

ITINERARIO RAGUSA-CATANIA

Collegamento viario compreso tra lo Svincolo della S.S. 514 "di Chiaramonte"
con la S.S. 115 e lo Svincolo della S.S. 194 "Ragusana"
LOTTO 1 - Dallo svincolo n. 1 sulla S.S. 115 (compreso) allo svincolo n. 3 sulla S.P. 5 (escluso)

PROGETTO ESECUTIVO

COD. **PA895**

PROGETTAZIONE: ATI SINTAGMA - GP INGEGNERIA - COOPROGETTI - GDG - ICARIA - OMNISERVICE

PROGETTISTA RESPONSABILE DELL'INTEGRAZIONE DELLE PRESTAZIONI SPECIALISTICHE:

Dott. Ing. Nando Granieri
Ordine degli Ingegneri della Prov. di Perugia n° A351



IL GEOLOGO:

Dott. Geol. Marco Leonardi
Ordine dei Geologi della Regione Lazio n° 1541

IL COORDINATORE PER LA SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE:

Dott. Ing. Ambrogio Signorelli
Ordine degli Ingegneri della Provincia di Roma n° A35111

VISTO IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO

Dott. Ing. Luigi Mupo

IL GRUPPO DI PROGETTAZIONE:

MANDATARIA:

Sintagma
Dott. Ing. N. Granieri
Dott. Ing. F. Durastanti
Dott. Ing. V. Truffini
Dott. Arch. A. Bracchini
Dott. Ing. L. Nani
Dott. Ing. M. Abram
Dott. Ing. F. Pambianco
Dott. Ing. M. Briganti Botta
Dott. Ing. L. Gagliardini
Dott. Geol. G. Cerquiglioni

MANDANTI:

GP INGEGNERIA
GESTIONE PROGETTI INGEGNERIA s.r.l.
Dott. Ing. G. Guiducci
Dott. Ing. A. Signorelli
Dott. Ing. E. Moscatelli
Dott. Ing. A. Bela
COOPROGETTI
Dott. Arch. E. A. E. Crimi
Dott. Ing. M. Panfili
Dott. Arch. P. Ghirelli
Dott. Ing. D. Pelle
GEOTECHNICAL DESIGN GROUP
Dott. Ing. D. Carlacchini
Dott. Ing. S. Sacconi
Dott. Ing. C. Consorti
ICARIA
società di ingegneria
Dott. Ing. V. Rotisciani
Dott. Ing. G. Pulli
Dott. Ing. F. Macchioni
OMNISERVICE ENGINEERING
Dott. Ing. P. Agnello
Dott. Ing. G. Lucibello
Dott. Arch. G. Guastella
Dott. Geol. M. Leonardi
Dott. Ing. G. Parente
Dott. Ing. L. Ragnacci
Dott. Arch. A. Strati
Archeol. M. G. Liseno
Dott. Ing. F. Aloe
Dott. Ing. A. Salvemini
Dott. Ing. G. Verini Supplizi
Dott. Ing. V. Piunno
Geom. C. Sugaroni

IL RESPONSABILE DI PROGETTO:

Dott. Ing. Danilo PELLE
Iscrizione all'Albo n° A/3536
alla Sezione degli Ingegneri (Sez. A)
- Settore civile e ambientale
ORDINE DEGLI INGEGNERI DELLA PROVINCIA DI REGGIO CALABRIA

**SOTTOVIA
SOTTOVIA AL KM 9+552
Relazione di calcolo**

CODICE PROGETTO			NOME FILE	REVISIONE	SCALA:
PROGETTO	LIV. PROG.	N. PROG.	<i>T01ST01STRRE01C</i>		
L O 4 0 8 Z	E	2 1 0 1	CODICE ELAB. T 0 1 S T 0 1 S T R R E 0 1	C	-
D					
C	REVISIONE A SEGUITO DI RAPPORTO DI VERIFICA		NOVEMBRE 2021	RAGNACCI	PELLE GRANIERI
B	REVISIONE PER ISTRUTTORIA ANAS		SETTEMBRE 2021	RAGNACCI	PELLE GRANIERI
A	EMISSIONE		GIUGNO 2021	RAGNACCI	PELLE GRANIERI
REV.	DESCRIZIONE		DATA	REDATTO	VERIFICATO APPROVATO

INDICE

1	PREMESSA	3
2	NORMATIVE DI RIFERIMENTO	5
3	CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	7
3.1	CALCESTRUZZO MAGRONE DI FONDAZIONE.....	7
3.2	CALCESTRUZZO OPERE IN FONDAZIONE E IN ELEVAZIONE.....	7
3.3	ACCIAIO D'ARMATURA.....	8
4	INQUADRAMENTO GEOTECNICO	10
5	CRITERI DI PROGETTAZIONE E DI CALCOLO	11
5.1	GENERALITA'.....	11
5.2	CRITERI DI MODELLAZIONE STRUTTURALE.....	11
6	PARAMETRI E COEFFICIENTI SISMICI	12
6.1	GENERALITA'.....	12
6.2	PARAMETRI PER LA DETERMINAZIONE DELL'ANALISI SISMICA.....	12
7	ANALISI DEI CARICHI	14
7.1	CARICHI PERMANENTI.....	14
7.1.1	Peso proprio strutturale (condizione: G1k).....	14
7.1.2	Sovraccarico permanente (condizione: G2.1k).....	14
7.1.3	Spinta statica del terreno sui piedritti (condizione: G2.2k).....	14
7.2	CARICHI VARIABILI.....	15
7.2.1	Carico mobile (condizioni: Q1.1k e q1.1k).....	15
7.2.2	Carichi a tergo del rilevato (condizione: q2.1k).....	15
7.2.3	Frenatura (condizione: q3.1k).....	16
7.2.4	Azione sismica (condizioni: E1, E2).....	16

7.3	URTO DI VEICOLO IN SVIO	17
8	METODO VERIFICHE.....	18
8.1	VERIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI.....	18
8.1.1	Verifiche di resistenza.....	18
8.2	VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO	18
8.2.1	Verifiche delle tensioni di esercizio	18
8.2.2	Verifica dello stato limite di fessurazione.....	18
8.3	VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA.....	19
8.3.1	Verifiche di resistenza.....	19
8.4	VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI OPERATIVITA'	19
8.4.1	Verifiche di rigidezza.....	19
8.5	VERIFICHE LOCALI	19
8.5.1	Verifica locale del cordolo per azioni d'urto.....	19
9	COMBINAZIONI DI CARICO.....	22
10	VERIFICHE GEOTECNICHE	25
10.1	APPROCCIO DI VERIFICA GEOTECNICA	25
10.2	VERIFICHE GEOTECNICHE	25
10.2.1	Verifica di portanza.....	25
10.2.2	Verifica di galleggiamento	25
11	RISULTATI DELLE ANALISI E DELLE VERIFICHE.....	26
11.1	MODELLO DI CALCOLO	26
11.2	SINTESI DEI RISULTATI DELLE ANALISI E DELLE VERIFICHE	31

1 PREMESSA

La presente relazione di calcolo tratta le analisi e le verifiche strutturali del sottovia posto al **km 9+552** da realizzarsi nell'ambito dell'intervento di realizzazione del "Collegamento viario compreso tra lo Svincolo della S.S.514 di "Chiaromonte" con la S.S.115 e lo Svincolo della "Ragusana - LOTTO 1".

L'opera in progetto è costituita da uno scatolare in cemento armato gettato in opera di larghezza interna 8,00 m ed altezza interna pari a 6,00 m. Lo spessore della fondazione è pari a 110 cm, mentre quello della soletta superiore e dei piedritti è pari a 90 cm. Gli imbrocchi sono realizzati tramite muri ad U, di altezza variabile, aventi fondazione di spessore pari a 100 cm e piedritti di spessore 80 cm.

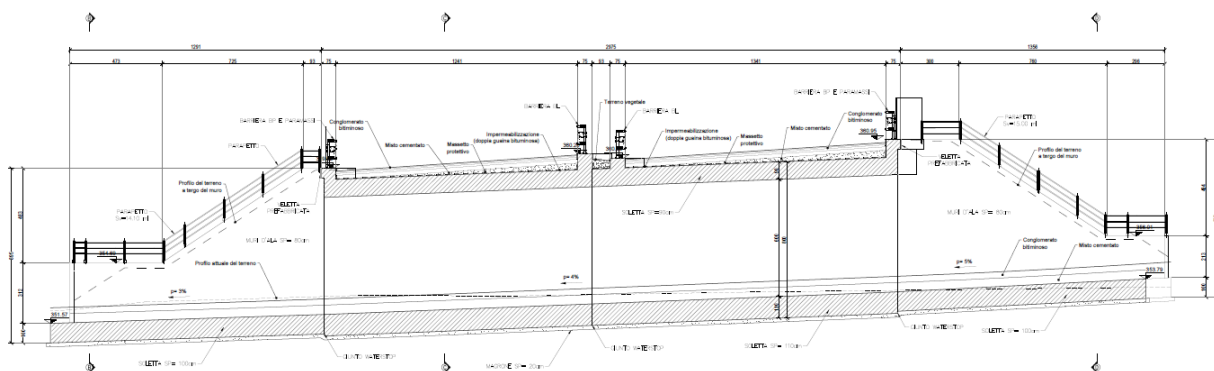


Figura 1-1 "Sezione longitudinale"

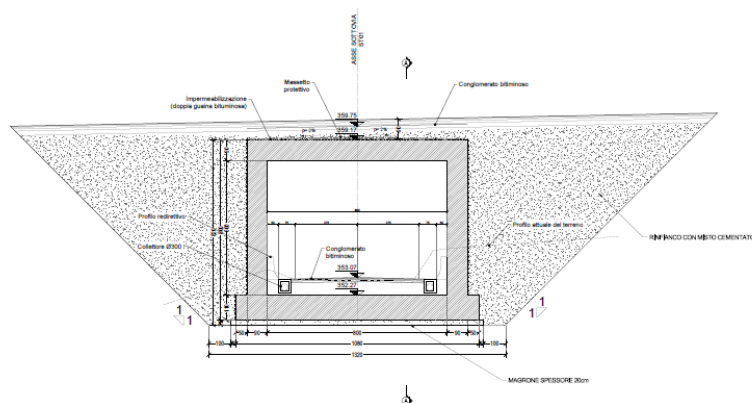


Figura 1-2 "Sezione trasversale"

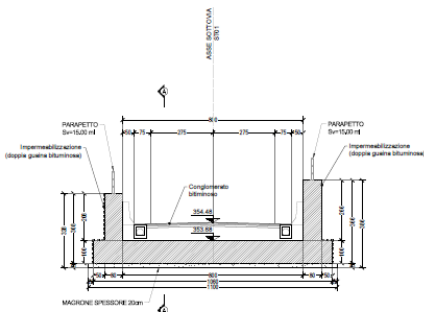


Figura 1-3 "Sezione trasversale muri di imbrocchi"

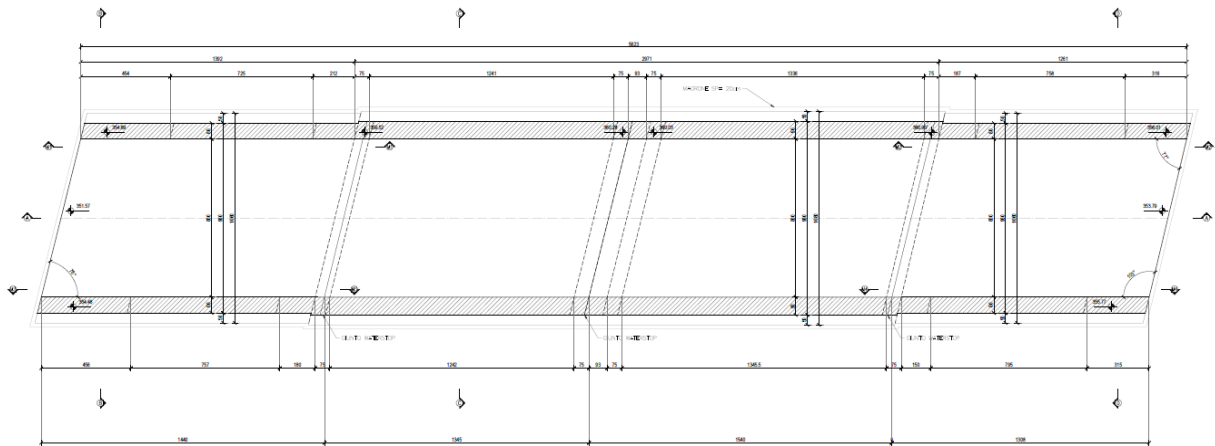
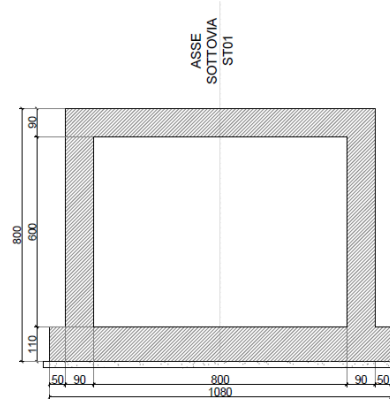


Figura 1-4 "Pianta"

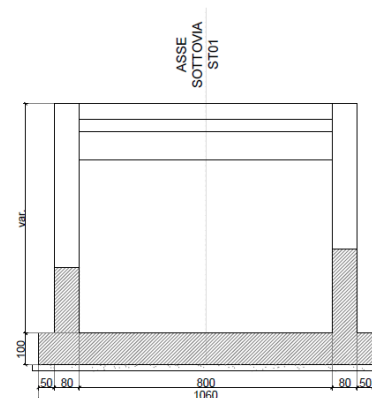
GEOMETRIA SEZIONE TRASVERSALE SCATOLARE

Altezza esterna	8,00	[m]
Larghezza esterna	10,80	[m]
Lunghezza mensola di fondazione sinistra	0,50	[m]
Lunghezza mensola di fondazione destra	0,50	[m]
Spessore piedritto sinistro	0,90	[m]
Spessore piedritto destro	0,90	[m]
Spessore fondazione	1,10	[m]
Spessore trasverso	0,90	[m]



GEOMETRIA SEZIONE TRASVERSALE MURI D'ALA

Larghezza esterna	10,60	[m]
Lunghezza mensola di fondazione sinistra	0,50	[m]
Lunghezza mensola di fondazione destra	0,50	[m]
Spessore piedritto sinistro	0,80	[m]
Spessore piedritto destro	0,80	[m]
Spessore fondazione	1,00	[m]



2 NORMATIVE DI RIFERIMENTO

Le analisi strutturali e le verifiche di sicurezza sono state effettuate in accordo con le prescrizioni contenute nelle seguenti normative.

- **Legge nr 1086 del 05/11/1971**
Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio, normale e precompresso ed a struttura metallica.
- **Legge nr 64 del 02/02/1974**
Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.
- **Norme Tecniche per le Costruzioni 2008 (D.M. 14 gennaio 2008)**
- **Circolare 617 del 02/02/2009**
Istruzioni per l'applicazione delle Nuove Norme tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. 14 gennaio 2008.
- **UNI EN 206-1:2006**
Calcestruzzo – Specificazione, prestazione, produzione e conformità.
- **UNI 11104:2004**
Calcestruzzo – Specificazione, prestazione, produzione e conformità – Istruzioni complementari per l'applicazione delle EN 206-1.
- **UNI EN 1990:2006 Eurocodice 0**
Criteri generali di progettazione strutturale.
- **UNI EN 1991-1-1:2004 Eurocodice 1**
Azioni sulle strutture – Parte 1-1: Azioni generali – Pesì per unità di volume, pesì propri e sovraccarichi per gli edifici.
- **UNI EN 1991-2:2005 Eurocodice 1**
Azioni sulle strutture – Parte 2: Carichi da traffico sui ponti.
- **UNI EN 1992-1-1:2005 Eurocodice 2**
Progettazione delle strutture in calcestruzzo – Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- **UNI EN 1992-2:2006 Eurocodice 2**
Progettazione delle strutture in calcestruzzo Parte 2: Ponti in calcestruzzo – Progettazione e dettagli costruttivi.
- **UNI EN 1997-1:2005 Eurocodice 7**
Progettazione geotecnica – Parte 1: Regole generali.

- **UNI EN 1997-2:2007 Eurocodice 7**
Progettazione geotecnica Parte 2: Indagini e prove nel sottosuolo.
- **UNI EN 1998-1:2005 Eurocodice 8**
Progettazione delle strutture per la resistenza sismica – Parte 1: Regole generali, azioni sismiche e regole per gli edifici.
- **UNI EN 1998-2:2009 Eurocodice 8**
Progettazione delle strutture per la resistenza sismica Parte 2: Ponti.

3 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

3.1 CALCESTRUZZO MAGRONE DI FONDAZIONE

Per i calcestruzzi da impiegarsi per la formazione del magrone di fondazione, si è individuata una classe di esposizione **X0** per la quale la UNI 11104 impone le seguenti prescrizioni:

- Massimo rapporto acqua/cemento:**Nessuna prescrizione**
- Minima classe di resistenza:**C12/15**
- Minimo contenuto in cemento (Kg/m^3): ...**Nessuna prescrizione**

Alla luce di quanto esposto, di seguito le caratteristiche del calcestruzzo scelto:

Rck	15	N/mm ²	resistenza cubica calcestruzzo
γc	1,5		coefficiente parziale di sicurezza
acc	0,85		coefficiente riduttivo resistenze di lunga durata
Ecm	27267	N/mm ²	modulo elastico
fck	12,45	N/mm ²	resistenza cilindrica caratteristica a compressione del calcestruzzo
fcd	7,06	N/mm ²	resistenza cilindrica di calcolo a compressione del calcestruzzo
fcmm	20,45	N/mm ²	resistenza cilindrica media a compressione del calcestruzzo
fctm	1,61	N/mm ²	resistenza cilindrica media a trazione calcestruzzo <C50/60
fctk	1,13	N/mm ²	resistenza cilindrica caratteristica a trazione calcestruzzo <C50/60
fctd	0,75	N/mm ²	resistenza cilindrica di calcolo a trazione calcestruzzo <C50/60
fbd	1,69	N/mm ²	resistenza tangenziale di aderenza
fcfm	1,93	N/mm ²	resistenza a trazione per flessione

3.2 CALCESTRUZZO OPERE IN FONDAZIONE E IN ELEVAZIONE

Per i calcestruzzi da impiegarsi per le opere strutturali in fondazione e in elevazione, si è individuata una classe di consistenza **S4** e una classe di esposizione **XA2** - "Ambiente chimico moderatamente aggressivo" per la quale la UNI 11104 impone le seguenti prescrizioni:

- Massimo rapporto acqua/cemento:**0,50**
- Minima classe di resistenza:**C32/40**
- Minimo contenuto in cemento (Kg/m^3):**340**

Alla luce di quanto esposto, di seguito le caratteristiche del calcestruzzo scelto:

Rck	40	N/mm ²	resistenza cubica calcestruzzo
γc	1,5		coefficiente parziale di sicurezza
acc	0,85		coefficiente riduttivo resistenze di lunga durata
Ecm	33643	N/mm ²	modulo elastico
fck	33,20	N/mm ²	resistenza cilindrica caratteristica a compressione del calcestruzzo
fcd	18,81	N/mm ²	resistenza cilindrica di calcolo a compressione del calcestruzzo

RELAZIONE DI CALCOLO

fcm	41,20	N/mm ²	resistenza cilindrica media a compressione del calcestruzzo
fctm	3,10	N/mm ²	resistenza cilindrica media a trazione calcestruzzo <C50/60
fctk	2,17	N/mm ²	resistenza cilindrica caratteristica a trazione calcestruzzo <C50/60
fctd	1,45	N/mm ²	resistenza cilindrica di calcolo a trazione calcestruzzo <C50/60
fbd	3,25	N/mm ²	resistenza tangenziale di aderenza
fcfm	3,72	N/mm ²	resistenza a trazione per flessione

COPRIFERRO

Al fine della protezione delle armature dalla corrosione, lo strato di ricoprimento di calcestruzzo (copriferro) deve essere dimensionato in funzione dell'aggressività dell'ambiente e della sensibilità delle armature alla corrosione, tenendo conto delle tolleranze di posa delle armature. Per consentire un omogeneo getto del calcestruzzo, il copriferro e l'interferro delle armature devono essere rapportati alla dimensione massima degli inerti impiegati.

Con riferimento al §4.1.6.1.3 delle NTC, al fine della progettazione delle armature alla corrosione il valore minimo dello strato di ricoprimento di calcestruzzo deve rispettare quanto indicato in Tabella C4.1.IV della Circolare 2 Febbraio 2009, nella quale sono distinte le tre condizioni ambientali di tabella 4.1.IV delle NTC.

Si riporta la tabella sopra citata.

C _{min}	C _o	AMBIENTE	BARRE DA C.A. ELEMENTI A PIASTRA		BARRE DA C.A. ALTRI ELEMENTI		CAVI DA C.A.P. ELEMENTI A PIASTRA		CAVI DA C.A.P. ALTRI ELEMENTI	
			C ≥ C _o	C _{min} ≤ C < C _o	C ≥ C _o	C _{min} ≤ C < C _o	C ≥ C _o	C _{min} ≤ C < C _o	C ≥ C _o	C _{min} ≤ C < C _o
C25/30	C35/45	ORDINARIO	15	20	20	25	25	30	30	35
C28/35	C40/50	AGGRESSIVO	25	30	30	35	35	40	40	45
C35/45	C45/55	MOLTO AGGRESSIVO	35	40	40	45	45	50	50	50

La classe **XA2** rientra nella categoria di "condizione ambientale aggressiva". In base alla classe di calcestruzzo scelta (C32/40), ne deriva un copriferro minimo per "barre da c.a." di 30 mm. A tale valore vanno aggiunte le tolleranze di posa di 10 mm. Ne deriva un copriferro pari a **40 mm**.

3.3 ACCIAIO D'ARMATURA

Per l'armatura degli elementi in cemento armato, viene utilizzato un acciaio B450C, caratterizzato dai seguenti valori nominali delle tensioni caratteristiche di snervamento e rottura da utilizzare nei calcoli:

RELAZIONE DI CALCOLO

Tab. 11.3.Ia

$f_{y\text{ nom}}$	450 N/mm ²
$f_{t\text{ nom}}$	540 N/mm ²

E deve rispettare i requisiti richiesti indicati nella seguente tabella.

Tab. 11.3.Ib

Caratteristiche	Requisiti	Frattile (%)
Tensione caratteristica di snervamento f_{yk}	$\geq f_{y\text{ nom}}$	5.0
Tensione caratteristica a carico massimo f_{tk}	$\geq f_{t\text{ nom}}$	5.0
	$\geq 1,15$	10.0
	$< 1,35$	
	$(f_y/f_{y\text{ nom}})_k \leq 1,25$	10.0
Allungamento $(A_{gt})_k$	$\geq 7,5\%$	10.0
Diametro del mandrino per prove di piegamento a 90° e successivo raddrizzamento senza cricche:		
$\phi < 12\text{ mm}$	4 ϕ	
$12 \leq \phi \leq 16\text{ mm}$	5 ϕ	
per $16 < \phi \leq 25\text{ mm}$	8 ϕ	
per $25 < \phi \leq 40\text{ mm}$	10 ϕ	

Per l'accertamento delle caratteristiche meccaniche vale quanto indicato al § 11.3.2.3.

Le caratteristiche del materiale sono quindi di seguito riassunte.

Proprietà	Requisito
Limite di snervamento f_y	$\geq 450\text{ MPa}$
Limite di rottura f_t	$\geq 540\text{ MPa}$
Allungamento totale al carico massimo A_{gt}	$\geq 7,5\%$
Rapporto f_t/f_y	$1,15 \leq R_m/R_e \leq 1,35$
Rapporto $f_{y\text{ misurato}}/f_{y\text{ nom}}$	$\leq 1,25$
Resistenza a fatica assiale*	2 milioni di cicli
Resistenza a carico ciclico*	3 cicli/sec (deformazione 1,5÷4 %)
Idoneità al raddrizzamento dopo piega*	Mantenimento delle proprietà meccaniche
Controllo radiometrico**	superato, ai sensi del D.Lgs. 230/1995
* = prove periodiche annuali	

4 INQUADRAMENTO GEOTECNICO

La caratterizzazione del terreno in cui la struttura è immersa viene suddiviso in due strati: di rinfiacco e di fondazione. Per ogni strato sono forniti di seguito i valori dei parametri fisici e meccanici di interesse (peso di volume, angolo di attrito, coesione, ecc.).

Data la natura della infrastruttura, ossia viabilità in rilevato, il terreno di rinfiacco ha le caratteristiche da materiale di riporto. Di seguito si riportano i parametri geotecnici utilizzati per le analisi.

- STRATO DI RINFIANCO

Descrizione	Rilevato
Peso di volume	20,00 [kN/m ³]
Angolo di attrito	35,00 [°]
Angolo di attrito terreno-struttura	23,33 [°]
Coesione	0,00 [MPa]

Il terreno di fondazione presenta le caratteristiche dei terreni affioranti in loco. I parametri geotecnici sono desunti dallo studio geologico allegato al progetto. L'ampia campagna di indagine condotta sulle aree di intervento consente di individuare con precisione la natura e le caratteristiche geomeccaniche di ciascun sito. Di seguito viene riportata la caratterizzazione geotecnica in corrispondenza dell'opera.

Strato	Unità geotecnica	z [m da p.c.]	γ (kN/m ³)	ϕ' (°)	c' (kPa)	c _u (kPa)	E (MPa)
1	Qm – depositi limnici, silt e argille lacustri	0 – 15	17,5	27	6,3	66	20
2	Mcm – calcareniti	15 – 30	23	38,5	340	-	26600

La falda è collocata a -5,60 m da p.c.

Di seguito si riportano i parametri geotecnici utilizzati per le analisi.

- STRATO DI FONDAZIONE

Descrizione	Depositi limnici, silt e argille lacustri
Peso di volume	17,50 [kN/m ³]
Angolo di attrito	27,00 [°]
Angolo di attrito terreno-struttura	18,00 [°]
Coesione	6,30 [MPa]

5 CRITERI DI PROGETTAZIONE E DI CALCOLO

5.1 GENERALITA'

Le analisi e le verifiche sull'opera sono state condotte nel pieno rispetto delle Norme Tecniche per le Costruzioni adottando, di conseguenza, un approccio di calcolo di tipo prestazionale basato sul ricorso del Metodo degli Stati Limite.

Come indicato dalle NTC2008 al 2.6.1, nelle verifiche nei confronti dello stato limite ultimo strutturali (STRU) e geotecnici (GEO), si possono adottare, in alternativa, due diversi approcci progettuali.

Si utilizza l'**approccio 2** che utilizza un'unica combinazione di gruppi di coefficienti parziali **(A1+M1+R3)**.

5.2 CRITERI DI MODELLAZIONE STRUTTURALE

L'opera in progetto è stata modellata con il metodo degli elementi finiti utilizzando gli elementi di libreria, specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali e contenuti nel codice di calcolo impiegato (CDSWin - S.T.S.). In particolare, per gli elementi strutturali bidimensionali (setti, piastre) è stato utilizzato un modello finito a 3 o 4 nodi di tipo shell che modella sia il comportamento membranale (lastra) che flessionale (piastra). Tale elemento finito di tipo isoparametrico è stato modellato con funzioni di forma di tipo polinomiale che rappresentano una soluzione congruente ma non esatta nello spirito del metodo FEM. Per questo tipo di elementi finiti la precisione dei risultati ottenuti dipende dalla forma e densità della MESH. Il metodo è efficiente per il calcolo degli spostamenti nodali ed è sempre rispettoso dell'equilibrio a livello nodale con le azioni esterne.

Nel modello sono stati tenuti in conto i disassamenti tra i vari elementi strutturali schematizzandoli come vincoli cinematici rigidi. I vincoli tra i vari elementi strutturali e quelli con il terreno sono stati modellati in maniera congruente al reale comportamento strutturale. In particolare, il modello di calcolo ha tenuto conto dell'interazione suolo-struttura schematizzando le fondazioni superficiali (piastra) come elementi su suolo elastico alla Winkler.

6 PARAMETRI E COEFFICIENTI SISMICI

6.1 GENERALITA'

Per il calcolo sismico dell'opera in esame si è fatto riferimento alle indicazioni delle NTC2008 con il concetto di "pericolosità sismica di base" come elemento di conoscenza primario per la determinazione delle azioni sismiche. Tale pericolosità è quella relativa a condizioni ideali di sito con superficie topografica orizzontale e terreno di tipo rigido (Categoria A). Le indicazioni sulla pericolosità sismica di base dell'interno territorio nazionale sono fornite dalla predetta normativa, in termini di:

- **ag** accelerazione orizzontale massima del terreno;
- **Fo** valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- **T*c** periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale;

Tali valori sono forniti per ciascun nodo del reticolo di riferimento con maglia di circa 10km e per ciascun periodo di ritorno T_R . Il periodo di ritorno è ricavabile mediante la seguente relazione.

$$T_R = - (V_R) / (\ln(1 - P_{VR}))$$

dove

- V_R Vita di riferimento per l'azione sismica
- P_{VR} Probabilità di superamento nel periodo di riferimento

La vita di riferimento è funzione della vita nominale tramite la classe d'uso. La probabilità di superamento è funzione dello stato limite considerato. Gli stati limite analizzati sono SLV, SLD e SLO.

Gli spettri di progetto associati ai vari stati limite di interesse sono determinati a partire dai parametri di pericolosità sismica sopra esposti (determinati in funzione del tempo di ritorno), dai coefficienti di amplificazione stratigrafica S_s e topografica S_T .

6.2 PARAMETRI PER LA DETERMINAZIONE DELL'ANALISI SISMICA

CATEGORIA DI SOTTOSUOLO E CONDIZIONI TOPOGRAFICHE (PAR. 3.2.2 NTC08)

Per la definizione dello spettro utilizzato nel calcolo sismico, sono stati considerati i seguenti parametri.

Identificazione sito:.....Sottovia km 9+552
 Comune:.....Chiaromonte Gulfi
 Provincia:.....Ragusa
 Latitudine:.....37,011886°
 Longitudine:.....14,666018°
 Categoria di sottosuolo:.....E
 Categoria topografica:.....T1

VITA NOMINA E CLASSE D'USO (2.4.2 NTC08)

Vita nominale:.....50anni
Classe d'uso:.....IV
Cu.....2
Vita di riferimento:.....100anni

TIPOLOGIA STRUTTURALE E FATTORE DI STRUTTURA

Per la determinazione del fattore di struttura per l'opera in esame si è fatto riferimento a quanto le NTC08 prevedono per i ponti.

Nel caso in oggetto, la struttura è stata assimilata a delle spalle connesse in maniera rigida all'impalcato con i piedritti che sostengono un terreno rigido naturale per più dell'80% dell'altezza (p.to 7.9.5.6.2). Si tratta pertanto di strutture che si muovono col terreno ai sensi della Tabella 7.9.I, caratterizzate da periodi di vibrazione in direzione orizzontale molto bassi e per le quali si assume un valore **di $q_0=q=1,0$** .

Per strutture con tali proprietà, le forze di inerzia possono essere determinate considerando un'accelerazione pari a **$a_g * S$** .

7 ANALISI DEI CARICHI

7.1 CARICHI PERMANENTI

7.1.1 Peso proprio strutturale (condizione: G1k)

Il peso strutturale è calcolato automaticamente dal software di calcolo strutturale e quindi è tenuto in conto automaticamente durante la fase di progettazione.

7.1.2 Sovraccarico permanente (condizione: G2.1k)

Sia sulla calotta che sulla fondazione agisce un sovraccarico permanente dovuto alla sovrastruttura stradale. Il carico è calcolato con riferimento allo spessore massimo del ricoprimento e considerando un peso di 20 kN/m³ sia per la viabilità principale che agisce sulla calotta che per la viabilità secondaria che agisce sulla soletta di fondazione.

7.1.3 Spinta statica del terreno sui piedritti (condizione: G2.2k)

7.1.3.1 Spinta in presenza di falda

Nel caso in cui a monte della parete sia presente la falda il diagramma delle pressioni sulla parete risulta modificato a causa della sottospinta che l'acqua esercita sul terreno. Il peso di volume del terreno al di sopra della linea di falda non subisce variazioni. Viceversa, al di sotto del livello di falda va considerato il peso di volume di galleggiamento:

$$\gamma_a = \gamma_{sat} - \gamma_w$$

dove γ_{sat} è il peso di volume saturo del terreno (dipendente dall'indice dei pori) e γ_w è il peso di volume dell'acqua. Quindi il diagramma delle pressioni al di sotto della linea di falda ha una pendenza minore. Al diagramma così ottenuto va sommato il diagramma triangolare legato alla pressione idrostatica esercitata dall'acqua.

7.1.3.2 Spinta a riposo

Si assume che sui piedritti agisca la spinta calcolata in condizioni di riposo. Il coefficiente di spinta a riposo è espresso dalla relazione:

$$K_0 = 1 - \sin\phi$$

dove ϕ rappresenta l'angolo d'attrito interno del terreno di rinfianco.

Quindi la pressione laterale, ad una generica profondità z e la spinta totale sulla parete di altezza H valgono:

$$\sigma = \gamma z K_0 + p_v K_0$$

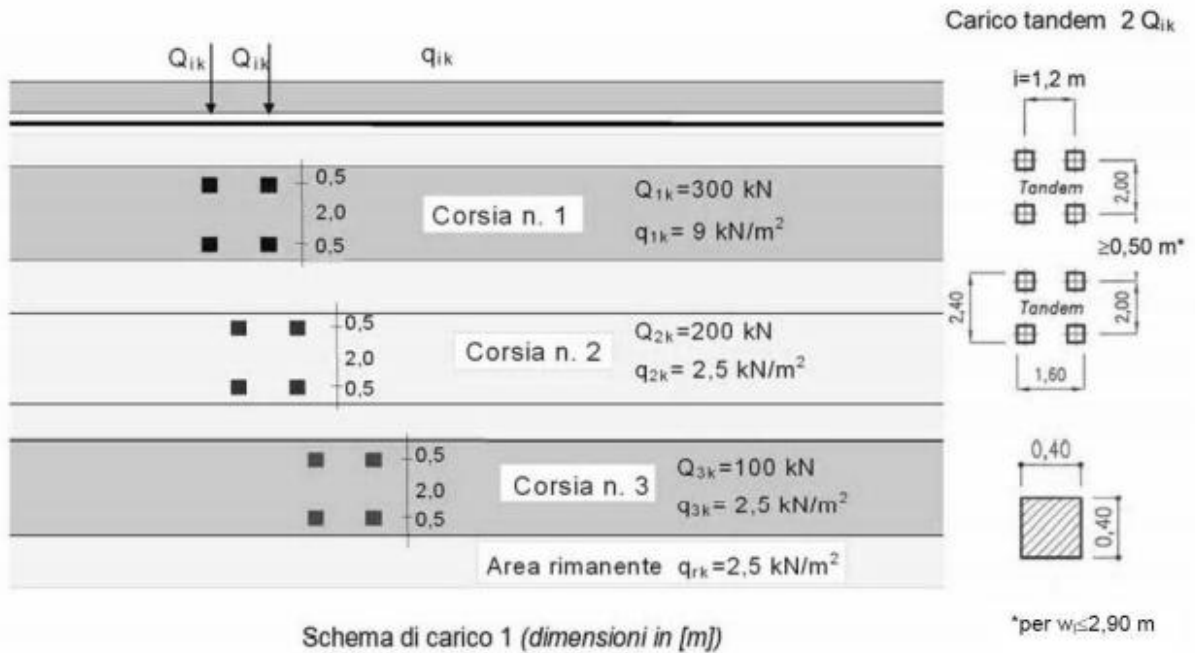
$$S = 1/2 \gamma H^2 K_0 + p_v K_0 H$$

dove p_v è la pressione verticale agente in corrispondenza della calotta e H è l'altezza di spinta.

7.2 CARICHI VARIABILI

7.2.1 Carico mobile (condizioni: Q1.1k e q1.1k)

Per il carico stradale agente sulla soletta di copertura è stato considerato lo schema di carico 1 delle NTC2008 di seguito riportato.



Di tale carico stradale sono state considerate le posizioni tali da massimizzare le sollecitazioni sui vari elementi costituenti la struttura.

Per il carico stradale agente sulla fondazione si considera un carico tandem distribuito sull'intera lunghezza di un mezzo autoarticolato a quattro assi (18,00m) e sulla larghezza della corsia convenzionale (3,00m), assieme al carico uniformemente distribuito con intensità pari a 9 kN/m²:

$$q_{1.1k} = 150 \text{ kN} \times 4 / (18,00 \times 3,00) \text{ m}^2 + 9 \text{ kN/m}^2 = 20 \text{ kN/m}^2$$

7.2.2 Carichi a tergo del rilevato (condizione: q2.1k)

La spinta delle terre dovuta all'azione dei sovraccarichi accidentali posti sul rilevato stradale a tergo dei piedritti viene valutata con riferimento ad un sovraccarico di 2,5 kN/m² agente sul rilevato a tergo dello scatolare. Il carico viene applicato a tergo dei piedritti e fa riferimento al carico q_{2k} della corsia di carico n.2 dello schema di carico 1 delle NTC2008 riportato in precedenza.

7.2.3 Frenatura (condizione: q3.1k)

Per quanto riguarda l'azione di frenatura, definita al paragrafo 5.1.3.5 del D.M.14/01/08, la forza di frenamento q3 è funzione del carico totale agente sulla corsia convenzionale n.1 e risulta pari:

$$180 \text{ kN} \leq q_3 = 0,60 (2 \times Q_{1k}) + 0,10 q_{1k} \times w_l \times L \leq 900 \text{ kN}$$

dove w_l è la larghezza della corsia convenzionale di 3,00 m ed L è la lunghezza della zona caricata.

L'azione q3, applicata a livello della pavimentazione ed agente lungo l'asse della corsia, è assunta uniformemente distribuita sulla soletta superiore dello scatolare.

7.2.4 Azione sismica (condizioni: E1, E2)

L'azione sismica è tenuta in conto tramite due contributi, E1 ed E2, descrivibili come segue:

- E1 – gli incrementi sismici della spinta esercitata dal terrapieno a tergo dei piedritti;
- E2 – le azioni sismiche dovute alle masse strutturali.

7.2.4.1 Incremento sismico di spinta piedritti (condizione: E1_Spinta SLV/SL0)

Nel caso di strutture rigide completamente vincolate, in modo tale che non può svilupparsi nel terreno uno stato di spinta attiva, nonché nel caso di muri verticali con terrapieno a superficie orizzontale, l'incremento dinamico di spinta può essere calcolato per via pseudo-statica.

Nell'analisi pseudo-statica, l'azione sismica è rappresentata da una forza statica equivalente pari al prodotto delle forze di gravità per un opportuno coefficiente sismico.

Nelle verifiche allo stato limite ultimo, il valore del coefficiente sismico orizzontale k_h è valutato mediante l'espressione:

$$k_h = \beta_m \cdot a_{max} / g$$

dove: a_{max} = accelerazione orizzontale massima attesa al sito = $S_S \cdot S_T \cdot a_g$

a_g = accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido

$S_S \cdot S_T$ = coefficienti di amplificazione stratigrafica e topografica

Per elementi che non sono in grado di subire spostamenti relativi rispetto al terreno, il coefficiente β_m assume valore unitario.

Pertanto, l'incremento dinamico di spinta del terreno può essere calcolato come:

$$\Delta P_d = k_h \cdot \gamma \cdot H^2$$

dove H è l'altezza sulla quale agisce la spinta (il punto di applicazione va preso a metà altezza).

Con tali ipotesi, sono stati calcolati due incrementi di pressione, una relativa alla condizione di stato limite di *salvaguardia della vita* e una relativa alla condizione di stato limite di *operatività*.

7.2.4.2 Azioni sismiche dovute alle masse (condizione: E2_Sisma SLV/SLO)

L'azione sismica è tenuta in conto tramite una Analisi Lineare Statica così come indicato al 7.3.3.2 delle NTC2008, applicando forze orizzontali statiche al sistema strutturale, equivalenti alle forze d'inerzia indotte dall'azione sismica.

Le due azioni derivanti dal sisma sopra descritte, ossia **E1** ed **E2**, sono state applicate in entrambe le direzioni (x ed y) e per entrambi i versi (+ e -).

7.3 URTO DI VEICOLO IN SVIO

I sicurvia e gli elementi strutturali ai quali sono collegati devono essere dimensionati in funzione della classe di contenimento richiesta per l'impiego specifico (vedi D.M. 21-06-04 n.2367). Il sistema di forze orizzontali può essere determinato con riferimento alla resistenza caratteristica degli elementi strutturali principali coinvolti nel meccanismo d'insieme della barriera e deve essere applicato ad una quota h, misurata dal piano viario, pari alla minore delle dimensioni h1 ed h2, dove h1 è pari a (altezza della barriera - 0,10m) mentre h2 è pari a 1,00m.

Ai sensi del paragrafo 5.1.3.10 del DM 14/01/2008 nel "progetto dell'impalcato deve essere considerata una condizione di carico eccezionale nella quale alla forza orizzontale d'urto su sicurvia si associa un carico verticale isolato costituito dallo schema di carico 2, posizionato in adiacenza al sicurvia stesso e disposto nella posizione più gravosa". Tale condizione non è però dimensionante per la statica globale della soletta di copertura del sottovia e sarà considerata per la sola verifica locale del cordolo in calcestruzzo.

Le azioni sono state definite secondo le indicazioni del paragrafo 3.6.3.3.2 delle NTC 2008.

Il carico di progetto è costituito da una forza orizzontale pari a 100 KN, applicata alla quota minima fra 1,00m sopra il piano di marcia e 100 mm sotto la sommità della barriera. Nel caso in esame si assume che la forza agisca ad una distanza $d = 0,90$ m dalla base della barriera.

La forza orizzontale così determinata è amplificata di un fattore pari ad 1,50 ed è utilizzata per eseguire la verifica locale del cordolo per azioni d'urto.

8 METODO VERIFICHE

8.1 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI

8.1.1 Verifiche di resistenza

La verifica di resistenza delle sezioni nei vari elementi strutturali viene condotta tenendo conto delle condizioni più gravose che si individuano dall'involuppo delle sollecitazioni agenti nelle diverse combinazioni di carico.

Le verifiche si basano sul concetto dei coefficienti di sicurezza parziali e considerando una sola famiglia di combinazioni (indicata come **A1 - M1 - R3**) in conseguenza dell'utilizzo dell'**approccio 2** della normativa.

Si ricorda brevemente come il caso **A1 - M1 - R3** prevede che vengano incrementate le azioni permanenti e variabili con i coefficienti (γ_G, γ_Q) e vengono lasciate inalterate le caratteristiche di resistenza del terreno. Le combinazioni ottenute sono rilevanti per stabilire sia le capacità strutturali delle opere che interagiscono con il terreno sia le verifiche rilevanti per il dimensionamento geotecnico.

8.2 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO

8.2.1 Verifiche delle tensioni di esercizio

Valutate le azioni interne nelle varie parti della struttura, dovute alle combinazioni rare e quasi permanenti delle azioni, si calcolano le massime tensioni sia nel conglomerato cementizio sia nelle armature; si deve verificare che tali tensioni siano inferiori ai massimi valori consentiti si seguito riportati.

- Verifica della tensione massima di compressione del conglomerato cementizio nelle condizioni di esercizio.

Per il conglomerato cementizio, la massima tensione di compressione, σ_c , deve rispettare la limitazione seguente:

$$\sigma_c < 0,6f_{ck} \quad \text{per la combinazione rara}$$

$$\sigma_c < 0,45f_{ck} \quad \text{per la combinazione quasi permanente}$$

- Verifica della tensione massima dell'acciaio in condizione di esercizio.

Per l'acciaio, la tensione massima, σ_s , per effetto delle azioni dovute alla combinazione rare deve rispettare la limitazione seguente:

$$\sigma_s < 0,8f_{yk}$$

8.2.2 Verifica dello stato limite di fessurazione

In base alla classe di esposizione individuata, XA2, classificata come condizione ambientale aggressiva, ed in base alla tipologia di armatura utilizzata, armatura poco sensibile, si individuano due verifiche entrambe di controllo di apertura delle fessure. In particolare, si deve verificare che:

ap.fessure < w2=0,3mm per la combinazione frequente

ap.fessure < w1=0,2mm per la combinazione quasi permanente

8.3 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

8.3.1 Verifiche di resistenza

Si ripropongono verifiche di resistenza così come eseguito per le verifiche allo stato limite ultimo, ma con azioni derivanti dalle forze indotte dall'azione sismica.

8.4 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI OPERATIVITA'

8.4.1 Verifiche di rigidezza

Per le costruzioni ricadenti in classe d'uso IV, si deve controllare che l'azione sismica di progetto non produca danni agli elementi costruttivi senza funzione strutturale tali da rendere temporaneamente non operativa la costruzione.

Questa condizione si può ritenere soddisfatta quando gli spostamenti di interpiano ottenuti dall'analisi in presenza dell'azione sismica di progetto relativa allo SLO siano inferiori ai 2/3 dei limiti indicati per classi d'uso I e II. Il limite scelto è pari a:

$$dr < 2/3 * 0,005h$$

dove dr è lo spostamento d'interpiano ed h è l'altezza d'interpiano.

8.5 VERIFICHE LOCALI

8.5.1 Verifica locale del cordolo per azioni d'urto

In questo paragrafo sono riportati i risultati ottenuti dalle verifiche locali dei cordoli che ospitano le barriere di sicurezza. Le azioni di progetto sono state definite secondo le indicazioni del paragrafo 3.6.3.3.2 delle NTC 2008. Il carico di progetto è costituito da una forza orizzontale (F) di 100 KN, applicata alla quota minima fra 1,00 m sopra il piano di marcia e 100 mm sotto la sommità della barriera.

Nel caso in esame si assume che la forza agisca ad una distanza (d) di 0,90 m dalla base della barriera. Lo spessore (s) della soletta all'attacco del cordolo è pari a 0,90 m, quello del cordolo a 1,80 m, per cui l'estradosso del cordolo si trova ad una distanza (c) sopra l'estradosso di soletta pari a 0,90 m.

8.5.1.1 Verifica a tenso-flessione della soletta

Il momento sollecitante a quota piano medio della soletta, che nasce in caso di urto di un veicolo sulla barriera, vale:

$$M = F \cdot (d + c + 0,5 s) = 225,0 \text{ kN m}$$

Tali sollecitazioni si applicano ipotizzando una diffusione a 45° delle azioni dalla piastra metallica di base della barriera (che si ipotizza larga 40 cm) al piano medio della soletta. La larghezza collaborante nel meccanismo di tenso-flessione vale pertanto:

$$B = 0,40 + 2 \cdot (c + 0,5 s) = 3,10 \text{ m}$$

Nell'ipotesi in cui il momento calcolato sia assorbito completamente dalle armature poste al lembo inferiore della soletta, la trazione agente nell'armatura superiore tesa vale:

$$T_d = M / (0,90 s) = 277,8 \text{ kN}$$

Tale trazione è equilibrata dalle barre $\Phi 20/20$, disposte in estradosso, che riescono a fornire una trazione resistente pari a:

$$T_r = 314,1 \cdot (3,10 / 0,20) \cdot 391,3 \cdot 10^{-3} = 1905,1 \text{ kN} > T_d$$

La verifica risulta soddisfatta.

8.5.1.2 Verifica delle staffe disposte all'interno del cordolo

La funzione delle staffe disposte all'interno del cordolo è duplice: equilibrare l'azione orizzontale (F) ed equilibrare la trazione dei tirafondi della barriera nel meccanismo di pull out.

La forza orizzontale (F) è equilibrata dalle barre $\Phi 20/20$ che sono sempre presenti all'interno del cono di rottura evidenziato nella seguente figura.

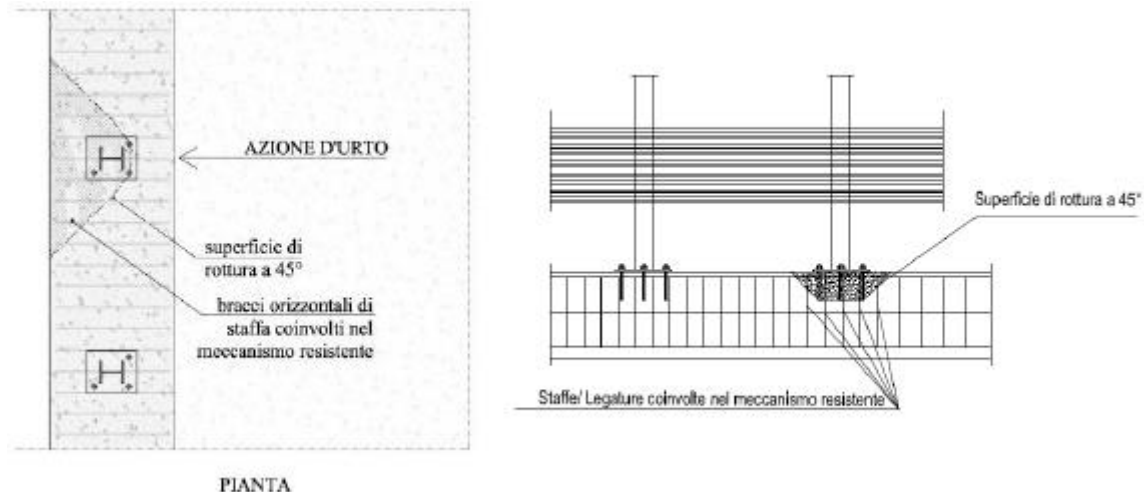


Figura 8-1 Meccanismi di rottura locali per azioni d'urto - schemi tipo

In dettaglio, la forza orizzontale (F) rappresenta l'azione di urto, che è pari a 100 kN. Gli spilli $\Phi 20/20$ oppongono una resistenza a tale forza espressa dalla seguente relazione:

$$F_{rd} = f_{yd} \cdot n \cdot A_s / \sqrt{3}$$

dove n è il numero dei tondini compresi nel cono di rottura ed è pari a cinque.

Conseguentemente:

$$F_{rd} = 391,3 \cdot 10^{-3} \cdot (5 \cdot 314,1 / 1,73) = 354,8 \text{ kN} > F$$

La verifica risulta soddisfatta.

La trazione T_d dei tirafondi della barriera è equilibrata dai bracci verticali delle staffe e dalle legature. Ipotizzando un braccio di leva delle forze interne della piastra di base della barriera pari a 0,22 m e un'altezza della forza d'urto sopra tale piastra di 0,90 m, si stima una trazione T_d come:

$$T_d = 0,90 \cdot F / 0,22 = 409,1 \text{ kN}$$

Avendo disposto le staffe $\Phi 20/20$ e legature $\Phi 20/20$ ed ipotizzando una lunghezza dei tirafondi di almeno 19 cm (nonché l'interasse tra i due tirafondi tesi di 0,30 m), risulta che i bracci verticali compresi nel cono di rottura sono disposti su tre filari per un numero complessivo pari a:

$$n = 3 \cdot (1 \cdot 0,30 + 2 \cdot 0,19) / 0,20 = 10,2 \text{ bracci}$$

che corrisponde ad una trazione resistente pari a:

$$T_r = n \cdot 201,1 \cdot f_{yd} \cdot 10^{-3} = 1253,7 \text{ kN} > T_d$$

La verifica risulta soddisfatta.

9 COMBINAZIONI DI CARICO

Le combinazioni e i coefficienti moltiplicativi delle singole azioni vengono definiti in base a quanto indicato al paragrafo 5.1.3.12. del D.M.14/01/08 per quello che riguarda le strutture assimilabili a ponti/viadotti e che sorreggono carichi variabili da traffico.

Tabella 5.1.IV – Valori caratteristici delle azioni dovute al traffico

		<i>Carichi sulla carreggiata</i>				<i>Carichi su marciapiedi e piste ciclabili</i>
		Carichi verticali		Carichi orizzontali		Carichi verticali
Gruppo di azioni	Modello principale (Schemi di carico 1, 2, 3, 4, 6)	Veicoli speciali	Folla (Schema di carico 5)	Frenatura q_3	Forza centrifuga q_4	Carico uniformemente distribuito
1	Valore caratteristico					Schema di carico 5 con valore di combinazione $2,5 \text{ kN/m}^2$
2 a	Valore frequente			Valore caratteristico		
2 b	Valore frequente				Valore caratteristico	
3 (*)						Schema di carico 5 con valore caratteristico $5,0 \text{ kN/m}^2$
4 (**)			Schema di carico 5 con valore caratteristico $5,0 \text{ kN/m}^2$			Schema di carico 5 con valore caratteristico $5,0 \text{ kN/m}^2$
5 (***)	Da definirsi per il singolo progetto	Valore caratteristico o nominale				
(*) Ponti di 3 ^a categoria						
(**) Da considerare solo se richiesto dal particolare progetto (ad es. ponti in zona urbana)						
(***) Da considerare solo se si considerano veicoli speciali						

RELAZIONE DI CALCOLO

Tabella 5.1.V – Coefficienti parziali di sicurezza per le combinazioni di carico agli SLU

		Coefficiente	EQU ⁽¹⁾	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli	γ_{G1}	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,10	1,35	1,00
Carichi permanenti non strutturali ⁽²⁾	favorevoli	γ_{G2}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Carichi variabili da traffico	favorevoli	γ_Q	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,35	1,35	1,15
Carichi variabili	favorevoli	γ_{Qi}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Distorsioni e presollecitazioni di progetto	favorevoli	γ_{e1}	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,00 ⁽³⁾	1,00 ⁽⁴⁾	1,00
Ritiro e viscosità, Variazioni termiche, Cedimenti vincolari	favorevoli	$\gamma_{e2}, \gamma_{e3}, \gamma_{e4}$	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,20	1,20	1,00

⁽¹⁾ Equilibrio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valori di GEO.
⁽²⁾ Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.
⁽³⁾ 1,30 per instabilità in strutture con precompressione esterna
⁽⁴⁾ 1,20 per effetti locali

Tabella 5.1.VI - Coefficienti ψ per le azioni variabili per ponti stradali e pedonali

Azioni	Gruppo di azioni (Tabella 5.1.IV)	Coefficiente ψ_0 di combinazione	Coefficiente ψ_1 (valori frequenti)	Coefficiente ψ_2 (valori quasi permanenti)
Azioni da traffico (Tabella 5.1.IV)	Schema 1 (Carichi tandem)	0,75	0,75	0,0
	Schemi 1, 5 e 6 (Carichi distribuiti)	0,40	0,40	0,0
	Schemi 3 e 4 (carichi concentrati)	0,40	0,40	0,0
	Schema 2	0,0	0,75	0,0
	2	0,0	0,0	0,0
	3	0,0	0,0	0,0
	4 (folla)	----	0,75	0,0
Vento q_5	Vento a ponte scarico SLU e SLE	0,6	0,2	0,0
	Esecuzione	0,8	----	0,0
	Vento a ponte carico	0,6		
Neve q_5	SLU e SLE	0,0	0,0	0,0
	esecuzione	0,8	0,6	0,5
Temperatura	T_k	0,6	0,6	0,5

Come sopra esposto, si è fatto riferimento all'approccio 2 e quindi a coefficienti A1 - M1 - R3.

RELAZIONE DI CALCOLO

CONDIZIONI DI CARICO

1	G1k_Peso Proprio Strutturale
2	G2.1k_Sovraccarico permanente (ricoprimento, compresa pavimentazione stradale)
3	G2.2k_Sovraccarico permanente sui piedritti (spinta terreno sui piedritti)
4	Q1.1k_Veicolo tandem
5	q1.1k_Veicolo distribuito
6	q3.1k_Azione di frenatura
7	E1_Spinta SLV_Sovrappinta sismica del terreno sui piedritti SLV
8	E1_Spinta SLO_Sovrappinta sismica del terreno sui piedritti SLO
9	E2_Sisma SLU
10	E2_Sisma SLO
11	Sisma verticale

Combinazioni agli Stati Limite di Salvaguardia della Vita

	CONDIZIONI DI CARICO										
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	1,35	1,50	1,35	1,01	1,01	0	0	0	0	0	0
2	1,35	1,50	1,35	1,01	0,54	1,35	0	0	0	0	0
3...10	1,00	1,00	1,00	0	0	0	+0,30/+1,00	0	+1,00/+0,30	+0,30/+1,00	1,00
11...18	1,00	1,00	1,00	0	0	0	+0,30/+1,00	0	+1,00/+0,30	+0,30/+1,00	-1,00

Combinazioni RARE Stati Limite di Esercizio

	CONDIZIONI DI CARICO										
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	1,00	1,00	1,00	0,75	0,75	0,2	0	1,00	0	0	0

Combinazioni FREQUENTI Stati Limite di Esercizio

	CONDIZIONI DI CARICO										
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	1,00	1,00	1,00	0,75	0,75	0,2	0	0	0	0	0

Combinazioni QUASI PERMANENTI Stati Limite di Esercizio

	CONDIZIONI DI CARICO										
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	1,00	1,00	1,00	0,5	0,5	0	0	0	0	0	0

Combinazioni agli Stati Limite di Operatività

	CONDIZIONI DI CARICO										
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	1,00	1,00	1,00	0	0	0	0	1,00	0	0	0

Rispetto alle combinazioni di carico sopra esposte, il sisma è considerato in entrambe le direzioni (x ed y) e per entrambi i versi (+ e -). Pertanto, sia per SLU che per SLO, le azioni sismiche sono combinate con la seguente espressione: $\pm E_x \pm 0,3 E_y$ e $\pm E_y \pm 0,3 E_x$.

10 VERIFICHE GEOTECNICHE

10.1 APPROCCIO DI VERIFICA GEOTECNICA

I terreni di fondazione vengono verificati tramite le sollecitazioni ottenute dalle combinazioni dell'APPROCCIO 2 (A1+M1+R3) in cui i coefficienti del terreno sono unitari, ma vengono ridotte le resistenze globali tramite R3.

Tali azioni sono quindi quelle uscenti dal software con il quale è stata modellata la struttura in elevazione, dato che anche questa è stata approcciata con la medesima combinazione di coefficienti.

Per quanto riguarda l'azione derivante dall'analisi sismica, data la progettazione non dissipativa con $q=1$, non si prevede alcun incremento. Il YRd di maggiorazione è quindi pari ad 1.

10.2 VERIFICHE GEOTECNICHE

Per le caratteristiche dei terreni interessati e per la geometria del sottovia, si rimanda ai capitoli 1 e 4.

10.2.1 Verifica di portanza

Il calcolo della capacità portante è condotto con l'espressione di Brich-Hansen.

La verifica è condotta con l'ausilio di un codice di calcolo (CDG – S.T.S.) attraverso il confronto tra le pressioni di contatto tra terreno e platea di fondazione e il carico limite calcolato, sia in condizioni statiche che in condizioni sismiche.

10.2.2 Verifica di galleggiamento

La verifica viene trascurata, dato che dalle indagini geologiche svolte, non si è rinvenuta falda a profondità interferenti con l'opera in progetto.

11 RISULTATI DELLE ANALISI E DELLE VERIFICHE

In appendice è riportato il tabulato di calcolo integrale dal quale è possibile prendere visione dei risultati dell'analisi condotta sull'opera, comprese le verifiche descritte in precedenza.

Per una lettura più agevole del fascicolo di calcolo, di seguito si sintetizzano i dati di input del modello di calcolo e i risultati ottenuti dall'analisi tridimensionale.

11.1 MODELLO DI CALCOLO

Tutti gli elementi strutturali che compongono l'opera (piastra di fondazione, soletta di copertura, pareti verticali e cordoli) sono univocamente identificati attraverso i nodi 3d del modello di calcolo, le cui coordinate x, y, z ne determinano la posizione rispetto all'origine del sistema coincidente, nel modello in esame, con il nodo n°1 evidenziato in Figura.

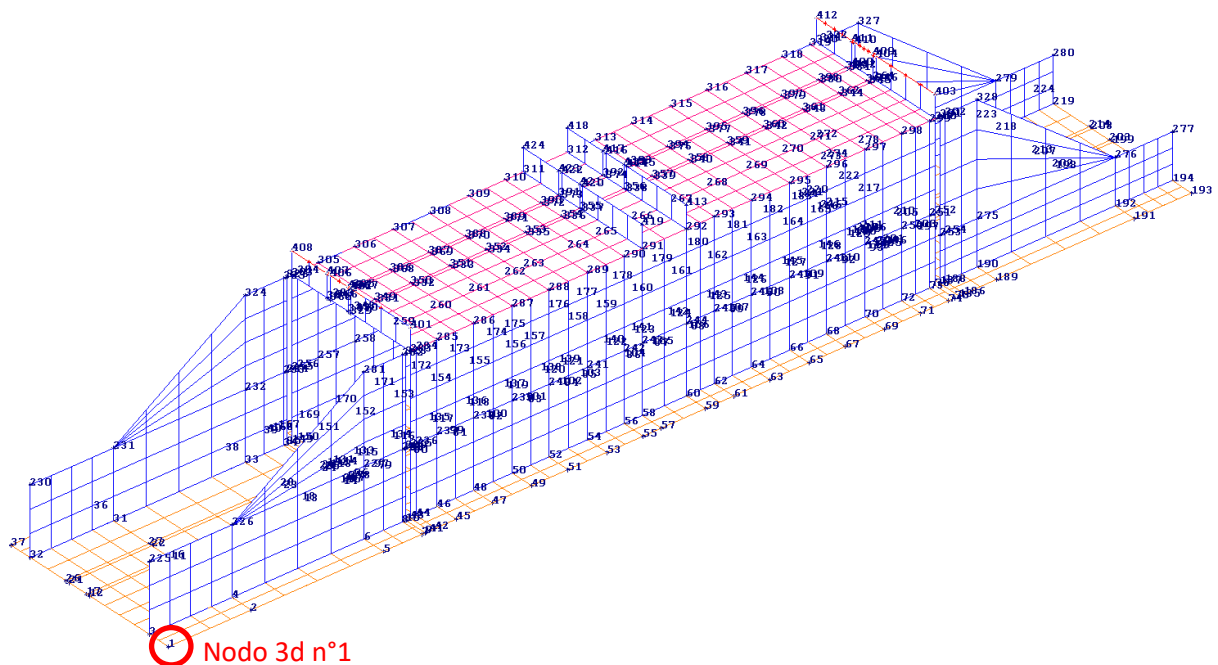


Figura 11-1 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con indicazione dei n.ro dei nodi 3d"

Nello specifico, la piastra di fondazione (spess.110cm per scatolare, spess.100 per muri d'ala), la soletta di copertura (spess.90cm), le pareti verticali (spess.90cm per scatolare, spess.80cm per muri d'ala) e i cordoli centrali (spess.75cm) sono definiti con l'elemento tipo shell, mentre i cordoli laterali sono schematizzati con un elemento tipo shell per il piedritto (spess.60cm) e con un elemento tipo asta per la trave superiore (dim.75cm x 50cm).

RELAZIONE DI CALCOLO

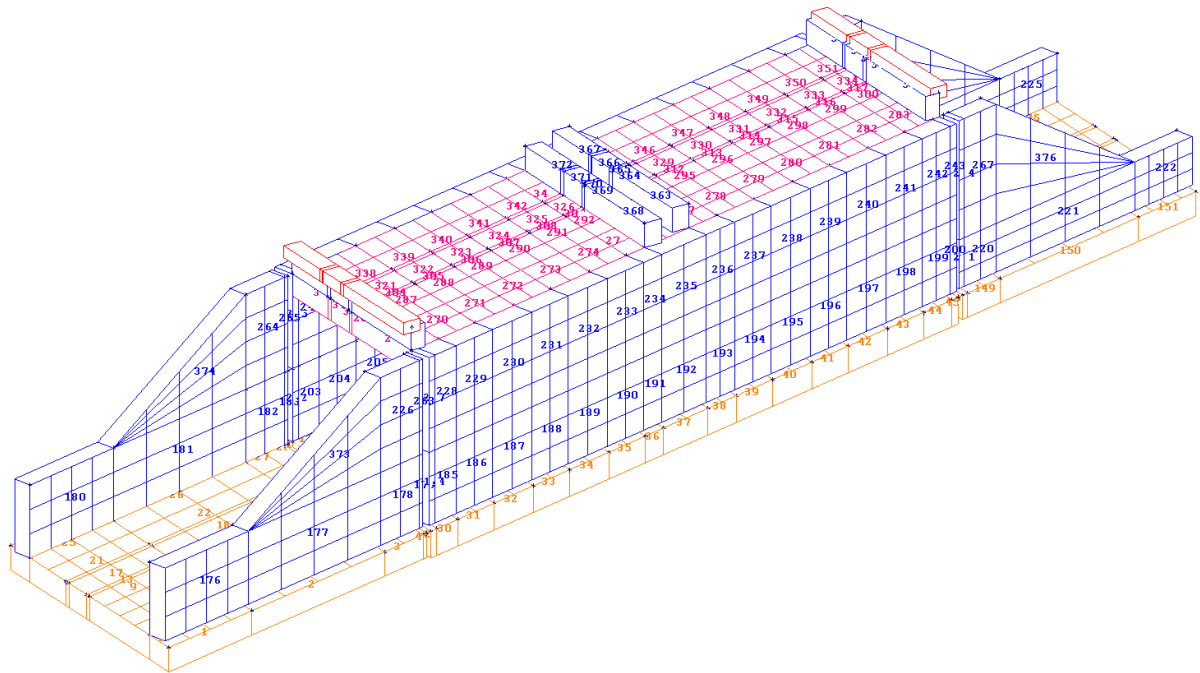


Figura 11-2 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con indicazione del n.ro degli elementi tipo shell"

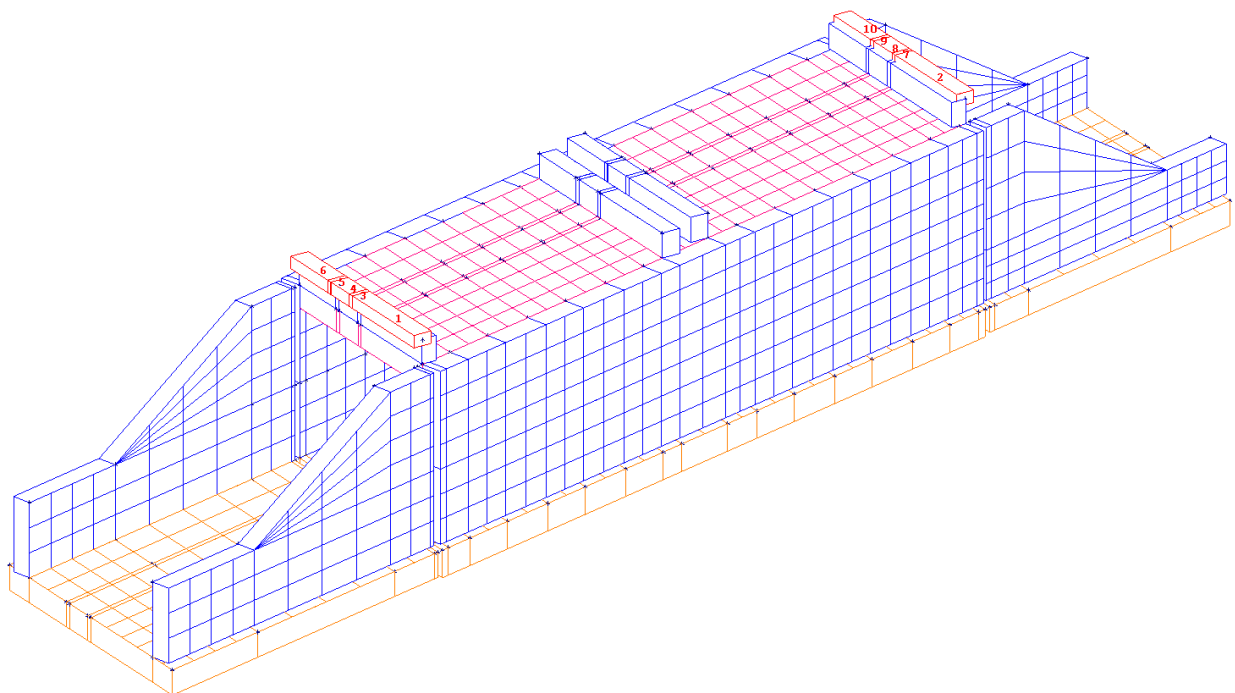


Figura 11-3 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con indicazione del n.ro degli elementi tipo asta"

MANDATARIA:

MANDANTI:

RELAZIONE DI CALCOLO

Al modello di calcolo sono quindi applicati, nelle diverse condizioni, i carichi definiti nei paragrafi precedenti; si avranno carichi concentrati nei nodi (condizione di carico n°4 e n°6) e carichi distribuiti sugli shell (condizione di carico n°2, n°3, n°5, n°7 e n°8). I valori dei carichi applicati sono desumibili dai tabulati. La condizione di carico n°1, associata al peso proprio, è definita di default dal software di calcolo.

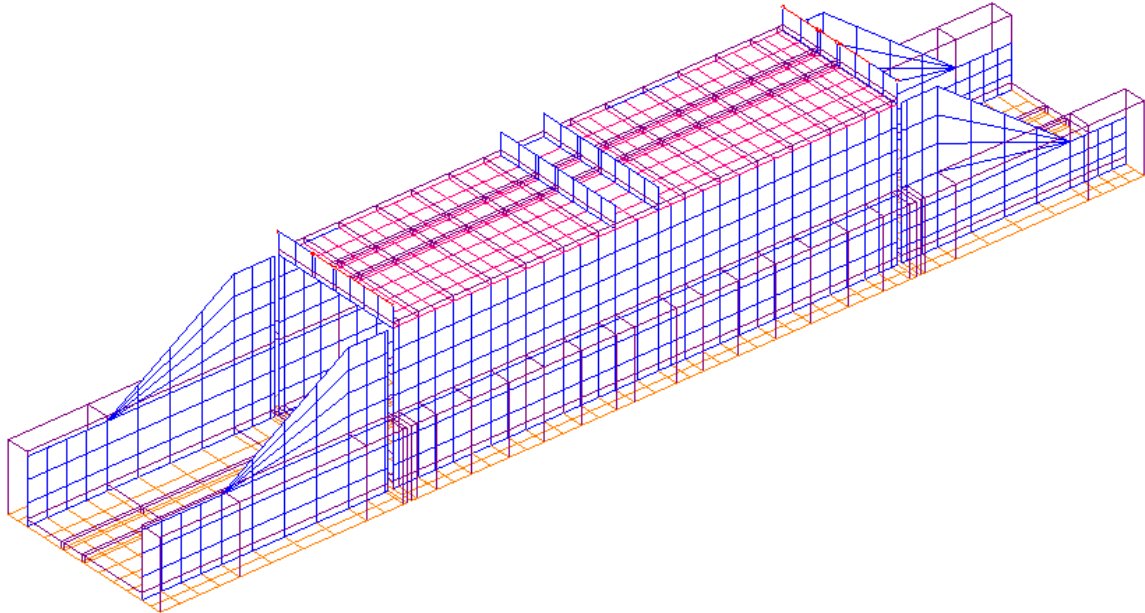


Figura 11-4 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (G2.1k) associati alla condizione di carico n°2"

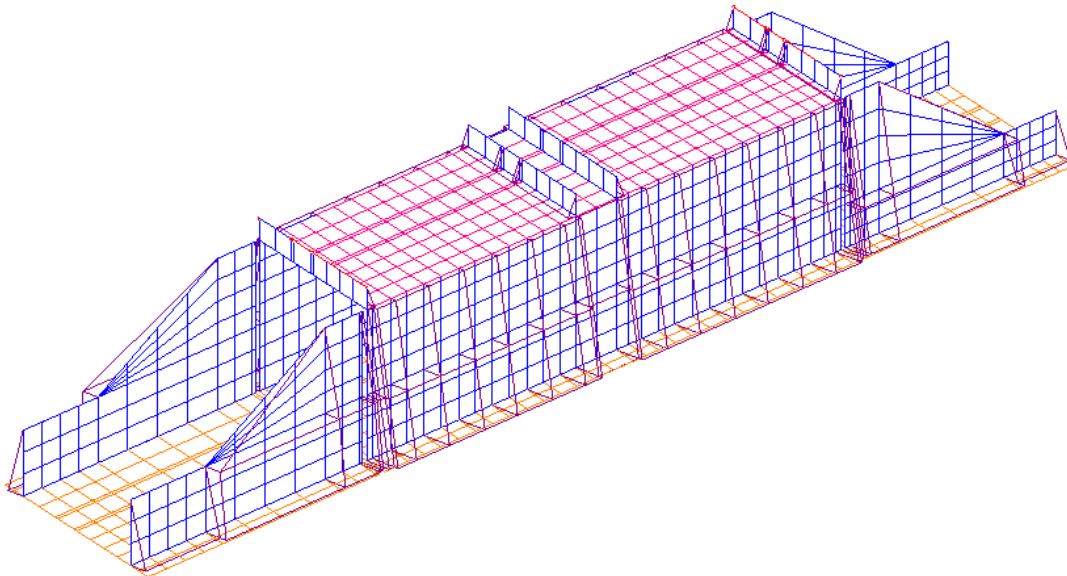


Figura 11-5 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (G2.2k) associati alla condizione di carico n°3"

MANDATARIA:

MANDANTI:

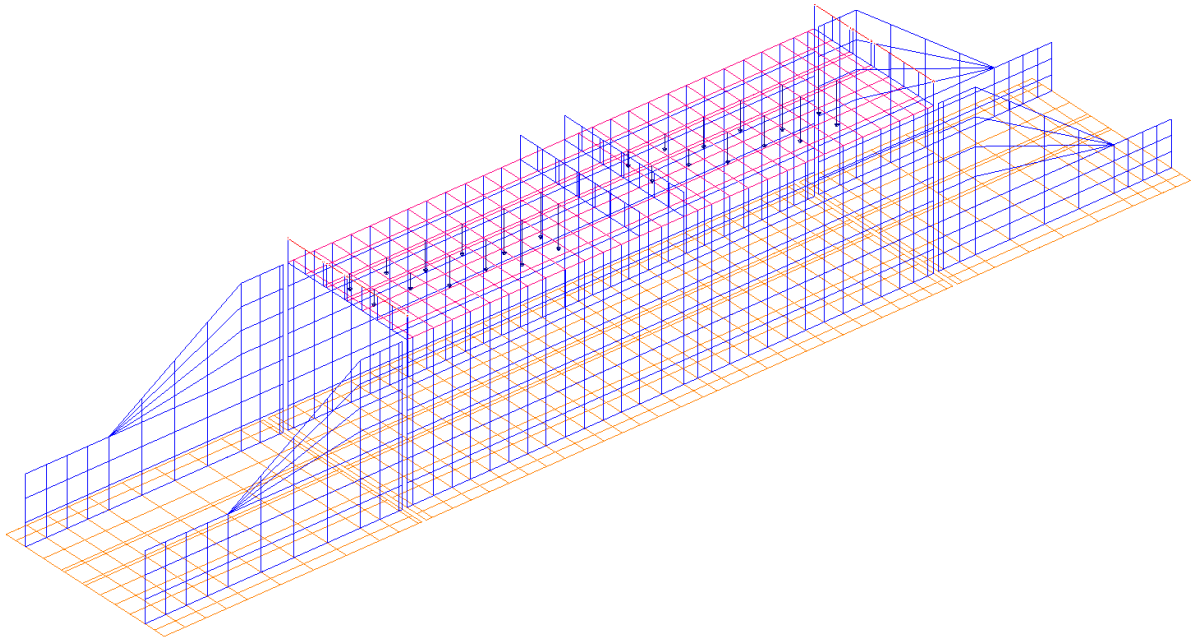


Figura 11-6 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (Q1.1k) associati alla condizione di carico n°4"

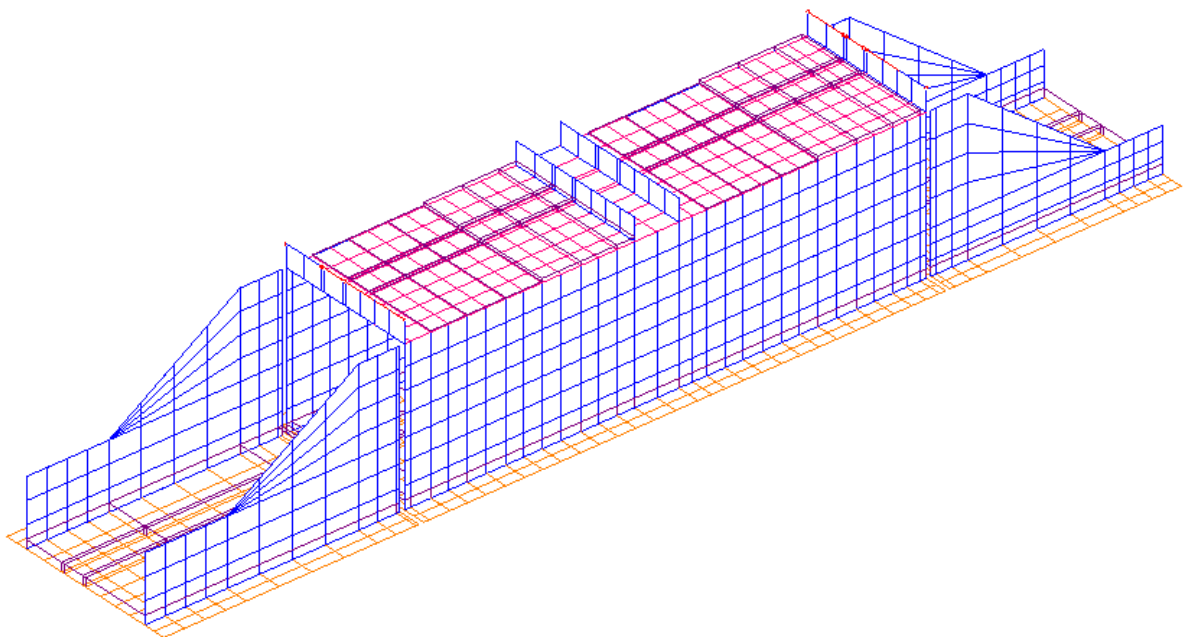


Figura 11-7 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (q1.1k) associati alla condizione di carico n°5"

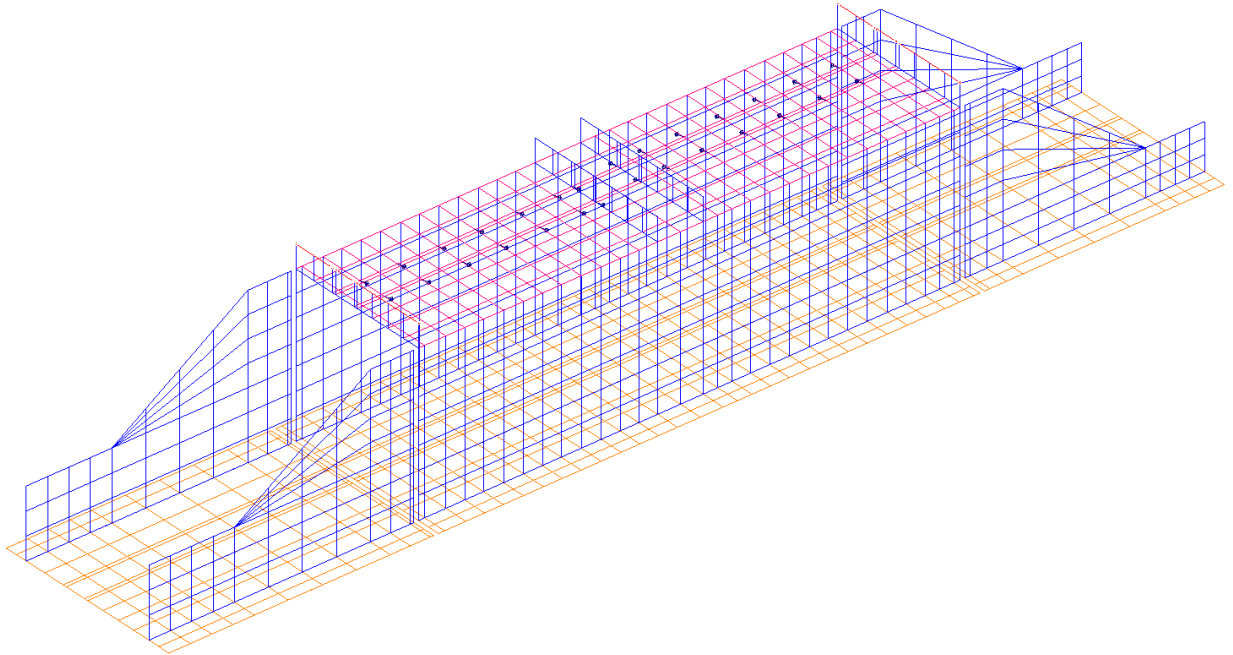


Figura 11-8 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (q3.1k) associati alla condizione di carico n°6"

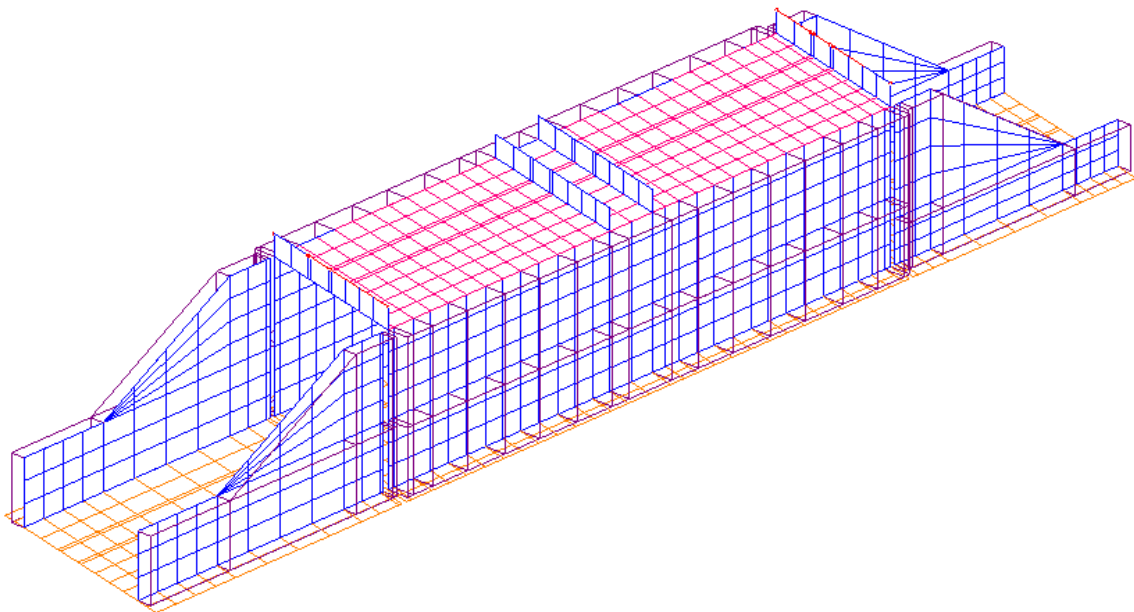


Figura 11-9 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (E1_Spinta SLV) associati alla condizione di carico n°7"

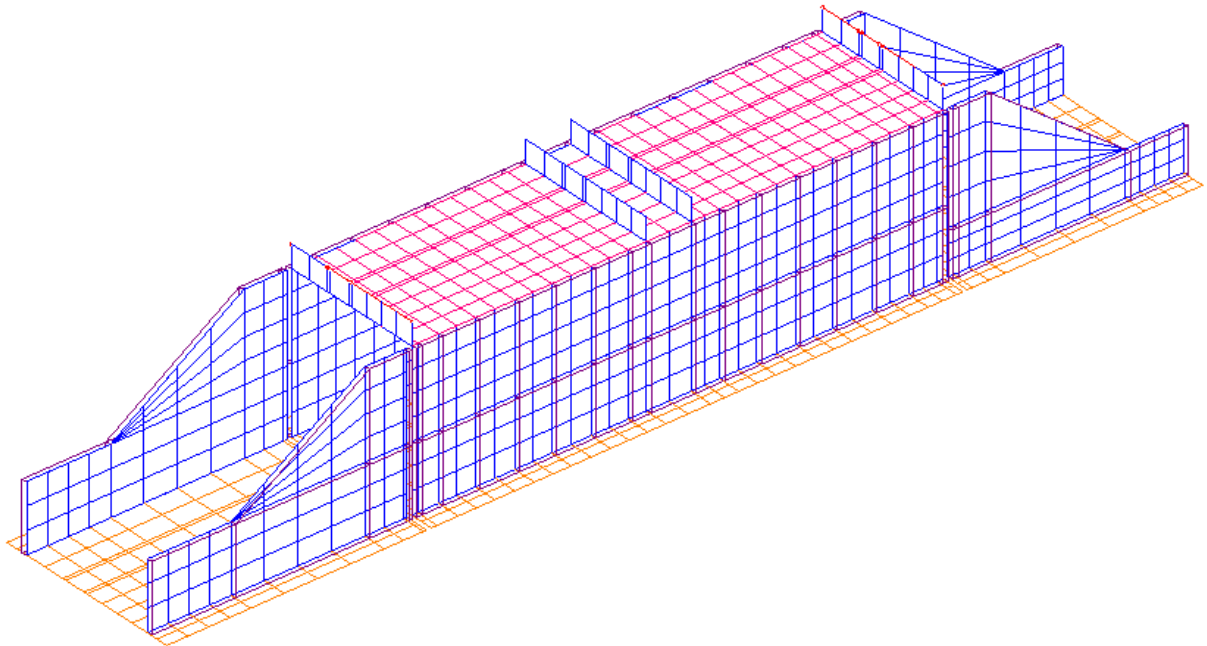


Figura 11-10 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (E1_Spinta SLO) associati alla condizione di carico n°8"

11.2 SINTESI DEI RISULTATI DELLE ANALISI E DELLE VERIFICHE

Le verifiche hanno riguardato tutti gli elementi del modello di calcolo.

Per la trave che sormonta i piedritti dei cordoli laterali, schematizzata con elementi tipo asta ed identificata nei tabulati con il n.ro di filo iniziale/finale, sono state effettuate le verifiche SLU, a pressoflessione e taglio rispetto alle azioni SLV e SLD, e le verifiche SLE.

Si riportano gli involuipi delle sollecitazioni di flessione (M_x , M_y), taglio (V_x , V_y) e sforzo normale (N) cui sono soggette le aste/travi alle azioni SLV.

RELAZIONE DI CALCOLO

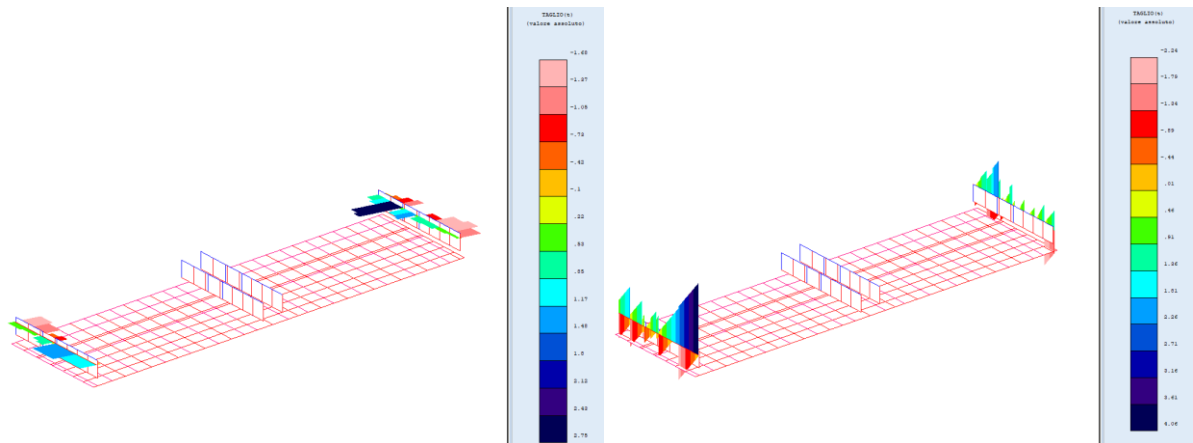


Figura 11-11 "Diagramma di involucro delle sollecitazioni di taglio sull'asta/trave alle azioni SLV:
Vx (a sinistra) – range valori -1.68/2.75 t e Vy (a destra) – range valori -2.24/4.06 t"

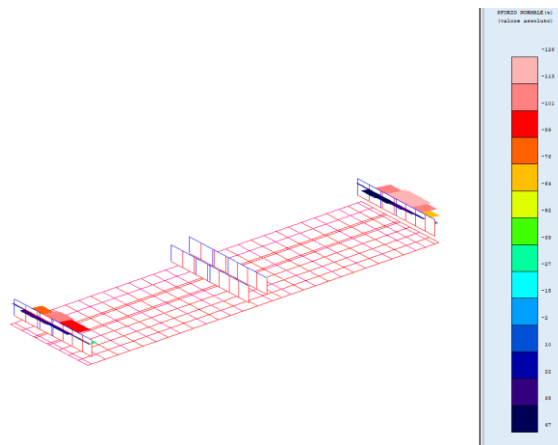


Figura 11-12 "Diagramma di involucro dello sforzo normale sull'asta/trave alle azioni SLV: N – range valori -126/47 t"

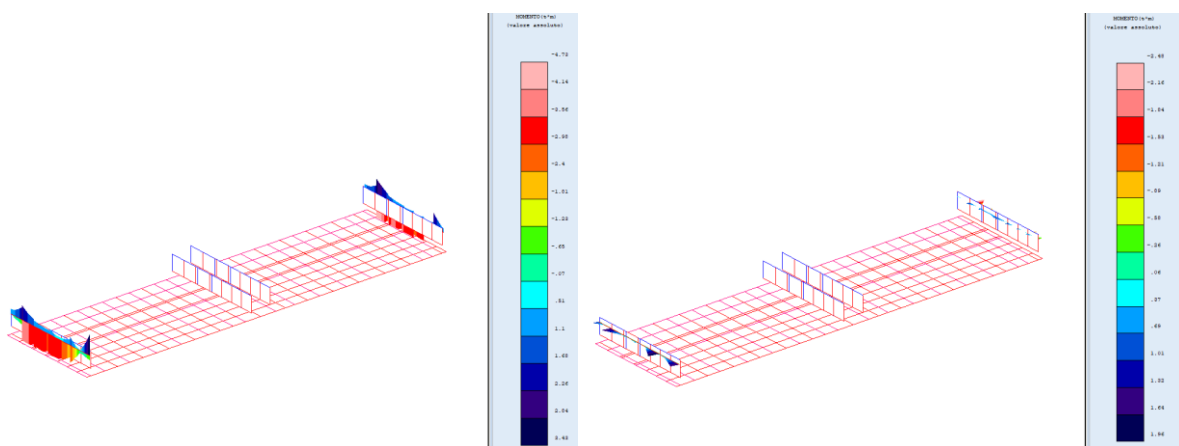


Figura 11-13 "Diagramma di involucro delle sollecitazioni di flessione sull'asta/trave alle azioni SLV:
Mx (a sinistra) – range valori -4.73/3.43 t*m e My (a destra) – range valori -2.48/1.96 t*m"

MANDATARIA:

MANDANTI:

Per gli elementi shell orizzontali (piastra di base e soletta di copertura) le verifiche sono condotte a partire dalla definizione dei perimetri delle singole "piastre", in ragione della quota di appartenenza. Nella fattispecie, sono definiti alla "quota 0 (+0,00m)" i perimetri n.ro 1 (fondazione muri d'ala 1 e 3), n.ro 2 (fondazione scatolare) e n.ro 3 (fondazione muri d'ala 2 e 4), alla "quota 1 (+6,90m)" il perimetro n.ro 1 (copertura scatolare).

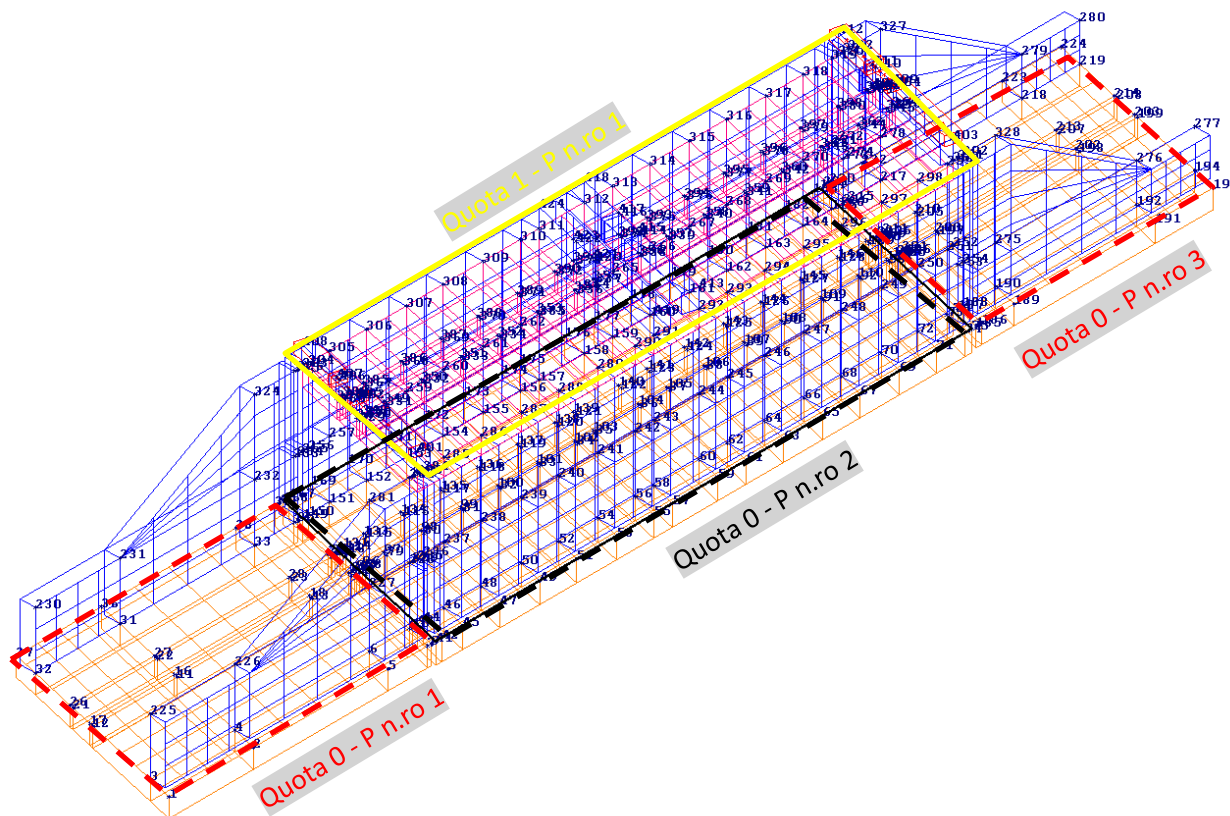


Figura 11-14 "Definizione dei perimetri delle piastre (di fondazione e di copertura)"

Per tali elementi sono eseguite le verifiche SLU, a pressoflessione e taglio rispetto alle azioni SLV e SLD, e le verifiche SLE. Il software non consente la visualizzazione delle sollecitazioni per gli elementi shell, ma è possibile prendere visione dei valori nelle tabelle di calcolo riportate nel tabulato attraverso la sequenza di dati sopra esposta "quota-perimetro-nodo 3d".

Per gli elementi shell verticali (pareti scatolare, muri d'ala e piedritti dei cordoli) le verifiche sono condotte a partire dalla definizione del gruppo di quote a cui far appartenere le generatrici dei singoli "setti". Nella fattispecie, sono definiti due gruppi di quote – n.ro1 che va da "quota 0 (+0,00m)" a "quota 1 (+6,90m)" e n.ro 2 che va da "quota 1 (+6,90m)" a "quota 2 (+7,90m)", rispettivamente per le pareti e i muri d'ala e per il cordolo – e dieci generatrici che individuano i singoli macro-elementi verticali la cui evidenza è riportata nelle figure che seguono.

RELAZIONE DI CALCOLO

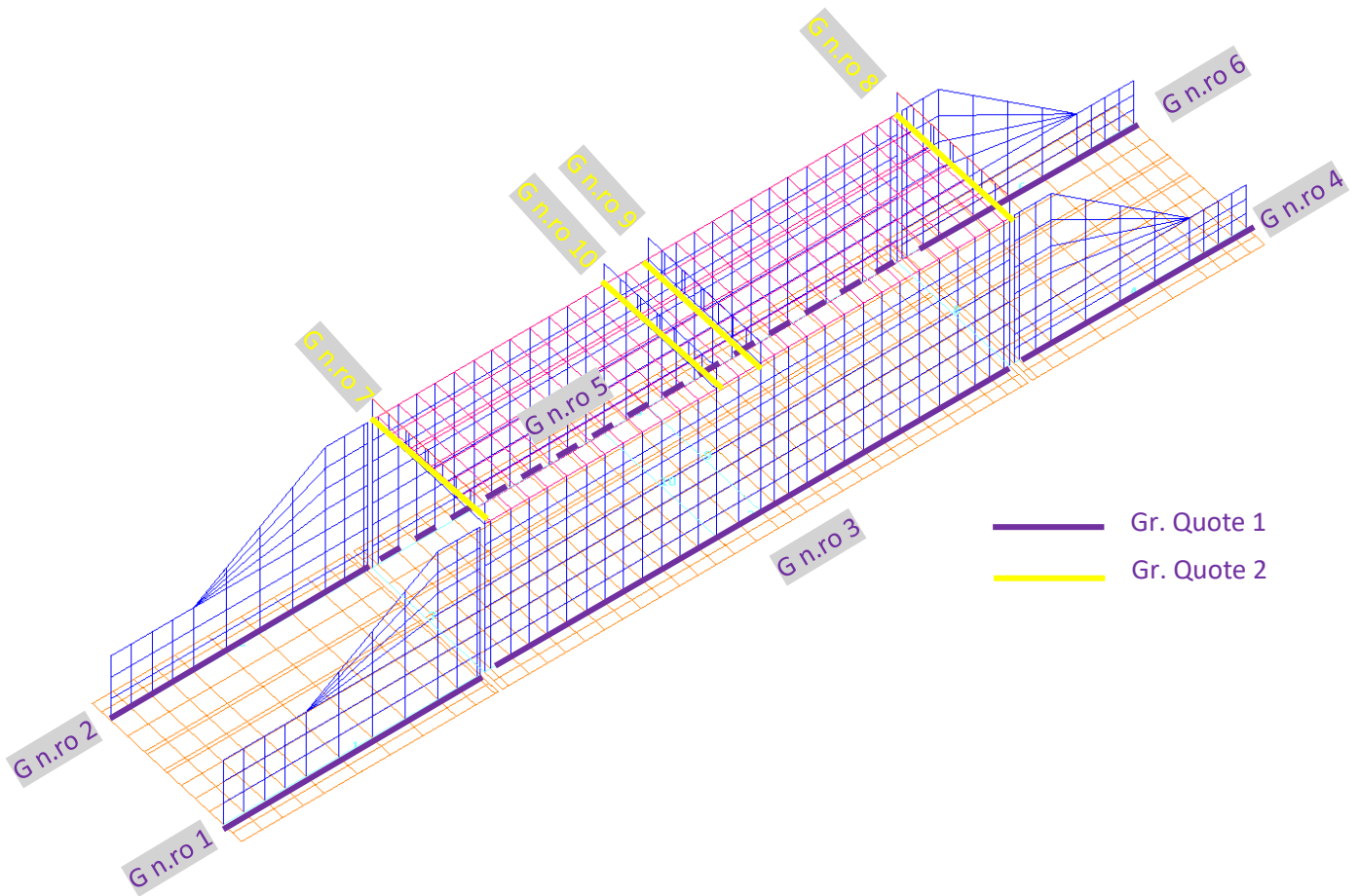


Figura 11-15 "Definizione delle generatrici dei setti per scatolare e muri d'ala (Gruppo Quote n.ro 1) e per cordoli (Gruppo Quote n.ro2)"

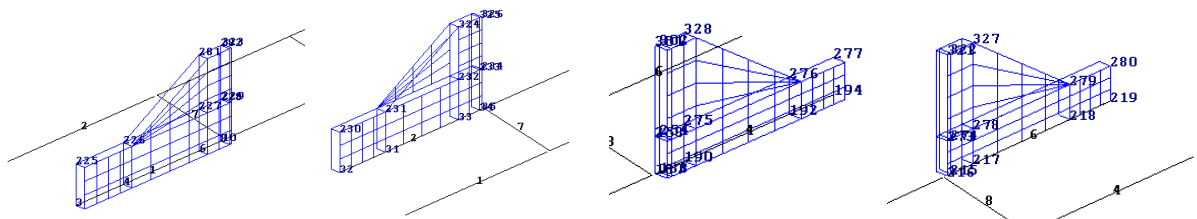


Figura 11-16 "Generatrici dei muri d'ala (da sinistra a destra: G. n.ro 1 – 2 – 4 – 6)"

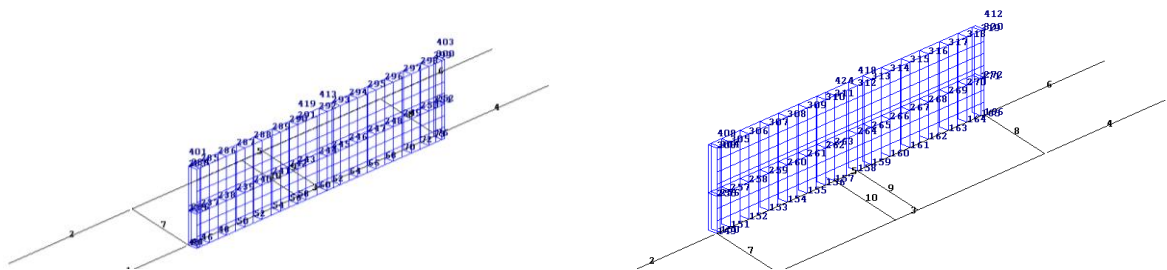


Figura 11-17 "Generatrici dei pareti scatolare (da sinistra a destra: G. n.ro 3 – 5)"

MANDATARIA:

MANDANTI:

Per tali elementi sono eseguite le verifiche SLU, alle azioni SLV e SLD, e le verifiche SLE. Il software non consente la visualizzazione delle sollecitazioni per gli elementi shell, ma è possibile prendere visione dei valori nelle tabelle di calcolo riportate nel tabulato attraverso la sequenza di dati sopra esposta "gruppo di quote-generatrice-nodo 3d".

In ragione delle quantità di armatura (cmq/m) desunte dalle calcolazioni e riportate nelle tabelle di verifica sia per gli elementi tipo asta che i macro-elementi tipo shell, sono state definite le distinte dei ferri di armatura riportate negli allegati grafici, tenuto conto della prescrizione ANAS di utilizzare barre di diametro non superiore a Ø26. Rispetto alla definizione pressoché automatica delle armature proposta dal software, in virtù della sola scelta del diametro e del range di passo della maglia principale e dei raffittimenti, le distinte sono state opportunamente manipolate, sempre a garanzia dei minimi di armatura derivanti dalle calcolazioni.

A titolo esemplificativo, si riporta di seguito la proposta del software per l'armatura del muro d'ala 3, avendo imposto diametro delle barre Ø24 per rete base e raffittimenti e un valore della distanza tra le barre min 10cm e max 20cm, con la possibilità di aggiungere raffittimenti (avendo previsto una percentuale dell'area del diagramma delle armature ricoperta dalla rete base pari al 60%).

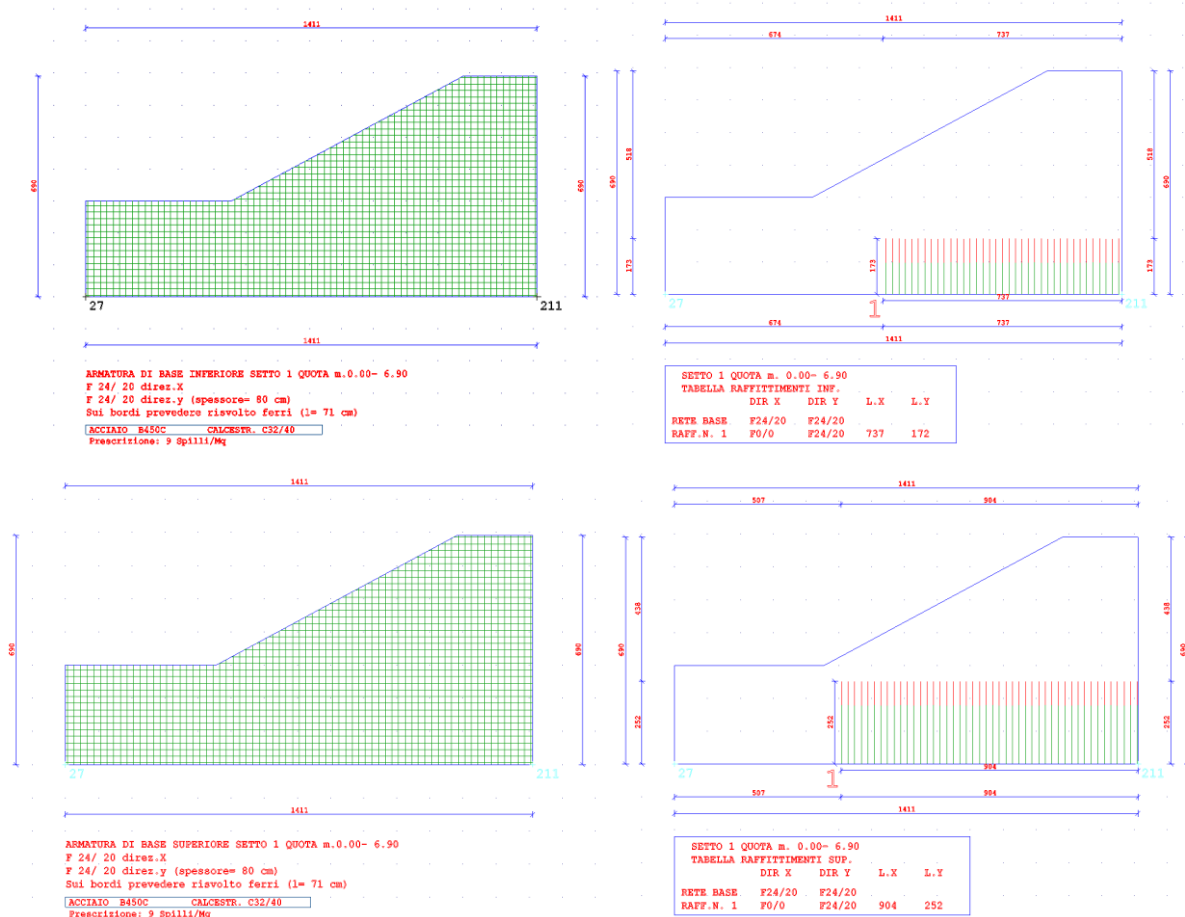


Figura 11-18 "Armatura rete base e raffittimenti, superiori e inferiori, proposta dal software per Generatrice n.ro 1"

Come si può osservare i grafici prodotti dal software, più che utili per la definizione e la scelta dell'armatura da utilizzarsi, non hanno le caratteristiche della cantierabilità che invece è stata resa nelle tavole grafiche con l'impiego del software EmiLISPCA, dedicato allo scopo.

Nel disegno delle armature si è avuto cura di garantire il quantitativo di armatura previsto in automatico dal software; ciò di per sé assicura il superamento delle verifiche rispetto alle quali il software ne propone la visualizzazione con un test complessivo riportato di seguito.

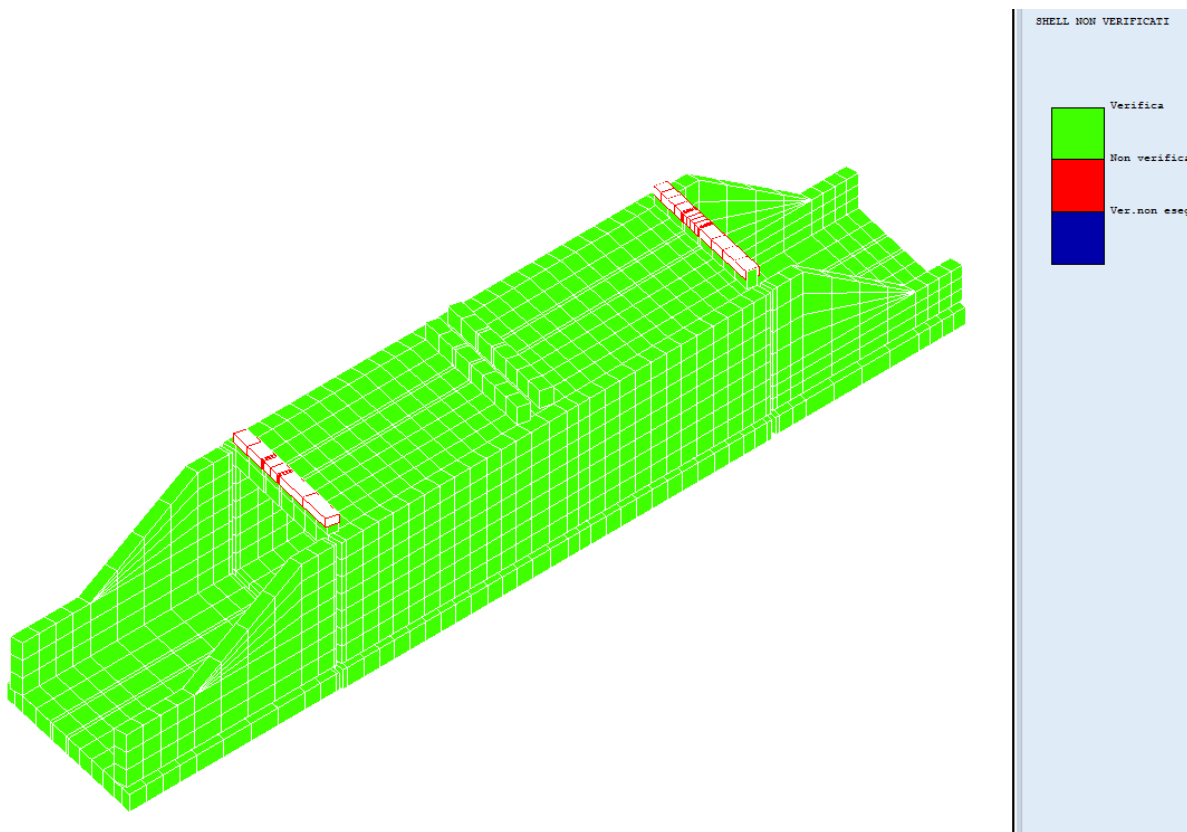
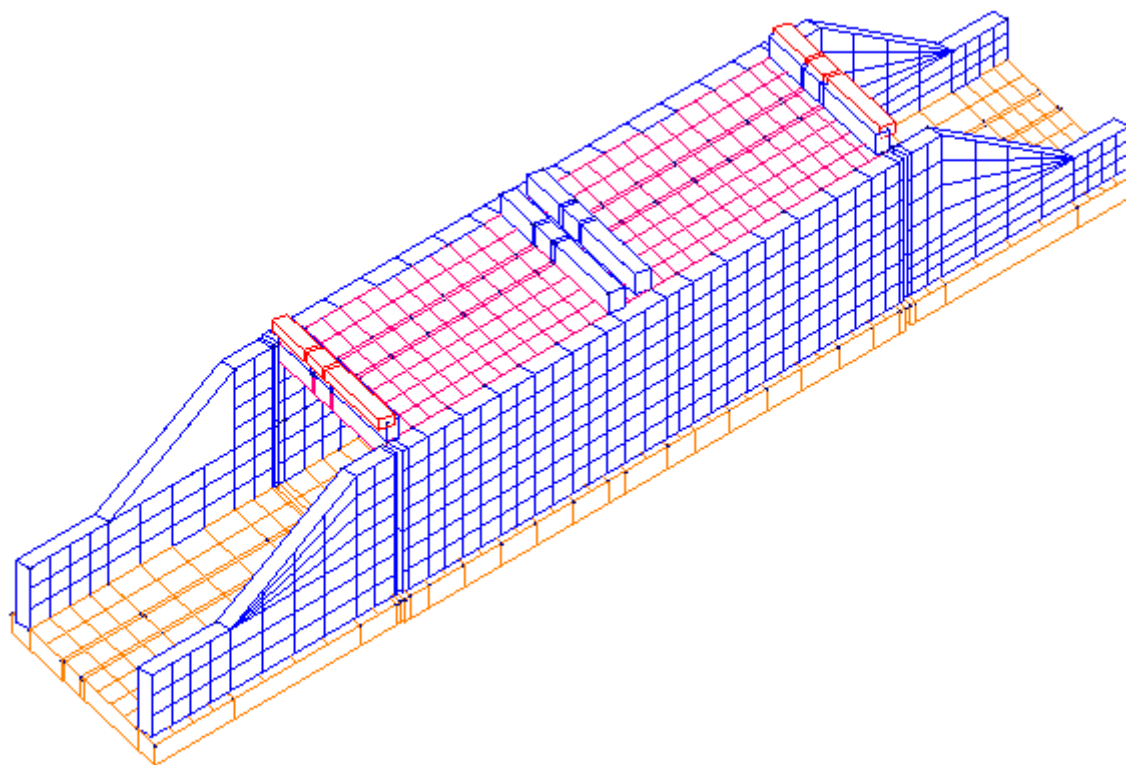


Figura 11-19 "Test di verifica del modello di calcolo per gli elementi tipo shell"

TABULATI DI CALCOLO

SEZIONE SCATOLARE 800cm x 600cm
SOTTOVIA AL KM 9+552



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. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, 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*”.

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 della 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. 14/01/2008 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. 14/01/2008 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 quando riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

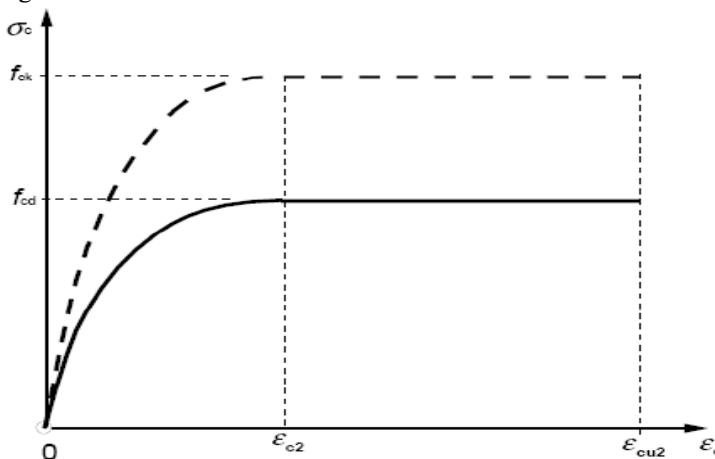
MODELLI DI CALCOLO

Si sono utilizzati come modelli di calcolo quelli esplicitamente richiamati nel D.M. 14/01/2008.

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. 14/01/08 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.

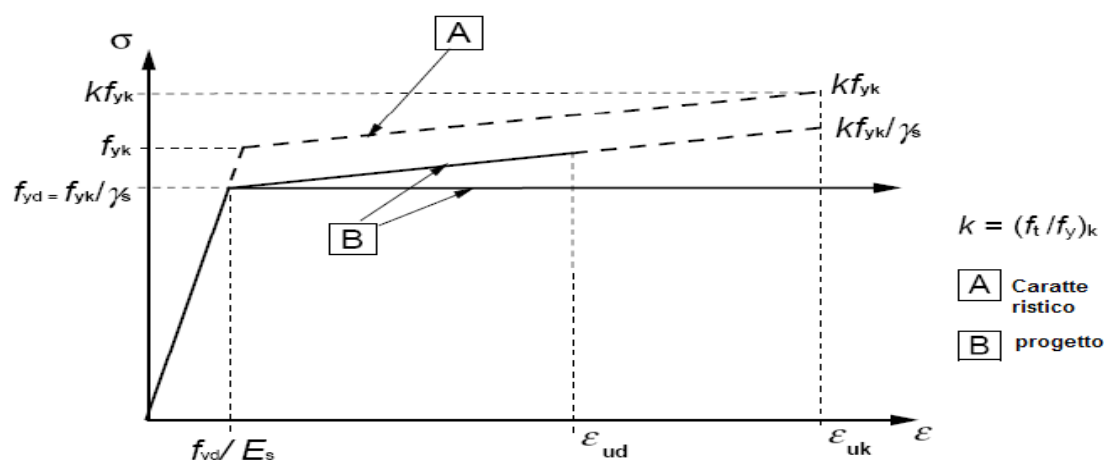
La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

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.

AZIONI SULLA COSTRUZIONE

AZIONI AMBIENTALI E NATURALI

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 e quelli non strutturali.

Gli stati limite di esercizio sono:

- 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 PVR, cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella successiva tabella:

Stati Limite PVR :		Probabilità di superamento nel periodo di riferimento VR
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. 14/01/2008 § 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.

AZIONE SISMICA

Ai fini delle N.T.C. 2008 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.

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. 2008, per tutti i siti considerati, sono forniti i valori dei precedenti parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

COMBINAZIONI DI CALCOLO

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal D.M. 14/01/2008 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. 2008. 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 omissi 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. 2008.

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.

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.).

Sono stati 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.

ANALISI SISMICA STATICA A MASSE CONCENTRATE

L'analisi sismica statica è stata svolta imponendo, come da normativa, un sistema di forze orizzontali parallele alle direzioni ipotizzate come ingresso del sisma. Tali forze, applicate in corrispondenza dei nodi, sono calcolate mediante l'espressione:

$$F_i = S_d(T_1) \times W \times \frac{L}{g} \times \frac{z_i \times W_i}{\sum z_j \times W_j}$$

dove:

F_i è la forza da applicare al nodo i

$S_d(T_1)$ è l'ordinata dello spettro di risposta di progetto

W è il peso sismico complessivo della costruzione

L è un coefficiente pari a 0,85 se l'edificio ha meno di tre piani e se $T_1 < T_c$, pari ad 1,0 negli altri casi

g è l'accelerazione di gravità

W_i e W_j sono i pesi delle masse sismiche ai nodi i e j

z_i e z_j sono le altezze dei nodi i e j rispetto alle fondazioni

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio). L'analisi tiene conto dell'eventuale presenza di piani dichiarati in input infinitamente rigidi assialmente.

I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici e con il 30% di quelle del sisma ortogonale per ottenere le sollecitazioni di verifica.

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.

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.

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 DELLE TRAVI

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

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.

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. 14/01/2008 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. 14/01/2008.

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 le azioni pari a quelle di esercizio.

TIPO ANALISI SVOLTA

TIPO DI ANALISI E MOTIVAZIONE

L'analisi per le combinazioni delle azioni permanenti e variabili è stata condotta in regime elastico lineare.

Per quanto riguarda le azioni simiche, tenendo conto che la struttura è di limitata altezza, approssimativamente simmetrica nelle due direzioni e che i modi superiori sono trascurabili, si è optato per l'analisi statica lineare equivalente con spettro elastico di progetto e fattore di struttura. Nell'analisi sono state considerate le eccentricità accidentali pari al 5% della dimensione della struttura nella direzione trasversale al sisma.

METODO DI RISOLUZIONE DELLA STRUTTURA

La struttura è stata modellata con il metodo degli elementi finiti utilizzando vari elementi di libreria specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali.

In particolare, le travi sono state schematizzate con elementi asta a due nodi deformabili assialmente, a flessione e taglio, utilizzando funzioni di forma cubiche di Hermite. Tale modello finito ha la caratteristica di fornire la soluzione esatta in campo elastico lineare, per cui non necessita di ulteriori suddivisioni interne degli elementi strutturali.

Per gli elementi strutturali bidimensionali (pareti a taglio, setti, nuclei irrigidenti, piastre o superfici generiche) è stato utilizzato un modello finito a 3 o 4 nodi di tipo shell che modella sia il comportamento membranale (lastra) che flessionale (piastra). Tale elemento finito di tipo isoparametrico è stato modellato con funzioni di forma di tipo polinomiale che rappresentano una soluzione congruente ma non esatta nello spirito del metodo FEM. Per questo tipo di elementi finiti la precisione dei risultati ottenuti dipende dalla forma e densità della MESH. Il metodo è efficiente per il calcolo degli spostamenti nodali ed è sempre rispettoso dell'equilibrio a livello nodale con le azioni esterne.

Nel modello sono stati tenuti in conto i disassamenti tra i vari elementi strutturali schematizzandoli come vincoli cinematici rigidi. La presenza di eventuali orizzontamenti è stata tenuta in conto o con vincoli cinematici rigidi o con modellazione della soletta con elementi SHELL. I vincoli tra i vari elementi strutturali e quelli con il terreno sono stati modellati in maniera congruente al reale comportamento strutturale.

In particolare, il modello di calcolo ha tenuto conto dell'interazione suolo-struttura schematizzando le fondazioni superficiali (con l'elemento piastra) come elementi su suolo elastico alla Winkler.

I legami costitutivi utilizzati nelle analisi globali finalizzate al calcolo delle sollecitazioni sono del tipo elastico lineare.

METODO DI VERIFICA SEZIONALE

Le verifiche sono state condotte con il metodo degli stati limite (SLU e SLE) utilizzando i coefficienti parziali della normativa di cui al DM 14/01/2008.

Le verifiche degli elementi bidimensionali sono state effettuate direttamente sullo stato tensionale ottenuto, per le azioni di tipo statico e di esercizio. Per le azioni dovute al sisma (ed in genere per le azioni che provocano elevata domanda di deformazione anelastica), le verifiche sono state effettuate sulle risultanti (forze e momenti) agenti globalmente su una sezione dell'oggetto strutturale (muro a taglio, trave accoppiamento, etc.).

Per le verifiche sezionali degli elementi in c.a. ed acciaio sono stati utilizzati i seguenti legami:

- Legame parabola rettangolo per il cls
- Legame elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio

COMBINAZIONI DI CARICO ADOTTATE

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal DM 14/01/2008 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive. In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite, sono state considerate le combinazioni delle azioni di cui al § 2.5.3 delle NTC 2008, per i seguenti casi di carico:

SLO	SI
SLD	SI
SLV	SI
SLC	NO
Combinazione Rara	SI
Combinazione frequente	SI
Combinazione quasi permanente	SI
SLU terreno A1 – Approccio 1/ Approccio 2	SI
SLU terreno A2 – Approccio 1	NO

MOTIVAZIONE DELLE COMBINAZIONI E DEI PERCORSI DI CARICO

Il progettista ha verificato che le combinazioni prese in considerazione per il calcolo sono sufficienti a garantire il soddisfacimento delle prestazioni sia per gli stati limite ultimi che per gli stati limite di esercizio.

Le combinazioni considerate ai fini del progetto tengono infatti in conto le azioni derivanti dai pesi propri, dai carichi permanenti, dalle azioni variabili, dalle azioni termiche e dalle azioni sismiche combinate utilizzando i coefficienti parziali previsti dalle NTC 2008 per le prestazioni di SLU ed SLE.

In particolare, per le azioni sismiche si sono considerate le azioni derivanti dallo spettro di progetto ridotto del fattore q e le eccentricità accidentali pari al 5%. Inoltre le azioni sismiche sono state combinate spazialmente sommando al sisma della direzione analizzata il 30% delle azioni derivanti dal sisma ortogonale.

ORIGINE E CARATTERISTICHE DEI CODICI DI CALCOLO

Produttore	S.T.S. srl
Titolo	CDSWin
Versione	Rel. 2020

Ragione sociale completa del produttore del software:

S.T.S. s.r.l. Software Tecnico Scientifico S.r.l.
Via Tre Torri n°11 – Complesso Tre Torri
95030 Sant'Agata li Battiati (CT).

AFFIDABILITA' DEI CODICI UTILIZZATI

L'affidabilità del codice utilizzato e la sua idoneità al caso in esame, è stata attentamente verificata sia effettuando il raffronto tra casi prova di cui si conoscono i risultati esatti sia esaminando le indicazioni, la documentazione ed i test forniti dal produttore stesso. La S.T.S. s.r.l., a riprova dell'affidabilità dei risultati ottenuti, fornisce direttamente on-line i test sui casi prova liberamente consultabili all' indirizzo: <http://www.stsweb.it/area-utenti/test-validazione.html>

VALIDAZIONE DEI CODICI

L' opera in esame non è di importanza tale da necessitare un calcolo indipendente eseguito con altro software da altro calcolista.

PRESENTAZIONE SINTETICA DEI RISULTATI

Una sintesi del comportamento della struttura è 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 degli Spostamenti SLO/SLD

Stato limite	Status Verifica
SLO	VERIFICATO
SLD	VERIFICATO

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLU

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Elevazione	0 su totale	VERIFICATO
Shell in c.a.	0 su totale	VERIFICATO
Piastre in c.a.	0 su totale	VERIFICATO

Tabellina riassuntiva delle verifiche SLE

Tipo di Elemento	Non Verif/Totale	STATUS
Travi c.a. Elevazione	0 su totale	VERIFICATO
Shell in c.a.	0 su totale	VERIFICATO
Piastre in c.a.	0 su totale	VERIFICATO

INFORMAZIONI SULL' ELABORAZIONE

Il software è 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 labilità o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento.
- Controlli sulle 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, è 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 è potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

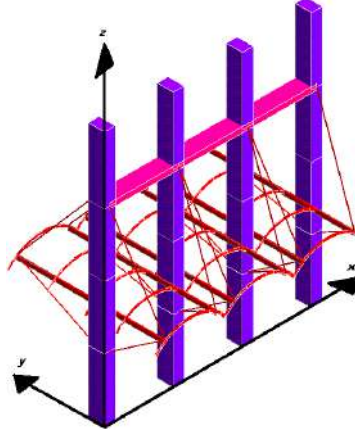
Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

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

SISTEMI DI RIFERIMENTO

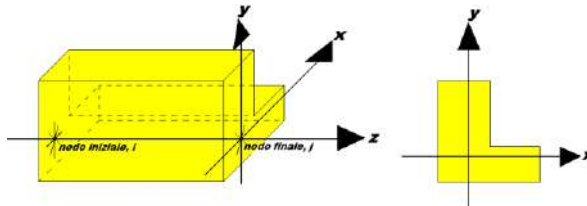
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



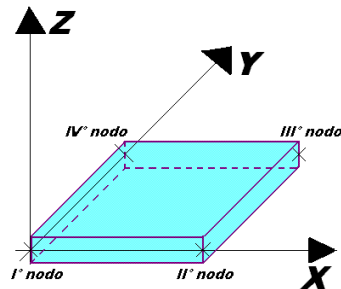
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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.

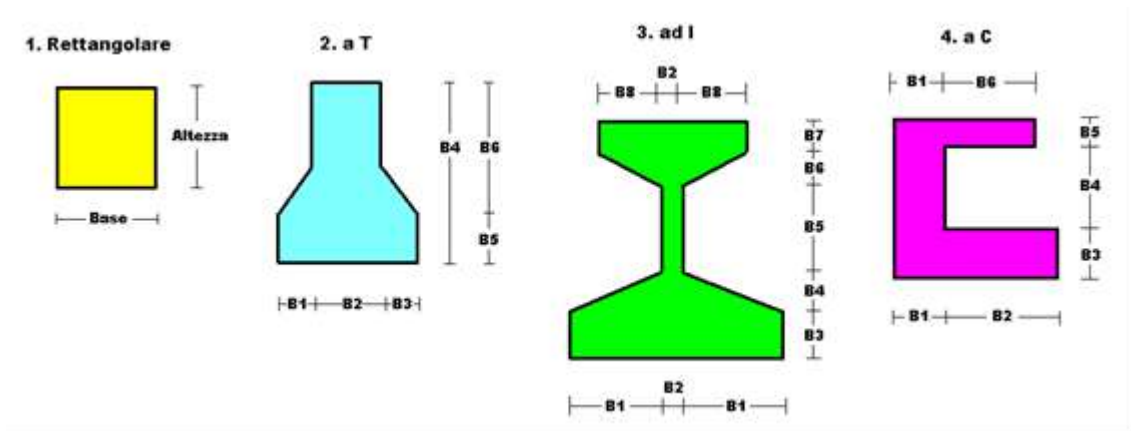
I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

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).

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	: <i>Peso specifico del materiale</i>
E_x * 1E3	: <i>Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo</i>
Ni.x	: <i>Coefficiente di Poisson in direzione x</i>
Alfa.x	: <i>Coefficiente di dilatazione termica in direzione x</i>
E_y * 1E3	: <i>Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo</i>
Ni.y	: <i>Coefficiente di Poisson in direzione y</i>
Alfa.y	: <i>Coefficiente di dilatazione termica in direzione y</i>
E₁₁ * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna</i>
E₁₂ * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna</i>
E₁₃ * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna</i>
E₂₂ * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna</i>
E₂₃ * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna</i>
E₃₃ * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna</i>

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

Crit.N.ro	: <i>Numero indicativo del criterio di progetto</i>
Elem.	: <i>Tipo di elemento strutturale</i>
%Rig.Tors.	: <i>Percentuale di rigidità torsionale</i>
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>
Copristaffa	: <i>Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo</i>
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. Tag.	: <i>Deformabilità a taglio (si, no)</i>
%Scorr.Staf.	: <i>Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe</i>
P.max staffe	: <i>Passo massimo delle staffe</i>
P.min.staffe	: <i>Passo minimo delle staffe</i>
tMt min.	: <i>Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione</i>
Ferri parete	: <i>Presenza di ferri di parete a taglio</i>
Ecc.lim.	: <i>Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura</i>
Tipo ver.	: <i>Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)</i>
Fl.rett.	: <i>Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)</i>
Den.X pos.	: <i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo</i>
Den.X neg.	: <i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo</i>
Den.Y pos.	: <i>Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo</i>

- Den.Y neg.** : Denominatore della quantità q^*l^*l per determinare il momento M_y 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.

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

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella coordinate nodi.

<i>Nodo3d</i>	: <i>Numero del nodo spaziale</i>
Coord.X	: <i>Coordinata X del punto nel sistema di riferimento globale</i>
Coord.Y	: <i>Coordinata Y del punto nel sistema di riferimento globale</i>
Coord.Z	: <i>Coordinata Z del punto nel sistema di riferimento globale</i>
Filo	: <i>Numero del filo per individuare le travate in c.a.</i>
Piano Sism.	: <i>Numero del piano rigido di appartenenza del nodo</i>
Peso	: <i>Peso sismico del nodo; ogni canale di carico è stato moltiplicato per il proprio coefficiente di riduzione del sovraccarico</i>

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella dati di asta spaziale.

Asta3d	: Numero dell'asta spaziale
Filo in.	: Numero del filo del nodo iniziale
Filo fin.	: Numero del filo del nodo finale
Q. iniz.	: Quota del nodo iniziale
Q. fin.	: Quota del nodo finale
Nod3d iniz.	: Numero del nodo iniziale
Nod3d fin.	: Numero del nodo finale
Cr. Pr.	: Numero del criterio di progetto per la verifica
Sez. N.ro	: Numero in archivio della sezione
Base x Alt	: Per le sezioni rettangolari base ed altezza; per le altre tipologie ingombro massimo della sezione
Magr.	: Dimensione del magrone per sezioni di fondazione
Rot.	: Angolo di rotazione della sezione
dx	: Scostamento in direzione X globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dy	: Scostamento in direzione Y globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dz	: Scostamento in direzione Z globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dx	: Scostamento in direzione X globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
dy	: Scostamento in direzione Y globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
dz	: Scostamento in direzione Z globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella dati di shell spaziale.

Shell	: <i>Numero dello shell spaziale</i>
Filo 1	: <i>Numero del filo del primo nodo</i>
Filo 2	: <i>Numero del filo del secondo nodo</i>
Filo 3	: <i>Numero del filo del terzo nodo</i>
Filo 4	: <i>Numero del filo del quarto nodo</i>
Quota 1	: <i>Quota del primo nodo</i>
Quota 2	: <i>Quota del secondo nodo</i>
Quota 3	: <i>Quota del terzo nodo</i>
Quota 4	: <i>Quota del quarto nodo</i>
Nod3d 1	: <i>Numero del primo nodo</i>
Nod3d 2	: <i>Numero del secondo nodo</i>
Nod3d 3	: <i>Numero del terzo nodo</i>
Nod3d 4	: <i>Numero del quarto nodo</i>
Sez. N.ro	: <i>Numero in archivio della sezione</i>
Spess	: <i>Spessore dello shell</i>
Kwinkl	: <i>Costante di Winkler del terreno se l'elemento è di fondazione; 0 se è di elevazione</i>
Tipo Mat.	: <i>Numero dell'archivio per il tipo di materiale</i>
Mesh X	: <i>Numero di suddivisioni del macro elemento sull'asse X locale</i>
Mesh Y	: <i>Numero di suddivisioni del macro elemento sull'asse Y locale</i>

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle carichi distribuiti e carichi concentrati, aste e shell.

CARICHI ASTE

- **Asta3d** : Numero dell'asta spaziale
- **Dt** : Delta termico costante
- **ALL.SISMICA** : Coefficiente di riduzione del sovraccarico per la condizione in stampa ai fini del calcolo della massa sismica
- **Riferimento** : Sistema di riferimento dei carichi (0 globale ; 1 locale)
- **Qx** : Carico distribuito in direzione X sul nodo iniziale
- **Qy** : Carico distribuito in direzione Y sul nodo iniziale
- **Qz** : Carico distribuito in direzione Z sul nodo iniziale
- **Qx** : Carico distribuito in direzione X sul nodo finale
- **Qy** : Carico distribuito in direzione Y sul nodo finale
- **Qz** : Carico distribuito in direzione Z sul nodo finale
- **Mt** : Momento torcente distribuito

CARICHI CONCENTRATI

- **Nodo3d** : Numero del nodo spaziale
- **Fx** : Forza in direzione X nel sistema di riferimento globale
- **Fy** : Forza in direzione Y nel sistema di riferimento globale
- **Fz** : Forza in direzione Z nel sistema di riferimento globale
- **Mx** : Momento in direzione X nel sistema di riferimento globale
- **My** : Momento in direzione Y nel sistema di riferimento globale
- **Mz** : Momento in direzione Z nel sistema di riferimento globale

CARICHI SHELL

- **Shell** : Numero dello shell spaziale
- **Dt** : Delta termico costante
- **Riferimento** : Sistema di riferimento delle pressioni e dei carichi distribuiti; verticale è la direzione dell'asse
Z del sistema di riferimento globale, normale è la direzione ortogonale all'elemento per le pressioni e ortogonale al lato per i carichi distribuiti. Codici:

0 = pressione verticale e carico normale
1 = pressione normale e carico verticale
2 = pressione normale e carico normale
3 = pressione verticale e carico verticale

- **P.a** : Pressione sul primo vertice dello shell
- **P.b** : Pressione sul secondo vertice dello shell
- **P.c** : Pressione sul terzo vertice dello shell
- **P.d** : Pressione sul quarto vertice dello shell
- **Q.ab** : Carico distribuito sul lato ab
- **Q.bc** : Carico distribuito sul lato bc
- **Q.cd** : Carico distribuito sul lato cd
- **Q.da** : Carico distribuito sul lato da

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Rettangolare				Tipologia Rettangolare			
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)	Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)
37	75,0	50,0	0,0				

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

CARATTERISTICHE STATICHE DELLE SEZIONI IN C.A.O.

Sez. N.ro	Area (cm ²)	I _{xg} (cm ⁴)	I _{yg} (cm ⁴)	I _p (cm ⁴)
37	3750	781250	1757813	2539063

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	285	0,20	0,00	285	0,20	0,00	296	59	0	296	0	119

CRITERI DI PROGETTO

ASTE ELEVAZIONE

IDEN	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cm ²	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

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER. COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless.	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. EI 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.	60	100	C32/40	B450C	333457	0,20	2500	XD1/XS1	SENSIBILE	1,00	4,5	6,5	20	10	60	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.	350,0	198,0	198,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,2	0,0	192,0	144,0	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	C32/40	B450C	333457	0,20	2500	XD1/XS1	POCO SENS.	0,50	4,5	4,5	

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	SHela	350,0	198,0	198,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,3	0,2	192,0	144,0	3600					

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA

Massima dimens. dir. X (m)	58,89	Altezza edificio (m)	7,90
Massima dimens. dir. Y (m)	10,60	Differenza temperatura(°C)	15

PARAMETRI SISMICI

Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	IV Cu=2.0
Longitudine Est (Grd)	14,66602	Latitudine Nord (Grd)	37,01189
Categoria Suolo	E	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	PRESENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000

PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.

Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	60,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo T'c (sec.)	0,27
Fo	2,50	Fv	0,83
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,60	Periodo TB (sec.)	0,17
Periodo TC (sec.)	0,52	Periodo TD (sec.)	1,84

C.D.S.

PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.

Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	101,00
Accelerazione Ag/g	0,09	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,43	Fv	0,96
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,60	Periodo TB (sec.)	0,18
Periodo TC (sec.)	0,54	Periodo TD (sec.)	1,95

PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.

Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	949,00
Accelerazione Ag/g	0,32	Periodo T'c (sec.)	0,46
Fo	2,36	Fv	1,79
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,18	Periodo TB (sec.)	0,24
Periodo TC (sec.)	0,72	Periodo TD (sec.)	2,87

PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C. A. - DIR. 1

Classe Duttilita'	BASSA		
AlfaU/Alfa1	1,20		
Fattore di struttura 'q'	1,00		

PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C. A. - DIR. 2

Classe Duttilita'	BASSA		
AlfaU/Alfa1	1,10		
Fattore di struttura 'q'	1,00		

COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI

Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
------------------------	------	-------------------------	------

COORDINATE DEI NODI

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)
1	0,00	0,00	0,00	1	0	3,44	3,44	3,44
2	4,55	0,00	0,00	2	0	8,93	8,93	8,93
3	0,34	1,30	0,00	27	0	5,18	5,18	5,18
4	4,89	1,30	0,00	28	0	13,43	13,43	13,43
5	11,80	0,00	0,00	3	0	8,71	8,71	8,71
6	12,14	1,30	0,00	29	0	13,09	13,09	13,09
7	13,93	0,00	0,00	4	0	3,76	3,76	3,76
8	14,26	1,30	0,00	30	0	5,65	5,65	5,65
9	14,11	0,00	0,00	209	0	0,54	0,54	0,54
10	14,44	1,30	0,00	211	0	0,81	0,81	0,81
11	5,88	5,30	0,00	54	0	3,62	3,62	3,62
12	1,33	5,30	0,00	53	0	1,40	1,40	1,40
13	13,13	5,30	0,00	55	0	3,53	3,53	3,53
14	15,26	5,30	0,00	56	0	1,53	1,53	1,53
15	15,44	5,30	0,00	213	0	0,22	0,22	0,22
16	5,93	5,50	0,00	80	0	4,23	4,23	4,23
17	1,38	5,50	0,00	79	0	1,63	1,63	1,63
18	13,18	5,50	0,00	81	0	4,13	4,13	4,13
19	15,31	5,50	0,00	82	0	1,78	1,78	1,78
20	15,49	5,50	0,00	215	0	0,25	0,25	0,25
21	1,68	6,70	0,00	105	0	1,63	1,63	1,63
22	6,23	6,70	0,00	106	0	4,23	4,23	4,23
23	13,48	6,70	0,00	107	0	4,13	4,13	4,13
24	15,61	6,70	0,00	108	0	1,78	1,78	1,78
25	15,79	6,70	0,00	217	0	0,25	0,25	0,25
26	1,73	6,90	0,00	131	0	1,63	1,63	1,63
27	6,28	6,90	0,00	132	0	4,24	4,24	4,24
28	13,53	6,90	0,00	133	0	4,13	4,13	4,13

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
29	15,66	6,90	0,00	134	0	1,78	1,78	1,78
30	15,83	6,90	0,00	219	0	0,26	0,26	0,26
31	6,89	9,30	0,00	158	0	14,03	14,03	14,03
32	2,34	9,30	0,00	157	0	5,41	5,41	5,41
33	14,14	9,30	0,00	159	0	13,68	13,68	13,68
34	16,27	9,30	0,00	160	0	5,91	5,91	5,91
35	16,45	9,30	0,00	221	0	0,84	0,84	0,84
36	7,20	10,60	0,00	184	0	8,92	8,92	8,92
37	2,65	10,60	0,00	183	0	3,44	3,44	3,44
38	14,45	10,60	0,00	185	0	8,70	8,70	8,70
39	16,58	10,60	0,00	186	0	3,75	3,75	3,75
40	16,76	10,60	0,00	223	0	0,54	0,54	0,54
41	14,36	0,00	0,00	5	0	0,99	0,99	0,99
42	14,68	0,00	0,00	6	0	4,49	4,49	4,49
43	14,69	1,30	0,00	31	0	1,52	1,52	1,52
44	15,01	1,30	0,00	32	0	6,89	6,89	6,89
45	15,82	0,00	0,00	7	0	6,57	6,57	6,57
46	16,15	1,30	0,00	33	0	10,09	10,09	10,09
47	17,82	0,00	0,00	8	0	6,35	6,35	6,35
48	18,15	1,30	0,00	34	0	9,76	9,76	9,76
49	19,96	0,00	0,00	9	0	6,35	6,35	6,35
50	20,29	1,30	0,00	35	0	9,76	9,76	9,76
51	21,96	0,00	0,00	10	0	6,35	6,35	6,35
52	22,29	1,30	0,00	36	0	9,76	9,76	9,76
53	24,10	0,00	0,00	11	0	6,35	6,35	6,35
54	24,43	1,30	0,00	37	0	9,76	9,76	9,76
55	26,10	0,00	0,00	12	0	6,14	6,14	6,14
56	26,43	1,30	0,00	38	0	9,43	9,43	9,43
57	27,10	0,00	0,00	13	0	6,80	6,80	6,80
58	27,43	1,30	0,00	39	0	10,45	10,45	10,45
59	29,53	0,00	0,00	14	0	6,09	6,09	6,09
60	29,86	1,30	0,00	40	0	9,35	9,35	9,35
61	31,06	0,00	0,00	15	0	5,43	5,43	5,43
62	31,40	1,30	0,00	41	0	8,34	8,34	8,34
63	33,06	0,00	0,00	16	0	6,35	6,35	6,35
64	33,40	1,30	0,00	42	0	9,76	9,76	9,76
65	35,20	0,00	0,00	17	0	6,35	6,35	6,35
66	35,54	1,30	0,00	43	0	9,76	9,76	9,76
67	37,20	0,00	0,00	18	0	6,35	6,35	6,35
68	37,54	1,30	0,00	44	0	9,76	9,76	9,76
69	39,34	0,00	0,00	19	0	6,35	6,35	6,35
70	39,68	1,30	0,00	45	0	9,76	9,76	9,76
71	41,34	0,00	0,00	20	0	5,43	5,43	5,43
72	41,68	1,30	0,00	46	0	8,34	8,34	8,34
73	43,21	1,30	0,00	47	0	5,20	5,20	5,20
74	42,88	0,00	0,00	21	0	3,39	3,39	3,39
75	43,21	0,00	0,00	22	0	1,03	1,03	1,03
76	43,55	1,30	0,00	48	0	1,58	1,58	1,58
77	15,69	5,30	0,00	57	0	0,42	0,42	0,42
78	16,01	5,30	0,00	58	0	1,90	1,90	1,90
79	17,15	5,30	0,00	59	0	2,79	2,79	2,79
80	19,15	5,30	0,00	60	0	2,70	2,70	2,70

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
81	21,29	5,30	0,00	61	0	2,70	2,70	2,70
82	23,29	5,30	0,00	62	0	2,70	2,70	2,70
83	25,43	5,30	0,00	63	0	2,70	2,70	2,70
84	27,43	5,30	0,00	64	0	2,61	2,61	2,61
85	28,43	5,30	0,00	65	0	2,89	2,89	2,89
86	30,86	5,30	0,00	66	0	2,58	2,58	2,58
87	32,39	5,30	0,00	67	0	2,30	2,30	2,30
88	34,39	5,30	0,00	68	0	2,70	2,70	2,70
89	36,53	5,30	0,00	69	0	2,70	2,70	2,70
90	38,53	5,30	0,00	70	0	2,70	2,70	2,70
91	40,67	5,30	0,00	71	0	2,70	2,70	2,70
92	42,67	5,30	0,00	72	0	2,30	2,30	2,30
93	44,21	5,30	0,00	73	0	1,44	1,44	1,44
94	44,54	5,30	0,00	74	0	0,44	0,44	0,44
95	15,74	5,50	0,00	83	0	0,49	0,49	0,49
96	16,06	5,50	0,00	84	0	2,23	2,23	2,23
97	17,20	5,50	0,00	85	0	3,26	3,26	3,26
98	19,20	5,50	0,00	86	0	3,15	3,15	3,15
99	21,34	5,50	0,00	87	0	3,15	3,15	3,15
100	23,34	5,50	0,00	88	0	3,15	3,15	3,15
101	25,48	5,50	0,00	89	0	3,15	3,15	3,15
102	27,48	5,50	0,00	90	0	3,04	3,04	3,04
103	28,48	5,50	0,00	91	0	3,37	3,37	3,37
104	30,91	5,50	0,00	92	0	3,02	3,02	3,02
105	32,44	5,50	0,00	93	0	2,69	2,69	2,69
106	34,44	5,50	0,00	94	0	3,15	3,15	3,15
107	36,58	5,50	0,00	95	0	3,15	3,15	3,15
108	38,58	5,50	0,00	96	0	3,15	3,15	3,15
109	40,72	5,50	0,00	97	0	3,15	3,15	3,15
110	42,72	5,50	0,00	98	0	2,69	2,69	2,69
111	44,26	5,50	0,00	99	0	1,68	1,68	1,68
112	44,59	5,50	0,00	100	0	0,51	0,51	0,51
113	16,04	6,70	0,00	109	0	0,49	0,49	0,49
114	16,36	6,70	0,00	110	0	2,23	2,23	2,23
115	17,50	6,70	0,00	111	0	3,26	3,26	3,26
116	19,50	6,70	0,00	112	0	3,15	3,15	3,15
117	21,64	6,70	0,00	113	0	3,15	3,15	3,15
118	23,64	6,70	0,00	114	0	3,15	3,15	3,15
119	25,78	6,70	0,00	115	0	3,15	3,15	3,15
120	27,78	6,70	0,00	116	0	3,04	3,04	3,04
121	28,78	6,70	0,00	117	0	3,37	3,37	3,37
122	31,21	6,70	0,00	118	0	3,02	3,02	3,02
123	32,74	6,70	0,00	119	0	2,69	2,69	2,69
124	34,74	6,70	0,00	120	0	3,15	3,15	3,15
125	36,88	6,70	0,00	121	0	3,15	3,15	3,15
126	38,88	6,70	0,00	122	0	3,15	3,15	3,15
127	41,02	6,70	0,00	123	0	3,15	3,15	3,15
128	43,02	6,70	0,00	124	0	2,69	2,69	2,69
129	44,56	6,70	0,00	125	0	1,68	1,68	1,68
130	44,89	6,70	0,00	126	0	0,51	0,51	0,51
131	16,41	6,90	0,00	136	0	2,23	2,23	2,23
132	16,08	6,90	0,00	135	0	0,49	0,49	0,49

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
133	17,54	6,90	0,00	137	0	3,26	3,26	3,26
134	19,54	6,90	0,00	138	0	3,15	3,15	3,15
135	21,68	6,90	0,00	139	0	3,15	3,15	3,15
136	23,68	6,90	0,00	140	0	3,15	3,15	3,15
137	25,82	6,90	0,00	141	0	3,15	3,15	3,15
138	27,82	6,90	0,00	142	0	3,05	3,05	3,05
139	28,82	6,90	0,00	143	0	3,38	3,38	3,38
140	31,25	6,90	0,00	144	0	3,02	3,02	3,02
141	32,79	6,90	0,00	145	0	2,70	2,70	2,70
142	34,79	6,90	0,00	146	0	3,15	3,15	3,15
143	36,93	6,90	0,00	147	0	3,15	3,15	3,15
144	38,93	6,90	0,00	148	0	3,15	3,15	3,15
145	41,07	6,90	0,00	149	0	3,15	3,15	3,15
146	43,07	6,90	0,00	150	0	2,70	2,70	2,70
147	44,60	6,90	0,00	151	0	1,68	1,68	1,68
148	44,94	6,90	0,00	152	0	0,51	0,51	0,51
149	16,70	9,30	0,00	161	0	1,59	1,59	1,59
150	17,02	9,30	0,00	162	0	7,21	7,21	7,21
151	18,16	9,30	0,00	163	0	10,55	10,55	10,55
152	20,16	9,30	0,00	164	0	10,21	10,21	10,21
153	22,30	9,30	0,00	165	0	10,21	10,21	10,21
154	24,30	9,30	0,00	166	0	10,21	10,21	10,21
155	26,44	9,30	0,00	167	0	10,21	10,21	10,21
156	28,44	9,30	0,00	168	0	9,87	9,87	9,87
157	29,44	9,30	0,00	169	0	10,93	10,93	10,93
158	31,87	9,30	0,00	170	0	9,78	9,78	9,78
159	33,40	9,30	0,00	171	0	8,72	8,72	8,72
160	35,40	9,30	0,00	172	0	10,21	10,21	10,21
161	37,54	9,30	0,00	173	0	10,21	10,21	10,21
162	39,54	9,30	0,00	174	0	10,21	10,21	10,21
163	41,68	9,30	0,00	175	0	10,21	10,21	10,21
164	43,68	9,30	0,00	176	0	8,72	8,72	8,72
165	45,22	9,30	0,00	177	0	5,44	5,44	5,44
166	45,55	9,30	0,00	178	0	1,65	1,65	1,65
167	17,33	10,60	0,00	188	0	4,48	4,48	4,48
168	17,01	10,60	0,00	187	0	0,99	0,99	0,99
169	18,47	10,60	0,00	189	0	6,55	6,55	6,55
170	20,47	10,60	0,00	190	0	6,34	6,34	6,34
171	22,61	10,60	0,00	191	0	6,34	6,34	6,34
172	24,61	10,60	0,00	192	0	6,34	6,34	6,34
173	26,75	10,60	0,00	193	0	6,34	6,34	6,34
174	28,75	10,60	0,00	194	0	6,13	6,13	6,13
175	29,75	10,60	0,00	195	0	6,79	6,79	6,79
176	32,18	10,60	0,00	196	0	6,08	6,08	6,08
177	33,72	10,60	0,00	197	0	5,42	5,42	5,42
178	35,72	10,60	0,00	198	0	6,34	6,34	6,34
179	37,86	10,60	0,00	199	0	6,34	6,34	6,34
180	39,86	10,60	0,00	200	0	6,34	6,34	6,34
181	41,99	10,60	0,00	201	0	6,34	6,34	6,34
182	43,99	10,60	0,00	202	0	5,42	5,42	5,42
183	45,53	10,60	0,00	203	0	3,38	3,38	3,38
184	45,87	10,60	0,00	204	0	1,03	1,03	1,03

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
185	43,46	0,00	0,00	210	0	0,86	0,86	0,86
186	43,74	0,00	0,00	23	0	3,52	3,52	3,52
187	43,80	1,30	0,00	212	0	1,24	1,24	1,24
188	44,08	1,30	0,00	49	0	5,10	5,10	5,10
189	45,50	0,00	0,00	24	0	8,40	8,40	8,40
190	45,84	1,30	0,00	50	0	12,17	12,17	12,17
191	53,08	0,00	0,00	25	0	8,12	8,12	8,12
192	53,42	1,30	0,00	51	0	11,76	11,76	11,76
193	56,23	0,00	0,00	26	0	2,38	2,38	2,38
194	56,57	1,30	0,00	52	0	3,45	3,45	3,45
195	44,79	5,30	0,00	214	0	0,35	0,35	0,35
196	45,08	5,30	0,00	75	0	1,43	1,43	1,43
197	46,84	5,30	0,00	76	0	3,41	3,41	3,41
198	54,42	5,30	0,00	77	0	3,29	3,29	3,29
199	57,56	5,30	0,00	78	0	0,97	0,97	0,97
200	46,89	5,50	0,00	102	0	3,98	3,98	3,98
201	45,13	5,50	0,00	101	0	1,67	1,67	1,67
202	54,47	5,50	0,00	103	0	3,85	3,85	3,85
203	57,61	5,50	0,00	104	0	1,13	1,13	1,13
204	44,84	5,50	0,00	216	0	0,41	0,41	0,41
205	47,18	6,70	0,00	128	0	3,98	3,98	3,98
206	45,42	6,70	0,00	127	0	1,67	1,67	1,67
207	54,76	6,70	0,00	129	0	3,85	3,85	3,85
208	57,91	6,70	0,00	130	0	1,13	1,13	1,13
209	45,14	6,70	0,00	218	0	0,41	0,41	0,41
210	47,23	6,90	0,00	154	0	3,99	3,99	3,99
211	45,47	6,90	0,00	153	0	1,67	1,67	1,67
212	45,19	6,90	0,00	220	0	0,41	0,41	0,41
213	54,81	6,90	0,00	155	0	3,85	3,85	3,85
214	57,96	6,90	0,00	156	0	1,13	1,13	1,13
215	46,08	9,30	0,00	179	0	5,33	5,33	5,33
216	45,80	9,30	0,00	222	0	1,30	1,30	1,30
217	47,84	9,30	0,00	180	0	12,73	12,73	12,73
218	55,42	9,30	0,00	181	0	12,31	12,31	12,31
219	58,57	9,30	0,00	182	0	3,61	3,61	3,61
220	46,40	10,60	0,00	205	0	3,51	3,51	3,51
221	46,12	10,60	0,00	224	0	0,85	0,85	0,85
222	48,16	10,60	0,00	206	0	8,39	8,39	8,39
223	55,74	10,60	0,00	207	0	8,11	8,11	8,11
224	58,89	10,60	0,00	208	0	2,38	2,38	2,38
225	0,34	1,30	3,00	27	0	0,57	0,57	0,57
226	4,89	1,30	3,00	28	0	2,06	2,06	2,06
227	12,14	1,30	3,00	29	0	2,73	2,73	2,73
228	14,26	1,30	3,00	30	0	1,23	1,23	1,23
229	14,44	1,30	3,00	211	0	0,18	0,18	0,18
230	2,34	9,30	3,00	157	0	0,57	0,57	0,57
231	6,89	9,30	3,00	158	0	2,06	2,06	2,06
232	14,14	9,30	3,00	159	0	2,73	2,73	2,73
233	16,27	9,30	3,00	160	0	1,23	1,23	1,23
234	16,45	9,30	3,00	221	0	0,18	0,18	0,18
235	14,69	1,30	3,00	31	0	0,36	0,36	0,36
236	15,01	1,30	3,00	32	0	1,62	1,62	1,62

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
237	16,15	1,30	3,00	33	0	2,38	2,38	2,38
238	18,15	1,30	3,00	34	0	2,30	2,30	2,30
239	20,29	1,30	3,00	35	0	2,30	2,30	2,30
240	22,29	1,30	3,00	36	0	2,30	2,30	2,30
241	24,43	1,30	3,00	37	0	2,30	2,30	2,30
242	26,43	1,30	3,00	38	0	2,22	2,22	2,22
243	27,43	1,30	3,00	39	0	2,46	2,46	2,46
244	29,86	1,30	3,00	40	0	2,20	2,20	2,20
245	31,40	1,30	3,00	41	0	1,96	1,96	1,96
246	33,40	1,30	3,00	42	0	2,30	2,30	2,30
247	35,54	1,30	3,00	43	0	2,30	2,30	2,30
248	37,54	1,30	3,00	44	0	2,30	2,30	2,30
249	39,68	1,30	3,00	45	0	2,30	2,30	2,30
250	41,68	1,30	3,00	46	0	1,96	1,96	1,96
251	43,21	1,30	3,00	47	0	1,23	1,23	1,23
252	43,55	1,30	3,00	48	0	0,37	0,37	0,37
253	43,80	1,30	2,00	212	0	0,27	0,27	0,27
254	44,08	1,30	2,00	49	0	1,10	1,10	1,10
255	16,70	9,30	3,00	161	0	0,36	0,36	0,36
256	17,02	9,30	3,00	162	0	1,62	1,62	1,62
257	18,16	9,30	3,00	163	0	2,38	2,38	2,38
258	20,16	9,30	3,00	164	0	2,30	2,30	2,30
259	22,30	9,30	3,00	165	0	2,30	2,30	2,30
260	24,30	9,30	3,00	166	0	2,30	2,30	2,30
261	26,44	9,30	3,00	167	0	2,30	2,30	2,30
262	28,44	9,30	3,00	168	0	2,22	2,22	2,22
263	29,44	9,30	3,00	169	0	2,46	2,46	2,46
264	31,87	9,30	3,00	170	0	2,20	2,20	2,20
265	33,40	9,30	3,00	171	0	1,96	1,96	1,96
266	35,40	9,30	3,00	172	0	2,30	2,30	2,30
267	37,54	9,30	3,00	173	0	2,30	2,30	2,30
268	39,54	9,30	3,00	174	0	2,30	2,30	2,30
269	41,68	9,30	3,00	175	0	2,30	2,30	2,30
270	43,68	9,30	3,00	176	0	1,96	1,96	1,96
271	45,22	9,30	3,00	177	0	1,23	1,23	1,23
272	45,55	9,30	3,00	178	0	0,37	0,37	0,37
273	45,80	9,30	2,00	222	0	0,27	0,27	0,27
274	46,08	9,30	2,00	179	0	1,10	1,10	1,10
275	45,84	1,30	2,00	50	0	2,48	2,48	2,48
276	53,42	1,30	2,00	51	0	1,67	1,67	1,67
277	56,57	1,30	2,00	52	0	0,26	0,26	0,26
278	47,84	9,30	2,00	180	0	2,48	2,48	2,48
279	55,42	9,30	2,00	181	0	1,67	1,67	1,67
280	58,57	9,30	2,00	182	0	0,26	0,26	0,26
281	12,14	1,30	6,90	29	1	1,29	1,29	1,29
282	14,26	1,30	6,90	30	1	0,61	0,61	0,61
283	14,69	1,30	6,90	31	1	0,84	0,84	0,84
284	15,01	1,30	6,90	32	1	2,06	2,06	2,06
285	16,15	1,30	6,90	33	1	3,02	3,02	3,02
286	18,15	1,30	6,90	34	1	2,92	2,92	2,92
287	20,29	1,30	6,90	35	1	2,92	2,92	2,92
288	22,29	1,30	6,90	36	1	2,92	2,92	2,92

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
289	24,43	1,30	6,90	37	1	2,92	2,92	2,92
290	26,43	1,30	6,90	38	1	2,82	2,82	2,82
291	27,43	1,30	6,90	39	1	3,60	3,60	3,60
292	29,86	1,30	6,90	40	1	3,28	3,28	3,28
293	31,40	1,30	6,90	41	1	2,49	2,49	2,49
294	33,40	1,30	6,90	42	1	2,92	2,92	2,92
295	35,54	1,30	6,90	43	1	2,92	2,92	2,92
296	37,54	1,30	6,90	44	1	2,92	2,92	2,92
297	39,68	1,30	6,90	45	1	2,92	2,92	2,92
298	41,68	1,30	6,90	46	1	2,49	2,49	2,49
299	43,21	1,30	6,90	47	1	1,56	1,56	1,56
300	43,55	1,30	6,90	48	1	0,86	0,86	0,86
301	43,80	1,30	6,90	212	1	0,17	0,17	0,17
302	44,08	1,30	6,90	49	1	0,71	0,71	0,71
303	16,70	9,30	6,90	161	1	0,98	0,98	0,98
304	17,02	9,30	6,90	162	1	2,32	2,32	2,32
305	18,16	9,30	6,90	163	1	3,39	3,39	3,39
306	20,16	9,30	6,90	164	1	3,28	3,28	3,28
307	22,30	9,30	6,90	165	1	3,28	3,28	3,28
308	24,30	9,30	6,90	166	1	3,28	3,28	3,28
309	26,44	9,30	6,90	167	1	3,28	3,28	3,28
310	28,44	9,30	6,90	168	1	3,17	3,17	3,17
311	29,44	9,30	6,90	169	1	4,09	4,09	4,09
312	31,87	9,30	6,90	170	1	3,72	3,72	3,72
313	33,40	9,30	6,90	171	1	2,80	2,80	2,80
314	35,40	9,30	6,90	172	1	3,28	3,28	3,28
315	37,54	9,30	6,90	173	1	3,28	3,28	3,28
316	39,54	9,30	6,90	174	1	3,28	3,28	3,28
317	41,68	9,30	6,90	175	1	3,28	3,28	3,28
318	43,68	9,30	6,90	176	1	2,80	2,80	2,80
319	45,22	9,30	6,90	177	1	1,75	1,75	1,75
320	45,55	9,30	6,90	178	1	1,00	1,00	1,00
321	45,80	9,30	6,90	222	1	0,17	0,17	0,17
322	46,08	9,30	6,90	179	1	0,71	0,71	0,71
323	14,44	1,30	6,90	211	1	0,09	0,09	0,09
324	14,14	9,30	6,90	159	1	1,29	1,29	1,29
325	16,27	9,30	6,90	160	1	0,61	0,61	0,61
326	16,45	9,30	6,90	221	1	0,09	0,09	0,09
327	47,84	9,30	6,90	180	1	1,55	1,55	1,55
328	45,84	1,30	6,90	50	1	1,55	1,55	1,55
329	15,69	5,30	6,90	57	1	0,80	0,80	0,80
330	16,01	5,30	6,90	58	1	1,51	1,51	1,51
331	17,15	5,30	6,90	59	1	2,21	2,21	2,21
332	19,15	5,30	6,90	60	1	2,14	2,14	2,14
333	21,29	5,30	6,90	61	1	2,14	2,14	2,14
334	23,29	5,30	6,90	62	1	2,14	2,14	2,14
335	25,43	5,30	6,90	63	1	2,14	2,14	2,14
336	27,43	5,30	6,90	64	1	2,07	2,07	2,07
337	28,43	5,30	6,90	65	1	2,87	2,87	2,87
338	30,86	5,30	6,90	66	1	2,63	2,63	2,63
339	32,39	5,30	6,90	67	1	1,83	1,83	1,83
340	34,39	5,30	6,90	68	1	2,14	2,14	2,14

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
341	36,53	5,30	6,90	69	1	2,14	2,14	2,14
342	38,53	5,30	6,90	70	1	2,14	2,14	2,14
343	40,67	5,30	6,90	71	1	2,14	2,14	2,14
344	42,67	5,30	6,90	72	1	1,83	1,83	1,83
345	44,21	5,30	6,90	73	1	1,14	1,14	1,14
346	44,54	5,30	6,90	74	1	0,81	0,81	0,81
347	15,74	5,50	6,90	83	1	0,93	0,93	0,93
348	16,06	5,50	6,90	84	1	1,76	1,76	1,76
349	17,20	5,50	6,90	85	1	2,58	2,58	2,58
350	19,20	5,50	6,90	86	1	2,50	2,50	2,50
351	21,34	5,50	6,90	87	1	2,50	2,50	2,50
352	23,34	5,50	6,90	88	1	2,50	2,50	2,50
353	25,48	5,50	6,90	89	1	2,50	2,50	2,50
354	27,48	5,50	6,90	90	1	2,41	2,41	2,41
355	28,48	5,50	6,90	91	1	3,35	3,35	3,35
356	30,91	5,50	6,90	92	1	3,07	3,07	3,07
357	32,44	5,50	6,90	93	1	2,13	2,13	2,13
358	34,44	5,50	6,90	94	1	2,50	2,50	2,50
359	36,58	5,50	6,90	95	1	2,50	2,50	2,50
360	38,58	5,50	6,90	96	1	2,50	2,50	2,50
361	40,72	5,50	6,90	97	1	2,50	2,50	2,50
362	42,72	5,50	6,90	98	1	2,13	2,13	2,13
363	44,26	5,50	6,90	99	1	1,33	1,33	1,33
364	44,59	5,50	6,90	100	1	0,95	0,95	0,95
365	16,04	6,70	6,90	109	1	0,93	0,93	0,93
366	16,36	6,70	6,90	110	1	1,76	1,76	1,76
367	17,50	6,70	6,90	111	1	2,58	2,58	2,58
368	19,50	6,70	6,90	112	1	2,50	2,50	2,50
369	21,64	6,70	6,90	113	1	2,50	2,50	2,50
370	23,64	6,70	6,90	114	1	2,50	2,50	2,50
371	25,78	6,70	6,90	115	1	2,50	2,50	2,50
372	27,78	6,70	6,90	116	1	2,41	2,41	2,41
373	28,78	6,70	6,90	117	1	3,35	3,35	3,35
374	31,21	6,70	6,90	118	1	3,07	3,07	3,07
375	32,74	6,70	6,90	119	1	2,13	2,13	2,13
376	34,74	6,70	6,90	120	1	2,50	2,50	2,50
377	36,88	6,70	6,90	121	1	2,50	2,50	2,50
378	38,88	6,70	6,90	122	1	2,50	2,50	2,50
379	41,02	6,70	6,90	123	1	2,50	2,50	2,50
380	43,02	6,70	6,90	124	1	2,13	2,13	2,13
381	44,56	6,70	6,90	125	1	1,33	1,33	1,33
382	44,89	6,70	6,90	126	1	0,95	0,95	0,95
383	16,41	6,90	6,90	136	1	1,77	1,77	1,77
384	16,08	6,90	6,90	135	1	0,93	0,93	0,93
385	17,54	6,90	6,90	137	1	2,59	2,59	2,59
386	19,54	6,90	6,90	138	1	2,50	2,50	2,50
387	21,68	6,90	6,90	139	1	2,50	2,50	2,50
388	23,68	6,90	6,90	140	1	2,50	2,50	2,50
389	25,82	6,90	6,90	141	1	2,50	2,50	2,50
390	27,82	6,90	6,90	142	1	2,42	2,42	2,42
391	28,82	6,90	6,90	143	1	3,36	3,36	3,36
392	31,25	6,90	6,90	144	1	3,07	3,07	3,07

COORDINATE DEI NODI

IDENT. Nodo3d N.ro	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
393	32,79	6,90	6,90	145	1	2,14	2,14	2,14
394	34,79	6,90	6,90	146	1	2,50	2,50	2,50
395	36,93	6,90	6,90	147	1	2,50	2,50	2,50
396	38,93	6,90	6,90	148	1	2,50	2,50	2,50
397	41,07	6,90	6,90	149	1	2,50	2,50	2,50
398	43,07	6,90	6,90	150	1	2,14	2,14	2,14
399	44,60	6,90	6,90	151	1	1,33	1,33	1,33
400	44,94	6,90	6,90	152	1	0,95	0,95	0,95
401	14,69	1,30	7,90	31	0	1,35	1,35	1,35
402	15,69	5,30	7,90	57	0	1,48	1,48	1,48
403	43,55	1,30	7,90	48	0	0,87	0,87	0,87
404	44,54	5,30	7,90	74	0	0,97	0,97	0,97
405	15,74	5,50	7,90	83	0	0,88	0,88	0,88
406	16,04	6,70	7,90	109	0	0,88	0,88	0,88
407	16,08	6,90	7,90	135	0	1,17	1,17	1,17
408	16,70	9,30	7,90	161	0	1,05	1,05	1,05
409	44,59	5,50	7,90	100	0	0,71	0,71	0,71
410	44,89	6,70	7,90	126	0	0,71	0,71	0,71
411	44,94	6,90	7,90	152	0	0,86	0,86	0,86
412	45,55	9,30	7,90	178	0	0,76	0,76	0,76
413	29,86	1,30	7,90	40	0	0,48	0,48	0,48
414	30,86	5,30	7,90	66	0	0,58	0,58	0,58
415	30,91	5,50	7,90	92	0	0,68	0,68	0,68
416	31,21	6,70	7,90	118	0	0,68	0,68	0,68
417	31,25	6,90	7,90	144	0	0,68	0,68	0,68
418	31,87	9,30	7,90	170	0	0,58	0,58	0,58
419	27,43	1,30	7,90	39	0	0,48	0,48	0,48
420	28,43	5,30	7,90	65	0	0,58	0,58	0,58
421	28,48	5,50	7,90	91	0	0,68	0,68	0,68
422	28,78	6,70	7,90	117	0	0,68	0,68	0,68
423	28,82	6,90	7,90	143	0	0,68	0,68	0,68
424	29,44	9,30	7,90	169	0	0,58	0,58	0,58

DATI ASTE SPAZIALI

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST. INIZIALI			SCOST. FINALI			Tipo Elemento ai fini sism.	
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)		Cri Geo
1	31	57	7,90	7,90	401	402	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	25	2	-25	25	2	-25		Cordolo Setto
2	48	74	7,90	7,90	403	404	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-25	-2	-25	-25	-2	-25		Cordolo Setto
3	57	83	7,90	7,90	402	405	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	25	2	-25	25	2	-25		Cordolo Setto
4	83	109	7,90	7,90	405	406	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	25	2	-25	25	2	-25		Cordolo Setto
5	109	135	7,90	7,90	406	407	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	25	2	-25	25	2	-25		Cordolo Setto
6	135	161	7,90	7,90	407	408	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	25	2	-25	25	2	-25		Cordolo Setto
7	74	100	7,90	7,90	404	409	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-25	-2	-25	-25	-2	-25		Cordolo Setto
8	100	126	7,90	7,90	409	410	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-25	-2	-25	-25	-2	-25		Cordolo Setto
9	126	152	7,90	7,90	410	411	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-25	-2	-25	-25	-2	-25		Cordolo Setto
10	152	178	7,90	7,90	411	412	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-25	-2	-25	-25	-2	-25		Cordolo Setto

DATI SHELL SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE														CARATTERISTICHE SEZIONE				SUDDIVIS.	
Shell N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY	
1	1	2	28	27	0,00	0,00	0,00	0,00	1	2	4	3	1	100,0	1,00	1	4	2	
2	3	29	28	2	0,00	0,00	0,00	0,00	5	6	4	2	1	100,0	1,00	1	2	4	
3	4	30	29	3	0,00	0,00	0,00	0,00	7	8	6	5	1	100,0	1,00	1	2	2	
4	4	209	211	30	0,00	0,00	0,00	0,00	7	9	10	8	1	100,0	1,00	1	1	2	
5	28	54	53	27	0,00	0,00	0,00	0,00	4	11	12	3	1	100,0	1,00	1	4	4	
6	29	55	54	28	0,00	0,00	0,00	0,00	6	13	11	4	1	100,0	1,00	1	4	4	
7	30	56	55	29	0,00	0,00	0,00	0,00	8	14	13	6	1	100,0	1,00	1	4	2	
8	30	211	213	56	0,00	0,00	0,00	0,00	8	10	15	14	1	100,0	1,00	1	1	4	

C.D.S.

DATI SHELL SPAZIALI																		
IDENTIFICAZIONE												CARATTERISTICHE SEZIONE				SUDDIVIS.		
Shell N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
9	80	79	53	54	0,00	0,00	0,00	0,00	16	17	12	11	1	100,0	1,00	1	4	1
10	81	80	54	55	0,00	0,00	0,00	0,00	18	16	11	13	1	100,0	1,00	1	4	1
11	82	81	55	56	0,00	0,00	0,00	0,00	19	18	13	14	1	100,0	1,00	1	2	1
12	56	213	215	82	0,00	0,00	0,00	0,00	14	15	20	19	1	100,0	1,00	1	1	1
13	105	79	80	106	0,00	0,00	0,00	0,00	21	17	16	22	1	100,0	1,00	1	1	4
14	80	81	107	106	0,00	0,00	0,00	0,00	16	18	23	22	1	100,0	1,00	1	4	1
15	107	81	82	108	0,00	0,00	0,00	0,00	23	18	19	24	1	100,0	1,00	1	1	2
16	215	217	108	82	0,00	0,00	0,00	0,00	20	25	24	19	1	100,0	1,00	1	1	1
17	105	106	132	131	0,00	0,00	0,00	0,00	21	22	27	26	1	100,0	1,00	1	4	1
18	106	107	133	132	0,00	0,00	0,00	0,00	22	23	28	27	1	100,0	1,00	1	4	1
19	107	108	134	133	0,00	0,00	0,00	0,00	23	24	29	28	1	100,0	1,00	1	2	1
20	219	134	108	217	0,00	0,00	0,00	0,00	30	29	24	25	1	100,0	1,00	1	1	1
21	132	158	157	131	0,00	0,00	0,00	0,00	27	31	32	26	1	100,0	1,00	1	2	4
22	133	159	158	132	0,00	0,00	0,00	0,00	28	33	31	27	1	100,0	1,00	1	2	4
23	134	160	159	133	0,00	0,00	0,00	0,00	29	34	33	28	1	100,0	1,00	1	2	2
24	134	219	221	160	0,00	0,00	0,00	0,00	29	30	35	34	1	100,0	1,00	1	1	2
25	184	183	157	158	0,00	0,00	0,00	0,00	36	37	32	31	1	100,0	1,00	1	4	2
26	185	184	158	159	0,00	0,00	0,00	0,00	38	36	31	33	1	100,0	1,00	1	4	2
27	186	185	159	160	0,00	0,00	0,00	0,00	39	38	33	34	1	100,0	1,00	1	2	2
28	160	221	223	186	0,00	0,00	0,00	0,00	34	35	40	39	1	100,0	1,00	1	1	2
29	5	6	32	31	0,00	0,00	0,00	0,00	41	42	44	43	2	110,0	1,00	1	1	2
30	7	33	32	6	0,00	0,00	0,00	0,00	45	46	44	42	2	110,0	1,00	1	2	1
31	8	34	33	7	0,00	0,00	0,00	0,00	47	48	46	45	2	110,0	1,00	1	2	2
32	9	35	34	8	0,00	0,00	0,00	0,00	49	50	48	47	2	110,0	1,00	1	2	2
33	10	36	35	9	0,00	0,00	0,00	0,00	51	52	50	49	2	110,0	1,00	1	2	2
34	11	37	36	10	0,00	0,00	0,00	0,00	53	54	52	51	2	110,0	1,00	1	2	2
35	12	38	37	11	0,00	0,00	0,00	0,00	55	56	54	53	2	110,0	1,00	1	2	2
36	13	39	38	12	0,00	0,00	0,00	0,00	57	58	56	55	2	110,0	1,00	1	2	1
37	14	40	39	13	0,00	0,00	0,00	0,00	59	60	58	57	2	110,0	1,00	1	2	2
38	15	41	40	14	0,00	0,00	0,00	0,00	61	62	60	59	2	110,0	1,00	1	2	2
39	16	42	41	15	0,00	0,00	0,00	0,00	63	64	62	61	2	110,0	1,00	1	2	2
40	17	43	42	16	0,00	0,00	0,00	0,00	65	66	64	63	2	110,0	1,00	1	2	2
41	18	44	43	17	0,00	0,00	0,00	0,00	67	68	66	65	2	110,0	1,00	1	2	2
42	19	45	44	18	0,00	0,00	0,00	0,00	69	70	68	67	2	110,0	1,00	1	2	2
43	20	46	45	19	0,00	0,00	0,00	0,00	71	72	70	69	2	110,0	1,00	1	2	2
44	47	46	20	21	0,00	0,00	0,00	0,00	73	72	71	74	2	110,0	1,00	1	2	2
45	21	22	48	47	0,00	0,00	0,00	0,00	74	75	76	73	2	110,0	1,00	1	1	2
46	31	32	58	57	0,00	0,00	0,00	0,00	43	44	78	77	2	110,0	1,00	1	1	4
47	33	59	58	32	0,00	0,00	0,00	0,00	46	79	78	44	2	110,0	1,00	1	4	1
48	34	60	59	33	0,00	0,00	0,00	0,00	48	80	79	46	2	110,0	1,00	1	4	2
49	35	61	60	34	0,00	0,00	0,00	0,00	50	81	80	48	2	110,0	1,00	1	4	2
50	36	62	61	35	0,00	0,00	0,00	0,00	52	82	81	50	2	110,0	1,00	1	4	2
51	37	63	62	36	0,00	0,00	0,00	0,00	54	83	82	52	2	110,0	1,00	1	4	2
52	38	64	63	37	0,00	0,00	0,00	0,00	56	84	83	54	2	110,0	1,00	1	4	2
53	39	65	64	38	0,00	0,00	0,00	0,00	58	85	84	56	2	110,0	1,00	1	4	1
54	40	66	65	39	0,00	0,00	0,00	0,00	60	86	85	58	2	110,0	1,00	1	4	2
55	41	67	66	40	0,00	0,00	0,00	0,00	62	87	86	60	2	110,0	1,00	1	4	2
56	42	68	67	41	0,00	0,00	0,00	0,00	64	88	87	62	2	110,0	1,00	1	4	2
57	43	69	68	42	0,00	0,00	0,00	0,00	66	89	88	64	2	110,0	1,00	1	4	2
58	44	70	69	43	0,00	0,00	0,00	0,00	68	90	89	66	2	110,0	1,00	1	4	2
59	45	71	70	44	0,00	0,00	0,00	0,00	70	91	90	68	2	110,0	1,00	1	4	2
60	46	72	71	45	0,00	0,00	0,00	0,00	72	92	91	70	2	110,0	1,00	1	4	2
61	46	47	73	72	0,00	0,00	0,00	0,00	72	73	93	92	2	110,0	1,00	1	2	4
62	47	48	74	73	0,00	0,00	0,00	0,00	73	76	94	93	2	110,0	1,00	1	1	4
63	57	58	84	83	0,00	0,00	0,00	0,00	77	78	96	95	2	110,0	1,00	1	1	1
64	85	84	58	59	0,00	0,00	0,00	0,00	97	96	78	79	2	110,0	1,00	1	1	1
65	86	85	59	60	0,00	0,00	0,00	0,00	98	97	79	80	2	110,0	1,00	1	2	1
66	87	86	60	61	0,00	0,00	0,00	0,00	99	98	80	81	2	110,0	1,00	1	2	1
67	88	87	61	62	0,00	0,00	0,00	0,00	100	99	81	82	2	110,0	1,00	1	2	1
68	89	88	62	63	0,00	0,00	0,00	0,00	101	100	82	83	2	110,0	1,00	1	2	1
69	90	89	63	64	0,00	0,00	0,00	0,00	102	101	83	84	2	110,0	1,00	1	2	1
70	91	90	64	65	0,00	0,00	0,00	0,00	103	102	84	85	2	110,0	1,00	1	1	1
71	92	91	65	66	0,00	0,00	0,00	0,00	104	103	85	86	2	110,0	1,00	1	2	1
72	93	92	66	67	0,00	0,00	0,00	0,00	105	104	86	87	2	110,0	1,00	1	2	1
73	94	93	67	68	0,00	0,00	0,00	0,00	106	105	87	88	2	110,0	1,00	1	2	1
74	95	94	68	69	0,00	0,00	0,00	0,00	107	106	88	89	2	110,0	1,00	1	2	1
75	96	95	69	70	0,00	0,00	0,00	0,00	108	107	89	90	2	110,0	1,00	1	2	1
76	97	96	70	71	0,00	0,00	0,00	0,00	109	108	90	91	2	110,0	1,00	1	2	1
77	98	97	71	72	0,00	0,00	0,00	0,00	110	109	91	92	2	110,0	1,00	1	2	1
78	99	98	72	73	0,00	0,00	0,00	0,00	111	110	92	93	2	110,0	1,00	1	2	1
79	100	99	73	74	0,00	0,00	0,00	0,00	112	111	93	94	2	110,0	1,00	1	1	1
80	83	84	110	109	0,00	0,00	0,00	0,00	95	96	114	113	2	110,0	1,00	1	1	1
81	85	111	110	84	0,00	0,00	0,00	0,00	97	115	114	96	2	110,0	1,00	1	1	1

C.D.S.

DATI SHELL SPAZIALI																		
IDENTIFICAZIONE												CARATTERISTICHE SEZIONE				SUDDIVIS.		
Shell N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
82	86	112	111	85	0,00	0,00	0,00	0,00	98	116	115	97	2	110,0	1,00	1	1	2
83	87	113	112	86	0,00	0,00	0,00	0,00	99	117	116	98	2	110,0	1,00	1	1	2
84	88	114	113	87	0,00	0,00	0,00	0,00	100	118	117	99	2	110,0	1,00	1	1	2
85	89	115	114	88	0,00	0,00	0,00	0,00	101	119	118	100	2	110,0	1,00	1	1	2
86	90	116	115	89	0,00	0,00	0,00	0,00	102	120	119	101	2	110,0	1,00	1	1	2
87	91	117	116	90	0,00	0,00	0,00	0,00	103	121	120	102	2	110,0	1,00	1	1	1
88	92	118	117	91	0,00	0,00	0,00	0,00	104	122	121	103	2	110,0	1,00	1	1	2
89	93	119	118	92	0,00	0,00	0,00	0,00	105	123	122	104	2	110,0	1,00	1	1	2
90	94	120	119	93	0,00	0,00	0,00	0,00	106	124	123	105	2	110,0	1,00	1	1	2
91	95	121	120	94	0,00	0,00	0,00	0,00	107	125	124	106	2	110,0	1,00	1	1	2
92	96	122	121	95	0,00	0,00	0,00	0,00	108	126	125	107	2	110,0	1,00	1	1	2
93	97	123	122	96	0,00	0,00	0,00	0,00	109	127	126	108	2	110,0	1,00	1	1	2
94	98	124	123	97	0,00	0,00	0,00	0,00	110	128	127	109	2	110,0	1,00	1	1	2
95	99	125	124	98	0,00	0,00	0,00	0,00	111	129	128	110	2	110,0	1,00	1	1	2
96	100	126	125	99	0,00	0,00	0,00	0,00	112	130	129	111	2	110,0	1,00	1	1	1
97	110	136	135	109	0,00	0,00	0,00	0,00	114	131	132	113	2	110,0	1,00	1	1	1
98	111	137	136	110	0,00	0,00	0,00	0,00	115	133	131	114	2	110,0	1,00	1	1	1
99	112	138	137	111	0,00	0,00	0,00	0,00	116	134	133	115	2	110,0	1,00	1	1	2
100	113	139	138	112	0,00	0,00	0,00	0,00	117	135	134	116	2	110,0	1,00	1	1	2
101	114	140	139	113	0,00	0,00	0,00	0,00	118	136	135	117	2	110,0	1,00	1	1	2
102	115	141	140	114	0,00	0,00	0,00	0,00	119	137	136	118	2	110,0	1,00	1	1	2
103	116	142	141	115	0,00	0,00	0,00	0,00	120	138	137	119	2	110,0	1,00	1	1	2
104	117	143	142	116	0,00	0,00	0,00	0,00	121	139	138	120	2	110,0	1,00	1	1	1
105	118	144	143	117	0,00	0,00	0,00	0,00	122	140	139	121	2	110,0	1,00	1	1	2
106	119	145	144	118	0,00	0,00	0,00	0,00	123	141	140	122	2	110,0	1,00	1	1	2
107	120	146	145	119	0,00	0,00	0,00	0,00	124	142	141	123	2	110,0	1,00	1	1	2
108	121	147	146	120	0,00	0,00	0,00	0,00	125	143	142	124	2	110,0	1,00	1	1	2
109	122	148	147	121	0,00	0,00	0,00	0,00	126	144	143	125	2	110,0	1,00	1	1	2
110	123	149	148	122	0,00	0,00	0,00	0,00	127	145	144	126	2	110,0	1,00	1	1	2
111	124	150	149	123	0,00	0,00	0,00	0,00	128	146	145	127	2	110,0	1,00	1	1	2
112	125	151	150	124	0,00	0,00	0,00	0,00	129	147	146	128	2	110,0	1,00	1	1	2
113	126	152	151	125	0,00	0,00	0,00	0,00	130	148	147	129	2	110,0	1,00	1	1	1
114	135	136	162	161	0,00	0,00	0,00	0,00	132	131	150	149	2	110,0	1,00	1	1	2
115	163	162	136	137	0,00	0,00	0,00	0,00	151	150	131	133	2	110,0	1,00	1	1	2
116	164	163	137	138	0,00	0,00	0,00	0,00	152	151	133	134	2	110,0	1,00	1	2	2
117	165	164	138	139	0,00	0,00	0,00	0,00	153	152	134	135	2	110,0	1,00	1	2	2
118	166	165	139	140	0,00	0,00	0,00	0,00	154	153	135	136	2	110,0	1,00	1	2	2
119	167	166	140	141	0,00	0,00	0,00	0,00	155	154	136	137	2	110,0	1,00	1	2	2
120	168	167	141	142	0,00	0,00	0,00	0,00	156	155	137	138	2	110,0	1,00	1	2	2
121	169	168	142	143	0,00	0,00	0,00	0,00	157	156	138	139	2	110,0	1,00	1	1	2
122	170	169	143	144	0,00	0,00	0,00	0,00	158	157	139	140	2	110,0	1,00	1	2	2
123	171	170	144	145	0,00	0,00	0,00	0,00	159	158	140	141	2	110,0	1,00	1	2	2
124	172	171	145	146	0,00	0,00	0,00	0,00	160	159	141	142	2	110,0	1,00	1	2	2
125	173	172	146	147	0,00	0,00	0,00	0,00	161	160	142	143	2	110,0	1,00	1	2	2
126	174	173	147	148	0,00	0,00	0,00	0,00	162	161	143	144	2	110,0	1,00	1	2	2
127	175	174	148	149	0,00	0,00	0,00	0,00	163	162	144	145	2	110,0	1,00	1	2	2
128	176	175	149	150	0,00	0,00	0,00	0,00	164	163	145	146	2	110,0	1,00	1	2	2
129	177	176	150	151	0,00	0,00	0,00	0,00	165	164	146	147	2	110,0	1,00	1	2	2
130	178	177	151	152	0,00	0,00	0,00	0,00	166	165	147	148	2	110,0	1,00	1	1	2
131	188	187	161	162	0,00	0,00	0,00	0,00	167	168	149	150	2	110,0	1,00	1	1	2
132	189	188	162	163	0,00	0,00	0,00	0,00	169	167	150	151	2	110,0	1,00	1	1	2
133	190	189	163	164	0,00	0,00	0,00	0,00	170	169	151	152	2	110,0	1,00	1	2	2
134	191	190	164	165	0,00	0,00	0,00	0,00	171	170	152	153	2	110,0	1,00	1	2	2
135	192	191	165	166	0,00	0,00	0,00	0,00	172	171	153	154	2	110,0	1,00	1	2	2
136	193	192	166	167	0,00	0,00	0,00	0,00	173	172	154	155	2	110,0	1,00	1	2	2
137	194	193	167	168	0,00	0,00	0,00	0,00	174	173	155	156	2	110,0	1,00	1	2	2
138	195	194	168	169	0,00	0,00	0,00	0,00	175	174	156	157	2	110,0	1,00	1	1	2
139	196	195	169	170	0,00	0,00	0,00	0,00	176	175	157	158	2	110,0	1,00	1	2	2
140	197	196	170	171	0,00	0,00	0,00	0,00	177	176	158	159	2	110,0	1,00	1	2	2
141	198	197	171	172	0,00	0,00	0,00	0,00	178	177	159	160	2	110,0	1,00	1	2	2
142	199	198	172	173	0,00	0,00	0,00	0,00	179	178	160	161	2	110,0	1,00	1	2	2
143	200	199	173	174	0,00	0,00	0,00	0,00	180	179	161	162	2	110,0	1,00	1	2	2
144	201	200	174	175	0,00	0,00	0,00	0,00	181	180	162	163	2	110,0	1,00	1	2	2
145	202	201	175	176	0,00	0,00	0,00	0,00	182	181	163	164	2	110,0	1,00	1	2	2
146	203	202	176	177	0,00	0,00	0,00	0,00	183	182	164	165	2	110,0	1,00	1	2	2
147	204	203	177	178	0,00	0,00	0,00	0,00	184	183	165	166	2	110,0	1,00	1	1	2
148	210	23	49	212	0,00	0,00	0,00	0,00	185	186	188	187	1	100,0	1,00	1	1	2
149	24	50	49	23	0,00	0,00	0,00	0,00	189	190	188	186	1	100,0	1,00	1	2	2
150	25	51	50	24	0,00	0,00	0,00	0,00	191	192	190	189	1	100,0	1,00	1	2	4
151	26	52	51	25	0,00	0,00	0,00	0,00	193	194	192	191	1	100,0	1,00	1	2	4
152	212	49	75	214	0,00	0,00	0,00	0,00	187	188	196	195	1	100,0	1,00	1	1	4
153	50	76	75	49	0,00	0,00	0,00	0,00	190	197	196	188	1	100,0	1,00	1	4	2
154	51	77	76	50	0,00	0,00	0,00	0,00	192	198	197	190	1	100,0	1,00	1	4	4

C.D.S.

DATI SHELL SPAZIALI																		
IDENTIFICAZIONE												CARATTERISTICHE SEZIONE				SUDDIVIS.		
Shell N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
155	52	78	77	51	0,00	0,00	0,00	0,00	194	199	198	192	1	100,0	1,00	1	4	4
156	76	102	101	75	0,00	0,00	0,00	0,00	197	200	201	196	1	100,0	1,00	1	1	2
157	77	103	102	76	0,00	0,00	0,00	0,00	198	202	200	197	1	100,0	1,00	1	1	4
158	78	104	103	77	0,00	0,00	0,00	0,00	199	203	202	198	1	100,0	1,00	1	1	4
159	75	101	216	214	0,00	0,00	0,00	0,00	196	201	204	195	1	100,0	1,00	1	1	1
160	102	128	127	101	0,00	0,00	0,00	0,00	200	205	206	201	1	100,0	1,00	1	1	2
161	103	129	128	102	0,00	0,00	0,00	0,00	202	207	205	200	1	100,0	1,00	1	1	4
162	104	130	129	103	0,00	0,00	0,00	0,00	203	208	207	202	1	100,0	1,00	1	1	4
163	101	127	218	216	0,00	0,00	0,00	0,00	201	206	209	204	1	100,0	1,00	1	1	1
164	128	154	153	127	0,00	0,00	0,00	0,00	205	210	211	206	1	100,0	1,00	1	1	2
165	127	153	220	218	0,00	0,00	0,00	0,00	206	211	212	209	1	100,0	1,00	1	1	1
166	129	155	154	128	0,00	0,00	0,00	0,00	207	213	210	205	1	100,0	1,00	1	1	4
167	130	156	155	129	0,00	0,00	0,00	0,00	208	214	213	207	1	100,0	1,00	1	1	4
168	153	179	222	220	0,00	0,00	0,00	0,00	211	215	216	212	1	100,0	1,00	1	2	1
169	154	180	179	153	0,00	0,00	0,00	0,00	210	217	215	211	1	100,0	1,00	1	2	2
170	155	181	180	154	0,00	0,00	0,00	0,00	213	218	217	210	1	100,0	1,00	1	2	4
171	156	182	181	155	0,00	0,00	0,00	0,00	214	219	218	213	1	100,0	1,00	1	2	4
172	179	205	224	222	0,00	0,00	0,00	0,00	215	220	221	216	1	100,0	1,00	1	2	1
173	180	206	205	179	0,00	0,00	0,00	0,00	217	222	220	215	1	100,0	1,00	1	2	2
174	181	207	206	180	0,00	0,00	0,00	0,00	218	223	222	217	1	100,0	1,00	1	2	4
175	182	208	207	181	0,00	0,00	0,00	0,00	219	224	223	218	1	100,0	1,00	1	2	4
176	27	28	28	27	0,00	0,00	3,00	3,00	3	4	226	225	4	80,0	0,00	1	4	3
177	28	29	29	28	0,00	0,00	3,00	3,00	4	6	227	226	4	80,0	0,00	1	4	3
178	29	30	30	29	0,00	0,00	3,00	3,00	6	8	228	227	4	80,0	0,00	1	2	3
179	30	211	211	30	0,00	0,00	3,00	3,00	8	10	229	228	4	80,0	0,00	1	1	3
180	157	158	158	157	0,00	0,00	3,00	3,00	32	31	231	230	4	80,0	0,00	1	4	3
181	158	159	159	158	0,00	0,00	3,00	3,00	31	33	232	231	4	80,0	0,00	1	4	3
182	159	160	160	159	0,00	0,00	3,00	3,00	33	34	233	232	4	80,0	0,00	1	2	3
183	160	221	221	160	0,00	0,00	3,00	3,00	34	35	234	233	4	80,0	0,00	1	1	3
184	31	32	32	31	0,00	0,00	3,00	3,00	43	44	236	235	3	90,0	0,00	1	1	3
185	32	33	33	32	0,00	0,00	3,00	3,00	44	46	237	236	3	90,0	0,00	1	1	3
186	33	34	34	33	0,00	0,00	3,00	3,00	46	48	238	237	3	90,0	0,00	1	2	3
187	34	35	35	34	0,00	0,00	3,00	3,00	48	50	239	238	3	90,0	0,00	1	2	3
188	35	36	36	35	0,00	0,00	3,00	3,00	50	52	240	239	3	90,0	0,00	1	2	3
189	36	37	37	36	0,00	0,00	3,00	3,00	52	54	241	240	3	90,0	0,00	1	2	3
190	37	38	38	37	0,00	0,00	3,00	3,00	54	56	242	241	3	90,0	0,00	1	2	3
191	38	39	39	38	0,00	0,00	3,00	3,00	56	58	243	242	3	90,0	0,00	1	1	3
192	39	40	40	39	0,00	0,00	3,00	3,00	58	60	244	243	3	90,0	0,00	1	2	3
193	40	41	41	40	0,00	0,00	3,00	3,00	60	62	245	244	3	90,0	0,00	1	2	3
194	41	42	42	41	0,00	0,00	3,00	3,00	62	64	246	245	3	90,0	0,00	1	2	3
195	42	43	43	42	0,00	0,00	3,00	3,00	64	66	247	246	3	90,0	0,00	1	2	3
196	43	44	44	43	0,00	0,00	3,00	3,00	66	68	248	247	3	90,0	0,00	1	2	3
197	44	45	45	44	0,00	0,00	3,00	3,00	68	70	249	248	3	90,0	0,00	1	2	3
198	45	46	46	45	0,00	0,00	3,00	3,00	70	72	250	249	3	90,0	0,00	1	2	3
199	46	47	47	46	0,00	0,00	3,00	3,00	72	73	251	250	3	90,0	0,00	1	2	3
200	47	48	48	47	0,00	0,00	3,00	3,00	73	76	252	251	3	90,0	0,00	1	1	3
201	212	49	49	212	0,00	0,00	2,00	2,00	187	188	254	253	4	80,0	0,00	1	1	3
202	161	162	162	161	0,00	0,00	3,00	3,00	149	150	256	255	3	90,0	0,00	1	1	3
203	162	163	163	162	0,00	0,00	3,00	3,00	150	151	257	256	3	90,0	0,00	1	1	3
204	163	164	164	163	0,00	0,00	3,00	3,00	151	152	258	257	3	90,0	0,00	1	2	3
205	164	165	165	164	0,00	0,00	3,00	3,00	152	153	259	258	3	90,0	0,00	1	2	3
206	165	166	166	165	0,00	0,00	3,00	3,00	153	154	260	259	3	90,0	0,00	1	2	3
207	166	167	167	166	0,00	0,00	3,00	3,00	154	155	261	260	3	90,0	0,00	1	2	3
208	167	168	168	167	0,00	0,00	3,00	3,00	155	156	262	261	3	90,0	0,00	1	2	3
209	168	169	169	168	0,00	0,00	3,00	3,00	156	157	263	262	3	90,0	0,00	1	1	3
210	169	170	170	169	0,00	0,00	3,00	3,00	157	158	264	263	3	90,0	0,00	1	2	3
211	170	171	171	170	0,00	0,00	3,00	3,00	158	159	265	264	3	90,0	0,00	1	2	3
212	171	172	172	171	0,00	0,00	3,00	3,00	159	160	266	265	3	90,0	0,00	1	2	3
213	172	173	173	172	0,00	0,00	3,00	3,00	160	161	267	266	3	90,0	0,00	1	2	3
214	173	174	174	173	0,00	0,00	3,00	3,00	161	162	268	267	3	90,0	0,00	1	2	3
215	174	175	175	174	0,00	0,00	3,00	3,00	162	163	269	268	3	90,0	0,00	1	2	3
216	175	176	176	175	0,00	0,00	3,00	3,00	163	164	270	269	3	90,0	0,00	1	2	3
217	176	177	177	176	0,00	0,00	3,00	3,00	164	165	271	270	3	90,0	0,00	1	2	3
218	177	178	178	177	0,00	0,00	3,00	3,00	165	166	272	271	3	90,0	0,00	1	1	3
219	222	179	179	222	0,00	0,00	2,00	2,00	216	215	274	273	4	80,0	0,00	1	1	3
220	49	50	50	49	0,00	0,00	2,00	2,00	188	190	275	254	4	80,0	0,00	1	2	3
221	50	51	51	50	0,00	0,00	2,00	2,00	190	192	276	275	4	80,0	0,00	1	4	3
222	51	52	52	51	0,00	0,00	2,00	2,00	192	194	277	276	4	80,0	0,00	1	4	3
223	179	180	180	179	0,00	0,00	2,00	2,00	215	217	278	274	4	80,0	0,00	1	2	3
224	180	181	181	180	0,00	0,00	2,00	2,00	217	218	279	278	4	80,0	0,00	1	4	3
225	181	182	182	181	0,00	0,00	2,00	2,00	218	219	280	279	4	80,0	0,00	1	4	3
226	29	30	30	29	3,00	3,00	6,90	6,90	227	228	282	281	4	80,0	0,00	1	2	4
227	31	32	32	31	3,00	3,00	6,90	6,90	235	236	284	283	3	90,0	0,00	1	1	4

DATI SHELL SPAZIALI																		
IDENTIFICAZIONE													CARATTERISTICHE SEZIONE				SUDDIVIS.	
Shell N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
228	32	33	33	32	3,00	3,00	6,90	6,90	236	237	285	284	3	90,0	0,00	1	1	4
229	33	34	34	33	3,00	3,00	6,90	6,90	237	238	286	285	3	90,0	0,00	1	2	4
230	34	35	35	34	3,00	3,00	6,90	6,90	238	239	287	286	3	90,0	0,00	1	2	4
231	35	36	36	35	3,00	3,00	6,90	6,90	239	240	288	287	3	90,0	0,00	1	2	4
232	36	37	37	36	3,00	3,00	6,90	6,90	240	241	289	288	3	90,0	0,00	1	2	4
233	37	38	38	37	3,00	3,00	6,90	6,90	241	242	290	289	3	90,0	0,00	1	2	4
234	38	39	39	38	3,00	3,00	6,90	6,90	242	243	291	290	3	90,0	0,00	1	1	4
235	39	40	40	39	3,00	3,00	6,90	6,90	243	244	292	291	3	90,0	0,00	1	2	4
236	40	41	41	40	3,00	3,00	6,90	6,90	244	245	293	292	3	90,0	0,00	1	2	4
237	41	42	42	41	3,00	3,00	6,90	6,90	245	246	294	293	3	90,0	0,00	1	2	4
238	42	43	43	42	3,00	3,00	6,90	6,90	246	247	295	294	3	90,0	0,00	1	2	4
239	43	44	44	43	3,00	3,00	6,90	6,90	247	248	296	295	3	90,0	0,00	1	2	4
240	44	45	45	44	3,00	3,00	6,90	6,90	248	249	297	296	3	90,0	0,00	1	2	4
241	45	46	46	45	3,00	3,00	6,90	6,90	249	250	298	297	3	90,0	0,00	1	2	4
242	46	47	47	46	3,00	3,00	6,90	6,90	250	251	299	298	3	90,0	0,00	1	2	4
243	47	48	48	47	3,00	3,00	6,90	6,90	251	252	300	299	3	90,0	0,00	1	1	4
244	212	49	49	212	2,00	2,00	6,90	6,90	253	254	302	301	4	80,0	0,00	1	1	4
245	161	162	162	161	3,00	3,00	6,90	6,90	255	256	304	303	3	90,0	0,00	1	1	4
246	162	163	163	162	3,00	3,00	6,90	6,90	256	257	305	304	3	90,0	0,00	1	1	4
247	163	164	164	163	3,00	3,00	6,90	6,90	257	258	306	305	3	90,0	0,00	1	2	4
248	164	165	165	164	3,00	3,00	6,90	6,90	258	259	307	306	3	90,0	0,00	1	2	4
249	165	166	166	165	3,00	3,00	6,90	6,90	259	260	308	307	3	90,0	0,00	1	2	4
250	166	167	167	166	3,00	3,00	6,90	6,90	260	261	309	308	3	90,0	0,00	1	2	4
251	167	168	168	167	3,00	3,00	6,90	6,90	261	262	310	309	3	90,0	0,00	1	2	4
252	168	169	169	168	3,00	3,00	6,90	6,90	262	263	311	310	3	90,0	0,00	1	1	4
253	169	170	170	169	3,00	3,00	6,90	6,90	263	264	312	311	3	90,0	0,00	1	2	4
254	170	171	171	170	3,00	3,00	6,90	6,90	264	265	313	312	3	90,0	0,00	1	2	4
255	171	172	172	171	3,00	3,00	6,90	6,90	265	266	314	313	3	90,0	0,00	1	2	4
256	172	173	173	172	3,00	3,00	6,90	6,90	266	267	315	314	3	90,0	0,00	1	2	4
257	173	174	174	173	3,00	3,00	6,90	6,90	267	268	316	315	3	90,0	0,00	1	2	4
258	174	175	175	174	3,00	3,00	6,90	6,90	268	269	317	316	3	90,0	0,00	1	2	4
259	175	176	176	175	3,00	3,00	6,90	6,90	269	270	318	317	3	90,0	0,00	1	2	4
260	176	177	177	176	3,00	3,00	6,90	6,90	270	271	319	318	3	90,0	0,00	1	2	4
261	177	178	178	177	3,00	3,00	6,90	6,90	271	272	320	319	3	90,0	0,00	1	1	4
262	222	179	179	222	2,00	2,00	6,90	6,90	273	274	322	321	4	80,0	0,00	1	1	4
263	30	211	211	30	3,00	3,00	6,90	6,90	228	229	323	282	4	80,0	0,00	1	1	4
264	159	160	160	159	3,00	3,00	6,90	6,90	232	233	325	324	4	80,0	0,00	1	2	4
265	160	221	221	160	3,00	3,00	6,90	6,90	233	234	326	325	4	80,0	0,00	1	1	4
266	179	180	180	179	2,00	2,00	6,90	6,90	274	278	327	322	4	80,0	0,00	1	2	4
267	49	50	50	49	2,00	2,00	6,90	6,90	254	275	328	302	4	80,0	0,00	1	2	4
268	31	32	58	57	6,90	6,90	6,90	6,90	283	284	330	329	3	90,0	0,00	1	1	4
269	33	59	58	32	6,90	6,90	6,90	6,90	285	331	330	284	3	90,0	0,00	1	4	1
270	34	60	59	33	6,90	6,90	6,90	6,90	286	332	331	285	3	90,0	0,00	1	4	2
271	35	61	60	34	6,90	6,90	6,90	6,90	287	333	332	286	3	90,0	0,00	1	4	2
272	36	62	61	35	6,90	6,90	6,90	6,90	288	334	333	287	3	90,0	0,00	1	4	2
273	37	63	62	36	6,90	6,90	6,90	6,90	289	335	334	288	3	90,0	0,00	1	4	2
274	38	64	63	37	6,90	6,90	6,90	6,90	290	336	335	289	3	90,0	0,00	1	4	2
275	39	65	64	38	6,90	6,90	6,90	6,90	291	337	336	290	3	90,0	0,00	1	4	1
276	40	66	65	39	6,90	6,90	6,90	6,90	292	338	337	291	3	90,0	0,00	1	4	2
277	41	67	66	40	6,90	6,90	6,90	6,90	293	339	338	292	3	90,0	0,00	1	4	2
278	42	68	67	41	6,90	6,90	6,90	6,90	294	340	339	293	3	90,0	0,00	1	4	2
279	43	69	68	42	6,90	6,90	6,90	6,90	295	341	340	294	3	90,0	0,00	1	4	2
280	44	70	69	43	6,90	6,90	6,90	6,90	296	342	341	295	3	90,0	0,00	1	4	2
281	45	71	70	44	6,90	6,90	6,90	6,90	297	343	342	296	3	90,0	0,00	1	4	2
282	46	72	71	45	6,90	6,90	6,90	6,90	298	344	343	297	3	90,0	0,00	1	4	2
283	46	47	73	72	6,90	6,90	6,90	6,90	298	299	345	344	3	90,0	0,00	1	2	4
284	47	48	74	73	6,90	6,90	6,90	6,90	299	300	346	345	3	90,0	0,00	1	1	4
285	57	58	84	83	6,90	6,90	6,90	6,90	329	330	348	347	3	90,0	0,00	1	1	1
286	85	84	58	59	6,90	6,90	6,90	6,90	349	348	330	331	3	90,0	0,00	1	1	1
287	86	85	59	60	6,90	6,90	6,90	6,90	350	349	331	332	3	90,0	0,00	1	2	1
288	87	86	60	61	6,90	6,90	6,90	6,90	351	350	332	333	3	90,0	0,00	1	2	1
289	88	87	61	62	6,90	6,90	6,90	6,90	352	351	333	334	3	90,0	0,00	1	2	1
290	89	88	62	63	6,90	6,90	6,90	6,90	353	352	334	335	3	90,0	0,00	1	2	1
291	90	89	63	64	6,90	6,90	6,90	6,90	354	353	335	336	3	90,0	0,00	1	2	1
292	91	90	64	65	6,90	6,90	6,90	6,90	355	354	336	337	3	90,0	0,00	1	1	1
293	92	91	65	66	6,90	6,90	6,90	6,90	356	355	337	338	3	90,0	0,00	1	2	1
294	93	92	66	67	6,90	6,90	6,90	6,90	357	356	338	339	3	90,0	0,00	1	2	1
295	94	93	67	68	6,90	6,90	6,90	6,90	358	357	339	340	3	90,0	0,00	1	2	1
296	95	94	68	69	6,90	6,90	6,90	6,90	359	358	340	341	3	90,0	0,00	1	2	1
297	96	95	69	70	6,90	6,90	6,90	6,90	360	359	341	342	3	90,0	0,00	1	2	1
298	97	96	70	71	6,90	6,90	6,90	6,90	361	360	342	343	3	90,0	0,00	1	2	1
299	98	97	71	72	6,90	6,90	6,90	6,90	362	361	343	344	3	90,0	0,00	1	2	1
300	99	98	72	73	6,90	6,90	6,90	6,90	363	362	344	345	3	90,0	0,00	1	2	1

C.D.S.

DATI SHELL SPAZIALI																		
IDENTIFICAZIONE													CARATTERISTICHE SEZIONE				SUDDIVIS.	
Shell N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
301	100	99	73	74	6,90	6,90	6,90	6,90	364	363	345	346	3	90,0	0,00	1	1	1
302	83	84	110	109	6,90	6,90	6,90	6,90	347	348	366	365	3	90,0	0,00	1	1	1
303	85	111	110	84	6,90	6,90	6,90	6,90	349	367	366	348	3	90,0	0,00	1	1	1
304	86	112	111	85	6,90	6,90	6,90	6,90	350	368	367	349	3	90,0	0,00	1	1	2
305	87	113	112	86	6,90	6,90	6,90	6,90	351	369	368	350	3	90,0	0,00	1	1	2
306	88	114	113	87	6,90	6,90	6,90	6,90	352	370	369	351	3	90,0	0,00	1	1	2
307	89	115	114	88	6,90	6,90	6,90	6,90	353	371	370	352	3	90,0	0,00	1	1	2
308	90	116	115	89	6,90	6,90	6,90	6,90	354	372	371	353	3	90,0	0,00	1	1	2
309	91	117	116	90	6,90	6,90	6,90	6,90	355	373	372	354	3	90,0	0,00	1	1	1
310	92	118	117	91	6,90	6,90	6,90	6,90	356	374	373	355	3	90,0	0,00	1	1	2
311	93	119	118	92	6,90	6,90	6,90	6,90	357	375	374	356	3	90,0	0,00	1	1	2
312	94	120	119	93	6,90	6,90	6,90	6,90	358	376	375	357	3	90,0	0,00	1	1	2
313	95	121	120	94	6,90	6,90	6,90	6,90	359	377	376	358	3	90,0	0,00	1	1	2
314	96	122	121	95	6,90	6,90	6,90	6,90	360	378	377	359	3	90,0	0,00	1	1	2
315	97	123	122	96	6,90	6,90	6,90	6,90	361	379	378	360	3	90,0	0,00	1	1	2
316	98	124	123	97	6,90	6,90	6,90	6,90	362	380	379	361	3	90,0	0,00	1	1	2
317	99	125	124	98	6,90	6,90	6,90	6,90	363	381	380	362	3	90,0	0,00	1	1	2
318	100	126	125	99	6,90	6,90	6,90	6,90	364	382	381	363	3	90,0	0,00	1	1	1
319	110	136	135	109	6,90	6,90	6,90	6,90	366	383	384	365	3	90,0	0,00	1	1	1
320	111	137	136	110	6,90	6,90	6,90	6,90	367	385	383	366	3	90,0	0,00	1	1	1
321	112	138	137	111	6,90	6,90	6,90	6,90	368	386	385	367	3	90,0	0,00	1	1	2
322	113	139	138	112	6,90	6,90	6,90	6,90	369	387	386	368	3	90,0	0,00	1	1	2
323	114	140	139	113	6,90	6,90	6,90	6,90	370	388	387	369	3	90,0	0,00	1	1	2
324	115	141	140	114	6,90	6,90	6,90	6,90	371	389	388	370	3	90,0	0,00	1	1	2
325	116	142	141	115	6,90	6,90	6,90	6,90	372	390	389	371	3	90,0	0,00	1	1	2
326	117	143	142	116	6,90	6,90	6,90	6,90	373	391	390	372	3	90,0	0,00	1	1	1
327	118	144	143	117	6,90	6,90	6,90	6,90	374	392	391	373	3	90,0	0,00	1	1	2
328	119	145	144	118	6,90	6,90	6,90	6,90	375	393	392	374	3	90,0	0,00	1	1	2
329	120	146	145	119	6,90	6,90	6,90	6,90	376	394	393	375	3	90,0	0,00	1	1	2
330	121	147	146	120	6,90	6,90	6,90	6,90	377	395	394	376	3	90,0	0,00	1	1	2
331	122	148	147	121	6,90	6,90	6,90	6,90	378	396	395	377	3	90,0	0,00	1	1	2
332	123	149	148	122	6,90	6,90	6,90	6,90	379	397	396	378	3	90,0	0,00	1	1	2
333	124	150	149	123	6,90	6,90	6,90	6,90	380	398	397	379	3	90,0	0,00	1	1	2
334	125	151	150	124	6,90	6,90	6,90	6,90	381	399	398	380	3	90,0	0,00	1	1	2
335	126	152	151	125	6,90	6,90	6,90	6,90	382	400	399	381	3	90,0	0,00	1	1	1
336	135	136	162	161	6,90	6,90	6,90	6,90	384	383	304	303	3	90,0	0,00	1	1	2
337	163	162	136	137	6,90	6,90	6,90	6,90	305	304	383	385	3	90,0	0,00	1	1	2
338	164	163	137	138	6,90	6,90	6,90	6,90	306	305	385	386	3	90,0	0,00	1	2	2
339	165	164	138	139	6,90	6,90	6,90	6,90	307	306	386	387	3	90,0	0,00	1	2	2
340	166	165	139	140	6,90	6,90	6,90	6,90	308	307	387	388	3	90,0	0,00	1	2	2
341	167	166	140	141	6,90	6,90	6,90	6,90	309	308	388	389	3	90,0	0,00	1	2	2
342	168	167	141	142	6,90	6,90	6,90	6,90	310	309	389	390	3	90,0	0,00	1	2	2
343	169	168	142	143	6,90	6,90	6,90	6,90	311	310	390	391	3	90,0	0,00	1	1	2
344	170	169	143	144	6,90	6,90	6,90	6,90	312	311	391	392	3	90,0	0,00	1	2	2
345	171	170	144	145	6,90	6,90	6,90	6,90	313	312	392	393	3	90,0	0,00	1	2	2
346	172	171	145	146	6,90	6,90	6,90	6,90	314	313	393	394	3	90,0	0,00	1	2	2
347	173	172	146	147	6,90	6,90	6,90	6,90	315	314	394	395	3	90,0	0,00	1	2	2
348	174	173	147	148	6,90	6,90	6,90	6,90	316	315	395	396	3	90,0	0,00	1	2	2
349	175	174	148	149	6,90	6,90	6,90	6,90	317	316	396	397	3	90,0	0,00	1	2	2
350	176	175	149	150	6,90	6,90	6,90	6,90	318	317	397	398	3	90,0	0,00	1	2	2
351	177	176	150	151	6,90	6,90	6,90	6,90	319	318	398	399	3	90,0	0,00	1	2	2
352	178	177	151	152	6,90	6,90	6,90	6,90	320	319	399	400	3	90,0	0,00	1	1	2
353	31	57	57	31	6,90	6,90	7,90	7,90	283	329	402	401	5	60,0	0,00	1	4	1
354	48	74	74	48	6,90	6,90	7,90	7,90	300	346	404	403	5	60,0	0,00	1	4	1
355	57	83	83	57	6,90	6,90	7,90	7,90	329	347	405	402	5	60,0	0,00	1	1	1
356	83	109	109	83	6,90	6,90	7,90	7,90	347	365	406	405	5	60,0	0,00	1	1	1
357	109	135	135	109	6,90	6,90	7,90	7,90	365	384	407	406	5	60,0	0,00	1	1	1
358	135	161	161	135	6,90	6,90	7,90	7,90	384	303	408	407	5	60,0	0,00	1	2	1
359	74	100	100	74	6,90	6,90	7,90	7,90	346	364	409	404	5	60,0	0,00	1	1	1
360	100	126	126	100	6,90	6,90	7,90	7,90	364	382	410	409	5	60,0	0,00	1	1	1
361	126	152	152	126	6,90	6,90	7,90	7,90	382	400	411	410	5	60,0	0,00	1	1	1
362	152	178	178	152	6,90	6,90	7,90	7,90	400	320	412	411	5	60,0	0,00	1	2	1
363	40	66	66	40	6,90	6,90	7,90	7,90	292	338	414	413	6	75,0	0,00	1	4	1
364	66	92	92	66	6,90	6,90	7,90	7,90	338	356	415	414	6	75,0	0,00	1	1	1
365	92	118	118	92	6,90	6,90	7,90	7,90	356	374	416	415	6	75,0	0,00	1	1	1
366	118	144	144	118	6,90	6,90	7,90	7,90	374	392	417	416	6	75,0	0,00	1	1	1
367	144	170	170	144	6,90	6,90	7,90	7,90	392	312	418	417	6	75,0	0,00	1	2	1
368	39	65	65	39	6,90	6,90	7,90	7,90	291	337	420	419	6	75,0	0,00	1	4	1
369	65	91	91	65	6,90	6,90	7,90	7,90	337	355	421	420	6	75,0	0,00	1	1	1
370	91	117	117	91	6,90	6,90	7,90	7,90	355	373	422	421	6	75,0	0,00	1	1	1
371	117	143	143	117	6,90	6,90	7,90	7,90	373	391	423	422	6	75,0	0,00	1	1	1
372	143	169	169	143	6,90	6,90	7,90	7,90	391	311	424	423	6	75,0	0,00	1	2	1
373	29	29	28	28	3,00	6,90	3,00	3,00	227	281	226	226	4	80,0	0,00	1	4	4

DATI SHELL SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE													CARATTERISTICHE SEZIONE			SUDDIVIS.		
Shell N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
374	159	159	158	158	6,90	3,00	3,00	3,00	324	232	231	231	4	80,0	0,00	1	4	4
375	180	180	181	181	6,90	2,00	2,00	2,00	327	278	279	279	4	80,0	0,00	1	4	4
376	50	50	51	51	6,90	2,00	2,00	2,00	328	275	276	276	4	80,0	0,00	1	4	4

CARICHI TERMICI/DISTRIBUITI/CONCENTRATI

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4				ALIQUOTA SISMICA:0		
IDENTI	FORZE CONCENTRATE			MOMENTI CONCENTRATI		
Nodo3d N.ro	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx t*m	My t*m	Mz t*m
331	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
332	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
333	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
334	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
339	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
340	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
341	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
342	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
353	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
354	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
361	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
362	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
371	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
372	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
379	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
380	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
385	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
386	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
387	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
388	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
393	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
394	0,0000	0,0000	-5,0000	0,0000	0,0000	0,0000
395	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
396	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000

CARICHI TERMICI/DISTRIBUITI/CONCENTRATI

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6				ALIQUOTA SISMICA:0		
IDENTI	FORZE CONCENTRATE			MOMENTI CONCENTRATI		
Nodo3d N.ro	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx t*m	My t*m	Mz t*m
331	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
332	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
333	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
334	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
335	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
336	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
337	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
338	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
339	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
340	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
341	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
342	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
343	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
344	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

CARICHI TERMICI/DISTRIBUITI/CONCENTRATI

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6				ALIQUOTA SISMICA:0		
IDENTI	FORZE CONCENTRATE			MOMENTI CONCENTRATI		
Nodo3d N.ro	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx t*m	My t*m	Mz t*m
385	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
386	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
387	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
388	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
389	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
390	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
391	0,0000	-2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
392	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
393	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
394	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
395	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
396	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
397	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
398	0,0000	2,7000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2						ALIQUOTA SISMICA: 100			
IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
1	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
5	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
6	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
7	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
8	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
9	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
10	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
11	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
12	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
13	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
14	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
15	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
16	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
17	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
18	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
19	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
20	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
21	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
22	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
23	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
24	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
25	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
26	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
28	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
29	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
30	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2

ALIQUOTA SISMICA: 100

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
31	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
32	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
33	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
34	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
35	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
36	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
37	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
38	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
39	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
40	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
41	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
42	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
43	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
44	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
45	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
46	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
47	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
48	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
49	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
50	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
51	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
52	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
53	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
54	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
55	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
56	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
57	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
58	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
59	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
60	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
61	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
62	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
63	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
64	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
65	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
66	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
67	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
68	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
69	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
70	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
71	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
72	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
73	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
74	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
75	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
76	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
77	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
78	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
79	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
80	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
81	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2

ALIQUOTA SISMICA: 100

IDENT.	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI				
Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
82	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
83	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
84	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
85	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
87	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
88	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
89	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
90	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
91	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
92	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
93	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
94	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
95	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
96	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
97	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
98	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
99	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
100	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
101	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
102	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
103	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
104	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
105	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
106	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
107	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
108	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
109	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
110	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
111	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
112	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
113	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
114	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
115	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
116	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
117	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
118	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
119	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
120	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
121	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
122	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
123	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
124	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
125	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
126	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
127	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
128	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
129	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
130	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
131	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
132	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2

ALIQUOTA SISMICA: 100

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
133	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
134	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
135	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
136	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
137	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
138	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
139	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
140	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
141	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
142	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
143	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
144	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
145	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
146	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
147	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
148	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
149	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
150	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
151	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
152	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
153	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
154	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
155	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
156	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
157	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
158	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
159	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
160	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
161	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
162	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
163	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
164	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
165	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
166	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
167	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
168	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
169	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
170	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
171	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
172	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
173	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
174	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
175	0	-16,10	-16,10	-16,10	-16,10	0,00	0,00	0,00	0,00
268	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
269	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
270	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
271	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
272	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
273	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
274	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
275	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2

ALIQUOTA SISMICA: 100

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
276	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
277	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
278	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
279	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
280	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
281	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
282	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
283	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
284	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
285	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
286	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
287	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
288	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
289	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
290	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
291	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
292	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
293	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
294	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
295	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
296	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
297	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
298	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
299	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
300	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
301	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
302	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
303	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
304	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
305	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
306	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
307	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
308	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
309	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
310	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
311	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
312	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
313	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
314	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
315	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
316	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
317	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
318	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
319	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
320	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
321	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
322	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
323	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
324	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
325	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
326	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2

ALIQUOTA SISMICA: 100

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
327	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
328	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
329	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
330	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
331	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
332	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
333	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
334	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
335	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
336	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
337	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
338	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
339	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
340	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
341	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
342	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
343	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
344	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
345	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
346	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
347	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
348	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
349	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
350	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
351	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00
352	0	-1,20	-1,20	-1,20	-1,20	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
176	1	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1	-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
178	1	-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
179	1	-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
180	1	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	1	5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1	5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
183	1	5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
184	1	-6,40	-6,40	-3,80	-3,80	0,00	0,00	0,00	0,00
185	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
186	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
187	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
188	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
189	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
191	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1	-6,40	-6,40	-3,80	-3,80	0,00	0,00	0,00	0,00
193	1	-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI				
	Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
194	1		-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
195	1		-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
196	1		-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1		-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
198	1		-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
199	1		-7,40	-7,40	-4,80	-4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
200	1		-6,40	-6,40	-3,80	-3,80	0,00	0,00	0,00	0,00
201	1		-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1		6,40	6,40	3,80	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00
203	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
206	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
208	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1		6,40	6,40	3,80	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00
211	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
213	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
214	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
216	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1		7,40	7,40	4,80	4,80	0,00	0,00	0,00	0,00
218	1		6,40	6,40	3,80	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00
219	1		5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
220	1		-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
221	1		-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1		-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
223	1		5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
224	1		5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
225	1		4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
226	1		-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1		-3,80	-3,80	-0,50	-0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
228	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
229	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
230	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
231	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
233	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
234	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
235	1		-3,80	-3,80	-0,50	-0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
236	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
237	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
238	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
239	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
241	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
242	1		-4,80	-4,80	-1,50	-1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
243	1		-3,80	-3,80	-0,50	-0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
244	1		-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI					
	Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
245	1		3,80	3,80	0,50	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
246	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
247	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
248	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
249	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
251	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
253	1		3,80	3,80	0,50	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
254	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
256	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
257	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
259	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
260	1		4,80	4,80	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
261	1		3,80	3,80	0,50	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
262	1		4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1		-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
264	1		4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1		4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
266	1		4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
267	1		-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
353	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
354	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
355	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
356	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
357	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
358	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
360	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
361	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
362	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
363	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
364	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
365	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
366	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
367	1		-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
368	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
369	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
370	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
371	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
372	1		2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
373	1		-4,20	0,00	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
374	1		0,00	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
375	1		0,00	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
376	1		0,00	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
5	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
58	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
67	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
71	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
73	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
74	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI				
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
77	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
79	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
99	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
100	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
101	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
103	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
105	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
107	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
109	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
110	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
111	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
116	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
117	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
119	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
122	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
124	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
126	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
128	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
130	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
153	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
155	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
156	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
157	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
158	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
159	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
161	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
163	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
164	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
165	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
166	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
167	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
168	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
171	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
270	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
271	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
272	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
273	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
274	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
275	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
278	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
279	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
280	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
281	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
282	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
283	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
287	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
288	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
289	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
290	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
291	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
292	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
295	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
296	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
297	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
298	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
299	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
300	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
304	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
305	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
306	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
307	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5						ALIQUOTA SISMICA: 0			
IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
308	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
309	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
312	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
313	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
314	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
315	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
316	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
317	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
321	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
322	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
323	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
324	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
325	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
326	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
329	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
330	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
331	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
332	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
333	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
334	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
338	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
339	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
340	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
341	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
342	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
343	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
346	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
347	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
348	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
349	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
350	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
351	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7						ALIQUOTA SISMICA: 0			
IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
176	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
178	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
179	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
180	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
181	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
183	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
184	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
185	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
186	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
187	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI					
	Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
188	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
189	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
191	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
193	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
194	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
195	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
196	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
198	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
199	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
200	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
201	1		-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
203	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
206	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
208	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
211	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
213	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
214	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
216	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
218	1		5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
219	1		3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
220	1		-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
221	1		-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1		-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
223	1		3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
224	1		3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
225	1		3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
226	1		-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
228	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
229	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
230	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
231	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
233	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
234	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
235	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
236	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
237	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
238	1		-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7						ALIQUOTA SISMICA: 0			
IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
239	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
241	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
242	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
243	1	-5,20	-5,20	-5,20	-5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
244	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
245	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
246	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
247	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
248	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
249	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
251	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
253	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
254	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
256	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
257	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
259	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
260	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
261	1	5,20	5,20	5,20	5,20	0,00	0,00	0,00	0,00
262	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
264	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
266	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
267	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
373	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
374	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
375	1	3,40	3,40	3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
376	1	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 8						ALIQUOTA SISMICA: 0			
IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
176	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
178	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
179	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
180	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
181	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
183	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
184	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
185	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
186	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 8

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI				
	Shell N.ro	Riferi mento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml
187	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
188	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
189	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
191	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
193	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
194	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
195	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
196	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
198	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
199	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
200	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
201	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
203	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
206	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
208	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
211	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
213	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
214	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
216	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
218	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
219	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
220	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
221	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
223	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
224	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
225	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
226	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
228	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
229	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
230	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
231	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
233	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
234	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
235	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
236	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
237	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 8

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
	Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml
238	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
239	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
241	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
242	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
243	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
244	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
245	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
246	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
247	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
248	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
249	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
251	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
253	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
254	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
256	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
257	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
259	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
260	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
261	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
262	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
264	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
266	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
267	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
373	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
374	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
375	1	1,30	1,30	1,30	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
376	1	-1,30	-1,30	-1,30	-1,30	0,00	0,00	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
G1k_PESO PROPRIO	1,35	1,35	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
G2.1k_SOVR. PERM.	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
G2.2k_SPINTA TERRE	1,35	1,35	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
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	1,01	1,01	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
q1.1k_VEICOLO DISTR.	1,01	0,54	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
q3.1k_FRENATURA	0,00	1,35	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
E1-SLU_SPINTA CAR.MO	0,00	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00
E1-SLO_SPINTA CAR.MO	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	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
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00
Sisma verticale	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

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

DESCRIZIONI	16	17	18
G1k_PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00
G2.1k_SOVR. PERM.	1,00	1,00	1,00
G2.2k_SPINTA TERRE	1,00	1,00	1,00
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	0,00	0,00	0,00
q1.1k_VEICOLO DISTR.	0,00	0,00	0,00
q3.1k_FRENATURA	0,00	0,00	0,00

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

DESCRIZIONI	16	17	18
E1-SLU_SPINTA CAR.MO	-1,00	1,00	-1,00
E1-SLO_SPINTA CAR.MO	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	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
Sisma verticale	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
G1k_PESO PROPRIO	1,00
G2.1k_SOVR. PERM.	1,00
G2.2k_SPINTA TERRE	1,00
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	0,75
q1.1k_VEICOLO DISTR.	0,75
q3.1k_FRENATURA	0,20
E1-SLU_SPINTA CAR.MO	0,00
E1-SLO_SPINTA CAR.MO	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00
Sisma verticale	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
G1k_PESO PROPRIO	1,00
G2.1k_SOVR. PERM.	1,00
G2.2k_SPINTA TERRE	1,00
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	0,75
q1.1k_VEICOLO DISTR.	0,75
q3.1k_FRENATURA	0,20
E1-SLU_SPINTA CAR.MO	0,00
E1-SLO_SPINTA CAR.MO	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
Sisma verticale	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
G1k_PESO PROPRIO	1,00
G2.1k_SOVR. PERM.	1,00
G2.2k_SPINTA TERRE	1,00
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	0,50
q1.1k_VEICOLO DISTR.	0,50
q3.1k_FRENATURA	0,00
E1-SLU_SPINTA CAR.MO	0,00
E1-SLO_SPINTA CAR.MO	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
Sisma verticale	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.

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
<u>Cotg θ</u>	: 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	: <i>Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale</i>
Coe Cls	: <i>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</i>
Coe Staf	: <i>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</i>
Alon	: <i>Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)</i>
Staffe	: <i>Passo staffe e lunghezza del tratto da armare</i>
Moltipl Ultimo	: <i>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.</i>

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 ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
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

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	: <i>PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria</i> <i>OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile</i> <i>PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)</i>
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	: <i>PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria</i> <i>OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile</i> <i>PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)</i>

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 pressoflessione 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'inviluppo 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
VEd	: Azione di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2
VRd,max	: Resistenza di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) 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

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

Quota	: <i>Quota a cui si trova l'elemento</i>
Perim.	: <i>Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica</i>
Nodo	: <i>Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi</i>
Comb Cari	: <i>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</i>
Fes lim	: <i>Fessura limite espressa in mm</i>
Fess.	: <i>Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla</i>
Dist mm	: <i>Distanza fra le fessure</i>
Combin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura</i>
Mf X	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)</i>
N X	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale</i>
Mf Y	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)</i>
N Y	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale</i>
Cos teta	: <i>Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione</i>
Sin teta	: <i>Seno dell'angolo teta</i>
Combina Carico	: <i>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</i>
s lim	: <i>Valore della tensione limite in Kg/cm²</i>
s cal	: <i>Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale x</i>
Conbin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione</i>
Mf X	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)</i>
N X	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale</i>
s cal	: <i>Valore della tensione di calcolo in Kg/cm² sulla faccia di normale y</i>
Combin	: <i>Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione</i>
Mf Y	: <i>Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale</i>
N Y	: <i>Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale</i>

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 pressoflessione 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
--------------	---

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
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

C.D.S.

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)
27	0,00	1,00	3	971	2	10	1,076	5,000	2	10	0,950	3,333	VERIFICATO
27	1,00	2,00	971	976	2	10	1,104	5,000	2	10	0,970	3,333	VERIFICATO
27	2,00	3,00	976	225	2	10	1,113	5,000	2	10	0,975	3,333	VERIFICATO
28	0,00	1,00	4	975	2	10	1,043	5,000	2	10	0,895	3,333	VERIFICATO
28	1,00	2,00	975	980	2	10	1,086	5,000	2	10	0,919	3,333	VERIFICATO
28	2,00	3,00	980	226	2	17	1,154	5,000	2	15	0,971	3,333	VERIFICATO
29	0,00	1,00	6	987	2	17	1,121	5,000	2	17	0,911	3,333	VERIFICATO
29	1,00	2,00	987	991	2	17	1,504	5,000	2	17	1,241	3,333	VERIFICATO
29	2,00	3,00	991	227	2	15	1,691	5,000	2	15	1,387	3,333	VERIFICATO
29	3,00	3,97	227	1245	2	15	1,720	4,875	2	15	1,387	3,250	VERIFICATO
29	3,97	4,95	1245	1248	2	15	1,726	4,875	2	15	1,362	3,250	VERIFICATO
29	4,95	5,93	1248	1251	2	15	1,707	4,875	2	15	1,317	3,250	VERIFICATO
29	5,93	6,90	1251	281	2	15	1,692	4,875	2	15	1,280	3,250	VERIFICATO
30	0,00	1,00	8	996	2	17	1,114	5,000	2	17	0,904	3,333	VERIFICATO
30	1,00	2,00	996	998	2	17	1,508	5,000	2	17	1,245	3,333	VERIFICATO
30	2,00	3,00	998	228	2	15	1,699	5,000	2	15	1,394	3,333	VERIFICATO
30	3,00	3,97	228	1247	2	15	1,714	4,875	2	15	1,381	3,250	VERIFICATO
30	3,97	4,95	1247	1250	2	15	1,691	4,875	2	15	1,332	3,250	VERIFICATO
30	4,95	5,93	1250	1253	2	15	1,636	4,875	2	15	1,259	3,250	VERIFICATO
30	5,93	6,90	1253	282	2	15	1,592	4,875	2	15	1,206	3,250	VERIFICATO
31	0,00	1,00	43	1033	2	18	1,482	5,000	2	18	1,174	3,333	VERIFICATO
31	1,00	2,00	1033	1035	2	18	1,384	5,000	2	18	1,061	3,333	VERIFICATO
31	2,00	3,00	1035	235	2	7	1,334	5,000	2	7	1,003	3,333	VERIFICATO
31	3,00	3,97	235	1255	2	15	1,237	4,875	2	15	0,913	3,250	VERIFICATO
31	3,97	4,95	1255	1257	2	17	1,140	4,875	2	17	0,817	3,250	VERIFICATO
31	4,95	5,93	1257	1259	2	17	1,044	4,875	2	17	0,731	3,250	VERIFICATO
31	5,93	6,90	1259	283	2	17	1,002	4,875	2	17	0,704	3,250	VERIFICATO
31	6,90	7,90	283	401	2	17	0,973	5,000	2	17	0,699	3,333	VERIFICATO
32	0,00	1,00	44	1034	2	18	1,477	5,000	2	18	1,168	3,333	VERIFICATO
32	1,00	2,00	1034	1036	2	18	1,381	5,000	2	18	1,057	3,333	VERIFICATO
32	2,00	3,00	1036	236	2	7	1,329	5,000	2	7	0,998	3,333	VERIFICATO
32	3,00	3,97	236	1256	2	15	1,234	4,875	2	15	0,910	3,250	VERIFICATO
32	3,97	4,95	1256	1258	2	17	1,139	4,875	2	17	0,817	3,250	VERIFICATO
32	4,95	5,93	1258	1260	2	17	1,045	4,875	2	17	0,733	3,250	VERIFICATO
32	5,93	6,90	1260	284	2	17	1,003	4,875	2	17	0,705	3,250	VERIFICATO
33	0,00	1,00	46	1037	2	18	1,464	5,000	2	18	1,156	3,333	VERIFICATO
33	1,00	2,00	1037	1038	2	18	1,372	5,000	2	18	1,049	3,333	VERIFICATO
33	2,00	3,00	1038	237	2	7	1,320	5,000	2	7	0,990	3,333	VERIFICATO
33	3,00	3,97	237	1261	2	15	1,227	4,875	2	15	0,904	3,250	VERIFICATO
33	3,97	4,95	1261	1262	2	17	1,137	4,875	2	17	0,815	3,250	VERIFICATO
33	4,95	5,93	1262	1263	2	17	1,047	4,875	2	17	0,734	3,250	VERIFICATO
33	5,93	6,90	1263	285	2	17	1,003	4,875	2	17	0,704	3,250	VERIFICATO
34	0,00	1,00	48	1040	2	18	1,456	5,000	2	18	1,150	3,333	VERIFICATO
34	1,00	2,00	1040	1042	2	18	1,368	5,000	2	18	1,046	3,333	VERIFICATO
34	2,00	3,00	1042	238	2	7	1,316	5,000	2	7	0,986	3,333	VERIFICATO
34	3,00	3,97	238	1265	2	15	1,223	4,875	2	15	0,899	3,250	VERIFICATO
34	3,97	4,95	1265	1267	2	17	1,133	4,875	2	17	0,811	3,250	VERIFICATO
34	4,95	5,93	1267	1269	2	17	1,043	4,875	2	17	0,730	3,250	VERIFICATO
34	5,93	6,90	1269	286	2	17	1,000	4,875	2	17	0,701	3,250	VERIFICATO
35	0,00	1,00	50	1045	2	18	1,455	5,000	2	18	1,150	3,333	VERIFICATO
35	1,00	2,00	1045	1047	2	18	1,372	5,000	2	18	1,050	3,333	VERIFICATO
35	2,00	3,00	1047	239	2	7	1,310	5,000	2	7	0,980	3,333	VERIFICATO
35	3,00	3,97	239	1272	2	15	1,216	4,875	2	15	0,893	3,250	VERIFICATO
35	3,97	4,95	1272	1274	2	17	1,127	4,875	2	17	0,805	3,250	VERIFICATO
35	4,95	5,93	1274	1276	2	17	1,038	4,875	2	17	0,725	3,250	VERIFICATO
35	5,93	6,90	1276	287	2	17	0,999	4,875	2	17	0,700	3,250	VERIFICATO
36	0,00	1,00	52	1050	2	18	1,455	5,000	2	18	1,151	3,333	VERIFICATO
36	1,00	2,00	1050	1052	2	18	1,375	5,000	2	18	1,054	3,333	VERIFICATO
36	2,00	3,00	1052	240	2	7	1,302	5,000	2	7	0,972	3,333	VERIFICATO
36	3,00	3,97	240	1279	2	15	1,209	4,875	2	15	0,885	3,250	VERIFICATO
36	3,97	4,95	1279	1281	2	17	1,120	4,875	2	17	0,798	3,250	VERIFICATO
36	4,95	5,93	1281	1283	2	17	1,033	4,875	2	17	0,720	3,250	VERIFICATO
36	5,93	6,90	1283	288	2	17	0,996	4,875	2	17	0,697	3,250	VERIFICATO
37	0,00	1,00	54	1055	2	18	1,457	5,000	2	18	1,153	3,333	VERIFICATO

C.D.S.

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)	
37	1,00	2,00	1055	1057	2	18	1,378	5,000	2	18	1,057	3,333	VERIFICATO
37	2,00	3,00	1057	241	2	7	1,292	5,000	2	7	0,962	3,333	VERIFICATO
37	3,00	3,97	241	1286	2	15	1,199	4,875	2	15	0,875	3,250	VERIFICATO
37	3,97	4,95	1286	1288	2	17	1,112	4,875	2	17	0,790	3,250	VERIFICATO
37	4,95	5,93	1288	1290	2	17	1,027	4,875	2	17	0,714	3,250	VERIFICATO
37	5,93	6,90	1290	289	2	17	0,992	4,875	2	17	0,695	3,250	VERIFICATO
38	0,00	1,00	56	1060	2	18	1,459	5,000	2	18	1,155	3,333	VERIFICATO
38	1,00	2,00	1060	1062	2	18	1,381	5,000	2	18	1,059	3,333	VERIFICATO
38	2,00	3,00	1062	242	2	7	1,282	5,000	2	7	0,951	3,333	VERIFICATO
38	3,00	3,97	242	1293	2	15	1,190	4,875	2	15	0,865	3,250	VERIFICATO
38	3,97	4,95	1293	1295	2	15	1,099	4,875	2	15	0,778	3,250	VERIFICATO
38	4,95	5,93	1295	1297	2	17	1,022	4,875	2	17	0,710	3,250	VERIFICATO
38	5,93	6,90	1297	290	2	17	0,989	4,875	2	17	0,694	3,250	VERIFICATO
39	0,00	1,00	58	1064	2	18	1,460	5,000	2	18	1,156	3,333	VERIFICATO
39	1,00	2,00	1064	1065	2	18	1,383	5,000	2	18	1,061	3,333	VERIFICATO
39	2,00	3,00	1065	243	2	18	1,281	5,000	2	18	0,950	3,333	VERIFICATO
39	3,00	3,97	243	1299	2	15	1,185	4,875	2	15	0,860	3,250	VERIFICATO
39	3,97	4,95	1299	1300	2	15	1,095	4,875	2	15	0,774	3,250	VERIFICATO
39	4,95	5,93	1300	1301	2	17	1,019	4,875	2	17	0,708	3,250	VERIFICATO
39	5,93	6,90	1301	291	2	17	0,988	4,875	2	17	0,694	3,250	VERIFICATO
39	6,90	7,90	291	419	2	17	1,013	5,000	2	17	0,737	3,333	VERIFICATO
40	0,00	1,00	60	1067	2	18	1,460	5,000	2	18	1,156	3,333	VERIFICATO
40	1,00	2,00	1067	1069	2	18	1,383	5,000	2	18	1,061	3,333	VERIFICATO
40	2,00	3,00	1069	244	2	18	1,281	5,000	2	18	0,950	3,333	VERIFICATO
40	3,00	3,97	244	1303	2	15	1,172	4,875	2	15	0,847	3,250	VERIFICATO
40	3,97	4,95	1303	1305	2	15	1,083	4,875	2	15	0,762	3,250	VERIFICATO
40	4,95	5,93	1305	1307	2	15	1,004	4,875	2	15	0,694	3,250	VERIFICATO
40	5,93	6,90	1307	292	2	15	0,977	4,875	2	15	0,685	3,250	VERIFICATO
40	6,90	7,90	292	413	2	15	1,010	5,000	2	15	0,740	3,333	VERIFICATO
41	0,00	1,00	62	1072	2	16	1,462	5,000	2	16	1,156	3,333	VERIFICATO
41	1,00	2,00	1072	1074	2	18	1,381	5,000	2	18	1,059	3,333	VERIFICATO
41	2,00	3,00	1074	245	2	18	1,280	5,000	2	18	0,949	3,333	VERIFICATO
41	3,00	3,97	245	1310	2	15	1,164	4,875	2	15	0,840	3,250	VERIFICATO
41	3,97	4,95	1310	1312	2	15	1,074	4,875	2	15	0,754	3,250	VERIFICATO
41	4,95	5,93	1312	1314	2	15	0,995	4,875	2	15	0,685	3,250	VERIFICATO
41	5,93	6,90	1314	293	2	15	0,972	4,875	2	15	0,678	3,250	VERIFICATO
42	0,00	1,00	64	1077	2	16	1,462	5,000	2	16	1,156	3,333	VERIFICATO
42	1,00	2,00	1077	1079	2	16	1,384	5,000	2	16	1,060	3,333	VERIFICATO
42	2,00	3,00	1079	246	2	18	1,280	5,000	2	18	0,949	3,333	VERIFICATO
42	3,00	3,97	246	1317	2	15	1,154	4,875	2	15	0,830	3,250	VERIFICATO
42	3,97	4,95	1317	1319	2	15	1,063	4,875	2	15	0,743	3,250	VERIFICATO
42	4,95	5,93	1319	1321	2	15	0,986	4,875	2	15	0,675	3,250	VERIFICATO
42	5,93	6,90	1321	294	2	15	0,966	4,875	2	15	0,671	3,250	VERIFICATO
43	0,00	1,00	66	1082	2	16	1,464	5,000	2	16	1,157	3,333	VERIFICATO
43	1,00	2,00	1082	1084	2	16	1,384	5,000	2	16	1,060	3,333	VERIFICATO
43	2,00	3,00	1084	247	2	18	1,281	5,000	2	18	0,950	3,333	VERIFICATO
43	3,00	3,97	247	1324	2	15	1,144	4,875	2	15	0,820	3,250	VERIFICATO
43	3,97	4,95	1324	1326	2	15	1,053	4,875	2	15	0,732	3,250	VERIFICATO
43	4,95	5,93	1326	1328	2	15	0,977	4,875	2	15	0,666	3,250	VERIFICATO
43	5,93	6,90	1328	295	2	15	0,963	4,875	2	15	0,667	3,250	VERIFICATO
44	0,00	1,00	68	1087	2	16	1,466	5,000	2	16	1,158	3,333	VERIFICATO
44	1,00	2,00	1087	1089	2	16	1,385	5,000	2	16	1,061	3,333	VERIFICATO
44	2,00	3,00	1089	248	2	18	1,282	5,000	2	18	0,950	3,333	VERIFICATO
44	3,00	3,97	248	1331	2	7	1,136	4,875	2	7	0,812	3,250	VERIFICATO
44	3,97	4,95	1331	1333	2	15	1,045	4,875	2	15	0,724	3,250	VERIFICATO
44	4,95	5,93	1333	1335	2	15	0,972	4,875	2	15	0,661	3,250	VERIFICATO
44	5,93	6,90	1335	296	2	15	0,961	4,875	2	15	0,665	3,250	VERIFICATO
45	0,00	1,00	70	1092	2	16	1,470	5,000	2	16	1,161	3,333	VERIFICATO
45	1,00	2,00	1092	1094	2	16	1,387	5,000	2	16	1,062	3,333	VERIFICATO
45	2,00	3,00	1094	249	2	16	1,285	5,000	2	16	0,951	3,333	VERIFICATO
45	3,00	3,97	249	1338	2	18	1,132	4,875	2	18	0,807	3,250	VERIFICATO
45	3,97	4,95	1338	1340	2	15	1,040	4,875	2	15	0,718	3,250	VERIFICATO
45	4,95	5,93	1340	1342	2	15	0,969	4,875	2	15	0,658	3,250	VERIFICATO
45	5,93	6,90	1342	297	2	15	0,961	4,875	2	15	0,665	3,250	VERIFICATO

C.D.S.

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)
46	0,00	1,00	72	1097	2	16	1,481	5,000	2	16	1,171	3,333	VERIFICATO
46	1,00	2,00	1097	1099	2	16	1,394	5,000	2	16	1,067	3,333	VERIFICATO
46	2,00	3,00	1099	250	2	16	1,287	5,000	2	16	0,952	3,333	VERIFICATO
46	3,00	3,97	250	1345	2	18	1,130	4,875	2	18	0,805	3,250	VERIFICATO
46	3,97	4,95	1345	1347	2	15	1,036	4,875	2	15	0,714	3,250	VERIFICATO
46	4,95	5,93	1347	1349	2	15	0,969	4,875	2	15	0,658	3,250	VERIFICATO
46	5,93	6,90	1349	298	2	15	0,964	4,875	2	15	0,670	3,250	VERIFICATO
47	0,00	1,00	73	1102	2	16	1,504	5,000	2	16	1,194	3,333	VERIFICATO
47	1,00	2,00	1102	1104	2	16	1,408	5,000	2	16	1,081	3,333	VERIFICATO
47	2,00	3,00	1104	251	2	16	1,294	5,000	2	16	0,958	3,333	VERIFICATO
47	3,00	3,97	251	1352	2	18	1,131	4,875	2	18	0,803	3,250	VERIFICATO
47	3,97	4,95	1352	1354	2	15	1,034	4,875	2	15	0,710	3,250	VERIFICATO
47	4,95	5,93	1354	1356	2	15	0,965	4,875	2	15	0,654	3,250	VERIFICATO
47	5,93	6,90	1356	299	2	15	0,967	4,875	2	15	0,675	3,250	VERIFICATO
48	0,00	1,00	76	1106	2	16	1,514	5,000	2	16	1,203	3,333	VERIFICATO
48	1,00	2,00	1106	1107	2	16	1,413	5,000	2	16	1,085	3,333	VERIFICATO
48	2,00	3,00	1107	252	2	16	1,297	5,000	2	16	0,960	3,333	VERIFICATO
48	3,00	3,97	252	1358	2	10	1,131	4,875	2	10	0,803	3,250	VERIFICATO
48	3,97	4,95	1358	1359	2	15	1,033	4,875	2	15	0,709	3,250	VERIFICATO
48	4,95	5,93	1359	1360	2	15	0,963	4,875	2	15	0,652	3,250	VERIFICATO
48	5,93	6,90	1360	300	2	15	0,967	4,875	2	15	0,677	3,250	VERIFICATO
48	6,90	7,90	300	403	2	15	1,014	5,000	2	15	0,748	3,333	VERIFICATO
49	0,00	0,67	188	1109	2	18	0,712	3,333	2	18	0,575	2,222	VERIFICATO
49	0,67	1,33	1109	1111	2	18	0,728	3,333	2	18	0,569	2,222	VERIFICATO
49	1,33	2,00	1111	254	2	18	0,746	3,333	2	18	0,567	2,222	VERIFICATO
49	2,00	3,22	254	1362	2	18	1,408	6,125	2	18	1,029	4,083	VERIFICATO
49	3,22	4,45	1362	1364	2	18	1,421	6,125	2	18	0,992	4,083	VERIFICATO
49	4,45	5,68	1364	1366	2	18	1,396	6,125	2	18	0,933	4,083	VERIFICATO
49	5,68	6,90	1366	302	2	18	1,362	6,125	2	18	0,880	4,083	VERIFICATO
50	0,00	0,67	190	1192	2	18	0,705	3,333	2	18	0,571	2,222	VERIFICATO
50	0,67	1,33	1192	1194	2	18	0,732	3,333	2	18	0,574	2,222	VERIFICATO
50	1,33	2,00	1194	275	2	18	0,754	3,333	2	18	0,575	2,222	VERIFICATO
50	2,00	3,22	275	1503	2	18	1,431	6,125	2	18	1,053	4,083	VERIFICATO
50	3,22	4,45	1503	1505	2	18	1,452	6,125	2	18	1,021	4,083	VERIFICATO
50	4,45	5,68	1505	1507	2	18	1,444	6,125	2	18	0,969	4,083	VERIFICATO
50	5,68	6,90	1507	328	2	18	1,423	6,125	2	18	0,912	4,083	VERIFICATO
51	0,00	0,67	192	1199	2	16	0,628	3,333	2	16	0,538	2,222	VERIFICATO
51	0,67	1,33	1199	1203	2	16	0,646	3,333	2	16	0,550	2,222	VERIFICATO
51	1,33	2,00	1203	276	2	16	0,663	3,333	2	16	0,560	2,222	VERIFICATO
52	0,00	0,67	194	1210	2	16	0,618	3,333	2	16	0,539	2,222	VERIFICATO
52	0,67	1,33	1210	1214	2	16	0,628	3,333	2	16	0,545	2,222	VERIFICATO
52	1,33	2,00	1214	277	2	16	0,633	3,333	2	16	0,548	2,222	VERIFICATO
57	0,00	6,90	77	329	2	15	8,058	34,500	2	15	5,871	23,000	VERIFICATO
57	6,90	7,90	329	402	2	16	0,943	5,000	2	16	0,680	3,333	VERIFICATO
58	0,00	6,90	78	330	2	15	8,054	34,500	2	15	5,867	23,000	VERIFICATO
59	0,00	6,90	79	331	2	15	8,037	34,500	2	15	5,850	23,000	VERIFICATO
60	0,00	6,90	80	332	2	15	8,004	34,500	2	15	5,818	23,000	VERIFICATO
61	0,00	6,90	81	333	2	15	7,964	34,500	2	15	5,778	23,000	VERIFICATO
62	0,00	6,90	82	334	2	15	7,923	34,500	2	15	5,737	23,000	VERIFICATO
63	0,00	6,90	83	335	2	15	7,875	34,500	2	15	5,689	23,000	VERIFICATO
64	0,00	6,90	84	336	2	15	7,828	34,500	2	15	5,642	23,000	VERIFICATO
65	0,00	6,90	85	337	2	15	7,804	34,500	2	15	5,617	23,000	VERIFICATO
65	6,90	7,90	337	420	2	15	0,912	5,000	2	15	0,655	3,333	VERIFICATO
66	0,00	6,90	86	338	2	18	7,806	34,500	2	18	5,618	23,000	VERIFICATO
66	6,90	7,90	338	414	2	18	0,937	5,000	2	18	0,680	3,333	VERIFICATO
67	0,00	6,90	87	339	2	18	7,808	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
68	0,00	6,90	88	340	2	18	7,811	34,500	2	18	5,622	23,000	VERIFICATO
69	0,00	6,90	89	341	2	18	7,815	34,500	2	18	5,624	23,000	VERIFICATO
70	0,00	6,90	90	342	2	18	7,819	34,500	2	18	5,627	23,000	VERIFICATO
71	0,00	6,90	91	343	2	18	7,823	34,500	2	18	5,630	23,000	VERIFICATO
72	0,00	6,90	92	344	2	18	7,829	34,500	2	18	5,634	23,000	VERIFICATO
73	0,00	6,90	93	345	2	18	7,833	34,500	2	18	5,637	23,000	VERIFICATO
74	0,00	6,90	94	346	2	18	7,834	34,500	2	18	5,638	23,000	VERIFICATO
74	6,90	7,90	346	404	2	9	0,959	5,000	2	9	0,697	3,333	VERIFICATO

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)
83	0,00	6,90	95	347	2	15	8,060	34,500	2	15	5,873	23,000	VERIFICATO
83	6,90	7,90	347	405	2	18	0,946	5,000	2	18	0,685	3,333	VERIFICATO
84	0,00	6,90	96	348	2	15	8,055	34,500	2	15	5,868	23,000	VERIFICATO
85	0,00	6,90	97	349	2	15	8,039	34,500	2	15	5,852	23,000	VERIFICATO
86	0,00	6,90	98	350	2	15	8,006	34,500	2	15	5,819	23,000	VERIFICATO
87	0,00	6,90	99	351	2	15	7,966	34,500	2	15	5,779	23,000	VERIFICATO
88	0,00	6,90	100	352	2	15	7,925	34,500	2	15	5,738	23,000	VERIFICATO
89	0,00	6,90	101	353	2	15	7,877	34,500	2	15	5,690	23,000	VERIFICATO
90	0,00	6,90	102	354	2	15	7,830	34,500	2	15	5,643	23,000	VERIFICATO
91	0,00	6,90	103	355	2	15	7,805	34,500	2	15	5,619	23,000	VERIFICATO
91	6,90	7,90	355	421	2	18	0,918	5,000	2	18	0,662	3,333	VERIFICATO
92	0,00	6,90	104	356	2	18	7,806	34,500	2	18	5,618	23,000	VERIFICATO
92	6,90	7,90	356	415	2	18	0,960	5,000	2	18	0,702	3,333	VERIFICATO
93	0,00	6,90	105	357	2	18	7,808	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
94	0,00	6,90	106	358	2	18	7,811	34,500	2	18	5,622	23,000	VERIFICATO
95	0,00	6,90	107	359	2	18	7,815	34,500	2	18	5,624	23,000	VERIFICATO
96	0,00	6,90	108	360	2	18	7,818	34,500	2	18	5,626	23,000	VERIFICATO
97	0,00	6,90	109	361	2	18	7,823	34,500	2	18	5,630	23,000	VERIFICATO
98	0,00	6,90	110	362	2	18	7,829	34,500	2	18	5,634	23,000	VERIFICATO
99	0,00	6,90	111	363	2	18	7,833	34,500	2	18	5,637	23,000	VERIFICATO
100	0,00	6,90	112	364	2	18	7,834	34,500	2	18	5,638	23,000	VERIFICATO
100	6,90	7,90	364	409	2	9	0,957	5,000	2	9	0,695	3,333	VERIFICATO
109	0,00	6,90	113	365	2	15	8,070	34,500	2	15	5,883	23,000	VERIFICATO
109	6,90	7,90	365	406	2	18	1,021	5,000	2	18	0,759	3,333	VERIFICATO
110	0,00	6,90	114	366	2	15	8,065	34,500	2	15	5,879	23,000	VERIFICATO
111	0,00	6,90	115	367	2	15	8,049	34,500	2	15	5,862	23,000	VERIFICATO
112	0,00	6,90	116	368	2	15	8,016	34,500	2	15	5,829	23,000	VERIFICATO
113	0,00	6,90	117	369	2	15	7,976	34,500	2	15	5,789	23,000	VERIFICATO
114	0,00	6,90	118	370	2	15	7,934	34,500	2	15	5,747	23,000	VERIFICATO
115	0,00	6,90	119	371	2	15	7,885	34,500	2	15	5,699	23,000	VERIFICATO
116	0,00	6,90	120	372	2	15	7,838	34,500	2	15	5,651	23,000	VERIFICATO
117	0,00	6,90	121	373	2	15	7,813	34,500	2	15	5,627	23,000	VERIFICATO
117	6,90	7,90	373	422	2	18	1,046	5,000	2	18	0,785	3,333	VERIFICATO
118	0,00	6,90	122	374	2	18	7,804	34,500	2	18	5,617	23,000	VERIFICATO
118	6,90	7,90	374	416	2	18	1,088	5,000	2	18	0,825	3,333	VERIFICATO
119	0,00	6,90	123	375	2	18	7,807	34,500	2	18	5,618	23,000	VERIFICATO
120	0,00	6,90	124	376	2	18	7,810	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
121	0,00	6,90	125	377	2	18	7,813	34,500	2	18	5,622	23,000	VERIFICATO
122	0,00	6,90	126	378	2	18	7,817	34,500	2	18	5,625	23,000	VERIFICATO
123	0,00	6,90	127	379	2	18	7,822	34,500	2	18	5,628	23,000	VERIFICATO
124	0,00	6,90	128	380	2	18	7,827	34,500	2	18	5,632	23,000	VERIFICATO
125	0,00	6,90	129	381	2	18	7,832	34,500	2	18	5,636	23,000	VERIFICATO
126	0,00	6,90	130	382	2	18	7,832	34,500	2	18	5,636	23,000	VERIFICATO
126	6,90	7,90	382	410	2	16	1,037	5,000	2	16	0,770	3,333	VERIFICATO
135	0,00	6,90	132	384	2	15	8,071	34,500	2	15	5,885	23,000	VERIFICATO
135	6,90	7,90	384	407	2	18	1,033	5,000	2	18	0,770	3,333	VERIFICATO
136	0,00	6,90	131	383	2	15	8,067	34,500	2	15	5,880	23,000	VERIFICATO
137	0,00	6,90	133	385	2	15	8,051	34,500	2	15	5,864	23,000	VERIFICATO
138	0,00	6,90	134	386	2	15	8,018	34,500	2	15	5,831	23,000	VERIFICATO
139	0,00	6,90	135	387	2	15	7,977	34,500	2	15	5,791	23,000	VERIFICATO
140	0,00	6,90	136	388	2	15	7,935	34,500	2	15	5,749	23,000	VERIFICATO
141	0,00	6,90	137	389	2	15	7,887	34,500	2	15	5,700	23,000	VERIFICATO
142	0,00	6,90	138	390	2	15	7,839	34,500	2	15	5,652	23,000	VERIFICATO
143	0,00	6,90	139	391	2	15	7,814	34,500	2	15	5,628	23,000	VERIFICATO
143	6,90	7,90	391	423	2	18	1,068	5,000	2	18	0,806	3,333	VERIFICATO
144	0,00	6,90	140	392	2	18	7,804	34,500	2	18	5,617	23,000	VERIFICATO
144	6,90	7,90	392	417	2	18	1,110	5,000	2	18	0,846	3,333	VERIFICATO
145	0,00	6,90	141	393	2	18	7,806	34,500	2	18	5,618	23,000	VERIFICATO
146	0,00	6,90	142	394	2	18	7,809	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
147	0,00	6,90	143	395	2	18	7,813	34,500	2	18	5,622	23,000	VERIFICATO
148	0,00	6,90	144	396	2	18	7,817	34,500	2	18	5,625	23,000	VERIFICATO
149	0,00	6,90	145	397	2	18	7,821	34,500	2	18	5,628	23,000	VERIFICATO
150	0,00	6,90	146	398	2	18	7,827	34,500	2	18	5,632	23,000	VERIFICATO
151	0,00	6,90	147	399	2	18	7,831	34,500	2	18	5,635	23,000	VERIFICATO

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)
152	0,00	6,90	148	400	2	18	7,832	34,500	2	18	5,636	23,000	VERIFICATO
152	6,90	7,90	400	411	2	16	1,050	5,000	2	16	0,783	3,333	VERIFICATO
157	0,00	1,00	32	1002	2	17	0,566	5,000	2	17	0,446	3,333	VERIFICATO
157	1,00	2,00	1002	1007	2	17	0,495	5,000	1	13	0,370	3,333	VERIFICATO
157	2,00	3,00	1007	230	2	17	0,477	5,000	1	13	0,346	3,333	VERIFICATO
158	0,00	1,00	31	1006	2	17	0,601	5,000	2	17	0,457	3,333	VERIFICATO
158	1,00	2,00	1006	1011	2	17	0,556	5,000	2	15	0,395	3,333	VERIFICATO
158	2,00	3,00	1011	231	2	15	0,573	5,000	2	15	0,402	3,333	VERIFICATO
159	0,00	1,00	33	1018	2	15	0,889	5,000	2	15	0,680	3,333	VERIFICATO
159	1,00	2,00	1018	1022	2	15	1,028	5,000	2	15	0,770	3,333	VERIFICATO
159	2,00	3,00	1022	232	2	15	1,272	5,000	2	15	0,973	3,333	VERIFICATO
159	3,00	3,97	232	1482	2	15	1,535	4,875	2	15	1,208	3,250	VERIFICATO
159	3,97	4,95	1482	1485	2	15	1,839	4,875	2	15	1,484	3,250	VERIFICATO
159	4,95	5,93	1485	1488	2	15	2,124	4,875	2	15	1,744	3,250	VERIFICATO
159	5,93	6,90	1488	324	2	15	2,362	4,875	2	15	1,962	3,250	VERIFICATO
160	0,00	1,00	34	1027	2	15	0,898	5,000	2	15	0,687	3,333	VERIFICATO
160	1,00	2,00	1027	1029	2	15	1,026	5,000	2	15	0,767	3,333	VERIFICATO
160	2,00	3,00	1029	233	2	15	1,279	5,000	2	15	0,979	3,333	VERIFICATO
160	3,00	3,97	233	1484	2	15	1,543	4,875	2	15	1,218	3,250	VERIFICATO
160	3,97	4,95	1484	1487	2	17	1,828	4,875	2	17	1,478	3,250	VERIFICATO
160	4,95	5,93	1487	1490	2	17	2,061	4,875	2	17	1,695	3,250	VERIFICATO
160	5,93	6,90	1490	325	2	17	2,194	4,875	2	17	1,821	3,250	VERIFICATO
161	0,00	1,00	149	1112	2	17	1,154	5,000	2	17	0,844	3,333	VERIFICATO
161	1,00	2,00	1112	1114	2	17	1,105	5,000	2	17	0,778	3,333	VERIFICATO
161	2,00	3,00	1114	255	2	17	1,153	5,000	2	17	0,818	3,333	VERIFICATO
161	3,00	3,97	255	1367	2	10	1,204	4,875	2	10	0,878	3,250	VERIFICATO
161	3,97	4,95	1367	1369	2	18	1,305	4,875	2	18	0,983	3,250	VERIFICATO
161	4,95	5,93	1369	1371	2	18	1,356	4,875	2	18	1,046	3,250	VERIFICATO
161	5,93	6,90	1371	303	2	18	1,337	4,875	2	18	1,047	3,250	VERIFICATO
161	6,90	7,90	303	408	2	18	1,118	5,000	2	18	0,851	3,333	VERIFICATO
162	0,00	1,00	150	1113	2	17	1,150	5,000	2	17	0,840	3,333	VERIFICATO
162	1,00	2,00	1113	1115	2	17	1,105	5,000	2	17	0,779	3,333	VERIFICATO
162	2,00	3,00	1115	256	2	17	1,152	5,000	2	17	0,817	3,333	VERIFICATO
162	3,00	3,97	256	1368	2	10	1,200	4,875	2	10	0,874	3,250	VERIFICATO
162	3,97	4,95	1368	1370	2	18	1,300	4,875	2	18	0,979	3,250	VERIFICATO
162	4,95	5,93	1370	1372	2	18	1,351	4,875	2	18	1,041	3,250	VERIFICATO
162	5,93	6,90	1372	304	2	18	1,337	4,875	2	18	1,046	3,250	VERIFICATO
163	0,00	1,00	151	1116	2	17	1,141	5,000	2	17	0,832	3,333	VERIFICATO
163	1,00	2,00	1116	1117	2	17	1,100	5,000	2	17	0,775	3,333	VERIFICATO
163	2,00	3,00	1117	257	2	17	1,146	5,000	2	17	0,813	3,333	VERIFICATO
163	3,00	3,97	257	1373	2	10	1,191	4,875	2	10	0,867	3,250	VERIFICATO
163	3,97	4,95	1373	1374	2	18	1,288	4,875	2	18	0,968	3,250	VERIFICATO
163	4,95	5,93	1374	1375	2	18	1,341	4,875	2	18	1,031	3,250	VERIFICATO
163	5,93	6,90	1375	305	2	18	1,338	4,875	2	18	1,045	3,250	VERIFICATO
164	0,00	1,00	152	1119	2	17	1,129	5,000	2	17	0,820	3,333	VERIFICATO
164	1,00	2,00	1119	1121	2	17	1,087	5,000	2	17	0,762	3,333	VERIFICATO
164	2,00	3,00	1121	258	2	17	1,133	5,000	2	17	0,800	3,333	VERIFICATO
164	3,00	3,97	258	1377	2	10	1,183	4,875	2	10	0,859	3,250	VERIFICATO
164	3,97	4,95	1377	1379	2	18	1,278	4,875	2	18	0,958	3,250	VERIFICATO
164	4,95	5,93	1379	1381	2	18	1,335	4,875	2	18	1,025	3,250	VERIFICATO
164	5,93	6,90	1381	306	2	18	1,349	4,875	2	18	1,053	3,250	VERIFICATO
165	0,00	1,00	153	1124	2	17	1,121	5,000	2	17	0,813	3,333	VERIFICATO
165	1,00	2,00	1124	1126	2	17	1,075	5,000	2	17	0,751	3,333	VERIFICATO
165	2,00	3,00	1126	259	2	15	1,117	5,000	2	15	0,786	3,333	VERIFICATO
165	3,00	3,97	259	1384	2	10	1,178	4,875	2	10	0,855	3,250	VERIFICATO
165	3,97	4,95	1384	1386	2	18	1,275	4,875	2	18	0,955	3,250	VERIFICATO
165	4,95	5,93	1386	1388	2	18	1,337	4,875	2	18	1,026	3,250	VERIFICATO
165	5,93	6,90	1388	307	2	18	1,357	4,875	2	18	1,061	3,250	VERIFICATO
166	0,00	1,00	154	1129	2	17	1,116	5,000	2	17	0,809	3,333	VERIFICATO
166	1,00	2,00	1129	1131	2	17	1,067	5,000	2	17	0,744	3,333	VERIFICATO
166	2,00	3,00	1131	260	2	15	1,108	5,000	2	15	0,777	3,333	VERIFICATO
166	3,00	3,97	260	1391	2	18	1,178	4,875	2	18	0,855	3,250	VERIFICATO
166	3,97	4,95	1391	1393	2	18	1,276	4,875	2	18	0,956	3,250	VERIFICATO
166	4,95	5,93	1393	1395	2	18	1,337	4,875	2	18	1,027	3,250	VERIFICATO

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)	
166	5,93	6,90	1395	308	2	18	1,357	4,875	2	18	1,061	3,250	VERIFICATO
167	0,00	1,00	155	1134	2	17	1,113	5,000	2	17	0,807	3,333	VERIFICATO
167	1,00	2,00	1134	1136	2	17	1,062	5,000	2	17	0,739	3,333	VERIFICATO
167	2,00	3,00	1136	261	2	15	1,101	5,000	2	15	0,770	3,333	VERIFICATO
167	3,00	3,97	261	1398	2	18	1,181	4,875	2	18	0,857	3,250	VERIFICATO
167	3,97	4,95	1398	1400	2	18	1,278	4,875	2	18	0,958	3,250	VERIFICATO
167	4,95	5,93	1400	1402	2	18	1,337	4,875	2	18	1,027	3,250	VERIFICATO
167	5,93	6,90	1402	309	2	18	1,350	4,875	2	18	1,055	3,250	VERIFICATO
168	0,00	1,00	156	1139	2	17	1,112	5,000	2	17	0,807	3,333	VERIFICATO
168	1,00	2,00	1139	1141	2	15	1,057	5,000	2	15	0,735	3,333	VERIFICATO
168	2,00	3,00	1141	262	2	15	1,096	5,000	2	15	0,765	3,333	VERIFICATO
168	3,00	3,97	262	1405	2	18	1,184	4,875	2	18	0,860	3,250	VERIFICATO
168	3,97	4,95	1405	1407	2	18	1,282	4,875	2	18	0,962	3,250	VERIFICATO
168	4,95	5,93	1407	1409	2	18	1,338	4,875	2	18	1,028	3,250	VERIFICATO
168	5,93	6,90	1409	310	2	18	1,343	4,875	2	18	1,050	3,250	VERIFICATO
169	0,00	1,00	157	1143	2	15	1,109	5,000	2	15	0,805	3,333	VERIFICATO
169	1,00	2,00	1143	1144	2	15	1,056	5,000	2	15	0,734	3,333	VERIFICATO
169	2,00	3,00	1144	263	2	15	1,093	5,000	2	15	0,762	3,333	VERIFICATO
169	3,00	3,97	263	1411	2	18	1,185	4,875	2	18	0,861	3,250	VERIFICATO
169	3,97	4,95	1411	1412	2	18	1,284	4,875	2	18	0,963	3,250	VERIFICATO
169	4,95	5,93	1412	1413	2	18	1,340	4,875	2	18	1,030	3,250	VERIFICATO
169	5,93	6,90	1413	311	2	18	1,342	4,875	2	18	1,049	3,250	VERIFICATO
169	6,90	7,90	311	424	2	18	1,210	5,000	2	18	0,940	3,333	VERIFICATO
170	0,00	1,00	158	1146	2	15	1,106	5,000	2	15	0,802	3,333	VERIFICATO
170	1,00	2,00	1146	1148	2	15	1,047	5,000	2	15	0,725	3,333	VERIFICATO
170	2,00	3,00	1148	264	2	10	1,086	5,000	2	10	0,754	3,333	VERIFICATO
170	3,00	3,97	264	1415	2	18	1,186	4,875	2	18	0,861	3,250	VERIFICATO
170	3,97	4,95	1415	1417	2	18	1,285	4,875	2	18	0,964	3,250	VERIFICATO
170	4,95	5,93	1417	1419	2	18	1,342	4,875	2	18	1,031	3,250	VERIFICATO
170	5,93	6,90	1419	312	2	16	1,347	4,875	2	16	1,053	3,250	VERIFICATO
170	6,90	7,90	312	418	2	18	1,244	5,000	2	18	0,969	3,333	VERIFICATO
171	0,00	1,00	159	1151	2	15	1,101	5,000	2	15	0,797	3,333	VERIFICATO
171	1,00	2,00	1151	1153	2	15	1,039	5,000	2	15	0,716	3,333	VERIFICATO
171	2,00	3,00	1153	265	2	10	1,085	5,000	2	10	0,754	3,333	VERIFICATO
171	3,00	3,97	265	1422	2	18	1,184	4,875	2	18	0,860	3,250	VERIFICATO
171	3,97	4,95	1422	1424	2	18	1,283	4,875	2	18	0,962	3,250	VERIFICATO
171	4,95	5,93	1424	1426	2	16	1,344	4,875	2	16	1,033	3,250	VERIFICATO
171	5,93	6,90	1426	313	2	16	1,354	4,875	2	16	1,058	3,250	VERIFICATO
172	0,00	1,00	160	1156	2	15	1,096	5,000	2	15	0,792	3,333	VERIFICATO
172	1,00	2,00	1156	1158	2	15	1,028	5,000	2	15	0,706	3,333	VERIFICATO
172	2,00	3,00	1158	266	2	10	1,085	5,000	2	10	0,753	3,333	VERIFICATO
172	3,00	3,97	266	1429	2	18	1,182	4,875	2	18	0,858	3,250	VERIFICATO
172	3,97	4,95	1429	1431	2	16	1,285	4,875	2	16	0,962	3,250	VERIFICATO
172	4,95	5,93	1431	1433	2	16	1,345	4,875	2	16	1,033	3,250	VERIFICATO
172	5,93	6,90	1433	314	2	16	1,363	4,875	2	16	1,065	3,250	VERIFICATO
173	0,00	1,00	161	1161	2	15	1,093	5,000	2	15	0,789	3,333	VERIFICATO
173	1,00	2,00	1161	1163	2	15	1,019	5,000	2	15	0,697	3,333	VERIFICATO
173	2,00	3,00	1163	267	2	10	1,086	5,000	2	10	0,754	3,333	VERIFICATO
173	3,00	3,97	267	1436	2	18	1,183	4,875	2	18	0,858	3,250	VERIFICATO
173	3,97	4,95	1436	1438	2	16	1,284	4,875	2	16	0,961	3,250	VERIFICATO
173	4,95	5,93	1438	1440	2	16	1,345	4,875	2	16	1,032	3,250	VERIFICATO
173	5,93	6,90	1440	315	2	16	1,365	4,875	2	16	1,066	3,250	VERIFICATO
174	0,00	1,00	162	1166	2	15	1,092	5,000	2	15	0,787	3,333	VERIFICATO
174	1,00	2,00	1166	1168	2	15	1,013	5,000	2	15	0,691	3,333	VERIFICATO
174	2,00	3,00	1168	268	2	10	1,090	5,000	2	10	0,758	3,333	VERIFICATO
174	3,00	3,97	268	1443	2	18	1,185	4,875	2	18	0,860	3,250	VERIFICATO
174	3,97	4,95	1443	1445	2	16	1,284	4,875	2	16	0,961	3,250	VERIFICATO
174	4,95	5,93	1445	1447	2	16	1,342	4,875	2	16	1,028	3,250	VERIFICATO
174	5,93	6,90	1447	316	2	16	1,358	4,875	2	16	1,059	3,250	VERIFICATO
175	0,00	1,00	163	1171	2	15	1,093	5,000	2	15	0,787	3,333	VERIFICATO
175	1,00	2,00	1171	1173	2	15	1,010	5,000	2	15	0,687	3,333	VERIFICATO
175	2,00	3,00	1173	269	2	10	1,096	5,000	2	10	0,765	3,333	VERIFICATO
175	3,00	3,97	269	1450	2	18	1,190	4,875	2	18	0,865	3,250	VERIFICATO
175	3,97	4,95	1450	1452	2	16	1,285	4,875	2	16	0,962	3,250	VERIFICATO

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)	
175	4,95	5,93	1452	1454	2	16	1,337	4,875	2	16	1,023	3,250	VERIFICATO
175	5,93	6,90	1454	317	2	16	1,341	4,875	2	16	1,042	3,250	VERIFICATO
176	0,00	1,00	164	1176	2	15	1,094	5,000	2	15	0,786	3,333	VERIFICATO
176	1,00	2,00	1176	1178	2	15	1,008	5,000	2	15	0,684	3,333	VERIFICATO
176	2,00	3,00	1178	270	2	10	1,101	5,000	2	10	0,769	3,333	VERIFICATO
176	3,00	3,97	270	1457	2	18	1,196	4,875	2	18	0,870	3,250	VERIFICATO
176	3,97	4,95	1457	1459	2	16	1,289	4,875	2	16	0,966	3,250	VERIFICATO
176	4,95	5,93	1459	1461	2	16	1,335	4,875	2	16	1,021	3,250	VERIFICATO
176	5,93	6,90	1461	318	2	16	1,325	4,875	2	16	1,026	3,250	VERIFICATO
177	0,00	1,00	165	1181	2	15	1,094	5,000	2	15	0,785	3,333	VERIFICATO
177	1,00	2,00	1181	1183	2	15	1,005	5,000	2	15	0,680	3,333	VERIFICATO
177	2,00	3,00	1183	271	2	10	1,103	5,000	2	10	0,770	3,333	VERIFICATO
177	3,00	3,97	271	1464	2	18	1,203	4,875	2	18	0,877	3,250	VERIFICATO
177	3,97	4,95	1464	1466	2	16	1,299	4,875	2	16	0,975	3,250	VERIFICATO
177	4,95	5,93	1466	1468	2	16	1,342	4,875	2	16	1,029	3,250	VERIFICATO
177	5,93	6,90	1468	319	2	16	1,324	4,875	2	16	1,027	3,250	VERIFICATO
178	0,00	1,00	166	1185	2	15	1,094	5,000	2	15	0,785	3,333	VERIFICATO
178	1,00	2,00	1185	1186	2	15	1,002	5,000	2	15	0,677	3,333	VERIFICATO
178	2,00	3,00	1186	272	2	10	1,104	5,000	2	10	0,771	3,333	VERIFICATO
178	3,00	3,97	272	1470	2	18	1,207	4,875	2	18	0,880	3,250	VERIFICATO
178	3,97	4,95	1470	1471	2	16	1,303	4,875	2	16	0,979	3,250	VERIFICATO
178	4,95	5,93	1471	1472	2	16	1,346	4,875	2	16	1,032	3,250	VERIFICATO
178	5,93	6,90	1472	320	2	16	1,325	4,875	2	16	1,028	3,250	VERIFICATO
178	6,90	7,90	320	412	2	16	1,135	5,000	2	16	0,861	3,333	VERIFICATO
179	0,00	0,67	215	1188	2	9	0,321	3,333	2	9	0,187	2,222	VERIFICATO
179	0,67	1,33	1188	1190	2	16	0,391	3,333	2	16	0,230	2,222	VERIFICATO
179	1,33	2,00	1190	274	2	16	0,523	3,333	2	16	0,339	2,222	VERIFICATO
179	2,00	3,22	274	1474	2	18	1,256	6,125	2	18	0,871	4,083	VERIFICATO
179	3,22	4,45	1474	1476	2	18	1,610	6,125	2	18	1,168	4,083	VERIFICATO
179	4,45	5,68	1476	1478	2	18	1,891	6,125	2	18	1,410	4,083	VERIFICATO
179	5,68	6,90	1478	322	2	18	2,064	6,125	2	18	1,562	4,083	VERIFICATO
180	0,00	0,67	217	1219	2	9	0,319	3,333	2	9	0,185	2,222	VERIFICATO
180	0,67	1,33	1219	1221	2	16	0,391	3,333	2	16	0,230	2,222	VERIFICATO
180	1,33	2,00	1221	278	2	16	0,515	3,333	2	16	0,332	2,222	VERIFICATO
180	2,00	3,22	278	1496	2	18	1,229	6,125	2	18	0,845	4,083	VERIFICATO
180	3,22	4,45	1496	1498	2	18	1,601	6,125	2	18	1,158	4,083	VERIFICATO
180	4,45	5,68	1498	1500	2	18	1,941	6,125	2	18	1,449	4,083	VERIFICATO
180	5,68	6,90	1500	327	2	18	2,229	6,125	2	18	1,698	4,083	VERIFICATO
181	0,00	0,67	218	1226	2	9	0,307	3,333	1	3	0,211	2,222	VERIFICATO
181	0,67	1,33	1226	1230	2	9	0,273	3,333	1	4	0,180	2,222	VERIFICATO
181	1,33	2,00	1230	279	2	9	0,263	3,333	1	5	0,170	2,222	VERIFICATO
182	0,00	0,67	219	1237	2	9	0,333	3,333	1	3	0,252	2,222	VERIFICATO
182	0,67	1,33	1237	1241	2	9	0,310	3,333	1	4	0,231	2,222	VERIFICATO
182	1,33	2,00	1241	280	2	9	0,299	3,333	1	4	0,222	2,222	VERIFICATO
211	0,00	1,00	10	1000	2	17	1,109	5,000	2	17	0,899	3,333	VERIFICATO
211	1,00	2,00	1000	1001	2	17	1,510	5,000	2	17	1,248	3,333	VERIFICATO
211	2,00	3,00	1001	229	2	15	1,701	5,000	2	15	1,396	3,333	VERIFICATO
211	3,00	3,97	229	1479	2	15	1,715	4,875	2	15	1,382	3,250	VERIFICATO
211	3,97	4,95	1479	1480	2	15	1,689	4,875	2	15	1,330	3,250	VERIFICATO
211	4,95	5,93	1480	1481	2	15	1,631	4,875	2	15	1,255	3,250	VERIFICATO
211	5,93	6,90	1481	323	2	15	1,585	4,875	2	15	1,201	3,250	VERIFICATO
212	0,00	0,67	187	1108	2	18	0,712	3,333	2	18	0,576	2,222	VERIFICATO
212	0,67	1,33	1108	1110	2	18	0,727	3,333	2	18	0,568	2,222	VERIFICATO
212	1,33	2,00	1110	253	2	18	0,745	3,333	2	18	0,565	2,222	VERIFICATO
212	2,00	3,22	253	1361	2	18	1,405	6,125	2	18	1,026	4,083	VERIFICATO
212	3,22	4,45	1361	1363	2	18	1,416	6,125	2	18	0,988	4,083	VERIFICATO
212	4,45	5,68	1363	1365	2	18	1,389	6,125	2	18	0,927	4,083	VERIFICATO
212	5,68	6,90	1365	301	2	18	1,353	6,125	2	18	0,874	4,083	VERIFICATO
221	0,00	1,00	35	1031	2	15	0,896	5,000	2	15	0,685	3,333	VERIFICATO
221	1,00	2,00	1031	1032	2	15	1,022	5,000	2	15	0,764	3,333	VERIFICATO
221	2,00	3,00	1032	234	2	15	1,277	5,000	2	15	0,976	3,333	VERIFICATO
221	3,00	3,97	234	1492	2	15	1,542	4,875	2	15	1,217	3,250	VERIFICATO
221	3,97	4,95	1492	1493	2	17	1,827	4,875	2	17	1,477	3,250	VERIFICATO
221	4,95	5,93	1493	1494	2	17	2,059	4,875	2	17	1,694	3,250	VERIFICATO

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)
221	5,93	6,90	1494	326	2	17	2,191	4,875	2	17	1,819	3,250	VERIFICATO
222	0,00	0,67	216	1187	2	9	0,321	3,333	2	9	0,189	2,222	VERIFICATO
222	0,67	1,33	1187	1189	2	16	0,388	3,333	2	16	0,228	2,222	VERIFICATO
222	1,33	2,00	1189	273	2	16	0,523	3,333	2	16	0,339	2,222	VERIFICATO
222	2,00	3,22	273	1473	2	18	1,258	6,125	2	18	0,872	4,083	VERIFICATO
222	3,22	4,45	1473	1475	2	18	1,610	6,125	2	18	1,168	4,083	VERIFICATO
222	4,45	5,68	1475	1477	2	18	1,886	6,125	2	18	1,406	4,083	VERIFICATO
222	5,68	6,90	1477	321	2	18	2,053	6,125	2	18	1,553	4,083	VERIFICATO
233	0,00	1,00	433	972	2	10	1,068	5,000	2	10	0,939	3,333	VERIFICATO
233	1,00	2,00	972	977	2	10	1,100	5,000	2	10	0,962	3,333	VERIFICATO
233	2,00	3,00	977	981	2	10	1,110	5,000	2	10	0,968	3,333	VERIFICATO
234	0,00	1,00	434	973	2	10	1,059	5,000	2	10	0,926	3,333	VERIFICATO
234	1,00	2,00	973	978	2	10	1,095	5,000	2	10	0,951	3,333	VERIFICATO
234	2,00	3,00	978	982	2	10	1,107	5,000	2	10	0,958	3,333	VERIFICATO
235	0,00	1,00	435	974	2	10	1,051	5,000	2	10	0,911	3,333	VERIFICATO
235	1,00	2,00	974	979	2	10	1,089	5,000	2	10	0,935	3,333	VERIFICATO
235	2,00	3,00	979	983	2	10	1,106	5,000	2	10	0,944	3,333	VERIFICATO
239	0,00	1,00	439	986	2	17	1,086	5,000	2	17	0,884	3,333	VERIFICATO
239	1,00	2,00	986	990	2	17	1,461	5,000	2	17	1,210	3,333	VERIFICATO
239	2,00	3,00	990	994	2	15	1,651	5,000	2	15	1,362	3,333	VERIFICATO
239	3,00	3,73	994	1701	2	15	1,265	3,656	2	15	1,030	2,437	VERIFICATO
239	3,73	4,46	1701	1702	2	15	1,288	3,656	2	15	1,035	2,437	VERIFICATO
239	4,46	5,19	1702	1703	2	15	1,301	3,656	2	15	1,031	2,438	VERIFICATO
239	5,19	5,93	1703	1704	2	15	1,314	3,656	2	15	1,028	2,437	VERIFICATO
242	0,00	1,00	442	985	2	8	1,059	5,000	2	8	0,871	3,333	VERIFICATO
242	1,00	2,00	985	989	2	17	1,365	5,000	2	17	1,137	3,333	VERIFICATO
242	2,00	3,00	989	993	2	17	1,555	5,000	2	17	1,291	3,333	VERIFICATO
242	3,00	3,49	993	1705	2	15	0,790	2,438	2	15	0,652	1,625	VERIFICATO
242	3,49	3,97	1705	1706	2	15	0,808	2,438	2	15	0,663	1,625	VERIFICATO
242	3,97	4,46	1706	1707	2	15	0,824	2,438	2	15	0,671	1,625	VERIFICATO
242	4,46	4,95	1707	1708	2	15	0,841	2,437	2	15	0,681	1,625	VERIFICATO
245	0,00	1,00	445	984	2	8	1,054	5,000	2	8	0,884	3,333	VERIFICATO
245	1,00	2,00	984	988	2	17	1,216	5,000	2	17	1,015	3,333	VERIFICATO
245	2,00	3,00	988	992	2	17	1,383	5,000	2	17	1,157	3,333	VERIFICATO
245	3,00	3,24	992	1709	2	15	0,350	1,219	2	15	0,292	0,813	VERIFICATO
245	3,24	3,49	1709	1710	2	15	0,358	1,219	2	15	0,298	0,812	VERIFICATO
245	3,49	3,73	1710	1711	2	15	0,366	1,219	2	15	0,304	0,813	VERIFICATO
245	3,73	3,97	1711	1712	2	15	0,372	1,219	2	15	0,309	0,812	VERIFICATO
249	0,00	1,00	449	995	2	17	1,127	5,000	2	17	0,914	3,333	VERIFICATO
249	1,00	2,00	995	997	2	17	1,509	5,000	2	17	1,245	3,333	VERIFICATO
249	2,00	3,00	997	999	2	15	1,694	5,000	2	15	1,389	3,333	VERIFICATO
249	3,00	3,97	999	1246	2	15	1,717	4,875	2	15	1,383	3,250	VERIFICATO
249	3,97	4,95	1246	1249	2	15	1,708	4,875	2	15	1,346	3,250	VERIFICATO
249	4,95	5,93	1249	1252	2	15	1,667	4,875	2	15	1,284	3,250	VERIFICATO
249	5,93	6,90	1252	1254	2	15	1,632	4,875	2	15	1,237	3,250	VERIFICATO
317	0,00	1,00	517	1005	2	17	0,586	5,000	2	17	0,449	3,333	VERIFICATO
317	1,00	2,00	1005	1010	2	17	0,525	5,000	2	17	0,376	3,333	VERIFICATO
317	2,00	3,00	1010	1014	2	17	0,517	5,000	2	15	0,363	3,333	VERIFICATO
319	0,00	1,00	519	1004	2	17	0,575	5,000	2	17	0,445	3,333	VERIFICATO
319	1,00	2,00	1004	1009	2	17	0,509	5,000	2	17	0,369	3,333	VERIFICATO
319	2,00	3,00	1009	1013	2	17	0,494	5,000	2	17	0,349	3,333	VERIFICATO
321	0,00	1,00	521	1003	2	17	0,568	5,000	2	17	0,443	3,333	VERIFICATO
321	1,00	2,00	1003	1008	2	17	0,501	5,000	2	17	0,368	3,333	VERIFICATO
321	2,00	3,00	1008	1012	2	17	0,483	5,000	2	17	0,346	3,333	VERIFICATO
325	0,00	1,00	525	1017	2	15	0,828	5,000	2	15	0,632	3,333	VERIFICATO
325	1,00	2,00	1017	1021	2	15	0,945	5,000	2	15	0,700	3,333	VERIFICATO
325	2,00	3,00	1021	1025	2	15	1,169	5,000	2	15	0,884	3,333	VERIFICATO
325	3,00	3,73	1025	1716	2	15	1,027	3,656	2	15	0,796	2,437	VERIFICATO
325	3,73	4,46	1716	1715	2	15	1,191	3,656	2	15	0,943	2,437	VERIFICATO
325	4,46	5,19	1715	1714	2	15	1,353	3,656	2	15	1,088	2,438	VERIFICATO
325	5,19	5,93	1714	1713	2	15	1,503	3,656	2	15	1,223	2,437	VERIFICATO
327	0,00	1,00	527	1016	2	17	0,728	5,000	2	15	0,551	3,333	VERIFICATO
327	1,00	2,00	1016	1020	2	17	0,792	5,000	2	15	0,574	3,333	VERIFICATO
327	2,00	3,00	1020	1024	2	17	0,966	5,000	2	17	0,712	3,333	VERIFICATO

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)
327	3,00	3,49	1024	1720	2	17	0,551	2,438	2	17	0,416	1,625	VERIFICATO
327	3,49	3,97	1720	1719	2	17	0,610	2,438	2	17	0,468	1,625	VERIFICATO
327	3,97	4,46	1719	1718	2	17	0,667	2,438	2	17	0,518	1,625	VERIFICATO
327	4,46	4,95	1718	1717	2	15	0,726	2,437	2	15	0,569	1,625	VERIFICATO
329	0,00	1,00	529	1015	2	17	0,649	5,000	2	17	0,488	3,333	VERIFICATO
329	1,00	2,00	1015	1019	2	17	0,650	5,000	2	15	0,463	3,333	VERIFICATO
329	2,00	3,00	1019	1023	2	17	0,750	5,000	2	15	0,539	3,333	VERIFICATO
329	3,00	3,24	1023	1724	2	17	0,207	1,219	2	15	0,151	0,813	VERIFICATO
329	3,24	3,49	1724	1723	2	17	0,220	1,219	2	17	0,162	0,812	VERIFICATO
329	3,49	3,73	1723	1722	2	17	0,232	1,219	2	17	0,172	0,813	VERIFICATO
329	3,73	3,97	1722	1721	2	17	0,242	1,219	2	17	0,180	0,812	VERIFICATO
332	0,00	1,00	532	1026	2	15	0,900	5,000	2	15	0,689	3,333	VERIFICATO
332	1,00	2,00	1026	1028	2	15	1,036	5,000	2	15	0,776	3,333	VERIFICATO
332	2,00	3,00	1028	1030	2	15	1,285	5,000	2	15	0,984	3,333	VERIFICATO
332	3,00	3,97	1030	1483	2	15	1,547	4,875	2	15	1,221	3,250	VERIFICATO
332	3,97	4,95	1483	1486	2	15	1,839	4,875	2	15	1,487	3,250	VERIFICATO
332	4,95	5,93	1486	1489	2	15	2,085	4,875	2	15	1,714	3,250	VERIFICATO
332	5,93	6,90	1489	1491	2	15	2,239	4,875	2	15	1,857	3,250	VERIFICATO
359	0,00	1,00	559	1039	2	18	1,459	5,000	2	18	1,152	3,333	VERIFICATO
359	1,00	2,00	1039	1041	2	18	1,368	5,000	2	18	1,046	3,333	VERIFICATO
359	2,00	3,00	1041	1043	2	7	1,318	5,000	2	7	0,988	3,333	VERIFICATO
359	3,00	3,97	1043	1264	2	15	1,225	4,875	2	15	0,902	3,250	VERIFICATO
359	3,97	4,95	1264	1266	2	17	1,135	4,875	2	17	0,813	3,250	VERIFICATO
359	4,95	5,93	1266	1268	2	17	1,045	4,875	2	17	0,732	3,250	VERIFICATO
359	5,93	6,90	1268	1270	2	17	1,001	4,875	2	17	0,702	3,250	VERIFICATO
363	0,00	1,00	563	1044	2	18	1,455	5,000	2	18	1,150	3,333	VERIFICATO
363	1,00	2,00	1044	1046	2	18	1,370	5,000	2	18	1,048	3,333	VERIFICATO
363	2,00	3,00	1046	1048	2	7	1,313	5,000	2	7	0,983	3,333	VERIFICATO
363	3,00	3,97	1048	1271	2	15	1,220	4,875	2	15	0,897	3,250	VERIFICATO
363	3,97	4,95	1271	1273	2	17	1,130	4,875	2	17	0,808	3,250	VERIFICATO
363	4,95	5,93	1273	1275	2	17	1,040	4,875	2	17	0,727	3,250	VERIFICATO
363	5,93	6,90	1275	1277	2	17	0,999	4,875	2	17	0,700	3,250	VERIFICATO
367	0,00	1,00	567	1049	2	18	1,455	5,000	2	18	1,150	3,333	VERIFICATO
367	1,00	2,00	1049	1051	2	18	1,373	5,000	2	18	1,052	3,333	VERIFICATO
367	2,00	3,00	1051	1053	2	7	1,306	5,000	2	7	0,976	3,333	VERIFICATO
367	3,00	3,97	1053	1278	2	15	1,213	4,875	2	15	0,889	3,250	VERIFICATO
367	3,97	4,95	1278	1280	2	17	1,123	4,875	2	17	0,802	3,250	VERIFICATO
367	4,95	5,93	1280	1282	2	17	1,035	4,875	2	17	0,722	3,250	VERIFICATO
367	5,93	6,90	1282	1284	2	17	0,998	4,875	2	17	0,699	3,250	VERIFICATO
371	0,00	1,00	571	1054	2	18	1,456	5,000	2	18	1,152	3,333	VERIFICATO
371	1,00	2,00	1054	1056	2	18	1,377	5,000	2	18	1,055	3,333	VERIFICATO
371	2,00	3,00	1056	1058	2	7	1,298	5,000	2	7	0,967	3,333	VERIFICATO
371	3,00	3,97	1058	1285	2	15	1,204	4,875	2	15	0,880	3,250	VERIFICATO
371	3,97	4,95	1285	1287	2	17	1,116	4,875	2	17	0,794	3,250	VERIFICATO
371	4,95	5,93	1287	1289	2	17	1,030	4,875	2	17	0,717	3,250	VERIFICATO
371	5,93	6,90	1289	1291	2	17	0,994	4,875	2	17	0,696	3,250	VERIFICATO
375	0,00	1,00	575	1059	2	18	1,458	5,000	2	18	1,154	3,333	VERIFICATO
375	1,00	2,00	1059	1061	2	18	1,380	5,000	2	18	1,058	3,333	VERIFICATO
375	2,00	3,00	1061	1063	2	7	1,287	5,000	2	7	0,956	3,333	VERIFICATO
375	3,00	3,97	1063	1292	2	15	1,195	4,875	2	15	0,871	3,250	VERIFICATO
375	3,97	4,95	1292	1294	2	15	1,103	4,875	2	15	0,782	3,250	VERIFICATO
375	4,95	5,93	1294	1296	2	17	1,024	4,875	2	17	0,712	3,250	VERIFICATO
375	5,93	6,90	1296	1298	2	17	0,990	4,875	2	17	0,694	3,250	VERIFICATO
380	0,00	1,00	580	1066	2	18	1,461	5,000	2	18	1,157	3,333	VERIFICATO
380	1,00	2,00	1066	1068	2	18	1,384	5,000	2	18	1,062	3,333	VERIFICATO
380	2,00	3,00	1068	1070	2	18	1,282	5,000	2	18	0,950	3,333	VERIFICATO
380	3,00	3,97	1070	1302	2	15	1,178	4,875	2	15	0,854	3,250	VERIFICATO
380	3,97	4,95	1302	1304	2	15	1,089	4,875	2	15	0,769	3,250	VERIFICATO
380	4,95	5,93	1304	1306	2	15	1,009	4,875	2	15	0,699	3,250	VERIFICATO
380	5,93	6,90	1306	1308	2	15	0,981	4,875	2	15	0,688	3,250	VERIFICATO
384	0,00	1,00	584	1071	2	18	1,459	5,000	2	18	1,155	3,333	VERIFICATO
384	1,00	2,00	1071	1073	2	18	1,382	5,000	2	18	1,060	3,333	VERIFICATO
384	2,00	3,00	1073	1075	2	18	1,281	5,000	2	18	0,949	3,333	VERIFICATO
384	3,00	3,97	1075	1309	2	15	1,168	4,875	2	15	0,844	3,250	VERIFICATO

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)	
384	3,97	4,95	1309	1311	2	15	1,079	4,875	2	15	0,758	3,250	VERIFICATO
384	4,95	5,93	1311	1313	2	15	1,000	4,875	2	15	0,690	3,250	VERIFICATO
384	5,93	6,90	1313	1315	2	15	0,974	4,875	2	15	0,681	3,250	VERIFICATO
388	0,00	1,00	588	1076	2	16	1,462	5,000	2	16	1,156	3,333	VERIFICATO
388	1,00	2,00	1076	1078	2	18	1,380	5,000	2	18	1,058	3,333	VERIFICATO
388	2,00	3,00	1078	1080	2	18	1,280	5,000	2	18	0,949	3,333	VERIFICATO
388	3,00	3,97	1080	1316	2	15	1,159	4,875	2	15	0,835	3,250	VERIFICATO
388	3,97	4,95	1316	1318	2	15	1,068	4,875	2	15	0,748	3,250	VERIFICATO
388	4,95	5,93	1318	1320	2	15	0,990	4,875	2	15	0,680	3,250	VERIFICATO
388	5,93	6,90	1320	1322	2	15	0,969	4,875	2	15	0,674	3,250	VERIFICATO
392	0,00	1,00	592	1081	2	16	1,463	5,000	2	16	1,156	3,333	VERIFICATO
392	1,00	2,00	1081	1083	2	16	1,384	5,000	2	16	1,060	3,333	VERIFICATO
392	2,00	3,00	1083	1085	2	18	1,280	5,000	2	18	0,949	3,333	VERIFICATO
392	3,00	3,97	1085	1323	2	15	1,149	4,875	2	15	0,825	3,250	VERIFICATO
392	3,97	4,95	1323	1325	2	15	1,058	4,875	2	15	0,737	3,250	VERIFICATO
392	4,95	5,93	1325	1327	2	15	0,981	4,875	2	15	0,670	3,250	VERIFICATO
392	5,93	6,90	1327	1329	2	15	0,965	4,875	2	15	0,669	3,250	VERIFICATO
396	0,00	1,00	596	1086	2	16	1,465	5,000	2	16	1,158	3,333	VERIFICATO
396	1,00	2,00	1086	1088	2	16	1,385	5,000	2	16	1,061	3,333	VERIFICATO
396	2,00	3,00	1088	1090	2	18	1,281	5,000	2	18	0,950	3,333	VERIFICATO
396	3,00	3,97	1090	1330	2	7	1,140	4,875	2	7	0,816	3,250	VERIFICATO
396	3,97	4,95	1330	1332	2	15	1,049	4,875	2	15	0,728	3,250	VERIFICATO
396	4,95	5,93	1332	1334	2	15	0,974	4,875	2	15	0,663	3,250	VERIFICATO
396	5,93	6,90	1334	1336	2	15	0,962	4,875	2	15	0,666	3,250	VERIFICATO
400	0,00	1,00	600	1091	2	16	1,468	5,000	2	16	1,159	3,333	VERIFICATO
400	1,00	2,00	1091	1093	2	16	1,386	5,000	2	16	1,061	3,333	VERIFICATO
400	2,00	3,00	1093	1095	2	18	1,282	5,000	2	18	0,949	3,333	VERIFICATO
400	3,00	3,97	1095	1337	2	18	1,133	4,875	2	18	0,808	3,250	VERIFICATO
400	3,97	4,95	1337	1339	2	15	1,042	4,875	2	15	0,721	3,250	VERIFICATO
400	4,95	5,93	1339	1341	2	15	0,970	4,875	2	15	0,659	3,250	VERIFICATO
400	5,93	6,90	1341	1343	2	15	0,961	4,875	2	15	0,664	3,250	VERIFICATO
404	0,00	1,00	604	1096	2	16	1,474	5,000	2	16	1,165	3,333	VERIFICATO
404	1,00	2,00	1096	1098	2	16	1,389	5,000	2	16	1,063	3,333	VERIFICATO
404	2,00	3,00	1098	1100	2	16	1,286	5,000	2	16	0,951	3,333	VERIFICATO
404	3,00	3,97	1100	1344	2	18	1,131	4,875	2	18	0,806	3,250	VERIFICATO
404	3,97	4,95	1344	1346	2	15	1,038	4,875	2	15	0,716	3,250	VERIFICATO
404	4,95	5,93	1346	1348	2	15	0,969	4,875	2	15	0,658	3,250	VERIFICATO
404	5,93	6,90	1348	1350	2	15	0,962	4,875	2	15	0,667	3,250	VERIFICATO
405	0,00	1,00	605	1101	2	16	1,490	5,000	2	16	1,180	3,333	VERIFICATO
405	1,00	2,00	1101	1103	2	16	1,399	5,000	2	16	1,072	3,333	VERIFICATO
405	2,00	3,00	1103	1105	2	16	1,290	5,000	2	16	0,954	3,333	VERIFICATO
405	3,00	3,97	1105	1351	2	18	1,130	4,875	2	18	0,804	3,250	VERIFICATO
405	3,97	4,95	1351	1353	2	15	1,035	4,875	2	15	0,713	3,250	VERIFICATO
405	4,95	5,93	1353	1355	2	15	0,968	4,875	2	15	0,657	3,250	VERIFICATO
405	5,93	6,90	1355	1357	2	15	0,966	4,875	2	15	0,673	3,250	VERIFICATO
410	0,00	6,90	610	1509	2	15	8,033	34,500	2	15	5,846	23,000	VERIFICATO
410	6,90	7,90	1509	1685	2	17	0,993	5,000	2	17	0,716	3,333	VERIFICATO
411	0,00	6,90	611	1510	2	15	8,029	34,500	2	15	5,842	23,000	VERIFICATO
412	0,00	6,90	612	1511	2	15	8,041	34,500	2	15	5,854	23,000	VERIFICATO
412	6,90	7,90	1511	1686	2	17	0,956	5,000	2	17	0,687	3,333	VERIFICATO
413	0,00	6,90	613	1512	2	15	8,036	34,500	2	15	5,850	23,000	VERIFICATO
414	0,00	6,90	614	1513	2	15	8,049	34,500	2	15	5,862	23,000	VERIFICATO
414	6,90	7,90	1513	1687	2	17	0,936	5,000	2	17	0,671	3,333	VERIFICATO
415	0,00	6,90	615	1514	2	15	8,045	34,500	2	15	5,858	23,000	VERIFICATO
416	0,00	6,90	616	1515	2	15	8,009	34,500	2	15	5,823	23,000	VERIFICATO
417	0,00	6,90	617	1516	2	15	8,019	34,500	2	15	5,833	23,000	VERIFICATO
418	0,00	6,90	618	1517	2	15	8,028	34,500	2	15	5,841	23,000	VERIFICATO
419	0,00	6,90	619	1518	2	15	7,976	34,500	2	15	5,790	23,000	VERIFICATO
420	0,00	6,90	620	1519	2	15	7,986	34,500	2	15	5,799	23,000	VERIFICATO
421	0,00	6,90	621	1520	2	15	7,995	34,500	2	15	5,809	23,000	VERIFICATO
422	0,00	6,90	622	1521	2	15	7,993	34,500	2	15	5,807	23,000	VERIFICATO
423	0,00	6,90	623	1522	2	15	8,003	34,500	2	15	5,816	23,000	VERIFICATO
424	0,00	6,90	624	1523	2	15	8,012	34,500	2	15	5,826	23,000	VERIFICATO
425	0,00	6,90	625	1524	2	15	8,021	34,500	2	15	5,834	23,000	VERIFICATO

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)
426	0,00	6,90	626	1525	2	15	7,938	34,500	2	15	5,752	23,000	VERIFICATO
427	0,00	6,90	627	1526	2	15	7,947	34,500	2	15	5,761	23,000	VERIFICATO
428	0,00	6,90	628	1527	2	15	7,956	34,500	2	15	5,769	23,000	VERIFICATO
429	0,00	6,90	629	1528	2	15	7,957	34,500	2	15	5,771	23,000	VERIFICATO
430	0,00	6,90	630	1529	2	15	7,967	34,500	2	15	5,781	23,000	VERIFICATO
431	0,00	6,90	631	1530	2	15	7,976	34,500	2	15	5,790	23,000	VERIFICATO
432	0,00	6,90	632	1531	2	15	7,985	34,500	2	15	5,798	23,000	VERIFICATO
433	0,00	6,90	633	1532	2	15	7,898	34,500	2	15	5,712	23,000	VERIFICATO
434	0,00	6,90	634	1533	2	15	7,907	34,500	2	15	5,720	23,000	VERIFICATO
435	0,00	6,90	635	1534	2	15	7,915	34,500	2	15	5,729	23,000	VERIFICATO
436	0,00	6,90	636	1535	2	15	7,918	34,500	2	15	5,732	23,000	VERIFICATO
437	0,00	6,90	637	1536	2	15	7,927	34,500	2	15	5,741	23,000	VERIFICATO
438	0,00	6,90	638	1537	2	15	7,936	34,500	2	15	5,749	23,000	VERIFICATO
439	0,00	6,90	639	1538	2	15	7,944	34,500	2	15	5,758	23,000	VERIFICATO
440	0,00	6,90	640	1539	2	15	7,852	34,500	2	15	5,666	23,000	VERIFICATO
441	0,00	6,90	641	1540	2	15	7,860	34,500	2	15	5,674	23,000	VERIFICATO
442	0,00	6,90	642	1541	2	15	7,868	34,500	2	15	5,682	23,000	VERIFICATO
443	0,00	6,90	643	1542	2	15	7,875	34,500	2	15	5,689	23,000	VERIFICATO
444	0,00	6,90	644	1543	2	15	7,884	34,500	2	15	5,698	23,000	VERIFICATO
445	0,00	6,90	645	1544	2	15	7,892	34,500	2	15	5,706	23,000	VERIFICATO
446	0,00	6,90	646	1545	2	15	7,900	34,500	2	15	5,713	23,000	VERIFICATO
447	0,00	6,90	647	1546	2	15	7,806	34,500	2	15	5,620	23,000	VERIFICATO
448	0,00	6,90	648	1547	2	15	7,814	34,500	2	15	5,628	23,000	VERIFICATO
449	0,00	6,90	649	1548	2	15	7,821	34,500	2	15	5,635	23,000	VERIFICATO
450	0,00	6,90	650	1549	2	15	7,829	34,500	2	15	5,643	23,000	VERIFICATO
451	0,00	6,90	651	1550	2	15	7,837	34,500	2	15	5,651	23,000	VERIFICATO
452	0,00	6,90	652	1551	2	15	7,845	34,500	2	15	5,658	23,000	VERIFICATO
453	0,00	6,90	653	1552	2	15	7,852	34,500	2	15	5,666	23,000	VERIFICATO
454	0,00	6,90	654	1553	2	10	7,805	34,500	2	10	5,619	23,000	VERIFICATO
454	6,90	7,90	1553	1697	2	17	1,011	5,000	2	17	0,736	3,333	VERIFICATO
455	0,00	6,90	655	1554	2	10	7,805	34,500	2	10	5,619	23,000	VERIFICATO
455	6,90	7,90	1554	1698	2	17	0,991	5,000	2	17	0,722	3,333	VERIFICATO
456	0,00	6,90	656	1555	2	10	7,805	34,500	2	10	5,618	23,000	VERIFICATO
456	6,90	7,90	1555	1699	2	17	0,956	5,000	2	17	0,694	3,333	VERIFICATO
457	0,00	6,90	657	1556	2	10	7,806	34,500	2	10	5,619	23,000	VERIFICATO
457	6,90	7,90	1556	1693	2	15	1,004	5,000	2	15	0,735	3,333	VERIFICATO
458	0,00	6,90	658	1557	2	18	7,806	34,500	2	18	5,619	23,000	VERIFICATO
458	6,90	7,90	1557	1694	2	15	0,978	5,000	2	15	0,715	3,333	VERIFICATO
459	0,00	6,90	659	1558	2	18	7,806	34,500	2	18	5,619	23,000	VERIFICATO
459	6,90	7,90	1558	1695	2	15	0,943	5,000	2	15	0,684	3,333	VERIFICATO
460	0,00	6,90	660	1559	2	10	7,805	34,500	2	10	5,619	23,000	VERIFICATO
461	0,00	6,90	661	1560	2	10	7,805	34,500	2	10	5,619	23,000	VERIFICATO
462	0,00	6,90	662	1561	2	10	7,805	34,500	2	10	5,618	23,000	VERIFICATO
463	0,00	6,90	663	1562	2	10	7,804	34,500	2	10	5,618	23,000	VERIFICATO
464	0,00	6,90	664	1563	2	18	7,809	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
465	0,00	6,90	665	1564	2	18	7,809	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
466	0,00	6,90	666	1565	2	18	7,809	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
467	0,00	6,90	667	1566	2	18	7,807	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
468	0,00	6,90	668	1567	2	18	7,807	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
469	0,00	6,90	669	1568	2	18	7,807	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
470	0,00	6,90	670	1569	2	18	7,807	34,500	2	18	5,619	23,000	VERIFICATO
471	0,00	6,90	671	1570	2	18	7,812	34,500	2	18	5,624	23,000	VERIFICATO
472	0,00	6,90	672	1571	2	18	7,812	34,500	2	18	5,623	23,000	VERIFICATO
473	0,00	6,90	673	1572	2	18	7,812	34,500	2	18	5,623	23,000	VERIFICATO
474	0,00	6,90	674	1573	2	18	7,811	34,500	2	18	5,623	23,000	VERIFICATO
475	0,00	6,90	675	1574	2	18	7,811	34,500	2	18	5,622	23,000	VERIFICATO
476	0,00	6,90	676	1575	2	18	7,810	34,500	2	18	5,622	23,000	VERIFICATO
477	0,00	6,90	677	1576	2	18	7,810	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
478	0,00	6,90	678	1577	2	18	7,816	34,500	2	18	5,626	23,000	VERIFICATO
479	0,00	6,90	679	1578	2	18	7,816	34,500	2	18	5,626	23,000	VERIFICATO
480	0,00	6,90	680	1579	2	18	7,816	34,500	2	18	5,625	23,000	VERIFICATO
481	0,00	6,90	681	1580	2	18	7,814	34,500	2	18	5,625	23,000	VERIFICATO
482	0,00	6,90	682	1581	2	18	7,814	34,500	2	18	5,625	23,000	VERIFICATO
483	0,00	6,90	683	1582	2	18	7,814	34,500	2	18	5,624	23,000	VERIFICATO

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)
484	0,00	6,90	684	1583	2	18	7,813	34,500	2	18	5,623	23,000	VERIFICATO
485	0,00	6,90	685	1584	2	18	7,820	34,500	2	18	5,629	23,000	VERIFICATO
486	0,00	6,90	686	1585	2	18	7,820	34,500	2	18	5,628	23,000	VERIFICATO
487	0,00	6,90	687	1586	2	18	7,819	34,500	2	18	5,628	23,000	VERIFICATO
488	0,00	6,90	688	1587	2	18	7,818	34,500	2	18	5,627	23,000	VERIFICATO
489	0,00	6,90	689	1588	2	18	7,818	34,500	2	18	5,627	23,000	VERIFICATO
490	0,00	6,90	690	1589	2	18	7,817	34,500	2	18	5,626	23,000	VERIFICATO
491	0,00	6,90	691	1590	2	18	7,817	34,500	2	18	5,625	23,000	VERIFICATO
492	0,00	6,90	692	1591	2	18	7,824	34,500	2	18	5,632	23,000	VERIFICATO
493	0,00	6,90	693	1592	2	18	7,824	34,500	2	18	5,631	23,000	VERIFICATO
494	0,00	6,90	694	1593	2	18	7,824	34,500	2	18	5,631	23,000	VERIFICATO
495	0,00	6,90	695	1594	2	18	7,822	34,500	2	18	5,630	23,000	VERIFICATO
496	0,00	6,90	696	1595	2	18	7,822	34,500	2	18	5,630	23,000	VERIFICATO
497	0,00	6,90	697	1596	2	18	7,822	34,500	2	18	5,629	23,000	VERIFICATO
498	0,00	6,90	698	1597	2	18	7,821	34,500	2	18	5,628	23,000	VERIFICATO
499	0,00	6,90	699	1598	2	18	7,829	34,500	2	18	5,636	23,000	VERIFICATO
500	0,00	6,90	700	1599	2	18	7,830	34,500	2	18	5,635	23,000	VERIFICATO
501	0,00	6,90	701	1600	2	18	7,830	34,500	2	18	5,635	23,000	VERIFICATO
502	0,00	6,90	702	1601	2	18	7,827	34,500	2	18	5,634	23,000	VERIFICATO
503	0,00	6,90	703	1602	2	18	7,827	34,500	2	18	5,633	23,000	VERIFICATO
504	0,00	6,90	704	1603	2	18	7,827	34,500	2	18	5,633	23,000	VERIFICATO
505	0,00	6,90	705	1604	2	18	7,826	34,500	2	18	5,632	23,000	VERIFICATO
506	0,00	6,90	706	1605	2	18	7,832	34,500	2	18	5,637	23,000	VERIFICATO
507	0,00	6,90	707	1606	2	18	7,835	34,500	2	18	5,640	23,000	VERIFICATO
508	0,00	6,90	708	1607	2	18	7,832	34,500	2	18	5,637	23,000	VERIFICATO
509	0,00	6,90	709	1608	2	18	7,835	34,500	2	18	5,639	23,000	VERIFICATO
510	0,00	6,90	710	1609	2	18	7,832	34,500	2	18	5,637	23,000	VERIFICATO
511	0,00	6,90	711	1610	2	18	7,834	34,500	2	18	5,638	23,000	VERIFICATO
512	0,00	6,90	712	1611	2	18	7,831	34,500	2	18	5,636	23,000	VERIFICATO
513	0,00	6,90	713	1612	2	18	7,837	34,500	2	18	5,641	23,000	VERIFICATO
513	6,90	7,90	1612	1688	2	15	1,009	5,000	2	15	0,744	3,333	VERIFICATO
514	0,00	6,90	714	1613	2	18	7,836	34,500	2	18	5,640	23,000	VERIFICATO
514	6,90	7,90	1613	1689	2	15	0,995	5,000	2	15	0,732	3,333	VERIFICATO
515	0,00	6,90	715	1614	2	18	7,835	34,500	2	18	5,639	23,000	VERIFICATO
515	6,90	7,90	1614	1690	2	15	0,974	5,000	2	15	0,714	3,333	VERIFICATO
516	0,00	6,90	716	1615	2	15	8,023	34,500	2	15	5,836	23,000	VERIFICATO
517	0,00	6,90	717	1616	2	15	7,986	34,500	2	15	5,800	23,000	VERIFICATO
518	0,00	6,90	718	1617	2	15	7,946	34,500	2	15	5,759	23,000	VERIFICATO
519	0,00	6,90	719	1618	2	15	7,901	34,500	2	15	5,715	23,000	VERIFICATO
520	0,00	6,90	720	1619	2	15	7,854	34,500	2	15	5,667	23,000	VERIFICATO
521	0,00	6,90	721	1620	2	10	7,804	34,500	2	10	5,617	23,000	VERIFICATO
522	0,00	6,90	722	1621	2	18	7,807	34,500	2	18	5,619	23,000	VERIFICATO
523	0,00	6,90	723	1622	2	18	7,809	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
524	0,00	6,90	724	1623	2	18	7,813	34,500	2	18	5,623	23,000	VERIFICATO
525	0,00	6,90	725	1624	2	18	7,816	34,500	2	18	5,625	23,000	VERIFICATO
526	0,00	6,90	726	1625	2	18	7,821	34,500	2	18	5,628	23,000	VERIFICATO
527	0,00	6,90	727	1626	2	18	7,826	34,500	2	18	5,632	23,000	VERIFICATO
528	0,00	6,90	728	1627	2	18	7,831	34,500	2	18	5,636	23,000	VERIFICATO
529	0,00	6,90	729	1628	2	15	8,033	34,500	2	15	5,847	23,000	VERIFICATO
530	0,00	6,90	730	1629	2	15	7,996	34,500	2	15	5,810	23,000	VERIFICATO
531	0,00	6,90	731	1630	2	15	7,955	34,500	2	15	5,769	23,000	VERIFICATO
532	0,00	6,90	732	1631	2	15	7,910	34,500	2	15	5,724	23,000	VERIFICATO
533	0,00	6,90	733	1632	2	15	7,862	34,500	2	15	5,675	23,000	VERIFICATO
534	0,00	6,90	734	1633	2	10	7,803	34,500	2	10	5,616	23,000	VERIFICATO
535	0,00	6,90	735	1634	2	18	7,806	34,500	2	18	5,618	23,000	VERIFICATO
536	0,00	6,90	736	1635	2	18	7,808	34,500	2	18	5,619	23,000	VERIFICATO
537	0,00	6,90	737	1636	2	18	7,811	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
538	0,00	6,90	738	1637	2	18	7,815	34,500	2	18	5,624	23,000	VERIFICATO
539	0,00	6,90	739	1638	2	18	7,819	34,500	2	18	5,627	23,000	VERIFICATO
540	0,00	6,90	740	1639	2	18	7,824	34,500	2	18	5,630	23,000	VERIFICATO
541	0,00	6,90	741	1640	2	18	7,830	34,500	2	18	5,634	23,000	VERIFICATO
542	0,00	6,90	742	1641	2	15	8,035	34,500	2	15	5,848	23,000	VERIFICATO
543	0,00	6,90	743	1642	2	15	7,998	34,500	2	15	5,812	23,000	VERIFICATO
544	0,00	6,90	744	1643	2	15	7,957	34,500	2	15	5,770	23,000	VERIFICATO

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)
545	0,00	6,90	745	1644	2	15	7,911	34,500	2	15	5,725	23,000	VERIFICATO
546	0,00	6,90	746	1645	2	15	7,863	34,500	2	15	5,677	23,000	VERIFICATO
547	0,00	6,90	747	1646	2	18	7,803	34,500	2	18	5,616	23,000	VERIFICATO
548	0,00	6,90	748	1647	2	18	7,805	34,500	2	18	5,617	23,000	VERIFICATO
549	0,00	6,90	749	1648	2	18	7,808	34,500	2	18	5,619	23,000	VERIFICATO
550	0,00	6,90	750	1649	2	18	7,811	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
551	0,00	6,90	751	1650	2	18	7,815	34,500	2	18	5,623	23,000	VERIFICATO
552	0,00	6,90	752	1651	2	18	7,819	34,500	2	18	5,626	23,000	VERIFICATO
553	0,00	6,90	753	1652	2	18	7,824	34,500	2	18	5,630	23,000	VERIFICATO
554	0,00	6,90	754	1653	2	18	7,829	34,500	2	18	5,634	23,000	VERIFICATO
555	0,00	6,90	755	1654	2	15	8,081	34,500	2	15	5,894	23,000	VERIFICATO
555	6,90	7,90	1654	1691	2	18	1,095	5,000	2	18	0,829	3,333	VERIFICATO
556	0,00	6,90	756	1655	2	15	8,077	34,500	2	15	5,890	23,000	VERIFICATO
557	0,00	6,90	757	1656	2	15	8,060	34,500	2	15	5,874	23,000	VERIFICATO
558	0,00	1,00	758	1118	2	17	1,135	5,000	2	17	0,826	3,333	VERIFICATO
558	1,00	2,00	1118	1120	2	17	1,094	5,000	2	17	0,769	3,333	VERIFICATO
558	2,00	3,00	1120	1122	2	17	1,140	5,000	2	17	0,807	3,333	VERIFICATO
558	3,00	3,97	1122	1376	2	10	1,186	4,875	2	10	0,862	3,250	VERIFICATO
558	3,97	4,95	1376	1378	2	18	1,282	4,875	2	18	0,962	3,250	VERIFICATO
558	4,95	5,93	1378	1380	2	18	1,337	4,875	2	18	1,026	3,250	VERIFICATO
558	5,93	6,90	1380	1382	2	18	1,343	4,875	2	18	1,048	3,250	VERIFICATO
559	0,00	6,90	759	1657	2	15	8,027	34,500	2	15	5,841	23,000	VERIFICATO
560	0,00	6,90	760	1658	2	15	8,044	34,500	2	15	5,858	23,000	VERIFICATO
561	0,00	1,00	761	1123	2	17	1,124	5,000	2	17	0,816	3,333	VERIFICATO
561	1,00	2,00	1123	1125	2	17	1,081	5,000	2	17	0,756	3,333	VERIFICATO
561	2,00	3,00	1125	1127	2	17	1,126	5,000	2	17	0,794	3,333	VERIFICATO
561	3,00	3,97	1127	1383	2	10	1,180	4,875	2	10	0,857	3,250	VERIFICATO
561	3,97	4,95	1383	1385	2	18	1,276	4,875	2	18	0,956	3,250	VERIFICATO
561	4,95	5,93	1385	1387	2	18	1,336	4,875	2	18	1,025	3,250	VERIFICATO
561	5,93	6,90	1387	1389	2	18	1,354	4,875	2	18	1,058	3,250	VERIFICATO
562	0,00	6,90	762	1659	2	15	7,986	34,500	2	15	5,800	23,000	VERIFICATO
563	0,00	6,90	763	1660	2	15	8,007	34,500	2	15	5,821	23,000	VERIFICATO
564	0,00	1,00	764	1128	2	17	1,118	5,000	2	17	0,811	3,333	VERIFICATO
564	1,00	2,00	1128	1130	2	17	1,071	5,000	2	17	0,747	3,333	VERIFICATO
564	2,00	3,00	1130	1132	2	15	1,112	5,000	2	15	0,781	3,333	VERIFICATO
564	3,00	3,97	1132	1390	2	10	1,178	4,875	2	10	0,854	3,250	VERIFICATO
564	3,97	4,95	1390	1392	2	18	1,275	4,875	2	18	0,955	3,250	VERIFICATO
564	4,95	5,93	1392	1394	2	18	1,337	4,875	2	18	1,027	3,250	VERIFICATO
564	5,93	6,90	1394	1396	2	18	1,358	4,875	2	18	1,062	3,250	VERIFICATO
565	0,00	6,90	765	1661	2	15	7,944	34,500	2	15	5,758	23,000	VERIFICATO
566	0,00	6,90	766	1662	2	15	7,965	34,500	2	15	5,779	23,000	VERIFICATO
567	0,00	1,00	767	1133	2	17	1,114	5,000	2	17	0,807	3,333	VERIFICATO
567	1,00	2,00	1133	1135	2	17	1,064	5,000	2	17	0,741	3,333	VERIFICATO
567	2,00	3,00	1135	1137	2	15	1,104	5,000	2	15	0,773	3,333	VERIFICATO
567	3,00	3,97	1137	1397	2	18	1,179	4,875	2	18	0,856	3,250	VERIFICATO
567	3,97	4,95	1397	1399	2	18	1,277	4,875	2	18	0,957	3,250	VERIFICATO
567	4,95	5,93	1399	1401	2	18	1,337	4,875	2	18	1,027	3,250	VERIFICATO
567	5,93	6,90	1401	1403	2	18	1,354	4,875	2	18	1,059	3,250	VERIFICATO
568	0,00	6,90	768	1663	2	15	7,894	34,500	2	15	5,708	23,000	VERIFICATO
569	0,00	6,90	769	1664	2	15	7,919	34,500	2	15	5,733	23,000	VERIFICATO
570	0,00	1,00	770	1138	2	17	1,112	5,000	2	17	0,806	3,333	VERIFICATO
570	1,00	2,00	1138	1140	2	17	1,061	5,000	2	17	0,738	3,333	VERIFICATO
570	2,00	3,00	1140	1142	2	15	1,098	5,000	2	15	0,767	3,333	VERIFICATO
570	3,00	3,97	1142	1404	2	18	1,182	4,875	2	18	0,859	3,250	VERIFICATO
570	3,97	4,95	1404	1406	2	18	1,280	4,875	2	18	0,960	3,250	VERIFICATO
570	4,95	5,93	1406	1408	2	18	1,337	4,875	2	18	1,027	3,250	VERIFICATO
570	5,93	6,90	1408	1410	2	18	1,346	4,875	2	18	1,052	3,250	VERIFICATO
571	0,00	6,90	771	1665	2	15	7,846	34,500	2	15	5,660	23,000	VERIFICATO
572	0,00	6,90	772	1666	2	15	7,870	34,500	2	15	5,684	23,000	VERIFICATO
573	0,00	6,90	773	1667	2	15	7,821	34,500	2	15	5,635	23,000	VERIFICATO
573	6,90	7,90	1667	1700	2	18	1,178	5,000	2	18	0,910	3,333	VERIFICATO
574	0,00	1,00	774	1145	2	15	1,108	5,000	2	15	0,805	3,333	VERIFICATO
574	1,00	2,00	1145	1147	2	15	1,053	5,000	2	15	0,731	3,333	VERIFICATO
574	2,00	3,00	1147	1149	2	15	1,089	5,000	2	15	0,757	3,333	VERIFICATO

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)
574	3,00	3,97	1149	1414	2	18	1,186	4,875	2	18	0,862	3,250	VERIFICATO
574	3,97	4,95	1414	1416	2	18	1,285	4,875	2	18	0,964	3,250	VERIFICATO
574	4,95	5,93	1416	1418	2	18	1,341	4,875	2	18	1,031	3,250	VERIFICATO
574	5,93	6,90	1418	1420	2	18	1,342	4,875	2	18	1,049	3,250	VERIFICATO
575	0,00	6,90	775	1668	2	18	7,803	34,500	2	18	5,615	23,000	VERIFICATO
575	6,90	7,90	1668	1696	2	18	1,220	5,000	2	18	0,948	3,333	VERIFICATO
576	0,00	6,90	776	1669	2	18	7,801	34,500	2	18	5,614	23,000	VERIFICATO
577	0,00	1,00	777	1150	2	15	1,104	5,000	2	15	0,800	3,333	VERIFICATO
577	1,00	2,00	1150	1152	2	15	1,043	5,000	2	15	0,721	3,333	VERIFICATO
577	2,00	3,00	1152	1154	2	10	1,085	5,000	2	10	0,754	3,333	VERIFICATO
577	3,00	3,97	1154	1421	2	18	1,185	4,875	2	18	0,861	3,250	VERIFICATO
577	3,97	4,95	1421	1423	2	18	1,284	4,875	2	18	0,963	3,250	VERIFICATO
577	4,95	5,93	1423	1425	2	18	1,341	4,875	2	18	1,031	3,250	VERIFICATO
577	5,93	6,90	1425	1427	2	16	1,350	4,875	2	16	1,055	3,250	VERIFICATO
578	0,00	6,90	778	1670	2	18	7,805	34,500	2	18	5,616	23,000	VERIFICATO
579	0,00	6,90	779	1671	2	18	7,804	34,500	2	18	5,616	23,000	VERIFICATO
580	0,00	1,00	780	1155	2	15	1,098	5,000	2	15	0,795	3,333	VERIFICATO
580	1,00	2,00	1155	1157	2	15	1,033	5,000	2	15	0,711	3,333	VERIFICATO
580	2,00	3,00	1157	1159	2	10	1,085	5,000	2	10	0,753	3,333	VERIFICATO
580	3,00	3,97	1159	1428	2	18	1,183	4,875	2	18	0,859	3,250	VERIFICATO
580	3,97	4,95	1428	1430	2	18	1,282	4,875	2	18	0,960	3,250	VERIFICATO
580	4,95	5,93	1430	1432	2	16	1,345	4,875	2	16	1,032	3,250	VERIFICATO
580	5,93	6,90	1432	1434	2	16	1,359	4,875	2	16	1,062	3,250	VERIFICATO
581	0,00	6,90	781	1672	2	18	7,807	34,500	2	18	5,618	23,000	VERIFICATO
582	0,00	6,90	782	1673	2	18	7,806	34,500	2	18	5,617	23,000	VERIFICATO
583	0,00	1,00	783	1160	2	15	1,094	5,000	2	15	0,790	3,333	VERIFICATO
583	1,00	2,00	1160	1162	2	15	1,023	5,000	2	15	0,701	3,333	VERIFICATO
583	2,00	3,00	1162	1164	2	10	1,085	5,000	2	10	0,753	3,333	VERIFICATO
583	3,00	3,97	1164	1435	2	18	1,182	4,875	2	18	0,858	3,250	VERIFICATO
583	3,97	4,95	1435	1437	2	16	1,284	4,875	2	16	0,961	3,250	VERIFICATO
583	4,95	5,93	1437	1439	2	16	1,346	4,875	2	16	1,032	3,250	VERIFICATO
583	5,93	6,90	1439	1441	2	16	1,365	4,875	2	16	1,067	3,250	VERIFICATO
584	0,00	6,90	784	1674	2	18	7,811	34,500	2	18	5,620	23,000	VERIFICATO
585	0,00	6,90	785	1675	2	18	7,809	34,500	2	18	5,619	23,000	VERIFICATO
586	0,00	1,00	786	1165	2	15	1,092	5,000	2	15	0,788	3,333	VERIFICATO
586	1,00	2,00	1165	1167	2	15	1,016	5,000	2	15	0,694	3,333	VERIFICATO
586	2,00	3,00	1167	1169	2	10	1,087	5,000	2	10	0,756	3,333	VERIFICATO
586	3,00	3,97	1169	1442	2	18	1,184	4,875	2	18	0,859	3,250	VERIFICATO
586	3,97	4,95	1442	1444	2	16	1,284	4,875	2	16	0,961	3,250	VERIFICATO
586	4,95	5,93	1444	1446	2	16	1,344	4,875	2	16	1,030	3,250	VERIFICATO
586	5,93	6,90	1446	1448	2	16	1,363	4,875	2	16	1,064	3,250	VERIFICATO
587	0,00	6,90	787	1676	2	18	7,815	34,500	2	18	5,623	23,000	VERIFICATO
588	0,00	6,90	788	1677	2	18	7,813	34,500	2	18	5,621	23,000	VERIFICATO
589	0,00	1,00	789	1170	2	15	1,092	5,000	2	15	0,787	3,333	VERIFICATO
589	1,00	2,00	1170	1172	2	15	1,011	5,000	2	15	0,689	3,333	VERIFICATO
589	2,00	3,00	1172	1174	2	10	1,093	5,000	2	10	0,762	3,333	VERIFICATO
589	3,00	3,97	1174	1449	2	18	1,188	4,875	2	18	0,863	3,250	VERIFICATO
589	3,97	4,95	1449	1451	2	16	1,284	4,875	2	16	0,961	3,250	VERIFICATO
589	4,95	5,93	1451	1453	2	16	1,339	4,875	2	16	1,025	3,250	VERIFICATO
589	5,93	6,90	1453	1455	2	16	1,351	4,875	2	16	1,051	3,250	VERIFICATO
590	0,00	6,90	790	1678	2	18	7,819	34,500	2	18	5,626	23,000	VERIFICATO
591	0,00	6,90	791	1679	2	18	7,817	34,500	2	18	5,624	23,000	VERIFICATO
592	0,00	1,00	792	1175	2	15	1,093	5,000	2	15	0,787	3,333	VERIFICATO
592	1,00	2,00	1175	1177	2	15	1,009	5,000	2	15	0,685	3,333	VERIFICATO
592	2,00	3,00	1177	1179	2	10	1,099	5,000	2	10	0,767	3,333	VERIFICATO
592	3,00	3,97	1179	1456	2	18	1,193	4,875	2	18	0,868	3,250	VERIFICATO
592	3,97	4,95	1456	1458	2	16	1,287	4,875	2	16	0,963	3,250	VERIFICATO
592	4,95	5,93	1458	1460	2	16	1,335	4,875	2	16	1,021	3,250	VERIFICATO
592	5,93	6,90	1460	1462	2	16	1,332	4,875	2	16	1,033	3,250	VERIFICATO
593	0,00	6,90	793	1680	2	18	7,825	34,500	2	18	5,630	23,000	VERIFICATO
594	0,00	6,90	794	1681	2	18	7,822	34,500	2	18	5,628	23,000	VERIFICATO
595	0,00	1,00	795	1180	2	15	1,094	5,000	2	15	0,785	3,333	VERIFICATO
595	1,00	2,00	1180	1182	2	15	1,007	5,000	2	15	0,683	3,333	VERIFICATO
595	2,00	3,00	1182	1184	2	10	1,101	5,000	2	10	0,769	3,333	VERIFICATO

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)
595	3,00	3,97	1184	1463	2	18	1,199	4,875	2	18	0,873	3,250	VERIFICATO
595	3,97	4,95	1463	1465	2	16	1,293	4,875	2	16	0,969	3,250	VERIFICATO
595	4,95	5,93	1465	1467	2	16	1,337	4,875	2	16	1,024	3,250	VERIFICATO
595	5,93	6,90	1467	1469	2	16	1,323	4,875	2	16	1,025	3,250	VERIFICATO
596	0,00	6,90	796	1682	2	18	7,831	34,500	2	18	5,635	23,000	VERIFICATO
597	0,00	6,90	797	1683	2	18	7,828	34,500	2	18	5,632	23,000	VERIFICATO
598	0,00	6,90	798	1684	2	18	7,831	34,500	2	18	5,635	23,000	VERIFICATO
598	6,90	7,90	1684	1692	2	16	1,117	5,000	2	16	0,844	3,333	VERIFICATO
648	0,00	0,67	848	1191	2	18	0,709	3,333	2	18	0,573	2,222	VERIFICATO
648	0,67	1,33	1191	1193	2	18	0,730	3,333	2	18	0,571	2,222	VERIFICATO
648	1,33	2,00	1193	1195	2	18	0,750	3,333	2	18	0,570	2,222	VERIFICATO
648	2,00	3,22	1195	1502	2	18	1,419	6,125	2	18	1,040	4,083	VERIFICATO
648	3,22	4,45	1502	1504	2	18	1,437	6,125	2	18	1,006	4,083	VERIFICATO
648	4,45	5,68	1504	1506	2	18	1,419	6,125	2	18	0,950	4,083	VERIFICATO
648	5,68	6,90	1506	1508	2	18	1,390	6,125	2	18	0,897	4,083	VERIFICATO
652	0,00	0,67	852	1198	2	16	0,646	3,333	2	16	0,545	2,222	VERIFICATO
652	0,67	1,33	1198	1202	2	16	0,674	3,333	2	16	0,560	2,222	VERIFICATO
652	1,33	2,00	1202	1206	2	16	0,698	3,333	2	16	0,571	2,222	VERIFICATO
652	2,00	2,31	1206	1748	2	16	0,328	1,531	2	16	0,265	1,021	VERIFICATO
652	2,31	2,61	1748	1747	2	16	0,333	1,531	2	16	0,267	1,021	VERIFICATO
652	2,61	2,92	1747	1746	2	16	0,338	1,531	2	16	0,269	1,021	VERIFICATO
652	2,92	3,22	1746	1745	2	16	0,342	1,531	2	16	0,270	1,021	VERIFICATO
655	0,00	0,67	855	1197	2	16	0,667	3,333	2	16	0,553	2,222	VERIFICATO
655	0,67	1,33	1197	1201	2	16	0,701	3,333	2	16	0,567	2,222	VERIFICATO
655	1,33	2,00	1201	1205	2	16	0,731	3,333	2	16	0,579	2,222	VERIFICATO
655	2,00	2,61	1205	1744	2	16	0,691	3,063	2	16	0,538	2,042	VERIFICATO
655	2,61	3,22	1744	1743	2	16	0,707	3,063	2	16	0,541	2,042	VERIFICATO
655	3,22	3,84	1743	1742	2	16	0,719	3,063	2	16	0,540	2,042	VERIFICATO
655	3,84	4,45	1742	1741	2	18	0,733	3,062	2	18	0,542	2,042	VERIFICATO
658	0,00	0,67	858	1196	2	18	0,691	3,333	2	18	0,565	2,222	VERIFICATO
658	0,67	1,33	1196	1200	2	18	0,726	3,333	2	18	0,576	2,222	VERIFICATO
658	1,33	2,00	1200	1204	2	18	0,754	3,333	2	18	0,584	2,222	VERIFICATO
658	2,00	2,92	1204	1740	2	18	1,073	4,594	2	18	0,809	3,062	VERIFICATO
658	2,92	3,84	1740	1739	2	18	1,098	4,594	2	18	0,802	3,062	VERIFICATO
658	3,84	4,76	1739	1738	2	18	1,110	4,594	2	18	0,785	3,063	VERIFICATO
658	4,76	5,68	1738	1737	2	18	1,114	4,594	2	18	0,763	3,062	VERIFICATO
662	0,00	0,67	862	1209	2	16	0,617	3,333	2	16	0,536	2,222	VERIFICATO
662	0,67	1,33	1209	1213	2	16	0,630	3,333	2	16	0,545	2,222	VERIFICATO
662	1,33	2,00	1213	1217	2	16	0,635	3,333	2	16	0,549	2,222	VERIFICATO
665	0,00	0,67	865	1208	2	16	0,619	3,333	2	16	0,536	2,222	VERIFICATO
665	0,67	1,33	1208	1212	2	16	0,633	3,333	2	16	0,546	2,222	VERIFICATO
665	1,33	2,00	1212	1216	2	16	0,639	3,333	2	16	0,551	2,222	VERIFICATO
668	0,00	0,67	868	1207	2	16	0,623	3,333	2	16	0,536	2,222	VERIFICATO
668	0,67	1,33	1207	1211	2	16	0,639	3,333	2	16	0,548	2,222	VERIFICATO
668	1,33	2,00	1211	1215	2	16	0,648	3,333	2	16	0,554	2,222	VERIFICATO
737	0,00	0,67	937	1218	2	9	0,321	3,333	2	9	0,186	2,222	VERIFICATO
737	0,67	1,33	1218	1220	2	16	0,395	3,333	2	16	0,234	2,222	VERIFICATO
737	1,33	2,00	1220	1222	2	16	0,523	3,333	2	16	0,338	2,222	VERIFICATO
737	2,00	3,22	1222	1495	2	18	1,250	6,125	2	18	0,865	4,083	VERIFICATO
737	3,22	4,45	1495	1497	2	18	1,611	6,125	2	18	1,168	4,083	VERIFICATO
737	4,45	5,68	1497	1499	2	18	1,914	6,125	2	18	1,428	4,083	VERIFICATO
737	5,68	6,90	1499	1501	2	18	2,118	6,125	2	18	1,606	4,083	VERIFICATO
740	0,00	0,67	940	1225	2	9	0,303	3,333	1	5	0,196	2,222	VERIFICATO
740	0,67	1,33	1225	1229	2	9	0,267	3,333	1	5	0,157	2,222	VERIFICATO
740	1,33	2,00	1229	1233	2	9	0,264	3,333	1	5	0,139	2,222	VERIFICATO
740	2,00	2,31	1233	1736	2	9	0,126	1,531	1	5	0,064	1,021	VERIFICATO
740	2,31	2,61	1736	1735	2	16	0,144	1,531	2	16	0,077	1,021	VERIFICATO
740	2,61	2,92	1735	1734	2	16	0,155	1,531	2	16	0,085	1,021	VERIFICATO
740	2,92	3,22	1734	1733	2	16	0,170	1,531	2	16	0,097	1,021	VERIFICATO
742	0,00	0,67	942	1224	2	9	0,303	3,333	2	9	0,183	2,222	VERIFICATO
742	0,67	1,33	1224	1228	2	9	0,273	3,333	1	5	0,142	2,222	VERIFICATO
742	1,33	2,00	1228	1232	2	16	0,356	3,333	2	16	0,200	2,222	VERIFICATO
742	2,00	2,61	1232	1732	2	16	0,401	3,063	2	16	0,243	2,042	VERIFICATO
742	2,61	3,22	1732	1731	2	16	0,464	3,063	2	16	0,296	2,042	VERIFICATO

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)	
742	3,22	3,84	1731	1730	2	18	0,542	3,063	2	18	0,359	2,042	VERIFICATO
742	3,84	4,45	1730	1729	2	18	0,617	3,062	2	18	0,422	2,042	VERIFICATO
744	0,00	0,67	944	1223	2	9	0,311	3,333	2	9	0,182	2,222	VERIFICATO
744	0,67	1,33	1223	1227	2	16	0,346	3,333	2	16	0,193	2,222	VERIFICATO
744	1,33	2,00	1227	1231	2	16	0,459	3,333	2	16	0,284	2,222	VERIFICATO
744	2,00	2,92	1231	1728	2	18	0,784	4,594	2	18	0,517	3,062	VERIFICATO
744	2,92	3,84	1728	1727	2	18	0,989	4,594	2	18	0,688	3,062	VERIFICATO
744	3,84	4,76	1727	1726	2	18	1,190	4,594	2	18	0,858	3,063	VERIFICATO
744	4,76	5,68	1726	1725	2	18	1,387	4,594	2	18	1,025	3,062	VERIFICATO
747	0,00	0,67	947	1236	2	9	0,329	3,333	1	3	0,243	2,222	VERIFICATO
747	0,67	1,33	1236	1240	2	9	0,304	3,333	1	4	0,224	2,222	VERIFICATO
747	1,33	2,00	1240	1244	2	9	0,294	3,333	1	4	0,216	2,222	VERIFICATO
749	0,00	0,67	949	1235	2	9	0,323	3,333	1	3	0,234	2,222	VERIFICATO
749	0,67	1,33	1235	1239	2	9	0,295	3,333	1	4	0,213	2,222	VERIFICATO
749	1,33	2,00	1239	1243	2	9	0,284	3,333	1	4	0,205	2,222	VERIFICATO
751	0,00	0,67	951	1234	2	9	0,316	3,333	1	3	0,224	2,222	VERIFICATO
751	0,67	1,33	1234	1238	2	9	0,285	3,333	1	4	0,198	2,222	VERIFICATO
751	1,33	2,00	1238	1242	2	9	0,269	3,333	1	4	0,189	2,222	VERIFICATO

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 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 CIs	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
31	7,90	1	37	1	4	0,7	-0,3	8,6	86	2	1	11,9	11,9	13	1,0	4,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	9	0,0	27	0	10
57	7,90	/	75	3	4	-0,9	-0,2	8,6	0	3	0	11,9	11,9	13	1,0	4,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	9	0,0	27	206	10
2.5	1,00	2	50	5	4	-1,5	0,2	8,6	5	3	0	11,9	11,9	13	1,0	2,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	5	0,0	27	0	10
48	7,90	1	37	1	5	0,0	0,2	3,2	98	1	1	11,9	11,9	12	-1,2	-1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	12	-2,4	0,7	-13,9	60	0	1	11,9	11,9	12	-1,2	-2,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	5	0,0	27	103	10
2.5	1,00	4	50	5	12	-2,4	0,7	-13,9	60	0	1	11,9	11,9	11	-1,2	-2,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	5	0,0	27	0	10
57	7,90	1	37	1	3	-0,7	-0,2	22,4	0	5	3	11,9	11,9	18	0,2	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
83	7,90	/	75	3	3	-0,7	-0,2	22,4	0	5	3	11,9	11,9	18	0,2	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	10	10
2.5	1,00	2	50	5	3	-0,7	-0,2	22,4	0	5	3	11,9	11,9	18	0,2	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
83	7,90	1	37	1	3	-0,7	-0,2	24,9	0	6	4	11,9	11,9	14	-0,1	1,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
109	7,90	/	75	3	3	-0,8	-0,2	24,9	0	6	4	11,9	11,9	14	-0,1	1,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	62	10
2.5	1,00	2	50	5	3	-0,8	-0,2	24,9	0	6	4	11,9	11,9	17	-0,9	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
109	7,90	1	37	1	3	-0,9	-0,2	28,0	0	7	4	11,9	11,9	13	-0,4	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	0	10
135	7,90	/	75	3	3	-0,9	-0,2	28,0	0	7	4	11,9	11,9	13	-0,4	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	10	10
2.5	1,00	2	50	5	3	-0,9	-0,2	28,0	0	7	4	11,9	11,9	14	-0,3	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	0	10
135	7,90	1	37	1	3	-1,0	-0,5	26,1	0	6	4	11,9	11,9	14	-1,3	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	0	10
161	7,90	/	75	3	3	-1,6	-0,6	26,1	0	7	3	11,9	11,9	14	-1,3	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	124	10
2.5	1,00	2	50	5	3	-1,6	-0,6	26,1	0	7	3	11,9	11,9	14	-1,3	-0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	0	10
74	7,90	1	37	1	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	0,0	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	0	10
100	7,90	/	75	3	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	0,0	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	0,0	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	0	10
100	7,90	1	37	1	9	-1,0	-0,3	39,7	0	9	7	11,9	11,9	11	1,3	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	0	10
126	7,90	/	75	3	9	-1,0	-0,3	39,7	0	9	7	11,9	11,9	11	1,3	1,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	31	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,0	-0,3	39,7	0	9	7	11,9	11,9	11	1,3	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	0	10
126	7,90	1	37	1	9	-1,3	-0,5	46,2	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
152	7,90	/	75	3	9	-1,3	-0,5	46,2	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,3	-0,5	46,2	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
152	7,90	1	37	1	9	-2,1	-0,5	46,9	0	12	6	11,9	11,9	16	2,7	2,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	8	0,0	27	0	10
178	7,90	/	75	3	9	-2,2	-0,5	46,9	0	12	6	11,9	11,9	16	2,7	2,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	8	0,0	27	62	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-2,2	0,3	46,9	0	12	6	11,9	11,9	16	2,7	1,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	8	0,0	27	0	10
31	7,90	2	37	1	3	-0,5	-0,5	17,1	0	4	3	11,9	11,9	18	1,4	2,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	5	0,0	27	0	10
57	7,90	/	75	3	4	-0,7	-0,1	19,0	0	5	3	11,9	11,9	18	1,4	2,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	4	0,0	27	206	10
2.5	1,00	2	50	5	4	-0,8	0,1	19,0	0	5	3	11,9	11,9	14	1,4	-0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	4	0,0	27	0	10
48	7,90	2	37	1	5	-0,6	0,4	16,7	0	4	2	11,9	11,9	12	-1,7	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	5	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	5	-0,6	0,4	16,7	0	4	2	11,9	11,9	12	-1,7	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	5	0,0	27	103	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,5	0,0	16,7	0	4	3	11,9	11,9	12	-1,7	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	5	0,0	27	0	10
48	7,90	3	37	1	5	-0,9	0,2	24,6	0	6	4	11,9	11,9	16	-1,4	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	5	-0,9	0,2	24,6	0	6	4	11,9	11,9	16	-1,4	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	103	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,7	-0,1	24,6	0	6	4	11,9	11,9	16	-1,4	-0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	4	0,0	27	0	10

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

Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n 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 CIs	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
48	7,90	4	37	1	5	-0,9	0,1	31,1	0	7	5	11,9	11,9	16	-0,7	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	5	-0,9	-0,1	31,1	0	7	5	11,9	11,9	16	-0,7	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	103	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,8	-0,1	31,1	0	7	5	11,9	11,9	16	-0,7	-0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
57	7,90	2	37	1	3	-0,7	-0,1	22,4	0	5	3	11,9	11,9	18	0,2	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
83	7,90	/	75	3	3	-0,7	-0,1	22,4	0	5	3	11,9	11,9	18	0,2	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	10	10
2.5	1,00	2	50	5	3	-0,7	-0,1	22,4	0	5	3	11,9	11,9	18	0,2	0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
83	7,90	2	37	1	3	-0,8	-0,2	24,7	0	6	4	11,9	11,9	15	-0,7	-0,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
109	7,90	/	75	3	3	-0,8	-0,2	24,7	0	6	4	11,9	11,9	15	-0,7	-0,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	62	10
2.5	1,00	2	50	5	3	-0,8	0,0	24,7	0	6	4	11,9	11,9	17	-0,6	-0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
109	7,90	2	37	1	3	-1,0	-0,2	28,0	0	7	4	11,9	11,9	14	-0,3	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	0	10
135	7,90	/	75	3	3	-1,0	-0,2	28,0	0	7	4	11,9	11,9	14	-0,3	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	10	10
2.5	1,00	2	50	5	3	-1,0	-0,2	28,0	0	7	4	11,9	11,9	1	-0,3	-0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	1	0,0	27	0	10
135	7,90	2	37	1	7	0,8	0,0	8,3	0	2	1	11,9	11,9	14	-1,6	1,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	5	0,0	27	0	10
161	7,90	/	75	3	7	0,8	-0,4	8,3	0	2	1	11,9	11,9	14	-1,6	1,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	5	0,0	27	124	10
2.5	1,00	2	50	5	7	-0,3	-0,4	8,3	0	2	2	11,9	6,3	14	-1,6	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	5	0,0	27	0	10
74	7,90	2	37	1	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	-0,1	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	0	10
100	7,90	/	75	3	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	-0,1	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	-0,1	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	0	10
74	7,90	3	37	1	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	0,0	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	0	10
100	7,90	/	75	3	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	1	0,0	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	2	0,0	0,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	0	10
74	7,90	4	37	1	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	17	0,3	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	0	10
100	7,90	/	75	3	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	17	0,3	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,9	-0,1	33,4	0	8	5	11,9	11,9	17	0,3	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	0	1	0,0	27	0	10
100	7,90	2	37	1	9	-1,0	-0,4	39,5	0	9	6	11,9	11,9	11	1,2	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	0	10
126	7,90	/	75	3	9	-1,0	-0,4	39,5	0	9	6	11,9	11,9	11	1,2	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	31	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,0	-0,4	39,5	0	9	6	11,9	11,9	11	1,2	0,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
100	7,90	3	37	1	9	-1,1	-0,5	39,2	0	9	6	11,9	11,9	11	1,1	-0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
126	7,90	/	75	3	9	-1,1	-0,5	39,2	0	9	6	11,9	11,9	11	1,1	-0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	31	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,1	-0,5	39,2	0	9	6	11,9	11,9	11	1,1	-0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
100	7,90	4	37	1	9	-1,2	-0,7	38,9	0	9	6	11,9	11,9	11	1,1	-0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	0	10
126	7,90	/	75	3	9	-1,2	-0,7	38,9	0	9	6	11,9	11,9	11	1,1	-0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	31	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,2	-0,7	38,9	0	9	6	11,9	11,9	11	1,1	-1,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	0	10
126	7,90	2	37	1	9	-1,3	-0,6	46,2	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
152	7,90	/	75	3	9	-1,3	-0,6	46,2	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,3	-0,6	46,2	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
126	7,90	3	37	1	9	-1,3	-0,6	46,1	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
152	7,90	/	75	3	9	-1,3	-0,6	46,1	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,3	-0,6	46,1	0	11	7	11,9	11,9	16	0,0	1,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
126	7,90	4	37	1	9	-1,3	-0,6	46,1	0	11	7	11,9	11,9	16	-0,1	1,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10
152	7,90	/	75	3	9	-1,3	-0,6	46,1	0	11	7	11,9	11,9	16	-0,1	1,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	5	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-1,3	-0,6	46,1	0	11	7	11,9	11,9	16	-0,1	1,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
152	7,90	2	37	1	9	-2,9	0,9	46,4	0	12	5	11,9	11,9	16	2,5	1,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	7	0,0	27	0	10
178	7,90	/	75	3	9	-3,1	0,9	46,4	0	13	5	11,9	11,9	16	2,5	1,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	7	0,0	27	62	10
2.5	1,00	4	50	5	9	-3,1	0,9	46,4	0	13	5	11,9	11,9	16	2,5	0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	7	0,0	27	0	10
152	7,90	3	37	1	9	0,7	-0,3	13,8	0	3	2	11,9	11,9	12	0,9	1,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	0	10
178	7,90	/	75	3	9	0,7	-0,3	13,8	0	3	2	11,9	11,9	12	0,9	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	62	10
2.5	1,00	4	50	5	9	0,7	0,1	13,8	0	3	2	11,9	11,9	16	1,0	0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	2	3	0,0	27	0	10
152	7,90	4	37	1	9	0,6	0,4	13,3	0	3	2	11,9	11,9	16	0,8	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
178	7,90	/	75	3	9	0,6	0,4	13,3	0	3	2	11,9	11,9	15	-0,1	-1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	62	10
2.5	1,00	4	50	5	9	0,5	0,4	13,3	0	3	2	11,9	11,9	15	-0,1	-1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI STRUTTURA 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.
1	401	1686	31	57	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	2	403	1688	48	74	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	4	405	1750	83	109	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00
3	402	1749																														

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI STRUTTURA 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.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
17	1751	407	109	135	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	18	1691	408	135	161	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00
19	1752	1753	74	100	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	20	1753	1754	74	100	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00
21	1754	409	74	100	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	22	1755	1756	100	126	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00
23	1756	1757	100	126	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	24	1757	410	100	126	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00
25	1758	1759	126	152	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	26	1759	1760	126	152	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00
27	1760	411	126	152	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	28	1761	1692	152	178	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00
29	1692	1762	152	178	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00	30	1762	412	152	178	7,90	7,90	1,00	1,00	1,00	1,00

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

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas c	C o n 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)	TRId (t*m)	Coe CIs	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
31	7,90	1	37	1	18	-2,0	1,0	-18,3	86	0	0	11,9	11,9	18	0,6	2,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	5	0,0	27	0	10
57	7,90	/	75	3	18	-1,3	0,9	-18,3	0	0	0	11,9	11,9	18	0,6	2,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	5	0,0	27	206	10
2.5		2	50	5	18	1,4	-0,2	-18,3	0	0	0	11,9	11,9	18	0,6	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	1	0,0	27	0	10
48	7,90	1	37	1	16	-0,9	-0,4	-9,2	94	0	0	11,9	11,9	16	-0,8	-0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	16	-1,6	0,4	-9,2	53	0	0	11,9	11,9	16	-0,8	-1,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	103	10
2.5		4	50	5	16	-1,6	0,4	-9,2	53	0	0	11,9	11,9	16	-0,8	-1,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
57	7,90	1	37	1	18	1,8	-0,2	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	18	0,0	0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
83	7,90	/	75	3	18	1,8	-0,2	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	18	0,0	0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	10	10
2.5		2	50	5	18	1,8	-0,2	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	18	0,0	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
83	7,90	1	37	1	18	2,1	-0,1	-71,7	0	0	1	11,9	11,9	14	-0,1	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	2	0,0	27	0	10
109	7,90	/	75	3	18	2,1	-0,1	-71,7	0	0	1	11,9	11,9	10	0,1	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	62	10
2.5		2	50	5	18	2,1	-0,1	-71,7	0	0	1	11,9	11,9	9	-0,3	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
109	7,90	1	37	1	18	2,1	0,0	-70,2	0	0	1	11,9	11,9	14	-0,2	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
135	7,90	/	75	3	18	2,1	0,0	-70,2	0	0	1	11,9	11,9	18	-0,2	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	10	10
2.5		2	50	5	18	2,1	0,0	-70,2	0	0	1	11,9	11,9	10	-0,2	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
135	7,90	1	37	1	18	2,2	-0,1	-58,3	0	0	1	11,9	11,9	18	-0,9	1,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
161	7,90	/	75	3	18	2,3	1,1	-58,3	0	0	1	11,9	11,9	18	-0,9	0,9	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	124	10
2.5		2	50	5	18	2,3	1,1	-58,3	0	0	1	11,9	11,9	18	-0,9	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
74	7,90	1	37	1	16	2,2	0,4	-81,6	0	0	1	11,9	11,9	3	0,0	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
100	7,90	/	75	3	16	2,2	0,4	-81,6	0	0	1	11,9	11,9	4	0,0	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	5	10
2.5		4	50	5	16	2,2	0,4	-81,6	0	0	1	11,9	11,9	3	0,0	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
100	7,90	1	37	1	16	2,1	0,5	-78,0	0	0	1	11,9	11,9	12	0,7	0,9	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
126	7,90	/	75	3	16	2,1	0,5	-78,0	0	0	1	11,9	11,9	12	0,7	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	31	10
2.5		4	50	5	16	2,1	0,5	-78,0	0	0	1	11,9	11,9	12	0,7	0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
126	7,90	1	37	1	16	2,1	-0,1	-71,8	0	0	1	11,9	11,9	16	0,1	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	2	0,0	27	0	10
152	7,90	/	75	3	16	2,1	-0,1	-71,8	0	0	1	11,9	11,9	16	0,1	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	2	0,0	27	5	10
2.5		4	50	5	16	2,1	-0,1	-71,8	0	0	1	11,9	11,9	16	0,1	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
152	7,90	1	37	1	16	2,1	0,4	-58,3	0	0	1	11,9	11,9	16	1,6	1,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	4	0,0	27	0	10
178	7,90	/	75	3	16	2,2	-0,6	-58,3	0	0	1	11,9	11,9	16	1,6	1,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	4	0,0	27	62	10
2.5		4	50	5	16	2,2	-0,6	-58,3	0	0	1	11,9	11,9	16	1,6	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	4	0,0	27	0	10
31	7,90	2	37	1	18	1,4	1,2	-59,8	0	0	1	11,9	11,9	16	0,9	1,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
57	7,90	/	75	3	18	2,0	1,1	-59,8	0	0	1	11,9	11,9	16	0,9	1,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	206	10
2.5		2	50	5	18	2,0	-0,7	-59,8	0	0	1	11,9	11,9	18	0,9	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
48	7,90	2	37	1	16	1,4	-0,8	-45,1	0	0	0	11,9	11,9	16	-1,2	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	16	1,4	-0,8	-45,1	0	0	0	11,9	11,9	16	-1,2	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	103	10
2.5		4	50	5	16	1,4	0,4	-45,1	0	0	0	11,9	11,9	16	-1,2	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
48	7,90	3	37	1	16	2,0	-0,3	-67,1	0	0	1	11,9	11,9	16	-0,8	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	16	2,0	0,5	-67,1	0	0	1	11,9	11,9	16	-0,8	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	103	10
2.5		4	50	5	16	2,0	0,5	-67,1	0	0	1	11,9	11,9	16	-0,8	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	2	0,0	27	0	10
48	7,90	4	37	1	16	2,2	0,3	-79,1	0	0	1	11,9	11,9	3	0,0	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
74	7,90	/	75	3	16	2,2	0,4	-79,1	0	0	1	11,9	11,9	5	0,0	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	103	10
2.5		4	50	5	16	2,2	0,4	-79,1	0	0	1	11,9	11,9	3	0,0	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
57	7,90	2	37	1	18	1,9	-0,2	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	18	0,0	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
83	7,90	/	75	3	18	1,9	-0,2	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	8	0,0	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	10	10
2.5		2	50	5	18	1,9	-0,2	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	18	0,0	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
83	7,90	2	37	1	18	2,1	-0,2	-71,5	0	0	1	11,9	11,9	7	-0,2	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
109	7,90	/	75	3	18	2,1	-0,2	-71,5	0	0	1	11,9	11,9	9	-0,2	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	62	10
2.5		2	50	5	18	2,1	-0,2	-71,5	0	0	1	11,9	11,9	17	-0,2	-0,7	0,0										

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI									
			Combi Caric	Fessu. lim 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)			
100	7,90	1	Rara													Rara cls	192,0	19,6	5	1	1,7	0,2	-58,5
126	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,8	0,2	-64,2				Rara fer	3600	112	5	1	1,7	0,2	-58,5	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,6	0,2	-57,0				Perm cls	144,0	19,0	5	1	1,6	0,2	-57,0	
126	7,90	1	Rara													Rara cls	192,0	16,9	5	1	1,5	-0,2	-50,1
152	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,6	-0,2	-55,4				Rara fer	3600	96	5	1	1,5	-0,2	-50,1	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,5	-0,2	-49,3				Perm cls	144,0	16,6	5	1	1,5	-0,2	-49,3	
152	7,90	1	Rara													Rara cls	192,0	12,2	5	1	1,1	-0,4	-36,0
178	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,3	-0,4	-40,4				Rara fer	3600	69	5	1	1,1	-0,4	-36,0	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,2	-0,4	-36,2				Perm cls	144,0	12,5	5	1	1,2	-0,4	-36,2	
31	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	14,3	4	1	1,5	-0,3	-40,0
57	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	4	1	1,6	-0,3	-45,3				Rara fer	3600	80	4	1	1,5	-0,3	-40,0	
		2	Perm	0,0	0,000	0	4	1	1,5	-0,2	-43,3				Perm cls	144,0	15,3	4	1	1,5	-0,2	-43,3	
48	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	10,9	5	1	0,9	0,4	-32,6
74	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,1	0,4	-37,5				Rara fer	3600	62	5	1	0,9	0,4	-32,6	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,0	0,4	-33,3				Perm cls	144,0	11,3	4	1	1,0	0,2	-33,3	
48	7,90	3	Rara													Rara cls	192,0	17,9	3	1	1,6	0,2	-52,6
74	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	4	1	1,8	0,3	-58,6				Rara fer	3600	101	3	1	1,6	0,2	-52,6	
		4	Perm	0,0	0,000	0	3	1	1,6	0,2	-52,0				Perm cls	144,0	17,7	3	1	1,6	0,2	-52,0	
48	7,90	4	Rara													Rara cls	192,0	21,3	4	1	1,9	0,2	-62,7
74	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	4	1	2,1	0,3	-68,7				Rara fer	3600	121	4	1	1,9	0,2	-62,7	
		4	Perm	0,0	0,000	0	4	1	1,8	0,2	-61,0				Perm cls	144,0	20,6	4	1	1,8	0,2	-61,0	
57	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	15,9	5	1	1,3	-0,2	-47,8
83	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,5	-0,2	-53,6				Rara fer	3600	90	5	1	1,3	-0,2	-47,8	
		2	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,4	-0,2	-50,7				Perm cls	144,0	16,8	5	1	1,4	-0,2	-50,7	
83	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	16,1	1	1	1,5	-0,1	-46,9
109	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	1	1	1,6	-0,2	-52,8				Rara fer	3600	91	1	1	1,5	-0,1	-46,9	
		2	Perm	0,0	0,000	0	1	1	1,5	-0,1	-49,7				Perm cls	144,0	16,9	1	1	1,5	-0,1	-49,7	
109	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	14,7	1	1	1,4	-0,1	-42,8
135	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	2	1	1,5	-0,1	-48,8				Rara fer	3600	83	1	1	1,4	-0,1	-42,8	
		2	Perm	0,0	0,000	0	2	1	1,4	-0,1	-45,5				Perm cls	144,0	15,6	4	1	1,4	-0,1	-45,5	
135	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	3,9	1	1	-0,6	-0,5	-7,9
161	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	1	1	-0,8	-0,5	-9,3				Rara fer	3600	20	1	1	-0,6	-0,5	-7,9	
		2	Perm	0,0	0,000	0	1	1	-0,8	-0,5	-8,6				Perm cls	144,0	4,3	1	1	-0,8	-0,5	-8,6	
74	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	21,6	5	1	1,9	0,3	-64,3
100	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	2,0	0,3	-70,3				Rara fer	3600	123	5	1	1,9	0,3	-64,3	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,8	0,2	-62,3				Perm cls	144,0	20,8	5	1	1,8	0,2	-62,3	
74	7,90	3	Rara													Rara cls	192,0	21,6	5	1	1,9	0,3	-64,3
100	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	2,0	0,3	-70,3				Rara fer	3600	123	5	1	1,9	0,3	-64,3	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,8	0,2	-62,3				Perm cls	144,0	20,9	5	1	1,8	0,2	-62,3	
74	7,90	4	Rara													Rara cls	192,0	21,6	5	1	1,9	0,3	-64,3
100	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	2,0	0,3	-70,3				Rara fer	3600	123	5	1	1,9	0,3	-64,3	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,8	0,2	-62,3				Perm cls	144,0	20,9	5	1	1,8	0,2	-62,3	
100	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	19,9	5	1	1,8	0,0	-58,5
126	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,9	0,0	-64,2				Rara fer	3600	113	5	1	1,8	0,0	-58,5	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,7	0,0	-57,0				Perm cls	144,0	19,3	5	1	1,7	0,0	-57,0	
100	7,90	3	Rara													Rara cls	192,0	19,9	2	1	1,8	-0,1	-58,5
126	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	3	1	1,9	-0,1	-64,2				Rara fer	3600	113	2	1	1,8	-0,1	-58,5	
		4	Perm	0,0	0,000	0	3	1	1,7	-0,1	-57,0				Perm cls	144,0	19,3	2	1	1,7	-0,1	-57,0	
100	7,90	4	Rara													Rara cls	192,0	19,8	1	1	1,8	-0,2	-58,5
126	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	1	1	1,9	-0,2	-64,2				Rara fer	3600	112	1	1	1,8	-0,2	-58,5	
		4	Perm	0,0	0,000	0	1	1	1,7	-0,2	-57,0				Perm cls	144,0	19,2	1	1	1,7	-0,2	-57,0	
126	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	17,0	5	1	1,5	-0,2	-50,1
152	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,6	-0,2	-55,4				Rara fer	3600	96	5	1	1,5	-0,2	-50,1	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,5	-0,2	-49,3				Perm cls	144,0	16,7	5	1	1,5	-0,2	-49,3	
126	7,90	3	Rara													Rara cls	192,0	17,0	5	1	1,5	-0,2	-50,1
152	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,7	-0,2	-55,4				Rara fer	3600	96	5	1	1,5	-0,2	-50,1	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,5	-0,2	-49,3				Perm cls	144,0	16,8	5	1	1,5	-0,2	-49,3	
126	7,90	4	Rara													Rara cls	192,0	17,1	5	1	1,5	-0,2	-50,1
152	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,7	-0,2	-55,4				Rara fer	3600	97	5	1	1,5	-0,2	-50,1	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,5	-0,2	-49,3				Perm cls	144,0	16,8	5	1	1,5	-0,2	-49,3	
152	7,90	2	Rara													Rara cls	192,0	12,2	1	1	1,1	-0,4	-36,0
178	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,2	-1,2	-40,4				Rara fer	3600	69	1	1	1,1	-0,4	-36,0	

C.D.S.

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																				
FESSURAZIONE											FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra	Combi Caric	Fessu. mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (*m)	Mf Y (*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (*m)	Mf Y (*m)	N (t)
	4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,1	-1,0	-36,2			Perm cls	144,0	12,5	2	1	1,2	-0,6	-36,2
152	7,90	3	Rara										Rara cls	192,0	4,1	1	1	-0,7	0,0	-8,2
178	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	1	1	-0,8	0,0	-9,3		Rara fer	3600	22	1	1	-0,7	0,0	-8,2
	4	Perm	0,0	0,000	0	1	1	-0,7	0,0	-8,4			Perm cls	144,0	4,2	1	1	-0,7	0,0	-8,4
152	7,90	4	Rara										Rara cls	192,0	3,6	5	1	-0,5	-0,3	-8,2
178	7,90	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	-0,6	-0,3	-9,3		Rara fer	3600	19	5	1	-0,5	-0,3	-8,2
	4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	-0,5	-0,3	-8,4			Perm cls	144,0	3,6	5	1	-0,5	-0,3	-8,4

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	9	1227	-2138	4168	6388	-4812	-2044	1	1	13	15	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	2,0	-20,4			
0	1	10	11490	-10629	36787	-9732	-36957	3291	1	7	16	78	15,0	15,0	15,0	17,7	4,7	1,8	-17,9			
0	1	23	-1883	-24189	6676	-16429	-52369	-10411	2	9	17	88	15,0	15,0	15,0	15,0	0,9	1,3	-12,9			
0	1	451	-1887	3168	7424	17811	-54798	-11642	2	9	17	94	15,0	17,1	15,0	15,5	0,9	1,3	-12,9			
0	1	469	1133	6196	4553	-14591	-70947	4291	2	5	18	23	15,0	22,3	15,0	20,8	0,6	1,5	-15,1			
0	1	470	48	1187	6062	16071	-71347	-5717	2	5	18	20	15,0	22,2	15,0	15,0	0,8	1,4	-13,5			
0	1	472	-7046	5903	6438	23988	-68681	-7940	3	6	18	33	15,0	21,8	15,0	21,5	0,8	1,4	-14,3			
0	1	473	-877	3036	6143	18695	-69686	-6633	3	7	17	48	15,0	21,6	15,0	15,0	0,8	1,3	-12,8			
0	1	476	-6799	3704	6825	24337	-65197	-10309	3	7	18	49	15,0	20,4	15,0	19,9	0,9	1,4	-13,6			
0	1	480	-3182	1770	6824	22078	-59936	-11593	2	5	17	31	15,0	18,7	15,0	18,5	0,9	1,3	-13,1			
0	1	484	-3297	-30393	4372	9604	71495	-2189	2	6	23	27	15,0	23,4	15,0	17,7	0,6	1,6	-15,9			
0	1	485	617	-10999	6089	-5216	-73823	-4790	1	5	12	19	15,0	21,6	15,0	15,0	0,8	1,4	-14,4			
0	1	487	988	3384	9193	13976	-73334	-3551	2	4	18	18	15,0	23,8	15,0	20,8	1,2	1,6	-15,5			
0	1	488	-951	-4453	9672	10906	-71608	-4504	2	5	17	18	15,0	23,0	15,0	15,0	1,2	1,4	-13,9			
0	1	491	-4174	-14184	13112	7422	71589	1627	1	6	12	26	15,0	21,1	15,0	21,0	1,7	1,6	-16,0			
0	1	492	918	-13056	16574	-4201	-75621	-4865	1	6	11	24	15,0	23,0	15,0	15,0	2,1	1,4	-14,5			
0	1	530	1916	-50	9810	13386	51628	10302	2	4	17	17	15,0	17,2	15,0	17,7	1,3	1,5	-15,3			
0	1	532	3721	-6812	4843	-11521	30044	7406	1	3	16	20	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,6	-16,4			
0	1	533	-2138	7032	8997	-16730	52307	-13590	2	8	17	85	15,0	15,8	15,0	17,2	1,1	1,5	-15,4			
0	1	534	15304	584	1520	-10364	-14216	14322	1	2	16	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,7	-17,1			
0	1	535	12393	596	621	16848	-11395	11785	2	2	16	20	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,7	-17,1			
0	1	536	5054	977	1604	14707	9513	8213	2	2	17	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,7	-17,1			
0	1	537	10130	-437	5029	-14107	-18857	16143	2	2	18	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,6	-16,1			
0	1	538	12364	617	3703	-11611	-15405	14224	1	2	19	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,6	-16,2			
0	1	539	9845	-207	3093	-8355	10151	10907	1	2	18	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,6	-16,2			
0	1	540	6042	76	4085	14392	11741	9207	2	2	19	21	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,6	-16,3			
0	1	541	4307	3720	4932	13716	16214	8207	2	2	17	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,6	-16,3			
0	1	542	24986	170	811	13878	-16269	-10858	1	2	18	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,8	-18,2			
0	1	543	13992	-53	953	-13607	14719	-14512	1	2	18	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,8	-17,7			
0	1	544	8026	-258	1956	-15670	-17817	16841	2	2	18	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,7	-17,2			
0	1	545	14587	3588	4326	13697	-18710	-10494	1	3	18	32	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,7	-17,5			
0	1	546	17487	2075	2899	13647	-20770	-11195	1	5	18	83	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,7	-17,0			
0	1	547	11551	1216	2626	-14249	-21712	-14808	2	6	18	89	15,0	15,0	15,0	15,0	0,3	1,7	-16,6			
0	1	548	8136	728	3857	-16272	-20724	17018	2	2	21	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,6	-16,2			
0	1	549	11496	4474	1749	11756	-9313	-6198	1	1	18	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,9	-19,0			
0	1	550	4655	3336	2873	5998	12731	-4745	1	2	15	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,8	-17,9			
0	1	551	9841	6605	5976	11378	-17045	-7046	1	2	16	19	15,0	15,0	15,0	15,0	0,8	1,8	-17,7			
0	1	552	2446	12765	1537	5248	14653	-5133	1	2	14	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,8	-18,0			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2																						
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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	2	43	15955	-16018	15973	-5476	38463	6238	2	3	18	18	5,7	8,1	6,2	10,2	2,0	2,7	-26,5			
0	2	72	7350	2252	3779	14309	-24841	7658	1	3	17	39	3,4	7,2	5,4	6,6	0,5	2,9	-28,7			
0	2	73	14141	4509	7251	21532	-28167	4813	2	2	18	17	5,4	9,5	8,4	9,5	0,9	2,9	-29,0			
0	2	75	-1027	-2719	1456	8025	8534	4095	1	1	17	16	1,2	1,5	2,3	2,4	0,2	3,3	-33,3			
0	2	76	16490	8869	18900	22337	-30804	10564	2	2	19	17	7,2	12,4	10,2	13,3	2,4	2,9	-29,0			
0	2	77	-3015	-6883	8595	-19165	-107196	-10092	2	5	17	18	5,9	30,5	3,5	15,8	1,1	2,1	-21,3			
0	2	78	-3057	-6116	6662	-18593	-102019	-8979	2	5	18	18	5,5	28,9	3,2	14,9	1,0	2,1	-21,2			
0	2	92	-601	-6404	8578	-18881	-94932	-5740	2	5	17	18	6,4	27,0	3,8	14,1	1,1	2,0	-20,4			
0	2	93	-703	-26958	10348	-18119	-112526	-12168	2	7	17	28	6,4	28,2	3,9	14,8	1,3	2,1	-21,0			
0	2	94	-1007	-29758	10860	-18884	-116284	-14946	2	8	17	34	6,6	28,7	4,0	15,0	1,4	2,1	-21,1			
0	2	95	-2954	-28643	11501	-16848	-115666	-13664	2	7	18	32	5,6	28,9	3,5	15,2	1,5	2,1	-21,4			
0	2	96	-2613	-26544	9993	-16823	-110167	-11097	2	7	17	27	5,5	27,6	3,4	14,4	1,3	2,1	-21,2			
0	2	129	-1641	-32601	8755	-20898	-89384	-13202	2	6	17	26	6,8	20,9	3,9	11,0	1,1	2,2	-21,7			
0	2	130	-1995	-34069	9623	-21192	-89858	-16180	2	7	17	29	6,9	20,8	4,1	11,0	1,2	2,2	-21,9			
0	2	149	19366	9286	15899	21689	36181	12632	1	5	17	61	7,4	7,3	10,9	12,6	2,0	2,9	-28,7			
0	2	150	14289	-1100	5884	22046	33243	11532	2	3	22	17	5,2	5,4	8,2	10,1	0,8	2,9	-28,7			
0	2	151	9941	-8064	5028	17207	25831	7860	2	3	18	33	4,1	4,0	6,6	6,3	0,6	2,8	-28,4			
0	2	166	10996	-5774	18299	-3157	23355	3015	3	3	15	27	5,2	5,0	5,2	7,6	2,3	2,6	-26,3			
0	2	605	9645	-25944	3900	18236	38016	7043	2	3	18	18	4,2	7,6								

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	2	618	-1521	-2837	6544	-19691	-100562	-8906	2	5	17	18	6,2	29,3	3,5	15,1	0,8	2,1	-20,8			
0	2	619	4042	3933	9492	-13938	-68385	-4058	2	4	18	18	5,3	20,4	5,1	17,0	1,2	2,3	-23,2			
0	2	621	-1648	-1293	5345	-19154	-95561	-4430	2	5	17	18	5,8	28,1	3,3	14,4	0,7	2,0	-20,0			
0	2	622	3610	3219	8953	-14369	-67863	-5499	2	4	18	18	5,4	19,8	5,0	17,3	1,1	2,3	-23,3			
0	2	624	-1610	-1757	5630	-19581	-97879	-6305	2	5	17	18	6,0	28,7	3,4	14,7	0,7	2,0	-20,4			
0	2	626	4699	5118	9015	-13202	-68707	-2165	2	4	18	19	5,1	20,1	5,0	17,2	1,2	2,3	-23,2			
0	2	629	4392	4716	9279	-13461	-68543	-2956	2	4	18	18	5,2	20,5	5,0	17,0	1,2	2,3	-23,2			
0	2	631	-1599	-965	4870	-18875	-93748	-3071	2	5	17	17	5,7	27,6	3,2	14,1	0,6	2,0	-19,6			
0	2	633	6909	5735	9284	-12034	-68353	-987	1	4	18	18	5,2	20,3	5,0	16,7	1,2	2,3	-23,1			
0	2	636	5010	5475	9251	-13143	-68863	-1714	1	4	18	19	5,2	20,2	5,0	17,0	1,2	2,3	-23,1			
0	2	640	7094	6186	10117	-12930	-68700	-855	1	4	18	19	5,5	20,3	5,3	16,5	1,3	2,3	-23,0			
0	2	643	7047	5918	9204	-12447	-68450	-933	1	4	18	19	5,3	20,2	5,0	16,5	1,2	2,3	-23,1			
0	2	647	6886	7026	10937	-13589	-69196	-890	1	5	18	33	5,8	20,6	4,9	16,4	1,4	2,3	-23,0			
0	2	650	7015	6576	10619	-13287	-68998	-860	1	4	18	22	5,7	20,5	5,1	16,4	1,4	2,3	-23,0			
0	2	654	6692	7768	10692	-13542	-69142	-1010	1	8	16	74	6,2	20,4	5,1	15,4	1,4	2,3	-22,9			
0	2	657	5649	7110	12632	-13927	-69724	-996	1	9	16	92	6,6	20,7	5,3	16,4	1,6	2,3	-22,9			
0	2	658	4734	3880	8575	-16850	-88294	-1089	2	5	17	18	6,6	25,7	3,8	13,4	1,1	2,0	-20,0			
0	2	660	6431	7849	11348	-13411	-69032	-1088	1	8	16	74	6,3	20,5	5,1	15,5	1,5	2,3	-22,9			
0	2	661	4693	4548	8854	-16453	-87436	-1115	2	5	16	62	6,8	24,7	4,0	12,9	1,1	2,0	-20,0			
0	2	664	4964	6103	11752	-14012	-70766	1594	1	4	16	18	6,4	21,3	5,1	16,2	1,5	2,3	-23,2			
0	2	665	4835	3263	8716	-16876	-89668	-1215	2	5	17	20	6,7	25,7	3,9	13,4	1,1	2,0	-20,3			
0	2	666	3580	280	5624	-17152	-91866	-1041	2	5	16	19	6,4	25,7	3,6	13,2	0,7	1,8	-17,7			
0	2	667	5331	7181	12803	-14420	-70532	-1059	1	8	16	87	6,8	21,0	5,2	16,1	1,6	2,3	-23,0			
0	2	668	4790	3577	8979	-17035	-89637	-1101	2	5	16	19	6,8	25,8	3,9	13,5	1,1	2,0	-20,1			
0	2	669	3522	440	5512	-17355	-91509	-972	2	5	16	21	6,4	25,4	3,6	13,0	0,7	1,7	-17,5			
0	2	671	5868	5380	10703	-13465	-70705	-1361	1	4	17	18	5,9	21,2	4,8	15,8	1,4	2,4	-23,6			
0	2	674	5941	5652	11277	-13386	-70565	-1306	1	4	17	18	6,1	21,2	5,2	16,0	1,4	2,3	-23,4			
0	2	678	5829	5217	9806	-13687	-71373	-1449	1	4	18	18	5,6	21,3	4,9	15,0	1,3	2,4	-24,1			
0	2	680	3496	-1059	3551	-17603	-95798	-1514	2	5	17	18	5,8	28,0	3,1	14,2	0,5	1,9	-18,6			
0	2	681	5805	5230	10206	-13531	-70904	-1413	1	4	18	18	5,7	21,2	4,8	15,0	1,3	2,4	-23,9			
0	2	683	3507	-874	3914	-17182	-94333	-1202	2	5	17	17	5,8	27,7	3,1	14,1	0,5	1,8	-18,3			
0	2	685	6269	5219	9135	-14206	-71593	-2012	1	4	17	18	5,9	21,4	4,5	15,0	1,2	2,5	-24,6			
0	2	686	4767	2108	6792	-17471	-93009	-2035	2	6	16	31	6,8	25,7	4,6	13,3	0,9	2,2	-21,6			
0	2	687	934	-1061	4250	-19020	-97693	-786	2	5	18	18	5,7	28,6	3,1	14,6	0,5	1,9	-19,2			
0	2	688	5990	5229	9129	-13804	-71828	-1483	1	4	16	18	6,0	21,3	4,5	15,0	1,2	2,4	-24,3			
0	2	689	4748	2051	6531	-17627	-92286	-1962	2	6	16	28	6,8	25,6	4,6	13,2	0,8	2,1	-21,4			
0	2	690	1627	-1075	3814	-18830	-96872	-549	2	5	18	18	5,8	28,3	3,1	14,4	0,5	1,9	-18,8			
0	2	692	6740	5441	9179	-12971	-73060	-1844	1	4	17	18	5,8	21,8	4,5	15,2	1,2	2,5	-25,1			
0	2	694	94	-1330	5180	-18746	-100011	-1915	2	5	21	18	5,4	29,4	3,0	15,0	0,7	2,0	-20,2			
0	2	695	6570	5274	9040	-13872	-72009	-2023	1	4	17	18	5,9	21,6	4,5	15,1	1,2	2,5	-24,8			
0	2	696	4632	2147	6966	-17146	-93908	-2230	2	6	16	27	6,6	26,1	4,5	13,5	0,9	2,2	-21,9			
0	2	697	614	-1156	4485	-19016	-98615	-1202	2	5	19	18	5,5	28,9	3,0	14,7	0,6	2,0	-19,7			
0	2	699	-1399	5570	9973	16276	-77343	1022	2	4	17	18	4,1	23,0	5,6	15,1	1,3	2,6	-25,5			
0	2	700	1510	1265	8835	-13110	-100813	-3980	2	8	18	49	4,9	27,9	4,0	14,5	1,1	2,3	-22,6			
0	2	701	-908	-3071	8005	-17083	-104819	-5156	2	5	17	18	5,8	30,7	3,4	15,9	1,0	2,1	-21,0			
0	2	702	6349	5533	9590	-11193	-74461	-1705	1	4	18	18	5,1	22,0	5,1	15,4	1,2	2,5	-25,3			
0	2	703	2808	2209	7954	-15099	-97308	-3048	2	6	18	25	5,2	27,3	4,4	14,2	1,0	2,2	-22,4			
0	2	704	-486	-1668	5948	-18041	-101857	-3161	2	5	17	18	5,9	29,9	3,3	15,3	0,8	2,1	-20,6			
0	2	706	-408	4645	12377	17431	-81268	1339	2	5	16	23	4,1	23,8	6,5	15,7	1,6	2,6	-25,7			
0	2	707	-3451	654	9376	17166	-87458	1881	2	6	18	27	3,6	24,4	5,3	12,8	1,2	2,6	-25,8			
0	2	708	726	-358	9676	-10907	-105388	-5402	1	5	16	18	4,6	31,8	4,1	16,5	1,2	2,3	-22,7			
0	2	709	61	-6146	10081	-8308	-111122	-6612	1	5	14	18	4,1	32,0	3,0	16,6	1,3	2,3	-22,9			
0	2	710	-854	-5359	9118	-16053	-108328	-7916	2	5	17	18	5,6	31,3	3,4	16,2	1,2	2,1	-21,3			
0	2	711	-787	-8470	10366	-14433	-112370	-11176	2	5	17	18	5,3	31,8	3,3	16,6	1,3	2,2	-21,6			
0	2	712	-594	-8021	9419	-18739	-97675	-8731	2	5	17	18	6,5	27,5	3,8	14,4	1,2	2,1	-20,7			
0	2	713	-4604	-5027	16895	14462	-91957	2457	2	5	18	18	3,8	27,6	5,4	14,9	2,2	2,6	-25,8			
0	2	714	-499	-8506	13881	-8626	-114498	-8026	1	5	16	18	4,2	32,9	3,4	17,3	1,8	2,3	-22,9			
0	2	715	-679	-10792	10678	-14542	-114683	-12420	2	6	17	18	5,4	31,9	3,4	16,6	1,4	2,2	-21,8			
0	2	727	-3050	-22197	6393	-20337	-96879	-4916	2	10	17	84	5,9	23,4	3,4	12,1	0,8	2,0	-19,8			
0	2	741	-1279	-31410	7872	-20408	-87526	-9827	2	6	17	23	6,6	20,5	3,8	10,8	1,0	2,1	-21,4			
0	2	755	-3116	-39715	13041	15552	-70492	9606	2	5	18	18	3,8	15,8	5,4	11,9	1,7	2,5	-25,3			
0	2	756	-1715	-35879	7537	18260	-67386	8905	2	10	17	90	3,4	13,8	5,8	9,9	1,0	2,5	-25,2			
0	2	757	2006	-30516	10448	15957	-61360	6064	2	4	18	18	4,9	14,0	5,9	10,0	1,3	2,5	-25,0			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 3

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	3	185	478	3149	575	2372	-5019	-1803	1	1	16	29	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,9	-19,0			
0	3	211	-743	-30907	7252	3270	-45078	-3080	1	9	17	83	15,0	15,0	15,0	15,0	0,9	1,4	-13,7			
0	3	869	-1150	-18286	5350	-19182	-72969	-15498</														

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 3

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	3	951	4403	985	1430	-11513	17027	-11906	1	2	16	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,3	-13,2			
0	3	952	4119	-472	6567	7865	-11091	-2769	1	2	18	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,8	1,8	-17,5			
0	3	953	3241	11766	5128	8191	9232	4728	1	1	15	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,7	1,8	-17,7			
0	3	954	6385	1750	3128	7431	-16101	-7155	1	2	16	25	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,7	-16,7			
0	3	955	6666	5042	1456	7740	-12347	-3650	1	2	15	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,7	-17,1			
0	3	956	7533	1368	1551	7848	-6384	-3912	1	1	15	13	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,8	-18,1			
0	3	957	4516	-1196	5147	15597	14085	-14094	2	2	18	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,7	1,4	-14,2			
0	3	958	3458	1279	3412	16617	-19513	-16215	2	2	17	19	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,5	-14,5			
0	3	959	4118	1188	2013	-14518	-16114	-15772	2	2	18	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,3	1,5	-15,4			
0	3	960	782	1850	3037	-16509	-21717	-15775	2	6	17	83	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,5	-15,0			
0	3	961	-299	1335	1427	-16074	-17420	-15535	2	2	17	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,6	-15,9			
0	3	962	-2486	1843	3137	-13445	-20297	-12220	2	2	18	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,6	-15,8			
0	3	963	-6365	953	1111	-13819	-15331	-12297	2	2	15	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,7	-16,7			
0	3	964	-1050	1507	1942	-3804	6248	-3206	1	1	18	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,4	-14,2			
0	3	965	186	1677	3774	6460	8692	-5354	1	1	18	15	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,4	-13,9			
0	3	966	-782	-167	2059	7166	-3014	-4072	1	1	17	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,3	1,5	-14,6			
0	3	967	1352	545	3704	10333	10341	-8366	2	1	18	15	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,4	-13,9			
0	3	968	-147	-370	845	11513	-6485	-7577	2	1	16	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,5	-14,7			
0	3	969	3532	45	3407	-8854	12153	-11225	1	3	19	34	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,4	-14,1			
0	3	970	2608	-482	1217	15045	-9766	-10523	3	2	34	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,5	-14,9			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
1	1	303	0	0	1	25284	58355	4249	3	4	17	18	13,5	19,2	13,5	20,7	0,0	-29,2				
1	1	304	0	0	0	26377	58585	9423	3	4	17	18	13,5	20,3	13,5	20,8	0,0	-29,1				
1	1	305	0	0	0	14793	48117	7781	2	4	17	18	13,5	20,0	13,5	17,1	0,0	-28,8				
1	1	306	0	-1	0	10401	-52412	3987	2	4	17	18	13,5	18,6	13,5	13,5	0,0	-28,3				
1	1	307	0	0	0	8143	-50708	1905	1	4	16	18	13,5	18,0	13,5	13,5	0,0	-27,8				
1	1	308	0	0	0	-9840	-49258	-1382	2	4	16	18	13,5	17,5	13,5	13,5	0,0	-27,3				
1	1	309	0	-1	0	8749	-48201	-2516	2	4	16	18	13,5	17,1	13,5	13,5	0,0	-26,8				
1	1	310	0	0	0	7597	39048	-3472	1	4	16	17	13,5	16,9	13,5	13,9	0,0	-26,4				
1	1	318	0	0	0	8547	43190	-4445	2	4	16	17	13,5	15,5	13,5	15,3	0,0	-26,5				
1	1	319	0	0	1	15942	55842	-3923	2	4	17	18	13,5	17,0	13,5	19,8	0,0	-26,6				
1	1	320	0	0	1	28915	55977	-1311	3	4	17	18	13,5	16,5	13,5	19,9	0,0	-26,6				
1	1	377	0	0	0	10684	43357	220	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-21,2				
1	1	378	0	0	0	11209	43422	-295	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-22,1				
1	1	387	0	0	0	12033	42128	1046	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,0	0,0	-22,5				
1	1	395	0	0	0	10698	43654	370	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,5	0,0	-21,3				
1	1	396	0	0	0	11372	43792	-639	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,5	0,0	-22,2				
1	1	397	0	0	0	12434	42321	-1825	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,0	0,0	-23,1				
1	1	1382	0	0	0	12328	40561	4985	2	4	17	17	13,5	18,9	13,5	14,4	0,0	-28,5				
1	1	1389	0	-1	0	9119	-51430	2820	2	4	16	18	13,5	18,3	13,5	13,5	0,0	-28,0				
1	1	1396	0	0	0	-10021	-50140	-1499	2	4	16	18	13,5	17,8	13,5	13,5	0,0	-27,5				
1	1	1403	0	0	0	7740	-48336	-1448	1	4	16	18	13,5	17,2	13,5	13,5	0,0	-27,1				
1	1	1410	0	0	0	8857	-47685	-3092	2	4	16	18	13,5	16,9	13,5	13,5	0,0	-26,6				
1	1	1427	0	0	0	9796	38753	5184	2	4	16	17	13,5	16,3	13,5	13,8	0,0	-26,1				
1	1	1469	0	0	0	6921	47932	-4288	1	4	16	18	13,5	16,1	13,5	17,0	0,0	-26,6				
1	1	1630	0	0	0	11345	41844	334	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	14,9	0,0	-21,9				
1	1	1635	0	1	0	9762	39520	448	2	7	16	61	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-20,0				
1	1	1636	0	0	0	10659	42735	428	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,2	0,0	-20,7				
1	1	1637	0	0	0	10732	43480	-27	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-21,6				
1	1	1638	0	-1	0	11596	42631	-565	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,1	0,0	-22,5				
1	1	1643	0	0	0	11045	41844	363	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	14,9	0,0	-22,1				
1	1	1649	0	0	1	11046	43463	892	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-20,8				
1	1	1650	0	0	0	10646	43614	-111	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,5	0,0	-21,7				
1	1	1651	0	-1	0	12069	43410	-1218	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-22,6				
1	1	1653	0	0	0	-4353	32020	-2121	1	3	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-24,2				
1	1	1654	0	0	1	-10268	30962	4725	2	3	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-26,6				
1	1	1655	0	0	0	9546	36385	7180	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-26,5				
1	1	1656	0	0	0	15265	41004	7477	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	14,6	0,0	-26,1				
1	1	1657	0	0	0	12872	40829	3817	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	14,5	0,0	-25,5				
1	1	1658	0	0	0	14477	41678	5561	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	14,8	0,0	-25,8				
1	1	1659	0	0	0	9960	38765	1224	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,8	0,0	-25,0				
1	1	1660	0	0	0	11218	39747	2394	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	14,1	0,0	-25,2				
1	1	1661	0	0	0	8872	38062	-594	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-24,5				
1	1	1662	0	0	0	9097	37886	275	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-24,7				
1	1	1663	0	0	1	10248	39163	-2371	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,9	0,0	-24,0				
1	1	1664	0	0	0	9491	38521	-1353	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,7	0,0	-24,2				
1	1	1665	0	0	1	9471	38897	-3653	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,8	0,0	-23,5				
1	1	1666	0	0	0	10282	39273	-3058	2	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,9	0,0	-23,7				
1	1	1667	0	0	0	5796	35389	-2632	1	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-23,3				
1	1	1668	0	0	0	6988	34852															

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq	
1	1	1681	0	0	0	11654	41701	-4161	2	4	17	17	13,5	13,5	13,5	14,8	0,0						-24,2
1	1	1682	0	0	0	-7654	35064	-3121	1	4	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						-25,3
1	1	1683	0	0	0	5866	40194	-4866	1	4	16	17	13,5	13,5	13,5	14,3	0,0						-25,0
1	1	1684	0	0	1	8115	31127	-2162	1	3	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						-25,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PUNZONAMENTO 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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	9	-22	-1114	2043	2600	1550	1316	0	0	16	6	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,3	-12,9			
0	1	10	10196	-3535	16028	-3302	-13770	2885	1	2	17	18	15,0	15,0	15,0	17,7	4,7	1,2	-11,9			
0	1	23	353	-9388	5543	-6568	-27093	-518	1	2	12	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,9	1,1	-11,1			
0	1	451	-2948	560	2215	7927	-29917	-5040	1	2	14	19	15,0	17,1	15,0	15,5	0,9	1,1	-10,6			
0	1	469	-3075	-3799	2738	8662	-27336	-1400	1	2	18	17	15,0	22,3	15,0	20,8	0,6	1,1	-10,9			
0	1	470	-46	-5186	4650	-4280	-37400	-1011	1	2	16	18	15,0	22,2	15,0	15,0	0,8	1,1	-10,8			
0	1	472	-4661	-2787	3085	10074	-27787	-2692	1	2	13	18	15,0	21,8	15,0	21,5	0,8	1,1	-10,9			
0	1	473	541	-3281	3616	-6185	-36788	-1241	1	2	18	18	15,0	21,6	15,0	15,0	0,8	1,1	-10,8			
0	1	476	-4714	-2258	2643	10532	-28450	-3931	1	2	13	17	15,0	20,4	15,0	19,9	0,9	1,1	-10,8			
0	1	480	223	-1467	1938	-6703	-28998	-1939	1	2	17	17	15,0	18,7	15,0	18,5	0,9	1,1	-10,7			
0	1	484	-2612	-10141	4644	4912	-32056	1645	1	2	10	17	15,0	23,4	15,0	17,7	0,6	1,1	-11,1			
0	1	485	-583	-10161	6114	-1536	-42228	-2315	0	3	8	17	15,0	21,6	15,0	15,0	0,8	1,1	-10,9			
0	1	487	-974	-5461	6031	6074	-28997	-493	1	2	17	18	15,0	23,8	15,0	20,8	1,2	1,1	-11,0			
0	1	488	-1402	-7125	6814	4298	-38999	-1651	1	2	18	18	15,0	23,0	15,0	15,0	1,2	1,1	-10,9			
0	1	491	-3387	-11564	11271	3172	-32716	939	1	2	9	17	15,0	21,1	15,0	21,0	1,7	1,1	-11,1			
0	1	492	-520	-10200	11398	-1805	-43307	-2084	0	3	9	17	15,0	23,0	15,0	15,0	2,1	1,1	-10,9			
0	1	530	-1999	-5055	8220	-6300	5417	-4402	1	1	18	18	15,0	17,2	15,0	17,7	1,3	1,2	-11,6			
0	1	532	2000	-5126	3562	-3031	6333	2183	0	1	15	11	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,2	-11,9			
0	1	533	-2828	-2917	6130	-5572	5938	-4403	1	1	11	11	15,0	15,8	15,0	17,2	1,1	1,2	-11,6			
0	1	534	11285	261	470	-3688	-6048	5761	1	1	15	14	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,2	-11,9			
0	1	535	9401	316	256	7376	4639	4829	1	1	14	13	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,2	-11,8			
0	1	536	4627	446	1230	7026	-3313	3486	1	1	17	14	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,2	-11,7			
0	1	537	8770	-466	2455	7293	-8636	6197	1	1	15	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,2	-11,6			
0	1	538	9006	21	1437	6891	3847	5533	1	1	15	14	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,2	-11,5			
0	1	539	7475	-245	1619	6679	-6489	4873	1	1	17	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,1	-11,5			
0	1	540	4686	-1050	2846	7030	3822	4004	1	1	17	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,1	-11,4			
0	1	541	4037	3760	3776	7357	6750	4130	1	1	17	13	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,1	-11,4			
0	1	542	11939	-95	329	-3137	4001	-4147	2	1	18	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,2	-12,4			
0	1	543	5858	-171	246	-5858	-7105	6074	1	1	17	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,2	-12,2			
0	1	544	8588	-207	680	-5642	-7240	6521	0	1	14	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,2	-12,0			
0	1	545	7983	1142	3731	4065	-7764	-3372	0	1	16	15	15,0	15,0	15,0	15,0	0,6	1,2	-12,2			
0	1	546	10450	597	1496	4491	-8876	-3766	0	1	17	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,2	-12,0			
0	1	547	10844	186	907	4313	-9442	6211	0	1	16	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,3	1,2	-11,8			
0	1	548	8319	55	1320	-6008	-9238	6590	0	1	14	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,2	-11,7			
0	1	549	3689	1400	1294	3125	-3201	-1947	0	0	14	11	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,3	-12,7			
0	1	550	1691	-564	826	-1866	-6361	-1335	0	1	16	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,2	-12,4			
0	1	551	4656	2189	3370	2788	-6810	-2202	0	1	11	15	15,0	15,0	15,0	15,0	0,8	1,2	-12,3			
0	1	552	38	4771	480	-1389	2043	-1272	0	0	9	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,2	-12,4			

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	2	43	9834	-13921	5947	-3014	21842	3329	2	2	13	16	5,7	8,1	6,2	10,2	2,0	1,7	-17,1			
0	2	72	5129	-1658	1598	8038	-9419	2122	1	1	17	17	3,4	7,2	5,4	6,6	0,5	1,8	-17,6			
0	2	73	10114	1435	3504	13860	-11739	5677	1	1	16	17	5,4	9,5	8,4	9,5	0,9	1,8	-17,6			
0	2	75	-432	-1176	731	4451	4066	2189	1	1	17	18	1,2	1,5	2,3	2,4	0,2	1,9	-19,2			
0	2	76	12627	6210	8966	13593	-12864	7856	1	1	16	15	7,2	12,4	10,2	13,3	2,4	1,8	-17,6			
0	2	77	-1676	-5083	8492	-13192	-75567	-8481	1	3	17	17	5,9	30,5	3,5	15,8	1,1	1,5	-15,3			
0	2	78	-1441	-4898	7449	-12786	-72546	-7153	1	3	17	17	5,5	28,9	3,2	14,9	1,0	1,5	-15,4			
0	2	92	-652	-4940	6919	-13953	-68322	-3896	1	3	16	17	6,4	27,0	3,8	14,1	1,1	1,6	-15,9			
0	2	93	-1429	-27270	9082	-12801	-84513	-9403	1	4	17	18	6,4	28,2	3,9	14,8	1,3	1,6	-15,9			
0	2	94	-1648	-6671	9329	-13195	-73760	-9090	1	3	17	18	6,6	28,7	4,0	15,0	1,4	1,6	-15,9			
0	2	95	-1792	-5978	9551	-10567	-73540	-6341	1	3	17	17	5,6	28,9	3,5	15,2	1,5	1,5	-15,3			
0	2	96	-1507	-5743	8694	-10803	-70160	-5573	1	3	17	17	5,5	27,6	3,4	14,4	1,3	1,5	-15,4			
0	2	129	-1293	-27071	8399	-14972	-64092	-9449	1	3	17	18	6,8	20,9	3,9	11,0	1,1	1,6	-16,2			
0	2	130	-1529	-26428	9385	-15273	-63659	-11658	1	3	17	18	6,9	20,8	4,1	11,0	1,2	1,6	-16,2			
0	2	149	13551	5873	6195	12373	13264	8208	1	1	18	18	7,4	7,3	10,9	12,6	2,0	1,7	-17,3			
0	2	150	9555	-178	2387	12982	11587	7196	1	1	15	16	5,2	5,4	8,2	10,1	0,8	1,7	-17,3			
0	2	151	6290	-4153	2887	9030	7045	4566	1	1	15	12	4,1	4,0	6,6	6,3	0,6	1,7	-17,2			
0	2	166	8229	-10130	8910	-789	12323	546	12	1	18	17	5,2	5,0	5,2	7,6	2,3	1,7	-17,3			
0	2	605	7218	-1287	2163	11366	-10385	3588	1	1	17	17	4,2	7,6	6,7	7,2	0,5	1,8	-17,6			
0	2	610	-87	4175	4631	-7313	-25959	-5888	1	2	16	17	4,8	18,4	3,7	16,7	0,6	1,6	-16,2			
0	2	611	1159	798	8242	-7544	-26513	-5239	1	2	16	17	5,5	18,9	4,3	20,1	1,2	1,6	-16,2			
0	2	612	99	-2289	7703	-10419																

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	2	622	1944	-3348	5914	-6206	-29026	-2329	1	2	18	17	5,4	19,8	5,0	17,3	1,1	1,6	-16,0			
0	2	624	17	-3927	5458	-12351	-63824	-3760	1	3	15	17	6,0	28,7	3,4	14,7	0,7	1,6	-15,5			
0	2	626	1567	-1962	3235	-5633	-30221	-657	1	2	15	17	5,1	20,1	5,0	17,2	1,2	1,6	-16,1			
0	2	629	1530	-2317	4015	-5718	-29941	-1036	1	2	16	17	5,2	20,5	5,0	17,0	1,2	1,6	-16,0			
0	2	631	383	-3508	3238	-11905	-62227	-1628	1	3	15	17	5,7	27,6	3,2	14,1	0,6	1,6	-15,6			
0	2	633	2277	-1519	2858	-5436	-30444	-237	1	2	17	17	5,2	20,3	5,0	16,7	1,2	1,6	-16,1			
0	2	636	1697	-1712	3051	-5676	-30457	-459	1	2	15	17	5,2	20,2	5,0	17,0	1,2	1,6	-16,1			
0	2	640	2596	-1174	3324	-5715	-30758	-178	1	2	18	17	5,5	20,3	5,3	16,5	1,3	1,6	-16,1			
0	2	643	2443	-1360	2613	-5562	-30557	-199	1	2	17	17	5,3	20,2	5,0	16,5	1,2	1,6	-16,1			
0	2	647	2708	-506	4104	-5909	-31184	-269	1	2	19	17	5,8	20,6	4,9	16,4	1,4	1,6	-16,2			
0	2	650	2687	-900	3740	-5824	-30993	-214	1	2	18	17	5,7	20,5	5,1	16,4	1,4	1,6	-16,1			
0	2	654	2576	24	3984	-5965	-31241	-371	1	2	18	17	6,2	20,4	5,1	15,4	1,4	1,6	-16,2			
0	2	657	2565	-230	6683	-5880	-31483	-361	1	2	18	17	6,6	20,7	5,3	16,4	1,6	1,6	-16,2			
0	2	658	2098	-1132	5156	-9754	-51957	-476	1	2	14	17	6,6	25,7	3,8	13,4	1,1	1,6	-15,9			
0	2	660	2541	252	5198	-5807	-31182	-402	1	2	18	17	6,3	20,5	5,1	15,5	1,5	1,6	-16,2			
0	2	661	2051	-741	5162	-9567	-51472	-489	1	2	14	17	6,8	24,7	4,0	12,9	1,1	1,6	-15,9			
0	2	664	2564	-881	4897	-6185	-31398	-563	1	2	18	17	6,4	21,3	5,1	16,2	1,5	1,6	-16,2			
0	2	665	2203	-1542	4840	-9904	-51972	-577	1	2	14	17	6,7	25,7	3,9	13,4	1,1	1,6	-16,0			
0	2	666	-380	-2333	4392	-13002	-62251	-249	1	3	16	17	6,4	25,7	3,6	13,2	0,7	1,6	-15,8			
0	2	667	2589	-557	5784	-6188	-31887	-458	1	2	17	17	6,8	21,0	5,2	16,1	1,6	1,6	-16,2			
0	2	668	2164	-1331	5218	-9993	-52219	-506	1	2	14	17	6,8	25,8	3,9	13,5	1,1	1,6	-15,9			
0	2	669	-375	-2159	4529	-13121	-62299	-188	1	3	16	17	6,4	25,4	3,6	13,0	0,7	1,6	-15,8			
0	2	671	2456	-1257	4317	-6115	-31168	-610	1	2	12	17	5,9	21,2	4,8	15,8	1,4	1,6	-16,3			
0	2	674	2492	-1147	4927	-6076	-31194	-573	1	2	12	17	6,1	21,2	5,2	16,0	1,4	1,6	-16,3			
0	2	678	2544	-1332	3461	-6093	-31205	-610	1	2	12	17	5,6	21,3	4,9	15,0	1,3	1,6	-16,3			
0	2	680	-410	-3116	1935	-12870	-62954	-458	1	3	16	17	5,8	28,0	3,1	14,2	0,5	1,6	-15,9			
0	2	681	2467	-1308	3917	-6085	-31129	-617	1	2	19	17	5,7	21,2	4,8	15,0	1,3	1,6	-16,3			
0	2	683	-431	-2997	2494	-12837	-62584	-358	1	3	16	17	5,8	27,7	3,1	14,1	0,5	1,6	-15,8			
0	2	685	2916	-1595	2888	-5970	-31655	-679	1	2	12	17	5,9	21,4	4,5	15,0	1,2	1,6	-16,3			
0	2	686	2381	-2408	2498	-9530	-52975	-812	1	2	15	17	6,8	25,7	4,6	13,3	0,9	1,6	-16,1			
0	2	687	-277	-3229	2142	-12522	-63413	-612	1	3	16	17	5,7	28,6	3,1	14,6	0,5	1,6	-15,9			
0	2	688	2696	-1558	2663	-6082	-31540	-603	1	2	12	17	6,0	21,3	4,5	15,0	1,2	1,6	-16,3			
0	2	689	2316	-2377	2310	-9847	-52843	-815	1	2	15	17	6,8	25,6	4,6	13,2	0,8	1,6	-16,0			
0	2	690	-355	-3177	1932	-12822	-63241	-507	1	3	16	17	5,8	28,3	3,1	14,4	0,5	1,6	-15,9			
0	2	692	2872	-1781	3365	-4654	-32616	395	0	2	16	17	5,8	21,8	4,5	15,2	1,2	1,6	-16,4			
0	2	694	-225	-3425	3506	-11314	-64544	-1191	1	3	16	17	5,4	29,4	3,0	15,0	0,7	1,6	-15,9			
0	2	695	3186	-1661	3052	-5373	-31871	-520	1	2	18	17	5,9	21,6	4,5	15,1	1,2	1,6	-16,4			
0	2	696	2401	-2465	2814	-8905	-53199	-806	1	2	15	17	6,6	26,1	4,5	13,5	0,9	1,6	-16,1			
0	2	697	-208	-3319	2791	-11986	-63738	-809	1	3	16	17	5,5	28,9	3,0	14,7	0,6	1,6	-15,9			
0	2	699	-2092	-2128	4846	6239	-36075	1547	1	2	13	17	4,1	23,0	5,6	15,1	1,3	1,6	-16,4			
0	2	700	919	-2917	5859	-4651	-57240	-1297	1	3	13	17	4,9	27,9	4,0	14,5	1,1	1,6	-16,1			
0	2	701	-787	-3926	6401	-9874	-68141	-3054	1	3	16	17	5,8	30,7	3,4	15,9	1,0	1,6	-15,9			
0	2	702	3029	-1985	3951	-3594	-33811	856	0	2	13	17	5,1	22,0	5,1	15,4	1,2	1,6	-16,4			
0	2	703	1754	-2622	4190	-6419	-54956	-944	1	2	14	17	5,2	27,3	4,4	14,2	1,0	1,6	-16,1			
0	2	704	-426	-3548	4736	-10544	-65874	-1910	1	3	16	17	5,9	29,9	3,3	15,3	0,8	1,6	-15,9			
0	2	706	-1422	-2349	7071	7124	-39196	2194	1	2	16	17	4,1	23,8	6,5	15,7	1,6	1,6	-16,5			
0	2	707	-2993	-3161	7622	7511	-43970	3116	1	2	12	17	3,6	24,4	5,3	12,8	1,2	1,6	-16,5			
0	2	708	222	-3207	7562	-3107	-60278	-1888	0	3	18	17	4,6	31,8	4,1	16,5	1,2	1,6	-16,1			
0	2	709	-1635	-5164	8557	2354	-63973	-2359	0	3	8	17	4,1	32,0	3,0	16,6	1,3	1,6	-16,0			
0	2	710	-1142	-4597	7737	-9203	-70760	-4498	1	3	17	17	5,6	31,3	3,4	16,2	1,2	1,6	-15,9			
0	2	711	-1296	-5911	8936	-7887	-73751	-6073	1	3	17	17	5,3	31,8	3,3	16,6	1,3	1,6	-15,9			
0	2	712	-1079	-5508	8052	-13826	-70289	-5714	1	3	16	17	6,5	27,5	3,8	14,4	1,2	1,6	-15,9			
0	2	713	-3714	-2647	12617	5950	-47062	3684	1	2	10	17	3,8	27,6	5,4	14,9	2,2	1,6	-16,4			
0	2	714	-532	-6113	10777	-1834	-66084	-2618	0	3	9	18	4,2	32,9	3,4	17,3	1,8	1,6	-16,0			
0	2	715	-1224	-6583	9311	-8280	-75407	-6600	1	3	17	18	5,4	31,9	3,4	16,6	1,4	1,6	-15,9			
0	2	727	-327	-5181	4983	-14359	-63216	-2592	1	3	16	17	5,9	23,4	3,4	12,1	0,8	1,6	-16,0			
0	2	741	-587	-27806	7531	-14439	-63574	-6920	1	3	16	18	6,6	20,5	3,8	10,8	1,0	1,6	-16,2			
0	2	755	-2033	-3333	11533	4337	-30948	4670	1	2	18	17	3,8	15,8	5,4	11,9	1,7	1,6	-16,2			
0	2	756	-1110	-7343	6523	6037	-28382	4238	1	2	14	16	3,4	13,8	5,8	9,9	1,0	1,6	-16,2			
0	2	757	1475	-7540	6354	4480	-22279	2735	0	2	12	18	4,9	14,0	5,9	10,0	1,3	1,6	-16,2			

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 3

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	3	185	151	995	329	635	-1566	-561	0	0	4	13	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,3	-12,7			
0	3	211	-1102	-8263	6959	-1388	-30194	-1883	0	2	5	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,9	1,1	-10,6			
0	3	869	-608	-7223	3765	-6712	-24280	-5497	1	2	17	18	15,0	20,4	15,0	21,1	0,7	1,1	-11,3			
0	3	870	45	-6232	5867	-7210	-24692	-5165	1	2	15	17	15,0	21,7	15,0	17,4	0,7	1,1	-11,3			
0	3	871	-507	-8371	6522	-8850	-38592	-7096	1	2	16	18	15,0	24,4	15,0	15,0	0,8	1,1	-11,0			
0	3	872	-264	-7404	6424	-9085	-38430	-6640	1	2	16	18	15,0	24,4	15,0	15,0	0,8	1,1	-11,0			
0	3																					

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 3

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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	3	954	-941	259	1192	-3309	-7433	-2572	1	1	16	13	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,1	-11,0			
0	3	955	-368	971	611	-1313	-5257	-906	0	1	7	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,1	-11,0			
0	3	956	-667	233	706	1195	-2413	-1181	0	0	5	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,1	-11,0			
0	3	957	988	128	2309	-5991	-8598	-6256	1	1	14	14	15,0	15,0	15,0	15,0	0,7	1,1	-10,9			
0	3	958	599	1246	1380	-7089	-9881	-6832	1	1	15	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,1	-10,9			
0	3	959	359	447	900	-6486	-7227	-6681	1	1	14	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,3	1,1	-11,1			
0	3	960	-3	687	1659	-7094	-10041	-6480	1	1	16	14	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,1	-10,9			
0	3	961	-909	415	907	-6791	-7479	-6385	1	1	17	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,1	-11,0			
0	3	962	-348	652	1607	-5737	-9410	-4860	1	1	16	18	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,1	-10,9			
0	3	963	-1933	262	684	-5764	-6493	-4877	1	1	13	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,1	-11,0			
0	3	964	-857	-1271	1473	-2817	3380	-1961	1	1	15	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,1	-10,9			
0	3	965	-9	493	1214	3238	3210	-2840	1	1	16	13	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,1	-10,9			
0	3	966	-289	-141	679	3534	2620	-2260	1	1	16	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,3	1,1	-11,1			
0	3	967	311	204	1056	4762	-5612	-4046	1	1	12	16	15,0	15,0	15,0	15,0	0,5	1,1	-10,9			
0	3	968	-193	-196	268	5382	3819	-3662	1	1	14	10	15,0	15,0	15,0	15,0	0,1	1,1	-11,1			
0	3	969	906	-3	896	-4398	-1716	-5182	1	1	13	13	15,0	15,0	15,0	15,0	0,4	1,1	-10,9			
0	3	970	582	-280	608	6742	4902	-4887	1	1	14	17	15,0	15,0	15,0	15,0	0,2	1,1	-11,1			

S.L.U. - AZIONI S.L.D. -VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 1 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	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
1	1	303	0	0	1	15408	28657	1548	2	2	16	17	13,5	19,2	13,5	20,7	0,0	-17,5				
1	1	304	0	0	0	14009	27901	4511	1	2	16	17	13,5	20,3	13,5	20,8	0,0	-17,5				
1	1	305	0	0	0	5838	20169	3811	1	2	16	17	13,5	20,0	13,5	17,1	0,0	-17,4				
1	1	306	0	-1	0	4070	-27509	1884	1	2	16	17	13,5	18,6	13,5	13,5	0,0	-17,3				
1	1	307	0	0	0	2968	-26308	749	1	2	16	17	13,5	18,0	13,5	13,5	0,0	-17,2				
1	1	308	0	0	0	2649	-25259	-452	1	2	16	17	13,5	17,5	13,5	13,5	0,0	-17,1				
1	1	309	0	-1	0	3310	-24270	-1242	1	2	16	17	13,5	17,1	13,5	13,5	0,0	-17,1				
1	1	310	0	0	0	2463	14487	-1465	1	2	16	17	13,5	16,9	13,5	13,9	0,0	-17,2				
1	1	318	0	0	0	3580	17568	-2626	1	2	16	17	13,5	15,5	13,5	15,3	0,0	-17,6				
1	1	319	0	0	1	9583	25517	-2354	1	2	16	17	13,5	17,0	13,5	19,8	0,0	-17,7				
1	1	320	0	0	1	17896	26300	-1272	2	2	16	17	13,5	16,5	13,5	19,9	0,0	-17,7				
1	1	377	0	-1	0	7715	29668	358	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-18,0				
1	1	378	0	-1	0	9217	31188	-340	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-18,1				
1	1	387	0	0	0	7643	23746	729	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,0	0,0	-17,6				
1	1	395	0	-1	0	7051	25400	746	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,5	0,0	-18,0				
1	1	396	0	-1	0	7936	26103	-279	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,5	0,0	-18,1				
1	1	397	0	1	0	11475	27674	-2338	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,0	0,0	-18,1				
1	1	1382	0	0	0	4731	15369	2461	1	2	16	17	13,5	18,9	13,5	14,4	0,0	-17,4				
1	1	1389	0	-1	0	3490	-26838	1279	1	2	16	17	13,5	18,3	13,5	13,5	0,0	-17,2				
1	1	1396	0	0	0	-5013	-25857	-577	1	2	16	17	13,5	17,8	13,5	13,5	0,0	-17,1				
1	1	1403	0	0	0	2976	-24577	-826	1	2	16	17	13,5	17,2	13,5	13,5	0,0	-17,1				
1	1	1410	0	0	0	3210	-23790	-1430	1	2	16	17	13,5	16,9	13,5	13,5	0,0	-17,2				
1	1	1427	0	-1	0	3471	-21398	-1799	1	2	16	17	13,5	16,3	13,5	13,8	0,0	-17,3				
1	1	1469	0	0	0	2986	20566	-2417	1	2	16	17	13,5	16,1	13,5	17,0	0,0	-17,6				
1	1	1630	0	0	0	8018	29011	540	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	14,9	0,0	-17,6				
1	1	1635	0	5	0	6245	25941	548	1	2	16	18	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,8				
1	1	1636	0	-1	0	6512	28505	724	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,2	0,0	-17,9				
1	1	1637	0	-1	0	7719	30283	138	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-18,1				
1	1	1638	-1	-5	0	10175	31825	-788	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,1	0,0	-18,1				
1	1	1643	0	0	0	7063	23930	900	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	14,9	0,0	-17,6				
1	1	1649	0	-1	1	6161	24515	365	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-17,9				
1	1	1650	0	-1	0	6832	25607	365	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,5	0,0	-18,0				
1	1	1651	-1	-5	0	9047	26630	-966	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	15,4	0,0	-18,1				
1	1	1653	0	-1	0	-3675	23746	-4683	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-18,0				
1	1	1654	0	0	1	-4655	17426	2699	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,0				
1	1	1655	0	0	0	5658	19694	4296	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,0				
1	1	1656	0	0	0	7866	20943	4506	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	14,6	0,0	-17,1				
1	1	1657	0	0	0	6328	19323	2275	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	14,5	0,0	-17,2				
1	1	1658	0	0	0	7127	20302	3299	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	14,8	0,0	-17,1				
1	1	1659	0	0	0	4838	17810	758	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,8	0,0	-17,3				
1	1	1660	0	0	0	5522	18469	1444	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	14,1	0,0	-17,2				
1	1	1661	0	0	0	4209	17387	-315	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,4				
1	1	1662	0	0	0	4278	17281	191	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,4				
1	1	1663	0	0	1	-2987	18301	-1266	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,9	0,0	-17,4				
1	1	1664	0	0	0	4546	17812	-777	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,7	0,0	-17,4				
1	1	1665	0	0	1	4965	18885	-1877	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,8	0,0	-17,5				
1	1	1666	0	0	0	-3007	18641	-1604	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,9	0,0	-17,5				
1	1	1667	0	0	0	-2537	17666	-1290	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,5				
1	1	1668	0	0	0	4006	17599	1902	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,5				
1	1	1669	0	0	0	1808	16225	691	0	2	12	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0	-17,5				
1	1	1670	0	0	0	5239	18786	1826	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	14,1	0,0	-17,6				
1	1	1671	0	0	0	5212	18804	2251	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,7	0,0	-17,5				
1	1	1																				

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO 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	542	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	2,8	2,0	1,6	1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	210	1	2,2	1,4	139	1	-1,6	0,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,9	2,1	1,5	1,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,7	1	2,9	2,1	3,1	1	-1,8	1,4	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	6,7	-0,9	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	-0,9	-0,1
0	1	543	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	6,8	-0,9	-0,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	1,6	1	-0,9	-0,1	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,3	7,4	-1,3	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	284	1	0,4	7,7	57	1	-0,8	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,3	7,6	-1,3	-0,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	2,4	1	-1,3	-0,1	
0	1	544	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,7	7,5	-1,8	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	308	1	0,8	7,4	103	1	-1,4	-0,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	7,7	-1,9	-0,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	3,4	1	-1,9	-0,1	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,4	4,3	-2,1	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	208	1	-0,6	4,9	188	1	-2,2	0,6
0	1	545	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,4	4,4	-2,2	0,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	3,9	1	-2,2	0,5	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,2	6,3	-2,4	0,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	0,0	0	0,0	0,0	4,3	1	-2,4	0,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,2	6,4	-2,5	0,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	4,5	1	-2,5	0,2	
0	1	546	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,2	6,3	-2,4	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	244	1	-0,2	6,9	187	1	-2,4	0,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,2	6,4	-2,5	0,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	4,5	1	-2,5	0,2	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,4	7,3	-2,9	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	267	1	0,2	7,6	180	1	-2,4	-0,2
0	1	547	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,5	7,4	-3,1	-0,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	5,6	1	-3,1	-0,2	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,9	7,5	-3,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	288	1	-0,5	7,5	240	1	-3,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	7,7	-3,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	6,5	1	-3,6	0,0	
0	1	548	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,7	0,6	-0,7	0,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,1	1	-0,7	0,7	1,3	1	-0,7	0,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	0,5	-0,7	0,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,2	1	-0,7	0,5	1,3	1	-0,7	0,2	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,1	0,2	-2,2	1,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,8	1	-1,1	0,4	3,8	1	-2,2	1,4
0	1	549	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,2	0,2	-2,4	1,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,9	1	-1,2	0,2	4,2	1	-2,4	1,0	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,0	2,0	-2,3	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	152	1	-1,0	2,3	187	1	-2,3	0,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,0	2,0	-2,5	0,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,9	1	-1,0	2,0	4,4	1	-2,5	0,4	
0	1	550	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,0	2,0	-2,3	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	152	1	-1,0	2,3	187	1	-2,3	0,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,0	2,0	-2,5	0,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,9	1	-1,0	2,0	4,4	1	-2,5	0,4	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,8	-2,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	0,1	1	-0,1	-0,7	3,5	1	-2,0	0,9
0	1	551	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,2	-0,8	-2,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,2	1	-0,2	-0,8	3,8	1	-2,1	0,0	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,9	7,5	-3,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	288	1	-0,5	7,5	240	1	-3,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	7,7	-3,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	6,5	1	-3,6	0,0	
0	1	552	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,7	0,6	-0,7	0,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,1	1	-0,7	0,7	1,3	1	-0,7	0,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	0,5	-0,7	0,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,2	1	-0,7	0,5	1,3	1	-0,7	0,2	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,1	0,2	-2,2	1,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,8	1	-1,1	0,4	3,8	1	-2,2	1,4
0	1	552	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,2	0,2	-2,4	1,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,9	1	-1,2	0,2	4,2	1	-2,4	1,0	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,0	2,0	-2,3	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	152	1	-1,0	2,3	187	1	-2,3	0,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,0	2,0	-2,5	0,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,9	1	-1,0	2,0	4,4	1	-2,5	0,4	
0	1	552	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,8	-2,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	0,1	1	-0,1	-0,7	3,5	1	-2,0	0,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,2	-0,8	-2,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,2	1	-0,2	-0,8	3,8	1	-2,1	0,0	

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	2	43	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	0,6	6,8	9,5	-6,6	0,000	0,000	RaraCls	192,0	0,0	0	0,0	0,0	17,6	1	11,4	-8,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,6	6,8	9,5	-6,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	14,7	1	9,5	-6,7	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	5,6	3,6	5,6	-11,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	463	1	5,4	3,0	6,9	1	6,6	-13,8
0	2	72	Perm	0,2	0,00	0	1	5,3	3,4	5,3	-11,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,3	1	5,3	3,4	5,3	1	5,3	-11,6	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	9,6	7,0	10,1	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	814	1	8,9	6,5	34,3	1	10,7	-12,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	9,1	6,7	9,5	-9,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,5	1	9,1	6,7	13,7	1	9,5	-9,8	
0	2	75	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	3,3	-0,8	3,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	4,5	1	3,0	-0,8	4,1	1	2,7	-2,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	-0,8	2,7	-2,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,6	1	3,1	-0,8	4,3	1	2,7	-2,0	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	9,4	8,7	11,2	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	855	1	8,6	8,4	506	1	11,7	-9,0
0	2	76	Perm	0,2	0,00	0	1	8,9	8,4	10,6	-6,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,0	1	8,9	8,4	16,4	1	10,6	-6,2	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-9,2	-1,2	-57,3	-21,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	13,5	1	-9,2	-1,5	54,2	1	-53,9	-25,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,2	-1,2	-56,4	-20,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,5	1	-9,2	-1,2	56,6	1	-56,4	-20,8	
0	2	77	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,9	-1,1	-55,3	-21,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	554	1	-8,9	-1,3	114,4	1	-52,1	-25,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,9	-1,1	-54,4	-20,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,0	1	-8,9	-1,1	54,7	1	-54,4	-20,9	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-9,7	-0,5	-55,5	-20,5	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,1	1	-9,6	-0,7	54,3	1	-52,6	-24,8
0	2	92	Perm	0,2	0,00	0	1	-9,5	-0,5	-53,8	-20,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,9	1	-9,5	-0,5	55,6	1	-53,8	-20,8	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,9	-1,0	-59,1	-20,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	562	1	-9,0	-1,3	126,9	1	-55,9	-23,9
			Perm	0,2																				

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	2	150	Perm	0,2	0,00	0	1	8,1	9,0	8,8	-7,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,8	1	8,1	9,0	13,4	1	8,8	-7,0
			Rara											RaraCls	192,0	11,2	1	8,1	6,0	11,4	1	8,9	-13,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,7	6,5	8,3	-10,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	743	1	8,1	6,0	198	1	8,9	-13,3
0	2	151	Perm	0,2	0,00	0	1	8,5	6,3	7,9	-10,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,7	1	8,5	6,3	10,5	1	7,9	-10,6
			Rara											RaraCls	192,0	8,3	1	5,9	3,1	6,3	1	6,2	-13,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	6,2	3,8	5,3	-11,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	502	1	5,9	3,1	49	1	6,2	-13,7
0	2	166	Perm	0,2	0,00	0	1	6,1	3,7	5,0	-11,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,5	1	6,1	3,7	4,9	1	5,0	-11,5
			Rara											RaraCls	192,0	0,0	0	0,0	0,0	16,9	1	11,1	-8,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,3	5,8	9,2	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	272	1	-1,0	6,1	473	1	11,1	-8,8
0	2	605	Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	5,7	9,0	-7,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	13,6	1	9,0	-7,5
			Rara											RaraCls	192,0	10,3	1	7,4	4,4	10,0	1	8,2	-13,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	7,8	5,1	7,4	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	646	1	7,4	4,4	146	1	8,2	-13,5
0	2	610	Perm	0,2	0,00	0	1	7,5	4,8	7,0	-11,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,3	1	7,5	4,8	8,6	1	7,0	-11,4
			Rara											RaraCls	192,0	3,5	1	-2,4	-2,1	8,4	1	8,9	-17,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,4	-1,7	5,7	-13,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	95	1	-2,4	-2,1	68	1	8,9	-17,4
0	2	611	Perm	0,2	0,00	0	1	1,4	-1,7	6,3	-13,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,5	1	-2,9	-1,7	5,8	1	6,3	-13,1
			Rara											RaraCls	192,0	3,7	1	-2,5	-0,4	5,7	1	7,1	-20,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,7	-0,1	3,9	-16,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	152	1	-2,5	-0,4	30	1	7,1	-20,9
0	2	612	Perm	0,2	0,00	0	1	0,6	-0,1	4,5	-16,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,4	1	-3,0	-0,1	3,6	1	4,5	-16,7
			Rara											RaraCls	192,0	10,0	1	-6,8	-0,9	22,8	1	-21,9	-23,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,2	-0,7	-25,8	-19,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	426	1	-6,8	-0,9	326	1	-21,9	-23,2
0	2	613	Perm	0,2	0,00	0	1	-7,1	-0,7	-25,0	-19,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,4	1	-7,1	-0,7	26,1	1	-25,0	-19,0
			Rara											RaraCls	192,0	10,2	1	-7,0	-0,6	23,3	1	-22,3	-23,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,3	-0,3	-26,1	-18,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	450	1	-7,0	-0,6	340	1	-22,3	-23,0
0	2	614	Perm	0,2	0,00	0	1	-7,3	-0,4	-25,3	-18,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,7	1	-7,3	-0,4	26,4	1	-25,3	-18,9
			Rara											RaraCls	192,0	13,0	1	-8,9	-1,2	42,5	1	-42,2	-24,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,0	-0,9	-45,8	-20,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	558	1	-8,9	-1,2	880	1	-42,2	-24,1
0	2	615	Perm	0,2	0,00	0	1	-9,0	-0,9	-44,9	-19,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,2	1	-9,0	-0,9	45,3	1	-44,9	-19,9
			Rara											RaraCls	192,0	13,4	1	-9,1	-1,0	42,2	1	-41,8	-24,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,3	-0,8	-45,3	-20,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	580	1	-9,1	-1,0	865	1	-41,8	-24,5
0	2	616	Perm	0,2	0,00	0	1	-9,3	-0,8	-44,4	-20,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,5	1	-9,3	-0,8	44,9	1	-44,4	-20,3
			Rara											RaraCls	192,0	1,2	1	-0,8	0,7	3,9	1	3,4	-27,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,5	1,0	-1,9	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	81	1	-0,8	0,7	22	1	3,4	-27,0
0	2	617	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,4	1,0	-1,3	-22,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,0	1	-1,4	1,0	2,6	1	-1,3	-22,8
			Rara											RaraCls	192,0	8,7	1	-6,0	-0,3	24,6	1	-23,6	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,4	0,0	-27,2	-21,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	393	1	-6,0	-0,3	342	1	-23,6	-25,8
0	2	618	Perm	0,2	0,00	0	1	-6,4	-0,1	-26,4	-21,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,3	1	-6,4	-0,1	27,6	1	-26,4	-21,6
			Rara											RaraCls	192,0	12,5	1	-8,6	-0,6	41,6	1	-41,3	-25,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,8	-0,4	-44,6	-21,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	556	1	-8,6	-0,6	838	1	-41,3	-25,4
0	2	619	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,8	-0,4	-43,7	-21,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,8	1	-8,8	-0,4	44,1	1	-43,7	-21,3
			Rara											RaraCls	192,0	0,7	1	-0,5	0,3	2,7	1	-0,8	-26,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,1	0,5	-4,4	-22,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	40	1	-0,5	0,3	16	1	-0,8	-26,8
0	2	621	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,1	0,3	-3,8	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,5	1	-1,1	0,3	3,8	1	-3,8	-22,6
			Rara											RaraCls	192,0	11,7	1	-8,0	0,0	43,0	1	-41,4	-26,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,4	0,2	-44,5	-21,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	538	1	-8,0	0,0	836	1	-41,4	-26,2
0	2	622	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,3	0,1	-43,7	-21,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,1	1	-8,3	0,1	45,3	1	-43,7	-21,9
			Rara											RaraCls	192,0	0,9	1	-0,6	0,5	2,9	1	1,1	-27,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,2	0,7	-3,4	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	59	1	-0,6	0,5	17	1	1,1	-27,2
0	2	624	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,2	0,6	-2,8	-23,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,7	1	-1,2	0,6	3,3	1	-2,8	-23,0
			Rara											RaraCls	192,0	12,1	1	-8,3	-0,2	42,9	1	-41,4	-26,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	0,0	-44,6	-21,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	550	1	-8,3	-0,2	836	1	-41,4	-26,0
0	2	626	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,5	0,0	-43,7	-21,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,4	1	-8,5	0,0	45,4	1	-43,7	-21,8
			Rara											RaraCls	192,0	0,5	1	-0,4	0,5	3,4	1	-2,3	-26,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,0	0,6	-5,8	-21,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	42	1	-0,4	0,5	19	1	-2,3	-26,2
0	2	629	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	0,4	-5,1	-22,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,3	1	-0,9	0,4	4,4	1	-5,1	-22,0
			Rara											RaraCls	192,0	0,5	1	-0,3	0,3	3,1	1	-1,6	-26,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,9	0,5	-5,2	-21,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	33	1	-0,3	0,3	18	1	-1,6	-26,4
0	2	631	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	0,3	-4,5	-22,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,3	1	-0,9	0,3	4,1	1	-4,5	-22,2
			Rara											RaraCls	192,0	11,5	1	-7,9	0,0	43,1	1	-41,5	-26,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,3	0,3	-44,5	-21,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	531	1	-7,9	0,0	839	1	-41,5	-26,1
0	2	633	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,2	0,2	-43,7	-21,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,9	1	-8,2	0,2	45,3	1	-43,7	-21,8
			Rara											RaraCls	192,0	0,8	1	-0,7	0,8	3,8	1	-3,4	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,3	0,9	-6,9	-21,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	71	1	-0,7	0,8	22	1	-3,4	-25,7
0	2	636	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,1	0,7	-6,0	-21,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,5	1	-1,1	0,7	4,9	1	-6,0	-21,5
			Rara											RaraCls	192,0	0,8	1	-0,6	0,7	3,6	1	-2,9	-26,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,2	0,8	-6,4	-21,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	62	1	-0,6	0,7	21	1	-2,9	-26,0
0	2	640	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,1	0,6	-5,6	-21,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,5	1	-1,1	0,6	4,6	1	-5,6	-21,8
			Rara											RaraCls	192,0	0,9	1	-0,7	0,9	4,2	1	-4,2	-25,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,4	1,1	-7,6	-20,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	79	1	-0,7	0,9	24	1	-4,2	

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	2	658	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,6	-0,3	-8,4	-20,8	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,4	1	-1,6	-0,3	7,0	1	-8,4	-20,8
			Rara											RaraClis	192,0	8,4	1	-5,7	-0,8	30,9	1	-29,7	-25,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,2	-0,3	-32,6	-20,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	357	1	-5,7	-0,8	519	1	-29,7	-25,2
0	2	660	Perm	0,2	0,00	0	1	-6,1	-0,4	-31,7	-20,8	0,000	0,000	PermClis	144,0	8,9	1	-6,1	-0,4	33,0	1	-31,7	-20,8
			Rara											RaraClis	192,0	1,6	1	-1,0	-0,4	4,8	1	-5,6	-24,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,6	0,1	-8,7	-19,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	58	1	-1,0	-0,4	26	1	-5,6	-24,0
0	2	661	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	0,0	-8,1	-19,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,2	1	-1,5	0,0	6,8	1	-8,1	-19,7
			Rara											RaraClis	192,0	8,1	1	-5,5	-0,6	30,4	1	-29,2	-24,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,0	-0,1	-32,1	-20,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	353	1	-5,5	-0,6	514	1	-29,2	-24,5
0	2	664	Perm	0,2	0,00	0	1	-5,9	-0,2	-31,3	-20,2	0,000	0,000	PermClis	144,0	8,6	1	-5,9	-0,2	32,6	1	-31,3	-20,2
			Rara											RaraClis	192,0	2,4	1	-1,6	-1,1	5,3	1	-6,3	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,1	-0,6	-9,3	-21,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	69	1	-1,6	-1,1	29	1	-6,3	-25,7
0	2	665	Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	-0,6	-8,8	-21,3	0,000	0,000	PermClis	144,0	3,0	1	-2,0	-0,6	7,4	1	-8,8	-21,3
			Rara											RaraClis	192,0	8,7	1	-5,9	-1,0	31,3	1	-30,1	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,4	-0,5	-32,9	-21,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	367	1	-5,9	-1,0	524	1	-30,1	-25,7
0	2	666	Perm	0,2	0,00	0	1	-6,3	-0,5	-32,1	-21,3	0,000	0,000	PermClis	144,0	9,2	1	-6,3	-0,5	33,4	1	-32,1	-21,3
			Rara											RaraClis	192,0	12,6	1	-8,6	-0,8	45,8	1	-44,2	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,0	-0,3	-47,0	-21,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	551	1	-8,6	-0,8	918	1	-44,2	-25,7
0	2	667	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,9	-0,4	-45,9	-21,2	0,000	0,000	PermClis	144,0	13,0	1	-8,9	-0,4	47,6	1	-45,9	-21,2
			Rara											RaraClis	192,0	2,4	1	-1,6	-0,9	5,2	1	-6,2	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,1	-0,4	-9,3	-21,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	78	1	-1,6	-0,9	29	1	-6,2	-25,8
0	2	668	Perm	0,2	0,00	0	1	-2,1	-0,4	-8,7	-21,4	0,000	0,000	PermClis	144,0	3,0	1	-2,1	-0,4	7,3	1	-8,7	-21,4
			Rara											RaraClis	192,0	8,8	1	-6,0	-0,8	31,3	1	-30,1	-25,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,5	-0,4	-33,0	-20,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	376	1	-6,0	-0,8	526	1	-30,1	-25,5
0	2	669	Perm	0,2	0,00	0	1	-6,4	-0,4	-32,1	-21,1	0,000	0,000	PermClis	144,0	9,3	1	-6,4	-0,4	33,5	1	-32,1	-21,1
			Rara											RaraClis	192,0	12,7	1	-8,7	-0,8	45,9	1	-44,3	-25,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,1	-0,3	-47,1	-20,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	558	1	-8,7	-0,8	923	1	-44,3	-25,5
0	2	671	Perm	0,2	0,00	0	1	-9,0	-0,4	-46,0	-21,0	0,000	0,000	PermClis	144,0	13,1	1	-9,0	-0,4	47,7	1	-46,0	-21,0
			Rara											RaraClis	192,0	1,9	1	-1,4	-1,8	5,4	1	-6,6	-26,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-1,2	-9,4	-21,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	41	1	-1,4	-1,8	30	1	-6,6	-26,1
0	2	674	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,9	-1,1	-9,0	-21,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,9	1	-1,9	-1,1	7,6	1	-9,0	-21,7
			Rara											RaraClis	192,0	2,0	1	-1,4	-1,5	5,3	1	-6,4	-26,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-0,9	-9,3	-21,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	47	1	-1,4	-1,5	29	1	-6,4	-26,0
0	2	678	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,9	-0,9	-8,8	-21,6	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,8	1	-1,9	-0,9	7,4	1	-8,8	-21,6
			Rara											RaraClis	192,0	1,8	1	-1,4	-1,9	6,0	1	-7,1	-26,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-1,2	-9,9	-21,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	1	-1,4	-1,9	33	1	-7,1	-26,2
0	2	680	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,9	-1,2	-9,4	-21,8	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,8	1	-1,9	-1,2	8,3	1	-9,4	-21,8
			Rara											RaraClis	192,0	12,5	1	-8,5	-0,8	46,1	1	-44,5	-26,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,9	-0,3	-47,2	-21,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	545	1	-8,5	-0,8	921	1	-44,5	-26,2
0	2	681	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,8	-0,4	-46,0	-21,8	0,000	0,000	PermClis	144,0	12,8	1	-8,8	-0,4	47,7	1	-46,0	-21,8
			Rara											RaraClis	192,0	1,8	1	-1,4	-1,9	5,8	1	-6,8	-26,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-1,3	-9,6	-21,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	1	-1,4	-1,9	32	1	-6,8	-26,1
0	2	683	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,9	-1,2	-9,1	-21,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,8	1	-1,9	-1,2	8,0	1	-9,1	-21,7
			Rara											RaraClis	192,0	12,4	1	-8,5	-0,8	45,9	1	-44,3	-26,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,9	-0,4	-47,0	-21,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	542	1	-8,5	-0,8	915	1	-44,3	-26,2
0	2	685	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,8	-0,4	-45,8	-21,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	12,7	1	-8,8	-0,4	47,5	1	-45,8	-21,7
			Rara											RaraClis	192,0	1,7	1	-1,3	-1,6	6,4	1	-7,8	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,7	-0,9	-10,4	-21,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	35	1	-1,3	-1,6	35	1	-7,8	-25,8
0	2	686	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,7	-0,9	-9,9	-21,5	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,6	1	-1,7	-0,9	8,9	1	-9,9	-21,5
			Rara											RaraClis	192,0	8,3	1	-5,6	-1,1	32,5	1	-31,2	-25,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,0	-0,5	-33,8	-21,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	344	1	-5,6	-1,1	553	1	-31,2	-25,9
0	2	687	Perm	0,2	0,00	0	1	-5,9	-0,5	-32,9	-21,6	0,000	0,000	PermClis	144,0	8,7	1	-5,9	-0,5	34,2	1	-32,9	-21,6
			Rara											RaraClis	192,0	12,2	1	-8,3	-0,7	46,5	1	-44,9	-26,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,7	-0,3	-47,6	-21,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	536	1	-8,3	-0,7	935	1	-44,9	-26,0
0	2	688	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,5	-0,3	-46,3	-21,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	12,4	1	-8,5	-0,3	48,0	1	-46,3	-21,7
			Rara											RaraClis	192,0	1,9	1	-1,4	-1,8	6,2	1	-7,4	-26,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-1,1	-10,2	-21,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	40	1	-1,4	-1,8	34	1	-7,4	-26,1
0	2	689	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,9	-1,1	-9,7	-21,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	2,8	1	-1,9	-1,1	8,6	1	-9,7	-21,7
			Rara											RaraClis	192,0	8,6	1	-5,8	-1,2	32,2	1	-31,0	-26,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,3	-0,6	-33,6	-21,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	353	1	-5,8	-1,2	544	1	-31,0	-26,1
0	2	690	Perm	0,2	0,00	0	1	-6,2	-0,6	-32,7	-21,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	9,0	1	-6,2	-0,6	34,1	1	-32,7	-21,7
			Rara											RaraClis	192,0	12,4	1	-8,5	-0,8	46,3	1	-44,7	-26,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,9	-0,3	-47,4	-21,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	545	1	-8,5	-0,8	928	1	-44,7	-26,1
0	2	692	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,7	-0,3	-46,2	-21,7	0,000	0,000	PermClis	144,0	12,7	1	-8,7	-0,3	47,8	1	-46,2	-21,7
			Rara											RaraClis	192,0	0,5	1	-0,4	-0,8	7,2	1	-8,9	-25,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,9	-0,1	-11,6	-21,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	-0,4	-0,8	39	1	-8,9	-25,6
0	2	694	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	-0,2	-10,8	-21,5	0,000	0,000	PermClis	144,0	1,0	1	-0,7	-0,2	9,7	1	-10,8	-21,5
			Rara											RaraClis	192,0	11,2	1	-7,6	-0,6	46,4	1	-46,0	-25,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,8	-0,2	-48,7	-21,1	0,000	0,000	RaraFer									

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	2	701	Rara	0,2	0,00	0	1	-2,3	-0,4	-36,9	-21,1	0,000	0,000	RaraClis	144,0	3,3	1	-2,3	-0,4	37,3	1	-36,9	-21,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-6,9	-0,6	-52,1	-20,6	0,000	0,000	RaraFer	192,0	10,1	1	-6,9	-0,8	49,6	1	-49,3	-24,9
0	2	702	Rara	0,2	0,00	0	1	-6,8	-0,6	-50,5	-20,8	0,000	0,000	RaraClis	144,0	9,9	1	-6,8	-0,6	50,9	1	-50,5	-20,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,4	-12,8	-21,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,3	1	0,9	-0,3	8,5	1	-10,2	-25,5
0	2	703	Rara	0,2	0,00	0	1	-0,1	0,2	-12,1	-21,4	0,000	0,000	RaraClis	144,0	0,9	1	0,6	0,2	11,2	1	-12,1	-21,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-3,5	-0,1	-35,9	-21,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	5,1	1	-3,4	-0,6	33,7	1	-33,4	-25,4
0	2	704	Rara	0,2	0,00	0	1	-3,5	-0,2	-34,9	-21,2	0,000	0,000	RaraClis	144,0	5,1	1	-3,5	-0,2	35,3	1	-34,9	-21,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-7,3	-0,4	-50,0	-20,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	10,6	1	-7,2	-0,7	47,6	1	-47,3	-25,3
0	2	706	Rara	0,2	0,00	0	1	-7,2	-0,4	-48,5	-21,2	0,000	0,000	RaraClis	144,0	10,5	1	-7,2	-0,4	48,9	1	-48,5	-21,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-17,9	-21,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	5,4	1	3,7	-0,2	14,1	1	-15,1	-25,4
0	2	707	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-17,0	-21,3	0,000	0,000	RaraClis	144,0	5,2	1	3,6	0,1	16,9	1	-17,0	-21,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-22,2	-20,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	6,8	1	4,5	-2,0	19,0	1	-19,3	-25,2
0	2	708	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-21,2	-21,1	0,000	0,000	RaraClis	144,0	6,7	1	4,5	-1,7	21,5	1	-21,2	-21,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,2	-0,8	-40,6	-20,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	2,1	1	-1,4	-1,1	38,4	1	-38,0	-24,6
0	2	709	Rara	0,2	0,00	0	1	-1,3	-0,8	-39,4	-20,6	0,000	0,000	RaraClis	144,0	2,0	1	-1,3	-0,8	39,8	1	-39,4	-20,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-43,7	-20,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,9	1	1,3	-1,3	41,4	1	-41,0	-24,2
0	2	710	Rara	0,2	0,00	0	1	-0,1	-1,2	-42,4	-20,4	0,000	0,000	RaraClis	144,0	2,1	1	1,4	-1,2	42,8	1	-42,4	-20,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-6,4	-0,8	-54,4	-20,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	9,6	1	-6,5	-1,1	51,8	1	-51,5	-24,4
0	2	711	Rara	0,2	0,00	0	1	-6,3	-0,9	-52,8	-20,5	0,000	0,000	RaraClis	144,0	9,3	1	-6,3	-0,9	53,1	1	-52,8	-20,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-5,5	-1,0	-57,0	-20,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	8,4	1	-5,7	-1,2	54,3	1	-54,1	-24,0
0	2	712	Rara	0,2	0,00	0	1	-5,5	-1,0	-55,3	-20,3	0,000	0,000	RaraClis	144,0	8,0	1	-5,5	-1,0	55,6	1	-55,3	-20,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	-9,7	-0,8	-57,1	-20,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,1	1	-9,6	-1,0	55,8	1	-54,0	-24,3
0	2	713	Rara	0,2	0,00	0	1	-9,5	-0,8	-55,3	-20,5	0,000	0,000	RaraClis	144,0	13,8	1	-9,5	-0,8	57,1	1	-55,3	-20,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,0	-2,5	-24,8	-17,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	4,4	1	3,0	-2,7	22,0	1	-21,7	-22,1
0	2	714	Rara	0,2	0,00	0	1	-0,9	-2,4	-23,7	-18,1	0,000	0,000	RaraClis	144,0	4,6	1	3,1	-2,4	24,0	1	-23,7	-18,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	-1,2	-45,4	-19,8	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,0	1	-0,8	-1,3	43,0	1	-42,6	-23,5
0	2	715	Rara	0,2	0,00	0	1	-0,6	-1,2	-44,0	-19,9	0,000	0,000	RaraClis	144,0	0,9	1	0,7	-1,2	44,4	1	-44,0	-19,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-5,7	-0,9	-58,5	-19,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	8,8	1	-5,9	-1,1	55,7	1	-55,5	-23,8
0	2	727	Rara	0,2	0,00	0	1	-5,7	-0,9	-56,7	-20,1	0,000	0,000	RaraClis	144,0	8,4	1	-5,7	-0,9	57,0	1	-56,7	-20,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-10,0	-0,3	-52,7	-21,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,2	1	-9,8	-0,5	51,4	1	-49,7	-25,5
0	2	741	Rara	0,2	0,00	0	1	-9,8	-0,3	-51,0	-21,4	0,000	0,000	RaraClis	144,0	14,2	1	-9,8	-0,3	52,8	1	-51,0	-21,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-10,1	-0,4	-44,0	-20,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,3	1	-9,8	-0,7	42,1	1	-40,6	-24,2
0	2	755	Rara	0,2	0,00	0	1	-9,8	-0,5	-42,3	-20,4	0,000	0,000	RaraClis	144,0	14,3	1	-9,8	-0,5	44,0	1	-42,3	-20,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-3,1	-26,1	-20,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	2,5	1	2,1	-3,5	28,2	1	-23,1	-24,3
0	2	756	Rara	0,2	0,00	0	1	-0,1	-3,1	-25,7	-19,9	0,000	0,000	RaraClis	144,0	2,9	1	2,2	-3,1	32,5	1	-25,7	-19,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-24,0	-22,5	0,000	0,000	RaraFer	192,0	5,4	1	3,6	-2,6	25,0	1	-21,0	-26,8
0	2	757	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-23,6	-22,3	0,000	0,000	RaraClis	144,0	5,6	1	3,7	-2,3	29,2	1	-23,6	-22,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-19,0	-21,8	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,8	1	2,6	-0,8	18,2	1	-16,2	-26,0
0	2	757	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-18,7	-21,8	0,000	0,000	RaraClis	144,0	14,6	1	2,6	-0,8	22,9	1	-16,2	-26,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-18,7	-21,8	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,6	1	2,5	-0,3	22,6	1	-18,7	-21,8

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 3

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	3	185	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,2	-0,2	-0,6	0,0	0,000	0,000	RaraClis	192,0	0,2	1	-0,2	-0,3	1,1	1	-0,6	0,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,2	-0,2	-0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	144,0	0,3	1	-0,2	-0,2	1,2	1	-0,6	0,0
0	3	211	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,7	-1,3	-20,7	-18,5	0,000	0,000	RaraClis	192,0	0,7	1	0,6	-1,5	25,2	1	-15,8	-22,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,8	-1,3	-21,5	-18,6	0,000	0,000	RaraFer	144,0	1,2	1	-0,8	-1,3	38,2	1	-21,5	-18,6
0	3	869	Rara	0,3	0,00	0	1	1,0	-1,3	2,0	-15,1	0,000	0,000	RaraClis	192,0	2,0	1	-1,2	-1,6	4,1	1	4,0	-19,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,8	-1,3	-1,1	-15,3	0,000	0,000	RaraFer	144,0	3,3	1	-1,8	-1,3	2,5	1	1,8	-15,3
0	3	870	Rara	0,3	0,00	0	1	-1,9	-0,1	-1,1	-16,1	0,000	0,000	RaraClis	192,0	2,6	1	-1,5	-0,4	3,7	1	3,2	-20,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,1	-0,1	-1,7	-16,2	0,000	0,000	RaraFer	144,0	9,6	1	-1,5	-0,4	21	1	-1,7	-16,2
0	3	871	Rara	0,3	0,00	0	1	-4,0	-0,9	-14,7	-18,3	0,000	0,000	RaraClis	144,0	3,6	1	-2,1	-0,1	2,5	1	-1,7	-16,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,3	-0,9	-15,6	-18,5	0,000	0,000	RaraFer	192,0	6,3	1	-3,6	-1,2	13,4	1	-11,6	-22,4
0	3	872	Rara	0,3	0,00	0	1	-4,2	-0,7	-14,9	-17,6	0,000	0,000	RaraClis	144,0	7,5	1	-4,3	-0,9	20,0	1	-15,6	-18,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,5	-0,7	-15,8	-17,7	0,000	0,000	RaraFer	192,0	6,6	1	-3,8	-0,9	13,8	1	-11,8	-21,7
0	3	873	Rara	0,3	0,00	0	1	-4,2	-0,7	-14,9	-17,6	0,000	0,000	RaraClis	144,0	7,8	1	-4,5	-0,7	20,3	1	-15,8	-17,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,0	-1,0	-24,3	-18,6	0,000	0,000	RaraFer	192,0	8,0	1	-4,6	-1,2	27,4	1	-20,7	

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 3

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	3	968	Rara												RaraCls	192,0	5,9	1	3,3	-2,2	4,5	1	-2,5	0,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,3	-1,5	2,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	171	1	3,3	-2,2	194	1	-2,5	0,1	
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,4	-1,6	2,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,1	1	3,4	-1,6	4,7	1	-2,6	0,0	
0	3	969	Rara											RaraCls	192,0	6,3	1	3,6	-0,7	8,6	1	-4,8	0,2	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,3	-0,3	-4,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	247	1	3,6	-0,7	371	1	-4,8	0,2	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,4	-0,4	-4,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,5	1	3,8	-0,4	8,8	1	-4,9	0,0	
0	3	970	Rara											RaraCls	192,0	7,4	1	4,2	-1,9	6,2	1	-3,4	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,1	-1,2	3,1	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	248	1	4,2	-1,9	263	1	-3,4	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,3	-1,3	3,2	-0,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,5	1	4,3	-1,3	6,3	1	-3,5	-0,1	

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 1 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)	
1	1	303	Rara												RaraCls	192,0	19,0	1	9,4	0,0	3,0	1	1,8	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	10,1	0,0	5,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	780	1	9,4	0,0	80	1	1,8	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	9,6	0,0	4,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	19,6	1	9,6	0,0	8,0	1	4,9	0,0	
1	1	304	Rara											RaraCls	192,0	7,4	1	3,6	0,0	3,8	1	-2,4	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	6,0	0,0	3,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	302	1	3,6	0,0	103	1	-2,4	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	0,0	2,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,8	1	4,8	0,0	4,1	1	2,5	0,0	
1	1	305	Rara											RaraCls	192,0	7,5	1	-3,7	0,0	13,6	1	-8,4	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,7	0,0	-5,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	305	1	-3,7	0,0	365	1	-8,4	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,2	0,0	-5,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,6	1	-3,2	0,0	8,8	1	-5,4	0,0	
1	1	306	Rara											RaraCls	192,0	6,7	1	-3,3	0,0	20,3	1	-12,3	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,0	0,0	-9,8	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	271	1	-3,3	0,0	536	1	-12,3	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,5	0,0	-9,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,2	1	-2,5	0,0	15,0	1	-9,1	0,0	
1	1	307	Rara											RaraCls	192,0	5,4	1	-2,6	0,0	21,5	1	-13,0	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,2	0,0	-10,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	218	1	-2,6	0,0	568	1	-13,0	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,9	0,0	-9,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,8	1	-1,9	0,0	15,9	1	-9,6	0,0	
1	1	308	Rara											RaraCls	192,0	3,2	1	-1,6	0,0	20,1	1	-12,2	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,0	0,0	-9,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	129	1	-1,6	0,0	532	1	-12,2	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,1	0,0	-8,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,2	1	-1,1	0,0	14,8	1	-8,9	0,0	
1	1	309	Rara											RaraCls	192,0	5,1	1	-2,5	0,0	20,0	1	-12,1	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,2	0,0	-9,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	207	1	-2,5	0,0	527	1	-12,1	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	0,0	-8,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,0	1	-2,0	0,0	14,5	1	-8,8	0,0	
1	1	310	Rara											RaraCls	192,0	7,0	1	-3,4	0,0	15,8	1	-9,6	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,3	0,0	-7,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	286	1	-3,4	0,0	417	1	-9,6	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,7	0,0	-6,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,5	1	-2,7	0,0	10,6	1	-6,4	0,0	
1	1	318	Rara											RaraCls	192,0	8,1	1	-4,0	0,0	11,0	1	-6,8	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,0	0,0	-5,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	330	1	-4,0	0,0	297	1	-6,8	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,4	0,0	-4,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,9	1	-3,4	0,0	6,5	1	-4,0	0,0	
1	1	319	Rara											RaraCls	192,0	12,0	1	5,9	0,0	6,3	1	3,9	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	6,7	0,0	6,8	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	492	1	5,9	0,0	169	1	3,9	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,7	0,0	6,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,7	1	5,7	0,0	9,8	1	6,1	0,0	
1	1	320	Rara											RaraCls	192,0	23,0	1	11,3	0,0	8,8	1	5,4	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	12,6	0,0	8,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	943	1	11,3	0,0	237	1	5,4	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	11,1	0,0	7,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	22,5	1	11,1	0,0	12,1	1	7,5	0,0	
1	1	377	Rara											RaraCls	192,0	10,0	1	4,9	0,0	31,6	1	19,2	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,5	0,0	21,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	410	1	4,9	0,0	840	1	19,2	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,6	0,0	18,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,5	1	4,6	0,0	30,4	1	18,5	0,0	
1	1	378	Rara											RaraCls	192,0	12,1	1	6,0	0,0	33,4	1	20,4	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	6,5	0,0	22,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	496	1	6,0	0,0	890	1	20,4	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,7	0,0	19,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,5	1	5,7	0,0	31,9	1	19,5	0,0	
1	1	387	Rara											RaraCls	192,0	9,6	1	4,7	0,0	31,5	1	14,6	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,5	0,0	16,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	391	1	4,7	0,0	1258	1	14,6	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	0,0	14,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,1	1	4,4	0,0	31,2	1	14,5	0,0	
1	1	395	Rara											RaraCls	192,0	9,2	1	4,5	0,0	26,6	1	16,2	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,0	0,0	18,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	374	1	4,5	0,0	706	1	16,2	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,1	0,0	15,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,5	1	4,1	0,0	25,8	1	15,7	0,0	
1	1	396	Rara											RaraCls	192,0	10,2	1	5,0	0,0	27,4	1	16,7	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,6	0,0	18,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	417	1	5,0	0,0	728	1	16,7	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,9	0,0	16,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,0	1	4,9	0,0	26,8	1	16,3	0,0	
1	1	397	Rara											RaraCls	192,0	15,3	1	7,5	0,0	38,4	1	17,9	0,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,2	0,0	19,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	627	1	7,5	0,0	1538	1	17,9	0,0	
			Perm	0,2	0,00	0	1	6,7	0,0	17,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,7	1	6,7	0,0	36,5	1	17,0	0,0	

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Quo N.r	Per N.r	Nodo N.r	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)
1	1	1630	Freq	0,3	0,00	0	1	-3,5	0,0	-2,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	287	1	-3,4	0,0	175	1	-4,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,9	0,0	-1,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,0	1	-2,9	0,0	4,2	1	2,6	0,0
			Rara											RaraCls	192,0	10,3	1	5,1	0,0	40,0	1	18,6	0,0
1	1	1635	Freq	0,3	0,00	0	1	5,8	0,0	20,8	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	421	1	5,1	0,0	1601	1	18,6	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	0,0	17,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,8	1	4,8	0,0	38,5	1	17,9	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	6,4	1	3,1	0,0	35,6	1	16,6	0,0	
1	1	1636	Freq	0,3	0,00	0	1	3,7	0,0	18,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	261	1	3,1	0,0	1423	1	16,6	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,5	0,0	16,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,1	1	3,5	0,0	35,9	1	16,7	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	8,2	1	4,0	0,0	30,2	1	18,4	0,0	
1	1	1637	Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	0,0	20,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	333	1	4,0	0,0	801	1	18,4	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,0	0,0	18,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,3	1	4,0	0,0	29,5	1	18,0	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	10,1	1	5,0	0,0	32,4	1	19,8	0,0	
1	1	1638	Freq	0,3	0,00	0	1	5,5	0,0	21,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	413	1	5,0	0,0	862	1	19,8	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,7	0,0	18,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,7	1	4,7	0,0	31,0	1	18,9	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	13,5	1	6,6	0,0	34,3	1	20,9	0,0	
1	1	1643	Freq	0,3	0,00	0	1	7,2	0,0	22,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	550	1	6,6	0,0	913	1	20,9	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	6,2	0,0	19,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,6	1	6,2	0,0	32,3	1	19,7	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	9,0	1	4,4	0,0	32,1	1	14,9	0,0	
1	1	1649	Freq	0,3	0,00	0	1	5,1	0,0	17,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	366	1	4,4	0,0	1280	1	14,9	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,1	0,0	14,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,4	1	4,1	0,0	31,5	1	14,6	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	7,7	1	3,7	0,0	25,5	1	15,5	0,0	
1	1	1650	Freq	0,3	0,00	0	1	4,3	0,0	17,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	312	1	3,7	0,0	675	1	15,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,7	0,0	15,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,6	1	3,7	0,0	25,2	1	15,3	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	8,9	1	4,4	0,0	27,0	1	16,4	0,0	
1	1	1651	Freq	0,3	0,00	0	1	4,9	0,0	18,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	365	1	4,4	0,0	717	1	16,4	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,0	0,0	15,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,2	1	4,0	0,0	25,9	1	15,7	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	11,7	1	5,8	0,0	28,1	1	17,1	0,0	
1	1	1653	Freq	0,3	0,00	0	1	6,4	0,0	18,8	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	480	1	5,8	0,0	745	1	17,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,5	0,0	16,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,2	1	5,5	0,0	27,2	1	16,5	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	7,8	1	3,8	0,0	33,4	1	15,5	0,0	
1	1	1654	Freq	0,3	0,00	0	1	4,1	0,0	16,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	317	1	3,8	0,0	1331	1	15,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,2	0,0	14,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,6	1	3,2	0,0	31,4	1	14,6	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	4,2	1	2,1	0,0	12,1	1	5,6	0,0	
1	1	1655	Freq	0,3	0,00	0	1	2,2	0,0	7,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	172	1	2,1	0,0	478	1	5,6	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,8	0,0	6,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,6	1	1,8	0,0	14,8	1	6,8	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	5,2	1	2,5	0,0	12,7	1	5,8	0,0	
1	1	1656	Freq	0,3	0,00	0	1	3,4	0,0	8,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	212	1	2,5	0,0	502	1	5,8	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,7	0,0	7,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,5	1	2,7	0,0	15,8	1	7,3	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	6,8	1	-3,3	0,0	9,8	1	4,5	0,0	
1	1	1657	Freq	0,3	0,00	0	1	3,3	0,0	7,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	278	1	-3,3	0,0	388	1	4,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,5	0,0	6,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,9	1	-2,9	0,0	13,3	1	6,1	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	4,0	1	-2,0	0,0	5,0	1	2,3	0,0	
1	1	1658	Freq	0,3	0,00	0	1	2,6	0,0	5,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	164	1	-2,0	0,0	196	1	2,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,9	0,0	3,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,9	1	1,9	0,0	8,5	1	3,9	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	5,7	1	-2,8	0,0	6,7	1	3,1	0,0	
1	1	1659	Freq	0,3	0,00	0	1	2,7	0,0	5,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	232	1	-2,8	0,0	264	1	3,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,0	0,0	4,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,5	1	-2,2	0,0	10,3	1	4,7	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	3,9	1	1,9	0,0	3,7	1	1,7	0,0	
1	1	1660	Freq	0,3	0,00	0	1	2,6	0,0	4,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	157	1	1,9	0,0	146	1	1,7	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,9	0,0	3,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,9	1	1,9	0,0	6,9	1	3,2	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	3,6	1	1,8	0,0	4,2	1	1,9	0,0	
1	1	1661	Freq	0,3	0,00	0	1	2,6	0,0	4,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	148	1	1,8	0,0	166	1	1,9	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,9	0,0	3,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,9	1	1,9	0,0	7,5	1	3,4	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	3,1	1	1,5	0,0	2,9	1	1,3	0,0	
1	1	1662	Freq	0,3	0,00	0	1	2,0	0,0	3,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	126	1	1,5	0,0	115	1	1,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,4	0,0	2,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,9	1	1,4	0,0	6,1	1	2,8	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	3,4	1	1,6	0,0	3,4	1	1,6	0,0	
1	1	1663	Freq	0,3	0,00	0	1	2,2	0,0	4,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	137	1	1,6	0,0	134	1	1,6	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	0,0	3,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,3	1	1,6	0,0	6,5	1	3,0	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	5,9	1	2,9	0,0	6,7	1	3,1	0,0	
1	1	1664	Freq	0,3	0,00	0	1	3,4	0,0	5,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	240	1	2,9	0,0	265	1	3,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,6	0,0	4,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,3	1	2,6	0,0	9,6	1	4,4	0,0
			Rara										RaraCls	192,0	3,8	1	1,9	0,0	4,0	1	1,8		

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y					
Quo N.r.	Per N.r.	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mb	Co	MfX (*m)	NX (t)	MFY (*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (*m)	N (t)	
1	1	1672	Freq	0,3	0,00	0	1	1,2	0,0	6,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	164	1	-2,0	0,0	379	1	4,4	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,2	0,0	5,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,7	1	-1,3	0,0	12,7	1	5,8	0,0	0,0
1	1	1673	Rara	0,3	0,00	0	1	2,1	0,0	6,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,1	1	1,5	0,0	8,7	1	4,0	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,7	0,0	5,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,4	1	1,7	0,0	11,2	1	5,1	0,0	0,0
1	1	1674	Rara	0,3	0,00	0	1	1,8	0,0	6,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	99	1	-1,2	0,0	339	1	3,9	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,5	0,0	5,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,0	1	1,5	0,0	11,4	1	5,2	0,0	0,0
1	1	1675	Rara	0,3	0,00	0	1	2,4	0,0	5,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	163	1	2,0	0,0	348	1	4,1	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,8	0,0	5,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,7	1	1,8	0,0	10,9	1	5,0	0,0	0,0
1	1	1676	Rara	0,3	0,00	0	1	2,3	0,0	6,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	146	1	1,8	0,0	351	1	4,1	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,7	0,0	5,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,6	1	1,7	0,0	11,1	1	5,1	0,0	0,0
1	1	1677	Rara	0,3	0,00	0	1	2,5	0,0	5,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	164	1	2,0	0,0	335	1	3,9	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,3	0,0	5,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,7	1	2,3	0,0	11,7	1	5,4	0,0	0,0
1	1	1678	Rara	0,3	0,00	0	1	2,2	0,0	5,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	149	1	1,8	0,0	339	1	3,9	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	0,0	4,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,3	1	1,6	0,0	10,6	1	4,9	0,0	0,0
1	1	1679	Rara	0,3	0,00	0	1	4,7	0,0	7,8	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	338	1	4,1	0,0	506	1	5,9	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,9	0,0	7,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,0	1	3,9	0,0	15,2	1	7,0	0,0	0,0
1	1	1680	Rara	0,3	0,00	0	1	3,5	0,0	6,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	243	1	2,9	0,0	410	1	4,8	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	0,0	6,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,2	1	3,1	0,0	13,3	1	6,1	0,0	0,0
1	1	1681	Rara	0,3	0,00	0	1	4,4	0,0	10,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	319	1	3,8	0,0	697	1	8,1	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,5	0,0	8,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,1	1	3,5	0,0	19,1	1	8,8	0,0	0,0
1	1	1682	Rara	0,3	0,00	0	1	4,8	0,0	9,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	349	1	4,2	0,0	605	1	7,0	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,9	0,0	7,9	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,0	1	3,9	0,0	17,2	1	7,9	0,0	0,0
1	1	1683	Rara	0,3	0,00	0	1	2,9	0,0	10,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	230	1	2,8	0,0	751	1	8,7	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,2	0,0	9,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,9	1	-2,4	0,0	19,9	1	9,2	0,0	0,0
1	1	1684	Rara	0,3	0,00	0	1	3,3	0,0	10,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	327	1	-3,9	0,0	769	1	9,0	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,6	0,0	9,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,2	1	-3,5	0,0	20,5	1	9,5	0,0	0,0
1	1	1684	Rara	0,3	0,00	0	1	3,6	0,0	9,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	308	1	3,7	0,0	700	1	8,1	0,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,0	0,0	8,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,0	1	3,0	0,0	18,4	1	8,5	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. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	6	8615	-11954	7206	14905	-140395	-1279	2	11	20	32	10,8	54,0	8,0	27,4	0,9	1,69	-16,9
1	1	8	13430	-15286	7448	6470	-134861	-1834	1	13	17	47	8,0	50,9	8,0	25,9	1,0	1,78	-17,8
1	1	10	13880	-10984	20578	4311	-129114	-2449	0	10	18	28	8,0	51,4	8,0	27,0	2,6	1,79	-17,9
1	1	226	16470	3445	25716	-37903	-58477	-31284	4	7	18	30	19,4	25,7	17,4	17,0	3,3		-14,4
1	1	281	8288	408	40172	-29294	-59898	19673	3	5	18	18	17,3	28,6	17,8	26,1	5,1		-16,3
1	1	439	-3184	-9876	5091	-29629	-135938	-6122	4	10	17	23	11,8	52,4	8,0	26,5	0,7	1,61	-16,1
1	1	442	-1784	-1350	8612	-30261	-122839	-8663	4	8	17	18	12,7	49,8	8,0	25,5	1,1	1,54	-15,4
1	1	445	-1698	-407	12211	-28333	-102107	-10127	4	7	17	18	12,4	42,2	8,0	21,9	1,6	1,48	-14,8
1	1	449	13518	-11480	4482	15221	-137205	-1712	3	11	41	30	10,3	52,5	8,0	27,8	0,6	1,74	-17,4
1	1	983	16167	-1577	5150	-43170	-21795	-26153	4	3	18	18	18,8	9,0	11,8	12,4	0,7		-14,3
1	1	986	-1541	2910	3924	-23578	58506	-9801	3	9	17	69	9,5	37,2	8,0	22,6	0,5		-16,0
1	1	1251	9047	-914	18377	40642	-20130	10405	4	3	18	17	14,9	10,2	18,9	8,1	2,3		-16,3
1	1	1703	8169	3296	20563	-25074	25097	7820	3	3	17	18	13,5	16,2	16,5	12,7	2,6		-15,6
1	1	1704	12930	4161	30682	-33146	17439	8389	7	4	85	45	17,4	13,8	22,4	10,8	3,9		-15,5
1	1	1708	25840	-3869	24419	31197	39404	18221	3	4	18	18	13,9	21,7	18,4	17,9	3,1		-14,9
1	1	1710	24809	1862	21248	-26009	-57950	-28675	2	5	18	18	15,7	25,6	16,7	18,7	2,7		-14,6

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. cmq/m	Ay s. cmq/m	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	33	13539	-1741	5182	-15626	-57377	-8860	2	5	17	18	8,5	23,1	9,7	40,4	0,7	1,62	-16,2
1	2	35	8575	36510	7498	-263	73331	-899	14	7	17	31	8,0	17,2	8,0	33,4	1,0	1,67	-16,7
1	2	231	1458	-3824	36990	40215	-56288	30680	4	5	18	18	22,2	26,2	20,2	27,8	4,7		-15,1
1	2	324	2993	-1586	55306	-43238	-110463	-21510	4	7	18	18	23,9	50,8	19,6	42,9	7,1		-15,0
1	2	525	16552	-5268	5570	-15773	-6844	-21510	2	5	17	18	9,3	20,2	11,2	38,8	0,7	1,58	-15,8
1	2	532	11745	-4709	9078	-12539	-53262	-3696	4	5	83	18	8,0	21,2	8,4	40,5	1,2	1,64	-16,4
1	2	1031	6112	44733	5214	-4281	83823	-3616	1	8	18	41	8,0	27,1	8,0	38,0	0,7		-16,7
1	2	1488	-4238	-2470	25103	45014	29417	-8117	4	4	18	18	20,6	20,7	20,1	14,3	3,2		-15,2
1	2	1713	6815	1391	42350	-57978	39153	21055	10	4	90	18	27,1	30,6	27,3	20,8	5,4		-14,8
1	2	1714	6486	-5630	27928	-43945	54008	19609	4	5	18	18	20,8	32,9	16,9	23,7	3,6		-15,0
1	2	1717	9416	-2939	34386	-37518	-78951	28807	4	6	18	18	19,3	35,2	16,2	30,4	4,4		-14,8
1	2	1718	82																

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	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	43	-22089	-5286	9902	-13340	-104227	-1143	3	6	19	18	9,0	36,9	9,0	19,1	1,3	2,65	-26,5
1	3	44	2638	-25312	10204	5656	-113213	-283	1	7	17	18	9,0	37,3	9,0	19,3	1,3	2,65	-26,5
1	3	46	-6754	-41854	8876	-25300	-125709	2235	3	13	18	52	9,0	37,6	9,0	19,4	1,1	2,65	-26,5
1	3	48	-2919	-43422	10943	-25276	-124840	695	3	13	17	57	9,6	37,2	9,0	19,3	1,4	2,64	-26,4
1	3	50	-1256	-40467	12797	-24800	-122718	-5	3	15	17	69	10,1	36,7	9,0	19,2	1,6	2,64	-26,4
1	3	52	-931	-38725	15489	-24032	-121754	-784	3	13	17	53	10,3	37,4	9,0	19,7	2,0	2,63	-26,3
1	3	54	-3175	-35549	18101	-25015	-119622	-975	3	10	17	36	10,5	38,0	9,0	20,2	2,3	2,62	-26,2
1	3	56	-3880	-33286	19052	-24772	-117418	-1098	3	8	17	24	10,3	38,1	9,0	20,3	2,4	2,61	-26,1
1	3	58	-3288	-32920	18371	-24232	-116266	-1426	3	8	17	23	10,1	37,7	9,0	20,0	2,3	2,61	-26,1
1	3	60	72	-26773	20186	-23617	-112636	-1127	3	10	18	38	10,5	36,8	9,0	19,7	2,6	2,61	-26,1
1	3	62	-3103	-29445	18018	-23189	-112182	-1614	3	10	17	42	9,7	35,9	9,0	19,1	2,3	2,63	-26,3
1	3	64	-2091	-28675	17651	-22673	-110806	-1493	3	11	17	45	9,8	35,4	9,0	18,8	2,3	2,67	-26,7
1	3	66	-1088	-27955	17231	-21969	-109780	-1211	2	10	17	42	9,7	35,2	9,0	18,7	2,2	2,72	-27,2
1	3	68	-857	-27994	15012	-21176	-109279	-1026	2	12	17	51	9,2	34,4	9,0	18,1	1,9	2,77	-27,7
1	3	70	-3302	-26882	13234	-22696	-110295	1286	3	10	17	39	9,0	35,1	9,0	18,4	1,7	2,82	-28,2
1	3	72	-5532	-31658	9924	-24793	-114935	2785	3	9	18	31	9,0	36,0	9,0	18,6	1,3	2,87	-28,7
1	3	73	-26306	-58942	15579	-24107	-123531	5920	3	14	16	58	9,0	35,5	9,0	18,7	2,0	2,90	-29,0
1	3	76	-34867	-72856	27019	-27845	-124181	7508	4	10	17	26	9,0	36,5	9,0	20,0	3,5	2,90	-29,0
1	3	559	-4981	-43873	10040	-25796	-125720	1366	3	14	18	60	9,2	37,3	9,0	19,3	1,3	2,65	-26,5
1	3	563	-1476	-41951	11429	-24865	-123760	282	3	12	17	52	9,9	37,3	9,0	19,4	1,5	2,64	-26,4
1	3	567	-1409	-39603	14017	-24711	-122240	-280	3	14	17	60	10,2	37,1	9,0	19,4	1,8	2,63	-26,3
1	3	571	-3308	-37159	16829	-25066	-120685	-925	3	11	17	45	10,5	37,7	9,0	19,9	2,2	2,62	-26,2
1	3	575	-3337	-34550	18707	-24871	-118705	-1100	3	9	17	31	10,4	38,1	9,0	20,2	2,4	2,62	-26,2
1	3	580	312	-30651	18853	-23191	-114517	-1542	3	10	18	40	9,9	36,8	9,0	19,6	2,4	2,61	-26,1
1	3	584	-3321	-28540	19471	-23795	-112803	-1337	3	10	17	43	10,1	36,4	9,0	19,5	2,5	2,61	-26,1
1	3	588	-2132	-28550	18092	-23029	-111379	-1488	3	11	17	43	9,9	35,7	9,0	19,0	2,3	2,65	-26,5
1	3	592	-1206	-28357	17442	-22222	-110166	-1389	3	11	17	44	9,8	35,2	9,0	18,7	2,2	2,70	-27,0
1	3	596	-1397	-27992	16504	-21713	-109534	-1117	2	10	17	43	9,5	35,0	9,0	18,5	2,1	2,74	-27,4
1	3	600	-3471	-27390	14262	-22205	-109601	910	3	10	17	40	9,0	34,9	9,0	18,4	1,8	2,79	-27,9
1	3	604	-3114	-27901	11407	-23223	-111733	1757	3	10	17	42	9,0	35,1	9,0	18,3	1,5	2,84	-28,4
1	3	605	-13695	-41623	12106	-26230	-119189	3683	3	12	18	52	9,0	35,8	9,0	18,7	1,5	2,88	-28,8
1	3	1259	-84	4265	7183	-5757	-37472	6332	1	3	14	18	9,0	13,9	9,0	17,8	0,9		-27,0
1	3	1288	-6463	-42177	13898	-9341	-47357	-15	2	5	14	19	9,0	12,1	9,0	17,1	1,8		-26,5
1	3	1294	-6605	-42714	15382	-9436	-47597	3	2	5	14	19	9,0	12,3	9,0	17,3	2,0		-26,5
1	3	1295	-6865	-44455	17209	-9917	-48066	229	2	5	15	19	9,0	12,5	9,0	17,5	2,2		-26,4
1	3	1300	-5930	-47130	16802	-10473	-48152	131	2	5	15	23	9,0	12,0	9,0	17,3	2,1		-26,4
1	3	1304	-5972	-48242	15051	-10992	-48400	318	2	5	15	21	9,0	11,8	9,0	17,1	1,9		-26,4
1	3	1311	-6865	-44021	17134	-9823	-47987	432	2	6	14	28	9,0	12,1	9,0	17,5	2,2		-26,4
1	3	1312	1299	-43176	16667	9062	-47662	-183	2	5	17	18	9,0	12,7	9,0	17,3	2,1		-26,6
1	3	1348	-10255	-41714	4356	-11056	-56043	-914	2	6	14	28	9,0	13,6	9,0	13,9	0,6		-28,9
1	3	1349	2257	-46268	8053	7072	-57451	-1598	2	5	23	19	9,0	14,4	9,0	14,9	1,0		-29,2
1	3	1350	1589	-37385	4006	4905	-56739	-848	1	7	17	32	9,0	14,2	9,0	9,0	0,5		-29,0
1	3	1351	471	12979	3612	5016	36673	-239	1	3	16	18	9,0	9,0	9,0	14,5	0,5		-29,1
1	3	1352	-272	13557	1239	-2561	38102	1564	1	3	17	19	9,0	9,0	9,0	14,5	0,2		-29,3
1	3	1353	-3987	-65236	7712	-7118	-52323	-1248	2	7	17	32	9,0	9,6	9,0	16,1	1,0		-29,2
1	3	1354	-993	-58648	4521	-3769	-48357	-847	1	5	14	18	9,0	9,5	9,0	17,0	0,6		-29,4
1	3	1355	-8300	-57716	14679	-11119	-59146	-2529	2	8	16	35	9,0	13,7	9,0	15,7	1,9		-29,4
1	3	1356	-4274	17389	15505	-9653	39013	-5024	2	6	17	56	9,0	12,5	9,0	16,8	2,0		-29,6
1	3	1357	3231	-52690	13054	6946	-62847	-4727	1	7	17	27	9,0	15,8	9,0	11,9	1,7		-29,5
1	3	1358	94	13526	777	2594	39113	-2375	1	3	18	19	9,0	9,0	9,0	14,7	0,1		-29,3
1	3	1359	1331	14745	1079	-2122	43022	-1593	1	4	18	18	9,0	9,3	9,0	16,7	0,1		-29,5
1	3	1360	434	-73914	7260	-4784	-61472	-5773	1	6	12	19	9,0	12,3	9,0	17,8	0,9		-29,6

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	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	187	7177	44558	4965	1167	-74004	-333	3	6	11	27	8,0	34,5	8,0	18,0	0,6	1,62	-16,2
1	4	188	8259	21063	12614	6550	-90107	1658	1	8	16	28	8,0	38,9	8,0	20,2	1,6	1,61	-16,1
1	4	190	10821	30	8808	16512	64826	-3849	4	7	45	31	11,1	43,3	8,4	25,5	1,1	1,57	-15,7
1	4	276	-8812	-7352	44254	25995	39830	-19588	5	4	40	19	15,7	25,0	13,8	19,7	5,7		-14,6
1	4	328	-1531	-986	50284	-28195	49462	16435	3	5	17	18	17,3	21,1	13,1	25,9	6,4		-15,1
1	4	848	9064	-9244	9814	14585	60816	-4075	2	6	17	23	10,8	44,4	8,3	23,2	1,3	1,59	-15,9
1	4	855	14547	-9566	6590	16251	57641	-7268	2	5	18	19	12,4	38,7	8,9	21,7	0,8	1,49	-14,9
1	4	858	12520	-4706	4237	16780	65282	-5276	2	5	18	18	11,8	43,4	8,3	25,4	0,5	1,53	-15,3
1	4	1192	3233	-1440	7127	11119	54529	-2538	2	5	17	18	8,3	33,2	8,0	22,3	0,9		-15,6
1	4	1196	4718	-5539	3453	15433	58536	-6390	2	5	17	18	10,3	34,7	8,0	22,4	0,4		-15,2
1	4	1205	-3866	-708	14386	16270	49684	-13915	3	5	18	18	8,8	20,9	8,0	21,5	1,8		-14,6
1	4	1507	-4252	-1125	20141	-28261	14144	7074	3	2	18	18	12,8	8,0	12,7	8,0	2,6		-15,2
1	4	1737	-9205	-1566	42345	-29031	18658	-6574	4	3	19	18	14,7	10,3	13,9	12,5	5,4		-14,7
1	4	1741	-11303	-4458	36980	-23002	38538	-15920	3	4	17	18	12,0	18,3	13,2	19,0	4,7		-14,4
1	4	1745	4612	-4722	41673	-20328	43159	-19153	3	4	18	18	13,5	23,0	11,4	21,4	5,3		-14,4
1	4	1746	-12274	-4474	38496	21652	43742	-19078	3	4	18	18	13,2	23,1	11,2	21,2	4,9		-14,4
1	4	1748	-9697	-4598	28019	22120	42550	-17714	3	4	17	18	12,5	21,6	11,0	19,4	3,6		-14,4

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

Gr.Q N.ro

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

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. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	162	-7094	-38696	13098	18582	92601	1193	4	9	47	35	9,0	14,6	9,0	27,6	1,7	2,61	-26,1
1	5	164	-8507	-40653	9932	18867	96610	1649	3	10	18	43	9,0	14,7	9,0	28,1	1,3	2,63	-26,3
1	5	303	12174	21679	22511	-22326	-76382	8811	2	5	17	19	12,2	31,2	12,8	38,5	2,9		-29,2
1	5	304	5986	8994	31625	-19646	-70837	6848	2	8	17	61	11,5	28,3	13,0	37,6	4,0		-29,1
1	5	305	3652	14591	7028	-14465	-54276	4512	2	4	17	18	9,0	21,2	9,0	26,6	0,9		-28,8
1	5	310	-7924	12421	14388	17967	-46082	3207	2	4	15	18	9,0	18,8	9,0	23,8	1,8		-26,4
1	5	311	-6346	-36364	14489	18535	83444	2307	2	8	18	30	9,0	19,0	9,0	25,0	1,9		-26,2
1	5	312	-1203	-33895	16950	16718	82355	-2669	2	6	17	20	9,0	18,8	9,0	25,7	2,2		-26,1
1	5	313	-6962	6748	14797	16804	-43524	-2954	2	4	17	18	9,0	17,7	9,0	23,0	1,9		-26,1
1	5	317	1850	8217	6149	-10262	-43962	-1836	1	4	15	18	9,0	16,9	9,0	21,0	0,8		-26,5
1	5	318	1953	14952	7501	-11594	-49961	-2002	2	4	17	18	9,0	19,7	9,0	23,3	1,0		-26,5
1	5	319	1037	-10520	40645	-12548	-51313	-2857	2	5	16	20	9,8	20,7	10,3	26,3	5,2		-26,6
1	5	320	2212	40872	15923	-15343	63619	-5262	2	4	16	19	9,0	18,0	9,0	28,5	2,0		-26,6
1	5	758	-1876	-27769	10801	20462	92910	2456	2	9	17	38	9,0	15,0	9,0	28,6	1,4	2,82	-28,2
1	5	777	-7480	-31512	18900	18956	89585	-1167	5	10	62	44	9,0	15,1	9,0	27,8	2,4	2,58	-25,8
1	5	780	-6694	-33763	17899	18891	90381	-1139	3	8	19	31	9,0	15,2	9,0	28,2	2,3	2,59	-25,9
1	5	792	-7377	-40968	10266	19051	96233	1656	5	10	67	39	9,0	14,7	9,0	28,1	1,3	2,62	-26,2
1	5	1382	2217	8989	4634	-12266	-48327	3251	2	4	18	21	9,0	17,6	9,0	24,1	0,6		-28,5
1	5	1410	-7663	8244	13306	16904	-43279	2492	2	6	16	49	9,0	16,8	9,0	22,9	1,7		-26,6
1	5	1420	3950	9884	13487	-10059	-47919	-595	2	4	18	18	9,0	19,0	9,0	24,2	1,7		-26,1
1	5	1427	-7799	10344	17204	18173	-46566	-3793	2	4	18	18	9,0	19,1	9,0	24,0	2,2		-26,1
1	5	1449	-4226	-24675	8260	5460	21358	635	1	3	16	16	9,0	9,0	9,0	9,0	1,1		-26,2
1	5	1450	2085	-23985	7944	-4014	20711	574	1	6	15	71	9,0	9,0	9,0	9,0	1,0		-26,2
1	5	1451	1494	7968	6963	-3547	-13756	-665	1	2	13	17	9,0	9,0	9,0	9,0	0,9		-26,2
1	5	1452	1519	9092	6327	-3516	-14112	-569	1	2	13	18	9,0	9,0	9,0	9,0	0,8		-26,3
1	5	1453	-5396	-36748	5592	8046	39208	459	2	4	14	18	9,0	10,6	9,0	9,1	0,7		-26,3
1	5	1454	-5191	8071	4604	7916	-27777	597	2	7	15	82	9,0	10,4	9,0	9,0	0,6		-26,3
1	5	1455	1475	6782	7100	-9606	-42443	-1397	2	4	18	18	9,0	16,0	9,0	20,6	0,9		-26,4
1	5	1456	2065	4699	7683	-3684	-17341	-187	1	2	14	17	9,0	9,0	9,0	9,0	1,0		-26,3
1	5	1457	1641	6708	8864	-3133	-17510	-202	1	2	12	17	9,0	9,0	9,0	9,0	1,1		-26,3
1	5	1458	1280	10338	6478	-3407	-14355	-457	1	2	12	16	9,0	9,0	9,0	9,0	0,8		-26,3
1	5	1459	-1359	11971	10065	3351	-14562	766	1	2	12	17	9,0	9,0	9,0	9,0	1,3		-26,3
1	5	1460	-1355	-37171	4158	-6354	38828	678	1	4	17	18	9,0	11,9	9,0	9,0	0,5		-26,4
1	5	1461	1743	12328	9129	6985	-29608	-463	1	3	13	18	9,0	12,5	9,0	9,5	1,2		-26,4
1	5	1462	2143	10340	5313	-10991	-46160	-2198	2	8	16	84	9,0	16,9	9,0	21,0	0,7		-26,5
1	5	1463	1013	8863	8030	-2502	-17746	-290	1	2	9	17	9,0	9,0	9,0	9,0	1,0		-26,3
1	5	1464	-238	10230	3015	-2676	-18375	2845	1	2	16	18	9,0	9,0	9,0	9,0	0,4		-26,4
1	5	1465	445	13398	11799	-2551	-14814	-362	1	2	19	17	9,0	9,0	9,0	9,0	1,5		-26,4
1	5	1466	-632	14334	6519	-3104	-15190	2527	1	2	17	18	9,0	9,0	9,0	9,0	0,8		-26,4
1	5	1467	-197	9509	17717	8177	-30339	1271	1	3	16	18	9,0	14,0	9,0	11,1	2,3		-26,4
1	5	1468	1463	-8858	18754	5662	-31926	2280	1	6	15	54	9,0	11,5	9,0	12,4	2,4		-26,5
1	5	1469	-271	13495	15271	-11436	-51641	-1385	2	4	17	18	9,0	20,9	9,0	24,9	2,0		-26,6
1	5	1470	491	10303	728	-3677	-18916	3798	1	2	17	18	9,0	9,0	9,0	9,0	0,1		-26,4
1	5	1471	1499	14027	1763	3374	-15321	3709	1	2	17	18	9,0	9,0	9,0	9,0	0,2		-26,4
1	5	1472	2577	22147	10928	-4456	27624	2913	1	3	16	34	9,0	12,2	9,0	13,2	1,4		-26,5

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

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. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	215	9249	-27161	6337	-3711	104764	-1318	0	16	17	72	8,0	18,7	8,0	36,6	0,8	1,66	-16,6
1	6	216	-28527	-30503	17385	19945	93903	7354	4	10	17	32	8,0	18,3	8,0	34,4	2,2	1,67	-16,7
1	6	217	-4650	-9190	6509	22307	108656	-1347	3	9	18	22	8,0	21,4	8,6	41,9	0,8	1,58	-15,8
1	6	279	5453	2385	26707	39618	58495	-29755	6	6	50	27	14,5	16,4	18,3	25,8	3,4		-13,4
1	6	327	5952	-359	35635	-45352	99033	25036	4	7	18	18	22,3	45,9	15,8	44,0	4,6		-14,9
1	6	937	-12583	-16700	5080	21537	110751	-594	3	11	18	40	8,0	20,8	8,0	41,1	0,6	1,62	-16,2
1	6	1187	5576	-1735	5748	7372	106622	8623	2	8	19	18	8,0	21,8	8,0	42,9	0,7		-16,7
1	6	1188	1941	-7082	7318	12047	99737	6421	2	8	17	19	8,0	19,9	8,0	39,0	0,9		-16,6
1	6	1473	-79	3319	1230	-1344	56021	-494	1	5	10	19	8,0	27,6	8,0	22,1	0,2		-16,4
1	6	1725	21567	9382	30050	-53610	51307	-21551	6	7	45	50	25,9	29,4	18,9	24,1	3,8		-14,3
1	6	1726	14216	7305	18594	-39926	66651	-20290	4	10	18	65	19,3	32,9	13,3	28,2	2,4		-14,4
1	6	1727	3411	-2984	12583	-30681	74673	-19555	4	6	18	18	13,5	33,2	9,5	30,7	1,6		-14,5
1	6	1729	20833	2397	26182	-33819	77355	-31545	3	8	18	37	18,8	34,2	15,8	32,8	3,3		-13,8
1	6	1730	17084	955	22861	-29342	78779	-29657	6	8	70	33	15,5	34,4	15,0	32,9	2,9		-13,8
1	6	1731	13564	-1333	18424	-24485	79309	-27186	3	6	18	18	13,3	25,8	13,8	33,7	2,4		-13,9
1	6	1733	21802	2499	26785	34284	73848	-32579	3	8	19	31	15,9	23,1	18,7	31,8	3,4		-13,5
1	6	1734	19092	1753	24993	34277	73477	-31966	3	7	18	28	15,2	22,4	18,3	31,4	3,2		-13,5
1	6	1735	17046	727	22398	34111	72029	-30735	3	7	18	26	14,6	22,2	17,8	30,5	2,9		-13,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 7

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. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	7	283	34876	56444	86592	-212	1134	366	14	15	16	17	16,3	19,1	16,8	19,6	11,1		-27,1
2	7	303	49151	82656	107243	-1184	5053	-1829	12	11	17	18	21,2	26,0	22,2	27,5	13,7		-29,2
2	7	408	64004	85633	126483	-1207	-644	-463	15	17	17	18	25,7	27,6	25,2	27,6	16,2		-29,2
2	7	1509	3156	49211	97399	554	2647	933	1	12	15	19	13,3	19,2	13,3	20,3	12,4		-25,9
2	7	1686	48456	3568	34594	-281	1189	-43	17	0	18	11	10,9	6,0	10,9	6,3	4,4		-25,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 8

C.D.S.

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 8

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
2	8	1692	51656	55823	69318	616	600	424	16	16	16	17	16,3	16,7	16,8	17,2	8,9		-25,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 9

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
2	9	312	52457	84554	120795	3072	6876	-2121	13	11	18	18	23,0	28,1	23,5	29,6	15,4		-26,1
2	9	417	143517	17270	25443	-2304	-2085	-1503	16	5	18	14	23,4	7,5	23,3	7,5	3,3		-20,4
2	9	418	104124	98228	69858	192	358	-727	17	17	18	18	23,1	22,3	22,6	21,8	8,9		-26,1
2	9	1668	1747	77158	73682	-3478	-7423	2492	1	9	15	18	11,3	22,8	10,8	21,4	9,4		-23,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 10

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
2	10	311	50061	73389	109026	11321	26466	-7535	3	2	17	18	23,1	29,1	25,6	34,6	13,9		-26,2
2	10	419	34752	45008	34505	437	707	-215	17	17	18	19	9,1	10,5	9,1	10,5	4,4		-26,7
2	10	423	124686	14242	25573	-3750	-2031	-1449	15	6	18	16	21,3	7,5	20,8	7,5	3,3		-20,6
2	10	424	86749	82708	70800	-2884	-3384	-833	15	14	18	18	21,4	21,8	20,9	20,8	9,0		-26,1
2	10	1667	-157	67959	69749	6806	-3873	6317	2	9	17	17	11,8	20,2	11,8	22,8	8,9		-23,3

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - 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	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	6	-3453	-10673	3894	-13789	-73470	-295	2	5	18	18	10,8	54,0	8,0	27,4	0,9	1,17	-11,7
1	1	8	-16373	-16217	3397	-12273	-74704	2510	2	5	15	18	8,0	50,9	8,0	25,9	1,0	1,19	-11,9
1	1	10	-20224	-17940	14228	-9762	-72346	2798	2	5	18	18	8,0	51,4	8,0	27,0	2,6	1,19	-11,9
1	1	226	8240	880	7294	-10238	-20502	-10551	1	2	18	18	19,4	25,7	17,4	17,0	3,3		-11,0
1	1	281	3247	-707	10294	7834	7662	4815	1	1	15	15	17,3	28,6	17,8	26,1	5,1		-11,7
1	1	439	-1182	-10352	2324	-14947	-73124	-1968	2	5	17	18	11,8	52,4	8,0	26,5	0,7	1,14	-11,4
1	1	442	-2056	-7809	2525	-15826	-70160	-3157	2	4	17	18	12,7	49,8	8,0	25,5	1,1	1,12	-11,2
1	1	445	-2397	-6264	2768	-15624	-63052	-4311	2	4	17	18	12,4	42,2	8,0	21,9	1,6	1,11	-11,1
1	1	449	-8949	-16654	1050	-15408	-75317	105	2	5	16	18	10,3	52,5	8,0	27,8	0,6	1,18	-11,8
1	1	983	9528	-714	1317	-20443	14868	-12616	2	2	17	17	18,8	9,0	11,8	12,4	0,7		-10,9
1	1	986	-1300	-10814	1201	-9327	-42615	-2788	1	3	17	17	9,5	37,2	8,0	22,6	0,5		-11,4
1	1	1251	3278	-1336	4723	10163	10888	4343	1	2	15	17	14,9	10,2	18,9	8,1	2,3		-11,7
1	1	1703	3291	593	5247	10664	5000	2064	1	1	16	15	13,5	16,2	16,5	12,7	2,6		-11,5
1	1	1704	4562	871	7737	12502	-4306	3043	1	1	16	17	17,4	13,8	22,4	10,8	3,9		-11,5
1	1	1708	6406	2430	6095	10437	-4444	-2312	1	1	17	13	13,9	21,7	18,4	17,9	3,1		-11,2
1	1	1710	8028	45	5573	11205	-15050	-8160	1	2	16	16	15,7	25,6	16,7	18,7	2,7		-11,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - 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	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	33	-819	-10347	1905	9710	42837	1761	1	3	17	18	8,5	23,1	9,7	40,4	0,7	1,18	-11,8
1	2	35	-5773	9313	4539	3248	35085	-1129	1	3	8	18	8,0	17,2	8,0	33,4	1,0	1,20	-12,0
1	2	231	-12931	-5533	15930	-18625	23765	-11246	2	2	16	18	22,2	26,2	20,2	27,8	4,7		-11,4
1	2	324	-9326	-3318	25625	-17730	-56106	-8536	2	4	17	18	23,9	50,8	19,6	42,9	7,1		-11,8
1	2	525	2616	-9779	1901	9831	39732	2988	1	3	17	18	9,3	20,2	11,2	38,8	0,7	1,17	-11,7
1	2	532	-4251	-6088	2999	9571	42452	1332	1	3	14	18	8,0	21,2	8,4	40,5	1,2	1,19	-11,9
1	2	1031	1756	11900	3951	-2851	33724	2448	1	3	12	18	8,0	27,1	8,0	38,0	0,7		-12,0
1	2	1488	-8513	-3746	11594	-17477	13235	-2343	2	2	17	18	20,6	20,7	20,1	14,3	3,2		-11,8
1	2	1713	-18030	-6430	19328	28544	-37055	-15559	3	3	18	18	27,1	30,6	27,3	20,8	5,4		-11,7
1	2	1714	-10567	-6285	12645	-18667	-42457	8853	2	3	18	18	20,8	32,9	16,9	23,7	3,6		-11,7
1	2	1717	-15784	-5327	15187	-19150	-39588	-17759	2	3	17	18	19,3	35,2	16,2	30,4	4,4		-11,6
1	2	1718	-13545	-5037	13735	-18901	-39971	-16364	2	3	17	18	17,6	35,6	13,4	30,7	4,0		-11,6
1	2	1719	-11131	-5774	11520	-17675	29064	11721	2	3	16	18	15,6	35,1	13,0	30,1	3,4		-11,7
1	2	1720	-8838	-6058	9651	10813	28904	11236	1	3	14	18	13,9	34,6	12,0	29,6	2,8		-11,7
1	2	1721	-16082	-4378	15301	-21480	-31330	-15300	2	3	16	18	20,3	32,9	19,0	30,9	4,5		-11,5
1	2	1722	-14428	-4260	14546	-21092	-30737	-14626	2	3	16	18	20,4	32,6	18,8	30,8	4,3		-11,5
1	2	1723	-13172	-4474	13030	-20382	-29925	-13335	2	3	18	18	20,0	31,6	18,3	29,9	3,9		-11,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - 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	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	43	-9237	-10576	3434	-5847	-66559	-2727	1	4	13	17	9,0	36,9	9,0	19,1	1,3	1,71	-17,1
1	3	44	-9460	-22116	5760	-10016	-70858	-96	1	4	12	18	9,0	37,3	9,0	19,3	1,3	1,71	-17,1
1	3	46	-3418	-30926	3081	-15668	-76652	1257	2	4	18	18	9,0	37,6	9,0	19,4	1,1	1,71	-17,1
1	3	48	-805	-32391	3307	-15577	-75886	321	2	4	17	18	9,6	37,2	9,0	19,3	1,4	1,71	-17,1
1	3	50	688	-31226	3599	-15337	-74820	91	1	4	16	18	10,1	36,7	9,0	19,2	1,6	1,70	-17,0
1	3	52	1016	-30803	4682	-14889	-73822	-183	2	4	18	18	10,3	37,4	9,0	19,7	2,0	1,70	-17,0
1	3	54	1068	-29646	6206	-14680	-72138	-141	2	4	18	18	10,5	38,0	9,0	20,2	2,3	1,70	-17,0
1	3	56	-73	-29020	6552	-14477	-70272	-146	1	4	16	18	10,3	38,1	9,0	20,3	2,4	1,70	-17,0
1	3	58	-210	-28966	6114	-14087	-69294	-382	1	4	16	18	10,1	37,7	9,0	20,0	2,3	1,70	-17,0

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - 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	60	137	-26537	7531	-13729	-67239	-251	1	4	17	18	10,5	36,8	9,0	19,7	2,6	1,70	-17,0
1	3	62	-2496	-28066	5460	-13745	-67444	-666	2	4	17	18	9,7	35,9	9,0	19,1	2,3	1,70	-17,0
1	3	64	-2707	-27325	5729	-13421	-66398	-574	2	4	17	19	9,8	35,4	9,0	18,8	2,3	1,71	-17,1
1	3	66	-2992	-26703	5876	-12975	-65115	-381	2	4	18	18	9,7	35,2	9,0	18,7	2,2	1,72	-17,2
1	3	68	-3217	-26533	4997	-12476	-64102	-319	2	4	18	18	9,2	34,4	9,0	18,1	1,9	1,73	-17,3
1	3	70	-3251	-25453	4574	-12652	-63366	498	2	4	17	19	9,0	35,1	9,0	18,4	1,7	1,75	-17,5
1	3	72	-3956	-27221	2996	-13433	-64193	1335	2	4	18	18	9,0	36,0	9,0	18,6	1,3	1,76	-17,6
1	3	73	-17201	-43645	8465	-15076	-68844	2890	2	4	16	18	9,0	35,5	9,0	18,7	2,0	1,76	-17,6
1	3	76	-24234	-36370	18769	-19207	-62893	2415	2	7	14	68	9,0	36,5	9,0	20,0	3,5	1,76	-17,6
1	3	559	-2471	-32410	3229	-15962	-76406	675	2	4	17	18	9,2	37,3	9,0	19,3	1,3	1,71	-17,1
1	3	563	452	-31775	3174	-15318	-75333	165	1	4	16	18	9,9	37,3	9,0	19,4	1,5	1,71	-17,1
1	3	567	584	-31043	4080	-15293	-74295	-17	1	4	16	18	10,2	37,1	9,0	19,4	1,8	1,70	-17,0
1	3	571	1442	-30196	5511	-14660	-72999	-185	2	4	18	18	10,5	37,7	9,0	19,9	2,2	1,70	-17,0
1	3	575	596	-29427	6412	-14499	-71348	-185	2	4	18	18	10,4	38,1	9,0	20,2	2,4	1,70	-17,0
1	3	580	1657	-27861	6695	-13516	-68020	-491	2	4	18	18	9,8	36,8	9,0	19,6	2,4	1,70	-17,0
1	3	584	-2814	-27638	6342	-14190	-67450	-468	2	4	17	19	10,1	36,4	9,0	19,5	2,5	1,70	-17,0
1	3	588	-2191	-27374	5908	-13588	-66762	-544	2	4	17	19	9,9	35,7	9,0	19,0	2,3	1,71	-17,1
1	3	592	-2550	-26993	5831	-13117	-65744	-499	2	4	17	19	9,8	35,2	9,0	18,7	2,2	1,72	-17,2
1	3	596	-3536	-26679	5515	-12851	-64669	-346	2	4	18	18	9,5	35,0	9,0	18,5	2,1	1,73	-17,3
1	3	600	-2519	-25981	4905	-11942	-63652	-83	1	4	17	19	9,0	34,9	9,0	18,4	1,8	1,74	-17,4
1	3	604	-2799	-25592	3649	-12693	-63296	729	2	4	18	18	9,0	35,1	9,0	18,3	1,5	1,75	-17,5
1	3	605	-7598	-32592	5063	-14188	-65920	1782	2	4	16	19	9,0	35,8	9,0	18,7	1,5	1,76	-17,6
1	3	1259	-1773	-25706	3820	-3452	-19102	3423	1	2	18	18	9,0	13,9	9,0	17,8	0,9		-17,5
1	3	1288	-1419	-23332	4428	4012	-25112	-188	1	2	12	18	9,0	12,1	9,0	17,1	1,8		-17,3
1	3	1294	-1472	-23561	5100	3966	-25199	-223	1	2	12	17	9,0	12,3	9,0	17,3	2,0		-17,3
1	3	1295	-1432	-24113	5979	3773	-24880	-347	1	6	12	92	9,0	12,5	9,0	17,5	2,2		-17,3
1	3	1300	-1343	-26834	5642	3415	-25067	-300	1	2	12	16	9,0	12,0	9,0	17,3	2,1		-17,3
1	3	1304	-3129	-27878	4488	-5660	-25286	84	1	2	11	16	9,0	11,8	9,0	17,1	1,9		-17,3
1	3	1311	-4073	-24695	5783	-5038	-25127	243	1	2	14	16	9,0	12,1	9,0	17,5	2,2		-17,3
1	3	1312	-4417	-23093	5384	-4891	-24857	284	1	6	13	84	9,0	12,7	9,0	17,3	2,1		-17,3
1	3	1348	-5674	-21635	2213	-4378	-22769	-214	1	2	13	17	9,0	13,6	9,0	13,9	0,6		-17,9
1	3	1349	-6276	-23902	5504	-4215	-22695	-717	1	2	10	16	9,0	14,4	9,0	14,9	1,0		-18,0
1	3	1350	-5965	-27259	1259	-7037	-31569	290	1	3	13	18	9,0	14,2	9,0	9,0	0,5		-18,0
1	3	1351	-663	-18127	1371	3314	-20140	401	1	2	17	17	9,0	9,0	9,0	14,5	0,5		-17,9
1	3	1352	-283	-36686	472	1701	-25075	-528	0	2	11	16	9,0	9,0	9,0	14,5	0,2		-17,9
1	3	1353	-2424	-35266	4720	-3599	-26078	-1167	1	3	17	16	9,0	9,6	9,0	16,1	1,0		-18,0
1	3	1354	-524	-36880	2510	-2569	-25543	-1446	1	2	16	14	9,0	9,5	9,0	17,0	0,6		-18,0
1	3	1355	-4581	-29914	9048	-4275	-23006	-1440	1	2	15	16	9,0	13,7	9,0	15,7	1,9		-18,0
1	3	1356	-2963	-35800	9127	-4232	-20868	-2887	1	2	9	13	9,0	12,5	9,0	16,8	2,0		-18,1
1	3	1357	-4955	-38270	9779	-6363	-33760	-1639	1	3	13	17	9,0	15,8	9,0	11,9	1,7		-18,1
1	3	1358	167	-18415	369	-752	20837	-611	0	2	6	18	9,0	9,0	9,0	14,7	0,1		-17,9
1	3	1359	826	-37000	1046	-2000	-25979	-1555	0	3	16	15	9,0	9,3	9,0	16,7	0,1		-18,0
1	3	1360	-2550	-41174	7074	-3788	-22985	-3858	1	2	18	13	9,0	12,3	9,0	17,8	0,9		-18,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - 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
1	4	187	-10030	11830	1924	-5727	-40184	-220	1	6	15	60	8,0	34,5	8,0	18,0	0,6	1,17	-11,7
1	4	188	-6501	-1079	6310	-7058	-44774	250	1	3	16	17	8,0	38,9	8,0	20,2	1,6	1,16	-11,6
1	4	190	-96	-11018	4434	-8786	-47065	492	1	4	16	19	11,1	43,3	8,4	25,5	1,1	1,15	-11,5
1	4	276	-15951	-7367	21539	-6409	-14501	6373	1	2	5	16	15,7	25,0	13,8	19,7	5,7		-11,2
1	4	328	-16912	-4074	26818	-170	13884	-567	0	2	0	17	17,3	21,1	13,1	25,9	6,4		-11,5
1	4	848	-3554	-4267	3349	-11835	-48666	1640	2	4	18	18	10,8	44,4	8,3	23,2	1,3	1,16	-11,6
1	4	855	7516	-8024	1565	-9984	-46081	2050	1	4	18	18	12,4	38,7	8,9	21,7	0,8	1,14	-11,4
1	4	858	6639	-8686	1103	-9765	-47534	1494	1	4	19	18	11,8	43,4	8,3	25,4	0,5	1,14	-11,4
1	4	1192	2265	-9112	3630	-6301	-28260	632	1	3	16	17	8,3	33,2	8,0	22,3	0,9		-11,6
1	4	1196	3152	-8810	2679	-6926	-29421	1703	1	3	19	17	10,3	34,7	8,0	22,4	0,4		-11,5
1	4	1205	-3749	-8649	6155	3417	-8342	2930	1	2	15	18	8,8	20,9	8,0	21,5	1,8		-11,4
1	4	1507	-7127	-4395	10560	-3107	14521	-2920	0	2	4	17	12,8	8,0	12,7	8,0	2,6		-11,5
1	4	1737	-14333	-8087	21505	7737	14439	-5419	2	2	18	16	14,7	10,3	13,9	12,5	5,4		-11,5
1	4	1741	-12709	-5860	17736	7161	5984	-1853	2	1	18	14	12,0	18,3	13,2	19,0	4,7		-11,4
1	4	1745	-14572	-5952	20113	3891	-5552	2379	0	1	0	12	13,5	23,0	11,4	21,4	5,3		-11,3
1	4	1746	-13303	-5648	18506	4645	-6740	3017	0	1	1	15	13,2	23,1	11,2	21,2	4,9		-11,3
1	4	1748	-11025	-5973	12984	6216	-8144	4510	1	1	16	13	12,5	21,6	11,0	19,4	3,6		-11,3

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

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	5	149	-26432	-106616	20748	20202	68707	5899	2	5	14	21	9,0	16,5	9,0	29,0	4,0	1,73	-17,3
1	5	150	-16399	-76014	7438	14917	67954	4903	2	5	15	23	9,0	14,7	9,0	27,6	1,8	1,73	-17,3
1	5	151	-5281	-45980	3990	13300	60261	2279	1	4	16	18	9,0	15,1	9,0	28,8	1,4	1,72	-17,2
1	5	152	-3471	-41962	4163	11471	57103	485	2	4	18	19	9,0	14,7	9,0	27,9	1,6	1,71	-17,1
1	5	158	-4493	-47228	5106	11766	59005	-118	1	7	15	68	9,0	15,2	9,0	28,2	2,2	1,70	-17,0
1	5	159	-4183	-46464	7031	12223	60900	140	2	4	18	19	9,0	15,1	9,0	27,8	2,4	1,70	-17,0
1	5	160	-3816	-47756	6035	12214	60976	10	2	4	18	19	9,0	15,1	9,0	27,9	2,2	1,70	-17,0
1	5	162	-3391	-46766	3721	12526	61408	127	2	4	18	19	9,0	14,6	9,0	27,6	1,7	1,72	-17,2
1	5	164	-6533	-47179	3770	12981													

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

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. cmq/m	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	317	-5223	-18097	4985	7530	31125	156	1	3	13	18	9,0	16,9	9,0	21,0	0,8		-17,6
1	5	318	-3649	-19646	6237	6858	31594	758	1	3	16	18	9,0	19,7	9,0	23,3	1,0		-17,6
1	5	319	-3488	-14650	21108	7684	31766	1082	1	3	12	18	9,8	20,7	10,3	26,3	5,2		-17,7
1	5	320	-2802	-6916	7583	8068	32790	1628	1	2	18	18	9,0	18,0	9,0	28,5	2,0		-17,7
1	5	758	-3256	-41725	2960	12182	58220	1113	2	4	18	18	9,0	15,0	9,0	28,6	1,4	1,72	-17,2
1	5	777	-5439	-46885	6403	12367	59689	103	1	6	15	47	9,0	15,1	9,0	27,8	2,4	1,70	-17,0
1	5	780	-3798	-46751	6302	12089	60326	-11	2	4	18	18	9,0	15,2	9,0	28,2	2,3	1,70	-17,0
1	5	792	-4871	-47832	3302	13109	64702	251	1	4	15	19	9,0	14,7	9,0	28,1	1,3	1,73	-17,3
1	5	1382	-4739	-21077	2206	10369	44236	-1902	1	3	14	18	9,0	17,6	9,0	24,1	0,6		-17,4
1	5	1410	-4298	-19855	3822	8798	38963	1257	1	3	13	17	9,0	16,8	9,0	22,9	1,7		-17,2
1	5	1420	-4750	-25586	3815	7859	38712	-225	1	3	18	18	9,0	19,0	9,0	24,2	1,7		-17,2
1	5	1427	-4429	-21023	5274	8892	37547	-1728	1	3	14	17	9,0	19,1	9,0	24,0	2,2		-17,3
1	5	1449	-541	-20713	2994	-4033	-17614	427	1	2	13	18	9,0	9,0	9,0	9,0	1,1		-17,4
1	5	1450	-2894	-20647	3363	3874	-17541	340	1	2	18	18	9,0	9,0	9,0	9,0	1,0		-17,5
1	5	1451	-1214	-17002	2833	-2430	13462	-96	1	2	13	13	9,0	9,0	9,0	9,0	0,9		-17,5
1	5	1452	-939	-16039	3139	-2391	12627	-21	1	1	13	12	9,0	9,0	9,0	9,0	0,8		-17,5
1	5	1453	-4061	-29451	2772	4578	18002	-534	1	2	9	12	9,0	10,6	9,0	9,1	0,7		-17,5
1	5	1454	-4272	-28381	2612	4148	16747	-606	1	2	15	16	9,0	10,4	9,0	9,0	0,6		-17,5
1	5	1455	-5318	-18220	4708	7197	31613	14	1	3	13	19	9,0	16,0	9,0	20,6	0,9		-17,5
1	5	1456	42	-18913	4070	-3690	19022	401	1	2	18	16	9,0	9,0	9,0	9,0	1,0		-17,5
1	5	1457	-77	-19398	5031	-3112	19048	302	1	2	16	16	9,0	9,0	9,0	9,0	1,1		-17,5
1	5	1458	-480	-15135	3904	-2179	12151	220	0	2	13	19	9,0	9,0	9,0	9,0	0,8		-17,5
1	5	1459	-89	-15822	5953	-1717	11940	519	0	2	11	17	9,0	9,0	9,0	9,0	1,3		-17,5
1	5	1460	-4836	-26608	3141	3191	15029	-468	1	2	8	13	9,0	11,9	9,0	9,0	0,5		-17,5
1	5	1461	-1112	-26034	5762	2034	13118	409	0	2	10	16	9,0	12,5	9,0	9,5	1,2		-17,6
1	5	1462	-1418	-17957	5057	-3808	30827	449	1	3	14	18	9,0	16,9	9,0	21,0	0,7		-17,6
1	5	1463	32	-20481	4380	-2553	19364	242	1	2	17	16	9,0	9,0	9,0	9,0	1,0		-17,5
1	5	1464	-181	-20698	1661	1786	20129	1366	0	2	12	15	9,0	9,0	9,0	9,0	0,4		-17,6
1	5	1465	36	-19498	6536	-1167	12072	879	0	2	8	13	9,0	9,0	9,0	9,0	1,5		-17,6
1	5	1466	-369	-16355	3502	1781	-9353	1625	0	2	11	17	9,0	9,0	9,0	9,0	0,8		-17,6
1	5	1467	-71	-22172	9985	2107	9670	299	0	1	14	5	9,0	14,0	9,0	11,1	2,3		-17,6
1	5	1468	1012	-14173	9747	1129	7586	-184	0	1	11	12	9,0	11,5	9,0	12,4	2,4		-17,6
1	5	1469	-3202	-21926	10463	7081	32705	878	1	3	12	17	9,0	20,9	9,0	24,9	2,0		-17,6
1	5	1470	256	-20189	335	1847	20646	1740	0	2	13	17	9,0	9,0	9,0	9,0	0,1		-17,6
1	5	1471	816	-24241	838	-2213	13392	2183	0	2	17	19	9,0	9,0	9,0	9,0	0,2		-17,6
1	5	1472	1548	-10249	5869	-1345	8270	-436	0	1	14	12	9,0	12,2	9,0	13,2	1,4		-17,6

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

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. cmq/m	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	215	-10907	-32161	2348	9557	50504	2139	2	4	18	18	8,0	18,7	8,0	36,6	0,8	1,09	-10,9
1	6	216	-18925	-47077	11785	13313	47920	3115	2	4	14	18	8,0	18,3	8,0	34,4	2,2	1,09	-10,9
1	6	217	-410	-10688	3692	7775	44035	-691	1	4	17	19	8,0	21,4	8,6	41,9	0,8	1,09	-10,9
1	6	279	1198	-871	6330	14395	21997	-11427	2	2	16	17	14,5	16,4	18,3	25,8	3,4		-10,8
1	6	327	2312	-702	8792	-17941	41798	9740	2	3	18	17	22,3	45,9	15,8	44,0	4,6		-11,0
1	6	937	-4089	-15888	1375	9802	46401	553	1	4	15	18	8,0	20,8	8,0	41,1	0,6	1,09	-10,9
1	6	1187	944	-27155	4486	-4316	40095	3263	1	4	16	27	8,0	21,8	8,0	42,9	0,7		-10,9
1	6	1188	-847	-20788	2747	5065	37304	2313	1	3	17	17	8,0	19,9	8,0	39,0	0,9		-10,9
1	6	1473	-79	-6806	338	-1344	23412	-456	0	2	10	18	8,0	27,6	8,0	22,1	0,2		-11,0
1	6	1725	3846	1276	7560	-22790	24527	-9682	2	2	17	18	25,9	29,4	18,9	24,1	3,8		-11,0
1	6	1726	1887	-792	4635	-16634	30856	-8656	2	3	16	17	19,3	32,9	13,3	28,2	2,4		-11,0
1	6	1727	-187	-2399	3066	-12330	31170	-8363	2	3	17	18	13,5	33,2	9,5	30,7	1,6		-11,0
1	6	1729	2832	-105	6805	-13942	31828	-12940	2	3	18	17	18,8	34,2	15,8	32,8	3,3		-11,0
1	6	1730	1940	-785	5946	-12115	31950	-12108	2	3	17	17	15,5	34,4	15,0	32,9	2,9		-11,0
1	6	1731	-57	-1967	4884	-10470	31407	-10942	1	3	16	18	13,3	25,8	13,8	33,7	2,4		-11,0
1	6	1733	2487	-112	6611	14352	28732	-12659	2	3	17	17	15,9	23,1	18,7	31,8	3,4		-10,9
1	6	1734	2018	-515	6186	14265	28351	-12376	2	2	17	17	15,2	22,4	18,3	31,4	3,2		-10,9
1	6	1735	1704	-1182	5679	14073	27499	-11820	2	2	17	17	14,6	22,2	17,8	30,5	2,9		-10,9

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 7

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. cmq/m	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	7	283	-40111	-71665	43677	-366	-246	-397	0	0	0	0	16,3	19,1	16,8	19,6	11,1		-17,5
2	7	303	16665	18988	61393	-354	1658	-571	10	7	15	17	21,2	26,0	22,2	27,5	13,7		-17,5
2	7	408	17743	19206	69090	-72	-337	28	16	15	17	18	25,7	27,6	25,2	27,6	16,2		-17,5
2	7	1509	-2771	17776	55280	1101	2774	600	0	2	3	18	13,3	19,2	13,3	20,3	12,4		-17,2
2	7	1686	-76980	-6953	21198	-170	0	136	0	0	0	0	10,9	6,0	10,9	6,3	4,4		-17,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 8

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. cmq/m	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	8	320	14232	20749	59869	-140	2362	-510	11	6	15	18	22,5	29,6	23,0	31,4	15,1		-17,7
2	8	412	17086	21320	62979	76	-49	-22	16	17	17	17	26,7	30,2	27,2	30,2	16,5		-17,7
2	8	1684	-1203	35046	52948	-1501	-3284	955	1	7	12	18	10,5	22,2	11,0	20,7	9,2		-17,8
2	8	1692	5229	24360	46132	-59	300	335	13	16	14	18	16,3	16,7	16,8	17,2	8,9		-17,8

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 9

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. cmq/m	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	9	312	20573	28967	59931	-607	3498	-972	11	8	16	18	23,0	28,1	23,5	29,6	15,4		-17,3
2	9	417	12693	3874	11468	0	-272	-166	11	8	14	14	23,4	7,5	23,3	7,5	3,3		-17,7
2	9	418	33635																

C.D.S.

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 9

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	εx *10000	εy *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	9	1668	510	36211	50477	-1530	-4045	901	0	8	14	18	11,3	22,8	10,8	21,4	9,4		-17,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 10

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	εx *10000	εy *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	10	311	19802	24303	56364	4753	11180	-3147	2	1	17	17	23,1	29,1	25,6	34,6	13,9		-17,2
2	10	419	-27651	-461	6730	-146	412	210	0	0	0	2	9,1	10,5	9,1	10,5	4,4		-17,4
2	10	423	6070	2404	12025	-1096	-541	174	4	1	11	12	21,3	7,5	20,8	7,5	3,3		-17,7
2	10	424	26256	26095	33220	-789	-1335	-104	14	12	15	16	21,4	21,8	20,9	20,8	9,0		-17,2
2	10	1667	196	33298	53823	3199	-2951	3157	1	8	17	17	11,8	20,2	11,8	22,8	8,9		-17,5

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE 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	6	Rara											RaraCls	192,0	16,2	1	-7,7	-1,7	54,1	1	-40,8	-9,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,5	-1,4	-34,9	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	447	1	-7,7	-1,7	844	1	-40,8	-9,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,5	-1,4	-35,2	-8,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,6	1	-6,5	-1,4	47,0	1	-35,2	-8,9
1	1	8	Rara											RaraCls	192,0	16,2	1	-8,1	-9,9	60,9	1	-44,8	-22,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,2	-9,0	-39,0	-23,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	304	1	-8,1	-9,9	844	1	-44,8	-22,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,2	-9,1	-39,2	-23,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,5	1	-7,2	-9,1	53,5	1	-39,2	-23,2
1	1	10	Rara											RaraCls	192,0	13,4	1	-7,2	-15,5	59,8	1	-43,9	-28,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,6	-13,9	-38,1	-30,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	154	1	-7,2	-15,5	788	1	-43,9	-28,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,6	-14,0	-38,3	-30,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,5	1	-6,6	-14,0	52,5	1	-38,3	-30,6
1	1	226	Rara											RaraCls	192,0	10,8	1	5,8	4,8	13,6	1	-8,4	-0,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,4	3,7	-9,9	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	469	1	5,8	4,8	277	1	-8,4	-0,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,7	3,4	-10,3	-0,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,8	1	6,1	3,4	16,5	1	-10,3	-0,5
1	1	281	Rara											RaraCls	192,0	1,3	1	-0,9	2,0	11,5	1	7,4	-0,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,4	1,8	1,8	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	102	1	-0,9	2,0	240	1	7,4	-0,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,8	1,6	1,6	-0,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,5	1	3,8	1,6	4,3	1	-2,7	-0,6
1	1	439	Rara											RaraCls	192,0	16,7	1	-8,0	-1,0	53,6	1	-40,4	-9,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,1	-1,1	-34,6	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	475	1	-8,0	-1,0	835	1	-40,4	-9,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,3	-1,1	-35,1	-9,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	15,3	1	-7,3	-1,1	46,9	1	-35,1	-9,2
1	1	442	Rara											RaraCls	192,0	17,9	1	-8,6	-2,5	52,8	1	-39,8	-9,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,6	-2,6	-33,3	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	485	1	-8,6	-2,5	825	1	-39,8	-9,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,7	-2,5	-33,8	-8,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	16,2	1	-7,7	-2,5	45,2	1	-33,8	-8,9
1	1	445	Rara											RaraCls	192,0	18,1	1	-8,7	-3,1	58,8	1	-36,8	-8,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,5	-3,2	-29,9	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	481	1	-8,7	-3,1	1137	1	-36,8	-8,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,7	-3,2	-30,3	-8,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	16,0	1	-7,7	-3,2	48,8	1	-30,3	-8,0
1	1	449	Rara											RaraCls	192,0	18,6	1	-9,0	-4,1	56,8	1	-42,4	-13,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-7,7	-3,5	-36,5	-12,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	477	1	-9,0	-4,1	850	1	-42,4	-13,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,7	-3,5	-36,8	-12,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	16,0	1	-7,7	-3,5	49,5	1	-36,8	-12,7
1	1	983	Rara											RaraCls	192,0	21,4	1	-11,1	6,1	17,4	1	8,1	-0,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-10,8	4,7	-5,6	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	827	1	-11,1	6,1	512	1	8,1	-0,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-11,0	4,5	-5,7	-0,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	21,8	1	-11,0	4,5	16,9	1	7,9	-0,6
1	1	986	Rara											RaraCls	192,0	8,8	1	-4,2	-1,4	31,5	1	-20,2	-8,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,4	-1,6	-19,1	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	234	1	-4,2	-1,4	581	1	-20,2	-8,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,5	-1,6	-19,5	-8,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,4	1	-4,5	-1,6	30,4	1	-19,5	-8,3
1	1	1251	Rara											RaraCls	192,0	3,3	1	1,8	1,9	15,8	1	7,4	-1,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,2	1,7	3,5	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	156	1	1,8	1,9	445	1	7,4	-1,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,6	1,4	3,5	-1,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,3	1	4,6	1,4	7,4	1	3,5	-1,4
1	1	1703	Rara											RaraCls	192,0	11,2	1	5,5	1,4	16,1	1	7,5	-0,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,2	1,0	1,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	374	1	5,5	1,4	470	1	7,5	-0,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,3	0,7	0,7	-0,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,9	1	4,3	0,7	1,5	1	0,7	-0,9
1	1	1704	Rara											RaraCls	192,0	11,3	1	5,6	2,2	15,8	1	7,4	0,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,0	1,8	1,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	400	1	5,6	2,2	482	1	7,4	0,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,2	1,4	1,3	-0,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,5	1	5,2	1,4	2,9	1	1,3	-0,1
1	1	1708	Rara											RaraCls	192,0	11,8	1	5,9	1,9	6,5	1	3,0	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,3	1,5	0,2	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	409	1	5,9	1,9	196	1	3,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,6	1,1	0,2	-0,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,4	1	5,6	1,1	4,4	1	-2,7	-0,2
1	1	1710	Rara											RaraCls	192,0	10,9	1	5,7	3,5	6,4	1	-4,0	-0,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	2,8	-7,1	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	433	1	5,7	3,5	125	1	-4,0	-0,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,1	2,4	-7,5	-0,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,2	1	6,2	2,4	12,2	1	-7,5	-0,8

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE 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	33	Rara																				

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

GrQ N.r	Gen 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)		
1	2	532	Rara													RaraCls	192,0	11,7	1	5,5	-0,4	38,9	1	25,2	-7,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,2	-0,8	23,7	-7,7	0,000	0,000			RaraFer	3600	338	1	5,5	-0,4	756	1	25,2	-7,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,3	-0,8	24,4	-7,7	0,000	0,000			PermCls	144,0	11,1	1	5,3	-0,8	37,6	1	24,4	-7,7
1	2	1031	Rara													RaraCls	192,0	2,0	1	-1,3	2,4	11,3	1	7,4	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,4	2,3	9,4	-0,3	0,000	0,000			RaraFer	3600	134	1	-1,3	2,4	243	1	7,4	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	2,4	9,9	-0,1	0,000	0,000			PermCls	144,0	1,2	1	-1,0	2,4	15,3	1	9,9	-0,1
1	2	1488	Rara													RaraCls	192,0	11,0	1	5,9	-10,4	14,8	1	-10,7	-4,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-5,7	-4,2	0,000	0,000			RaraFer	3600	159	1	5,9	-10,4	209	1	-10,7	-4,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-5,5	-4,3	0,000	0,000			PermCls	144,0	3,5	1	2,4	-10,5	7,8	1	-5,5	-4,3
1	2	1713	Rara													RaraCls	192,0	13,6	1	9,2	-20,1	21,8	1	-15,8	-7,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,0	-20,0	-8,0	-7,2	0,000	0,000			RaraFer	3600	109	1	9,2	-20,1	301	1	-15,8	-7,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	-20,3	-7,7	-7,3	0,000	0,000			PermCls	144,0	5,5	1	3,7	-20,3	10,7	1	-7,7	-7,3
1	2	1714	Rara													RaraCls	192,0	7,1	1	-4,3	-13,3	27,5	1	-17,6	-7,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,7	-13,2	-8,8	-7,1	0,000	0,000			RaraFer	3600	43	1	-4,3	-13,3	509	1	-17,6	-7,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,6	-13,5	-8,5	-7,1	0,000	0,000			PermCls	144,0	4,1	1	-2,6	-13,5	13,6	1	-8,5	-7,1
1	2	1717	Rara													RaraCls	192,0	17,8	1	-9,2	-17,2	22,3	1	-14,3	-5,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-5,0	-17,1	-6,5	-5,8	0,000	0,000			RaraFer	3600	235	1	-9,2	-17,2	412	1	-14,3	-5,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,8	-17,4	-6,2	-5,8	0,000	0,000			PermCls	144,0	7,6	1	-4,8	-17,4	9,9	1	-6,2	-5,8
1	2	1718	Rara													RaraCls	192,0	17,2	1	-8,7	-14,9	22,1	1	-14,2	-5,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,7	-15,0	-6,4	-5,5	0,000	0,000			RaraFer	3600	244	1	-8,7	-14,9	410	1	-14,2	-5,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,5	-15,3	-6,1	-5,5	0,000	0,000			PermCls	144,0	7,2	1	-4,5	-15,3	9,8	1	-6,1	-5,5
1	2	1719	Rara													RaraCls	192,0	15,2	1	-7,7	-12,5	21,2	1	-13,5	-5,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,0	-12,6	-6,1	-5,7	0,000	0,000			RaraFer	3600	229	1	-7,7	-12,5	388	1	-13,5	-5,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,8	-12,9	-5,8	-5,7	0,000	0,000			PermCls	144,0	6,1	1	-3,8	-12,9	9,3	1	-5,8	-5,7
1	2	1720	Rara													RaraCls	192,0	13,1	1	-6,6	-10,1	19,9	1	-12,7	-6,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,3	-10,4	-5,6	-6,2	0,000	0,000			RaraFer	3600	209	1	-6,6	-10,1	352	1	-12,7	-6,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,1	-10,6	-5,3	-6,3	0,000	0,000			PermCls	144,0	4,9	1	-3,1	-10,6	8,5	1	-5,3	-6,3
1	2	1721	Rara													RaraCls	192,0	13,9	1	-7,7	-18,3	13,4	1	-8,5	-5,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,6	-18,7	-2,7	-5,1	0,000	0,000			RaraFer	3600	139	1	-7,7	-18,3	228	1	-8,5	-5,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,4	-19,1	-2,4	-5,2	0,000	0,000			PermCls	144,0	5,4	1	-3,4	-19,1	3,8	1	-2,4	-5,2
1	2	1722	Rara													RaraCls	192,0	13,5	1	-7,4	-16,8	12,7	1	-8,1	-4,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,4	-17,3	-2,5	-4,9	0,000	0,000			RaraFer	3600	145	1	-7,4	-16,8	216	1	-8,1	-4,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,2	-17,6	-2,2	-4,9	0,000	0,000			PermCls	144,0	5,1	1	-3,2	-17,6	3,3	1	-2,2	-4,9
1	2	1723	Rara													RaraCls	192,0	12,6	1	-6,8	-15,7	12,2	1	-7,7	-4,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,1	-16,3	-2,3	-4,8	0,000	0,000			RaraFer	3600	134	1	-6,8	-15,7	204	1	-7,7	-4,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,9	-16,6	-2,0	-4,9	0,000	0,000			PermCls	144,0	4,6	1	-2,9	-16,6	3,1	1	-2,0	-4,9

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

GrQ N.r	Gen 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)		
1	3	43	Rara													RaraCls	192,0	9,8	1	-6,5	-13,3	57,8	1	-44,0	-19,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,4	-12,6	-40,3	-19,9	0,000	0,000			RaraFer	3600	111	1	-6,5	-13,3	1073	1	-44,0	-19,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,3	-12,6	-40,7	-18,9	0,000	0,000			PermCls	144,0	9,5	1	-6,3	-12,6	53,8	1	-40,7	-18,9
1	3	44	Rara													RaraCls	192,0	11,8	1	-7,2	-9,3	61,1	1	-46,2	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-6,7	-9,3	-42,4	-25,7	0,000	0,000			RaraFer	3600	210	1	-7,2	-9,3	1073	1	-46,2	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,8	-9,3	-42,9	-24,9	0,000	0,000			PermCls	144,0	11,0	1	-6,8	-9,3	56,9	1	-42,9	-24,9
1	3	46	Rara													RaraCls	192,0	17,0	1	-9,9	-4,4	64,9	1	-49,0	-30,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,0	-4,9	-45,0	-30,3	0,000	0,000			RaraFer	3600	455	1	-9,9	-4,4	1103	1	-49,0	-30,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,1	-4,8	-45,5	-29,6	0,000	0,000			PermCls	144,0	15,5	1	-9,1	-4,8	60,4	1	-45,5	-29,6
1	3	48	Rara													RaraCls	192,0	17,5	1	-10,1	-2,4	64,3	1	-48,4	-32,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,2	-2,9	-44,4	-32,3	0,000	0,000			RaraFer	3600	502	1	-10,1	-2,4	1064	1	-48,4	-32,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,3	-2,9	-44,9	-31,4	0,000	0,000			PermCls	144,0	16,0	1	-9,3	-2,9	59,9	1	-44,9	-31,4
1	3	50	Rara													RaraCls	192,0	17,3	1	-9,9	-1,3	63,1	1	-47,4	-32,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,1	-2,0	-43,5	-32,6	0,000	0,000			RaraFer	3600	517	1	-9,9	-1,3	1033	1	-47,4	-32,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,2	-2,0	-44,0	-31,6	0,000	0,000			PermCls	144,0	15,9	1	-9,2	-2,0	58,7	1	-44,0	-31,6
1	3	52	Rara													RaraCls	192,0	16,6	1	-9,6	-0,9	61,8	1	-46,4	-33,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,8	-1,6	-42,6	-33,0	0,000	0,000			RaraFer	3600	508	1	-9,6	-0,9	1000	1	-46,4	-33,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,9	-1,7	-43,1	-32,0	0,000	0,000			PermCls	144,0	15,5	1	-8,9	-1,7	57,6	1	-43,1	-32,0
1	3	54	Rara													RaraCls	192,0	16,2	1						

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

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.r	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	72	Freq	0,3	0,00	0	1	-7,9	-3,2	-38,8	-31,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	386	1	-8,3	-3,4	863	1	-41,2	-31,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,8	-3,0	-38,5	-30,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,4	1	-7,8	-3,0	51,7	1	-38,5	-30,2
			Rara												RaraCls	192,0	15,6	1	-9,1	-3,4	56,3	1	-42,0
1	3	73	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,8	-3,2	-40,0	-33,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	428	1	-9,1	-3,4	875	1	-42,0	-33,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,6	-3,0	-39,5	-31,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,8	1	-8,6	-3,0	53,1	1	-39,5	-31,3
			Rara												RaraCls	192,0	17,0	1	-10,4	-11,8	62,7	1	-47,0
1	3	76	Freq	0,3	0,00	0	1	-10,2	-11,9	-45,3	-56,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	333	1	-10,4	-11,8	818	1	-47,0	-54,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-10,0	-11,5	-44,5	-53,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	16,4	1	-10,0	-11,5	59,4	1	-44,5	-53,5
			Rara												RaraCls	192,0	21,0	1	-12,9	-16,5	63,4	1	-48,4
1	3	559	Freq	0,3	0,00	0	1	-13,1	-16,6	-46,7	-74,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	378	1	-12,9	-16,5	716	1	-48,4	-71,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-12,8	-16,2	-45,9	-71,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	20,8	1	-12,8	-16,2	60,0	1	-45,9	-71,1
			Rara												RaraCls	192,0	17,7	1	-10,2	-3,4	64,9	1	-48,9
1	3	563	Freq	0,3	0,00	0	1	-9,3	-3,8	-44,9	-31,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	491	1	-10,2	-3,4	1083	1	-48,9	-32,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,4	-3,7	-45,4	-30,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	16,1	1	-9,4	-3,7	60,4	1	-45,4	-30,9
			Rara												RaraCls	192,0	17,3	1	-9,9	-1,5	63,6	1	-47,9
1	3	567	Freq	0,3	0,00	0	1	-9,1	-2,2	-43,9	-32,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	511	1	-9,9	-1,5	1048	1	-47,9	-32,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,2	-2,2	-44,4	-31,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	15,9	1	-9,2	-2,2	59,2	1	-44,4	-31,5
			Rara												RaraCls	192,0	17,2	1	-9,9	-1,2	62,5	1	-46,9
1	3	571	Freq	0,3	0,00	0	1	-9,0	-2,0	-43,0	-32,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	514	1	-9,9	-1,2	1017	1	-46,9	-33,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,1	-2,0	-43,5	-31,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	15,8	1	-9,1	-2,0	58,2	1	-43,5	-31,9
			Rara												RaraCls	192,0	16,2	1	-9,4	-0,5	61,2	1	-45,9
1	3	575	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,7	-1,3	-42,1	-33,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	506	1	-9,4	-0,5	986	1	-45,9	-33,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,7	-1,4	-42,6	-32,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	15,2	1	-8,7	-1,4	57,0	1	-42,6	-32,0
			Rara												RaraCls	192,0	16,1	1	-9,3	-1,0	60,1	1	-45,0
1	3	580	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,5	-1,7	-41,4	-33,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	486	1	-9,3	-1,0	958	1	-45,0	-33,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,6	-1,7	-41,9	-32,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	15,0	1	-8,6	-1,7	56,1	1	-41,9	-32,2
			Rara												RaraCls	192,0	14,7	1	-8,5	-0,9	57,7	1	-43,1
1	3	584	Freq	0,3	0,00	0	1	-7,9	-1,6	-39,8	-33,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	446	1	-8,5	-0,9	906	1	-43,1	-33,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,9	-1,3	-40,0	-31,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,8	1	-7,9	-1,3	53,7	1	-40,0	-31,8
			Rara												RaraCls	192,0	15,5	1	-9,1	-4,6	58,5	1	-43,7
1	3	588	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,4	-4,7	-40,6	-33,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	404	1	-9,1	-4,6	918	1	-43,7	-33,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-4,3	-40,6	-32,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,3	1	-8,4	-4,3	54,5	1	-40,6	-32,3
			Rara												RaraCls	192,0	14,9	1	-8,7	-4,6	58,4	1	-43,6
1	3	592	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,1	-4,8	-40,6	-33,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	384	1	-8,7	-4,6	918	1	-43,6	-33,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,1	-4,4	-40,5	-32,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,9	1	-8,1	-4,4	54,4	1	-40,5	-32,0
			Rara												RaraCls	192,0	14,4	1	-8,5	-5,1	57,5	1	-42,9
1	3	596	Freq	0,3	0,00	0	1	-7,9	-5,2	-40,0	-33,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	360	1	-8,5	-5,1	900	1	-42,9	-33,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,9	-4,8	-39,9	-31,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,4	1	-7,9	-4,8	53,6	1	-39,9	-31,8
			Rara												RaraCls	192,0	14,4	1	-8,5	-5,4	56,6	1	-42,2
1	3	600	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,0	-5,3	-39,4	-33,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	355	1	-8,5	-5,4	879	1	-42,2	-33,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,8	-5,0	-39,2	-31,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,3	1	-7,8	-5,0	52,7	1	-39,2	-31,6
			Rara												RaraCls	192,0	14,0	1	-8,2	-4,1	55,5	1	-41,4
1	3	604	Freq	0,3	0,00	0	1	-7,7	-3,9	-38,8	-32,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	366	1	-8,2	-4,1	862	1	-41,4	-32,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,6	-3,7	-38,6	-30,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,1	1	-7,6	-3,7	51,9	1	-38,6	-30,9
			Rara												RaraCls	192,0	14,5	1	-8,4	-2,6	55,2	1	-41,2
1	3	605	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,0	-2,4	-39,0	-31,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	405	1	-8,4	-2,6	867	1	-41,2	-31,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,9	-2,3	-38,6	-29,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,7	1	-7,9	-2,3	51,9	1	-38,6	-29,8
			Rara												RaraCls	192,0	16,8	1	-9,9	-6,3	58,6	1	-43,5
1	3	1259	Freq	0,3	0,00	0	1	-9,7	-6,3	-41,6	-39,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	417	1	-9,9	-6,3	860	1	-43,5	-38,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,5	-6,1	-41,1	-37,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	16,1	1	-9,5	-6,1	55,5	1	-41,1	-37,1
			Rara												RaraCls	192,0	0,7	1	0,4	-0,6	8,6	1	-6,9
1	3	1288	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,7	-0,9	-8,4	-26,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	0,4	-0,6	45	1	-6,9	-24,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	-1,0	-7,5	-26,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,2	1	-0,7	-1,0	9,4	1	-7,5	-26,0
			Rara												RaraCls	192,0	1,7	1	-1,2	-2,9	5,5	1	-4,3
1	3	1294	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-3,1	-7,9	-23,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	15	1	-1,2	-2,9	30	1	-4,3	-23,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	-3,0	-6,5	-21,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,4	1	-1,5	-3,0	8,1	1	-6,5	-21,6
			Rara												RaraCls	192,0	1,7	1	-1,2	-2,9	5,7	1	-4,5
1	3	1295	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-3,1	-8,0	-23,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	13	1	-1,2	-2,9	31	1	-4,5	-23,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	-3,0	-6,6	-21,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,3	1	-1,5	-3,0	8,3	1	-6,6	-21,9
			Rara												RaraCls	192,0	1,9	1	-1,3	-2,8	6,0	1	-4,7
1	3	1300	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-3,0	-8,1	-24,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	18	1	-1,3	-2,8	33			

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE 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	1352	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,3	-1,4	-6,7	-34,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,5	-1,3	29	1	-2,0	-34,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,1	-1,4	-5,4	-32,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,2	1	0,1	-1,4	7,3	1	-5,4	-32,6
1	3	1353	Rara											RaraCls	192,0	0,5	1	0,3	-0,4	5,3	1	-2,1	-35,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,4	-6,8	-36,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,3	-0,4	31	1	-2,1	-35,9
1	3	1354	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	-0,4	-5,6	-34,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,2	1	0,1	-0,4	7,6	1	-5,6	-34,2
			Rara											RaraCls	192,0	1,1	1	-0,8	-1,8	8,8	1	-7,1	-32,9
1	3	1355	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,3	-1,9	-10,2	-33,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	10	1	-0,8	-1,8	48	1	-7,1	-32,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,0	-1,8	-8,8	-30,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,6	1	-1,0	-1,8	10,9	1	-8,8	-30,8
1	3	1356	Rara											RaraCls	192,0	0,2	1	-0,2	-0,4	9,1	1	-7,2	-36,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,7	-0,4	-10,4	-37,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	-0,2	-0,4	50	1	-7,2	-36,6
1	3	1357	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,5	-0,4	-9,0	-34,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,9	1	-0,5	-0,4	10,9	1	-9,0	-34,7
			Rara											RaraCls	192,0	5,2	1	-3,1	-3,5	26,2	1	-16,4	-29,9
1	3	1358	Freq	0,3	0,00	0	1	-3,2	-3,5	-16,5	-29,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	103	1	-3,1	-3,5	333	1	-16,4	-29,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,8	-3,5	-14,9	-27,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,6	1	-2,8	-3,5	23,6	1	-14,9	-27,5
1	3	1359	Rara											RaraCls	192,0	4,2	1	-2,5	-2,0	24,6	1	-17,1	-40,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,7	-2,2	-17,2	-41,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	97	1	-2,5	-2,0	212	1	-17,1	-40,6
1	3	1360	Perm	0,2	0,00	0	1	-2,4	-2,1	-15,6	-38,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,0	1	-2,4	-2,1	22,0	1	-15,6	-38,6
			Rara											RaraCls	192,0	11,3	1	-6,8	-6,5	49,8	1	-29,2	-28,0
1	3	1361	Freq	0,3	0,00	0	1	-5,6	-6,5	-24,6	-27,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	242	1	-6,8	-6,5	1074	1	-29,2	-28,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,3	-6,1	-23,0	-25,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,8	1	-5,3	-6,1	39,0	1	-23,0	-25,2
1	3	1362	Rara											RaraCls	192,0	0,2	1	0,1	0,1	5,3	1	-2,1	-35,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,1	-6,7	-36,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,1	0,1	31	1	-2,1	-35,7
1	3	1363	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,1	-5,5	-34,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,1	1	0,1	0,1	7,5	1	-5,5	-34,0
			Rara											RaraCls	192,0	0,8	1	-0,5	0,6	9,3	1	-7,4	-36,4
1	3	1364	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,4	0,7	-10,2	-37,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	43	1	-0,5	0,6	51	1	-7,4	-36,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,3	0,6	-8,7	-34,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,2	1	-0,3	0,6	10,6	1	-8,7	-34,6
1	3	1365	Rara											RaraCls	192,0	1,3	1	0,8	-1,5	26,7	1	-18,7	-45,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,4	-1,8	-19,0	-46,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	17	1	0,8	-1,5	223	1	-18,7	-45,0
1	3	1366	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,1	-1,6	-17,1	-43,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,8	1	-1,1	-1,6	23,9	1	-17,1	-43,3

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE 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	187	Rara											RaraCls	192,0	7,8	1	-4,0	-7,2	39,5	1	-24,8	0,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,9	-6,9	-23,1	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	107	1	-4,0	-7,2	829	1	-24,8	0,5
1	4	188	Perm	0,2	0,00	0	1	-4,0	-7,1	-23,6	-0,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,0	1	-4,0	-7,1	37,6	1	-23,6	-0,7
			Rara											RaraCls	192,0	8,5	1	-4,2	-4,1	40,6	1	-25,3	-3,6
1	4	189	Freq	0,3	0,00	0	1	-3,9	-4,3	-23,7	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	178	1	-4,2	-4,1	802	1	-25,3	-3,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,0	-4,4	-24,0	-4,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,2	1	-4,0	-4,4	38,6	1	-24,0	-4,3
1	4	190	Rara											RaraCls	192,0	8,7	1	-4,3	1,4	38,4	1	-24,8	-9,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,0	1,3	-22,9	-9,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	303	1	-4,3	1,4	720	1	-24,8	-9,5
1	4	276	Perm	0,2	0,00	0	1	-4,1	1,2	-23,0	-9,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,2	1	-4,1	1,2	35,8	1	-23,0	-9,6
			Rara											RaraCls	192,0	4,9	1	2,4	-22,8	8,7	1	-5,3	-10,5
1	4	328	Freq	0,3	0,00	0	1	-2,8	-24,0	-6,0	-10,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	2,4	-22,8	76	1	-5,3	-10,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,7	-23,8	-5,9	-10,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,2	1	-2,7	-23,8	9,7	1	-5,9	-10,6
1	4	848	Rara											RaraCls	192,0	3,9	1	-2,5	-12,3	20,2	1	12,3	-5,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	-12,3	3,7	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	21	1	-2,5	-12,3	355	1	12,3	-5,0
1	4	855	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	-12,0	3,8	-4,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,6	1	-0,2	-12,0	6,3	1	3,8	-4,9
			Rara											RaraCls	192,0	13,1	1	-6,2	-1,5	39,9	1	-25,9	-6,3
1	4	858	Freq	0,3	0,00	0	1	-5,7	-1,6	-24,2	-6,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	359	1	-6,2	-1,5	793	1	-25,9	-6,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,7	-1,6	-24,3	-6,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,9	1	-5,7	-1,6	37,5	1	-24,3	-6,6
1	4	858	Rara											RaraCls	192,0	7,3	1	-4,6	7,7	39,0	1	-24,0	-8,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,0	7,3	-20,4	-7,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	457	1	-4,6	7,7	713	1	-24,0	-8,0
1	4	1192	Perm	0,2	0,00	0	1	-4,0	7,3	-20,2	-7,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,2	1	-4,0	7,3	33,0	1	-20,2	-7,8
			Rara											RaraCls	192,0	7,3	1	-4,4	6,6	37,6	1	-24,3	-8,4
1	4	1196	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,1	5,9	-21,8	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	423	1	-4,4	6,6	716	1	-24,3	-8,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,0	5,9	-21,7	-8,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,8	1	-4,0	5,9	33,7	1	-21,7	-8,5
1	4	1205	Rara											RaraCls	192,0	5,5	1	-2,9	2,0	20,9	1	-12,5	-8,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,1	1,6	-13,5	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	224	1	-2,9	2,0	328	1	-12,5	-8,3
1	4	1507	Perm	0,2	0,00	0	1	-3,1	1,6	-13,6	-8,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,1	1	-3,1	1,6	22,5	1	-13,6	-8,4
			Rara											RaraCls	192,0	4,9	1	-2,7	2,9	21,1	1	-12,7	-8,5
1																							

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE 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)
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,4	-18,0	-3,3	-6,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,6	1	2,8	-18,0	5,3	1	-3,3	-6,7

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE 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	149	Rara	0,3	0,00	0	1	13,7	-18,0	46,4	-74,0	0,000	0,000	RaraCls	192,0	21,9	1	13,5	-18,1	63,3	1	48,2	-70,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	13,4	-17,6	45,5	-72,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	381	1	13,5	-18,1	716	1	48,2	-70,6
			PermCls											144,0	21,7	1	13,4	-17,6	59,5	1	45,5	-72,0	
1	5	150	Rara	0,3	0,00	0	1	10,1	-11,2	46,0	-53,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	16,8	1	10,2	-11,1	64,0	1	47,8	-51,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	9,8	-10,9	45,1	-51,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	337	1	10,2	-11,1	861	1	47,8	-51,6
			PermCls											144,0	16,2	1	9,8	-10,9	60,3	1	45,1	-51,7	
1	5	151	Rara	0,3	0,00	0	1	8,9	-3,8	40,9	-33,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	15,7	1	9,2	-3,8	57,4	1	42,9	-33,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,8	-3,6	40,3	-32,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	424	1	9,2	-3,8	896	1	42,9	-33,3
			PermCls											144,0	15,1	1	8,8	-3,6	54,1	1	40,3	-32,1	
1	5	152	Rara	0,3	0,00	0	1	7,7	-2,7	39,0	-31,0	0,000	0,000	RaraCls	192,0	14,1	1	8,2	-2,9	55,4	1	41,4	-31,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	7,7	-2,6	38,7	-29,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	387	1	8,2	-2,9	877	1	41,4	-31,0
			PermCls											144,0	13,3	1	7,7	-2,6	51,9	1	38,7	-29,6	
1	5	158	Rara	0,3	0,00	0	1	8,3	-3,6	41,8	-35,1	0,000	0,000	RaraCls	192,0	15,4	1	8,9	-3,3	60,4	1	45,2	-35,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,2	-3,1	41,5	-33,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	422	1	8,9	-3,3	944	1	45,2	-35,2
			PermCls											144,0	14,1	1	8,2	-3,1	55,7	1	41,5	-33,4	
1	5	159	Rara	0,3	0,00	0	1	8,7	-3,3	42,7	-34,6	0,000	0,000	RaraCls	192,0	16,4	1	9,5	-2,7	61,7	1	46,2	-34,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,7	-2,7	42,5	-32,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	463	1	9,5	-2,7	980	1	46,2	-34,6
			PermCls											144,0	15,0	1	8,7	-2,7	56,9	1	42,5	-32,9	
1	5	160	Rara	0,3	0,00	0	1	8,8	-3,0	43,2	-34,8	0,000	0,000	RaraCls	192,0	16,6	1	9,6	-2,3	62,7	1	47,0	-34,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,7	-2,6	43,1	-33,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	475	1	9,6	-2,3	1000	1	47,0	-34,9
			PermCls											144,0	15,1	1	8,7	-2,6	57,7	1	43,1	-33,1	
1	5	162	Rara	0,3	0,00	0	1	9,0	-2,7	44,2	-35,1	0,000	0,000	RaraCls	192,0	17,1	1	9,8	-1,9	64,2	1	48,2	-35,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	9,1	-2,4	44,3	-33,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	499	1	9,8	-1,9	1029	1	48,2	-35,3
			PermCls											144,0	15,7	1	9,1	-2,4	59,3	1	44,3	-33,3	
1	5	164	Rara	0,3	0,00	0	1	9,2	-4,6	45,9	-34,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	17,3	1	10,1	-4,3	66,4	1	50,0	-34,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	9,2	-4,4	46,0	-32,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	465	1	10,1	-4,3	1087	1	50,0	-34,9
			PermCls											144,0	15,7	1	9,2	-4,4	61,3	1	46,0	-32,6	
1	5	303	Rara	0,3	0,00	0	1	4,6	0,2	18,1	-45,0	0,000	0,000	RaraCls	192,0	11,1	1	6,3	-1,0	31,0	1	25,0	-44,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,1	-0,8	19,4	-45,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	326	1	6,3	-1,0	297	1	25,0	-44,5
			PermCls											144,0	9,0	1	5,1	-0,8	23,3	1	19,4	-45,8	
1	5	304	Rara	0,3	0,00	0	1	4,6	-3,2	20,2	-36,6	0,000	0,000	RaraCls	192,0	10,4	1	6,1	-3,7	33,3	1	26,1	-35,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,1	-3,6	21,1	-35,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	262	1	6,1	-3,7	400	1	26,1	-35,6
			PermCls											144,0	8,6	1	5,1	-3,6	26,4	1	21,1	-35,8	
1	5	305	Rara	0,3	0,00	0	1	4,1	-4,8	19,4	-19,7	0,000	0,000	RaraCls	192,0	7,8	1	4,7	-4,9	31,4	1	23,1	-20,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,9	-4,7	18,9	-18,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	159	1	4,7	-4,9	456	1	23,1	-20,4
			PermCls											144,0	6,4	1	3,9	-4,7	25,8	1	18,9	-18,8	
1	5	310	Rara	0,3	0,00	0	1	4,7	-4,7	20,7	-19,9	0,000	0,000	RaraCls	192,0	8,6	1	5,1	-4,7	31,9	1	23,5	-20,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,0	-4,4	18,7	-18,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	188	1	5,1	-4,7	466	1	23,5	-20,6
			PermCls											144,0	6,6	1	4,0	-4,4	25,6	1	18,7	-18,3	
1	5	311	Rara	0,3	0,00	0	1	4,6	-5,1	20,2	-25,5	0,000	0,000	RaraCls	192,0	8,5	1	5,1	-4,9	31,5	1	23,2	-24,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,0	-4,7	18,7	-23,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	181	1	5,1	-4,9	419	1	23,2	-24,6
			PermCls											144,0	6,5	1	4,0	-4,7	25,2	1	18,7	-23,8	
1	5	312	Rara	0,3	0,00	0	1	3,4	-5,4	16,7	-25,6	0,000	0,000	RaraCls	192,0	6,8	1	4,1	-5,1	26,7	1	19,8	-24,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,3	-5,1	16,0	-24,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	125	1	4,1	-5,1	331	1	19,8	-24,3
			PermCls											144,0	5,4	1	3,3	-5,1	21,4	1	16,0	-24,4	
1	5	313	Rara	0,3	0,00	0	1	4,1	-3,6	18,1	-16,7	0,000	0,000	RaraCls	192,0	7,4	1	4,4	-3,6	27,5	1	20,2	-16,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,7	-3,5	16,9	-15,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	168	1	4,4	-3,6	410	1	20,2	-16,8
			PermCls											144,0	6,1	1	3,7	-3,5	23,1	1	16,9	-15,9	
1	5	317	Rara	0,3	0,00	0	1	5,5	-3,9	21,6	-20,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	9,6	1	5,7	-4,0	40,0	1	23,3	-20,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,7	-3,5	18,5	-17,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	231	1	5,7	-4,0	890	1	23,3	-20,5
			PermCls											144,0	8,0	1	4,7	-3,5	31,8	1	18,5	-17,9	
1	5	318	Rara	0,3	0,00	0	1	4,3	-4,5	16,1	-17,5	0,000	0,000	RaraCls	192,0	7,7	1	4,6	-4,5	25,1	1	18,3	-18,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,6	-4,0	13,7	-15,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	165	1	4,6	-4,5	342	1	18,3	-18,1
			PermCls											144,0	5,9	1	3,6	-4,0	18,6	1	13,7	-15,6	
1	5	319	Rara	0,3	0,00	0	1	3,2	-2,4	13,0	-31,6	0,000	0,000	RaraCls	192,0	6,3	1	3,7	-2,5	20,5	1	15,8	-30,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,7	-2,4	11,6	-29,4	0,000	0,000										

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

			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	5	1420	Rara											RaraCls	192,0	7,6	1	4,5	-3,3	27,6	1	20,2	-21,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,0	-3,1	17,4	-20,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	181	1	4,5	-3,3	369	1	20,2	-21,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,6	-2,9	16,6	-20,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,1	1	3,6	-2,9	22,4	1	16,6	-20,1
1	5	1427	Rara											RaraCls	192,0	6,5	1	3,9	-4,5	26,6	1	19,5	-17,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,7	-4,5	17,2	-17,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	128	1	3,9	-4,5	384	1	19,5	-17,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,3	-4,3	16,3	-16,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,5	1	3,3	-4,3	22,3	1	16,3	-16,3
1	5	1449	Rara											RaraCls	192,0	1,2	1	0,8	-1,9	3,3	1	0,6	-27,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,8	-2,2	5,2	-26,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	11	1	0,8	-1,9	19	1	0,6	-27,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,4	-2,0	4,0	-24,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,2	1	1,4	-2,0	5,4	1	4,0	-24,7
1	5	1450	Rara											RaraCls	192,0	0,8	1	0,6	-1,7	3,2	1	-0,5	-26,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,5	-1,9	5,1	-26,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,6	-1,7	19	1	-0,5	-26,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,1	-1,8	3,8	-24,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,8	1	1,1	-1,8	5,3	1	3,8	-24,3
1	5	1451	Rara											RaraCls	192,0	2,2	1	1,4	-2,4	5,2	1	3,6	-24,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,1	-2,6	7,3	-24,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	1,4	-2,4	29	1	3,6	-24,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	-2,4	5,6	-22,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,6	1	1,6	-2,4	6,8	1	5,6	-22,2
1	5	1452	Rara											RaraCls	192,0	1,6	1	1,1	-2,4	4,8	1	3,2	-24,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,7	-2,6	6,8	-23,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	16	1	1,1	-2,4	27	1	3,2	-24,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,3	-2,4	5,2	-21,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,0	1	1,3	-2,4	6,3	1	5,2	-21,6
1	5	1453	Rara											RaraCls	192,0	4,7	1	2,8	-2,9	17,7	1	11,4	-22,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,3	-3,0	13,1	-22,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	95	1	2,8	-2,9	208	1	11,4	-22,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,7	-2,8	10,8	-19,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,5	1	2,7	-2,8	17,2	1	10,8	-19,8
1	5	1454	Rara											RaraCls	192,0	4,2	1	2,6	-3,1	16,2	1	10,6	-21,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,0	-3,2	12,2	-21,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	79	1	2,6	-3,1	180	1	10,6	-21,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,4	-2,9	9,9	-19,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,9	1	2,4	-2,9	15,5	1	9,9	-19,1
1	5	1455	Rara											RaraCls	192,0	9,1	1	5,4	-4,0	41,4	1	24,1	-21,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,2	-4,0	22,5	-21,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	215	1	5,4	-4,0	920	1	24,1	-21,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,6	-3,5	19,5	-18,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,7	1	4,6	-3,5	33,4	1	19,5	-18,7
1	5	1456	Rara											RaraCls	192,0	1,3	1	-0,8	-1,3	3,3	1	-0,7	-26,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,0	-1,5	4,9	-26,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	19	1	-0,8	-1,3	20	1	-0,7	-26,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,7	-1,5	3,7	-23,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,1	1	0,7	-1,5	5,1	1	3,7	-23,9
1	5	1457	Rara											RaraCls	192,0	2,2	1	-1,3	-0,8	3,4	1	-0,8	-25,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,5	-1,0	4,9	-25,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	54	1	-1,3	-0,8	20	1	-0,8	-25,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,3	-1,0	3,6	-23,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,3	1	-0,8	-1,0	5,1	1	3,6	-23,8
1	5	1458	Rara											RaraCls	192,0	0,8	1	0,7	-2,3	4,5	1	2,8	-23,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,3	-2,5	6,4	-23,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,7	-2,3	25	1	2,8	-23,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,9	-2,4	4,8	-21,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,2	1	0,9	-2,4	5,9	1	4,8	-21,0
1	5	1459	Rara											RaraCls	192,0	0,9	1	-0,7	-1,8	4,3	1	2,5	-23,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,8	-2,1	6,0	-23,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	-0,7	-1,8	24	1	2,5	-23,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,5	-2,0	4,5	-21,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,6	1	0,5	-2,0	5,6	1	4,5	-21,1
1	5	1460	Rara											RaraCls	192,0	3,1	1	2,0	-3,4	14,2	1	9,4	-20,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,3	-3,6	10,9	-20,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	41	1	2,0	-3,4	145	1	9,4	-20,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,7	-3,3	8,8	-17,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,6	1	1,7	-3,3	13,5	1	8,8	-17,9
1	5	1461	Rara											RaraCls	192,0	1,6	1	1,2	-3,5	11,7	1	8,2	-20,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,4	-3,9	9,4	-19,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	1,2	-3,5	93	1	8,2	-20,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,0	-3,6	7,6	-17,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,3	1	1,0	-3,6	11,2	1	7,6	-17,7
1	5	1462	Rara											RaraCls	192,0	9,2	1	5,4	-4,0	36,5	1	21,2	-18,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,3	-3,9	19,3	-18,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	218	1	5,4	-4,0	806	1	21,2	-18,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	-3,5	16,4	-16,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,5	1	4,4	-3,5	28,2	1	16,4	-16,4
1	5	1463	Rara											RaraCls	192,0	2,6	1	-1,5	-0,4	3,4	1	-0,9	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,2	-0,5	5,0	-25,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	72	1	-1,5	-0,4	20	1	-0,9	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,1	-0,5	3,7	-23,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,8	1	-1,1	-0,5	5,1	1	3,7	-23,7
1	5	1464	Rara											RaraCls	192,0	2,0	1	-1,1	-0,1	3,4	1	-1,0	-24,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,4	-0,1	5,0	-25,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	61	1	-1,1	-0,1	20	1	-1,0	-24,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	-0,1	3,8	-23,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,8	1	-1,0	-0,1	5,2	1	3,8	-23,2
1	5	1465	Rara											RaraCls	192,0	1,6	1	-0,9	-1,0	4,3	1	2,3	-24,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,5	-1,2	5,9	-24,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	31	1	-0,9	-1,0	24	1	2,3	-24,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	-1,1	4,4	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,2	1	-0,8	-1,1	5,6	1	4,4	-22,6
1	5	1466	Rara											RaraCls	192,0	1,3	1	-0,7	-0,1	4,2	1	2,1	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,5	-0,2	5,8	-26,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	38	1	-0,7	-0,1	24	1	2,1	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	-0,2	4,4	-24,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,4	1	-0,8	-0,2	5,7	1	4,4	-24,3
1	5																						

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE 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	216	Rara	0,3	0,00	0	1	6,5	-7,6	35,2	-20,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	295	1	7,5	-8,6	1160	1	41,2	-19,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	6,7	-7,8	36,0	-20,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,5	1	6,7	-7,8	58,7	1	36,0	-20,8
			Rara	0,3	0,00	0	1	8,9	-12,8	34,0	-32,7	0,000	0,000	RaraFer	192,0	19,1	1	9,6	-14,2	65,4	1	39,9	-29,4
1	6	217	Rara	0,3	0,00	0	1	9,1	-13,1	34,7	-33,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	316	1	9,6	-14,2	1014	1	39,9	-29,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	9,1	-13,1	34,7	-33,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	18,1	1	9,1	-13,1	57,8	1	34,7	-33,2
			Rara	0,3	0,00	0	1	5,4	-0,7	31,0	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	13,8	1	6,6	-1,3	59,0	1	37,0	-8,4
1	6	279	Rara	0,3	0,00	0	1	5,6	-0,7	31,9	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	383	1	6,6	-1,3	1137	1	37,0	-8,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,6	-0,7	31,9	-8,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,8	1	5,6	-0,7	51,3	1	31,9	-8,1
			Rara	0,3	0,00	0	1	6,8	-1,4	12,3	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,3	1	6,8	0,1	21,5	1	13,3	-1,5
1	6	327	Rara	0,3	0,00	0	1	7,2	-1,1	13,0	-1,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	426	1	6,8	0,1	425	1	13,3	-1,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	7,2	-1,1	13,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	15,2	1	7,2	-1,1	21,0	1	13,0	-1,9
			Rara	0,3	0,00	0	1	0,7	-0,7	5,9	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	192,0	4,6	1	-3,0	-0,4	5,9	1	-4,3	-1,4
1	6	937	Rara	0,3	0,00	0	1	0,8	-0,4	7,0	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	91	1	-3,0	-0,4	86	1	-4,3	-1,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,8	-0,4	7,0	-1,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,0	1	-5,2	-0,4	10,4	1	7,0	-1,4
			Rara	0,3	0,00	0	1	6,8	-3,2	32,7	-11,7	0,000	0,000	RaraFer	192,0	16,8	1	8,1	-4,2	62,1	1	38,7	-12,5
1	6	1187	Rara	0,3	0,00	0	1	7,0	-3,3	33,6	-11,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	421	1	8,1	-4,2	1153	1	38,7	-12,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	7,0	-3,3	33,6	-11,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,5	1	7,0	-3,3	54,2	1	33,6	-11,8
			Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	1,1	24,2	-23,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,5	1	-1,9	1,7	44,5	1	26,9	-20,6
1	6	1188	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	1,1	25,2	-23,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	156	1	-1,9	1,7	674	1	26,9	-20,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	1,1	25,2	-23,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,2	1	-2,1	1,1	42,2	1	25,2	-23,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	2,9	-0,6	22,7	-18,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	6,6	1	3,1	-0,2	41,9	1	25,4	-16,9
1	6	1473	Rara	0,3	0,00	0	1	3,1	-0,6	23,6	-18,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	189	1	3,1	-0,2	663	1	25,4	-16,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	-0,6	23,6	-18,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,4	1	3,1	-0,6	39,2	1	23,6	-18,3
			Rara	0,3	0,00	0	1	0,5	0,0	1,0	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	192,0	2,2	1	-1,0	0,0	7,7	1	-4,9	-7,6
1	6	1725	Rara	0,3	0,00	0	1	0,4	0,0	1,5	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	64	1	-1,0	0,0	86	1	-4,9	-7,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	0,0	1,5	-7,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,7	1	-0,8	0,0	2,2	1	1,5	-7,7
			Rara	0,3	0,00	0	1	-5,0	-2,7	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	8,5	1	-5,4	-2,1	5,3	1	-3,8	-1,7
1	6	1726	Rara	0,3	0,00	0	1	-5,6	-2,3	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	153	1	-5,4	-2,1	73	1	-3,8	-1,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,6	-2,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,7	1	-5,6	-2,3	2,6	1	1,7	-1,7
			Rara	0,3	0,00	0	1	-4,4	-2,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,0	1	-4,5	-1,6	4,1	1	-2,9	-2,3
1	6	1727	Rara	0,3	0,00	0	1	-4,9	-1,8	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	127	1	-4,5	-1,6	49	1	-2,9	-2,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,9	-1,8	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,6	1	-4,9	-1,8	4,0	1	2,6	-2,3
			Rara	0,3	0,00	0	1	-4,4	-1,7	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	5,9	1	-3,7	-1,3	3,0	1	-2,1	-3,7
1	6	1729	Rara	0,3	0,00	0	1	-4,7	-1,6	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	107	1	-3,7	-1,3	24	1	-2,1	-3,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,7	-1,6	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,4	1	-4,7	-1,6	5,7	1	3,7	-3,6
			Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,8	6,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,8	1	-5,0	-2,1	2,0	1	1,3	-1,6
1	6	1730	Rara	0,3	0,00	0	1	0,1	-2,5	6,8	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	138	1	-5,0	-2,1	26	1	1,3	-1,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,1	-2,5	6,8	-1,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,2	1	-5,9	-2,5	10,2	1	6,8	-1,7
			Rara	0,3	0,00	0	1	0,6	-2,5	6,7	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,3	1	-4,7	-1,7	3,6	1	2,3	-2,0
1	6	1731	Rara	0,3	0,00	0	1	0,8	-2,2	7,5	-2,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	132	1	-4,7	-1,7	55	1	2,3	-2,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,8	-2,2	7,5	-2,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,4	1	-5,4	-2,2	11,2	1	7,5	-2,1
			Rara	0,3	0,00	0	1	1,6	-2,0	7,7	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,9	1	-5,1	-1,3	7,1	1	4,6	-3,1
1	6	1733	Rara	0,3	0,00	0	1	1,8	-1,8	8,5	-3,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	149	1	-5,1	-1,3	121	1	4,6	-3,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,8	-1,8	8,5	-3,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,3	1	-5,3	-1,8	12,7	1	8,5	-3,1
			Rara	0,3	0,00	0	1	4,0	-2,5	9,9	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,4	1	-4,7	-1,3	12,6	1	8,5	-0,9
1	6	1734	Rara	0,3	0,00	0	1	4,4	-2,1	10,6	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	152	1	2,9	-1,3	271	1	8,5	-0,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	-2,1	10,6	-1,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,7	1	4,4	-2,1	15,8	1	10,6	-1,1
			Rara	0,3	0,00	0	1	4,3	-2,1	10,3	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,9	1	-5,1	-1,0	13,6	1	9,1	-1,3
1	6	1735	Rara	0,3	0,00	0	1	4,7	-1,8	11,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	181	1	3,2	-1,0	289	1	9,1	-1,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,7	-1,8	11,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,2	1	4,7	-1,8	16,4	1	11,0	-1,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	4,6	-1,8	10,5	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	9,1	1	-5,9	-0,6	14,4	1	9,7	-2,1
1	6	1735	Rara	0,3	0,00	0	1	5,0	-1,5	11,2	-2,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	223	1	3,8	-0,6	297	1	9,7	-2,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,0	-1,5	11,2	-2,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,0	1	5,0	-1,5	16,7	1	11,2	-2,2

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 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)
2	7	283	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,3	-24,7	-0,4	-46,5	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,6	1	-0,4	-18,7	6,9	1	-0,7	-36,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,3	-24,6	-0,5	-46,1	0,000	0,000	PermCls	3600	21	1	-0,4	-18,7				

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 8

GrQ N.r	Gen 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)
2	8	1684	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	-26,2	-0,6	-42,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,0	1	-0,7	-26,2	7,4	1	-0,6	-42,8
			Rara											RaraCls	192,0	2,9	1	-0,9	-0,6	6,6	1	-2,3	7,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,0	-0,8	-2,7	10,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	62	1	-0,9	-0,6	376	1	-2,3	7,2
2	8	1692	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	-0,8	-2,3	10,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,9	1	-0,9	-0,8	4,6	1	-2,3	10,0
			Rara										RaraCls	192,0	6,6	1	-1,0	-32,5	0,8	1	0,3	0,8	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,1	-36,8	-0,2	3,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	38	1	-1,0	-32,5	42	1	0,3	0,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	-33,0	-0,1	3,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,7	1	-0,9	-33,0	0,0	0	0,0	0,0

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 9

GrQ N.r	Gen 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)
2	9	312	Rara											RaraCls	192,0	1,6	1	1,0	-3,5	3,4	1	2,0	-12,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,9	-7,2	1,8	-18,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	1,0	-3,5	18	1	2,0	-12,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,9	-6,5	1,7	-17,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,6	1	0,9	-6,5	3,7	1	1,7	-17,2
2	9	417	Rara										RaraCls	192,0	14,5	1	-1,8	-103,2	1,9	1	1,0	-7,3	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	-120,5	-0,9	-9,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	86	1	-1,8	-103,2	10	1	1,0	-7,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,7	-110,6	-0,8	-8,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	15,3	1	-1,7	-110,6	2,0	1	1,0	-8,4
2	9	418	Rara										RaraCls	192,0	2,5	1	0,2	-18,6	2,4	1	-0,5	-15,4	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,2	-26,5	-0,6	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	15	1	0,2	-18,6	14	1	-0,5	-15,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,2	-24,1	-0,5	-20,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,2	1	0,2	-24,1	3,1	1	-0,5	-20,8
2	9	1668	Rara										RaraCls	192,0	0,9	1	-0,5	-0,4	4,1	1	-2,5	3,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,6	-0,3	-2,7	7,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	13	1	-0,5	-0,4	120	1	-2,5	3,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,5	-0,3	-2,5	6,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,0	1	-0,5	-0,3	2,6	1	-2,5	6,8

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 10

GrQ N.r	Gen 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)
2	10	311	Rara											RaraCls	192,0	1,1	1	-0,7	-2,1	3,1	1	-1,5	-13,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,4	-5,8	-3,1	-19,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	-0,7	-2,1	17	1	-1,5	-13,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,0	-5,3	-2,1	-17,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,6	1	-1,0	-5,3	4,2	1	-2,1	-17,7
2	10	419	Rara										RaraCls	192,0	1,8	1	0,3	-11,8	2,3	1	0,7	-12,5	
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,3	-18,1	0,7	-20,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	11	1	0,3	-11,8	13	1	0,7	-12,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,2	-16,9	0,6	-19,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,4	1	0,2	-16,9	3,1	1	0,6	-19,3
2	10	423	Rara										RaraCls	192,0	16,3	1	2,0	-111,1	3,9	1	-2,1	-8,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,3	-128,0	1,9	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	97	1	2,0	-111,1	19	1	-2,1	-8,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,8	-115,6	-2,0	-8,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	16,7	1	1,9	-115,6	3,5	1	-2,0	-8,7
2	10	424	Rara										RaraCls	192,0	4,0	1	1,4	-20,9	3,2	1	-1,0	-16,9	
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,6	-28,2	1,0	-23,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	23	1	1,4	-20,9	18	1	-1,0	-16,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,3	-25,7	0,8	-21,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,6	1	1,3	-25,7	3,6	1	-0,8	-21,8
2	10	1667	Rara										RaraCls	192,0	4,9	1	-2,4	1,0	10,8	1	-4,8	4,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,6	0,9	-4,9	8,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	181	1	-2,4	1,0	426	1	-4,8	4,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,2	0,9	-4,1	7,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,6	1	-2,2	0,9	8,5	1	-4,1	7,4

RELAZIONE GEOTECNICA

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_{hB} = forza orizzontale lungo B
 F_{hL} = 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:

$$N_q = \tan^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \exp(\pi \cdot \tan \phi) \quad (\text{Prandtl-Cauchot-Meyerhof})$$

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

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

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

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

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

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

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

$$Y_c = Y_q - \frac{1 - Y_q}{N_q \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

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

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

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_c \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$i_c = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times c_u \times N_c} \quad \text{in condizioni U}$$

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):

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

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

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

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

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

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

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

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

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

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

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.

VERIFICA DELLA CAPACITÀ PORTANTE DEL COMPLESSO TERRENO-FONDAZIONE

I calcoli per la valutazione della pressione limite di progetto sono riepilogati nella tabella di seguito:

Peso specifico del terreno	γ	1,75	t/mc
Angolo di resistenza a taglio	ϕ'	27	gradi sessagesimali
Coesione	c'	0,63	t/mq
Coesione non drenata	c_u	6,60	t/mq
Larghezza fondazione	B	10,80	m
Sviluppo fondazione	L	30,00	m
Profondità del piano di posa	D	9,00	m
Inclinazione del piano di posa	η	0	gradi sessagesimali
Inclinazione del pendio	β	0,00	gradi sessagesimali
Componente verticale del carico	V	1,00	t
Componente orizzontale del carico	H	0,00	t
Eccentricità del carico rispetto alla base	e_B	0,00	m
Eccentricità del carico rispetto allo sviluppo	e_l	0,00	m
Adesione lungo la base della fondazione	c_a	0,00	t/mq
Angolo di attrito terreno-fondazione	δ	27,00	gradi sessagesimali
Coefficiente di sicurezza		2,30	
Pressione litostatica in corrispondenza del piano di posa	q	15,75	t/mq
Fattori di capacità portante			
K_p		2,663	
N_q		13,199	
N_c		23,942	
N_γ		9,324	
Fattori di forma			
S_q		1,183	
S_c		1,198	
S_γ		0,856	
Fattori di profondità			
k		0,833	
d_q		1,253	
d_c		1,333	
d_γ		1,000	
Fattori di inclinazione del carico			
B'		10,800	
L'		30,000	
A_{eff}		324,000	
i_q		1,000	
i_c		1,000	
i_γ		1,000	
Fattori di inclinazione del piano di posa			
b_q		1,000	
b_c		1,000	
b_γ		1,000	

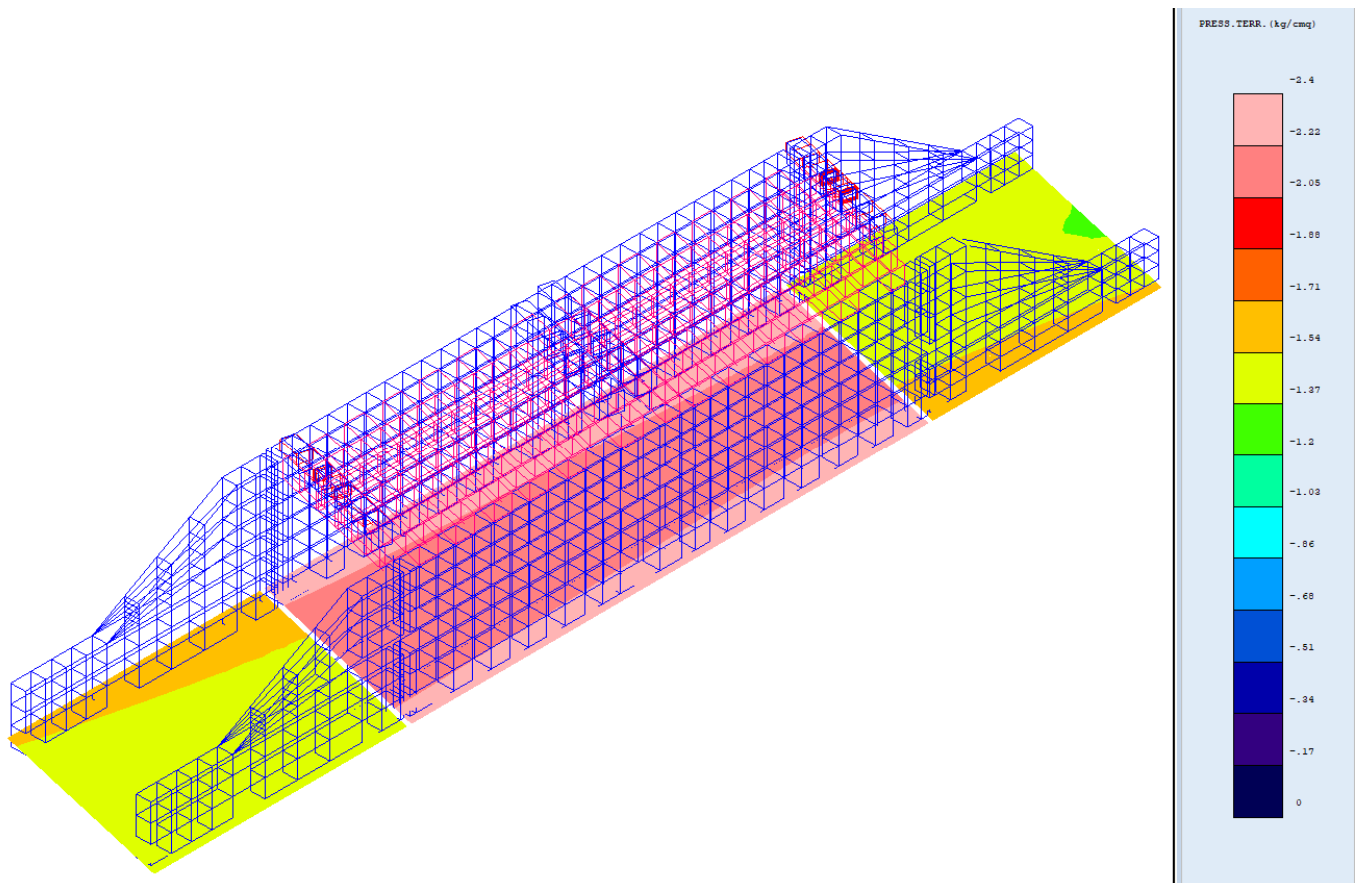
Fattori di inclinazione del terreno

gq	1,000
gc	1,000
g γ	1,000

Carico limite ultimo

qult	407,83 t/mq	40,78 kg/cmq
qamm	177,32 t/mq	17,73 kg/cmq

La verifica della capacità portante del complesso terreno fondazione viene effettuata confrontando le pressioni esercitate dalla struttura sul terreno, ottenute dall'analisi ad elementi finiti, con la pressione resistente limite precedentemente determinata. I valori massimi delle pressioni sul terreno (combinazione di carico n.1) sono riportati graficamente nello schema seguente:



Pressione sul terreno

pmax	2,40 kg/cmq
------	--------------------

Essendo la pressione sul terreno inferiore a quella limite di progetto la verifica risulta soddisfatta.