

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
Dott. Arch. E. A. E. Crimi
Dott. Ing. M. Panfili
Dott. Arch. P. Ghirelli
Dott. Ing. D. Pelle
COOPROGETTI
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
INGEGNERIA
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 14+278
Relazione di calcolo**

CODICE PROGETTO			NOME FILE	REVISIONE	SCALA:
PROGETTO	LIV. PROG.	N. PROG.	T01ST03STRRE01C		
L O 4 0 8 Z	E	2 1 0 1	CODICE ELAB. T 0 1 S T 0 3 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	32

1 PREMESSA

La presente relazione di calcolo tratta le analisi e le verifiche strutturali del sottovia posto al **km 14+278** 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 e della soletta superiore è pari a 90 cm, mentre quello dei piedritti è pari a 80 cm. Gli imbocchi sono realizzati tramite muri ad U, di altezza variabile, aventi fondazione di spessore pari a 90 cm e piedritti di spessore 80 cm.

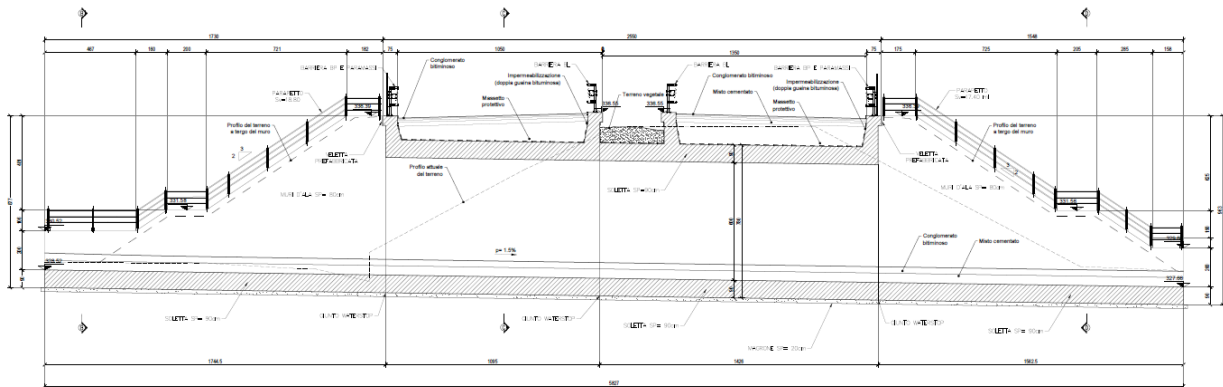


Figura 1-1 "Sezione longitudinale"

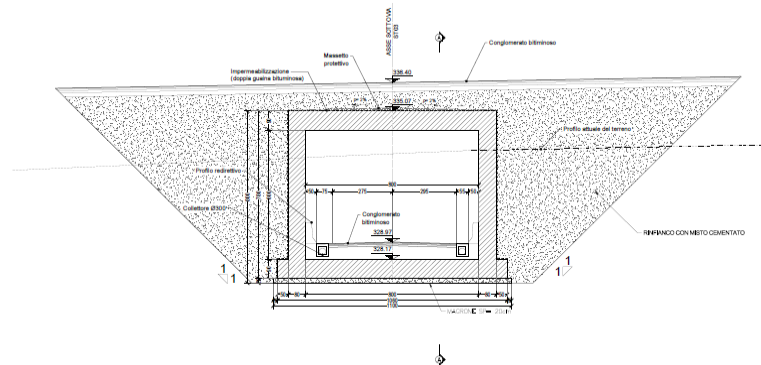


Figura 1-2 "Sezione trasversale"

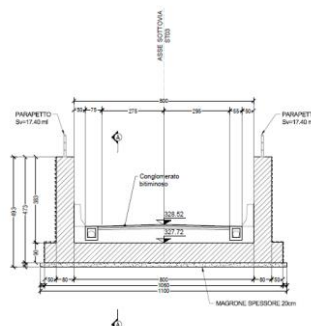


Figura 1-3 "Sezione trasversale muri di imbocchi"

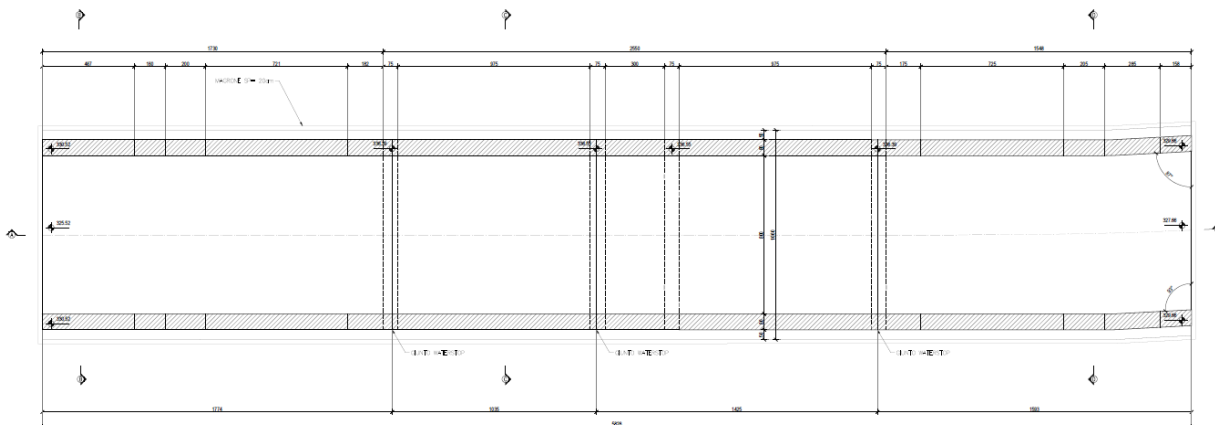
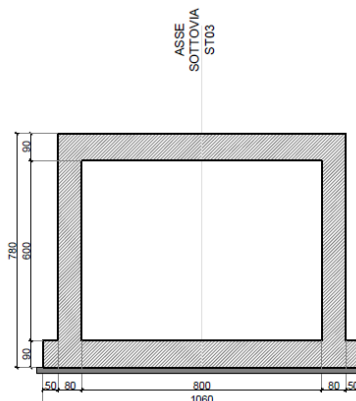


Figura 1-4 "Pianta"

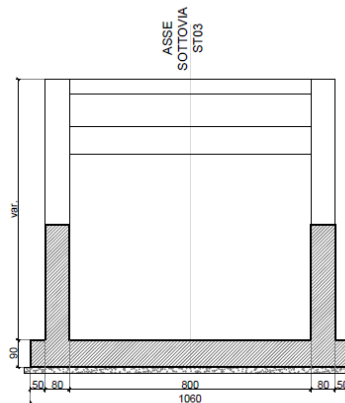
GEOMETRIA SEZIONE TRASVERSALE SCATOLARE

Altezza esterna	7,80	[m]
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	0,90	[m]
Spessore traverso	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	0,90	[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/m³): ...**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 e 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/m³):**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 – 10	18,7	26	20	120	20
2	Mn – marne grigio azzurre (non litoide)	10 – 20	18,8	20	70	20	19

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	18,70 [kN/m ³]
Angolo di attrito	26,00 [°]
Angolo di attrito terreno-struttura	17,33 [°]
Coesione	20 [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, 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 14+278
 Comune:.....Chiaromonte Gulfi
 Provincia:.....Ragusa
 Latitudine:.....37,052157°
 Longitudine:.....14,651487°
 Categoria di sottosuolo:.....S2
 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:

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

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:

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

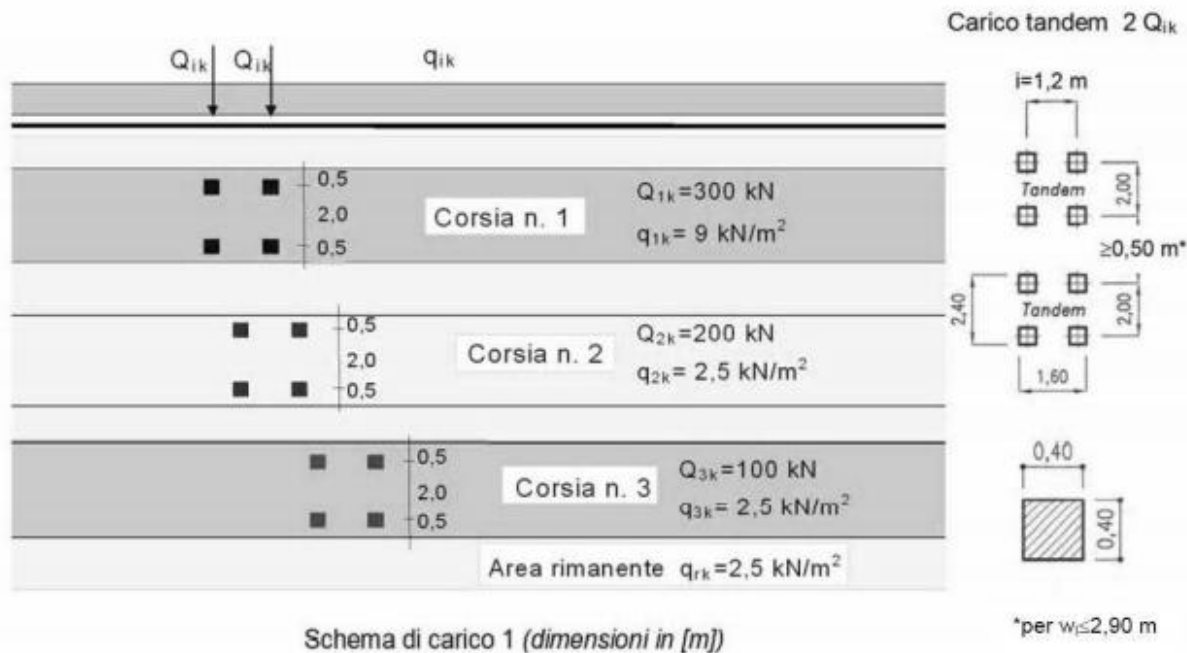
$$S = 1/2 \gamma H^2 K_0 + p_v K_0 H$$

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:

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

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 0,90m, quello del cordolo a 2,50 m, per cui l'estradosso del cordolo si trova ad una distanza (c) sopra l'estradosso di soletta pari a 1,60 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:

$$M = F \cdot (d + c + 0,5 s) = 295,0 \text{ kN m}$$

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:

$$B = 0,40 + 2 \cdot (c + 0,5 s) = 4,50 \text{ m}$$

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:

$$T_d = M / (0,90 s) = 364,2 \text{ kN}$$

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

$$T_r = 314,1 \cdot (4,50 / 0,20) \cdot 391,3 \cdot 10^{-3} = 2765,4 \text{ kN} > T_d$$

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.

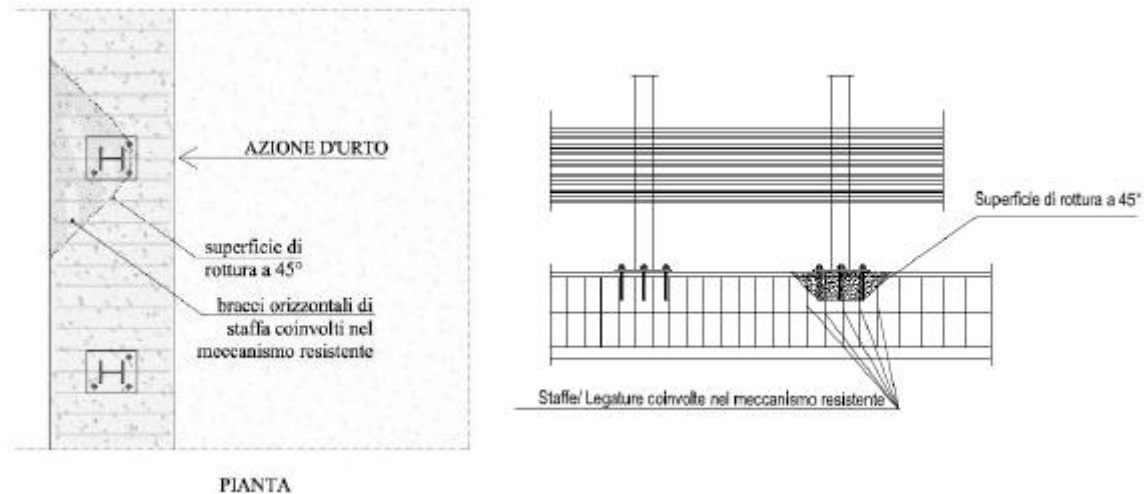


Figura 8-1 Meccanismi di rottura locali per azioni d'urto - schemi tipo

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 frequent)	Coefficiente ψ_2 (valori quasi permanent)
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	q2.1k_Sovraccarico accidentale sui piedritti (spinta carichi mobili a tergo del rilevato)
7	q3.1k_Azione di frenatura
8	E1_Spinta SLV_Sovraspinta sismica del terreno sui piedritti SLV
9	E1_Spinta SLO_Sovraspinta sismica del terreno sui piedritti SLO
10	E2_Sisma SLU
11	E2_Sisma SLO
12	Sisma verticale

Combinazioni agli Stati Limite di Salvaguardia della Vita

	CONDIZIONI DI CARICO											
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1	1,35	1,50	1,35	1,01	1,01	1,01	0	0	0	0	0	0
2	1,35	1,50	1,35	1,01	0,54	0,54	1,35	0	0	0	0	0
3...10	1,00	1,00	1,00	0	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	+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	12
1	1,00	1,00	1,00	0,75	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	12
1	1,00	1,00	1,00	0,75	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	12
1	1,00	1,00	1,00	0,5	0,5	0	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	12
1	1,00	1,00	1,00	0	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.

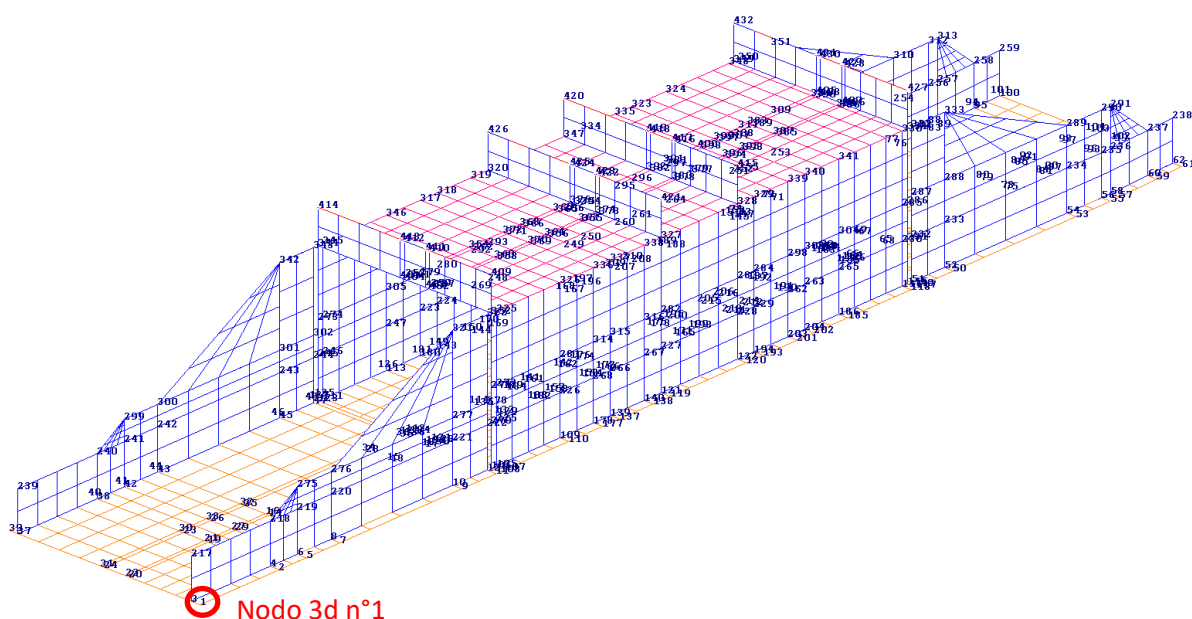


Figura 11-1 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con indicazione dei n.ro dei nodi 3d"

Nello specifico, la piastra di fondazione (spess.90cm per scatolare e muri d'ala), la soletta di copertura (spess.90cm) e le pareti verticali (spess.80cm per scatolare e muri d'ala) sono definiti con l'elemento tipo shell, mentre i cordoli 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

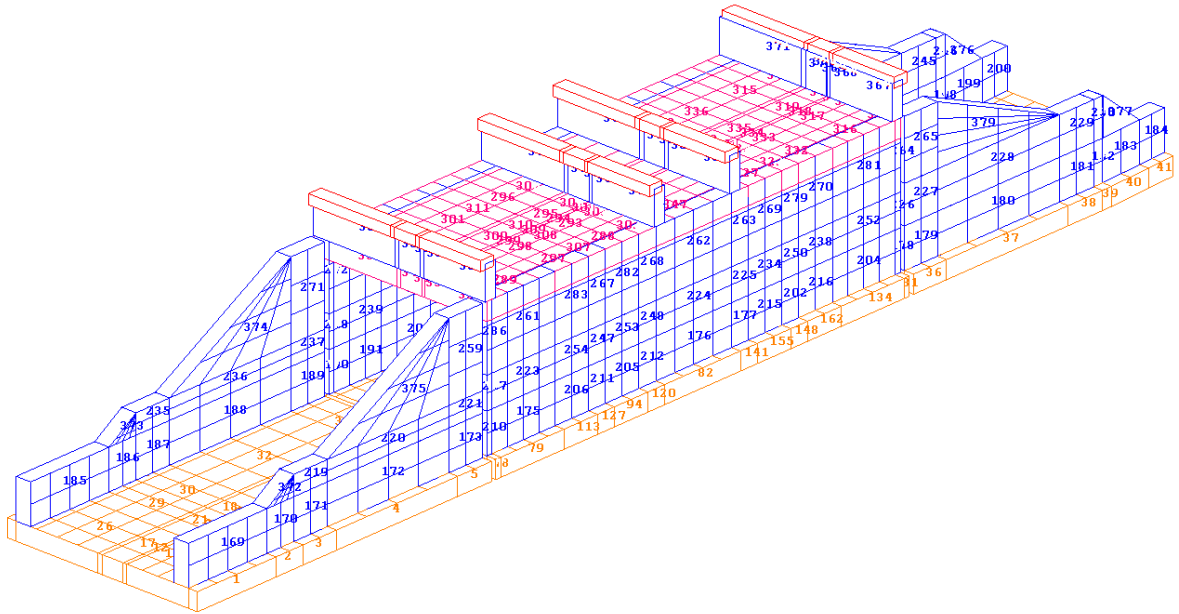


Figura 11-2 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con indicazione del n.ro degli elementi tipo shell"

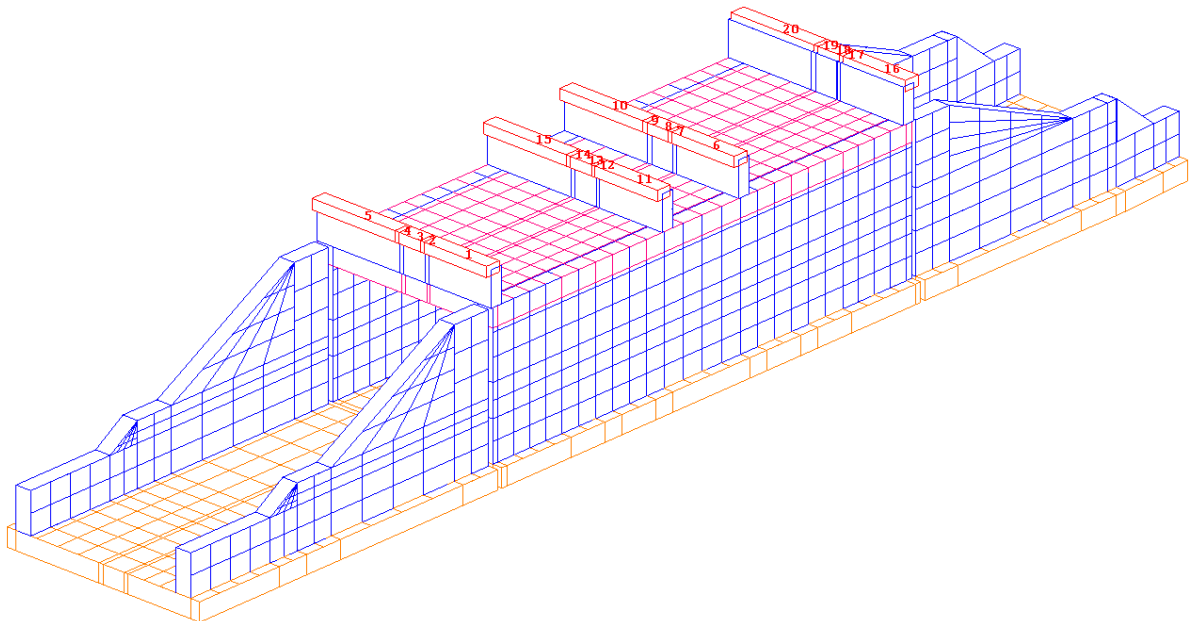


Figura 11-3 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con indicazione del n.ro degli elementi tipo asta"

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° 7) e carichi distribuiti sugli shell (condizione di carico n°2, n°3, n°5, n°6, n°8 e n°9). 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.

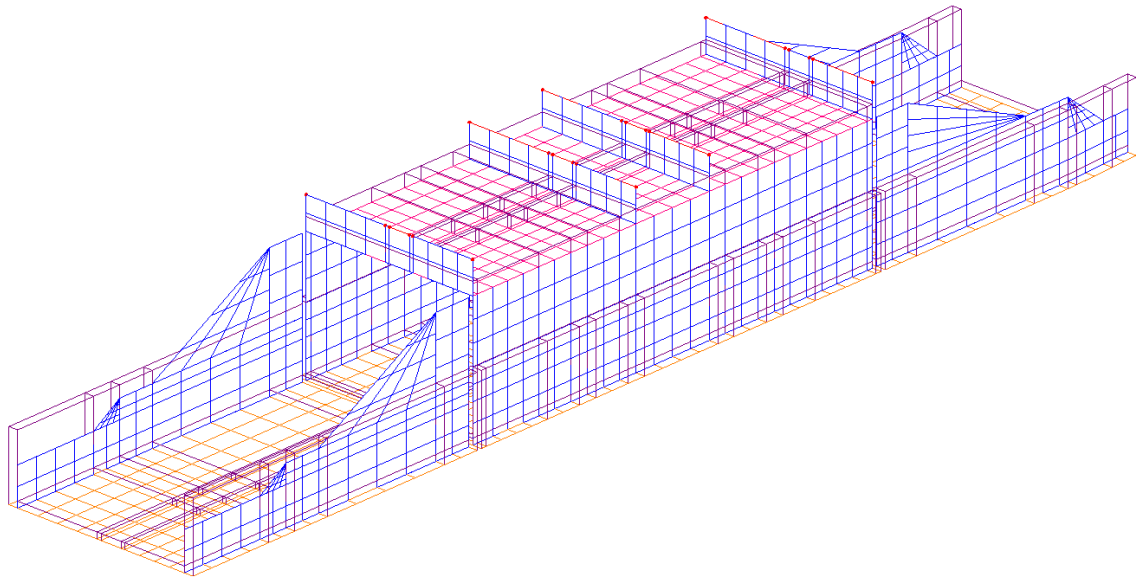


Figura 11-4 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (G2.1k) associati alla condizione di carico n°2"

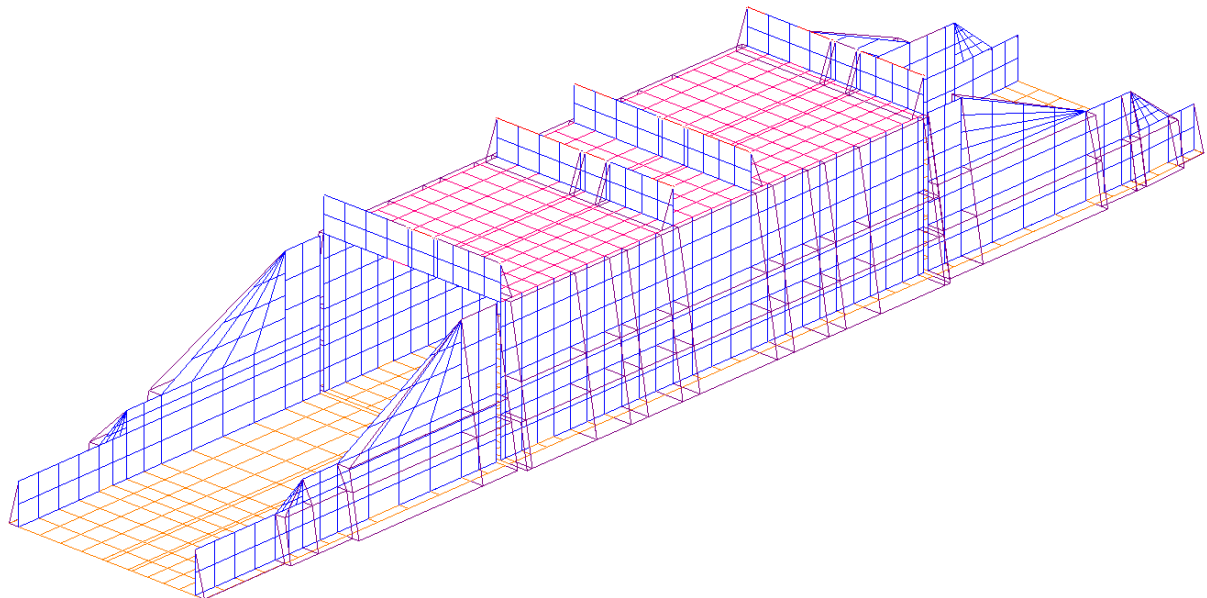


Figura 11-5 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (G2.2k) associati alla condizione di carico n°3"

MANDATARIA:

MANDANTI:

RELAZIONE DI CALCOLO

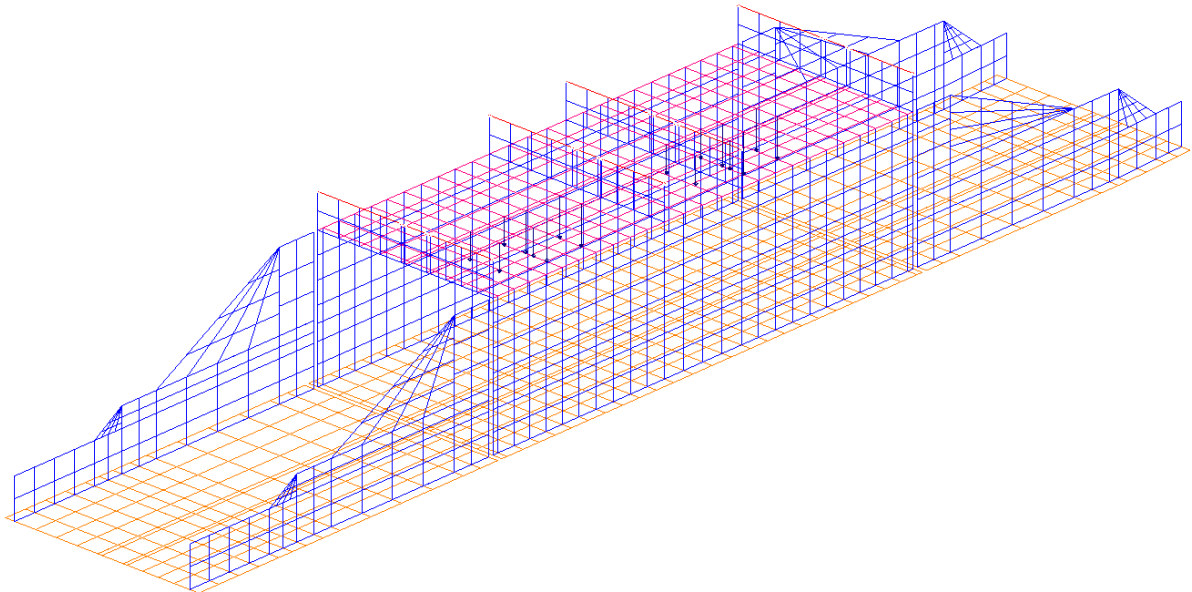


Figura 11-6 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (Q1.1k) associati alla condizione di carico n°4"

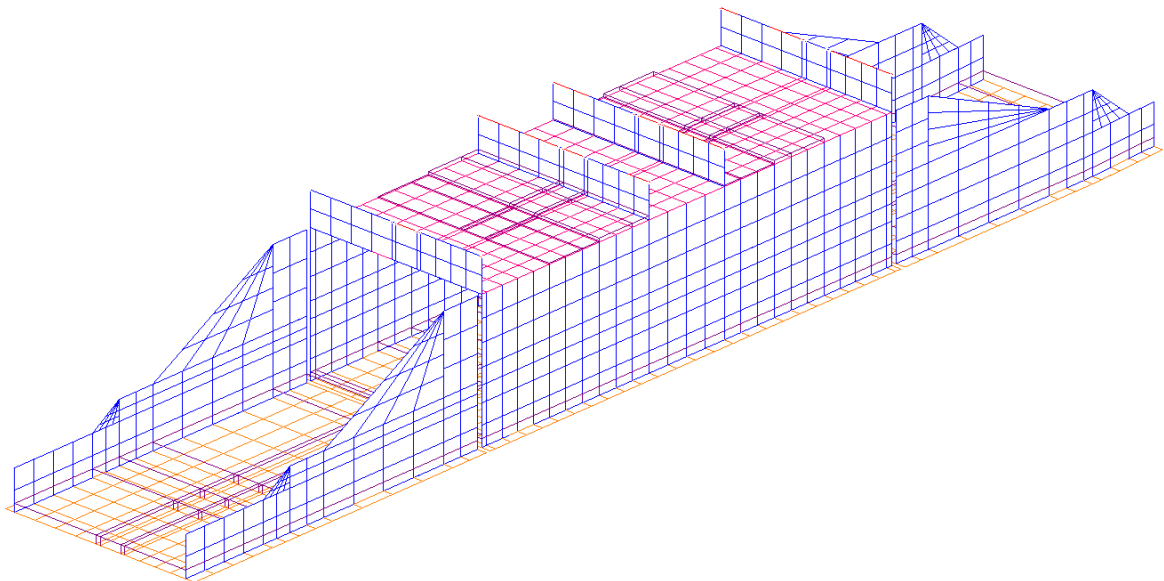


Figura 11-7 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (q1.1k) associati alla condizione di carico n°5"

MANDATARIA:

MANDANTI:

RELAZIONE DI CALCOLO

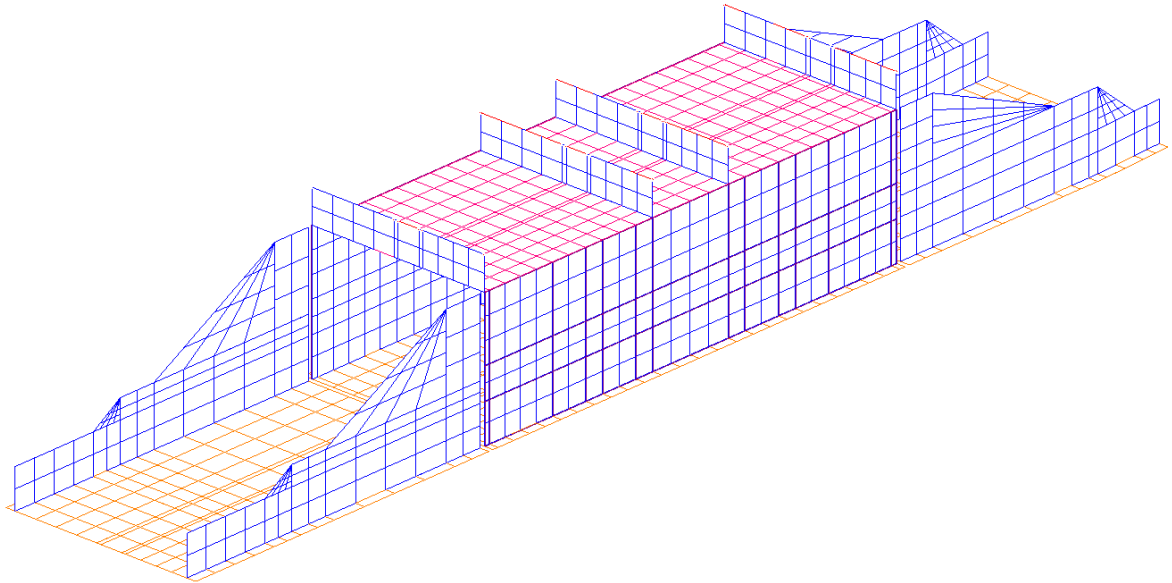


Figura 11-8 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (q2.1k) associati alla condizione di carico n°6"

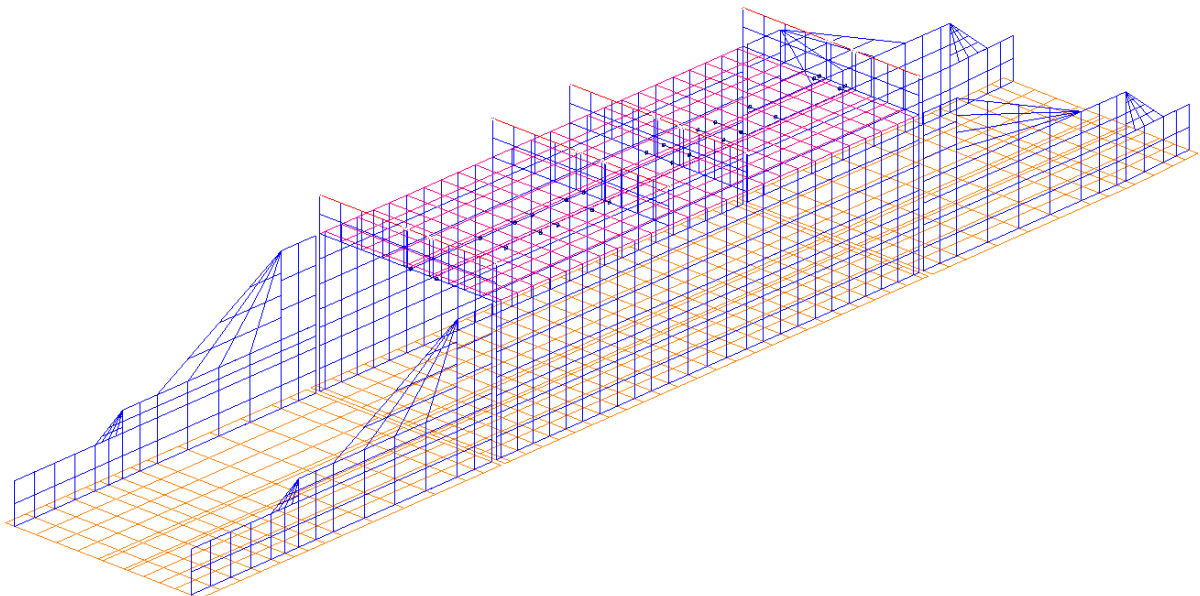


Figura 11-9 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (q3.1k) associati alla condizione di carico n°7"

RELAZIONE DI CALCOLO

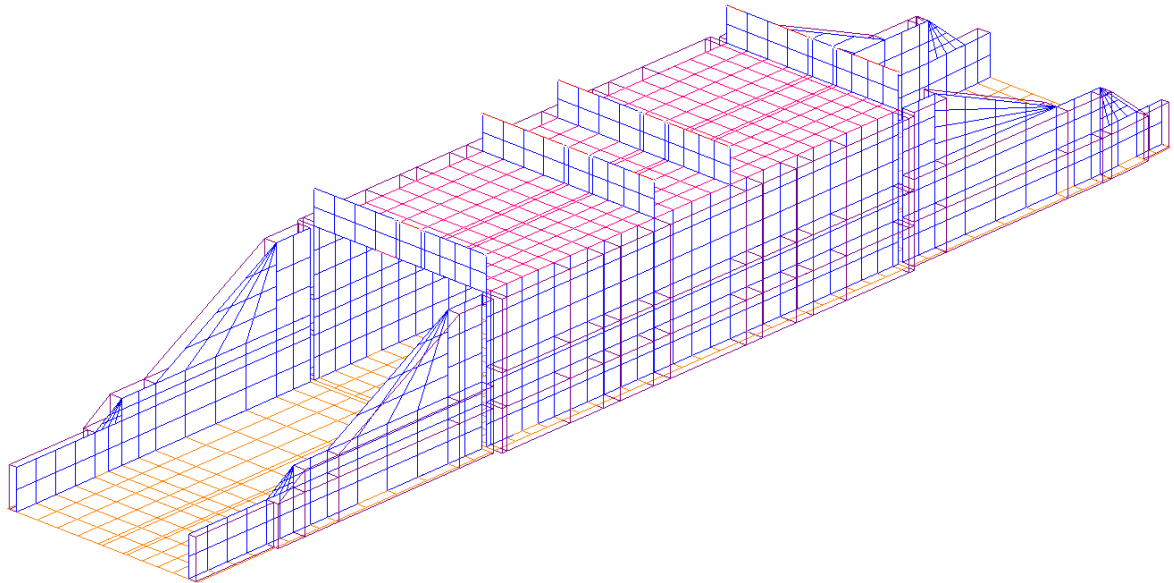


Figura 11-10 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (E1_Spinta SLV) associati alla condizione di carico n°8"

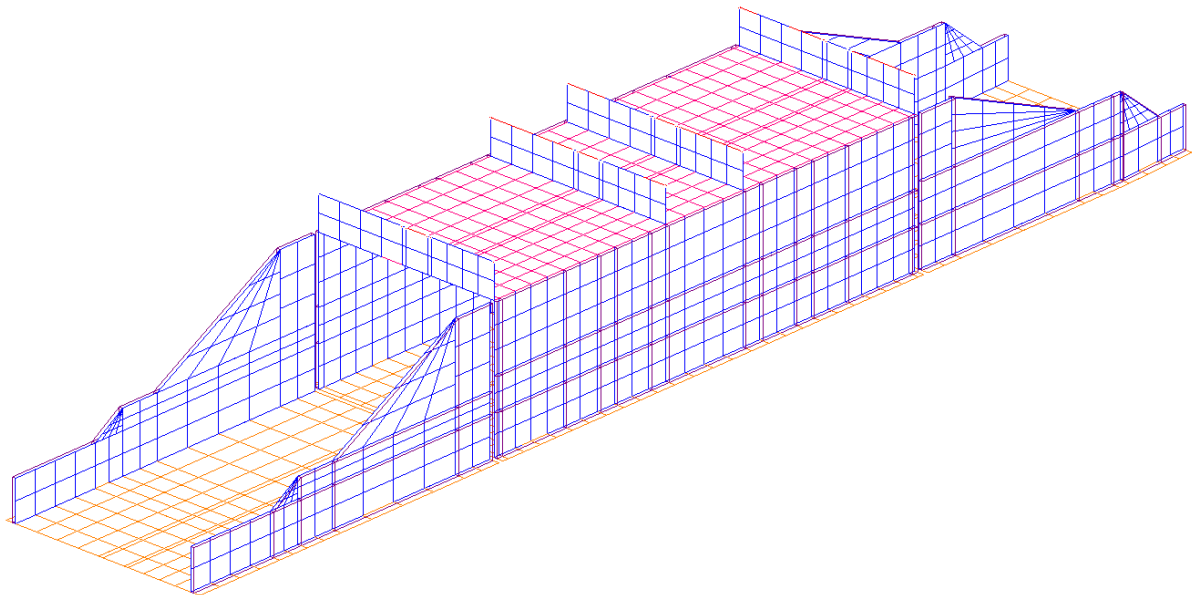


Figura 11-11 "Vista del modello di calcolo tridimensionale con i carichi (E1_Spinta SLO) associati alla condizione di carico n°9"

MANDATARIA:

MANDANTI:

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 involuppi 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.

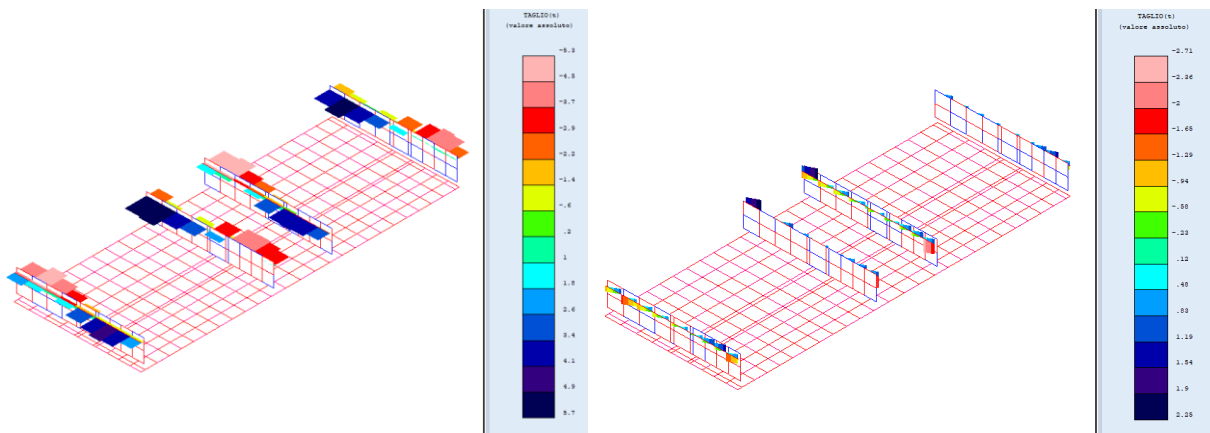


Figura 11-12 "Diagramma di involuppo delle sollecitazioni di taglio sull'asta/trave alle azioni SLV: V_x (a sinistra) – range valori -5.3/5.7 t e V_y (a destra) – range valori -2.71/2.25 t"

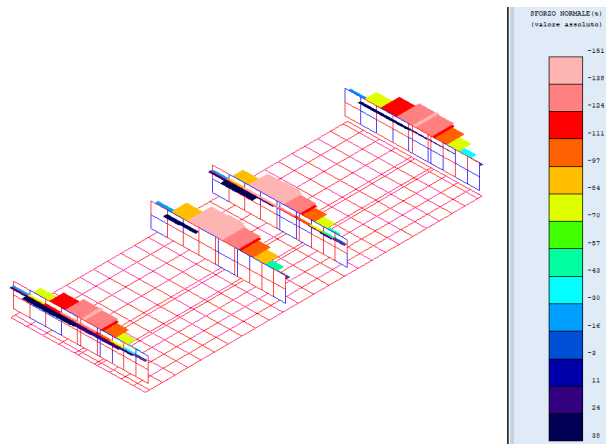


Figura 11-13 "Diagramma di involuppo dello sforzo normale sull'asta/trave alle azioni SLV: N – range valori -151/38 t"

RELAZIONE DI CALCOLO

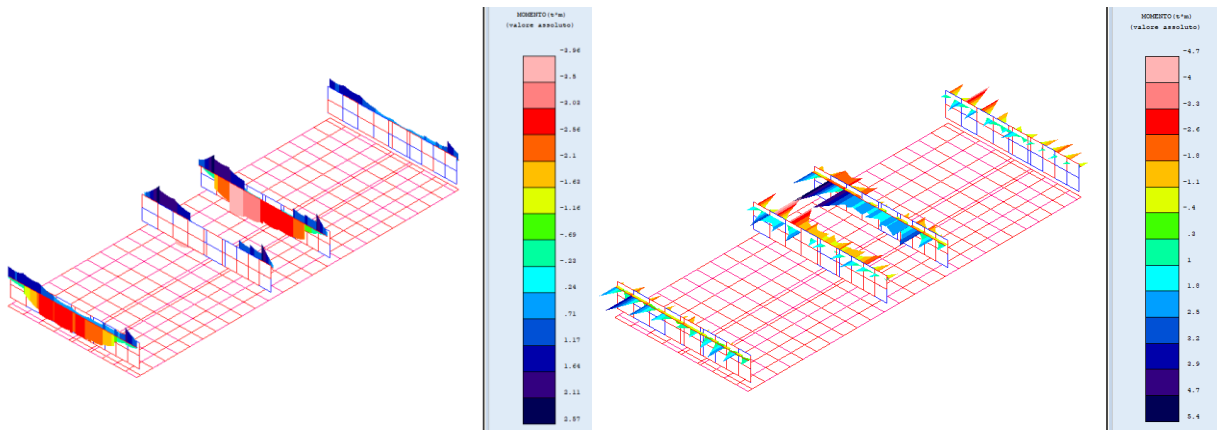


Figura 11-14 "Diagramma di involucro delle sollecitazioni di flessione sull'asta/trave alle azioni SLV:
Mx (a sinistra) – range valori -3,96/2,57 t*m e My (a destra) – range valori -4,7/5,4 t*m"

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).

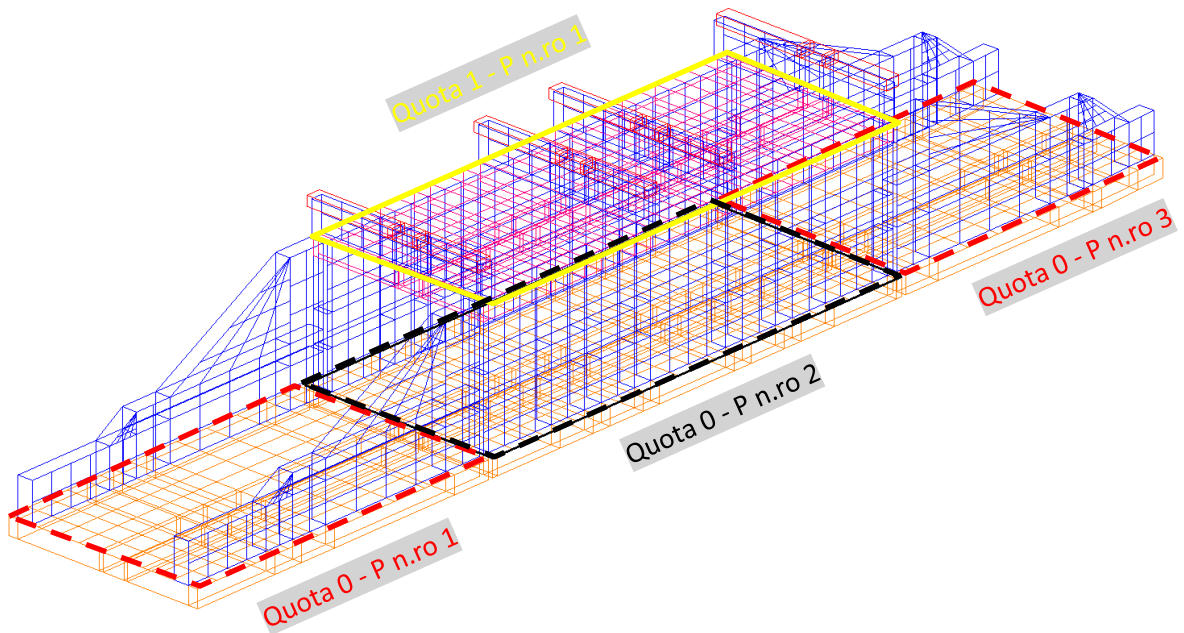


Figura 11-15 "Definizione dei perimetri delle piastre (di fondazione e di copertura)"

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 (+8,60m)", rispettivamente per le pareti e i muri d'ala e per il cordolo – e dodici generatrici che individuano i singoli macro-elementi verticali la cui evidenza è riportata nelle figure che seguono.

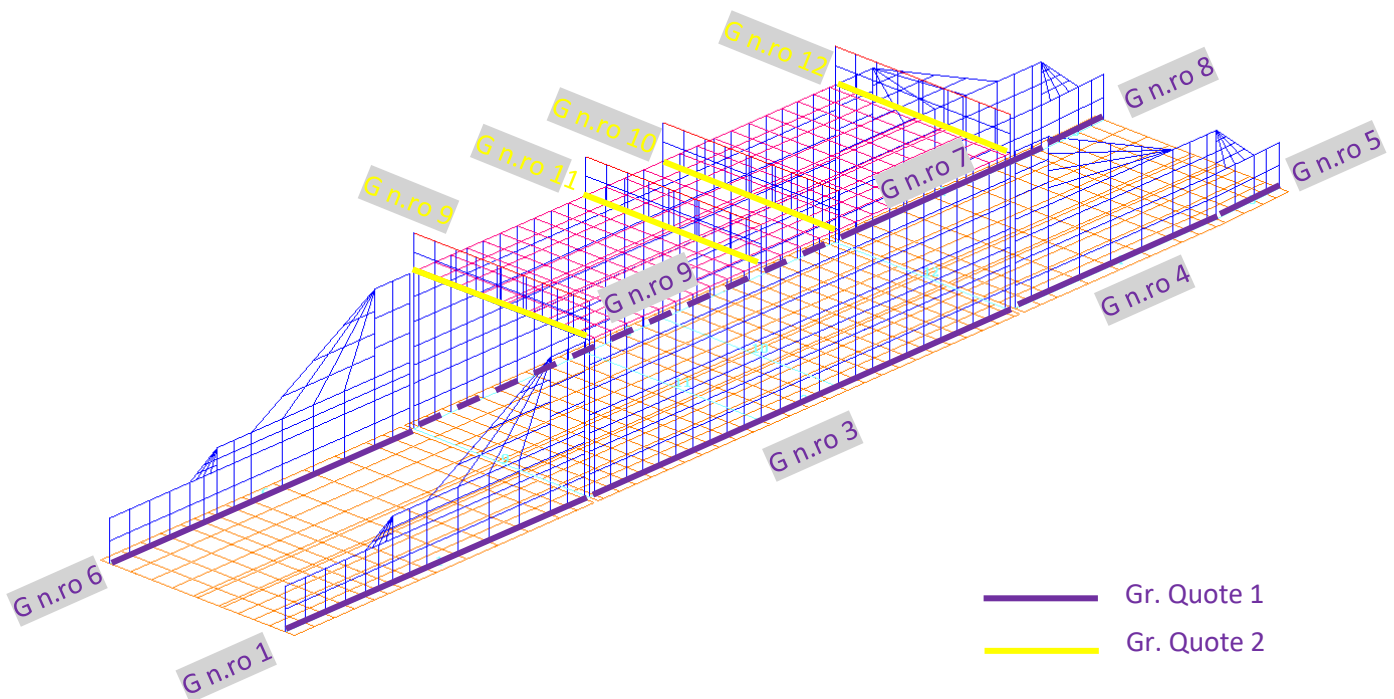


Figura 11-16 "Definizione delle generatrici dei setti per scatolare e muri d'ala (Gruppo Quote n.ro 1) e per cordoli (Gruppo Quote n.ro2)"

RELAZIONE DI CALCOLO

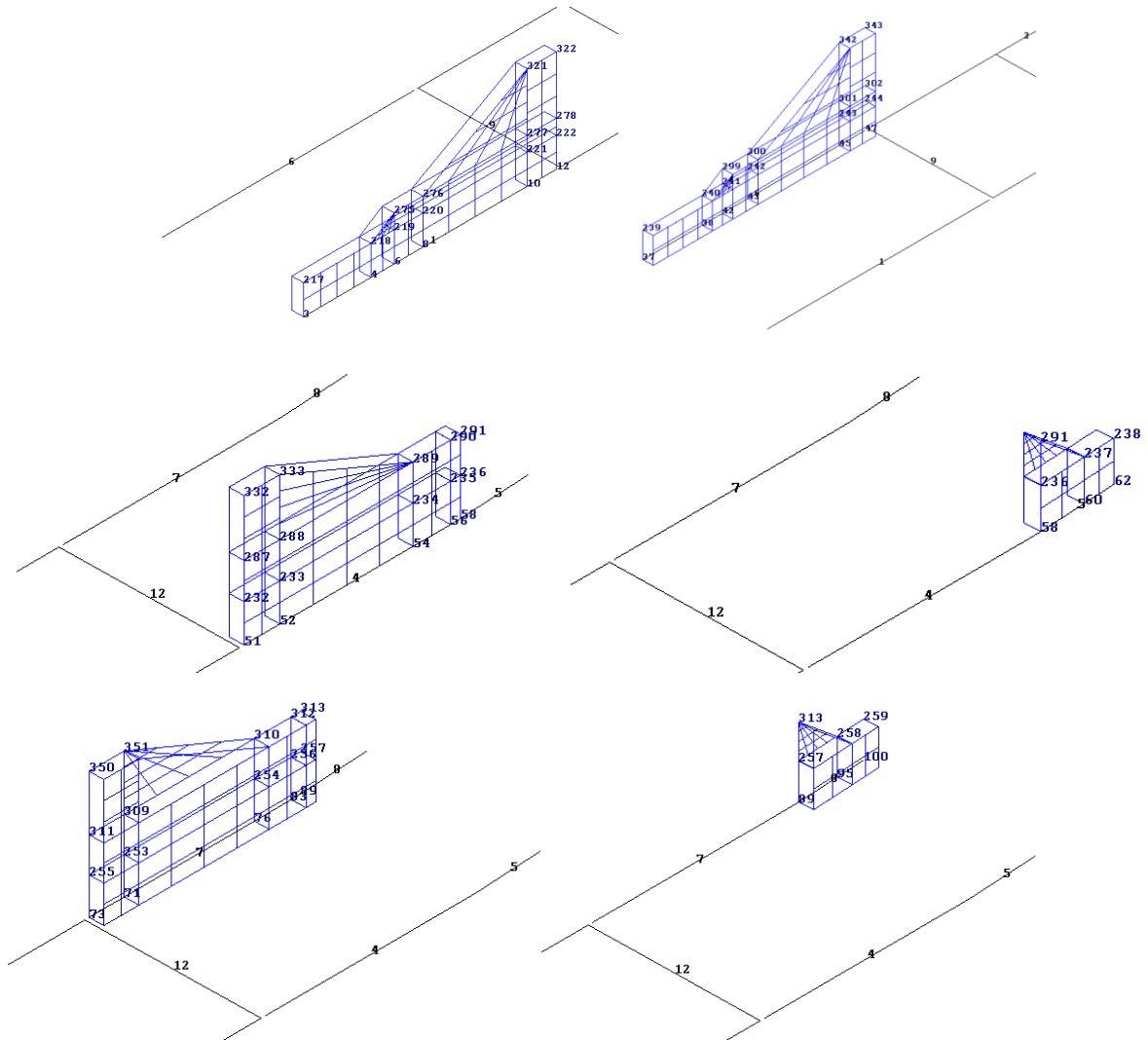


Figura 11-17 "Generatrici dei muri d'ala (da sinistra a destra, da sopra a sotto: G. n.ro 1 – 6, 4 – 5, 7 – 8)"

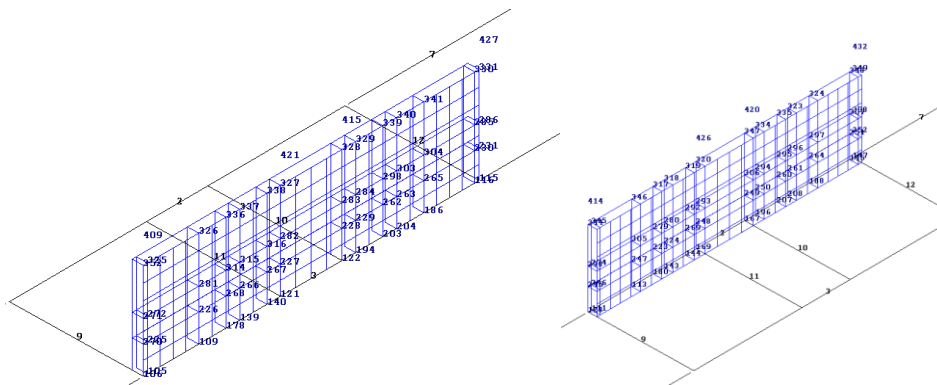


Figura 11-18 "Generatrici dei pareti scatolare (da sinistra a destra: G. n.ro 3 – 9)"

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 di una delle pareti dello scatolare, 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%).

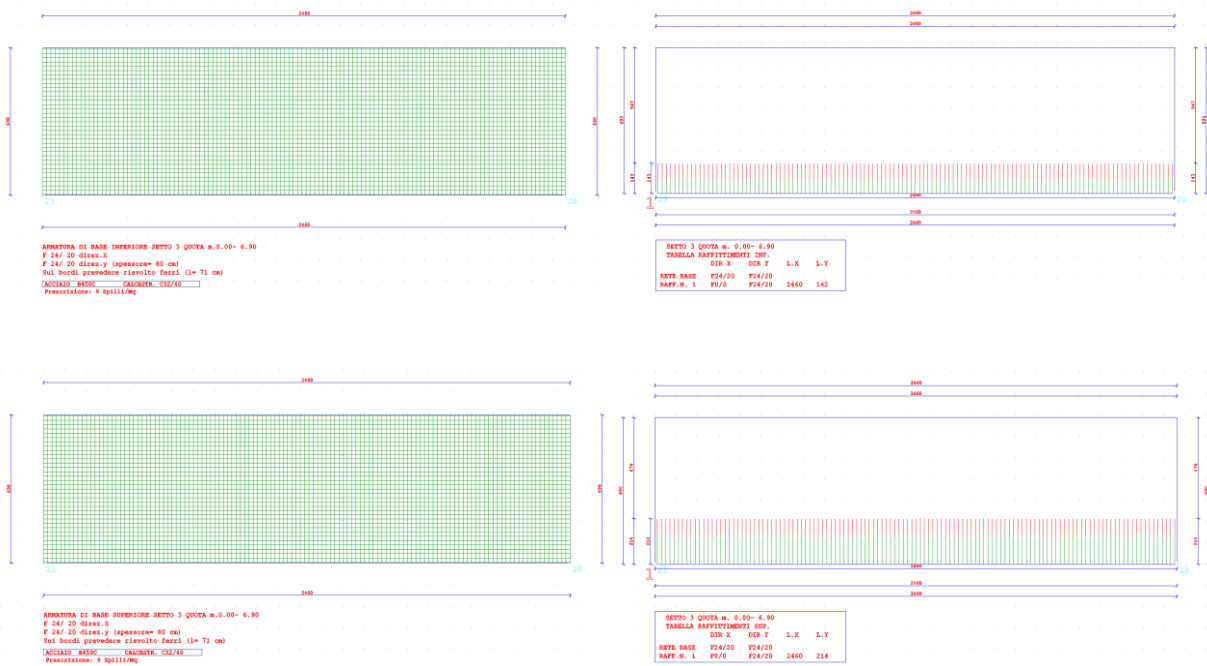


Figura 11-19 "Armatura rete base e raffittimenti, superiori e inferiori, proposta dal software per Generatrice n.ro 3"

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.

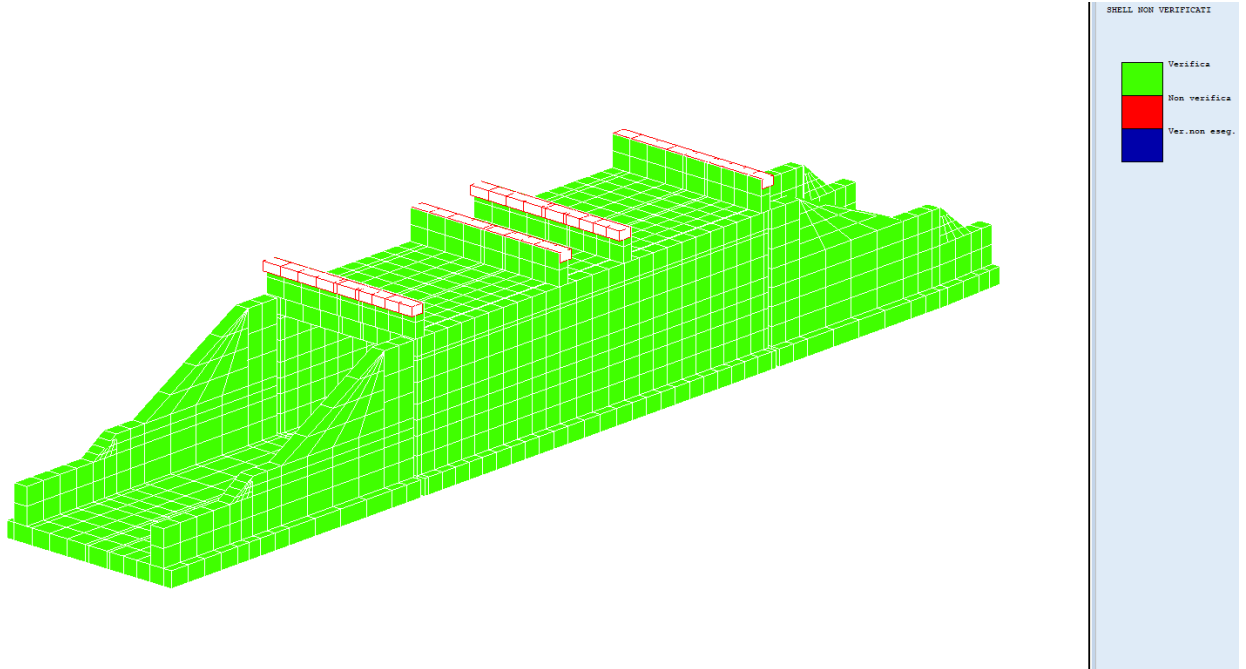
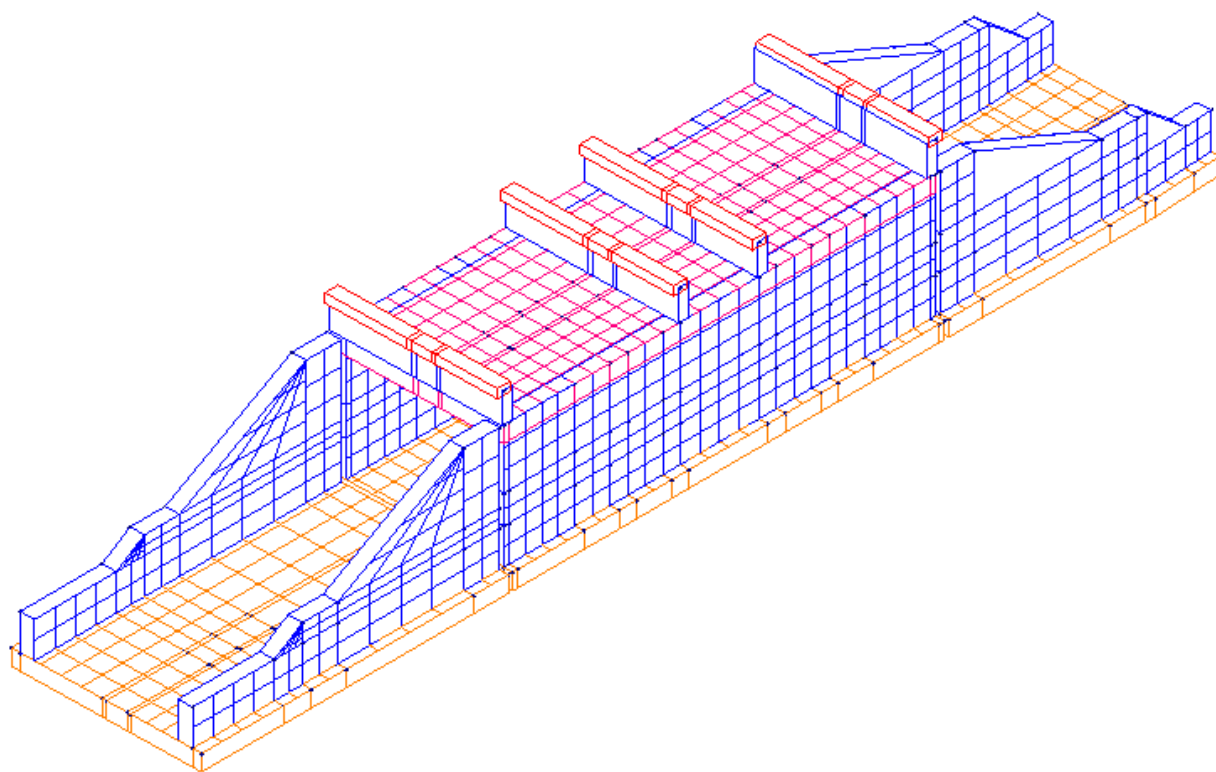


Figura 11-20 "Test di verifica del modello di calcolo per gli elementi tipo shell"

TABULATI DI CALCOLO

SEZIONE SCATOLARE 800cm x 600cm
SOTTOVIA AL KM 14+278



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.

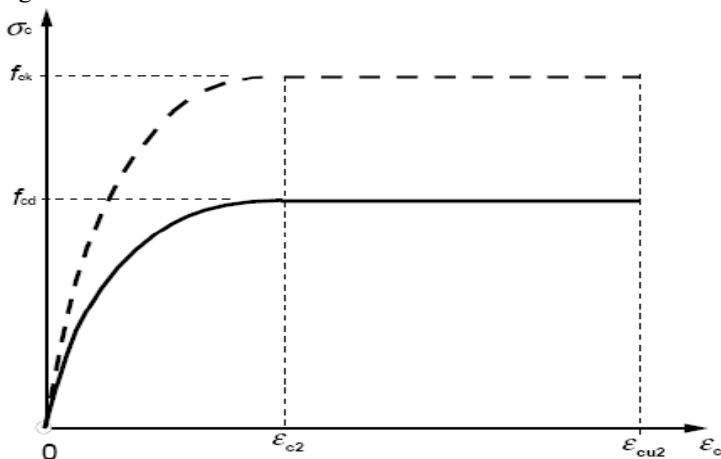
MODELLI DI CALCOLO

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.

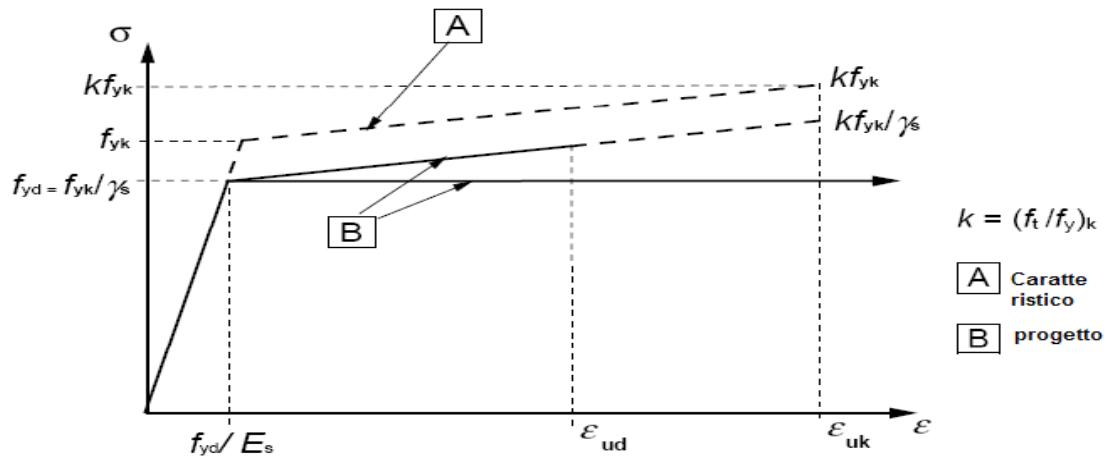
La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

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 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 sismiche, 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.

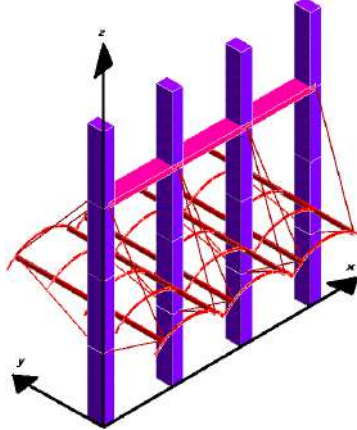
Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

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

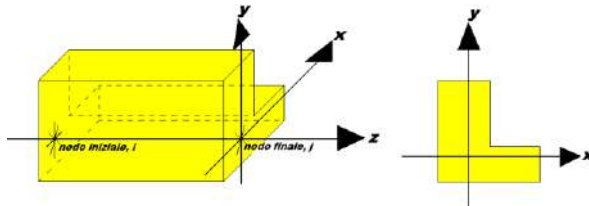
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



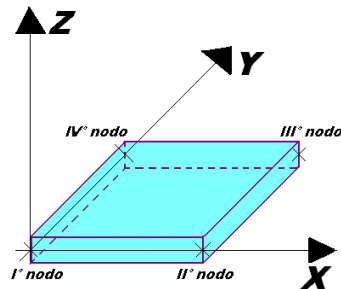
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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.

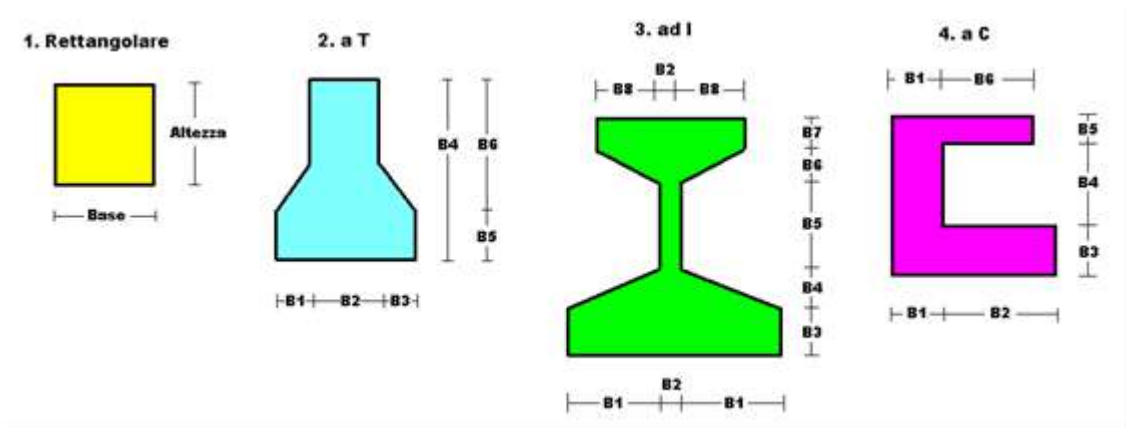
I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

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/σ (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	τM _{min} 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. El kg/cm ²	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	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 N.ro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	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 N.ro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	SHell	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)	58,27	Altezza edificio (m)	8,60
Massima dimens. dir. Y (m)	10,81	Differenza temperatura(°C)	15

PARAMETRI SISMICI

Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	IV Cu=2.0
Longitudine Est (Grd)	14,65149	Latitudine Nord (Grd)	37,05216
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	0,85
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,60	Periodo TB (sec.)	0,17
Periodo TC (sec.)	0,52	Periodo TD (sec.)	1,85

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	2,41	Fv	0,98
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,60	Periodo TB (sec.)	0,18
Periodo TC (sec.)	0,54	Periodo TD (sec.)	1,96

PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.

Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	949,00
Accelerazione Ag/g	0,33	Periodo T'c (sec.)	0,46
Fo	2,35	Fv	1,82
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,15	Periodo TB (sec.)	0,24
Periodo TC (sec.)	0,72	Periodo TD (sec.)	2,92

PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO C. A. - DIR. 1

Classe Duttilita'	BASSA		
AlfaU/Alfa1	1,10		
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. 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)
1	0,00	0,00	0,00	1	0	2,97	2,97	2,97
2	4,67	0,00	0,00	2	0	5,01	5,01	5,01
3	0,00	0,50	0,00	18	0	4,52	4,52	4,52
4	4,67	0,50	0,00	19	0	7,62	7,62	7,62
5	6,27	0,00	0,00	3	0	4,58	4,58	4,58
6	6,27	0,50	0,00	20	0	6,97	6,97	6,97
7	8,27	0,00	0,00	4	0	7,13	7,13	7,13
8	8,27	0,50	0,00	21	0	10,85	10,85	10,85
9	15,48	0,00	0,00	5	0	7,15	7,15	7,15
10	15,48	0,50	0,00	22	0	10,88	10,88	10,88
11	17,50	0,00	0,00	137	0	2,56	2,56	2,56
12	17,50	0,50	0,00	138	0	3,90	3,90	3,90
13	15,48	3,94	0,00	73	0	2,87	2,87	2,87
14	8,27	3,94	0,00	72	0	2,86	2,86	2,86
15	15,48	4,14	0,00	88	0	3,68	3,68	3,68
16	8,27	4,14	0,00	87	0	3,67	3,67	3,67
17	17,50	3,94	0,00	141	0	1,03	1,03	1,03
18	17,50	4,14	0,00	142	0	1,32	1,32	1,32
19	4,67	3,94	0,00	70	0	2,01	2,01	2,01
20	0,00	3,94	0,00	69	0	1,19	1,19	1,19
21	4,67	4,14	0,00	85	0	2,58	2,58	2,58
22	0,00	4,14	0,00	84	0	1,53	1,53	1,53
23	4,67	5,30	0,00	100	0	2,65	2,65	2,65
24	0,00	5,30	0,00	99	0	1,57	1,57	1,57
25	8,27	5,30	0,00	102	0	3,78	3,78	3,78
26	6,27	5,30	0,00	101	0	2,43	2,43	2,43
27	6,27	4,14	0,00	86	0	2,36	2,36	2,36
28	15,48	5,30	0,00	103	0	3,79	3,79	3,79

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	6,27	3,94	0,00	71	0	1,84	1,84	1,84
30	4,67	5,54	0,00	115	0	2,61	2,61	2,61
31	0,00	5,54	0,00	114	0	1,55	1,55	1,55
32	8,27	5,54	0,00	117	0	3,72	3,72	3,72
33	6,27	5,54	0,00	116	0	2,39	2,39	2,39
34	15,48	5,54	0,00	118	0	3,73	3,73	3,73
35	17,50	5,30	0,00	143	0	1,36	1,36	1,36
36	17,50	5,54	0,00	144	0	1,34	1,34	1,34
37	0,00	10,10	0,00	35	0	4,83	4,83	4,83
38	4,67	10,10	0,00	36	0	8,15	8,15	8,15
39	0,00	10,60	0,00	52	0	2,97	2,97	2,97
40	4,67	10,60	0,00	53	0	5,01	5,01	5,01
41	6,27	10,60	0,00	54	0	4,58	4,58	4,58
42	6,27	10,10	0,00	37	0	7,45	7,45	7,45
43	8,27	10,10	0,00	38	0	11,61	11,61	11,61
44	8,27	10,60	0,00	55	0	7,13	7,13	7,13
45	15,48	10,10	0,00	39	0	11,64	11,64	11,64
46	15,48	10,60	0,00	56	0	7,15	7,15	7,15
47	17,50	10,10	0,00	139	0	4,17	4,17	4,17
48	17,50	10,60	0,00	140	0	2,56	2,56	2,56
49	42,60	0,00	0,00	145	0	2,48	2,48	2,48
50	44,55	0,00	0,00	12	0	7,09	7,09	7,09
51	42,60	0,50	0,00	146	0	3,77	3,77	3,77
52	44,55	0,50	0,00	29	0	10,79	10,79	10,79
53	51,80	0,00	0,00	13	0	7,22	7,22	7,22
54	51,80	0,50	0,00	30	0	10,98	10,98	10,98
55	53,85	0,00	0,00	14	0	3,97	3,97	3,97
56	53,85	0,50	0,00	31	0	6,04	6,04	6,04
57	54,38	0,01	0,00	15	0	4,31	4,31	4,31
58	54,38	0,51	0,00	32	0	6,55	6,55	6,55
59	56,70	0,13	0,00	16	0	4,95	4,95	4,95
60	56,70	0,63	0,00	33	0	7,48	7,48	7,48
61	58,27	0,21	0,00	17	0	2,01	2,01	2,01
62	58,27	0,71	0,00	34	0	3,02	3,02	3,02
63	44,55	3,94	0,00	80	0	2,84	2,84	2,84
64	42,60	3,94	0,00	149	0	0,99	0,99	0,99
65	44,55	4,14	0,00	95	0	3,65	3,65	3,65
66	42,60	4,14	0,00	150	0	1,28	1,28	1,28
67	44,55	5,30	0,00	110	0	3,75	3,75	3,75
68	42,60	5,30	0,00	151	0	1,31	1,31	1,31
69	44,55	5,54	0,00	125	0	3,70	3,70	3,70
70	42,60	5,54	0,00	152	0	1,29	1,29	1,29
71	44,55	10,10	0,00	46	0	11,54	11,54	11,54
72	44,55	10,60	0,00	63	0	7,09	7,09	7,09
73	42,60	10,10	0,00	147	0	4,03	4,03	4,03
74	42,60	10,60	0,00	148	0	2,48	2,48	2,48
75	51,80	3,94	0,00	81	0	2,89	2,89	2,89
76	51,80	10,10	0,00	47	0	11,75	11,75	11,75
77	51,80	10,60	0,00	64	0	7,22	7,22	7,22
78	51,80	4,14	0,00	96	0	3,71	3,71	3,71
79	51,80	5,30	0,00	111	0	3,82	3,82	3,82
80	51,80	5,54	0,00	126	0	3,76	3,76	3,76

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	53,85	3,94	0,00	82	0	1,59	1,59	1,59
82	53,85	10,60	0,00	65	0	3,97	3,97	3,97
83	53,84	10,10	0,00	48	0	6,46	6,46	6,46
84	53,84	4,14	0,00	97	0	2,04	2,04	2,04
85	53,85	5,30	0,00	112	0	2,10	2,10	2,10
86	53,85	5,54	0,00	127	0	2,07	2,07	2,07
87	54,38	3,95	0,00	83	0	1,72	1,72	1,72
88	54,38	10,61	0,00	66	0	4,31	4,31	4,31
89	54,38	10,11	0,00	49	0	7,02	7,02	7,02
90	54,38	4,15	0,00	98	0	2,22	2,22	2,22
91	54,38	5,31	0,00	113	0	2,28	2,28	2,28
92	54,38	5,55	0,00	128	0	2,26	2,26	2,26
93	56,70	3,95	0,00	129	0	1,93	1,93	1,93
94	56,70	10,73	0,00	67	0	4,95	4,95	4,95
95	56,70	10,23	0,00	50	0	8,11	8,11	8,11
96	56,70	4,15	0,00	130	0	2,55	2,55	2,55
97	56,70	5,31	0,00	131	0	2,62	2,62	2,62
98	56,70	5,55	0,00	132	0	2,64	2,64	2,64
99	58,27	3,95	0,00	133	0	0,77	0,77	0,77
100	58,27	10,31	0,00	51	0	3,30	3,30	3,30
101	58,27	10,81	0,00	68	0	2,01	2,01	2,01
102	58,27	4,15	0,00	134	0	1,03	1,03	1,03
103	58,27	5,31	0,00	135	0	1,06	1,06	1,06
104	58,27	5,55	0,00	136	0	1,08	1,08	1,08
105	18,05	0,50	0,00	24	0	4,79	4,79	4,79
106	17,75	0,50	0,00	23	0	1,16	1,16	1,16
107	18,05	0,00	0,00	7	0	3,15	3,15	3,15
108	17,75	0,00	0,00	6	0	0,77	0,77	0,77
109	21,80	0,50	0,00	162	0	7,50	7,50	7,50
110	21,80	0,00	0,00	161	0	4,93	4,93	4,93
111	18,05	10,10	0,00	41	0	5,13	5,13	5,13
112	18,05	5,54	0,00	120	0	1,64	1,64	1,64
113	21,80	10,10	0,00	163	0	8,02	8,02	8,02
114	21,80	5,54	0,00	168	0	2,57	2,57	2,57
115	42,35	0,50	0,00	28	0	1,19	1,19	1,19
116	42,04	0,50	0,00	27	0	4,82	4,82	4,82
117	42,35	0,00	0,00	11	0	0,78	0,78	0,78
118	42,04	0,00	0,00	10	0	3,17	3,17	3,17
119	27,80	0,00	0,00	8	0	5,40	5,40	5,40
120	32,30	0,00	0,00	9	0	5,40	5,40	5,40
121	27,80	0,50	0,00	25	0	8,23	8,23	8,23
122	32,30	0,50	0,00	26	0	8,23	8,23	8,23
123	17,75	10,10	0,00	40	0	1,25	1,25	1,25
124	17,75	5,54	0,00	119	0	0,40	0,40	0,40
125	18,05	10,60	0,00	58	0	3,15	3,15	3,15
126	21,80	10,60	0,00	164	0	4,93	4,93	4,93
127	17,75	10,60	0,00	57	0	0,76	0,76	0,76
128	18,05	3,94	0,00	75	0	1,27	1,27	1,27
129	21,80	3,94	0,00	165	0	1,98	1,98	1,98
130	17,75	3,94	0,00	74	0	0,31	0,31	0,31
131	18,05	4,14	0,00	90	0	1,62	1,62	1,62
132	21,80	4,14	0,00	166	0	2,54	2,54	2,54

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	17,75	4,14	0,00	89	0	0,39	0,39	0,39
134	18,05	5,30	0,00	105	0	1,67	1,67	1,67
135	21,80	5,30	0,00	167	0	2,61	2,61	2,61
136	17,75	5,30	0,00	104	0	0,41	0,41	0,41
137	24,80	0,00	0,00	153	0	5,09	5,09	5,09
138	26,80	0,00	0,00	185	0	5,09	5,09	5,09
139	24,80	0,50	0,00	154	0	7,74	7,74	7,74
140	26,80	0,50	0,00	186	0	7,74	7,74	7,74
141	24,80	5,54	0,00	160	0	2,66	2,66	2,66
142	26,80	5,54	0,00	192	0	2,66	2,66	2,66
143	24,80	10,10	0,00	155	0	8,28	8,28	8,28
144	26,80	10,10	0,00	187	0	8,28	8,28	8,28
145	42,04	10,10	0,00	44	0	5,15	5,15	5,15
146	42,04	5,54	0,00	123	0	1,65	1,65	1,65
147	42,35	10,10	0,00	45	0	1,28	1,28	1,28
148	42,35	5,54	0,00	124	0	0,41	0,41	0,41
149	24,80	10,60	0,00	156	0	5,09	5,09	5,09
150	26,80	10,60	0,00	188	0	5,09	5,09	5,09
151	42,04	10,60	0,00	61	0	3,16	3,16	3,16
152	42,35	10,60	0,00	62	0	0,78	0,78	0,78
153	24,80	3,94	0,00	157	0	2,04	2,04	2,04
154	26,80	3,94	0,00	189	0	2,04	2,04	2,04
155	42,04	3,94	0,00	78	0	1,27	1,27	1,27
156	42,35	3,94	0,00	79	0	0,31	0,31	0,31
157	24,80	4,14	0,00	158	0	2,62	2,62	2,62
158	26,80	4,14	0,00	190	0	2,62	2,62	2,62
159	42,04	4,14	0,00	93	0	1,63	1,63	1,63
160	42,35	4,14	0,00	94	0	0,40	0,40	0,40
161	24,80	5,30	0,00	159	0	2,70	2,70	2,70
162	26,80	5,30	0,00	191	0	2,70	2,70	2,70
163	42,04	5,30	0,00	108	0	1,68	1,68	1,68
164	42,35	5,30	0,00	109	0	0,42	0,42	0,42
165	32,30	3,94	0,00	77	0	2,17	2,17	2,17
166	27,80	3,94	0,00	76	0	2,17	2,17	2,17
167	32,30	10,10	0,00	43	0	8,79	8,79	8,79
168	32,30	10,60	0,00	60	0	5,40	5,40	5,40
169	27,80	10,10	0,00	42	0	8,79	8,79	8,79
170	27,80	10,60	0,00	59	0	5,40	5,40	5,40
171	32,30	4,14	0,00	92	0	2,78	2,78	2,78
172	27,80	4,14	0,00	91	0	2,78	2,78	2,78
173	32,30	5,30	0,00	107	0	2,86	2,86	2,86
174	27,80	5,30	0,00	106	0	2,86	2,86	2,86
175	32,30	5,54	0,00	122	0	2,82	2,82	2,82
176	27,80	5,54	0,00	121	0	2,82	2,82	2,82
177	23,80	0,00	0,00	193	0	5,09	5,09	5,09
178	23,80	0,50	0,00	194	0	7,74	7,74	7,74
179	23,80	5,54	0,00	200	0	2,66	2,66	2,66
180	23,80	10,10	0,00	195	0	8,28	8,28	8,28
181	23,80	10,60	0,00	196	0	5,09	5,09	5,09
182	23,80	3,94	0,00	197	0	2,04	2,04	2,04
183	23,80	4,14	0,00	198	0	2,62	2,62	2,62
184	23,80	5,30	0,00	199	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)
185	38,30	0,00	0,00	177	0	4,92	4,92	4,92
186	38,30	0,50	0,00	178	0	7,50	7,50	7,50
187	38,30	5,54	0,00	184	0	2,57	2,57	2,57
188	38,30	10,10	0,00	179	0	8,02	8,02	8,02
189	38,30	10,60	0,00	180	0	4,92	4,92	4,92
190	38,30	3,94	0,00	181	0	1,97	1,97	1,97
191	38,30	4,14	0,00	182	0	2,54	2,54	2,54
192	38,30	5,30	0,00	183	0	2,61	2,61	2,61
193	33,30	0,00	0,00	201	0	5,09	5,09	5,09
194	33,30	0,50	0,00	202	0	7,74	7,74	7,74
195	33,30	5,54	0,00	208	0	2,66	2,66	2,66
196	33,30	10,10	0,00	203	0	8,28	8,28	8,28
197	33,30	10,60	0,00	204	0	5,09	5,09	5,09
198	33,30	3,94	0,00	205	0	2,04	2,04	2,04
199	33,30	4,14	0,00	206	0	2,62	2,62	2,62
200	33,30	5,30	0,00	207	0	2,70	2,70	2,70
201	35,30	0,00	0,00	169	0	5,09	5,09	5,09
202	36,30	0,00	0,00	209	0	5,09	5,09	5,09
203	35,30	0,50	0,00	170	0	7,74	7,74	7,74
204	36,30	0,50	0,00	210	0	7,74	7,74	7,74
205	35,30	5,54	0,00	176	0	2,66	2,66	2,66
206	36,30	5,54	0,00	216	0	2,66	2,66	2,66
207	35,30	10,10	0,00	171	0	8,28	8,28	8,28
208	36,30	10,10	0,00	211	0	8,28	8,28	8,28
209	35,30	10,60	0,00	172	0	5,09	5,09	5,09
210	36,30	10,60	0,00	212	0	5,09	5,09	5,09
211	35,30	3,94	0,00	173	0	2,04	2,04	2,04
212	36,30	3,94	0,00	213	0	2,04	2,04	2,04
213	35,30	4,14	0,00	174	0	2,62	2,62	2,62
214	36,30	4,14	0,00	214	0	2,62	2,62	2,62
215	35,30	5,30	0,00	175	0	2,70	2,70	2,70
216	36,30	5,30	0,00	215	0	2,70	2,70	2,70
217	0,00	0,50	2,00	18	0	0,58	0,58	0,58
218	4,67	0,50	2,00	19	0	1,03	1,03	1,03
219	6,27	0,50	2,00	20	0	1,19	1,19	1,19
220	8,27	0,50	2,00	21	0	2,10	2,10	2,10
221	15,48	0,50	2,00	22	0	2,11	2,11	2,11
222	17,50	0,50	2,00	138	0	0,76	0,76	0,76
223	23,80	10,10	2,00	195	0	1,80	1,80	1,80
224	24,80	10,10	2,00	155	0	1,80	1,80	1,80
225	18,05	0,50	2,00	24	0	1,11	1,11	1,11
226	21,80	0,50	2,00	162	0	1,74	1,74	1,74
227	27,80	0,50	2,00	25	0	1,91	1,91	1,91
228	32,30	0,50	2,00	26	0	1,91	1,91	1,91
229	33,30	0,50	2,00	202	0	1,80	1,80	1,80
230	42,04	0,50	2,00	27	0	1,12	1,12	1,12
231	42,35	0,50	2,00	28	0	0,28	0,28	0,28
232	42,60	0,50	2,00	146	0	0,95	0,95	0,95
233	44,55	0,50	2,00	29	0	2,72	2,72	2,72
234	51,80	0,50	2,00	30	0	2,77	2,77	2,77
235	53,85	0,50	2,00	31	0	1,52	1,52	1,52
236	54,38	0,51	2,00	32	0	1,22	1,22	1,22

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	56,70	0,63	2,00	33	0	1,09	1,09	1,09
238	58,27	0,71	2,00	34	0	0,39	0,39	0,39
239	0,00	10,10	2,00	35	0	0,58	0,58	0,58
240	4,67	10,10	2,00	36	0	1,03	1,03	1,03
241	6,27	10,10	2,00	37	0	1,19	1,19	1,19
242	8,27	10,10	2,00	38	0	2,10	2,10	2,10
243	15,48	10,10	2,00	39	0	2,11	2,11	2,11
244	17,50	10,10	2,00	139	0	0,76	0,76	0,76
245	17,75	10,10	2,00	40	0	0,27	0,27	0,27
246	18,05	10,10	2,00	41	0	1,11	1,11	1,11
247	21,80	10,10	2,00	163	0	1,74	1,74	1,74
248	27,80	10,10	2,00	42	0	1,91	1,91	1,91
249	32,30	10,10	2,00	43	0	1,91	1,91	1,91
250	33,30	10,10	2,00	203	0	1,80	1,80	1,80
251	42,04	10,10	2,00	44	0	1,12	1,12	1,12
252	42,35	10,10	2,00	45	0	0,28	0,28	0,28
253	44,55	10,10	2,00	46	0	2,72	2,72	2,72
254	51,80	10,10	2,00	47	0	2,77	2,77	2,77
255	42,60	10,10	2,00	147	0	0,95	0,95	0,95
256	53,84	10,10	2,00	48	0	1,52	1,52	1,52
257	54,38	10,11	2,00	49	0	1,22	1,22	1,22
258	56,70	10,23	2,00	50	0	1,09	1,09	1,09
259	58,27	10,31	2,00	51	0	0,39	0,39	0,39
260	35,30	10,10	2,00	171	0	1,80	1,80	1,80
261	36,30	10,10	2,00	211	0	1,80	1,80	1,80
262	35,30	0,50	2,00	170	0	1,80	1,80	1,80
263	36,30	0,50	2,00	210	0	1,80	1,80	1,80
264	38,30	10,10	2,00	179	0	1,74	1,74	1,74
265	38,30	0,50	2,00	178	0	1,74	1,74	1,74
266	24,80	0,50	2,00	154	0	1,80	1,80	1,80
267	26,80	0,50	2,00	186	0	1,80	1,80	1,80
268	23,80	0,50	2,00	194	0	1,80	1,80	1,80
269	26,80	10,10	2,00	187	0	1,80	1,80	1,80
270	17,75	0,50	2,00	23	0	0,27	0,27	0,27
271	17,75	0,50	3,60	23	0	0,29	0,29	0,29
272	18,05	0,50	3,60	24	0	1,18	1,18	1,18
273	17,75	10,10	3,60	40	0	0,29	0,29	0,29
274	18,05	10,10	3,60	41	0	1,18	1,18	1,18
275	6,27	0,50	3,00	20	0	0,28	0,28	0,28
276	8,27	0,50	3,00	21	0	1,47	1,47	1,47
277	15,48	0,50	3,00	22	0	2,13	2,13	2,13
278	17,50	0,50	3,00	138	0	0,91	0,91	0,91
279	23,80	10,10	3,60	195	0	1,90	1,90	1,90
280	24,80	10,10	3,60	155	0	1,90	1,90	1,90
281	21,80	0,50	3,60	162	0	1,84	1,84	1,84
282	27,80	0,50	3,60	25	0	2,02	2,02	2,02
283	32,30	0,50	3,60	26	0	2,02	2,02	2,02
284	33,30	0,50	3,60	202	0	1,90	1,90	1,90
285	42,04	0,50	3,60	27	0	1,18	1,18	1,18
286	42,35	0,50	3,60	28	0	0,29	0,29	0,29
287	42,60	0,50	3,90	146	0	0,95	0,95	0,95
288	44,55	0,50	3,90	29	0	2,41	2,41	2,41

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	51,80	0,50	3,90	30	0	1,94	1,94	1,94
290	53,85	0,50	3,90	31	0	0,74	0,74	0,74
291	54,38	0,51	3,90	32	0	0,35	0,35	0,35
292	26,80	10,10	3,60	187	0	1,90	1,90	1,90
293	27,80	10,10	3,60	42	0	2,02	2,02	2,02
294	33,30	10,10	3,60	203	0	1,90	1,90	1,90
295	35,30	10,10	3,60	171	0	1,90	1,90	1,90
296	36,30	10,10	3,60	211	0	1,90	1,90	1,90
297	38,30	10,10	3,60	179	0	1,84	1,84	1,84
298	35,30	0,50	3,60	170	0	1,90	1,90	1,90
299	6,27	10,10	3,00	37	0	0,28	0,28	0,28
300	8,27	10,10	3,00	38	0	1,47	1,47	1,47
301	15,48	10,10	3,00	39	0	2,13	2,13	2,13
302	17,50	10,10	3,00	139	0	0,91	0,91	0,91
303	36,30	0,50	3,60	210	0	1,90	1,90	1,90
304	38,30	0,50	3,60	178	0	1,84	1,84	1,84
305	21,80	10,10	3,60	163	0	1,84	1,84	1,84
306	32,30	10,10	3,60	43	0	2,02	2,02	2,02
307	42,04	10,10	3,60	44	0	1,18	1,18	1,18
308	42,35	10,10	3,60	45	0	0,29	0,29	0,29
309	44,55	10,10	3,90	46	0	2,41	2,41	2,41
310	51,80	10,10	3,90	47	0	1,94	1,94	1,94
311	42,60	10,10	3,90	147	0	0,95	0,95	0,95
312	53,84	10,10	3,90	48	0	0,74	0,74	0,74
313	54,38	10,11	3,90	49	0	0,35	0,35	0,35
314	23,80	0,50	3,60	194	0	1,90	1,90	1,90
315	24,80	0,50	3,60	154	0	1,90	1,90	1,90
316	26,80	0,50	3,60	186	0	1,90	1,90	1,90
317	23,80	10,10	6,90	195	1	4,32	4,32	4,32
318	24,80	10,10	6,90	155	1	4,32	4,32	4,32
319	26,80	10,10	6,90	187	1	4,32	4,32	4,32
320	27,80	10,10	6,90	42	1	4,95	4,95	4,95
321	15,48	0,50	6,90	22	1	1,24	1,24	1,24
322	17,50	0,50	6,90	138	1	0,66	0,66	0,66
323	36,30	10,10	6,90	211	1	4,32	4,32	4,32
324	38,30	10,10	6,90	179	1	4,18	4,18	4,18
325	18,05	0,50	6,90	24	1	2,19	2,19	2,19
326	21,80	0,50	6,90	162	1	3,42	3,42	3,42
327	27,80	0,50	6,90	25	1	4,02	4,02	4,02
328	32,30	0,50	6,90	26	1	4,02	4,02	4,02
329	33,30	0,50	6,90	202	1	3,53	3,53	3,53
330	42,04	0,50	6,90	27	1	2,20	2,20	2,20
331	42,35	0,50	6,90	28	1	0,82	0,82	0,82
332	42,60	0,50	6,90	146	1	0,49	0,49	0,49
333	44,55	0,50	6,90	29	1	0,94	0,94	0,94
334	33,30	10,10	6,90	203	1	4,32	4,32	4,32
335	35,30	10,10	6,90	171	1	4,32	4,32	4,32
336	23,80	0,50	6,90	194	1	3,53	3,53	3,53
337	24,80	0,50	6,90	154	1	3,53	3,53	3,53
338	26,80	0,50	6,90	186	1	3,53	3,53	3,53
339	35,30	0,50	6,90	170	1	3,53	3,53	3,53
340	36,30	0,50	6,90	210	1	3,53	3,53	3,53

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	38,30	0,50	6,90	178	1	3,42	3,42	3,42
342	15,48	10,10	6,90	39	1	1,24	1,24	1,24
343	17,50	10,10	6,90	139	1	0,66	0,66	0,66
344	17,75	10,10	6,90	40	1	1,01	1,01	1,01
345	18,05	10,10	6,90	41	1	2,68	2,68	2,68
346	21,80	10,10	6,90	163	1	4,19	4,19	4,19
347	32,30	10,10	6,90	43	1	4,95	4,95	4,95
348	42,04	10,10	6,90	44	1	2,69	2,69	2,69
349	42,35	10,10	6,90	45	1	1,03	1,03	1,03
350	42,60	10,10	6,90	147	1	0,49	0,49	0,49
351	44,55	10,10	6,90	46	1	0,94	0,94	0,94
352	17,75	0,50	6,90	23	1	0,80	0,80	0,80
353	18,05	5,54	6,90	120	1	2,41	2,41	2,41
354	21,80	5,54	6,90	168	1	3,77	3,77	3,77
355	26,80	3,94	6,90	189	1	3,00	3,00	3,00
356	24,80	3,94	6,90	157	1	3,00	3,00	3,00
357	18,05	3,94	6,90	75	1	1,85	1,85	1,85
358	21,80	3,94	6,90	165	1	2,90	2,90	2,90
359	18,05	4,14	6,90	90	1	2,38	2,38	2,38
360	21,80	4,14	6,90	166	1	3,73	3,73	3,73
361	18,05	5,30	6,90	105	1	2,45	2,45	2,45
362	21,80	5,30	6,90	167	1	3,83	3,83	3,83
363	26,80	4,14	6,90	190	1	3,85	3,85	3,85
364	24,80	4,14	6,90	158	1	3,85	3,85	3,85
365	26,80	5,30	6,90	191	1	3,95	3,95	3,95
366	24,80	5,30	6,90	159	1	3,95	3,95	3,95
367	26,80	5,54	6,90	192	1	3,90	3,90	3,90
368	24,80	5,54	6,90	160	1	3,90	3,90	3,90
369	23,80	3,94	6,90	197	1	3,00	3,00	3,00
370	23,80	4,14	6,90	198	1	3,85	3,85	3,85
371	23,80	5,30	6,90	199	1	3,95	3,95	3,95
372	23,80	5,54	6,90	200	1	3,90	3,90	3,90
373	27,80	3,94	6,90	76	1	3,52	3,52	3,52
374	27,80	4,14	6,90	91	1	4,52	4,52	4,52
375	27,80	5,30	6,90	106	1	4,65	4,65	4,65
376	27,80	5,54	6,90	121	1	4,58	4,58	4,58
377	33,30	3,94	6,90	205	1	3,00	3,00	3,00
378	32,30	3,94	6,90	77	1	3,52	3,52	3,52
379	33,30	4,14	6,90	206	1	3,85	3,85	3,85
380	32,30	4,14	6,90	92	1	4,52	4,52	4,52
381	33,30	5,30	6,90	207	1	3,95	3,95	3,95
382	32,30	5,30	6,90	107	1	4,65	4,65	4,65
383	38,30	5,54	6,90	184	1	3,77	3,77	3,77
384	42,04	5,54	6,90	123	1	2,43	2,43	2,43
385	38,30	3,94	6,90	181	1	2,90	2,90	2,90
386	42,04	3,94	6,90	78	1	1,86	1,86	1,86
387	38,30	4,14	6,90	182	1	3,72	3,72	3,72
388	42,04	4,14	6,90	93	1	2,39	2,39	2,39
389	38,30	5,30	6,90	183	1	3,83	3,83	3,83
390	42,04	5,30	6,90	108	1	2,46	2,46	2,46
391	33,30	5,54	6,90	208	1	3,90	3,90	3,90
392	32,30	5,54	6,90	122	1	4,58	4,58	4,58

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	36,30	3,94	6,90	213	1	3,00	3,00	3,00
394	35,30	3,94	6,90	173	1	3,00	3,00	3,00
395	36,30	4,14	6,90	214	1	3,85	3,85	3,85
396	35,30	4,14	6,90	174	1	3,85	3,85	3,85
397	36,30	5,30	6,90	215	1	3,95	3,95	3,95
398	35,30	5,30	6,90	175	1	3,95	3,95	3,95
399	36,30	5,54	6,90	216	1	3,90	3,90	3,90
400	35,30	5,54	6,90	176	1	3,90	3,90	3,90
401	17,75	5,54	6,90	119	1	1,03	1,03	1,03
402	17,75	3,94	6,90	74	1	0,79	0,79	0,79
403	17,75	4,14	6,90	89	1	1,01	1,01	1,01
404	17,75	5,30	6,90	104	1	1,04	1,04	1,04
405	42,35	5,54	6,90	124	1	1,04	1,04	1,04
406	42,35	3,94	6,90	79	1	0,80	0,80	0,80
407	42,35	4,14	6,90	94	1	1,03	1,03	1,03
408	42,35	5,30	6,90	109	1	1,06	1,06	1,06
409	17,75	0,50	8,60	23	0	0,68	0,68	0,68
410	17,75	3,94	8,60	74	0	0,83	0,83	0,83
411	17,75	4,14	8,60	89	0	1,07	1,07	1,07
412	17,75	5,30	8,60	104	0	1,10	1,10	1,10
413	17,75	5,54	8,60	119	0	1,09	1,09	1,09
414	17,75	10,10	8,60	40	0	0,90	0,90	0,90
415	32,30	0,50	8,60	26	0	0,68	0,68	0,68
416	32,30	3,94	8,60	77	0	0,83	0,83	0,83
417	32,30	4,14	8,60	92	0	1,07	1,07	1,07
418	32,30	5,30	8,60	107	0	1,10	1,10	1,10
419	32,30	5,54	8,60	122	0	1,09	1,09	1,09
420	32,30	10,10	8,60	43	0	0,90	0,90	0,90
421	27,80	0,50	8,60	25	0	0,68	0,68	0,68
422	27,80	3,94	8,60	76	0	0,83	0,83	0,83
423	27,80	4,14	8,60	91	0	1,07	1,07	1,07
424	27,80	5,30	8,60	106	0	1,10	1,10	1,10
425	27,80	5,54	8,60	121	0	1,09	1,09	1,09
426	27,80	10,10	8,60	42	0	0,90	0,90	0,90
427	42,35	0,50	8,60	28	0	0,68	0,68	0,68
428	42,35	3,94	8,60	79	0	0,83	0,83	0,83
429	42,35	4,14	8,60	94	0	1,07	1,07	1,07
430	42,35	5,30	8,60	109	0	1,10	1,10	1,10
431	42,35	5,54	8,60	124	0	1,09	1,09	1,09
432	42,35	10,10	8,60	45	0	0,90	0,90	0,90

DATI ASTE SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE									GEOMETRIA						SCOST. INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	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)					
1	23	74	8,60	8,60	409	410	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
2	74	89	8,60	8,60	410	411	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
3	89	104	8,60	8,60	411	412	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
4	104	119	8,60	8,60	412	413	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
5	119	40	8,60	8,60	413	414	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
6	26	77	8,60	8,60	415	416	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
7	77	92	8,60	8,60	416	417	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
8	92	107	8,60	8,60	417	418	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
9	107	122	8,60	8,60	418	419	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
10	122	43	8,60	8,60	419	420	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	3	0	-25	3	0	-25	Cordolo Setto				
11	25	76	8,60	8,60	421	422	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	38	0	-25	38	0	-25	Cordolo Setto				
12	76	91	8,60	8,60	422	423	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	38	0	-25	38	0	-25	Cordolo Setto				
13	91	106	8,60	8,60	423	424	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	38	0	-25	38	0	-25	Cordolo Setto				

C.D.S.

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA					SCOST. INIZIALI			SCOST. FINALI			
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	Tipo Elemento ai fini sism.
14	106	121	8,60	8,60	424	425	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	38	0	-25	38	0	-25		Cordolo Setto
15	121	42	8,60	8,60	425	426	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	38	0	-25	38	0	-25		Cordolo Setto
16	28	79	8,60	8,60	427	428	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-3	0	-25	-3	0	-25		Cordolo Setto
17	79	94	8,60	8,60	428	429	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-3	0	-25	-3	0	-25		Cordolo Setto
18	94	109	8,60	8,60	429	430	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-3	0	-25	-3	0	-25		Cordolo Setto
19	109	124	8,60	8,60	430	431	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-3	0	-25	-3	0	-25		Cordolo Setto
20	124	45	8,60	8,60	431	432	1	37	Rett. 75 x 50	0	0	-3	0	-25	-3	0	-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	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
1	1	2	19	18	0,00	0,00	0,00	0,00	1	2	4	3	1	90,0	1,00	1	4	1
2	2	3	20	19	0,00	0,00	0,00	0,00	2	5	6	4	1	90,0	1,00	1	2	1
3	4	21	20	3	0,00	0,00	0,00	0,00	7	8	6	5	1	90,0	1,00	1	1	2
4	5	22	21	4	0,00	0,00	0,00	0,00	9	10	8	7	1	90,0	1,00	1	1	4
5	137	138	22	5	0,00	0,00	0,00	0,00	11	12	10	9	1	90,0	1,00	1	1	2
6	73	72	21	22	0,00	0,00	0,00	0,00	13	14	8	10	1	90,0	1,00	1	4	4
7	88	87	72	73	0,00	0,00	0,00	0,00	15	16	14	13	1	90,0	1,00	1	4	1
8	141	73	22	138	0,00	0,00	0,00	0,00	17	13	10	12	1	90,0	1,00	1	2	4
9	142	88	73	141	0,00	0,00	0,00	0,00	18	15	13	17	1	90,0	1,00	1	2	1
10	19	70	69	18	0,00	0,00	0,00	0,00	4	19	20	3	1	90,0	1,00	1	4	4
11	70	85	84	69	0,00	0,00	0,00	0,00	19	21	22	20	1	90,0	1,00	1	1	4
12	100	99	84	85	0,00	0,00	0,00	0,00	23	24	22	21	1	90,0	1,00	1	4	1
13	102	101	86	87	0,00	0,00	0,00	0,00	25	26	27	16	1	90,0	1,00	1	2	1
14	103	102	87	88	0,00	0,00	0,00	0,00	28	25	16	15	1	90,0	1,00	1	4	1
15	20	71	70	19	0,00	0,00	0,00	0,00	6	29	19	4	1	90,0	1,00	1	4	2
16	71	86	85	70	0,00	0,00	0,00	0,00	29	27	21	19	1	90,0	1,00	1	1	2
17	115	114	99	100	0,00	0,00	0,00	0,00	30	31	24	23	1	90,0	1,00	1	4	1
18	117	116	101	102	0,00	0,00	0,00	0,00	32	33	26	25	1	90,0	1,00	1	2	1
19	118	117	102	103	0,00	0,00	0,00	0,00	34	32	25	28	1	90,0	1,00	1	4	1
20	86	101	100	85	0,00	0,00	0,00	0,00	27	26	23	21	1	90,0	1,00	1	1	2
21	101	116	115	100	0,00	0,00	0,00	0,00	26	33	30	23	1	90,0	1,00	1	1	2
22	143	103	88	142	0,00	0,00	0,00	0,00	35	28	15	18	1	90,0	1,00	1	2	1
23	144	118	103	143	0,00	0,00	0,00	0,00	36	34	28	35	1	90,0	1,00	1	2	1
24	72	71	20	21	0,00	0,00	0,00	0,00	14	29	6	8	1	90,0	1,00	1	2	4
25	87	86	71	72	0,00	0,00	0,00	0,00	16	27	29	14	1	90,0	1,00	1	2	1
26	35	114	115	36	0,00	0,00	0,00	0,00	37	31	30	38	1	90,0	1,00	1	4	4
27	52	35	36	53	0,00	0,00	0,00	0,00	39	37	38	40	1	90,0	1,00	1	1	4
28	54	53	36	37	0,00	0,00	0,00	0,00	41	40	38	42	1	90,0	1,00	1	2	1
29	37	36	115	116	0,00	0,00	0,00	0,00	42	38	30	33	1	90,0	1,00	1	2	4
30	37	116	117	38	0,00	0,00	0,00	0,00	42	33	32	43	1	90,0	1,00	1	4	2
31	54	37	38	55	0,00	0,00	0,00	0,00	41	42	43	44	1	90,0	1,00	1	1	2
32	38	117	118	39	0,00	0,00	0,00	0,00	43	32	34	45	1	90,0	1,00	1	4	4
33	55	38	39	56	0,00	0,00	0,00	0,00	44	43	45	46	1	90,0	1,00	1	1	4
34	39	118	144	139	0,00	0,00	0,00	0,00	45	34	36	47	1	90,0	1,00	1	4	2
35	56	39	139	140	0,00	0,00	0,00	0,00	46	45	47	48	1	90,0	1,00	1	1	2
36	145	12	29	146	0,00	0,00	0,00	0,00	49	50	52	51	1	90,0	1,00	1	2	1
37	12	13	30	29	0,00	0,00	0,00	0,00	50	53	54	52	1	90,0	1,00	1	4	1
38	14	31	30	13	0,00	0,00	0,00	0,00	55	56	54	53	1	90,0	1,00	1	1	2
39	15	32	31	14	0,00	0,00	0,00	0,00	57	58	56	55	1	90,0	1,00	1	1	1
40	16	33	32	15	0,00	0,00	0,00	0,00	59	60	58	57	1	90,0	1,00	1	1	2
41	16	17	34	33	0,00	0,00	0,00	0,00	59	61	62	60	1	90,0	1,00	1	2	1
42	29	80	149	146	0,00	0,00	0,00	0,00	52	63	64	51	1	90,0	1,00	1	4	2
43	80	95	150	149	0,00	0,00	0,00	0,00	63	65	66	64	1	90,0	1,00	1	1	2
44	95	110	151	150	0,00	0,00	0,00	0,00	65	67	68	66	1	90,0	1,00	1	1	2
45	110	125	152	151	0,00	0,00	0,00	0,00	67	69	70	68	1	90,0	1,00	1	1	2
46	46	63	148	147	0,00	0,00	0,00	0,00	71	72	74	73	1	90,0	1,00	1	1	2
47	125	46	147	152	0,00	0,00	0,00	0,00	69	71	73	70	1	90,0	1,00	1	4	2
48	30	81	80	29	0,00	0,00	0,00	0,00	54	75	63	52	1	90,0	1,00	1	4	4
49	47	64	63	46	0,00	0,00	0,00	0,00	76	77	72	71	1	90,0	1,00	1	1	4
50	81	96	95	80	0,00	0,00	0,00	0,00	75	78	65	63	1	90,0	1,00	1	1	4
51	96	111	110	95	0,00	0,00	0,00	0,00	78	79	67	65	1	90,0	1,00	1	1	4
52	111	126	125	110	0,00	0,00	0,00	0,00	79	80	69	67	1	90,0	1,00	1	1	4
53	126	47	46	125	0,00	0,00	0,00	0,00	80	76	71	69	1	90,0	1,00	1	4	4
54	82	81	30	31	0,00	0,00	0,00	0,00	81	75	54	56	1	90,0	1,00	1	2	4
55	65	64	47	48	0,00	0,00	0,00	0,00	82	77	76	83	1	90,0	1,00	1	2	1
56	97	96	81	82	0,00	0,00	0,00	0,00	84	78	75	81	1	90,0	1,00	1	2	1
57	112	111	96	97	0,00	0,00	0,00	0,00	85	79	78	84	1	90,0	1,00	1	2	1
58	127	126	111	112	0,00	0,00	0,00	0,00	86	80	79	85	1	90,0	1,00	1	2	1
59	48	47	126	127	0,00	0,00	0,00	0,00	83	76	80	86	1	90,0	1,00	1	2	4
60	83	82	31	32	0,00	0,00	0,00	0,00	87	81	56	58	1	90,0	1,00	1	1	4
61	66	65	48	49	0,00	0,00	0,00	0,00	88	82	83	89	1	90,0	1,00	1	1	1
62	98	97	82	83	0,00	0,00	0,00	0,00	90	84	81	87	1	90,0	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/cm2	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
63	113	112	97	98	0,00	0,00	0,00	0,00	91	85	84	90	1	90,0	1,00	1	1	1
64	128	127	112	113	0,00	0,00	0,00	0,00	92	86	85	91	1	90,0	1,00	1	1	1
65	49	48	127	128	0,00	0,00	0,00	0,00	89	83	86	92	1	90,0	1,00	1	1	4
66	129	83	32	33	0,00	0,00	0,00	0,00	93	87	58	60	1	90,0	1,00	1	2	4
67	67	66	49	50	0,00	0,00	0,00	0,00	94	88	89	95	1	90,0	1,00	1	2	1
68	130	98	83	129	0,00	0,00	0,00	0,00	96	90	87	93	1	90,0	1,00	1	2	1
69	131	113	98	130	0,00	0,00	0,00	0,00	97	91	90	96	1	90,0	1,00	1	2	1
70	132	128	113	131	0,00	0,00	0,00	0,00	98	92	91	97	1	90,0	1,00	1	2	1
71	50	49	128	132	0,00	0,00	0,00	0,00	95	89	92	98	1	90,0	1,00	1	2	4
72	34	133	129	33	0,00	0,00	0,00	0,00	62	99	93	60	1	90,0	1,00	1	4	2
73	51	68	67	50	0,00	0,00	0,00	0,00	100	101	94	95	1	90,0	1,00	1	1	2
74	133	134	130	129	0,00	0,00	0,00	0,00	99	102	96	93	1	90,0	1,00	1	1	2
75	134	135	131	130	0,00	0,00	0,00	0,00	102	103	97	96	1	90,0	1,00	1	1	2
76	135	136	132	131	0,00	0,00	0,00	0,00	103	104	98	97	1	90,0	1,00	1	1	2
77	136	51	50	132	0,00	0,00	0,00	0,00	104	100	95	98	1	90,0	1,00	1	4	2
78	24	23	6	7	0,00	0,00	0,00	0,00	105	106	108	107	1	90,0	1,00	1	1	1
79	24	7	161	162	0,00	0,00	0,00	0,00	105	107	110	109	1	90,0	1,00	1	1	4
80	41	120	168	163	0,00	0,00	0,00	0,00	111	112	114	113	1	90,0	1,00	1	4	4
81	28	27	10	11	0,00	0,00	0,00	0,00	115	116	118	117	1	90,0	1,00	1	1	1
82	8	9	26	25	0,00	0,00	0,00	0,00	119	120	122	121	1	90,0	1,00	1	4	1
83	40	119	120	41	0,00	0,00	0,00	0,00	123	124	112	111	1	90,0	1,00	1	4	1
84	58	41	163	164	0,00	0,00	0,00	0,00	125	111	113	126	1	90,0	1,00	1	1	4
85	57	40	41	58	0,00	0,00	0,00	0,00	127	123	111	125	1	90,0	1,00	1	1	1
86	75	24	162	165	0,00	0,00	0,00	0,00	128	105	109	129	1	90,0	1,00	1	4	4
87	74	23	24	75	0,00	0,00	0,00	0,00	130	106	105	128	1	90,0	1,00	1	4	1
88	90	75	165	166	0,00	0,00	0,00	0,00	131	128	129	132	1	90,0	1,00	1	1	4
89	89	74	75	90	0,00	0,00	0,00	0,00	133	130	128	131	1	90,0	1,00	1	1	1
90	105	90	166	167	0,00	0,00	0,00	0,00	134	131	132	135	1	90,0	1,00	1	1	4
91	104	89	90	105	0,00	0,00	0,00	0,00	136	133	131	134	1	90,0	1,00	1	1	1
92	120	105	167	168	0,00	0,00	0,00	0,00	112	134	135	114	1	90,0	1,00	1	1	4
93	119	104	105	120	0,00	0,00	0,00	0,00	124	136	134	112	1	90,0	1,00	1	1	1
94	153	185	186	154	0,00	0,00	0,00	0,00	137	138	140	139	1	90,0	1,00	1	2	1
95	160	192	187	155	0,00	0,00	0,00	0,00	141	142	144	143	1	90,0	1,00	1	2	4
96	44	123	124	45	0,00	0,00	0,00	0,00	145	146	148	147	1	90,0	1,00	1	4	1
97	155	187	188	156	0,00	0,00	0,00	0,00	143	144	150	149	1	90,0	1,00	1	2	1
98	61	44	45	62	0,00	0,00	0,00	0,00	151	145	147	152	1	90,0	1,00	1	1	1
99	154	186	189	157	0,00	0,00	0,00	0,00	139	140	154	153	1	90,0	1,00	1	2	4
100	78	27	28	79	0,00	0,00	0,00	0,00	155	116	115	156	1	90,0	1,00	1	4	1
101	157	189	190	158	0,00	0,00	0,00	0,00	153	154	158	157	1	90,0	1,00	1	2	1
102	93	78	79	94	0,00	0,00	0,00	0,00	159	155	156	160	1	90,0	1,00	1	1	1
103	158	190	191	159	0,00	0,00	0,00	0,00	157	158	162	161	1	90,0	1,00	1	2	1
104	108	93	94	109	0,00	0,00	0,00	0,00	163	159	160	164	1	90,0	1,00	1	1	1
105	159	191	192	160	0,00	0,00	0,00	0,00	161	162	142	141	1	90,0	1,00	1	2	1
106	123	108	109	124	0,00	0,00	0,00	0,00	146	163	164	148	1	90,0	1,00	1	1	1
107	26	77	76	25	0,00	0,00	0,00	0,00	122	165	166	121	1	90,0	1,00	1	4	4
108	43	60	59	42	0,00	0,00	0,00	0,00	167	168	170	169	1	90,0	1,00	1	1	4
109	77	92	91	76	0,00	0,00	0,00	0,00	165	171	172	166	1	90,0	1,00	1	1	4
110	92	107	106	91	0,00	0,00	0,00	0,00	171	173	174	172	1	90,0	1,00	1	1	4
111	107	122	121	106	0,00	0,00	0,00	0,00	173	175	176	174	1	90,0	1,00	1	1	4
112	122	43	42	121	0,00	0,00	0,00	0,00	175	167	169	176	1	90,0	1,00	1	4	4
113	161	193	194	162	0,00	0,00	0,00	0,00	110	177	178	109	1	90,0	1,00	1	2	1
114	168	200	195	163	0,00	0,00	0,00	0,00	114	179	180	113	1	90,0	1,00	1	2	4
115	163	195	196	164	0,00	0,00	0,00	0,00	113	180	181	126	1	90,0	1,00	1	2	1
116	162	194	197	165	0,00	0,00	0,00	0,00	109	178	182	129	1	90,0	1,00	1	2	4
117	165	197	198	166	0,00	0,00	0,00	0,00	129	182	183	132	1	90,0	1,00	1	2	1
118	166	198	199	167	0,00	0,00	0,00	0,00	132	183	184	135	1	90,0	1,00	1	2	1
119	167	199	200	168	0,00	0,00	0,00	0,00	135	184	179	114	1	90,0	1,00	1	2	1
120	185	8	25	186	0,00	0,00	0,00	0,00	138	119	121	140	1	90,0	1,00	1	1	1
121	192	121	42	187	0,00	0,00	0,00	0,00	142	176	169	144	1	90,0	1,00	1	1	4
122	187	42	59	188	0,00	0,00	0,00	0,00	144	169	170	150	1	90,0	1,00	1	1	1
123	186	25	76	189	0,00	0,00	0,00	0,00	140	121	166	154	1	90,0	1,00	1	1	4
124	189	76	91	190	0,00	0,00	0,00	0,00	154	166	172	158	1	90,0	1,00	1	1	1
125	190	91	106	191	0,00	0,00	0,00	0,00	158	172	174	162	1	90,0	1,00	1	1	1
126	191	106	121	192	0,00	0,00	0,00	0,00	162	174	176	142	1	90,0	1,00	1	1	1
127	193	153	154	194	0,00	0,00	0,00	0,00	177	137	139	178	1	90,0	1,00	1	1	1
128	200	160	155	195	0,00	0,00	0,00	0,00	179	141	143	180	1	90,0	1,00	1	1	4
129	195	155	156	196	0,00	0,00	0,00	0,00	180	143	149	181	1	90,0	1,00	1	1	1
130	194	154	157	197	0,00	0,00	0,00	0,00	178	139	153	182	1	90,0	1,00	1	1	4
131	197	157	158	198	0,00	0,00	0,00	0,00	182	153	157	183	1	90,0	1,00	1	1	1
132	198	158	159	199	0,00	0,00	0,00	0,00	183	157	161	184	1	90,0	1,00	1	1	1
133	199	159	160	200	0,00	0,00	0,00	0,00	184	161	141	179	1	90,0	1,00	1	1	1
134	177	10	27	178	0,00	0,00	0,00	0,00	185	118	116	186	1	90,0	1,00	1	4	1
135	184	123	44	179	0,00	0,00	0,00	0,00	187	146	145	188	1	90,0	1,00	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
136	179	44	61	180	0,00	0,00	0,00	0,00	188	145	151	189	1	90,0	1,00	1	4	1
137	178	27	78	181	0,00	0,00	0,00	0,00	186	116	155	190	1	90,0	1,00	1	4	4
138	181	78	93	182	0,00	0,00	0,00	0,00	190	155	159	191	1	90,0	1,00	1	4	1
139	182	93	108	183	0,00	0,00	0,00	0,00	191	159	163	192	1	90,0	1,00	1	4	1
140	183	108	123	184	0,00	0,00	0,00	0,00	192	163	146	187	1	90,0	1,00	1	4	1
141	9	201	202	26	0,00	0,00	0,00	0,00	120	193	194	122	1	90,0	1,00	1	1	1
142	122	208	203	43	0,00	0,00	0,00	0,00	175	195	196	167	1	90,0	1,00	1	1	4
143	43	203	204	60	0,00	0,00	0,00	0,00	167	196	197	168	1	90,0	1,00	1	1	1
144	26	202	205	77	0,00	0,00	0,00	0,00	122	194	198	165	1	90,0	1,00	1	1	4
145	77	205	206	92	0,00	0,00	0,00	0,00	165	198	199	171	1	90,0	1,00	1	1	1
146	92	206	207	107	0,00	0,00	0,00	0,00	171	199	200	173	1	90,0	1,00	1	1	1
147	107	207	208	122	0,00	0,00	0,00	0,00	173	200	195	175	1	90,0	1,00	1	1	1
148	169	209	210	170	0,00	0,00	0,00	0,00	201	202	204	203	1	90,0	1,00	1	1	1
149	176	216	211	171	0,00	0,00	0,00	0,00	205	206	208	207	1	90,0	1,00	1	1	4
150	171	211	212	172	0,00	0,00	0,00	0,00	207	208	210	209	1	90,0	1,00	1	1	1
151	170	210	213	173	0,00	0,00	0,00	0,00	203	204	212	211	1	90,0	1,00	1	1	4
152	173	213	214	174	0,00	0,00	0,00	0,00	211	212	214	213	1	90,0	1,00	1	1	1
153	174	214	215	175	0,00	0,00	0,00	0,00	213	214	216	215	1	90,0	1,00	1	1	1
154	175	215	216	176	0,00	0,00	0,00	0,00	215	216	206	205	1	90,0	1,00	1	1	1
155	201	169	170	202	0,00	0,00	0,00	0,00	193	201	203	194	1	90,0	1,00	1	2	1
156	208	176	171	203	0,00	0,00	0,00	0,00	195	205	207	196	1	90,0	1,00	1	2	4
157	203	171	172	204	0,00	0,00	0,00	0,00	196	207	209	197	1	90,0	1,00	1	2	1
158	202	170	173	205	0,00	0,00	0,00	0,00	194	203	211	198	1	90,0	1,00	1	2	4
159	205	173	174	206	0,00	0,00	0,00	0,00	198	211	213	199	1	90,0	1,00	1	2	1
160	206	174	175	207	0,00	0,00	0,00	0,00	199	213	215	200	1	90,0	1,00	1	2	1
161	207	175	176	208	0,00	0,00	0,00	0,00	200	215	205	195	1	90,0	1,00	1	2	1
162	209	177	178	210	0,00	0,00	0,00	0,00	202	185	186	204	1	90,0	1,00	1	2	1
163	216	184	179	211	0,00	0,00	0,00	0,00	206	187	188	208	1	90,0	1,00	1	2	4
164	211	179	180	212	0,00	0,00	0,00	0,00	208	188	189	210	1	90,0	1,00	1	2	1
165	210	178	181	213	0,00	0,00	0,00	0,00	204	186	190	212	1	90,0	1,00	1	2	4
166	213	181	182	214	0,00	0,00	0,00	0,00	212	190	191	214	1	90,0	1,00	1	2	1
167	214	182	183	215	0,00	0,00	0,00	0,00	214	191	192	216	1	90,0	1,00	1	2	1
168	215	183	184	216	0,00	0,00	0,00	0,00	216	192	187	206	1	90,0	1,00	1	2	1
169	18	19	19	18	0,00	0,00	2,00	2,00	3	4	218	217	3	80,0	0,00	1	4	2
170	19	20	20	19	0,00	0,00	2,00	2,00	4	6	219	218	3	80,0	0,00	1	2	2
171	20	21	21	20	0,00	0,00	2,00	2,00	6	8	220	219	3	80,0	0,00	1	2	2
172	21	22	22	21	0,00	0,00	2,00	2,00	8	10	221	220	3	80,0	0,00	1	4	2
173	22	138	138	22	0,00	0,00	2,00	2,00	10	12	222	221	3	80,0	0,00	1	2	2
174	195	155	155	195	0,00	0,00	2,00	2,00	180	143	224	223	3	80,0	0,00	1	1	2
175	24	162	162	24	0,00	0,00	2,00	2,00	105	109	226	225	3	80,0	0,00	1	4	2
176	25	26	26	25	0,00	0,00	2,00	2,00	121	122	228	227	3	80,0	0,00	1	4	2
177	26	202	202	26	0,00	0,00	2,00	2,00	122	194	229	228	3	80,0	0,00	1	1	2
178	27	28	28	27	0,00	0,00	2,00	2,00	116	115	231	230	3	80,0	0,00	1	1	2
179	146	29	29	146	0,00	0,00	2,00	2,00	51	52	233	232	3	80,0	0,00	1	2	2
180	29	30	30	29	0,00	0,00	2,00	2,00	52	54	234	233	3	80,0	0,00	1	4	2
181	30	31	31	30	0,00	0,00	2,00	2,00	54	56	235	234	3	80,0	0,00	1	2	2
182	31	32	32	31	0,00	0,00	2,00	2,00	56	58	236	235	3	80,0	0,00	1	1	2
183	32	33	33	32	0,00	0,00	2,00	2,00	58	60	237	236	3	80,0	0,00	1	2	2
184	33	34	34	33	0,00	0,00	2,00	2,00	60	62	238	237	3	80,0	0,00	1	2	2
185	35	36	36	35	0,00	0,00	2,00	2,00	37	38	240	239	3	80,0	0,00	1	4	2
186	36	37	37	36	0,00	0,00	2,00	2,00	38	42	241	240	3	80,0	0,00	1	2	2
187	37	38	38	37	0,00	0,00	2,00	2,00	42	43	242	241	3	80,0	0,00	1	2	2
188	38	39	39	38	0,00	0,00	2,00	2,00	43	45	243	242	3	80,0	0,00	1	4	2
189	39	139	139	39	0,00	0,00	2,00	2,00	45	47	244	243	3	80,0	0,00	1	2	2
190	40	41	41	40	0,00	0,00	2,00	2,00	123	111	246	245	3	80,0	0,00	1	1	2
191	41	163	163	41	0,00	0,00	2,00	2,00	111	113	247	246	3	80,0	0,00	1	4	2
192	42	43	43	42	0,00	0,00	2,00	2,00	169	167	249	248	3	80,0	0,00	1	4	2
193	43	203	203	43	0,00	0,00	2,00	2,00	167	196	250	249	3	80,0	0,00	1	1	2
194	44	45	45	44	0,00	0,00	2,00	2,00	145	147	252	251	3	80,0	0,00	1	1	2
195	46	47	47	46	0,00	0,00	2,00	2,00	71	76	254	253	3	80,0	0,00	1	4	2
196	147	46	46	147	0,00	0,00	2,00	2,00	73	71	253	255	3	80,0	0,00	1	2	2
197	47	48	48	47	0,00	0,00	2,00	2,00	76	83	256	254	3	80,0	0,00	1	2	2
198	48	49	49	48	0,00	0,00	2,00	2,00	83	89	257	256	3	80,0	0,00	1	1	2
199	49	50	50	49	0,00	0,00	2,00	2,00	89	95	258	257	3	80,0	0,00	1	2	2
200	50	51	51	50	0,00	0,00	2,00	2,00	95	100	259	258	3	80,0	0,00	1	2	2
201	171	211	211	171	0,00	0,00	2,00	2,00	207	208	261	260	3	80,0	0,00	1	1	2
202	170	210	210	170	0,00	0,00	2,00	2,00	203	204	263	262	3	80,0	0,00	1	1	2
203	179	44	44	179	0,00	0,00	2,00	2,00	188	145	251	264	3	80,0	0,00	1	4	2
204	178	27	27	178	0,00	0,00	2,00	2,00	186	116	230	265	3	80,0	0,00	1	4	2
205	154	186	186	154	0,00	0,00	2,00	2,00	139	140	267	266	3	80,0	0,00	1	2	2
206	162	194	194	162	0,00	0,00	2,00	2,00	109	178	268	226	3	80,0	0,00	1	2	2
207	155	187	187	155	0,00	0,00	2,00	2,00	143	144	269	224	3	80,0	0,00	1	2	2
208	187	42	42	187	0,00	0,00	2,00	2,00	144	169	248	269	3	80,0	0,00	1	1	2

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	
209	163	195	195	163	0,00	0,00	2,00	2,00	113	180	223	247	3	80,0	0,00	1	2	2	
210	23	24	24	23	0,00	0,00	2,00	2,00	106	105	225	270	3	80,0	0,00	1	1	2	
211	194	154	154	194	0,00	0,00	2,00	2,00	178	139	266	268	3	80,0	0,00	1	1	2	
212	186	25	25	186	0,00	0,00	2,00	2,00	140	121	227	267	3	80,0	0,00	1	1	2	
213	203	171	171	203	0,00	0,00	2,00	2,00	196	207	260	250	3	80,0	0,00	1	2	2	
214	211	179	179	211	0,00	0,00	2,00	2,00	208	188	264	261	3	80,0	0,00	1	2	2	
215	202	170	170	202	0,00	0,00	2,00	2,00	194	203	262	229	3	80,0	0,00	1	2	2	
216	210	178	178	210	0,00	0,00	2,00	2,00	204	186	265	263	3	80,0	0,00	1	2	2	
217	23	24	24	23	2,00	2,00	3,60	3,60	270	225	272	271	3	80,0	0,00	1	1	2	
218	40	41	41	40	2,00	2,00	3,60	3,60	245	246	274	273	3	80,0	0,00	1	1	2	
219	20	21	21	20	2,00	2,00	3,00	3,00	219	220	276	275	3	80,0	0,00	1	2	2	
220	21	22	22	21	2,00	2,00	3,00	3,00	220	221	277	276	3	80,0	0,00	1	4	2	
221	22	138	138	22	2,00	2,00	3,00	3,00	221	222	278	277	3	80,0	0,00	1	2	2	
222	195	155	155	195	2,00	2,00	3,60	3,60	223	224	280	279	3	80,0	0,00	1	1	2	
223	24	162	162	24	2,00	2,00	3,60	3,60	225	226	281	272	3	80,0	0,00	1	4	2	
224	25	26	26	25	2,00	2,00	3,60	3,60	227	228	283	282	3	80,0	0,00	1	4	2	
225	26	202	202	26	2,00	2,00	3,60	3,60	228	229	284	283	3	80,0	0,00	1	1	2	
226	27	28	28	27	2,00	2,00	3,60	3,60	230	231	286	285	3	80,0	0,00	1	1	2	
227	146	29	29	146	2,00	2,00	3,90	3,90	232	233	288	287	3	80,0	0,00	1	2	2	
228	29	30	30	29	2,00	2,00	3,90	3,90	233	234	289	288	3	80,0	0,00	1	4	2	
229	30	31	31	30	2,00	2,00	3,90	3,90	234	235	290	289	3	80,0	0,00	1	2	2	
230	31	32	32	31	2,00	2,00	3,90	3,90	235	236	291	290	3	80,0	0,00	1	1	2	
231	187	42	42	187	2,00	2,00	3,60	3,60	269	248	293	292	3	80,0	0,00	1	1	2	
232	203	171	171	203	2,00	2,00	3,60	3,60	250	260	295	294	3	80,0	0,00	1	2	2	
233	211	179	179	211	2,00	2,00	3,60	3,60	261	264	297	296	3	80,0	0,00	1	2	2	
234	202	170	170	202	2,00	2,00	3,60	3,60	229	262	298	284	3	80,0	0,00	1	2	2	
235	37	38	38	37	2,00	2,00	3,00	3,00	241	242	300	299	3	80,0	0,00	1	2	2	
236	38	39	39	38	2,00	2,00	3,00	3,00	242	243	301	300	3	80,0	0,00	1	4	2	
237	39	139	139	39	2,00	2,00	3,00	3,00	243	244	302	301	3	80,0	0,00	1	2	2	
238	210	178	178	210	2,00	2,00	3,60	3,60	263	265	304	303	3	80,0	0,00	1	2	2	
239	41	163	163	41	2,00	2,00	3,60	3,60	246	247	305	274	3	80,0	0,00	1	4	2	
240	42	43	43	42	2,00	2,00	3,60	3,60	248	249	306	293	3	80,0	0,00	1	4	2	
241	43	203	203	43	2,00	2,00	3,60	3,60	249	250	294	306	3	80,0	0,00	1	1	2	
242	44	45	45	44	2,00	2,00	3,60	3,60	251	252	308	307	3	80,0	0,00	1	1	2	
243	46	47	47	46	2,00	2,00	3,90	3,90	253	254	310	309	3	80,0	0,00	1	4	2	
244	147	46	46	147	2,00	2,00	3,90	3,90	255	253	309	311	3	80,0	0,00	1	2	2	
245	47	48	48	47	2,00	2,00	3,90	3,90	254	256	312	310	3	80,0	0,00	1	2	2	
246	48	49	49	48	2,00	2,00	3,90	3,90	256	257	313	312	3	80,0	0,00	1	1	2	
247	194	154	154	194	2,00	2,00	3,60	3,60	268	266	315	314	3	80,0	0,00	1	1	2	
248	186	25	25	186	2,00	2,00	3,60	3,60	267	227	282	316	3	80,0	0,00	1	1	2	
249	171	211	211	171	2,00	2,00	3,60	3,60	260	261	296	295	3	80,0	0,00	1	1	2	
250	170	210	210	170	2,00	2,00	3,60	3,60	262	263	303	298	3	80,0	0,00	1	1	2	
251	179	44	44	179	2,00	2,00	3,60	3,60	264	251	307	297	3	80,0	0,00	1	4	2	
252	178	27	27	178	2,00	2,00	3,60	3,60	265	230	285	304	3	80,0	0,00	1	4	2	
253	154	186	186	154	2,00	2,00	3,60	3,60	266	267	316	315	3	80,0	0,00	1	2	2	
254	162	194	194	162	2,00	2,00	3,60	3,60	226	268	314	281	3	80,0	0,00	1	2	2	
255	155	187	187	155	2,00	2,00	3,60	3,60	224	269	292	280	3	80,0	0,00	1	2	2	
256	163	195	195	163	2,00	2,00	3,60	3,60	247	223	279	305	3	80,0	0,00	1	2	2	
257	195	155	155	195	3,60	3,60	6,90	6,90	279	280	318	317	3	80,0	0,00	1	1	3	
258	187	42	42	187	3,60	3,60	6,90	6,90	292	293	320	319	3	80,0	0,00	1	1	3	
259	22	138	138	22	3,00	3,00	6,90	6,90	277	278	322	321	3	80,0	0,00	1	2	3	
260	211	179	179	211	3,60	3,60	6,90	6,90	296	297	324	323	3	80,0	0,00	1	2	3	
261	24	162	162	24	3,60	3,60	6,90	6,90	272	281	326	325	3	80,0	0,00	1	4	3	
262	25	26	26	25	3,60	3,60	6,90	6,90	282	283	328	327	3	80,0	0,00	1	4	3	
263	26	202	202	26	3,60	3,60	6,90	6,90	283	284	329	328	3	80,0	0,00	1	1	3	
264	27	28	28	27	3,60	3,60	6,90	6,90	285	286	331	330	3	80,0	0,00	1	1	3	
265	146	29	29	146	3,90	3,90	6,90	6,90	287	288	333	332	3	80,0	0,00	1	2	3	
266	203	171	171	203	3,60	3,60	6,90	6,90	294	295	335	334	3	80,0	0,00	1	2	3	
267	194	154	154	194	3,60	3,60	6,90	6,90	314	315	337	336	3	80,0	0,00	1	1	3	
268	186	25	25	186	3,60	3,60	6,90	6,90	316	282	327	338	3	80,0	0,00	1	1	3	
269	202	170	170	202	3,60	3,60	6,90	6,90	284	298	339	329	3	80,0	0,00	1	2	3	
270	210	178	178	210	3,60	3,60	6,90	6,90	303	304	341	340	3	80,0	0,00	1	2	3	
271	39	139	139	39	3,00	3,00	6,90	6,90	301	302	343	342	3	80,0	0,00	1	2	3	
272	40	41	41	40	3,60	3,60	6,90	6,90	273	274	345	344	3	80,0	0,00	1	1	3	
273	41	163	163	41	3,60	3,60	6,90	6,90	274	305	346	345	3	80,0	0,00	1	4	3	
274	42	43	43	42	3,60	3,60	6,90	6,90	293	306	347	320	3	80,0	0,00	1	4	3	
275	43	203	203	43	3,60	3,60	6,90	6,90	306	294	334	347	3	80,0	0,00	1	1	3	
276	44	45	45	44	3,60	3,60	6,90	6,90	307	308	349	348	3	80,0	0,00	1	1	3	
277	147	46	46	147	3,90	3,90	6,90	6,90	311	309	351	350	3	80,0	0,00	1	2	3	
278	171	211	211	171	3,60	3,60	6,90	6,90	295	296	323	335	3	80,0	0,00	1	1	3	
279	170	210	210	170	3,60	3,60	6,90	6,90	298	303	340	339	3	80,0	0,00	1	1	3	
280	179	44	44	179	3,60	3,60	6,90	6,90	297	307	348	324	3	80,0	0,00	1	4	3	
281	178	27	27	178	3,60	3,60	6,90	6,90	304	285	330	341	3	80,0	0,00	1	4	3	

C.D.S.

DATI SHELL SPAZIALI																		
Shell N.ro	IDENTIFICAZIONE				Quota1 (m)	Quota2 (m)	Quota3 (m)	Quota4 (m)	Nod3d 1	Nod3d 2	Nod3d 3	Nod3d 4	CARATTERISTICHE SEZIONE				SUDDIVIS.	
	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4									Sez. N.ro	Spess (cm)	Kwinkl kg/cm ²	Tipo Mat.	MeshX	MeshY
282	154	186	186	154	3,60	3,60	6,90	6,90	315	316	338	337	3	80,0	0,00	1	2	3
283	162	194	194	162	3,60	3,60	6,90	6,90	281	314	336	326	3	80,0	0,00	1	2	3
284	155	187	187	155	3,60	3,60	6,90	6,90	280	292	319	318	3	80,0	0,00	1	2	3
285	163	195	195	163	3,60	3,60	6,90	6,90	305	279	317	346	3	80,0	0,00	1	2	3
286	23	24	24	23	3,60	3,60	6,90	6,90	271	272	325	352	3	80,0	0,00	1	1	3
287	120	168	163	41	6,90	6,90	6,90	6,90	353	354	346	345	2	90,0	0,00	1	4	4
288	186	189	157	154	6,90	6,90	6,90	6,90	338	355	356	337	2	90,0	0,00	1	4	2
289	24	162	165	75	6,90	6,90	6,90	6,90	325	326	358	357	2	90,0	0,00	1	4	4
290	75	165	166	90	6,90	6,90	6,90	6,90	357	358	360	359	2	90,0	0,00	1	4	1
291	90	166	167	105	6,90	6,90	6,90	6,90	359	360	362	361	2	90,0	0,00	1	4	1
292	105	167	168	120	6,90	6,90	6,90	6,90	361	362	354	353	2	90,0	0,00	1	4	1
293	189	190	158	157	6,90	6,90	6,90	6,90	355	363	364	356	2	90,0	0,00	1	1	2
294	190	191	159	158	6,90	6,90	6,90	6,90	363	365	366	364	2	90,0	0,00	1	1	2
295	191	192	160	159	6,90	6,90	6,90	6,90	365	367	368	366	2	90,0	0,00	1	1	2
296	192	187	155	160	6,90	6,90	6,90	6,90	367	319	318	368	2	90,0	0,00	1	4	2
297	194	197	165	162	6,90	6,90	6,90	6,90	336	369	358	326	2	90,0	0,00	1	4	2
298	197	198	166	165	6,90	6,90	6,90	6,90	369	370	360	358	2	90,0	0,00	1	1	2
299	198	199	167	166	6,90	6,90	6,90	6,90	370	371	362	360	2	90,0	0,00	1	1	2
300	199	200	168	167	6,90	6,90	6,90	6,90	371	372	354	362	2	90,0	0,00	1	1	2
301	200	195	163	168	6,90	6,90	6,90	6,90	372	317	346	354	2	90,0	0,00	1	4	2
302	25	76	189	186	6,90	6,90	6,90	6,90	327	373	355	338	2	90,0	0,00	1	4	1
303	76	91	190	189	6,90	6,90	6,90	6,90	373	374	363	355	2	90,0	0,00	1	1	1
304	91	106	191	190	6,90	6,90	6,90	6,90	374	375	365	363	2	90,0	0,00	1	1	1
305	106	121	192	191	6,90	6,90	6,90	6,90	375	376	367	365	2	90,0	0,00	1	1	1
306	121	42	187	192	6,90	6,90	6,90	6,90	376	320	319	367	2	90,0	0,00	1	4	1
307	154	157	197	194	6,90	6,90	6,90	6,90	337	356	369	336	2	90,0	0,00	1	4	1
308	157	158	198	197	6,90	6,90	6,90	6,90	356	364	370	369	2	90,0	0,00	1	1	1
309	158	159	199	198	6,90	6,90	6,90	6,90	364	366	371	370	2	90,0	0,00	1	1	1
310	159	160	200	199	6,90	6,90	6,90	6,90	366	368	372	371	2	90,0	0,00	1	1	1
311	160	155	195	200	6,90	6,90	6,90	6,90	368	318	317	372	2	90,0	0,00	1	4	1
312	202	205	77	26	6,90	6,90	6,90	6,90	329	377	378	328	2	90,0	0,00	1	4	1
313	205	206	92	77	6,90	6,90	6,90	6,90	377	379	380	378	2	90,0	0,00	1	1	1
314	206	207	107	92	6,90	6,90	6,90	6,90	379	381	382	380	2	90,0	0,00	1	1	1
315	184	123	44	179	6,90	6,90	6,90	6,90	383	384	348	324	2	90,0	0,00	1	4	4
316	178	27	78	181	6,90	6,90	6,90	6,90	341	330	386	385	2	90,0	0,00	1	4	4
317	181	78	93	182	6,90	6,90	6,90	6,90	385	386	388	387	2	90,0	0,00	1	4	1
318	182	93	108	183	6,90	6,90	6,90	6,90	387	388	390	389	2	90,0	0,00	1	4	1
319	183	108	123	184	6,90	6,90	6,90	6,90	389	390	384	383	2	90,0	0,00	1	4	1
320	207	208	122	107	6,90	6,90	6,90	6,90	381	391	392	382	2	90,0	0,00	1	1	1
321	208	203	43	122	6,90	6,90	6,90	6,90	391	334	347	392	2	90,0	0,00	1	4	1
322	210	213	173	170	6,90	6,90	6,90	6,90	340	393	394	339	2	90,0	0,00	1	4	1
323	213	214	174	173	6,90	6,90	6,90	6,90	393	395	396	394	2	90,0	0,00	1	1	1
324	214	215	175	174	6,90	6,90	6,90	6,90	395	397	398	396	2	90,0	0,00	1	1	1
325	215	216	176	175	6,90	6,90	6,90	6,90	397	399	400	398	2	90,0	0,00	1	1	1
326	216	211	171	176	6,90	6,90	6,90	6,90	399	323	335	400	2	90,0	0,00	1	4	1
327	170	173	205	202	6,90	6,90	6,90	6,90	339	394	377	329	2	90,0	0,00	1	4	2
328	173	174	206	205	6,90	6,90	6,90	6,90	394	396	379	377	2	90,0	0,00	1	1	2
329	174	175	207	206	6,90	6,90	6,90	6,90	396	398	381	379	2	90,0	0,00	1	1	2
330	175	176	208	207	6,90	6,90	6,90	6,90	398	400	391	381	2	90,0	0,00	1	1	2
331	176	171	203	208	6,90	6,90	6,90	6,90	400	335	334	391	2	90,0	0,00	1	4	2
332	178	181	213	210	6,90	6,90	6,90	6,90	341	385	393	340	2	90,0	0,00	1	4	2
333	181	182	214	213	6,90	6,90	6,90	6,90	385	387	395	393	2	90,0	0,00	1	1	2
334	182	183	215	214	6,90	6,90	6,90	6,90	387	389	397	395	2	90,0	0,00	1	1	2
335	183	184	216	215	6,90	6,90	6,90	6,90	389	383	399	397	2	90,0	0,00	1	1	2
336	184	179	211	216	6,90	6,90	6,90	6,90	383	324	323	399	2	90,0	0,00	1	4	2
337	40	119	120	41	6,90	6,90	6,90	6,90	344	401	353	345	2	90,0	0,00	1	4	1
338	74	23	24	75	6,90	6,90	6,90	6,90	402	352	325	357	2	90,0	0,00	1	4	1
339	89	74	75	90	6,90	6,90	6,90	6,90	403	402	357	359	2	90,0	0,00	1	1	1
340	104	89	90	105	6,90	6,90	6,90	6,90	404	403	359	361	2	90,0	0,00	1	1	1
341	119	104	105	120	6,90	6,90	6,90	6,90	401	404	361	353	2	90,0	0,00	1	1	1
342	44	123	124	45	6,90	6,90	6,90	6,90	348	384	405	349	2	90,0	0,00	1	4	1
343	78	27	28	79	6,90	6,90	6,90	6,90	386	330	331	406	2	90,0	0,00	1	4	1
344	93	78	79	94	6,90	6,90	6,90	6,90	388	386	406	407	2	90,0	0,00	1	1	1
345	108	93	94	109	6,90	6,90	6,90	6,90	390	388	407	408	2	90,0	0,00	1	1	1
346	123	108	109	124	6,90	6,90	6,90	6,90	384	390	408	405	2	90,0	0,00	1	1	1
347	26	77	76	25	6,90	6,90	6,90	6,90	328	378	373	327	2	90,0	0,00	1	4	4
348	77	92	91	76	6,90	6,90	6,90	6,90	378	380	374	373	2	90,0	0,00	1	1	4
349	92	107	106	91	6,90	6,90	6,90	6,90	380	382	375	374	2	90,0	0,00	1	1	4
350	107	122	121	106	6,90	6,90	6,90	6,90	382	392	376	375	2	90,0	0,00	1	1	4
351	122	43	42	121	6,90	6,90	6,90	6,90	392	347	320	376	2	90,0	0,00	1	4	4
352	23	74	74	23	6,90	6,90	8,60	8,60	352	402	410	409	5	60,0	0,00	1	4	2
353	74	89	89	74	6,90	6,90	8,60	8,60	402	403	411	410	5	60,0	0,00	1	1	2
354	89	104	104	89	6,90	6,90	8,60	8,60	403	404	412	411	5	60,0	0,00	1	1	2

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
355	104	119	119	104	6,90	6,90	8,60	8,60	404	401	413	412	5	60,0	0,00	1	1	2
356	119	40	40	119	6,90	6,90	8,60	8,60	401	344	414	413	5	60,0	0,00	1	4	2
357	26	77	77	26	6,90	6,90	8,60	8,60	328	378	416	415	5	60,0	0,00	1	4	2
358	77	92	92	77	6,90	6,90	8,60	8,60	378	380	417	416	5	60,0	0,00	1	1	2
359	92	107	107	92	6,90	6,90	8,60	8,60	380	382	418	417	5	60,0	0,00	1	1	2
360	107	122	122	107	6,90	6,90	8,60	8,60	382	392	419	418	5	60,0	0,00	1	1	2
361	122	43	43	122	6,90	6,90	8,60	8,60	392	347	420	419	5	60,0	0,00	1	4	2
362	25	76	76	25	6,90	6,90	8,60	8,60	327	373	422	421	5	60,0	0,00	1	4	2
363	76	91	91	76	6,90	6,90	8,60	8,60	373	374	423	422	5	60,0	0,00	1	1	2
364	91	106	106	91	6,90	6,90	8,60	8,60	374	375	424	423	5	60,0	0,00	1	1	2
365	106	121	121	106	6,90	6,90	8,60	8,60	375	376	425	424	5	60,0	0,00	1	1	2
366	121	42	42	121	6,90	6,90	8,60	8,60	376	320	426	425	5	60,0	0,00	1	4	2
367	28	79	79	28	6,90	6,90	8,60	8,60	331	406	428	427	5	60,0	0,00	1	4	2
368	79	94	94	79	6,90	6,90	8,60	8,60	406	407	429	428	5	60,0	0,00	1	1	2
369	94	109	109	94	6,90	6,90	8,60	8,60	407	408	430	429	5	60,0	0,00	1	1	2
370	109	124	124	109	6,90	6,90	8,60	8,60	408	405	431	430	5	60,0	0,00	1	1	2
371	124	45	45	124	6,90	6,90	8,60	8,60	405	349	432	431	5	60,0	0,00	1	4	2
372	19	20	20	20	2,00	2,00	3,00	3,00	218	219	275	275	3	80,0	0,00	1	4	4
373	36	37	37	37	2,00	2,00	3,00	3,00	240	241	299	299	3	80,0	0,00	1	4	4
374	38	39	39	39	3,00	3,00	6,90	6,90	300	301	342	342	3	80,0	0,00	1	4	4
375	21	22	22	22	3,00	3,00	6,90	6,90	276	277	321	321	3	80,0	0,00	1	4	4
376	50	49	49	49	2,00	2,00	3,90	3,90	258	257	313	313	3	80,0	0,00	1	4	4
377	33	32	32	32	2,00	2,00	3,90	3,90	237	236	291	291	3	80,0	0,00	1	4	4
378	47	46	46	46	3,90	3,90	6,90	6,90	310	309	351	351	3	80,0	0,00	1	4	4
379	30	29	29	29	3,90	3,90	6,90	6,90	289	288	333	333	3	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
354	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
358	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
363	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
364	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
365	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
366	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
369	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
372	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
377	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
387	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
389	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
391	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
394	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000
395	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
397	0,0000	0,0000	-15,0000	0,0000	0,0000	0,0000
400	0,0000	0,0000	-10,0000	0,0000	0,0000	0,0000

CARICHI TERMICI/DISTRIBUITI/CONCENTRATI

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7				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
354	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
360	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
363	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
364	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
367	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
368	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

CARICHI TERMICI/DISTRIBUITI/CONCENTRATI

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7				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
370	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
372	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
374	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
376	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
379	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
380	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
383	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
384	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
387	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
388	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
391	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
392	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
395	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
396	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
399	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
400	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
401	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
403	0,0000	-3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
405	0,0000	3,2000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
407	0,0000	3,2000	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
5	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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

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
25	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
26	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
28	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
29	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
30	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
31	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
32	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
33	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
34	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
35	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
36	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
37	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
38	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
39	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
40	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
41	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
42	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
43	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
44	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
45	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
46	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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

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
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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
79	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
82	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
85	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
98	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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

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
127	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
132	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
133	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
134	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
135	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
136	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
137	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
138	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
139	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
140	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
141	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
142	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
143	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
144	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
145	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
146	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
147	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
148	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
149	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	0,00	0,00	0,00	0,00
150	0	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	0,00	0,00	0,00	0,00
151	0	-1,60	-1,60	-1,60	-1,60	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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	-18,10	-18,10	-18,10	-18,10	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
287	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
288	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
289	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
290	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
291	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
292	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
293	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
294	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
295	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	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
296	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
297	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
298	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
299	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
300	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
301	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
302	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
303	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
304	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
305	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
306	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
307	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
308	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
309	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
310	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
311	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
312	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
313	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
314	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
315	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
316	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
317	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
318	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
319	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
320	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
321	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
322	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
323	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
324	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
325	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
326	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
327	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
328	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
329	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
330	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
331	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
332	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
333	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
334	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
335	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
336	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
337	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
338	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
339	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
340	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
341	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
342	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
343	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
344	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
345	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
346	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	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
347	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
348	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
349	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
350	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00
351	0	-3,40	-3,40	-3,40	-3,40	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
169	1	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	1	-4,20	-4,20	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
171	1	-4,20	-4,20	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
172	1	-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
173	1	-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
174	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
175	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
176	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
178	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	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	-5,90	-5,90	-4,20	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
181	1	-4,20	-4,20	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1	-4,20	-4,20	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
183	1	-4,20	-4,20	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
184	1	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
185	1	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
186	1	4,20	4,20	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
187	1	4,20	4,20	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
188	1	5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
189	1	5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
191	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
193	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
194	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
195	1	5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
196	1	5,90	5,90	4,20	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1	4,20	4,20	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
198	1	4,20	4,20	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
199	1	4,20	4,20	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
200	1	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
201	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
203	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
206	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT. Shell N.ro	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI				
	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
208	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
211	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
213	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
214	1	7,30	7,30	5,60	5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
216	1	-7,30	-7,30	-5,60	-5,60	0,00	0,00	0,00	0,00
218	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
219	1	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
220	1	-4,20	-4,20	-3,30	-3,30	0,00	0,00	0,00	0,00
221	1	-4,20	-4,20	-3,30	-3,30	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
223	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
224	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
225	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
226	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1	-4,20	-4,20	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
228	1	-4,20	-4,20	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00
229	1	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
230	1	-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
231	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
233	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
234	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
235	1	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
236	1	4,20	4,20	3,30	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00
237	1	4,20	4,20	3,30	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00
238	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
239	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
241	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
242	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
243	1	4,20	4,20	3,30	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00
244	1	4,20	4,20	3,30	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00
245	1	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
246	1	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
247	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
248	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
249	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
251	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
253	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
254	1	-5,60	-5,60	-4,30	-4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
256	1	5,60	5,60	4,30	4,30	0,00	0,00	0,00	0,00
257	1	4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1	4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
259	1	-3,30	-3,30	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
260	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
261	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
262	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
264	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1		-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
266	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
267	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
268	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
269	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
270	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
271	1		3,30	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
272	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
273	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
274	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
275	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
276	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
277	1		3,30	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
278	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
279	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
280	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
281	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
282	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
283	1		-4,30	-4,30	-1,40	-1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
284	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
285	1		4,30	4,30	1,40	1,40	0,00	0,00	0,00	0,00
352	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
353	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
354	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
355	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
356	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
357	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
358	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
359	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
360	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
361	1		-3,40	-3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
362	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
363	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
364	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
365	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
366	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
367	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
368	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
369	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
370	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
371	1		3,40	3,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
372	1		-2,60	-2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
373	1		2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
374	1		3,30	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
375	1		-3,30	-3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
376	1		-2,60	-2,60	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	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
377	1	2,60	2,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
378	1	-3,30	-3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
379	1	2,60	2,60	0,00	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
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
25	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	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
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
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

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
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
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
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
77	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
83	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
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
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
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
114	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
121	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
128	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

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
131	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
132	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
133	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
135	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
137	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
138	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
142	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	0	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
151	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
156	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
163	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
288	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
293	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
294	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
295	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
296	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	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	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
299	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
300	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
301	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
302	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
303	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
304	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
305	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
306	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
307	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
308	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
309	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
310	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
311	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	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

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
320	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	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	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
323	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	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
327	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
328	0	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	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
335	0	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
336	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: 6						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
174	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
175	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
176	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
178	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
191	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
193	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
194	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
201	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
203	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
206	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
208	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
211	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
213	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
214	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
216	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT. Shell N.ro	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI				
	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
218	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
223	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
224	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
225	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
226	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
231	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
233	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
234	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
238	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
239	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
241	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
242	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
247	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
248	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
249	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
251	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
253	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
254	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
256	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
257	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
260	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
261	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
262	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
264	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
266	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
267	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
268	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
269	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
270	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
272	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
273	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
274	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
275	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
276	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
278	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
279	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
280	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
281	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
282	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
283	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
284	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
285	1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,00	0,00	0,00	0,00
286	1	-0,25	-0,25	-0,25	-0,25	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	Q.da t/ml
169	1	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
171	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
172	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
173	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
174	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
175	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
176	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
178	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
179	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
180	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
181	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
183	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
184	1	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
185	1	2,00	2,00	2,00	2,00	0,00	0,00	0,00	0,00
186	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
187	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
188	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
189	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
191	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
193	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
194	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
195	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
196	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
198	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
199	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
200	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
201	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
203	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
206	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
208	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
211	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
213	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
214	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
216	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
218	1	4,50	4,50	4,50	4,50	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	Q.da t/ml
219	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
220	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
221	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
223	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
224	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
225	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
226	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
228	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
229	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
230	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
231	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
233	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
234	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
235	1		3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
236	1		3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
237	1		3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
238	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
239	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
241	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
242	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
243	1		3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
244	1		3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
245	1		3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
246	1		3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
247	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
248	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
249	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
251	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
253	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
254	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
256	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
257	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
259	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
260	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
261	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
262	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
264	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1		-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
266	1		4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
267	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
268	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
269	1		-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	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
270	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
271	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
272	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
273	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
274	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
275	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
276	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
277	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
278	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
279	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
280	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
281	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
282	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
283	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
284	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
285	1	4,50	4,50	4,50	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
286	1	-4,50	-4,50	-4,50	-4,50	0,00	0,00	0,00	0,00
372	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
373	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
374	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
375	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
376	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
377	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
378	1	-3,20	-3,20	-3,20	-3,20	0,00	0,00	0,00	0,00
379	1	3,20	3,20	3,20	3,20	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 9						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
169	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
170	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
171	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
172	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
173	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
174	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
175	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
176	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
178	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
179	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
180	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
181	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
183	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
184	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
185	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
186	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
187	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 9

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT. Shell N.ro	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI				
	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	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
189	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
191	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
193	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
194	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
195	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
196	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
198	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
199	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
200	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
201	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
203	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
206	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
208	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
211	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
213	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
214	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
216	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
218	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
219	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
220	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
221	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
223	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
224	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
225	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
226	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
228	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
229	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
230	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
231	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
233	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
234	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
235	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
236	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
237	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
238	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 9

ALIQUOTA SISMICA: 0

IDENT. Shell N.ro	PRESSIONI				CARICHI PERIMETRALI				
	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
239	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
241	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
242	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
243	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
244	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
245	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
246	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
247	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
248	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
249	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
251	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
253	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
254	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
256	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
257	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
259	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
260	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
261	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
262	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
264	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
266	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
267	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
268	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
269	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
270	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
271	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
272	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
273	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
274	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
275	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
276	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
277	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
278	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
279	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
280	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
281	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
282	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
283	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
284	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
285	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
286	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
372	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
373	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
374	1	0,90	0,90	0,90	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 9

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
375	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
376	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
377	1	0,90	0,90	0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
378	1	-0,90	-0,90	-0,90	-0,90	0,00	0,00	0,00	0,00
379	1	0,90	0,90	0,90	-0,90	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. PERMAN.	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
q2.1k_SPINTA CARICHI	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 SISMA	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 SISMA	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. PERMAN.	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
q2.1k_SPINTA CARICHI	0,00	0,00	0,00
q3.1k_FRENATURA	0,00	0,00	0,00
E1-SLU_SPINTA SISMA	-1,00	1,00	-1,00
E1-SLO_SPINTA SISMA	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. PERMAN.	1,00
G2.2k_SPINTA TERRE	1,00
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	0,75
q1.1k_VEICOLO DISTR.	0,75
q2.1k_SPINTA CARICHI	0,75
q3.1k_FRENATURA	0,20
E1-SLU_SPINTA SISMA	0,00
E1-SLO_SPINTA SISMA	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. PERMAN.	1,00
G2.2k_SPINTA TERRE	1,00
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	0,75
q1.1k_VEICOLO DISTR.	0,75
q2.1k_SPINTA CARICHI	0,75
q3.1k_FRENATURA	0,20
E1-SLU_SPINTA SISMA	0,00
E1-SLO_SPINTA SISMA	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. PERMAN.	1,00
G2.2k_SPINTA TERRE	1,00
Q1.1k_VEICOLO TANDEM	0,50
q1.1k_VEICOLO DISTR.	0,50
q2.1k_SPINTA CARICHI	0,50
q3.1k_FRENATURA	0,00
E1-SLU_SPINTA SISMA	0,00
E1-SLO_SPINTA SISMA	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	: <i>Numero del filo del nodo inferiore o superiore</i>
Quota inf/sup	: <i>Quota del nodo inferiore e del nodo superiore</i>
Nodo inf/sup	: <i>Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi</i>
Sisma N.ro	: <i>Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.</i>
Combin N.ro	: <i>Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.</i>
Spostam. Calcolo	: <i>valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.</i>
Spostam. Limite	: <i>valore dello spostamento limite per lo S.L.D.</i>
Sisma N.ro	: <i>Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.</i>
Combin N.ro	: <i>Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.</i>
Spostam. Calcolo	: <i>valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.</i>
Spostam. Limite	: <i>valore dello spostamento limite per lo S.L.O.</i>

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)
18	0,00	1,00	3	1001	2	10	0,950	5,000	2	10	0,817	3,333	VERIFICATO
18	1,00	2,00	1001	217	2	10	0,970	5,000	2	10	0,831	3,333	VERIFICATO
19	0,00	1,00	4	1005	2	10	1,031	5,000	2	10	0,865	3,333	VERIFICATO
19	1,00	2,00	1005	218	2	10	1,068	5,000	2	10	0,891	3,333	VERIFICATO
20	0,00	1,00	6	1010	2	10	1,091	5,000	2	10	0,901	3,333	VERIFICATO
20	1,00	2,00	1010	219	2	10	1,150	5,000	2	10	0,940	3,333	VERIFICATO
20	2,00	2,25	219	1763	2	10	0,295	1,250	2	10	0,240	0,833	VERIFICATO
20	2,25	2,50	1763	1175	2	10	0,297	1,250	2	10	0,241	0,833	VERIFICATO
20	2,50	2,75	1175	1772	2	10	0,300	1,250	2	10	0,243	0,833	VERIFICATO
20	2,75	3,00	1772	275	2	10	0,300	1,250	2	10	0,243	0,833	VERIFICATO
21	0,00	1,00	8	1013	2	10	1,181	5,000	2	8	0,953	3,333	VERIFICATO
21	1,00	2,00	1013	220	2	10	1,275	5,000	2	10	1,013	3,333	VERIFICATO
21	2,00	2,50	220	1177	2	10	0,666	2,500	2	10	0,525	1,667	VERIFICATO
21	2,50	3,00	1177	276	2	15	0,687	2,500	2	15	0,539	1,667	VERIFICATO
22	0,00	1,00	10	1018	2	8	1,536	5,000	2	8	1,169	3,333	VERIFICATO
22	1,00	2,00	1018	221	2	17	1,843	5,000	2	17	1,392	3,333	VERIFICATO
22	2,00	2,50	221	1182	2	17	0,994	2,500	2	17	0,741	1,667	VERIFICATO
22	2,50	3,00	1182	277	2	17	1,021	2,500	2	17	0,751	1,667	VERIFICATO
22	3,00	3,97	277	1808	2	15	2,036	4,875	2	15	1,464	3,250	VERIFICATO
22	3,97	4,30	1808	1317	2	8	0,697	1,625	2	8	0,497	1,083	VERIFICATO
22	4,30	4,95	1317	1813	2	10	1,425	3,250	2	10	1,007	2,167	VERIFICATO
22	4,95	5,60	1813	1320	2	10	1,447	3,250	2	10	1,017	2,167	VERIFICATO
22	5,60	5,93	1320	1818	2	10	0,736	1,625	2	10	0,514	1,083	VERIFICATO
22	5,93	6,90	1818	321	2	10	2,244	4,875	2	10	1,556	3,250	VERIFICATO
23	0,00	1,00	106	1162	2	18	2,386	5,000	2	18	1,850	3,333	VERIFICATO
23	1,00	2,00	1162	270	2	18	2,290	5,000	2	18	1,719	3,333	VERIFICATO
23	2,00	2,80	270	1171	2	18	1,740	4,000	2	18	1,270	2,667	VERIFICATO
23	2,80	3,60	1171	271	2	17	1,685	4,000	2	17	1,212	2,667	VERIFICATO
23	3,60	4,70	271	1469	2	17	2,174	5,500	2	17	1,530	3,667	VERIFICATO
23	4,70	5,80	1469	1470	2	17	1,964	5,500	2	17	1,354	3,667	VERIFICATO
23	5,80	6,90	1470	352	2	17	1,777	5,500	2	17	1,231	3,667	VERIFICATO
23	6,90	7,75	352	1685	2	17	1,259	4,250	2	17	0,905	2,833	VERIFICATO
23	7,75	8,60	1685	409	2	17	1,250	4,250	2	17	0,900	2,833	VERIFICATO
24	0,00	1,00	105	1027	2	18	2,382	5,000	2	18	1,846	3,333	VERIFICATO
24	1,00	2,00	1027	225	2	18	2,286	5,000	2	18	1,715	3,333	VERIFICATO
24	2,00	2,80	225	1172	2	18	1,737	4,000	2	18	1,269	2,667	VERIFICATO
24	2,80	3,60	1172	272	2	17	1,679	4,000	2	17	1,207	2,667	VERIFICATO
24	3,60	4,70	272	1331	2	17	2,169	5,500	2	17	1,527	3,667	VERIFICATO
24	4,70	5,80	1331	1336	2	17	1,965	5,500	2	17	1,355	3,667	VERIFICATO
24	5,80	6,90	1336	325	2	17	1,786	5,500	2	17	1,238	3,667	VERIFICATO
25	0,00	1,00	121	1035	2	18	2,319	5,000	2	18	1,792	3,333	VERIFICATO
25	1,00	2,00	1035	227	2	18	2,242	5,000	2	18	1,679	3,333	VERIFICATO
25	2,00	2,80	227	1198	2	18	1,721	4,000	2	18	1,256	2,667	VERIFICATO
25	2,80	3,60	1198	282	2	17	1,658	4,000	2	17	1,190	2,667	VERIFICATO
25	3,60	4,70	282	1344	2	17	2,133	5,500	2	17	1,497	3,667	VERIFICATO
25	4,70	5,80	1344	1349	2	17	1,935	5,500	2	17	1,330	3,667	VERIFICATO
25	5,80	6,90	1349	327	2	17	1,783	5,500	2	17	1,233	3,667	VERIFICATO
25	6,90	7,75	327	1721	2	17	1,274	4,250	2	17	0,918	2,833	VERIFICATO
25	7,75	8,60	1721	421	2	17	1,277	4,250	2	17	0,924	2,833	VERIFICATO
26	0,00	1,00	122	1039	2	16	2,318	5,000	2	16	1,791	3,333	VERIFICATO
26	1,00	2,00	1039	228	2	16	2,240	5,000	2	16	1,677	3,333	VERIFICATO
26	2,00	2,80	228	1202	2	16	1,719	4,000	2	16	1,255	2,667	VERIFICATO
26	2,80	3,60	1202	283	2	15	1,655	4,000	2	15	1,188	2,667	VERIFICATO
26	3,60	4,70	283	1348	2	15	2,129	5,500	2	15	1,494	3,667	VERIFICATO
26	4,70	5,80	1348	1353	2	15	1,930	5,500	2	15	1,326	3,667	VERIFICATO
26	5,80	6,90	1353	328	2	15	1,778	5,500	2	15	1,230	3,667	VERIFICATO
26	6,90	7,75	328	1703	2	15	1,275	4,250	2	15	0,919	2,833	VERIFICATO
26	7,75	8,60	1703	415	2	15	1,270	4,250	2	15	0,918	2,833	VERIFICATO
27	0,00	1,00	116	1044	2	16	2,369	5,000	2	16	1,834	3,333	VERIFICATO
27	1,00	2,00	1044	230	2	16	2,267	5,000	2	16	1,699	3,333	VERIFICATO
27	2,00	2,80	230	1207	2	16	1,724	4,000	2	16	1,258	2,667	VERIFICATO
27	2,80	3,60	1207	285	2	15	1,663	4,000	2	15	1,194	2,667	VERIFICATO
27	3,60	4,70	285	1359	2	15	2,138	5,500	2	15	1,500	3,667	VERIFICATO
27	4,70	5,80	1359	1361	2	15	1,932	5,500	2	15	1,325	3,667	VERIFICATO

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2020

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	5,80	6,90	1361	330	2	15	1,766	5,500	2	15	1,219	3,667	VERIFICATO
28	0,00	1,00	115	1045	2	16	2,373	5,000	2	16	1,838	3,333	VERIFICATO
28	1,00	2,00	1045	231	2	16	2,270	5,000	2	16	1,702	3,333	VERIFICATO
28	2,00	2,80	231	1208	2	16	1,726	4,000	2	16	1,259	2,667	VERIFICATO
28	2,80	3,60	1208	286	2	15	1,669	4,000	2	15	1,198	2,667	VERIFICATO
28	3,60	4,70	286	1360	2	15	2,141	5,500	2	15	1,502	3,667	VERIFICATO
28	4,70	5,80	1360	1362	2	15	1,929	5,500	2	15	1,322	3,667	VERIFICATO
28	5,80	6,90	1362	331	2	15	1,755	5,500	2	15	1,211	3,667	VERIFICATO
28	6,90	7,75	331	1739	2	15	1,268	4,250	2	15	0,912	2,833	VERIFICATO
28	7,75	8,60	1739	427	2	15	1,260	4,250	2	15	0,909	2,833	VERIFICATO
29	0,00	1,00	52	1048	2	18	1,568	5,000	2	18	1,195	3,333	VERIFICATO
29	1,00	2,00	1048	233	2	7	1,853	5,000	2	7	1,403	3,333	VERIFICATO
29	2,00	2,95	233	1211	2	7	1,895	4,750	2	7	1,405	3,167	VERIFICATO
29	2,95	3,90	1211	288	2	9	1,928	4,750	2	9	1,388	3,167	VERIFICATO
29	3,90	4,65	288	1870	2	18	1,588	3,750	2	18	1,127	2,500	VERIFICATO
29	4,65	4,90	1870	1365	2	18	0,534	1,250	2	18	0,377	0,833	VERIFICATO
29	4,90	5,40	1365	1875	2	16	1,088	2,500	2	16	0,762	1,667	VERIFICATO
29	5,40	5,90	1875	1368	2	18	1,085	2,500	2	16	0,757	1,667	VERIFICATO
29	5,90	6,15	1368	1880	2	16	0,553	1,250	2	16	0,384	0,833	VERIFICATO
29	6,15	6,90	1880	333	2	16	1,666	3,750	2	16	1,150	2,500	VERIFICATO
30	0,00	1,00	54	1053	2	16	1,330	5,000	2	16	1,072	3,333	VERIFICATO
30	1,00	2,00	1053	234	2	9	1,517	5,000	2	9	1,220	3,333	VERIFICATO
30	2,00	2,95	234	1216	2	9	1,574	4,750	2	9	1,263	3,167	VERIFICATO
30	2,95	3,90	1216	289	2	9	1,641	4,750	2	9	1,312	3,167	VERIFICATO
31	0,00	1,00	56	1058	2	16	1,270	5,000	2	16	1,043	3,333	VERIFICATO
31	1,00	2,00	1058	235	2	16	1,361	5,000	2	16	1,107	3,333	VERIFICATO
31	2,00	2,95	235	1221	2	9	1,388	4,750	2	9	1,126	3,167	VERIFICATO
31	2,95	3,90	1221	290	2	9	1,445	4,750	2	9	1,172	3,167	VERIFICATO
32	0,00	1,00	58	1060	2	16	1,253	5,000	2	16	1,034	3,333	VERIFICATO
32	1,00	2,00	1060	236	2	16	1,338	5,000	2	16	1,094	3,333	VERIFICATO
32	2,00	2,47	236	1841	2	16	0,661	2,375	2	16	0,537	1,583	VERIFICATO
32	2,47	2,95	1841	1223	2	9	0,684	2,375	2	9	0,555	1,583	VERIFICATO
32	2,95	3,43	1223	1850	2	9	0,699	2,375	2	9	0,568	1,583	VERIFICATO
32	3,43	3,90	1850	291	2	9	0,711	2,375	2	9	0,577	1,583	VERIFICATO
33	0,00	1,00	60	1062	2	16	1,192	5,000	2	16	0,997	3,333	VERIFICATO
33	1,00	2,00	1062	237	2	16	1,243	5,000	2	16	1,035	3,333	VERIFICATO
34	0,00	1,00	62	1065	2	16	1,166	5,000	2	16	0,980	3,333	VERIFICATO
34	1,00	2,00	1065	238	2	16	1,207	5,000	2	16	1,010	3,333	VERIFICATO
35	0,00	1,00	37	1067	2	17	0,545	5,000	2	17	0,414	3,333	VERIFICATO
35	1,00	2,00	1067	239	2	17	0,531	5,000	2	17	0,395	3,333	VERIFICATO
36	0,00	1,00	38	1071	2	15	0,535	5,000	2	15	0,380	3,333	VERIFICATO
36	1,00	2,00	1071	240	2	15	0,514	5,000	2	15	0,350	3,333	VERIFICATO
37	0,00	1,00	42	1076	2	15	0,552	5,000	2	15	0,371	3,333	VERIFICATO
37	1,00	2,00	1076	241	2	15	0,534	5,000	2	15	0,337	3,333	VERIFICATO
37	2,00	2,25	241	1779	2	15	0,135	1,250	2	15	0,084	0,833	VERIFICATO
37	2,25	2,50	1779	1237	2	15	0,135	1,250	2	15	0,082	0,833	VERIFICATO
37	2,50	2,75	1237	1788	2	15	0,138	1,250	2	15	0,084	0,833	VERIFICATO
37	2,75	3,00	1788	299	2	15	0,137	1,250	2	15	0,083	0,833	VERIFICATO
38	0,00	1,00	43	1079	2	15	0,609	5,000	2	15	0,388	3,333	VERIFICATO
38	1,00	2,00	1079	242	2	15	0,619	5,000	2	15	0,367	3,333	VERIFICATO
38	2,00	2,50	242	1239	2	8	0,343	2,500	2	8	0,204	1,667	VERIFICATO
38	2,50	3,00	1239	300	2	8	0,370	2,500	2	8	0,226	1,667	VERIFICATO
39	0,00	1,00	45	1084	2	10	1,074	5,000	2	10	0,707	3,333	VERIFICATO
39	1,00	2,00	1084	243	2	10	1,457	5,000	2	10	1,006	3,333	VERIFICATO
39	2,00	2,50	243	1244	2	10	0,855	2,500	2	10	0,602	1,667	VERIFICATO
39	2,50	3,00	1244	301	2	10	0,934	2,500	2	10	0,664	1,667	VERIFICATO
39	3,00	3,97	301	1793	2	8	2,043	4,875	2	8	1,471	3,250	VERIFICATO
39	3,97	4,30	1793	1395	2	10	0,730	1,625	2	10	0,529	1,083	VERIFICATO
39	4,30	4,95	1395	1798	2	17	1,552	3,250	2	17	1,134	2,167	VERIFICATO
39	4,95	5,60	1798	1398	2	15	1,661	3,250	2	15	1,230	2,167	VERIFICATO
39	5,60	5,93	1398	1803	2	17	0,882	1,625	2	17	0,661	1,083	VERIFICATO
39	5,93	6,90	1803	342	2	17	2,811	4,875	2	17	2,123	3,250	VERIFICATO
40	0,00	1,00	123	1091	2	17	1,868	5,000	2	17	1,333	3,333	VERIFICATO
40	1,00	2,00	1091	245	2	17	1,828	5,000	2	17	1,258	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)
40	2,00	2,80	245	1173	2	8	1,604	4,000	2	8	1,134	2,667	VERIFICATO
40	2,80	3,60	1173	273	2	18	1,718	4,000	2	18	1,244	2,667	VERIFICATO
40	3,60	4,70	273	1402	2	18	2,466	5,500	2	18	1,822	3,667	VERIFICATO
40	4,70	5,80	1402	1404	2	18	2,446	5,500	2	18	1,835	3,667	VERIFICATO
40	5,80	6,90	1404	344	2	18	2,217	5,500	2	18	1,671	3,667	VERIFICATO
40	6,90	7,75	344	1699	2	18	1,352	4,250	2	18	0,997	2,833	VERIFICATO
40	7,75	8,60	1699	414	2	18	1,322	4,250	2	18	0,972	2,833	VERIFICATO
41	0,00	1,00	111	1092	2	17	1,868	5,000	2	17	1,333	3,333	VERIFICATO
41	1,00	2,00	1092	246	2	17	1,830	5,000	2	17	1,260	3,333	VERIFICATO
41	2,00	2,80	246	1174	2	8	1,599	4,000	2	8	1,130	2,667	VERIFICATO
41	2,80	3,60	1174	274	2	18	1,710	4,000	2	18	1,238	2,667	VERIFICATO
41	3,60	4,70	274	1403	2	18	2,456	5,500	2	18	1,814	3,667	VERIFICATO
41	4,70	5,80	1403	1405	2	18	2,440	5,500	2	18	1,830	3,667	VERIFICATO
41	5,80	6,90	1405	345	2	18	2,230	5,500	2	18	1,681	3,667	VERIFICATO
42	0,00	1,00	169	1100	2	17	1,831	5,000	2	17	1,305	3,333	VERIFICATO
42	1,00	2,00	1100	248	2	17	1,808	5,000	2	17	1,246	3,333	VERIFICATO
42	2,00	2,80	248	1225	2	8	1,583	4,000	2	8	1,119	2,667	VERIFICATO
42	2,80	3,60	1225	293	2	18	1,686	4,000	2	18	1,219	2,667	VERIFICATO
42	3,60	4,70	293	1314	2	18	2,415	5,500	2	18	1,780	3,667	VERIFICATO
42	4,70	5,80	1314	1316	2	18	2,412	5,500	2	18	1,806	3,667	VERIFICATO
42	5,80	6,90	1316	320	2	18	2,250	5,500	2	18	1,700	3,667	VERIFICATO
42	6,90	7,75	320	1735	2	18	1,382	4,250	2	18	1,026	2,833	VERIFICATO
42	7,75	8,60	1735	426	2	18	1,380	4,250	2	18	1,027	2,833	VERIFICATO
43	0,00	1,00	167	1104	2	15	1,830	5,000	2	15	1,304	3,333	VERIFICATO
43	1,00	2,00	1104	249	2	15	1,806	5,000	2	15	1,243	3,333	VERIFICATO
43	2,00	2,80	249	1265	2	10	1,584	4,000	2	10	1,120	2,667	VERIFICATO
43	2,80	3,60	1265	306	2	16	1,687	4,000	2	16	1,220	2,667	VERIFICATO
43	3,60	4,70	306	1420	2	16	2,415	5,500	2	16	1,780	3,667	VERIFICATO
43	4,70	5,80	1420	1424	2	16	2,409	5,500	2	16	1,804	3,667	VERIFICATO
43	5,80	6,90	1424	347	2	16	2,243	5,500	2	16	1,694	3,667	VERIFICATO
43	6,90	7,75	347	1717	2	16	1,383	4,250	2	16	1,027	2,833	VERIFICATO
43	7,75	8,60	1717	420	2	16	1,361	4,250	2	16	1,010	2,833	VERIFICATO
44	0,00	1,00	145	1109	2	15	1,859	5,000	2	15	1,326	3,333	VERIFICATO
44	1,00	2,00	1109	251	2	15	1,813	5,000	2	15	1,246	3,333	VERIFICATO
44	2,00	2,80	251	1269	2	10	1,594	4,000	2	10	1,128	2,667	VERIFICATO
44	2,80	3,60	1269	307	2	16	1,705	4,000	2	16	1,236	2,667	VERIFICATO
44	3,60	4,70	307	1428	2	16	2,450	5,500	2	16	1,811	3,667	VERIFICATO
44	4,70	5,80	1428	1430	2	16	2,434	5,500	2	16	1,827	3,667	VERIFICATO
44	5,80	6,90	1430	348	2	16	2,227	5,500	2	16	1,680	3,667	VERIFICATO
45	0,00	1,00	147	1110	2	15	1,859	5,000	2	15	1,326	3,333	VERIFICATO
45	1,00	2,00	1110	252	2	15	1,811	5,000	2	15	1,243	3,333	VERIFICATO
45	2,00	2,80	252	1270	2	10	1,598	4,000	2	10	1,132	2,667	VERIFICATO
45	2,80	3,60	1270	308	2	16	1,713	4,000	2	16	1,242	2,667	VERIFICATO
45	3,60	4,70	308	1429	2	16	2,459	5,500	2	16	1,819	3,667	VERIFICATO
45	4,70	5,80	1429	1431	2	16	2,440	5,500	2	16	1,833	3,667	VERIFICATO
45	5,80	6,90	1431	349	2	16	2,214	5,500	2	16	1,670	3,667	VERIFICATO
45	6,90	7,75	349	1753	2	16	1,355	4,250	2	16	0,998	2,833	VERIFICATO
45	7,75	8,60	1753	432	2	16	1,324	4,250	2	16	0,973	2,833	VERIFICATO
46	0,00	1,00	71	1111	2	16	1,112	5,000	2	16	0,739	3,333	VERIFICATO
46	1,00	2,00	1111	253	2	16	1,477	5,000	2	16	1,026	3,333	VERIFICATO
46	2,00	2,95	253	1271	2	16	1,686	4,750	2	16	1,196	3,167	VERIFICATO
46	2,95	3,90	1271	309	2	16	1,927	4,750	2	16	1,386	3,167	VERIFICATO
46	3,90	4,65	309	1855	2	18	1,691	3,750	2	18	1,229	2,500	VERIFICATO
46	4,65	4,90	1855	1434	2	9	0,591	1,250	2	9	0,434	0,833	VERIFICATO
46	4,90	5,40	1434	1860	2	7	1,270	2,500	2	7	0,944	1,667	VERIFICATO
46	5,40	5,90	1860	1437	2	9	1,310	2,500	2	9	0,982	1,667	VERIFICATO
46	5,90	6,15	1437	1865	2	7	0,695	1,250	2	7	0,526	0,833	VERIFICATO
46	6,15	6,90	1865	351	2	7	2,172	3,750	2	7	1,656	2,500	VERIFICATO
47	0,00	1,00	76	1115	2	18	0,526	5,000	1	5	0,279	3,333	VERIFICATO
47	1,00	2,00	1115	254	2	18	0,691	5,000	2	18	0,399	3,333	VERIFICATO
47	2,00	2,95	254	1275	2	18	0,779	4,750	2	18	0,472	3,167	VERIFICATO
47	2,95	3,90	1275	310	2	18	0,867	4,750	2	18	0,542	3,167	VERIFICATO
48	0,00	1,00	83	1123	2	9	0,442	5,000	1	5	0,281	3,333	VERIFICATO
48	1,00	2,00	1123	256	2	18	0,462	5,000	1	5	0,276	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)
48	2,00	2,95	256	1283	2	18	0,524	4,750	1	14	0,281	3,167	VERIFICATO
48	2,95	3,90	1283	312	2	18	0,573	4,750	2	18	0,306	3,167	VERIFICATO
49	0,00	1,00	89	1125	2	9	0,430	5,000	1	5	0,282	3,333	VERIFICATO
49	1,00	2,00	1125	257	2	18	0,411	5,000	1	5	0,276	3,333	VERIFICATO
49	2,00	2,47	257	1825	2	18	0,226	2,375	1	5	0,130	1,583	VERIFICATO
49	2,47	2,95	1825	1285	2	18	0,249	2,375	1	14	0,140	1,583	VERIFICATO
49	2,95	3,42	1285	1834	2	18	0,259	2,375	1	14	0,136	1,583	VERIFICATO
49	3,42	3,90	1834	313	2	18	0,272	2,375	1	14	0,144	1,583	VERIFICATO
50	0,00	1,00	95	1127	2	9	0,415	5,000	1	5	0,291	3,333	VERIFICATO
50	1,00	2,00	1127	258	2	9	0,377	5,000	1	5	0,282	3,333	VERIFICATO
51	0,00	1,00	100	1130	2	9	0,423	5,000	1	5	0,299	3,333	VERIFICATO
51	1,00	2,00	1130	259	2	9	0,386	5,000	1	5	0,281	3,333	VERIFICATO
74	0,00	6,90	130	402	2	10	13,477	34,500	2	10	9,684	23,000	VERIFICATO
74	6,90	7,75	402	1689	2	17	1,217	4,250	2	17	0,870	2,833	VERIFICATO
74	7,75	8,60	1689	410	2	17	1,220	4,250	2	17	0,873	2,833	VERIFICATO
75	0,00	6,90	128	357	2	10	13,476	34,500	2	10	9,684	23,000	VERIFICATO
76	0,00	6,90	166	373	2	10	13,455	34,500	2	10	9,672	23,000	VERIFICATO
76	6,90	7,75	373	1725	2	17	1,227	4,250	2	17	0,879	2,833	VERIFICATO
76	7,75	8,60	1725	422	2	15	1,230	4,250	2	15	0,884	2,833	VERIFICATO
77	0,00	6,90	165	378	2	18	13,449	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
77	6,90	7,75	378	1707	2	15	1,228	4,250	2	15	0,880	2,833	VERIFICATO
77	7,75	8,60	1707	416	2	17	1,229	4,250	2	17	0,882	2,833	VERIFICATO
78	0,00	6,90	155	386	2	16	13,446	34,500	2	16	9,671	23,000	VERIFICATO
79	0,00	6,90	156	406	2	16	13,446	34,500	2	16	9,671	23,000	VERIFICATO
79	6,90	7,75	406	1743	2	15	1,228	4,250	2	15	0,879	2,833	VERIFICATO
79	7,75	8,60	1743	428	2	15	1,231	4,250	2	15	0,881	2,833	VERIFICATO
89	0,00	6,90	133	403	2	10	13,477	34,500	2	10	9,684	23,000	VERIFICATO
89	6,90	7,75	403	1693	2	17	1,214	4,250	2	17	0,867	2,833	VERIFICATO
89	7,75	8,60	1693	411	2	17	1,216	4,250	2	17	0,869	2,833	VERIFICATO
90	0,00	6,90	131	359	2	10	13,476	34,500	2	10	9,683	23,000	VERIFICATO
91	0,00	6,90	172	374	2	10	13,455	34,500	2	10	9,672	23,000	VERIFICATO
91	6,90	7,75	374	1729	2	17	1,222	4,250	2	17	0,875	2,833	VERIFICATO
91	7,75	8,60	1729	423	2	15	1,224	4,250	2	15	0,879	2,833	VERIFICATO
92	0,00	6,90	171	380	2	18	13,448	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
92	6,90	7,75	380	1711	2	15	1,223	4,250	2	17	0,876	2,833	VERIFICATO
92	7,75	8,60	1711	417	2	17	1,225	4,250	2	17	0,878	2,833	VERIFICATO
93	0,00	6,90	159	388	2	16	13,445	34,500	2	16	9,670	23,000	VERIFICATO
94	0,00	6,90	160	407	2	16	13,445	34,500	2	16	9,670	23,000	VERIFICATO
94	6,90	7,75	407	1747	2	15	1,224	4,250	2	15	0,876	2,833	VERIFICATO
94	7,75	8,60	1747	429	2	15	1,226	4,250	2	15	0,878	2,833	VERIFICATO
104	0,00	6,90	136	404	2	10	13,473	34,500	2	10	9,680	23,000	VERIFICATO
104	6,90	7,75	404	1694	2	16	1,237	4,250	2	16	0,892	2,833	VERIFICATO
104	7,75	8,60	1694	412	2	16	1,231	4,250	2	16	0,886	2,833	VERIFICATO
105	0,00	6,90	134	361	2	10	13,472	34,500	2	10	9,680	23,000	VERIFICATO
106	0,00	6,90	174	375	2	10	13,452	34,500	2	10	9,669	23,000	VERIFICATO
106	6,90	7,75	375	1730	2	18	1,231	4,250	2	18	0,885	2,833	VERIFICATO
106	7,75	8,60	1730	424	2	8	1,224	4,250	2	8	0,880	2,833	VERIFICATO
107	0,00	6,90	173	382	2	10	13,445	34,500	2	10	9,666	23,000	VERIFICATO
107	6,90	7,75	382	1712	2	10	1,230	4,250	2	10	0,884	2,833	VERIFICATO
107	7,75	8,60	1712	418	2	18	1,230	4,250	2	18	0,885	2,833	VERIFICATO
108	0,00	6,90	163	390	2	18	13,440	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
109	0,00	6,90	164	408	2	18	13,439	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
109	6,90	7,75	408	1748	2	18	1,240	4,250	2	18	0,893	2,833	VERIFICATO
109	7,75	8,60	1748	430	2	18	1,234	4,250	2	18	0,887	2,833	VERIFICATO
119	0,00	6,90	124	401	2	10	13,472	34,500	2	10	9,679	23,000	VERIFICATO
119	6,90	7,75	401	1695	2	16	1,244	4,250	2	16	0,899	2,833	VERIFICATO
119	7,75	8,60	1695	413	2	16	1,239	4,250	2	16	0,894	2,833	VERIFICATO
120	0,00	6,90	112	353	2	10	13,471	34,500	2	10	9,679	23,000	VERIFICATO
121	0,00	6,90	176	376	2	10	13,451	34,500	2	10	9,668	23,000	VERIFICATO
121	6,90	7,75	376	1731	2	18	1,241	4,250	2	18	0,895	2,833	VERIFICATO
121	7,75	8,60	1731	425	2	16	1,236	4,250	2	16	0,892	2,833	VERIFICATO
122	0,00	6,90	175	392	2	10	13,444	34,500	2	10	9,665	23,000	VERIFICATO
122	6,90	7,75	392	1713	2	16	1,240	4,250	2	16	0,893	2,833	VERIFICATO
122	7,75	8,60	1713	419	2	18	1,240	4,250	2	18	0,895	2,833	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)
123	0,00	6,90	146	384	2	18	13,439	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
124	0,00	6,90	148	405	2	18	13,439	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
124	6,90	7,75	405	1749	2	18	1,246	4,250	2	18	0,900	2,833	VERIFICATO
124	7,75	8,60	1749	431	2	18	1,241	4,250	2	18	0,895	2,833	VERIFICATO
138	0,00	1,00	12	1023	2	8	1,538	5,000	2	8	1,170	3,333	VERIFICATO
138	1,00	2,00	1023	222	2	17	1,842	5,000	2	17	1,393	3,333	VERIFICATO
138	2,00	2,50	222	1187	2	17	0,990	2,500	2	17	0,738	1,667	VERIFICATO
138	2,50	3,00	1187	278	2	17	1,010	2,500	2	17	0,742	1,667	VERIFICATO
138	3,00	4,30	278	1319	2	8	2,672	6,500	2	8	1,913	4,333	VERIFICATO
138	4,30	5,60	1319	1322	2	10	2,816	6,500	2	10	1,982	4,333	VERIFICATO
138	5,60	6,90	1322	322	2	10	2,884	6,500	2	10	2,006	4,333	VERIFICATO
139	0,00	1,00	47	1089	2	10	1,075	5,000	2	10	0,707	3,333	VERIFICATO
139	1,00	2,00	1089	244	2	10	1,457	5,000	2	10	1,008	3,333	VERIFICATO
139	2,00	2,50	244	1249	2	10	0,855	2,500	2	10	0,603	1,667	VERIFICATO
139	2,50	3,00	1249	302	2	10	0,929	2,500	2	10	0,662	1,667	VERIFICATO
139	3,00	4,30	302	1397	2	8	2,728	6,500	2	8	1,969	4,333	VERIFICATO
139	4,30	5,60	1397	1400	2	17	3,179	6,500	2	17	2,344	4,333	VERIFICATO
139	5,60	6,90	1400	343	2	17	3,550	6,500	2	17	2,672	4,333	VERIFICATO
146	0,00	1,00	51	1046	2	18	1,567	5,000	2	18	1,193	3,333	VERIFICATO
146	1,00	2,00	1046	232	2	7	1,849	5,000	2	7	1,398	3,333	VERIFICATO
146	2,00	2,95	232	1209	2	7	1,888	4,750	2	7	1,398	3,167	VERIFICATO
146	2,95	3,90	1209	287	2	9	1,906	4,750	2	9	1,369	3,167	VERIFICATO
146	3,90	4,90	287	1363	2	16	2,076	5,000	2	16	1,469	3,333	VERIFICATO
146	4,90	5,90	1363	1366	2	16	2,123	5,000	2	16	1,484	3,333	VERIFICATO
146	5,90	6,90	1366	332	2	16	2,142	5,000	2	16	1,485	3,333	VERIFICATO
147	0,00	1,00	73	1119	2	16	1,118	5,000	2	16	0,745	3,333	VERIFICATO
147	1,00	2,00	1119	255	2	16	1,486	5,000	2	16	1,035	3,333	VERIFICATO
147	2,00	2,95	255	1279	2	16	1,697	4,750	2	16	1,206	3,167	VERIFICATO
147	2,95	3,90	1279	311	2	16	1,920	4,750	2	16	1,382	3,167	VERIFICATO
147	3,90	4,90	311	1432	2	7	2,233	5,000	2	7	1,625	3,333	VERIFICATO
147	4,90	5,90	1432	1435	2	7	2,536	5,000	2	7	1,896	3,333	VERIFICATO
147	5,90	6,90	1435	350	2	7	2,721	5,000	2	7	2,062	3,333	VERIFICATO
154	0,00	1,00	139	1150	2	18	2,334	5,000	2	18	1,805	3,333	VERIFICATO
154	1,00	2,00	1150	266	2	18	2,256	5,000	2	18	1,691	3,333	VERIFICATO
154	2,00	2,80	266	1287	2	18	1,729	4,000	2	18	1,265	2,667	VERIFICATO
154	2,80	3,60	1287	315	2	17	1,654	4,000	2	17	1,187	2,667	VERIFICATO
154	3,60	4,70	315	1378	2	17	2,132	5,500	2	17	1,497	3,667	VERIFICATO
154	4,70	5,80	1378	1380	2	17	1,946	5,500	2	17	1,339	3,667	VERIFICATO
154	5,80	6,90	1380	337	2	17	1,826	5,500	2	17	1,266	3,667	VERIFICATO
155	0,00	1,00	143	1026	2	17	1,841	5,000	2	17	1,312	3,333	VERIFICATO
155	1,00	2,00	1026	224	2	17	1,814	5,000	2	17	1,251	3,333	VERIFICATO
155	2,00	2,80	224	1190	2	8	1,572	4,000	2	8	1,108	2,667	VERIFICATO
155	2,80	3,60	1190	280	2	18	1,673	4,000	2	18	1,206	2,667	VERIFICATO
155	3,60	4,70	280	1310	2	18	2,404	5,500	2	18	1,768	3,667	VERIFICATO
155	4,70	5,80	1310	1312	2	18	2,422	5,500	2	18	1,814	3,667	VERIFICATO
155	5,80	6,90	1312	318	2	18	2,330	5,500	2	18	1,770	3,667	VERIFICATO
157	0,00	6,90	153	356	2	10	13,461	34,500	2	10	9,675	23,000	VERIFICATO
158	0,00	6,90	157	364	2	10	13,460	34,500	2	10	9,675	23,000	VERIFICATO
159	0,00	6,90	161	366	2	10	13,457	34,500	2	10	9,672	23,000	VERIFICATO
160	0,00	6,90	141	368	2	10	13,457	34,500	2	10	9,671	23,000	VERIFICATO
162	0,00	1,00	109	1031	2	18	2,347	5,000	2	18	1,815	3,333	VERIFICATO
162	1,00	2,00	1031	226	2	18	2,263	5,000	2	18	1,697	3,333	VERIFICATO
162	2,00	2,80	226	1194	2	18	1,732	4,000	2	18	1,267	2,667	VERIFICATO
162	2,80	3,60	1194	281	2	17	1,656	4,000	2	17	1,189	2,667	VERIFICATO
162	3,60	4,70	281	1335	2	17	2,139	5,500	2	17	1,503	3,667	VERIFICATO
162	4,70	5,80	1335	1340	2	17	1,956	5,500	2	17	1,347	3,667	VERIFICATO
162	5,80	6,90	1340	326	2	17	1,837	5,500	2	17	1,275	3,667	VERIFICATO
163	0,00	1,00	113	1096	2	17	1,852	5,000	2	17	1,321	3,333	VERIFICATO
163	1,00	2,00	1096	247	2	17	1,822	5,000	2	17	1,256	3,333	VERIFICATO
163	2,00	2,80	247	1258	2	8	1,574	4,000	2	8	1,109	2,667	VERIFICATO
163	2,80	3,60	1258	305	2	18	1,673	4,000	2	18	1,206	2,667	VERIFICATO
163	3,60	4,70	305	1409	2	18	2,407	5,500	2	18	1,770	3,667	VERIFICATO
163	4,70	5,80	1409	1413	2	18	2,427	5,500	2	18	1,817	3,667	VERIFICATO
163	5,80	6,90	1413	346	2	18	2,339	5,500	2	18	1,777	3,667	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)	
165	0,00	6,90	129	358	2	10	13,467	34,500	2	10	9,679	23,000	VERIFICATO
166	0,00	6,90	132	360	2	10	13,467	34,500	2	10	9,678	23,000	VERIFICATO
167	0,00	6,90	135	362	2	10	13,464	34,500	2	10	9,675	23,000	VERIFICATO
168	0,00	6,90	114	354	2	10	13,463	34,500	2	10	9,674	23,000	VERIFICATO
170	0,00	1,00	203	1134	2	16	2,332	5,000	2	16	1,803	3,333	VERIFICATO
170	1,00	2,00	1134	262	2	16	2,251	5,000	2	16	1,688	3,333	VERIFICATO
170	2,00	2,80	262	1235	2	16	1,725	4,000	2	16	1,262	2,667	VERIFICATO
170	2,80	3,60	1235	298	2	15	1,647	4,000	2	15	1,181	2,667	VERIFICATO
170	3,60	4,70	298	1384	2	15	2,123	5,500	2	15	1,489	3,667	VERIFICATO
170	4,70	5,80	1384	1386	2	15	1,936	5,500	2	15	1,330	3,667	VERIFICATO
170	5,80	6,90	1386	339	2	15	1,816	5,500	2	15	1,258	3,667	VERIFICATO
171	0,00	1,00	207	1132	2	15	1,838	5,000	2	15	1,310	3,333	VERIFICATO
171	1,00	2,00	1132	260	2	15	1,807	5,000	2	15	1,245	3,333	VERIFICATO
171	2,00	2,80	260	1228	2	10	1,572	4,000	2	10	1,109	2,667	VERIFICATO
171	2,80	3,60	1228	295	2	16	1,673	4,000	2	16	1,207	2,667	VERIFICATO
171	3,60	4,70	295	1372	2	16	2,403	5,500	2	16	1,769	3,667	VERIFICATO
171	4,70	5,80	1372	1375	2	16	2,416	5,500	2	16	1,810	3,667	VERIFICATO
171	5,80	6,90	1375	335	2	16	2,318	5,500	2	16	1,760	3,667	VERIFICATO
173	0,00	6,90	211	394	2	18	13,446	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
174	0,00	6,90	213	396	2	18	13,446	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
175	0,00	6,90	215	398	2	18	13,443	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
176	0,00	6,90	205	400	2	18	13,442	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
178	0,00	1,00	186	1143	2	16	2,342	5,000	2	16	1,811	3,333	VERIFICATO
178	1,00	2,00	1143	265	2	16	2,256	5,000	2	16	1,692	3,333	VERIFICATO
178	2,00	2,80	265	1253	2	16	1,726	4,000	2	16	1,263	2,667	VERIFICATO
178	2,80	3,60	1253	304	2	15	1,644	4,000	2	15	1,179	2,667	VERIFICATO
178	3,60	4,70	304	1390	2	15	2,122	5,500	2	15	1,489	3,667	VERIFICATO
178	4,70	5,80	1390	1393	2	15	1,940	5,500	2	15	1,333	3,667	VERIFICATO
178	5,80	6,90	1393	341	2	15	1,826	5,500	2	15	1,266	3,667	VERIFICATO
179	0,00	1,00	188	1136	2	15	1,846	5,000	2	15	1,316	3,333	VERIFICATO
179	1,00	2,00	1136	264	2	15	1,810	5,000	2	15	1,247	3,333	VERIFICATO
179	2,00	2,80	264	1232	2	10	1,571	4,000	2	10	1,108	2,667	VERIFICATO
179	2,80	3,60	1232	297	2	16	1,671	4,000	2	16	1,206	2,667	VERIFICATO
179	3,60	4,70	297	1326	2	16	2,403	5,500	2	16	1,769	3,667	VERIFICATO
179	4,70	5,80	1326	1329	2	16	2,421	5,500	2	16	1,814	3,667	VERIFICATO
179	5,80	6,90	1329	324	2	16	2,332	5,500	2	16	1,771	3,667	VERIFICATO
181	0,00	6,90	190	385	2	18	13,445	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
182	0,00	6,90	191	387	2	18	13,444	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
183	0,00	6,90	192	389	2	18	13,441	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
184	0,00	6,90	187	383	2	18	13,440	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
186	0,00	1,00	140	1152	2	18	2,324	5,000	2	18	1,796	3,333	VERIFICATO
186	1,00	2,00	1152	267	2	18	2,247	5,000	2	18	1,683	3,333	VERIFICATO
186	2,00	2,80	267	1288	2	18	1,724	4,000	2	18	1,259	2,667	VERIFICATO
186	2,80	3,60	1288	316	2	17	1,656	4,000	2	17	1,189	2,667	VERIFICATO
186	3,60	4,70	316	1381	2	17	2,133	5,500	2	17	1,498	3,667	VERIFICATO
186	4,70	5,80	1381	1382	2	17	1,938	5,500	2	17	1,332	3,667	VERIFICATO
186	5,80	6,90	1382	338	2	17	1,797	5,500	2	17	1,244	3,667	VERIFICATO
187	0,00	1,00	144	1158	2	17	1,834	5,000	2	17	1,308	3,333	VERIFICATO
187	1,00	2,00	1158	269	2	17	1,811	5,000	2	17	1,247	3,333	VERIFICATO
187	2,00	2,80	269	1224	2	8	1,580	4,000	2	8	1,116	2,667	VERIFICATO
187	2,80	3,60	1224	292	2	18	1,682	4,000	2	18	1,215	2,667	VERIFICATO
187	3,60	4,70	292	1313	2	18	2,412	5,500	2	18	1,777	3,667	VERIFICATO
187	4,70	5,80	1313	1315	2	18	2,414	5,500	2	18	1,808	3,667	VERIFICATO
187	5,80	6,90	1315	319	2	18	2,277	5,500	2	18	1,723	3,667	VERIFICATO
189	0,00	6,90	154	355	2	10	13,457	34,500	2	10	9,673	23,000	VERIFICATO
190	0,00	6,90	158	363	2	10	13,456	34,500	2	10	9,673	23,000	VERIFICATO
191	0,00	6,90	162	365	2	10	13,453	34,500	2	10	9,670	23,000	VERIFICATO
192	0,00	6,90	142	367	2	10	13,453	34,500	2	10	9,669	23,000	VERIFICATO
194	0,00	1,00	178	1155	2	18	2,338	5,000	2	18	1,808	3,333	VERIFICATO
194	1,00	2,00	1155	268	2	18	2,259	5,000	2	18	1,694	3,333	VERIFICATO
194	2,00	2,80	268	1286	2	18	1,731	4,000	2	18	1,267	2,667	VERIFICATO
194	2,80	3,60	1286	314	2	17	1,653	4,000	2	17	1,187	2,667	VERIFICATO
194	3,60	4,70	314	1377	2	17	2,134	5,500	2	17	1,498	3,667	VERIFICATO
194	4,70	5,80	1377	1379	2	17	1,950	5,500	2	17	1,342	3,667	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)
194	5,80	6,90	1379	336	2	17	1,834	5,500	2	17	1,273	3,667	VERIFICATO
195	0,00	1,00	180	1025	2	17	1,844	5,000	2	17	1,315	3,333	VERIFICATO
195	1,00	2,00	1025	223	2	17	1,816	5,000	2	17	1,252	3,333	VERIFICATO
195	2,00	2,80	223	1189	2	8	1,570	4,000	2	8	1,106	2,667	VERIFICATO
195	2,80	3,60	1189	279	2	18	1,670	4,000	2	18	1,204	2,667	VERIFICATO
195	3,60	4,70	279	1309	2	18	2,403	5,500	2	18	1,767	3,667	VERIFICATO
195	4,70	5,80	1309	1311	2	18	2,426	5,500	2	18	1,817	3,667	VERIFICATO
195	5,80	6,90	1311	317	2	18	2,344	5,500	2	18	1,782	3,667	VERIFICATO
197	0,00	6,90	182	369	2	10	13,463	34,500	2	10	9,676	23,000	VERIFICATO
198	0,00	6,90	183	370	2	10	13,462	34,500	2	10	9,676	23,000	VERIFICATO
199	0,00	6,90	184	371	2	10	13,460	34,500	2	10	9,673	23,000	VERIFICATO
200	0,00	6,90	179	372	2	10	13,459	34,500	2	10	9,672	23,000	VERIFICATO
202	0,00	1,00	194	1043	2	16	2,323	5,000	2	16	1,795	3,333	VERIFICATO
202	1,00	2,00	1043	229	2	16	2,244	5,000	2	16	1,681	3,333	VERIFICATO
202	2,00	2,80	229	1206	2	16	1,721	4,000	2	16	1,257	2,667	VERIFICATO
202	2,80	3,60	1206	284	2	15	1,653	4,000	2	15	1,186	2,667	VERIFICATO
202	3,60	4,70	284	1357	2	15	2,127	5,500	2	15	1,493	3,667	VERIFICATO
202	4,70	5,80	1357	1358	2	15	1,932	5,500	2	15	1,328	3,667	VERIFICATO
202	5,80	6,90	1358	329	2	15	1,789	5,500	2	15	1,238	3,667	VERIFICATO
203	0,00	1,00	196	1108	2	15	1,832	5,000	2	15	1,306	3,333	VERIFICATO
203	1,00	2,00	1108	250	2	15	1,807	5,000	2	15	1,244	3,333	VERIFICATO
203	2,00	2,80	250	1226	2	10	1,581	4,000	2	10	1,117	2,667	VERIFICATO
203	2,80	3,60	1226	294	2	16	1,683	4,000	2	16	1,216	2,667	VERIFICATO
203	3,60	4,70	294	1370	2	16	2,412	5,500	2	16	1,778	3,667	VERIFICATO
203	4,70	5,80	1370	1373	2	16	2,411	5,500	2	16	1,806	3,667	VERIFICATO
203	5,80	6,90	1373	334	2	16	2,264	5,500	2	16	1,713	3,667	VERIFICATO
205	0,00	6,90	198	377	2	18	13,448	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
206	0,00	6,90	199	379	2	18	13,447	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
207	0,00	6,90	200	381	2	18	13,444	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
208	0,00	6,90	195	391	2	18	13,443	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
210	0,00	1,00	204	1135	2	16	2,336	5,000	2	16	1,806	3,333	VERIFICATO
210	1,00	2,00	1135	263	2	16	2,254	5,000	2	16	1,690	3,333	VERIFICATO
210	2,00	2,80	263	1251	2	16	1,727	4,000	2	16	1,264	2,667	VERIFICATO
210	2,80	3,60	1251	303	2	15	1,645	4,000	2	15	1,180	2,667	VERIFICATO
210	3,60	4,70	303	1388	2	15	2,122	5,500	2	15	1,488	3,667	VERIFICATO
210	4,70	5,80	1388	1391	2	15	1,938	5,500	2	15	1,332	3,667	VERIFICATO
210	5,80	6,90	1391	340	2	15	1,824	5,500	2	15	1,265	3,667	VERIFICATO
211	0,00	1,00	208	1133	2	15	1,840	5,000	2	15	1,312	3,333	VERIFICATO
211	1,00	2,00	1133	261	2	15	1,808	5,000	2	15	1,245	3,333	VERIFICATO
211	2,00	2,80	261	1230	2	10	1,570	4,000	2	10	1,107	2,667	VERIFICATO
211	2,80	3,60	1230	296	2	16	1,670	4,000	2	16	1,204	2,667	VERIFICATO
211	3,60	4,70	296	1324	2	16	2,400	5,500	2	16	1,766	3,667	VERIFICATO
211	4,70	5,80	1324	1327	2	16	2,420	5,500	2	16	1,813	3,667	VERIFICATO
211	5,80	6,90	1327	323	2	16	2,334	5,500	2	16	1,773	3,667	VERIFICATO
213	0,00	6,90	212	393	2	18	13,446	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
214	0,00	6,90	214	395	2	18	13,445	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
215	0,00	6,90	216	397	2	18	13,442	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
216	0,00	6,90	206	399	2	18	13,441	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
220	0,00	1,00	436	1002	2	10	0,960	5,000	2	10	0,823	3,333	VERIFICATO
220	1,00	2,00	1002	1006	2	10	0,978	5,000	2	10	0,837	3,333	VERIFICATO
221	0,00	1,00	437	1003	2	10	0,975	5,000	2	10	0,832	3,333	VERIFICATO
221	1,00	2,00	1003	1007	2	10	0,995	5,000	2	10	0,847	3,333	VERIFICATO
222	0,00	1,00	438	1004	2	10	0,998	5,000	2	10	0,846	3,333	VERIFICATO
222	1,00	2,00	1004	1008	2	10	1,024	5,000	2	10	0,864	3,333	VERIFICATO
224	0,00	1,00	440	1009	2	10	1,059	5,000	2	10	0,882	3,333	VERIFICATO
224	1,00	2,00	1009	1011	2	10	1,108	5,000	2	10	0,915	3,333	VERIFICATO
224	2,00	2,50	1011	1764	2	10	0,573	2,500	2	10	0,470	1,667	VERIFICATO
226	0,00	1,00	442	1012	2	10	1,134	5,000	2	10	0,925	3,333	VERIFICATO
226	1,00	2,00	1012	1014	2	10	1,209	5,000	2	10	0,975	3,333	VERIFICATO
226	2,00	2,50	1014	1176	2	10	0,624	2,500	2	10	0,500	1,667	VERIFICATO
226	2,50	3,00	1176	1178	2	10	0,628	2,500	2	10	0,503	1,667	VERIFICATO
228	0,00	1,00	444	1017	2	8	1,485	5,000	2	8	1,137	3,333	VERIFICATO
228	1,00	2,00	1017	1021	2	17	1,786	5,000	2	17	1,358	3,333	VERIFICATO
228	2,00	2,50	1021	1181	2	17	0,967	2,500	2	17	0,727	1,667	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)
228	2,50	3,00	1181	1185	2	15	0,995	2,500	2	15	0,739	1,667	VERIFICATO
228	3,00	4,95	1185	1811	2	8	4,065	9,750	2	8	2,919	6,500	VERIFICATO
228	4,95	5,93	1811	1814	2	10	2,211	4,875	2	10	1,555	3,250	VERIFICATO
230	0,00	1,00	446	1016	2	8	1,398	5,000	2	8	1,083	3,333	VERIFICATO
230	1,00	2,00	1016	1020	2	17	1,659	5,000	2	17	1,276	3,333	VERIFICATO
230	2,00	2,50	1020	1180	2	15	0,904	2,500	2	15	0,690	1,667	VERIFICATO
230	2,50	3,00	1180	1184	2	15	0,938	2,500	2	15	0,708	1,667	VERIFICATO
230	3,00	4,95	1184	1809	2	15	3,901	9,750	2	15	2,856	6,500	VERIFICATO
232	0,00	1,00	448	1015	2	8	1,283	5,000	2	8	1,013	3,333	VERIFICATO
232	1,00	2,00	1015	1019	2	15	1,462	5,000	2	15	1,140	3,333	VERIFICATO
232	2,00	2,50	1019	1179	2	15	0,800	2,500	2	15	0,620	1,667	VERIFICATO
232	2,50	3,00	1179	1183	2	15	0,835	2,500	2	15	0,644	1,667	VERIFICATO
232	3,00	3,97	1183	1804	2	15	1,754	4,875	2	15	1,334	3,250	VERIFICATO
234	0,00	1,00	450	1022	2	8	1,546	5,000	2	8	1,175	3,333	VERIFICATO
234	1,00	2,00	1022	1024	2	17	1,845	5,000	2	17	1,393	3,333	VERIFICATO
234	2,00	2,50	1024	1186	2	17	0,991	2,500	2	17	0,738	1,667	VERIFICATO
234	2,50	3,00	1186	1188	2	17	1,013	2,500	2	17	0,744	1,667	VERIFICATO
234	3,00	4,30	1188	1318	2	8	2,689	6,500	2	8	1,926	4,333	VERIFICATO
234	4,30	5,60	1318	1321	2	10	2,840	6,500	2	10	2,000	4,333	VERIFICATO
234	5,60	6,90	1321	1323	2	10	2,923	6,500	2	10	2,033	4,333	VERIFICATO
319	0,00	1,00	535	1068	2	17	0,544	5,000	2	17	0,409	3,333	VERIFICATO
319	1,00	2,00	1068	1072	2	17	0,530	5,000	2	17	0,390	3,333	VERIFICATO
323	0,00	1,00	539	1069	2	17	0,542	5,000	2	17	0,402	3,333	VERIFICATO
323	1,00	2,00	1069	1073	2	17	0,526	5,000	2	17	0,381	3,333	VERIFICATO
327	0,00	1,00	543	1070	2	17	0,539	5,000	2	17	0,389	3,333	VERIFICATO
327	1,00	2,00	1070	1074	2	17	0,519	5,000	2	15	0,367	3,333	VERIFICATO
338	0,00	1,00	554	1075	2	15	0,541	5,000	2	15	0,374	3,333	VERIFICATO
338	1,00	2,00	1075	1077	2	15	0,520	5,000	2	15	0,341	3,333	VERIFICATO
338	2,00	2,50	1077	1780	2	15	0,262	2,500	2	15	0,166	1,667	VERIFICATO
345	0,00	1,00	561	1078	2	15	0,574	5,000	2	15	0,375	3,333	VERIFICATO
345	1,00	2,00	1078	1080	2	15	0,566	5,000	2	15	0,344	3,333	VERIFICATO
345	2,00	2,50	1080	1238	2	15	0,290	2,500	2	15	0,173	1,667	VERIFICATO
345	2,50	3,00	1238	1240	2	15	0,292	2,500	2	15	0,173	1,667	VERIFICATO
353	0,00	1,00	569	1081	2	15	0,707	5,000	2	15	0,442	3,333	VERIFICATO
353	1,00	2,00	1081	1085	2	8	0,871	5,000	2	8	0,551	3,333	VERIFICATO
353	2,00	2,50	1085	1241	2	8	0,515	2,500	2	8	0,337	1,667	VERIFICATO
353	2,50	3,00	1241	1245	2	8	0,571	2,500	2	8	0,382	1,667	VERIFICATO
353	3,00	3,97	1245	1789	2	8	1,322	4,875	2	8	0,903	3,250	VERIFICATO
357	0,00	1,00	573	1082	2	15	0,849	5,000	2	15	0,538	3,333	VERIFICATO
357	1,00	2,00	1082	1086	2	10	1,145	5,000	2	10	0,762	3,333	VERIFICATO
357	2,00	2,50	1086	1242	2	10	0,678	2,500	2	8	0,463	1,667	VERIFICATO
357	2,50	3,00	1242	1246	2	8	0,745	2,500	2	8	0,517	1,667	VERIFICATO
357	3,00	4,95	1246	1794	2	8	3,598	9,750	2	8	2,555	6,500	VERIFICATO
361	0,00	1,00	577	1083	2	10	0,987	5,000	2	10	0,639	3,333	VERIFICATO
361	1,00	2,00	1083	1087	2	10	1,352	5,000	2	10	0,924	3,333	VERIFICATO
361	2,00	2,50	1087	1243	2	10	0,796	2,500	2	10	0,555	1,667	VERIFICATO
361	2,50	3,00	1243	1247	2	8	0,869	2,500	2	8	0,614	1,667	VERIFICATO
361	3,00	4,95	1247	1796	2	8	4,097	9,750	2	8	2,950	6,500	VERIFICATO
361	4,95	5,93	1796	1799	2	17	2,486	4,875	2	17	1,830	3,250	VERIFICATO
371	0,00	1,00	587	1088	2	10	1,089	5,000	2	10	0,719	3,333	VERIFICATO
371	1,00	2,00	1088	1090	2	10	1,467	5,000	2	10	1,015	3,333	VERIFICATO
371	2,00	2,50	1090	1248	2	10	0,859	2,500	2	10	0,605	1,667	VERIFICATO
371	2,50	3,00	1248	1250	2	10	0,933	2,500	2	10	0,664	1,667	VERIFICATO
371	3,00	4,30	1250	1396	2	8	2,735	6,500	2	8	1,973	4,333	VERIFICATO
371	4,30	5,60	1396	1399	2	17	3,188	6,500	2	17	2,348	4,333	VERIFICATO
371	5,60	6,90	1399	1401	2	17	3,592	6,500	2	17	2,702	4,333	VERIFICATO
380	0,00	1,00	596	1047	2	18	1,574	5,000	2	18	1,198	3,333	VERIFICATO
380	1,00	2,00	1047	1049	2	7	1,851	5,000	2	7	1,398	3,333	VERIFICATO
380	2,00	2,95	1049	1210	2	7	1,889	4,750	2	7	1,398	3,167	VERIFICATO
380	2,95	3,90	1210	1212	2	9	1,913	4,750	2	9	1,374	3,167	VERIFICATO
380	3,90	4,90	1212	1364	2	16	2,091	5,000	2	18	1,481	3,333	VERIFICATO
380	4,90	5,90	1364	1367	2	16	2,145	5,000	2	16	1,500	3,333	VERIFICATO
380	5,90	6,90	1367	1369	2	16	2,175	5,000	2	16	1,507	3,333	VERIFICATO
384	0,00	1,00	600	1050	2	18	1,533	5,000	2	18	1,176	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)
384	1,00	2,00	1050	1054	2	7	1,831	5,000	2	7	1,399	3,333	VERIFICATO
384	2,00	2,95	1054	1213	2	9	1,881	4,750	2	9	1,412	3,167	VERIFICATO
384	2,95	3,90	1213	1217	2	9	1,928	4,750	2	9	1,407	3,167	VERIFICATO
384	3,90	5,40	1217	1873	2	18	3,181	7,500	2	18	2,264	5,000	VERIFICATO
384	5,40	6,15	1873	1876	2	16	1,664	3,750	2	18	1,165	2,500	VERIFICATO
385	0,00	1,00	601	1051	2	18	1,470	5,000	2	18	1,143	3,333	VERIFICATO
385	1,00	2,00	1051	1055	2	9	1,766	5,000	2	9	1,373	3,333	VERIFICATO
385	2,00	2,95	1055	1214	2	9	1,830	4,750	2	9	1,403	3,167	VERIFICATO
385	2,95	3,90	1214	1218	2	9	1,892	4,750	2	9	1,419	3,167	VERIFICATO
385	3,90	5,40	1218	1871	2	18	3,039	7,500	2	18	2,202	5,000	VERIFICATO
386	0,00	1,00	602	1052	2	18	1,390	5,000	2	18	1,101	3,333	VERIFICATO
386	1,00	2,00	1052	1056	2	9	1,661	5,000	2	9	1,316	3,333	VERIFICATO
386	2,00	2,95	1056	1215	2	9	1,725	4,750	2	9	1,357	3,167	VERIFICATO
386	2,95	3,90	1215	1219	2	9	1,798	4,750	2	9	1,394	3,167	VERIFICATO
386	3,90	4,65	1219	1866	2	9	1,463	3,750	2	9	1,114	2,500	VERIFICATO
388	0,00	1,00	604	1057	2	16	1,299	5,000	2	16	1,058	3,333	VERIFICATO
388	1,00	2,00	1057	1059	2	9	1,426	5,000	2	9	1,151	3,333	VERIFICATO
388	2,00	2,95	1059	1220	2	9	1,479	4,750	2	9	1,195	3,167	VERIFICATO
388	2,95	3,90	1220	1222	2	9	1,532	4,750	2	9	1,236	3,167	VERIFICATO
390	0,00	1,00	606	1061	2	16	1,219	5,000	2	16	1,014	3,333	VERIFICATO
390	1,00	2,00	1061	1063	2	16	1,291	5,000	2	16	1,065	3,333	VERIFICATO
390	2,00	2,95	1063	1842	2	16	1,292	4,750	2	16	1,057	3,167	VERIFICATO
392	0,00	1,00	608	1064	2	16	1,178	5,000	2	16	0,988	3,333	VERIFICATO
392	1,00	2,00	1064	1066	2	16	1,220	5,000	2	16	1,019	3,333	VERIFICATO
406	0,00	1,00	622	1120	2	16	1,128	5,000	2	16	0,752	3,333	VERIFICATO
406	1,00	2,00	1120	1121	2	16	1,490	5,000	2	16	1,037	3,333	VERIFICATO
406	2,00	2,95	1121	1280	2	16	1,697	4,750	2	16	1,205	3,167	VERIFICATO
406	2,95	3,90	1280	1281	2	16	1,925	4,750	2	16	1,385	3,167	VERIFICATO
406	3,90	4,90	1281	1433	2	7	2,237	5,000	2	9	1,627	3,333	VERIFICATO
406	4,90	5,90	1433	1436	2	7	2,550	5,000	2	7	1,905	3,333	VERIFICATO
406	5,90	6,90	1436	1438	2	7	2,767	5,000	2	7	2,098	3,333	VERIFICATO
432	0,00	1,00	648	1114	2	18	0,704	5,000	2	18	0,417	3,333	VERIFICATO
432	1,00	2,00	1114	1118	2	18	0,940	5,000	2	18	0,599	3,333	VERIFICATO
432	2,00	2,95	1118	1274	2	18	1,075	4,750	2	18	0,709	3,167	VERIFICATO
432	2,95	3,90	1274	1278	2	18	1,237	4,750	2	18	0,836	3,167	VERIFICATO
432	3,90	4,65	1278	1851	2	18	1,122	3,750	2	18	0,774	2,500	VERIFICATO
434	0,00	1,00	650	1113	2	16	0,886	5,000	2	16	0,559	3,333	VERIFICATO
434	1,00	2,00	1113	1117	2	16	1,191	5,000	2	16	0,797	3,333	VERIFICATO
434	2,00	2,95	1117	1273	2	18	1,372	4,750	2	18	0,946	3,167	VERIFICATO
434	2,95	3,90	1273	1277	2	18	1,584	4,750	2	18	1,112	3,167	VERIFICATO
434	3,90	5,40	1277	1856	2	18	2,947	7,500	2	18	2,107	5,000	VERIFICATO
436	0,00	1,00	652	1112	2	16	1,029	5,000	2	16	0,674	3,333	VERIFICATO
436	1,00	2,00	1112	1116	2	16	1,382	5,000	2	16	0,950	3,333	VERIFICATO
436	2,00	2,95	1116	1272	2	16	1,587	4,750	2	16	1,117	3,167	VERIFICATO
436	2,95	3,90	1272	1276	2	18	1,823	4,750	2	18	1,303	3,167	VERIFICATO
436	3,90	5,40	1276	1858	2	18	3,348	7,500	2	18	2,428	5,000	VERIFICATO
436	5,40	6,15	1858	1861	2	7	1,963	3,750	2	7	1,463	2,500	VERIFICATO
467	0,00	1,00	683	1122	2	9	0,473	5,000	1	5	0,280	3,333	VERIFICATO
467	1,00	2,00	1122	1124	2	18	0,568	5,000	2	18	0,300	3,333	VERIFICATO
467	2,00	2,95	1124	1282	2	18	0,638	4,750	2	18	0,359	3,167	VERIFICATO
467	2,95	3,90	1282	1284	2	18	0,690	4,750	2	18	0,400	3,167	VERIFICATO
491	0,00	1,00	707	1126	2	9	0,417	5,000	1	5	0,287	3,333	VERIFICATO
491	1,00	2,00	1126	1128	2	9	0,375	5,000	1	5	0,278	3,333	VERIFICATO
491	2,00	2,95	1128	1826	2	18	0,385	4,750	1	5	0,263	3,167	VERIFICATO
508	0,00	1,00	724	1129	2	9	0,418	5,000	1	5	0,294	3,333	VERIFICATO
508	1,00	2,00	1129	1131	2	9	0,383	5,000	1	5	0,282	3,333	VERIFICATO
519	0,00	1,00	735	1028	2	18	2,368	5,000	2	18	1,832	3,333	VERIFICATO
519	1,00	2,00	1028	1032	2	18	2,274	5,000	2	18	1,705	3,333	VERIFICATO
519	2,00	2,80	1032	1191	2	18	1,733	4,000	2	18	1,266	2,667	VERIFICATO
519	2,80	3,60	1191	1195	2	17	1,668	4,000	2	17	1,198	2,667	VERIFICATO
519	3,60	4,70	1195	1332	2	17	2,158	5,500	2	17	1,519	3,667	VERIFICATO
519	4,70	5,80	1332	1337	2	17	1,963	5,500	2	17	1,354	3,667	VERIFICATO
519	5,80	6,90	1337	1341	2	17	1,807	5,500	2	17	1,253	3,667	VERIFICATO
521	0,00	1,00	737	1029	2	18	2,358	5,000	2	18	1,824	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)
521	1,00	2,00	1029	1033	2	18	2,267	5,000	2	18	1,700	3,333	VERIFICATO
521	2,00	2,80	1033	1192	2	18	1,731	4,000	2	18	1,265	2,667	VERIFICATO
521	2,80	3,60	1192	1196	2	17	1,662	4,000	2	17	1,194	2,667	VERIFICATO
521	3,60	4,70	1196	1333	2	17	2,150	5,500	2	17	1,512	3,667	VERIFICATO
521	4,70	5,80	1333	1338	2	17	1,960	5,500	2	17	1,351	3,667	VERIFICATO
521	5,80	6,90	1338	1342	2	17	1,822	5,500	2	17	1,264	3,667	VERIFICATO
523	0,00	1,00	739	1030	2	18	2,352	5,000	2	18	1,818	3,333	VERIFICATO
523	1,00	2,00	1030	1034	2	18	2,264	5,000	2	18	1,698	3,333	VERIFICATO
523	2,00	2,80	1034	1193	2	18	1,731	4,000	2	18	1,266	2,667	VERIFICATO
523	2,80	3,60	1193	1197	2	17	1,658	4,000	2	17	1,191	2,667	VERIFICATO
523	3,60	4,70	1197	1334	2	17	2,144	5,500	2	17	1,507	3,667	VERIFICATO
523	4,70	5,80	1334	1339	2	17	1,958	5,500	2	17	1,349	3,667	VERIFICATO
523	5,80	6,90	1339	1343	2	17	1,832	5,500	2	17	1,271	3,667	VERIFICATO
525	0,00	6,90	741	1484	2	10	13,460	34,500	2	10	9,668	23,000	VERIFICATO
526	0,00	6,90	742	1479	2	10	13,463	34,500	2	10	9,671	23,000	VERIFICATO
527	0,00	6,90	743	1474	2	10	13,467	34,500	2	10	9,675	23,000	VERIFICATO
528	0,00	1,00	744	1093	2	17	1,865	5,000	2	17	1,331	3,333	VERIFICATO
528	1,00	2,00	1093	1097	2	17	1,830	5,000	2	17	1,262	3,333	VERIFICATO
528	2,00	2,80	1097	1255	2	8	1,589	4,000	2	8	1,123	2,667	VERIFICATO
528	2,80	3,60	1255	1259	2	18	1,695	4,000	2	18	1,225	2,667	VERIFICATO
528	3,60	4,70	1259	1406	2	18	2,435	5,500	2	18	1,795	3,667	VERIFICATO
528	4,70	5,80	1406	1410	2	18	2,429	5,500	2	18	1,819	3,667	VERIFICATO
528	5,80	6,90	1410	1414	2	18	2,264	5,500	2	18	1,710	3,667	VERIFICATO
529	0,00	6,90	745	1485	2	10	13,455	34,500	2	10	9,664	23,000	VERIFICATO
530	0,00	6,90	746	1480	2	10	13,461	34,500	2	10	9,670	23,000	VERIFICATO
531	0,00	6,90	747	1475	2	10	13,465	34,500	2	10	9,674	23,000	VERIFICATO
532	0,00	6,90	748	1471	2	10	13,470	34,500	2	10	9,678	23,000	VERIFICATO
533	0,00	1,00	749	1094	2	17	1,861	5,000	2	17	1,328	3,333	VERIFICATO
533	1,00	2,00	1094	1098	2	17	1,827	5,000	2	17	1,260	3,333	VERIFICATO
533	2,00	2,80	1098	1256	2	8	1,583	4,000	2	8	1,117	2,667	VERIFICATO
533	2,80	3,60	1256	1260	2	18	1,686	4,000	2	18	1,217	2,667	VERIFICATO
533	3,60	4,70	1260	1407	2	18	2,421	5,500	2	18	1,783	3,667	VERIFICATO
533	4,70	5,80	1407	1411	2	18	2,424	5,500	2	18	1,815	3,667	VERIFICATO
533	5,80	6,90	1411	1415	2	18	2,296	5,500	2	18	1,739	3,667	VERIFICATO
534	0,00	6,90	750	1486	2	10	13,452	34,500	2	10	9,662	23,000	VERIFICATO
535	0,00	6,90	751	1481	2	10	13,458	34,500	2	10	9,668	23,000	VERIFICATO
536	0,00	6,90	752	1476	2	10	13,463	34,500	2	10	9,673	23,000	VERIFICATO
537	0,00	6,90	753	1472	2	10	13,467	34,500	2	10	9,677	23,000	VERIFICATO
538	0,00	1,00	754	1095	2	17	1,856	5,000	2	17	1,324	3,333	VERIFICATO
538	1,00	2,00	1095	1099	2	17	1,825	5,000	2	17	1,258	3,333	VERIFICATO
538	2,00	2,80	1099	1257	2	8	1,578	4,000	2	8	1,113	2,667	VERIFICATO
538	2,80	3,60	1257	1261	2	18	1,679	4,000	2	18	1,211	2,667	VERIFICATO
538	3,60	4,70	1261	1408	2	18	2,412	5,500	2	18	1,775	3,667	VERIFICATO
538	4,70	5,80	1408	1412	2	18	2,425	5,500	2	18	1,815	3,667	VERIFICATO
538	5,80	6,90	1412	1416	2	18	2,322	5,500	2	18	1,761	3,667	VERIFICATO
539	0,00	6,90	755	1487	2	10	13,450	34,500	2	10	9,661	23,000	VERIFICATO
540	0,00	6,90	756	1482	2	10	13,456	34,500	2	10	9,667	23,000	VERIFICATO
541	0,00	6,90	757	1477	2	10	13,461	34,500	2	10	9,672	23,000	VERIFICATO
542	0,00	6,90	758	1473	2	10	13,465	34,500	2	10	9,676	23,000	VERIFICATO
543	0,00	6,90	759	1488	2	10	13,449	34,500	2	10	9,661	23,000	VERIFICATO
544	0,00	6,90	760	1483	2	10	13,454	34,500	2	10	9,666	23,000	VERIFICATO
545	0,00	6,90	761	1478	2	10	13,459	34,500	2	10	9,670	23,000	VERIFICATO
549	0,00	1,00	765	1036	2	18	2,314	5,000	2	18	1,788	3,333	VERIFICATO
549	1,00	2,00	1036	1040	2	18	2,238	5,000	2	18	1,675	3,333	VERIFICATO
549	2,00	2,80	1040	1199	2	18	1,718	4,000	2	18	1,254	2,667	VERIFICATO
549	2,80	3,60	1199	1203	2	17	1,658	4,000	2	17	1,190	2,667	VERIFICATO
549	3,60	4,70	1203	1345	2	17	2,131	5,500	2	17	1,496	3,667	VERIFICATO
549	4,70	5,80	1345	1350	2	17	1,928	5,500	2	17	1,325	3,667	VERIFICATO
549	5,80	6,90	1350	1354	2	17	1,776	5,500	2	17	1,228	3,667	VERIFICATO
550	0,00	1,00	766	1037	2	18	2,309	5,000	2	18	1,784	3,333	VERIFICATO
550	1,00	2,00	1037	1041	2	18	2,235	5,000	2	18	1,673	3,333	VERIFICATO
550	2,00	2,80	1041	1200	2	18	1,717	4,000	2	18	1,252	2,667	VERIFICATO
550	2,80	3,60	1200	1204	2	15	1,657	4,000	2	15	1,190	2,667	VERIFICATO
550	3,60	4,70	1204	1346	2	15	2,128	5,500	2	15	1,494	3,667	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)	
550	4,70	5,80	1346	1351	2	15	1,922	5,500	2	15	1,321	3,667	VERIFICATO
550	5,80	6,90	1351	1355	2	15	1,773	5,500	2	15	1,225	3,667	VERIFICATO
551	0,00	1,00	767	1038	2	16	2,313	5,000	2	16	1,787	3,333	VERIFICATO
551	1,00	2,00	1038	1042	2	16	2,237	5,000	2	16	1,674	3,333	VERIFICATO
551	2,00	2,80	1042	1201	2	16	1,717	4,000	2	16	1,253	2,667	VERIFICATO
551	2,80	3,60	1201	1205	2	15	1,657	4,000	2	15	1,189	2,667	VERIFICATO
551	3,60	4,70	1205	1347	2	15	2,128	5,500	2	15	1,494	3,667	VERIFICATO
551	4,70	5,80	1347	1352	2	15	1,925	5,500	2	15	1,322	3,667	VERIFICATO
551	5,80	6,90	1352	1356	2	15	1,775	5,500	2	15	1,227	3,667	VERIFICATO
552	0,00	6,90	768	1643	2	10	13,460	34,500	2	10	9,667	23,000	VERIFICATO
552	6,90	7,75	1643	1698	2	18	1,344	4,250	2	18	0,991	2,833	VERIFICATO
552	7,75	8,60	1698	1702	2	18	1,318	4,250	2	18	0,968	2,833	VERIFICATO
553	0,00	6,90	769	1644	2	10	13,464	34,500	2	10	9,671	23,000	VERIFICATO
553	6,90	7,75	1644	1697	2	18	1,310	4,250	2	18	0,960	2,833	VERIFICATO
553	7,75	8,60	1697	1701	2	18	1,309	4,250	2	18	0,959	2,833	VERIFICATO
554	0,00	6,90	770	1645	2	10	13,468	34,500	2	10	9,675	23,000	VERIFICATO
554	6,90	7,75	1645	1696	2	16	1,277	4,250	2	16	0,931	2,833	VERIFICATO
554	7,75	8,60	1696	1700	2	18	1,275	4,250	2	16	0,929	2,833	VERIFICATO
558	0,00	6,90	774	1509	2	10	13,478	34,500	2	10	9,686	23,000	VERIFICATO
559	0,00	6,90	775	1504	2	10	13,479	34,500	2	10	9,687	23,000	VERIFICATO
560	0,00	6,90	776	1499	2	10	13,479	34,500	2	10	9,687	23,000	VERIFICATO
561	0,00	6,90	777	1514	2	10	13,474	34,500	2	10	9,682	23,000	VERIFICATO
562	0,00	6,90	778	1510	2	10	13,475	34,500	2	10	9,684	23,000	VERIFICATO
563	0,00	6,90	779	1505	2	10	13,476	34,500	2	10	9,686	23,000	VERIFICATO
564	0,00	6,90	780	1500	2	10	13,477	34,500	2	10	9,687	23,000	VERIFICATO
565	0,00	6,90	781	1515	2	10	13,472	34,500	2	10	9,681	23,000	VERIFICATO
566	0,00	6,90	782	1511	2	10	13,473	34,500	2	10	9,683	23,000	VERIFICATO
567	0,00	6,90	783	1506	2	10	13,474	34,500	2	10	9,685	23,000	VERIFICATO
568	0,00	6,90	784	1501	2	10	13,475	34,500	2	10	9,686	23,000	VERIFICATO
569	0,00	6,90	785	1516	2	10	13,469	34,500	2	10	9,680	23,000	VERIFICATO
570	0,00	6,90	786	1512	2	10	13,471	34,500	2	10	9,682	23,000	VERIFICATO
571	0,00	6,90	787	1507	2	10	13,472	34,500	2	10	9,684	23,000	VERIFICATO
572	0,00	6,90	788	1502	2	10	13,473	34,500	2	10	9,685	23,000	VERIFICATO
573	0,00	6,90	789	1513	2	10	13,469	34,500	2	10	9,681	23,000	VERIFICATO
574	0,00	6,90	790	1508	2	10	13,470	34,500	2	10	9,682	23,000	VERIFICATO
575	0,00	6,90	791	1503	2	10	13,471	34,500	2	10	9,684	23,000	VERIFICATO
576	0,00	6,90	792	1646	2	10	13,479	34,500	2	10	9,687	23,000	VERIFICATO
576	6,90	7,75	1646	1688	2	17	1,234	4,250	2	17	0,885	2,833	VERIFICATO
576	7,75	8,60	1688	1692	2	17	1,236	4,250	2	17	0,887	2,833	VERIFICATO
577	0,00	6,90	793	1647	2	10	13,481	34,500	2	10	9,688	23,000	VERIFICATO
577	6,90	7,75	1647	1687	2	17	1,249	4,250	2	17	0,897	2,833	VERIFICATO
577	7,75	8,60	1687	1691	2	17	1,245	4,250	2	17	0,895	2,833	VERIFICATO
578	0,00	6,90	794	1648	2	10	13,481	34,500	2	10	9,689	23,000	VERIFICATO
578	6,90	7,75	1648	1686	2	17	1,259	4,250	2	17	0,905	2,833	VERIFICATO
578	7,75	8,60	1686	1690	2	17	1,247	4,250	2	17	0,898	2,833	VERIFICATO
579	0,00	6,90	795	1517	2	10	13,473	34,500	2	10	9,682	23,000	VERIFICATO
580	0,00	6,90	796	1518	2	10	13,471	34,500	2	10	9,681	23,000	VERIFICATO
581	0,00	6,90	797	1519	2	10	13,469	34,500	2	10	9,679	23,000	VERIFICATO
582	0,00	6,90	798	1520	2	10	13,470	34,500	2	10	9,679	23,000	VERIFICATO
583	0,00	6,90	799	1521	2	10	13,468	34,500	2	10	9,677	23,000	VERIFICATO
584	0,00	6,90	800	1522	2	10	13,466	34,500	2	10	9,676	23,000	VERIFICATO
586	0,00	1,00	802	1151	2	18	2,329	5,000	2	18	1,801	3,333	VERIFICATO
586	1,00	2,00	1151	1153	2	18	2,251	5,000	2	18	1,687	3,333	VERIFICATO
586	2,00	2,80	1153	1301	2	18	1,727	4,000	2	18	1,262	2,667	VERIFICATO
586	2,80	3,60	1301	1302	2	17	1,655	4,000	2	17	1,188	2,667	VERIFICATO
586	3,60	4,70	1302	1457	2	17	2,132	5,500	2	17	1,497	3,667	VERIFICATO
586	4,70	5,80	1457	1458	2	17	1,941	5,500	2	17	1,335	3,667	VERIFICATO
586	5,80	6,90	1458	1459	2	17	1,813	5,500	2	17	1,256	3,667	VERIFICATO
587	0,00	6,90	803	1525	2	10	13,455	34,500	2	10	9,670	23,000	VERIFICATO
588	0,00	6,90	804	1532	2	10	13,453	34,500	2	10	9,667	23,000	VERIFICATO
589	0,00	6,90	805	1529	2	10	13,451	34,500	2	10	9,666	23,000	VERIFICATO
590	0,00	6,90	806	1526	2	10	13,449	34,500	2	10	9,665	23,000	VERIFICATO
591	0,00	6,90	807	1533	2	10	13,448	34,500	2	10	9,663	23,000	VERIFICATO
592	0,00	6,90	808	1530	2	10	13,446	34,500	2	10	9,662	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)	
593	0,00	6,90	809	1527	2	10	13,444	34,500	2	10	9,661	23,000	VERIFICATO
594	0,00	6,90	810	1534	2	10	13,443	34,500	2	10	9,658	23,000	VERIFICATO
595	0,00	6,90	811	1531	2	10	13,441	34,500	2	10	9,657	23,000	VERIFICATO
596	0,00	6,90	812	1528	2	10	13,439	34,500	2	10	9,656	23,000	VERIFICATO
597	0,00	1,00	813	1157	2	17	1,838	5,000	2	17	1,310	3,333	VERIFICATO
597	1,00	2,00	1157	1159	2	17	1,813	5,000	2	17	1,249	3,333	VERIFICATO
597	2,00	2,80	1159	1305	2	8	1,576	4,000	2	8	1,112	2,667	VERIFICATO
597	2,80	3,60	1305	1306	2	18	1,677	4,000	2	18	1,210	2,667	VERIFICATO
597	3,60	4,70	1306	1463	2	18	2,407	5,500	2	18	1,772	3,667	VERIFICATO
597	4,70	5,80	1463	1464	2	18	2,417	5,500	2	18	1,810	3,667	VERIFICATO
597	5,80	6,90	1464	1465	2	18	2,307	5,500	2	18	1,750	3,667	VERIFICATO
598	0,00	6,90	814	1580	2	18	13,427	34,500	2	18	9,653	23,000	VERIFICATO
599	0,00	6,90	815	1575	2	18	13,431	34,500	2	18	9,656	23,000	VERIFICATO
600	0,00	6,90	816	1570	2	18	13,435	34,500	2	18	9,660	23,000	VERIFICATO
601	0,00	6,90	817	1649	2	10	13,426	34,500	2	10	9,652	23,000	VERIFICATO
601	6,90	7,75	1649	1752	2	16	1,347	4,250	2	16	0,992	2,833	VERIFICATO
601	7,75	8,60	1752	1756	2	16	1,321	4,250	2	16	0,969	2,833	VERIFICATO
602	0,00	6,90	818	1650	2	18	13,430	34,500	2	18	9,656	23,000	VERIFICATO
602	6,90	7,75	1650	1751	2	16	1,312	4,250	2	16	0,961	2,833	VERIFICATO
602	7,75	8,60	1751	1755	2	16	1,312	4,250	2	16	0,960	2,833	VERIFICATO
603	0,00	6,90	819	1651	2	18	13,434	34,500	2	18	9,660	23,000	VERIFICATO
603	6,90	7,75	1651	1750	2	18	1,279	4,250	2	18	0,932	2,833	VERIFICATO
603	7,75	8,60	1750	1754	2	16	1,279	4,250	2	16	0,930	2,833	VERIFICATO
605	0,00	6,90	821	1496	2	18	13,464	34,500	2	18	9,680	23,000	VERIFICATO
606	0,00	6,90	822	1492	2	18	13,462	34,500	2	18	9,679	23,000	VERIFICATO
607	0,00	6,90	823	1489	2	18	13,461	34,500	2	18	9,678	23,000	VERIFICATO
608	0,00	6,90	824	1497	2	10	13,463	34,500	2	10	9,679	23,000	VERIFICATO
609	0,00	6,90	825	1493	2	10	13,462	34,500	2	10	9,678	23,000	VERIFICATO
610	0,00	6,90	826	1490	2	18	13,460	34,500	2	18	9,677	23,000	VERIFICATO
611	0,00	6,90	827	1498	2	10	13,462	34,500	2	10	9,677	23,000	VERIFICATO
612	0,00	6,90	828	1494	2	10	13,460	34,500	2	10	9,676	23,000	VERIFICATO
613	0,00	6,90	829	1491	2	10	13,459	34,500	2	10	9,675	23,000	VERIFICATO
614	0,00	6,90	830	1495	2	10	13,459	34,500	2	10	9,674	23,000	VERIFICATO
615	0,00	6,90	831	1595	2	16	13,448	34,500	2	16	9,673	23,000	VERIFICATO
616	0,00	6,90	832	1590	2	16	13,450	34,500	2	16	9,675	23,000	VERIFICATO
617	0,00	6,90	833	1585	2	16	13,450	34,500	2	16	9,676	23,000	VERIFICATO
618	0,00	6,90	834	1652	2	16	13,449	34,500	2	16	9,674	23,000	VERIFICATO
618	6,90	7,75	1652	1742	2	15	1,244	4,250	2	15	0,894	2,833	VERIFICATO
618	7,75	8,60	1742	1746	2	15	1,246	4,250	2	15	0,895	2,833	VERIFICATO
619	0,00	6,90	835	1653	2	16	13,451	34,500	2	16	9,676	23,000	VERIFICATO
619	6,90	7,75	1653	1741	2	15	1,258	4,250	2	15	0,905	2,833	VERIFICATO
619	7,75	8,60	1741	1745	2	15	1,255	4,250	2	15	0,903	2,833	VERIFICATO
620	0,00	6,90	836	1654	2	16	13,452	34,500	2	16	9,677	23,000	VERIFICATO
620	6,90	7,75	1654	1740	2	15	1,268	4,250	2	15	0,912	2,833	VERIFICATO
620	7,75	8,60	1740	1744	2	15	1,258	4,250	2	15	0,906	2,833	VERIFICATO
621	0,00	6,90	837	1523	2	10	13,458	34,500	2	10	9,674	23,000	VERIFICATO
622	0,00	6,90	838	1524	2	10	13,455	34,500	2	10	9,671	23,000	VERIFICATO
623	0,00	6,90	839	1560	2	18	13,453	34,500	2	18	9,675	23,000	VERIFICATO
623	6,90	7,75	1560	1704	2	15	1,274	4,250	2	15	0,918	2,833	VERIFICATO
623	7,75	8,60	1704	1708	2	15	1,265	4,250	2	15	0,914	2,833	VERIFICATO
624	0,00	6,90	840	1561	2	18	13,452	34,500	2	18	9,673	23,000	VERIFICATO
624	6,90	7,75	1561	1705	2	15	1,262	4,250	2	15	0,910	2,833	VERIFICATO
624	7,75	8,60	1705	1709	2	15	1,261	4,250	2	15	0,909	2,833	VERIFICATO
625	0,00	6,90	841	1562	2	18	13,451	34,500	2	18	9,672	23,000	VERIFICATO
625	6,90	7,75	1562	1706	2	15	1,246	4,250	2	15	0,896	2,833	VERIFICATO
625	7,75	8,60	1706	1710	2	15	1,248	4,250	2	15	0,898	2,833	VERIFICATO
626	0,00	6,90	842	1655	2	18	13,454	34,500	2	18	9,676	23,000	VERIFICATO
627	0,00	6,90	843	1656	2	18	13,453	34,500	2	18	9,674	23,000	VERIFICATO
628	0,00	6,90	844	1657	2	18	13,452	34,500	2	18	9,672	23,000	VERIFICATO
629	0,00	6,90	845	1658	2	18	13,450	34,500	2	18	9,670	23,000	VERIFICATO
630	0,00	6,90	846	1659	2	18	13,456	34,500	2	18	9,676	23,000	VERIFICATO
631	0,00	6,90	847	1660	2	18	13,455	34,500	2	18	9,675	23,000	VERIFICATO
632	0,00	6,90	848	1661	2	18	13,453	34,500	2	18	9,673	23,000	VERIFICATO
633	0,00	6,90	849	1662	2	10	13,451	34,500	2	10	9,671	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)
634	0,00	6,90	850	1663	2	18	13,457	34,500	2	18	9,677	23,000	VERIFICATO
635	0,00	6,90	851	1664	2	18	13,456	34,500	2	18	9,675	23,000	VERIFICATO
636	0,00	6,90	852	1665	2	18	13,455	34,500	2	18	9,673	23,000	VERIFICATO
637	0,00	6,90	853	1666	2	10	13,453	34,500	2	10	9,671	23,000	VERIFICATO
638	0,00	6,90	854	1551	2	18	13,459	34,500	2	18	9,678	23,000	VERIFICATO
638	6,90	7,75	1551	1722	2	17	1,274	4,250	2	17	0,918	2,833	VERIFICATO
638	7,75	8,60	1722	1726	2	17	1,273	4,250	2	17	0,921	2,833	VERIFICATO
639	0,00	6,90	855	1552	2	18	13,458	34,500	2	18	9,676	23,000	VERIFICATO
639	6,90	7,75	1552	1723	2	17	1,262	4,250	2	17	0,909	2,833	VERIFICATO
639	7,75	8,60	1723	1727	2	17	1,269	4,250	2	17	0,917	2,833	VERIFICATO
640	0,00	6,90	856	1553	2	18	13,457	34,500	2	18	9,674	23,000	VERIFICATO
640	6,90	7,75	1553	1724	2	17	1,246	4,250	2	17	0,896	2,833	VERIFICATO
640	7,75	8,60	1724	1728	2	17	1,253	4,250	2	17	0,903	2,833	VERIFICATO
641	0,00	1,00	857	1103	2	15	1,827	5,000	2	15	1,302	3,333	VERIFICATO
641	1,00	2,00	1103	1107	2	15	1,805	5,000	2	15	1,243	3,333	VERIFICATO
641	2,00	2,80	1107	1264	2	10	1,586	4,000	2	10	1,122	2,667	VERIFICATO
641	2,80	3,60	1264	1268	2	16	1,689	4,000	2	16	1,221	2,667	VERIFICATO
641	3,60	4,70	1268	1419	2	16	2,413	5,500	2	16	1,778	3,667	VERIFICATO
641	4,70	5,80	1419	1423	2	16	2,398	5,500	2	16	1,795	3,667	VERIFICATO
641	5,80	6,90	1423	1427	2	16	2,239	5,500	2	16	1,691	3,667	VERIFICATO
643	0,00	1,00	859	1102	2	15	1,824	5,000	2	15	1,300	3,333	VERIFICATO
643	1,00	2,00	1102	1106	2	15	1,804	5,000	2	15	1,242	3,333	VERIFICATO
643	2,00	2,80	1106	1263	2	10	1,586	4,000	2	10	1,122	2,667	VERIFICATO
643	2,80	3,60	1263	1267	2	18	1,689	4,000	2	18	1,221	2,667	VERIFICATO
643	3,60	4,70	1267	1418	2	18	2,411	5,500	2	18	1,777	3,667	VERIFICATO
643	4,70	5,80	1418	1422	2	18	2,392	5,500	2	18	1,790	3,667	VERIFICATO
643	5,80	6,90	1422	1426	2	18	2,239	5,500	2	18	1,691	3,667	VERIFICATO
645	0,00	1,00	861	1101	2	17	1,827	5,000	2	17	1,302	3,333	VERIFICATO
645	1,00	2,00	1101	1105	2	17	1,806	5,000	2	17	1,243	3,333	VERIFICATO
645	2,00	2,80	1105	1262	2	8	1,586	4,000	2	8	1,121	2,667	VERIFICATO
645	2,80	3,60	1262	1266	2	18	1,689	4,000	2	18	1,221	2,667	VERIFICATO
645	3,60	4,70	1266	1417	2	18	2,414	5,500	2	18	1,779	3,667	VERIFICATO
645	4,70	5,80	1417	1421	2	18	2,401	5,500	2	18	1,797	3,667	VERIFICATO
645	5,80	6,90	1421	1425	2	18	2,240	5,500	2	18	1,691	3,667	VERIFICATO
647	0,00	6,90	863	1667	2	18	13,449	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
648	0,00	6,90	864	1668	2	10	13,451	34,500	2	10	9,670	23,000	VERIFICATO
649	0,00	6,90	865	1669	2	10	13,453	34,500	2	10	9,671	23,000	VERIFICATO
650	0,00	6,90	866	1670	2	10	13,446	34,500	2	10	9,666	23,000	VERIFICATO
651	0,00	6,90	867	1671	2	10	13,448	34,500	2	10	9,667	23,000	VERIFICATO
652	0,00	6,90	868	1672	2	10	13,450	34,500	2	10	9,668	23,000	VERIFICATO
653	0,00	6,90	869	1673	2	10	13,446	34,500	2	10	9,665	23,000	VERIFICATO
654	0,00	6,90	870	1674	2	10	13,447	34,500	2	10	9,666	23,000	VERIFICATO
655	0,00	6,90	871	1675	2	10	13,449	34,500	2	10	9,667	23,000	VERIFICATO
656	0,00	6,90	872	1608	2	10	13,440	34,500	2	10	9,661	23,000	VERIFICATO
656	6,90	7,75	1608	1714	2	16	1,287	4,250	2	16	0,939	2,833	VERIFICATO
656	7,75	8,60	1714	1718	2	18	1,290	4,250	2	18	0,943	2,833	VERIFICATO
657	0,00	6,90	873	1609	2	10	13,436	34,500	2	10	9,656	23,000	VERIFICATO
657	6,90	7,75	1609	1715	2	16	1,331	4,250	2	16	0,981	2,833	VERIFICATO
657	7,75	8,60	1715	1719	2	16	1,334	4,250	2	16	0,984	2,833	VERIFICATO
658	0,00	6,90	874	1610	2	10	13,430	34,500	2	10	9,652	23,000	VERIFICATO
658	6,90	7,75	1610	1716	2	16	1,373	4,250	2	16	1,018	2,833	VERIFICATO
658	7,75	8,60	1716	1720	2	16	1,351	4,250	2	16	1,000	2,833	VERIFICATO
659	0,00	6,90	875	1676	2	10	13,442	34,500	2	10	9,661	23,000	VERIFICATO
660	0,00	6,90	876	1677	2	10	13,437	34,500	2	10	9,657	23,000	VERIFICATO
661	0,00	6,90	877	1678	2	10	13,431	34,500	2	10	9,652	23,000	VERIFICATO
662	0,00	6,90	878	1679	2	10	13,443	34,500	2	10	9,662	23,000	VERIFICATO
663	0,00	6,90	879	1680	2	10	13,438	34,500	2	10	9,658	23,000	VERIFICATO
664	0,00	6,90	880	1681	2	10	13,433	34,500	2	10	9,653	23,000	VERIFICATO
665	0,00	6,90	881	1682	2	10	13,445	34,500	2	10	9,663	23,000	VERIFICATO
666	0,00	6,90	882	1683	2	10	13,440	34,500	2	10	9,658	23,000	VERIFICATO
667	0,00	6,90	883	1684	2	10	13,435	34,500	2	10	9,653	23,000	VERIFICATO
668	0,00	6,90	884	1554	2	10	13,447	34,500	2	10	9,664	23,000	VERIFICATO
668	6,90	7,75	1554	1732	2	18	1,288	4,250	2	18	0,940	2,833	VERIFICATO
668	7,75	8,60	1732	1736	2	18	1,295	4,250	2	18	0,948	2,833	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)	
669	0,00	6,90	885	1555	2	10	13,442	34,500	2	10	9,660	23,000	VERIFICATO
669	6,90	7,75	1555	1733	2	18	1,332	4,250	2	18	0,982	2,833	VERIFICATO
669	7,75	8,60	1733	1737	2	18	1,350	4,250	2	18	0,999	2,833	VERIFICATO
670	0,00	6,90	886	1556	2	10	13,437	34,500	2	10	9,655	23,000	VERIFICATO
670	6,90	7,75	1556	1734	2	18	1,375	4,250	2	18	1,020	2,833	VERIFICATO
670	7,75	8,60	1734	1738	2	18	1,371	4,250	2	18	1,019	2,833	VERIFICATO
672	0,00	1,00	888	1154	2	18	2,342	5,000	2	18	1,811	3,333	VERIFICATO
672	1,00	2,00	1154	1156	2	18	2,261	5,000	2	18	1,696	3,333	VERIFICATO
672	2,00	2,80	1156	1303	2	18	1,732	4,000	2	18	1,267	2,667	VERIFICATO
672	2,80	3,60	1303	1304	2	17	1,654	4,000	2	17	1,187	2,667	VERIFICATO
672	3,60	4,70	1304	1460	2	17	2,136	5,500	2	17	1,500	3,667	VERIFICATO
672	4,70	5,80	1460	1461	2	17	1,953	5,500	2	17	1,345	3,667	VERIFICATO
672	5,80	6,90	1461	1462	2	17	1,838	5,500	2	17	1,276	3,667	VERIFICATO
673	0,00	6,90	889	1544	2	10	13,461	34,500	2	10	9,673	23,000	VERIFICATO
674	0,00	6,90	890	1548	2	10	13,457	34,500	2	10	9,669	23,000	VERIFICATO
675	0,00	6,90	891	1545	2	10	13,455	34,500	2	10	9,668	23,000	VERIFICATO
676	0,00	6,90	892	1549	2	10	13,452	34,500	2	10	9,665	23,000	VERIFICATO
677	0,00	6,90	893	1546	2	10	13,451	34,500	2	10	9,664	23,000	VERIFICATO
678	0,00	6,90	894	1550	2	10	13,447	34,500	2	10	9,660	23,000	VERIFICATO
679	0,00	6,90	895	1547	2	10	13,445	34,500	2	10	9,659	23,000	VERIFICATO
680	0,00	1,00	896	1160	2	17	1,848	5,000	2	17	1,318	3,333	VERIFICATO
680	1,00	2,00	1160	1161	2	17	1,819	5,000	2	17	1,254	3,333	VERIFICATO
680	2,00	2,80	1161	1307	2	8	1,571	4,000	2	8	1,106	2,667	VERIFICATO
680	2,80	3,60	1307	1308	2	18	1,671	4,000	2	18	1,204	2,667	VERIFICATO
680	3,60	4,70	1308	1466	2	18	2,404	5,500	2	18	1,767	3,667	VERIFICATO
680	4,70	5,80	1466	1467	2	18	2,427	5,500	2	18	1,818	3,667	VERIFICATO
680	5,80	6,90	1467	1468	2	18	2,347	5,500	2	18	1,784	3,667	VERIFICATO
682	0,00	6,90	898	1538	2	10	13,468	34,500	2	10	9,682	23,000	VERIFICATO
683	0,00	6,90	899	1535	2	10	13,466	34,500	2	10	9,681	23,000	VERIFICATO
684	0,00	6,90	900	1539	2	10	13,468	34,500	2	10	9,681	23,000	VERIFICATO
685	0,00	6,90	901	1536	2	10	13,465	34,500	2	10	9,680	23,000	VERIFICATO
686	0,00	6,90	902	1540	2	10	13,467	34,500	2	10	9,679	23,000	VERIFICATO
687	0,00	6,90	903	1537	2	10	13,464	34,500	2	10	9,678	23,000	VERIFICATO
688	0,00	6,90	904	1541	2	10	13,465	34,500	2	10	9,678	23,000	VERIFICATO
689	0,00	6,90	905	1542	2	10	13,465	34,500	2	10	9,677	23,000	VERIFICATO
690	0,00	6,90	906	1543	2	10	13,462	34,500	2	10	9,674	23,000	VERIFICATO
694	0,00	1,00	910	1144	2	16	2,346	5,000	2	16	1,814	3,333	VERIFICATO
694	1,00	2,00	1144	1147	2	16	2,256	5,000	2	16	1,691	3,333	VERIFICATO
694	2,00	2,80	1147	1295	2	16	1,724	4,000	2	16	1,261	2,667	VERIFICATO
694	2,80	3,60	1295	1298	2	15	1,646	4,000	2	15	1,180	2,667	VERIFICATO
694	3,60	4,70	1298	1448	2	15	2,124	5,500	2	15	1,490	3,667	VERIFICATO
694	4,70	5,80	1448	1451	2	15	1,939	5,500	2	15	1,333	3,667	VERIFICATO
694	5,80	6,90	1451	1454	2	15	1,819	5,500	2	15	1,261	3,667	VERIFICATO
695	0,00	1,00	911	1145	2	16	2,351	5,000	2	16	1,818	3,333	VERIFICATO
695	1,00	2,00	1145	1148	2	16	2,256	5,000	2	16	1,691	3,333	VERIFICATO
695	2,00	2,80	1148	1296	2	16	1,722	4,000	2	16	1,259	2,667	VERIFICATO
695	2,80	3,60	1296	1299	2	15	1,648	4,000	2	15	1,182	2,667	VERIFICATO
695	3,60	4,70	1299	1449	2	15	2,127	5,500	2	15	1,492	3,667	VERIFICATO
695	4,70	5,80	1449	1452	2	15	1,938	5,500	2	15	1,332	3,667	VERIFICATO
695	5,80	6,90	1452	1455	2	15	1,808	5,500	2	15	1,251	3,667	VERIFICATO
696	0,00	1,00	912	1146	2	16	2,358	5,000	2	16	1,824	3,333	VERIFICATO
696	1,00	2,00	1146	1149	2	16	2,259	5,000	2	16	1,693	3,333	VERIFICATO
696	2,00	2,80	1149	1297	2	16	1,722	4,000	2	16	1,258	2,667	VERIFICATO
696	2,80	3,60	1297	1300	2	15	1,653	4,000	2	15	1,186	2,667	VERIFICATO
696	3,60	4,70	1300	1450	2	15	2,131	5,500	2	15	1,495	3,667	VERIFICATO
696	4,70	5,80	1450	1453	2	15	1,936	5,500	2	15	1,330	3,667	VERIFICATO
696	5,80	6,90	1453	1456	2	15	1,791	5,500	2	15	1,238	3,667	VERIFICATO
697	0,00	6,90	913	1563	2	18	13,440	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
698	0,00	6,90	914	1564	2	18	13,440	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
699	0,00	6,90	915	1565	2	18	13,439	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
700	0,00	6,90	916	1566	2	18	13,436	34,500	2	18	9,660	23,000	VERIFICATO
701	0,00	6,90	917	1567	2	18	13,436	34,500	2	18	9,660	23,000	VERIFICATO
702	0,00	6,90	918	1568	2	18	13,435	34,500	2	18	9,660	23,000	VERIFICATO
703	0,00	6,90	919	1569	2	18	13,435	34,500	2	18	9,660	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)	
704	0,00	6,90	920	1571	2	18	13,431	34,500	2	18	9,655	23,000	VERIFICATO
705	0,00	6,90	921	1572	2	18	13,430	34,500	2	18	9,655	23,000	VERIFICATO
706	0,00	6,90	922	1573	2	18	13,430	34,500	2	18	9,655	23,000	VERIFICATO
707	0,00	6,90	923	1574	2	18	13,431	34,500	2	18	9,656	23,000	VERIFICATO
708	0,00	6,90	924	1576	2	10	13,425	34,500	2	10	9,650	23,000	VERIFICATO
709	0,00	6,90	925	1577	2	10	13,424	34,500	2	10	9,649	23,000	VERIFICATO
710	0,00	6,90	926	1578	2	10	13,423	34,500	2	10	9,649	23,000	VERIFICATO
711	0,00	6,90	927	1579	2	10	13,424	34,500	2	10	9,650	23,000	VERIFICATO
712	0,00	1,00	928	1137	2	15	1,850	5,000	2	15	1,319	3,333	VERIFICATO
712	1,00	2,00	1137	1140	2	15	1,812	5,000	2	15	1,248	3,333	VERIFICATO
712	2,00	2,80	1140	1289	2	10	1,575	4,000	2	10	1,112	2,667	VERIFICATO
712	2,80	3,60	1289	1292	2	16	1,676	4,000	2	16	1,210	2,667	VERIFICATO
712	3,60	4,70	1292	1439	2	16	2,408	5,500	2	16	1,773	3,667	VERIFICATO
712	4,70	5,80	1439	1442	2	16	2,419	5,500	2	16	1,812	3,667	VERIFICATO
712	5,80	6,90	1442	1445	2	16	2,316	5,500	2	16	1,757	3,667	VERIFICATO
713	0,00	1,00	929	1138	2	15	1,854	5,000	2	15	1,322	3,333	VERIFICATO
713	1,00	2,00	1138	1141	2	15	1,813	5,000	2	15	1,249	3,333	VERIFICATO
713	2,00	2,80	1141	1290	2	10	1,579	4,000	2	10	1,116	2,667	VERIFICATO
713	2,80	3,60	1290	1293	2	16	1,682	4,000	2	16	1,216	2,667	VERIFICATO
713	3,60	4,70	1293	1440	2	16	2,416	5,500	2	16	1,781	3,667	VERIFICATO
713	4,70	5,80	1440	1443	2	16	2,419	5,500	2	16	1,812	3,667	VERIFICATO
713	5,80	6,90	1443	1446	2	16	2,292	5,500	2	16	1,735	3,667	VERIFICATO
714	0,00	1,00	930	1139	2	15	1,857	5,000	2	15	1,324	3,333	VERIFICATO
714	1,00	2,00	1139	1142	2	15	1,814	5,000	2	15	1,249	3,333	VERIFICATO
714	2,00	2,80	1142	1291	2	10	1,585	4,000	2	10	1,121	2,667	VERIFICATO
714	2,80	3,60	1291	1294	2	16	1,691	4,000	2	16	1,224	2,667	VERIFICATO
714	3,60	4,70	1294	1441	2	16	2,429	5,500	2	16	1,793	3,667	VERIFICATO
714	4,70	5,80	1441	1444	2	16	2,423	5,500	2	16	1,817	3,667	VERIFICATO
714	5,80	6,90	1444	1447	2	16	2,261	5,500	2	16	1,708	3,667	VERIFICATO
718	0,00	6,90	934	1581	2	18	13,449	34,500	2	18	9,674	23,000	VERIFICATO
719	0,00	6,90	935	1582	2	16	13,451	34,500	2	16	9,676	23,000	VERIFICATO
720	0,00	6,90	936	1583	2	16	13,451	34,500	2	16	9,676	23,000	VERIFICATO
721	0,00	6,90	937	1584	2	16	13,451	34,500	2	16	9,676	23,000	VERIFICATO
722	0,00	6,90	938	1586	2	18	13,448	34,500	2	18	9,672	23,000	VERIFICATO
723	0,00	6,90	939	1587	2	16	13,450	34,500	2	16	9,674	23,000	VERIFICATO
724	0,00	6,90	940	1588	2	16	13,450	34,500	2	16	9,675	23,000	VERIFICATO
725	0,00	6,90	941	1589	2	16	13,450	34,500	2	16	9,675	23,000	VERIFICATO
726	0,00	6,90	942	1591	2	18	13,446	34,500	2	18	9,671	23,000	VERIFICATO
727	0,00	6,90	943	1592	2	18	13,446	34,500	2	18	9,671	23,000	VERIFICATO
728	0,00	6,90	944	1593	2	16	13,448	34,500	2	16	9,673	23,000	VERIFICATO
729	0,00	6,90	945	1594	2	16	13,448	34,500	2	16	9,673	23,000	VERIFICATO
730	0,00	6,90	946	1596	2	18	13,444	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
731	0,00	6,90	947	1597	2	18	13,444	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
732	0,00	6,90	948	1598	2	16	13,446	34,500	2	16	9,671	23,000	VERIFICATO
733	0,00	6,90	949	1599	2	18	13,444	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
734	0,00	6,90	950	1600	2	18	13,444	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
735	0,00	6,90	951	1601	2	16	13,446	34,500	2	16	9,670	23,000	VERIFICATO
736	0,00	6,90	952	1602	2	18	13,441	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
737	0,00	6,90	953	1603	2	18	13,441	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
738	0,00	6,90	954	1604	2	18	13,440	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
739	0,00	6,90	955	1605	2	10	13,439	34,500	2	10	9,661	23,000	VERIFICATO
740	0,00	6,90	956	1606	2	10	13,435	34,500	2	10	9,656	23,000	VERIFICATO
741	0,00	6,90	957	1607	2	10	13,429	34,500	2	10	9,651	23,000	VERIFICATO
742	0,00	6,90	958	1557	2	18	13,452	34,500	2	18	9,675	23,000	VERIFICATO
743	0,00	6,90	959	1558	2	18	13,451	34,500	2	18	9,673	23,000	VERIFICATO
744	0,00	6,90	960	1559	2	18	13,450	34,500	2	18	9,671	23,000	VERIFICATO
745	0,00	6,90	961	1620	2	10	13,438	34,500	2	10	9,660	23,000	VERIFICATO
746	0,00	6,90	962	1617	2	18	13,437	34,500	2	18	9,660	23,000	VERIFICATO
747	0,00	6,90	963	1621	2	10	13,433	34,500	2	10	9,656	23,000	VERIFICATO
748	0,00	6,90	964	1618	2	10	13,432	34,500	2	10	9,656	23,000	VERIFICATO
749	0,00	6,90	965	1622	2	10	13,427	34,500	2	10	9,651	23,000	VERIFICATO
750	0,00	6,90	966	1619	2	10	13,427	34,500	2	10	9,651	23,000	VERIFICATO
751	0,00	6,90	967	1614	2	18	13,450	34,500	2	18	9,674	23,000	VERIFICATO
752	0,00	6,90	968	1611	2	18	13,450	34,500	2	18	9,674	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)	
753	0,00	6,90	969	1615	2	18	13,449	34,500	2	18	9,672	23,000	VERIFICATO
754	0,00	6,90	970	1612	2	18	13,449	34,500	2	18	9,672	23,000	VERIFICATO
755	0,00	6,90	971	1616	2	18	13,448	34,500	2	18	9,671	23,000	VERIFICATO
756	0,00	6,90	972	1613	2	18	13,447	34,500	2	18	9,670	23,000	VERIFICATO
758	0,00	1,00	974	1167	2	16	2,327	5,000	2	16	1,799	3,333	VERIFICATO
758	1,00	2,00	1167	1168	2	16	2,248	5,000	2	16	1,684	3,333	VERIFICATO
758	2,00	2,80	1168	1234	2	16	1,723	4,000	2	16	1,260	2,667	VERIFICATO
758	2,80	3,60	1234	1236	2	15	1,650	4,000	2	15	1,184	2,667	VERIFICATO
758	3,60	4,70	1236	1383	2	15	2,125	5,500	2	15	1,491	3,667	VERIFICATO
758	4,70	5,80	1383	1385	2	15	1,934	5,500	2	15	1,329	3,667	VERIFICATO
758	5,80	6,90	1385	1387	2	15	1,804	5,500	2	15	1,249	3,667	VERIFICATO
759	0,00	6,90	975	1629	2	18	13,443	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
760	0,00	6,90	976	1630	2	10	13,438	34,500	2	10	9,660	23,000	VERIFICATO
761	0,00	6,90	977	1631	2	10	13,434	34,500	2	10	9,656	23,000	VERIFICATO
762	0,00	6,90	978	1632	2	10	13,428	34,500	2	10	9,651	23,000	VERIFICATO
763	0,00	1,00	979	1163	2	15	1,835	5,000	2	15	1,308	3,333	VERIFICATO
763	1,00	2,00	1163	1164	2	15	1,807	5,000	2	15	1,244	3,333	VERIFICATO
763	2,00	2,80	1164	1227	2	10	1,576	4,000	2	10	1,113	2,667	VERIFICATO
763	2,80	3,60	1227	1229	2	16	1,678	4,000	2	16	1,212	2,667	VERIFICATO
763	3,60	4,70	1229	1371	2	16	2,407	5,500	2	16	1,773	3,667	VERIFICATO
763	4,70	5,80	1371	1374	2	16	2,413	5,500	2	16	1,807	3,667	VERIFICATO
763	5,80	6,90	1374	1376	2	16	2,294	5,500	2	16	1,738	3,667	VERIFICATO
765	0,00	6,90	981	1623	2	18	13,451	34,500	2	18	9,674	23,000	VERIFICATO
766	0,00	6,90	982	1624	2	18	13,450	34,500	2	18	9,673	23,000	VERIFICATO
767	0,00	6,90	983	1625	2	18	13,449	34,500	2	18	9,671	23,000	VERIFICATO
768	0,00	6,90	984	1626	2	18	13,447	34,500	2	18	9,669	23,000	VERIFICATO
769	0,00	6,90	985	1627	2	18	13,447	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
770	0,00	6,90	986	1628	2	18	13,443	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
772	0,00	1,00	988	1169	2	16	2,339	5,000	2	16	1,809	3,333	VERIFICATO
772	1,00	2,00	1169	1170	2	16	2,255	5,000	2	16	1,692	3,333	VERIFICATO
772	2,00	2,80	1170	1252	2	16	1,727	4,000	2	16	1,264	2,667	VERIFICATO
772	2,80	3,60	1252	1254	2	15	1,644	4,000	2	15	1,179	2,667	VERIFICATO
772	3,60	4,70	1254	1389	2	15	2,121	5,500	2	15	1,488	3,667	VERIFICATO
772	4,70	5,80	1389	1392	2	15	1,940	5,500	2	15	1,333	3,667	VERIFICATO
772	5,80	6,90	1392	1394	2	15	1,828	5,500	2	15	1,267	3,667	VERIFICATO
773	0,00	6,90	989	1639	2	18	13,441	34,500	2	18	9,664	23,000	VERIFICATO
774	0,00	6,90	990	1640	2	18	13,437	34,500	2	18	9,660	23,000	VERIFICATO
775	0,00	6,90	991	1641	2	10	13,432	34,500	2	10	9,655	23,000	VERIFICATO
776	0,00	6,90	992	1642	2	10	13,426	34,500	2	10	9,650	23,000	VERIFICATO
777	0,00	1,00	993	1165	2	15	1,843	5,000	2	15	1,314	3,333	VERIFICATO
777	1,00	2,00	1165	1166	2	15	1,809	5,000	2	15	1,246	3,333	VERIFICATO
777	2,00	2,80	1166	1231	2	10	1,569	4,000	2	10	1,107	2,667	VERIFICATO
777	2,80	3,60	1231	1233	2	16	1,669	4,000	2	16	1,204	2,667	VERIFICATO
777	3,60	4,70	1233	1325	2	16	2,400	5,500	2	16	1,766	3,667	VERIFICATO
777	4,70	5,80	1325	1328	2	16	2,422	5,500	2	16	1,815	3,667	VERIFICATO
777	5,80	6,90	1328	1330	2	16	2,338	5,500	2	16	1,777	3,667	VERIFICATO
779	0,00	6,90	995	1633	2	18	13,449	34,500	2	18	9,674	23,000	VERIFICATO
780	0,00	6,90	996	1634	2	18	13,448	34,500	2	18	9,672	23,000	VERIFICATO
781	0,00	6,90	997	1635	2	18	13,447	34,500	2	18	9,670	23,000	VERIFICATO
782	0,00	6,90	998	1636	2	18	13,445	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
783	0,00	6,90	999	1637	2	18	13,445	34,500	2	18	9,668	23,000	VERIFICATO
784	0,00	6,90	1000	1638	2	18	13,441	34,500	2	18	9,665	23,000	VERIFICATO
785	2,00	2,25	1757	1759	2	10	0,281	1,250	2	10	0,231	0,833	VERIFICATO
786	2,00	2,50	1758	1766	2	10	0,584	2,500	2	10	0,476	1,667	VERIFICATO
786	2,50	2,75	1766	1768	2	10	0,294	1,250	2	10	0,240	0,833	VERIFICATO
788	2,25	2,50	1761	1765	2	10	0,290	1,250	2	10	0,237	0,833	VERIFICATO
789	2,25	2,75	1762	1769	2	10	0,589	2,500	2	10	0,480	1,667	VERIFICATO
790	2,50	2,75	1767	1770	2	10	0,297	1,250	2	10	0,241	0,833	VERIFICATO
792	2,00	2,25	1773	1775	2	15	0,130	1,250	2	15	0,084	0,833	VERIFICATO
793	2,00	2,50	1774	1782	2	15	0,267	2,500	2	15	0,166	1,667	VERIFICATO
793	2,50	2,75	1782	1784	2	15	0,134	1,250	2	15	0,083	0,833	VERIFICATO
795	2,25	2,50	1777	1781	2	15	0,132	1,250	2	15	0,083	0,833	VERIFICATO
796	2,25	2,75	1778	1785	2	15	0,269	2,500	2	15	0,166	1,667	VERIFICATO
797	2,50	2,75	1783	1786	2	15	0,135	1,250	2	15	0,083	0,833	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)
800	3,97	4,95	1791	1795	2	8	2,071	4,875	2	8	1,492	3,250	VERIFICATO
801	3,97	5,93	1792	1800	2	17	4,752	9,750	2	17	3,478	6,500	VERIFICATO
802	4,95	5,93	1797	1801	2	17	2,593	4,875	2	17	1,925	3,250	VERIFICATO
805	3,97	4,95	1806	1810	2	8	2,047	4,875	2	8	1,469	3,250	VERIFICATO
806	3,97	5,93	1807	1815	2	10	4,337	9,750	2	10	3,063	6,500	VERIFICATO
807	4,95	5,93	1812	1816	2	10	2,229	4,875	2	10	1,561	3,250	VERIFICATO
809	2,00	2,47	1819	1821	2	9	0,174	2,375	1	5	0,131	1,583	VERIFICATO
810	2,00	2,95	1820	1828	2	18	0,433	4,750	1	5	0,262	3,167	VERIFICATO
810	2,95	3,42	1828	1830	2	18	0,238	2,375	1	14	0,134	1,583	VERIFICATO
812	2,47	2,95	1823	1827	2	18	0,212	2,375	1	5	0,131	1,583	VERIFICATO
813	2,47	3,42	1824	1831	2	18	0,472	4,750	1	14	0,268	3,167	VERIFICATO
814	2,95	3,42	1829	1832	2	18	0,249	2,375	1	14	0,136	1,583	VERIFICATO
816	2,00	2,47	1835	1837	2	16	0,630	2,375	2	16	0,518	1,583	VERIFICATO
817	2,00	2,95	1836	1844	2	16	1,316	4,750	2	16	1,072	3,167	VERIFICATO
817	2,95	3,43	1844	1846	2	9	0,679	2,375	2	9	0,552	1,583	VERIFICATO
819	2,47	2,95	1839	1843	2	16	0,657	2,375	2	16	0,536	1,583	VERIFICATO
820	2,47	3,43	1840	1847	2	9	1,351	4,750	2	9	1,098	3,167	VERIFICATO
821	2,95	3,43	1845	1848	2	9	0,689	2,375	2	9	0,560	1,583	VERIFICATO
824	4,65	5,40	1853	1857	2	18	1,653	3,750	2	18	1,197	2,500	VERIFICATO
825	4,65	6,15	1854	1862	2	7	3,843	7,500	2	7	2,855	5,000	VERIFICATO
826	5,40	6,15	1859	1863	2	7	2,061	3,750	2	7	1,551	2,500	VERIFICATO
829	4,65	5,40	1868	1872	2	18	1,588	3,750	2	18	1,133	2,500	VERIFICATO
830	4,65	6,15	1869	1877	2	16	3,299	7,500	2	18	2,313	5,000	VERIFICATO
831	5,40	6,15	1874	1878	2	16	1,674	3,750	2	16	1,165	2,500	VERIFICATO

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tr	Sez Bas Alt	Con c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE											VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t**m)	M Eyd (t**m)	N Ed (t)	x/d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t**m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t**m)	TRId (t**m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
23	8,60	1	37	1	8	-0,1	-0,4	4,0	75	1	1	11,9	11,9	13	2,3	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	7	0,0	27	0	10
74	8,60	/	75	3	8	0,3	-0,4	4,0	51	1	0	11,9	11,9	13	2,3	-0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	7	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	8	0,3	0,2	4,0	51	1	0	11,9	11,9	13	2,3	-1,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	7	0,0	27	0	10
74	8,60		37	1	4	-0,5	-0,1	18,6	0	4	3	11,9	11,9	18	0,7	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
89	8,60		75	3	4	-0,5	-0,1	18,6	0	4	3	11,9	11,9	18	0,7	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	20	10
2.5	1,00		50	5	4	-0,5	-0,1	18,6	0	4	3	11,9	11,9	18	0,7	-0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
89	8,60		37	1	3	-0,4	-0,4	21,8	0	5	4	11,9	11,9	18	2,9	0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
104	8,60		75	3	3	-0,4	-0,4	21,8	0	5	4	11,9	11,9	18	2,9	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	116	10
2.5	1,00		50	5	3	-0,5	0,4	21,8	0	5	4	11,9	11,9	18	2,9	-0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
104	8,60		37	1	3	-0,5	0,1	25,5	0	6	4	11,9	11,9	9	-0,6	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
119	8,60		75	3	3	-0,5	0,1	25,5	0	6	4	11,9	11,9	9	-0,6	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	24	10
2.5	1,00		50	5	3	-0,5	0,1	25,5	0	6	4	11,9	11,9	9	-0,6	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
119	8,60	1	37	1	3	-0,5	-0,1	28,0	0	6	5	11,9	11,9	17	-3,0	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	3	-0,7	0,2	28,0	0	6	5	11,9	11,9	17	-3,0	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	114	10
2.5	1,00	4	50	5	3	-0,7	0,2	28,0	0	6	5	11,9	11,9	17	-3,0	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	0	10
26	8,60	1	37	1	10	-0,2	-0,5	4,4	71	1	1	11,9	6,3	15	2,6	-1,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	8	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	10	0,3	-0,5	4,4	45	1	0	11,9	11,9	15	2,6	-1,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	8	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	10	0,3	-0,5	4,4	45	1	0	11,9	11,9	15	2,6	-2,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	8	0,0	27	0	10
77	8,60		37	1	1	2,6	1,0	-117,8	0	1	2	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
92	8,60		75	3	1	2,6	1,0	-117,8	0	1	2	11,9	11,9	16	0,7	-0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	20	10
2.5	1,00		50	5	1	2,6	1,0	-117,8	0	1	2	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
92	8,60		37	1	1	2,9	1,7	-127,7	0	1	2	11,9	11,9	16	2,8	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
107	8,60		75	3	1	2,9	1,7	-127,7	0	1	2	11,9	11,9	16	2,8	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	116	10
2.5	1,00		50	5	1	2,9	1,3	-127,7	0	1	2	11,9	11,9	16	2,8	-0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
107	8,60		37	1	16	3,0	1,1	-139,5	0	1	2	11,9	11,9	15	-0,6	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
122	8,60		75	3	16	3,0	1,1	-139,5	0	1	2	11,9	11,9	15	-0,6	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	24	10
2.5	1,00		50	5	16	3,0	1,1	-139,5	0	1	2	11,9	11,9	15	-0,6	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10
122	8,60	1	37	1	16	3,3	1,7	-148,5	0	2	2	11,9	11,9	15	-2,9	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
43	8,60	/	75	3	16	3,3	1,7	-148,5	0	2	2	11,9	11,9	15	-2,9	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	114	10
2.5	1,00	4	50	5	16	3,3	1,7	-148,5	0	2	2	11,9	11,9	15	-2,9	-0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
25	8,60	1	37	1	8	-0,2	0,5	4,7	70	1	1	11,9	6,3	17	-3,0	-1,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	9	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	10	0,1	0,4	3,9	43	1	1	11,9	11,9	17	-3,0	-1,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	9	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	10	0,1	0,4	3,9	43	1	1	11,9	11,9	17	-3,0	-2,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	9	0,0	27	0	10

C.D.S.

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

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final. AmpC	T r a s e z Bas Alt	C o n Co mb	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
				M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
76	8,60	37	1	1	2,7	-0,4	-122,3	0	1	2	11,9	11,9	18	-0,9	-0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10	
91	8,60	75	3	1	2,7	-0,4	-122,3	0	1	2	11,9	11,9	18	-0,9	-0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	20	10	
2.5	1,00	50	5	1	2,7	-0,4	-122,3	0	1	2	11,9	11,9	18	-0,9	-0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	3	0,0	27	0	10	
91	8,60	37	1	1	2,9	-1,0	-132,8	0	1	2	11,9	11,9	18	-3,1	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	0	10	
106	8,60	75	3	1	2,9	-1,0	-132,8	0	1	2	11,9	11,9	18	-3,1	0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	116	10	
2.5	1,00	50	5	1	2,9	0,2	-132,8	0	1	2	11,9	11,9	18	-3,1	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	0	10	
106	8,60	37	1	18	3,1	-0,4	-142,0	0	2	2	11,9	11,9	15	0,7	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10	
121	8,60	75	3	18	3,1	-0,4	-142,0	0	2	2	11,9	11,9	15	0,7	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	24	10	
2.5	1,00	50	5	18	3,1	-0,4	-142,0	0	2	2	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	
121	8,60	1	37	1	18	3,3	-1,1	-151,4	0	2	3	11,9	11,9	17	3,3	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	18	3,4	-1,1	-151,4	0	2	3	11,9	11,9	17	3,3	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	114	10
2.5	1,00	4	50	5	18	3,3	-1,0	-151,4	0	2	3	11,9	11,9	17	3,3	-0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	9	0,0	27	0	10
28	8,60	1	37	1	10	-0,1	0,4	3,9	79	1	1	11,9	11,9	11	-2,3	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	7	0,0	27	0	10
79	8,60	/	75	3	10	0,3	0,4	3,9	57	1	0	11,9	11,9	11	-2,3	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	7	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	10	0,3	-0,2	3,9	57	1	0	11,9	11,9	11	-2,3	-1,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	7	0,0	27	0	10
79	8,60	37	1	5	-0,4	0,1	18,6	0	4	3	11,9	11,9	16	-0,7	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10	
94	8,60	75	3	5	-0,4	0,1	18,6	0	4	3	11,9	11,9	16	-0,7	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	20	10	
2.5	1,00	50	5	5	-0,4	0,1	18,6	0	4	3	11,9	11,9	16	-0,7	-0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10	
94	8,60	37	1	5	-0,4	0,4	22,3	0	5	4	11,9	11,9	16	-2,8	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10	
109	8,60	75	3	5	-0,4	0,4	22,3	0	5	4	11,9	11,9	16	-2,8	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	116	10	
2.5	1,00	50	5	5	-0,5	-0,4	22,3	0	5	4	11,9	11,9	16	-2,8	-0,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10	
109	8,60	37	1	5	-0,5	-0,1	25,8	0	6	4	11,9	11,9	15	0,6	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10	
124	8,60	75	3	5	-0,5	-0,1	25,8	0	6	4	11,9	11,9	15	0,6	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	24	10	
2.5	1,00	50	5	5	-0,5	-0,1	25,8	0	6	4	11,9	11,9	15	0,6	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	1	2	0,0	27	0	10	
124	8,60	1	37	1	5	-0,5	0,1	28,1	0	6	5	11,9	11,9	15	2,9	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
45	8,60	/	75	3	5	-0,7	-0,2	28,1	0	6	5	11,9	11,9	15	2,9	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	114	10
2.5	1,00	4	50	5	5	-0,7	-0,2	28,1	0	6	5	11,9	11,9	15	2,9	-0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	8	0,0	27	0	10
23	8,60	2	37	1	4	-0,2	-0,5	10,7	0	2	2	11,9	11,9	13	4,0	1,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	11	0,0	27	0	10
74	8,60	/	75	3	4	-0,4	-0,5	10,7	0	3	2	11,9	11,9	13	4,0	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	11	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	4	-0,4	0,2	10,7	0	3	2	11,9	11,9	13	4,0	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
23	8,60	3	37	1	4	-0,5	-0,5	18,1	0	4	3	11,9	11,9	14	4,3	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	0	10
74	8,60	/	75	3	4	-0,7	-0,5	18,1	0	4	3	11,9	11,9	14	4,3	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	4	-0,7	-0,4	18,1	0	4	3	11,9	11,9	14	4,3	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
23	8,60	4	37	1	4	-0,6	-0,1	19,4	0	4	3	11,9	11,9	14	3,7	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	10	0,0	27	0	10
74	8,60	/	75	3	4	-0,6	-0,1	19,4	0	4	3	11,9	11,9	14	3,7	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	10	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	4	-0,5	-0,1	19,4	0	4	3	11,9	11,9	14	3,7	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	10	0,0	27	0	10
119	8,60	2	37	1	7	-0,9	-0,5	30,0	0	7	5	11,9	11,9	13	-4,2	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	3	-0,9	-0,4	29,2	0	7	5	11,9	11,9	13	-4,2	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	114	10
2.5	1,00	4	50	5	3	-0,9	-0,4	29,2	0	7	5	11,9	11,9	13	-4,2	-1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	0	10
119	8,60	3	37	1	7	-1,4	0,2	30,7	0	8	4	11,9	11,9	14	-5,2	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	15	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	7	-1,4	-1,2	30,7	0	8	4	11,9	11,9	14	-5,2	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	15	0,0	27	114	10
2.5	1,00	4	50	5	7	-1,4	-1,2	30,7	0	8	4	11,9	11,9	14	-5,2	-1,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	15	0,0	27	0	10
119	8,60	4	37	1	7	0,5	0,9	10,9	94	3	2	11,9	11,9	18	-4,1	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	7	0,5	-1,2	10,9	90	3	2	11,9	11,9	18	-4,1	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	114	10
2.5	1,00	4	50	5	7	0,0	-1,2	10,9	88	2	2	11,9	11,9	18	-4,1	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
26	8,60	2	37	1	10	-1,1	-1,3	8,8	8	3	0	11,9	11,9	11	3,4	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	10	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	10	-1,3	-1,3	8,8	2	3	0	11,9	11,9	11	3,4	0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	10	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	10	-1,3	-1,3	8,8	2	3	0	11,9	11,9	11	3,4	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	10	0,0	27	0	10
26	8,60	3	37	1	15	2,4	3,3	-82,7	0	1	1	11,9	11,9	12	3,7	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	15	2,6	3,3	-82,7	0	1	1	11,9	11,9	12	3,7	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	15	2,6	3,1	-82,7	0	1	1	11,9	11,9	12	3,7	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	11	0,0	27	0	10
26	8,60	4	37	1	11	2,4	2,2	-104,4	0	1	2	11,9	11,9	16	3,5	0,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	10	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	11	2,4	2,2	-104,4	0	1	2	11,9	11,9	16	3,5	0,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	10	0,0	27	86	10
2.5	1,00	4	50	5	11	2,4	2,0	-104,4	0	1	2	11,9	11,9	16	3,5	-0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	10	0,0	27	0	10
122	8,60	2	37	1	9	-1,3	-2,0	33,0	0	8	5	11,9	11,9	1	-3,6	0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	10	0,0	27	0	10
43	8,60	/	75	3	9	-1,7	-2,0	33,0	0	8	4	11,9															

C.D.S.

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

Filoz Fin. Ctg0	Quota Iniz. Fin. Ctg0	T ra Bas c	Sez Bas c	Co mb	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 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 Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe			
																								Pas	Lun Fi		
43	8,60	7	75	3	9	0,6	-1,5	13,0	72	3	2	11,9	11,9	16	-4,8	2,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	14	0,0	27	114	10
2,5	1,00	4	50	5	9	-0,3	-1,5	13,0	0	4	3	11,9	6,3	16	-4,8	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	14	0,0	27	0	10
25	8,60	2	37	1	8	-1,0	0,6	9,4	0	3	0	11,9	11,9	13	-3,7	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	8	-1,3	0,7	9,4	0	3	0	11,9	11,9	13	-3,7	0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	86	10
2,5	1,00	4	50	5	8	-1,3	0,7	9,4	0	3	0	11,9	11,9	13	-3,7	-0,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
25	8,60	3	37	1	17	2,4	-2,6	-85,0	0	1	1	11,9	11,9	1	-4,1	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	17	2,5	-2,6	-85,0	0	1	1	11,9	11,9	1	-4,1	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	86	10
2,5	1,00	4	50	5	17	2,5	-2,4	-85,0	0	1	1	11,9	11,9	1	-4,1	-0,5	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
25	8,60	4	37	1	1	2,3	-1,9	-106,3	0	1	2	11,9	11,9	18	-4,0	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	11	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	1	2,3	-1,9	-106,3	0	1	2	11,9	11,9	18	-4,0	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	86	10
2,5	1,00	4	50	5	1	2,3	0,8	-106,3	0	1	2	11,9	11,9	18	-4,0	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
121	8,60	2	37	1	7	-1,3	1,7	33,9	0	8	5	11,9	11,9	1	4,0	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	7	-1,8	1,7	33,9	0	9	4	11,9	11,9	1	4,0	0,8	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	114	10
2,5	1,00	4	50	5	7	-1,8	1,2	33,9	0	9	4	11,9	11,9	1	4,0	-0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
121	8,60	3	37	1	7	-1,9	1,5	37,9	0	10	5	11,9	11,9	18	5,7	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	16	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	7	-2,0	1,8	37,9	0	10	5	11,9	11,9	18	5,7	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	16	0,0	27	114	10
2,5	1,00	4	50	5	7	-2,0	1,8	37,9	0	10	5	11,9	11,9	18	5,7	-0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	16	0,0	27	0	10
121	8,60	4	37	1	7	0,7	-1,0	13,6	67	3	2	11,9	11,9	18	5,4	2,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	7	16	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	7	0,7	1,5	13,6	67	3	2	11,9	11,9	18	5,4	2,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	7	16	0,0	27	114	10
2,5	1,00	4	50	5	7	-0,3	1,5	13,6	0	5	3	11,9	6,3	18	5,4	1,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	16	0,0	27	0	10
28	8,60	2	37	1	6	-0,2	0,5	10,9	0	2	2	11,9	11,9	11	-3,9	1,4	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	11	0,0	27	0	10
79	8,60	/	75	3	6	-0,4	0,5	10,9	0	3	2	11,9	11,9	11	-3,9	1,3	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	11	0,0	27	86	10
2,5	1,00	4	50	5	6	-0,4	-0,2	10,9	0	3	2	11,9	11,9	11	-3,9	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	11	0,0	27	0	10
28	8,60	3	37	1	6	-0,5	0,5	18,4	0	4	3	11,9	11,9	12	-4,3	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	0	10
79	8,60	/	75	3	6	-0,7	0,5	18,4	0	4	3	11,9	11,9	12	-4,3	1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	86	10
2,5	1,00	4	50	5	6	-0,7	0,4	18,4	0	4	3	11,9	11,9	12	-4,3	0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
28	8,60	4	37	1	6	-0,6	0,1	19,7	0	5	3	11,9	11,9	12	-3,6	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	10	0,0	27	0	10
79	8,60	/	75	3	6	-0,6	0,1	19,7	0	5	3	11,9	11,9	12	-3,6	0,6	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	10	0,0	27	86	10
2,5	1,00	4	50	5	6	-0,5	0,1	19,7	0	4	3	11,9	11,9	12	-3,6	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	3	10	0,0	27	0	10
124	8,60	2	37	1	5	-0,7	-0,1	28,9	0	7	5	11,9	11,9	11	4,1	0,1	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
45	8,60	/	75	3	5	-0,9	0,4	28,9	0	7	4	11,9	11,9	11	4,1	0,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	114	10
2,5	1,00	4	50	5	5	-0,9	0,4	28,9	0	7	4	11,9	11,9	11	4,1	-1,0	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	0,0	27	0	10
124	8,60	3	37	1	9	-1,3	-0,2	29,8	0	7	4	11,9	11,9	12	5,2	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	15	0,0	27	0	10
45	8,60	/	75	3	9	-1,4	1,2	29,8	0	7	4	11,9	11,9	12	5,2	-0,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	15	0,0	27	114	10
2,5	1,00	4	50	5	9	-1,4	1,2	29,8	0	7	4	11,9	11,9	12	5,2	-1,7	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	6	15	0,0	27	0	10
124	8,60	4	37	1	9	0,5	-0,9	10,6	93	3	1	11,9	11,9	16	4,0	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	0	10
45	8,60	/	75	3	9	0,5	1,2	10,6	58	3	1	11,9	11,9	16	4,0	0,9	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	5	12	0,0	27	114	10
2,5	1,00	4	50	5	9	-0,1	1,2	10,6	58	2	2	11,9	11,9	16	4,0	-0,2	0,0	34,8	44,3	13,0	0,0	4	12	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.	Filoz Iniz.	Filoz Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl. Fless.		Fattore 'q' Tagl. Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filoz Iniz.	Filoz Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl. Fless.		Fattore 'q' Tagl. Fless.	
1	409	1690	23	74	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	2	410	411	74	89	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
3	411	412	89	104	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	4	412	413	104	119	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
5	413	1700	119	40	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	6	415	1708	26	77	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
7	416	417	77	92	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	8	417	418	92	107	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
9	418	419	107	122	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	10	419	1718	122	43	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
11	421	1726	25	76	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	12	422	423	76	91	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
13	423	424	91	106	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	14	424	425	106	121	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
15	425	1736	121	42	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	16	427	1744	28	79	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
17	428	429	79	94	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	18	429	430	94	109	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
19	430	431	109	124	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	20	431	1754	124	45	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
21	1690	1691	23	74	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	22	1691	1692	23	74	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
23	1692	410	23	74	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	24	1700	1701	119	40	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
25	1701	1702	119	40	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	26	1702	414	119	40	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
27	1708	1709	26	77	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	28	1709	1710	26	77	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
29	1710	416	26	77	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	30	1718	1719	122	43	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
31	1719	1720	122	43	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	32	1720	420	122	43	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00
33	1726	1727	25	76	8,60	8,60	1,00	1,00	1,00	1,00	34	1727	1728</								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T ra	Sez Bas Alt	C on c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
23	8,60	1	37	1	14	-0,7	0,5	-4,7	71	0	0	11,9	11,9	14	1,1	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
74	8,60	/	75	3	18	-0,9	0,4	-4,3	43	0	0	11,9	11,9	14	1,1	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	18	-0,9	-0,4	-4,3	43	0	0	11,9	11,9	14	1,1	-0,9	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
74	8,60		37	1	14	1,4	-0,2	-71,2	0	0	1	11,9	11,9	10	0,3	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
89	8,60		75	3	14	1,4	-0,2	-71,2	0	0	1	11,9	11,9	10	0,3	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	20	10
2.5			50	5	14	1,4	-0,2	-71,2	0	0	1	11,9	11,9	10	0,3	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
89	8,60		37	1	18	1,5	0,3	-78,7	0	0	1	11,9	11,9	18	1,2	0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
104	8,60		75	3	18	1,5	-1,1	-78,7	0	0	1	11,9	11,9	18	1,2	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	116	10
2.5			50	5	18	1,5	-1,1	-78,7	0	0	1	11,9	11,9	18	1,2	-0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
104	8,60		37	1	18	1,5	-0,6	-84,1	0	1	1	11,9	11,9	7	-0,2	0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	0	10
119	8,60		75	3	18	1,5	-0,6	-84,1	0	1	1	11,9	11,9	7	-0,2	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	24	10
2.5			50	5	18	1,5	-0,6	-84,1	0	1	1	11,9	11,9	7	-0,2	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	0	10
119	8,60	1	37	1	18	1,6	-0,7	-82,8	0	1	1	11,9	11,9	17	-1,3	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	18	1,6	-0,7	-82,8	0	1	1	11,9	11,9	17	-1,3	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	18	1,6	0,0	-82,8	0	1	1	11,9	11,9	17	-1,3	-0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
26	8,60	1	37	1	16	-0,8	0,5	-5,0	63	0	0	11,9	6,3	16	1,6	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	4	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	16	-1,2	-0,9	-5,0	36	0	0	11,9	11,9	16	1,6	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	4	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	16	-1,2	-0,9	-5,0	36	0	0	11,9	11,9	16	1,6	-1,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	4	0,0	27	0	10
77	8,60		37	1	16	1,8	0,7	-88,7	0	1	1	11,9	11,9	8	0,4	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
92	8,60		75	3	16	1,8	0,7	-88,7	0	1	1	11,9	11,9	8	0,4	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	20	10
2.5			50	5	16	1,8	0,7	-88,7	0	1	1	11,9	11,9	8	0,4	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
92	8,60		37	1	16	2,1	1,5	-99,6	0	1	1	11,9	11,9	16	1,3	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
107	8,60		75	3	16	2,1	1,5	-99,6	0	1	1	11,9	11,9	16	1,3	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	116	10
2.5			50	5	16	2,1	1,0	-99,6	0	1	1	11,9	11,9	16	1,3	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
107	8,60		37	1	16	2,3	0,8	-106,7	0	1	1	11,9	11,9	7	-0,2	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	0	10
122	8,60		75	3	16	2,3	0,8	-106,7	0	1	1	11,9	11,9	7	-0,2	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	24	10
2.5			50	5	16	2,3	0,8	-106,7	0	1	1	11,9	11,9	7	-0,2	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	0	10
122	8,60	1	37	1	16	2,3	1,3	-105,8	0	1	1	11,9	11,9	15	-1,2	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
43	8,60	/	75	3	16	2,3	1,6	-105,8	0	1	1	11,9	11,9	15	-1,2	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	16	2,3	1,6	-105,8	0	1	1	11,9	11,9	15	-1,2	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
25	8,60	1	37	1	18	-0,8	-0,5	-5,0	62	0	0	11,9	6,3	18	-1,5	-0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	4	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	18	-1,3	0,9	-5,0	35	0	0	11,9	11,9	18	-1,5	-0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	4	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	18	-1,3	0,9	-5,0	35	0	0	11,9	11,9	18	-1,5	-1,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	4	0,0	27	0	10
76	8,60		37	1	18	1,9	-0,3	-90,5	0	1	1	11,9	11,9	18	-0,5	-0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
91	8,60		75	3	18	1,9	-0,3	-90,5	0	1	1	11,9	11,9	18	-0,5	-0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	20	10
2.5			50	5	18	1,9	-0,3	-90,5	0	1	1	11,9	11,9	18	-0,5	-0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
91	8,60		37	1	18	2,1	-1,1	-101,7	0	1	1	11,9	11,9	18	-1,3	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
106	8,60		75	3	18	2,1	-1,1	-101,7	0	1	1	11,9	11,9	18	-1,3	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	116	10
2.5			50	5	18	2,1	0,4	-101,7	0	1	1	11,9	11,9	18	-1,3	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
106	8,60		37	1	18	2,3	-0,4	-108,9	0	1	1	11,9	11,9	7	0,2	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
121	8,60		75	3	18	2,3	-0,4	-108,9	0	1	1	11,9	11,9	7	0,2	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	24	10
2.5			50	5	18	2,3	-0,4	-108,9	0	1	1	11,9	11,9	7	0,2	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
121	8,60	1	37	1	18	2,3	-0,8	-108,0	0	1	1	11,9	11,9	17	1,4	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	18	2,3	-1,1	-108,0	0	1	1	11,9	11,9	17	1,4	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	18	2,3	-1,1	-108,0	0	1	1	11,9	11,9	17	1,4	-0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
28	8,60	1	37	1	12	-0,6	-0,5	-4,5	70	0	0	11,9	11,9	12	-1,1	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
79	8,60	/	75	3	16	-0,9	0,4	-4,2	43	0	0	11,9	11,9	12	-1,1	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	16	-0,9	0,4	-4,2	43	0	0	11,9	11,9	12	-1,1	-0,9	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
79	8,60		37	1	12	1,4	0,2	-70,5	0	0	1	11,9	11,9	8	-0,4	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
94	8,60		75	3	12	1,4	0,2	-70,5	0	0	1	11,9	11,9	8	-0,4	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	20	10
2.5			50	5	12	1,4	0,2	-70,5	0	0	1	11,9	11,9	8	-0,4	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	1	0,0	27	0	10
94	8,60		37	1	16	1,5	-0,3	-78,1	0	0	1	11,9	11,9	16	-1,2	0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
109	8,60		75	3	16	1,5	1,1	-78,1	0	0	1	11,9	11,9	16	-1,2	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	116	10
2.5			50	5	16	1,5	1,1	-78,1	0	0	1	11,9	11,9	16	-1,2	-0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	3	0,0	27	0	10
109	8,60		37	1	16	1,5	0,6	-83,4	0	1	1	11,9	11,9	7	0,2	0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	0	10
124	8,60		75	3	16	1,5	0,6	-83,4	0	1	1	11,9	11,9	7	0,2	0,0	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	0	0	0,0	27	24	10
2.5			50	5	16	1,5	0,6	-83,4																			

C.D.S.

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

Filoz	Quota Iniz. Final	Tra	Sez Bas Alt	C on c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE							VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE															
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
2.5		4	50	5	14	0,0	-0,8	-20,5	0	0	0	11,9	11,9	14	2,2	0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	5	0,0	27	0	10
23	8,60	3	37	1	14	0,8	1,5	-43,3	0	0	0	11,9	11,9	18	2,6	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
74	8,60	/	75	3	14	0,9	1,5	-43,3	0	0	0	11,9	11,9	18	2,6	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	14	0,9	-0,7	-43,3	0	0	0	11,9	11,9	18	2,6	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
23	8,60	4	37	1	14	1,3	1,0	-62,3	0	0	1	11,9	11,9	18	2,2	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
74	8,60	/	75	3	14	1,3	1,0	-62,3	0	0	1	11,9	11,9	18	2,2	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	14	1,3	-0,7	-62,3	0	0	1	11,9	11,9	18	2,2	-0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
119	8,60	2	37	1	18	1,6	-1,1	-71,3	0	0	1	11,9	11,9	14	-2,4	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	18	1,6	1,6	-71,3	0	0	1	11,9	11,9	14	-2,4	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	18	1,6	1,6	-71,3	0	0	1	11,9	11,9	14	-2,4	-0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
119	8,60	3	37	1	18	1,0	-1,4	-43,2	0	0	0	11,9	11,9	18	-3,3	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	18	1,0	2,3	-43,2	0	0	0	11,9	11,9	18	-3,3	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	18	0,8	2,3	-43,2	0	0	0	11,9	11,9	18	-3,3	-1,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	0	10
119	8,60	4	37	1	7	-0,1	-0,1	1,2	96	0	0	11,9	11,9	18	-2,2	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
40	8,60	/	75	3	7	-0,4	-0,1	1,2	9	1	0	11,9	11,9	18	-2,2	0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	7	-0,4	-0,1	1,2	9	1	0	11,9	11,9	18	-2,2	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
26	8,60	2	37	1	16	-0,5	0,8	-23,0	0	0	0	11,9	11,9	16	2,4	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	16	-0,5	-1,3	-23,0	0	0	0	11,9	11,9	16	2,4	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	16	-0,4	-1,3	-23,0	0	0	0	11,9	11,9	16	2,4	-0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
26	8,60	3	37	1	16	0,8	1,5	-50,4	0	0	0	11,9	11,9	16	2,8	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	16	0,8	1,5	-50,4	0	0	0	11,9	11,9	16	2,8	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	16	0,7	-0,9	-50,4	0	0	0	11,9	11,9	16	2,8	-0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	7	0,0	27	0	10
26	8,60	4	37	1	16	1,5	1,7	-75,8	0	0	1	11,9	11,9	16	2,4	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
77	8,60	/	75	3	16	1,5	1,7	-75,8	0	0	1	11,9	11,9	16	2,4	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	16	1,5	-0,3	-75,8	0	0	1	11,9	11,9	16	2,4	-0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
122	8,60	2	37	1	16	2,2	2,0	-91,0	0	1	1	11,9	11,9	16	-2,6	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	0	10
43	8,60	/	75	3	16	2,2	3,0	-91,0	0	1	1	11,9	11,9	16	-2,6	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	16	2,2	3,0	-91,0	0	1	1	11,9	11,9	16	-2,6	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	7	0,0	27	0	10
122	8,60	3	37	1	16	1,1	-1,1	-54,8	0	0	1	11,9	11,9	16	-3,6	0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	9	0,0	27	0	10
43	8,60	/	75	3	16	1,1	3,0	-54,8	0	0	1	11,9	11,9	16	-3,6	0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	9	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	16	1,0	3,0	-54,8	0	0	0	11,9	11,9	16	-3,6	-0,9	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	9	0,0	27	0	10
122	8,60	4	37	1	16	-1,6	-1,7	-13,9	85	0	0	11,9	11,9	16	-2,9	1,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	0	10
43	8,60	/	75	3	9	-0,4	-0,6	1,3	9	1	0	11,9	11,9	16	-2,9	1,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	9	-0,4	-0,5	1,3	8	1	0	11,9	6,3	16	-2,9	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	0	10
25	8,60	2	37	1	18	-0,4	-0,9	-23,2	0	0	0	11,9	11,9	18	-2,6	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	18	-0,4	1,3	-23,2	0	0	0	11,9	11,9	18	-2,6	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	18	-0,4	1,3	-23,2	0	0	0	11,9	11,9	18	-2,6	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
25	8,60	3	37	1	18	0,8	-1,5	-51,1	0	0	0	11,9	11,9	18	-3,0	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	18	0,8	-1,5	-51,1	0	0	0	11,9	11,9	18	-3,0	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	18	0,8	1,1	-51,1	0	0	0	11,9	11,9	18	-3,0	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	0	10
25	8,60	4	37	1	18	1,5	-1,5	-77,2	0	0	1	11,9	11,9	18	-2,5	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
76	8,60	/	75	3	18	1,5	-1,5	-77,2	0	0	1	11,9	11,9	18	-2,5	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	18	1,5	0,7	-77,2	0	0	1	11,9	11,9	18	-2,5	-0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
121	8,60	2	37	1	18	2,2	0,5	-93,0	0	1	1	11,9	11,9	18	2,7	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	18	2,2	-2,5	-93,0	0	1	1	11,9	11,9	18	2,7	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	7	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	18	2,2	-2,5	-93,0	0	1	1	11,9	11,9	18	2,7	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	7	0,0	27	0	10
121	8,60	3	37	1	18	1,1	1,6	-56,0	0	0	1	11,9	11,9	18	3,8	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	10	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	18	1,1	-2,8	-56,0	0	0	1	11,9	11,9	18	3,8	0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	10	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	18	1,0	-2,8	-56,0	0	0	1	11,9	11,9	18	3,8	-0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	10	0,0	27	0	10
121	8,60	4	37	1	17	-0,4	0,5	0,3	14	0	0	11,9	11,9	18	3,1	1,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	0	10
42	8,60	/	75	3	7	-0,4	0,3	1,5	8	1	0	11,9	11,9	18	3,1	1,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	7	-0,4	0,2	1,5	7	1	0	11,9	6,3	18	3,1	0,5	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	0	10
28	8,60	2	37	1	12	-0,4	-1,1	-20,0	0	0	0	11,9	11,9	12	-2,1	0,9	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	5	0,0	27	0	10
79	8,60	/	75	3	12	-0,4	-1,1	-20,0	0	0	0	11,9	11,9	12	-2,1	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	5	0,0	27	86	10
2.5		4	50	5	12	-0,1	0,8	-20,0	0	0	0	11,9	11,9	12	-2,1	0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	5	0,0	27	0	10
28	8,60	3	37	1	12	0,8	-1,4	-42,5	0	0	0	11,9	11,9	16	-2,5	0,8	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0</						

C.D.S.

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

Filo Iniz Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final t	Tra a	Sez Bas Alt	Co n	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 Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
124	8,60	2	37	1	16	1,6	1,1	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	12	2,4	0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10
45	8,60	/	75	3	16	1,6	-1,6	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	12	2,4	0,3	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	16	1,6	-1,6	-70,7	0	0	1	11,9	11,9	12	2,4	-0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
124	8,60	3	37	1	16	1,0	1,4	-42,8	0	0	0	11,9	11,9	16	3,3	-0,1	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	0	10
45	8,60	/	75	3	16	1,0	-2,3	-42,8	0	0	0	11,9	11,9	16	3,3	-0,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	16	0,8	-2,3	-42,8	0	0	0	11,9	11,9	16	3,3	-1,2	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	8	0,0	27	0	10
124	8,60	4	37	1	9	-0,1	0,1	1,1	96	0	0	11,9	11,9	16	2,2	0,7	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	0	10
45	8,60	/	75	3	9	-0,4	0,1	1,1	10	1	0	11,9	11,9	16	2,2	0,6	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	2	6	0,0	27	114	10
2.5		4	50	5	9	-0,4	0,1	1,1	10	1	0	11,9	11,9	16	2,2	-0,4	0,0	40,1	50,9	14,9	0,0	1	6	0,0	27	0	10

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)			
23	8,60	1	Rara													Rara cls	192,0	3,6	5	1	-0,7	-0,3	-3,3
74	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	-0,7	-0,4	-3,7				Rara fer	3600	17	5	1	-0,7	-0,3	-3,3	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	-0,7	-0,4	-3,6				Perm cls	144,0	3,9	5	1	-0,7	-0,4	-3,6	
74	8,60		Rara													Rara cls	192,0	16,4	3	1	1,1	-0,3	-53,2
89	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	4	1	1,1	-0,3	-56,8				Rara fer	3600	95	3	1	1,1	-0,3	-53,2	
			Perm	0,0	0,000	0	4	1	1,1	-0,2	-55,1				Perm cls	144,0	17,0	2	1	1,1	-0,2	-55,1	
89	8,60		Rara													Rara cls	192,0	18,0	3	1	1,2	-0,4	-57,6
104	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	4	1	1,2	-0,6	-61,2				Rara fer	3600	104	3	1	1,2	-0,4	-57,6	
			Perm	0,0	0,000	0	4	1	1,2	-0,5	-59,3				Perm cls	144,0	18,5	3	1	1,2	-0,4	-59,3	
104	8,60		Rara													Rara cls	192,0	18,4	2	1	1,2	-0,4	-59,8
119	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	2	1	1,2	-0,5	-63,5				Rara fer	3600	106	2	1	1,2	-0,4	-59,8	
			Perm	0,0	0,000	0	2	1	1,2	-0,4	-61,5				Perm cls	144,0	18,9	2	1	1,2	-0,4	-61,5	
119	8,60	1	Rara													Rara cls	192,0	17,6	3	1	1,2	-0,4	-56,1
40	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	1	1	1,1	-0,9	-59,7				Rara fer	3600	101	3	1	1,2	-0,4	-56,1	
		4	Perm	0,0	0,000	0	1	1	1,1	-0,8	-57,9				Perm cls	144,0	18,1	3	1	1,2	-0,3	-57,9	
26	8,60	1	Rara													Rara cls	192,0	6,0	5	1	-1,1	-0,8	-4,5
77	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	-1,2	-0,9	-5,1				Rara fer	3600	37	5	1	-1,1	-0,8	-4,5	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	-1,1	-0,8	-4,7				Perm cls	144,0	6,2	5	1	-1,1	-0,8	-4,7	
77	8,60		Rara													Rara cls	192,0	24,4	1	1	1,7	0,7	-77,1
92	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	1	1	1,8	0,7	-82,0				Rara fer	3600	141	1	1	1,7	0,7	-77,1	
			Perm	0,0	0,000	0	1	1	1,7	0,7	-76,6				Perm cls	144,0	24,2	1	1	1,7	0,7	-76,6	
92	8,60		Rara													Rara cls	192,0	26,6	4	1	1,9	0,7	-84,0
107	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	2	1	1,9	1,0	-88,9				Rara fer	3600	154	4	1	1,9	0,7	-84,0	
			Perm	0,0	0,000	0	2	1	1,8	1,0	-83,3				Perm cls	144,0	26,3	3	1	1,9	0,9	-83,3	
107	8,60		Rara													Rara cls	192,0	27,5	3	1	2,0	0,8	-86,7
122	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	4	1	2,1	0,8	-91,7				Rara fer	3600	159	3	1	2,0	0,8	-86,7	
			Perm	0,0	0,000	0	4	1	1,9	0,8	-86,0				Perm cls	144,0	27,2	3	1	1,9	0,8	-86,0	
122	8,60	1	Rara													Rara cls	192,0	25,7	2	1	1,8	0,7	-81,1
43	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,8	1,6	-86,0				Rara fer	3600	149	2	1	1,8	0,7	-81,1	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,7	1,5	-80,8				Perm cls	144,0	25,6	3	1	1,8	1,0	-80,8	
25	8,60	1	Rara													Rara cls	192,0	6,6	5	1	-1,2	0,7	-4,6
76	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	-1,3	0,8	-5,2				Rara fer	3600	45	5	1	-1,2	0,7	-4,6	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	-1,2	0,8	-4,9				Perm cls	144,0	6,7	5	1	-1,2	0,8	-4,9	
76	8,60		Rara													Rara cls	192,0	25,4	1	1	1,8	-0,2	-80,2
91	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	1	1	1,9	-0,2	-85,1				Rara fer	3600	147	1	1	1,8	-0,2	-80,2	
			Perm	0,0	0,000	0	1	1	1,8	-0,3	-79,3				Perm cls	144,0	25,1	1	1	1,8	-0,3	-79,3	
91	8,60		Rara													Rara cls	192,0	27,7	3	1	2,0	-0,3	-87,4
106	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	2	1	2,0	-0,4	-92,5				Rara fer	3600	160	3	1	2,0	-0,3	-87,4	
		4	Perm	0,0	0,000	0	2	1	1,9	-0,5	-86,3				Perm cls	144,0	27,2	3	1	1,9	-0,4	-86,3	
106	8,60		Rara													Rara cls	192,0	28,5	4	1	2,0	-0,2	-90,0
121	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	4	1	2,1	-0,2	-95,1				Rara fer	3600	165	4	1	2,0	-0,2	-90,0	
			Perm	0,0	0,000	0	4	1	2,0	-0,3	-88,9				Perm cls	144,0	28,1	4	1	2,0	-0,3	-88,9	
121	8,60	1	Rara													Rara cls	192,0	26,6	3	1	1,9	-0,5	-84,2
42	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	1,9	-1,2	-89,1				Rara fer	3600	154	3	1	1,9	-0,5	-84,2	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	1,7	-1,2	-83,4				Perm cls	144,0	26,3	3	1	1,9	-0,6	-83,4	
28	8,60	1	Rara													Rara cls	192,0	3,6	5	1	-0,7	0,3	-3,3
79	8,60	/	Freq	0,2	0,000	0	5	1	-0,7	0,4	-3,7				Rara fer	3600	17	5	1	-0,7	0,3	-3,3	
		4	Perm	0,0	0,000	0	5	1	-0,7	0,4	-3,5				Perm cls	144,0	3,8	5	1	-0,7	0,4	-3,5	

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI								
			Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm	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)
79 94	8,60 8,60		Rara Freq Perm											Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	16,8 97 17,1	3 3 2	1 1 1	1,1 1,1 1,1	0,3 0,3 0,2	-54,5 -54,5 -55,6
94 109	8,60 8,60		Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 4	1 1	1,1 1,2	0,3 0,6	-58,1 -62,6			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	18,4 106 18,7	3 3 3	1 1 1	1,2 1,2 1,2	0,5 0,5 0,4	-59,0 -59,0 -60,0
109 124	8,60 8,60		Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	2 2	1 1	1,2 1,2	0,5 0,4	-64,9 -62,3			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	18,8 109 19,1	2 2 2	1 1 1	1,2 1,2 1,2	0,5 0,5 0,4	-61,2 -61,2 -62,3
124 45	8,60 8,60	1 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	1,2 1,1	0,9 0,8	-60,9 -58,6			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	17,9 103 18,3	3 3 3	1 1 1	1,2 1,2 1,2	0,4 0,4 0,3	-57,3 -57,3 -58,6
23 74	8,60 8,60	2 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	-0,3 -0,3	0,9 0,9	-16,2 -15,8			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	4,7 27 5,0	1 1 1	1 1 1	-0,4 -0,4 -0,3	0,8 0,8 0,9	-14,7 -14,7 -15,8
23 74	8,60 8,60	3 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	0,4 0,4	1,1 1,1	-34,4 -33,5			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	9,8 56 10,4	5 5 5	1 1 1	0,6 0,6 0,7	-0,7 -0,7 -0,6	-31,7 -31,7 -33,5
23 74	8,60 8,60	4 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	1,0 1,0	-0,8 -0,7	-49,6 -48,2			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	14,5 83 15,1	3 3 3	1 1 1	1,0 1,0 1,0	-0,2 -0,2 -0,1	-46,3 -46,3 -48,2
119 40	8,60 8,60	2 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 5	1 1	1,0 0,7	-1,1 1,2	-46,4 -45,0			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	13,6 78 14,1	2 2 2	1 1 1	0,9 0,9 1,0	-0,6 -0,6 -0,6	-43,2 -43,2 -45,0
119 40	8,60 8,60	3 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	-0,2 -0,2	1,5 1,4	-24,5 -23,7			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	6,8 39 7,2	1 1 1	1 1 1	0,4 0,4 0,4	-1,0 -1,0 -1,0	-22,4 -22,4 -23,7
119 40	8,60 8,60	4 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	-0,5 -0,5	-0,7 -0,7	-5,4 -5,2			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	3,1 15 3,1	5 5 5	1 1 1	-0,6 -0,6 -0,6	0,5 0,5 0,6	-4,8 -4,8 -5,2
26 77	8,60 8,60	2 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	-0,2 -0,2	-1,1 -1,0	-22,7 -21,2			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	6,4 37 6,5	1 1 1	1 1 1	-0,4 -0,4 -0,4	0,8 0,8 0,8	-20,6 -20,6 -21,2
26 77	8,60 8,60	3 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	0,7 0,6	1,5 1,4	-48,6 -45,4			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	13,5 78 13,7	4 4 4	1 1 1	0,8 0,8 0,8	-0,3 -0,3 -0,2	-44,8 -44,8 -45,4
26 77	8,60 8,60	4 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	1,5 1,4	1,6 1,5	-71,2 -66,6			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	21,0 121 21,0	4 4 4	1 1 1	1,5 1,5 1,5	0,5 0,5 0,6	-66,6 -66,6 -66,6
122 43	8,60 8,60	2 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	1,2 1,2	2,1 2,0	-65,6 -61,9			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	19,2 111 19,4	2 2 2	1 1 1	1,3 1,3 1,3	0,4 0,4 0,4	-61,2 -61,2 -61,9
122 43	8,60 8,60	3 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	-0,1 -0,1	1,7 1,6	-34,0 -32,3			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	8,6 51 9,1	2 2 2	1 1 1	0,3 0,3 0,3	-0,8 -0,8 -0,8	-31,2 -31,2 -32,3
122 43	8,60 8,60	4 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	-1,1 -1,0	-1,3 -1,3	-7,4 -7,0			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	5,0 24 5,1	1 1 1	1 1 1	-1,0 -1,0 -1,0	-1,3 -1,3 -1,3	-6,6 -6,6 -7,0
25 76	8,60 8,60	2 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	-0,3 -0,3	1,2 1,1	-23,3 -21,8			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	6,4 37 6,4	1 1 1	1 1 1	-0,4 -0,4 -0,3	-0,9 -0,9 -0,9	-21,2 -21,2 -21,8
25 76	8,60 8,60	3 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	0,7 0,7	-1,5 -1,4	-50,2 -46,8			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	13,8 80 14,1	3 3 3	1 1 1	0,7 0,7 0,8	-0,4 -0,4 -0,5	-46,4 -46,4 -46,8
25 76	8,60 8,60	4 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	1,6 1,4	-1,3 -1,3	-73,9 -68,9			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	21,8 126 21,7	3 3 3	1 1 1	1,5 1,5 1,5	-0,5 -0,5 -0,6	-69,3 -69,3 -68,9
121 42	8,60 8,60	2 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	1,3 1,3	-2,0 -1,9	-67,8 -63,7			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	19,8 114 20,0	3 3 3	1 1 1	1,3 1,3 1,4	-0,7 -0,7 -0,7	-63,4 -63,4 -63,7
121 42	8,60 8,60	3 / 4	Rara Freq Perm	0,2 0,0	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	0,0 0,0	-1,8 -1,7	-35,0 -33,0			Rara cls Rara fer Perm cls	192,0 3600 144,0	8,7 52 9,2	2 2 2	1 1 1	0,2 0,2 0,3	0,9 0,9 0,9	-32,1 -32,1 -33,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																					
		FESSURAZIONE										FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm 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)	
121	8,60	4	Rara	0,2	0,000	0	1	1	-1,2	1,3	-7,6			Rara cls	192,0	5,5	1	1	-1,1	1,2	-6,8
42	8,60	/	Freq	0,0	0,000	0	1	1	-1,1	1,2	-7,1			Rara fer	3600	26	1	1	-1,1	1,2	-6,8
		4	Perm	0,0	0,000	0	1	1	-1,1	1,2	-7,1			Perm cls	144,0	5,5	1	1	-1,1	1,2	-7,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	4	18113	-4390	13082	31186	41273	-21506	3	4	18	18	13,5	13,5	14,1	15,2	1,7	1,4	-13,8			
0	1	6	14392	-8423	11057	33195	53566	-25587	3	5	18	19	13,5	13,6	14,6	18,3	1,4	1,4	-14,2			
0	1	10	30240	11948	3602	-11915	-59906	7021	0	4	17	18	13,5	22,5	13,5	28,1	0,5	1,9	-18,5			
0	1	11	30033	11349	15234	-1988	3697	2752	10	0	19	15	13,5	13,5	13,5	13,5	1,9	2,1	-21,1			
0	1	42	34117	738	10814	22352	39047	22898	2	4	17	19	13,5	13,5	13,7	14,4	1,4	1,4	-13,6			
0	1	45	28942	1034	3432	-11589	-54078	-7920	0	4	17	19	13,5	18,7	13,5	25,0	0,4	1,8	-17,8			
0	1	440	16785	-5904	12537	32543	48636	-24352	3	4	18	18	13,5	13,5	14,5	17,4	1,6	1,4	-14,0			
0	1	444	33244	9296	2197	-18984	-61929	12896	1	4	17	18	13,5	22,6	13,5	28,5	0,3	1,8	-17,6			
0	1	446	32384	5453	4383	-23076	-59096	18063	2	5	30	20	13,5	21,0	13,5	28,0	0,6	1,7	-16,5			
0	1	448	29263	1700	5504	-23161	-52850	19477	2	4	18	19	13,5	18,6	14,4	26,0	0,7	1,5	-15,5			
0	1	459	-732	13712	4613	25759	-95551	-10000	3	11	17	72	13,5	34,0	13,5	33,1	0,6	1,4	-13,8			
0	1	460	-2641	12343	5200	29442	-92451	-10382	3	6	17	21	13,5	33,7	13,5	32,0	0,7	1,3	-13,1			
0	1	461	6198	6922	5704	-26449	-86125	10470	3	7	18	29	13,5	30,6	13,5	29,4	0,7	1,2	-12,3			
0	1	462	4517	1931	8345	-24458	-76992	11311	2	7	18	34	13,5	26,8	13,5	26,0	1,1	1,2	-11,6			
0	1	464	15331	20458	9121	-24088	-101422	7126	2	7	18	31	13,5	37,9	13,5	44,7	1,2	1,6	-16,0			
0	1	465	23075	16454	7568	-25620	-100139	8705	2	9	19	46	13,5	36,5	13,5	43,4	1,0	1,5	-15,1			
0	1	466	25231	9650	3899	-25152	-92351	11237	2	11	18	82	13,5	32,3	13,5	40,0	0,5	1,4	-14,3			
0	1	467	23357	3049	9728	-22503	-80404	12407	2	5	17	19	13,5	29,0	14,7	35,8	1,2	1,3	-13,4			
0	1	468	1686	-617	17352	33848	-65096	-19870	3	5	17	18	13,5	25,2	14,2	30,1	2,2	1,3	-12,8			
0	1	473	-1018	-26517	1694	-7624	72016	-4124	2	6	17	23	13,5	32,0	13,5	21,1	0,2	1,4	-14,5			
0	1	475	3073	-20411	1635	8158	97576	-7739	1	7	18	27	13,5	33,5	13,5	30,7	0,2	1,5	-15,4			
0	1	476	376	5322	5332	18949	-97260	-9806	2	7	18	26	13,5	34,3	13,5	34,4	0,7	1,5	-14,6			
0	1	477	8127	-7397	3790	-13606	127443	-13364	2	7	16	18	13,5	33,7	13,5	43,8	0,5	1,7	-16,9			
0	1	478	5803	15389	7117	-19260	-99608	8752	4	9	45	52	13,5	36,0	13,5	42,7	0,9	1,6	-16,5			
0	1	509	8650	-16870	22716	29591	64073	-18946	3	5	18	19	13,5	22,9	14,1	22,5	2,9	1,3	-12,5			
0	1	531	7082	1536	20898	31583	-60151	-19495	3	5	18	18	13,5	23,3	14,1	27,4	2,7	1,3	-12,7			
0	1	561	13245	-798	9168	32694	45634	25219	3	4	18	18	13,5	13,5	14,0	17,2	1,2	1,4	-13,8			
0	1	569	27649	-9907	4739	-19652	-40761	-22802	2	7	17	59	13,5	13,5	14,3	22,6	0,6	1,5	-14,8			
0	1	570	-583	-20458	9600	-22427	-58312	-14007	2	7	17	36	13,5	17,8	13,5	24,7	1,2	1,3	-12,6			
0	1	573	31464	-6590	4705	-19929	-50927	-21929	2	4	23	18	13,5	17,0	13,5	25,0	0,6	1,6	-15,8			
0	1	574	6626	-14415	4525	-25011	-71192	-13491	2	8	18	45	13,5	22,2	13,5	26,6	0,6	1,3	-13,4			
0	1	577	33312	-1658	3241	-16231	-56009	-14226	1	4	18	18	13,5	19,9	13,5	25,1	0,4	1,7	-16,8			
0	1	578	-972	-25657	6748	31456	94627	12348	3	10	17	44	13,5	27,8	13,5	29,0	0,9	1,4	-14,2			
0	1	581	1034	-27972	7056	28309	95981	10334	3	8	17	28	13,5	29,6	13,5	29,9	0,9	1,5	-15,0			
0	1	584	6617	179	3606	-26662	-28625	27226	2	3	17	19	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	1,6	-15,8			
0	1	585	27940	285	2465	22862	-27608	-18828	2	3	17	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,3	1,7	-16,9			
0	1	586	38507	122	3872	19128	-22362	18136	1	3	25	18	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	1,8	-18,1			
0	1	587	23259	-12826	4545	-3967	69813	2090	6	7	16	31	13,5	15,7	13,5	22,1	0,6	1,8	-18,3			
0	1	588	3981	-21704	6581	21212	95834	10720	2	11	18	62	13,5	27,0	13,5	29,7	0,8	1,5	-15,4			
0	1	589	2132	-21046	5718	13984	-74891	-8455	2	7	16	31	13,5	23,0	13,5	20,9	0,7	1,4	-14,0			
0	1	590	-1040	-23074	3479	-10538	-55627	-5387	2	5	16	18	13,5	16,4	13,5	13,5	0,4	1,3	-13,1			
0	1	591	10540	16242	6318	-11943	102133	11241	2	12	43	84	13,5	33,6	13,5	36,7	0,8	1,6	-16,0			
0	1	592	-191	-1965	760	6744	64686	-6503	1	5	16	18	13,5	23,5	13,5	22,6	0,1	1,5	-14,8			
0	1	593	-752	-15278	1530	-5140	-51247	-4983	1	5	14	19	13,5	15,5	13,5	13,5	0,2	1,4	-13,8			
0	1	594	37182	8671	10054	11145	-7411	-2468	2	1	17	15	13,5	13,5	13,5	13,5	1,3	2,0	-19,7			

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 *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq	
0	2	106	17029	-5095	27587	-458	75123	984	15	5	18	18	13,5	16,2	13,5	28,9	3,5	3,9	-38,6				

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 kqm/m	My kqm/m	Mxy kqm/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	115	16639	-6280	26501	361	74037	-966	16	5	18	18	13,5	15,7	13,5	28,1	3,4	3,9	-38,8				
0	2	117	2292	6130	14842	8810	3718	-6224	1	1	15	16	13,5	13,5	13,5	13,5	1,9	4,1	-41,4				
0	2	123	13288	-5205	31751	-4555	73462	-759	0	5	15	18	13,5	16,4	13,5	28,8	4,1	3,8	-37,9				
0	2	129	2269	-3631	3864	-22257	-111551	-3472	0	7	17	18	13,5	39,2	13,5	19,8	0,5	2,2	-22,3				
0	2	130	-251	-11581	1645	16290	-127005	-148	2	9	17	25	13,5	42,4	13,5	21,3	0,2	2,5	-25,0				
0	2	131	-1137	-12203	1359	-9669	-126620	342	2	9	17	27	13,5	42,0	13,5	21,1	0,2	2,5	-24,5				
0	2	155	-1101	-10952	2088	-13228	-124693	2559	2	8	17	23	13,5	41,7	13,5	21,0	0,3	2,5	-24,9				
0	2	160	-234	-15161	967	-15703	-125886	-1793	2	10	17	37	13,5	41,0	13,5	20,5	0,1	2,5	-24,8				
0	2	190	-1515	-3889	3653	-24091	-108027	1967	3	7	17	18	13,5	37,8	13,5	19,1	0,5	2,2	-22,3				
0	2	774	-55	-5746	2521	9758	-111978	-5435	2	7	17	18	13,5	38,6	13,5	19,5	0,3	2,7	-26,6				
0	2	776	5393	-45486	8540	14562	104238	-61	2	11	18	49	13,5	23,8	13,5	30,0	1,1	3,4	-34,0				
0	2	778	-909	-2382	5920	-15978	-108420	-4057	2	7	17	18	13,5	38,6	13,5	19,7	0,8	2,6	-26,0				
0	2	781	-1777	-4670	3960	-20190	-113400	-1311	2	7	17	18	13,5	39,6	13,5	20,0	0,5	2,4	-23,6				
0	2	782	1677	-1650	6437	-18105	-106198	-2919	2	7	18	18	13,5	38,1	13,5	19,5	0,8	2,5	-25,3				
0	2	786	2713	-1103	6659	-20147	-104675	-2145	3	6	27	18	13,5	37,7	13,5	19,3	0,9	2,5	-25,1				
0	2	792	-273	-7764	615	15337	-114169	-5607	2	7	17	19	13,5	38,6	13,5	19,4	0,1	2,7	-26,8				
0	2	794	5206	-25905	2935	-17617	108983	883	2	11	17	45	13,5	25,0	13,5	33,6	0,4	3,4	-34,0				
0	2	795	-1728	-9023	3219	-16142	-114741	-975	2	7	17	19	13,5	38,8	13,5	19,6	0,4	2,4	-23,9				
0	2	797	991	-6697	4474	-23081	-120686	-1385	3	7	18	18	13,5	41,7	13,5	21,1	0,6	2,3	-22,6				
0	2	821	-5958	10595	13896	21913	-59743	-2174	3	7	18	49	13,5	22,8	13,5	28,9	1,8	3,2	-32,5				
0	2	822	-5810	-55268	14327	22063	101378	-2299	3	9	18	35	13,5	22,9	13,5	29,1	1,8	3,2	-32,2				
0	2	823	-5502	-55724	14473	22139	101349	-2368	3	9	18	31	13,5	23,0	13,5	29,2	1,8	3,2	-32,0				
0	2	831	-68	-7375	2415	9135	-113501	6397	2	7	16	19	13,5	38,7	13,5	19,5	0,3	2,7	-26,7				
0	2	833	5287	-46477	8331	14436	102521	-474	2	8	18	23	13,5	23,2	13,5	30,3	1,1	3,4	-34,2				
0	2	836	5276	-27639	2969	-17431	107471	-1415	2	9	17	37	13,5	23,5	13,5	33,1	0,4	3,4	-34,2				
0	2	839	7858	10653	14458	-13289	-58418	-2306	2	10	17	94	13,5	22,3	13,5	29,2	1,8	3,2	-31,8				
0	2	842	-4593	10529	14436	21917	-57973	-2224	3	8	18	65	13,5	22,2	13,5	29,1	1,8	3,2	-31,5				
0	2	846	-4705	10514	14404	22087	-57911	-2322	3	8	18	67	13,5	22,2	13,5	29,1	1,8	3,1	-31,3				
0	2	850	-5057	-55744	14576	22324	100968	-2391	3	7	18	19	13,5	23,2	13,5	29,5	1,9	3,2	-31,5				
0	2	854	-5297	-55865	14505	22259	101102	-2301	3	8	18	25	13,5	23,1	13,5	29,3	1,9	3,2	-31,8				
0	2	898	-6184	-55185	12451	22161	102039	-2087	3	10	18	36	13,5	23,6	13,5	29,0	1,6	3,3	-32,9				
0	2	904	2858	-3320	3815	-25366	-119340	-1468	3	7	18	18	13,5	42,0	13,5	21,2	0,5	2,2	-21,6				
0	2	934	-6208	10980	11784	21838	-59261	1926	3	4	18	18	13,5	23,0	13,5	29,5	1,5	3,3	-33,3				
0	2	935	-5896	-57421	10909	22259	101902	2113	3	7	17	19	13,5	22,8	13,5	29,3	1,4	3,4	-33,5				
0	2	936	-3279	-59557	9793	22369	102578	2270	3	7	18	19	13,5	22,7	13,5	29,1	1,3	3,4	-33,8				
0	2	945	-1003	-3521	5616	-16214	-107365	4110	2	7	17	18	13,5	37,9	13,5	19,3	0,7	2,6	-26,1				
0	2	946	-1776	-4399	3582	-22296	-108347	1816	3	7	17	18	13,5	37,8	13,5	19,1	0,5	2,3	-23,0				
0	2	948	-1542	-7053	3075	-17488	-113576	1935	2	7	17	18	13,5	38,9	13,5	19,7	0,4	2,4	-24,3				
0	2	958	-4156	-55739	14364	21342	100648	-2067	3	7	17	18	13,5	23,2	13,5	29,7	1,8	3,2	-32,1				
0	2	962	-1088	-28917	4862	-22556	-90798	-3846	3	8	17	31	13,5	27,6	13,5	14,1	0,6	2,1	-21,2				
0	2	963	3798	-28829	9024	-17993	-81519	-1877	2	8	18	31	13,5	24,9	13,5	13,5	1,2	2,6	-25,7				
0	2	964	3411	-28967	8737	-18033	-81828	-1836	2	8	17	31	13,5	24,9	13,5	13,5	1,1	2,6	-25,9				
0	2	965	-1476	-24368	13043	15635	70695	2049	2	7	17	28	13,5	15,6	13,5	22,2	1,7	3,1	-30,8				
0	2	966	-1554	-24233	12570	15509	70567	1916	2	7	17	28	13,5	15,3	13,5	22,1	1,6	3,1	-31,1				
0	2	967	-3991	-54889	13944	21095	100353	-2015	3	7	18	18	13,5	23,3	13,5	29,7	1,8	3,3	-32,6				
0	2	968	-3975	-54724	13419	20930	100319	-1921	3	7	18	18	13,5	23,2	13,5	29,7	1,7	3,3	-32,8				
0	2	969	6383	3228	10902	-18273	-82654	1966	2	6	18	24	13,5	29,8	13,5	24,6	1,4	2,8	-28,3				
0	2	970	5938	3126	10558	-18294	-82803	1947	2	6	17	23	13,5	29,8	13,5	24,3	1,3	2,9	-28,5				
0	2	971	4969	-331	7865	-21949	-101949	1701	3	6	33	18	13,5	37,1	13,5	19,1	1,0	2,4	-24,3				
0	2	972	4477	-449	7646	-22006	-102507	1717	2	6	17	18	13,5	37,2	13,5	19,1	1,0	2,5	-24,5				
0	2	973	10728	369	898	-5185	-5462	-5035	0	1	14	14	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	3,9	-39,3				
0	2	974	-249	-28004	6886	16720	73142	1996	2	7	17	29	13,5	13,5	13,5	21,8	0,9	3,7	-36,8				
0	2	976	52	-33309	5129	-20990	-89577	-1351	2	13	18	70	13,5	25,8	13,5	13,5	0,7	2,1	-20,8				
0	2	977	4170	-28649	9190	-17935	-81182	-1942	2	8	17	30	13,5	24,8	13,5	13,5	1,2	2,5	-25,4				
0	2	978	-1429	-24800	13342	15788	70977	2110	2	7	17	29	13,5	15,8	13,5	22,2	1,7	3,1	-30,6				
0	2	979	-88	-13071	6913	16325	66078	-2106	2	7	17	32	13,5	13,5	13,5	21,0	0,9	3,6	-36,0				
0	2	980	12118	-199	874	-5169	5680	5012	0	1	17	15	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	3,8	-38,3				
0	2	981	-4095	-55259	14252	21263	100480	-2060	3	7	18	18	13,5	23,3	13,5	29,7	1,8	3,2	-32,3				
0	2	982	8349	3296	11098	-17625	-82496	-2193	2	8	18	44	13,5	29,2	13,5	24,7	1,4	2,8	-28,0				
0	2	983	5435	-254	7993	-21803	-101417	1728	4	6	50	18	13,5	37,0	13,5	19,0	1,0	2,4	-24,1				
0	2	984	4196	-3115	3450	-22082	-104447	1239	2	7	18	18	13,5	36,7	13,5	18,6	0,4	2,1	-20,5				
0	2	985	3554	-5589	5506	-21687	-103307	1081	2	7	17	18	13,5	35,9	13,5	18,3	0,7	2,0	-19,7				
0	2	986	-30	-20594	1206	-18901	-89895	-15	2	8	17	30	13,5	27,9	3,5	14,0	0,2	1,8	-17,8				
0	2	987	10927	397	627	-4573	-4485	-4139	0	1	18	12	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	4,0	-40,1				
0	2	988	-907	-27725	6249	16546	73594	1373	2	9	17	40	13,5	13,5	13,5	21,5	0,8	3,8	-37,5				
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 *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	3	609	7500	18718	3722	-23372	-96738	-9222	2	7	17	29	13,5	35,5	13,5	42,0	0,5	1,7	-16,6			
0	3	610	2468	11462	2108	-20994	-92653	-8976	2	8	17	34	13,5	32,7	13,5	35,1	0,3	1,4	-14,4			
0	3	612	1197	11417	3754	-16989	-94304	-7049	2	7	17	32	13,5	33,6	13,5	41,2	0,5	1,7	-17,1			
0	3	613	-122	3090	4460	-15916	-91981	-9452	2	6	17	21	13,5	32,3	13,5	35,5	0,6	1,5	-14,8			
0	3	614	-542	-1520	3479	-12715	-84624	-7277	2	5	16	18	13,5	30,1	13,5	25,6	0,4	1,4	-13,9			
0	3	616	7206	-8947	3871	12019	112588	5588	2	7	16	19	13,5	28,7	13,5	38,2	0,5	1,7	-17,4			
0	3	617	-2006	-12770	1613	-11333	-93224	-9579	2	7	18	29	13,5	30,1	13,5	28,0	0,2	1,6	-15,6			
0	3	629	3287	-21016	5336	16863	90288	-8588	2	9	18	37	13,5	24,3	13,5	28,2	0,7	1,6	-15,9			
0	3	632	9351	11335	5723	10516	89272	-8168	1	9	16	54	13,5	27,3	13,5	31,8	0,7	1,6	-16,3			
0	3	633	6102	4248	16377	-24053	-70335	-13050	2	7	18	34	13,5	26,0	13,5	33,3	2,1	1,4	-14,0			
0	3	634	4794	3517	12959	-21012	-70672	-9224	2	5	17	19	13,5	26,1	13,5	28,1	1,7	1,2	-12,1			
0	3	636	8259	5527	13601	-26549	-80768	-13035	2	9	18	55	13,5	29,2	14,5	37,1	1,7	1,4	-14,3			
0	3	637	6209	4031	10575	-23136	-78787	-9150	4	7	50	35	13,5	28,0	13,5	30,7	1,4	1,2	-12,3			
0	3	640	10136	9999	7588	-28392	-90608	-12367	6	6	68	21	13,5	33,1	13,8	41,2	1,0	1,5	-15,0			
0	3	641	6806	7085	6551	-25068	-86485	-8893	2	6	18	27	13,5	30,9	13,5	33,9	0,8	1,3	-13,0			
0	3	644	10699	15201	3424	-28358	-97158	-10411	3	7	18	31	13,5	35,0	13,5	42,6	0,4	1,6	-15,8			
0	3	645	5529	11103	3637	-25596	-91418	-8524	3	6	18	23	13,5	32,9	13,5	35,3	0,5	1,4	-13,7			
0	3	647	315	2630	1573	-17094	-67670	-5437	2	11	17	93	13,5	22,7	13,5	15,6	0,2	1,1	-11,1			
0	3	674	6890	-25940	3162	-25096	93178	11426	4	10	45	51	13,5	25,3	13,5	27,8	0,4	1,5	-14,7			
0	3	680	884	4881	17298	-18577	-58136	-11100	2	8	17	67	13,5	21,9	13,5	28,1	2,2	1,4	-13,9			
0	3	681	1794	5216	17587	-21670	-64269	-12344	2	10	17	84	13,5	24,0	13,5	30,7	2,2	1,4	-14,0			
0	3	718	1887	-7624	513	-9307	-51184	-5990	2	4	18	19	13,5	16,3	13,5	18,1	0,1	1,3	-13,2			
0	3	719	528	-14403	385	-10023	-57524	-4222	2	5	18	18	13,5	17,8	13,5	15,0	0,0	1,2	-12,4			
0	3	720	5798	88	15399	14116	-45356	-5784	2	5	17	32	13,5	16,9	13,5	19,9	2,0	1,4	-13,7			
0	3	721	2286	-1650	10822	11957	-51060	-6337	2	4	17	18	13,5	19,1	13,5	17,6	1,4	1,3	-12,8			
0	3	722	895	-6969	5970	10254	-57058	-4253	2	5	16	18	13,5	19,2	13,5	14,5	0,8	1,2	-12,0			
0	3	723	603	-7214	897	7325	-51411	-4302	2	5	18	19	13,5	16,5	13,5	13,5	0,1	1,1	-11,4			
0	3	724	59	4438	6249	-6665	21172	4124	1	2	17	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,8	1,5	-14,6			
0	3	725	2927	4516	4204	-7174	7313	-6408	1	1	17	16	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	1,5	-15,4			
0	3	726	1091	-6670	4343	9168	-60526	-4829	2	5	17	18	13,5	20,3	13,5	13,5	0,6	1,1	-11,3			
0	3	727	-267	-5284	3297	-9210	-48532	-6402	2	4	15	18	13,5	16,3	13,5	13,5	0,4	1,1	-10,9			
0	3	728	-78	-3720	2460	-8670	-42008	-7025	2	4	16	18	13,5	14,3	13,5	13,5	0,3	1,1	-11,0			
0	3	729	-452	-24578	643	-9959	-42356	-9486	2	5	17	20	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	1,2	-11,9			
0	3	730	874	11975	847	10550	19576	-8137	3	2	72	18	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	1,3	-12,7			
0	3	731	4755	21162	4203	-8762	28142	-9924	2	6	22	69	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	1,4	-13,7			
0	3	732	-171	-16337	3307	-9197	-40532	-8575	2	4	17	20	13,5	13,5	13,5	13,5	0,4	1,2	-11,5			
0	3	733	701	8547	6847	10144	18875	-7625	2	5	16	60	13,5	13,5	13,5	13,5	0,9	1,2	-12,3			
0	3	734	3762	5663	11540	12586	27962	-10112	2	3	16	18	13,5	13,5	13,5	13,5	1,5	1,3	-13,3			

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 *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
1	1	317	0	0	0	-24246	-118331	-414	3	7	17	18	13,5	42,0	13,5	24,5	0,0		-36,4			
1	1	318	0	0	0	-24749	-117227	29	3	7	17	18	13,5	41,6	13,5	25,9	0,0		-36,1			
1	1	319	0	0	0	-28565	-129792	5879	3	7	17	18	13,5	46,1	13,5	31,9	0,0		-35,7			
1	1	320	0	0	0	74487	-134353	-11606	5	7	17	18	20,4	47,7	26,4	32,3	0,0		-35,4			
1	1	323	0	0	0	-23790	-116038	326	3	7	17	18	13,5	41,2	13,5	24,5	0,0		-36,4			
1	1	324	0	0	0	-24171	-116543	626	3	7	17	18	13,5	41,4	13,5	25,2	0,0		-36,9			
1	1	325	0	0	0	28380	-112449	7130	3	7	17	18	13,5	39,9	13,5	25,6	0,0		-38,2			
1	1	327	0	0	0	51170	-107034	8295	4	7	17	18	13,5	38,0	18,2	20,6	0,0		-35,9			
1	1	328	0	0	0	45395	-108741	-3886	4	7	17	18	13,5	38,6	16,1	20,6	0,0		-35,9			
1	1	330	0	0	0	26078	-111114	-6670	3	7	17	18	13,5	39,4	13,5	23,3	0,0		-38,4			
1	1	331	0	0	0	82868	-112573	-11625	5	7	17	18	19,7	40,0	29,4	20,0	0,0		-38,5			
1	1	334	0	0	0	-29589	-134516	20500	3	7	17	18	13,5	47,7	13,5	32,6	0,0		-35,7			
1	1	335	0	0	0	-24929	-115890	-2351	3	7	17	18	13,5	41,1	13,5	26,2	0,0		-36,2			
1	1	344	0	0	0	111921	-156291	-2289	6	8	17	18	30,6	55,5	39,7	33,1	0,0		-37,8			
1	1	345	0	0	0	40949	-156697	-18164	4	8	17	18	14,4	55,6	14,5	40,5	0,0		-37,8			
1	1	346	0	0	0	-24361	-118785	-569	3	7	17	18	13,5	42,2	13,5	25,6	0,0		-36,9			
1	1	347	0	0	0	67889	-134675	-3293	5	7	17	18	18,9	47,8	24,1	32,0	0,0		-35,4			
1	1	348	0	0	0	39239	-151586	-20971	3	8	17	18	13,8	53,8	13,9	39,4	0,0		-37,9			
1	1	349	0	0	0	109222	-151547	1658	6	8	17	18	29,7	53,8	38,8	32,3	0,0		-37,9			
1	1	352	0	0	0	87005	-113558	12024	5	7	17	18	20,1	40,3	30,9	21,0	0,0		-38,3			
1	1	1330	0	0	0	-23978	-116572	556	3	7	17	18	13,5	41,4	13,5	24,1	0,0		-36,7			
1	1	1376	0	0	0	-27436	-119932	-4425	3	7	17	18	13,5	42,6	13,5	29,0	0,0		-35,9			
1	1	1414	0	0	0	-31721	-136015	-8995	3	7	17	18	13,5	48,3	13,5	35,9	0,0		-37,5			
1	1	1415	0	0	0	-28026	-122896	-3166	3	7	17	18	13,5	43,6	13,5	30,7	0,0		-37,3			
1	1	1416	0	0	0	-25481	-119496	-1317	3	7	17	18	13,5	42,4	13,5	27,5	0,0		-37,1			
1	1	1425	0	0	0	-26696	-132843	-9897	3	7	17	18	13,5	47,2	13,5	31,8	0,0		-35,1			
1	1	1426	0	0	0	-25997	-116222	-1714	3	7	17	18	13,5	41,3	13,5	28,5	0,0		-34,9			
1	1	1427	0	0	0	-27965	-125634	6812	3	7	17	18	13,5	44,6	13,5	30,8	0,0		-35,1			
1	1	1445	0	0	0	-25078	-116844	1346	3													

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Quo	P.	Nod3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt	eta	Fpunz.	FpnzLi	Apunz	
N.r	Nr	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000			cmg/m	cmg/m		kg/cmq	mm	kg	kg	cmq	
1	1	1607	0	0	0	30450	71340	20248	3	5	17	18	13,5	21,1	13,5	25,3	0,0						
1	1	1632	0	0	0	26101	67385	14812	3	5	17	18	13,5	22,7	13,5	23,9	0,0						
1	1	1643	0	0	0	-64400	68974	37162	4	5	17	18	22,9	13,9	17,8	24,5	0,0						
1	1	1649	0	0	0	-62467	67237	-35794	4	5	17	18	22,2	13,5	17,0	23,9	0,0						
1	1	1664	0	0	0	-8109	28854	-2472	1	3	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1665	0	0	0	-4967	20342	640	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1666	0	1	0	4955	17196	-2150	1	2	16	17	13,5	3,1	13,5	13,5	0,0						
1	1	1667	0	1	0	5499	19960	-1259	1	2	16	17	13,5	3,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1668	0	0	0	7978	18952	-296	1	2	16	17	13,5	3,4	13,5	13,5	0,0						
1	1	1669	0	-1	0	4464	18713	1344	1	2	16	17	13,5	3,3	13,5	13,5	0,0						
1	1	1670	0	0	0	5991	22446	-1912	1	3	16	17	13,5	4,0	13,5	13,5	0,0						
1	1	1671	0	0	0	6799	19798	-364	1	2	16	17	1,2	3,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1672	0	0	0	4130	21509	-1690	1	3	16	17	13,5	3,8	13,5	13,5	0,0						
1	1	1673	0	0	0	6064	21022	-1916	1	3	16	17	13,5	3,7	13,5	13,5	0,0						
1	1	1674	0	0	0	7188	21049	-356	1	3	16	17	1,3	3,7	13,5	13,5	0,0						
1	1	1675	0	0	0	-3442	20259	-1963	1	2	16	17	13,5	3,6	13,5	13,5	0,0						
1	1	1676	0	0	0	7762	24540	2169	1	3	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1677	0	0	0	11141	30083	-1244	2	3	17	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1678	0	0	0	-19856	56862	-6542	2	4	17	18	13,5	19,5	13,5	20,2	0,0						
1	1	1679	0	0	0	10845	24040	-601	2	3	17	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1680	0	0	0	13475	34301	1104	2	3	17	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1681	0	0	0	-17628	52879	-1738	2	4	17	18	13,5	19,5	13,5	18,8	0,0						
1	1	1682	0	0	0	5903	23740	-2622	1	3	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1683	0	0	0	-6950	27351	-513	1	3	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0						
1	1	1684	0	0	0	19582	58669	8710	2	4	17	18	13,5	19,1	13,5	20,8	0,0						

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Quo	P.	Nod3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt	eta	Fpunz.	FpnzLi	Apunz	
N.r	Nr	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	*10000	*10000			cmg/m	cmg/m		kg/cmq	mm	kg	kg	cmq	
0	1	4	6145	-5434	4132	13459	20672	-9175	1	2	16	17	13,5	13,5	14,1	15,2	1,7	0,9	-9,0				
0	1	6	4293	-8693	3453	13802	25871	-10255	1	2	16	18	13,5	13,6	14,6	18,3	1,4	0,9	-9,2				
0	1	10	9503	-17670	1649	-1780	31950	-1836	3	3	18	17	13,5	22,5	13,5	28,1	0,5	1,1	-10,6				
0	1	11	6127	1547	3264	-427	1257	755	6	0	13	13	13,5	13,5	13,5	13,5	1,9	1,1	-11,5				
0	1	42	7205	439	3341	-5428	12424	7607	1	2	17	18	13,5	13,5	13,7	14,4	1,4	0,9	-8,9				
0	1	45	7980	-7230	1555	3658	26128	-2087	0	2	14	17	13,5	18,7	13,5	25,0	0,4	1,0	-9,9				
0	1	440	5154	-7024	3996	13819	23885	-10123	1	2	16	18	13,5	13,5	14,5	17,4	1,6	0,9	-9,1				
0	1	444	11237	-16596	1125	-2907	32378	-3412	1	3	18	19	13,5	22,6	13,5	28,5	0,3	1,0	-10,3				
0	1	446	10111	-15913	1046	7749	32404	-6276	1	3	16	17	13,5	21,0	13,5	28,0	0,6	1,0	-10,0				
0	1	448	12118	-14233	2390	8827	31760	-8279	1	3	17	17	13,5	18,6	14,4	26,0	0,7	1,0	-9,7				
0	1	459	1744	-32626	1328	-6745	30608	-2651	1	3	17	17	13,5	34,0	13,5	33,1	0,6	0,9	-9,2				
0	1	460	2975	-31394	1674	-7322	30192	-2795	1	3	17	17	13,5	33,7	13,5	32,0	0,7	0,9	-9,1				
0	1	461	781	-30234	1329	9803	28764	-3396	1	3	16	17	13,5	30,6	13,5	29,4	0,7	0,9	-9,0				
0	1	462	804	-27157	2680	9805	25992	-4113	1	3	16	18	13,5	26,8	13,5	26,0	1,1	0,9	-8,9				
0	1	464	-1519	563	2597	11161	-24660	-2728	1	2	17	18	13,5	37,9	13,5	44,7	1,2	1,0	-9,8				
0	1	465	-1140	-32612	2392	12261	45149	-3284	1	3	16	18	13,5	36,5	13,5	43,4	1,0	0,9	-9,5				
0	1	466	-7	-31271	1015	13210	43820	-4668	1	8	16	85	13,5	32,3	13,5	40,0	0,5	0,9	-9,2				
0	1	467	-161	-28278	3214	13841	40712	-6008	1	6	16	71	13,5	29,0	14,7	35,8	1,2	0,9	-9,1				
0	1	468	1467	-23602	5472	13352	35549	-6774	1	3	17	17	13,5	25,2	14,2	30,1	2,2	0,9	-9,0				
0	1	473	-144	-6765	398	-3029	-35799	2979	1	3	16	18	13,5	32,0	13,5	21,1	0,2	0,9	-9,2				
0	1	475	-260	-6924	459	-4351	-33143	4242	1	3	16	18	13,5	33,5	13,5	30,7	0,2	0,9	-9,5				
0	1	476	260	-31852	1443	5527	30870	-2503	1	3	14	17	13,5	34,3	13,5	34,4	0,7	0,9	-9,3				
0	1	477	-269	-23282	778	-5147	47065	-3000	1	3	16	17	13,5	33,7	13,5	43,8	0,5	1,0	-10,1				
0	1	478	-197	-34367	2479	8598	44093	-2231	1	3	15	18	13,5	36,0	13,5	42,7	0,9	1,0	-9,9				
0	1	509	2034	285	7432	12096	-17871	-7072	1	2	16	17	13,5	22,9	14,1	22,5	2,9	0,9	-8,8				
0	1	531	1726	138	6973	12779	-18634	-7048	1	2	16	17	13,5	23,3	14,1	27,4	2,7	0,9	-8,9				
0	1	561	6000	-261	3589	-5781	15020	8463	1	2	17	17	13,5	13,5	14,0	17,2	1,2	0,9	-8,9				
0	1	569	12320	-2583	1734	9246	22195	9210	1	2	17	18	13,5	13,5	14,3	22,6	0,6	0,9	-9,1				
0	1	570	8498	-4809	3096	7321	15871	5434	1	2	16	17	13,5	17,8	13,5	24,7	1,2	0,9	-8,9				
0	1	573	10996	-4293	1357	7972	25557	8174	1	2	15	18	13,5	17,0	13,5	25,0	0,6	0,9	-9,3				
0	1	574	7651	-7995	1203	7105	20964	4912	1	2	16	18	13,5	22,2	13,5	26,6	0,6	0,9	-9,1				
0	1	577	11257	-5858	1758	-1884	26840	-3667	3	2	16	18	13,5	19,9	13,5	25,1	0,4	1,0	-9,6				
0	1	578	1333	-10637	2075	9068	24041	3795	1	2	14	18	13,5	27,8	13,5	29,0	0,9	0,9	-9,1				
0	1	581	1593	-12098	1991	7984	24680	2782	1	2	18	18	13,5	29,6	13,5	29,9	0,9	0,9	-9,3				
0	1	584	4349	35	1062	-8773	8269	9080	1	1	18	16	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	0,9	-9,2				
0	1	585	11068	30	830	5236	6533	7929	0	1	15	15	13,5	13,5	13,5	13,5	0,3	1,0	-9,5				
0	1	586	14697	-59	1412	5145	4480	-4299	0	1	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	1,0	-9,9				
0	1	587	4759	-5607	1441	3251	23814	506	0	2	13	19	13,5	15,7	13,5	22,1	0,6	1,0	-10,1				
0	1	588	1990	-10433	2852	5630	24177	2265	1	2	13	18	13,5	27,0	13,5	29,7	0,8	0,9	-9,4				
0	1	589	-201	-26677	2228	-4026	-16714	-2337	1	2	12												

C.D.S.

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 cmq/m	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	2	131	89	-8770	821	-4827	-71900	-1443	1	4	15	18	13,5	42,0	13,5	21,1	0,2	1,6	-15,5			
0	2	155	60	-8789	676	-7219	-69857	2556	1	4	15	18	13,5	41,7	13,5	21,0	0,3	1,6	-15,8			
0	2	160	-69	-10378	629	-5393	-71008	1416	1	4	16	18	13,5	41,0	13,5	20,5	0,1	1,6	-15,6			
0	2	190	1394	-6642	992	-12462	-62252	928	1	4	16	18	13,5	37,8	13,5	19,1	0,5	1,6	-15,9			
0	2	774	289	-6026	1017	-7187	-57398	-4522	1	4	15	18	13,5	38,6	13,5	19,5	0,3	1,6	-16,4			
0	2	776	3137	-36641	4100	7031	49721	-978	1	4	17	18	13,5	23,8	13,5	30,0	1,1	1,9	-19,2			
0	2	778	717	-5828	2328	-7440	-54406	-2600	1	3	16	18	13,5	38,6	13,5	19,7	0,8	1,6	-16,3			
0	2	781	811	-6815	1273	-9864	-64080	-859	1	4	15	18	13,5	39,6	13,5	20,0	0,5	1,6	-15,7			
0	2	782	1293	-6268	2222	-8562	-52974	-1594	1	3	18	18	13,5	38,1	13,5	19,5	0,8	1,6	-16,2			
0	2	786	1719	-6077	2008	-9443	-52095	-993	1	3	15	18	13,5	37,7	13,5	19,3	0,9	1,6	-16,1			
0	2	792	-107	-6649	335	5728	-58716	-5357	1	4	16	18	13,5	38,6	13,5	19,4	0,1	1,6	-16,5			
0	2	794	3464	-27949	1682	-8197	51499	-1085	1	4	17	18	13,5	25,0	13,5	33,6	0,4	1,9	-19,2			
0	2	795	442	-7771	1385	-8136	-66680	-1103	1	4	17	18	13,5	38,8	13,5	19,6	0,4	1,6	-15,5			
0	2	797	1021	-7316	1555	-12097	-67791	-605	1	4	15	18	13,5	41,7	13,5	21,1	0,6	1,6	-15,6			
0	2	821	-1451	-41616	3959	9708	47258	-549	1	4	17	18	13,5	22,8	13,5	28,9	1,8	1,9	-18,9			
0	2	822	-1402	-41748	4107	9770	47284	-571	1	4	17	18	13,5	22,9	13,5	29,1	1,8	1,9	-18,8			
0	2	823	-1624	-41947	4114	9954	47320	-603	1	4	17	18	13,5	23,0	13,5	29,2	1,8	1,9	-18,8			
0	2	831	225	-7237	906	-7821	-57766	4683	1	4	16	18	13,5	38,7	13,5	19,5	0,3	1,6	-16,5			
0	2	833	3614	-38088	3895	6951	48954	699	1	4	17	17	13,5	23,2	13,5	30,3	1,1	1,9	-19,3			
0	2	836	4765	-30070	1631	-7481	50922	815	1	4	16	18	13,5	23,5	13,5	33,1	0,4	1,9	-19,3			
0	2	839	-1159	-41881	3962	9974	47031	-654	1	4	17	18	13,5	22,3	13,5	29,2	1,8	1,9	-18,7			
0	2	842	-1171	-41877	3849	10002	47109	-585	1	4	17	18	13,5	22,2	13,5	29,1	1,8	1,9	-18,6			
0	2	846	-1137	-41841	3794	10020	47125	-608	1	4	17	18	13,5	22,2	13,5	29,1	1,8	1,9	-18,6			
0	2	850	-1320	-41789	3967	10110	47263	-627	1	4	17	18	13,5	23,2	13,5	29,5	1,9	1,9	-18,6			
0	2	854	-1215	-41903	3987	10005	47223	-534	1	4	17	18	13,5	23,1	13,5	29,3	1,9	1,9	-18,7			
0	2	898	-2132	-41632	3395	10054	47405	-604	1	4	17	18	13,5	23,6	13,5	29,0	1,6	1,9	-19,0			
0	2	904	1706	-6264	1084	-13256	-65675	-446	1	4	17	18	13,5	42,0	13,5	21,2	0,5	1,6	-15,7			
0	2	934	-2088	-41841	3131	10003	47085	581	1	4	17	18	13,5	23,0	13,5	29,5	1,5	1,9	-19,1			
0	2	935	-2044	-42440	2984	10375	47539	801	1	4	17	18	13,5	22,8	13,5	29,3	1,4	1,9	-19,2			
0	2	936	-1251	-43235	2603	10782	48074	1066	1	4	15	18	13,5	22,7	13,5	29,1	1,3	1,9	-19,2			
0	2	945	621	-6637	2079	-7587	-53973	2539	1	3	16	18	13,5	37,9	13,5	19,3	0,7	1,6	-16,4			
0	2	946	1167	-6949	933	-11147	-62151	703	1	4	17	18	13,5	37,8	13,5	19,1	0,5	1,6	-15,8			
0	2	948	451	-7617	926	-9062	-65056	1661	1	4	14	18	13,5	38,9	13,5	19,7	0,4	1,6	-15,8			
0	2	958	-1191	-41933	4069	9777	47056	-564	1	4	17	18	13,5	23,2	13,5	29,7	1,8	1,9	-18,8			
0	2	962	1790	-30599	1371	-12689	-63476	321	1	4	16	19	13,5	27,6	13,5	14,1	0,6	1,6	-15,7			
0	2	963	2204	-30553	2607	-6962	-33807	315	1	3	16	16	13,5	24,9	13,5	13,5	1,2	1,6	-16,4			
0	2	964	1936	-30499	2456	-6834	-33843	265	1	3	15	17	13,5	24,9	13,5	13,5	1,1	1,6	-16,5			
0	2	965	1774	-11763	3795	4753	20989	-531	1	2	17	17	13,5	15,6	13,5	22,2	1,7	1,8	-18,1			
0	2	966	1679	-11670	3557	4652	20932	-536	1	2	17	17	13,5	15,3	13,5	22,1	1,6	1,8	-18,2			
0	2	967	-1331	-41564	3995	9715	46857	-566	1	4	17	18	13,5	23,3	13,5	29,7	1,8	1,9	-18,9			
0	2	968	-1379	-41478	3778	9646	46811	-523	1	4	17	18	13,5	23,2	13,5	29,7	1,7	1,9	-19,0			
0	2	969	3285	-4450	3100	-6699	-31891	-607	1	2	16	18	13,5	29,8	13,5	24,6	1,4	1,7	-17,3			
0	2	970	2613	-4440	2951	-6800	-31983	483	1	2	16	18	13,5	29,8	13,5	24,3	1,3	1,7	-17,4			
0	2	971	2407	-5411	2218	-10549	-51016	378	1	3	17	18	13,5	37,1	13,5	19,1	1,0	1,6	-16,3			
0	2	972	2175	-5435	2125	-10517	-51174	418	1	3	17	18	13,5	37,2	13,5	19,1	1,0	1,6	-16,3			
0	2	973	9759	90	281	460	-1481	1470	13	0	17	11	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	2,1	-21,3			
0	2	974	6640	-15568	1958	8902	42900	234	1	3	17	18	13,5	13,5	13,5	21,8	0,9	2,0	-20,4			
0	2	976	2292	-30671	1482	-12988	-63522	384	1	4	17	19	13,5	25,8	13,5	13,5	0,7	1,6	-15,7			
0	2	977	2491	-30718	2671	-6944	-33684	313	1	3	16	16	13,5	24,8	13,5	13,5	1,2	1,6	-16,3			
0	2	978	1839	-12006	3915	4852	21140	-560	1	3	18	35	13,5	15,8	13,5	22,2	1,7	1,8	-18,0			
0	2	979	6551	-15689	2023	8867	42621	-274	1	3	16	18	13,5	13,5	13,5	21,0	0,9	2,0	-19,7			
0	2	980	7593	120	266	-1298	-1708	1251	6	0	17	12	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	2,0	-20,3			
0	2	981	-1297	-41721	4099	9780	46949	-578	1	4	17	18	13,5	23,3	13,5	29,7	1,8	1,9	-18,9			
0	2	982	3469	-4532	3160	-6731	-31804	-633	1	2	17	18	13,5	29,2	13,5	24,7	1,4	1,7	-17,3			
0	2	983	2644	-5456	2255	-10514	-50880	373	1	3	17	18	13,5	37,0	13,5	19,0	1,0	1,6	-16,3			
0	2	984	2312	-6205	1168	-12885	-61021	273	1	4	16	18	13,5	36,7	13,5	18,6	0,4	1,6	-15,8			
0	2	985	2294	-6853	1567	-13606	-62265	233	1	4	17	18	13,5	35,9	13,5	18,3	0,7	1,6	-15,8			
0	2	986	2203	-30715	782	-15463	-76008	367	1	4	16	18	13,5	27,9	3,5	14,0	0,2	1,5	-15,5			
0	2	987	9849	107	203	110	-1219	1185	15	0	16	9	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	2,2	-21,5			
0	2	988	6168	-15349	1775	8468	42578	78	1	3	16	18	13,5	13,5	13,5	21,5	0,8	2,1	-20,6			
0	2	989	1493	-30871	809	-14426	-75534	317	2	4	18	18	13,5	30,3	13,5	15,2	0,1	1,6	-15,5			
0	2	990	1587	-30771	1279	-12214	-63316	199	1	4	15	19	13,5	28,4	13,5	14,5	0,6	1,6	-15,7			
0	2	991	1732	-30633	2238	-6470	-33751	136	1	3	15	16	13,5	24,9	13,5	13,5	1,1	1,7	-16,5			
0	2	992	1547	-11851	3200	4580	21049	-616	1	2	16	18	13,5	15,2	13,5	22,0	1,5	1,8	-18,2			
0	2	993	5952	-15474	1797	8584	42065	-157	1	3	16	18	13,5	13,5	13,5	21,1	0,8	2,0	-19,9			
0	2	994	7574	134	194	-1142	-1410	989	7	0	17	10	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	2,1	-20,5			
0	2	995	-1490	-41497	3448	9578	46884	-422	1	4	17	18	13,5	23,1	13,5	29,6	1,6	1,9	-19,0			

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	616	-220	-22550	746	-3467	42365	965	1	3	14	17	13,5	28,7	13,5	38,2	0,5	1,0	-10,3			
0	3	617	-213	-7463	494	-3932	-30407	-3629	1	2	16	17	13,5	30,1	13,5	28,0	0,2	1,0	-9,6			
0	3	629	1642	-10865	2358	4707	24125	-1906	1	2	17	17	13,5	24,3	13,5	28,2	0,7	1,0	-9,5			
0	3	632	3412	381	2192	2391	23448	-1293	0	2	12	17	13,5	27,3	13,5	31,8	0,7	1,0	-9,7			
0	3	633	-800	506	4906	11542	-20991	-2013	1	2	15	16	13,5	26,0	13,9	33,3	2,1	0,9	-9,2			
0	3	634	2912	360	3750	-6462	-27425	-1560	1	2	16	17	13,5	26,1	13,5	28,1	1,7	0,9	-9,0			
0	3	636	4129	-30698	4138	-5630	42532	-1901	1	3	18	17	13,5	29,2	14,5	37,1	1,7	0,9	-9,3			
0	3	637	3317	-1109	3072	-6645	-28273	-1518	1	2	16	17	13,5	28,0	13,5	30,7	1,4	0,9	-9,1			
0	3	640	4454	-32269	2009	-5826	43628	-1903	1	3	15	17	13,5	33,1	13,8	41,2	1,0	1,0	-9,6			
0	3	641	3370	-1446	1587	-6819	-29181	-1555	1	2	17	17	13,5	30,9	13,5	33,9	0,8	0,9	-9,2			
0	3	644	4232	-332	1161	-5897	-23379	-1924	1	2	16	17	13,5	35,0	13,5	42,6	0,4	1,0	-9,8			
0	3	645	2743	-1239	1122	-6834	-29787	-1773	1	2	14	17	13,5	32,9	13,5	35,3	0,5	0,9	-9,3			
0	3	647	1242	-3287	399	-6488	-32808	-1383	1	2	14	18	13,5	22,7	13,5	15,6	0,2	0,9	-9,0			
0	3	674	581	-11377	669	9250	24257	-3945	1	2	14	18	13,5	25,3	13,5	27,8	0,4	0,9	-9,2			
0	3	680	2873	2243	5464	-4533	-19598	-1795	1	2	18	17	13,5	21,9	13,5	28,1	2,2	0,9	-9,1			
0	3	681	-1496	1727	5678	10690	-20333	-1832	1	2	14	17	13,5	24,0	13,5	30,7	2,2	0,9	-9,1			
0	3	718	1041	-3787	125	4048	-25659	1170	1	2	11	18	13,5	16,3	13,5	18,1	0,1	0,9	-8,7			
0	3	719	381	-4108	139	3805	-30119	518	1	2	12	18	13,5	17,8	13,5	15,0	0,0	0,8	-8,5			
0	3	720	2348	855	6044	5838	-16368	14	1	2	14	17	13,5	16,9	13,5	19,9	2,0	0,9	-8,9			
0	3	721	1005	-504	4372	4367	-24834	662	1	2	12	17	13,5	19,1	13,5	17,6	1,4	0,9	-8,7			
0	3	722	455	-1213	2552	3430	-29388	205	1	2	15	17	13,5	19,2	13,5	14,5	0,8	0,9	-8,5			
0	3	723	286	-1413	755	-3356	-29661	-145	1	2	11	17	13,5	16,5	13,5	13,5	0,1	0,8	-8,4			
0	3	724	537	-457	2348	5023	8109	-3388	1	1	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,8	0,9	-8,9			
0	3	725	-2162	1440	1626	4667	2634	-2574	1	0	10	14	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	0,9	-8,9			
0	3	726	376	-1282	1622	2524	-33972	-522	1	2	17	17	13,5	20,3	13,5	13,5	0,6	0,8	-8,4			
0	3	727	-135	-858	1223	-3642	-32209	-1628	1	2	11	17	13,5	16,3	13,5	13,5	0,4	0,8	-8,3			
0	3	728	-76	-315	631	-3589	-30639	-2088	1	2	16	17	13,5	14,3	13,5	13,5	0,3	0,8	-8,3			
0	3	729	-216	-554	191	-3844	-27524	-3413	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	0,8	-8,3			
0	3	730	276	2461	282	-4553	-19608	-4340	1	2	15	16	13,5	13,5	13,5	13,5	0,1	0,8	-8,4			
0	3	731	1890	9797	1872	4942	-8085	-4524	1	1	14	15	13,5	13,5	13,5	13,5	0,5	0,9	-8,7			
0	3	732	-36	701	1267	-4095	-26689	-3015	1	2	16	18	13,5	13,5	13,5	13,5	0,4	0,8	-8,4			
0	3	733	301	2782	2639	-4536	-19049	-3907	1	2	15	16	13,5	13,5	13,5	13,5	0,9	0,9	-8,5			
0	3	734	1672	3631	4473	4726	-8354	-4306	1	1	13	15	13,5	13,5	13,5	13,5	1,5	0,9	-8,7			

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	317	0	0	0	-11780	-56885	-283	1	3	16	17	13,5	42,0	13,5	24,5	0,0		-19,8			
1	1	318	0	0	0	-11944	-56269	-311	1	3	16	17	13,5	41,6	13,5	25,9	0,0		-19,7			
1	1	319	0	0	0	-17478	-60042	1902	2	3	16	17	13,5	46,1	13,5	31,9	0,0		-19,6			
1	1	320	0	0	0	33666	-62821	-5285	2	4	17	17	20,4	47,7	26,4	32,3	0,0		-19,6			
1	1	323	0	0	0	-11628	-55858	288	1	3	16	17	13,5	41,2	13,5	24,5	0,0		-19,8			
1	1	324	0	0	0	-11908	-55595	-104	1	3	16	17	13,5	41,4	13,5	25,2	0,0		-20,0			
1	1	325	0	0	0	-4091	-36092	-3518	1	2	16	17	13,5	39,9	13,5	25,6	0,0		-20,6			
1	1	327	0	0	0	13337	-45131	3784	1	3	16	17	13,5	38,0	18,2	20,6	0,0		-20,0			
1	1	328	0	0	0	13888	-39566	-865	1	3	16	17	13,5	38,6	16,1	20,6	0,0		-20,1			
1	1	330	0	0	0	-4726	-36798	3470	1	3	16	17	13,5	39,4	13,5	23,3	0,0		-20,7			
1	1	331	0	0	0	35567	-37160	-4313	2	3	17	17	19,7	40,0	29,4	20,0	0,0		-20,8			
1	1	334	0	0	0	-18949	-62469	-2853	2	4	17	17	13,5	47,7	13,5	32,6	0,0		-19,6			
1	1	335	0	0	0	-12800	-55399	244	1	3	16	17	13,5	41,1	13,5	26,2	0,0		-19,8			
1	1	344	0	0	0	57675	-76381	-5212	3	4	17	17	30,6	55,5	39,7	33,1	0,0		-20,2			
1	1	345	0	0	0	15778	-72624	-7212	2	4	16	17	14,4	55,6	14,5	40,5	0,0		-20,2			
1	1	346	0	0	0	-12096	-56685	156	1	3	16	17	13,5	42,2	13,5	25,6	0,0		-19,9			
1	1	347	0	0	0	30564	-62649	-1467	2	4	17	17	18,9	47,8	24,1	32,0	0,0		-19,6			
1	1	348	0	0	0	15221	-70386	-8108	2	4	16	17	13,8	53,8	13,9	39,4	0,0		-20,2			
1	1	349	0	0	0	56611	-74214	4728	3	4	17	17	29,7	53,8	38,8	32,3	0,0		-20,3			
1	1	352	0	0	0	33472	-37876	5084	2	3	17	17	20,1	40,3	30,9	21,0	0,0		-20,7			
1	1	1330	0	0	0	-11455	-55907	140	1	3	16	17	13,5	41,4	13,5	24,1	0,0		-19,9			
1	1	1376	0	0	0	-16081	-55967	-242	2	3	16	17	13,5	42,6	13,5	29,0	0,0		-19,7			
1	1	1414	0	0	0	-18776	-61735	-2547	2	4	17	17	13,5	48,3	13,5	35,9	0,0		-20,1			
1	1	1415	0	0	0	-14663	-56432	-457	2	3	16	17	13,5	43,6	13,5	30,7	0,0		-20,0			
1	1	1416	0	0	0	-13089	-56016	51	1	3	16	17	13,5	42,4	13,5	27,5	0,0		-20,0			
1	1	1425	0	0	0	-13800	-62123	-3768	1	4	16	17	13,5	47,2	13,5	31,8	0,0		-19,5			
1	1	1426	0	0	0	-12614	-54467	-496	1	3	16	17	13,5	41,3	13,5	28,5	0,0		-19,4			
1	1	1427	0	0	0	-13632	-58617	2628	1	3	16	17	13,5	44,6	13,5	30,8	0,0		-19,5			
1	1	1445	0	0	0	-13127	-54818	-13	1	3	16	17	13,5	41,5	13,5	27,0	0,0		-20,0			
1	1	1446	0	0	0	-14816	-55116	440	2	3	16	17	13,5	42,5	13,5	30,0	0,0		-20,1			
1	1	1447	0	0	0	-18914	-60013	2384	2	3	17	17	13,5	46,8	13,5	35,0	0,0		-20,2			
1	1	1465	0	0	0	-14372	-55775	-2	1	3	16	17	13,5	42,3	13,5	28,2	0,0		-19,7			
1	1	1468	0	0	0	-11591	-56945	-100	1	3	16	17	13,5	42,2	13,5	24,5	0,0		-19,9			
1	1	1484	0	0	0	-15998	37018	18536	2	3	16	17	13,5	15,7	13,6	26,3	0,0		-19,1			
1	1	1485	0	0	0	14849	31239	12300	2	2	16	17	13,5	21,7	13,5	26,0	0,0					

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 cmq/m	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
1	1	1665	0	0	0	3310	14493	-1935	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0		-18,2			
1	1	1666	0	0	0	-3497	16481	-85	1	2	16	17	13,5	3,1	13,5	13,5	0,0		-18,3			
1	1	1667	0	-1	0	3222	17655	645	1	2	16	17	13,5	3,5	13,5	13,5	0,0		-18,3			
1	1	1668	0	-1	0	4398	18224	-198	1	2	16	17	13,5	3,4	13,5	13,5	0,0		-18,3			
1	1	1669	0	0	0	-4051	16678	633	1	2	16	17	13,5	3,3	13,5	13,5	0,0		-18,3			
1	1	1670	0	0	0	3853	18487	-501	1	2	16	17	13,5	4,0	13,5	13,5	0,0		-18,2			
1	1	1671	0	0	0	4913	19389	-63	1	2	16	17	1,2	3,5	13,5	13,5	0,0		-18,2			
1	1	1672	0	0	0	-2942	17912	-156	1	2	16	17	13,5	3,8	13,5	13,5	0,0		-18,2			
1	1	1673	0	0	0	3967	18574	-618	1	2	16	17	13,5	3,7	13,5	13,5	0,0		-18,2			
1	1	1674	0	0	0	5012	19376	-54	1	2	16	17	1,3	3,7	13,5	13,5	0,0		-18,2			
1	1	1675	0	0	0	2517	17740	581	1	2	16	17	13,5	3,6	13,5	13,5	0,0		-18,2			
1	1	1676	0	0	0	4112	17281	-1347	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0		-18,1			
1	1	1677	0	0	0	5229	16788	-1126	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0		-17,9			
1	1	1678	0	0	0	-7985	21928	-2688	1	2	16	17	13,5	19,5	13,5	20,2	0,0		-18,4			
1	1	1679	0	0	0	5757	18206	112	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0		-18,1			
1	1	1680	0	0	0	5471	17967	436	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0		-17,9			
1	1	1681	0	0	0	-7303	19266	-528	1	2	16	17	13,5	19,5	13,5	18,8	0,0		-18,3			
1	1	1682	0	0	0	3560	16171	1796	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0		-18,1			
1	1	1683	0	0	0	-2686	15644	1062	1	2	16	17	13,5	13,5	13,5	13,5	0,0		-17,9			
1	1	1684	0	0	0	6493	23458	3627	1	2	16	17	13,5	19,1	13,5	20,8	0,0		-18,4			

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	4	Rara											RaraCls	192,0	8,1	1	5,0	2,2	16,3	1	8,8	-3,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,4	2,4	7,1	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	325	1	5,0	2,2	426	1	8,8	-3,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,6	2,7	7,3	-2,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,4	1	4,6	2,7	13,5	1	7,3	-2,5
0	1	6	Rara											RaraCls	192,0	8,3	1	5,1	1,8	14,4	1	11,0	-5,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	2,1	9,2	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	321	1	5,1	1,8	262	1	11,0	-5,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	2,3	9,4	-4,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,7	1	4,8	2,3	12,3	1	9,4	-4,3
0	1	10	Rara											RaraCls	192,0	3,7	1	2,4	2,1	15,2	1	11,5	-9,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,3	2,1	10,4	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	180	1	2,4	2,1	232	1	11,5	-9,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,3	2,1	10,6	-8,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,5	1	2,3	2,1	14,0	1	10,6	-8,4
0	1	11	Rara											RaraCls	192,0	0,7	1	-0,4	0,3	0,6	1	-0,3	0,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,3	-0,2	-0,3	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	29	1	-0,4	0,3	24	1	-0,3	0,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,3	-0,4	-0,3	-0,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,5	1	-0,3	-0,4	0,5	1	-0,3	-0,2
0	1	42	Rara											RaraCls	192,0	9,0	1	5,5	1,9	21,0	1	11,5	-5,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,1	2,3	9,8	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	347	1	5,5	1,9	537	1	11,5	-5,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,0	2,2	9,6	-4,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,0	1	5,0	2,2	17,6	1	9,6	-4,3
0	1	45	Rara											RaraCls	192,0	4,5	1	2,8	1,7	18,1	1	13,1	-10,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,7	1,8	12,0	-8,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	193	1	2,8	1,7	278	1	13,1	-10,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,6	1,8	12,0	-8,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,1	1	2,6	1,8	16,5	1	12,0	-8,6
0	1	440	Rara											RaraCls	192,0	8,5	1	5,2	1,8	18,6	1	10,2	-4,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	2,1	8,3	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	325	1	5,2	1,8	480	1	10,2	-4,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	2,4	8,6	-3,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,7	1	4,8	2,4	15,8	1	8,6	-3,4
0	1	444	Rara											RaraCls	192,0	3,4	1	2,5	4,0	14,9	1	11,3	-9,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,5	3,9	10,3	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	230	1	2,5	4,0	230	1	11,3	-9,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,7	4,0	10,6	-8,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,6	1	2,7	4,0	14,0	1	10,6	-8,0
0	1	446	Rara											RaraCls	192,0	4,4	1	3,0	3,5	15,4	1	11,7	-9,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,1	3,5	10,6	-8,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	245	1	3,0	3,5	240	1	11,7	-9,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,3	3,6	10,9	-8,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,8	1	3,3	3,6	14,4	1	10,9	-8,1
0	1	448	Rara											RaraCls	192,0	5,7	1	3,8	3,1	16,0	1	12,2	-9,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,7	3,2	10,8	-7,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	277	1	3,8	3,1	260	1	12,2	-9,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,9	3,4	11,1	-7,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,0	1	3,9	3,4	14,6	1	11,1	-7,5
0	1	459	Rara											RaraCls	192,0	1,6	1	1,0	0,7	3,6	1	2,4	-19,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,8	0,8	0,2	-16,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	72	1	1,0	0,7	20	1	2,4	-19,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,7	0,9	0,1	-16,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,0	1	0,7	0,9	1,8	1	0,1	-16,6
0	1	460	Rara											RaraCls	192,0	1,8	1	1,2	1,1	3,5	1	2,3	-18,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,8	1,3	0,0	-15,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	91	1	1,2	1,1	19	1	2,3	-18,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,0	1,4	0,2	-15,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,4	1	1,0	1,4	1,9	1	-0,3	-15,8
0	1	461	Rara											RaraCls	192,0	2,4	1	1,6	1,5	3,6	1	2,4	-18,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,1	1,7	0,0	-15,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	122	1	1,6	1,5	20	1	2,4	-18,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,3	1,8	0,1	-15,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,8	1	1,3	1,8	2,3	1	-1,1	-15,7
0	1	462	Rara											RaraCls	192,0	2,8	1	1,9	1,6	3,2	1	2,1	-17,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,2	1,8	-2,0	-14,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	138	1	1,9	1,6	18	1	2,1	-17,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,3	1,9	-2,2	-14,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,5	1	1,1	1,9	2,9	1	-2,2	-14,4
0	1	464	Rara											RaraCls	192,0	4,7	1	2,8	0,8	15,3	1	12,0	-19,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,4	1,0	9,7	-16,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	172	1	2,8	0,8	159	1	12,0	-19,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,5	1,1	9,9	-16,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,0	1	2,5	1,1	12,7	1	9,9	-16,6
0	1	465	Rara											RaraCls	192,0	4,7	1	2,9	1,2	15,3	1	11,9	-18,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,6	1,5	9,6	-15,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	188	1	2,9	1,2	163	1	11,9	-18,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,8	1,5	10,0	-16,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,4	1	2,8	1,5	12,8	1	10,0	-16,0
0	1	466	Rara																				

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA 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	475	Rara											Rara	192,0	2,5	1	1,5	0,3	4,7	1	3,9	-19,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,6	0,3	1,9	-16,7	0,000	0,000	Rara	3600	87	1	1,5	0,3	26	1	3,9	-19,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,5	0,3	1,8	-16,6	0,000	0,000	Perm	144,0	2,6	1	1,5	0,3	2,9	1	1,8	-16,6
0	1	476	Rara											Rara	192,0	1,4	1	0,8	0,4	3,9	1	2,7	-20,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,8	0,4	0,6	-17,1	0,000	0,000	Rara	3600	55	1	0,8	0,4	22	1	2,7	-20,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,7	0,5	0,5	-17,1	0,000	0,000	Perm	144,0	1,1	1	0,7	0,5	2,2	1	0,5	-17,1
0	1	477	Rara											Rara	192,0	1,3	1	-0,8	0,3	17,0	1	13,1	-19,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,3	0,6	11,3	-15,3	0,000	0,000	Rara	3600	52	1	-0,8	0,3	193	1	13,1	-19,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,2	0,7	11,3	-15,0	0,000	0,000	Perm	144,0	1,5	1	-0,9	0,7	14,8	1	11,3	-15,0
0	1	478	Rara											Rara	192,0	4,2	1	2,5	0,4	15,3	1	12,0	-20,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,4	0,6	10,1	-17,3	0,000	0,000	Rara	3600	146	1	2,5	0,4	152	1	12,0	-20,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,3	0,6	10,1	-17,4	0,000	0,000	Perm	144,0	3,8	1	2,3	0,6	12,9	1	10,1	-17,4
0	1	509	Rara											Rara	192,0	6,2	1	3,7	0,7	10,7	1	8,2	-11,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,9	1,1	5,1	-8,6	0,000	0,000	Rara	3600	218	1	3,7	0,7	126	1	8,2	-11,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	1,3	5,2	-8,6	0,000	0,000	Perm	144,0	5,0	1	3,1	1,3	6,8	1	5,2	-8,6
0	1	531	Rara											Rara	192,0	6,5	1	3,9	0,9	12,7	1	9,7	-13,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,2	1,3	6,6	-10,7	0,000	0,000	Rara	3600	236	1	3,9	0,9	148	1	9,7	-13,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,4	1,5	6,8	-10,7	0,000	0,000	Perm	144,0	5,4	1	3,4	1,5	8,8	1	6,8	-10,7
0	1	561	Rara											Rara	192,0	9,6	1	5,8	1,3	23,5	1	12,9	-6,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,4	1,8	11,1	-5,4	0,000	0,000	Rara	3600	346	1	5,8	1,3	591	1	12,9	-6,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,3	1,6	11,0	-5,4	0,000	0,000	Perm	144,0	8,7	1	5,3	1,6	20,0	1	11,0	-5,4
0	1	569	Rara											Rara	192,0	7,2	1	4,6	3,0	19,3	1	14,1	-9,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	3,2	12,6	-7,5	0,000	0,000	Rara	3600	320	1	4,6	3,0	316	1	14,1	-9,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	3,1	12,4	-7,5	0,000	0,000	Perm	144,0	6,9	1	4,4	3,1	17,1	1	12,4	-7,5
0	1	570	Rara											Rara	192,0	6,3	1	3,8	1,3	13,5	1	10,1	-18,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,3	1,7	7,3	-14,9	0,000	0,000	Rara	3600	239	1	3,8	1,3	123	1	10,1	-18,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	1,6	6,9	-14,9	0,000	0,000	Perm	144,0	5,0	1	3,1	1,6	8,9	1	6,9	-14,9
0	1	573	Rara											Rara	192,0	5,7	1	3,8	3,2	19,0	1	13,8	-9,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,8	3,4	12,6	-8,2	0,000	0,000	Rara	3600	281	1	3,8	3,2	300	1	13,8	-9,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,7	3,3	12,4	-8,2	0,000	0,000	Perm	144,0	5,6	1	3,7	3,3	17,1	1	12,4	-8,2
0	1	574	Rara											Rara	192,0	5,6	1	3,4	1,5	14,2	1	10,7	-19,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,0	1,8	8,1	-16,1	0,000	0,000	Rara	3600	222	1	3,4	1,5	129	1	10,7	-19,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,9	1,7	7,7	-16,0	0,000	0,000	Perm	144,0	4,5	1	2,9	1,7	10,0	1	7,7	-16,0
0	1	577	Rara											Rara	192,0	4,6	1	3,2	3,7	18,3	1	13,2	-9,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,2	3,6	12,2	-8,2	0,000	0,000	Rara	3600	258	1	3,2	3,7	286	1	13,2	-9,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	3,6	12,1	-8,1	0,000	0,000	Perm	144,0	4,4	1	3,1	3,6	16,6	1	12,1	-8,1
0	1	578	Rara											Rara	192,0	4,9	1	3,0	1,0	13,5	1	10,7	-19,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,7	1,3	8,3	-16,3	0,000	0,000	Rara	3600	186	1	3,0	1,0	125	1	10,7	-19,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,5	1,3	7,9	-16,2	0,000	0,000	Perm	144,0	4,0	1	2,5	1,3	9,9	1	7,9	-16,2
0	1	581	Rara											Rara	192,0	4,3	1	2,6	0,7	13,2	1	10,5	-19,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,3	1,0	8,2	-16,9	0,000	0,000	Rara	3600	158	1	2,6	0,7	115	1	10,5	-19,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,1	1,0	7,8	-16,9	0,000	0,000	Perm	144,0	3,4	1	2,1	1,0	9,7	1	7,8	-16,9
0	1	584	Rara											Rara	192,0	3,3	1	-2,5	4,0	5,8	1	-3,2	0,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,6	4,0	-3,3	0,1	0,000	0,000	Rara	3600	226	1	-2,5	4,0	183	1	-3,2	0,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,5	3,9	-3,2	0,1	0,000	0,000	Perm	144,0	3,3	1	-2,5	3,9	5,9	1	-3,2	0,1
0	1	585	Rara											Rara	192,0	0,0	0	0,0	0,0	3,9	1	-2,1	-0,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,7	4,3	-2,4	-0,2	0,000	0,000	Rara	3600	177	1	-1,4	4,4	113	1	-2,1	-0,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,6	4,2	-2,3	-0,2	0,000	0,000	Perm	144,0	0,9	1	-1,6	4,2	4,3	1	-2,3	-0,2
0	1	586	Rara											Rara	192,0	0,0	0	0,0	0,0	2,3	1	-1,2	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,8	5,1	-1,5	-0,1	0,000	0,000	Rara	3600	151	1	-0,5	5,5	7,0	1	-1,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,8	5,1	-1,5	-0,1	0,000	0,000	Perm	144,0	0,0	0	0,0	0,0	2,8	1	-1,5	-0,1
0	1	587	Rara											Rara	192,0	3,6	1	2,1	-0,6	18,0	1	13,0	-10,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,9	-0,4	11,9	-8,9	0,000	0,000	Rara	3600	102	1	2,1	-0,6	270	1	13,0	-10,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,0	-0,3	11,9	-8,9	0,000	0,000	Perm	144,0	3,5	1	2,0	-0,3	16,5	1	11,9	-8,9
0	1	588	Rara											Rara	192,0	3,0	1	1,8	0,6	12,9	1	10,3	-20,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,7	0,8	8,1	-17,5	0,000	0,000	Rara	3600	115	1	1,8	0,6	104	1	10,3	-20,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,8	0,8	8,0	-17,6	0,000	0,000	Perm	144,0	2,9	1	1,8	0,8	9,9	1	8,0	-17,6
0	1	589	Rara											Rara	192,0	0,6	1	-0,4	0,3	3,1	1	-1,5	-20,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,6	0,4	-3,9	-17,1	0,000	0,000	Rara	3600	28	1	-0,4	0,3	18	1	-1,5	-20,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	0,4	-4,3	-17,2	0,000	0,000	Perm	144,0	1,1	1	-0,7	0,4	5,0	1	-4,3	-17,2
0	1	590	Rara											Rara	192,0	1,8	1	-1,1	0,3	13,4	1	-9,0	-20,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,2	0,3	-11,2	-17,1	0,000	0,000	Rara	3600	67	1	-1,1	0,3	127	1	-9,0	-20,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,3	0,3	-11,7	-17,1	0,000	0,000	Perm	144,0	2,2	1	-1,3	0,3	19,8	1	-11,7	-17,1
0	1	591	Rara											Rara	192,0	1,5	1	-1,0	0,7	14,8	1	11,5	-18,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,1	0,9	9,4	-15,2	0,000	0,000	Rara	3600	69	1	-1,0	0,7	152	1	11,5	-18,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,2	0,9	9,3	-15,4	0,000	0,000	Perm	144,0	2,0	1	-1,3	0,9	12,0	1	9,3	-15,4
0	1	592	Rara											Rara	192,0	2,4	1	1,4	0,2	3,8	1	-2,6	-20,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,4	0,2	-5,0	-17,0	0,000	0,000	Rara	3600	81	1	1,4	0,2	21	1	-2,6	-20,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	0,2	-5,5	-17,1												

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	Combin 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	117	Freq	0,3	0,00	0	1	1,3	-9,2	32,6	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	11	1	1,4	-9,5	865	1	33,2	-10,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,2	-9,0	31,5	-8,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,8	1	1,2	-9,0	40,4	1	31,5	-8,1
0	2	123	Rara										RaraCls	192,0	5,6	1	3,3	0,4	3,9	1	-3,0	-6,8	
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,2	0,2	1,4	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	192	1	3,3	0,4	26	1	-3,0	-6,8
0	2	129	Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	0,2	1,4	-7,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,3	1	3,1	0,2	3,7	1	-2,9	-7,2
			Rara										RaraCls	192,0	2,1	1	-1,6	-9,2	42,0	1	32,7	-11,5	
0	2	130	Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	-8,9	32,0	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	-1,6	-9,2	836	1	32,7	-11,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	-8,8	31,2	-9,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,0	1	-1,5	-8,8	40,0	1	31,2	-9,5
0	2	131	Rara										RaraCls	192,0	13,1	1	-7,7	1,0	58,0	1	-43,0	-26,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,0	1,1	-44,4	-23,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	449	1	-7,7	1,0	987	1	-43,0	-26,0
0	2	155	Perm	0,2	0,00	0	1	-7,9	1,0	-43,5	-22,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,3	1	-7,9	1,0	58,4	1	-43,5	-22,9
			Rara										RaraCls	192,0	7,3	1	-4,2	0,0	65,7	1	-49,0	-26,1	
0	2	160	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,3	0,0	-50,5	-23,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	233	1	-4,2	0,0	1163	1	-49,0	-26,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,2	0,0	-49,5	-22,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,4	1	-4,2	0,0	66,1	1	-49,5	-22,8
0	2	190	Rara										RaraCls	192,0	5,7	1	-3,3	0,1	67,0	1	-50,0	-26,3	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,3	0,1	-51,5	-23,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	183	1	-3,3	0,1	1191	1	-50,0	-26,3
0	2	166	Perm	0,2	0,00	0	1	-3,3	0,1	-50,5	-23,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,7	1	-3,3	0,1	67,3	1	-50,5	-23,0
			Rara										RaraCls	192,0	8,2	1	-4,7	0,1	64,3	1	-47,9	-26,7	
0	2	177	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,8	0,1	-49,4	-23,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	262	1	-4,7	0,1	1125	1	-47,9	-26,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,6	0,1	-48,3	-23,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,0	1	-4,6	0,1	64,6	1	-48,3	-23,4
0	2	199	Rara										RaraCls	192,0	3,6	1	-2,0	-0,1	67,8	1	-50,7	-27,3	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,1	-0,1	-52,2	-24,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	112	1	-2,0	-0,1	1200	1	-50,7	-27,3
0	2	274	Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	0,0	-51,0	-23,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,5	1	-2,0	0,0	68,0	1	-51,0	-23,9
			Rara										RaraCls	192,0	14,1	1	-8,3	0,9	58,5	1	-43,4	-26,0	
0	2	774	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	1,0	-44,8	-23,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	479	1	-8,3	0,9	1000	1	-43,4	-26,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,3	0,9	-43,8	-22,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,2	1	-8,3	0,9	58,8	1	-43,8	-22,9
0	2	776	Rara										RaraCls	192,0	8,4	1	-4,9	0,2	45,2	1	-33,1	-25,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-5,0	0,2	-34,6	-22,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	275	1	-4,9	0,2	706	1	-33,1	-25,0
0	2	776	Perm	0,2	0,00	0	1	-5,0	0,2	-33,9	-21,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,5	1	-5,0	0,2	46,0	1	-33,9	-21,8
			Rara										RaraCls	192,0	7,3	1	4,6	2,4	35,9	1	27,4	-21,2	
0	2	778	Freq	0,3	0,00	0	1	4,7	2,5	26,0	-18,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	306	1	4,6	2,4	580	1	27,4	-21,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,6	2,5	25,8	-17,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,4	1	4,6	2,5	33,7	1	25,8	-17,8
0	2	781	Rara										RaraCls	192,0	7,4	1	-4,4	0,5	41,4	1	-30,1	-25,8	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,5	0,6	-31,7	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	253	1	-4,4	0,5	612	1	-30,1	-25,8
0	2	782	Perm	0,2	0,00	0	1	-4,5	0,6	-31,0	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,6	1	-4,5	0,6	42,3	1	-31,0	-22,6
			Rara										RaraCls	192,0	11,0	1	-6,5	0,6	58,6	1	-43,5	-26,2	
0	2	782	Freq	0,3	0,00	0	1	-6,6	0,7	-44,9	-23,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	371	1	-6,5	0,6	999	1	-43,5	-26,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,6	0,6	-44,0	-23,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,2	1	-6,6	0,6	59,1	1	-44,0	-23,1
0	2	786	Rara										RaraCls	192,0	7,4	1	-4,4	0,9	40,0	1	-29,0	-26,3	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,6	1,0	-30,5	-23,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	261	1	-4,4	0,9	574	1	-29,0	-26,3
0	2	786	Perm	0,2	0,00	0	1	-4,5	0,9	-29,9	-23,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,6	1	-4,5	0,9	40,9	1	-29,9	-23,2
			Rara										RaraCls	192,0	7,9	1	-4,7	1,0	39,3	1	-28,5	-26,2	
0	2	792	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,9	1,2	-29,9	-23,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	283	1	-4,7	1,0	559	1	-28,5	-26,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,9	1,1	-29,3	-23,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,2	1	-4,9	1,1	40,1	1	-29,3	-23,1
0	2	794	Rara										RaraCls	192,0	10,0	1	-5,8	0,0	46,7	1	-34,3	-25,1	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-5,8	0,0	-35,8	-22,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	317	1	-5,8	0,0	740	1	-34,3	-25,1
0	2	794	Perm	0,2	0,00	0	1	-5,8	0,0	-35,0	-21,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,0	1	-5,8	0,0	47,5	1	-35,0	-21,8
			Rara										RaraCls	192,0	7,7	1	-5,0	3,2	38,0	1	29,4	-13,7	
0	2	795	Freq	0,3	0,00	0	1	1,7	3,2	27,9	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	345	1	-5,0	3,2	715	1	29,4	-13,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,7	3,2	27,7	-10,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,0	1	-5,1	3,2	35,8	1	27,7	-10,0
0	2	797	Rara										RaraCls	192,0	9,5	1	-5,6	0,3	62,9	1	-46,8	-26,1	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-5,7	0,3	-48,3	-23,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	313	1	-5,6	0,3	1099	1	-46,8	-26,1
0	2	821	Perm	0,2	0,00	0	1	-5,6	0,3	-47,3	-22,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,6	1	-5,6	0,3	63,3	1	-47,3	-22,9
			Rara										RaraCls	192,0	13,3	1	-7,8	0,8	62,3	1	-46,4	-26,1	
0	2	822	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,0	0,9	-47,8	-23,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	450	1	-7,8	0,8	1085	1	-46,4	-26,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,9	0,8	-46,8	-23,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,5	1	-7,9	0,8	62,7	1	-46,8	-23,0
0	2	823	Rara										RaraCls	192,0	7,9	1	4,8	1,8	31,3	1	23,6	-25,5	
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,5	2,0	22,0	-22,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	306	1	4,8	1,8	423	1	23,6	-25,5
0	2	823	Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	1,6	21,7	-22,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,2	1	4,4	1,6	28,7	1	21,7	-22,4
			Rara										RaraCls	192,0	7,9	1	4,9	2,0	31,5	1	23,8	-25,7	
0	2	823	Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	2,2	22,2	-22,8	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	Combin 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	854	Freq	0,3	0,00	0	1	4,7	2,6	22,7	-23,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	331	1	5,0	2,4	433	1	24,2	-26,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,6	2,2	22,2	-23,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,4	1	4,6	2,2	29,4	1	22,2	-23,0
			Rara											RaraCls	192,0	8,2	1	5,1	2,3	32,0	1	24,2	-26,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,8	2,5	22,6	-23,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	331	1	5,1	2,3	433	1	24,2	-26,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,6	2,1	22,2	-23,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,5	1	4,6	2,1	29,4	1	22,2	-23,0
			Rara											RaraCls	192,0	7,9	1	4,8	1,3	30,8	1	23,3	-25,5
0	2	898	Freq	0,3	0,00	0	1	4,4	1,5	21,7	-22,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	292	1	4,8	1,3	415	1	23,3	-25,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	1,2	21,5	-22,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,3	1	4,4	1,2	28,5	1	21,5	-22,4
			Rara											RaraCls	192,0	14,1	1	-8,4	1,1	59,0	1	-43,8	-25,7
0	2	904	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	1,2	-45,2	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	485	1	-8,4	1,1	1014	1	-43,8	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,5	1,1	-44,3	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,4	1	-8,5	1,1	59,4	1	-44,3	-22,6
			Rara											RaraCls	192,0	8,5	1	5,1	1,1	31,7	1	24,0	-25,9
0	2	934	Freq	0,3	0,00	0	1	4,8	1,3	22,6	-23,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	306	1	5,1	1,1	430	1	24,0	-25,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,7	1,1	21,8	-22,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,8	1	4,7	1,1	28,9	1	21,8	-22,7
			Rara											RaraCls	192,0	9,5	1	5,6	1,0	32,4	1	24,5	-26,5
0	2	935	Freq	0,3	0,00	0	1	5,4	1,2	23,2	-23,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	332	1	5,6	1,0	440	1	24,5	-26,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,2	1,0	22,3	-23,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,8	1	5,2	1,0	29,6	1	22,3	-23,4
			Rara											RaraCls	192,0	11,0	1	6,5	1,1	33,6	1	25,4	-27,4
0	2	936	Freq	0,3	0,00	0	1	6,4	1,3	24,1	-24,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	385	1	6,5	1,1	456	1	25,4	-27,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	6,2	1,2	23,2	-24,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,3	1	6,2	1,2	30,7	1	23,2	-24,3
			Rara											RaraCls	192,0	7,9	1	-4,6	0,5	41,5	1	-30,2	-26,4
0	2	945	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,8	0,5	-31,6	-23,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	265	1	-4,6	0,5	607	1	-30,2	-26,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,6	0,5	-31,0	-23,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,9	1	-4,6	0,5	42,4	1	-31,0	-23,2
			Rara											RaraCls	192,0	12,7	1	-7,4	0,7	58,2	1	-43,1	-26,3
0	2	946	Freq	0,3	0,00	0	1	-7,7	0,8	-44,5	-23,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	427	1	-7,4	0,7	989	1	-43,1	-26,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,5	0,7	-43,5	-23,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,7	1	-7,5	0,7	58,5	1	-43,5	-23,1
			Rara											RaraCls	192,0	10,3	1	-6,0	0,3	60,8	1	-45,2	-26,4
0	2	948	Freq	0,3	0,00	0	1	-6,2	0,3	-46,6	-23,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	339	1	-6,0	0,3	1046	1	-45,2	-26,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,0	0,3	-45,6	-23,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,3	1	-6,0	0,3	61,1	1	-45,6	-23,2
			Rara											RaraCls	192,0	8,0	1	4,9	2,1	31,9	1	24,1	-26,1
0	2	958	Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	2,3	22,7	-23,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	320	1	4,9	2,1	433	1	24,1	-26,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,5	1,9	22,0	-22,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,3	1	4,5	1,9	29,2	1	22,0	-22,9
			Rara											RaraCls	192,0	14,0	1	-8,3	1,1	57,1	1	-42,3	-25,7
0	2	962	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	1,3	-43,8	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	482	1	-8,3	1,1	970	1	-42,3	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	1,1	-42,7	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,2	1	-8,4	1,1	57,4	1	-42,7	-22,6
			Rara											RaraCls	192,0	6,9	1	-4,2	1,4	28,7	1	-21,0	-25,7
0	2	963	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,5	1,6	-22,6	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	263	1	-4,2	1,4	355	1	-21,0	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,4	1,4	-21,9	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,2	1	-4,4	1,4	30,3	1	-21,9	-22,6
			Rara											RaraCls	192,0	6,8	1	-4,1	1,2	28,7	1	-20,9	-25,7
0	2	964	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,4	1,4	-22,5	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	253	1	-4,1	1,2	354	1	-20,9	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,3	1,2	-21,8	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,1	1	-4,3	1,2	30,2	1	-21,8	-22,6
			Rara											RaraCls	192,0	4,4	1	2,7	1,6	20,7	1	13,6	-25,8
0	2	965	Freq	0,3	0,00	0	1	2,4	1,8	11,9	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	187	1	2,7	1,6	257	1	13,6	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,4	1,5	11,9	-22,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,8	1	2,4	1,5	18,1	1	11,9	-22,7
			Rara											RaraCls	192,0	4,4	1	2,8	1,4	20,6	1	13,5	-25,7
0	2	966	Freq	0,3	0,00	0	1	2,4	1,6	11,8	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	183	1	2,8	1,4	256	1	13,5	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,4	1,3	11,9	-22,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,8	1	2,4	1,3	18,1	1	11,9	-22,6
			Rara											RaraCls	192,0	7,9	1	4,8	1,8	31,5	1	23,8	-25,6
0	2	967	Freq	0,3	0,00	0	1	4,5	2,0	22,4	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	307	1	4,8	1,8	428	1	23,8	-25,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	1,6	21,7	-22,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,1	1	4,4	1,6	28,7	1	21,7	-22,5
			Rara											RaraCls	192,0	7,9	1	4,8	1,6	31,4	1	23,7	-25,5
0	2	968	Freq	0,3	0,00	0	1	4,5	1,8	22,3	-22,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	302	1	4,8	1,6	426	1	23,7	-25,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	1,4	21,6	-22,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,2	1	4,4	1,4	28,6	1	21,6	-22,4
			Rara											RaraCls	192,0	1,7	1	-1,2	1,6	7,2	1	-6,3	-25,6
0	2	969	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,5	1,8	-7,7	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	103	1	-1,2	1,6	38	1	-6,3	-25,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	1,4	-7,7	-22,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,3	1	-1,5	1,4	8,9	1	-7,7	-22,5
			Rara											RaraCls	192,0	1,7	1	-1,2	1,4	7,2	1	-6,3	-25,5
0	2	970	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,5	1,6	-7,7	-22,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	96	1	-1,2	1,4	38	1	-6,3	-25,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	1,3	-7,7	-22,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,2	1	-1,5	1,3	9,0	1	-7,7	-22,4
			Rara											RaraCls	192,0	9,4	1	-5,7	1,4	39,2	1	-28,4	-25,6
0	2	971	Freq	0,3	0,00	0	1	-5,9	1,6	-29,8	-22,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	344	1	-5,7	1,4	564	1	-28,4	-25,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,9	1,3	-29,3	-22,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,8	1	-5,9	1,3	40,1	1	-29,3	-22,5
			Rara											RaraCls	192,0	9,2	1	-5,5	1,2	39,1	1	-28,4	-25,6
0	2	972	Freq	0,3	0,00	0	1	-5,8	1,4	-29,7	-22,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	333	1	-5,5	1,2	562	1	-28,4	-25,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,7	1,2	-29,2	-22,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,6	1	-5,7	1,2	40,0	1	-29,2	-22,5
			Rara											RaraCls	192,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,2	0,0
0	2	974	Freq	0,3	0,00	0	1	0,3	7,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	180	1	0,3	7,4	11	1	0,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,3	6,5	0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	0,0	0	0,0	0,0	0,3	1	0,2	0,0
			Rara											Rara									

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

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	2	981	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	7,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	175	1	0,2	7,3	9	1	-0,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,1	6,6	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermClc	144,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	-0,3	0,0
			Rara											RaraClc	192,0	8,0	1	4,9	1,9	31,7	1	24,0	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	2,2	22,5	-22,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	314	1	4,9	1,9	430	1	24,0	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	1,8	21,9	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	7,2	1	4,4	1,8	28,9	1	21,9	-22,7
			Rara											RaraClc	192,0	1,6	1	-1,2	1,8	7,2	1	-6,2	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,5	2,0	-7,6	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	106	1	-1,2	1,8	38	1	-6,2	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	1,6	-7,6	-22,6	0,000	0,000	PermClc	144,0	2,2	1	-1,5	1,6	8,8	1	-7,6	-22,6
			Rara											RaraClc	192,0	9,4	1	-5,7	1,6	39,2	1	-28,4	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-5,9	1,8	-29,8	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	350	1	-5,7	1,6	563	1	-28,4	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,9	1,5	-29,3	-22,6	0,000	0,000	PermClc	144,0	9,8	1	-5,9	1,5	40,1	1	-29,3	-22,6
			Rara											RaraClc	192,0	14,4	1	-8,6	1,5	58,0	1	-43,1	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,8	1,7	-44,4	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	507	1	-8,6	1,5	993	1	-43,1	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,7	1,4	-43,5	-22,6	0,000	0,000	PermClc	144,0	14,7	1	-8,7	1,4	58,4	1	-43,5	-22,6
			Rara											RaraClc	192,0	15,3	1	-9,1	1,5	61,1	1	-45,5	-25,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,3	1,7	-46,8	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	534	1	-9,1	1,5	1064	1	-45,5	-25,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,2	1,4	-45,9	-22,6	0,000	0,000	PermClc	144,0	15,5	1	-9,2	1,4	61,5	1	-45,9	-22,6
			Rara											RaraClc	192,0	17,4	1	-10,3	1,5	68,8	1	-51,6	-25,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-10,6	1,6	-53,0	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	601	1	-10,3	1,5	1243	1	-51,6	-25,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-10,4	1,4	-51,8	-22,6	0,000	0,000	PermClc	144,0	17,5	1	-10,4	1,4	68,9	1	-51,8	-22,6
			Rara											RaraClc	192,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,1	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,1	7,1	0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	172	1	0,1	7,4	4	1	0,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,1	6,5	0,1	0,0	0,000	0,000	PermClc	144,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,1	0,0
			Rara											RaraClc	192,0	9,6	1	6,2	4,5	39,7	1	30,8	-12,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	6,1	4,4	30,1	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	443	1	6,2	4,5	768	1	30,8	-12,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,9	3,9	29,2	-11,2	0,000	0,000	PermClc	144,0	9,2	1	5,9	3,9	37,7	1	29,2	-11,2
			Rara											RaraClc	192,0	16,4	1	-9,6	1,0	68,4	1	-51,2	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-9,9	1,1	-52,6	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	553	1	-9,6	1,0	1231	1	-51,2	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,7	0,9	-51,5	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	16,5	1	-9,7	0,9	68,5	1	-51,5	-22,7
			Rara											RaraClc	192,0	13,8	1	-8,1	1,0	57,1	1	-42,3	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,4	1,1	-43,8	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	470	1	-8,1	1,0	970	1	-42,3	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,2	1,0	-42,8	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	13,9	1	-8,2	1,0	57,5	1	-42,8	-22,7
			Rara											RaraClc	192,0	6,6	1	-4,0	1,1	28,7	1	-21,0	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,3	1,2	-22,6	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	244	1	-4,0	1,1	354	1	-21,0	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,2	1,0	-21,9	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	7,0	1	-4,2	1,0	30,3	1	-21,9	-22,7
			Rara											RaraClc	192,0	4,7	1	2,9	1,2	20,7	1	13,6	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,6	1,4	11,8	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	187	1	2,9	1,2	258	1	13,6	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,6	1,1	12,0	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	4,2	1	2,6	1,1	18,3	1	12,0	-22,7
			Rara											RaraClc	192,0	9,8	1	6,3	4,3	53,7	1	30,8	-12,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	6,1	4,2	29,9	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	442	1	6,3	4,3	1483	1	30,8	-12,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	6,0	3,9	29,5	-11,3	0,000	0,000	PermClc	144,0	9,4	1	6,0	3,9	51,6	1	29,5	-11,3
			Rara											RaraClc	192,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	-0,3	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	6,9	-0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	166	1	0,1	7,2	8	1	-0,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,1	6,5	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermClc	144,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	-0,3	0,0
			Rara											RaraClc	192,0	8,2	1	4,9	1,4	31,5	1	23,8	-25,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,6	1,6	22,3	-22,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	303	1	4,9	1,4	427	1	23,8	-25,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,5	1,3	21,6	-22,4	0,000	0,000	PermClc	144,0	7,4	1	4,5	1,3	28,6	1	21,6	-22,4
			Rara											RaraClc	192,0	1,7	1	-1,2	1,2	7,3	1	-6,4	-25,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,5	1,4	-7,8	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	91	1	-1,2	1,2	39	1	-6,4	-25,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,4	1,1	-7,7	-22,5	0,000	0,000	PermClc	144,0	2,2	1	-1,4	1,1	9,0	1	-7,7	-22,5
			Rara											RaraClc	192,0	9,1	1	-5,4	1,1	39,2	1	-28,4	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-5,7	1,2	-29,8	-22,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	323	1	-5,4	1,1	563	1	-28,4	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,5	1,0	-29,2	-22,6	0,000	0,000	PermClc	144,0	9,3	1	-5,5	1,0	40,0	1	-29,2	-22,6
			Rara											RaraClc	192,0	13,6	1	-8,1	1,0	57,9	1	-43,0	-25,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,3	1,1	-44,3	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	467	1	-8,1	1,0	989	1	-43,0	-25,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,2	1,0	-43,4	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	13,8	1	-8,2	1,0	58,3	1	-43,4	-22,7
			Rara											RaraClc	192,0	14,7	1	-8,7	1,0	60,9	1	-45,3	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-8,9	1,1	-46,6	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	501	1	-8,7	1,0	1057	1	-45,3	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,8	1,0	-45,7	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	14,9	1	-8,8	1,0	61,2	1	-45,7	-22,7
			Rara											RaraClc	192,0	16,5	1	-9,7	1,0	68,8	1	-51,5	-25,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-10,0	1,1	-52,9	-22,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	557	1	-9,7	1,0	1240	1	-51,5	-25,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-9,7	0,9	-51,7	-22,7	0,000	0,000	PermClc	144,0	16,5	1	-9,7	0,9	68,8	1	-51,7	-22,7

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

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	3	49	Rara											RaraClc	192,0	2,1	1	1,2	-0,2	1,7	1	-0,9	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,1	-0,6	0,7	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	62	1	1,2	-0,2	53	1	-0,9	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,2	-0,6	0,7	-0,3	0,000	0,000	PermClc	144,0	2,0	1	1,2	-0,6	1,6	1	-0,9	-0,3
			Rara											RaraClc	192,0	4,5	1	3,2	3,9	17,3	1	12,5	-9,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,3	3,7	10,9	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	262	1	3,2	3,9	267	1	12,5	-9,5
			Perm	0,2	0,00	0																	

C.D.S.

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	612	Perm	0,2	0,00	0	1	1,0	0,7	1,2	-16,6	0,000	0,000	PermCl	144,0	1,5	1	1,0	0,7	2,5	1	1,2	-16,6
			Rara											RaraCl	192,0	4,1	1	2,4	0,3	17,3	1	13,4	-20,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,2	0,5	11,5	-17,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	139	1	2,4	0,3	192	1	13,4	-20,2
0	3	613	Perm	0,2	0,00	0	1	2,3	0,5	11,6	-17,3	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,9	1	2,3	0,5	15,0	1	11,6	-17,3
			Rara											RaraCl	192,0	2,2	1	1,3	0,3	4,8	1	4,0	-20,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,2	0,4	1,9	-17,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	81	1	1,3	0,3	26	1	4,0	-20,0
0	3	614	Perm	0,2	0,00	0	1	1,3	0,4	1,8	-17,0	0,000	0,000	PermCl	144,0	2,2	1	1,3	0,4	3,0	1	1,8	-17,0
			Rara											RaraCl	192,0	1,3	1	-0,8	0,3	5,2	1	-4,5	-19,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,8	0,3	-6,6	-16,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	49	1	-0,8	0,3	28	1	-4,5	-19,8
0	3	616	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	0,3	-7,1	-16,9	0,000	0,000	PermCl	144,0	1,6	1	-0,9	0,3	8,6	1	-7,1	-16,9
			Rara											RaraCl	192,0	3,1	1	1,8	0,3	18,1	1	13,8	-18,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,8	0,6	12,0	-15,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	109	1	1,8	0,3	216	1	13,8	-18,7
0	3	617	Perm	0,2	0,00	0	1	2,0	0,6	12,2	-15,1	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,3	1	2,0	0,6	16,0	1	12,2	-15,1
			Rara											RaraCl	192,0	2,6	1	1,5	0,3	5,2	1	4,5	-19,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,5	0,3	2,5	-16,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	92	1	1,5	0,3	28	1	4,5	-19,3
0	3	629	Perm	0,2	0,00	0	1	1,7	0,3	2,4	-16,3	0,000	0,000	PermCl	144,0	2,8	1	1,7	0,3	3,3	1	2,4	-16,3
			Rara											RaraCl	192,0	3,6	1	2,2	0,5	15,7	1	12,3	-20,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,0	0,6	10,0	-17,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	130	1	2,2	0,5	157	1	12,3	-20,8
0	3	632	Perm	0,2	0,00	0	1	1,9	0,6	9,9	-17,8	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,2	1	1,9	0,6	12,6	1	9,9	-17,8
			Rara											RaraCl	192,0	2,7	1	1,7	0,7	16,4	1	12,6	-19,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,7	0,8	10,5	-15,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	106	1	1,7	0,7	181	1	12,6	-19,0
0	3	633	Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	0,8	10,4	-15,6	0,000	0,000	PermCl	144,0	2,6	1	1,6	0,8	13,5	1	10,4	-15,6
			Rara											RaraCl	192,0	6,1	1	3,6	0,9	17,2	1	13,1	-17,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,2	1,3	9,8	-13,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	221	1	3,6	0,9	209	1	13,1	-17,3
0	3	634	Perm	0,2	0,00	0	1	3,0	1,3	9,5	-13,8	0,000	0,000	PermCl	144,0	4,9	1	3,0	1,3	12,4	1	9,5	-13,8
			Rara											RaraCl	192,0	2,3	1	1,5	1,3	3,9	1	3,2	-17,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	1,5	-1,0	-13,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	113	1	1,5	1,3	21	1	3,2	-17,1
0	3	636	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,1	1,4	-1,3	-13,6	0,000	0,000	PermCl	144,0	0,7	1	0,7	1,4	2,3	1	-1,3	-13,6
			Rara											RaraCl	192,0	5,7	1	3,5	1,2	17,8	1	13,7	-19,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	3,2	1,5	10,8	-15,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	218	1	3,5	1,2	208	1	13,7	-19,3
0	3	637	Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	1,4	10,5	-15,8	0,000	0,000	PermCl	144,0	4,9	1	3,1	1,4	13,6	1	10,5	-15,8
			Rara											RaraCl	192,0	2,3	1	1,5	1,4	4,3	1	3,5	-18,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,1	1,6	0,7	-15,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	115	1	1,5	1,4	23	1	3,5	-18,8
0	3	640	Perm	0,2	0,00	0	1	0,9	1,6	0,3	-15,4	0,000	0,000	PermCl	144,0	1,2	1	0,9	1,6	1,8	1	0,3	-15,4
			Rara											RaraCl	192,0	5,4	1	3,3	1,6	17,6	1	13,6	-19,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,9	1,8	10,9	-16,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	219	1	3,3	1,6	202	1	13,6	-19,6
0	3	641	Perm	0,2	0,00	0	1	2,7	1,7	10,6	-16,4	0,000	0,000	PermCl	144,0	4,3	1	2,7	1,7	13,7	1	10,6	-16,4
			Rara											RaraCl	192,0	2,1	1	1,4	1,4	4,4	1	3,5	-19,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,0	1,6	0,9	-16,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	108	1	1,4	1,4	24	1	3,5	-19,5
0	3	644	Perm	0,2	0,00	0	1	0,8	1,5	0,5	-16,3	0,000	0,000	PermCl	144,0	0,9	1	0,8	1,5	2,0	1	0,5	-16,3
			Rara											RaraCl	192,0	5,8	1	3,5	1,1	17,5	1	13,4	-19,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,7	1,3	10,8	-16,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	216	1	3,5	1,1	203	1	13,4	-19,0
0	3	645	Perm	0,2	0,00	0	1	2,8	1,2	10,7	-16,2	0,000	0,000	PermCl	144,0	4,5	1	2,8	1,2	13,9	1	10,7	-16,2
			Rara											RaraCl	192,0	2,1	1	1,4	1,0	4,3	1	3,4	-19,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,8	1,2	0,8	-16,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	97	1	1,4	1,0	23	1	3,4	-19,0
0	3	647	Perm	0,2	0,00	0	1	0,8	1,2	0,6	-16,1	0,000	0,000	PermCl	144,0	1,1	1	0,8	1,2	2,1	1	0,6	-16,1
			Rara											RaraCl	192,0	2,0	1	-1,3	1,0	11,6	1	-8,9	-19,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,5	1,1	-11,3	-16,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	93	1	-1,3	1,0	81	1	-8,9	-19,3
0	3	674	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,7	1,1	-11,8	-16,3	0,000	0,000	PermCl	144,0	2,7	1	-1,7	1,1	16,1	1	-11,8	-16,3
			Rara											RaraCl	192,0	5,3	1	3,1	0,5	15,3	1	12,0	-19,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,4	0,9	8,9	-16,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	185	1	3,1	0,5	156	1	12,0	-19,9
0	3	680	Perm	0,2	0,00	0	1	2,4	0,9	8,9	-17,0	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,9	1	2,4	0,9	11,3	1	8,9	-17,0
			Rara											RaraCl	192,0	4,8	1	2,8	0,2	15,3	1	11,6	-14,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,4	0,8	8,1	-10,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	161	1	2,8	0,2	193	1	11,6	-14,2
0	3	681	Perm	0,2	0,00	0	1	2,2	0,7	7,7	-10,9	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,7	1	2,2	0,7	10,1	1	7,7	-10,9
			Rara											RaraCl	192,0	5,9	1	3,5	0,5	16,4	1	12,5	-16,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,9	1,0	9,0	-12,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	201	1	3,5	0,5	203	1	12,5	-16,0
0	3	718	Perm	0,2	0,00	0	1	2,8	0,9	8,7	-12,4	0,000	0,000	PermCl	144,0	4,7	1	2,8	0,9	11,4	1	8,7	-12,4
			Rara											RaraCl	192,0	3,2	1	1,9	0,4	3,3	1	-2,0	-2,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	0,4	-5,4	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	114	1	1,9	0,4	52	1	-2,0	-2,9
0	3	719	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,9	0,4	-5,7	-1,8	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,2	1	-1,9	0,4	10,6	1	-5,7	-1,8
			Rara											RaraCl	192,0	2,9	1	-1,7	0,1	13,4	1	-7,4	-5,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,9	0,1	-10,8	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	95	1	-1,7	0,1	315	1	-7,4	-5,2
0	3	720	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,8	0,1	-11,1	-3,8	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,1	1	-1,8	0,1	20,6	1	-11,1	-3,8
			Rara											RaraCl	192,0	4,0	1	2,5	1,2	15,6	1	8,7	-6,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,4	1,3	5,7	-4,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	163	1	2,5	1,2	361	1	8,7	-6,6
0	3	721	Perm	0,2	0,00	0	1	2,3	1,3	5,4	-4,6	0,000	0,000	PermCl	144,0	3,7	1	2,3	1,3	9,6	1	5,4	-4,6
			Rara											RaraCl	192,0	2,6	1	1,6	0,5	1,8	1	-1,5	-5,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,7	0,5	-4,9	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	98	1	1,6	0,5	9	1	-1,5	-5,9
0	3	722	Perm																				

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	727	Rara	0,2	0,00	0	1	-2,0	0,0	-14,9	-5,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,5	1	-2,0	0,0	27,5	1	-14,9	-5,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	-1,5	0,0	-15,3	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	192,0	2,5	1	-1,4	0,0	22,1	1	-12,2	-7,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	0,0	-15,6	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	79	1	-1,4	0,0	539	1	-12,2	-7,4
0	3	728	Rara	0,2	0,00	0	1	-1,5	0,0	-15,6	-5,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,6	1	-1,5	0,0	28,7	1	-15,6	-5,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	-1,0	0,0	-14,7	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,7	1	-1,0	0,0	20,8	1	-11,5	-7,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,1	0,0	-15,1	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	54	1	-1,0	0,0	503	1	-11,5	-7,4
0	3	729	Rara	0,2	0,00	0	1	-1,1	0,0	-15,1	-5,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,8	1	-1,1	0,0	27,7	1	-15,1	-5,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	-0,9	0,0	-13,1	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,3	1	-0,8	0,1	17,4	1	-9,6	-5,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,0	0,0	-13,5	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	44	1	-0,8	0,1	425	1	-9,6	-5,9
0	3	730	Rara	0,2	0,00	0	1	-1,0	0,0	-13,5	-4,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,7	1	-1,0	0,0	24,9	1	-13,5	-4,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	-1,5	0,3	-8,1	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	192,0	2,1	1	-1,3	0,4	7,9	1	-4,5	-4,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,6	0,3	-8,4	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	78	1	-1,3	0,4	171	1	-4,5	-4,0
0	3	731	Rara	0,2	0,00	0	1	-1,6	0,3	-8,4	-2,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,7	1	-1,6	0,3	15,6	1	-8,4	-2,8
			Rara	0,3	0,00	0	1	1,9	1,5	3,5	2,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	2,6	1	1,7	1,7	12,0	1	6,6	1,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,0	1,5	3,6	2,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	132	1	1,7	1,7	407	1	6,6	1,3
0	3	732	Rara	0,2	0,00	0	1	2,0	1,5	3,6	2,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,1	1	2,0	1,5	6,2	1	3,6	2,4
			Rara	0,3	0,00	0	1	-1,2	0,0	-12,6	-5,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,6	1	-0,9	0,1	16,4	1	-9,2	-7,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,3	0,0	-13,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	53	1	-0,9	0,1	377	1	-9,2	-7,0
0	3	733	Rara	0,2	0,00	0	1	-1,3	0,0	-13,0	-5,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,2	1	-1,3	0,0	23,9	1	-13,0	-5,1
			Rara	0,3	0,00	0	1	-1,4	0,2	-7,6	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,9	1	-1,1	0,2	6,7	1	-4,0	-6,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	0,2	-7,9	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	66	1	-1,1	0,2	102	1	-4,0	-6,1
0	3	734	Rara	0,2	0,00	0	1	-1,5	0,2	-7,9	-4,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,6	1	-1,5	0,2	14,4	1	-7,9	-4,2
			Rara	0,3	0,00	0	1	1,9	0,8	3,5	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,2	1	2,0	0,8	12,0	1	6,7	-5,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,0	0,9	3,5	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	128	1	2,0	0,8	263	1	6,7	-5,8
			Rara	0,2	0,00	0	1	2,0	0,9	3,5	-3,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,3	1	2,0	0,9	6,2	1	3,5	-3,9

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA 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	317	Rara	0,3	0,00	0	1	-7,2	0,0	-31,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	9,0	1	-7,5	0,0	36,0	1	-33,3	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	-6,8	0,0	-29,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	212	1	-7,5	0,0	657	1	-33,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,8	0,0	-29,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,2	1	-6,8	0,0	31,8	1	-29,3	0,0
1	1	318	Rara	0,3	0,00	0	1	-8,4	0,0	-31,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	10,4	1	-8,7	0,0	36,0	1	-33,2	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	-7,9	0,0	-29,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	245	1	-8,7	0,0	657	1	-33,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,9	0,0	-29,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,5	1	-7,9	0,0	31,6	1	-29,1	0,0
1	1	319	Rara	0,3	0,00	0	1	-12,2	0,0	-30,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,2	1	-11,9	0,0	35,3	1	-32,5	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	-11,4	0,0	-28,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	335	1	-11,9	0,0	643	1	-32,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-11,4	0,0	-28,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,7	1	-11,4	0,0	30,9	1	-28,4	0,0
1	1	320	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-29,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,8	1	6,5	0,0	35,2	1	-32,5	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-28,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	184	1	6,5	0,0	641	1	-32,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-28,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,7	1	8,1	0,0	30,7	1	-28,3	0,0
1	1	323	Rara	0,3	0,00	0	1	-7,7	0,0	-31,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	9,7	1	-8,0	0,0	36,6	1	-33,8	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	-7,2	0,0	-29,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	227	1	-8,0	0,0	667	1	-33,8	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,2	0,0	-29,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,6	1	-7,2	0,0	31,7	1	-29,2	0,0
1	1	324	Rara	0,3	0,00	0	1	-8,5	0,0	-31,9	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	10,5	1	-8,7	0,0	36,7	1	-33,9	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	-7,8	0,0	-29,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	246	1	-8,7	0,0	669	1	-33,9	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,8	0,0	-29,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,3	1	-7,8	0,0	31,9	1	-29,4	0,0
1	1	325	Rara	0,3	0,00	0	1	-1,8	0,0	-24,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	2,9	1	-1,8	0,0	35,2	1	-27,6	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	-2,0	0,0	-24,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	98	1	-1,8	0,0	807	1	-27,6	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	0,0	-24,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,3	1	-2,0	0,0	31,1	1	-24,3	0,0
1	1	327	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-32,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	11,5	1	6,7	0,0	46,6	1	-35,3	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-30,8	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	368	1	6,7	0,0	1036	1	-35,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-30,8	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	14,1	1	8,1	0,0	40,7	1	-30,8	0,0
1	1	328	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-28,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	11,5	1	6,7	0,0	42,2	1	-31,9	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-27,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	368	1	6,7	0,0	936	1	-31,9	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-27,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,9	1	8,1	0,0	36,6	1	-27,6	0,0
1	1	330	Rara	0,3	0,00	0	1	-2,2	0,0	-26,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,5	1	-2,2	0,0	37,6	1	-29,5	0,0
			Rara	0,2	0,00	0	1	-2,5	0,0	-27,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	120	1	-2,2	0,0	863	1	-29,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,5	0,0	-27,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,0	1	-2,5	0,0	34,4	1	-27,0	0,0
1	1	331	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-26,7	0,0	0,000	0,000	R									

C.D.S.

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE/VERIFICA 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	Combinata Carico	σ lim. Kg/cm ²	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	
1	1	1649	Rara												RaraCis	192,0	19,6	1	16,4	0,0	18,9	1	15,3	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	16,5	0,0	17,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	462	1	16,4	0,0	446	1	15,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	15,3	0,0	16,5	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	18,3	1	15,3	0,0	20,4	1	16,5	0,0
1	1	1664	Rara												RaraCis	192,0	4,2	1	-2,4	0,0	9,6	1	5,2	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	6,4	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	135	1	-2,4	0,0	295	1	5,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,3	0,0	6,7	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	3,6	1	-2,1	0,0	12,4	1	6,7	0,0
1	1	1665	Rara												RaraCis	192,0	3,0	1	-1,7	0,0	17,5	1	9,5	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	10,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	96	1	-1,7	0,0	543	1	9,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	0,0	10,2	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	2,2	1	-1,2	0,0	18,7	1	10,2	0,0
1	1	1666	Rara												RaraCis	192,0	4,1	1	-2,4	0,0	20,4	1	11,1	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	11,5	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	131	1	-2,4	0,0	633	1	11,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	11,0	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	3,1	1	-1,8	0,0	20,3	1	11,0	0,0
1	1	1667	Rara												RaraCis	192,0	1,3	1	-0,7	0,0	21,6	1	11,7	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	12,1	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	40	1	-0,7	0,0	668	1	11,7	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,5	0,0	11,8	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	0,9	1	0,5	0,0	21,7	1	11,8	0,0
1	1	1668	Rara												RaraCis	192,0	1,7	1	1,0	0,0	22,4	1	12,2	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,1	0,0	12,6	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	55	1	1,0	0,0	695	1	12,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,8	0,0	12,2	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	3,2	1	1,8	0,0	22,4	1	12,2	0,0
1	1	1669	Rara												RaraCis	192,0	4,5	1	-2,6	0,0	20,7	1	11,3	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	11,7	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	142	1	-2,6	0,0	642	1	11,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	11,2	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	3,0	1	-1,7	0,0	20,5	1	11,2	0,0
1	1	1670	Rara												RaraCis	192,0	0,6	1	0,3	0,0	23,0	1	12,5	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,3	0,0	12,8	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	19	1	0,3	0,0	712	1	12,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,1	0,0	12,4	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	1,9	1	1,1	0,0	22,8	1	12,4	0,0
1	1	1671	Rara												RaraCis	192,0	3,7	1	2,1	0,0	24,2	1	13,2	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,1	0,0	13,5	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	118	1	2,1	0,0	752	1	13,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,0	0,0	13,1	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	5,2	1	3,0	0,0	24,1	1	13,1	0,0
1	1	1672	Rara												RaraCis	192,0	3,3	1	-1,9	0,0	22,4	1	12,2	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	12,5	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	104	1	-1,9	0,0	694	1	12,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	12,0	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	2,0	1	-1,2	0,0	22,1	1	12,0	0,0
1	1	1673	Rara												RaraCis	192,0	0,7	1	0,4	0,0	23,0	1	12,5	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,4	0,0	12,9	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	23	1	0,4	0,0	713	1	12,5	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,1	0,0	12,4	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	2,0	1	1,1	0,0	22,8	1	12,4	0,0
1	1	1674	Rara												RaraCis	192,0	3,6	1	2,1	0,0	24,1	1	13,1	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,1	0,0	13,5	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	116	1	2,1	0,0	748	1	13,1	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,9	0,0	13,0	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	5,0	1	2,9	0,0	23,9	1	13,0	0,0
1	1	1675	Rara												RaraCis	192,0	3,5	1	-2,0	0,0	22,1	1	12,0	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	12,4	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	112	1	-2,0	0,0	686	1	12,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	11,9	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	2,2	1	-1,3	0,0	21,9	1	11,9	0,0
1	1	1676	Rara												RaraCis	192,0	1,4	1	0,8	0,0	21,5	1	11,7	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,7	0,0	12,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	44	1	0,8	0,0	666	1	11,7	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	0,0	11,8	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	2,7	1	1,6	0,0	21,7	1	11,8	0,0
1	1	1677	Rara												RaraCis	192,0	2,9	1	-1,7	0,0	16,7	1	9,0	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,5	0,0	9,7	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	93	1	-1,7	0,0	515	1	9,0	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,2	0,0	9,7	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	2,1	1	1,2	0,0	17,8	1	9,7	0,0
1	1	1678	Rara												RaraCis	192,0	4,6	1	-3,8	0,0	1,9	1	-1,7	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,7	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	108	1	-3,8	0,0	33	1	-1,7	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,4	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	4,2	1	-3,4	0,0	0,3	1	-0,3	0,0
1	1	1679	Rara												RaraCis	192,0	2,6	1	1,5	0,0	22,4	1	12,2	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,6	0,0	12,6	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	84	1	1,5	0,0	693	1	12,2	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,3	0,0	12,2	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	4,0	1	2,3	0,0	22,5	1	12,2	0,0
1	1	1680	Rara												RaraCis	192,0	1,3	1	-0,8	0,0	15,4	1	8,4	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	9,2	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	42	1	-0,8	0,0	477	1	8,4	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,3	0,0	9,1	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	0,5	1	0,3	0,0	16,8	1	9,1	0,0
1	1	1681	Rara												RaraCis	192,0	4,2	1	-3,5	0,0	3,6	1	-3,3	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,1	0,0	-1,6	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	98	1	-3,5	0,0	65	1	-3,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,7	0,0	-1,4	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	3,2	1	-2,7	0,0	1,5	1	-1,4	0,0
1	1	1682	Rara												RaraCis	192,0	1,9	1	-1,1	0,0	20,0	1	10,9	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	11,3	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	60	1	-1,1	0,0	621	1	10,9	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	11,0	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	1,0	1	-0,6	0,0	20,2	1	11,0	0,0
1	1	1683	Rara												RaraCis	192,0	2,4	1	-1,4	0,0	16,3	1	8,8	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,4	0,0	9,4	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	76	1	-1,4	0,0	503	1	8,8	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,1	0,0	9,4	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	1,9	1	1,1	0,0	17,3	1	9,4	0,0
1	1	1684	Rara												RaraCis	192,0	4,0	1	-3,3	0,0	0,3	1	-0,3	0,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		RaraFer	3600	94	1	-3,3	0,0	6	1	-0,3	0,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000		PermCis	144,0	3,6	1	-3,0	0,0	1,8	1	1,4	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	zc x *10000	zc y *10000	ef x *10000	ef
-----------	---------	--------------	---------	---------	----------	----------	----------	-----------	-------------	-------------	-------------	----

C.D.S.

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	1183	55380	-549	46741	-40767	-32406	-43894	3	6	18	18	28,5	42,7	29,0	43,2	6,0		-16,0
1	1	1188	34927	9547	10236	-583	-47497	4134	17	4	18	18	8,0	20,9	8,0	26,8	1,3		-19,8
1	1	1759	109213	21792	141365	-9155	-49182	-25840	10	5	18	24	35,9	39,3	36,4	33,8	18,1		-14,1
1	1	1804	58873	18669	99053	40640	-85416	-38534	3	10	18	61	31,4	47,1	35,4	49,0	12,7		-16,2
1	1	1805	50302	2600	58892	42431	-75873	-32856	3	8	18	34	26,1	36,5	30,1	40,5	7,5		-17,1
1	1	1809	48676	12325	94827	37185	-65894	-21864	3	6	18	27	29,8	38,6	32,3	44,4	12,1		-17,5
1	1	1810	44074	1388	85122	40410	66369	-19646	3	7	19	32	29,5	35,5	31,2	36,0	10,9		-18,1
1	1	1814	157511	108886	135632	-20758	-3586	1499	7	15	19	18	45,1	33,5	46,2	32,5	17,3		-18,8
1	1	1815	73842	98421	135641	51051	7822	30	3	10	18	18	45,0	33,2	46,0	33,7	17,3		-19,0
1	1	1816	4721	46534	126439	-71701	-29322	-8048	6	7	28	82	43,0	32,9	44,5	32,9	16,2		-19,3
1	1	1817	2092	5324	72903	-57470	58336	-25523	5	10	18	70	31,1	32,6	32,6	31,6	9,3		-19,5

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	111	17595	-44202	13294	20286	122983	4628	2	18	18	79	8,0	22,1	11,6	42,6	1,7	3,78	-37,8
1	2	123	33125	-23432	28316	17705	121427	6736	2	18	18	80	10,1	25,0	14,5	46,4	3,6	3,79	-37,9
1	2	143	-7466	-41427	19318	24157	115496	1321	3	17	18	75	8,0	21,6	10,5	40,8	2,5	3,62	-36,2
1	2	144	-5957	-40277	21033	24492	116068	1573	3	16	18	69	8,0	22,1	11,0	41,5	2,7	3,57	-35,7
1	2	145	17228	-44299	13335	20229	121123	-4692	2	17	18	73	8,0	21,8	11,6	42,0	1,7	3,79	-37,9
1	2	147	32476	-24570	27796	17866	120438	-7029	2	17	18	74	10,1	24,7	14,4	45,9	3,6	3,80	-38,0
1	2	167	-5380	-39300	21354	24441	115935	-1535	3	18	18	82	8,0	22,0	11,1	41,3	2,7	3,54	-35,4
1	2	169	-5355	-38745	21419	24441	115671	1550	3	18	18	83	8,0	22,0	11,1	41,2	2,7	3,54	-35,4
1	2	180	-7931	-42147	17645	24016	115525	1098	3	18	18	79	8,0	21,3	10,3	40,4	2,3	3,64	-36,4
1	2	188	-3263	-44860	15011	22257	116605	858	3	16	18	64	8,0	21,2	10,0	40,5	1,9	3,70	-37,0
1	2	196	-2993	-40372	20751	22887	115945	707	3	17	17	73	8,0	22,0	11,0	41,3	2,7	3,57	-35,7
1	2	207	-3376	-41491	19508	22222	115382	643	3	18	18	80	8,0	21,6	10,5	40,6	2,5	3,62	-36,2
1	2	318	787	12205	13273	-15787	-67014	-3223	2	9	17	62	8,0	28,3	9,5	36,9	1,7		-36,1
1	2	319	-7650	13950	28592	-24132	-77623	-10292	3	10	17	64	12,0	34,5	12,2	42,9	3,7		-35,7
1	2	320	-1855	-21045	19824	-22565	-97800	-3211	3	9	17	33	11,1	37,3	11,1	45,0	2,5		-35,4
1	2	334	-319	-33855	40850	-25032	102488	9315	3	11	17	41	15,1	39,1	15,3	40,0	5,2		-35,7
1	2	335	323	13008	13784	-16205	-67276	2262	2	6	19	23	8,0	29,1	9,0	36,9	1,8		-36,2
1	2	344	10886	-5205	42872	-43791	-121863	18353	4	7	18	18	23,4	52,8	24,7	58,9	5,5		-37,8
1	2	345	-6843	-5540	47774	-39893	-110370	16581	4	7	18	18	20,6	48,8	22,1	54,6	6,1		-37,8
1	2	346	2295	10762	8889	-15102	-67107	2101	2	5	18	19	8,0	28,3	8,5	36,0	1,1		-36,9
1	2	347	-8103	-19529	26649	24412	-95338	37	3	14	18	81	11,5	36,6	11,2	44,3	3,4		-35,4
1	2	348	-2436	-5861	47666	-36739	-107333	-15176	4	7	17	18	20,1	47,5	18,7	53,1	6,1		-37,9
1	2	349	9957	-5759	41317	-42906	-118675	-18006	4	7	19	18	22,2	51,2	22,6	56,2	5,3		-37,9
1	2	744	-1287	-56030	13029	24203	123690	1007	3	16	17	63	8,0	21,7	11,0	41,7	1,7	3,76	-37,6
1	2	749	-7007	-50871	12612	24697	121148	509	3	17	18	70	8,0	21,4	9,9	41,1	1,6	3,74	-37,4
1	2	754	-8165	-46970	13787	24517	118839	505	3	19	17	81	8,0	21,2	10,0	40,6	1,8	3,71	-37,1
1	2	813	-6802	-40766	20512	24315	115720	1481	3	17	18	73	8,0	21,9	10,8	41,1	2,6	3,59	-35,9
1	2	857	-3781	-37804	20271	23483	115538	967	3	17	18	74	8,0	22,0	11,0	41,4	2,6	3,52	-35,2
1	2	859	-4158	-36492	20406	23895	115095	1145	3	16	18	69	8,0	22,0	11,1	41,5	2,6	3,49	-34,9
1	2	861	-4919	-37855	20471	24040	115580	1279	3	17	18	74	8,0	22,0	11,0	41,4	2,6	3,52	-35,2
1	2	929	-2580	-50650	13083	22157	120185	695	3	18	17	77	8,0	21,2	9,9	40,7	1,7	3,74	-37,4
1	2	930	-1390	-55928	13539	23914	122446	-988	3	17	17	67	8,0	21,5	10,9	41,2	1,7	3,77	-37,7
1	2	979	-3284	-40872	20514	22467	115663	634	3	18	18	77	8,0	21,8	10,8	41,0	2,6	3,60	-36,0
1	2	993	-3345	-43002	16212	22135	115639	819	3	20	18	94	8,0	21,0	10,1	39,8	2,1	3,67	-36,7
1	2	1376	-5214	16769	18996	22403	-71796	4136	3	6	18	26	9,7	31,9	10,0	38,8	2,4		-35,9
1	2	1414	-7022	22329	22853	-27586	-84718	12135	4	6	18	24	12,2	38,3	15,0	46,6	2,9		-37,5
1	2	1415	-3054	19978	12128	-21553	-75376	8289	3	6	17	23	9,4	32,9	11,3	40,3	1,5		-37,3
1	2	1416	-1956	14226	7671	-17693	-70206	5461	3	11	17	84	8,0	29,0	9,0	37,4	1,0		-37,1
1	2	1425	4854	7916	39846	-18497	-79317	3291	2	9	18	49	12,4	35,9	13,8	44,1	5,1		-35,1
1	2	1426	448	19894	17742	-15162	-71211	1150	2	5	18	19	8,1	32,3	9,4	38,3	2,3		-34,9
1	2	1427	7	16605	27153	-17794	-75077	-3473	3	6	18	26	9,9	34,2	10,4	40,9	3,5		-35,1
1	2	1445	2765	13857	7347	-16434	-68809	-3340	2	11	17	83	8,0	28,3	8,9	36,2	0,9		-37,2
1	2	1446	-3129	19443	11336	-21002	-73680	-7987	3	6	18	26	9,0	32,0	8,9	38,5	1,4		-37,4
1	2	1447	-7180	21767	22431	-26919	-82520	-11832	4	13	18	94	11,8	36,5	12,7	43,1	2,9		-37,6
1	2	1465	329	16642	16870	-18217	-70645	-5160	3	7	19	38	8,7	30,8	10,8	38,5	2,2		-35,9

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	105	20493	-39105	14414	-22814	-137753	-3994	2	14	19	45	12,8	50,1	8,0	26,0	1,8	3,85	-38,5
1	3	106	39410	-13103	31864	-20450	-136662	-5647	2	12	18	37	16,9	55,3	12,3	30,7	4,1	3,86	-38,6
1	3	109	-5810	-45971	14730	-27370	-133254	-714	4	18	17	75	11,9	46,8	8,0	24,3	1,9	3,76	-37,6
1	3	115	38863	-9889	32842	-20406	-134531	5356	2	10	18	23	17,1	55,4	12,5	29,8	4,2	3,88	-38,8
1	3	116	19785	-5370	15132	-22596	-122295	2725	2	9	18	19	12,8	49,4	8,0	25,7	1,9	3,87	-38,7
1	3	121	-2991	-39816	21514	-27379	-131137	-1455	3	19	17	80	13,0	47,4	8,0	25,1	2,7	3,62	-36,2
1	3	122	-310	-38868	20992	-26090	-130703	-860	3	19	17	83	13,0	47,2	8,0	25,0	2,7	3,62	-36,2
1	3	139	-4560	-41928	19340	-27335	-131594	-1304	4	20	17	87	12,5	46,9	8,0	24,7	2,5	3,69	-36,9
1	3	140	-2995	-40376	20823	-27473	-131235	-1395	3	18	17	77	13,1	47,4	8,0	25,0	2,7	3,64	-36,4
1	3	194	-2730	-40283	20364	-27354	-130637	1381	3	18	17	77	12,8	47,1	8,0	24,8	2,6	3,65	-36,5
1	3	325	-5902	-34942	47209	27665	-86512	-12499	4	1									

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	765	-2661	-37929	20544	-26930	-130622	-1258	3	18	17	75	12,8	47,4	8,0	25,0	2,6	3,59	-35,9
1	3	766	-1633	-36445	20462	-26860	-129823	-1196	3	17	17	69	12,9	47,4	8,0	25,0	2,6	3,57	-35,7
1	3	767	-1408	-37896	20309	-26461	-130397	-1081	3	18	17	77	12,8	47,3	8,0	24,9	2,6	3,59	-35,9
1	3	802	-3970	-41132	20510	-27394	-131457	-1406	4	19	17	83	12,8	47,2	8,0	24,9	2,6	3,67	-36,7
1	3	888	-707	-43765	16057	-25480	-132526	-904	3	15	17	57	12,0	47,3	8,0	24,7	2,1	3,74	-37,4
1	3	911	-1334	-52282	13082	-25122	-133775	-957	3	21	17	92	11,4	45,7	8,0	23,7	1,7	3,83	-38,3
1	3	974	-300	-40997	20292	-25613	-130673	-767	3	19	17	83	12,7	46,9	8,0	24,7	2,6	3,68	-36,8
1	3	988	-302	-43332	16353	-25128	-130829	-862	3	15	17	55	12,0	46,8	8,0	24,4	2,1	3,75	-37,5
1	3	1336	757	-33507	24346	-7244	-60307	2898	1	6	15	22	8,0	21,9	8,0	28,5	3,1		-38,4
1	3	1337	-1522	-34894	23241	-10421	-57077	1467	2	7	17	27	8,0	20,1	8,0	27,1	3,0		-38,2
1	3	1338	-3932	-31616	12757	-10291	-54869	1002	3	5	31	19	8,0	18,7	8,0	25,0	1,6		-37,9
1	3	1341	-5935	-36132	24013	17999	-73939	-8339	3	8	20	27	9,2	26,7	8,7	26,2	3,1		-38,0
1	3	1349	-6354	-39396	22050	-14144	-55969	-923	2	9	19	52	8,0	18,4	8,3	23,7	2,8		-36,1
1	3	1350	2070	-41229	28665	12321	-58021	1509	2	13	19	95	8,1	19,6	8,4	25,9	3,7		-35,8
1	3	1351	-65	-39908	19945	10448	-56786	812	2	10	16	64	8,0	18,3	8,0	25,5	2,5		-35,5
1	3	1352	-6653	-40535	24990	-12151	-57793	1168	2	7	18	28	8,0	19,9	8,2	26,0	3,2		-35,8
1	3	1353	-6279	-38596	24415	-14024	-55828	888	6	7	95	27	8,0	19,3	8,6	24,6	3,1		-36,1
1	3	1354	-10009	-43690	34853	-15722	-69748	2215	4	13	36	79	8,7	24,6	9,3	25,1	4,5		-35,6
1	3	1358	-6667	-38427	30245	-12342	-55928	391	2	9	17	51	8,0	19,6	8,9	25,4	3,9		-36,4
1	3	1361	755	-33283	24342	-6706	-58244	-2402	2	7	19	26	8,0	20,9	8,0	27,2	3,1		-38,6
1	3	1362	-1833	-34839	9166	-5782	-60757	-3263	1	9	14	49	8,0	19,2	8,0	25,8	1,2		-38,7
1	3	1382	-6622	-37863	27986	-11950	-56319	557	4	8	52	36	8,0	19,7	8,0	26,4	3,6		-36,3
1	3	1453	-1432	-34820	23119	-9941	-55382	-1083	2	8	17	35	8,0	19,1	8,0	26,2	3,0		-38,4
1	3	1456	-5420	-35981	23687	-18215	-72325	-4687	3	12	18	66	8,9	25,2	8,6	24,6	3,0		-38,2
1	3	1470	-1998	-35506	9694	-5249	-62943	3780	2	7	18	28	8,0	20,6	8,0	27,3	1,2		-38,5

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	51	24653	62559	22713	-30621	-125522	-5775	3	10	18	37	17,7	59,1	10,7	34,2	2,9	2,01	-20,1
1	4	52	15288	285	8540	22141	105661	-3643	2	8	18	30	14,5	62,8	11,6	41,7	1,1	1,93	-19,3
1	4	289	6931	58	33915	56104	61517	-40687	5	5	18	19	26,1	28,2	26,1	27,9	4,3		-16,5
1	4	333	12337	4422	114270	-59517	30834	19377	6	4	26	21	37,8	29,7	38,3	26,6	14,6		-20,4
1	4	596	6424	91	6523	-26659	99538	-1094	3	8	18	35	11,7	59,8	8,5	38,8	0,8	1,97	-19,7
1	4	600	21541	7191	4667	26017	106339	-8163	3	8	18	29	16,3	56,3	12,9	42,4	0,6	1,84	-18,4
1	4	601	20006	-2731	10740	26994	94856	-13176	3	6	18	18	18,9	54,9	13,9	38,6	1,4	1,74	-17,4
1	4	1050	4253	4563	2693	23833	93448	-11506	3	9	18	40	13,0	39,9	9,7	36,3	0,3		-18,6
1	4	1051	2316	-6964	10466	30709	-100934	-19319	4	7	28	18	16,5	40,2	12,7	37,2	1,3		-17,7
1	4	1219	3903	-570	33072	-38900	79456	-41143	6	6	51	18	18,7	30,6	22,7	35,8	4,2		-17,1
1	4	1867	2807	345	37066	-50678	70293	-35325	5	8	24	35	23,5	27,0	26,2	31,3	4,7		-18,0
1	4	1872	4442	2344	58951	-54969	49979	-23296	5	5	18	19	28,7	24,1	27,4	27,0	7,5		-18,9
1	4	1876	133243	57641	78241	-23208	-679	-1153	5	17	18	18	36,2	17,7	35,3	17,7	10,0		-19,5
1	4	1877	13948	57354	92505	-64993	2126	-3352	5	13	18	17	38,4	21,1	38,0	20,6	11,8		-19,7
1	4	1878	10988	54244	101102	-72451	9730	4866	5	4	19	17	41,3	23,4	39,4	24,4	12,9		-19,9
1	4	1879	5540	7025	76545	-60672	50295	24455	5	5	18	19	33,3	29,4	31,4	29,9	9,8		-20,1

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	58	-3879	11940	22598	17580	-78395	-10426	3	10	18	45	13,7	33,7	8,9	18,3	2,9	1,58	-15,8
1	5	237	15373	6645	30609	28412	30264	-17484	3	3	18	18	18,5	21,5	16,4	16,5	3,9		-15,4
1	5	1060	-2878	-18604	27036	21197	44068	-14130	3	5	17	18	15,0	29,8	11,2	18,1	3,5		-16,0
1	5	1063	6429	4323	30411	24085	39759	-16390	3	4	19	18	16,9	23,9	13,4	19,8	3,9		-15,7
1	5	1223	13811	-6995	28286	24247	29832	-14744	4	4	43	18	14,6	18,2	14,0	14,0	3,6		-16,1
1	5	1837	11803	11995	50306	22755	35718	-16273	3	5	17	37	17,2	24,7	16,8	21,2	6,4		-15,6
1	5	1839	8029	1475	31691	22150	35008	-14567	6	4	78	18	14,8	21,9	12,9	17,8	4,0		-15,9
1	5	1842	9522	5370	31800	21746	30875	-13573	3	4	17	18	13,8	19,3	13,8	16,6	4,1		-15,8

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	45	19965	2295	20460	-21728	-98684	-4822	2	13	17	82	13,8	40,0	13,9	56,1	2,6	1,78	-17,8
1	6	47	23932	56279	17670	27132	115836	-7035	3	10	27	45	9,1	33,1	15,1	53,5	2,3	1,88	-18,8
1	6	240	171341	9998	59439	11213	34850	23384	12	4	18	18	34,0	18,9	34,5	22,2	7,6		-13,2
1	6	242	34300	-2160	44458	49977	71835	37521	4	6	18	18	26,9	35,2	28,5	33,8	5,7		-14,2
1	6	300	75189	11461	73048	73497	93990	55497	4	8	19	30	41,4	51,2	45,8	46,8	9,3		-14,2
1	6	342	73592	8679	165108	-67208	-71965	23090	4	7	19	30	55,2	49,5	50,3	42,4	21,1		-19,5
1	6	573	1416	-4898	2725	39573	-78706	-15093	4	6	18	18	13,8	30,5	15,3	48,6	0,3	1,58	-15,8
1	6	577	26074	-1455	8853	-26303	-96652	-10892	2	6	18	18	14,2	39,4	14,7	54,7	1,1	1,68	-16,8
1	6	587	3643	8322	19363	24022	-90820	2081	3	13	18	91	11,0	37,5	12,1	53,4	2,5	1,83	-18,3
1	6	1089	6585	50449	18813	-9835	117136	-7361	2	9	16	37	8,0	44,6	8,0	53,7	2,4		-19,1
1	6	1239	50252	7218	51159	59988	73692	44285	4	6	18	22	31,6	37,9	35,1	35,7	6,5		-14,2
1	6	1241	41039	-6916	37726	60505	111543	47707	7	7	54	19	33,4	54,6	31,9	47,6	4,8		-15,1
1	6	1245	54190	-5178	46897	55421	117084	50059	4	7	19	18	31,7	60,3	33,3	51,4	6,0		-15,2
1	6	1250	35313	15616	9855	-493	-89446	3526	16	10	18	49	8,0	36,8	8,0	31,4	1,3		-19,1
1	6	1775	108049	18984	138855	8697	40657	21898	11	8	18	77	35,2	31,7	35,7	35,2	17,7		-13,4
1	6	1789	58583	11956	98553	-49897	114295	48698	3	11	19	54	38,3	67,5	37,8	57,3	12,6		-15,5

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.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	1800	76625	55494	136127	-80291	31563	9623	4	7	19	86	56,8	37,2	51,3	36,2	17,4		-18,7
1	6	1801	52497	3905	126926	-79914	-58047	-5562	7	5	44	19	51,9	39,1	51,3	39,1	16,2		-18,9
1	6	1802	14925	35882	73215	-68202	71414	-26995	6	9	26	65	36,2	48,6	35,1	40,7	9,4		-19,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 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.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	7	71	-5722	-20428	9132	30243	138556	-4851	4	10	18	25	11,5	36,8	11,8	52,5	1,2	1,84	-18,4
1	7	73	23691	56686	17823	23607	112640	6647	2	14	18	82	8,7	32,2	14,1	51,9	2,3	1,93	-19,3
1	7	310	22026	3724	34274	74280	81241	-53888	5	6	22	21	36,9	36,2	34,5	36,2	4,4		-15,3
1	7	351	27054	-2685	117258	-75596	43421	22570	6	4	28	18	46,0	41,2	45,9	31,6	15,0		-20,0
1	7	652	-5610	-14049	4500	36077	138296	-11166	4	9	18	20	12,9	35,9	13,6	53,0	0,6	1,74	-17,4
1	7	1119	7511	41207	16213	-7998	111736	6490	2	10	18	45	8,0	47,3	8,0	49,7	2,1		-19,5
1	7	1278	31718	2145	33820	54415	105571	-54553	5	8	26	29	31,2	50,6	28,1	45,2	4,3		-16,0
1	7	1851	2154	3103	50000	-66190	104319	-53105	5	8	18	30	31,4	51,0	29,4	46,9	6,4		-16,2
1	7	1852	21035	73	37933	-67506	96534	-48546	5	8	20	34	32,4	49,2	31,5	41,7	4,8		-17,1
1	7	1856	21453	1117	58925	-71020	96061	-38050	5	7	22	23	36,4	52,9	32,1	44,7	7,5		-17,6
1	7	1857	-10954	10021	60451	69276	74992	41869	5	6	18	19	38,0	45,0	32,6	37,9	7,7		-18,2
1	7	1858	25254	17081	59706	-75054	53330	-24556	8	10	54	87	38,0	41,5	34,7	29,5	7,6		-18,8
1	7	1861	62427	59391	80216	-73511	3425	-10530	4	10	18	19	45,8	21,2	48,8	19,2	10,2		-19,0
1	7	1862	57178	65044	94873	-83950	4031	-10854	5	9	18	18	50,7	24,7	55,1	22,2	12,1		-19,2
1	7	1863	23617	24788	103697	-91523	29479	1889	8	4	39	32	49,5	31,4	53,4	27,4	13,3		-19,5
1	7	1864	11783	10082	78479	-76763	69144	28960	5	6	19	21	40,1	49,2	36,7	37,8	10,0		-19,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 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
1	8	100	6813	4554	11620	9945	14567	-3829	2	2	17	17	8,0	8,0	8,0	8,0	1,5	1,48	-14,8
1	8	257	1519	-11078	24342	29383	49037	-19888	3	5	17	19	13,7	16,3	14,7	20,4	3,1		-14,7
1	8	1125	4494	-15015	28738	-18688	51298	-18918	2	5	17	18	11,6	14,4	13,6	21,6	3,7		-14,7
1	8	1128	5705	10869	27159	28257	43120	-18756	4	4	28	18	12,8	14,8	14,4	21,6	3,5		-14,7
1	8	1285	18582	1672	28071	31279	-29509	-17899	3	4	18	18	16,9	15,3	17,8	17,9	3,6		-14,8
1	8	1821	10921	12844	40682	26828	38938	-18585	3	4	18	18	14,3	16,1	17,0	22,4	5,2		-14,7
1	8	1828	4064	-1458	21406	-25675	39702	-18683	8	4	95	18	12,3	16,3	14,2	18,2	2,7		-14,7
1	8	1829	19647	-962	18666	30442	-28782	13600	3	4	18	18	15,9	13,6	16,4	17,6	2,4		-14,8
1	8	1830	7731	9996	23804	30626	31706	-16371	3	4	18	18	14,9	14,9	15,6	16,8	3,0		-14,8

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	344	110403	250466	159854	-5012	-14673	2597	13	11	18	18	37,9	61,5	36,4	57,9	20,4		-37,8
2	9	352	74449	153797	113746	-2010	-6460	-897	14	13	17	18	25,9	38,6	25,4	36,6	14,5		-38,3
2	9	411	41710	1615	37181	-169	339	114	17	0	18	9	10,3	6,0	10,3	6,0	4,8		-30,0
2	9	1643	1536	112600	102162	-2484	9370	-3671	3	8	90	18	14,4	30,3	14,9	32,9	13,1		-33,7
2	9	1648	6907	40281	97735	-1606	9414	2674	0	1	16	20	14,5	21,3	14,0	22,8	12,5		-35,2
2	9	1685	35786	85725	67354	-197	-282	620	14	16	16	18	13,9	20,3	14,4	20,8	8,6		-38,3
2	9	1698	32904	52601	100497	-1241	2360	831	13	12	16	19	18,3	20,4	17,8	20,9	12,8		-33,7
2	9	1699	71444	145061	109980	1497	-2315	-888	15	16	18	19	24,0	34,0	24,5	33,5	14,1		-37,8
2	9	1702	29526	7184	91885	-1180	-863	1110	11	2	18	16	16,3	13,4	16,8	13,9	11,7		-33,7

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	328	84901	185565	112082	-972	-660	1050	16	17	17	19	26,5	38,5	26,5	39,5	14,3		-35,9
2	10	347	122455	296869	159606	-1818	-3363	-1432	16	17	18	18	37,5	61,0	37,5	60,0	20,4		-35,4
2	10	1609	15158	78105	82273	-1413	-5185	-192	9	9	17	18	13,4	23,6	12,8	23,1	10,5		-27,2
2	10	1610	493	121939	121043	-1908	5452	785	1	12	10	18	17,3	33,3	16,8	34,3	15,5		-31,2
2	10	1703	41863	104048	72423	238	-796	230	17	17	18	18	14,9	23,8	14,9	23,3	9,3		-35,9
2	10	1716	40002	59372	141651	-2253	-2191	1767	11	12	16	19	25,4	26,9	24,4	27,5	18,1		-31,2
2	10	1717	80645	172924	121760	-502	-2523	-1046	16	16	18	18	26,3	39,4	26,8	38,9	15,6		-35,3
2	10	1720	41045	4727	123197	-2114	-1823	1890	12	1	17	12	22,8	18,1	21,8	18,1	15,7		-31,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 11

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	11	320	123053	298573	158018	5707	17288	-2812	13	11	18	18	38,0	64,0	39,5	69,0	20,2		-35,4
2	11	327	85261	185822	111586	3554	10389	1845	13	11	18	18	26,7	41,5	27,7	44,5	14,3		-35,9
2	11	1555	15050	79361	80000	2548	8315	1291	3	7	16	18	13,0	21,9	14,1	25,4	10,2		-27,2
2	11	1556	1698	121586	120736	-1580	6422	971	1	11	14	18	16,8	33,5	17,3	35,6	15,4		-31,2
2	11	1721	41852	104390	73144	-1495	1020	-993	12	17	19	19	15,5	23,3	16,0	23,3	9,3		-35,9
2	11	1734	39759	52463	143594	-997	-4348	-2307	13	6	18	17	24,3	28,2	24,8	28,7	18,3		-31,2
2	11	1735	80802	174218	122423	-2724	3396	1668	14	16	19	18	27,4	39,4	26,9	40,4	15,6		-35,3
2	11	1737	65314	21335	60423	-282	-2196	-1780	18	5	18	17	16,3	11,9	16,3	12,0	7,7		-27,2
2	11	1738	39337	4942	126755	-1182	-1719	-1955	12	1	18	12	22,0	18,6	22,5	18,6	16,2		-31,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 12

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	12	331	73170	150866	106591	1888	6156	821	15	13	18	18	23,7	35,1	24,2	37,1	13,6		-38,5
2	12	349	106781	242673	156638	4808	14146	-2473	13	11	18	19	35,0	54,8	36,3	59,0	20,0		-37,9
2	12	429	42440	1611	37513	-75	-336	-90	18	0	18	9	10,5	6,0	10,5	6,0	4,8		-30,0

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 12

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	sc x *10000	sc y	sf x *10000	sf y	Ax s.	Ay s.	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	εta mm
2	12	1649	1449	109963	101683	2336	-9092	3557	1	8	18	18	14,8	32,5	14,3	31,1	13,0		-33,8
2	12	1650	13921	55330	82802	5594	14745	3307	1	2	18	18	13,4	19,6	15,4	26,1	10,6		-31,0
2	12	1653	7056	46223	91043	4012	8516	-2886	3	0	73	18	13,5	18,8	14,5	22,5	11,6		-32,5
2	12	1752	31917	51299	99996	1228	-2350	-855	13	10	16	17	17,7	21,3	18,2	21,4	12,8		-33,8
2	12	1753	69149	140577	107780	-1824	2210	906	15	16	18	19	23,9	32,5	23,4	33,0	13,8		-37,9
2	12	1756	28680	6983	90747	-1076	-1357	-1113	12	0	15	13	16,8	14,0	16,4	14,0	11,6		-33,8

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	sc x *10000	sc y	sf x *10000	sf y	Ax s.	Ay s.	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	εta mm
1	1	10	567	-14231	7118	-11890	-60643	-1198	1	4	15	18	14,9	59,6	14,2	46,4	2,6	1,06	-10,6
1	1	12	7447	19453	8147	-14807	-55089	1977	2	4	17	18	18,5	62,5	11,0	34,1	2,7	1,09	-10,9
1	1	218	29414	225	19497	-9181	-20687	-6934	0	2	18	17	35,2	25,5	34,8	20,5	7,7		-9,1
1	1	276	32024	1314	23022	-4145	-24039	-14142	5	2	18	18	43,0	44,7	40,5	39,9	9,4		-9,5
1	1	321	18136	-676	54327	-4902	11585	4703	1	2	17	17	47,4	37,7	49,0	37,6	21,0		-10,8
1	1	444	9226	-10769	2350	4606	-61242	-3080	1	4	16	18	15,3	65,1	15,3	45,1	1,1	1,03	-10,3
1	1	446	2463	-9131	1409	-15223	-59952	-4482	2	4	17	18	16,6	54,6	15,4	39,1	0,4	1,00	-10,0
1	1	450	2902	-9873	6537	-11726	-58108	-971	1	4	17	18	13,5	58,1	10,2	44,7	2,6	1,08	-10,8
1	1	1017	-57	-5086	2741	-8055	18260	-3296	1	2	16	19	14,6	52,1	11,7	40,9	1,2		-10,4
1	1	1018	2126	-12228	8482	-5481	-31149	-690	1	3	13	18	10,9	42,7	9,1	40,0	3,1		-10,7
1	1	1022	1978	-5438	10610	-4395	-28502	135	1	3	18	18	9,9	42,5	8,0	39,3	4,0		-10,8
1	1	1023	4894	14917	5988	1447	-30930	933	0	2	12	18	8,0	51,8	8,0	38,7	2,6		-11,0
1	1	1179	4521	-1900	12441	12695	-19113	-9684	2	2	18	18	28,5	42,1	25,1	40,3	4,8		-9,8
1	1	1180	3038	-5249	6818	7277	15902	-5066	1	2	16	16	15,7	36,0	14,5	38,8	2,6		-10,1
1	1	1183	5965	-3646	15276	13131	15268	6965	2	2	18	18	28,5	42,7	29,0	43,2	6,0		-9,8
1	1	1188	1614	10412	3578	2905	8561	1211	1	1	12	18	8,0	20,9	8,0	26,8	1,3		-10,9
1	1	1759	20681	413	44916	-5705	-22128	-11300	1	2	18	17	35,9	39,3	36,4	33,8	18,1		-9,1
1	1	1804	20599	994	31527	4660	-9514	-3901	4	1	18	17	31,4	47,1	35,4	49,0	12,7		-9,8
1	1	1805	4621	-3237	19245	10406	13034	-2412	1	2	15	18	26,1	36,5	30,1	40,5	7,5		-10,1
1	1	1809	15919	-3733	30864	5739	10753	2201	0	2	15	17	29,8	38,6	32,3	44,4	12,1		-10,2
1	1	1810	2611	4598	27968	10419	7459	2206	1	1	16	17	29,5	35,5	31,2	36,0	10,9		-10,3
1	1	1814	21356	16370	44699	-5205	5793	1145	2	0	16	19	45,1	33,5	46,2	32,5	17,3		-10,5
1	1	1815	18925	16629	44789	-6018	6740	979	0	1	18	16	45,0	33,2	46,0	33,7	17,3		-10,6
1	1	1816	12999	-413	41781	-5739	12541	5510	1	2	18	17	43,0	32,9	44,5	32,9	16,2		-10,7
1	1	1817	-1161	-1722	24141	8181	13425	5604	1	2	16	18	31,1	32,6	32,6	31,6	9,3		-10,7

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	sc x *10000	sc y	sf x *10000	sf y	Ax s.	Ay s.	Ax i. cmq/m	Ay i. cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	εta mm
1	2	111	5143	-44205	4089	10501	55809	2351	1	4	17	18	8,0	22,1	11,6	42,6	1,7	2,01	-20,1
1	2	123	13325	-39750	10518	7830	54989	3293	1	4	17	18	10,1	25,0	14,5	46,4	3,6	2,01	-20,1
1	2	143	-4689	-39579	5446	11799	52526	425	2	4	15	19	8,0	21,6	10,5	40,8	2,5	1,97	-19,7
1	2	144	-3546	-39920	5965	12066	55080	504	2	4	18	19	8,0	22,1	11,0	41,5	2,7	1,96	-19,6
1	2	145	4840	-44628	4271	10298	55708	-2344	1	4	16	19	8,0	21,8	11,6	42,0	1,7	2,02	-20,2
1	2	147	12721	-40596	10336	7635	54943	-3336	1	4	17	19	10,1	24,7	14,4	45,9	3,6	2,02	-20,2
1	2	167	-3492	-39704	6215	12212	53436	-456	2	4	18	19	8,0	22,0	11,1	41,3	2,7	1,95	-19,5
1	2	169	-3324	-39458	6237	12111	53265	478	2	4	18	18	8,0	22,0	11,1	41,2	2,7	1,95	-19,5
1	2	180	-5353	-39524	4696	11848	52384	339	2	4	15	19	8,0	21,3	10,3	40,4	2,3	1,98	-19,8
1	2	188	-5379	-40134	3921	12145	53264	-280	2	4	15	18	8,0	21,2	10,0	40,5	1,9	1,99	-19,9
1	2	196	-3699	-40078	5898	12217	53258	-490	2	4	18	19	8,0	22,0	11,0	41,3	2,7	1,96	-19,6
1	2	207	-4788	-39766	5619	12027	52796	-452	2	4	15	19	8,0	21,6	10,5	40,6	2,5	1,97	-19,7
1	2	318	-5887	-28873	3707	8713	42037	382	1	4	14	17	8,0	28,3	9,5	36,9	1,7		-19,7
1	2	319	-6800	-35680	13839	-8847	43117	-4911	1	4	14	18	12,0	34,5	12,2	42,9	3,7		-19,6
1	2	320	-8166	-42547	7445	-8895	49021	-2049	1	4	16	19	11,1	37,3	11,1	45,0	2,5		-19,6
1	2	334	-3241	-36327	22801	-9338	43633	4412	2	4	18	17	15,1	39,1	15,3	40,0	5,2		-19,6
1	2	335	-5884	-28951	3832	8665	41552	-443	1	4	14	18	8,0	29,1	9,0	36,9	1,8		-19,8
1	2	344	2228	-77633	20402	-16343	-52952	6674	2	5	18	19	23,4	52,8	24,7	58,9	5,5		-20,2
1	2	345	-6619	-70664	26286	-15571	-50682	6793	2	4	16	19	20,6	48,8	22,1	54,6	6,1		-20,2
1	2	346	-6264	-31130	3207	8644	42613	-151	1	4	13	17	8,0	28,3	8,5	36,0	1,1		-19,9
1	2	347	-8565	-42220	12304	9867	48484	-213	1	4	14	19	11,5	36,6	11,2	44,3	3,4		-19,6
1	2	348	-6773	-52792	26780	-15411	-46046	-6717	2	9	16	83	20,1	47,5	18,7	53,1	6,1		-20,2
1	2	349	1866	-67428	19670	-16250	-50331	-6632	2	4	17	19	22,2	51,2	22,6	56,2	5,3		-20,3
1	2	744	-3609	-43959	4210	12658	56731	710	2	4	18	19	8,0	21,7	11,0	41,7	1,7	2,01	-20,1
1	2	749	-5222	-41548	3496	12873	55303	412	2	4	15	19	8,0	21,4	9,9	41,1	1,6	2,00	-20,0
1	2	754	-5456	-40428	3909	12512	53960	290	2	4	15	18	8,0	21,2	10,0	40,6	1,8	1,99	-19,9
1	2	813	-4222	-39689	5935	11937	52809	491	2	4	18	19	8,0	21,9	10,8	41,1	2,6	1,96	-19,6
1	2	857	-3417	-39097	5358	12087	53472	-359	2	4	18	19	8,0	22,0	11,0	41,4	2,6	1,95	-19,5
1	2	859	-3122	-38854	5320	12082	53308	310	2	4	18	19	8,0	22,0	11,1	41,5	2,6	1,94	-19,4
1	2	861	-3313	-39087	5428	12048	53426	385	2	4	18	18	8,0	22,0	11,0	41,4	2,6	1,95	-19,5
1	2	929	-5019	-41677	3794	12762	55431	-428	2	4	15	19	8,0	21,2	9,9	40,7	1,7	2,01	-20,1
1	2	930	-1646	-44144	4501	11308	56773	-700	2	4	17	18	8,0	21,5	10,9	41,2	1,7	2,01	-20,1
1	2	979	-4348	-39874	5993	12127	53051	-500	2	4	18	19	8,0	21,8	10,8	41,0	2,6	1,97	-19,7
1	2	993	-5400	-39671	4174	11926	52778	-302	2	4	15	19	8,0	21,0	10,1	39,8	2,1	1,99	-19,9
1	2	1376	-5545	-31466	6806	-6984	42146	-790	1	4	17	19	9,7	31,9	10,0	38,8	2,4		-19,7
1	2	1414	-8216	-38809	12834	9800	44315	-1172	1	4	15	18	12,2	38,3	15,0	46,6	2,9		-20,1
1	2	1415	-4708	-32645	6113	-7832	43050	4341	1	4	13	17	9,4	32,9	11,3	40,3	1,5		

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. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	105	8912	-39351	5295	-11844	-71088	-1735	1	5	17	18	12,8	50,1	8,0	26,0	1,8	2,09	-20,9
1	3	106	18976	-28003	15264	-10140	-70441	-2232	1	5	17	18	16,9	55,3	12,3	30,7	4,1	2,09	-20,9
1	3	109	-3071	-40799	3851	-14208	-69424	-339	2	5	18	18	11,9	46,8	8,0	24,3	1,9	2,06	-20,6
1	3	115	18857	-26635	15640	-10197	-70489	2025	1	5	16	18	17,1	55,4	12,5	29,8	4,2	2,10	-21,0
1	3	116	8604	-39036	5459	-11901	-71064	1528	1	5	17	18	12,8	49,4	8,0	25,7	1,9	2,09	-20,9
1	3	121	-1747	-39814	6374	-14104	-68903	-405	2	5	17	18	13,0	47,4	8,0	25,1	2,7	2,03	-20,3
1	3	122	-951	-39547	5967	-13698	-68741	-193	2	5	17	18	13,0	47,2	8,0	25,0	2,7	2,03	-20,3
1	3	139	-2712	-40067	5576	-14053	-68911	-364	2	5	17	18	12,5	46,9	8,0	24,7	2,5	2,04	-20,4
1	3	140	-1751	-40060	5989	-14142	-68836	-347	2	5	17	18	13,1	47,4	8,0	25,0	2,7	2,03	-20,3
1	3	194	-797	-40056	5650	-13805	-68600	-243	2	5	17	19	12,8	47,1	8,0	24,8	2,6	2,04	-20,4
1	3	325	-6857	-78884	26020	3534	381	-1067	1	0	8	0	13,8	33,9	15,8	32,4	6,0		-20,6
1	3	327	-9350	-90086	6892	-3328	0	1536	0	0	1	0	8,3	28,0	8,0	26,3	2,5		-20,0
1	3	328	-9793	-85987	12040	-2991	0	-604	0	0	0	0	8,2	28,1	8,7	26,1	3,2		-20,1
1	3	329	-8924	-40959	20285	-6805	-16151	-1346	1	2	12	10	10,2	26,2	10,7	26,0	4,7		-20,1
1	3	330	-7916	-78519	25507	4516	0	1321	1	0	12	0	13,6	33,4	15,1	30,4	6,0		-20,7
1	3	331	319	-98611	7559	3579	-212	-227	1	0	13	0	12,6	32,2	14,4	29,9	3,3		-20,8
1	3	338	-11385	-39330	13111	-7865	-19615	2440	1	2	13	13	8,7	25,1	8,7	24,9	3,6		-20,1
1	3	352	-2174	-101892	7515	3488	-1532	-2899	1	0	9	0	13,8	32,8	15,9	31,8	3,5		-20,7
1	3	735	-1899	-46188	4889	-13840	-71012	-365	2	5	17	21	12,0	47,2	8,0	24,5	1,8	2,08	-20,8
1	3	739	-2983	-41475	3555	-14361	-69750	-321	2	5	18	18	11,7	47,3	8,0	24,5	1,7	2,07	-20,7
1	3	765	-1422	-39181	5519	-13816	-68758	-306	2	5	17	19	12,8	47,4	8,0	25,0	2,6	2,02	-20,2
1	3	766	-1228	-38911	5446	-13944	-68562	-308	2	5	17	19	12,9	47,4	8,0	25,0	2,6	2,01	-20,1
1	3	767	-1350	-39174	5357	-13804	-68677	-297	2	5	17	18	12,8	47,3	8,0	24,9	2,6	2,02	-20,2
1	3	802	-2392	-40015	6044	-14075	-68897	-376	2	5	17	18	12,8	47,2	8,0	24,9	2,6	2,04	-20,4
1	3	888	-3137	-40199	4208	-14037	-69157	-317	2	5	17	18	12,0	47,3	8,0	24,7	2,1	2,06	-20,6
1	3	911	-2045	-43361	3806	-13431	-69615	-144	2	5	17	18	11,4	45,7	8,0	23,7	1,7	2,08	-20,8
1	3	974	-1281	-40004	5839	-13577	-68584	-191	2	5	17	19	12,7	46,9	8,0	24,7	2,6	2,04	-20,4
1	3	988	-1627	-40133	4380	-13350	-68511	-183	2	5	17	18	12,0	46,8	8,0	24,4	2,1	2,06	-20,6
1	3	1336	-3423	-54592	12147	-2537	-19585	2136	1	2	9	7	8,0	21,9	8,0	28,5	3,1		-20,6
1	3	1337	-5559	-35250	13054	-3568	-18334	1155	1	3	11	16	8,0	20,1	8,0	27,1	3,0		-20,6
1	3	1338	-7898	-28722	7152	-3814	-18948	215	1	3	7	17	8,0	18,7	8,0	25,0	1,6		-20,5
1	3	1341	-11594	-31660	13534	-7259	-16124	-1868	2	2	19	17	9,2	26,7	8,7	26,2	3,1		-20,6
1	3	1349	-2837	-51713	7796	3273	-18946	388	1	2	17	8	8,0	18,4	8,3	23,7	2,8		-20,1
1	3	1350	-3281	-38661	14166	2979	-18807	501	1	3	13	17	8,1	19,6	8,4	25,9	3,7		-20,0
1	3	1351	-8665	-32034	6310	-3935	-19009	252	1	2	6	14	8,0	18,3	8,0	25,5	2,5		-19,9
1	3	1352	-6598	-36916	9585	-3987	-19119	-500	1	2	11	13	8,0	19,9	8,2	26,0	3,2		-20,0
1	3	1353	-3013	-50874	9295	3179	-18728	-156	1	2	15	8	8,0	19,3	8,6	24,6	3,1		-20,1
1	3	1354	-5362	-36305	21763	-3078	-14836	-305	1	2	8	13	8,7	24,6	9,3	25,1	4,5		-20,0
1	3	1358	-4234	-40843	14045	-3723	-18821	-1	1	3	16	15	8,0	19,6	8,9	25,4	3,9		-20,2
1	3	1361	-2207	-34860	12407	2446	12927	1526	1	1	12	6	8,0	20,9	8,0	27,2	3,1		-20,7
1	3	1362	-1229	-39315	7186	2537	13964	2161	1	1	16	5	8,0	19,2	8,0	25,8	1,2		-20,8
1	3	1382	-5273	-37500	12371	-4137	-19761	320	1	3	16	22	8,0	19,7	8,0	26,4	3,6		-20,1
1	3	1453	-5512	-35451	12896	-3262	-17746	-688	1	5	9	52	8,0	19,1	8,0	26,2	3,0		-20,7
1	3	1456	-11663	-23542	12899	-7809	-14355	1605	1	2	12	13	8,9	25,2	8,6	24,6	3,0		-20,6
1	3	1470	-2451	-39195	6895	-2567	14110	2488	1	1	12	5	8,0	20,6	8,0	27,3	1,2		-20,7

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 *	εf x *10000	εf y *	Ax s. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	51	7464	15084	9361	-14119	-53502	-1987	1	4	16	18	17,7	59,1	10,7	34,2	2,9	1,12	-11,2
1	4	52	1331	-13265	3391	-10751	-57720	182	1	4	15	18	14,5	62,8	11,6	41,7	1,1	1,10	-11,0
1	4	289	-1291	-2208	10947	11149	8210	-5347	2	1	17	15	26,1	28,2	26,1	27,9	4,3		-10,1
1	4	333	13330	-905	38701	-6013	10885	-2744	0	2	15	17	37,8	29,7	38,3	26,6	14,6		-11,1
1	4	596	3497	-9639	2501	-11065	-55519	632	1	4	17	18	11,7	59,8	8,5	38,8	0,8	1,11	-11,1
1	4	600	212	-11478	1538	-12420	-58545	927	2	4	16	18	16,3	56,3	12,9	42,4	0,6	1,07	-10,7
1	4	601	2350	-8492	3240	-13365	-58516	1985	2	4	16	18	18,9	54,9	13,9	38,6	1,4	1,04	-10,4
1	4	1050	654	-12133	871	-6329	-30464	843	1	3	15	18	13,0	39,9	9,7	36,3	0,3		-10,7
1	4	1051	-292	-9929	3278	-6878	-31809	2110	1	3	13	17	16,5	40,2	12,7	37,2	1,3		-10,5
1	4	1219	9892	-2437	10967	5873	10366	-5328	1	2	15	16	18,7	30,6	22,7	35,8	4,2		-10,2
1	4	1867	10004	-3477	12428	6807	9360	-3542	1	1	16	14	23,5	27,0	26,2	31,3	4,7		-10,5
1	4	1872	-1472	-1850	19894	10352	12419	-5400	1	2	17	18	28,7	24,1	27,4	27,0	7,5		-10,7
1	4	1876	18818	-1973	26419	-5602	9048	-5373	0	2	18	18	36,2	17,7	35,3	17,7	10,0		-10,9
1	4	1877	17249	-2815	31334	-7209	10428	-5611	0	2	18	16	38,4	21,1	38,0	20,6	11,8		-10,9
1	4	1878	12930	-3532	34288	-8193	13425	-5280	1	2	15	17	41,3	23,4	39,4	24,4	12,9		-11,0
1	4	1879	5845	-4362	26009	-6043	13610	-2768	1	2	19	17	33,3	29,4	31,4	29,9	9,8		-11,0

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. cmg/m	Ay s. cmg/m	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	58	4270	-419	6881	-12601	-43507	4990	1	3	16	17	13,7	33,7	8,9	18,3	2,9	0,98	-9,8
1	5	237	-5799	-4685	11413	-16373	-20785	11715	2	2	16	17	18,5	21,5	16,4	16,5	3,9		-9,6
1	5	1060	1795	2261	8712	-11493	-29623	7571	2	3	19	17	15,0	29,8	11,2	18,1	3,5		-9,9
1	5	1063	-1721	-5847	11234	-10906	-23060	9317	2	2	17	18	16,9	23,9	13,4	19,8	3,9		-9,7
1	5	1223	-5944	-96	10080	-5883	-12672	5860	1	2	17	17	14,6	18,2	14,0	14,0	3,6		-9,9
1	5	1837	-5600	-7142	18583	-9384	-20969	8908	2	2	18	16	17,2	24,7	16,8	21,2	6,4		-9,7
1	5	1839	-3520	-3298	11830	-7640	-18184	6992	1	2	15	17	14,8	21,9	12,9	17,8	4,0		-9,8
1	5	1842	-5714	-4865	12201	-6485	-15809</												

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. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	47	6645	6585	4700	8060	40369	-2445	1	3	18	18	9,1	33,1	15,1	53,5	2,3	1,02	-10,2
1	6	240	30329	-1194	18871	7328	11604	7807	2	2	18	17	34,0	18,9	34,5	22,2	7,6		-8,7
1	6	242	-2422	-1417	13803	-11520	23554	12510	2	2	18	17	26,9	35,2	28,5	33,8	5,7		-8,9
1	6	300	4818	-2785	22336	25169	-19395	19105	2	2	18	17	41,4	51,2	45,8	46,8	9,3		-8,9
1	6	342	3290	2310	53989	-22685	-29968	6643	2	3	17	17	55,2	49,5	50,3	42,4	21,1		-10,6
1	6	573	2265	-7422	1212	13236	41522	6206	2	3	16	18	13,8	30,5	15,3	48,6	0,3	0,93	-9,3
1	6	577	64	-8873	2366	12471	46824	4424	2	4	16	18	14,2	39,4	14,7	54,7	1,1	0,96	-9,6
1	6	587	2013	-8646	6089	8258	44558	570	1	4	15	18	11,0	37,5	12,1	53,4	2,5	1,01	-10,1
1	6	1089	1508	7128	4711	-2933	39155	-2322	1	3	13	18	8,0	44,6	8,0	53,7	2,4		-10,3
1	6	1239	2556	-398	15923	20585	24423	15298	2	2	18	17	31,6	37,9	35,1	35,7	6,5		-8,9
1	6	1241	2575	-4884	12501	20234	-31931	16372	5	3	80	18	33,4	54,6	31,9	47,6	4,8		-9,0
1	6	1245	3977	-3828	15165	18819	-38838	17240	2	3	18	18	31,7	60,3	33,3	51,4	6,0		-9,0
1	6	1250	5898	2991	3198	0	-37216	781	7	3	10	18	8,0	36,8	8,0	31,4	1,3		-10,3
1	6	1775	19527	-1569	43480	5269	13528	7327	1	2	16	16	35,2	31,7	35,7	35,2	17,7		-8,8
1	6	1789	4702	-3263	30737	16692	-42298	17132	2	3	17	18	38,3	67,5	37,8	57,3	12,6		-9,1
1	6	1790	3913	-3349	19042	-19635	-43530	15290	2	3	17	18	35,1	59,6	29,1	49,3	7,5		-9,4
1	6	1791	2801	-5271	13769	-17961	-45434	11431	3	3	40	18	28,8	54,0	23,3	43,9	5,4		-9,8
1	6	1794	3410	-2384	30469	-21357	-48894	12802	2	4	17	18	40,6	64,7	34,6	53,4	12,1		-9,6
1	6	1795	2960	-5391	27731	-21800	-46315	11751	2	4	18	18	39,6	58,2	33,1	48,8	10,9		-9,9
1	6	1796	1801	-878	22724	-23330	26385	8739	2	2	18	17	37,1	49,3	36,0	38,8	8,9		-10,1
1	6	1799	-17280	2532	44361	30113	10973	5262	3	1	18	16	55,7	36,1	52,6	35,5	17,4		-10,2
1	6	1800	-15375	1961	44488	32654	12347	4307	3	2	18	16	56,8	37,2	51,3	36,2	17,4		-10,3
1	6	1801	-10663	-10943	41523	31887	-27851	-1883	3	3	17	17	51,9	39,1	51,3	39,1	16,2		-10,4
1	6	1802	-5073	-539	24016	17699	25791	-8536	2	2	17	17	36,2	48,6	35,1	40,7	9,4		-10,4

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 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. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	7	71	-951	-13191	4019	10591	47893	-1676	2	4	17	18	11,5	36,8	11,8	52,5	1,2	1,00	-10,0
1	7	73	6764	9799	5382	7642	39200	2302	1	3	17	18	8,7	32,2	14,1	51,9	2,3	1,03	-10,3
1	7	310	-3614	-1048	10825	25527	28778	-19070	2	3	17	17	36,9	36,2	34,5	36,2	4,4		-9,0
1	7	351	-2563	999	39894	-24583	-30176	7029	2	3	17	17	46,0	41,2	45,9	31,6	15,0		-10,7
1	7	652	-603	-9465	1712	12498	47020	-4087	2	4	17	18	12,9	35,9	13,6	53,0	0,6	0,97	-9,7
1	7	1119	2547	-615	4940	1374	38132	1944	0	3	11	17	8,0	47,3	8,0	49,7	2,1		-10,4
1	7	1278	-6611	-1490	11297	-31921	36368	-18930	3	3	17	17	31,2	50,6	28,1	45,2	4,3		-9,2
1	7	1851	-8842	-1399	16135	-32425	36218	-18495	3	3	17	17	31,4	51,0	29,4	46,9	6,4		-9,3
1	7	1852	-8346	-1692	12718	23392	33601	-16916	2	3	17	18	32,4	49,2	31,5	41,7	4,8		-9,6
1	7	1856	-9519	-625	19635	22961	33903	-13546	2	3	17	17	36,4	52,9	32,1	44,7	7,5		-9,8
1	7	1857	-9609	-4238	20444	27149	-47157	20178	3	4	18	17	38,0	45,0	32,6	37,9	7,7		-10,0
1	7	1858	-7340	-6153	20309	30718	-44391	15778	3	3	17	18	38,0	41,5	34,7	29,5	7,6		-10,2
1	7	1861	-3042	-6839	27136	-27380	-17641	-4287	2	2	17	16	45,8	21,2	48,8	19,2	10,2		-10,3
1	7	1862	-18478	-7649	32253	45691	-20380	10192	4	2	18	17	50,7	24,7	55,1	22,2	12,1		-10,4
1	7	1863	-5244	-7369	35317	-31160	-26424	-115	3	2	17	17	49,5	31,4	53,4	27,4	13,3		-10,5
1	7	1864	-2696	-4979	26786	-25996	24314	9474	2	2	17	18	40,1	49,2	36,7	37,8	10,0		-10,6

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 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. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	8	100	2947	5368	4460	4314	14086	-916	1	2	15	17	8,0	8,0	8,0	8,0	1,5	0,89	-8,9
1	8	257	-4460	-5102	7762	11042	16284	-6759	2	2	16	16	13,7	16,3	14,7	20,4	3,1		-8,9
1	8	1125	-4205	-7945	9647	9920	16196	-6907	1	2	14	16	11,6	14,4	13,6	21,6	3,7		-9,0
1	8	1128	-3721	-2384	8604	10223	14735	-6654	2	2	18	16	12,8	14,8	14,4	21,6	3,5		-8,9
1	8	1285	-3376	-3906	9074	12202	13735	-7030	2	2	18	18	16,9	15,3	17,8	17,9	3,6		-8,9
1	8	1821	-2790	-3223	13058	9802	13359	-6488	2	2	18	18	14,3	16,1	17,0	22,4	5,2		-8,9
1	8	1828	-1965	-1493	6599	10688	13879	-6647	2	2	17	17	12,3	16,3	14,2	18,2	2,7		-8,9
1	8	1829	-3499	-1721	5552	11872	14073	-6829	2	2	18	18	15,9	13,6	16,4	17,6	2,4		-8,9
1	8	1830	-1157	-742	6641	11467	11558	-5958	2	2	17	17	14,9	14,9	15,6	16,8	3,0		-8,9

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. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	9	344	32203	52802	72436	-1331	-3856	700	13	9	17	18	37,9	61,5	36,4	57,9	20,4		-20,2
2	9	352	-27487	-102486	29483	-18	4177	452	0	1	0	0	25,9	38,6	25,4	36,6	14,5		-20,7
2	9	411	-113419	-67	17598	0	-190	-141	1	0	1	2	10,3	6,0	10,3	6,0	4,8		-18,6
2	9	1643	-4367	39190	60889	2683	5478	-1984	1	3	15	16	14,4	30,3	14,9	32,9	13,1		-19,1
2	9	1648	-8295	-25082	58139	2634	6691	1620	1	1	4	4	14,5	21,3	14,0	22,8	12,5		-20,0
2	9	1685	-12744	-60225	18330	0	1526	-18	0	0	0	0	13,9	20,3	14,4	20,8	8,6		-20,7
2	9	1698	4475	15075	59071	254	1402	352	9	7	16	16	18,3	20,4	17,8	20,9	12,8		-19,2
2	9	1699	20843	29436	49528	385	410	-257	15	16	18	19	24,0	34,0	24,5	33,5	14,1		-20,1
2	9	1702	-38006	-12579	48285	-50	834	0	0	0	0	0	16,3	13,4	16,8	13,9	11,7		-19,2

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	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i. cmg/m	Ay i. cmg/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
2	10	328	-27277	-142091	26259	957	4596	47	0	1	0	1	26,5	38,5	26,5	39,5	14,3		-20,1
2	10	347	37342	65294	70002	-390	-245	-426	14	17	17	18	37,5	61,0	37,5	60,0	20,4		-19,6
2	10	1609	6704	37325	74718	-752	-3012	-114	6	9	13	16	13,4	23,6	12,8	23,1	10,5		-17,9
2	10	1610	-1323	37431	85063	-548	2039	416	0	11	2	18	17,3	33,3	16,8	34,3	15,5		-18,5
2	10	1703	-4331	-83785	18279	-1165	2556	-803	0	1	1	0	14,9	23,8	14,9	23,3	9,3		-20,1
2	10	1716	5673	12894	82562	-588	-1217	1425	5	4	10	18	25,4	26,9	24,4	27,5	18,1		-18,6
2	10	1717																	

C.D.S.

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 11

Table with 18 columns: Gr.Q, Gen, Nodo 3d, Nx, Ny, Txy, Mx, My, Mxy, εc x, εc y, εf x, εf y, Ax s., Ay s., Ax i., Ay i., Atag., σt, eta. Contains 11 rows of structural data.

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 12

Table with 18 columns: Gr.Q, Gen, Nodo 3d, Nx, Ny, Txy, Mx, My, Mxy, εc x, εc y, εf x, εf y, Ax s., Ay s., Ax i., Ay i., Atag., σt, eta. Contains 12 rows of structural data.

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

Table with 20 columns: Gr.Q, Gen, Nodo, Comb. Cari, Fes, Fess, dis, Co, MfX, NX, MfY, NY, cos, sin, Combina, σ lim, σ cal, Co, Mf, N, σ cal, Co, Mf, N. Contains 100 rows of crack and stress analysis data.

C.D.S.

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	1809	Rara	0,2	0,00	0	1	4,7	-10,8	5,0	-4,1	0,000	0,000	RaraCls	144,0	6,0	1	4,7	-10,8	6,7	1	5,0	-4,1											
			Perm	0,3	0,00	0	1	4,8	-11,1	8,2	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	8,8	1	6,9	-11,3	17,7	1	13,7	-3,3											
1	1	1810	Rara	0,2	0,00	0	1	4,9	-11,7	7,6	-3,4	0,000	0,000	RaraCls	144,0	6,2	1	4,9	-11,7	10,1	1	7,6	-3,4											
			Perm	0,3	0,00	0	1	4,1	-10,3	8,3	-6,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	7,6	1	5,9	-10,5	18,1	1	13,7	-7,0											
1	1	1814	Rara	0,2	0,00	0	1	4,3	-10,8	7,8	-7,2	0,000	0,000	RaraCls	144,0	5,5	1	4,3	-10,8	10,5	1	7,8	-7,2											
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	-22,7	5,6	-13,8	0,000	0,000	RaraFer	192,0	10,6	1	-8,3	-23,3	11,8	1	8,8	-14,1											
1	1	1815	Rara	0,2	0,00	0	1	0,9	-23,9	5,5	-14,5	0,000	0,000	RaraCls	144,0	6,0	1	-4,2	-23,9	7,3	1	5,5	-14,5											
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-20,3	5,5	-15,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	12,2	1	-9,5	-20,8	11,4	1	8,5	-15,3											
1	1	1816	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	-21,3	5,9	-15,7	0,000	0,000	RaraCls	144,0	6,5	1	-4,9	-21,3	7,8	1	5,9	-15,7											
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-14,2	5,8	-14,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	11,6	1	-9,1	-14,5	12,4	1	9,2	-14,6											
1	1	1817	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	-14,9	5,7	-15,0	0,000	0,000	RaraCls	144,0	6,2	1	-4,9	-14,9	7,6	1	5,7	-15,0											
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-6,7	6,3	-12,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	5,0	1	-3,9	-6,8	13,8	1	10,3	-12,3											
1	1	1817	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	-7,0	6,0	-12,6	0,000	0,000	RaraCls	144,0	4,1	1	-3,9	-6,8	14,8	1	10,3	-12,3											
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-7,0	6,0	-12,6	0,000	0,000	RaraFer	144,0	2,1	1	-1,6	-7,0	8,0	1	6,0	-12,6											

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	111	Rara	0,3	0,00	0	1	7,3	3,5	44,1	-48,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	14,8	1	7,6	3,8	62,5	1	45,7	-47,8																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	7,1	3,6	43,2	-47,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,0	1	7,1	3,6	59,2	1	43,2	-47,1																	
1	2	123	Rara	0,3	0,00	0	1	5,5	9,2	43,8	-45,7	0,000	0,000	RaraCls	144,0	9,3	1	5,8	9,9	62,1	1	45,5	-44,2																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,4	9,2	43,0	-44,4	0,000	0,000	RaraFer	144,0	8,7	1	5,4	9,2	58,8	1	43,0	-44,4																	
1	2	143	Rara	0,3	0,00	0	1	8,4	-3,3	41,6	-45,7	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,2	1	8,7	-3,0	62,2	1	43,3	-45,7																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,3	-3,5	41,1	-44,4	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,2	1	8,3	-3,5	59,1	1	41,1	-44,4																	
1	2	144	Rara	0,3	0,00	0	1	8,6	-2,5	42,1	-46,6	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,6	1	8,9	-2,1	62,8	1	43,8	-46,5																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,5	-2,7	41,6	-45,3	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,7	1	8,5	-2,7	59,8	1	41,6	-45,3																	
1	2	145	Rara	0,3	0,00	0	1	7,3	3,4	44,0	-49,5	0,000	0,000	RaraCls	192,0	15,0	1	7,6	3,6	62,8	1	46,0	-48,9																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	7,3	3,5	44,0	-48,2	0,000	0,000	RaraFer	144,0	14,2	1	7,3	3,5	60,2	1	44,0	-48,2																	
1	2	147	Rara	0,3	0,00	0	1	5,4	9,0	43,6	-47,1	0,000	0,000	RaraCls	192,0	9,3	1	5,8	9,7	62,3	1	45,6	-45,7																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,4	9,1	43,5	-45,7	0,000	0,000	RaraFer	144,0	8,7	1	5,4	9,1	59,6	1	43,5	-45,7																	
1	2	167	Rara	0,3	0,00	0	1	8,6	-2,4	42,6	-46,6	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,8	1	9,0	-2,1	63,5	1	44,3	-46,5																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,6	-2,6	42,2	-45,3	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,8	1	8,6	-2,6	60,6	1	44,2	-45,3																	
1	2	169	Rara	0,3	0,00	0	1	8,6	-2,3	42,4	-46,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,7	1	8,9	-2,0	63,3	1	44,1	-46,4																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,5	-2,5	42,0	-45,1	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,7	1	8,5	-2,5	60,3	1	42,0	-45,1																	
1	2	180	Rara	0,3	0,00	0	1	8,3	-3,6	41,4	-45,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,0	1	8,7	-3,2	61,9	1	43,2	-45,3																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,2	-3,7	40,9	-44,1	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,1	1	8,2	-3,7	58,8	1	40,9	-44,1																	
1	2	188	Rara	0,3	0,00	0	1	8,6	-3,8	41,9	-45,5	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,5	1	8,9	-3,5	62,7	1	43,8	-45,5																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,5	-3,8	41,8	-44,3	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,7	1	8,5	-3,8	60,0	1	41,8	-44,3																	
1	2	196	Rara	0,3	0,00	0	1	8,6	-2,6	42,3	-46,8	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,8	1	9,0	-2,3	63,2	1	44,1	-46,7																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,6	-2,7	42,0	-45,5	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,8	1	8,6	-2,7	60,3	1	42,0	-45,5																	
1	2	207	Rara	0,3	0,00	0	1	8,5	-3,4	41,8	-46,1	0,000	0,000	RaraCls	192,0	18,4	1	8,9	-3,0	62,6	1	43,7	-46,1																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,4	-3,5	41,6	-44,8	0,000	0,000	RaraFer	144,0	17,5	1	8,4	-3,5	59,8	1	41,6	-44,8																	
1	2	318	Rara	0,3	0,00	0	1	4,8	-6,2	19,3	-29,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	7,8	1	5,1	-6,3	28,5	1	21,5	-29,7																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,5	-5,9	18,1	-27,8	0,000	0,000	RaraFer	144,0	6,8	1	4,5	-5,9	24,1	1	18,1	-27,8																	
1	2	319	Rara	0,3	0,00	0	1	5,2	-7,7	16,2	-35,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	8,2	1	5,4	-7,6	24,7	1	18,5	-35,5																	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	-7,4	15,1	-33,5	0,00																												

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	347	Rara											RaraCls	192,0	4,2	1	3,0	-9,5	16,4	1	12,0	-58,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,3	-9,6	8,6	-60,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	3,0	-9,5	88	1	12,0	-58,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,1	-9,3	7,9	-57,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,9	1	2,1	-9,3	12,7	1	7,9	-57,8
1	2	348	Rara											RaraCls	192,0	4,3	1	2,9	-6,3	12,3	1	7,6	-56,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,5	-6,3	4,1	-58,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	35	1	2,9	-6,3	68	1	7,6	-56,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,3	-6,5	3,4	-58,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,3	1	2,3	-6,5	9,2	1	3,4	-58,0
1	2	349	Rara											RaraCls	192,0	3,1	1	2,0	-2,3	13,9	1	7,6	-70,8
			Freq	0,3	0,00	0	1	1,5	-1,9	3,5	-72,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	41	1	2,0	-2,3	78	1	7,6	-70,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,4	-2,4	2,8	-73,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,0	1	1,4	-2,4	10,4	1	2,8	-73,2
1	2	744	Rara											RaraCls	192,0	18,8	1	9,0	-2,6	65,3	1	45,6	-47,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,7	-2,5	44,1	-47,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	509	1	9,0	-2,6	716	1	45,6	-47,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,6	-2,4	43,3	-45,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,9	1	8,6	-2,4	62,1	1	43,3	-45,9
1	2	749	Rara											RaraCls	192,0	19,1	1	9,2	-3,4	63,9	1	44,6	-45,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,9	-3,6	43,1	-45,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	504	1	9,2	-3,4	706	1	44,6	-45,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,8	-3,4	42,4	-44,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	18,3	1	8,8	-3,4	60,8	1	42,4	-44,2
1	2	754	Rara											RaraCls	192,0	18,7	1	9,0	-3,4	62,8	1	43,8	-45,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,7	-3,7	42,2	-45,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	493	1	9,0	-3,4	692	1	43,8	-45,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,6	-3,6	41,6	-43,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,8	1	8,6	-3,6	59,7	1	41,6	-43,8
1	2	813	Rara											RaraCls	192,0	18,4	1	8,8	-2,6	62,5	1	43,6	-46,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,5	-3,0	41,9	-46,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	496	1	8,8	-2,6	680	1	43,6	-46,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,4	-3,1	41,4	-44,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,4	1	8,4	-3,1	59,5	1	41,4	-44,8
1	2	857	Rara											RaraCls	192,0	18,6	1	8,9	-2,1	63,7	1	44,4	-46,2
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,6	-2,4	42,7	-46,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	512	1	8,9	-2,1	698	1	44,4	-46,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,5	-2,5	42,3	-45,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,7	1	8,5	-2,5	60,7	1	42,3	-45,0
1	2	859	Rara											RaraCls	192,0	18,6	1	8,9	-1,9	63,6	1	44,4	-46,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,6	-2,2	42,7	-46,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	517	1	8,9	-1,9	696	1	44,4	-46,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,5	-2,3	42,2	-45,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,7	1	8,5	-2,3	60,6	1	42,2	-45,1
1	2	861	Rara											RaraCls	192,0	18,5	1	8,9	-2,1	63,5	1	44,3	-46,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,5	-2,3	42,6	-46,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	511	1	8,9	-2,1	696	1	44,3	-46,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,4	-2,5	42,2	-44,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,6	1	8,4	-2,5	60,6	1	42,2	-44,9
1	2	929	Rara											RaraCls	192,0	19,3	1	9,3	-3,4	64,4	1	45,0	-46,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	9,0	-3,5	43,2	-46,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	511	1	9,3	-3,4	709	1	45,0	-46,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,9	-3,5	43,1	-44,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	18,6	1	8,9	-3,5	61,8	1	43,1	-44,8
1	2	930	Rara											RaraCls	192,0	18,9	1	9,1	-2,6	65,7	1	45,9	-48,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,8	-2,5	44,1	-47,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	513	1	9,1	-2,6	719	1	45,9	-48,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,7	-2,5	44,0	-46,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	18,3	1	8,7	-2,5	63,1	1	44,0	-46,6
1	2	979	Rara											RaraCls	192,0	18,6	1	8,9	-2,7	63,0	1	43,9	-46,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,6	-3,0	42,1	-46,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	502	1	8,9	-2,7	685	1	43,9	-46,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,5	-3,2	41,8	-45,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,7	1	8,5	-3,2	60,1	1	41,8	-45,1
1	2	993	Rara											RaraCls	192,0	18,2	1	8,8	-3,5	62,4	1	43,5	-45,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	8,4	-3,8	41,7	-45,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	477	1	8,8	-3,5	682	1	43,5	-45,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	8,4	-3,9	41,5	-44,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,4	1	8,4	-3,9	59,6	1	41,5	-44,2
1	2	1376	Rara											RaraCls	192,0	8,7	1	5,7	-7,3	27,1	1	20,4	-29,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,5	-7,4	18,3	-29,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	110	1	5,7	-7,3	26,3	1	20,4	-29,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,0	-7,0	16,8	-27,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,6	1	5,0	-7,0	22,5	1	16,8	-27,7
1	2	1414	Rara											RaraCls	192,0	8,2	1	5,4	-7,9	21,3	1	16,0	-31,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,2	-8,0	13,4	-31,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	96	1	5,4	-7,9	15,5	1	16,0	-31,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,9	-8,0	13,2	-30,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,5	1	4,9	-8,0	17,6	1	13,2	-30,6
1	2	1415	Rara											RaraCls	192,0	8,7	1	5,6	-6,2	25,1	1	18,9	-26,3
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,4	-6,2	16,6	-25,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	118	1	5,6	-6,2	25,0	1	18,9	-26,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,1	-6,0	16,1	-25,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,8	1	5,1	-6,0	21,5	1	16,1	-25,2
1	2	1416	Rara											RaraCls	192,0	8,5	1	5,5	-5,7	27,0	1	20,3	-27,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,2	-5,6	18,1	-27,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	117	1	5,5	-5,7	27,2	1	20,3	-27,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,9	-5,5	17,3	-26,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,5	1	4,9	-5,5	23,1	1	17,3	-26,5
1	2	1425	Rara											RaraCls	192,0	4,0	1	2,7	-5,9	17,4	1	13,1	-34,9
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,1	-5,8	10,2	-34,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	32	1	2,7	-5,9	87	1	13,1	-34,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,0	-5,6	9,8	-34,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,9	1	2,0	-5,6	12,9	1	9,8	-34,0
1	2	1426	Rara											RaraCls	192,0	4,5	1	3,0	-6,0	19,7	1	14,8	-22,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,5	-6,0	12,2	-21,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	40	1	3,0	-6,0	182	1	14,8	-22,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,4	-5,9	11,8	-21,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,6	1	2,4	-5,9	15,8	1	11,8	-21,8
1	2	1427	Rara											RaraCls	192,0	4,4	1	3,0	-6,8	19,2	1	14,4	-26,6
			Freq	0,3	0,00	0	1	2,6	-6,9	11,9	-26,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	32	1	3,0	-6,8	150	1	14,4	-26,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,5	-6,7	11,4	-25,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,6	1	2,5	-6,7	15,2	1	11,4	-25,8
1	2	1445	Rara											RaraCls	192,0	8,4	1	5,5	-5,9	27,4	1	20,6	-28,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,2	-5,9	18,6	-28,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	116	1	5,5	-5,9	27,3	1	20,6	-28,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	-5,6	17,0	-27,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,3	1	4,8	-5,6	22,7	1	17,0	-27,0
1	2	1446	Rara											RaraCls	192,0	8,7	1	5,7	-6,3	25,6	1	19,2	-27,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,5	-6,3	17,2	-26,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	118	1	5,7	-6,3	25,3	1	19,2	-27,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,0	-6,1	15,8	-25,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,							

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

GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.r	Comb. Cari	FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X		DIREZIONE Y						
				Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combi 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	109	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,9	8,9	-41,0	-47,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	538	1	-5,2	9,5	655	1	-42,9	-46,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,9	8,9	-40,8	-46,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,7	1	-4,9	8,9	56,0	1	-40,8	-46,4	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,5	-3,8	-41,3	-45,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	476	1	-8,8	-3,6	661	1	-43,0	-45,8
1	3	115	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-3,9	-41,0	-44,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,4	1	-8,4	-3,9	56,3	1	-41,0	-44,4	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-5,1	9,2	-43,3	-48,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	556	1	-5,4	9,7	61,2	1	-44,8	-46,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,1	9,1	-42,1	-46,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,9	1	-5,1	9,1	57,7	1	-42,1	-46,3	
1	3	116	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-7,0	3,6	-44,2	-50,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	536	1	-7,3	3,7	693	1	-45,6	-50,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-6,8	3,6	-43,0	-48,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	13,2	1	-6,8	3,6	58,9	1	-43,0	-48,8	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	-2,5	-42,2	-47,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	509	1	-8,9	-2,2	669	1	-43,8	-47,4
1	3	121	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-2,7	-41,6	-45,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,6	1	-8,4	-2,7	57,1	1	-41,6	-45,9	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	-2,7	-42,5	-47,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	509	1	-8,9	-2,4	673	1	-44,0	-47,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,5	-2,8	-41,7	-46,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,6	1	-8,5	-2,8	57,2	1	-41,7	-46,0	
1	3	122	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,4	-3,4	-41,3	-46,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	479	1	-8,7	-3,1	654	1	-42,9	-46,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,3	-3,6	-40,9	-45,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,1	1	-8,3	-3,6	56,1	1	-40,9	-45,2	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	-2,6	-41,9	-47,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	506	1	-8,9	-2,3	661	1	-43,5	-47,6
1	3	139	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-2,9	-41,4	-46,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,5	1	-8,4	-2,9	56,7	1	-41,4	-46,1	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	-2,8	-42,3	-47,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	509	1	-8,9	-2,4	59,9	1	-43,8	-47,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,5	-2,9	-41,5	-46,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,6	1	-8,5	-2,9	56,9	1	-41,5	-46,2	
1	3	140	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-2,2	-6,1	-2,6	-58,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	52	1	-2,7	-6,2	67	1	-6,4	-57,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	-6,3	-2,2	-58,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,3	1	-2,0	-6,3	8,7	1	-2,2	-58,7	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-3,2	-10,5	-9,8	-63,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	54	1	-3,9	-10,3	103	1	-13,5	-61,5
1	3	194	Perm	0,2	0,00	0	1	-3,0	-10,0	-9,3	-60,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,7	1	-3,0	-10,0	14,7	1	-9,3	-60,0	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-2,4	-9,7	-8,5	-60,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	32	1	-3,1	-9,6	95	1	-12,3	-58,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,3	-9,3	-8,4	-57,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,5	1	-2,3	-9,3	13,7	1	-8,4	-57,7	
1	3	325	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-4,9	-6,3	-14,4	-43,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	195	1	-5,2	-6,5	25,9	1	-17,2	-42,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,5	-6,1	-13,7	-41,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,0	1	-4,5	-6,1	20,1	1	-13,7	-41,1	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-2,8	-5,9	-4,2	-58,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	88	1	-3,3	-6,0	75	1	-8,4	-57,5
1	3	327	Perm	0,2	0,00	0	1	-2,7	-6,4	-4,9	-58,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,0	1	-2,7	-6,4	10,9	1	-4,9	-58,9	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-1,7	-0,5	-2,5	-70,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	123	1	-2,4	-1,2	78	1	-7,3	-68,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,7	-1,4	-3,4	-71,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,6	1	-1,7	-1,4	11,2	1	-3,4	-71,7	
1	3	328	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-5,6	-8,0	-17,5	-37,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	207	1	-5,9	-7,9	298	1	-19,9	-37,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,2	-7,6	-16,3	-34,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,3	1	-5,2	-7,6	24,9	1	-16,3	-34,8	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	1,3	-0,8	1,8	-71,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	76	1	-1,7	-1,4	69	1	-4,9	-69,0
1	3	329	Perm	0,2	0,00	0	1	1,3	-1,3	2,0	-71,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,7	1	1,3	-1,3	10,1	1	2,0	-71,7	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	-2,2	-43,1	-47,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	509	1	-8,9	-2,3	686	1	-44,7	-47,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,6	-2,1	-42,9	-46,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	18,0	1	-8,6	-2,1	58,7	1	-42,9	-46,3	
1	3	330	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,7	-3,7	-41,7	-45,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	492	1	-9,0	-3,5	669	1	-43,4	-45,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,7	-3,7	-41,5	-44,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	18,0	1	-8,7	-3,7	56,9	1	-41,5	-44,4	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,5	-2,6	-42,5	-47,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	502	1	-8,8	-2,3	675	1	-44,0	-47,1
1	3	331	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-2,7	-41,8	-45,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,4	1	-8,4	-2,7	57,3	1	-41,8	-45,7	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,5	-2,5	-42,5	-47,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	507	1	-8,8	-2,2	675	1	-44,1	-47,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-2,6	-41,8	-45,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,5	1	-8,4	-2,6	57,3	1	-41,8	-45,8	
1	3	332	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,5	-2,7	-42,6	-47,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	502	1	-8,8	-2,4	677	1	-44,1	-47,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-2,8	-41,9	-45,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,5	1	-8,4	-2,8	57,4	1	-41,9	-45,7	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,5	-3,1	-41,6	-47,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	491	1	-8,8	-2,8	658	1	-43,2	-47,1
1	3	333	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,3	-3,3	-41,1	-45,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,3	1	-8,3	-3,3	56,4	1	-41,1	-45,6	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,3	-3,9	-41,0	-45,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	465	1	-8,6	-3,6	655	1	-42,7	-45,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,2	-4,0	-40,8	-44,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,0	1	-8,2	-4,0	55,9	1	-40,8	-44,5	
1	3	334	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-9,0	-3,7	-43,4	-47,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	506	1	-9,3	-3,6	690	1	-44,7	-47,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,8	-3,5	-42,3	-45,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	18,3	1	-8,8	-3,5	58,0	1	-42,3	-45,4	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,6	-3,2	-42,1	-47,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	496	1	-8,9	-2,8	664	1	-43,6	-47,4
1	3	335	Perm	0,2	0,00	0	1	-8,4	-3,3	-41,3	-45,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,4	1	-8,4	-3,3	56,6	1	-41,3	-45,8	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-8,4	-3,9	-41,7	-46,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	472	1	-8,7	-3,5	661	1	-43,2	-46,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-8,2	-3,9	-40,8	-44,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	17,1	1	-8,2	-3,9	56,0	1	-40,8	-44,9	
1	3	336	Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,1	-3,4	-4,3	-52,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,5	-3,1	53	1	-4,1	-51,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,2	-3,4	-4,0	-52,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,0	1	0,7	-3,4	9,4	1	-4,0	-52,7	
			Rara	Freq	0,3	0,00	0	1	-0,2	-3,4	-4,0	-52,7	0,000	0,000	RaraFer									

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

			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/cm²	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	4	1872	Rara	0,2	0,00	0	1	5,7	-10,2	7,3	-2,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,5	1	5,7	-10,2	11,5	1	7,3	-2,6
			Rara	0,3	0,00	0	1	3,8	-11,6	8,5	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	10,3	1	-6,9	-11,7	21,5	1	13,8	-5,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,7	-11,0	8,5	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	108	1	-6,9	-11,7	402	1	13,8	-5,1
1	4	1876	Rara	0,2	0,00	0	1	3,7	-11,0	8,5	-4,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,3	1	3,7	-11,0	13,4	1	8,5	-4,8
			Rara	0,3	0,00	0	1	-5,5	-24,8	-0,7	-9,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	14,2	1	-9,8	-25,1	7,8	1	5,0	-10,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,6	-23,6	-0,6	-9,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	91	1	-9,8	-25,1	70	1	5,0	-10,0
1	4	1877	Rara	0,2	0,00	0	1	-5,6	-23,6	-0,6	-9,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,8	1	-5,6	-23,6	5,0	1	3,4	-9,4
			Rara	0,3	0,00	0	1	-6,9	-23,0	-0,2	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	17,7	1	-11,9	-23,2	8,4	1	5,5	-11,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,0	-21,8	-0,2	-10,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	163	1	-11,9	-23,2	72	1	5,5	-11,4
1	4	1878	Rara	0,2	0,00	0	1	-7,0	-21,8	-0,2	-10,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,9	1	-7,0	-21,8	5,3	1	3,6	-10,7
			Rara	0,3	0,00	0	1	-7,4	-17,5	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	192,0	18,7	1	-12,4	-17,7	12,0	1	7,6	-11,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	-7,5	-16,6	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	225	1	-12,4	-17,7	138	1	7,6	-11,3
1	4	1879	Rara	0,2	0,00	0	1	0,0	-8,8	6,5	-11,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	11,1	1	-7,5	-16,6	7,5	1	4,9	-10,6
			Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	-8,8	6,5	-11,6	0,000	0,000	RaraFer	192,0	9,7	1	-6,4	-8,9	16,7	1	10,4	-11,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	-8,4	6,6	-11,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	117	1	-6,4	-8,9	221	1	10,4	-11,7

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/cm²	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	5	58	Rara	0,3	0,00	0	1	-4,4	2,5	-16,2	-4,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	10,2	1	-5,2	2,6	32,6	1	-20,2	-4,0
			Rara	0,3	0,00	0	1	-4,4	2,5	-16,2	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	382	1	-5,2	2,6	627	1	-20,2	-4,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,4	2,4	-16,1	-4,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,5	1	-4,4	2,4	26,1	1	-16,1	-4,4
1	5	237	Rara	0,2	0,00	0	1	-5,6	-9,1	-7,1	-4,8	0,000	0,000	RaraCls	192,0	12,6	1	-6,3	-8,3	13,8	1	-8,3	-4,7
			Rara	0,3	0,00	0	1	-5,6	-9,1	-7,1	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	226	1	-6,3	-8,3	225	1	-8,3	-4,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-5,5	-8,8	-7,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	10,9	1	-5,5	-8,8	11,7	1	-7,0	-4,7
1	5	1060	Rara	0,2	0,00	0	1	-4,0	-0,7	-10,1	-4,0	0,000	0,000	RaraCls	192,0	9,0	1	-4,3	-0,2	19,5	1	-11,9	-3,7
			Rara	0,3	0,00	0	1	-4,0	-0,7	-10,1	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	260	1	-4,3	-0,2	356	1	-11,9	-3,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,9	-0,6	-10,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,3	1	-3,9	-0,6	16,4	1	-10,0	-4,0
1	5	1063	Rara	0,2	0,00	0	1	-3,6	-5,0	-7,6	-7,1	0,000	0,000	RaraCls	192,0	7,6	1	-3,8	-4,5	14,5	1	-8,6	-7,2
			Rara	0,3	0,00	0	1	-3,6	-5,0	-7,6	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	144	1	-3,8	-4,5	209	1	-8,6	-7,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,5	-4,8	-7,5	-7,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,1	1	-3,5	-4,8	12,7	1	-7,5	-7,0
1	5	1223	Rara	0,2	0,00	0	1	-2,0	-9,6	-3,8	-1,7	0,000	0,000	RaraCls	192,0	3,9	1	2,5	-9,3	6,1	1	-3,7	-1,6
			Rara	0,3	0,00	0	1	-2,0	-9,6	-3,8	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	21	1	2,5	-9,3	104	1	-3,7	-1,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	-9,3	-3,7	-1,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,0	1	-2,0	-9,3	6,2	1	-3,7	-1,7
1	5	1837	Rara	0,2	0,00	0	1	-3,1	-6,9	-6,9	-8,2	0,000	0,000	RaraCls	192,0	5,9	1	-3,1	-6,6	13,3	1	-7,9	-8,0
			Rara	0,3	0,00	0	1	-3,1	-6,9	-6,9	-8,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	68	1	-3,1	-6,6	176	1	-7,9	-8,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,0	-6,7	-6,8	-8,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,6	1	-3,0	-6,7	11,5	1	-6,8	-8,0
1	5	1839	Rara	0,2	0,00	0	1	-2,5	-5,5	-5,9	-4,9	0,000	0,000	RaraCls	192,0	4,2	1	-2,3	-5,3	10,8	1	-6,4	-5,0
			Rara	0,3	0,00	0	1	-2,5	-5,5	-5,9	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	44	1	-2,3	-5,3	161	1	-6,4	-5,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,5	-5,3	-5,8	-4,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,6	1	-2,5	-5,3	9,8	1	-5,8	-4,8
1	5	1842	Rara	0,2	0,00	0	1	-2,0	-5,3	-4,9	-2,8	0,000	0,000	RaraCls	192,0	2,6	1	-1,6	-5,3	8,7	1	-5,3	-2,8
			Rara	0,3	0,00	0	1	-2,0	-5,3	-4,9	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	14	1	-1,6	-5,3	144	1	-5,3	-2,8
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	-5,2	-4,8	-2,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,5	1	-2,0	-5,2	8,0	1	-4,8	-2,8

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

			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/cm²	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	6	45	Rara	0,3	0,00	0	1	4,2	2,1	21,9	-9,9	0,000	0,000	RaraCls	192,0	5,6	1	4,6	2,3	32,9	1	24,1	-10,1
			Rara	0,3	0,00	0	1	4,2	2,1	21,9	-9,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	115	1	4,6	2,3	464	1	24,1	-10,1
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,2	2,1	21,9	-9,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,2	1	4,2	2,1	30,0	1	21,9	-9,9
1	6	47	Rara	0,2	0,00	0	1	4,8	1,2	22,1	-5,8	0,000	0,000	RaraCls	192,0	7,5	1	5,8	1,4	32,8	1	24,6	-4,4
			Rara	0,3	0,00	0	1	4,8	1,2	22,1	-5,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	136	1	5,8	1,4	517	1	24,6	-4,4
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	1,2	22,3	-6,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	6,2	1	4,8	1,2	30,1	1	22,3	-6,4
1	6	240	Rara	0,2	0,00	0	1	6,9	-15,8	8,0	-3,9	0,000	0,000	RaraCls	192,0	10,4	1	7,7	-13,9	12,4	1	9,0	-3,6
			Rara	0,3	0,00	0	1	6,9	-15,8	8,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	81	1	7,7	-13,9	176	1	9,0	-3,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	6,8	-15,3	7,9	-3,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,3	1	6,8	-15,3	10,9	1	7,9	-3,8
1	6	242	Rara	0,2	0,00	0	1	3,2	-7,7	6,8	-5,5	0,000	0,000	RaraCls	192,0	6,4	1	-5,0	-7,2	8,9	1	6,7	-5,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	3,2	-7,7	6,8	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	63	1	-5,0	-7,2	111	1	6,7	-5,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,1	-7,5	6,7	-5,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,9	1	-4,6	-7,5	8,9	1	6,7	-5,5
1	6	300	Rara	0,2	0,00	0	1	1,4	-15,4	6,5	-4,1	0,000	0,000	RaraCls	192,0	8,1	1	-6,3	-14,5	6,7	1	5,0	-3,9
			Rara	0,3	0,00	0	1	1,4	-15,4	6,5	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	49	1	-6,3	-14,5	84	1	5,0	-3,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,2	-15,0	6,3	-4,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,5	1	-5,9	-15,0	8,4	1	6,3	-4,0
1	6	342	Rara	0,2																			

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

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	6	1241	Rara													RaraClS	192,0	5,5	1	-4,3	-8,0	2,1	1	-1,6	-5,0
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,4	-8,5	-1,2	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	4,2	1	-4,3	-8,0	1,1	1	-1,6	-5,0		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,3	-8,3	-1,2	-4,9	0,000	0,000	PermClS	144,0	5,5	1	-4,3	-8,3	2,1	1	1,6	-4,9		
1	6	1245	Rara												RaraClS	192,0	5,7	1	-4,4	-10,3	4,4	1	-3,3	-3,8	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,7	-10,9	-1,5	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	3,4	1	-4,4	-10,3	4,8	1	-3,3	-3,8		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,6	-10,5	-1,5	-3,8	0,000	0,000	PermClS	144,0	4,6	1	-3,6	-10,5	2,0	1	-1,5	-3,8		
1	6	1250	Rara												RaraClS	192,0	1,6	1	-1,1	-3,8	14,0	1	-9,4	-1,8	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,9	-3,9	-5,5	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	-1,1	-3,8	293	1	-9,4	-1,8		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	-3,8	-5,4	-2,0	0,000	0,000	PermClS	144,0	1,0	1	-0,7	-3,8	8,2	1	-5,4	-2,0		
1	6	1775	Rara												RaraClS	192,0	6,7	1	-4,7	-8,6	13,0	1	9,3	-5,6	
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,4	-9,6	8,3	-6,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	6,9	1	-4,7	-8,6	168	1	9,3	-5,6		
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,3	-9,3	8,2	-6,0	0,000	0,000	PermClS	144,0	5,8	1	4,3	-9,3	11,4	1	8,2	-6,0		
1	6	1789	Rara												RaraClS	192,0	9,1	1	-7,1	-11,5	7,7	1	-5,7	-4,6	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,4	-11,9	-1,7	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	8,2	1	-7,1	-11,5	9,6	1	-5,7	-4,6		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,4	-11,6	-1,9	-4,7	0,000	0,000	PermClS	144,0	5,6	1	-4,4	-11,6	2,5	1	-1,9	-4,7		
1	6	1790	Rara												RaraClS	192,0	8,4	1	-6,6	-10,0	10,5	1	-7,9	-4,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,3	-10,4	-3,5	-4,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	7,8	1	-6,6	-10,0	14,8	1	-7,9	-4,0		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,2	-10,1	-3,6	-4,0	0,000	0,000	PermClS	144,0	5,4	1	-4,2	-10,1	4,9	1	-3,6	-4,0		
1	6	1791	Rara												RaraClS	192,0	6,4	1	-5,0	-7,2	14,1	1	-10,6	-6,6	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-3,4	-7,4	-5,6	-6,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	6,2	1	-5,0	-7,2	18,8	1	-10,6	-6,6		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-3,3	-7,2	-5,7	-6,5	0,000	0,000	PermClS	144,0	4,3	1	-3,3	-7,2	7,6	1	-5,7	-6,5		
1	6	1794	Rara												RaraClS	192,0	8,7	1	-6,8	-11,1	15,0	1	-11,6	-3,3	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,8	-11,3	-6,1	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	7,6	1	-6,8	-11,1	23,6	1	-11,6	-3,3		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,7	-11,0	-6,3	-3,2	0,000	0,000	PermClS	144,0	6,0	1	-4,7	-11,0	8,3	1	-6,3	-3,2		
1	6	1795	Rara												RaraClS	192,0	7,6	1	-5,9	-10,3	15,7	1	-11,8	-7,0	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,3	-10,5	-6,5	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	6,3	1	-5,9	-10,3	21,4	1	-11,8	-7,0		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,1	-10,2	-6,5	-6,9	0,000	0,000	PermClS	144,0	5,3	1	-4,1	-10,2	8,8	1	-6,5	-6,9		
1	6	1796	Rara												RaraClS	192,0	3,9	1	-3,0	-6,3	16,7	1	-12,5	-9,9	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-2,6	-6,4	-7,1	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	2,6	1	-3,0	-6,3	21,0	1	-12,5	-9,9		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-2,4	-6,2	-7,2	-9,7	0,000	0,000	PermClS	144,0	3,1	1	-2,4	-6,2	9,6	1	-7,2	-9,7		
1	6	1799	Rara												RaraClS	192,0	8,0	1	6,2	-23,1	11,2	1	-8,3	-13,9	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-1,8	-23,3	-5,0	-14,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	4,3	1	6,2	-23,1	9,6	1	-8,3	-13,9		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-1,5	-22,6	-4,9	-13,7	0,000	0,000	PermClS	144,0	4,9	1	3,1	-22,6	6,5	1	-4,9	-13,7		
1	6	1800	Rara												RaraClS	192,0	8,3	1	6,5	-20,6	12,2	1	-9,1	-15,2	
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,9	-20,8	-5,4	-15,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	4,5	1	6,5	-20,6	10,5	1	-9,1	-15,2		
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,6	-20,2	-5,4	-14,9	0,000	0,000	PermClS	144,0	4,8	1	3,2	-20,2	7,1	1	-5,4	-14,9		
1	6	1801	Rara												RaraClS	192,0	7,7	1	6,0	-14,4	13,3	1	-9,9	-14,5	
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-6,0	-14,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	4,4	1	6,0	-14,4	1,2	1	-9,9	-14,5		
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-6,0	-14,3	0,000	0,000	PermClS	144,0	3,9	1	2,9	-14,1	8,0	1	-6,0	-14,3		
1	6	1802	Rara												RaraClS	192,0	3,1	1	2,5	-6,8	12,3	1	-9,2	-12,3	
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-5,7	-12,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	1,7	1	2,5	-6,8	12,3	1	-9,2	-12,3		
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-5,6	-12,0	0,000	0,000	PermClS	144,0	1,6	1	1,1	-6,7	7,5	1	-5,6	-12,0		

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

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	7	71	Rara												RaraClS	192,0	9,5	1	4,8	2,2	33,5	1	24,5	-10,1
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,3	1,9	22,3	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	3,4	1	4,8	2,2	47,5	1	24,5	-10,1	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,3	1,9	22,6	-10,0	0,000	0,000	PermClS	144,0	8,6	1	4,3	1,9	31,0	1	22,6	-10,0	
1	7	73	Rara												RaraClS	192,0	12,9	1	6,4	1,7	33,0	1	24,7	-4,7
			Freq	0,3	0,00	0	1	5,4	1,4	22,5	-6,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	4,35	1	6,4	1,7	51,7	1	24,7	-4,7	
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,5	1,5	22,7	-5,9	0,000	0,000	PermClS	144,0	11,0	1	5,5	1,5	30,6	1	22,7	-5,9	
1	7	310	Rara												RaraClS	192,0	9,4	1	-7,4	-9,2	2,1	1	-1,5	-2,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-4,7	-10,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	10,1	1	-7,4	-9,2	1,8	1	-1,5	-2,5	
			Perm	0,2	0,00	0	1	-4,9	-10,3	0,0	0,0	0,000	0,000	PermClS	144,0	6,3	1	-4,9	-10,3	1,0	1	0,8	-2,7	
1	7	351	Rara												RaraClS	192,0	8,1	1	6,4	-18,4	11,3	1	-8,9	-0,4
			Freq	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-5,5	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	4,3	1	6,4	-18,4	19,6	1	-8,9	-0,4	
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-5,2	-0,4	0,000	0,000	PermClS	144,0	4,7	1	3,4	-18,7	6,6	1	-5,2	-0,4	
1	7	652	Rara												RaraClS	192,0	10,4	1	5,2	1,8	34,7	1	25,5	-9,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	4,4	1,7	22,6	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	3,63	1	5,2	1,8	50,1	1	25,5	-9,5	
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,5	1,7	23,1	-9,5	0,000	0,000	PermClS	144,0	9,0	1	4,5	1,7	31,6	1	2		

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm ²	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)
1	7	1862	Rara	0,3	0,00	0	1	6,3	-23,1	0,8	-9,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	92	1	10,8	-23,4	106	1	-7,5	-9,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	5,9	-23,8	0,8	-9,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,7	1	5,9	-23,8	6,6	1	-4,9	-9,5
			Rara	0,3	0,00	0	1	8,0	-21,4	0,3	-10,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	169	1	13,3	-21,7	11,6	1	-8,7	-10,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	7,5	-22,0	0,3	-10,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,6	1	7,5	-22,0	7,7	1	-5,7	-10,8
1	7	1863	Rara	0,3	0,00	0	1	7,3	-16,3	0,0	-10,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	156	1	12,1	-16,5	14,7	1	-11,0	-10,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-7,2	-10,7	0,000	0,000	PermCls	144,0	8,9	1	6,9	-16,8	9,7	1	-7,2	-10,7
1	7	1864	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-8,1	-10,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	70	1	5,7	-8,4	17,2	1	-12,9	-11,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-7,6	-11,2	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,8	1	3,0	-8,5	10,2	1	-7,6	-11,2

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm ²	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)
1	8	100	Rara	0,3	0,00	0	1	1,6	1,3	9,1	-4,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	207	1	2,6	2,1	26,4	1	11,9	-2,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	1,3	9,2	-4,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,9	1	1,6	1,3	20,2	1	9,2	-4,8
1	8	257	Rara	0,3	0,00	0	1	3,3	-3,1	7,3	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	146	1	3,1	-2,4	17,5	1	8,1	-6,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,5	-3,3	7,6	-6,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,1	1	3,5	-3,3	16,3	1	7,6	-6,1
1	8	1125	Rara	0,3	0,00	0	1	4,6	-2,8	11,4	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	252	1	5,0	-3,0	29,6	1	13,7	-9,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,8	-2,9	11,7	-8,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,8	1	4,8	-2,9	25,2	1	11,7	-8,3
1	8	1128	Rara	0,3	0,00	0	1	4,2	-3,1	8,7	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	237	1	4,5	-2,2	22,0	1	10,1	-4,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	4,4	-3,2	9,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	9,1	1	4,4	-3,2	19,5	1	9,0	-5,0
1	8	1285	Rara	0,3	0,00	0	1	2,4	-4,6	4,4	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	104	1	-2,7	-3,2	218	1	4,4	-3,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,6	-4,9	4,6	-3,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	5,0	1	2,6	-4,9	10,0	1	4,6	-3,1
1	8	1821	Rara	0,3	0,00	0	1	3,7	-2,4	8,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	218	1	-3,9	-1,2	20,4	1	9,2	-2,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	3,8	-2,6	8,2	-3,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	7,9	1	3,8	-2,6	18,0	1	8,2	-3,6
1	8	1828	Rara	0,3	0,00	0	1	2,2	-2,8	5,2	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	137	1	-2,8	-1,9	328	1	5,5	-1,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,4	-2,9	5,4	-1,3	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,8	1	2,4	-2,9	12,1	1	5,4	-1,3
1	8	1829	Rara	0,3	0,00	0	1	2,3	-4,6	4,9	-1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	122	1	-2,9	-3,1	11,2	1	5,0	-1,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,5	-4,9	5,1	-1,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,7	1	2,5	-4,9	11,3	1	5,1	-1,5
1	8	1830	Rara	0,3	0,00	0	1	2,0	-1,9	4,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	86	1	-1,8	-1,2	9,0	1	4,0	-1,0
			Perm	0,2	0,00	0	1	2,2	-2,0	4,2	-1,8	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,5	1	2,2	-2,0	9,2	1	4,2	-1,8

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 9																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm ²	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)
2	9	344	Rara	0,3	0,00	0	1	1,5	-18,8	4,3	-74,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	1,3	-14,1	14,0	1	3,6	-62,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,3	-17,6	3,8	-70,9	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,5	1	1,3	-17,6	15,5	1	3,8	-70,9
2	9	352	Rara	0,3	0,00	0	1	1,4	-17,6	4,3	-77,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	20	1	1,2	-12,6	15,2	1	3,7	-64,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,3	-17,1	3,8	-75,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,4	1	1,3	-17,1	17,0	1	3,8	-75,5
2	9	411	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,5	-78,7	-0,2	-1,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	75	1	-0,5	-74,0	3	1	-0,2	-0,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,5	-76,7	-0,2	-1,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	12,9	1	-0,5	-76,7	0,6	1	-0,2	-1,1
2	9	1643	Rara	0,3	0,00	0	1	1,7	-3,5	3,8	-6,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	37	1	1,5	-3,3	39	1	3,4	-10,7
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,5	-3,3	3,4	-7,0	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,9	1	1,5	-3,3	7,6	1	3,4	-7,0
2	9	1648	Rara	0,3	0,00	0	1	1,7	-5,6	4,4	-19,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	25	1	1,5	-4,9	10,2	1	3,9	-21,9
			Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	-5,4	4,0	-18,5	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,1	1	1,6	-5,4	10,6	1	4,0	-18,5
2	9	1685	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	-8,2	1,9	-45,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	-0,4	-5,8	8,8	1	1,8	-38,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	-7,9	1,8	-44,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	1,9	1	-0,4	-7,9	9,8	1	1,8	-44,4
2	9	1698	Rara	0,3	0,00	0	1	0,7	-14,2	0,8	-8,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	16	1	0,6	-12,5	2,5	1	0,7	-10,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,7	-13,7	0,8	-8,4	0,000	0,000	PermCls	144,0	3,0	1	0,7	-13,7	2,3	1	0,8	-8,4
2	9	1699	Rara	0,3	0,00	0	1	0,0	-11,9	1,9	-44,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	-0,5	-8,9	44	1	1,7	-37,6
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	-11,2	1,7	-42,6	0,000	0,000	PermCls	144,0	2,3	1	-0,5	-11,2	8,6	1	1,7	-42,6
2	9	1702	Rara	0,3	0,00	0	1	0,9	-21,5	0,1	-9,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	25	1	0,8	-19,7	2,1	1	-0,4	-9,3
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,9	-20,9	0,1	-9,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	4,7	1	0,9	-20,9	2,2	1	-0,5	-9,1

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 10																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cm ²	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)	Kg/cm ²	mb	(t*m)	(t)
2	10	328	Rara	0,3	0,00	0	1	0,8	-16,8	3,3	-94,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	16	1	0,8	-11,1	16,6	1	3,3	-78,2
			Perm	0,2	0,00	0	1	0,8	-16,8	3,3	-94,1	0,000	0,000	PermCls	144,0	16	1	0,8	-11,1	94	1	3,3	-78,2

S.I.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/cm ²	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	
2	10	347	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,6	-15,1	2,7	-87,1	0,000	0,000	RaraCls	144,0	3,1	1	0,6	-15,1	17,2	1	2,7	-87,1
			Rara	RaraCls	192,0	2,9	1	0,7	-13,0	15,0	1	2,9	-75,9											
2	10	1609	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,5	-17,7	3,0	-89,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	17	1	0,7	-13,0	85	1	2,9	-75,9
			Rara	RaraCls	144,0	3,3	1	0,5	-17,0	15,9	1	2,5	-85,4											
2	10	1610	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,7	2,0	-2,2	15,1	0,000	0,000	RaraFer	192,0	1,1	1	-0,6	1,6	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	RaraCls	3600	46	1	-0,6	1,6	167	1	-2,2	13,1											
2	10	1703	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,6	2,0	-2,2	14,8	0,000	0,000	RaraCls	144,0	0,7	1	-0,6	2,0	0,0	0	0,0	0,0
			Rara	RaraCls	192,0	0,8	1	0,1	-3,7	3,5	1	0,3	-21,1											
2	10	1716	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,2	-3,9	0,5	-17,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,1	-3,7	20	1	0,3	-21,1
			Rara	RaraCls	192,0	0,8	1	0,1	-3,7	3,5	1	0,3	-21,1											
2	10	1717	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	-3,7	0,1	-15,9	0,000	0,000	RaraCls	144,0	0,6	1	0,0	-3,7	2,5	1	0,1	-15,9
			Rara	RaraCls	192,0	2,8	1	-1,2	-5,4	9,4	1	1,6	-46,6											
2	10	1720	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	-8,2	1,8	-55,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	14	1	-1,2	-5,4	54	1	1,6	-46,6
			Rara	RaraCls	144,0	3,0	1	-1,2	-7,4	10,2	1	1,6	-51,6											
2	10	1717	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,4	-7,4	1,6	-51,6	0,000	0,000	RaraCls	144,0	3,0	1	-1,2	-7,4	10,2	1	1,6	-51,6
			Rara	RaraCls	192,0	3,9	1	1,0	-16,4	4,2	1	1,2	-17,4											
2	10	1717	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	1,1	-18,5	1,4	-15,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	1,0	-16,4	23	1	1,2	-17,4
			Rara	RaraCls	144,0	4,2	1	1,1	-17,6	3,8	1	1,3	-14,6											
2	10	1717	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	1,1	-17,6	1,3	-14,6	0,000	0,000	RaraCls	144,0	4,2	1	1,1	-17,6	3,8	1	1,3	-14,6
			Rara	RaraCls	192,0	3,1	1	-1,2	-9,0	9,0	1	1,7	-46,2											
2	10	1720	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,3	-12,1	1,8	-54,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	17	1	-1,2	-9,0	51	1	1,7	-46,2
			Rara	RaraCls	144,0	3,6	1	-1,3	-11,6	9,8	1	1,7	-51,8											
2	10	1720	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,3	-11,6	1,7	-51,8	0,000	0,000	RaraCls	144,0	3,6	1	-1,3	-11,6	9,8	1	1,7	-51,8
			Rara	RaraCls	192,0	5,8	1	1,2	-26,9	3,9	1	-1,1	-13,3											
2	10	1720	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	1,4	-29,4	0,8	-13,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	33	1	1,2	-26,9	21	1	-1,1	-13,3
			Rara	RaraCls	144,0	6,0	1	1,3	-27,9	3,9	1	-1,2	-12,7											

S.I.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 11

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/cm ²	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	
2	11	320	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-2,0	-17,8	-6,4	-91,4	0,000	0,000	RaraCls	192,0	4,5	1	-1,8	-13,0	18,7	1	-5,6	-77,8
			Rara	RaraFer	3600	25	1	-1,8	-13,0	103	1	-5,6	-77,8											
2	11	327	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,8	-16,9	-5,6	-86,8	0,000	0,000	RaraCls	144,0	5,1	1	-1,8	-16,9	20,0	1	-5,6	-86,8
			Rara	RaraCls	192,0	4,4	1	-1,8	-11,0	20,6	1	-5,8	-80,4											
2	11	1555	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-2,1	-16,6	-6,7	-96,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	24	1	-1,8	-11,0	113	1	-5,8	-80,4
			Rara	RaraCls	144,0	4,8	1	-1,8	-15,3	21,9	1	-5,7	-89,6											
2	11	1556	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	1,6	2,0	3,6	15,3	0,000	0,000	RaraFer	192,0	3,6	1	1,6	1,6	3,7	1	3,5	13,2
			Rara	RaraCls	3600	88	1	-0,6	1,6	194	1	3,5	13,2											
2	11	1556	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	1,5	2,0	3,5	14,8	0,000	0,000	RaraCls	144,0	3,3	1	1,5	2,0	2,9	1	3,5	14,8
			Rara	RaraCls	192,0	3,0	1	-1,2	-3,6	6,5	1	-2,5	-21,6											
2	11	1721	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,3	-3,8	-2,6	-17,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	20	1	-1,2	-3,6	34	1	-2,5	-21,6
			Rara	RaraCls	144,0	2,7	1	-1,1	-3,6	5,3	1	-2,1	-16,4											
2	11	1734	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-2,4	-56,9	0,000	0,000	RaraCls	192,0	1,6	1	0,5	-5,5	10,4	1	-2,2	-47,9
			Rara	RaraCls	3600	9	1	0,5	-5,5	58	1	-2,2	-47,9											
2	11	1734	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-2,1	-53,1	0,000	0,000	RaraCls	144,0	2,0	1	0,6	-7,6	11,1	1	-2,1	-53,1
			Rara	RaraCls	192,0	3,8	1	-0,9	-16,7	4,4	1	-1,3	-17,8											
2	11	1735	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,0	-18,9	-1,5	-15,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	-0,9	-16,7	24	1	-1,3	-17,8
			Rara	RaraCls	144,0	4,0	1	-0,9	-17,8	4,0	1	-1,3	-15,0											
2	11	1737	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	-17,8	-1,3	-15,0	0,000	0,000	RaraCls	192,0	2,3	1	0,6	-9,1	9,7	1	-2,2	-47,3
			Rara	RaraCls	3600	13	1	0,6	-9,1	55	1	-2,2	-47,3											
2	11	1737	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,0	0,0	-2,2	-52,6	0,000	0,000	RaraCls	144,0	2,8	1	0,7	-11,6	10,5	1	-2,2	-52,6
			Rara	RaraCls	192,0	12,0	1	0,7	-66,6	2,4	1	-0,7	-0,5											
2	11	1738	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	-71,8	-0,8	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	71	1	0,7	-66,6	54	1	-0,7	-0,5
			Rara	RaraCls	144,0	12,2	1	0,7	-67,7	2,6	1	-0,7	0,2											
2	11	1738	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	-67,7	-0,7	0,2	0,000	0,000	RaraCls	192,0	5,9	1	-1,2	-27,7	3,6	1	0,9	-13,6
			Rara	RaraCls	3600	34	1	-1,2	-27,7	19	1	0,9	-13,6											
2	11	1738	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,3	-30,2	-0,6	-13,6	0,000	0,000	RaraFer	144,0	6,0	1	-1,3	-28,5	3,6	1	0,9	-12,9
			Rara	RaraCls	144,0	6,0	1	-1,3	-28,5	3,6	1	0,9	-12,9											

S.I.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 12

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/cm ²	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cm ²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	
2	12	331	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,6	-17,2	-4,6	-77,1	0,000	0,000	RaraCls	192,0	3,7	1	-1,4	-11,7	15,5	1	-4,0	-63,6
			Rara	RaraFer	3600	20	1	-1,4	-11,7	85	1	-4,0	-63,6											
2	12	349	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,3	-15,1	-3,9	-71,7	0,000	0,000	RaraCls	144,0	4,2	1	-1,3	-15,1	16,6	1	-3,9	-71,7
			Rara	RaraCls	192,0	4,1	1	-1,4	-14,5	14,5	1	-3,8	-63,6											
2	12	429	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,6	-18,7	-4,5	-74,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	23	1	-1,4	-14,5	80	1	-3,8	-63,6
			Rara	RaraCls	144,0	4,8	1	-1,4	-18,4	16,1	1	-4,0	-73,0											
2	12	1649	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,7	-80,2	0,2	-0,9	0,000	0,000	RaraFer	192,0	13,0	1	0,6	-75,5	0,8	1	0,2	-0,8
			Rara	RaraCls	3600	78	1	0,6	-75,5	7	1	0,2	-0,8											
2	12	1649	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	0,6	-77,2	0,3	-1,0	0,000	0,000	RaraCls	144,0	13,2	1	0,6	-77,2	0,8	1	0,3	-1,0
			Rara	RaraCls	192,0	4,1	1	-1,6	-3,3	8,1	1	-3,6	-10,8											
2	12	1650	Rara	Perm	0,2	0,00	0	1	-1,8	-3,5	-3,9													

C.D.S.

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 2 ELEMENTO: 12

			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)
2	12	1756	Rara											RaraClS	192,0	4,5	1	-0,8	-20,1	1,9	1	0,3	-9,5
			Freq	0,3	0,00	0	1	-0,9	-21,8	-0,1	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	26	1	-0,8	-20,1	11	1	0,3	-9,5
			Perm	0,2	0,00	0	1	-0,9	-21,2	-0,1	-9,1	0,000	0,000	PermClS	144,0	4,8	1	-0,9	-21,2	1,9	1	0,3	-9,1

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	1,87	t/mc
Angolo di resistenza a taglio	ϕ'	26	gradi sessagesimali
Coesione	c'	2,00	t/mq
Coesione non drenata	c_u	12,00	t/mq
Larghezza fondazione	B	10,60	m
Sviluppo fondazione	L	30,00	m
Profondità del piano di posa	D	8,00	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	ca	0,00	t/mq
Angolo di attrito terreno-fondazione	δ	26,00	gradi sessagesimali
Coefficiente di sicurezza		2,30	
Pressione litostatica in corrispondenza del piano di posa	q	14,96	t/mq
Fattori di capacità portante			
K_p		2,561	
N_q		11,854	
N_c		22,254	
N_γ		7,941	
Fattori di forma			
S_q		1,172	
S_c		1,188	
S_γ		0,859	
Fattori di profondità			
k		0,755	
d_q		1,232	
d_c		1,302	
d_γ		1,000	
Fattori di inclinazione del carico			
B'		10,600	
L'		30,000	
A_{eff}		318,000	
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	

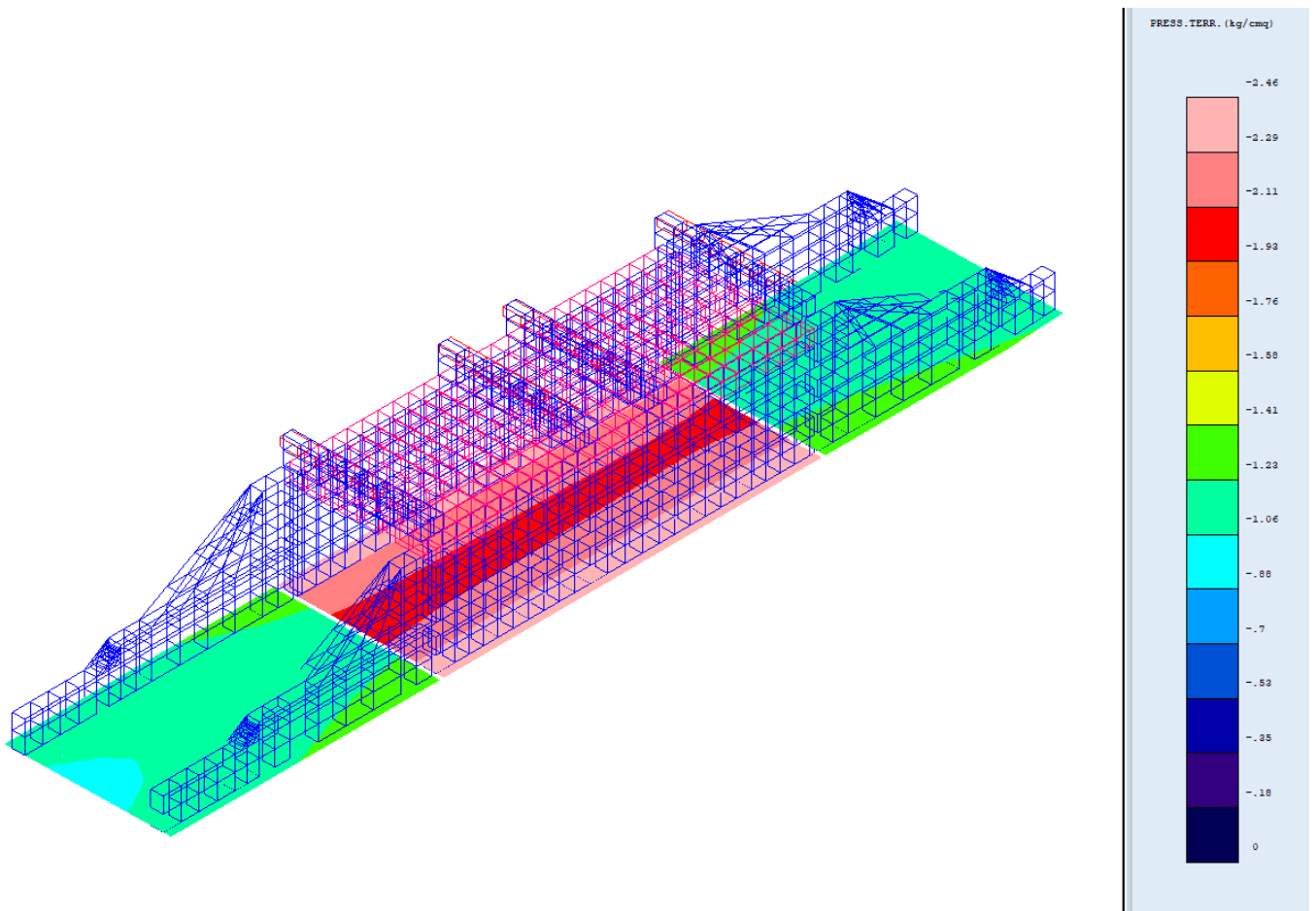
Fattori di inclinazione del terreno

gq	1,000
gc	1,000
g γ	1,000

Carico limite ultimo

qult	392,61 t/mq	39,26 kg/cmq
qamm	170,70 t/mq	17,07 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 **2,46** kg/cmq

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