
21	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
22	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
23	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
24	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
25	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
26	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	300,24	40,26	0,20	0,11
27	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	299,80	40,26	0,20	0,11
28	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11
29	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
30	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
31	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
32	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11
33	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
34	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
35	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
36	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	298,92	40,26	0,20	0,11
37	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	331,95	40,26	0,20	0,11
38	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
39	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	300,24	40,26	0,20	0,11
40	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
41	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	302,98	40,26	0,20	0,11
42	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	302,51	40,26	0,20	0,11
43	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	302,98	40,26	0,20	0,11
44	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11
45	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	302,98	40,26	0,20	0,11
46	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	299,80	40,26	0,20	0,11
47	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
48	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11
49	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
50	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	299,80	40,26	0,20	0,11
51	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	328,08	40,26	0,20	0,11
52	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
53	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	300,69	40,26	0,20	0,11
54	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
55	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11
56	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	307,35	40,26	0,20	0,11
57	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11
58	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	305,85	40,26	0,20	0,11
59	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	318,55	40,26	0,20	0,11
60	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
61	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	300,69	40,26	0,20	0,11
62	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
63	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	302,05	40,26	0,20	0,11
64	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.EI kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
65	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	334,43	40,26	0,20	0,11
66	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	327,33	40,26	0,20	0,11
67	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	298,92	40,26	0,20	0,11
68	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	307,35	40,26	0,20	0,11
69	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	300,24	40,26	0,20	0,11
70	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	304,40	40,26	0,20	0,11
71	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
72	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	309,41	40,26	0,20	0,11
73	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
74	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	307,35	40,26	0,20	0,11
75	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
76	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	302,51	40,26	0,20	0,11
77	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	318,55	40,26	0,20	0,11
78	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
79	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	328,08	40,26	0,20	0,11
80	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
81	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	300,69	40,26	0,20	0,11
82	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	303,92	40,26	0,20	0,11
83	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	302,05	40,26	0,20	0,11
84	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
85	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
86	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	305,85	40,26	0,20	0,11
87	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	303,92	40,26	0,20	0,11
88	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
89	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	305,36	40,26	0,20	0,11
90	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	301,59	40,26	0,20	0,11
91	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	307,35	40,26	0,20	0,11

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
92	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
93	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
94	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	305,36	40,26	0,20	0,11
95	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
96	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	305,36	40,26	0,20	0,11
97	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
98	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
99	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	305,36	40,26	0,20	0,11
100	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11
101	0,60	M1	1800	24,00	0,05	100,00	0,20	0,11	329,59	40,26	0,20	0,11

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piast N.ro	Brinch Hansen			IcTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento										
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig								
1	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								X+	A1/15	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								X-	A1/22	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y+	A1/34	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y-	A1/38	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								2	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
																A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
X+	A1/10	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
X-	A1/19	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
Y+	A1/35	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
Y-	A1/39	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
3	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00									A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
																A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								X+	A1/14	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								X-	A1/23	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y+	A1/26	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y-	A1/30	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								4	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
																A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento			
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig	
16	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/10	1,00	0,98	0,98	0,97	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/19	1,00	0,98	0,98	0,96	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/34	1,00	0,98	0,98	0,97	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/38	1,00	0,98	0,98	0,97	1,25	1,22	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								17	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26
A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
X+	A1/10	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
X-	A1/19	1,00	0,98	0,98	0,96	1,29	1,26									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
Y+	A1/35	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
Y-	A1/39	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
18	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00									A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/10	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/19	1,00	0,98	0,98	0,96	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/35	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/39	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								19	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,18
A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,18	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
X+	A1/15	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,18									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
X-	A1/22	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,18									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
Y+	A1/34	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,18									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
Y-	A1/38	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,18									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
20	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00									A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/15	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/22	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/34	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/38	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								21	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27
A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
X+	A1/14	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
X-	A1/23	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
Y+	A1/26	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
Y-	A1/30	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/10	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X- A1/19	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/35	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/39	1,00	0,98	0,98	0,97	1,29	1,26	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
52	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
53	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,99	0,99	0,98	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,98	0,98	0,96	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,99	0,99	0,98	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
54	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
55	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X+ A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X- A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+ A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y- A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
56	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,99	0,99	0,98	1,22	1,20							

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento										
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig								
88	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y+	A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y-	A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								89	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
																A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,22	1,20	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,20	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,22	1,20	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00									1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
Y+	A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
Y-	A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20									1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
90	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y+	A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y-	A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,21	1,19	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
91	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y+	A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y-	A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
92	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/2	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/3	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/6	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y+	A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y-	A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
93	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/2	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/3	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/6	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00								
								X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y+	A1/27	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							
								Y-	A1/31	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00							

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento			
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig	
99	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/2	1,00	0,99	0,99	0,98	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,98	0,98	0,96	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/34	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/38	1,00	0,98	0,98	0,97	1,22	1,20	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
100	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/2	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,99	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,98	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/11	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/18	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/34	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/38	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
101	19,32	9,60	9,44	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/2	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,98	0,99	0,98	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,97	0,98	0,96	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/14	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/23	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/26	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/30	1,00	0,98	0,98	0,97	1,30	1,27	1,00	1,50	1,45	0,60	1,00	1,00	1,00

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI NON DRENATE - S.L.U.

Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento			
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig	
1	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/2	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,98	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/15	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/22	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/34	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/38	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
2	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/2	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								X+	A1/10	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								X-	A1/19	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y+	A1/35	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								Y-	A1/39	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
3	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/2	1,00	0,99	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/3	1,00	0,99	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/6	1,00	0,99	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/7	1,00	0,99	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,24	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00	

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI NON DRENATE - S.L.U.

Piastr N.ro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X+	A1/15	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X-	A1/22	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y+	A1/34	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y-	A1/38	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
99	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X+	A1/11	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X-	A1/18	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y+	A1/34	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y-	A1/38	1,00	0,99	1,00	1,00	1,25	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
100	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X+	A1/11	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X-	A1/18	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y+	A1/34	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y-	A1/38	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
101	5,14	1,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	1,00	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X+	A1/14	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							X-	A1/23	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y+	A1/26	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00
							Y-	A1/30	1,00	0,99	1,00	1,00	1,34	1,00	1,00	1,19	1,00	0,60	1,00	1,00	1,00

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
1	1	A1/1	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/2	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
		A1/3	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0						
		A1/4	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/5	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/6	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
		A1/7	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0						
		A1/8	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/9	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		X+	A1/15	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1					
		X-	A1/22	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0					
		Y+	A1/34	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1					
		Y-	A1/38	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,0					
2	2	A1/1	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/2	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
		A1/3	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0						
		A1/4	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/5	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/6	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
		A1/7	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0						
		A1/8	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/9	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1						
		X+	A1/10	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1					
		X-	A1/19	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0					
		Y+	A1/35	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,0					
		Y-	A1/39	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1					

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
3	5	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		X+	A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X-	A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+	A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y-	A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
4	6	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		X+	A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X-	A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+	A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y-	A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
5	7	A1/1	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1							
		A1/2	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1							
		A1/3	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0							
		A1/4	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1							
		A1/5	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1							
		A1/6	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1							
		A1/7	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0							
		A1/8	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1							
		A1/9	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1							
		X+	A1/14	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		X-	A1/23	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		Y+	A1/26	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		Y-	A1/30	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
6	8	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		X+	A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X-	A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+	A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y-	A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
7	9	A1/1	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1							
		A1/2	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1							
		A1/3	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0							
		A1/4	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1							
		A1/5	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1							
		A1/6	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1							
		A1/7	0,52	0,52	1800	4,6	1800	2,0							
		A1/8	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1							
		A1/9	0,52	0,52	1800	4,8	1800	2,1							
		X+	A1/14	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
		X-	A1/23	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
		Y+	A1/26	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
		Y-	A1/30	0,52	0,52	1800	4,7	1800	2,1						
8	10	A1/1	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1							
		A1/2	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1							
		A1/3	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1							
		A1/4	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1							
		A1/5	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1							

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/6	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/7	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/8	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/9	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		X+ A1/14	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1						
		X- A1/23	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1						
		Y+ A1/35	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		Y- A1/39	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
9	11	A1/1	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/2	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/3	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0						
		A1/4	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/5	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/6	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/7	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0						
		A1/8	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/9	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		X+ A1/11	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		X- A1/18	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		Y+ A1/27	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		Y- A1/31	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
10	12	A1/1	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/2	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/3	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/4	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/5	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/6	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/7	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1						
		A1/8	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		A1/9	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		X+ A1/11	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1						
		X- A1/18	0,53	0,53	1800	4,8	1800	2,1						
		Y+ A1/27	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
		Y- A1/31	0,53	0,53	1800	4,9	1800	2,1						
11	13	A1/1	0,58	0,58	1800	5,8	1800	2,5						
		A1/2	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
		A1/3	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
		A1/4	0,58	0,58	1800	5,8	1800	2,5						
		A1/5	0,58	0,58	1800	5,8	1800	2,5						
		A1/6	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
		A1/7	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
		A1/8	0,58	0,58	1800	5,8	1800	2,5						
		A1/9	0,58	0,58	1800	5,8	1800	2,5						
		X+ A1/11	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
		X- A1/18	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
		Y+ A1/27	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
		Y- A1/31	0,58	0,58	1800	5,7	1800	2,5						
12	14	A1/1	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/2	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/3	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/4	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/5	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/6	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/7	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/8	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/9	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		X+ A1/14	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		X- A1/23	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		Y+ A1/35	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		Y- A1/39	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
13	15	A1/1	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/2	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/3	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/4	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/5	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/6	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/7	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		A1/8	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		A1/9	0,50	0,50	1800	4,4	1800	1,9						
		X+ A1/11	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		X- A1/18	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						
		Y+ A1/34	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9						

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		Y-	A1/38	0,50	0,50	1800	4,3	1800	1,9					
14	16	A1/1	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/2	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/3	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0						
		A1/4	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/5	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/6	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/7	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0						
		A1/8	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/9	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		X+	A1/15	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		X-	A1/22	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0					
		Y+	A1/34	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		Y-	A1/38	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
15	17	A1/1	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/2	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/3	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0						
		A1/4	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/5	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/6	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/7	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0						
		A1/8	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/9	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		X+	A1/15	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		X-	A1/22	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0					
		Y+	A1/34	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		Y-	A1/38	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
16	18	A1/1	0,84	0,84	1800	12,5	1800	5,2						
		A1/2	0,84	0,84	1800	12,3	1800	5,2						
		A1/3	0,84	0,84	1800	12,2	1800	5,1						
		A1/4	0,84	0,84	1800	12,5	1800	5,2						
		A1/5	0,84	0,84	1800	12,5	1800	5,2						
		A1/6	0,84	0,84	1800	12,3	1800	5,2						
		A1/7	0,84	0,84	1800	12,2	1800	5,1						
		A1/8	0,84	0,84	1800	12,5	1800	5,2						
		A1/9	0,84	0,84	1800	12,5	1800	5,2						
		X+	A1/10	0,84	0,84	1800	12,3	1800	5,2					
		X-	A1/19	0,84	0,84	1800	12,2	1800	5,1					
		Y+	A1/34	0,84	0,84	1800	12,3	1800	5,2					
		Y-	A1/38	0,84	0,84	1800	12,3	1800	5,2					
17	19	A1/1	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/2	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/3	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0						
		A1/4	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/5	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/6	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/7	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0						
		A1/8	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/9	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		X+	A1/10	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		X-	A1/19	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0					
		Y+	A1/35	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		Y-	A1/39	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
18	20	A1/1	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/2	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/3	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0						
		A1/4	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/5	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/6	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1						
		A1/7	0,74	0,74	1800	9,4	1800	4,0						
		A1/8	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		A1/9	0,74	0,74	1800	9,7	1800	4,1						
		X+	A1/10	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		X-	A1/19	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,0					
		Y+	A1/35	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
		Y-	A1/39	0,74	0,74	1800	9,5	1800	4,1					
19	21	A1/1	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		A1/2	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3						
		A1/3	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3						
		A1/4	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/5	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		A1/6	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3						
		A1/7	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3						
		A1/8	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		A1/9	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		X+ A1/15	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3						
		X- A1/22	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3						
		Y+ A1/34	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3						
		Y- A1/38	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3						
20	22	A1/1	0,72	0,72	1800	9,3	1800	4,0						
		A1/2	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9						
		A1/3	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9						
		A1/4	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9						
		A1/5	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9						
		A1/6	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9						
		A1/7	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9						
		A1/8	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9						
		A1/9	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9						
		X+ A1/15	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9						
		X- A1/22	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9						
		Y+ A1/34	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9						
		Y- A1/38	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9						
21	23	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/14	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/23	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/26	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/30	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
22	24	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X- A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+ A1/35	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y- A1/39	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
23	25	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/14	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/23	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/26	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/30	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
24	26	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X- A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		Y+	A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
25	27		A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
		X+	A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		X-	A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y+	A1/35	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/39	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
26	28		A1/1	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/2	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
			A1/3	1,02	1,02	1800	17,6	1800	7,2					
			A1/4	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/5	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/6	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
			A1/7	1,02	1,02	1800	17,7	1800	7,2					
			A1/8	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/9	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
		X+	A1/14	1,02	1,02	1800	17,7	1800	7,2					
		X-	A1/23	1,02	1,02	1800	17,7	1800	7,2					
		Y+	A1/26	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
		Y-	A1/30	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
27	29		A1/1	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/2	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3					
			A1/3	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3					
			A1/4	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/5	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/6	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3					
			A1/7	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3					
			A1/8	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/9	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
		X+	A1/15	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		X-	A1/22	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		Y+	A1/34	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		Y-	A1/38	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
28	30		A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
			A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
			A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
			A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
			A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
		X+	A1/15	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
		X-	A1/22	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
		Y+	A1/34	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
		Y-	A1/38	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
29	31		A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
		X+	A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		X-	A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y+	A1/35	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/39	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
30	32		A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X- A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+ A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y- A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
31	33	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/11	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X- A1/18	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+ A1/34	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y- A1/38	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
32	34	A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		X+ A1/10	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		X- A1/19	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		Y+ A1/35	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		Y- A1/39	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
33	35	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/14	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/23	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/26	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/30	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
34	36	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/14	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/23	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/26	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/30	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
35	37	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		X-	A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y+	A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
36	38		A1/1	1,03	1,03	1800	18,7	1800	7,5					
			A1/2	1,03	1,03	1800	18,4	1800	7,4					
			A1/3	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4					
			A1/4	1,03	1,03	1800	18,7	1800	7,5					
			A1/5	1,03	1,03	1800	18,6	1800	7,5					
			A1/6	1,03	1,03	1800	18,4	1800	7,4					
			A1/7	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4					
			A1/8	1,03	1,03	1800	18,7	1800	7,5					
			A1/9	1,03	1,03	1800	18,6	1800	7,5					
		X+	A1/14	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4					
		X-	A1/23	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4					
		Y+	A1/26	1,03	1,03	1800	18,3	1800	7,4					
		Y-	A1/30	1,03	1,03	1800	18,3	1800	7,4					
37	39		A1/1	0,68	0,68	1800	8,5	1800	3,6					
			A1/2	0,68	0,68	1800	8,3	1800	3,6					
			A1/3	0,68	0,68	1800	8,2	1800	3,6					
			A1/4	0,68	0,68	1800	8,5	1800	3,6					
			A1/5	0,68	0,68	1800	8,5	1800	3,6					
			A1/6	0,68	0,68	1800	8,3	1800	3,6					
			A1/7	0,68	0,68	1800	8,2	1800	3,6					
			A1/8	0,68	0,68	1800	8,5	1800	3,6					
			A1/9	0,68	0,68	1800	8,5	1800	3,6					
		X+	A1/14	0,68	0,68	1800	8,3	1800	3,6					
		X-	A1/23	0,68	0,68	1800	8,3	1800	3,6					
		Y+	A1/26	0,68	0,68	1800	8,3	1800	3,6					
		Y-	A1/30	0,68	0,68	1800	8,3	1800	3,6					
38	40		A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
			A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
			A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
			A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
			A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
		X+	A1/14	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
		X-	A1/23	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
		Y+	A1/26	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
		Y-	A1/30	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
39	41		A1/1	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/2	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
			A1/3	1,02	1,02	1800	17,6	1800	7,2					
			A1/4	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/5	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/6	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
			A1/7	1,02	1,02	1800	17,6	1800	7,2					
			A1/8	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
			A1/9	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3					
		X+	A1/14	1,02	1,02	1800	17,7	1800	7,2					
		X-	A1/23	1,02	1,02	1800	17,7	1800	7,2					
		Y+	A1/26	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
		Y-	A1/30	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2					
40	42		A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
		X+	A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		X-	A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y+	A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
41	43		A1/1	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9					
			A1/2	0,98	0,98	1800	16,8	1800	6,8					

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/3	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		A1/4	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/5	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/6	0,98	0,98	1800	16,8	1800	6,8						
		A1/7	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		A1/8	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/9	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		X+ A1/14	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		X- A1/23	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		Y+ A1/26	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
		Y- A1/30	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
42	44	A1/1	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0						
		A1/2	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
		A1/3	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9						
		A1/4	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0						
		A1/5	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0						
		A1/6	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
		A1/7	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9						
		A1/8	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0						
		A1/9	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0						
		X+ A1/14	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9						
		X- A1/23	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9						
		Y+ A1/26	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
		Y- A1/30	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
43	45	A1/1	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/2	0,98	0,98	1800	16,8	1800	6,8						
		A1/3	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		A1/4	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/5	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/6	0,98	0,98	1800	16,8	1800	6,8						
		A1/7	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		A1/8	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/9	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		X+ A1/11	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		X- A1/18	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
		Y+ A1/27	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
		Y- A1/31	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
44	46	A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		X+ A1/11	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		X- A1/18	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		Y+ A1/27	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		Y- A1/31	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
45	47	A1/1	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/2	0,98	0,98	1800	16,8	1800	6,8						
		A1/3	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		A1/4	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/5	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/6	0,98	0,98	1800	16,8	1800	6,8						
		A1/7	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		A1/8	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		A1/9	0,98	0,98	1800	17,0	1800	6,9						
		X+ A1/11	0,98	0,98	1800	16,6	1800	6,8						
		X- A1/18	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
		Y+ A1/27	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
		Y- A1/31	0,98	0,98	1800	16,7	1800	6,8						
46	48	A1/1	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		A1/2	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3						
		A1/3	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3						
		A1/4	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		A1/5	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		A1/6	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3						
		A1/7	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3						
		A1/8	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						
		A1/9	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4						

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		X+	A1/10	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		X-	A1/19	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		Y+	A1/35	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		Y-	A1/39	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
47	49		A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
		X+	A1/11	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		X-	A1/18	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y+	A1/34	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/38	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
48	50		A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
			A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
			A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
			A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
			A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
			A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7					
		X+	A1/11	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
		X-	A1/18	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6					
		Y+	A1/27	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
		Y-	A1/31	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6					
49	51		A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0					
			A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0					
			A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
			A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1					
		X+	A1/11	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		X-	A1/18	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y+	A1/34	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/38	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,1					
50	52		A1/1	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/2	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3					
			A1/3	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3					
			A1/4	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/5	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/6	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3					
			A1/7	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,3					
			A1/8	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
			A1/9	1,02	1,02	1800	18,3	1800	7,4					
		X+	A1/10	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		X-	A1/19	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		Y+	A1/35	1,02	1,02	1800	17,9	1800	7,3					
		Y-	A1/39	1,02	1,02	1800	18,0	1800	7,3					
51	53		A1/1	0,72	0,72	1800	9,3	1800	4,0					
			A1/2	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9					
			A1/3	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9					
			A1/4	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9					
			A1/5	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9					
			A1/6	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9					
			A1/7	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9					
			A1/8	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9					
			A1/9	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9					
		X+	A1/10	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9					
		X-	A1/19	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9					
		Y+	A1/35	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9					
		Y-	A1/39	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9					
52	54		A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8					

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
53	55	A1/1	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/2	1,01	1,01	1800	17,7	1800	7,2						
		A1/3	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		A1/4	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/5	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/6	1,01	1,01	1800	17,7	1800	7,2						
		A1/7	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		A1/8	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/9	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		X+ A1/11	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		X- A1/18	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		Y+ A1/27	1,01	1,01	1800	17,6	1800	7,2						
		Y- A1/31	1,01	1,01	1800	17,6	1800	7,2						
54	56	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
55	57	A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		X+ A1/11	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		X- A1/18	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		Y+ A1/27	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		Y- A1/31	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
56	58	A1/1	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/2	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2						
		A1/3	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2						
		A1/4	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/5	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/6	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2						
		A1/7	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2						
		A1/8	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/9	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		X+ A1/11	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		X- A1/18	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y+ A1/27	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y- A1/31	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
57	59	A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		X+ A1/11	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		X- A1/18	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		Y+ A1/27	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		Y- A1/31	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
58	60	A1/1	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/2	0,95	0,95	1800	15,7	1800	6,4						
		A1/3	0,95	0,95	1800	15,5	1800	6,4						
		A1/4	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/5	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/6	0,95	0,95	1800	15,7	1800	6,4						
		A1/7	0,95	0,95	1800	15,5	1800	6,4						
		A1/8	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/9	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		X+ A1/11	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4						
		X- A1/18	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4						
		Y+ A1/27	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4						
		Y- A1/31	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4						
59	61	A1/1	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9						
		A1/2	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		A1/3	0,82	0,82	1800	11,5	1800	4,9						
		A1/4	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9						
		A1/5	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9						
		A1/6	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		A1/7	0,82	0,82	1800	11,5	1800	4,9						
		A1/8	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9						
		A1/9	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9						
		X+ A1/11	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		X- A1/18	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		Y+ A1/27	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		Y- A1/31	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
60	62	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
61	63	A1/1	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/2	1,01	1,01	1800	17,7	1800	7,2						
		A1/3	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,1						
		A1/4	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/5	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/6	1,01	1,01	1800	17,7	1800	7,2						
		A1/7	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		A1/8	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/9	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		X+ A1/11	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		X- A1/18	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		Y+ A1/27	1,01	1,01	1800	17,6	1800	7,2						
		Y- A1/31	1,01	1,01	1800	17,6	1800	7,2						
62	64	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
63	65	A1/1	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0							
		A1/2	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/3	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9							
		A1/4	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0							
		A1/5	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0							
		A1/6	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/7	0,99	0,99	1800	16,9	1800	7,0							
		A1/8	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0							
		A1/9	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0							
		X+	A1/11	0,99	0,99	1800	17,0	1800	7,0						
		X-	A1/18	0,99	0,99	1800	17,0	1800	7,0						
		Y+	A1/27	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0						
		Y-	A1/31	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0						
64	66	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8							
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8							
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8							
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8							
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		X+	A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X-	A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+	A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y-	A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
65	67	A1/1	0,66	0,66	1800	7,9	1800	3,4							
		A1/2	0,66	0,66	1800	7,8	1800	3,4							
		A1/3	0,66	0,66	1800	7,7	1800	3,3							
		A1/4	0,66	0,66	1800	7,9	1800	3,4							
		A1/5	0,66	0,66	1800	7,9	1800	3,4							
		A1/6	0,66	0,66	1800	7,8	1800	3,4							
		A1/7	0,66	0,66	1800	7,7	1800	3,3							
		A1/8	0,66	0,66	1800	7,9	1800	3,4							
		A1/9	0,66	0,66	1800	7,9	1800	3,4							
		X+	A1/14	0,66	0,66	1800	7,8	1800	3,4						
		X-	A1/23	0,66	0,66	1800	7,8	1800	3,4						
		Y+	A1/26	0,66	0,66	1800	7,8	1800	3,4						
		Y-	A1/30	0,66	0,66	1800	7,8	1800	3,4						
66	68	A1/1	0,73	0,73	1800	9,5	1800	4,0							
		A1/2	0,73	0,73	1800	9,4	1800	4,0							
		A1/3	0,73	0,73	1800	9,3	1800	4,0							
		A1/4	0,73	0,73	1800	9,5	1800	4,0							
		A1/5	0,73	0,73	1800	9,5	1800	4,0							
		A1/6	0,73	0,73	1800	9,4	1800	4,0							
		A1/7	0,73	0,73	1800	9,3	1800	4,0							
		A1/8	0,73	0,73	1800	9,5	1800	4,0							
		A1/9	0,73	0,73	1800	9,5	1800	4,0							
		X+	A1/14	0,73	0,73	1800	9,3	1800	4,0						
		X-	A1/23	0,73	0,73	1800	9,3	1800	4,0						
		Y+	A1/26	0,73	0,73	1800	9,3	1800	4,0						
		Y-	A1/30	0,73	0,73	1800	9,3	1800	4,0						
67	69	A1/1	1,03	1,03	1800	18,7	1800	7,5							
		A1/2	1,03	1,03	1800	18,4	1800	7,4							
		A1/3	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4							
		A1/4	1,03	1,03	1800	18,7	1800	7,5							
		A1/5	1,03	1,03	1800	18,6	1800	7,5							
		A1/6	1,03	1,03	1800	18,4	1800	7,4							
		A1/7	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4							
		A1/8	1,03	1,03	1800	18,7	1800	7,5							
		A1/9	1,03	1,03	1800	18,6	1800	7,5							
		X+	A1/14	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4						
		X-	A1/23	1,03	1,03	1800	18,2	1800	7,4						
		Y+	A1/26	1,03	1,03	1800	18,3	1800	7,4						
		Y-	A1/30	1,03	1,03	1800	18,3	1800	7,4						
68	70	A1/1	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		A1/2	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2							
		A1/3	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2							
		A1/4	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		A1/5	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		A1/6	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2							
		A1/7	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2							

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/8	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/9	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		X+ A1/14	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2						
		X- A1/23	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y+ A1/26	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y- A1/30	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
69	71	A1/1	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3						
		A1/2	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2						
		A1/3	1,02	1,02	1800	17,6	1800	7,2						
		A1/4	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3						
		A1/5	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3						
		A1/6	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2						
		A1/7	1,02	1,02	1800	17,6	1800	7,2						
		A1/8	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3						
		A1/9	1,02	1,02	1800	18,1	1800	7,3						
		X+ A1/14	1,02	1,02	1800	17,7	1800	7,2						
		X- A1/23	1,02	1,02	1800	17,7	1800	7,2						
		Y+ A1/26	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2						
		Y- A1/30	1,02	1,02	1800	17,8	1800	7,2						
70	72	A1/1	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/2	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/3	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/4	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/5	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/6	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		A1/7	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/8	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		A1/9	0,97	0,97	1800	16,5	1800	6,7						
		X+ A1/14	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		X- A1/23	0,97	0,97	1800	16,1	1800	6,6						
		Y+ A1/26	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
		Y- A1/30	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,6						
71	73	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X- A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+ A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y- A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
72	74	A1/1	0,91	0,91	1800	14,7	1800	6,0						
		A1/2	0,91	0,91	1800	14,5	1800	6,0						
		A1/3	0,91	0,91	1800	14,3	1800	5,9						
		A1/4	0,91	0,91	1800	14,7	1800	6,0						
		A1/5	0,91	0,91	1800	14,7	1800	6,0						
		A1/6	0,91	0,91	1800	14,5	1800	6,0						
		A1/7	0,91	0,91	1800	14,3	1800	5,9						
		A1/8	0,91	0,91	1800	14,7	1800	6,0						
		A1/9	0,91	0,91	1800	14,7	1800	6,0						
		X+ A1/14	0,91	0,91	1800	14,3	1800	6,0						
		X- A1/23	0,91	0,91	1800	14,4	1800	6,0						
		Y+ A1/26	0,91	0,91	1800	14,4	1800	6,0						
		Y- A1/30	0,91	0,91	1800	14,4	1800	6,0						
73	75	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/14	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X- A1/23	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+ A1/26	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y- A1/30	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica	
74	76	A1/1	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		A1/2	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2							
		A1/3	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2							
		A1/4	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		A1/5	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		A1/6	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2							
		A1/7	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2							
		A1/8	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		A1/9	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3							
		X+	A1/14	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		X-	A1/23	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y+	A1/26	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y-	A1/30	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
75	77	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0							
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0							
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1							
		X+	A1/11	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X-	A1/18	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+	A1/27	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y-	A1/31	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
76	78	A1/1	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0							
		A1/2	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9							
		A1/3	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9							
		A1/4	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0							
		A1/5	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0							
		A1/6	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9							
		A1/7	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9							
		A1/8	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0							
		A1/9	0,99	0,99	1800	17,2	1800	7,0							
		X+	A1/11	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9						
		X-	A1/18	0,99	0,99	1800	16,8	1800	6,9						
		Y+	A1/27	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
		Y-	A1/31	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
77	79	A1/1	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9							
		A1/2	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9							
		A1/3	0,82	0,82	1800	11,5	1800	4,9							
		A1/4	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9							
		A1/5	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9							
		A1/6	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9							
		A1/7	0,82	0,82	1800	11,5	1800	4,9							
		A1/8	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9							
		A1/9	0,82	0,82	1800	11,8	1800	4,9							
		X+	A1/14	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		X-	A1/23	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		Y+	A1/35	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
		Y-	A1/39	0,82	0,82	1800	11,6	1800	4,9						
78	80	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8							
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8							
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8							
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8							
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8							
		X+	A1/10	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X-	A1/19	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+	A1/35	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y-	A1/39	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
79	81	A1/1	0,72	0,72	1800	9,3	1800	4,0							
		A1/2	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9							
		A1/3	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9							
		A1/4	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9							
		A1/5	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9							

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/6	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9						
		A1/7	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9						
		A1/8	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9						
		A1/9	0,72	0,72	1800	9,3	1800	3,9						
		X+ A1/14	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9						
		X- A1/23	0,72	0,72	1800	9,1	1800	3,9						
		Y+ A1/35	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9						
		Y- A1/39	0,72	0,72	1800	9,2	1800	3,9						
80	82	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/10	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/19	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/35	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/39	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
81	83	A1/1	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/2	1,01	1,01	1800	17,7	1800	7,2						
		A1/3	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,1						
		A1/4	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/5	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/6	1,01	1,01	1800	17,6	1800	7,2						
		A1/7	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,1						
		A1/8	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		A1/9	1,01	1,01	1800	17,9	1800	7,2						
		X+ A1/14	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		X- A1/23	1,01	1,01	1800	17,5	1800	7,2						
		Y+ A1/35	1,01	1,01	1800	17,6	1800	7,2						
		Y- A1/39	1,01	1,01	1800	17,6	1800	7,2						
82	84	A1/1	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/2	0,97	0,97	1800	16,4	1800	6,7						
		A1/3	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,7						
		A1/4	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/5	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/6	0,97	0,97	1800	16,4	1800	6,7						
		A1/7	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,7						
		A1/8	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/9	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		X+ A1/14	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7						
		X- A1/23	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7						
		Y+ A1/35	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7						
		Y- A1/39	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7						
83	85	A1/1	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0						
		A1/2	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/3	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
		A1/4	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0						
		A1/5	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0						
		A1/6	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/7	0,99	0,99	1800	16,9	1800	6,9						
		A1/8	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0						
		A1/9	0,99	0,99	1800	17,4	1800	7,0						
		X+ A1/11	0,99	0,99	1800	17,0	1800	7,0						
		X- A1/18	0,99	0,99	1800	17,0	1800	7,0						
		Y+ A1/27	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0						
		Y- A1/31	0,99	0,99	1800	17,1	1800	7,0						
84	86	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/10	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/19	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/35	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		Y-	A1/39	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
85	87	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+	A1/15	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		X-	A1/22	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y+	A1/34	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y-	A1/38	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
86	88	A1/1	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/2	0,95	0,95	1800	15,7	1800	6,4						
		A1/3	0,95	0,95	1800	15,5	1800	6,4						
		A1/4	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/5	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/6	0,95	0,95	1800	15,7	1800	6,4						
		A1/7	0,95	0,95	1800	15,5	1800	6,4						
		A1/8	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/9	0,95	0,95	1800	15,9	1800	6,5						
		X+	A1/11	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4					
		X-	A1/18	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4					
		Y+	A1/34	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4					
		Y-	A1/38	0,95	0,95	1800	15,6	1800	6,4					
87	89	A1/1	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/2	0,97	0,97	1800	16,4	1800	6,7						
		A1/3	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,7						
		A1/4	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/5	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/6	0,97	0,97	1800	16,4	1800	6,7						
		A1/7	0,97	0,97	1800	16,2	1800	6,7						
		A1/8	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		A1/9	0,97	0,97	1800	16,7	1800	6,8						
		X+	A1/11	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7					
		X-	A1/18	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7					
		Y+	A1/27	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7					
		Y-	A1/31	0,97	0,97	1800	16,3	1800	6,7					
88	90	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+	A1/11	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		X-	A1/18	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y+	A1/27	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
		Y-	A1/31	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0					
89	91	A1/1	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/2	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/3	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/4	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/5	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/6	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/7	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/8	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/9	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		X+	A1/11	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		X-	A1/18	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		Y+	A1/27	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		Y-	A1/31	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
90	92	A1/1	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/2	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/3	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/4	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/5	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/6	1,00	1,00	1800	17,3	1800	7,0						
		A1/7	1,00	1,00	1800	17,1	1800	7,0						
		A1/8	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		A1/9	1,00	1,00	1800	17,6	1800	7,1						
		X+ A1/11	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		X- A1/18	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y+ A1/27	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
		Y- A1/31	1,00	1,00	1800	17,2	1800	7,0						
91	93	A1/1	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/2	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2						
		A1/3	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2						
		A1/4	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/5	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/6	0,94	0,94	1800	15,2	1800	6,2						
		A1/7	0,94	0,94	1800	15,0	1800	6,2						
		A1/8	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		A1/9	0,94	0,94	1800	15,4	1800	6,3						
		X+ A1/11	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		X- A1/18	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y+ A1/27	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
		Y- A1/31	0,94	0,94	1800	15,1	1800	6,2						
92	94	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
93	95	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y+ A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		Y- A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
94	96	A1/1	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/2	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/3	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/4	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/5	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/6	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/7	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/8	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/9	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		X+ A1/11	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5						
		X- A1/18	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5						
		Y+ A1/27	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5						
		Y- A1/31	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5						
95	97	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+ A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		X- A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		Y+	A1/27	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y-	A1/31	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
96	98	A1/1	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/2	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/3	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/4	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/5	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/6	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/7	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/8	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/9	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		X+	A1/11	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		X-	A1/18	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		Y+	A1/34	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		Y-	A1/38	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
97	99	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+	A1/15	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		X-	A1/22	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y+	A1/34	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y-	A1/38	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
98	100	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+	A1/15	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		X-	A1/22	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y+	A1/34	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y-	A1/38	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
99	101	A1/1	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/2	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/3	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/4	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/5	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/6	0,96	0,96	1800	15,9	1800	6,5						
		A1/7	0,96	0,96	1800	15,7	1800	6,5						
		A1/8	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		A1/9	0,96	0,96	1800	16,1	1800	6,6						
		X+	A1/11	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		X-	A1/18	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		Y+	A1/34	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
		Y-	A1/38	0,96	0,96	1800	15,8	1800	6,5					
100	102	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,9	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		X+	A1/11	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		X-	A1/18	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y+	A1/34	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
		Y-	A1/38	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8					
101	103	A1/1	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/2	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/3	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Plastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/4	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/5	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/6	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/7	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
		A1/8	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
		A1/9	0,71	0,71	1800	9,0	1800	3,8						
	X+	A1/14	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
	X-	A1/23	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
	Y+	A1/26	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						
	Y-	A1/30	0,71	0,71	1800	8,8	1800	3,8						

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1/0	PIASTRA	1	1,14	0,244	0,45	0,271	0,40	0,02	OK	0,40	0,02	
	PIASTRA	2	1,06	0,244	0,45	0,271	0,38	0,02	OK	0,78	0,04	
	PIASTRA	5	4,36	0,244	0,45	1,000	1,52	0,08	OK	2,30	0,13	
	PIASTRA	6	4,60	0,244	0,45	1,000	1,57	0,09	OK	3,87	0,22	
	PIASTRA	7	2,46	0,244	0,45	0,542	0,84	0,05	OK	4,72	0,26	
	PIASTRA	8	4,25	0,244	0,45	1,000	1,49	0,08	OK	6,21	0,34	
	PIASTRA	9	1,21	0,244	0,45	0,271	0,42	0,02	OK	6,63	0,37	
	PIASTRA	10	1,24	0,244	0,45	0,281	0,43	0,02	OK	7,06	0,39	
	PIASTRA	11	2,17	0,244	0,45	0,542	0,78	0,04	OK	7,83	0,43	
	PIASTRA	12	1,17	0,244	0,45	0,281	0,41	0,02	OK	8,24	0,46	
	PIASTRA	13	1,35	0,244	0,45	0,333	0,48	0,03	OK	8,73	0,48	
	PIASTRA	14	1,07	0,244	0,45	0,250	0,37	0,02	OK	9,10	0,50	
	PIASTRA	15	0,87	0,244	0,45	0,250	0,32	0,02	OK	9,42	0,52	
	PIASTRA	16	2,25	0,244	0,45	0,542	0,79	0,04	OK	10,22	0,56	
	PIASTRA	17	2,23	0,244	0,45	0,542	0,79	0,04	OK	11,01	0,61	
	PIASTRA	18	2,88	0,244	0,45	0,708	1,02	0,06	OK	12,03	0,66	
	PIASTRA	19	2,18	0,244	0,45	0,542	0,78	0,04	OK	12,81	0,70	
	PIASTRA	20	2,16	0,244	0,45	0,542	0,77	0,04	OK	13,58	0,75	
	PIASTRA	21	4,30	0,244	0,45	1,042	1,52	0,08	OK	15,10	0,83	
	PIASTRA	22	2,16	0,244	0,45	0,521	0,76	0,04	OK	15,87	0,87	
	PIASTRA	23	2,06	0,244	0,45	0,500	0,73	0,04	OK	16,60	0,91	
	PIASTRA	24	4,12	0,244	0,45	1,000	1,46	0,08	OK	18,05	0,99	
	PIASTRA	25	2,10	0,244	0,45	0,500	0,74	0,04	OK	18,79	1,03	
	PIASTRA	26	4,21	0,244	0,45	1,000	1,48	0,08	OK	20,27	1,11	
	PIASTRA	27	4,09	0,244	0,45	1,000	1,45	0,08	OK	21,72	1,19	
	PIASTRA	28	4,31	0,244	0,45	1,031	1,52	0,08	OK	23,24	1,27	
	PIASTRA	29	4,28	0,244	0,45	1,042	1,52	0,08	OK	24,76	1,36	
	PIASTRA	30	3,81	0,244	0,45	0,938	1,36	0,07	OK	26,11	1,43	
	PIASTRA	31	4,06	0,244	0,45	1,000	1,44	0,08	OK	27,56	1,51	
	PIASTRA	32	4,13	0,244	0,45	1,000	1,46	0,08	OK	29,02	1,59	
	PIASTRA	33	4,00	0,244	0,45	1,000	1,43	0,08	OK	30,45	1,66	
	PIASTRA	34	3,77	0,244	0,45	0,938	1,34	0,07	OK	31,79	1,74	
	PIASTRA	35	2,17	0,244	0,45	0,500	0,76	0,04	OK	32,55	1,78	
	PIASTRA	36	2,22	0,244	0,45	0,500	0,77	0,04	OK	33,31	1,82	
	PIASTRA	37	4,44	0,244	0,45	1,000	1,54	0,09	OK	34,85	1,91	
	PIASTRA	38	4,57	0,244	0,45	1,063	1,60	0,09	OK	36,45	2,00	
	PIASTRA	39	2,13	0,244	0,45	0,469	0,73	0,04	OK	37,18	2,04	
	PIASTRA	40	4,25	0,244	0,45	0,938	1,46	0,08	OK	38,64	2,12	
	PIASTRA	41	4,54	0,244	0,45	1,031	1,57	0,09	OK	40,21	2,21	
	PIASTRA	42	4,35	0,244	0,45	1,000	1,51	0,08	OK	41,73	2,29	
	PIASTRA	43	4,35	0,244	0,45	0,969	1,50	0,08	OK	43,23	2,37	
	PIASTRA	44	4,34	0,244	0,45	0,979	1,50	0,08	OK	44,73	2,46	
	PIASTRA	45	4,12	0,244	0,45	0,969	1,44	0,08	OK	46,18	2,54	
	PIASTRA	46	4,06	0,244	0,45	0,938	1,42	0,08	OK	47,59	2,62	
	PIASTRA	47	3,94	0,244	0,45	0,969	1,40	0,08	OK	48,99	2,69	
	PIASTRA	48	4,13	0,244	0,45	1,042	1,48	0,08	OK	50,47	2,77	
	PIASTRA	49	3,92	0,244	0,45	1,000	1,41	0,08	OK	51,88	2,85	
	PIASTRA	50	3,72	0,244	0,45	0,938	1,33	0,07	OK	53,21	2,92	
	PIASTRA	51	3,82	0,244	0,45	1,000	1,39	0,07	OK	54,60	2,99	
	PIASTRA	52	4,06	0,244	0,45	1,042	1,46	0,08	OK	56,06	3,07	
	PIASTRA	53	1,98	0,244	0,45	0,521	0,72	0,04	OK	56,78	3,11	
	PIASTRA	54	1,85	0,244	0,45	0,500	0,68	0,04	OK	57,46	3,14	
	PIASTRA	55	3,92	0,244	0,45	1,021	1,42	0,08	OK	58,88	3,22	
	PIASTRA	56	1,83	0,244	0,45	0,500	0,67	0,04	OK	59,55	3,26	
	PIASTRA	57	3,92	0,244	0,45	0,938	1,38	0,08	OK	60,93	3,33	
	PIASTRA	58	3,56	0,244	0,45	0,875	1,27	0,07	OK	62,19	3,40	
	PIASTRA	59	3,87	0,244	0,45	0,938	1,37	0,07	OK	63,56	3,47	
	PIASTRA	60	3,80	0,244	0,45	0,906	1,34	0,07	OK	64,90	3,55	
	PIASTRA	61	2,61	0,244	0,45	0,667	0,94	0,05	OK	65,84	3,60	
	PIASTRA	62	1,84	0,244	0,45	0,500	0,67	0,04	OK	66,52	3,63	
	PIASTRA	63	4,03	0,244	0,45	1,021	1,45	0,08	OK	67,96	3,71	
	PIASTRA	64	1,86	0,244	0,45	0,500	0,68	0,04	OK	68,64	3,75	
	PIASTRA	65	3,96	0,244	0,45	0,990	1,42	0,08	OK	70,06	3,82	
	PIASTRA	66	1,88	0,244	0,45	0,500	0,68	0,04	OK	70,74	3,86	
	PIASTRA	67	2,00	0,244	0,45	0,437	0,69	0,04	OK	71,43	3,90	

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
	PIASTRA	68	2,44	0,244	0,45	0,531	0,84	0,05	OK	72,26	3,94	
	PIASTRA	69	4,87	0,244	0,45	1,063	1,67	0,09	OK	73,93	4,04	
	PIASTRA	70	3,99	0,244	0,45	0,875	1,37	0,08	OK	75,30	4,12	
	PIASTRA	71	4,68	0,244	0,45	1,031	1,61	0,09	OK	76,91	4,21	
	PIASTRA	72	4,22	0,244	0,45	0,938	1,45	0,08	OK	78,36	4,29	
	PIASTRA	73	4,55	0,244	0,45	1,000	1,56	0,09	OK	79,93	4,38	
	PIASTRA	74	3,75	0,244	0,45	0,833	1,29	0,07	OK	81,22	4,45	
	PIASTRA	75	4,47	0,244	0,45	1,000	1,54	0,09	OK	82,76	4,53	
	PIASTRA	76	3,89	0,244	0,45	0,875	1,34	0,07	OK	84,11	4,61	
	PIASTRA	77	4,37	0,244	0,45	1,000	1,52	0,08	OK	85,63	4,69	
	PIASTRA	78	4,29	0,244	0,45	0,979	1,49	0,08	OK	87,12	4,78	
	PIASTRA	79	2,97	0,244	0,45	0,667	1,03	0,06	OK	88,14	4,83	
	PIASTRA	80	2,13	0,244	0,45	0,500	0,75	0,04	OK	88,89	4,87	
	PIASTRA	81	2,33	0,244	0,45	0,521	0,80	0,04	OK	89,69	4,92	
	PIASTRA	82	2,11	0,244	0,45	0,500	0,74	0,04	OK	90,43	4,96	
	PIASTRA	83	4,49	0,244	0,45	1,021	1,56	0,09	OK	91,99	5,05	
	PIASTRA	84	4,11	0,244	0,45	0,948	1,43	0,08	OK	93,42	5,13	
	PIASTRA	85	4,29	0,244	0,45	0,990	1,49	0,08	OK	94,92	5,21	
	PIASTRA	86	2,08	0,244	0,45	0,500	0,73	0,04	OK	95,65	5,25	
	PIASTRA	87	2,03	0,244	0,45	0,500	0,72	0,04	OK	96,37	5,29	
	PIASTRA	88	3,83	0,244	0,45	0,906	1,34	0,07	OK	97,72	5,36	
	PIASTRA	89	4,02	0,244	0,45	0,948	1,41	0,08	OK	99,13	5,44	
	PIASTRA	90	4,22	0,244	0,45	1,000	1,48	0,08	OK	100,61	5,52	
	PIASTRA	91	3,83	0,244	0,45	0,917	1,35	0,07	OK	101,96	5,59	
	PIASTRA	92	4,01	0,244	0,45	1,000	1,43	0,08	OK	103,39	5,67	
	PIASTRA	93	3,53	0,244	0,45	0,875	1,26	0,07	OK	104,65	5,74	
	PIASTRA	94	1,88	0,244	0,45	0,500	0,69	0,04	OK	105,34	5,78	
	PIASTRA	95	1,88	0,244	0,45	0,500	0,68	0,04	OK	106,02	5,81	
	PIASTRA	96	3,64	0,244	0,45	0,917	1,30	0,07	OK	107,32	5,88	
	PIASTRA	97	1,85	0,244	0,45	0,500	0,68	0,04	OK	108,00	5,92	
	PIASTRA	98	3,74	0,244	0,45	0,917	1,33	0,07	OK	109,33	5,99	
	PIASTRA	99	1,95	0,244	0,45	0,500	0,70	0,04	OK	110,03	6,03	
	PIASTRA	100	1,85	0,244	0,45	0,500	0,68	0,04	OK	110,71	6,06	
	PIASTRA	101	3,55	0,244	0,45	0,917	1,28	0,07	OK	111,99	6,13	
	PIASTRA	102	1,80	0,244	0,45	0,500	0,67	0,03	OK	112,66	6,17	
	PIASTRA	103	2,30	0,244	0,45	0,500	0,79	0,04	OK	113,45	6,21	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI NON DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 0	PIASTRA	1	1,49	0,244	1,82	0,271	0,86	0,03	OK	0,86	0,03	
	PIASTRA	2	1,42	0,244	1,82	0,271	0,84	0,03	OK	1,69	0,06	
	PIASTRA	5	4,06	0,244	1,82	1,000	2,81	0,08	OK	4,50	0,13	
	PIASTRA	6	4,42	0,244	1,82	1,000	2,90	0,09	OK	7,39	0,22	
	PIASTRA	7	2,46	0,244	1,82	0,542	1,58	0,05	OK	8,98	0,27	
	PIASTRA	8	3,98	0,244	1,82	1,000	2,79	0,08	OK	11,77	0,34	
	PIASTRA	9	1,17	0,244	1,82	0,271	0,78	0,02	OK	12,54	0,37	
	PIASTRA	10	1,24	0,244	1,82	0,281	0,81	0,02	OK	13,36	0,39	
	PIASTRA	11	2,02	0,244	1,82	0,542	1,48	0,04	OK	14,83	0,43	
	PIASTRA	12	1,12	0,244	1,82	0,281	0,78	0,02	OK	15,62	0,45	
	PIASTRA	13	1,35	0,244	1,82	0,333	0,94	0,03	OK	16,55	0,48	
	PIASTRA	14	1,09	0,244	1,82	0,250	0,72	0,02	OK	17,27	0,50	
	PIASTRA	15	0,88	0,244	1,82	0,250	0,67	0,02	OK	17,94	0,51	
	PIASTRA	16	2,97	0,244	1,82	0,542	1,71	0,06	OK	19,65	0,57	
	PIASTRA	17	2,95	0,244	1,82	0,542	1,70	0,06	OK	21,35	0,63	
	PIASTRA	18	3,83	0,244	1,82	0,708	2,22	0,07	OK	23,58	0,70	
	PIASTRA	19	2,91	0,244	1,82	0,542	1,69	0,06	OK	25,27	0,76	
	PIASTRA	20	2,88	0,244	1,82	0,542	1,69	0,06	OK	26,96	0,81	
	PIASTRA	21	4,85	0,244	1,82	1,042	3,07	0,09	OK	30,03	0,91	
	PIASTRA	22	2,41	0,244	1,82	0,521	1,53	0,05	OK	31,56	0,95	
	PIASTRA	23	2,05	0,244	1,82	0,500	1,41	0,04	OK	32,97	0,99	
	PIASTRA	24	4,15	0,244	1,82	1,000	2,83	0,08	OK	35,80	1,07	
	PIASTRA	25	1,97	0,244	1,82	0,500	1,39	0,04	OK	37,19	1,11	
	PIASTRA	26	3,99	0,244	1,82	1,000	2,79	0,08	OK	39,98	1,19	
	PIASTRA	27	4,14	0,244	1,82	1,000	2,83	0,08	OK	42,81	1,27	
	PIASTRA	28	4,10	0,244	1,82	1,031	2,87	0,08	OK	45,68	1,35	
	PIASTRA	29	4,83	0,244	1,82	1,042	3,07	0,09	OK	48,75	1,44	
	PIASTRA	30	4,31	0,244	1,82	0,938	2,75	0,08	OK	51,51	1,52	
	PIASTRA	31	4,11	0,244	1,82	1,000	2,82	0,08	OK	54,33	1,60	
	PIASTRA	32	3,95	0,244	1,82	1,000	2,78	0,08	OK	57,11	1,68	
	PIASTRA	33	4,05	0,244	1,82	1,000	2,81	0,08	OK	59,91	1,76	
	PIASTRA	34	4,27	0,244	1,82	0,938	2,74	0,08	OK	62,66	1,84	
	PIASTRA	35	2,00	0,244	1,82	0,500	1,40	0,04	OK	64,05	1,88	
	PIASTRA	36	2,07	0,244	1,82	0,500	1,41	0,04	OK	65,47	1,92	
	PIASTRA	37	4,15	0,244	1,82	1,000	2,83	0,08	OK	68,30	2,00	
	PIASTRA	38	4,28	0,244	1,82	1,063	2,97	0,08	OK	71,27	2,08	
	PIASTRA	39	2,01	0,244	1,82	0,469	1,34	0,04	OK	72,61	2,12	
	PIASTRA	40	4,04	0,244	1,82	0,938	2,69	0,08	OK	75,30	2,20	
	PIASTRA	41	4,26	0,244	1,82	1,031	2,91	0,08	OK	78,21	2,28	
	PIASTRA	42	4,08	0,244	1,82	1,000	2,81	0,08	OK	81,03	2,36	
	PIASTRA	43	4,14	0,244	1,82	0,969	2,77	0,08	OK	83,80	2,44	

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI NON DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
PIASTRA	44	4,14	0,244	1,82	0,979	2,79	0,08	OK	86,58	2,52		
PIASTRA	45	3,87	0,244	1,82	0,969	2,70	0,07	OK	89,29	2,59		
PIASTRA	46	3,87	0,244	1,82	0,938	2,65	0,07	OK	91,93	2,67		
PIASTRA	47	3,75	0,244	1,82	0,969	2,68	0,07	OK	94,61	2,74		
PIASTRA	48	4,69	0,244	1,82	1,042	3,04	0,09	OK	97,64	2,83		
PIASTRA	49	3,97	0,244	1,82	1,000	2,79	0,08	OK	100,43	2,91		
PIASTRA	50	3,54	0,244	1,82	0,938	2,57	0,07	OK	103,00	2,98		
PIASTRA	51	3,85	0,244	1,82	1,000	2,76	0,07	OK	105,75	3,05		
PIASTRA	52	4,60	0,244	1,82	1,042	3,01	0,09	OK	108,77	3,14		
PIASTRA	53	2,23	0,244	1,82	0,521	1,49	0,04	OK	110,26	3,18		
PIASTRA	54	1,84	0,244	1,82	0,500	1,36	0,04	OK	111,61	3,22		
PIASTRA	55	3,70	0,244	1,82	1,021	2,76	0,07	OK	114,37	3,29		
PIASTRA	56	1,70	0,244	1,82	0,500	1,32	0,03	OK	115,69	3,32		
PIASTRA	57	3,66	0,244	1,82	0,938	2,60	0,07	OK	118,29	3,39		
PIASTRA	58	3,32	0,244	1,82	0,875	2,40	0,06	OK	120,69	3,46		
PIASTRA	59	3,62	0,244	1,82	0,938	2,59	0,07	OK	123,27	3,53		
PIASTRA	60	3,61	0,244	1,82	0,906	2,53	0,07	OK	125,80	3,59		
PIASTRA	61	2,41	0,244	1,82	0,667	1,80	0,05	OK	127,60	3,64		
PIASTRA	62	1,67	0,244	1,82	0,500	1,32	0,03	OK	128,92	3,67		
PIASTRA	63	3,74	0,244	1,82	1,021	2,77	0,07	OK	131,68	3,75		
PIASTRA	64	1,70	0,244	1,82	0,500	1,32	0,03	OK	133,01	3,78		
PIASTRA	65	3,74	0,244	1,82	0,990	2,71	0,07	OK	135,72	3,85		
PIASTRA	66	1,75	0,244	1,82	0,500	1,34	0,03	OK	137,05	3,88		
PIASTRA	67	1,98	0,244	1,82	0,437	1,28	0,04	OK	138,33	3,92		
PIASTRA	68	2,39	0,244	1,82	0,531	1,55	0,05	OK	139,88	3,97		
PIASTRA	69	4,78	0,244	1,82	1,063	3,10	0,09	OK	142,97	4,06		
PIASTRA	70	3,96	0,244	1,82	0,875	2,56	0,08	OK	145,53	4,14		
PIASTRA	71	4,59	0,244	1,82	1,031	2,99	0,09	OK	148,52	4,23		
PIASTRA	72	4,19	0,244	1,82	0,938	2,73	0,08	OK	151,25	4,31		
PIASTRA	73	4,40	0,244	1,82	1,000	2,89	0,08	OK	154,14	4,39		
PIASTRA	74	3,63	0,244	1,82	0,833	2,40	0,07	OK	156,54	4,46		
PIASTRA	75	4,39	0,244	1,82	1,000	2,89	0,08	OK	159,42	4,55		
PIASTRA	76	3,87	0,244	1,82	0,875	2,53	0,07	OK	161,96	4,62		
PIASTRA	77	4,28	0,244	1,82	1,000	2,86	0,08	OK	164,82	4,70		
PIASTRA	78	4,15	0,244	1,82	0,979	2,79	0,08	OK	167,61	4,78		
PIASTRA	79	2,99	0,244	1,82	0,667	1,94	0,06	OK	169,55	4,84		
PIASTRA	80	2,16	0,244	1,82	0,500	1,44	0,04	OK	170,99	4,88		
PIASTRA	81	2,34	0,244	1,82	0,521	1,52	0,05	OK	172,50	4,93		
PIASTRA	82	2,15	0,244	1,82	0,500	1,43	0,04	OK	173,93	4,97		
PIASTRA	83	4,51	0,244	1,82	1,021	2,96	0,09	OK	176,89	5,06		
PIASTRA	84	4,14	0,244	1,82	0,948	2,73	0,08	OK	179,62	5,14		
PIASTRA	85	4,26	0,244	1,82	0,990	2,84	0,08	OK	182,46	5,22		
PIASTRA	86	2,11	0,244	1,82	0,500	1,42	0,04	OK	183,88	5,26		
PIASTRA	87	2,06	0,244	1,82	0,500	1,41	0,04	OK	185,30	5,30		
PIASTRA	88	3,85	0,244	1,82	0,906	2,59	0,07	OK	187,88	5,37		
PIASTRA	89	3,88	0,244	1,82	0,948	2,67	0,07	OK	190,55	5,45		
PIASTRA	90	4,13	0,244	1,82	1,000	2,82	0,08	OK	193,37	5,53		
PIASTRA	91	3,81	0,244	1,82	0,917	2,59	0,07	OK	195,97	5,60		
PIASTRA	92	3,92	0,244	1,82	1,000	2,77	0,08	OK	198,74	5,68		
PIASTRA	93	3,40	0,244	1,82	0,875	2,42	0,07	OK	201,16	5,74		
PIASTRA	94	1,80	0,244	1,82	0,500	1,35	0,03	OK	202,51	5,78		
PIASTRA	95	1,83	0,244	1,82	0,500	1,35	0,04	OK	203,86	5,81		
PIASTRA	96	3,61	0,244	1,82	0,917	2,55	0,07	OK	206,41	5,88		
PIASTRA	97	1,84	0,244	1,82	0,500	1,36	0,04	OK	207,76	5,92		
PIASTRA	98	3,76	0,244	1,82	0,917	2,58	0,07	OK	210,35	5,99		
PIASTRA	99	1,99	0,244	1,82	0,500	1,39	0,04	OK	211,74	6,03		
PIASTRA	100	1,89	0,244	1,82	0,500	1,37	0,04	OK	213,11	6,06		
PIASTRA	101	3,57	0,244	1,82	0,917	2,54	0,07	OK	215,65	6,13		
PIASTRA	102	1,81	0,244	1,82	0,500	1,35	0,03	OK	217,00	6,17		
PIASTRA	103	2,22	0,244	1,82	0,500	1,45	0,04	OK	218,45	6,21		OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU

Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Result (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Result (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%Pl. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)
A1 / 1	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0	1,000	OK
A1 / 2	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 3	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 4	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 5	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 6	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 7	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 8	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 9	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 10	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 11	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU

Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%PI. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%PI. Moll	Moltipl. Minimo	STATUS (m)
A1 / 12	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 13	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 14	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 15	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 16	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 17	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 18	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 19	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 20	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 21	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 22	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 23	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 24	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 25	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 26	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 27	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 28	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 29	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 30	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 31	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 32	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 33	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 34	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 35	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 36	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 37	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 38	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 39	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 40	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 41	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1

DRENATE		NON DRENATE		DRENATE		NON DRENATE		DRENATE		NON DRENATE				
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
1	-0,113	ELAST.	-0,113	ELAST.	2	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	5	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.
6	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	7	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	8	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.
9	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	10	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	11	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.
12	-0,099	ELAST.	-0,099	ELAST.	13	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.	14	-0,115	ELAST.	-0,115	ELAST.
15	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.	16	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	17	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.
18	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	19	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	20	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.
21	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	22	-0,111	ELAST.	-0,111	ELAST.	23	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
24	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	25	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	26	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.
27	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	28	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	29	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
30	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	31	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	32	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.
33	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.	34	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	35	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
36	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	37	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	38	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.
39	-0,111	ELAST.	-0,111	ELAST.	40	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	41	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.
42	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	43	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	44	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.
45	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	46	-0,103	ELAST.	-0,103	ELAST.	47	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.
48	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.	49	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	50	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.
51	-0,099	ELAST.	-0,099	ELAST.	52	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	53	-0,099	ELAST.	-0,099	ELAST.
54	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.	55	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	56	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.
57	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	58	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.	59	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.
60	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.	61	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.	62	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.
63	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.	64	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.	65	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.
66	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.	67	-0,114	ELAST.	-0,114	ELAST.	68	-0,114	ELAST.	-0,114	ELAST.
69	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	70	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	71	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
72	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	73	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	74	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.
75	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	76	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	77	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.
78	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.	79	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	80	-0,113	ELAST.	-0,113	ELAST.
81	-0,115	ELAST.	-0,115	ELAST.	82	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	83	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.
84	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	85	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	86	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.
87	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	88	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	89	-0,101	ELAST.	-0,101	ELAST.
90	-0,101	ELAST.	-0,101	ELAST.	91	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	92	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1

DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
93	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	94	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.	95	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.
96	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	97	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.	98	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.
99	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	100	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	101	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.
102	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.	103	-0,113	ELAST.	-0,113	ELAST.					

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLD

Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)
A1 / 1	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0	1,000	OK
A1 / 2	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 3	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 4	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 5	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 6	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 7	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 8	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 9	322	322	1,000	0	322	322	1,000	0		OK
A1 / 10	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 11	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 12	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 13	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 14	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 15	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 16	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 17	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 18	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 19	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 20	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 21	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 22	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 23	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 24	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 25	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 26	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 27	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 28	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 29	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 30	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 31	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 32	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 33	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 34	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 35	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 36	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 37	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 38	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 39	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 40	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK
A1 / 41	231	231	1,000	0	231	231	1,000	0		OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1

DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
1	-0,113	ELAST.	-0,113	ELAST.	2	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	5	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.
6	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	7	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	8	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.
9	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	10	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	11	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.
12	-0,099	ELAST.	-0,099	ELAST.	13	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.	14	-0,115	ELAST.	-0,115	ELAST.
15	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.	16	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	17	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.
18	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	19	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	20	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1

DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE			DRENATE		NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
21	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	22	-0,111	ELAST.	-0,111	ELAST.	23	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
24	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	25	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	26	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.
27	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	28	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	29	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
30	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	31	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	32	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.
33	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.	34	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.	35	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
36	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	37	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	38	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.
39	-0,111	ELAST.	-0,111	ELAST.	40	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	41	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.
42	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	43	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	44	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.
45	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	46	-0,103	ELAST.	-0,103	ELAST.	47	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.
48	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.	49	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	50	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.
51	-0,099	ELAST.	-0,099	ELAST.	52	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	53	-0,099	ELAST.	-0,099	ELAST.
54	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.	55	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	56	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.
57	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	58	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.	59	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.
60	-0,100	ELAST.	-0,100	ELAST.	61	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.	62	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.
63	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.	64	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.	65	-0,097	ELAST.	-0,097	ELAST.
66	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.	67	-0,114	ELAST.	-0,114	ELAST.	68	-0,114	ELAST.	-0,114	ELAST.
69	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	70	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	71	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.
72	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	73	-0,109	ELAST.	-0,109	ELAST.	74	-0,106	ELAST.	-0,106	ELAST.
75	-0,107	ELAST.	-0,107	ELAST.	76	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	77	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.
78	-0,104	ELAST.	-0,104	ELAST.	79	-0,112	ELAST.	-0,112	ELAST.	80	-0,113	ELAST.	-0,113	ELAST.
81	-0,115	ELAST.	-0,115	ELAST.	82	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.	83	-0,110	ELAST.	-0,110	ELAST.
84	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.	85	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	86	-0,108	ELAST.	-0,108	ELAST.
87	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	88	-0,105	ELAST.	-0,105	ELAST.	89	-0,101	ELAST.	-0,101	ELAST.
90	-0,101	ELAST.	-0,101	ELAST.	91	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	92	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.
93	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	94	-0,094	ELAST.	-0,094	ELAST.	95	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.
96	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	97	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.	98	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.
99	-0,102	ELAST.	-0,102	ELAST.	100	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.	101	-0,098	ELAST.	-0,098	ELAST.
102	-0,095	ELAST.	-0,095	ELAST.	103	-0,113	ELAST.	-0,113	ELAST.					

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
1	Rare 1	0,60	3,00	2	Rare 1	0,49	0,99	3	Rare 1	0,44	0,89	4	Rare 1	0,54	1,08
	Rare 2	0,60	49,00		Rare 2	0,49	0,99		Rare 2	0,44	0,89		Rare 2	0,52	1,04
	Rare 3	0,60	95,00		Rare 3	0,49	0,99		Rare 3	0,44	0,89		Rare 3	0,50	1,01
	Rare 4	0,56	1,12		Rare 4	0,49	0,99		Rare 4	0,44	0,89		Rare 4	0,54	1,08
	Rare 5	0,56	1,12		Rare 5	0,49	0,99		Rare 5	0,44	0,89		Rare 5	0,54	1,08
	Rare 6	0,58	1,17		Rare 6	0,49	0,99		Rare 6	0,44	0,89		Rare 6	0,56	1,13
	Rare 7	0,60	1,20		Rare 7	0,49	0,99		Rare 7	0,44	0,89		Rare 7	0,58	1,16
	Rare 8	0,56	1,12		Rare 8	0,49	0,99		Rare 8	0,44	0,89		Rare 8	0,54	1,08
	Rare 9	0,56	1,12		Rare 9	0,49	0,99		Rare 9	0,44	0,89		Rare 9	0,54	1,08
	Freq 1	0,56	1,12		Freq 1	0,49	0,98		Freq 1	0,44	0,89		Freq 1	0,54	1,08
	Freq 2	0,55	1,10		Freq 2	0,49	0,98		Freq 2	0,44	0,88		Freq 2	0,53	1,06
	Freq 3	0,56	1,11		Freq 3	0,49	0,98		Freq 3	0,44	0,88		Freq 3	0,54	1,08
	Freq 4	0,56	1,13		Freq 4	0,49	0,98		Freq 4	0,44	0,88		Freq 4	0,55	1,09
	Freq 5	0,56	1,11		Freq 5	0,49	0,98		Freq 5	0,44	0,88		Freq 5	0,54	1,08
	Perm 1	0,56	1,11		Perm 1	0,49	0,98		Perm 1	0,44	0,88		Perm 1	0,54	1,08
	MAX.	0,60	95,00		MAX.	0,49	0,99		MAX.	0,44	0,89		MAX.	0,58	1,16
5	Rare 1	0,89	1,77	6	Rare 1	0,93	1,87	7	Rare 1	0,94	1,88	8	Rare 1	0,97	1,95
	Rare 2	0,90	1,80		Rare 2	0,94	1,88		Rare 2	0,94	1,88		Rare 2	0,98	1,97
	Rare 3	0,91	1,81		Rare 3	0,95	1,90		Rare 3	0,94	1,88		Rare 3	0,99	1,98
	Rare 4	0,89	1,77		Rare 4	0,93	1,87		Rare 4	0,94	1,88		Rare 4	0,97	1,95
	Rare 5	0,89	1,77		Rare 5	0,93	1,87		Rare 5	0,94	1,88		Rare 5	0,97	1,95
	Rare 6	0,88	1,75		Rare 6	0,93	1,85		Rare 6	0,94	1,88		Rare 6	0,96	1,92
	Rare 7	0,87	1,74		Rare 7	0,92	1,84		Rare 7	0,94	1,88		Rare 7	0,95	1,91
	Rare 8	0,89	1,77		Rare 8	0,93	1,87		Rare 8	0,94	1,88		Rare 8	0,97	1,95
	Rare 9	0,89	1,77		Rare 9	0,93	1,87		Rare 9	0,94	1,88		Rare 9	0,97	1,95
	Freq 1	0,88	1,77		Freq 1	0,93	1,86		Freq 1	0,94	1,87		Freq 1	0,97	1,94
	Freq 2	0,88	1,77		Freq 2	0,93	1,86		Freq 2	0,93	1,87		Freq 2	0,97	1,94
	Freq 3	0,88	1,76		Freq 3	0,93	1,86		Freq 3	0,93	1,87		Freq 3	0,97	1,93
	Freq 4	0,88	1,76		Freq 4	0,93	1,85		Freq 4	0,93	1,87		Freq 4	0,96	1,93
	Freq 5	0,88	1,76		Freq 5	0,93	1,86		Freq 5	0,93	1,87		Freq 5	0,97	1,93
	Perm 1	0,88	1,76		Perm 1	0,93	1,86		Perm 1	0,93	1,87		Perm 1	0,97	1,93
	MAX.	0,91	1,81		MAX.	0,95	1,90		MAX.	0,94	1,88		MAX.	0,99	1,98
9	Rare 1	1,06	2,12	10	Rare 1	0,94	1,87	11	Rare 1	0,95	1,90	12	Rare 1	0,92	1,84
	Rare 2	1,07	2,13		Rare 2	0,94	1,88		Rare 2	0,96	1,92		Rare 2	0,93	1,85
	Rare 3	1,07	2,14		Rare 3	0,94	1,88		Rare 3	0,97	1,94		Rare 3	0,93	1,86
	Rare 4	1,06	2,11		Rare 4	0,94	1,87		Rare 4	0,95	1,90		Rare 4	0,92	1,84
	Rare 5	1,06	2,11		Rare 5	0,94	1,87		Rare 5	0,95	1,90		Rare 5	0,92	1,84
	Rare 6	1,05	2,10		Rare 6	0,94	1,87		Rare 6	0,94	1,87		Rare 6	0,91	1,82
	Rare 7	1,04	2,09		Rare 7	0,94	1,87		Rare 7	0,93	1,86		Rare 7	0,90	1,81
	Rare 8	1,06	2,12		Rare 8	0,94	1,87		Rare 8	0,95	1,90		Rare 8	0,92	1,84
	Rare 9	1,06	2,12		Rare 9	0,94	1,87		Rare 9	0,95	1,90		Rare 9	0,92	1,84
	Freq 1	1,05	2,11		Freq 1	0,93	1,87		Freq 1	0,95	1,89		Freq 1	0,92	1,83
	Freq 2	1,05	2,11		Freq 2	0,93	1,86		Freq 2	0,95	1,89		Freq 2	0,91	1,83
	Freq 3	1,05	2,10		Freq 3	0,93	1,86		Freq 3	0,94	1,88		Freq 3	0,91	1,82
	Freq 4	1,05	2,10		Freq 4	0,93	1,86		Freq 4	0,94	1,88		Freq 4	0,91	1,82
	Freq 5	1,05	2,10		Freq 5	0,93	1,86		Freq 5	0,94	1,88		Freq 5	0,91	1,82

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Perm 1	1,05	2,10		Perm 1	0,93	1,86		Perm 1	0,94	1,88		Perm 1	0,91	1,82
	MAX.	1,07	2,14		MAX.	0,94	1,88		MAX.	0,97	1,94		MAX.	0,93	1,86
13	Rare 1	0,85	1,70	14	Rare 1	0,70	1,40	15	Rare 1	0,74	1,47	16	Rare 1	0,78	1,55
	Rare 2	0,85	1,70		Rare 2	0,67	1,34		Rare 2	0,70	1,41		Rare 2	0,74	1,48
	Rare 3	0,85	1,71		Rare 3	0,65	1,30		Rare 3	0,68	1,37		Rare 3	0,72	1,44
	Rare 4	0,85	1,70		Rare 4	0,70	1,40		Rare 4	0,73	1,47		Rare 4	0,78	1,55
	Rare 5	0,85	1,70		Rare 5	0,70	1,40		Rare 5	0,73	1,47		Rare 5	0,78	1,55
	Rare 6	0,85	1,70		Rare 6	0,73	1,46		Rare 6	0,77	1,53		Rare 6	0,81	1,62
	Rare 7	0,85	1,70		Rare 7	0,75	1,50		Rare 7	0,79	1,57		Rare 7	0,83	1,67
	Rare 8	0,85	1,70		Rare 8	0,70	1,40		Rare 8	0,74	1,47		Rare 8	0,78	1,55
	Rare 9	0,85	1,70		Rare 9	0,70	1,40		Rare 9	0,74	1,47		Rare 9	0,78	1,55
	Freq 1	0,85	1,70		Freq 1	0,70	1,39		Freq 1	0,73	1,47		Freq 1	0,77	1,55
	Freq 2	0,85	1,69		Freq 2	0,68	1,37		Freq 2	0,72	1,44		Freq 2	0,76	1,52
	Freq 3	0,85	1,69		Freq 3	0,69	1,39		Freq 3	0,73	1,46		Freq 3	0,77	1,54
	Freq 4	0,84	1,69		Freq 4	0,70	1,41		Freq 4	0,74	1,48		Freq 4	0,78	1,57
	Freq 5	0,85	1,69		Freq 5	0,70	1,39		Freq 5	0,73	1,46		Freq 5	0,77	1,54
	Perm 1	0,85	1,69		Perm 1	0,69	1,39		Perm 1	0,73	1,46		Perm 1	0,77	1,54
	MAX.	0,85	1,71		MAX.	0,75	1,50		MAX.	0,79	1,57		MAX.	0,83	1,67
17	Rare 1	0,73	1,45	18	Rare 1	0,69	1,37	19	Rare 1	0,85	1,70	20	Rare 1	0,66	1,33
	Rare 2	0,69	1,39		Rare 2	0,66	1,31		Rare 2	0,83	1,66		Rare 2	0,65	1,30
	Rare 3	0,67	1,35		Rare 3	0,64	1,27		Rare 3	0,82	1,64		Rare 3	0,64	1,29
	Rare 4	0,73	1,45		Rare 4	0,69	1,37		Rare 4	0,85	1,70		Rare 4	0,66	1,33
	Rare 5	0,73	1,45		Rare 5	0,69	1,37		Rare 5	0,85	1,70		Rare 5	0,66	1,33
	Rare 6	0,76	1,52		Rare 6	0,72	1,43		Rare 6	0,87	1,74		Rare 6	0,68	1,35
	Rare 7	0,78	1,56		Rare 7	0,74	1,47		Rare 7	0,88	1,76		Rare 7	0,68	1,37
	Rare 8	0,73	1,45		Rare 8	0,68	1,37		Rare 8	0,85	1,70		Rare 8	0,66	1,33
	Rare 9	0,73	1,45		Rare 9	0,68	1,37		Rare 9	0,85	1,70		Rare 9	0,66	1,33
	Freq 1	0,72	1,45		Freq 1	0,68	1,37		Freq 1	0,85	1,69		Freq 1	0,66	1,32
	Freq 2	0,71	1,42		Freq 2	0,67	1,34		Freq 2	0,84	1,68		Freq 2	0,66	1,31
	Freq 3	0,72	1,44		Freq 3	0,68	1,36		Freq 3	0,84	1,69		Freq 3	0,66	1,32
	Freq 4	0,73	1,46		Freq 4	0,69	1,38		Freq 4	0,85	1,70		Freq 4	0,66	1,33
	Freq 5	0,72	1,44		Freq 5	0,68	1,36		Freq 5	0,84	1,69		Freq 5	0,66	1,32
	Perm 1	0,72	1,44		Perm 1	0,68	1,36		Perm 1	0,84	1,69		Perm 1	0,66	1,32
	MAX.	0,78	1,56		MAX.	0,74	1,47		MAX.	0,88	1,76		MAX.	0,68	1,37
21	Rare 1	0,67	1,34	22	Rare 1	0,86	1,72	23	Rare 1	0,67	1,35	24	Rare 1	0,87	1,74
	Rare 2	0,67	1,33		Rare 2	0,86	1,72		Rare 2	0,68	1,36		Rare 2	0,88	1,75
	Rare 3	0,67	1,33		Rare 3	0,86	1,72		Rare 3	0,68	1,37		Rare 3	0,88	1,76
	Rare 4	0,67	1,34		Rare 4	0,86	1,72		Rare 4	0,67	1,35		Rare 4	0,87	1,74
	Rare 5	0,67	1,34		Rare 5	0,86	1,72		Rare 5	0,67	1,35		Rare 5	0,87	1,74
	Rare 6	0,67	1,34		Rare 6	0,86	1,73		Rare 6	0,67	1,34		Rare 6	0,86	1,73
	Rare 7	0,67	1,34		Rare 7	0,87	1,73		Rare 7	0,66	1,33		Rare 7	0,86	1,72
	Rare 8	0,67	1,34		Rare 8	0,86	1,72		Rare 8	0,67	1,35		Rare 8	0,87	1,74
	Rare 9	0,67	1,34		Rare 9	0,86	1,73		Rare 9	0,68	1,35		Rare 9	0,87	1,74
	Freq 1	0,67	1,33		Freq 1	0,86	1,72		Freq 1	0,67	1,34		Freq 1	0,87	1,73
	Freq 2	0,66	1,33		Freq 2	0,86	1,71		Freq 2	0,67	1,34		Freq 2	0,87	1,73
	Freq 3	0,66	1,33		Freq 3	0,86	1,71		Freq 3	0,67	1,34		Freq 3	0,86	1,73
	Freq 4	0,66	1,33		Freq 4	0,86	1,71		Freq 4	0,67	1,34		Freq 4	0,86	1,72
	Freq 5	0,66	1,33		Freq 5	0,86	1,71		Freq 5	0,67	1,34		Freq 5	0,86	1,73
	Perm 1	0,66	1,33		Perm 1	0,86	1,71		Perm 1	0,67	1,34		Perm 1	0,86	1,73
	MAX.	0,67	1,34		MAX.	0,87	1,73		MAX.	0,68	1,37		MAX.	0,88	1,76
25	Rare 1	0,92	1,83	26	Rare 1	0,93	1,86	27	Rare 1	0,90	1,80	28	Rare 1	0,90	1,80
	Rare 2	0,91	1,83		Rare 2	0,94	1,87		Rare 2	0,88	1,76		Rare 2	0,88	1,76
	Rare 3	0,91	1,82		Rare 3	0,94	1,88		Rare 3	0,86	1,73		Rare 3	0,87	1,74
	Rare 4	0,92	1,83		Rare 4	0,93	1,86		Rare 4	0,90	1,79		Rare 4	0,90	1,80
	Rare 5	0,92	1,83		Rare 5	0,93	1,86		Rare 5	0,90	1,79		Rare 5	0,90	1,80
	Rare 6	0,92	1,84		Rare 6	0,92	1,84		Rare 6	0,92	1,83		Rare 6	0,92	1,85
	Rare 7	0,92	1,85		Rare 7	0,92	1,83		Rare 7	0,93	1,86		Rare 7	0,94	1,87
	Rare 8	0,92	1,83		Rare 8	0,93	1,86		Rare 8	0,90	1,80		Rare 8	0,90	1,81
	Rare 9	0,92	1,83		Rare 9	0,93	1,86		Rare 9	0,90	1,80		Rare 9	0,90	1,81
	Freq 1	0,91	1,83		Freq 1	0,93	1,85		Freq 1	0,89	1,79		Freq 1	0,90	1,80
	Freq 2	0,91	1,82		Freq 2	0,92	1,85		Freq 2	0,89	1,77		Freq 2	0,89	1,78
	Freq 3	0,91	1,82		Freq 3	0,92	1,84		Freq 3	0,89	1,78		Freq 3	0,90	1,79
	Freq 4	0,91	1,82		Freq 4	0,92	1,84		Freq 4	0,90	1,80		Freq 4	0,90	1,81
	Freq 5	0,91	1,82		Freq 5	0,92	1,84		Freq 5	0,89	1,78		Freq 5	0,90	1,79
	Perm 1	0,91	1,82		Perm 1	0,92	1,84		Perm 1	0,89	1,78		Perm 1	0,90	1,79
	MAX.	0,92	1,85		MAX.	0,94	1,88		MAX.	0,93	1,86		MAX.	0,94	1,87
29	Rare 1	0,92	1,84	30	Rare 1	0,93	1,86	31	Rare 1	0,91	1,83	32	Rare 1	0,90	1,79
	Rare 2	0,92	1,84		Rare 2	0,94	1,87		Rare 2	0,91	1,82		Rare 2	0,88	1,75
	Rare 3	0,92	1,83		Rare 3	0,94	1,88		Rare 3	0,91	1,81		Rare 3	0,86	1,72
	Rare 4	0,92	1,84		Rare 4	0,93	1,86		Rare 4	0,91	1,83		Rare 4	0,90	1,79
	Rare 5	0,92	1,84		Rare 5	0,93	1,86		Rare 5	0,91	1,83		Rare 5	0,90	1,79
	Rare 6	0,93	1,85		Rare 6	0,92	1,85		Rare 6	0,92	1,83		Rare 6	0,92	1,83
	Rare 7	0,93	1,86		Rare 7	0,92	1,84		Rare 7	0,92	1,84		Rare 7	0,93	1,86
	Rare 8	0,92	1,85		Rare 8	0,93	1,86		Rare 8	0,91	1,83		Rare 8	0,90	1,79
	Rare 9	0,92	1,85		Rare 9	0,93	1,86		Rare 9	0,91	1,83		Rare 9	0,90	1,79
	Freq 1	0,92	1,84		Freq 1	0,93	1,86		Freq 1	0,91	1,82		Freq 1	0,89	1,79
	Freq 2	0,92	1,83		Freq 2	0,93	1,85		Freq 2	0,91	1,81		Freq 2	0,88	1,77
	Freq 3	0,92	1,83		Freq 3	0,92	1,85		Freq 3	0,91	1,82		Freq 3	0,89	1,78
	Freq 4	0,92	1,84		Freq 4	0,92	1,84		Freq 4	0,91	1,82		Freq 4	0,90	1,79

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE: C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Freq 5	0,92	1,83		Freq 5	0,92	1,85		Freq 5	0,91	1,82		Freq 5	0,89	1,78
	Perm 1	0,92	1,83		Perm 1	0,92	1,85		Perm 1	0,91	1,82		Perm 1	0,89	1,78
	MAX.	0,93	1,86		MAX.	0,94	1,88		MAX.	0,92	1,84		MAX.	0,93	1,86
33	Rare 1	0,69	1,38	34	Rare 1	0,70	1,40	35	Rare 1	0,90	1,79	36	Rare 1	0,93	1,85
	Rare 2	0,70	1,39		Rare 2	0,71	1,42		Rare 2	0,91	1,82		Rare 2	0,94	1,87
	Rare 3	0,70	1,40		Rare 3	0,71	1,43		Rare 3	0,92	1,83		Rare 3	0,94	1,89
	Rare 4	0,69	1,38		Rare 4	0,70	1,40		Rare 4	0,90	1,79		Rare 4	0,93	1,85
	Rare 5	0,69	1,38		Rare 5	0,70	1,40		Rare 5	0,90	1,79		Rare 5	0,93	1,85
	Rare 6	0,68	1,36		Rare 6	0,69	1,38		Rare 6	0,89	1,77		Rare 6	0,92	1,83
	Rare 7	0,67	1,35		Rare 7	0,69	1,37		Rare 7	0,88	1,76		Rare 7	0,91	1,82
	Rare 8	0,69	1,38		Rare 8	0,70	1,40		Rare 8	0,90	1,80		Rare 8	0,93	1,85
	Rare 9	0,69	1,38		Rare 9	0,70	1,40		Rare 9	0,90	1,80		Rare 9	0,93	1,85
	Freq 1	0,69	1,37		Freq 1	0,70	1,39		Freq 1	0,89	1,79		Freq 1	0,92	1,85
	Freq 2	0,69	1,37		Freq 2	0,70	1,40		Freq 2	0,90	1,79		Freq 2	0,92	1,85
	Freq 3	0,68	1,37		Freq 3	0,70	1,39		Freq 3	0,89	1,78		Freq 3	0,92	1,84
	Freq 4	0,68	1,36		Freq 4	0,69	1,38		Freq 4	0,89	1,78		Freq 4	0,92	1,83
	Freq 5	0,68	1,37		Freq 5	0,70	1,39		Freq 5	0,89	1,78		Freq 5	0,92	1,84
	Perm 1	0,68	1,37		Perm 1	0,70	1,39		Perm 1	0,89	1,78		Perm 1	0,92	1,84
	MAX.	0,70	1,40		MAX.	0,71	1,43		MAX.	0,92	1,83		MAX.	0,94	1,89
37	Rare 1	0,71	1,43	38	Rare 1	0,94	1,87	39	Rare 1	0,96	1,92	40	Rare 1	0,96	1,92
	Rare 2	0,72	1,44		Rare 2	0,95	1,89		Rare 2	0,97	1,94		Rare 2	0,97	1,95
	Rare 3	0,73	1,45		Rare 3	0,95	1,90		Rare 3	0,98	1,96		Rare 3	0,98	1,96
	Rare 4	0,71	1,43		Rare 4	0,94	1,87		Rare 4	0,96	1,92		Rare 4	0,96	1,92
	Rare 5	0,71	1,43		Rare 5	0,94	1,87		Rare 5	0,96	1,92		Rare 5	0,96	1,92
	Rare 6	0,71	1,41		Rare 6	0,93	1,85		Rare 6	0,95	1,90		Rare 6	0,95	1,90
	Rare 7	0,70	1,40		Rare 7	0,92	1,84		Rare 7	0,94	1,88		Rare 7	0,94	1,89
	Rare 8	0,71	1,43		Rare 8	0,94	1,87		Rare 8	0,96	1,92		Rare 8	0,96	1,92
	Rare 9	0,71	1,43		Rare 9	0,94	1,87		Rare 9	0,96	1,92		Rare 9	0,96	1,92
	Freq 1	0,71	1,42		Freq 1	0,93	1,87		Freq 1	0,96	1,91		Freq 1	0,96	1,92
	Freq 2	0,71	1,42		Freq 2	0,93	1,87		Freq 2	0,96	1,92		Freq 2	0,96	1,92
	Freq 3	0,71	1,42		Freq 3	0,93	1,86		Freq 3	0,95	1,91		Freq 3	0,96	1,91
	Freq 4	0,71	1,41		Freq 4	0,93	1,85		Freq 4	0,95	1,90		Freq 4	0,95	1,90
	Freq 5	0,71	1,42		Freq 5	0,93	1,86		Freq 5	0,95	1,91		Freq 5	0,96	1,91
	Perm 1	0,71	1,42		Perm 1	0,93	1,86		Perm 1	0,95	1,91		Perm 1	0,96	1,91
	MAX.	0,73	1,45		MAX.	0,95	1,90		MAX.	0,98	1,96		MAX.	0,98	1,96
41	Rare 1	0,97	1,95	42	Rare 1	0,98	1,97	43	Rare 1	0,95	1,91	44	Rare 1	0,96	1,92
	Rare 2	0,98	1,97		Rare 2	0,99	1,99		Rare 2	0,97	1,93		Rare 2	0,97	1,94
	Rare 3	0,99	1,98		Rare 3	1,00	2,00		Rare 3	0,97	1,95		Rare 3	0,98	1,95
	Rare 4	0,97	1,95		Rare 4	0,98	1,97		Rare 4	0,95	1,91		Rare 4	0,96	1,92
	Rare 5	0,97	1,95		Rare 5	0,98	1,97		Rare 5	0,95	1,91		Rare 5	0,96	1,92
	Rare 6	0,96	1,93		Rare 6	0,97	1,95		Rare 6	0,94	1,89		Rare 6	0,95	1,90
	Rare 7	0,96	1,92		Rare 7	0,97	1,94		Rare 7	0,94	1,87		Rare 7	0,94	1,89
	Rare 8	0,97	1,95		Rare 8	0,98	1,97		Rare 8	0,95	1,91		Rare 8	0,96	1,92
	Rare 9	0,97	1,95		Rare 9	0,98	1,97		Rare 9	0,95	1,91		Rare 9	0,96	1,92
	Freq 1	0,97	1,94		Freq 1	0,98	1,96		Freq 1	0,95	1,90		Freq 1	0,96	1,91
	Freq 2	0,97	1,94		Freq 2	0,98	1,96		Freq 2	0,95	1,90		Freq 2	0,96	1,91
	Freq 3	0,97	1,94		Freq 3	0,98	1,96		Freq 3	0,95	1,90		Freq 3	0,95	1,91
	Freq 4	0,96	1,93		Freq 4	0,97	1,95		Freq 4	0,94	1,89		Freq 4	0,95	1,90
	Freq 5	0,97	1,94		Freq 5	0,98	1,96		Freq 5	0,95	1,90		Freq 5	0,95	1,91
	Perm 1	0,97	1,94		Perm 1	0,98	1,96		Perm 1	0,95	1,90		Perm 1	0,95	1,91
	MAX.	0,99	1,98		MAX.	1,00	2,00		MAX.	0,97	1,95		MAX.	0,98	1,95
45	Rare 1	0,93	1,86	46	Rare 1	0,88	1,76	47	Rare 1	0,89	1,78	48	Rare 1	0,89	1,79
	Rare 2	0,93	1,87		Rare 2	0,86	1,72		Rare 2	0,89	1,77		Rare 2	0,90	1,80
	Rare 3	0,94	1,88		Rare 3	0,85	1,69		Rare 3	0,88	1,77		Rare 3	0,91	1,81
	Rare 4	0,93	1,86		Rare 4	0,88	1,76		Rare 4	0,89	1,78		Rare 4	0,89	1,79
	Rare 5	0,93	1,86		Rare 5	0,88	1,76		Rare 5	0,89	1,78		Rare 5	0,89	1,79
	Rare 6	0,92	1,84		Rare 6	0,90	1,80		Rare 6	0,89	1,78		Rare 6	0,89	1,77
	Rare 7	0,92	1,84		Rare 7	0,91	1,82		Rare 7	0,89	1,79		Rare 7	0,88	1,77
	Rare 8	0,93	1,86		Rare 8	0,88	1,76		Rare 8	0,89	1,78		Rare 8	0,89	1,79
	Rare 9	0,93	1,86		Rare 9	0,88	1,76		Rare 9	0,89	1,78		Rare 9	0,89	1,79
	Freq 1	0,93	1,85		Freq 1	0,88	1,75		Freq 1	0,89	1,77		Freq 1	0,89	1,78
	Freq 2	0,92	1,85		Freq 2	0,87	1,73		Freq 2	0,88	1,76		Freq 2	0,89	1,78
	Freq 3	0,92	1,84		Freq 3	0,87	1,75		Freq 3	0,88	1,77		Freq 3	0,89	1,78
	Freq 4	0,92	1,84		Freq 4	0,88	1,76		Freq 4	0,88	1,77		Freq 4	0,89	1,77
	Freq 5	0,92	1,84		Freq 5	0,87	1,74		Freq 5	0,88	1,77		Freq 5	0,89	1,78
	Perm 1	0,92	1,84		Perm 1	0,87	1,75		Perm 1	0,88	1,77		Perm 1	0,89	1,78
	MAX.	0,94	1,88		MAX.	0,91	1,82		MAX.	0,89	1,79		MAX.	0,91	1,81
49	Rare 1	0,82	1,65	50	Rare 1	0,82	1,64	51	Rare 1	0,63	1,27	52	Rare 1	0,63	1,26
	Rare 2	0,82	1,64		Rare 2	0,80	1,60		Rare 2	0,62	1,24		Rare 2	0,63	1,26
	Rare 3	0,82	1,64		Rare 3	0,79	1,58		Rare 3	0,61	1,22		Rare 3	0,63	1,25
	Rare 4	0,82	1,65		Rare 4	0,82	1,64		Rare 4	0,63	1,27		Rare 4	0,63	1,26
	Rare 5	0,82	1,65		Rare 5	0,82	1,64		Rare 5	0,63	1,27		Rare 5	0,63	1,26
	Rare 6	0,83	1,65		Rare 6	0,84	1,67		Rare 6	0,65	1,29		Rare 6	0,63	1,26
	Rare 7	0,83	1,66		Rare 7	0,85	1,70		Rare 7	0,65	1,31		Rare 7	0,63	1,26
	Rare 8	0,82	1,65		Rare 8	0,82	1,64		Rare 8	0,63	1,26		Rare 8	0,63	1,26
	Rare 9	0,82	1,65		Rare 9	0,82	1,64		Rare 9	0,63	1,26		Rare 9	0,63	1,26
	Freq 1	0,82	1,64		Freq 1	0,82	1,63		Freq 1	0,63	1,26		Freq 1	0,63	1,25
	Freq 2	0,82	1,63		Freq 2	0,81	1,62		Freq 2	0,62	1,25		Freq 2	0,62	1,25
	Freq 3	0,82	1,64		Freq 3	0,81	1,63		Freq 3	0,63	1,26		Freq 3	0,62	1,25

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Freq 4	0,82	1,64		Freq 4	0,82	1,64		Freq 4	0,63	1,27		Freq 4	0,62	1,25
	Freq 5	0,82	1,64		Freq 5	0,81	1,63		Freq 5	0,63	1,26		Freq 5	0,62	1,25
	Perm 1	0,82	1,64		Perm 1	0,81	1,63		Perm 1	0,63	1,26		Perm 1	0,62	1,25
	MAX.	0,83	1,66		MAX.	0,85	1,70		MAX.	0,65	1,31		MAX.	0,63	1,26
53	Rare 1	0,82	1,64	54	Rare 1	0,63	1,25	55	Rare 1	0,96	1,92	56	Rare 1	0,94	1,88
	Rare 2	0,83	1,66		Rare 2	0,63	1,26		Rare 2	0,97	1,94		Rare 2	0,95	1,90
	Rare 3	0,83	1,67		Rare 3	0,64	1,27		Rare 3	0,98	1,96		Rare 3	0,96	1,92
	Rare 4	0,82	1,64		Rare 4	0,63	1,25		Rare 4	0,96	1,92		Rare 4	0,94	1,88
	Rare 5	0,82	1,64		Rare 5	0,63	1,25		Rare 5	0,96	1,92		Rare 5	0,94	1,88
	Rare 6	0,81	1,63		Rare 6	0,62	1,24		Rare 6	0,95	1,90		Rare 6	0,93	1,86
	Rare 7	0,81	1,62		Rare 7	0,62	1,23		Rare 7	0,94	1,88		Rare 7	0,92	1,84
	Rare 8	0,82	1,64		Rare 8	0,63	1,25		Rare 8	0,96	1,92		Rare 8	0,94	1,88
	Rare 9	0,82	1,64		Rare 9	0,63	1,25		Rare 9	0,96	1,92		Rare 9	0,94	1,88
	Freq 1	0,82	1,64		Freq 1	0,62	1,25		Freq 1	0,96	1,91		Freq 1	0,94	1,87
	Freq 2	0,82	1,64		Freq 2	0,62	1,25		Freq 2	0,96	1,91		Freq 2	0,94	1,88
	Freq 3	0,82	1,63		Freq 3	0,62	1,24		Freq 3	0,95	1,90		Freq 3	0,93	1,87
	Freq 4	0,81	1,63		Freq 4	0,62	1,24		Freq 4	0,95	1,90		Freq 4	0,93	1,86
	Freq 5	0,82	1,63		Freq 5	0,62	1,24		Freq 5	0,95	1,90		Freq 5	0,93	1,87
	Perm 1	0,82	1,63		Perm 1	0,62	1,24		Perm 1	0,95	1,90		Perm 1	0,93	1,87
	MAX.	0,83	1,67		MAX.	0,64	1,27		MAX.	0,98	1,96		MAX.	0,96	1,92
57	Rare 1	0,91	1,83	58	Rare 1	0,92	1,84	59	Rare 1	0,85	1,70	60	Rare 1	0,62	1,24
	Rare 2	0,92	1,85		Rare 2	0,93	1,86		Rare 2	0,86	1,72		Rare 2	0,63	1,26
	Rare 3	0,93	1,86		Rare 3	0,94	1,87		Rare 3	0,87	1,74		Rare 3	0,63	1,27
	Rare 4	0,91	1,83		Rare 4	0,92	1,84		Rare 4	0,85	1,70		Rare 4	0,62	1,24
	Rare 5	0,91	1,83		Rare 5	0,92	1,84		Rare 5	0,85	1,70		Rare 5	0,62	1,24
	Rare 6	0,90	1,80		Rare 6	0,91	1,82		Rare 6	0,84	1,68		Rare 6	0,61	1,22
	Rare 7	0,89	1,79		Rare 7	0,90	1,81		Rare 7	0,83	1,66		Rare 7	0,61	1,21
	Rare 8	0,91	1,83		Rare 8	0,92	1,84		Rare 8	0,85	1,70		Rare 8	0,62	1,24
	Rare 9	0,91	1,83		Rare 9	0,92	1,84		Rare 9	0,85	1,70		Rare 9	0,62	1,24
	Freq 1	0,91	1,82		Freq 1	0,92	1,83		Freq 1	0,85	1,69		Freq 1	0,62	1,23
	Freq 2	0,91	1,82		Freq 2	0,92	1,84		Freq 2	0,85	1,69		Freq 2	0,62	1,24
	Freq 3	0,91	1,81		Freq 3	0,91	1,83		Freq 3	0,84	1,69		Freq 3	0,61	1,23
	Freq 4	0,90	1,81		Freq 4	0,91	1,82		Freq 4	0,84	1,68		Freq 4	0,61	1,22
	Freq 5	0,91	1,81		Freq 5	0,91	1,83		Freq 5	0,84	1,69		Freq 5	0,61	1,23
	Perm 1	0,91	1,81		Perm 1	0,91	1,83		Perm 1	0,84	1,69		Perm 1	0,61	1,23
	MAX.	0,93	1,86		MAX.	0,94	1,87		MAX.	0,87	1,74		MAX.	0,63	1,27
61	Rare 1	0,84	1,67	62	Rare 1	0,64	1,27	63	Rare 1	0,85	1,69	64	Rare 1	0,64	1,28
	Rare 2	0,85	1,70		Rare 2	0,64	1,29		Rare 2	0,86	1,71		Rare 2	0,65	1,29
	Rare 3	0,86	1,71		Rare 3	0,65	1,30		Rare 3	0,86	1,73		Rare 3	0,65	1,30
	Rare 4	0,84	1,67		Rare 4	0,64	1,27		Rare 4	0,85	1,69		Rare 4	0,64	1,28
	Rare 5	0,84	1,67		Rare 5	0,64	1,27		Rare 5	0,85	1,70		Rare 5	0,64	1,28
	Rare 6	0,83	1,65		Rare 6	0,63	1,25		Rare 6	0,84	1,68		Rare 6	0,63	1,26
	Rare 7	0,82	1,64		Rare 7	0,62	1,24		Rare 7	0,83	1,66		Rare 7	0,63	1,25
	Rare 8	0,84	1,67		Rare 8	0,64	1,27		Rare 8	0,85	1,69		Rare 8	0,64	1,28
	Rare 9	0,84	1,67		Rare 9	0,64	1,27		Rare 9	0,85	1,69		Rare 9	0,64	1,28
	Freq 1	0,83	1,67		Freq 1	0,63	1,27		Freq 1	0,84	1,69		Freq 1	0,64	1,27
	Freq 2	0,83	1,67		Freq 2	0,63	1,27		Freq 2	0,84	1,69		Freq 2	0,64	1,27
	Freq 3	0,83	1,66		Freq 3	0,63	1,26		Freq 3	0,84	1,68		Freq 3	0,63	1,27
	Freq 4	0,83	1,65		Freq 4	0,63	1,26		Freq 4	0,84	1,68		Freq 4	0,63	1,27
	Freq 5	0,83	1,66		Freq 5	0,63	1,26		Freq 5	0,84	1,68		Freq 5	0,63	1,27
	Perm 1	0,83	1,66		Perm 1	0,63	1,26		Perm 1	0,84	1,68		Perm 1	0,63	1,27
	MAX.	0,86	1,71		MAX.	0,65	1,30		MAX.	0,86	1,73		MAX.	0,65	1,30
65	Rare 1	0,69	1,37	66	Rare 1	0,71	1,42	67	Rare 1	0,89	1,77	68	Rare 1	0,93	1,86
	Rare 2	0,69	1,37		Rare 2	0,71	1,43		Rare 2	0,89	1,78		Rare 2	0,93	1,86
	Rare 3	0,69	1,38		Rare 3	0,72	1,43		Rare 3	0,89	1,79		Rare 3	0,93	1,87
	Rare 4	0,69	1,37		Rare 4	0,71	1,42		Rare 4	0,89	1,77		Rare 4	0,93	1,86
	Rare 5	0,69	1,37		Rare 5	0,71	1,42		Rare 5	0,89	1,77		Rare 5	0,93	1,86
	Rare 6	0,68	1,37		Rare 6	0,71	1,41		Rare 6	0,88	1,77		Rare 6	0,93	1,85
	Rare 7	0,68	1,37		Rare 7	0,70	1,41		Rare 7	0,88	1,76		Rare 7	0,93	1,85
	Rare 8	0,69	1,37		Rare 8	0,71	1,42		Rare 8	0,89	1,77		Rare 8	0,93	1,86
	Rare 9	0,69	1,37		Rare 9	0,71	1,42		Rare 9	0,89	1,77		Rare 9	0,93	1,86
	Freq 1	0,68	1,37		Freq 1	0,71	1,42		Freq 1	0,88	1,77		Freq 1	0,93	1,85
	Freq 2	0,68	1,36		Freq 2	0,71	1,41		Freq 2	0,88	1,77		Freq 2	0,92	1,85
	Freq 3	0,68	1,36		Freq 3	0,71	1,41		Freq 3	0,88	1,76		Freq 3	0,92	1,85
	Freq 4	0,68	1,36		Freq 4	0,70	1,41		Freq 4	0,88	1,76		Freq 4	0,92	1,85
	Freq 5	0,68	1,36		Freq 5	0,71	1,41		Freq 5	0,88	1,76		Freq 5	0,92	1,85
	Perm 1	0,68	1,36		Perm 1	0,71	1,41		Perm 1	0,88	1,76		Perm 1	0,92	1,85
	MAX.	0,69	1,38		MAX.	0,72	1,43		MAX.	0,89	1,79		MAX.	0,93	1,87
69	Rare 1	0,96	1,93	70	Rare 1	0,93	1,87	71	Rare 1	0,96	1,93	72	Rare 1	1,02	2,04
	Rare 2	0,97	1,94		Rare 2	0,93	1,87		Rare 2	0,97	1,94		Rare 2	1,03	2,06
	Rare 3	0,97	1,94		Rare 3	0,94	1,87		Rare 3	0,98	1,95		Rare 3	1,03	2,07
	Rare 4	0,96	1,93		Rare 4	0,93	1,87		Rare 4	0,96	1,93		Rare 4	1,02	2,04
	Rare 5	0,96	1,93		Rare 5	0,93	1,87		Rare 5	0,96	1,93		Rare 5	1,02	2,04
	Rare 6	0,96	1,92		Rare 6	0,93	1,86		Rare 6	0,96	1,91		Rare 6	1,01	2,02
	Rare 7	0,96	1,91		Rare 7	0,93	1,86		Rare 7	0,95	1,90		Rare 7	1,01	2,01
	Rare 8	0,96	1,93		Rare 8	0,93	1,87		Rare 8	0,96	1,93		Rare 8	1,02	2,04
	Rare 9	0,96	1,93		Rare 9	0,93	1,87		Rare 9	0,96	1,93		Rare 9	1,02	2,04
	Freq 1	0,96	1,92		Freq 1	0,93	1,86		Freq 1	0,96	1,92		Freq 1	1,02	2,03
	Freq 2	0,96	1,92		Freq 2	0,93	1,85		Freq 2	0,96	1,92		Freq 2	1,02	2,03

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CEDIMENTI ELASTICI ED EDMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Freq 3	0,96	1,92		Freq 3	0,93	1,85		Freq 3	0,96	1,91		Freq 3	1,01	2,03
	Freq 4	0,96	1,91		Freq 4	0,93	1,85		Freq 4	0,95	1,91		Freq 4	1,01	2,02
	Freq 5	0,96	1,92		Freq 5	0,93	1,85		Freq 5	0,96	1,91		Freq 5	1,01	2,03
	Perm 1	0,96	1,92		Perm 1	0,93	1,85		Perm 1	0,96	1,91		Perm 1	1,01	2,03
	MAX.	0,97	1,94		MAX.	0,94	1,87		MAX.	0,98	1,95		MAX.	1,03	2,07
73	Rare 1	0,96	1,93	74	Rare 1	0,95	1,91	75	Rare 1	0,95	1,91	76	Rare 1	0,97	1,94
	Rare 2	0,97	1,94		Rare 2	0,96	1,91		Rare 2	0,96	1,92		Rare 2	0,98	1,96
	Rare 3	0,97	1,94		Rare 3	0,96	1,91		Rare 3	0,96	1,92		Rare 3	0,98	1,97
	Rare 4	0,96	1,93		Rare 4	0,95	1,91		Rare 4	0,95	1,91		Rare 4	0,97	1,94
	Rare 5	0,96	1,93		Rare 5	0,95	1,91		Rare 5	0,95	1,91		Rare 5	0,97	1,94
	Rare 6	0,96	1,92		Rare 6	0,95	1,90		Rare 6	0,95	1,90		Rare 6	0,96	1,93
	Rare 7	0,96	1,91		Rare 7	0,95	1,90		Rare 7	0,95	1,89		Rare 7	0,96	1,92
	Rare 8	0,96	1,93		Rare 8	0,95	1,91		Rare 8	0,95	1,91		Rare 8	0,97	1,94
	Rare 9	0,96	1,93		Rare 9	0,95	1,91		Rare 9	0,95	1,91		Rare 9	0,97	1,94
	Freq 1	0,96	1,92		Freq 1	0,95	1,90		Freq 1	0,95	1,90		Freq 1	0,97	1,94
	Freq 2	0,96	1,92		Freq 2	0,95	1,90		Freq 2	0,95	1,90		Freq 2	0,97	1,94
	Freq 3	0,96	1,91		Freq 3	0,95	1,89		Freq 3	0,95	1,89		Freq 3	0,97	1,93
	Freq 4	0,96	1,91		Freq 4	0,95	1,89		Freq 4	0,95	1,89		Freq 4	0,96	1,93
	Freq 5	0,96	1,91		Freq 5	0,95	1,89		Freq 5	0,95	1,89		Freq 5	0,97	1,93
	Perm 1	0,96	1,91		Perm 1	0,95	1,89		Perm 1	0,95	1,89		Perm 1	0,97	1,93
	MAX.	0,97	1,94		MAX.	0,96	1,91		MAX.	0,96	1,92		MAX.	0,98	1,97
77	Rare 1	0,84	1,69	78	Rare 1	0,61	1,23	79	Rare 1	0,64	1,29	80	Rare 1	0,65	1,31
	Rare 2	0,84	1,69		Rare 2	0,61	1,23		Rare 2	0,64	1,29		Rare 2	0,65	1,31
	Rare 3	0,84	1,69		Rare 3	0,61	1,22		Rare 3	0,65	1,29		Rare 3	0,65	1,31
	Rare 4	0,84	1,69		Rare 4	0,61	1,23		Rare 4	0,64	1,29		Rare 4	0,65	1,31
	Rare 5	0,84	1,69		Rare 5	0,61	1,23		Rare 5	0,64	1,29		Rare 5	0,65	1,31
	Rare 6	0,84	1,69		Rare 6	0,61	1,23		Rare 6	0,64	1,29		Rare 6	0,66	1,31
	Rare 7	0,84	1,69		Rare 7	0,62	1,23		Rare 7	0,64	1,29		Rare 7	0,66	1,31
	Rare 8	0,84	1,69		Rare 8	0,61	1,23		Rare 8	0,64	1,29		Rare 8	0,65	1,31
	Rare 9	0,84	1,69		Rare 9	0,61	1,23		Rare 9	0,64	1,29		Rare 9	0,65	1,31
	Freq 1	0,84	1,68		Freq 1	0,61	1,22		Freq 1	0,64	1,29		Freq 1	0,65	1,30
	Freq 2	0,84	1,68		Freq 2	0,61	1,22		Freq 2	0,64	1,28		Freq 2	0,65	1,30
	Freq 3	0,84	1,68		Freq 3	0,61	1,22		Freq 3	0,64	1,28		Freq 3	0,65	1,30
	Freq 4	0,84	1,68		Freq 4	0,61	1,22		Freq 4	0,64	1,28		Freq 4	0,65	1,30
	Freq 5	0,84	1,68		Freq 5	0,61	1,22		Freq 5	0,64	1,28		Freq 5	0,65	1,30
	Perm 1	0,84	1,68		Perm 1	0,61	1,22		Perm 1	0,64	1,28		Perm 1	0,65	1,30
	MAX.	0,84	1,69		MAX.	0,62	1,23		MAX.	0,65	1,29		MAX.	0,66	1,31
81	Rare 1	0,86	1,73	82	Rare 1	0,89	1,78	83	Rare 1	0,93	1,85	84	Rare 1	0,66	1,31
	Rare 2	0,86	1,73		Rare 2	0,89	1,78		Rare 2	0,93	1,86		Rare 2	0,66	1,31
	Rare 3	0,86	1,73		Rare 3	0,89	1,78		Rare 3	0,93	1,86		Rare 3	0,66	1,31
	Rare 4	0,86	1,73		Rare 4	0,89	1,78		Rare 4	0,93	1,85		Rare 4	0,66	1,31
	Rare 5	0,86	1,73		Rare 5	0,89	1,78		Rare 5	0,93	1,85		Rare 5	0,66	1,31
	Rare 6	0,86	1,73		Rare 6	0,89	1,78		Rare 6	0,92	1,85		Rare 6	0,66	1,32
	Rare 7	0,86	1,73		Rare 7	0,89	1,77		Rare 7	0,92	1,85		Rare 7	0,66	1,32
	Rare 8	0,86	1,73		Rare 8	0,89	1,78		Rare 8	0,93	1,85		Rare 8	0,66	1,31
	Rare 9	0,86	1,73		Rare 9	0,89	1,78		Rare 9	0,93	1,85		Rare 9	0,66	1,31
	Freq 1	0,86	1,72		Freq 1	0,88	1,77		Freq 1	0,92	1,85		Freq 1	0,66	1,31
	Freq 2	0,86	1,72		Freq 2	0,88	1,76		Freq 2	0,92	1,84		Freq 2	0,65	1,31
	Freq 3	0,86	1,72		Freq 3	0,88	1,76		Freq 3	0,92	1,84		Freq 3	0,65	1,31
	Freq 4	0,86	1,72		Freq 4	0,88	1,76		Freq 4	0,92	1,84		Freq 4	0,65	1,31
	Freq 5	0,86	1,72		Freq 5	0,88	1,76		Freq 5	0,92	1,84		Freq 5	0,65	1,31
	Perm 1	0,86	1,72		Perm 1	0,88	1,76		Perm 1	0,92	1,84		Perm 1	0,65	1,31
	MAX.	0,86	1,73		MAX.	0,89	1,78		MAX.	0,93	1,86		MAX.	0,66	1,32
85	Rare 1	0,65	1,29	86	Rare 1	0,85	1,70	87	Rare 1	0,94	1,89	88	Rare 1	0,91	1,82
	Rare 2	0,64	1,29		Rare 2	0,85	1,70		Rare 2	0,95	1,90		Rare 2	0,91	1,83
	Rare 3	0,64	1,29		Rare 3	0,85	1,70		Rare 3	0,96	1,91		Rare 3	0,92	1,84
	Rare 4	0,65	1,29		Rare 4	0,85	1,70		Rare 4	0,94	1,89		Rare 4	0,91	1,82
	Rare 5	0,65	1,29		Rare 5	0,85	1,70		Rare 5	0,94	1,89		Rare 5	0,91	1,82
	Rare 6	0,65	1,29		Rare 6	0,85	1,70		Rare 6	0,94	1,87		Rare 6	0,91	1,81
	Rare 7	0,65	1,29		Rare 7	0,85	1,70		Rare 7	0,93	1,86		Rare 7	0,90	1,80
	Rare 8	0,65	1,29		Rare 8	0,85	1,70		Rare 8	0,94	1,89		Rare 8	0,91	1,82
	Rare 9	0,65	1,29		Rare 9	0,85	1,70		Rare 9	0,94	1,89		Rare 9	0,91	1,82
	Freq 1	0,64	1,29		Freq 1	0,85	1,70		Freq 1	0,94	1,88		Freq 1	0,91	1,81
	Freq 2	0,64	1,28		Freq 2	0,85	1,69		Freq 2	0,94	1,88		Freq 2	0,91	1,81
	Freq 3	0,64	1,28		Freq 3	0,85	1,69		Freq 3	0,94	1,87		Freq 3	0,90	1,81
	Freq 4	0,64	1,28		Freq 4	0,85	1,69		Freq 4	0,93	1,87		Freq 4	0,90	1,80
	Freq 5	0,64	1,28		Freq 5	0,85	1,69		Freq 5	0,94	1,87		Freq 5	0,90	1,81
	Perm 1	0,64	1,28		Perm 1	0,85	1,69		Perm 1	0,94	1,87		Perm 1	0,90	1,81
	MAX.	0,65	1,29		MAX.	0,85	1,70		MAX.	0,96	1,91		MAX.	0,92	1,84
89	Rare 1	0,90	1,79	90	Rare 1	0,83	1,65	91	Rare 1	0,86	1,72	92	Rare 1	0,64	1,27
	Rare 2	0,90	1,80		Rare 2	0,83	1,66		Rare 2	0,87	1,73		Rare 2	0,64	1,28
	Rare 3	0,90	1,80		Rare 3	0,83	1,67		Rare 3	0,87	1,74		Rare 3	0,64	1,29
	Rare 4	0,90	1,79		Rare 4	0,83	1,65		Rare 4	0,86	1,72		Rare 4	0,64	1,27
	Rare 5	0,90	1,79		Rare 5	0,83	1,65		Rare 5	0,86	1,72		Rare 5	0,64	1,27
	Rare 6	0,89	1,79		Rare 6	0,82	1,64		Rare 6	0,85	1,70		Rare 6	0,63	1,26
	Rare 7	0,89	1,79		Rare 7	0,82	1,64		Rare 7	0,85	1,69		Rare 7	0,63	1,25
	Rare 8	0,90	1,79		Rare 8	0,83	1,65		Rare 8	0,86	1,72		Rare 8	0,64	1,27
	Rare 9	0,90	1,79		Rare 9	0,83	1,65		Rare 9	0,86	1,72		Rare 9	0,64	1,27
	Freq 1	0,89	1,79		Freq 1	0,82	1,65		Freq 1	0,86	1,71		Freq 1	0,63	1,27

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI

Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
	Freq 2	0,89	1,78		Freq 2	0,82	1,64		Freq 2	0,86	1,71		Freq 2	0,63	1,27
	Freq 3	0,89	1,78		Freq 3	0,82	1,64		Freq 3	0,85	1,71		Freq 3	0,63	1,26
	Freq 4	0,89	1,78		Freq 4	0,82	1,64		Freq 4	0,85	1,70		Freq 4	0,63	1,26
	Freq 5	0,89	1,78		Freq 5	0,82	1,64		Freq 5	0,85	1,71		Freq 5	0,63	1,26
	Perm 1	0,89	1,78		Perm 1	0,82	1,64		Perm 1	0,85	1,71		Perm 1	0,63	1,26
	MAX.	0,90	1,80		MAX.	0,83	1,67		MAX.	0,87	1,74		MAX.	0,64	1,29
93	Rare 1	0,63	1,26	94	Rare 1	0,82	1,64	95	Rare 1	0,61	1,22	96	Rare 1	0,83	1,65
	Rare 2	0,63	1,27		Rare 2	0,82	1,64		Rare 2	0,61	1,22		Rare 2	0,83	1,65
	Rare 3	0,64	1,27		Rare 3	0,82	1,65		Rare 3	0,61	1,22		Rare 3	0,83	1,65
	Rare 4	0,63	1,26		Rare 4	0,82	1,64		Rare 4	0,61	1,22		Rare 4	0,83	1,65
	Rare 5	0,63	1,26		Rare 5	0,82	1,64		Rare 5	0,61	1,22		Rare 5	0,83	1,65
	Rare 6	0,63	1,25		Rare 6	0,82	1,63		Rare 6	0,61	1,21		Rare 6	0,83	1,65
	Rare 7	0,62	1,25		Rare 7	0,82	1,63		Rare 7	0,61	1,21		Rare 7	0,83	1,65
	Rare 8	0,63	1,26		Rare 8	0,82	1,64		Rare 8	0,61	1,22		Rare 8	0,83	1,65
	Rare 9	0,63	1,26		Rare 9	0,82	1,64		Rare 9	0,61	1,22		Rare 9	0,83	1,65
	Freq 1	0,63	1,26		Freq 1	0,82	1,63		Freq 1	0,61	1,21		Freq 1	0,82	1,65
	Freq 2	0,63	1,25		Freq 2	0,81	1,63		Freq 2	0,60	1,21		Freq 2	0,82	1,64
	Freq 3	0,63	1,25		Freq 3	0,81	1,63		Freq 3	0,60	1,21		Freq 3	0,82	1,64
	Freq 4	0,62	1,25		Freq 4	0,81	1,63		Freq 4	0,60	1,21		Freq 4	0,82	1,64
	Freq 5	0,63	1,25		Freq 5	0,81	1,63		Freq 5	0,60	1,21		Freq 5	0,82	1,64
	Perm 1	0,63	1,25		Perm 1	0,81	1,63		Perm 1	0,60	1,21		Perm 1	0,82	1,64
	MAX.	0,64	1,27		MAX.	0,82	1,65		MAX.	0,61	1,22		MAX.	0,83	1,65
97	Rare 1	0,62	1,24	98	Rare 1	0,57	1,15	99	Rare 1	0,76	1,52	100	Rare 1	0,57	1,14
	Rare 2	0,62	1,24		Rare 2	0,57	1,15		Rare 2	0,76	1,52		Rare 2	0,57	1,14
	Rare 3	0,62	1,24		Rare 3	0,57	1,15		Rare 3	0,76	1,52		Rare 3	0,57	1,14
	Rare 4	0,62	1,24		Rare 4	0,57	1,15		Rare 4	0,76	1,52		Rare 4	0,57	1,14
	Rare 5	0,62	1,24		Rare 5	0,57	1,15		Rare 5	0,76	1,52		Rare 5	0,57	1,14
	Rare 6	0,62	1,25		Rare 6	0,58	1,15		Rare 6	0,76	1,52		Rare 6	0,57	1,14
	Rare 7	0,62	1,25		Rare 7	0,58	1,15		Rare 7	0,76	1,52		Rare 7	0,57	1,14
	Rare 8	0,62	1,24		Rare 8	0,57	1,15		Rare 8	0,76	1,52		Rare 8	0,57	1,14
	Rare 9	0,62	1,24		Rare 9	0,57	1,15		Rare 9	0,76	1,52		Rare 9	0,57	1,14
	Freq 1	0,62	1,24		Freq 1	0,57	1,15		Freq 1	0,76	1,51		Freq 1	0,57	1,13
	Freq 2	0,62	1,23		Freq 2	0,57	1,14		Freq 2	0,75	1,51		Freq 2	0,56	1,13
	Freq 3	0,62	1,23		Freq 3	0,57	1,14		Freq 3	0,75	1,51		Freq 3	0,56	1,13
	Freq 4	0,62	1,24		Freq 4	0,57	1,14		Freq 4	0,75	1,51		Freq 4	0,56	1,13
	Freq 5	0,62	1,23		Freq 5	0,57	1,14		Freq 5	0,75	1,51		Freq 5	0,56	1,13
	Perm 1	0,62	1,23		Perm 1	0,57	1,14		Perm 1	0,75	1,51		Perm 1	0,56	1,13
	MAX.	0,62	1,25		MAX.	0,58	1,15		MAX.	0,76	1,52		MAX.	0,57	1,14
101	Rare 1	0,71	1,42												
	Rare 2	0,71	1,43												
	Rare 3	0,72	1,43												
	Rare 4	0,71	1,42												
	Rare 5	0,71	1,42												
	Rare 6	0,70	1,41												
	Rare 7	0,70	1,40												
	Rare 8	0,71	1,42												
	Rare 9	0,71	1,42												
	Freq 1	0,71	1,41												
	Freq 2	0,71	1,41												
	Freq 3	0,70	1,41												
	Freq 4	0,70	1,40												
	Freq 5	0,70	1,41												
	Perm 1	0,70	1,41												
	MAX.	0,72	1,43												

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	9,2	47,00	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	9,3	0,60		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,0	0,00		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,31
	0,0	0,00		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	0,0	0,00		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	0,0	0,00		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27
	0,0	0,00		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	0,0	0,00		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,26
	0,0	0,00		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	0,0	0,00		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,24		2,2	0,25
	0,0	0,00		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	0,0	0,00		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	0,0	0,00		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	0,0	0,00		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	0,0	0,00		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	0,0	0,00		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	0,0	0,00		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,16
	0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	0,0	0,00		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	0,0	0,00		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	0,0	0,00		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	0,0	0,00		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	0,0	0,00		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	0,0	0,00		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	0,0	0,00		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	0,0	0,00		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,07
	0,0	0,00		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	0,0	0,00		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,44
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,20		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,06		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,37	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,37		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,28		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,25		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,21		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,21		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,18		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,16		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,14		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,15		2,6	0,16		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,27		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,16		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,24		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,15		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,15		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,18
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,39	26	1,3	0,38	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,27		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,29
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,22
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,21
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,39	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,37	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,33
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,25		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,27		2,3	0,24		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,19		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,19
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,40	42	1,3	0,40
	1,2	0,20		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30
	1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,29
	2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,23
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,21		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,08		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,28		1,8	0,27
	1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,23		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,20		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,24		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,08		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,36	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,31		1,2	0,19		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,31		1,3	0,17		1,5	0,26		1,3	0,16
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,31		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,31		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,18		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,16		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,17		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,27		2,0	0,23		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,21		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,11
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,08
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,26	63	1,3	0,34	64	1,1	0,27	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,23		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,06
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,40	72	1,3	0,44
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,23
	2,7	0,18		2,7	0,17		2,7	0,22		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,40	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,31
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,30		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,29		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,14
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,20		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,08		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,17
	1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,7	0,15

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,19		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,16
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,21		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,05		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	9,2	93,00	2	0,6	0,30	3	0,6	0,25	4	0,6	0,33	5	1,3	0,37	6	1,3	0,40
	9,3	0,60		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,32		1,4	0,31		1,4	0,33
	0,0	0,00		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,32		1,5	0,29		1,5	0,31
	0,0	0,00		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,31		1,6	0,28		1,6	0,29
	0,0	0,00		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,31		1,7	0,27		1,7	0,28
	0,0	0,00		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,14		1,8	0,26		1,8	0,27
	0,0	0,00		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,11		1,9	0,25		1,9	0,27
	0,0	0,00		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,25		2,0	0,26
	0,0	0,00		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	0,0	0,00		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,08		2,2	0,24		2,2	0,25
	0,0	0,00		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,08		2,3	0,23		2,3	0,24
	0,0	0,00		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	0,0	0,00		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,19		2,5	0,24
	0,0	0,00		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	0,0	0,00		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	0,0	0,00		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	0,0	0,00		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,18		2,9	0,16
	0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,16
	0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,16
	0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,12
	0,0	0,00		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	0,0	0,00		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	0,0	0,00		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	0,0	0,00		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09
	0,0	0,00		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06
	0,0	0,00		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,05		3,8	0,07		3,8	0,07
	0,0	0,00		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	0,0	0,00		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,07
	0,0	0,00		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	0,0	0,00		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,45	12	1,0	0,44
	1,2	0,40		1,4	0,34		1,1	0,39		1,1	0,34		1,2	0,37		1,1	0,32
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,34		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,35		1,3	0,32		1,4	0,32		1,3	0,30

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,30		1,4	0,30
	1,6	0,29		1,8	0,30		1,5	0,33		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,29
	1,8	0,27		2,0	0,29		1,7	0,32		1,7	0,29		1,8	0,28		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,29		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,27		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,29		1,9	0,31		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,26		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,28		2,2	0,30		2,2	0,27		2,3	0,25		2,2	0,26
	2,4	0,22		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,23		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,22
	2,7	0,18		2,9	0,20		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,22		2,6	0,20
	2,8	0,17		3,0	0,20		2,7	0,23		2,7	0,20		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,20		2,9	0,16		3,0	0,19		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,17		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,15
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,09		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,06		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,34	15	0,6	0,34	16	1,1	0,34	17	0,6	0,33	18	1,0	0,35
	1,1	0,30		0,7	0,34		0,7	0,34		1,2	0,34		0,7	0,33		1,1	0,27
	1,2	0,29		0,8	0,34		0,8	0,34		1,3	0,24		0,8	0,33		1,2	0,22
	1,3	0,29		0,9	0,34		0,9	0,34		1,4	0,21		0,9	0,33		1,3	0,19
	1,4	0,28		1,0	0,34		1,0	0,34		1,5	0,19		1,0	0,33		1,4	0,17
	1,5	0,28		1,1	0,33		1,1	0,34		1,6	0,18		1,1	0,33		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,22		1,2	0,23		1,7	0,17		1,2	0,23		1,6	0,15
	1,7	0,26		1,3	0,19		1,3	0,20		1,8	0,17		1,3	0,20		1,7	0,14
	1,8	0,26		1,4	0,17		1,4	0,18		1,9	0,17		1,4	0,18		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,16		1,5	0,17		2,0	0,16		1,5	0,17		1,9	0,13
	2,0	0,24		1,6	0,15		1,6	0,17		2,1	0,16		1,6	0,16		2,0	0,13
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,16		2,2	0,16		1,7	0,16		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,14		1,8	0,16		2,3	0,15		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,14		1,9	0,16		2,4	0,15		1,9	0,15		2,3	0,12
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,15		2,5	0,15		2,0	0,15		2,4	0,12
	2,5	0,21		2,1	0,13		2,1	0,15		2,6	0,15		2,1	0,15		2,5	0,12
	2,6	0,15		2,2	0,13		2,2	0,15		2,7	0,15		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,15		2,8	0,15		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,9	0,13		2,4	0,14		2,8	0,10
	2,9	0,14		2,5	0,13		2,5	0,15		3,0	0,11		2,5	0,14		2,9	0,09
	3,0	0,13		2,6	0,10		2,6	0,14		3,1	0,08		2,6	0,14		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,13		3,2	0,07		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		3,3	0,07		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,11		3,4	0,07		2,9	0,11		3,3	0,05
	3,4	0,11		3,0	0,08		3,0	0,09		3,5	0,07		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,08		3,1	0,09		3,6	0,06		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,7	0,05		3,2	0,06		3,6	0,04
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,8	0,05		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,9	0,05		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		4,0	0,04		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,36	20	0,6	0,32	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,31	24	1,3	0,36
	1,4	0,30		0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,29
	1,6	0,26		0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,17		1,6	0,27
	1,7	0,24		1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,23		1,1	0,32		1,6	0,16		1,8	0,25		1,6	0,16		1,8	0,26
	1,9	0,22		1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,21		1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,19		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,19
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,13		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,18
	2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,38	26	1,3	0,38	27	1,3	0,38	28	1,3	0,38	29	1,3	0,38	30	1,3	0,38
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,27		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,30
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,9	0,29
	2,0	0,27		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,27		2,1	0,28
	2,2	0,26		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,28
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,19		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20		2,6	0,22
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,17		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,15		3,1	0,15		3,1	0,19		3,1	0,21
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,37	33	1,1	0,31	34	1,1	0,32	35	1,3	0,37	36	1,3	0,38
	1,4	0,32		1,4	0,30		1,2	0,20		1,2	0,21		1,4	0,31		1,4	0,33
	1,5	0,31		1,5	0,28		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,27		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,26		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29
	1,8	0,28		1,8	0,26		1,6	0,16		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,25		1,7	0,15		1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,28
	2,0	0,27		2,0	0,24		1,8	0,15		1,8	0,16		2,0	0,25		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,24		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,25		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,23		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,26		2,3	0,23		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,20		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,19		2,4	0,12		2,4	0,13		2,6	0,19		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,13		2,7	0,19		2,7	0,21
	2,8	0,20		2,8	0,18		2,6	0,12		2,6	0,13		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,17		2,7	0,12		2,7	0,13		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,13		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,13		3,1	0,17		3,1	0,19
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,13		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,13		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,41	39	1,3	0,39	40	1,3	0,39	41	1,3	0,40	42	1,3	0,40
	1,2	0,20		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,4	0,17		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,5	0,17		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31		1,7	0,31

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,16		1,8	0,28		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,7	0,16		1,9	0,27		1,9	0,29		1,9	0,30		1,9	0,30		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30
	1,9	0,16		2,1	0,26		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,29		2,2	0,29		2,2	0,29
	2,1	0,16		2,3	0,25		2,3	0,28		2,3	0,29		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,16		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,16		2,5	0,20		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,23		2,7	0,23
	2,6	0,14		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,23
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,21		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,21		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,21		3,1	0,22		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,09		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,08		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,38	44	1,3	0,39	45	1,3	0,38	46	1,3	0,37	47	1,3	0,37	48	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,30
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,27		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,26		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,25		1,8	0,27		1,8	0,27
	1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,24		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,26		2,0	0,27
	2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,23		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,23		2,2	0,25		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,22		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,18		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,24		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,24		2,7	0,23		2,7	0,23		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,16		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,15		2,9	0,18		2,9	0,20
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,22		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,19		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,09		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,34	51	0,6	0,30	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,27
	1,4	0,29		1,4	0,29		0,7	0,30		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18
	1,5	0,27		1,5	0,26		0,8	0,30		1,3	0,16		1,5	0,27		1,3	0,16
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,30		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,25		1,7	0,23		1,0	0,30		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,22		1,1	0,30		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,21		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,23		2,0	0,20		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,14
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,15		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,14
	2,2	0,22		2,2	0,19		1,5	0,14		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,14
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,13		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,15		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,12		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,17		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,13		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,10		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,40	56	1,3	0,41	57	1,3	0,37	58	1,3	0,38	59	1,2	0,37	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,31		1,3	0,29		1,2	0,17
	1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,27		1,3	0,15
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,5	0,26		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,6	0,25		1,5	0,14
	1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,28		1,8	0,24		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,29		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,27		2,0	0,23		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,27		2,1	0,23		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,22		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,21		2,6	0,21		2,5	0,18		2,4	0,11
	2,7	0,22		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,21		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,19		3,1	0,19		3,1	0,20		3,0	0,17		2,9	0,11
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,17		3,0	0,11
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,15		3,1	0,11
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,10
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,08
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,27	63	1,3	0,34	64	1,1	0,27	65	1,1	0,33	66	1,1	0,33
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29		1,2	0,18		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,20
	1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,17
	1,9	0,23		1,7	0,14		1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,23		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,23		1,9	0,14		2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,16
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,18		2,4	0,12		2,6	0,18		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,12		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,12		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,13
	3,0	0,17		2,8	0,12		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,13
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,12		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,15		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,06
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,07		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,40	72	1,3	0,44
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,35
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,32		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,31		1,7	0,32
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,30		1,9	0,31
	2,0	0,25		2,0	0,26		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,29		2,2	0,30
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,24
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,23
	2,7	0,18		2,7	0,17		2,7	0,22		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,23
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,21		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,20		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,40	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,40	77	1,2	0,41	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,34		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,32		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,30		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,29		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,29		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,29		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,20		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,22		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,21		3,1	0,19		3,1	0,21		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,08		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,05		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,40	88	1,3	0,38	89	1,3	0,39	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,27
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,25
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,19		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,17		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,16
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,29		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,23		2,0	0,14		2,0	0,14		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,14		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,18		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,16
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,15		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,05
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,33			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,18			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,16			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,16			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,16			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,13			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,13			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,13			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,10			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,05		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,05		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,05		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,6	101,00	2	0,6	0,30	3	0,6	0,25	4	0,6	0,31	5	1,3	0,37	6	1,3	0,40
	1,7	0,60		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,31		1,4	0,31		1,4	0,33
	1,8	-1,00		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,30		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,9	0,08		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,30		1,6	0,28		1,6	0,30
	2,0	0,08		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28
	2,1	0,08		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,13		1,8	0,26		1,8	0,27
	2,2	0,08		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,11		1,9	0,26		1,9	0,27
	2,3	0,08		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,09		2,0	0,25		2,0	0,26
	2,4	0,06		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,08		2,1	0,25		2,1	0,26
	2,5	0,06		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,08		2,2	0,24		2,2	0,25
	2,6	0,06		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,08		2,3	0,24		2,3	0,25
	2,7	0,06		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	2,8	0,06		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,19		2,5	0,24
	2,9	0,06		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,07		2,6	0,19		2,6	0,23
	3,0	0,06		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,07		2,7	0,18		2,7	0,21
	3,1	0,06		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,07		2,8	0,18		2,8	0,16
	3,2	0,05		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,07		2,9	0,18		2,9	0,16
	3,3	0,05		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,07		3,0	0,18		3,0	0,16
	3,4	0,04		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,16
	3,5	0,04		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,12
	3,6	0,04		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	3,7	0,03		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	3,8	0,03		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09
	4,0	0,03		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	4,1	0,04		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,05		3,8	0,07		3,8	0,07
	4,2	0,03		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,04		4,0	0,07		4,0	0,07
	4,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	4,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,40	9	1,0	0,55	10	1,0	0,47	11	1,1	0,46	12	1,0	0,44
	1,2	0,40		1,4	0,34		1,1	0,39		1,1	0,34		1,2	0,37		1,1	0,32
	1,3	0,36		1,5	0,33		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,34		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,35		1,3	0,32		1,4	0,32		1,3	0,31
	1,5	0,31		1,7	0,31		1,4	0,34		1,4	0,32		1,5	0,31		1,4	0,30
	1,6	0,29		1,8	0,30		1,5	0,33		1,5	0,31		1,6	0,30		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,30		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,29		1,6	0,29
	1,8	0,27		2,0	0,29		1,7	0,32		1,7	0,30		1,8	0,28		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,29		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,27		1,8	0,28
	2,0	0,25		2,2	0,29		1,9	0,31		1,9	0,28		2,0	0,27		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,29		2,0	0,31		2,0	0,28		2,1	0,26		2,0	0,27
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,26		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,28		2,2	0,30		2,2	0,27		2,3	0,25		2,2	0,26
	2,4	0,22		2,6	0,28		2,3	0,30		2,3	0,23		2,4	0,25		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,23		2,5	0,23		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,22
	2,7	0,18		2,9	0,20		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,22		2,6	0,20
	2,8	0,18		3,0	0,20		2,7	0,23		2,7	0,20		2,8	0,22		2,7	0,20
	2,9	0,15		3,1	0,20		2,8	0,23		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,20		2,9	0,16		3,0	0,19		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,17		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,15
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,15
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,09		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,08
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,06		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,32	15	0,6	0,32	16	1,1	0,32	17	0,6	0,32	18	1,0	0,33
	1,1	0,30		0,7	0,32		0,7	0,32		1,2	0,32		0,7	0,31		1,1	0,26
	1,2	0,29		0,8	0,32		0,8	0,32		1,3	0,23		0,8	0,31		1,2	0,21
	1,3	0,29		0,9	0,32		0,9	0,32		1,4	0,20		0,9	0,31		1,3	0,18
	1,4	0,28		1,0	0,32		1,0	0,32		1,5	0,19		1,0	0,31		1,4	0,16
	1,5	0,28		1,1	0,32		1,1	0,32		1,6	0,17		1,1	0,31		1,5	0,15
	1,6	0,27		1,2	0,21		1,2	0,22		1,7	0,17		1,2	0,21		1,6	0,14
	1,7	0,26		1,3	0,18		1,3	0,19		1,8	0,16		1,3	0,19		1,7	0,14
	1,8	0,26		1,4	0,17		1,4	0,18		1,9	0,16		1,4	0,17		1,8	0,13
	1,9	0,25		1,5	0,15		1,5	0,17		2,0	0,16		1,5	0,16		1,9	0,13
	2,0	0,24		1,6	0,15		1,6	0,16		2,1	0,15		1,6	0,16		2,0	0,13
	2,1	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		2,2	0,15		1,7	0,15		2,1	0,12
	2,2	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		2,3	0,15		1,8	0,15		2,2	0,12
	2,3	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		2,4	0,15		1,9	0,15		2,3	0,12
	2,4	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,5	0,15		2,0	0,15		2,4	0,12
	2,5	0,21		2,1	0,13		2,1	0,15		2,6	0,15		2,1	0,14		2,5	0,12
	2,6	0,15		2,2	0,13		2,2	0,15		2,7	0,14		2,2	0,14		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,14		2,8	0,14		2,3	0,14		2,7	0,09
	2,8	0,14		2,4	0,12		2,4	0,14		2,9	0,12		2,4	0,14		2,8	0,09
	2,9	0,14		2,5	0,12		2,5	0,14		3,0	0,11		2,5	0,14		2,9	0,09
	3,0	0,13		2,6	0,10		2,6	0,14		3,1	0,08		2,6	0,14		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,13		3,2	0,07		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		3,3	0,07		2,8	0,12		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,11		3,4	0,07		2,9	0,11		3,3	0,05
	3,4	0,11		3,0	0,08		3,0	0,09		3,5	0,07		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,08		3,1	0,09		3,6	0,06		3,1	0,08		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,06		3,7	0,05		3,2	0,06		3,6	0,04
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,8	0,05		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,9	0,05		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		4,0	0,04		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,35	20	0,6	0,31	21	1,1	0,31	22	1,3	0,36	23	1,1	0,31	24	1,3	0,37
	1,4	0,30		0,7	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31
	1,5	0,27		0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,29
	1,6	0,25		0,9	0,31		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,17		1,6	0,27
	1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,23		1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,25		1,6	0,16		1,8	0,26
	1,9	0,22		1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,21		1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,25
	2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,24
	2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,19
	2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,18
	2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,05
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,38	26	1,3	0,38	27	1,3	0,37	28	1,3	0,37	29	1,3	0,38	30	1,3	0,38
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,30		1,4	0,33		1,4	0,33
	1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,29		1,5	0,28		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,27		1,6	0,30		1,6	0,30

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,29		1,7	0,30		1,7	0,26		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,30
	1,8	0,28		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,9	0,29
	2,0	0,27		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,29
	2,1	0,27		2,1	0,28		2,1	0,23		2,1	0,24		2,1	0,27		2,1	0,28
	2,2	0,26		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,28
	2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20		2,6	0,22
	2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,17		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,22
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,17		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,15		3,1	0,15		3,1	0,19		3,1	0,21
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,37	32	1,3	0,37	33	1,1	0,31	34	1,1	0,32	35	1,3	0,38	36	1,3	0,38
	1,4	0,32		1,4	0,30		1,2	0,21		1,2	0,21		1,4	0,32		1,4	0,33
	1,5	0,30		1,5	0,28		1,3	0,18		1,3	0,19		1,5	0,30		1,5	0,32
	1,6	0,29		1,6	0,27		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,26		1,5	0,16		1,5	0,17		1,7	0,27		1,7	0,30
	1,8	0,28		1,8	0,25		1,6	0,16		1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,24		1,7	0,16		1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29
	2,0	0,27		2,0	0,24		1,8	0,16		1,8	0,16		2,0	0,25		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,23		1,9	0,15		1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,23		2,0	0,15		2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,23		2,1	0,15		2,1	0,16		2,3	0,24		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,19		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,19		2,4	0,12		2,4	0,13		2,6	0,19		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,18		2,5	0,12		2,5	0,13		2,7	0,19		2,7	0,21
	2,8	0,20		2,8	0,18		2,6	0,12		2,6	0,13		2,8	0,18		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,17		2,7	0,12		2,7	0,13		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,13		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,13		3,1	0,17		3,1	0,19
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,13		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,13		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,11		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,33	38	1,3	0,41	39	1,3	0,39	40	1,3	0,39	41	1,3	0,40	42	1,3	0,41
	1,2	0,21		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,35
	1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33		1,5	0,33
	1,4	0,17		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32		1,6	0,32
	1,5	0,17		1,7	0,29		1,7	0,31		1,7	0,31		1,7	0,31		1,7	0,31
	1,6	0,16		1,8	0,28		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,7	0,16		1,9	0,27		1,9	0,30		1,9	0,30		1,9	0,30		1,9	0,31
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,29		2,0	0,30		2,0	0,30		2,0	0,30
	1,9	0,16		2,1	0,26		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,29		2,2	0,29		2,2	0,30
	2,1	0,16		2,3	0,25		2,3	0,28		2,3	0,29		2,3	0,29		2,3	0,29
	2,2	0,16		2,4	0,20		2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,24
	2,3	0,16		2,5	0,20		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,24		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,23		2,7	0,23
	2,6	0,14		2,8	0,19		2,8	0,22		2,8	0,23		2,8	0,21		2,8	0,23
	2,7	0,14		2,9	0,19		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,21		2,9	0,23
	2,8	0,13		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,21		3,0	0,22
	2,9	0,13		3,1	0,18		3,1	0,21		3,1	0,22		3,1	0,21		3,1	0,22
	3,0	0,13		3,2	0,16		3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,19

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,13		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,09		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,08		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,09
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,39	44	1,3	0,39	45	1,3	0,38	46	1,3	0,36	47	1,3	0,37	48	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,31
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,28		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,27		1,6	0,29		1,6	0,29
	1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,26		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,25		1,8	0,27		1,8	0,28
	1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,24		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,23		2,0	0,26		2,0	0,27
	2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,23		2,1	0,26		2,1	0,27
	2,2	0,29		2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,22		2,2	0,25		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,29		2,3	0,28		2,3	0,22		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,18		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,24		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,24		2,7	0,23		2,7	0,23		2,7	0,16		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,16		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,22		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,15		2,9	0,18		2,9	0,20
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,22		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,19		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,09		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,34	51	0,6	0,29	52	1,1	0,28	53	1,3	0,34	54	1,1	0,27
	1,4	0,29		1,4	0,28		0,7	0,29		1,2	0,18		1,4	0,29		1,2	0,18
	1,5	0,27		1,5	0,26		0,8	0,29		1,3	0,16		1,5	0,27		1,3	0,16
	1,6	0,25		1,6	0,24		0,9	0,29		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,24		1,7	0,23		1,0	0,29		1,5	0,15		1,7	0,25		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,22		1,1	0,29		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,21		1,2	0,19		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,22		2,0	0,20		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,14
	2,1	0,22		2,1	0,19		1,4	0,15		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,14
	2,2	0,21		2,2	0,19		1,5	0,14		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,14
	2,3	0,21		2,3	0,18		1,6	0,13		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,14
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,13		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,14
	2,5	0,16		2,5	0,15		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,12		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,12		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,13		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,17		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,13		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,10		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,04		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,40	56	1,3	0,41	57	1,3	0,37	58	1,3	0,38	59	1,2	0,38	60	1,1	0,27
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,31		1,3	0,29		1,2	0,18
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,30		1,5	0,30		1,4	0,27		1,3	0,16
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,5	0,26		1,4	0,15
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,28		1,7	0,29		1,6	0,25		1,5	0,14

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,7	0,25		1,6	0,14
	1,9	0,30		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,28		1,8	0,24		1,7	0,14
	2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,28		1,9	0,24		1,8	0,13
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,27		2,0	0,23		1,9	0,13
	2,2	0,29		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,27		2,1	0,23		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,27		2,3	0,27		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,21		2,3	0,22		2,2	0,14
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,14
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,21		2,6	0,21		2,5	0,18		2,4	0,11
	2,7	0,22		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,21		2,6	0,18		2,5	0,10
	2,8	0,22		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,21		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,11
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,11
	3,1	0,21		3,1	0,19		3,1	0,19		3,1	0,20		3,0	0,17		2,9	0,11
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,17		3,0	0,11
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,15		3,1	0,11
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,10
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,08
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,34	62	1,1	0,27	63	1,3	0,35	64	1,1	0,27	65	1,1	0,33	66	1,1	0,33
	1,4	0,29		1,2	0,18		1,4	0,29		1,2	0,18		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,20
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,7	0,25		1,5	0,15		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,17
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,23		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,23		1,9	0,14		2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,14		2,2	0,23		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,16
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,16
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,18		2,4	0,12		2,6	0,18		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,18		2,5	0,12		2,7	0,18		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,12		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,12		2,9	0,17		2,7	0,12		2,7	0,12		2,7	0,13
	3,0	0,17		2,8	0,12		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,13
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,12		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,15		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,06
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,07		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,40	72	1,3	0,44
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,35
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,33		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,32		1,6	0,31		1,6	0,32		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,31		1,7	0,32
	1,8	0,27		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,30		1,9	0,31
	2,0	0,25		2,0	0,26		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,29		2,2	0,30
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,24
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,24		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,18		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,23
	2,7	0,18		2,7	0,17		2,7	0,22		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,23
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,21		2,9	0,23
	3,0	0,16		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,20		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,40	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,40	77	1,2	0,41	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,34		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,32		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,31		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,30		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,30		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30		1,9	0,22		1,3	0,16
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,29		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,29		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,20		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,23		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,23		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,22		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,22		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,22		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,21		3,1	0,19		3,1	0,21		3,1	0,22		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,08		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,05		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,32		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,16		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,29	86	1,3	0,37	87	1,3	0,40	88	1,3	0,38	89	1,3	0,39	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,29
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,27
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,26
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,25
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,23
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,17
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,17		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,19		3,0	0,18		3,0	0,16
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06
91	1,3	0,37	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,29		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,25		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,24		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,23		2,0	0,14		2,0	0,14		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,14		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,14		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,18		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,18		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,16
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,10		3,1	0,15
	3,2	0,15		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,05
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,28	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,33			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,16		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,18			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,16			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,16			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,16			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,16			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,13			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,13			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,13			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,13			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,13			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,13			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,13			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,13			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,10			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,05		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,05		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,05		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,37	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,37		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,31
	0,9	0,36		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,26
	1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,24		2,2	0,25
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,16
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,07
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,44
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,20		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,06		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,37	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,28		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,5	0,17
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,25		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,21		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,21		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,18		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,16		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,14		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,15		2,6	0,16		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,27		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,16		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,24		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,15		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,18
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,06
25	1,3	0,39	26	1,3	0,38	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,27		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,29
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,22
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,21

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,39	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,37	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,33
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,25		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,27		2,3	0,24		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,19		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,19
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,40	42	1,3	0,40
	1,2	0,20		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30
	1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,29
	2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,23
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,21		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,08		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,28		1,8	0,27
	1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,23		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,20		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,24		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,08		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,36	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,31		1,2	0,19		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,31		1,3	0,17		1,5	0,26		1,3	0,16
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,31		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,31		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,18		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,16		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,17		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,27		2,0	0,23		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,21		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,17		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,11
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,08
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,26	63	1,3	0,34	64	1,1	0,27	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,23		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,06
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,40	72	1,3	0,44
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,23
	2,7	0,18		2,7	0,17		2,7	0,22		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,40	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,31
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,30		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,29		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,14
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,20		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,08		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,17
	1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,19		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,10		3,3	0,09

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,16
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,21		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,05		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,37	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,37		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,35		1,5	0,28		1,5	0,31
	0,9	0,35		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,26
	1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,24		2,2	0,25
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,16
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,07
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,44
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,20		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,06		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,37	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,28		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,5	0,17
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,25		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,21		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,21		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,18		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,14
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,16		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,14		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,15		2,6	0,16		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,27		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,16		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,24		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,15		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,18
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,06
25	1,3	0,39	26	1,3	0,38	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,27		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,29
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,22
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,21
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,39	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,37	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,33
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,30	
1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29	
1,8	0,29		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28	
1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28	
2,0	0,28		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28	
2,1	0,27		2,1	0,25		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27	
2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27	
2,3	0,27		2,3	0,24		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27	
2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21	
2,5	0,21		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21	
2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,19		2,6	0,21	
2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,21	
2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19	
2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19	
3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19	
3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,19	
3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16	
3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12	
3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08	
3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08	
3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08	
3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07	
3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07	
3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07	
4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08	
4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08	
4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07	
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,40	42	1,3	0,40
1,2	0,20		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34	
1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32	
1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31	
1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31	
1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30	
1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30	
1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30	
1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,29	
2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29	
2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29	
2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23	
2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23	
2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23	
2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,23	
2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22	
2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,21		2,9	0,22	
2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,22	
2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22	
3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19	
3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13	
3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10	
3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09	
3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,08		3,6	0,09	
3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08	
3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08	
3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,08		3,9	0,08	
3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08	
3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09	
4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07	
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30	
1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29	
1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28	
1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,28	
1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,28		1,8	0,27	
1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27	
2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27	
2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26	
2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,23		2,2	0,26		2,2	0,26	
2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,25		2,3	0,26	
2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,20		2,4	0,21	
2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,21	
2,6	0,24		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20	
2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20	
2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20	
2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20	
3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,18		3,0	0,19	
3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18	

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,08		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,36	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,31		1,2	0,19		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,31		1,3	0,17		1,5	0,26		1,3	0,16
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,31		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,31		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,18		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13
	2,5	0,17		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,16		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,17		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,27		2,0	0,23		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,22		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,21		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,17		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,11
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,08
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,26	63	1,3	0,34	64	1,1	0,27	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,23		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,17		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,06
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,40	72	1,3	0,44
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,23
	2,7	0,18		2,7	0,17		2,7	0,22		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,40	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,31
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,30		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,29		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,14
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,20		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,08		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,17
	1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,19		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,16
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,21		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,05		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,40	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,38	5	1,3	0,35	6	1,3	0,39
	0,7	0,39		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,37		1,4	0,30		1,4	0,32
	0,8	0,39		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,37		1,5	0,28		1,5	0,30
	0,9	0,38		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,36		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,37		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,35		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,16		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,16		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,13		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,13		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,12		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,11		2,0	0,24		2,0	0,25
	1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,10		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,10		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,23		2,2	0,24
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,09		2,4	0,18		2,4	0,23
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,09		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,09		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,09		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,17		2,8	0,16
	2,2	0,09		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,3	0,09		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,07		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,07		3,2	0,15		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,07		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,07		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,07		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,38	9	1,0	0,53	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,43
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,35		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,31		1,2	0,35		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,30
	1,4	0,33		1,6	0,30		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,29		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,28		1,5	0,28
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,31		1,6	0,30		1,7	0,27		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,28		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,27
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,30		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,25		1,9	0,26
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,27		2,1	0,29		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,25
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,24		2,4	0,28		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,21
	2,6	0,18		2,8	0,19		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,21		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,25		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,18		2,8	0,17
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,14
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,08		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,40	15	0,6	0,39	16	0,6	0,39	17	0,6	0,39	18	1,0	0,41
	1,1	0,30		0,7	0,39		0,7	0,39		0,7	0,39		0,7	0,39		1,1	0,31
	1,2	0,29		0,8	0,39		0,8	0,39		0,8	0,39		0,8	0,38		1,2	0,25
	1,3	0,29		0,9	0,39		0,9	0,39		0,9	0,39		0,9	0,38		1,3	0,21
	1,4	0,28		1,0	0,39		1,0	0,39		1,0	0,39		1,0	0,38		1,4	0,19
	1,5	0,28		1,1	0,38		1,1	0,39		1,1	0,39		1,1	0,38		1,5	0,17
	1,6	0,27		1,2	0,26		1,2	0,26		1,2	0,39		1,2	0,26		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,22		1,3	0,23		1,3	0,27		1,3	0,22		1,7	0,16
	1,8	0,25		1,4	0,20		1,4	0,21		1,4	0,24		1,4	0,20		1,8	0,15
	1,9	0,25		1,5	0,18		1,5	0,19		1,5	0,22		1,5	0,19		1,9	0,15
	2,0	0,24		1,6	0,17		1,6	0,19		1,6	0,20		1,6	0,18		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,16		1,7	0,18		1,7	0,20		1,7	0,18		2,1	0,14
	2,2	0,23		1,8	0,16		1,8	0,18		1,8	0,19		1,8	0,17		2,2	0,14
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,17		1,9	0,18		1,9	0,17		2,3	0,14
	2,4	0,22		2,0	0,15		2,0	0,17		2,0	0,18		2,0	0,17		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,15		2,1	0,17		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,17		2,2	0,16		2,6	0,11
	2,7	0,14		2,3	0,14		2,3	0,16		2,3	0,17		2,3	0,16		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,14		2,4	0,16		2,4	0,17		2,4	0,16		2,8	0,10
	2,9	0,14		2,5	0,14		2,5	0,16		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,16		2,6	0,16		2,6	0,15		3,0	0,09
	3,1	0,13		2,7	0,11		2,7	0,14		2,7	0,16		2,7	0,14		3,1	0,09
	3,2	0,13		2,8	0,11		2,8	0,14		2,8	0,16		2,8	0,14		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,14		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,10		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,38	20	0,6	0,34	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,35
	1,4	0,32		0,7	0,34		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,19		1,4	0,30

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,29		0,8	0,34		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,17		1,5	0,28
	1,6	0,27		0,9	0,34		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,26		1,0	0,34		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,25		1,1	0,34		1,6	0,16		1,8	0,26		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,24		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,24
	2,0	0,23		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,22		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,24		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,15		2,3	0,23		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,15		2,2	0,15		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,17		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,14		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,14		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,17
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,15		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,10		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,2	0,06
25	1,3	0,39	26	1,3	0,37	27	1,3	0,40	28	1,3	0,40	29	1,3	0,39	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,29		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,26		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,25		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,24		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,21
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,18		2,8	0,20		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,20
	3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,40	33	1,1	0,30	34	1,1	0,30	35	1,3	0,36	36	1,3	0,36
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,30		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,30		1,3	0,17		1,3	0,18		1,5	0,28		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,4	0,16		1,4	0,16		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,7	0,29		1,7	0,28		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,27		1,6	0,15		1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,26		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,27
	2,1	0,27		2,1	0,25		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,25		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,27		2,3	0,24		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,23		2,3	0,26
	2,4	0,21		2,4	0,21		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,21		2,5	0,21		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,18		2,6	0,20
	2,7	0,20		2,7	0,20		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,20		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,18		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,18

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,19		3,1	0,16		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,16		3,1	0,18
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,31	38	1,3	0,39	39	1,3	0,38	40	1,3	0,37	41	1,3	0,39	42	1,3	0,39
	1,2	0,20		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,33
	1,3	0,18		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,30		1,7	0,30
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29
	1,9	0,15		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,28
	2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,22		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,22
	2,5	0,14		2,7	0,18		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,09
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,39	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,27
	1,8	0,28		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,28		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,27		2,0	0,26
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,25		2,3	0,25
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,21
	2,5	0,23		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20
	2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19
	3,0	0,21		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,08		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,35	50	1,3	0,37	51	0,6	0,32	52	1,1	0,28	53	1,3	0,32	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,31		0,7	0,32		1,2	0,19		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,28		0,8	0,32		1,3	0,17		1,5	0,26		1,3	0,15

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,26		1,6	0,26		0,9	0,32		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,25		1,7	0,25		1,0	0,32		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,32		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,21		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,23		2,0	0,22		1,3	0,18		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,21		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,17		2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,16		1,9	0,13		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,16		2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,14		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,39	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,25
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,27		1,2	0,16
	1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,28		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,27		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,23		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,27		1,9	0,26		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,26		2,1	0,26		2,1	0,26		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,26		2,2	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,20		2,4	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,19		2,9	0,16		2,8	0,10
	3,1	0,20		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,32	62	1,1	0,25	63	1,3	0,33	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,27		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,15		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,24		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,14		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,23		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,13		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,17		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,16		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,15		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,07		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,22
	2,9	0,15		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,31
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,31
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,14
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,21		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,31
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,17

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,19		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,04		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,33
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,35	92	1,1	0,26	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,13		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,16		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 6

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,08		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,04
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,18			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,16			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,21		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,15			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,41	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,40	5	1,3	0,35	6	1,3	0,38
	0,7	0,41		0,7	0,31		0,7	0,25		0,7	0,39		1,4	0,29		1,4	0,32
	0,8	0,40		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,39		1,5	0,28		1,5	0,30
	0,9	0,40		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,38		1,6	0,26		1,6	0,28
	1,0	0,39		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,37		1,7	0,25		1,7	0,27
	1,1	0,17		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,16		1,8	0,25		1,8	0,26
	1,2	0,14		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,13		1,9	0,24		1,9	0,26
	1,3	0,12		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,11		2,0	0,24		2,0	0,25
	1,4	0,11		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,10		2,1	0,23		2,1	0,25
	1,5	0,10		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,10		2,2	0,23		2,2	0,24
	1,6	0,10		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,09		2,4	0,18		2,4	0,23
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,09		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,09		2,6	0,18		2,6	0,22
	2,0	0,09		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,09		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,1	0,09		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,09		2,8	0,17		2,8	0,16
	2,2	0,09		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,15
	2,3	0,09		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,07		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,07		3,2	0,15		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,07		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,07		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,07		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,38	9	1,0	0,53	10	1,0	0,47	11	1,1	0,43	12	1,0	0,43

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,2	0,39		1,4	0,32		1,1	0,37		1,1	0,34		1,2	0,35		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,31		1,2	0,35		1,2	0,33		1,3	0,32		1,2	0,30
	1,4	0,33		1,6	0,30		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,30		1,3	0,29
	1,5	0,31		1,7	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,29		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,28		1,5	0,28
	1,7	0,28		1,9	0,28		1,6	0,31		1,6	0,30		1,7	0,27		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,28		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,26		1,7	0,27
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,30		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,25		1,9	0,26
	2,1	0,24		2,3	0,27		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,27		2,1	0,29		2,1	0,27		2,2	0,24		2,1	0,25
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,23		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,24		2,4	0,28		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,21
	2,6	0,18		2,8	0,19		2,5	0,25		2,5	0,22		2,6	0,21		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,25		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,18		2,8	0,17
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,14
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,08		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,41	15	0,6	0,41	16	0,6	0,41	17	0,6	0,40	18	1,0	0,43
	1,1	0,30		0,7	0,41		0,7	0,41		0,7	0,41		0,7	0,40		1,1	0,32
	1,2	0,29		0,8	0,41		0,8	0,41		0,8	0,41		0,8	0,40		1,2	0,26
	1,3	0,29		0,9	0,41		0,9	0,41		0,9	0,41		0,9	0,40		1,3	0,22
	1,4	0,28		1,0	0,40		1,0	0,41		1,0	0,41		1,0	0,40		1,4	0,20
	1,5	0,28		1,1	0,40		1,1	0,40		1,1	0,41		1,1	0,40		1,5	0,18
	1,6	0,27		1,2	0,27		1,2	0,27		1,2	0,40		1,2	0,27		1,6	0,17
	1,7	0,26		1,3	0,23		1,3	0,24		1,3	0,28		1,3	0,23		1,7	0,16
	1,8	0,25		1,4	0,20		1,4	0,21		1,4	0,25		1,4	0,21		1,8	0,16
	1,9	0,25		1,5	0,19		1,5	0,20		1,5	0,23		1,5	0,20		1,9	0,15
	2,0	0,24		1,6	0,18		1,6	0,19		1,6	0,21		1,6	0,19		2,0	0,15
	2,1	0,23		1,7	0,17		1,7	0,19		1,7	0,20		1,7	0,18		2,1	0,15
	2,2	0,23		1,8	0,16		1,8	0,18		1,8	0,19		1,8	0,18		2,2	0,14
	2,3	0,22		1,9	0,16		1,9	0,18		1,9	0,19		1,9	0,17		2,3	0,14
	2,4	0,22		2,0	0,15		2,0	0,17		2,0	0,18		2,0	0,17		2,4	0,14
	2,5	0,21		2,1	0,15		2,1	0,17		2,1	0,18		2,1	0,17		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,15		2,2	0,17		2,2	0,18		2,2	0,17		2,6	0,11
	2,7	0,14		2,3	0,14		2,3	0,17		2,3	0,17		2,3	0,16		2,7	0,11
	2,8	0,14		2,4	0,14		2,4	0,16		2,4	0,17		2,4	0,16		2,8	0,11
	2,9	0,13		2,5	0,14		2,5	0,16		2,5	0,17		2,5	0,16		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,16		2,6	0,17		2,6	0,16		3,0	0,09
	3,1	0,13		2,7	0,11		2,7	0,15		2,7	0,16		2,7	0,14		3,1	0,09
	3,2	0,13		2,8	0,11		2,8	0,14		2,8	0,16		2,8	0,14		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,11		2,9	0,13		2,9	0,14		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,12		3,0	0,10		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,39	20	0,6	0,35	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,29	24	1,3	0,35
	1,4	0,33		0,7	0,34		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,19		1,4	0,29
	1,5	0,30		0,8	0,34		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,17		1,5	0,28
	1,6	0,28		0,9	0,34		1,4	0,17		1,6	0,28		1,4	0,16		1,6	0,26
	1,7	0,26		1,0	0,34		1,5	0,16		1,7	0,27		1,5	0,15		1,7	0,26
	1,8	0,25		1,1	0,34		1,6	0,16		1,8	0,26		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,24		1,2	0,23		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,24
	2,0	0,23		1,3	0,20		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,22		1,4	0,18		1,9	0,15		2,1	0,24		1,9	0,15		2,1	0,23
	2,2	0,21		1,5	0,17		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,21		1,6	0,16		2,1	0,15		2,3	0,23		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,18		1,7	0,15		2,2	0,15		2,4	0,18		2,2	0,14		2,4	0,18
	2,5	0,17		1,8	0,15		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,14		2,5	0,18
	2,6	0,17		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,14		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,17
	2,8	0,15		2,1	0,14		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,15		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,12		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,12		3,1	0,16
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,10		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,09		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,2	0,06
25	1,3	0,39	26	1,3	0,37	27	1,3	0,41	28	1,3	0,41	29	1,3	0,39	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,32		1,5	0,30		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,29
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,30		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,29		1,8	0,28
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,29		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,27		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,26		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,25		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,27
	2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,24		2,3	0,25		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,19		2,6	0,21		2,6	0,21		2,6	0,21
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,18		2,8	0,20		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,17		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,20
	3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,41	33	1,1	0,29	34	1,1	0,30	35	1,3	0,36	36	1,3	0,36
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,2	0,19		1,2	0,20		1,4	0,30		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,3	0,17		1,3	0,17		1,5	0,28		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,4	0,16		1,4	0,16		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,7	0,29		1,7	0,28		1,5	0,15		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,6	0,15		1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,27		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,26		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,27
	2,1	0,28		2,1	0,26		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,25		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,23		2,2	0,26
	2,3	0,27		2,3	0,25		2,1	0,14		2,1	0,15		2,3	0,23		2,3	0,26
	2,4	0,21		2,4	0,21		2,2	0,14		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,21		2,5	0,21		2,3	0,14		2,3	0,15		2,5	0,18		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,21		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,18		2,6	0,20
	2,7	0,20		2,7	0,20		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,20		2,8	0,20		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,20		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,18
	3,0	0,19		3,0	0,18		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,16		3,0	0,18
	3,1	0,19		3,1	0,16		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,16		3,1	0,18
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,31	38	1,3	0,39	39	1,3	0,37	40	1,3	0,37	41	1,3	0,39	42	1,3	0,39
	1,2	0,20		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,33

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,3	0,18		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,30		1,7	0,30
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,28		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30
	1,7	0,15		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,29
	1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,29
	1,9	0,15		2,1	0,25		2,1	0,27		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27		2,3	0,27		2,3	0,28
	2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,22		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,22
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,22
	2,5	0,14		2,7	0,18		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,20		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,21
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,09
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,36	44	1,3	0,37	45	1,3	0,36	46	1,3	0,40	47	1,3	0,37	48	1,3	0,35
	1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,34		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,28
	1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,28		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,29		1,7	0,27
	1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,28		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,27		1,9	0,26
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,26		2,0	0,27		2,0	0,26
	2,1	0,27		2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,25		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,27		2,3	0,27		2,3	0,27		2,3	0,24		2,3	0,26		2,3	0,25
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,21
	2,5	0,23		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20
	2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19
	3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,16		3,1	0,18		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,08		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,35	50	1,3	0,37	51	0,6	0,32	52	1,1	0,28	53	1,3	0,32	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,31		0,7	0,32		1,2	0,19		1,4	0,27		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,29		0,8	0,32		1,3	0,17		1,5	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,26		1,6	0,27		0,9	0,32		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,25		1,7	0,25		1,0	0,32		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,24		1,1	0,32		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,13
	1,9	0,24		1,9	0,23		1,2	0,21		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,23		2,0	0,22		1,3	0,18		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,14		2,2	0,21		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,17		2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,16		1,9	0,13		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,16		2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,14		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,38	56	1,3	0,39	57	1,3	0,35	58	1,3	0,36	59	1,2	0,35	60	1,1	0,25
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,29		1,4	0,30		1,3	0,27		1,2	0,16
	1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,28		1,5	0,28		1,4	0,25		1,3	0,14
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,27		1,6	0,28		1,5	0,24		1,4	0,13
	1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,27		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,27		1,8	0,26		1,8	0,27		1,7	0,23		1,6	0,13
	1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,26		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,26		1,9	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,26		2,1	0,26		2,1	0,26		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,26		2,2	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,20		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,20		2,5	0,20		2,4	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,10
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,16		2,7	0,10
	3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,19		2,9	0,16		2,8	0,10
	3,1	0,20		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,16		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,11		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,32	62	1,1	0,25	63	1,3	0,33	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,27		1,2	0,17		1,4	0,27		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,25		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,15		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,24		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,14		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,23		1,5	0,13		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,23		1,6	0,13		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,22		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,13		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,22		1,8	0,13		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		1,9	0,15
	2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,17		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,16		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,15		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,13		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,07		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,04		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,39	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30
	1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,22
	2,9	0,15		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,21
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,09		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,31
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,31
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,31
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,31
	1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,14
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,22		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,21		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,21		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,20		3,0	0,19		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,31
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,17
	1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,19		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,04		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,38	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,33
	1,2	0,20		1,4	0,29		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,28		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,23
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,22
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,19		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,15
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,18		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,35	92	1,1	0,26	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,13		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,17		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,16		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,08		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,04		4,2	0,04
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,18			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 7

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,16			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,21		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,15			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,15			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,12		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,37	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,37		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,31
	0,9	0,36		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,26		1,8	0,27
	1,2	0,13		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,26
	1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,24		2,2	0,25
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,16
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,07
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,44
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,20		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,06		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,37	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,37		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,28		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,25		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,21		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,21		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,18		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,16		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,16		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,14		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,15		2,6	0,16		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,29		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,27		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,16		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,24		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,15		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,15		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,18
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,39	26	1,3	0,38	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,27		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,29
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,22
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,21
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,39	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,37	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,33
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,25		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,27		2,3	0,24		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,19		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,19
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,40	42	1,3	0,40
	1,2	0,20		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30
	1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,29
	2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,23
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,21		2,9	0,22

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,08		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,28		1,8	0,27
	1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,20		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,24		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,08		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,35	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,31		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,31		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,31		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,31		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,18		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,16		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,17		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,27		2,0	0,23		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,21		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,11
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,08
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,26	63	1,3	0,34	64	1,1	0,27	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,23		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,06
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,40	72	1,3	0,44
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,23
	2,7	0,18		2,7	0,17		2,7	0,22		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,40	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,31
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,30		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,29		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,14
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,20		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,08		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,17
	1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,19		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,16
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,21		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 8

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,05		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 9

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,37	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,37		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,31
	0,9	0,36		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,26		1,8	0,27
	1,2	0,13		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,26
	1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,24		2,2	0,25
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,16
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,07
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,44
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,32		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,20		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,06		4,0	0,06		3,9	0,07

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 9

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,37	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,37		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,28		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,25		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,21		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,21		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,18		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,16		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,16		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,14		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,15		2,6	0,16		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,14		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,29		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,27		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,16		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,24		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,15		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,15		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,12		2,7	0,18
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,39	26	1,3	0,38	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,27		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,29
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,22
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 9

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,21
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,39	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,37	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,33
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,25		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,27		2,3	0,24		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,19		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,19
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,40	42	1,3	0,40
	1,2	0,20		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30
	1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,29
	2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,23
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,21		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,08		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 9

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,28		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,20		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,24		2,6	0,23		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,23		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,09		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,08		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,35	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,31		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,30		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,31		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,31		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,16		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,17		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,27		2,0	0,23		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,21		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 9

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,11
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,08
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,26	63	1,3	0,34	64	1,1	0,27	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,23		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,17		2,9	0,11		2,9	0,12		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,06
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,40	72	1,3	0,44
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,35		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,22		2,6	0,23
	2,7	0,18		2,7	0,17		2,7	0,22		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,40	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,31
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34		1,3	0,30		0,7	0,30

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 9

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,30		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,29		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,14
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,20		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,08		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,09
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,17
	1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,12		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,37	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,26		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,19		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 9

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,26		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,14		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,14		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,17
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,16
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,21		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,15		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,19		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,13		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,18		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,05		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo	Quota	Tens.												
------	-------	-------	------	-------	-------	------	-------	-------	------	-------	-------	------	-------	-------

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

TRASFORMATORE AT

STRUTTURA DI FONDAZIONE

N.ro	m	kg/cmq															
1	0,6	0,37	2	0,6	0,31	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,37		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,30
	0,9	0,35		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,26
	1,4	0,10		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,23		2,2	0,24
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,50	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,43
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,31		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,24		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,28		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,37	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,28		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,25		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,21		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,21		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,17		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,16		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,13		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,15		2,6	0,15		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,26		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,16		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,15		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,17
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,39	26	1,3	0,37	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,27		1,8	0,26		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,21
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,20
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,39	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,36	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,16		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,30

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,29
	1,8	0,28		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,24		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,26		2,3	0,23		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,23		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,19		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,39	42	1,3	0,40
	1,2	0,20		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29
	1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29
	2,0	0,15		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,10		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,26		2,0	0,26
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,22		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,35	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,30		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,30		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,30		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,30		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,04		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,27		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,26	63	1,3	0,34	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,34		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,42	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,41	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,17
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,16		1,9	0,13
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,18		3,2	0,18		3,1	0,14		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,09
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,08
	3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,17		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,30		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,28		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,15
	1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,20		2,6	0,11
	2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,36	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,25		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,10		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,29
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15		1,6	0,26
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,22
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,16
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,09		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,29	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,17		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,14		1,8	0,16			
	1,9	0,14		1,4	0,14		2,1	0,18		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,12		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,17		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,36	2	0,6	0,30	3	0,6	0,25	4	0,6	0,34	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,36		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,34		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,35		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,33		1,5	0,28		1,5	0,31
	0,9	0,35		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,33		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,34		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,32		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,14		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,08		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,26
	1,4	0,10		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,23		2,2	0,24
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,08		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,08		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. N.ro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,05		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,05		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,49	8	1,3	0,39	9	1,0	0,54	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,43
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,32		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,31
	1,4	0,33		1,6	0,31		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,31		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,32		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,28
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,27
	2,1	0,23		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,27		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,28		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,20		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,26		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,19		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,15
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,36	15	0,6	0,36	16	0,6	0,35	17	0,6	0,35	18	1,0	0,37
	1,1	0,30		0,7	0,36		0,7	0,35		0,7	0,35		0,7	0,35		1,1	0,28
	1,2	0,29		0,8	0,35		0,8	0,35		0,8	0,35		0,8	0,35		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,35		0,9	0,35		0,9	0,35		0,9	0,35		1,3	0,19
	1,4	0,28		1,0	0,35		1,0	0,35		1,0	0,35		1,0	0,35		1,4	0,17
	1,5	0,27		1,1	0,35		1,1	0,35		1,1	0,35		1,1	0,35		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,23		1,2	0,24		1,2	0,35		1,2	0,24		1,6	0,15
	1,7	0,26		1,3	0,20		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,20		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,20		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,17		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,13
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,16		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,16		1,8	0,17		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,14		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,16		2,1	0,15		2,5	0,12
	2,6	0,15		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,13		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,15		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,10		2,6	0,15		2,6	0,15		2,6	0,14		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,13		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,11		3,3	0,05
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,09		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,08		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,06		3,6	0,04
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,32	21	1,1	0,31	22	1,3	0,36	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,32		1,2	0,20		1,4	0,30		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,32		1,3	0,18		1,5	0,28		1,3	0,18		1,5	0,28

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1,6	0,26		0,9	0,32		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27	
1,7	0,25		1,0	0,32		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26	
1,8	0,24		1,1	0,32		1,6	0,15		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25	
1,9	0,23		1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25	
2,0	0,22		1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24	
2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24	
2,2	0,20		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23	
2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23	
2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18	
2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18	
2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18	
2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,17	
2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17	
2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17	
3,0	0,14		2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17	
3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,17	
3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14	
3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09	
3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07	
3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07	
3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07	
3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,05	
3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06	
3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06	
4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06	
4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06	
4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05	
25	1,3	0,38	26	1,3	0,37	27	1,3	0,38	28	1,3	0,38	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32	
1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,31	
1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30	
1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29	
1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,8	0,29	
1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,28	
2,0	0,27		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28	
2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,27		2,1	0,28	
2,2	0,26		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28	
2,3	0,26		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,27	
2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,22	
2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22	
2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,21	
2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,17		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21	
2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21	
2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19		2,9	0,21	
3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		3,0	0,21	
3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,15		3,1	0,15		3,1	0,19		3,1	0,20	
3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16	
3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12	
3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08	
3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08	
3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08	
3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07	
3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07	
3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07	
4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07	
4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07	
4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06	
31	1,3	0,37	32	1,3	0,38	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,37	36	1,3	0,37
1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,33	
1,5	0,30		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31	
1,6	0,29		1,6	0,28		1,4	0,17		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,30	
1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,27		1,7	0,29	
1,8	0,28		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28	
1,9	0,28		1,9	0,25		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28	
2,0	0,27		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,28	
2,1	0,27		2,1	0,24		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27	
2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27	
2,3	0,26		2,3	0,23		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27	
2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21	
2,5	0,20		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21	
2,6	0,20		2,6	0,19		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,19		2,6	0,21	
2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20	
2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19	
2,9	0,19		2,9	0,17		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19	
3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19	
3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,18	

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,07
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,39	42	1,3	0,40
	1,2	0,20		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,30
	1,9	0,16		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,1	0,29
	2,0	0,16		2,2	0,25		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,18		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,10
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,37	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,28
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,26		2,0	0,26
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,23		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,25		2,2	0,26
	2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,22		2,3	0,25		2,3	0,26
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19
	3,0	0,21		3,0	0,22		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,35	51	0,6	0,30	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,29		0,7	0,30		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,30		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16
	1,6	0,25		1,6	0,25		0,9	0,30		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,15

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,30		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,22		1,1	0,30		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,14
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,19		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,12		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,13		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,10
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,04		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,05		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,29		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,27		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,21		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,20		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,06		4,0	0,06
61	1,3	0,33	62	1,1	0,26	63	1,3	0,34	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,14		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,33		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,30
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,24		2,3	0,23		2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,23
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,9	0,16		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,41	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,40	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,31		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,16
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,29		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,23		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,15		1,9	0,12
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,22		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,18		3,2	0,18		3,1	0,13		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,09		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,08
	3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,08
	3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,31	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,16		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,27		1,7	0,29		1,5	0,16

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,27		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,14
	1,8	0,13		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,19		2,6	0,11
	2,2	0,12		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,14		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,29	86	1,3	0,36	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,34
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,25		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,18		1,4	0,28
	1,5	0,27		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24
	1,9	0,24		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,14		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,22
	2,1	0,23		1,9	0,14		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,21
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,16
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,4	0,08		3,2	0,10		3,2	0,10		3,4	0,06		3,2	0,08		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,28	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,16		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,17			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,14		1,8	0,16			
	1,9	0,13		1,4	0,14		2,1	0,18		1,4	0,13		1,9	0,16			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,12		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,17		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,10		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,37	2	0,6	0,30	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,36		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,30
	0,9	0,35		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,25
	1,4	0,10		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,23		2,2	0,24
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,08		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,49	8	1,3	0,38	9	1,0	0,53	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,43
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,3	0,36		1,5	0,31		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,30
	1,4	0,33		1,6	0,30		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,31		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,31		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,27
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,26
	2,1	0,23		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,27		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,27		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,19		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,25		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,18		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,14
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,36	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,27		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,35		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,24		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,20		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,20		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,17		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,13		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,10		2,6	0,15		2,6	0,15		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,36	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,26		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,15		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,20		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,17
	2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,16
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,05
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,38	26	1,3	0,37	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,26		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,28
	2,0	0,27		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,27		2,1	0,28
	2,2	0,26		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,21
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,15		3,1	0,15		3,1	0,19		3,1	0,20
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,38	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,36	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,16		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,29
	1,8	0,28		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,25		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,27		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,27
	2,1	0,27		2,1	0,24		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,26		2,3	0,23		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,23		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,20		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,18		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,07
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,39	42	1,3	0,39
	1,2	0,20		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29
	1,9	0,15		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,0	0,15		2,2	0,25		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,09
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,27
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,26		2,0	0,26
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,25		2,2	0,26
	2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,22		2,3	0,25		2,3	0,25
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19
	3,0	0,21		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,35	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,30		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,30		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,30		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,30		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,30		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,09
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,04		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,05		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,26		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,19		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,32	62	1,1	0,26	63	1,3	0,33	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,17		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,32

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,22
	2,9	0,15		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,41	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,40	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,16
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,15		1,9	0,12
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,21		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,18		3,1	0,13		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,08
	3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,08
	3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,16		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,27		1,7	0,29		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,27		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,14
	1,8	0,13		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,19		2,6	0,11
	2,2	0,12		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,14		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,04		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,04		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,29	86	1,3	0,36	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,33
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,25		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,19		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28
	1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24
	1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,13		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,22
	2,1	0,23		1,9	0,13		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,21
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,16
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,15		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,08		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,28	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,16		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,16			

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16				
1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16				
1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,14		1,8	0,16				
1,9	0,13		1,4	0,14		2,1	0,18		1,4	0,13		1,9	0,15				
2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,12		2,0	0,15				
2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,17		1,6	0,12		2,1	0,15				
2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15				
2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15				
2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12				
2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12				
2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12				
2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12				
2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12				
2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12				
3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12				
3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12				
3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09				
3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08				
3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06				
3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06				
3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06				
3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06				
3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06				
3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06				
4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06				

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,38	2	0,6	0,30	3	0,6	0,25	4	0,6	0,36	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
0,7	0,37		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,36		1,4	0,30		1,4	0,32	
0,8	0,37		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,35		1,5	0,28		1,5	0,30	
0,9	0,36		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29	
1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,34		1,7	0,26		1,7	0,28	
1,1	0,16		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27	
1,2	0,13		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26	
1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,25	
1,4	0,10		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,10		2,1	0,24		2,1	0,25	
1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,23		2,2	0,24	
1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,09		2,3	0,23		2,3	0,24	
1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,23	
1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23	
1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23	
2,0	0,09		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21	
2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16	
2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16	
2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15	
2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15	
2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,15		3,2	0,11	
2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11	
2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11	
2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09	
2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08	
3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,7	0,06		3,7	0,06	
3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07	
3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07	
3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06	
3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06	
3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06	
7	1,1	0,49	8	1,3	0,38	9	1,0	0,53	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,43
1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,35		1,1	0,31	
1,3	0,36		1,5	0,31		1,2	0,35		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,30	
1,4	0,33		1,6	0,30		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30	
1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,31		1,5	0,29		1,4	0,29	
1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,28		1,5	0,29	
1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,31		1,6	0,30		1,7	0,27		1,6	0,28	
1,8	0,26		2,0	0,28		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,27	
1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,30		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27	
2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,26	
2,1	0,23		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,27		2,1	0,25		2,0	0,26	
2,2	0,23		2,4	0,27		2,1	0,29		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,25	
2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25	
2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22	
2,5	0,19		2,7	0,24		2,4	0,28		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,21	
2,6	0,18		2,8	0,19		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21	
2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,25		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19	

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,18		2,8	0,17
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,14
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,38	15	0,6	0,37	16	0,6	0,37	17	0,6	0,37	18	1,0	0,39
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,37		0,7	0,37		0,7	0,37		1,1	0,30
	1,2	0,29		0,8	0,37		0,8	0,37		0,8	0,37		0,8	0,36		1,2	0,24
	1,3	0,29		0,9	0,37		0,9	0,37		0,9	0,37		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,37		1,0	0,37		1,0	0,37		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,27		1,1	0,37		1,1	0,37		1,1	0,37		1,1	0,36		1,5	0,17
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,25		1,2	0,37		1,2	0,25		1,6	0,16
	1,7	0,26		1,3	0,21		1,3	0,22		1,3	0,26		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,19		1,4	0,20		1,4	0,23		1,4	0,19		1,8	0,15
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,19		1,5	0,21		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,18		1,6	0,20		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,16		1,7	0,17		1,7	0,19		1,7	0,17		2,1	0,14
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,17		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,17		1,9	0,18		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,21		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,13
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,17		2,2	0,16		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,14		2,3	0,16		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,13		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,11		2,6	0,15		2,6	0,16		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,14		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,14		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,37	23	1,1	0,30	24	1,3	0,35
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,29		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,17		1,5	0,28
	1,6	0,27		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,15		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,24
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,21		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,15		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,14		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,17
	2,8	0,15		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,16
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,06
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,38	26	1,3	0,37	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,25		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28
	2,2	0,27		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,20		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,21		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,21
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,16		3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,16		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,20
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,39	33	1,1	0,30	34	1,1	0,30	35	1,3	0,36	36	1,3	0,36
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,30		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,28		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,16		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,29
	1,8	0,28		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,26		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,28		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,27
	2,1	0,27		2,1	0,25		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,26		2,3	0,24		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,23		2,3	0,26
	2,4	0,21		2,4	0,21		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,20		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,18		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,18
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,16		3,1	0,18
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,39	42	1,3	0,39
	1,2	0,20		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,33
	1,3	0,18		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,30		1,7	0,30
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29
	1,9	0,15		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,28
	2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,23		2,4	0,22		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,22
	2,5	0,14		2,7	0,18		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,22

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,09
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,27
	1,8	0,28		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,26		2,0	0,26
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,26		2,2	0,26
	2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,23		2,3	0,25		2,3	0,25
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,23		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,18		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19
	3,0	0,21		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,18		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,36	51	0,6	0,31	52	1,1	0,28	53	1,3	0,32	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,31		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,31		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,31		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,31		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,31		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,18		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,11		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,09
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,04		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,06		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,39	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,25
	1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,28		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,26		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,20		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,19		2,9	0,16		2,8	0,10
	3,1	0,20		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,32	62	1,1	0,26	63	1,3	0,33	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,27		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,15		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,14		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,13		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,17		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,16		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,15		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,07		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,39	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,23		2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,22
	2,9	0,15		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,41	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,40	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,16
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,28		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,15		1,9	0,12
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,21		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,18		3,1	0,13		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,08
	3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,08
	3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,16		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,27		1,7	0,29		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,27		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,14
	1,8	0,13		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,19		2,6	0,11
	2,2	0,12		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,14		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,04		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,04		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,30	86	1,3	0,36	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,33
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,15		1,7	0,25		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,27		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,18		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28
	1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24
	1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,13		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,22
	2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,21
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,16
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,15		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,16		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,08		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,04		4,2	0,04
97	1,1	0,28	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,16		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,18			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,16			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,14		1,8	0,16			
	1,9	0,13		1,4	0,14		2,1	0,18		1,4	0,13		1,9	0,15			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,12		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,17		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,37	2	0,6	0,30	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,36		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,30
	0,9	0,35		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,25
	1,4	0,10		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,23		2,2	0,24
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,08		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,49	8	1,3	0,38	9	1,0	0,53	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,43
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,31		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,30
	1,4	0,33		1,6	0,30		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,31		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,31		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,27
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,26
	2,1	0,23		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,27		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,27		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,19		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,25		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,18		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,14
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,36	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,1	0,30		0,7	0,37		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,27		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,35		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,24		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,15
	1,7	0,26		1,3	0,20		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,20		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,17		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,12
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,13		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,10		2,6	0,15		2,6	0,15		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,36	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,26		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,15		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,22		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,20		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,17
	2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,16
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,05
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,38	26	1,3	0,37	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,26		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,28
	2,0	0,27		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,27		2,1	0,28
	2,2	0,26		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,21
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19		2,9	0,21

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,15		3,1	0,15		3,1	0,19		3,1	0,20
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,38	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,36	36	1,3	0,37
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,16		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,29
	1,8	0,28		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,25		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,27		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,27
	2,1	0,27		2,1	0,24		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,26		2,3	0,23		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,23		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,20		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,18		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,07
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,39	42	1,3	0,39
	1,2	0,20		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29
	1,9	0,15		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,0	0,15		2,2	0,25		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,09
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,30

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,27
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,26		2,0	0,26
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,25		2,2	0,26
	2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,22		2,3	0,25		2,3	0,25
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19
	3,0	0,21		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,35	51	0,6	0,30	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,30		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,30		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,30		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,30		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,30		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,09
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,04		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,05		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,26		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,19		2,9	0,17		2,8	0,10

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,32	62	1,1	0,26	63	1,3	0,33	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,17		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,22
	2,9	0,15		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,41	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,40	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,16
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,15		1,9	0,12
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,21		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,18		3,1	0,13		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,08
	3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,08
	3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,16		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,27		1,7	0,29		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,27		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,14
	1,8	0,13		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,19		2,6	0,11
	2,2	0,12		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,14		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,04		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,04		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,29	86	1,3	0,36	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,33
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,25		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,20		2,6	0,19		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28
	1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27
	1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25
	1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25
	1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24
	1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23
	2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,13		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,22
	2,1	0,23		1,9	0,13		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,21
	2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17
	2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,16
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,15		2,5	0,10		2,7	0,16
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15
	3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15
	3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,08		3,4	0,06
	3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06
	3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06
	3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04
	3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05
	3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05
	4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
97	1,1	0,28	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
	1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21			
	1,3	0,16		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19			
	1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17			
	1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,16			
	1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16			
	1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16			
	1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,14		1,8	0,16			
	1,9	0,13		1,4	0,14		2,1	0,18		1,4	0,13		1,9	0,15			
	2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,12		2,0	0,15			
	2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,17		1,6	0,12		2,1	0,15			
	2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15			
	2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15			
	2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12			
	2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12			
	2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12			
	2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12			
	2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12			
	2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12			
	3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12			
	3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12			
	3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09			
	3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08			
	3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06			
	3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06			
	3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06			
	3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06			
	3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06			
	3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06			
	4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
-----------	---------	--------------	-----------	---------	--------------	-----------	---------	--------------	-----------	---------	--------------	-----------	---------	--------------	-----------	---------	--------------

Ing. Leo Baldo Petitti

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2018 - Lic. Nro: 11461

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,37	2	0,6	0,30	3	0,6	0,25	4	0,6	0,35	5	1,3	0,36	6	1,3	0,39
	0,7	0,36		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,35		1,4	0,30		1,4	0,33
	0,8	0,36		0,8	0,30		0,8	0,24		0,8	0,34		1,5	0,28		1,5	0,30
	0,9	0,35		0,9	0,29		0,9	0,24		0,9	0,34		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,0	0,35		1,0	0,16		1,0	0,13		1,0	0,33		1,7	0,26		1,7	0,28
	1,1	0,15		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,15		1,8	0,25		1,8	0,27
	1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,9	0,25		1,9	0,26
	1,3	0,11		1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,10		2,0	0,24		2,0	0,25
	1,4	0,10		1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,09		2,1	0,24		2,1	0,25
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,09		2,2	0,23		2,2	0,24
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,08		2,3	0,23		2,3	0,24
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,08		2,4	0,19		2,4	0,24
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		2,5	0,18		2,5	0,23
	1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,08		2,6	0,18		2,6	0,23
	2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,07		2,0	0,08		2,7	0,18		2,7	0,21
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,9	0,17		2,9	0,16
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		3,1	0,17		3,1	0,15
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		3,2	0,16		3,2	0,11
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		3,3	0,11		3,3	0,11
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		3,4	0,08		3,4	0,11
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		3,5	0,08		3,5	0,09
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,2	0,06		3,2	0,06		3,2	0,05		3,2	0,05		3,9	0,07		3,9	0,07
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,04		4,1	0,07		4,1	0,06
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		4,2	0,06		4,2	0,06
7	1,1	0,49	8	1,3	0,38	9	1,0	0,53	10	1,0	0,47	11	1,1	0,44	12	1,0	0,43
	1,2	0,39		1,4	0,33		1,1	0,38		1,1	0,34		1,2	0,36		1,1	0,31
	1,3	0,36		1,5	0,31		1,2	0,36		1,2	0,33		1,3	0,33		1,2	0,30
	1,4	0,33		1,6	0,30		1,3	0,34		1,3	0,32		1,4	0,31		1,3	0,30
	1,5	0,31		1,7	0,30		1,4	0,33		1,4	0,31		1,5	0,30		1,4	0,29
	1,6	0,29		1,8	0,29		1,5	0,32		1,5	0,31		1,6	0,29		1,5	0,29
	1,7	0,28		1,9	0,29		1,6	0,31		1,6	0,30		1,7	0,28		1,6	0,28
	1,8	0,26		2,0	0,29		1,7	0,31		1,7	0,29		1,8	0,27		1,7	0,27
	1,9	0,25		2,1	0,28		1,8	0,31		1,8	0,29		1,9	0,26		1,8	0,27
	2,0	0,24		2,2	0,28		1,9	0,30		1,9	0,28		2,0	0,26		1,9	0,26
	2,1	0,23		2,3	0,28		2,0	0,30		2,0	0,27		2,1	0,25		2,0	0,26
	2,2	0,23		2,4	0,27		2,1	0,30		2,1	0,27		2,2	0,25		2,1	0,26
	2,3	0,22		2,5	0,27		2,2	0,29		2,2	0,26		2,3	0,24		2,2	0,25
	2,4	0,21		2,6	0,27		2,3	0,29		2,3	0,23		2,4	0,24		2,3	0,22
	2,5	0,19		2,7	0,25		2,4	0,29		2,4	0,22		2,5	0,22		2,4	0,22
	2,6	0,18		2,8	0,19		2,5	0,26		2,5	0,22		2,6	0,22		2,5	0,21
	2,7	0,18		2,9	0,19		2,6	0,25		2,6	0,20		2,7	0,21		2,6	0,19
	2,8	0,17		3,0	0,19		2,7	0,22		2,7	0,19		2,8	0,21		2,7	0,19
	2,9	0,15		3,1	0,19		2,8	0,22		2,8	0,18		2,9	0,18		2,8	0,18
	3,0	0,15		3,2	0,14		2,9	0,19		2,9	0,16		3,0	0,18		2,9	0,16
	3,1	0,10		3,3	0,13		3,0	0,18		3,0	0,16		3,1	0,13		3,0	0,16
	3,2	0,09		3,4	0,13		3,1	0,18		3,1	0,14		3,2	0,11		3,1	0,14
	3,3	0,09		3,5	0,11		3,2	0,16		3,2	0,14		3,3	0,11		3,2	0,14
	3,4	0,09		3,6	0,10		3,3	0,15		3,3	0,14		3,4	0,11		3,3	0,14
	3,5	0,08		3,7	0,08		3,4	0,15		3,4	0,11		3,5	0,10		3,4	0,12
	3,6	0,06		3,8	0,08		3,5	0,11		3,5	0,09		3,6	0,08		3,5	0,10
	3,7	0,05		3,9	0,08		3,6	0,10		3,6	0,06		3,7	0,08		3,6	0,08
	3,8	0,05		4,0	0,08		3,7	0,08		3,7	0,06		3,8	0,07		3,7	0,07
	3,9	0,05		4,1	0,07		3,8	0,09		3,8	0,06		3,9	0,07		3,8	0,07
	4,0	0,04		4,2	0,08		3,9	0,08		3,9	0,05		4,0	0,06		3,9	0,07
13	1,0	0,40	14	0,6	0,37	15	0,6	0,36	16	0,6	0,36	17	0,6	0,36	18	1,0	0,38
	1,1	0,30		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		0,7	0,36		1,1	0,29
	1,2	0,29		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		0,8	0,36		1,2	0,23
	1,3	0,29		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		0,9	0,36		1,3	0,20
	1,4	0,28		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,0	0,36		1,4	0,18
	1,5	0,27		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,36		1,1	0,35		1,5	0,16
	1,6	0,27		1,2	0,24		1,2	0,24		1,2	0,36		1,2	0,24		1,6	0,15
	1,7	0,26		1,3	0,20		1,3	0,21		1,3	0,25		1,3	0,21		1,7	0,15
	1,8	0,25		1,4	0,18		1,4	0,19		1,4	0,22		1,4	0,19		1,8	0,14
	1,9	0,25		1,5	0,17		1,5	0,18		1,5	0,20		1,5	0,18		1,9	0,14
	2,0	0,24		1,6	0,16		1,6	0,17		1,6	0,19		1,6	0,17		2,0	0,14
	2,1	0,23		1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		2,1	0,13
	2,2	0,23		1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,18		1,8	0,16		2,2	0,13
	2,3	0,22		1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		2,3	0,13
	2,4	0,22		2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,4	0,13
	2,5	0,21		2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,5	0,12

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,6	0,15		2,2	0,14		2,2	0,16		2,2	0,16		2,2	0,15		2,6	0,10
	2,7	0,14		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,16		2,3	0,15		2,7	0,10
	2,8	0,14		2,4	0,13		2,4	0,15		2,4	0,16		2,4	0,15		2,8	0,10
	2,9	0,13		2,5	0,13		2,5	0,15		2,5	0,16		2,5	0,15		2,9	0,10
	3,0	0,13		2,6	0,10		2,6	0,15		2,6	0,15		2,6	0,15		3,0	0,08
	3,1	0,13		2,7	0,10		2,7	0,14		2,7	0,15		2,7	0,13		3,1	0,08
	3,2	0,13		2,8	0,10		2,8	0,13		2,8	0,15		2,8	0,13		3,2	0,06
	3,3	0,11		2,9	0,10		2,9	0,12		2,9	0,13		2,9	0,12		3,3	0,06
	3,4	0,11		3,0	0,09		3,0	0,10		3,0	0,11		3,0	0,09		3,4	0,05
	3,5	0,06		3,1	0,09		3,1	0,09		3,1	0,08		3,1	0,09		3,5	0,05
	3,6	0,06		3,2	0,06		3,2	0,07		3,2	0,07		3,2	0,07		3,6	0,05
	3,7	0,06		3,3	0,06		3,3	0,06		3,3	0,07		3,3	0,06		3,7	0,04
	3,8	0,04		3,4	0,05		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,06		3,8	0,04
	3,9	0,04		3,5	0,05		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,06		3,9	0,04
19	1,3	0,37	20	0,6	0,33	21	1,1	0,31	22	1,3	0,36	23	1,1	0,30	24	1,3	0,36
	1,4	0,31		0,7	0,33		1,2	0,20		1,4	0,31		1,2	0,20		1,4	0,30
	1,5	0,28		0,8	0,33		1,3	0,18		1,5	0,29		1,3	0,18		1,5	0,28
	1,6	0,26		0,9	0,33		1,4	0,17		1,6	0,27		1,4	0,16		1,6	0,27
	1,7	0,25		1,0	0,33		1,5	0,16		1,7	0,26		1,5	0,16		1,7	0,26
	1,8	0,24		1,1	0,33		1,6	0,15		1,8	0,25		1,6	0,15		1,8	0,25
	1,9	0,23		1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,7	0,15		1,9	0,25
	2,0	0,22		1,3	0,19		1,8	0,15		2,0	0,24		1,8	0,15		2,0	0,24
	2,1	0,21		1,4	0,17		1,9	0,15		2,1	0,23		1,9	0,15		2,1	0,24
	2,2	0,20		1,5	0,16		2,0	0,15		2,2	0,23		2,0	0,15		2,2	0,23
	2,3	0,20		1,6	0,15		2,1	0,14		2,3	0,22		2,1	0,15		2,3	0,23
	2,4	0,17		1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,2	0,15		2,4	0,18
	2,5	0,16		1,8	0,14		2,3	0,14		2,5	0,17		2,3	0,15		2,5	0,18
	2,6	0,16		1,9	0,14		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,12		2,6	0,18
	2,7	0,15		2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,16		2,5	0,12		2,7	0,17
	2,8	0,14		2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,6	0,12		2,8	0,17
	2,9	0,14		2,2	0,13		2,7	0,11		2,9	0,16		2,7	0,12		2,9	0,17
	3,0	0,14		2,3	0,13		2,8	0,11		3,0	0,16		2,8	0,12		3,0	0,17
	3,1	0,14		2,4	0,11		2,9	0,11		3,1	0,15		2,9	0,12		3,1	0,16
	3,2	0,11		2,5	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,12		3,2	0,14
	3,3	0,07		2,6	0,10		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,12		3,3	0,09
	3,4	0,06		2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,10		3,4	0,07
	3,5	0,06		2,8	0,10		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,5	0,07
	3,6	0,06		2,9	0,10		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,07
	3,7	0,04		3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,06		3,7	0,05
	3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,06		3,8	0,06
	3,9	0,05		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,7	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,04		3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		3,8	0,05		4,0	0,06
	4,1	0,04		3,4	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05		3,9	0,05		4,1	0,06
	4,2	0,04		3,5	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05
25	1,3	0,38	26	1,3	0,37	27	1,3	0,39	28	1,3	0,39	29	1,3	0,38	30	1,3	0,37
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,31		1,4	0,33		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,29		1,5	0,31		1,5	0,30
	1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,30
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,27		1,7	0,29		1,7	0,29
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,26		1,8	0,29		1,8	0,29
	1,9	0,28		1,9	0,28		1,9	0,26		1,9	0,26		1,9	0,28		1,9	0,28
	2,0	0,27		2,0	0,28		2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,28		2,0	0,28
	2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,27		2,1	0,28
	2,2	0,26		2,2	0,27		2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,27		2,2	0,28
	2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,23		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,27
	2,4	0,20		2,4	0,22		2,4	0,20		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,22
	2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,19		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,22
	2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,18		2,6	0,20		2,6	0,20		2,6	0,21
	2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,18		2,7	0,19		2,7	0,20		2,7	0,21
	2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,17		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,21
	2,9	0,18		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19		2,9	0,21
	3,0	0,18		3,0	0,19		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		3,0	0,21
	3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,15		3,1	0,15		3,1	0,19		3,1	0,20
	3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,13		3,2	0,13		3,2	0,16		3,2	0,16
	3,3	0,09		3,3	0,11		3,3	0,08		3,3	0,08		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,08
	3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,07
	3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,07
	3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,07
	4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,07
	4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,07
	4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06
31	1,3	0,38	32	1,3	0,38	33	1,1	0,30	34	1,1	0,31	35	1,3	0,36	36	1,3	0,37

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,4	0,32		1,4	0,31		1,2	0,20		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32
	1,5	0,31		1,5	0,29		1,3	0,18		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,31
	1,6	0,30		1,6	0,28		1,4	0,16		1,4	0,17		1,6	0,27		1,6	0,29
	1,7	0,29		1,7	0,27		1,5	0,16		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,29
	1,8	0,28		1,8	0,26		1,6	0,15		1,6	0,16		1,8	0,26		1,8	0,28
	1,9	0,28		1,9	0,25		1,7	0,15		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,28
	2,0	0,27		2,0	0,25		1,8	0,15		1,8	0,15		2,0	0,25		2,0	0,27
	2,1	0,27		2,1	0,24		1,9	0,15		1,9	0,15		2,1	0,24		2,1	0,27
	2,2	0,27		2,2	0,24		2,0	0,15		2,0	0,15		2,2	0,24		2,2	0,27
	2,3	0,26		2,3	0,23		2,1	0,15		2,1	0,15		2,3	0,23		2,3	0,27
	2,4	0,21		2,4	0,20		2,2	0,15		2,2	0,15		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,20		2,5	0,20		2,3	0,15		2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,21
	2,6	0,20		2,6	0,20		2,4	0,12		2,4	0,12		2,6	0,18		2,6	0,21
	2,7	0,20		2,7	0,19		2,5	0,12		2,5	0,12		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,20		2,8	0,19		2,6	0,12		2,6	0,12		2,8	0,17		2,8	0,19
	2,9	0,19		2,9	0,18		2,7	0,12		2,7	0,12		2,9	0,17		2,9	0,19
	3,0	0,19		3,0	0,17		2,8	0,12		2,8	0,12		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,19		3,1	0,15		2,9	0,12		2,9	0,12		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,16		3,2	0,13		3,0	0,12		3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,16
	3,3	0,10		3,3	0,08		3,1	0,12		3,1	0,12		3,3	0,10		3,3	0,12
	3,4	0,07		3,4	0,06		3,2	0,11		3,2	0,10		3,4	0,08		3,4	0,08
	3,5	0,07		3,5	0,06		3,3	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,4	0,06		3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,08
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,5	0,06		3,5	0,06		3,7	0,07		3,7	0,07
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,6	0,06		3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,7	0,06		3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,07
	4,0	0,06		4,0	0,05		3,8	0,06		3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,07
	4,1	0,06		4,1	0,05		3,9	0,06		3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,06		4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07
37	1,1	0,32	38	1,3	0,40	39	1,3	0,38	40	1,3	0,38	41	1,3	0,39	42	1,3	0,39
	1,2	0,20		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34
	1,3	0,18		1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,32
	1,4	0,17		1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,31
	1,5	0,16		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30
	1,6	0,16		1,8	0,27		1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,30
	1,7	0,16		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	1,8	0,16		2,0	0,26		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29
	1,9	0,15		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,0	0,15		2,2	0,25		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,1	0,15		2,3	0,24		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,2	0,15		2,4	0,20		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,24		2,4	0,23
	2,3	0,15		2,5	0,19		2,5	0,23		2,5	0,22		2,5	0,23		2,5	0,23
	2,4	0,14		2,6	0,19		2,6	0,22		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,23
	2,5	0,14		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,22
	2,6	0,14		2,8	0,18		2,8	0,21		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,22
	2,7	0,14		2,9	0,18		2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,22
	2,8	0,12		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,22
	2,9	0,12		3,1	0,18		3,1	0,20		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,0	0,12		3,2	0,15		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,17		3,2	0,19
	3,1	0,12		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,2	0,11		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,09
	3,3	0,08		3,5	0,08		3,5	0,08		3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,09
	3,4	0,06		3,6	0,08		3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,5	0,06		3,7	0,06		3,7	0,07		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,6	0,06		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,7	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,09		3,9	0,07		3,9	0,08
	3,8	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08
	3,9	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,09
	4,0	0,06		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07
43	1,3	0,37	44	1,3	0,38	45	1,3	0,37	46	1,3	0,38	47	1,3	0,37	48	1,3	0,36
	1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,30
	1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,29
	1,6	0,29		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,29		1,6	0,28
	1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,27
	1,8	0,29		1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,27
	1,9	0,28		1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,25		1,9	0,27		1,9	0,27
	2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,28		2,0	0,24		2,0	0,26		2,0	0,26
	2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,24		2,1	0,26		2,1	0,26
	2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,23		2,2	0,25		2,2	0,26
	2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,22		2,3	0,25		2,3	0,25
	2,4	0,24		2,4	0,23		2,4	0,23		2,4	0,19		2,4	0,19		2,4	0,21
	2,5	0,24		2,5	0,23		2,5	0,23		2,5	0,19		2,5	0,19		2,5	0,20
	2,6	0,23		2,6	0,22		2,6	0,23		2,6	0,17		2,6	0,19		2,6	0,20
	2,7	0,23		2,7	0,22		2,7	0,22		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20
	2,8	0,22		2,8	0,22		2,8	0,21		2,8	0,17		2,8	0,18		2,8	0,20
	2,9	0,21		2,9	0,22		2,9	0,20		2,9	0,16		2,9	0,18		2,9	0,19

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,21		3,0	0,21		3,0	0,20		3,0	0,15		3,0	0,17		3,0	0,19
	3,1	0,21		3,1	0,21		3,1	0,20		3,1	0,15		3,1	0,17		3,1	0,18
	3,2	0,18		3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,12		3,2	0,15		3,2	0,15
	3,3	0,13		3,3	0,12		3,3	0,12		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,10
	3,4	0,09		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07
	3,7	0,08		3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,05		3,7	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07
	4,1	0,09		4,1	0,08		4,1	0,07		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,06
49	1,3	0,34	50	1,3	0,35	51	0,6	0,30	52	1,1	0,28	53	1,3	0,33	54	1,1	0,26
	1,4	0,29		1,4	0,30		0,7	0,30		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,27		1,5	0,27		0,8	0,30		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,26		1,6	0,25		0,9	0,30		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,25		1,7	0,24		1,0	0,30		1,5	0,15		1,7	0,24		1,5	0,14
	1,8	0,24		1,8	0,23		1,1	0,30		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,14
	1,9	0,23		1,9	0,22		1,2	0,20		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,23		2,0	0,21		1,3	0,17		1,8	0,14		2,0	0,22		1,8	0,13
	2,1	0,22		2,1	0,20		1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,22		2,2	0,20		1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,21		2,3	0,19		1,6	0,14		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13
	2,4	0,17		2,4	0,16		1,7	0,14		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13
	2,5	0,16		2,5	0,16		1,8	0,13		2,3	0,13		2,5	0,17		2,3	0,13
	2,6	0,16		2,6	0,15		1,9	0,13		2,4	0,10		2,6	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,16		2,7	0,14		2,0	0,13		2,5	0,10		2,7	0,17		2,5	0,11
	2,8	0,15		2,8	0,14		2,1	0,12		2,6	0,10		2,8	0,16		2,6	0,11
	2,9	0,15		2,9	0,14		2,2	0,12		2,7	0,10		2,9	0,16		2,7	0,11
	3,0	0,15		3,0	0,13		2,3	0,12		2,8	0,10		3,0	0,16		2,8	0,11
	3,1	0,15		3,1	0,13		2,4	0,10		2,9	0,10		3,1	0,15		2,9	0,11
	3,2	0,13		3,2	0,11		2,5	0,10		3,0	0,10		3,2	0,13		3,0	0,11
	3,3	0,08		3,3	0,07		2,6	0,09		3,1	0,10		3,3	0,09		3,1	0,11
	3,4	0,06		3,4	0,06		2,7	0,09		3,2	0,09		3,4	0,07		3,2	0,09
	3,5	0,06		3,5	0,06		2,8	0,09		3,3	0,06		3,5	0,07		3,3	0,07
	3,6	0,06		3,6	0,06		2,9	0,09		3,4	0,05		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,7	0,05		3,7	0,04		3,0	0,09		3,5	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,8	0,05		3,8	0,04		3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,9	0,05		3,9	0,04		3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,06		3,7	0,05
	4,0	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,04		4,0	0,06		3,8	0,05
	4,1	0,05		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,06		3,9	0,05
	4,2	0,05		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,05		4,0	0,05
55	1,3	0,39	56	1,3	0,40	57	1,3	0,36	58	1,3	0,37	59	1,2	0,36	60	1,1	0,26
	1,4	0,33		1,4	0,32		1,4	0,30		1,4	0,30		1,3	0,28		1,2	0,17
	1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,29		1,5	0,29		1,4	0,26		1,3	0,15
	1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,28		1,6	0,28		1,5	0,25		1,4	0,14
	1,7	0,30		1,7	0,29		1,7	0,27		1,7	0,28		1,6	0,24		1,5	0,13
	1,8	0,29		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,27		1,7	0,24		1,6	0,13
	1,9	0,29		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,8	0,23		1,7	0,13
	2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,27		1,9	0,23		1,8	0,13
	2,1	0,28		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,26		2,0	0,22		1,9	0,13
	2,2	0,28		2,2	0,26		2,2	0,26		2,2	0,26		2,1	0,22		2,0	0,13
	2,3	0,28		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,26		2,2	0,22		2,1	0,13
	2,4	0,22		2,4	0,21		2,4	0,21		2,4	0,21		2,3	0,21		2,2	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,20		2,5	0,21		2,5	0,21		2,4	0,18		2,3	0,13
	2,6	0,21		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,20		2,5	0,17		2,4	0,11
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,20		2,7	0,20		2,6	0,17		2,5	0,10
	2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,20		2,7	0,17		2,6	0,10
	2,9	0,21		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,20		2,8	0,17		2,7	0,10
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,20		3,0	0,19		2,9	0,17		2,8	0,10
	3,1	0,21		3,1	0,18		3,1	0,19		3,1	0,19		3,0	0,16		2,9	0,10
	3,2	0,18		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,1	0,16		3,0	0,10
	3,3	0,14		3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,2	0,14		3,1	0,10
	3,4	0,10		3,4	0,09		3,4	0,08		3,4	0,08		3,3	0,10		3,2	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,09		3,5	0,08		3,5	0,08		3,4	0,08		3,3	0,07
	3,6	0,09		3,6	0,08		3,6	0,08		3,6	0,08		3,5	0,08		3,4	0,06
	3,7	0,08		3,7	0,07		3,7	0,07		3,7	0,07		3,6	0,07		3,5	0,06
	3,8	0,08		3,8	0,07		3,8	0,07		3,8	0,07		3,7	0,06		3,6	0,06
	3,9	0,08		3,9	0,07		3,9	0,08		3,9	0,08		3,8	0,07		3,7	0,06
	4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,08		4,0	0,07		3,9	0,07		3,8	0,06
	4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,08		4,1	0,07		4,0	0,07		3,9	0,06
	4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,2	0,07		4,1	0,07		4,0	0,06
61	1,3	0,32	62	1,1	0,26	63	1,3	0,33	64	1,1	0,26	65	1,1	0,33	66	1,1	0,32
	1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28		1,2	0,17		1,2	0,20		1,2	0,22

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,26		1,3	0,15		1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,18
	1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,16		1,7	0,16
	2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,15		1,8	0,16
	2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		1,9	0,15		1,9	0,16
	2,2	0,22		2,0	0,13		2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,15		2,0	0,15
	2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,15		2,1	0,15
	2,4	0,18		2,2	0,13		2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,5	0,17		2,3	0,13		2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,6	0,17		2,4	0,11		2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,14
	2,7	0,17		2,5	0,11		2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,14
	2,8	0,17		2,6	0,11		2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,14
	2,9	0,17		2,7	0,11		2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,12		2,7	0,12
	3,0	0,16		2,8	0,11		3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,12		2,8	0,12
	3,1	0,16		2,9	0,11		3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		2,9	0,12
	3,2	0,14		3,0	0,11		3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,0	0,12
	3,3	0,10		3,1	0,11		3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,10		3,1	0,12
	3,4	0,07		3,2	0,10		3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,2	0,10
	3,5	0,08		3,3	0,08		3,5	0,08		3,3	0,08		3,3	0,06		3,3	0,07
	3,6	0,08		3,4	0,06		3,6	0,08		3,4	0,06		3,4	0,05		3,4	0,05
	3,7	0,07		3,5	0,06		3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,5	0,06
	3,8	0,07		3,6	0,06		3,8	0,07		3,6	0,06		3,6	0,05		3,6	0,06
	3,9	0,07		3,7	0,06		3,9	0,07		3,7	0,06		3,7	0,04		3,7	0,05
	4,0	0,07		3,8	0,06		4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,04		3,8	0,05
	4,1	0,07		3,9	0,06		4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,05
	4,2	0,07		4,0	0,06		4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,05
67	1,3	0,37	68	1,3	0,43	69	1,3	0,40	70	1,3	0,40	71	1,3	0,39	72	1,3	0,43
	1,4	0,32		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,34		1,4	0,34
	1,5	0,30		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,31		1,5	0,32		1,5	0,33
	1,6	0,28		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,30		1,6	0,31		1,6	0,32
	1,7	0,27		1,7	0,28		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,31
	1,8	0,26		1,8	0,27		1,8	0,30		1,8	0,29		1,8	0,30		1,8	0,31
	1,9	0,25		1,9	0,26		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,30
	2,0	0,25		2,0	0,25		2,0	0,29		2,0	0,28		2,0	0,29		2,0	0,30
	2,1	0,24		2,1	0,25		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29
	2,2	0,24		2,2	0,24		2,2	0,28		2,2	0,27		2,2	0,28		2,2	0,29
	2,3	0,23		2,3	0,23		2,3	0,27		2,3	0,26		2,3	0,28		2,3	0,29
	2,4	0,19		2,4	0,18		2,4	0,24		2,4	0,21		2,4	0,22		2,4	0,23
	2,5	0,18		2,5	0,18		2,5	0,23		2,5	0,20		2,5	0,22		2,5	0,23
	2,6	0,18		2,6	0,17		2,6	0,23		2,6	0,20		2,6	0,21		2,6	0,23
	2,7	0,17		2,7	0,17		2,7	0,21		2,7	0,19		2,7	0,21		2,7	0,22
	2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,21		2,8	0,19		2,8	0,20		2,8	0,22
	2,9	0,15		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,20		2,9	0,22
	3,0	0,15		3,0	0,16		3,0	0,20		3,0	0,18		3,0	0,20		3,0	0,22
	3,1	0,15		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,17		3,1	0,20		3,1	0,22
	3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,15		3,2	0,16		3,2	0,19
	3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,13
	3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09
	3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09
	3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09
	3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08
	3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08
	3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,08
	4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,08
	4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,08
	4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07
73	1,3	0,39	74	1,3	0,41	75	1,3	0,39	76	1,3	0,39	77	1,2	0,40	78	0,6	0,30
	1,4	0,34		1,4	0,33		1,4	0,33		1,4	0,33		1,3	0,30		0,7	0,30
	1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,5	0,32		1,4	0,28		0,8	0,30
	1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,6	0,31		1,5	0,26		0,9	0,30
	1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,7	0,30		1,6	0,25		1,0	0,30
	1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,8	0,30		1,7	0,24		1,1	0,30
	1,9	0,30		1,9	0,29		1,9	0,29		1,9	0,29		1,8	0,23		1,2	0,19
	2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		2,0	0,29		1,9	0,22		1,3	0,16
	2,1	0,29		2,1	0,28		2,1	0,28		2,1	0,29		2,0	0,21		1,4	0,15
	2,2	0,29		2,2	0,28		2,2	0,28		2,2	0,29		2,1	0,21		1,5	0,14
	2,3	0,28		2,3	0,27		2,3	0,28		2,3	0,28		2,2	0,20		1,6	0,13
	2,4	0,23		2,4	0,21		2,4	0,23		2,4	0,23		2,3	0,19		1,7	0,13
	2,5	0,22		2,5	0,21		2,5	0,22		2,5	0,23		2,4	0,16		1,8	0,13
	2,6	0,22		2,6	0,21		2,6	0,22		2,6	0,22		2,5	0,15		1,9	0,12
	2,7	0,21		2,7	0,20		2,7	0,22		2,7	0,22		2,6	0,15		2,0	0,12
	2,8	0,21		2,8	0,20		2,8	0,21		2,8	0,22		2,7	0,15		2,1	0,12
	2,9	0,21		2,9	0,20		2,9	0,21		2,9	0,21		2,8	0,14		2,2	0,12
	3,0	0,21		3,0	0,19		3,0	0,21		3,0	0,21		2,9	0,14		2,3	0,12

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,20		3,1	0,19		3,1	0,20		3,1	0,21		3,0	0,14		2,4	0,10
	3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,17		3,2	0,18		3,1	0,13		2,5	0,09
	3,3	0,12		3,3	0,11		3,3	0,12		3,3	0,13		3,2	0,12		2,6	0,09
	3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,08		3,4	0,09		3,3	0,07		2,7	0,09
	3,5	0,09		3,5	0,07		3,5	0,08		3,5	0,09		3,4	0,06		2,8	0,09
	3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,08		3,6	0,09		3,5	0,06		2,9	0,08
	3,7	0,07		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,08		3,6	0,05		3,0	0,08
	3,8	0,07		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,08		3,7	0,04		3,1	0,08
	3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,07		3,9	0,08		3,8	0,04		3,2	0,07
	4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,07		4,0	0,08		3,9	0,04		3,3	0,05
	4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,07		4,1	0,08		4,0	0,04		3,4	0,04
	4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,06		4,2	0,07		4,1	0,04		3,5	0,04
79	0,6	0,32	80	1,1	0,31	81	1,3	0,37	82	1,3	0,39	83	1,3	0,39	84	1,1	0,30
	0,7	0,31		1,2	0,20		1,4	0,31		1,4	0,32		1,4	0,33		1,2	0,20
	0,8	0,31		1,3	0,18		1,5	0,29		1,5	0,30		1,5	0,31		1,3	0,18
	0,9	0,31		1,4	0,16		1,6	0,28		1,6	0,28		1,6	0,30		1,4	0,16
	1,0	0,31		1,5	0,16		1,7	0,26		1,7	0,27		1,7	0,29		1,5	0,16
	1,1	0,31		1,6	0,15		1,8	0,26		1,8	0,26		1,8	0,29		1,6	0,15
	1,2	0,21		1,7	0,15		1,9	0,25		1,9	0,25		1,9	0,28		1,7	0,15
	1,3	0,18		1,8	0,15		2,0	0,24		2,0	0,25		2,0	0,28		1,8	0,15
	1,4	0,16		1,9	0,14		2,1	0,24		2,1	0,24		2,1	0,27		1,9	0,15
	1,5	0,15		2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,24		2,2	0,27		2,0	0,15
	1,6	0,14		2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,23		2,3	0,27		2,1	0,15
	1,7	0,14		2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,19		2,4	0,21		2,2	0,14
	1,8	0,13		2,3	0,14		2,5	0,17		2,5	0,18		2,5	0,21		2,3	0,14
	1,9	0,13		2,4	0,12		2,6	0,17		2,6	0,18		2,6	0,20		2,4	0,12
	2,0	0,13		2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,18		2,7	0,20		2,5	0,12
	2,1	0,13		2,6	0,11		2,8	0,16		2,8	0,17		2,8	0,19		2,6	0,11
	2,2	0,12		2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,17		2,9	0,19		2,7	0,11
	2,3	0,12		2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,17		3,0	0,19		2,8	0,11
	2,4	0,10		2,9	0,11		3,1	0,14		3,1	0,16		3,1	0,19		2,9	0,11
	2,5	0,10		3,0	0,11		3,2	0,13		3,2	0,14		3,2	0,16		3,0	0,11
	2,6	0,10		3,1	0,10		3,3	0,08		3,3	0,09		3,3	0,11		3,1	0,11
	2,7	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,07		3,4	0,07		3,2	0,10
	2,8	0,10		3,3	0,06		3,5	0,06		3,5	0,07		3,5	0,07		3,3	0,07
	2,9	0,10		3,4	0,04		3,6	0,06		3,6	0,06		3,6	0,07		3,4	0,05
	3,0	0,10		3,5	0,05		3,7	0,04		3,7	0,05		3,7	0,06		3,5	0,05
	3,1	0,09		3,6	0,05		3,8	0,04		3,8	0,05		3,8	0,06		3,6	0,05
	3,2	0,08		3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,05		3,9	0,06		3,7	0,05
	3,3	0,06		3,8	0,04		4,0	0,05		4,0	0,05		4,0	0,06		3,8	0,05
	3,4	0,04		3,9	0,04		4,1	0,05		4,1	0,05		4,1	0,06		3,9	0,05
	3,5	0,04		4,0	0,04		4,2	0,04		4,2	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05
85	1,1	0,29	86	1,3	0,36	87	1,3	0,39	88	1,3	0,37	89	1,3	0,38	90	1,3	0,33
	1,2	0,19		1,4	0,29		1,4	0,32		1,4	0,32		1,4	0,31		1,4	0,28
	1,3	0,17		1,5	0,27		1,5	0,31		1,5	0,30		1,5	0,30		1,5	0,26
	1,4	0,16		1,6	0,26		1,6	0,30		1,6	0,29		1,6	0,29		1,6	0,25
	1,5	0,15		1,7	0,25		1,7	0,29		1,7	0,28		1,7	0,28		1,7	0,24
	1,6	0,15		1,8	0,25		1,8	0,28		1,8	0,28		1,8	0,27		1,8	0,24
	1,7	0,15		1,9	0,24		1,9	0,28		1,9	0,27		1,9	0,27		1,9	0,23
	1,8	0,14		2,0	0,24		2,0	0,28		2,0	0,27		2,0	0,26		2,0	0,23
	1,9	0,14		2,1	0,23		2,1	0,27		2,1	0,27		2,1	0,26		2,1	0,22
	2,0	0,14		2,2	0,23		2,2	0,27		2,2	0,26		2,2	0,25		2,2	0,22
	2,1	0,14		2,3	0,22		2,3	0,26		2,3	0,26		2,3	0,25		2,3	0,21
	2,2	0,14		2,4	0,18		2,4	0,21		2,4	0,20		2,4	0,20		2,4	0,17
	2,3	0,14		2,5	0,18		2,5	0,21		2,5	0,20		2,5	0,19		2,5	0,17
	2,4	0,11		2,6	0,17		2,6	0,21		2,6	0,19		2,6	0,19		2,6	0,16
	2,5	0,11		2,7	0,17		2,7	0,20		2,7	0,19		2,7	0,18		2,7	0,16
	2,6	0,11		2,8	0,17		2,8	0,20		2,8	0,19		2,8	0,18		2,8	0,16
	2,7	0,11		2,9	0,16		2,9	0,20		2,9	0,19		2,9	0,18		2,9	0,16
	2,8	0,11		3,0	0,16		3,0	0,19		3,0	0,19		3,0	0,17		3,0	0,15
	2,9	0,11		3,1	0,16		3,1	0,19		3,1	0,18		3,1	0,17		3,1	0,15
	3,0	0,11		3,2	0,14		3,2	0,17		3,2	0,16		3,2	0,15		3,2	0,13
	3,1	0,11		3,3	0,09		3,3	0,12		3,3	0,10		3,3	0,10		3,3	0,09
	3,2	0,09		3,4	0,06		3,4	0,08		3,4	0,07		3,4	0,07		3,4	0,06
	3,3	0,07		3,5	0,06		3,5	0,08		3,5	0,07		3,5	0,06		3,5	0,07
	3,4	0,05		3,6	0,06		3,6	0,08		3,6	0,07		3,6	0,06		3,6	0,07
	3,5	0,05		3,7	0,05		3,7	0,07		3,7	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05
	3,6	0,05		3,8	0,05		3,8	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		3,8	0,06
	3,7	0,04		3,9	0,05		3,9	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		3,9	0,06
	3,8	0,05		4,0	0,05		4,0	0,07		4,0	0,06		4,0	0,05		4,0	0,06
	3,9	0,05		4,1	0,05		4,1	0,07		4,1	0,06		4,1	0,05		4,1	0,06
	4,0	0,05		4,2	0,05		4,2	0,07		4,2	0,06		4,2	0,05		4,2	0,05
91	1,3	0,36	92	1,1	0,27	93	1,1	0,27	94	1,3	0,35	95	1,1	0,27	96	1,3	0,36
	1,4	0,28		1,2	0,18		1,2	0,18		1,4	0,28		1,2	0,17		1,4	0,28
	1,5	0,26		1,3	0,16		1,3	0,16		1,5	0,26		1,3	0,16		1,5	0,27

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1,6	0,25		1,4	0,15		1,4	0,15		1,6	0,25		1,4	0,14		1,6	0,25	
1,7	0,25		1,5	0,14		1,5	0,14		1,7	0,24		1,5	0,14		1,7	0,25	
1,8	0,24		1,6	0,14		1,6	0,14		1,8	0,23		1,6	0,13		1,8	0,24	
1,9	0,23		1,7	0,14		1,7	0,14		1,9	0,23		1,7	0,13		1,9	0,23	
2,0	0,23		1,8	0,13		1,8	0,13		2,0	0,22		1,8	0,13		2,0	0,22	
2,1	0,23		1,9	0,13		1,9	0,13		2,1	0,22		1,9	0,13		2,1	0,22	
2,2	0,22		2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,21		2,0	0,13		2,2	0,21	
2,3	0,22		2,1	0,13		2,1	0,13		2,3	0,21		2,1	0,13		2,3	0,21	
2,4	0,18		2,2	0,13		2,2	0,13		2,4	0,17		2,2	0,13		2,4	0,17	
2,5	0,18		2,3	0,13		2,3	0,13		2,5	0,16		2,3	0,13		2,5	0,16	
2,6	0,17		2,4	0,11		2,4	0,11		2,6	0,16		2,4	0,10		2,6	0,16	
2,7	0,17		2,5	0,11		2,5	0,11		2,7	0,15		2,5	0,10		2,7	0,16	
2,8	0,17		2,6	0,11		2,6	0,11		2,8	0,15		2,6	0,10		2,8	0,15	
2,9	0,17		2,7	0,11		2,7	0,11		2,9	0,15		2,7	0,10		2,9	0,15	
3,0	0,17		2,8	0,11		2,8	0,11		3,0	0,15		2,8	0,10		3,0	0,15	
3,1	0,16		2,9	0,11		2,9	0,11		3,1	0,14		2,9	0,10		3,1	0,14	
3,2	0,14		3,0	0,11		3,0	0,11		3,2	0,13		3,0	0,10		3,2	0,13	
3,3	0,10		3,1	0,11		3,1	0,11		3,3	0,08		3,1	0,10		3,3	0,08	
3,4	0,07		3,2	0,10		3,2	0,09		3,4	0,06		3,2	0,08		3,4	0,06	
3,5	0,08		3,3	0,07		3,3	0,07		3,5	0,06		3,3	0,06		3,5	0,06	
3,6	0,07		3,4	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06		3,4	0,05		3,6	0,06	
3,7	0,06		3,5	0,06		3,5	0,05		3,7	0,05		3,5	0,05		3,7	0,04	
3,8	0,06		3,6	0,06		3,6	0,05		3,8	0,05		3,6	0,05		3,8	0,05	
3,9	0,06		3,7	0,05		3,7	0,05		3,9	0,05		3,7	0,04		3,9	0,05	
4,0	0,07		3,8	0,06		3,8	0,05		4,0	0,05		3,8	0,04		4,0	0,05	
4,1	0,07		3,9	0,06		3,9	0,05		4,1	0,05		3,9	0,04		4,1	0,05	
4,2	0,06		4,0	0,06		4,0	0,05		4,2	0,05		4,0	0,05		4,2	0,05	
97	1,1	0,28	98	0,6	0,27	99	1,3	0,33	100	0,6	0,26	101	1,1	0,32			
1,2	0,19		0,7	0,27		1,4	0,26		0,7	0,26		1,2	0,21				
1,3	0,16		0,8	0,27		1,5	0,24		0,8	0,26		1,3	0,19				
1,4	0,15		0,9	0,27		1,6	0,22		0,9	0,26		1,4	0,17				
1,5	0,15		1,0	0,27		1,7	0,21		1,0	0,26		1,5	0,16				
1,6	0,14		1,1	0,27		1,8	0,20		1,1	0,26		1,6	0,16				
1,7	0,14		1,2	0,17		1,9	0,20		1,2	0,17		1,7	0,16				
1,8	0,14		1,3	0,15		2,0	0,19		1,3	0,14		1,8	0,16				
1,9	0,13		1,4	0,14		2,1	0,18		1,4	0,13		1,9	0,15				
2,0	0,13		1,5	0,13		2,2	0,18		1,5	0,12		2,0	0,15				
2,1	0,13		1,6	0,12		2,3	0,17		1,6	0,12		2,1	0,15				
2,2	0,13		1,7	0,12		2,4	0,14		1,7	0,12		2,2	0,15				
2,3	0,13		1,8	0,12		2,5	0,14		1,8	0,11		2,3	0,15				
2,4	0,11		1,9	0,11		2,6	0,14		1,9	0,11		2,4	0,12				
2,5	0,11		2,0	0,11		2,7	0,13		2,0	0,11		2,5	0,12				
2,6	0,10		2,1	0,11		2,8	0,13		2,1	0,11		2,6	0,12				
2,7	0,10		2,2	0,11		2,9	0,13		2,2	0,11		2,7	0,12				
2,8	0,10		2,3	0,11		3,0	0,13		2,3	0,11		2,8	0,12				
2,9	0,10		2,4	0,09		3,1	0,12		2,4	0,09		2,9	0,12				
3,0	0,10		2,5	0,09		3,2	0,11		2,5	0,09		3,0	0,12				
3,1	0,10		2,6	0,08		3,3	0,07		2,6	0,08		3,1	0,12				
3,2	0,09		2,7	0,08		3,4	0,06		2,7	0,08		3,2	0,09				
3,3	0,06		2,8	0,08		3,5	0,05		2,8	0,08		3,3	0,08				
3,4	0,05		2,9	0,08		3,6	0,05		2,9	0,08		3,4	0,06				
3,5	0,04		3,0	0,08		3,7	0,04		3,0	0,08		3,5	0,06				
3,6	0,05		3,1	0,08		3,8	0,04		3,1	0,08		3,6	0,06				
3,7	0,04		3,2	0,07		3,9	0,04		3,2	0,07		3,7	0,06				
3,8	0,04		3,3	0,05		4,0	0,04		3,3	0,05		3,8	0,06				
3,9	0,04		3,4	0,04		4,1	0,04		3,4	0,04		3,9	0,06				
4,0	0,04		3,5	0,04		4,2	0,04		3,5	0,04		4,0	0,06				