

REALIZZAZIONE HUB COMUNALE – ARCHIVIO E DEPOSITO
COMUNE DI MONZA

PROGETTO DEFINITIVO

COMMITTENTE	PROGETTAZIONE GENERALE	PROGETTAZIONE STRUTTURALE																														
 <p>Comune di Monza Piazza Trento e Trieste 20900 Monza (MB)</p> <p>RUP: Arch. Daniele Lattuada</p>	 <p>Comune di Monza Piazza Trento e Trieste 20900 Monza (MB)</p> <p>Settore progettazione, manutenzione, sport Servizio Progettazione - Arch. Carlo Crespi</p>	 <p>Ing. Angelo Novara Via Odascalchi, 39 20831 Seregno MB Tel. 0362 – 22.22.23 Fax. 0362-24.03.95 Info@aningegneria.net</p>																														
RELAZIONE DI CALCOLO		RELAZIONE n. ST.D.02 Rev: 0																														
REVISIONI: <table border="1" data-bbox="140 1836 1013 1975"> <thead> <tr> <th></th> <th></th> <th>EMISSIONE</th> <th>ML</th> <th>AN</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0</td> <td>29/12/2021</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>1</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>2</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>3</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>4</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>				EMISSIONE	ML	AN	0	29/12/2021				1					2					3					4					FILE: RT.ST.D.02-Rev0.062.21.Relazione calcolo COMMESSA: 062.21 DATA: 29/12/2021
		EMISSIONE	ML	AN																												
0	29/12/2021																															
1																																
2																																
3																																
4																																

Diritti di proprietà, applicazione e riproduzione riservata ai sensi di legge

Sommario

1 Descrizione del progetto	3
2 Normative.....	5
3 Descrizione del software	5
4 Relazione sui materiali	7
4.1 Materiali c.a.	7
4.2 Curve di materiali c.a.	7
4.3 Armature	9
5 Azioni e carichi	10
5.1 Azione del vento.....	10
5.2 Azione della neve.....	10
5.3 Condizioni elementari di carico.....	10
5.4 Combinazioni di carico	11
5.5 Definizioni di carichi concentrati	16
5.6 Definizioni di carichi lineari.....	17
5.7 Carichi superficiali	18
6 Dati di progetto	21
6.1 Dati specifici di progetto	21
6.2 Definizione delle quote di progetto	26
6.2.1 Livelli	26
6.2.2 Tronchi.....	27
6.3 Dati di sintesi geotecnici	27
6.4 Fili fissi di piano	28
6.5 Elementi di progetto	29
7 Dati di modellazione	33
7.1 Nodi	33
7.1.1 Nodi di piano rigido.....	33
7.2 Masse	34
7.3 Masse di piano	49
7.4 Accelerazioni spettrali.....	49
8 Risultati di calcolo	53
8.1 Sollecitazioni	53
8.2 Spostamenti nodali	63
8.2.1 Spostamenti nodali estremi	63
8.3 Reazioni nodali	64
8.3.1 Reazioni nodali estreme.....	64
8.4 Pressioni massime sul terreno	65
8.5 Cedimenti fondazioni superficiali	73
8.6 Spostamenti di interpiano estremi	82
8.7 Verifica effetti secondo ordine	83
8.8 Verifica deformabilità torsionale struttura	84
8.9 Baricentri delle rigidzze.....	84
8.10 Rigidzze di interpiano.....	84
8.11 Tagli ai livelli	84
8.12 Risposta modale	92
8.13 Equilibrio globale forze	94
8.14 Risposta di spettro	94
9 Verifiche consuntive di alcuni elemnti significativi	94
9.1 Verifiche consuntive pilastrate C.A.	95
9.2 Verifiche consuntive travate C.A.	95
9.3 Verifiche consuntive pareti C.A.	95
9.4 Verifiche consuntive piastre C.A.	95
9.5 Verifiche consuntive pali.....	95
9.6 Verifiche consuntive plinti	96
10 Validazione del modello.....	96

1 Descrizione del progetto

Il progetto prevede la realizzazione di una nuova costruzione destinata a magazzino/archivio del comune di Monza, ed è collocata in via Delle Industrie; l'edificio si presenta a pianta rettangolare di dimensioni 38,60 x 20,00 m, per tre piani fuori terra, (P.T. – P.1° - Cop) L'altezza complessiva dallo spiccatto delle fondazioni all'estradosso della soletta di copertura è di 8,80m.

La struttura principale è a telaio con pilastri e travi principali di tipo prefabbricato ad armatura lenta per i pilastri e di tipo precompresso per le travi e la soletta a lastre alveolari con getto integrativo superiore che costituisce anche il pavimento industriale di finitura.

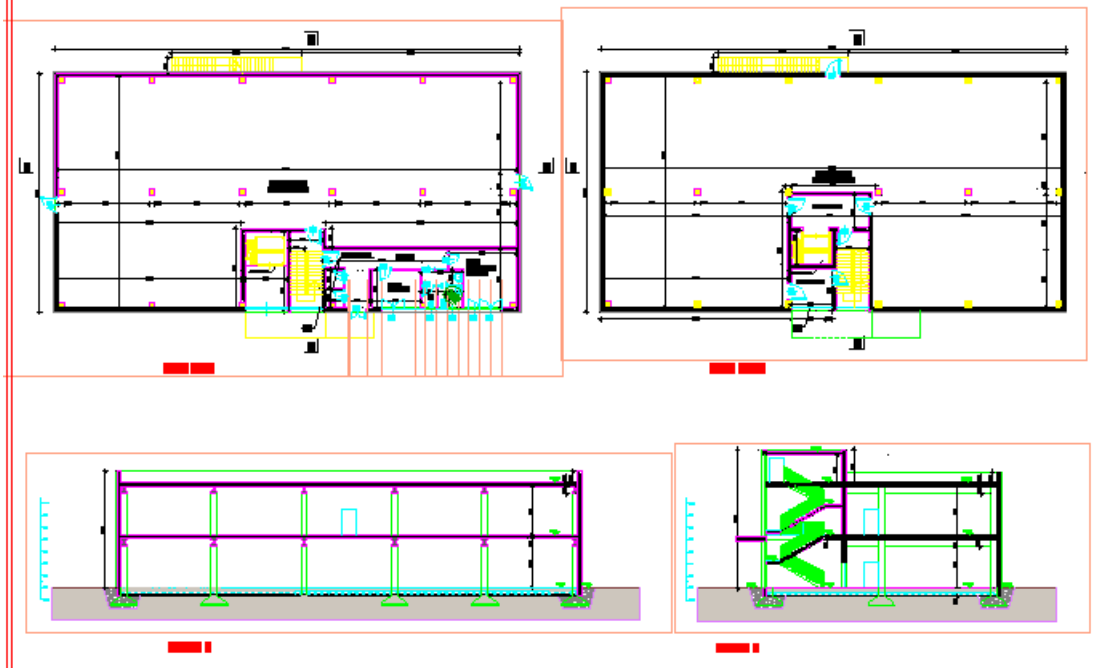
La maglia dei pilastri è di 7,50x9,35 m con tre telai e solette in doppia campata; sul fronte principale in mezzera è presente un corpo scale e vano montacarichi con pareti portanti gettati in opera. Le fondazioni sono a plinti a bicchiere su pali per i pilastri della struttura prefabbricata, travi alte porta pannelli esterni, e piastra sotto il vano scale e vano montacarichi.

Essendo presente un terreno parzialmente di riporto (EX cava) si è reso necessario il ricorso a pali battuti nella misura di 4 per ogni plinto di dimensione 200x200 cm.

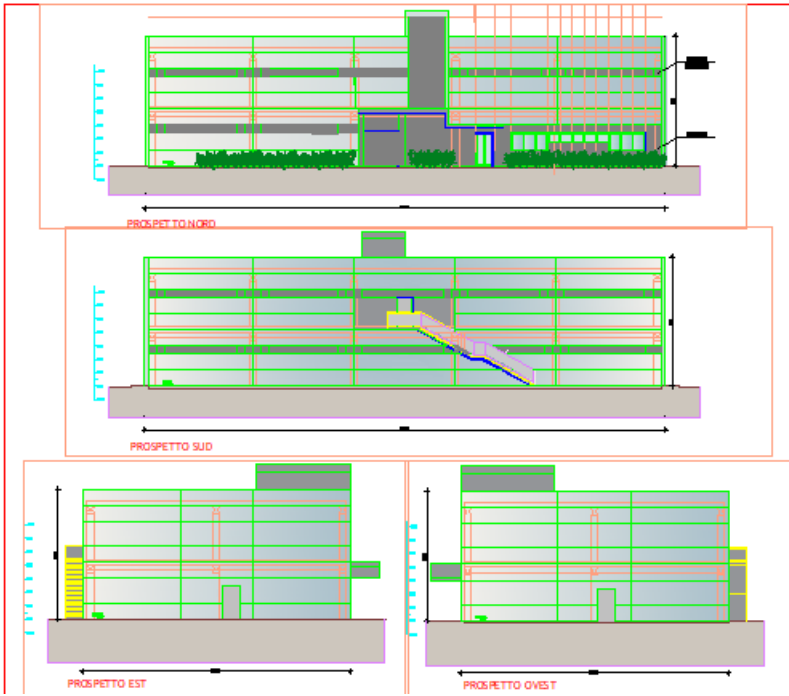
Compongono il progetto definitivo le seguenti tavole:

- Tavola.ST.D.01-Rev0.062.21.Tracciamento
- Tavola.ST.D.02-Rev0.062.21.Fondazioni
- Tavola.ST.D.03-Rev0.062.21.Solaio P.Primo
- Tavola.ST.D.04-Rev0.062.21.Solaio P.Copertura
- Tavola.ST.D.05-Rev0.062.21.Scala esterna

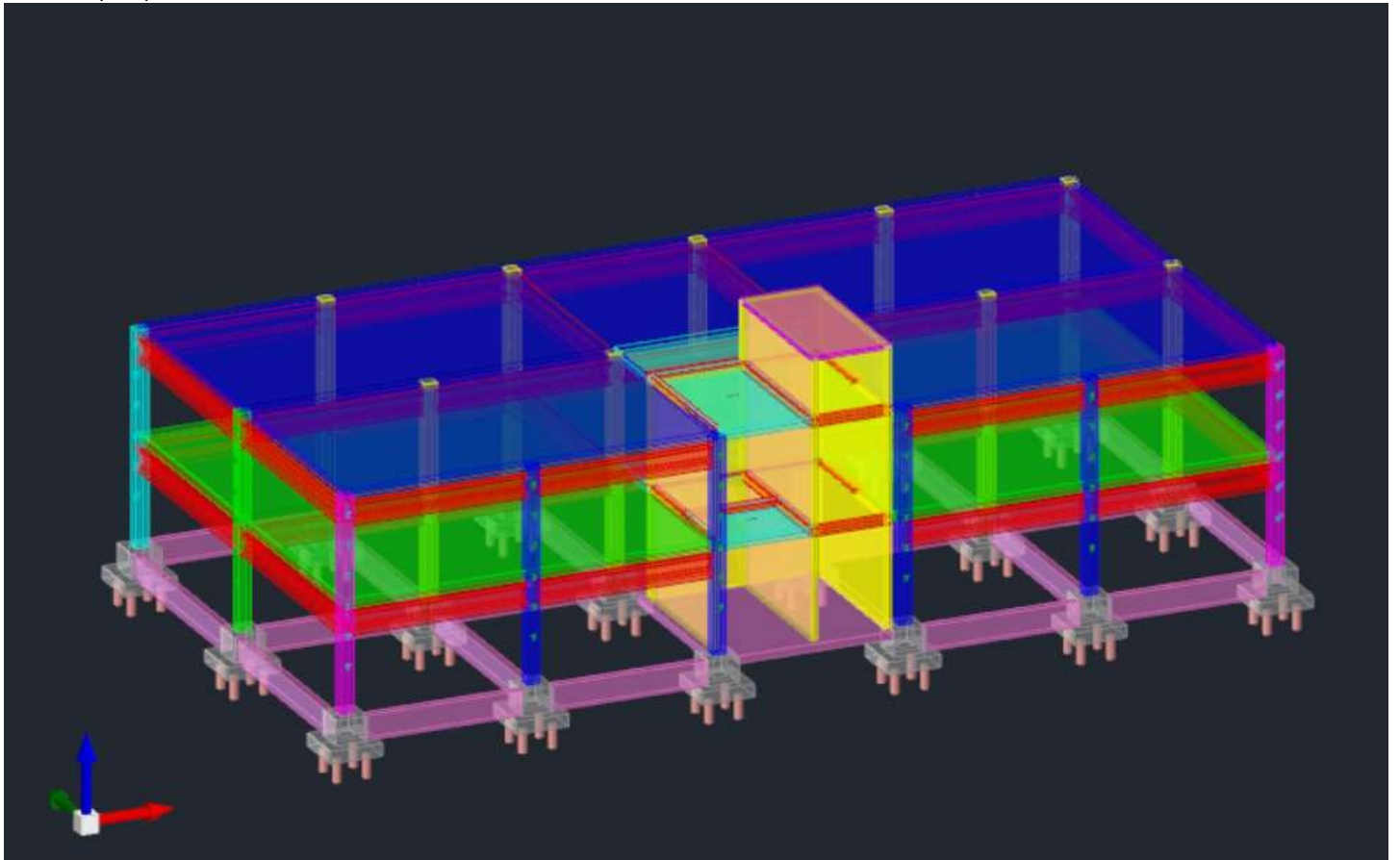
Il modello di calcolo è stato realizzato con il software Sismicad nella versione 12.18 , e utilizza elementi BEAM per trave pilastri e elementi SHELL per piastre e muri.



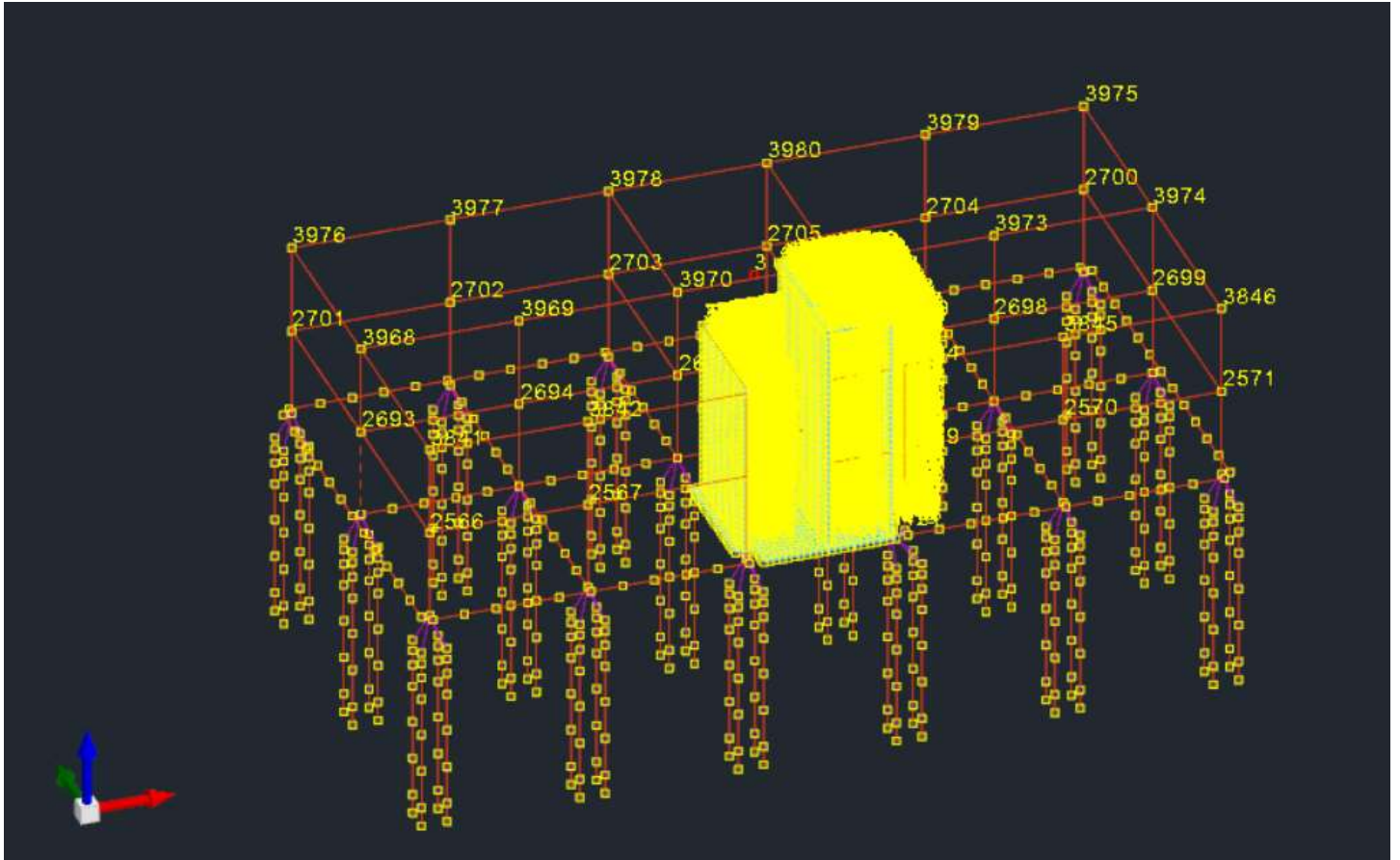
Planimetrie architettoniche



Sezioni e prospetti



Modello solido



Modello ad Elementi Finiti

2 Normative

D.M. 17-01-18

Norme Tecniche per le Costruzioni

Circolare 7 21-01-19 C.S.LL.PP

Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle N.T.C. di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

Eurocodici

EN 1995-1-1:2004 +AC:2006 + A1:2008 + A2:2014

ETA-03/0050

ETA-07/0086

ETA-08/0147

3 Descrizione del software

Descrizione del programma Sismicad

Si tratta di un programma di calcolo strutturale che nella versione più estesa è dedicato al progetto e verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili. Il programma utilizza come analizzatore e solutore del modello strutturale un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Il programma è sostanzialmente diviso in tre moduli: un pre processore che consente l'introduzione della geometria e dei carichi e crea il file dati di input al solutore; il solutore agli elementi finiti; un post processore che a soluzione avvenuta elabora i risultati eseguendo il progetto e la verifica delle membrature e producendo i grafici ed i tabulati di output.

Specifiche tecniche

Denominazione del software: Sismicad 12.18

Produttore del software: Concrete

Concrete srl, via della Pieve, 19, 35121 PADOVA - Italy

<http://www.concrete.it>

Rivenditore: CONCRETE SRL - Via della Pieve 19 - 35121 Padova - tel.049-8754720

Versione: 12.18

Identificatore licenza: SW-61068

Intestatario della licenza: NOVARA ING. ANGELO - VIA ODESCALCHI, 39 - SEREGNO (MI)

Versione regolarmente licenziata

Schematizzazione strutturale e criteri di calcolo delle sollecitazioni

Il programma schematizza la struttura attraverso l'introduzione nell'ordine di fondazioni, poste anche a quote diverse, platee, platee nervate, plinti e travi di fondazione poggianti tutte su suolo elastico alla Winkler, di elementi verticali, pilastri e pareti in c.a. anche con fori, di orizzontamenti costituiti da solai orizzontali e inclinati (falde), e relative travi di piano e di falda; è ammessa anche l'introduzione di elementi prismatici in c.a. di interpiano con possibilità di collegamento in inclinato a solai posti a quote diverse. I nodi strutturali possono essere connessi solo a travi, pilastri e pareti, simulando così impalcati infinitamente deformabili nel piano, oppure a elementi lastra di spessore dichiarato dall'utente simulando in tal modo impalcati a rigidezza finita. I nodi appartenenti agli impalcati orizzontali possono essere connessi rigidamente ad uno o più nodi principali giacenti nel piano dell'impalcato; generalmente un nodo principale coincide con il baricentro delle masse. Tale opzione, oltre a ridurre significativamente i tempi di elaborazione, elimina le approssimazioni numeriche connesse all'utilizzo di elementi lastra quando si richiede l'analisi a impalcati infinitamente rigidi. Per quanto concerne i carichi, in fase di immissione dati, vengono definite, in numero a scelta dell'utente, condizioni di carico elementari le quali, in aggiunta alle azioni sismiche e variazioni termiche, vengono combinate attraverso coefficienti moltiplicativi per fornire le combinazioni richieste per le verifiche successive. L'effetto di disassamento delle forze orizzontali, indotto ad esempio dai torcenti di piano per costruzioni in zona sismica, viene simulato attraverso l'introduzione di eccentricità planari aggiuntive le quali costituiscono ulteriori condizioni elementari di carico da cumulare e combinare secondo i criteri del paragrafo precedente. Tipologicamente sono ammessi sulle travi e sulle pareti carichi uniformemente distribuiti e carichi trapezoidali; lungo le aste e nei nodi di incrocio delle membrature sono anche definibili componenti di forze e coppie concentrate comunque dirette nello spazio. Sono previste distribuzioni di temperatura, di intensità a scelta dell'utente, agenti anche su singole porzioni di struttura. Il calcolo delle sollecitazioni si basa sulle seguenti ipotesi e modalità: - travi e pilastri deformabili a sforzo normale, flessione deviata, taglio deviato e momento torcente. Sono previsti coefficienti riduttivi dei momenti di inerzia a scelta dell'utente per considerare la riduzione della rigidezza flessionale e torsionale per effetto della fessurazione del conglomerato cementizio. E' previsto un moltiplicatore della rigidezza assiale dei pilastri per considerare, se pure in modo approssimato, l'accorciamento dei pilastri per sforzo normale durante la costruzione. - le travi di fondazione su suolo alla Winkler sono risolte in forma chiusa tramite uno specifico elemento finito; - le pareti in c.a. sono analizzate schematizzandole come elementi lastra-piastra discretizzati con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; - le pareti in muratura possono essere schematizzate con elementi lastra-piastra con spessore flessionale ridotto rispetto allo spessore membranale.- I plinti su suolo alla Winkler sono modellati con la introduzione di molle verticali elastoplastiche. La traslazione orizzontale a scelta dell'utente è bloccata o gestita da molle orizzontali di modulo di reazione proporzionale al verticale. - I pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse in terreni di stratigrafia definita dall'utente. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti. - i plinti su pali sono modellati attraverso aste di rigidezza elevata che collegano un punto della struttura in elevazione con le aste che simulano la presenza dei pali;- le piastre sono discretizzate in un numero finito di elementi lastra-piastra con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; nel caso di platee di fondazione i nodi sono collegati al suolo da molle aventi rigidezze alla traslazione verticale ed richiesta anche orizzontale.- La deformabilità nel proprio piano di piani dichiarati non infinitamente rigidi e di falde (piani inclinati) può essere controllata attraverso la introduzione di elementi membranali nelle zone di solaio. - I disassamenti tra elementi asta sono gestiti automaticamente dal programma attraverso la introduzione di collegamenti rigidi locali.- Alle estremità di elementi asta è possibile inserire svincolamenti tradizionali così come cerniere parziali (che trasmettono una quota di ciò che trasmetterebbero in condizioni di collegamento rigido) o cerniere plastiche.- Alle estremità di elementi bidimensionali è possibile inserire svincolamenti con cerniere parziali del momento flettente avente come asse il bordo dell'elemento.- Il calcolo degli effetti del sisma è condotto, a scelta dell'utente, con analisi statica lineare, con analisi dinamica modale o con analisi statica non lineare, in accordo alle varie normative adottate. Le masse, nel caso di impalcati dichiarati rigidi sono concentrate nei nodi principali di piano altrimenti vengono considerate diffuse nei nodi giacenti sull'impalcato stesso. Nel caso di analisi sismica vengono anche controllati gli spostamenti di interpiano.

Verifiche delle membrature in cemento armato

Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili (D.M. 14-1-92) o agli stati limite in accordo al D.M. 09-01-96, al D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 o secondo Eurocodice 2. Le travi sono progettate e verificate a flessione retta e taglio; a richiesta è possibile la verifica per le sei componenti della sollecitazione. I pilastri ed i pali sono verificati per le sei componenti della sollecitazione. Per gli elementi bidimensionali giacenti in un medesimo piano è disponibile la modalità di verifica che consente di analizzare lo stato di verifica nei singoli nodi degli elementi. Nelle verifiche (a presso flessione e punzonamento) è ammessa la introduzione dei momenti di calcolo modificati in base alle direttive dell'EC2, Appendice A.2.8. I plinti superficiali sono verificati assumendo lo schema statico di mensole con incastri posti a filo o in asse pilastro. Gli ancoraggi delle armature delle membrature in c.a. sono calcolati sulla base della effettiva tensione normale che ogni barra assume nella sezione di verifica distinguendo le zone di ancoraggio in zone di buona o cattiva aderenza. In particolare il programma valuta la tensione normale che ciascuna barra può assumere in una sezione sviluppando l'aderenza sulla superficie cilindrica posta a sinistra o a destra della

sezione considerata; se in una sezione una barra assume per effetto dell'aderenza una tensione normale minore di quella ammissibile, il suo contributo all'area complessiva viene ridotto dal programma nel rapporto tra la tensione normale che la barra può assumere per effetto dell'aderenza e quella ammissibile. Le verifiche sono effettuate a partire dalle aree di acciaio equivalenti così calcolate che vengono evidenziate in relazione. A seguito di analisi inelastiche eseguite in accordo a OPCM 3431 o D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 vengono condotte verifiche di resistenza per i meccanismi fragili (nodi e taglio) e verifiche di deformabilità per i meccanismi duttili.

4 Relazione sui materiali

4.1 Materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Rck: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. $[N/mm^2]$

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. $[N/mm^2]$

G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. $[N/mm^2]$

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

γ : peso specifico del materiale. $[N/mm^3]$

α : coefficiente longitudinale di dilatazione termica. $[^{\circ}C^{-1}]$

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
C28/35	35	32588.1	Default (14812776)	0.1	0.000025	0.00001
Magrone	0.1	20639.3	Default (9381489)	0.1	0.000025	0.00001
C30/37	37	33019.4	Default (15008834)	0.1	0.000025	0.00001
C35/45	45	34625.5	Default (15738857)	0.1	0.000025	0.00001

4.2 Curve di materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Curva: curva caratteristica.

Reaz.traz.: reagisce a trazione.

Comp.frag.: ha comportamento fragile.

E.compr.: modulo di elasticità a compressione. $[N/mm^2]$

Incr.compr.: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.

EpsEc: ϵ elastico a compressione. Il valore è adimensionale.

EpsUc: ϵ ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.

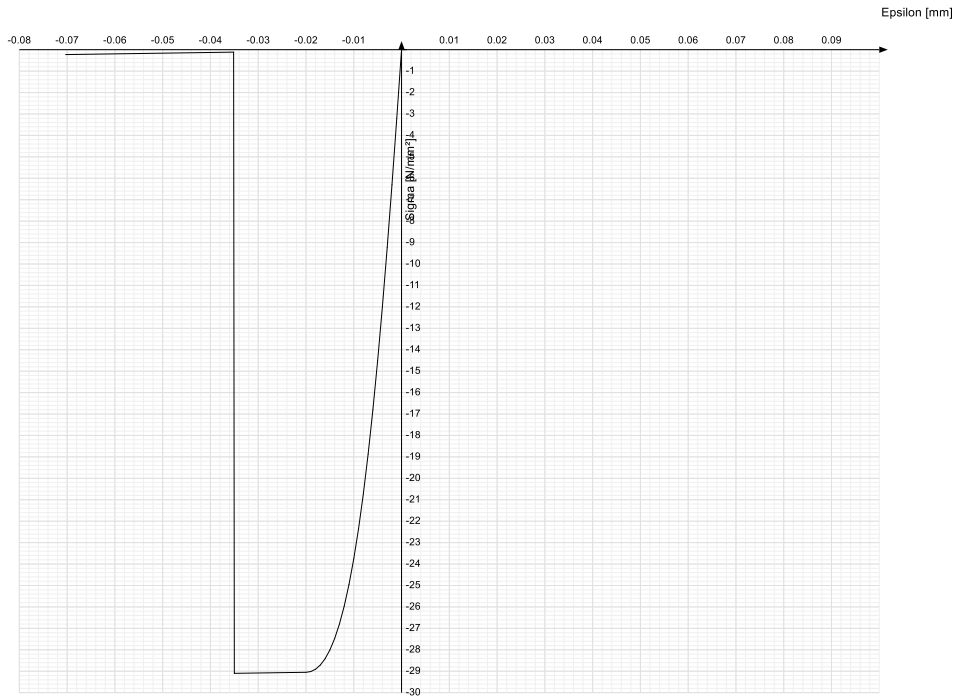
E.traz.: modulo di elasticità a trazione. $[N/mm^2]$

Incr.traz.: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.

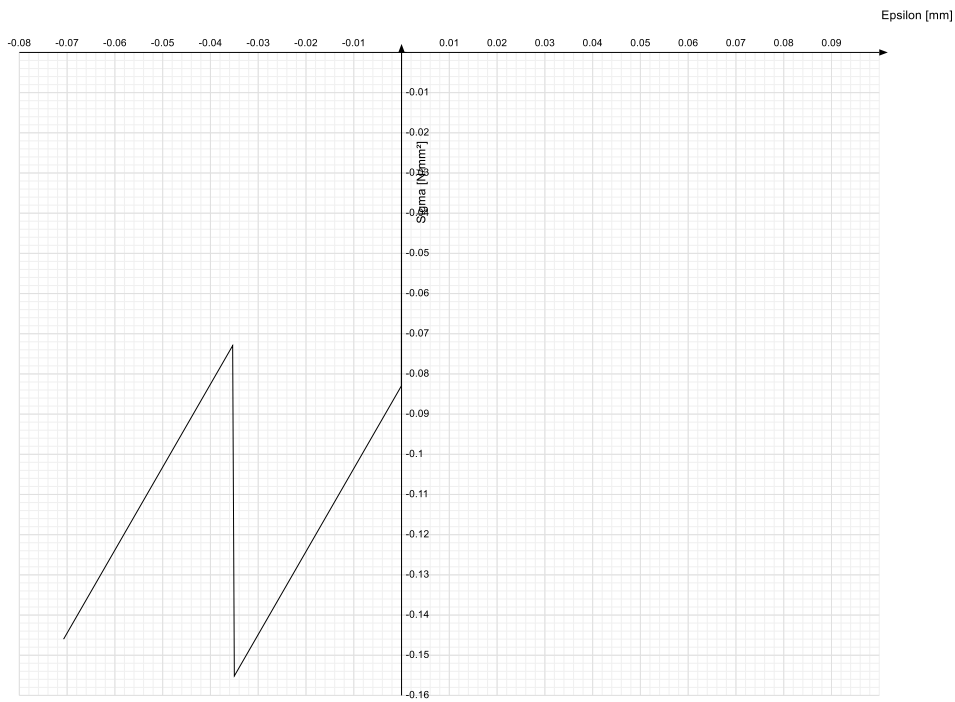
EpsEt: ϵ elastico a trazione. Il valore è adimensionale.

EpsUt: ϵ ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.

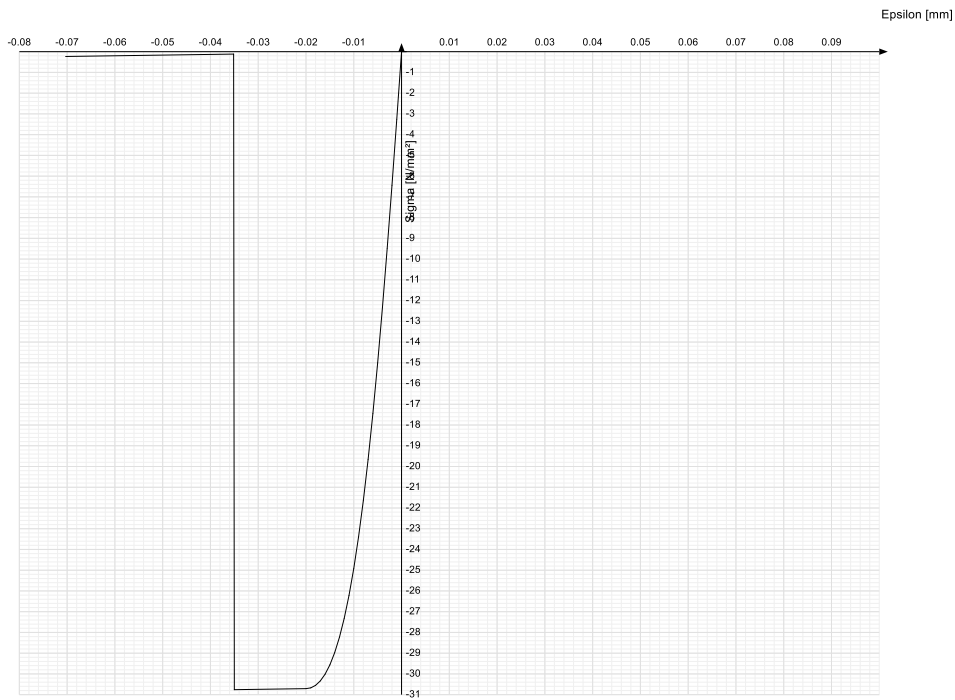
Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C28/35	No	Si	32588.108	0.001	-0.002	-0.0035	32588.108	0.001	0.0000609	0.000067



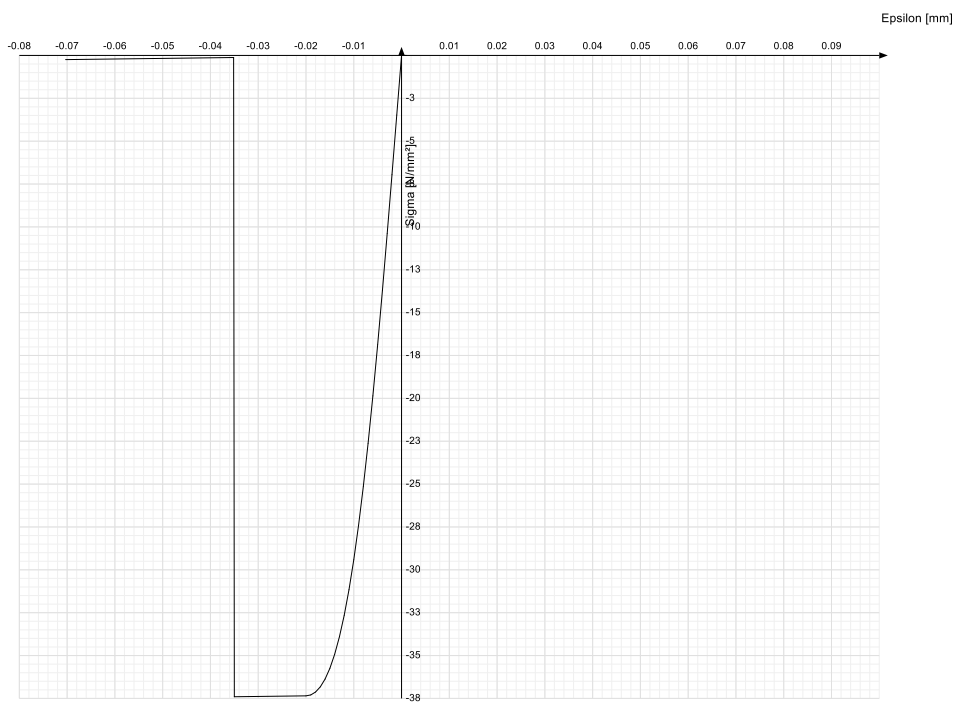
Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
Magrone	No	Si	20639.276	0.001	-0.000004	-0.0035	20639.276	0.001	0.0000019	0.0000021



Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C30/37	No	Si	33019.435	0.001	-0.002	-0.0035	33019.435	0.001	0.0000624	0.0000686



Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C35/45	No	S1	34625.485	0.001	-0.002	-0.0035	34625.485	0.001	0.0000678	0.0000745



4.3 Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: resistenza caratteristica. [N/mm²]

σ_{amm}: tensione ammissibile. [N/mm²]

Tipo: tipo di barra.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [N/mm²]

γ: peso specifico del materiale. [N/mm³]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Descrizione	fyk	σ _{amm}	Tipo	E	γ	v	α
B450C	450	255	Aderenza migliorata	206000	0.0000785	0.3	0.000012

5 Analisi dei carichi

5.1 Azione del vento

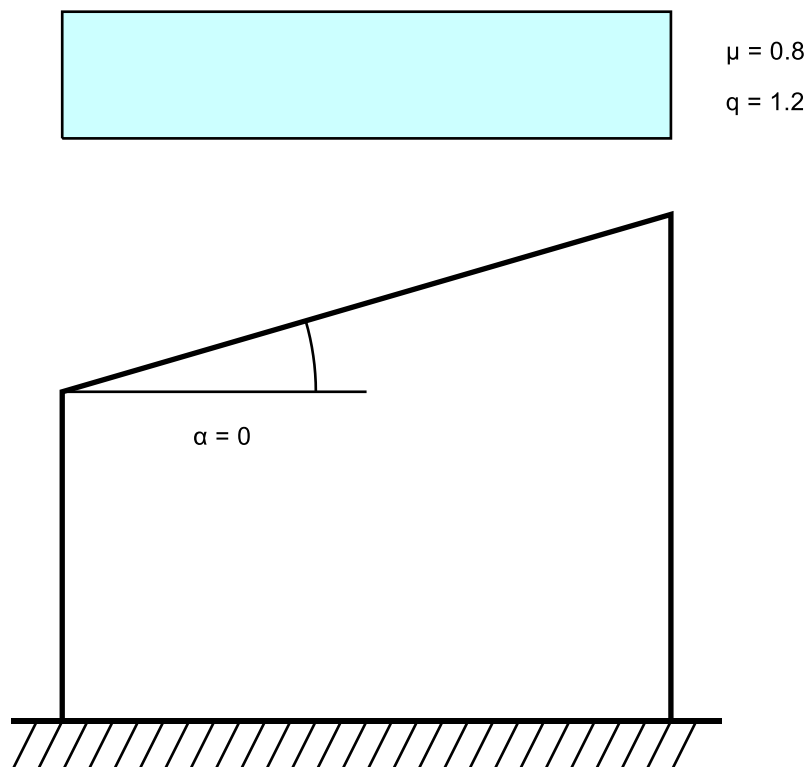
Zona	Zona 1	
Rugosità	Aree urbane (non di classe A), suburbane, industriali e boschive	
Categoria esposizione	IV	
Vb	25	[m/s]
Tr	0.5	[m/s]
Ct	0.01	[m/s]
qr	0.391	[kN/m ²]
Quota piano campagna	0	[m]

5.2 Azione della neve

Zona	Zona I mediterranea	
Classe topografica	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi	
Ce	1	
Ct	1	
Tr	50	
qsk	1.5	[kN/m ²]

Copertura ad una falda D.M. 17-01-18 §3.4.3.2

α	0	[deg]
μ	0.8	
q	1.2	[kN/m ²]



Il carico del vento è stato trasferito sui pilastri come carico lineare equivalente

5.3 Condizioni elementari di carico

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Nome breve: nome breve assegnato alla condizione elementare.

Durata: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).

ψ_0 : coefficiente moltiplicatore ψ_0 . Il valore è adimensionale.

ψ_1 : coefficiente moltiplicatore ψ_1 . Il valore è adimensionale.

ψ_2 : coefficiente moltiplicatore ψ_2 . Il valore è adimensionale.

Con segno: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Variabile Archivio	Variabile Archivio	Media	1	0.9	0.8	
Variabile Scale	Variabile Scale	Media	0.7	0.5	0.3	
Neve	Neve	Media	0.5	0.2	0	
Vento dir. X	Vento dir. X	Media	0.6	0.2	0	
Vento dir. Y	Vento dir. Y	Media	0.6	0.2	0	

5.4 Combinazioni di carico

Nome: E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.

Nome breve: E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.

Pesi: Pesi strutturali

Port.: Permanenti portati

Variabile Archivio: Variabile Archivio

Variabile Scale: Variabile Scale

Neve: Neve

Vento dir. X: Vento dir. X

Vento dir. Y: Vento dir. Y

ΔT : ΔT

X SLD: Sisma X SLD

Y SLD: Sisma Y SLD

Z SLD: Sisma Z SLD

EySx SLD: Eccentricità Y per sisma X SLD

ExSy SLD: Eccentricità X per sisma Y SLD

Tr x SLD: Terreno sisma X SLD

Tr y SLD: Terreno sisma Y SLD

Tr z SLD: Terreno sisma Z SLD

SLV X: Sisma X SLV

SLV Y: Sisma Y SLV

SLV Z: Sisma Z SLV

EySx SLV: Eccentricità Y per sisma X SLV

ExSy SLV: Eccentricità X per sisma Y SLV

Tr sLV X: Terreno sisma X SLV

Tr sLV Y: Terreno sisma Y SLV

Tr sLV Z: Terreno sisma Z SLV

Rig Ux: Rig Ux

Rig Uy: Rig Uy

Rig Rz: Rig Rz

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	SLU 1	1	0.8	0	0	0	0	0
2	SLU 2	1	0.8	0	0	0	0	1.5
3	SLU 3	1	0.8	0	0	0	1.5	0
4	SLU 4	1	0.8	0	0	0.75	0	1.5
5	SLU 5	1	0.8	0	0	0.75	1.5	0
6	SLU 6	1	0.8	0	0	1.5	0	0
7	SLU 7	1	0.8	0	0	1.5	0	0.9
8	SLU 8	1	0.8	0	0	1.5	0.9	0
9	SLU 9	1	0.8	0	1.05	0	0	1.5
10	SLU 10	1	0.8	0	1.05	0	1.5	0
11	SLU 11	1	0.8	0	1.05	0.75	0	1.5
12	SLU 12	1	0.8	0	1.05	0.75	1.5	0
13	SLU 13	1	0.8	0	1.05	1.5	0	0
14	SLU 14	1	0.8	0	1.05	1.5	0	0.9
15	SLU 15	1	0.8	0	1.05	1.5	0.9	0
16	SLU 16	1	0.8	0	1.5	0	0	0
17	SLU 17	1	0.8	0	1.5	0	0	0.9
18	SLU 18	1	0.8	0	1.5	0	0.9	0
19	SLU 19	1	0.8	0	1.5	0.75	0	0
20	SLU 20	1	0.8	0	1.5	0.75	0	0.9
21	SLU 21	1	0.8	0	1.5	0.75	0.9	0
22	SLU 22	1	0.8	1.5	0	0	0	1.5
23	SLU 23	1	0.8	1.5	0	0	1.5	0
24	SLU 24	1	0.8	1.5	0	0.75	0	1.5
25	SLU 25	1	0.8	1.5	0	0.75	1.5	0
26	SLU 26	1	0.8	1.5	0	1.5	0	0
27	SLU 27	1	0.8	1.5	0	1.5	0	0.9
28	SLU 28	1	0.8	1.5	0	1.5	0.9	0
29	SLU 29	1	0.8	1.5	1.05	0	0	1.5
30	SLU 30	1	0.8	1.5	1.05	0	1.5	0
31	SLU 31	1	0.8	1.5	1.05	0.75	0	1.5
32	SLU 32	1	0.8	1.5	1.05	0.75	1.5	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
33	SLU 33	1	0.8	1.5	1.05	1.5	0	0
34	SLU 34	1	0.8	1.5	1.05	1.5	0	0.9
35	SLU 35	1	0.8	1.5	1.05	1.5	0.9	0
36	SLU 36	1	0.8	1.5	1.5	0	0	0
37	SLU 37	1	0.8	1.5	1.5	0	0	0.9
38	SLU 38	1	0.8	1.5	1.5	0	0.9	0
39	SLU 39	1	0.8	1.5	1.5	0.75	0	0
40	SLU 40	1	0.8	1.5	1.5	0.75	0	0.9
41	SLU 41	1	0.8	1.5	1.5	0.75	0.9	0
42	SLU 42	1	0.8	1.5	0	0	0	0
43	SLU 43	1	0.8	1.5	0	0	0	0.9
44	SLU 44	1	0.8	1.5	0	0	0.9	0
45	SLU 45	1	0.8	1.5	0	0.75	0	0
46	SLU 46	1	0.8	1.5	0	0.75	0	0.9
47	SLU 47	1	0.8	1.5	0	0.75	0.9	0
48	SLU 48	1	0.8	1.5	1.05	0	0	0
49	SLU 49	1	0.8	1.5	1.05	0	0	0.9
50	SLU 50	1	0.8	1.5	1.05	0	0.9	0
51	SLU 51	1	0.8	1.5	1.05	0.75	0	0
52	SLU 52	1	0.8	1.5	1.05	0.75	0	0.9
53	SLU 53	1	0.8	1.5	1.05	0.75	0.9	0
54	SLU 54	1	1.5	0	0	0	0	0
55	SLU 55	1	1.5	0	0	0	0	1.5
56	SLU 56	1	1.5	0	0	0	1.5	0
57	SLU 57	1	1.5	0	0	0.75	0	1.5
58	SLU 58	1	1.5	0	0	0.75	1.5	0
59	SLU 59	1	1.5	0	0	1.5	0	0
60	SLU 60	1	1.5	0	0	1.5	0	0.9
61	SLU 61	1	1.5	0	0	1.5	0.9	0
62	SLU 62	1	1.5	0	1.05	0	0	1.5
63	SLU 63	1	1.5	0	1.05	0	1.5	0
64	SLU 64	1	1.5	0	1.05	0.75	0	1.5
65	SLU 65	1	1.5	0	1.05	0.75	1.5	0
66	SLU 66	1	1.5	0	1.05	1.5	0	0
67	SLU 67	1	1.5	0	1.05	1.5	0	0.9
68	SLU 68	1	1.5	0	1.05	1.5	0.9	0
69	SLU 69	1	1.5	0	1.5	0	0	0
70	SLU 70	1	1.5	0	1.5	0	0	0.9
71	SLU 71	1	1.5	0	1.5	0	0.9	0
72	SLU 72	1	1.5	0	1.5	0.75	0	0
73	SLU 73	1	1.5	0	1.5	0.75	0	0.9
74	SLU 74	1	1.5	0	1.5	0.75	0.9	0
75	SLU 75	1	1.5	1.5	0	0	0	1.5
76	SLU 76	1	1.5	1.5	0	0	1.5	0
77	SLU 77	1	1.5	1.5	0	0.75	0	1.5
78	SLU 78	1	1.5	1.5	0	0.75	1.5	0
79	SLU 79	1	1.5	1.5	0	1.5	0	0
80	SLU 80	1	1.5	1.5	0	1.5	0	0.9
81	SLU 81	1	1.5	1.5	0	1.5	0.9	0
82	SLU 82	1	1.5	1.5	1.05	0	0	1.5
83	SLU 83	1	1.5	1.5	1.05	0	1.5	0
84	SLU 84	1	1.5	1.5	1.05	0.75	0	1.5
85	SLU 85	1	1.5	1.5	1.05	0.75	1.5	0
86	SLU 86	1	1.5	1.5	1.05	1.5	0	0
87	SLU 87	1	1.5	1.5	1.05	1.5	0	0.9
88	SLU 88	1	1.5	1.5	1.05	1.5	0.9	0
89	SLU 89	1	1.5	1.5	1.5	0	0	0
90	SLU 90	1	1.5	1.5	1.5	0	0	0.9
91	SLU 91	1	1.5	1.5	1.5	0	0.9	0
92	SLU 92	1	1.5	1.5	1.5	0.75	0	0
93	SLU 93	1	1.5	1.5	1.5	0.75	0	0.9
94	SLU 94	1	1.5	1.5	1.5	0.75	0.9	0
95	SLU 95	1	1.5	1.5	0	0	0	0
96	SLU 96	1	1.5	1.5	0	0	0	0.9
97	SLU 97	1	1.5	1.5	0	0	0.9	0
98	SLU 98	1	1.5	1.5	0	0.75	0	0
99	SLU 99	1	1.5	1.5	0	0.75	0	0.9
100	SLU 100	1	1.5	1.5	0	0.75	0.9	0
101	SLU 101	1	1.5	1.5	1.05	0	0	0
102	SLU 102	1	1.5	1.5	1.05	0	0	0.9
103	SLU 103	1	1.5	1.5	1.05	0	0.9	0
104	SLU 104	1	1.5	1.5	1.05	0.75	0	0
105	SLU 105	1	1.5	1.5	1.05	0.75	0	0.9
106	SLU 106	1	1.5	1.5	1.05	0.75	0.9	0
107	SLU 107	1.3	0.8	0	0	0	0	0
108	SLU 108	1.3	0.8	0	0	0	0	1.5
109	SLU 109	1.3	0.8	0	0	0	1.5	0
110	SLU 110	1.3	0.8	0	0	0.75	0	1.5
111	SLU 111	1.3	0.8	0	0	0.75	1.5	0
112	SLU 112	1.3	0.8	0	0	1.5	0	0
113	SLU 113	1.3	0.8	0	0	1.5	0	0.9
114	SLU 114	1.3	0.8	0	0	1.5	0.9	0
115	SLU 115	1.3	0.8	0	1.05	0	0	1.5
116	SLU 116	1.3	0.8	0	1.05	0	1.5	0
117	SLU 117	1.3	0.8	0	1.05	0.75	0	1.5
118	SLU 118	1.3	0.8	0	1.05	0.75	1.5	0
119	SLU 119	1.3	0.8	0	1.05	1.5	0	0
120	SLU 120	1.3	0.8	0	1.05	1.5	0	0.9
121	SLU 121	1.3	0.8	0	1.05	1.5	0.9	0
122	SLU 122	1.3	0.8	0	1.5	0	0	0
123	SLU 123	1.3	0.8	0	1.5	0	0	0.9
124	SLU 124	1.3	0.8	0	1.5	0	0.9	0
125	SLU 125	1.3	0.8	0	1.5	0.75	0	0
126	SLU 126	1.3	0.8	0	1.5	0.75	0	0.9

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
127	SLU 127	1.3	0.8	0	1.5	0.75	0.9	0
128	SLU 128	1.3	0.8	1.5	0	0	0	1.5
129	SLU 129	1.3	0.8	1.5	0	0	1.5	0
130	SLU 130	1.3	0.8	1.5	0	0.75	0	1.5
131	SLU 131	1.3	0.8	1.5	0	0.75	1.5	0
132	SLU 132	1.3	0.8	1.5	0	1.5	0	0
133	SLU 133	1.3	0.8	1.5	0	1.5	0	0.9
134	SLU 134	1.3	0.8	1.5	0	1.5	0.9	0
135	SLU 135	1.3	0.8	1.5	1.05	0	0	1.5
136	SLU 136	1.3	0.8	1.5	1.05	0	1.5	0
137	SLU 137	1.3	0.8	1.5	1.05	0.75	0	1.5
138	SLU 138	1.3	0.8	1.5	1.05	0.75	1.5	0
139	SLU 139	1.3	0.8	1.5	1.05	1.5	0	0
140	SLU 140	1.3	0.8	1.5	1.05	1.5	0	0.9
141	SLU 141	1.3	0.8	1.5	1.05	1.5	0.9	0
142	SLU 142	1.3	0.8	1.5	1.5	0	0	0
143	SLU 143	1.3	0.8	1.5	1.5	0	0	0.9
144	SLU 144	1.3	0.8	1.5	1.5	0	0.9	0
145	SLU 145	1.3	0.8	1.5	1.5	0.75	0	0
146	SLU 146	1.3	0.8	1.5	1.5	0.75	0	0.9
147	SLU 147	1.3	0.8	1.5	1.5	0.75	0.9	0
148	SLU 148	1.3	0.8	1.5	0	0	0	0
149	SLU 149	1.3	0.8	1.5	0	0	0	0.9
150	SLU 150	1.3	0.8	1.5	0	0	0.9	0
151	SLU 151	1.3	0.8	1.5	0	0.75	0	0
152	SLU 152	1.3	0.8	1.5	0	0.75	0	0.9
153	SLU 153	1.3	0.8	1.5	0	0.75	0.9	0
154	SLU 154	1.3	0.8	1.5	1.05	0	0	0
155	SLU 155	1.3	0.8	1.5	1.05	0	0	0.9
156	SLU 156	1.3	0.8	1.5	1.05	0	0.9	0
157	SLU 157	1.3	0.8	1.5	1.05	0.75	0	0
158	SLU 158	1.3	0.8	1.5	1.05	0.75	0	0.9
159	SLU 159	1.3	0.8	1.5	1.05	0.75	0.9	0
160	SLU 160	1.3	1.5	0	0	0	0	0
161	SLU 161	1.3	1.5	0	0	0	0	1.5
162	SLU 162	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0
163	SLU 163	1.3	1.5	0	0	0.75	0	1.5
164	SLU 164	1.3	1.5	0	0	0.75	1.5	0
165	SLU 165	1.3	1.5	0	0	1.5	0	0
166	SLU 166	1.3	1.5	0	0	1.5	0	0.9
167	SLU 167	1.3	1.5	0	0	1.5	0.9	0
168	SLU 168	1.3	1.5	0	1.05	0	0	1.5
169	SLU 169	1.3	1.5	0	1.05	0	1.5	0
170	SLU 170	1.3	1.5	0	1.05	0.75	0	1.5
171	SLU 171	1.3	1.5	0	1.05	0.75	1.5	0
172	SLU 172	1.3	1.5	0	1.05	1.5	0	0
173	SLU 173	1.3	1.5	0	1.05	1.5	0	0.9
174	SLU 174	1.3	1.5	0	1.05	1.5	0.9	0
175	SLU 175	1.3	1.5	0	1.5	0	0	0
176	SLU 176	1.3	1.5	0	1.5	0	0	0.9
177	SLU 177	1.3	1.5	0	1.5	0	0.9	0
178	SLU 178	1.3	1.5	0	1.5	0.75	0	0
179	SLU 179	1.3	1.5	0	1.5	0.75	0	0.9
180	SLU 180	1.3	1.5	0	1.5	0.75	0.9	0
181	SLU 181	1.3	1.5	1.5	0	0	0	1.5
182	SLU 182	1.3	1.5	1.5	0	0	1.5	0
183	SLU 183	1.3	1.5	1.5	0	0.75	0	1.5
184	SLU 184	1.3	1.5	1.5	0	0.75	1.5	0
185	SLU 185	1.3	1.5	1.5	0	1.5	0	0
186	SLU 186	1.3	1.5	1.5	0	1.5	0	0.9
187	SLU 187	1.3	1.5	1.5	0	1.5	0.9	0
188	SLU 188	1.3	1.5	1.5	1.05	0	0	1.5
189	SLU 189	1.3	1.5	1.5	1.05	0	1.5	0
190	SLU 190	1.3	1.5	1.5	1.05	0.75	0	1.5
191	SLU 191	1.3	1.5	1.5	1.05	0.75	1.5	0
192	SLU 192	1.3	1.5	1.5	1.05	1.5	0	0
193	SLU 193	1.3	1.5	1.5	1.05	1.5	0	0.9
194	SLU 194	1.3	1.5	1.5	1.05	1.5	0.9	0
195	SLU 195	1.3	1.5	1.5	1.5	0	0	0
196	SLU 196	1.3	1.5	1.5	1.5	0	0	0.9
197	SLU 197	1.3	1.5	1.5	1.5	0	0.9	0
198	SLU 198	1.3	1.5	1.5	1.5	0.75	0	0
199	SLU 199	1.3	1.5	1.5	1.5	0.75	0	0.9
200	SLU 200	1.3	1.5	1.5	1.5	0.75	0.9	0
201	SLU 201	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0
202	SLU 202	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0.9
203	SLU 203	1.3	1.5	1.5	0	0	0.9	0
204	SLU 204	1.3	1.5	1.5	0	0.75	0	0
205	SLU 205	1.3	1.5	1.5	0	0.75	0	0.9
206	SLU 206	1.3	1.5	1.5	0	0.75	0.9	0
207	SLU 207	1.3	1.5	1.5	1.05	0	0	0
208	SLU 208	1.3	1.5	1.5	1.05	0	0	0.9
209	SLU 209	1.3	1.5	1.5	1.05	0	0.9	0
210	SLU 210	1.3	1.5	1.5	1.05	0.75	0	0
211	SLU 211	1.3	1.5	1.5	1.05	0.75	0	0.9
212	SLU 212	1.3	1.5	1.5	1.05	0.75	0.9	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	SLE RA 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE RA 2	1	1	0	0	0	0	1
3	SLE RA 3	1	1	0	0	0	1	0
4	SLE RA 4	1	1	0	0	0.5	0	1

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
5	SLE RA 5	1	1	0	0	0.5	1	0
6	SLE RA 6	1	1	0	0	1	0	0
7	SLE RA 7	1	1	0	0	1	0	0.6
8	SLE RA 8	1	1	0	0	1	0.6	0
9	SLE RA 9	1	1	0	0.7	0	0	1
10	SLE RA 10	1	1	0	0.7	0	1	0
11	SLE RA 11	1	1	0	0.7	0.5	0	1
12	SLE RA 12	1	1	0	0.7	0.5	1	0
13	SLE RA 13	1	1	0	0.7	1	0	0
14	SLE RA 14	1	1	0	0.7	1	0	0.6
15	SLE RA 15	1	1	0	0.7	1	0.6	0
16	SLE RA 16	1	1	0	1	0	0	0
17	SLE RA 17	1	1	0	1	0	0	0.6
18	SLE RA 18	1	1	0	1	0	0.6	0
19	SLE RA 19	1	1	0	1	0.5	0	0
20	SLE RA 20	1	1	0	1	0.5	0	0.6
21	SLE RA 21	1	1	0	1	0.5	0.6	0
22	SLE RA 22	1	1	1	0	0	0	1
23	SLE RA 23	1	1	1	0	0	1	0
24	SLE RA 24	1	1	1	0	0.5	0	1
25	SLE RA 25	1	1	1	0	0.5	1	0
26	SLE RA 26	1	1	1	0	1	0	0
27	SLE RA 27	1	1	1	0	1	0	0.6
28	SLE RA 28	1	1	1	0	1	0.6	0
29	SLE RA 29	1	1	1	0.7	0	0	1
30	SLE RA 30	1	1	1	0.7	0	1	0
31	SLE RA 31	1	1	1	0.7	0.5	0	1
32	SLE RA 32	1	1	1	0.7	0.5	1	0
33	SLE RA 33	1	1	1	0.7	1	0	0
34	SLE RA 34	1	1	1	0.7	1	0	0.6
35	SLE RA 35	1	1	1	0.7	1	0.6	0
36	SLE RA 36	1	1	1	1	0	0	0
37	SLE RA 37	1	1	1	1	0	0	0.6
38	SLE RA 38	1	1	1	1	0	0.6	0
39	SLE RA 39	1	1	1	1	0.5	0	0
40	SLE RA 40	1	1	1	1	0.5	0	0.6
41	SLE RA 41	1	1	1	1	0.5	0.6	0
42	SLE RA 42	1	1	1	0	0	0	0
43	SLE RA 43	1	1	1	0	0	0	0.6
44	SLE RA 44	1	1	1	0	0	0.6	0
45	SLE RA 45	1	1	1	0	0.5	0	0
46	SLE RA 46	1	1	1	0	0.5	0	0.6
47	SLE RA 47	1	1	1	0	0.5	0.6	0
48	SLE RA 48	1	1	1	0.7	0	0	0
49	SLE RA 49	1	1	1	0.7	0	0	0.6
50	SLE RA 50	1	1	1	0.7	0	0.6	0
51	SLE RA 51	1	1	1	0.7	0.5	0	0
52	SLE RA 52	1	1	1	0.7	0.5	0	0.6
53	SLE RA 53	1	1	1	0.7	0.5	0.6	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	SLE FR 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE FR 2	1	1	0	0	0	0	0.2
3	SLE FR 3	1	1	0	0	0	0.2	0
4	SLE FR 4	1	1	0	0	0.2	0	0
5	SLE FR 5	1	1	0	0.3	0	0	0.2
6	SLE FR 6	1	1	0	0.3	0	0.2	0
7	SLE FR 7	1	1	0	0.3	0.2	0	0
8	SLE FR 8	1	1	0	0.5	0	0	0
9	SLE FR 9	1	1	0.8	0	0	0	0.2
10	SLE FR 10	1	1	0.8	0	0	0.2	0
11	SLE FR 11	1	1	0.8	0	0.2	0	0
12	SLE FR 12	1	1	0.8	0.3	0	0	0.2
13	SLE FR 13	1	1	0.8	0.3	0	0.2	0
14	SLE FR 14	1	1	0.8	0.3	0.2	0	0
15	SLE FR 15	1	1	0.8	0.5	0	0	0
16	SLE FR 16	1	1	0.9	0	0	0	0
17	SLE FR 17	1	1	0.9	0.3	0	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	SLE QP 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE QP 2	1	1	0	0.3	0	0	0
3	SLE QP 3	1	1	0.8	0	0	0	0
4	SLE QP 4	1	1	0.8	0.3	0	0	0

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	SLD 1	1	1	0.8	0.3	0	0	0
2	SLD 2	1	1	0.8	0.3	0	0	0
3	SLD 3	1	1	0.8	0.3	0	0	0
4	SLD 4	1	1	0.8	0.3	0	0	0
5	SLD 5	1	1	0.8	0.3	0	0	0
6	SLD 6	1	1	0.8	0.3	0	0	0
7	SLD 7	1	1	0.8	0.3	0	0	0
8	SLD 8	1	1	0.8	0.3	0	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
9	SLD 9	1	1	0.8	0.3	0	0	0
10	SLD 10	1	1	0.8	0.3	0	0	0
11	SLD 11	1	1	0.8	0.3	0	0	0
12	SLD 12	1	1	0.8	0.3	0	0	0
13	SLD 13	1	1	0.8	0.3	0	0	0
14	SLD 14	1	1	0.8	0.3	0	0	0
15	SLD 15	1	1	0.8	0.3	0	0	0
16	SLD 16	1	1	0.8	0.3	0	0	0

Nome	Nome breve	X SLD	Y SLD	Z SLD	EySx SLD	ExSy SLD	Tr x SLD	Tr y SLD
1	SLD 1	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3
2	SLD 2	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3
3	SLD 3	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3
4	SLD 4	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3
5	SLD 5	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1
6	SLD 6	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1
7	SLD 7	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1
8	SLD 8	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1
9	SLD 9	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1
10	SLD 10	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1
11	SLD 11	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1
12	SLD 12	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1
13	SLD 13	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3
14	SLD 14	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3
15	SLD 15	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3
16	SLD 16	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	SLV 1	1	1	0.8	0.3	0	0	0
2	SLV 2	1	1	0.8	0.3	0	0	0
3	SLV 3	1	1	0.8	0.3	0	0	0
4	SLV 4	1	1	0.8	0.3	0	0	0
5	SLV 5	1	1	0.8	0.3	0	0	0
6	SLV 6	1	1	0.8	0.3	0	0	0
7	SLV 7	1	1	0.8	0.3	0	0	0
8	SLV 8	1	1	0.8	0.3	0	0	0
9	SLV 9	1	1	0.8	0.3	0	0	0
10	SLV 10	1	1	0.8	0.3	0	0	0
11	SLV 11	1	1	0.8	0.3	0	0	0
12	SLV 12	1	1	0.8	0.3	0	0	0
13	SLV 13	1	1	0.8	0.3	0	0	0
14	SLV 14	1	1	0.8	0.3	0	0	0
15	SLV 15	1	1	0.8	0.3	0	0	0
16	SLV 16	1	1	0.8	0.3	0	0	0

Nome	Nome breve	SLV X	SLV Y	SLV Z	EySx SLV	ExSy SLV	Tr sLV X	Tr sLV Y
1	SLV 1	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3
2	SLV 2	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3
3	SLV 3	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3
4	SLV 4	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3
5	SLV 5	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1
6	SLV 6	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1
7	SLV 7	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1
8	SLV 8	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1
9	SLV 9	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1
10	SLV 10	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1
11	SLV 11	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1
12	SLV 12	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1
13	SLV 13	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3
14	SLV 14	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3
15	SLV 15	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3
16	SLV 16	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	SLV FO 1	1	1	0.8	0.3	0	0	0
2	SLV FO 2	1	1	0.8	0.3	0	0	0
3	SLV FO 3	1	1	0.8	0.3	0	0	0
4	SLV FO 4	1	1	0.8	0.3	0	0	0
5	SLV FO 5	1	1	0.8	0.3	0	0	0
6	SLV FO 6	1	1	0.8	0.3	0	0	0
7	SLV FO 7	1	1	0.8	0.3	0	0	0
8	SLV FO 8	1	1	0.8	0.3	0	0	0
9	SLV FO 9	1	1	0.8	0.3	0	0	0
10	SLV FO 10	1	1	0.8	0.3	0	0	0
11	SLV FO 11	1	1	0.8	0.3	0	0	0
12	SLV FO 12	1	1	0.8	0.3	0	0	0
13	SLV FO 13	1	1	0.8	0.3	0	0	0
14	SLV FO 14	1	1	0.8	0.3	0	0	0
15	SLV FO 15	1	1	0.8	0.3	0	0	0
16	SLV FO 16	1	1	0.8	0.3	0	0	0

Nome	Nome breve	SLV X	SLV Y	SLV Z	EySx SLV	ExSy SLV	Tr sLV X	Tr sLV Y	Tr sLV Z
1	SLV FO 1	-1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	-0.33	0

Nome	Nome breve	SLV X	SLV Y	SLV Z	EySx SLV	ExSy SLV	Tr sLV X	Tr sLV Y	Tr sLV Z
2	SLV FO 2	-1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	-0.33	0
3	SLV FO 3	-1.1	0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	0.33	0
4	SLV FO 4	-1.1	0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	0.33	0
5	SLV FO 5	-0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	-1.1	0
6	SLV FO 6	-0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	-1.1	0
7	SLV FO 7	-0.33	1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	1.1	0
8	SLV FO 8	-0.33	1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	1.1	0
9	SLV FO 9	0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	0.33	-1.1	0
10	SLV FO 10	0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	0.33	-1.1	0
11	SLV FO 11	0.33	1.1	0	-0.33	1.1	0.33	1.1	0
12	SLV FO 12	0.33	1.1	0	0.33	-1.1	0.33	1.1	0
13	SLV FO 13	1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	1.1	-0.33	0
14	SLV FO 14	1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	1.1	-0.33	0
15	SLV FO 15	1.1	0.33	0	-1.1	0.33	1.1	0.33	0
16	SLV FO 16	1.1	0.33	0	1.1	-0.33	1.1	0.33	0

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	Rig Ux	Rig Uy	Rig Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

Famiglia P-Delta

Il nome compatto della famiglia è PTH.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y	ΔT
Unica per metodo P-Delta	Pd	1	1	0.3	0.3	0	0	0	0

5.5 Definizioni di carichi concentrati

Nome: nome identificativo della definizione di carico.

Valori: valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Fx: componente X del carico concentrato. [kN]

Fy: componente Y del carico concentrato. [kN]

Fz: componente Z del carico concentrato. [kN]

Mx: componente di momento della coppia concentrata attorno all'asse X. [kN*m]

My: componente di momento della coppia concentrata attorno all'asse Y. [kN*m]

Mz: componente di momento della coppia concentrata attorno all'asse Z. [kN*m]

I carichi concentrati simulano le masse dei pannelli perimetrali distribuiti lungo l'altezza dei pilastri, e sono calcolati al 50% del loro peso in quanto di fatto scaricano anche a terra.

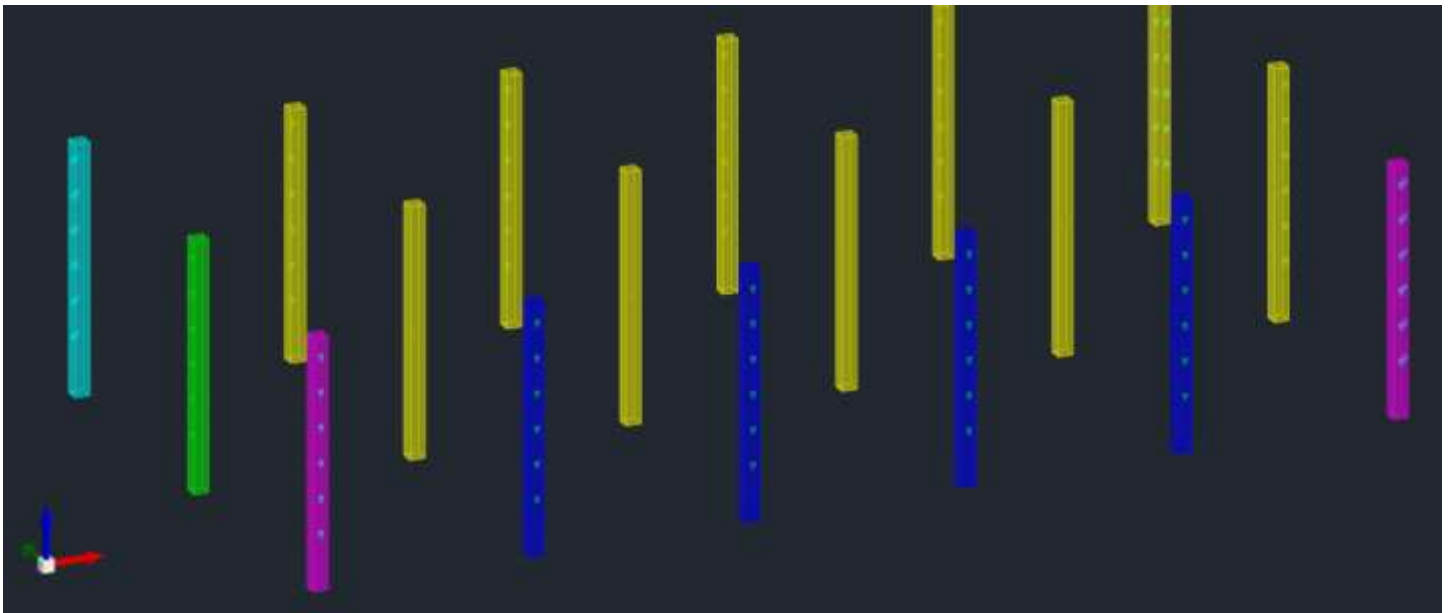
Peso del Pannello $0.12 \times 2500 + 30 = 330 \text{ daN/m}^2$

Peso complessivo $330 \times 7.50 \times 1.20 = 2975 \text{ daN}$ prendo 3000 daN

Massa applicata per pannello su pilastro centrali = $3000/2/2 = 750 \text{ daN}$

Massa applicata per pannello su pilastri laterali = $750/2 = 375 \text{ daN}$

X



Nome	Condizione	Valori					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
	Descrizione						
Pannelli pil centrali	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	-7.5	0	0	0
	Variabile Archivio	0	0	0	0	0	0
	Variabile Scale	0	0	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. X	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. Y	0	0	0	0	0	0
Pannelli pil laterali	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	0	0
	Variabile Archivio	0	0	0	0	0	0
	Variabile Scale	0	0	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. X	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. Y	0	0	0	0	0	0

5.6 Definizioni di carichi lineari

Nome: nome identificativo della definizione di carico.

Valori: valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Fx i.: valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [kN/m]

Fx f.: valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [kN/m]

Fy i.: valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [kN/m]

Fy f.: valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [kN/m]

Fz i.: valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [kN/m]

Fz f.: valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [kN/m]

Mx i.: valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [kN]

Mx f.: valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [kN]

My i.: valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [kN]

My f.: valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [kN]

Mz i.: valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [kN]

Mz f.: valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [kN]

I carichi lineari simulano le forze verticali distribuite sui pilastri attraverso i pannelli di facciata

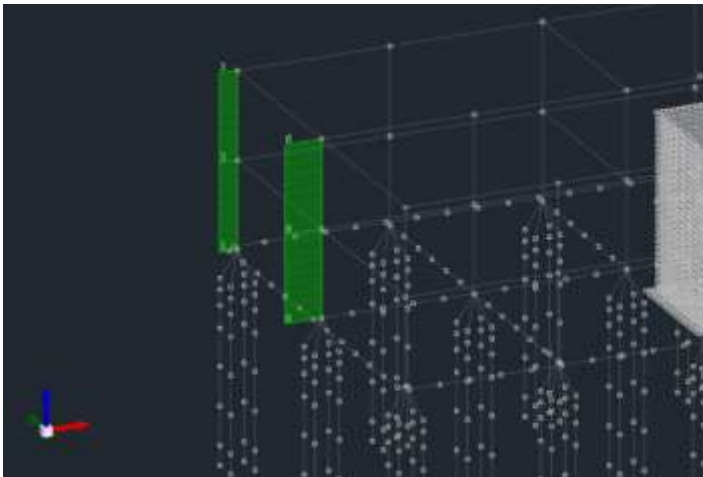
Azione caratteristica del vento amplificata del coefficiente $ce = 64 \text{ daN/m}^2 \cdot 0.12 \times 2500 + 30 = 330 \text{ daN/m}^2$

Azione del vento direzione Y su pilastri centrali $G_k = 64 \times 7.5 = 480 \text{ daN/m}$

Azione del vento direzione Y sui pilastri laterali $G_k = 64 \times 7.5 / 2 = 240 \text{ daN/m}$

Azione del vento direzione X su pilastri centrali $G_k = 64 \times 9.35 = 600 \text{ daN/m}$ (valore arrotondato)

Azione del vento direzione X sui pilastri laterali $G_k = 64 \times 9.35 / 2 = 300 \text{ daN/m}$ (valore arrotondato)



Nome	Condizione	Valori											
		Fx i.	Fx f.	Fy i.	Fy f.	Fz i.	Fz f.	Mx i.	Mx f.	My i.	My f.	Mz i.	Mz f.
	Descrizione												
Vento X centrale	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile Archivio	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile Scale	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. X	6	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Vento X laterale	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile Archivio	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Nome	Condizione	Valori											
		Fx i.	Fx f.	Fy i.	Fy f.	Fz i.	Fz f.	Mx i.	Mx f.	My i.	My f.	Mz i.	Mz f.
	Descrizione												
	Variabile Scale	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. X	3	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Vento Y centrale	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile Archivio	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile Scale	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. Y	0	0	4.8	4.8	0	0	0	0	0	0	0	0
Vento Y laterale	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile Archivio	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile Scale	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento dir. Y	0	0	2.4	2.4	0	0	0	0	0	0	0	0

5.7 Carichi superficiali

Nome: nome identificativo della definizione di carico.

Valori: valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

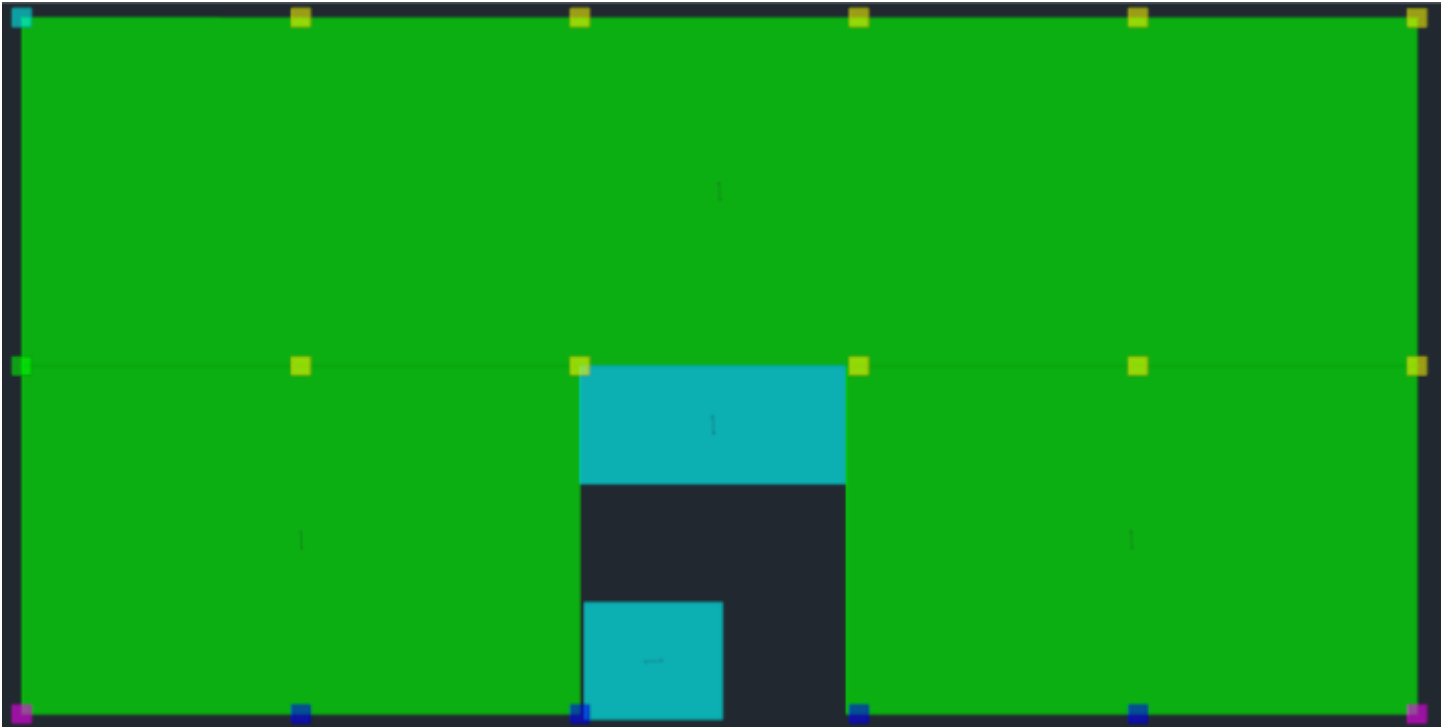
Valore: valore del carico per unità di superficie, nel caso il tipo sia "Verticale", "Verticale in proiezione", "Normale alla superficie". [kN/m²]

Cp vento: valore del coefficiente di pressione Cp, nel caso il tipo sia "Cp vento". Il valore è adimensionale.

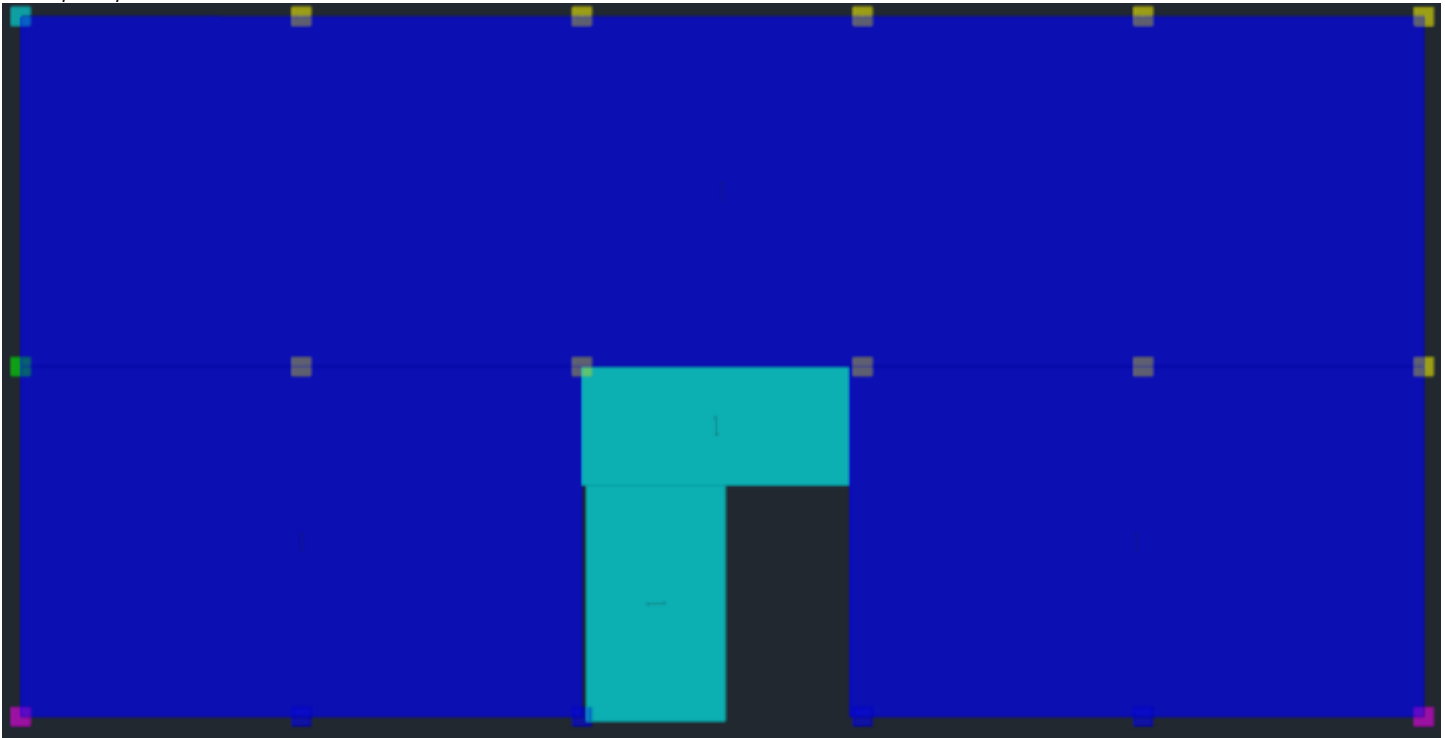
Tipo: tipo di carico.

	Descrizione	Colore	Pesi strutturali	Permanenti portati	Variabile Archivio	Variabile Scale	Neve	Vento dir. X	Vento dir. Y
1	Soletta Alveolare P1								
Valore			645	100	1000	0	0	0	0
Tipo valore			Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale
2	Disimpegni scale e montacarichi								
Valore			0	250	0	400	0	0	0
Tipo valore			Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale
3	Copertura								
Valore			645	100	400	0	120	0	0
Tipo valore			Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale
4	Copertura V.S.								
Valore			0	100	0	0	120	0	0
Tipo valore			Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale	Verticale

(nella schermata sopra valori in daN - m)



Pianta piano primo



Pianta copertura

Nome	Condizione	Valore	Valori	
			Cp vento	Tipo
Descrizione				
Soletta Alveolare Pl	Pesi strutturali	6.45		Verticale
	Permanenti portati	1		Verticale
	Variabile Archivio	10		Verticale
	Variabile Scale	0		Verticale
	Neve	0		Verticale
	Vento dir. X	0		Verticale
	Vento dir. Y	0		Verticale
Disimpegni scale e montacarichi	Pesi strutturali	0		Verticale
	Permanenti portati	2.5		Verticale
	Variabile Archivio	0		Verticale
	Variabile Scale	4		Verticale
	Neve	0		Verticale
	Vento dir. X	0		Verticale
Copertura	Vento dir. Y	0		Verticale
	Pesi strutturali	6.45		Verticale
	Permanenti portati	1		Verticale
	Variabile Archivio	4		Verticale
	Variabile Scale	0		Verticale
	Neve	1.2		Verticale

Nome	Condizione	Valore	Valori	
			Cp vento	Tipo
	Descrizione			
	Vento dir. X	0		Verticale
	Vento dir. Y	0		Verticale
Copertura V.S.	Pesi strutturali	0		Verticale
	Permanenti portati	1		Verticale
	Variabile Archivio	0		Verticale
	Variabile Scale	0		Verticale
	Neve	1.2		Verticale
	Vento dir. X	0		Verticale
	Vento dir. Y	0		Verticale

6 Dati di progetto

6.1 Dati specifici di progetto

6.1.1 Normativa

Analisi

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	
Vn	50	
Classe d'uso	II	
Vr	50	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Considera sisma Z	Solo se $A_g \geq 0.15$ g, conformemente a §3.2.3.1	
Località	Monza E Della Brianza, Monza, Via San Damiano; Latitudine ED50 45,5708° (45° 34' 15''); Longitudine ED50 9,2951° (9° 17' 42''); Altitudine s.l.m. 154,26 m.	
Categoria del suolo	C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$	
Ss orizzontale SLD	1.5	
Tb orizzontale SLD	0.116	[s]
Tc orizzontale SLD	0.348	[s]
Td orizzontale SLD	1.705	[s]
Ss orizzontale SLV	1.5	
Tb orizzontale SLV	0.149	[s]
Tc orizzontale SLV	0.447	[s]
Td orizzontale SLV	1.828	[s]
St	1	
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	50	
Ag/g SLD	0.0261	
Fo SLD	2.542	
Tc* SLD	0.193	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	475	
Ag/g SLV	0.057	
Fo SLV	2.624	
Tc* SLV	0.28	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	CD"B"	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	-0.02	[m]
Regolarità in pianta	Si	
Regolarità in elevazione	Si	
Edificio C.A.	Si	
Tipologia C.A.	Strutture deformabili torsionalmente $q_0=2.0$	
Kw	1	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	11.16	[m]
T1,x	0.52758	[s]
T1,y	0.57918	[s]
λ SLD,x	0.85	
λ SLD,y	0.85	
λ SLV,x	0.85	
λ SLV,y	0.85	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.33	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.33	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	2	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	2	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3	
Coefficiente di sicurezza per ribaltamento (plinti superficiali)	1.15	
Verifiche C.A.		
Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
γ_s (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
γ_c (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σ_c/f_{ck} in combinazione rara	0.6	
Limite σ_c/f_{ck} in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σ_f/f_{yk} in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.0002	[m]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.0003	[m]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.0004	[m]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	Si	
Copriferro secondo EC2	No	

acc elementi nuovi nelle combinazioni sismiche
acc elementi esistenti

0.85
0.85

6.1.2 Eccentricità accidentali

Quota: Livello o falda a cui si riferisce l'eccentricità.

Eccentricità X: Eccentricità X per sisma Y attribuita alla quota. [m]

Eccentricità Y: Eccentricità Y per sisma X attribuita alla quota. [m]

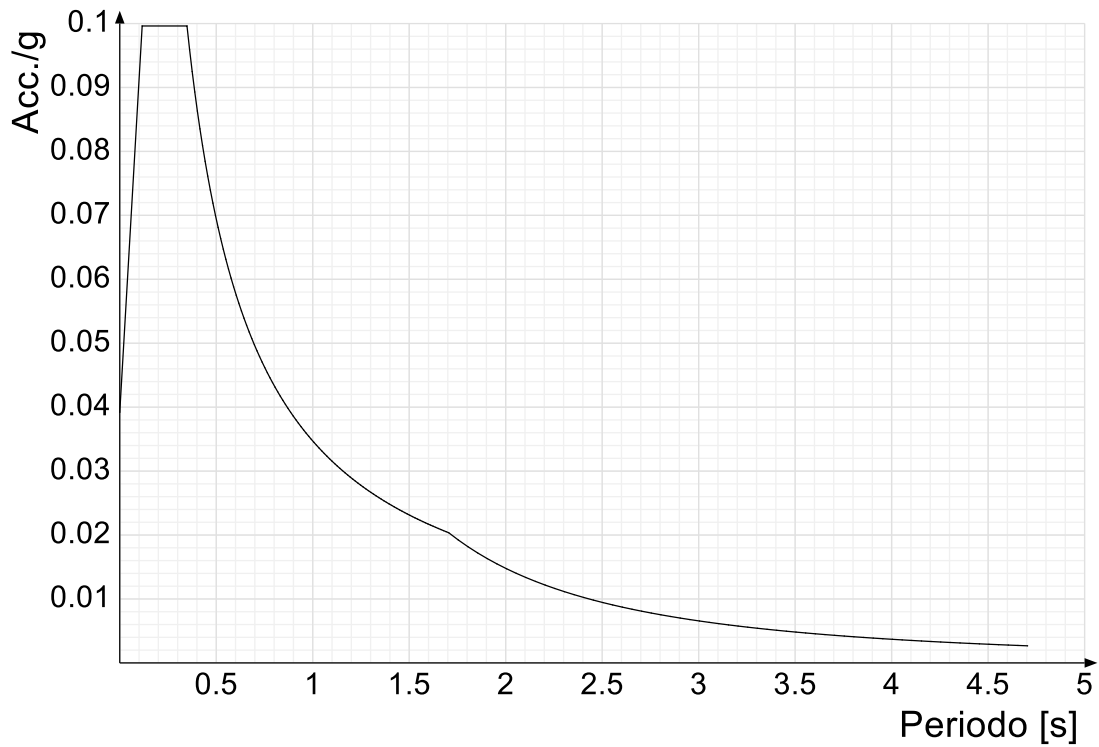
Quota	Eccentricità X	Eccentricità Y
Fondazione	0	0
Piano 1	1.875	0.9425
Copertura	1.875	0.9412
Copertura V.S.	0	0

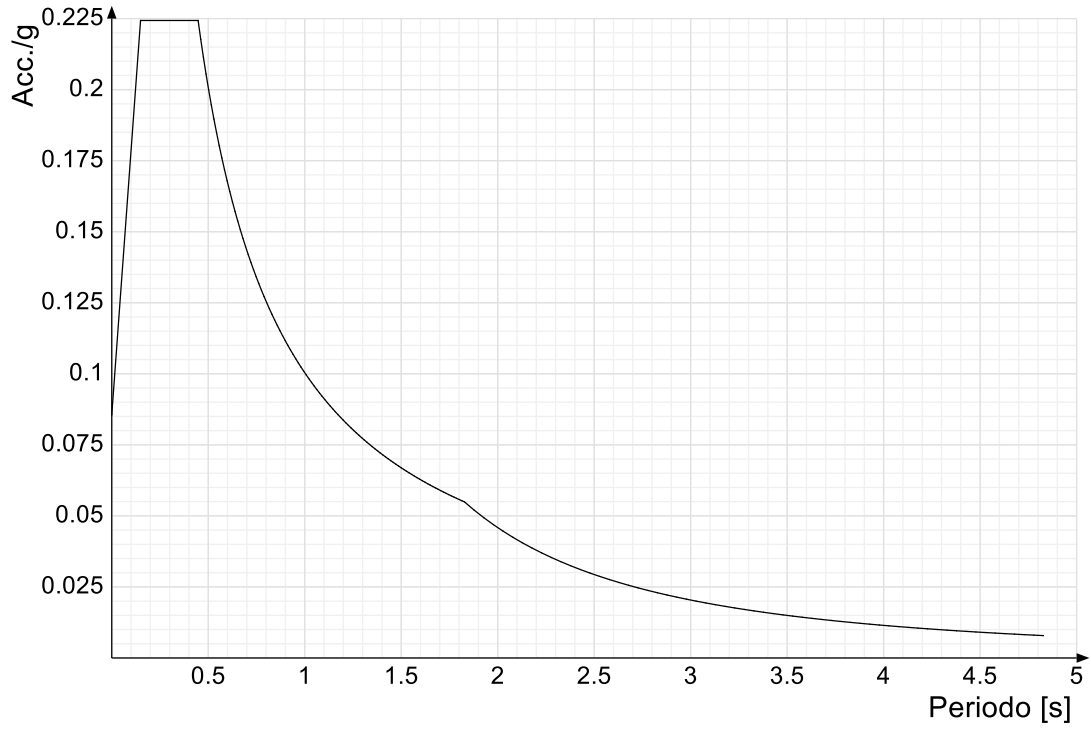
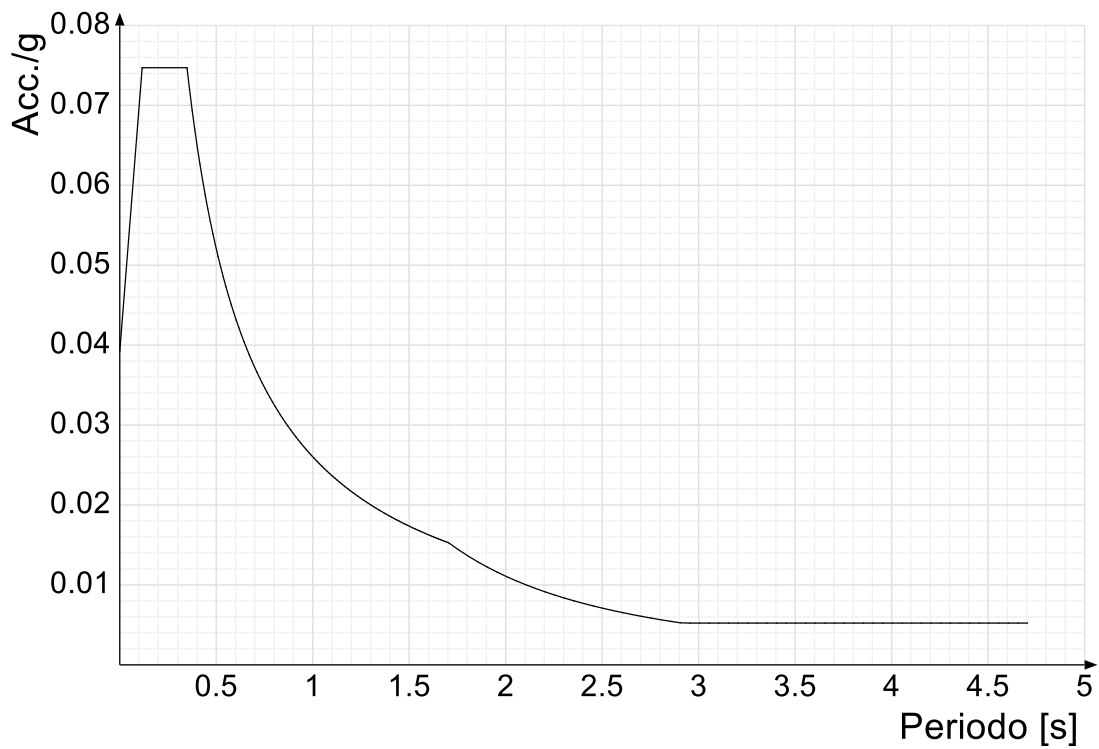
6.1.3 Spettri

Acc./g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.

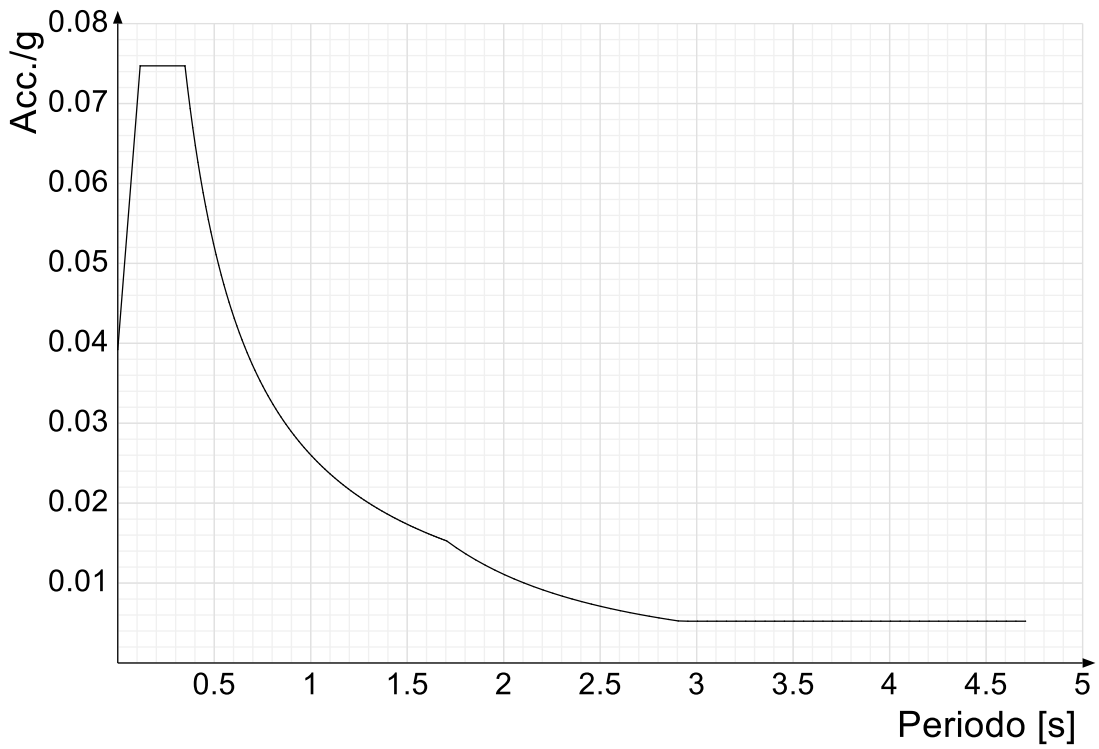
Periodo: Periodo di vibrazione.

Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]

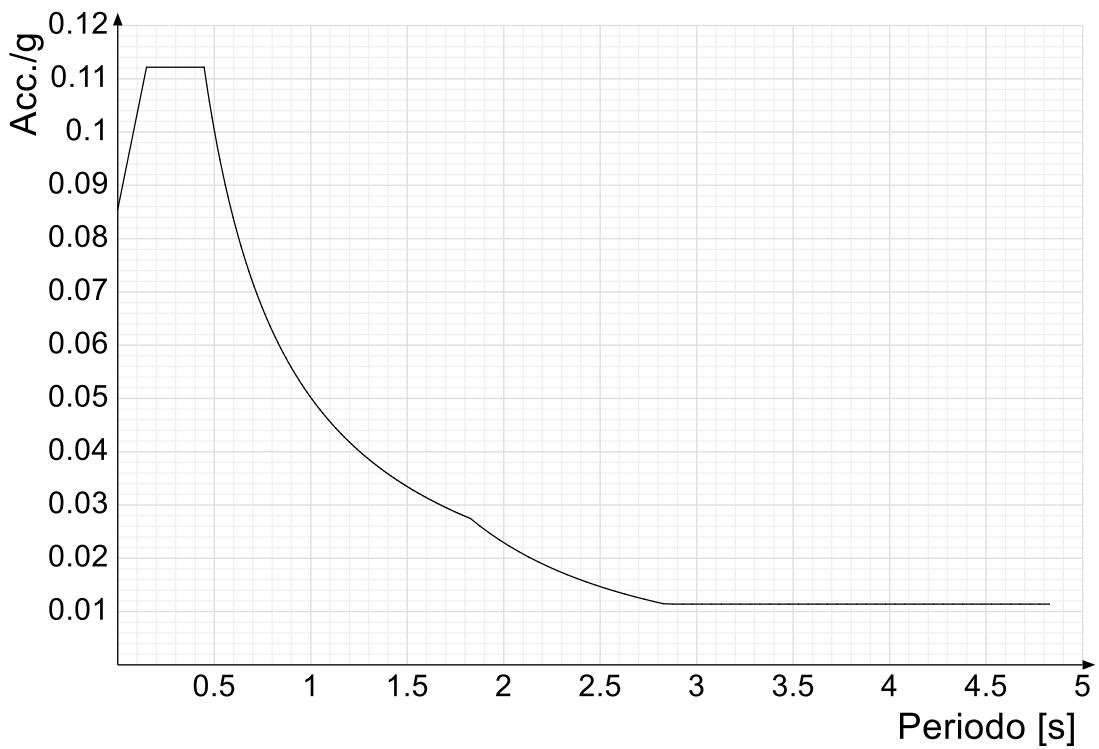


Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5**

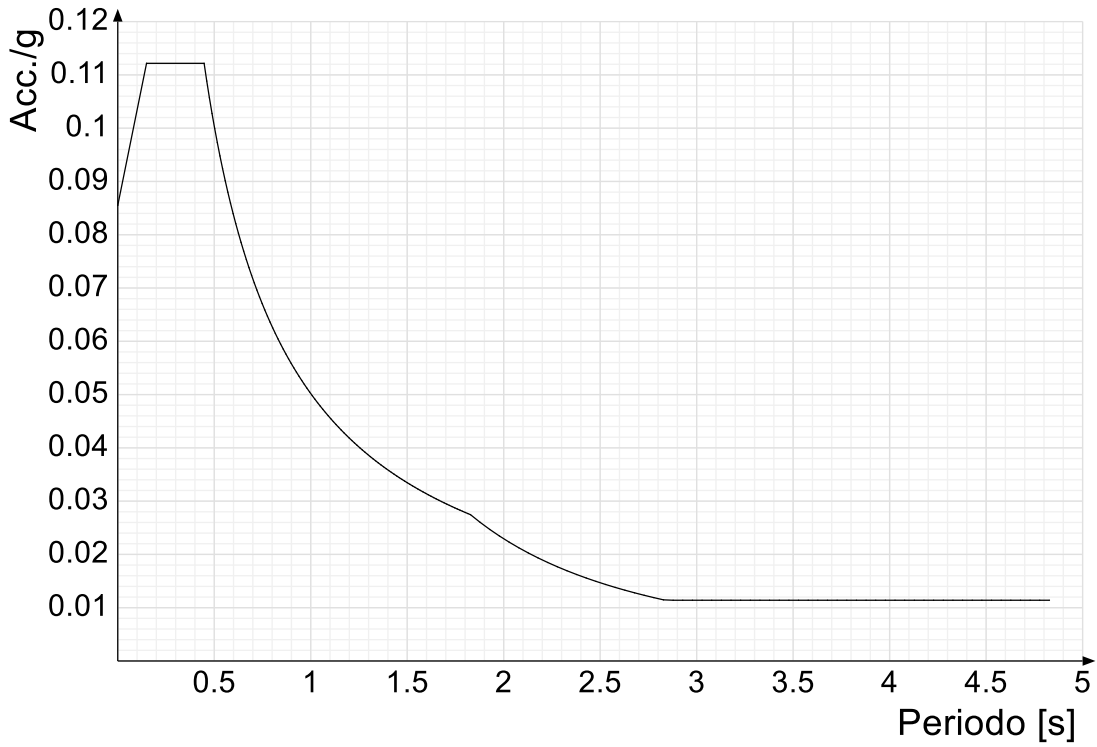
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5



Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5

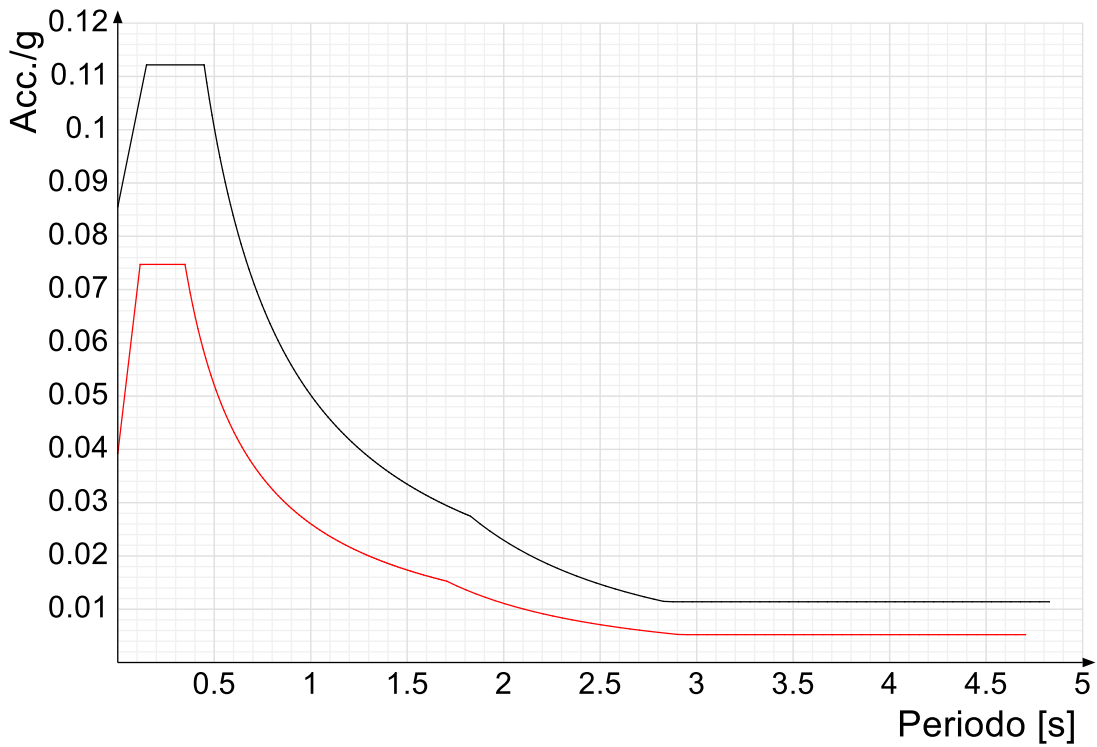


Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5

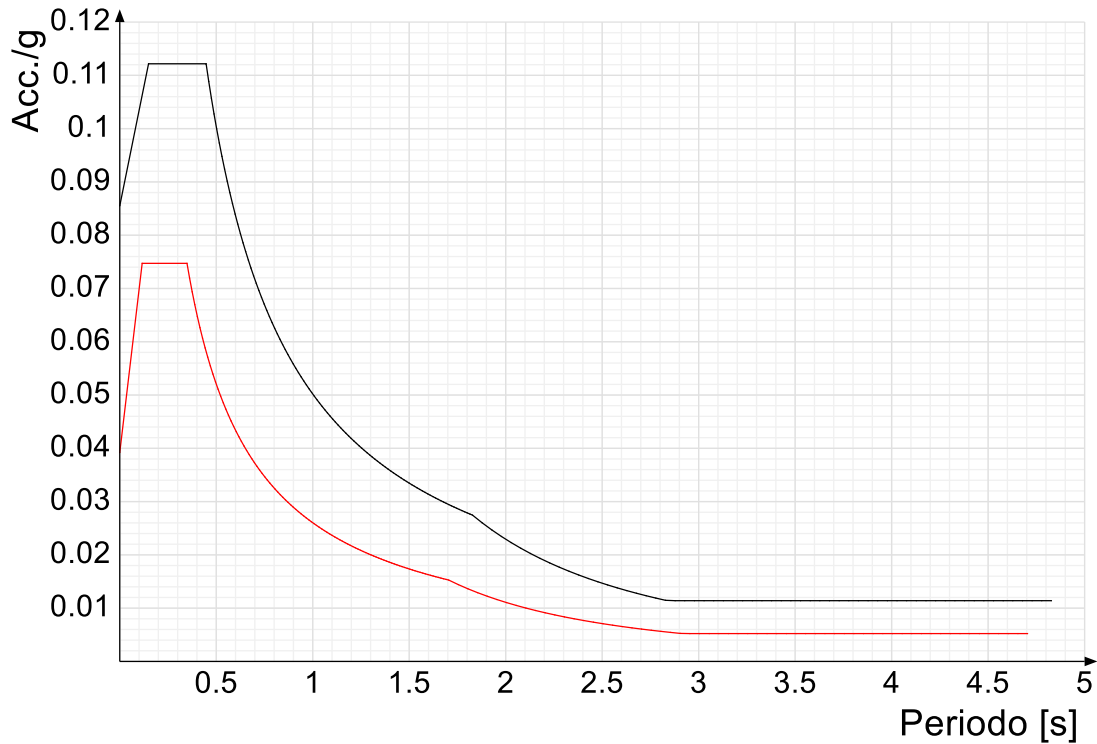


Confronti spettri SLV-SLD

Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



6.1.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	0.3	[m]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	0.3	[m]
Dimensione massima ottimale suddivisioni archi finestre/porte (default)	0.3	[m]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidità connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	0.1	[m]
Tolleranza generazione nodi di aste	0.01	[m]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	0.04	[m]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	1	[m]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Metodo di risoluzione della matrice	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidità molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	
Numero di modi di vibrare da ricercare	10	
Algoritmo di analisi modale	Proiezione nel sottospazio totale	
Algoritmo di combinazione modale	CQC	

6.1.5 Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione	non applicata	
Metodo di ripartizione	a zone d'influenza	
Percentuale carico calcolato a trave continua	0	
Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata	
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001	[kN/m]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001	[kN/m]

6.2 Definizione delle quote di progetto

6.2.1 Livelli

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: nome assegnato al livello.

Quota: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]

Spessore: spessore del livello. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-0.2	0
L2	Piano 1	448	38
L3	Copertura	880	38
L4	Copertura V.S.	1124	20

6.2.2 Tronchi

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al tronco.

Descrizione: nome assegnato al tronco.

Quota 1: riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota 2: riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Piano 1	Fondazione	Piano 1
T2	Fondazione - Copertura	Fondazione	Copertura
T3	Piano 1 - Copertura	Piano 1	Copertura
T4	Copertura - Copertura V.S.	Copertura	Copertura V.S.

6.3 Dati di sintesi geotecnici

Il presente schema rappresenta una sintesi delle indagini geotecniche effettuate dal geologo Dott. Salvioni a cui si rimanda per la relazione completa. Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.

Nome attribuito al sondaggio: Salvioni

Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 4500, 30

Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 0

I valori sono espressi in cm

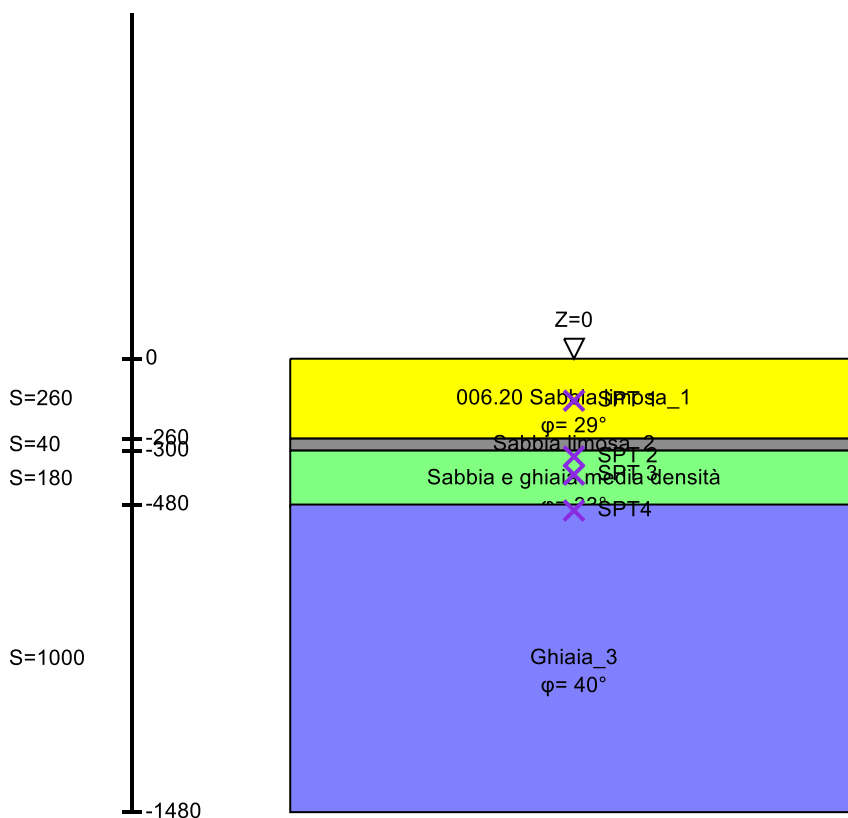
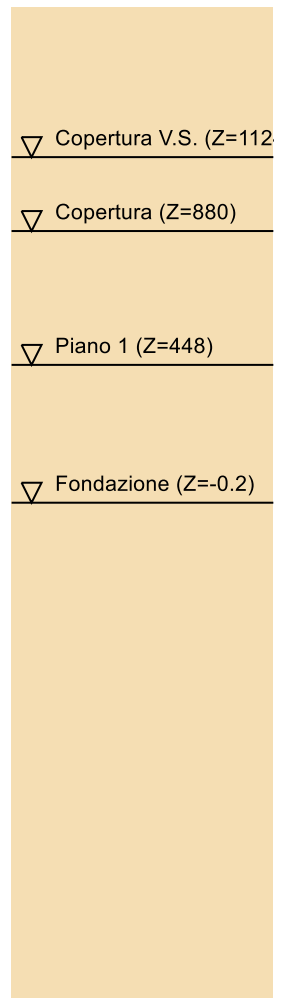


Immagine: Salvioni



Stratigrafie

Terreno: terreno mediamente uniforme presente nello strato.

Sp.: spessore dello strato. [cm]

Liqf: indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche. Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.

Kor,i: coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kor,s: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kve,i: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Kve,s: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]

Eel,s: modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eel,i: modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eed,s: modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

Eed,i: modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]

CC,s: coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CC,i: coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,s: coefficiente di ricomprensione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,i: coefficiente di ricomprensione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

E0,s: indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

E0,i: indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

OCR,s: indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

OCR,i: indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
006.20 Sabbia limosa 1	260	No	1.5	1	1	1	185	185	5	5	0	0	0	0	0	0	1	1
Sabbia limosa 2	40	No	1.5	1	1	1	252	252	9	9	0	0	0	0	0	0	1	1
Sabbia e ghiaia media densità	180	No	1.5	1	1	1	320	320	15	15	0	0	0	0	0	0	1	1
Ghiaia 3	1000	No	1.5	1	1	1	430	430	31	31	0	0	0	0	0	0	1	1

Prove SPT

Descrizione: descrizione della prova penetrometrica

Profondità: profondità di esecuzione della prova penetrometrica dalla sommità sondaggio. [cm]

Colpi: numero medio dei colpi nella prova penetrometrica standard SPT (Nspt=N2+N3).

Passante d50: diametro della curva granulometrica corrispondente al passante al 50%. [cm]

FC: percentuale di fine nel campione [tra 0-1], corrispondente al passante al setaccio 200 ASTM. Il valore è adimensionale.

Efficienza: efficienza del sistema di infissione, di default pari al 60%. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Profondità	Colpi	Passante d50	FC	Efficienza
SPT 1	140	7	0.04	0	0.6
SPT 2	320	14	0.04	0	0.6
SPT 3	380	20	0.04	0	0.6
SPT4	500	100	0.04	0	0.6

6.4 Fili fissi di piano

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto: punto di inserimento.

X: coordinata X. [cm]

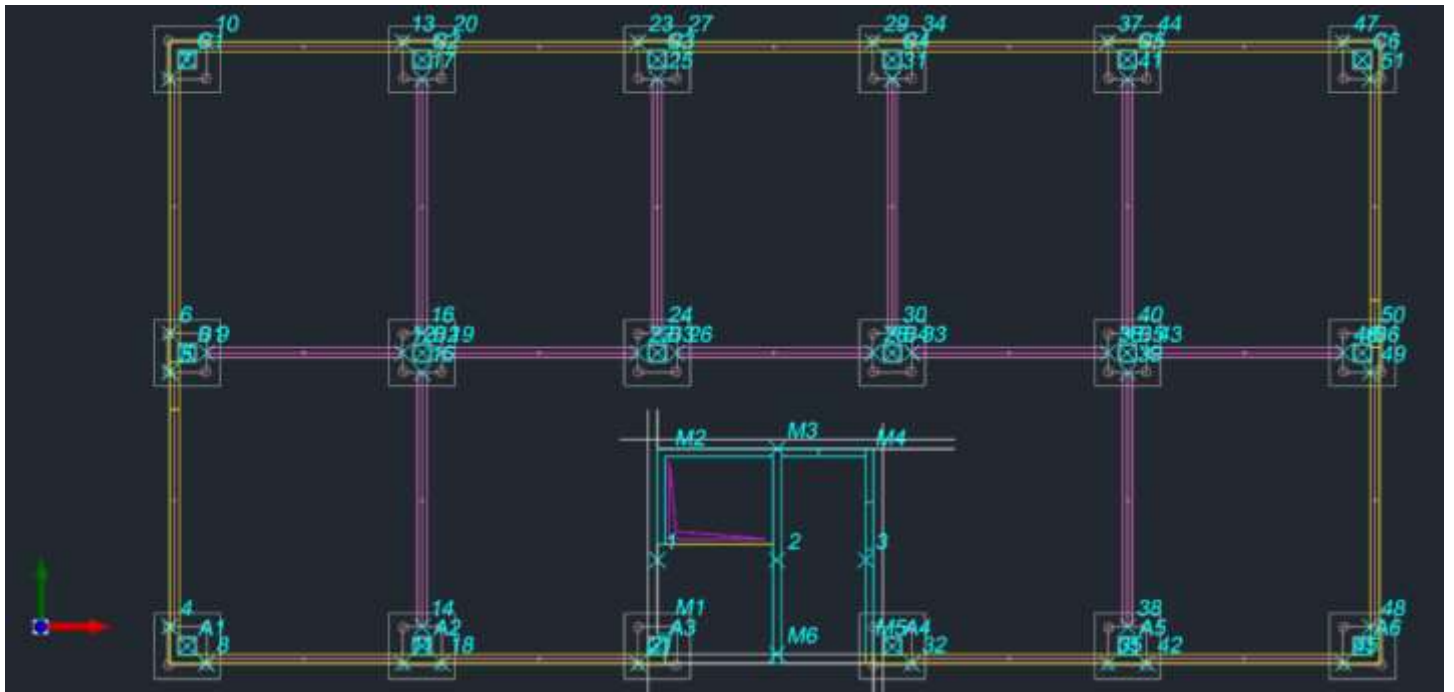
Y: coordinata Y. [cm]

Estradosso: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Angolo: angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Tipo: tipo di simbolo.

T.c.: testo completo visualizzato accanto al filo fisso, costituito dalla concatenazione del prefisso e del testo.



Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.	Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y						X	Y				
L1	4428.7	-2110.4	0	0	Croce	A1	L1	6678.7	-1112.9	0	90	Croce	30
L1	6616.2	-185.4	0	0	Croce	29	L1	6616.2	-1175.4	0	0	Croce	28
L1	5991.2	-185.4	0	0	Croce	27	L1	5991.2	-1175.4	0	0	Croce	26
L1	5928.7	-302.9	0	90	Croce	25	L1	5928.7	-1112.9	0	90	Croce	24
L1	5866.2	-185.4	0	0	Croce	23	L1	5866.2	-1175.4	0	0	Croce	22
L1	5866.2	-2165.4	0	0	Croce	21	L1	5241.2	-185.4	0	0	Croce	20

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.	Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y						X	Y				
L1	5241.2	-1175.4	0	0	Croce	19	L1	5241.2	-2165.4	0	0	Croce	18
L1	5178.7	-302.9	0	90	Croce	17	L1	5178.7	-1112.9	0	90	Croce	16
L1	6678.7	-302.9	0	90	Croce	31	L1	5178.7	-1237.9	0	90	Croce	15
L1	6741.2	-2165.4	0	0	Croce	32	L1	6741.2	-185.4	0	0	Croce	34
L1	8203.7	-1237.9	0	90	Croce	49	L1	8203.7	-2047.9	0	90	Croce	48
L1	8116.2	-185.4	0	0	Croce	47	L1	8116.2	-1175.4	0	0	Croce	46
L1	8116.2	-2165.4	0	0	Croce	45	L1	7491.2	-185.4	0	0	Croce	44
L1	7491.2	-1175.4	0	0	Croce	43	L1	7491.2	-2165.4	0	0	Croce	42
L1	7428.7	-302.9	0	90	Croce	41	L1	7428.7	-1112.9	0	90	Croce	40
L1	7428.7	-1237.9	0	90	Croce	39	L1	7428.7	-2047.9	0	90	Croce	38
L1	7366.2	-185.4	0	0	Croce	37	L1	7366.2	-1175.4	0	0	Croce	36
L1	7366.2	-2165.4	0	0	Croce	35	L1	6741.2	-1175.4	0	0	Croce	33
L1	8203.7	-1112.9	0	90	Croce	50	L1	5178.7	-2047.9	0	90	Croce	14
L1	5116.2	-1175.4	0	0	Croce	12	L1	6678.7	-240.4	0	0	Croce	C4
L1	5928.7	-240.4	0	0	Croce	C3	L1	5178.7	-240.4	0	0	Croce	C2
L1	4428.7	-240.4	0	0	Croce	C1	L1	8178.7	-1175.4	0	0	Croce	B6
L1	7428.7	-1175.4	0	0	Croce	B5	L1	6678.7	-1175.4	0	0	Croce	B4
L1	5928.7	-1175.4	0	0	Croce	B3	L1	5178.7	-1175.4	0	0	Croce	B2
L1	4428.7	-1175.4	0	0	Croce	B1	L1	8178.7	-2110.4	0	0	Croce	A6
L1	7428.7	-2110.4	0	0	Croce	A5	L1	6678.7	-2110.4	0	0	Croce	A4
L1	5928.7	-2110.4	0	0	Croce	A3	L1	5178.7	-2110.4	0	0	Croce	A2
L1	7428.7	-240.4	0	0	Croce	C5	L1	5116.2	-185.4	0	0	Croce	13
L1	8178.7	-240.6	0	0	Croce	C6	L1	5928.7	-1480.4	0	270	Angolo	M2
L1	5116.2	-2165.4	0	0	Croce	11	L1	4491.2	-185.4	0	0	Croce	10
L1	4491.2	-1175.4	0	0	Croce	9	L1	4491.2	-2165.4	0	0	Croce	8
L1	4373.7	-302.9	0	90	Croce	7	L1	4373.7	-1112.9	0	90	Croce	6
L1	4373.7	-1237.9	0	90	Croce	5	L1	4373.7	-2047.9	0	90	Croce	4
L1	6593.7	-1836.2	0	270	Croce	3	L1	6311.2	-1836.2	0	0	Croce	2
L1	5928.7	-1836.2	0	0	Croce	1	L1	6311.2	-2135.4	0	0	Croce	M6
L1	6311.2	-1481.4	0	0	Croce	M3	L1	6618.7	-2135.4	0	90	Angolo	M5
L1	6618.7	-1480.4	0	180	Angolo	M4	L1	5928.7	-2070.3	0	0	Angolo	M1
L1	8203.7	-302.9	0	90	Croce	51							

6.5 Elementi di progetto

6.5.1 Travi C.A.

6.5.1.1 Travi C.A. di piano

Sezione: riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima

Liv.: quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto i.: punto di inserimento iniziale.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Punto f.: punto di inserimento finale.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Mat.: riferimento ad una definizione di materiale calcestruzzo.

Car.lin.: riferimento alla definizione di un carico lineare. L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento. G: valori del carico espressi nel sistema globale.

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sistema verticale.

C.i.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: peso per unità di lunghezza. [kN/cm]

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y								
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	4453.7	-2110.4	5153.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	6678.7	-1150.4	6678.7	-265.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	5928.7	-1150.4	5928.7	-265.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
R 25x38	DA	L2	6298.7	-1480.4	6298.7	-2135.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0238
R 25x38	DA	L2	5928.7	-1480.4	5928.7	-2070.3	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0238
R 50x20	DA	L2	5928.7	-1836.2	6311.2	-1836.2	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.025
R 50x20	DA	L2	6593.7	-1455.4	6593.7	-1836.2	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.025
R 50x20	DA	L2	5928.7	-1505.4	6618.7	-1505.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.025
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	8178.7	-2085.4	8178.7	-1200.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	8178.7	-1150.4	8178.7	-265.6	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	4428.7	-2085.4	4428.7	-1200.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	4428.7	-1150.4	4428.7	-265.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	7453.7	-240.4	8153.7	-240.6	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
R 25x38	DA	L2	6298.7	-2135.4	6618.7	-2135.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0238
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	5953.7	-240.4	6653.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	5203.7	-240.4	5903.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	4453.7	-240.4	5153.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y								
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	7453.7	-1175.4	8153.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	6703.7	-1175.4	7403.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	5953.7	-1175.4	6653.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	5203.7	-1175.4	5903.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	4453.7	-1175.4	5153.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	7453.7	-2110.4	8153.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	6703.7	-2110.4	7403.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	5203.7	-2110.4	5903.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L2	6703.7	-240.4	7403.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	4428.7	-2085.4	4428.7	-1200.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	8178.7	-1150.4	8178.7	-265.6	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	8178.7	-2085.4	8178.7	-1200.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
R 50x20	DA	L3	5928.7	-1505.4	6618.7	-1505.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.025
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	6678.7	-1150.4	6678.7	-265.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
R 25x38	DA	L3	5928.7	-1480.4	5928.7	-2070.3	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0238
R 25x38	DA	L3	6298.7	-1480.4	6298.7	-2135.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0238
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	5928.7	-1150.4	5928.7	-265.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	4428.7	-1150.4	4428.7	-265.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
R 50x20	DA	L3	6593.7	-1455.4	6593.7	-1836.2	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.025
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	7453.7	-240.4	8153.7	-240.6	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	6703.7	-1175.4	7403.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	5953.7	-240.4	6653.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	5203.7	-240.4	5903.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	4453.7	-240.4	5153.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	7453.7	-1175.4	8153.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	5953.7	-1175.4	6653.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	5203.7	-1175.4	5903.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	4453.7	-1175.4	5153.7	-1175.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	7453.7	-2110.4	8153.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	6703.7	-2110.4	7403.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	5203.7	-2110.4	5903.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
R 25x38	DA	L3	6298.7	-2135.4	6618.7	-2135.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0238
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	6703.7	-240.4	7403.7	-240.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875
TT (15+15+20)x(20+50+30)	CA	L3	4453.7	-2110.4	5153.7	-2110.4	-38	C35/45	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M3	Svincolo: M3	0.0875

6.5.2 Travi di fondazione

6.5.2.1 Fondazioni di travi

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle travi di fondazione.

Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Angolo pendio: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]

K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [kN/cm³]

Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [kN/cm²]

Limite trazione: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [kN/cm²]

Magrone: presenza e caratteristiche dell'eventuale magrone.

Terreno laterale: caratteristiche del terreno presente lateralmente all'elemento di fondazione. Il suo spessore rappresenta l'approfondimento della fondazione e costituisce un sovraccarico agente sul piano di posa.

Descrizione breve	Stratigrafia	Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione	Magrone	Terreno laterale
FT1	Salvioni: 0	0	Default (30000)	Default (1000)	Default (0.1)	Si; Magrone; 0.1; 0.1	Si; Default (Ghiaia); Default (1); 0

6.5.2.2 Travi di fondazione C.A. di piano

Sezione: riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima

Liv.: quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto i.: punto di inserimento iniziale.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Punto f.: punto di inserimento finale.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Mat.: riferimento ad una definizione di materiale calcestruzzo.

Car.lin.: riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: peso per unità di lunghezza. [kN/cm]

Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Sezione	P.I.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Fond.
			X	Y	X	Y									
R 30x100	SA	L1	4373.7	-2047.9	4373.7	-1237.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	DA	L1	5241.2	-2165.4	5866.2	-2165.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	DA	L1	4491.2	-2165.4	5116.2	-2165.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	7428.7	-2047.9	7428.7	-1237.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	7428.7	-1112.9	7428.7	-302.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	6678.7	-1112.9	6678.7	-302.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	5928.7	-1112.9	5928.7	-302.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	5178.7	-1112.9	5178.7	-302.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	5178.7	-2047.9	5178.7	-1237.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	7491.2	-1175.4	8116.2	-1175.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	6741.2	-1175.4	7366.2	-1175.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	5991.2	-1175.4	6616.2	-1175.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	5241.2	-1175.4	5866.2	-1175.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	CA	L1	4491.2	-1175.4	5116.2	-1175.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	7491.2	-185.4	8116.2	-185.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	6741.2	-185.4	7366.2	-185.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	5991.2	-185.4	6616.2	-185.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	5241.2	-185.4	5866.2	-185.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	4491.2	-185.4	5116.2	-185.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	8203.7	-1112.9	8203.7	-302.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	8203.7	-2047.9	8203.7	-1237.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	SA	L1	4373.7	-1112.9	4373.7	-302.9	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	DA	L1	6741.2	-2165.4	7366.2	-2165.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1
R 30x100	DA	L1	7491.2	-2165.4	8116.2	-2165.4	0	C28/35	Nessuno; G	0	No	No	No	0.075	FT1

6.5.3 Pilastri C.A.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sezione: riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione. SS=Sinistra-sotto, SC=Sinistra-centro, SA=Sinistra-alto, CS=Centro-sotto, CC=Centro-centro, CA=Centro-alto, DS=Destra-sotto, DC=Destra-centro, DA=Destra-alto

Punto: posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Ang.: angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.lin.: riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: peso per unità di lunghezza. [kN/cm]

Corr.: lista di elementi correlati all'elemento generati durante la modellazione.

Tr.	Sezione	P.I.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Corr.
			X	Y									
T2	R 50x50	CC	8178.7	-2110.4	0	C35/45	Vento Y laterale; G	0	No	No	No	0.0625	35-36
T2	R 50x50	CC	6678.7	-2110.4	0	C35/45	Vento Y centrale; G	0	No	No	No	0.0625	31-32
T2	R 50x50	CC	5928.7	-2110.4	0	C35/45	Vento Y centrale; G	0	No	No	No	0.0625	29-30
T2	R 50x50	CC	5178.7	-2110.4	0	C35/45	Vento Y centrale; G	0	No	No	No	0.0625	27-28
T2	R 50x50	CC	4428.7	-2110.4	0	C35/45	Vento Y laterale; G	0	No	No	No	0.0625	25-26
T2	R 50x50	CC	8178.7	-240.6	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	23-24
T2	R 50x50	CC	7428.7	-240.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	21-22
T2	R 50x50	CC	6678.7	-240.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	19-20
T2	R 50x50	CC	5928.7	-240.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	17-18
T2	R 50x50	CC	5178.7	-240.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	15-16
T2	R 50x50	CC	4428.7	-240.4	0	C35/45	Vento X laterale; G	0	No	No	No	0.0625	13-14
T2	R 50x50	CC	4428.7	-1175.4	0	C35/45	Vento X centrale; G	0	No	No	No	0.0625	11-12
T2	R 50x50	CC	5178.7	-1175.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	9-10
T2	R 50x50	CC	8178.7	-1175.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	7-8
T2	R 50x50	CC	7428.7	-1175.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	5-6
T2	R 50x50	CC	6678.7	-1175.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	3-4
T2	R 50x50	CC	7428.7	-2110.4	0	C35/45	Vento Y centrale; G	0	No	No	No	0.0625	33-34
T2	R 50x50	CC	5928.7	-1175.4	0	C35/45	Nessuno; G	0	No	No	No	0.0625	1-2

6.5.4 Piastre C.A.

6.5.4.1 Piastre C.A. di piano

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

Punti: punti di definizione in pianta.

I.: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.sup.: riferimento alla definizione di un carico superficiale. Accetta anche il valore "Nessuno".

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

P.sup.: peso per unità di superficie. [kN/cm²]

Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Fori: riferimenti a tutti gli elementi che forano la piastra.

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	X	Y										
L1	30	1	5898.7	-2047.9	0	C28/35				0	No	0.00075		
		2	5991.2	-2047.9										
		3	5991.2	-2165.4										
		4	6618.7	-2165.4										
		5	6618.7	-2050.4										
		6	6648.7	-2050.4										
		7	6648.7	-1451.7										
		8	5898.7	-1451.7										
L4	20	1	6298.7	-1480.4	0	C28/35	Copertura V.S.			0	No	0.0005		
		2	6298.7	-2135.4										
		3	6618.7	-2135.4										
		4	6618.7	-1480.4										

6.5.5 Fondazioni di piastre

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle piastre di fondazione.

Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]

Deformazione volumetrica: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

Angolo pendio: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]

K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [kN/cm³]

Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [kN/cm²]

Limite trazione: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [kN/cm²]

Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Salvioni	0		0	Default (30000)	Default (1000)	Default (0.1)

6.5.6 Pareti C.A.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Punto i.: punto iniziale in pianta.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Punto f.: punto finale in pianta.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

Aperture: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T1	25	Sinistra	5928.7	-2070.3	5928.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T1	25	Sinistra	5928.7	-1480.4	6618.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T1	25	Sinistra	6618.7	-1480.4	6618.7	-2135.4	C28/35			0	No	
T1	25	Sinistra	6298.7	-2135.4	6298.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T3	25	Sinistra	5928.7	-1480.4	6298.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T3	25	Sinistra	5928.7	-2070.3	5928.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T3	25	Sinistra	6618.7	-1480.4	6618.7	-2135.4	C28/35			0	No	

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T3	25	Sinistra	6298.7	-2135.4	6298.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T3	25	Sinistra	6298.7	-1480.4	6618.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T4	25	Sinistra	6298.7	-1480.4	6618.7	-1480.4	C28/35			0	No	
T4	25	Sinistra	6618.7	-1480.4	6618.7	-2135.4	C28/35			0	No	
T4	25	Sinistra	6298.7	-2135.4	6298.7	-1480.4	C28/35			0	No	

6.5.7 Fondazioni profonde

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli dei pali e plinti su pali.

Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]

Deformazione volumetrica: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

K punta: coefficiente di sottofondo verticale del terreno in punta palo. [kN/cm³]

Pressione limite punta: valore limite di pressione del terreno in punta palo. [kN/cm²]

Descrizione breve	Stratigrafia		K punta	Pressione limite punta
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica	
FPP1	Salvioni	0	Default (0.096)	Default (60000)
				Default (2000)

6.5.8 Plinti su pali

6.5.8.1 Plinti su pali di piano

Plinto: riferimento ad una definizione di plinto su pali.

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Punto: punto di inserimento.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Ang.: angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Lungh.: lunghezza dei pali. [cm]

Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Plinto	Livello	Estr.	Punto		Ang.	Mat.	Lungh.	Fond.
			X	Y				
Rettangolare 4 pali	L1	0	4428.7	-240.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	6678.7	-2110.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	5928.7	-2110.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	5178.7	-2110.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	4428.7	-2110.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	8178.7	-240.6	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	7428.7	-240.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	6678.7	-240.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	4428.7	-1175.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	5178.7	-1175.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	8178.7	-1175.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	7428.7	-1175.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	6678.7	-1175.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	5928.7	-1175.4	0	C30/37	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	5928.7	-240.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	5178.7	-240.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	7428.7	-2110.4	0	C28/35	900	FPP1
Rettangolare 4 pali	L1	0	8178.7	-2110.4	0	C28/35	900	FPP1

7 Dati di modellazione

7.1 Nodi

7.1.1 Nodi di piano rigido

Indice: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Posizione: coordinate del nodo.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Z: coordinata Z. [m]

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	63.052	-11.357	4.29	3	63.021	-11.437	8.61								

7.2 Masse

Nodo: nodo su cui è applicata la massa.

Massa X: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]

Massa Y: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]

Massa Z: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Z. [kN/(m/s²)]

Momento Z: massa momento d'inerzia per la componente di rotazione attorno all'asse Z. [[kN/(m/s²)]*m²]

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
2	1269.061	1269.061	0	235304.4753	3	924.054	924.054	0	168629.5082
657	2.006	2.006	0	0	658	2.006	2.006	0	0
664	0.024	0.024	0	0	687	0.023	0.023	0	0
707	0.023	0.023	0	0	723	0.03	0.03	0	0
737	0.023	0.023	0	0	751	0.03	0.03	0	0
765	0.023	0.023	0	0	779	0.03	0.03	0	0
794	0.022	0.022	0	0	812	0.03	0.03	0	0
828	0.022	0.022	0	0	843	0.03	0.03	0	0
856	0.023	0.023	0	0	871	0.03	0.03	0	0
884	0.023	0.023	0	0	903	0.03	0.03	0	0
913	0.023	0.023	0	0	933	0.03	0.03	0	0
942	0.024	0.024	0	0	966	0.03	0.03	0	0
977	0.023	0.023	0	0	998	0.03	0.03	0	0
1006	0.023	0.023	0	0	1026	0.03	0.03	0	0
1034	0.024	0.024	0	0	1056	0.03	0.03	0	0
1065	0.023	0.023	0	0	1085	0.03	0.03	0	0
1112	0.03	0.03	0	0	1143	0.03	0.03	0	0
1171	0.03	0.03	0	0	1200	0.03	0.03	0	0
1226	0.03	0.03	0	0	1241	0.029	0.029	0	0
1243	0.028	0.028	0	0	1245	0.028	0.028	0	0
1247	0.028	0.028	0	0	1248	0.028	0.028	0	0
1250	0.028	0.028	0	0	1252	0.028	0.028	0	0
1254	0.028	0.028	0	0	1256	0.028	0.028	0	0
1258	0.028	0.028	0	0	1260	0.028	0.028	0	0
1262	0.028	0.028	0	0	1402	0.048	0.048	0	0
1403	0.047	0.047	0	0	1404	0.048	0.048	0	0
1405	0.049	0.049	0	0	1406	0.047	0.047	0	0
1407	0.047	0.047	0	0	1408	0.047	0.047	0	0
1409	0.05	0.05	0	0	1410	0.048	0.048	0	0
1411	0.049	0.049	0	0	1412	0.048	0.048	0	0
1413	0.048	0.048	0	0	1414	0.05	0.05	0	0
1415	0.049	0.049	0	0	1416	0.049	0.049	0	0
1417	0.051	0.051	0	0	1418	0.05	0.05	0	0
1419	0.051	0.051	0	0	1420	0.052	0.052	0	0
1421	0.025	0.025	0	0	1422	0.053	0.053	0	0
1423	0.053	0.053	0	0	1424	0.029	0.029	0	0
1425	0.057	0.057	0	0	1426	0.057	0.057	0	0
1427	0.03	0.03	0	0	1428	0.057	0.057	0	0
1429	0.059	0.059	0	0	1430	0.057	0.057	0	0
1431	0.059	0.059	0	0	1432	0.057	0.057	0	0
1433	0.059	0.059	0	0	1434	0.057	0.057	0	0
1435	0.059	0.059	0	0	1436	0.057	0.057	0	0
1437	0.059	0.059	0	0	1438	0.057	0.057	0	0
1439	0.059	0.059	0	0	1440	0.057	0.057	0	0
1441	0.059	0.059	0	0	1442	0.057	0.057	0	0
1443	0.059	0.059	0	0	1444	0.057	0.057	0	0
1445	0.059	0.059	0	0	1446	0.057	0.057	0	0
1447	0.059	0.059	0	0	1448	0.057	0.057	0	0
1449	0.059	0.059	0	0	1450	0.057	0.057	0	0
1451	0.06	0.06	0	0	1452	0.057	0.057	0	0
1453	0.06	0.06	0	0	1454	0.057	0.057	0	0
1455	0.06	0.06	0	0	1456	0.057	0.057	0	0
1457	0.06	0.06	0	0	1458	0.057	0.057	0	0
1459	0.06	0.06	0	0	1460	0.057	0.057	0	0
1461	0.06	0.06	0	0	1462	0.057	0.057	0	0
1463	0.06	0.06	0	0	1464	0.057	0.057	0	0
1465	0.058	0.058	0	0	1466	0.055	0.055	0	0
1467	0.055	0.055	0	0	1468	0.055	0.055	0	0
1469	0.055	0.055	0	0	1470	0.055	0.055	0	0
1471	0.055	0.055	0	0	1472	0.055	0.055	0	0
1473	0.055	0.055	0	0	1474	0.055	0.055	0	0
1475	0.055	0.055	0	0	1476	0.055	0.055	0	0
1477	0.055	0.055	0	0	1478	0.085	0.085	0	0
1479	0.058	0.058	0	0	1480	0.058	0.058	0	0
1481	0.058	0.058	0	0	1482	0.058	0.058	0	0
1483	0.058	0.058	0	0	1484	0.058	0.058	0	0
1485	0.058	0.058	0	0	1486	0.058	0.058	0	0
1487	0.058	0.058	0	0	1488	0.056	0.056	0	0
1489	0.05	0.05	0	0	1490	0.051	0.051	0	0
1491	0.051	0.051	0	0	1492	0.051	0.051	0	0
1493	0.052	0.052	0	0	1494	0.052	0.052	0	0
1495	0.051	0.051	0	0	1496	0.052	0.052	0	0
1497	0.052	0.052	0	0	1498	0.052	0.052	0	0
1499	0.052	0.052	0	0	1500	0.053	0.053	0	0
1501	0.052	0.052	0	0	1502	0.054	0.054	0	0
1503	0.051	0.051	0	0	1504	0.054	0.054	0	0
1505	0.054	0.054	0	0	1506	0.05	0.05	0	0
1507	0.054	0.054	0	0	1508	0.025	0.025	0	0
1509	0.054	0.054	0	0	1510	0.052	0.052	0	0
1511	0.029	0.029	0	0	1512	0.057	0.057	0	0
1513	0.057	0.057	0	0	1514	0.029	0.029	0	0
1515	0.057	0.057	0	0	1516	0.059	0.059	0	0
1517	0.057	0.057	0	0	1518	0.059	0.059	0	0
1519	0.057	0.057	0	0	1520	0.059	0.059	0	0
1521	0.057	0.057	0	0	1522	0.059	0.059	0	0
1523	0.057	0.057	0	0	1524	0.059	0.059	0	0
1525	0.057	0.057	0	0	1526	0.059	0.059	0	0
1527	0.057	0.057	0	0	1528	0.059	0.059	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
1529	0.057	0.057	0	0	1530	0.059	0.059	0	0
1531	0.057	0.057	0	0	1532	0.059	0.059	0	0
1533	0.057	0.057	0	0	1534	0.059	0.059	0	0
1535	0.057	0.057	0	0	1536	0.06	0.06	0	0
1537	0.057	0.057	0	0	1538	0.06	0.06	0	0
1539	0.057	0.057	0	0	1540	0.06	0.06	0	0
1541	0.057	0.057	0	0	1542	0.06	0.06	0	0
1543	0.057	0.057	0	0	1544	0.06	0.06	0	0
1545	0.057	0.057	0	0	1546	0.06	0.06	0	0
1547	0.057	0.057	0	0	1548	0.06	0.06	0	0
1549	0.057	0.057	0	0	1550	0.06	0.06	0	0
1551	0.057	0.057	0	0	1552	0.058	0.058	0	0
1553	0.055	0.055	0	0	1554	0.055	0.055	0	0
1555	0.055	0.055	0	0	1556	0.055	0.055	0	0
1557	0.055	0.055	0	0	1558	0.055	0.055	0	0
1559	0.055	0.055	0	0	1560	0.055	0.055	0	0
1561	0.055	0.055	0	0	1562	0.055	0.055	0	0
1563	0.055	0.055	0	0	1564	0.055	0.055	0	0
1565	0.085	0.085	0	0	1566	0.058	0.058	0	0
1567	0.058	0.058	0	0	1568	0.058	0.058	0	0
1569	0.058	0.058	0	0	1570	0.058	0.058	0	0
1571	0.058	0.058	0	0	1572	0.058	0.058	0	0
1573	0.058	0.058	0	0	1574	0.058	0.058	0	0
1575	0.054	0.054	0	0	1576	0.054	0.054	0	0
1577	0.054	0.054	0	0	1578	0.054	0.054	0	0
1579	0.054	0.054	0	0	1580	0.055	0.055	0	0
1581	0.054	0.054	0	0	1582	0.054	0.054	0	0
1583	0.055	0.055	0	0	1584	0.054	0.054	0	0
1585	0.055	0.055	0	0	1586	0.054	0.054	0	0
1587	0.056	0.056	0	0	1588	0.053	0.053	0	0
1589	0.056	0.056	0	0	1590	0.052	0.052	0	0
1591	0.056	0.056	0	0	1592	0.05	0.05	0	0
1593	0.056	0.056	0	0	1594	0.025	0.025	0	0
1595	0.056	0.056	0	0	1596	0.054	0.054	0	0
1597	0.052	0.052	0	0	1598	0.029	0.029	0	0
1599	0.057	0.057	0	0	1600	0.057	0.057	0	0
1601	0.029	0.029	0	0	1602	0.057	0.057	0	0
1603	0.059	0.059	0	0	1604	0.057	0.057	0	0
1605	0.059	0.059	0	0	1606	0.057	0.057	0	0
1607	0.059	0.059	0	0	1608	0.057	0.057	0	0
1609	0.059	0.059	0	0	1610	0.057	0.057	0	0
1611	0.059	0.059	0	0	1612	0.057	0.057	0	0
1613	0.059	0.059	0	0	1614	0.057	0.057	0	0
1615	0.059	0.059	0	0	1616	0.057	0.057	0	0
1617	0.059	0.059	0	0	1618	0.057	0.057	0	0
1619	0.059	0.059	0	0	1620	0.057	0.057	0	0
1621	0.06	0.06	0	0	1622	0.057	0.057	0	0
1623	0.06	0.06	0	0	1624	0.057	0.057	0	0
1625	0.06	0.06	0	0	1626	0.057	0.057	0	0
1627	0.06	0.06	0	0	1628	0.057	0.057	0	0
1629	0.06	0.06	0	0	1630	0.057	0.057	0	0
1631	0.06	0.06	0	0	1632	0.057	0.057	0	0
1633	0.06	0.06	0	0	1634	0.057	0.057	0	0
1635	0.06	0.06	0	0	1636	0.057	0.057	0	0
1637	0.06	0.06	0	0	1638	0.057	0.057	0	0
1639	0.058	0.058	0	0	1640	0.055	0.055	0	0
1641	0.055	0.055	0	0	1642	0.055	0.055	0	0
1643	0.055	0.055	0	0	1644	0.055	0.055	0	0
1645	0.055	0.055	0	0	1646	0.055	0.055	0	0
1647	0.055	0.055	0	0	1648	0.055	0.055	0	0
1649	0.055	0.055	0	0	1650	0.055	0.055	0	0
1651	0.055	0.055	0	0	1652	0.085	0.085	0	0
1653	0.058	0.058	0	0	1654	0.058	0.058	0	0
1655	0.058	0.058	0	0	1656	0.058	0.058	0	0
1657	0.058	0.058	0	0	1658	0.058	0.058	0	0
1659	0.058	0.058	0	0	1660	0.058	0.058	0	0
1661	0.058	0.058	0	0	1662	0.054	0.054	0	0
1663	0.056	0.056	0	0	1664	0.056	0.056	0	0
1665	0.056	0.056	0	0	1666	0.056	0.056	0	0
1667	0.056	0.056	0	0	1668	0.056	0.056	0	0
1669	0.057	0.057	0	0	1670	0.056	0.056	0	0
1671	0.057	0.057	0	0	1672	0.055	0.055	0	0
1673	0.058	0.058	0	0	1674	0.054	0.054	0	0
1675	0.058	0.058	0	0	1676	0.052	0.052	0	0
1677	0.059	0.059	0	0	1678	0.05	0.05	0	0
1679	0.058	0.058	0	0	1680	0.024	0.024	0	0
1681	0.058	0.058	0	0	1682	0.057	0.057	0	0
1683	0.055	0.055	0	0	1684	0.051	0.051	0	0
1685	0.029	0.029	0	0	1686	0.057	0.057	0	0
1687	0.057	0.057	0	0	1688	0.029	0.029	0	0
1689	0.057	0.057	0	0	1690	0.058	0.058	0	0
1691	0.057	0.057	0	0	1692	0.058	0.058	0	0
1693	0.057	0.057	0	0	1694	0.058	0.058	0	0
1695	0.057	0.057	0	0	1696	0.058	0.058	0	0
1697	0.057	0.057	0	0	1698	0.059	0.059	0	0
1699	0.057	0.057	0	0	1700	0.059	0.059	0	0
1701	0.057	0.057	0	0	1702	0.059	0.059	0	0
1703	0.057	0.057	0	0	1704	0.059	0.059	0	0
1705	0.057	0.057	0	0	1706	0.059	0.059	0	0
1707	0.057	0.057	0	0	1708	0.06	0.06	0	0
1709	0.057	0.057	0	0	1710	0.06	0.06	0	0
1711	0.057	0.057	0	0	1712	0.06	0.06	0	0
1713	0.057	0.057	0	0	1714	0.06	0.06	0	0
1715	0.057	0.057	0	0	1716	0.06	0.06	0	0
1717	0.057	0.057	0	0	1718	0.06	0.06	0	0
1719	0.057	0.057	0	0	1720	0.06	0.06	0	0
1721	0.057	0.057	0	0	1722	0.06	0.06	0	0
1723	0.057	0.057	0	0	1724	0.06	0.06	0	0
1725	0.057	0.057	0	0	1726	0.058	0.058	0	0
1727	0.055	0.055	0	0	1728	0.055	0.055	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
1729	0.055	0.055	0	0	1730	0.055	0.055	0	0
1731	0.055	0.055	0	0	1732	0.055	0.055	0	0
1733	0.055	0.055	0	0	1734	0.055	0.055	0	0
1735	0.055	0.055	0	0	1736	0.055	0.055	0	0
1737	0.055	0.055	0	0	1738	0.055	0.055	0	0
1739	0.085	0.085	0	0	1740	0.058	0.058	0	0
1741	0.058	0.058	0	0	1742	0.058	0.058	0	0
1743	0.058	0.058	0	0	1744	0.058	0.058	0	0
1745	0.058	0.058	0	0	1746	0.058	0.058	0	0
1747	0.058	0.058	0	0	1748	0.058	0.058	0	0
1749	0.053	0.053	0	0	1750	0.058	0.058	0	0
1751	0.058	0.058	0	0	1752	0.058	0.058	0	0
1753	0.058	0.058	0	0	1754	0.058	0.058	0	0
1755	0.058	0.058	0	0	1756	0.057	0.057	0	0
1757	0.059	0.059	0	0	1758	0.056	0.056	0	0
1759	0.059	0.059	0	0	1760	0.055	0.055	0	0
1761	0.06	0.06	0	0	1762	0.053	0.053	0	0
1763	0.06	0.06	0	0	1764	0.051	0.051	0	0
1765	0.024	0.024	0	0	1766	0.06	0.06	0	0
1767	0.06	0.06	0	0	1768	0.058	0.058	0	0
1769	0.056	0.056	0	0	1770	0.054	0.054	0	0
1771	0.049	0.049	0	0	1772	0.029	0.029	0	0
1773	0.057	0.057	0	0	1774	0.057	0.057	0	0
1775	0.029	0.029	0	0	1776	0.057	0.057	0	0
1777	0.058	0.058	0	0	1778	0.057	0.057	0	0
1779	0.058	0.058	0	0	1780	0.057	0.057	0	0
1781	0.058	0.058	0	0	1782	0.057	0.057	0	0
1783	0.058	0.058	0	0	1784	0.057	0.057	0	0
1785	0.058	0.058	0	0	1786	0.057	0.057	0	0
1787	0.058	0.058	0	0	1788	0.057	0.057	0	0
1789	0.059	0.059	0	0	1790	0.057	0.057	0	0
1791	0.059	0.059	0	0	1792	0.057	0.057	0	0
1793	0.059	0.059	0	0	1794	0.057	0.057	0	0
1795	0.06	0.06	0	0	1796	0.057	0.057	0	0
1797	0.06	0.06	0	0	1798	0.057	0.057	0	0
1799	0.06	0.06	0	0	1800	0.057	0.057	0	0
1801	0.06	0.06	0	0	1802	0.057	0.057	0	0
1803	0.06	0.06	0	0	1804	0.057	0.057	0	0
1805	0.06	0.06	0	0	1806	0.057	0.057	0	0
1807	0.06	0.06	0	0	1808	0.057	0.057	0	0
1809	0.06	0.06	0	0	1810	0.057	0.057	0	0
1811	0.06	0.06	0	0	1812	0.057	0.057	0	0
1813	0.058	0.058	0	0	1814	0.055	0.055	0	0
1815	0.055	0.055	0	0	1816	0.055	0.055	0	0
1817	0.055	0.055	0	0	1818	0.055	0.055	0	0
1819	0.055	0.055	0	0	1820	0.055	0.055	0	0
1821	0.055	0.055	0	0	1822	0.055	0.055	0	0
1823	0.055	0.055	0	0	1824	0.055	0.055	0	0
1825	0.055	0.055	0	0	1826	0.057	0.057	0	0
1827	0.028	0.028	0	0	1828	0.058	0.058	0	0
1829	0.058	0.058	0	0	1830	0.058	0.058	0	0
1831	0.058	0.058	0	0	1832	0.058	0.058	0	0
1833	0.058	0.058	0	0	1834	0.058	0.058	0	0
1835	0.058	0.058	0	0	1836	0.058	0.058	0	0
1837	0.053	0.053	0	0	1838	0.059	0.059	0	0
1839	0.059	0.059	0	0	1840	0.059	0.059	0	0
1841	0.059	0.059	0	0	1842	0.06	0.06	0	0
1843	0.058	0.058	0	0	1844	0.058	0.058	0	0
1845	0.057	0.057	0	0	1846	0.06	0.06	0	0
1847	0.055	0.055	0	0	1848	0.053	0.053	0	0
1849	0.06	0.06	0	0	1850	0.051	0.051	0	0
1851	0.06	0.06	0	0	1852	0.024	0.024	0	0
1853	0.06	0.06	0	0	1854	0.06	0.06	0	0
1855	0.06	0.06	0	0	1856	0.058	0.058	0	0
1857	0.056	0.056	0	0	1858	0.052	0.052	0	0
1859	0.048	0.048	0	0	1860	0.029	0.029	0	0
1861	0.057	0.057	0	0	1862	0.057	0.057	0	0
1863	0.029	0.029	0	0	1864	0.057	0.057	0	0
1865	0.058	0.058	0	0	1866	0.057	0.057	0	0
1867	0.058	0.058	0	0	1868	0.057	0.057	0	0
1869	0.058	0.058	0	0	1870	0.057	0.057	0	0
1871	0.058	0.058	0	0	1872	0.057	0.057	0	0
1873	0.058	0.058	0	0	1874	0.057	0.057	0	0
1875	0.058	0.058	0	0	1876	0.057	0.057	0	0
1877	0.058	0.058	0	0	1878	0.057	0.057	0	0
1879	0.059	0.059	0	0	1880	0.057	0.057	0	0
1881	0.059	0.059	0	0	1882	0.057	0.057	0	0
1883	0.06	0.06	0	0	1884	0.057	0.057	0	0
1885	0.06	0.06	0	0	1886	0.057	0.057	0	0
1887	0.06	0.06	0	0	1888	0.057	0.057	0	0
1889	0.061	0.061	0	0	1890	0.057	0.057	0	0
1891	0.061	0.061	0	0	1892	0.057	0.057	0	0
1893	0.061	0.061	0	0	1894	0.057	0.057	0	0
1895	0.061	0.061	0	0	1896	0.057	0.057	0	0
1897	0.061	0.061	0	0	1898	0.057	0.057	0	0
1899	0.061	0.061	0	0	1900	0.057	0.057	0	0
1901	0.058	0.058	0	0	1902	0.055	0.055	0	0
1903	0.055	0.055	0	0	1904	0.055	0.055	0	0
1905	0.055	0.055	0	0	1906	0.055	0.055	0	0
1907	0.055	0.055	0	0	1908	0.055	0.055	0	0
1909	0.055	0.055	0	0	1910	0.055	0.055	0	0
1911	0.055	0.055	0	0	1912	0.055	0.055	0	0
1913	0.055	0.055	0	0	1914	0.057	0.057	0	0
1915	0.028	0.028	0	0	1916	0.059	0.059	0	0
1917	0.059	0.059	0	0	1918	0.059	0.059	0	0
1919	0.059	0.059	0	0	1920	0.059	0.059	0	0
1921	0.059	0.059	0	0	1922	0.059	0.059	0	0
1923	0.059	0.059	0	0	1924	0.059	0.059	0	0
1925	0.053	0.053	0	0	1926	0.06	0.06	0	0
1927	0.059	0.059	0	0	1928	0.059	0.059	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
1929	0.06	0.06	0	0	1930	0.059	0.059	0	0
1931	0.058	0.058	0	0	1932	0.058	0.058	0	0
1933	0.061	0.061	0	0	1934	0.056	0.056	0	0
1935	0.053	0.053	0	0	1936	0.05	0.05	0	0
1937	0.061	0.061	0	0	1938	0.024	0.024	0	0
1939	0.061	0.061	0	0	1940	0.06	0.06	0	0
1941	0.06	0.06	0	0	1942	0.06	0.06	0	0
1943	0.06	0.06	0	0	1944	0.058	0.058	0	0
1945	0.054	0.054	0	0	1946	0.051	0.051	0	0
1947	0.047	0.047	0	0	1948	0.029	0.029	0	0
1949	0.057	0.057	0	0	1950	0.057	0.057	0	0
1951	0.029	0.029	0	0	1952	0.057	0.057	0	0
1953	0.058	0.058	0	0	1954	0.057	0.057	0	0
1955	0.058	0.058	0	0	1956	0.057	0.057	0	0
1957	0.058	0.058	0	0	1958	0.057	0.057	0	0
1959	0.058	0.058	0	0	1960	0.057	0.057	0	0
1961	0.058	0.058	0	0	1962	0.057	0.057	0	0
1963	0.058	0.058	0	0	1964	0.057	0.057	0	0
1965	0.058	0.058	0	0	1966	0.057	0.057	0	0
1967	0.059	0.059	0	0	1968	0.057	0.057	0	0
1969	0.059	0.059	0	0	1970	0.057	0.057	0	0
1971	0.06	0.06	0	0	1972	0.057	0.057	0	0
1973	0.06	0.06	0	0	1974	0.057	0.057	0	0
1975	0.061	0.061	0	0	1976	0.057	0.057	0	0
1977	0.061	0.061	0	0	1978	0.057	0.057	0	0
1979	0.061	0.061	0	0	1980	0.057	0.057	0	0
1981	0.061	0.061	0	0	1982	0.057	0.057	0	0
1983	0.061	0.061	0	0	1984	0.057	0.057	0	0
1985	0.061	0.061	0	0	1986	0.057	0.057	0	0
1987	0.061	0.061	0	0	1988	0.057	0.057	0	0
1989	0.058	0.058	0	0	1990	0.055	0.055	0	0
1991	0.055	0.055	0	0	1992	0.055	0.055	0	0
1993	0.055	0.055	0	0	1994	0.055	0.055	0	0
1995	0.055	0.055	0	0	1996	0.055	0.055	0	0
1997	0.055	0.055	0	0	1998	0.055	0.055	0	0
1999	0.055	0.055	0	0	2000	0.055	0.055	0	0
2001	0.055	0.055	0	0	2002	0.057	0.057	0	0
2003	0.028	0.028	0	0	2004	0.059	0.059	0	0
2005	0.059	0.059	0	0	2006	0.059	0.059	0	0
2007	0.059	0.059	0	0	2008	0.059	0.059	0	0
2009	0.059	0.059	0	0	2010	0.059	0.059	0	0
2011	0.059	0.059	0	0	2012	0.059	0.059	0	0
2013	0.053	0.053	0	0	2014	0.059	0.059	0	0
2015	0.06	0.06	0	0	2016	0.059	0.059	0	0
2017	0.058	0.058	0	0	2018	0.058	0.058	0	0
2019	0.06	0.06	0	0	2020	0.056	0.056	0	0
2021	0.053	0.053	0	0	2022	0.051	0.051	0	0
2023	0.025	0.025	0	0	2024	0.06	0.06	0	0
2025	0.061	0.061	0	0	2026	0.061	0.061	0	0
2027	0.06	0.06	0	0	2028	0.06	0.06	0	0
2029	0.06	0.06	0	0	2030	0.059	0.059	0	0
2031	0.059	0.059	0	0	2032	0.057	0.057	0	0
2033	0.054	0.054	0	0	2034	0.049	0.049	0	0
2035	0.047	0.047	0	0	2036	0.029	0.029	0	0
2037	0.057	0.057	0	0	2038	0.057	0.057	0	0
2039	0.029	0.029	0	0	2040	0.057	0.057	0	0
2041	0.058	0.058	0	0	2042	0.057	0.057	0	0
2043	0.058	0.058	0	0	2044	0.057	0.057	0	0
2045	0.058	0.058	0	0	2046	0.057	0.057	0	0
2047	0.058	0.058	0	0	2048	0.057	0.057	0	0
2049	0.058	0.058	0	0	2050	0.057	0.057	0	0
2051	0.058	0.058	0	0	2052	0.057	0.057	0	0
2053	0.058	0.058	0	0	2054	0.057	0.057	0	0
2055	0.059	0.059	0	0	2056	0.057	0.057	0	0
2057	0.059	0.059	0	0	2058	0.057	0.057	0	0
2059	0.06	0.06	0	0	2060	0.057	0.057	0	0
2061	0.06	0.06	0	0	2062	0.057	0.057	0	0
2063	0.061	0.061	0	0	2064	0.057	0.057	0	0
2065	0.061	0.061	0	0	2066	0.057	0.057	0	0
2067	0.061	0.061	0	0	2068	0.057	0.057	0	0
2069	0.061	0.061	0	0	2070	0.057	0.057	0	0
2071	0.061	0.061	0	0	2072	0.057	0.057	0	0
2073	0.061	0.061	0	0	2074	0.057	0.057	0	0
2075	0.061	0.061	0	0	2076	0.057	0.057	0	0
2077	0.058	0.058	0	0	2078	0.055	0.055	0	0
2079	0.055	0.055	0	0	2080	0.055	0.055	0	0
2081	0.055	0.055	0	0	2082	0.055	0.055	0	0
2083	0.055	0.055	0	0	2084	0.055	0.055	0	0
2085	0.055	0.055	0	0	2086	0.055	0.055	0	0
2087	0.055	0.055	0	0	2088	0.055	0.055	0	0
2089	0.055	0.055	0	0	2090	0.057	0.057	0	0
2091	0.028	0.028	0	0	2092	0.059	0.059	0	0
2093	0.059	0.059	0	0	2094	0.059	0.059	0	0
2095	0.059	0.059	0	0	2096	0.059	0.059	0	0
2097	0.059	0.059	0	0	2098	0.059	0.059	0	0
2099	0.059	0.059	0	0	2100	0.059	0.059	0	0
2101	0.052	0.052	0	0	2102	0.025	0.025	0	0
2103	0.051	0.051	0	0	2104	0.053	0.053	0	0
2105	0.056	0.056	0	0	2106	0.058	0.058	0	0
2107	0.058	0.058	0	0	2108	0.059	0.059	0	0
2109	0.059	0.059	0	0	2110	0.06	0.06	0	0
2111	0.06	0.06	0	0	2112	0.06	0.06	0	0
2113	0.061	0.061	0	0	2114	0.06	0.06	0	0
2115	0.06	0.06	0	0	2116	0.06	0.06	0	0
2117	0.059	0.059	0	0	2118	0.059	0.059	0	0
2119	0.058	0.058	0	0	2120	0.056	0.056	0	0
2121	0.052	0.052	0	0	2122	0.048	0.048	0	0
2123	0.046	0.046	0	0	2124	0.029	0.029	0	0
2125	0.057	0.057	0	0	2126	0.057	0.057	0	0
2127	0.029	0.029	0	0	2128	0.057	0.057	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
2129	0.057	0.057	0	0	2130	0.057	0.057	0	0
2131	0.057	0.057	0	0	2132	0.057	0.057	0	0
2133	0.057	0.057	0	0	2134	0.057	0.057	0	0
2135	0.057	0.057	0	0	2136	0.057	0.057	0	0
2137	0.057	0.057	0	0	2138	0.057	0.057	0	0
2139	0.058	0.058	0	0	2140	0.057	0.057	0	0
2141	0.058	0.058	0	0	2142	0.057	0.057	0	0
2143	0.058	0.058	0	0	2144	0.057	0.057	0	0
2145	0.059	0.059	0	0	2146	0.057	0.057	0	0
2147	0.06	0.06	0	0	2148	0.057	0.057	0	0
2149	0.061	0.061	0	0	2150	0.057	0.057	0	0
2151	0.061	0.061	0	0	2152	0.057	0.057	0	0
2153	0.061	0.061	0	0	2154	0.057	0.057	0	0
2155	0.061	0.061	0	0	2156	0.057	0.057	0	0
2157	0.061	0.061	0	0	2158	0.057	0.057	0	0
2159	0.061	0.061	0	0	2160	0.057	0.057	0	0
2161	0.061	0.061	0	0	2162	0.057	0.057	0	0
2163	0.061	0.061	0	0	2164	0.057	0.057	0	0
2165	0.058	0.058	0	0	2166	0.054	0.054	0	0
2167	0.054	0.054	0	0	2168	0.054	0.054	0	0
2169	0.054	0.054	0	0	2170	0.054	0.054	0	0
2171	0.054	0.054	0	0	2172	0.054	0.054	0	0
2173	0.054	0.054	0	0	2174	0.054	0.054	0	0
2175	0.054	0.054	0	0	2176	0.054	0.054	0	0
2177	0.054	0.054	0	0	2178	0.057	0.057	0	0
2179	0.028	0.028	0	0	2180	0.059	0.059	0	0
2181	0.059	0.059	0	0	2182	0.059	0.059	0	0
2183	0.059	0.059	0	0	2184	0.059	0.059	0	0
2185	0.059	0.059	0	0	2186	0.059	0.059	0	0
2187	0.059	0.059	0	0	2188	0.059	0.059	0	0
2189	0.052	0.052	0	0	2190	0.025	0.025	0	0
2191	0.051	0.051	0	0	2192	0.054	0.054	0	0
2193	0.056	0.056	0	0	2194	0.058	0.058	0	0
2195	0.058	0.058	0	0	2196	0.059	0.059	0	0
2197	0.059	0.059	0	0	2198	0.059	0.059	0	0
2199	0.06	0.06	0	0	2200	0.06	0.06	0	0
2201	0.06	0.06	0	0	2202	0.06	0.06	0	0
2203	0.06	0.06	0	0	2204	0.059	0.059	0	0
2205	0.059	0.059	0	0	2206	0.058	0.058	0	0
2207	0.057	0.057	0	0	2208	0.055	0.055	0	0
2209	0.051	0.051	0	0	2210	0.046	0.046	0	0
2211	0.045	0.045	0	0	2212	0.029	0.029	0	0
2213	0.057	0.057	0	0	2214	0.057	0.057	0	0
2215	0.029	0.029	0	0	2216	0.057	0.057	0	0
2217	0.057	0.057	0	0	2218	0.057	0.057	0	0
2219	0.057	0.057	0	0	2220	0.057	0.057	0	0
2221	0.057	0.057	0	0	2222	0.057	0.057	0	0
2223	0.057	0.057	0	0	2224	0.057	0.057	0	0
2225	0.057	0.057	0	0	2226	0.057	0.057	0	0
2227	0.057	0.057	0	0	2228	0.057	0.057	0	0
2229	0.058	0.058	0	0	2230	0.057	0.057	0	0
2231	0.058	0.058	0	0	2232	0.057	0.057	0	0
2233	0.059	0.059	0	0	2234	0.057	0.057	0	0
2235	0.06	0.06	0	0	2236	0.057	0.057	0	0
2237	0.061	0.061	0	0	2238	0.057	0.057	0	0
2239	0.061	0.061	0	0	2240	0.057	0.057	0	0
2241	0.061	0.061	0	0	2242	0.057	0.057	0	0
2243	0.061	0.061	0	0	2244	0.057	0.057	0	0
2245	0.061	0.061	0	0	2246	0.057	0.057	0	0
2247	0.061	0.061	0	0	2248	0.057	0.057	0	0
2249	0.061	0.061	0	0	2250	0.057	0.057	0	0
2251	0.061	0.061	0	0	2252	0.057	0.057	0	0
2253	0.058	0.058	0	0	2254	0.054	0.054	0	0
2255	0.054	0.054	0	0	2256	0.054	0.054	0	0
2257	0.054	0.054	0	0	2258	0.054	0.054	0	0
2259	0.054	0.054	0	0	2260	0.054	0.054	0	0
2261	0.054	0.054	0	0	2262	0.054	0.054	0	0
2263	0.054	0.054	0	0	2264	0.054	0.054	0	0
2265	0.054	0.054	0	0	2266	0.057	0.057	0	0
2267	0.028	0.028	0	0	2268	0.059	0.059	0	0
2269	0.059	0.059	0	0	2270	0.059	0.059	0	0
2271	0.059	0.059	0	0	2272	0.059	0.059	0	0
2273	0.059	0.059	0	0	2274	0.059	0.059	0	0
2275	0.059	0.059	0	0	2276	0.059	0.059	0	0
2277	0.053	0.053	0	0	2278	0.024	0.024	0	0
2279	0.051	0.051	0	0	2280	0.054	0.054	0	0
2281	0.056	0.056	0	0	2282	0.057	0.057	0	0
2283	0.057	0.057	0	0	2284	0.057	0.057	0	0
2285	0.058	0.058	0	0	2286	0.058	0.058	0	0
2287	0.059	0.059	0	0	2288	0.059	0.059	0	0
2289	0.059	0.059	0	0	2290	0.058	0.058	0	0
2291	0.058	0.058	0	0	2292	0.058	0.058	0	0
2293	0.057	0.057	0	0	2294	0.056	0.056	0	0
2295	0.055	0.055	0	0	2296	0.052	0.052	0	0
2297	0.047	0.047	0	0	2298	0.043	0.043	0	0
2299	0.045	0.045	0	0	2300	0.029	0.029	0	0
2301	0.057	0.057	0	0	2302	0.057	0.057	0	0
2303	0.028	0.028	0	0	2304	0.057	0.057	0	0
2305	0.057	0.057	0	0	2306	0.057	0.057	0	0
2307	0.057	0.057	0	0	2308	0.057	0.057	0	0
2309	0.057	0.057	0	0	2310	0.057	0.057	0	0
2311	0.057	0.057	0	0	2312	0.057	0.057	0	0
2313	0.057	0.057	0	0	2314	0.057	0.057	0	0
2315	0.057	0.057	0	0	2316	0.057	0.057	0	0
2317	0.058	0.058	0	0	2318	0.057	0.057	0	0
2319	0.058	0.058	0	0	2320	0.057	0.057	0	0
2321	0.059	0.059	0	0	2322	0.057	0.057	0	0
2323	0.06	0.06	0	0	2324	0.057	0.057	0	0
2325	0.061	0.061	0	0	2326	0.057	0.057	0	0
2327	0.061	0.061	0	0	2328	0.057	0.057	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
2329	0.061	0.061	0	0	2330	0.057	0.057	0	0
2331	0.062	0.062	0	0	2332	0.057	0.057	0	0
2333	0.062	0.062	0	0	2334	0.057	0.057	0	0
2335	0.062	0.062	0	0	2336	0.057	0.057	0	0
2337	0.062	0.062	0	0	2338	0.057	0.057	0	0
2339	0.062	0.062	0	0	2340	0.057	0.057	0	0
2341	0.058	0.058	0	0	2342	0.054	0.054	0	0
2343	0.054	0.054	0	0	2344	0.054	0.054	0	0
2345	0.054	0.054	0	0	2346	0.054	0.054	0	0
2347	0.054	0.054	0	0	2348	0.054	0.054	0	0
2349	0.054	0.054	0	0	2350	0.054	0.054	0	0
2351	0.054	0.054	0	0	2352	0.054	0.054	0	0
2353	0.054	0.054	0	0	2354	0.057	0.057	0	0
2355	0.028	0.028	0	0	2356	0.06	0.06	0	0
2357	0.06	0.06	0	0	2358	0.06	0.06	0	0
2359	0.06	0.06	0	0	2360	0.06	0.06	0	0
2361	0.06	0.06	0	0	2362	0.06	0.06	0	0
2363	0.06	0.06	0	0	2364	0.06	0.06	0	0
2365	0.053	0.053	0	0	2366	0.024	0.024	0	0
2367	0.051	0.051	0	0	2368	0.054	0.054	0	0
2369	0.054	0.054	0	0	2370	0.055	0.055	0	0
2371	0.055	0.055	0	0	2372	0.056	0.056	0	0
2373	0.056	0.056	0	0	2374	0.057	0.057	0	0
2375	0.057	0.057	0	0	2376	0.056	0.056	0	0
2377	0.057	0.057	0	0	2378	0.056	0.056	0	0
2379	0.056	0.056	0	0	2380	0.056	0.056	0	0
2381	0.055	0.055	0	0	2382	0.054	0.054	0	0
2383	0.052	0.052	0	0	2384	0.048	0.048	0	0
2385	0.042	0.042	0	0	2386	0.035	0.035	0	0
2387	0.049	0.049	0	0	2388	0.029	0.029	0	0
2389	0.057	0.057	0	0	2390	0.057	0.057	0	0
2391	0.028	0.028	0	0	2392	0.057	0.057	0	0
2393	0.057	0.057	0	0	2394	0.057	0.057	0	0
2395	0.057	0.057	0	0	2396	0.057	0.057	0	0
2397	0.057	0.057	0	0	2398	0.057	0.057	0	0
2399	0.057	0.057	0	0	2400	0.057	0.057	0	0
2401	0.057	0.057	0	0	2402	0.057	0.057	0	0
2403	0.057	0.057	0	0	2404	0.057	0.057	0	0
2405	0.057	0.057	0	0	2406	0.057	0.057	0	0
2407	0.058	0.058	0	0	2408	0.057	0.057	0	0
2409	0.059	0.059	0	0	2410	0.057	0.057	0	0
2411	0.06	0.06	0	0	2412	0.057	0.057	0	0
2413	0.061	0.061	0	0	2414	0.057	0.057	0	0
2415	0.062	0.062	0	0	2416	0.057	0.057	0	0
2417	0.062	0.062	0	0	2418	0.057	0.057	0	0
2419	0.062	0.062	0	0	2420	0.057	0.057	0	0
2421	0.062	0.062	0	0	2422	0.057	0.057	0	0
2423	0.062	0.062	0	0	2424	0.057	0.057	0	0
2425	0.062	0.062	0	0	2426	0.057	0.057	0	0
2427	0.062	0.062	0	0	2428	0.057	0.057	0	0
2429	0.058	0.058	0	0	2430	0.054	0.054	0	0
2431	0.054	0.054	0	0	2432	0.054	0.054	0	0
2433	0.054	0.054	0	0	2434	0.054	0.054	0	0
2435	0.054	0.054	0	0	2436	0.054	0.054	0	0
2437	0.054	0.054	0	0	2438	0.054	0.054	0	0
2439	0.054	0.054	0	0	2440	0.054	0.054	0	0
2441	0.054	0.054	0	0	2442	0.057	0.057	0	0
2443	0.028	0.028	0	0	2444	0.06	0.06	0	0
2445	0.06	0.06	0	0	2446	0.06	0.06	0	0
2447	0.06	0.06	0	0	2448	0.06	0.06	0	0
2449	0.06	0.06	0	0	2450	0.06	0.06	0	0
2451	0.06	0.06	0	0	2452	0.06	0.06	0	0
2453	0.056	0.056	0	0	2454	0.025	0.025	0	0
2455	0.052	0.052	0	0	2456	0.053	0.053	0	0
2457	0.053	0.053	0	0	2458	0.053	0.053	0	0
2459	0.053	0.053	0	0	2460	0.053	0.053	0	0
2461	0.053	0.053	0	0	2462	0.025	0.025	0	0
2463	0.053	0.053	0	0	2464	0.052	0.052	0	0
2465	0.053	0.053	0	0	2466	0.053	0.053	0	0
2467	0.053	0.053	0	0	2468	0.052	0.052	0	0
2469	0.052	0.052	0	0	2470	0.036	0.036	0	0
2471	0.051	0.051	0	0	2472	0.05	0.05	0	0
2473	0.048	0.048	0	0	2474	0.045	0.045	0	0
2475	0.06	0.06	0	0	2476	0.029	0.029	0	0
2477	0.058	0.058	0	0	2478	0.058	0.058	0	0
2479	0.028	0.028	0	0	2480	0.058	0.058	0	0
2481	0.056	0.056	0	0	2482	0.058	0.058	0	0
2483	0.056	0.056	0	0	2484	0.058	0.058	0	0
2485	0.056	0.056	0	0	2486	0.058	0.058	0	0
2487	0.056	0.056	0	0	2488	0.058	0.058	0	0
2489	0.057	0.057	0	0	2490	0.058	0.058	0	0
2491	0.057	0.057	0	0	2492	0.057	0.057	0	0
2493	0.057	0.057	0	0	2494	0.057	0.057	0	0
2495	0.057	0.057	0	0	2496	0.057	0.057	0	0
2497	0.059	0.059	0	0	2498	0.057	0.057	0	0
2499	0.061	0.061	0	0	2500	0.057	0.057	0	0
2501	0.062	0.062	0	0	2502	0.057	0.057	0	0
2503	0.062	0.062	0	0	2504	0.057	0.057	0	0
2505	0.062	0.062	0	0	2506	0.057	0.057	0	0
2507	0.062	0.062	0	0	2508	0.057	0.057	0	0
2509	0.062	0.062	0	0	2510	0.057	0.057	0	0
2511	0.062	0.062	0	0	2512	0.057	0.057	0	0
2513	0.062	0.062	0	0	2514	0.057	0.057	0	0
2515	0.062	0.062	0	0	2516	0.057	0.057	0	0
2517	0.058	0.058	0	0	2518	0.054	0.054	0	0
2519	0.054	0.054	0	0	2520	0.054	0.054	0	0
2521	0.054	0.054	0	0	2522	0.054	0.054	0	0
2523	0.054	0.054	0	0	2524	0.054	0.054	0	0
2525	0.054	0.054	0	0	2526	0.054	0.054	0	0
2527	0.054	0.054	0	0	2528	0.054	0.054	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
2529	0.054	0.054	0	0	2530	0.057	0.057	0	0
2531	0.028	0.028	0	0	2532	0.06	0.06	0	0
2533	0.06	0.06	0	0	2534	0.06	0.06	0	0
2535	0.06	0.06	0	0	2536	0.06	0.06	0	0
2537	0.06	0.06	0	0	2538	0.06	0.06	0	0
2539	0.06	0.06	0	0	2540	0.06	0.06	0	0
2541	0.063	0.063	0	0	2542	0.026	0.026	0	0
2543	0.052	0.052	0	0	2544	0.052	0.052	0	0
2545	0.052	0.052	0	0	2546	0.051	0.051	0	0
2547	0.051	0.051	0	0	2548	0.049	0.049	0	0
2549	0.05	0.05	0	0	2550	0.048	0.048	0	0
2551	0.049	0.049	0	0	2552	0.048	0.048	0	0
2553	0.048	0.048	0	0	2554	0.044	0.044	0	0
2555	0.048	0.048	0	0	2556	0.048	0.048	0	0
2557	0.047	0.047	0	0	2558	0.046	0.046	0	0
2559	0.048	0.048	0	0	2560	0.046	0.046	0	0
2561	0.047	0.047	0	0	2563	0.028	0.028	0	0
2565	0.357	0.357	0	0	2573	0.055	0.055	0	0
2575	0.055	0.055	0	0	2578	0.055	0.055	0	0
2581	0.054	0.054	0	0	2584	0.054	0.054	0	0
2587	0.053	0.053	0	0	2591	0.053	0.053	0	0
2594	0.052	0.052	0	0	2597	0.052	0.052	0	0
2606	0.127	0.127	0	0	2610	0.127	0.127	0	0
2614	0.127	0.127	0	0	2618	0.127	0.127	0	0
2622	0.127	0.127	0	0	2626	0.127	0.127	0	0
2630	0.127	0.127	0	0	2634	0.127	0.127	0	0
2638	0.127	0.127	0	0	2642	0.127	0.127	0	0
2706	0.029	0.029	0	0	2707	0.029	0.029	0	0
2708	0.058	0.058	0	0	2709	0.059	0.059	0	0
2710	0.058	0.058	0	0	2711	0.059	0.059	0	0
2712	0.028	0.028	0	0	2713	0.058	0.058	0	0
2714	0.059	0.059	0	0	2715	0.057	0.057	0	0
2716	0.058	0.058	0	0	2717	0.059	0.059	0	0
2718	0.057	0.057	0	0	2719	0.058	0.058	0	0
2720	0.059	0.059	0	0	2721	0.057	0.057	0	0
2722	0.058	0.058	0	0	2723	0.059	0.059	0	0
2724	0.057	0.057	0	0	2725	0.058	0.058	0	0
2726	0.059	0.059	0	0	2727	0.057	0.057	0	0
2728	0.058	0.058	0	0	2729	0.057	0.057	0	0
2730	0.059	0.059	0	0	2731	0.058	0.058	0	0
2732	0.057	0.057	0	0	2733	0.059	0.059	0	0
2734	0.058	0.058	0	0	2735	0.058	0.058	0	0
2736	0.06	0.06	0	0	2737	0.057	0.057	0	0
2738	0.059	0.059	0	0	2739	0.061	0.061	0	0
2740	0.057	0.057	0	0	2741	0.062	0.062	0	0
2742	0.061	0.061	0	0	2743	0.057	0.057	0	0
2744	0.062	0.062	0	0	2745	0.061	0.061	0	0
2746	0.057	0.057	0	0	2747	0.062	0.062	0	0
2748	0.061	0.061	0	0	2749	0.057	0.057	0	0
2750	0.062	0.062	0	0	2751	0.061	0.061	0	0
2752	0.057	0.057	0	0	2753	0.062	0.062	0	0
2754	0.061	0.061	0	0	2755	0.057	0.057	0	0
2756	0.062	0.062	0	0	2757	0.061	0.061	0	0
2758	0.057	0.057	0	0	2759	0.062	0.062	0	0
2760	0.061	0.061	0	0	2761	0.057	0.057	0	0
2762	0.062	0.062	0	0	2763	0.061	0.061	0	0
2764	0.057	0.057	0	0	2765	0.062	0.062	0	0
2766	0.061	0.061	0	0	2767	0.057	0.057	0	0
2768	0.058	0.058	0	0	2769	0.054	0.054	0	0
2770	0.054	0.054	0	0	2771	0.054	0.054	0	0
2772	0.054	0.054	0	0	2773	0.054	0.054	0	0
2774	0.054	0.054	0	0	2775	0.054	0.054	0	0
2776	0.054	0.054	0	0	2777	0.054	0.054	0	0
2778	0.054	0.054	0	0	2779	0.054	0.054	0	0
2780	0.054	0.054	0	0	2781	0.057	0.057	0	0
2782	0.028	0.028	0	0	2783	0.06	0.06	0	0
2784	0.06	0.06	0	0	2785	0.06	0.06	0	0
2786	0.06	0.06	0	0	2787	0.06	0.06	0	0
2788	0.06	0.06	0	0	2789	0.06	0.06	0	0
2790	0.06	0.06	0	0	2791	0.06	0.06	0	0
2792	0.061	0.061	0	0	2793	0.029	0.029	0	0
2794	0.029	0.029	0	0	2795	0.058	0.058	0	0
2796	0.059	0.059	0	0	2797	0.058	0.058	0	0
2798	0.059	0.059	0	0	2799	0.029	0.029	0	0
2800	0.058	0.058	0	0	2801	0.059	0.059	0	0
2802	0.057	0.057	0	0	2803	0.058	0.058	0	0
2804	0.059	0.059	0	0	2805	0.057	0.057	0	0
2806	0.058	0.058	0	0	2807	0.059	0.059	0	0
2808	0.057	0.057	0	0	2809	0.058	0.058	0	0
2810	0.059	0.059	0	0	2811	0.057	0.057	0	0
2812	0.058	0.058	0	0	2813	0.059	0.059	0	0
2814	0.057	0.057	0	0	2815	0.058	0.058	0	0
2816	0.057	0.057	0	0	2817	0.059	0.059	0	0
2818	0.058	0.058	0	0	2819	0.058	0.058	0	0
2820	0.059	0.059	0	0	2821	0.058	0.058	0	0
2822	0.058	0.058	0	0	2823	0.06	0.06	0	0
2824	0.057	0.057	0	0	2825	0.06	0.06	0	0
2826	0.061	0.061	0	0	2827	0.057	0.057	0	0
2828	0.061	0.061	0	0	2829	0.061	0.061	0	0
2830	0.057	0.057	0	0	2831	0.062	0.062	0	0
2832	0.061	0.061	0	0	2833	0.057	0.057	0	0
2834	0.062	0.062	0	0	2835	0.061	0.061	0	0
2836	0.057	0.057	0	0	2837	0.062	0.062	0	0
2838	0.061	0.061	0	0	2839	0.057	0.057	0	0
2840	0.062	0.062	0	0	2841	0.061	0.061	0	0
2842	0.057	0.057	0	0	2843	0.062	0.062	0	0
2844	0.061	0.061	0	0	2845	0.057	0.057	0	0
2846	0.062	0.062	0	0	2847	0.061	0.061	0	0
2848	0.057	0.057	0	0	2849	0.062	0.062	0	0
2850	0.061	0.061	0	0	2851	0.057	0.057	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
2852	0.062	0.062	0	0	2853	0.061	0.061	0	0
2854	0.057	0.057	0	0	2855	0.058	0.058	0	0
2856	0.054	0.054	0	0	2857	0.054	0.054	0	0
2858	0.054	0.054	0	0	2859	0.054	0.054	0	0
2860	0.054	0.054	0	0	2861	0.054	0.054	0	0
2862	0.054	0.054	0	0	2863	0.054	0.054	0	0
2864	0.054	0.054	0	0	2865	0.054	0.054	0	0
2866	0.054	0.054	0	0	2867	0.054	0.054	0	0
2868	0.057	0.057	0	0	2869	0.028	0.028	0	0
2870	0.06	0.06	0	0	2871	0.06	0.06	0	0
2872	0.06	0.06	0	0	2873	0.06	0.06	0	0
2874	0.06	0.06	0	0	2875	0.06	0.06	0	0
2876	0.06	0.06	0	0	2877	0.06	0.06	0	0
2878	0.06	0.06	0	0	2879	0.061	0.061	0	0
2880	0.029	0.029	0	0	2881	0.029	0.029	0	0
2882	0.058	0.058	0	0	2883	0.059	0.059	0	0
2884	0.058	0.058	0	0	2885	0.059	0.059	0	0
2886	0.029	0.029	0	0	2887	0.058	0.058	0	0
2888	0.059	0.059	0	0	2889	0.057	0.057	0	0
2890	0.058	0.058	0	0	2891	0.059	0.059	0	0
2892	0.057	0.057	0	0	2893	0.058	0.058	0	0
2894	0.059	0.059	0	0	2895	0.057	0.057	0	0
2896	0.058	0.058	0	0	2897	0.059	0.059	0	0
2898	0.057	0.057	0	0	2899	0.058	0.058	0	0
2900	0.059	0.059	0	0	2901	0.057	0.057	0	0
2902	0.058	0.058	0	0	2903	0.059	0.059	0	0
2904	0.057	0.057	0	0	2905	0.058	0.058	0	0
2906	0.058	0.058	0	0	2907	0.06	0.06	0	0
2908	0.058	0.058	0	0	2909	0.059	0.059	0	0
2910	0.06	0.06	0	0	2911	0.057	0.057	0	0
2912	0.06	0.06	0	0	2913	0.061	0.061	0	0
2914	0.057	0.057	0	0	2915	0.061	0.061	0	0
2916	0.061	0.061	0	0	2917	0.057	0.057	0	0
2918	0.061	0.061	0	0	2919	0.061	0.061	0	0
2920	0.057	0.057	0	0	2921	0.062	0.062	0	0
2922	0.061	0.061	0	0	2923	0.057	0.057	0	0
2924	0.062	0.062	0	0	2925	0.061	0.061	0	0
2926	0.057	0.057	0	0	2927	0.062	0.062	0	0
2928	0.061	0.061	0	0	2929	0.057	0.057	0	0
2930	0.062	0.062	0	0	2931	0.061	0.061	0	0
2932	0.057	0.057	0	0	2933	0.062	0.062	0	0
2934	0.061	0.061	0	0	2935	0.057	0.057	0	0
2936	0.062	0.062	0	0	2937	0.061	0.061	0	0
2938	0.057	0.057	0	0	2939	0.062	0.062	0	0
2940	0.061	0.061	0	0	2941	0.057	0.057	0	0
2942	0.058	0.058	0	0	2943	0.054	0.054	0	0
2944	0.054	0.054	0	0	2945	0.054	0.054	0	0
2946	0.054	0.054	0	0	2947	0.054	0.054	0	0
2948	0.054	0.054	0	0	2949	0.054	0.054	0	0
2950	0.054	0.054	0	0	2951	0.054	0.054	0	0
2952	0.054	0.054	0	0	2953	0.054	0.054	0	0
2954	0.054	0.054	0	0	2955	0.057	0.057	0	0
2956	0.028	0.028	0	0	2957	0.06	0.06	0	0
2958	0.06	0.06	0	0	2959	0.06	0.06	0	0
2960	0.06	0.06	0	0	2961	0.06	0.06	0	0
2962	0.06	0.06	0	0	2963	0.06	0.06	0	0
2964	0.06	0.06	0	0	2965	0.06	0.06	0	0
2966	0.061	0.061	0	0	2967	0.029	0.029	0	0
2968	0.029	0.029	0	0	2969	0.058	0.058	0	0
2970	0.059	0.059	0	0	2971	0.058	0.058	0	0
2972	0.059	0.059	0	0	2973	0.029	0.029	0	0
2974	0.058	0.058	0	0	2975	0.059	0.059	0	0
2976	0.057	0.057	0	0	2977	0.058	0.058	0	0
2978	0.059	0.059	0	0	2979	0.057	0.057	0	0
2980	0.058	0.058	0	0	2981	0.059	0.059	0	0
2982	0.057	0.057	0	0	2983	0.058	0.058	0	0
2984	0.059	0.059	0	0	2985	0.058	0.058	0	0
2986	0.058	0.058	0	0	2987	0.059	0.059	0	0
2988	0.058	0.058	0	0	2989	0.058	0.058	0	0
2990	0.059	0.059	0	0	2991	0.058	0.058	0	0
2992	0.058	0.058	0	0	2993	0.06	0.06	0	0
2994	0.058	0.058	0	0	2995	0.058	0.058	0	0
2996	0.059	0.059	0	0	2997	0.06	0.06	0	0
2998	0.057	0.057	0	0	2999	0.06	0.06	0	0
3000	0.061	0.061	0	0	3001	0.057	0.057	0	0
3002	0.061	0.061	0	0	3003	0.061	0.061	0	0
3004	0.057	0.057	0	0	3005	0.061	0.061	0	0
3006	0.061	0.061	0	0	3007	0.057	0.057	0	0
3008	0.062	0.062	0	0	3009	0.061	0.061	0	0
3010	0.057	0.057	0	0	3011	0.062	0.062	0	0
3012	0.061	0.061	0	0	3013	0.057	0.057	0	0
3014	0.062	0.062	0	0	3015	0.061	0.061	0	0
3016	0.057	0.057	0	0	3017	0.062	0.062	0	0
3018	0.061	0.061	0	0	3019	0.057	0.057	0	0
3020	0.062	0.062	0	0	3021	0.061	0.061	0	0
3022	0.057	0.057	0	0	3023	0.062	0.062	0	0
3024	0.061	0.061	0	0	3025	0.057	0.057	0	0
3026	0.062	0.062	0	0	3027	0.061	0.061	0	0
3028	0.057	0.057	0	0	3029	0.058	0.058	0	0
3030	0.054	0.054	0	0	3031	0.054	0.054	0	0
3032	0.054	0.054	0	0	3033	0.054	0.054	0	0
3034	0.054	0.054	0	0	3035	0.054	0.054	0	0
3036	0.054	0.054	0	0	3037	0.054	0.054	0	0
3038	0.054	0.054	0	0	3039	0.054	0.054	0	0
3040	0.054	0.054	0	0	3041	0.054	0.054	0	0
3042	0.057	0.057	0	0	3043	0.029	0.029	0	0
3044	0.06	0.06	0	0	3045	0.06	0.06	0	0
3046	0.06	0.06	0	0	3047	0.06	0.06	0	0
3048	0.06	0.06	0	0	3049	0.06	0.06	0	0
3050	0.06	0.06	0	0	3051	0.06	0.06	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
3052	0.06	0.06	0	0	3053	0.061	0.061	0	0
3054	0.029	0.029	0	0	3055	0.029	0.029	0	0
3056	0.058	0.058	0	0	3057	0.059	0.059	0	0
3058	0.058	0.058	0	0	3059	0.059	0.059	0	0
3060	0.029	0.029	0	0	3061	0.058	0.058	0	0
3062	0.059	0.059	0	0	3063	0.058	0.058	0	0
3064	0.058	0.058	0	0	3065	0.059	0.059	0	0
3066	0.058	0.058	0	0	3067	0.058	0.058	0	0
3068	0.059	0.059	0	0	3069	0.058	0.058	0	0
3070	0.058	0.058	0	0	3071	0.059	0.059	0	0
3072	0.058	0.058	0	0	3073	0.058	0.058	0	0
3074	0.059	0.059	0	0	3075	0.058	0.058	0	0
3076	0.058	0.058	0	0	3077	0.059	0.059	0	0
3078	0.058	0.058	0	0	3079	0.058	0.058	0	0
3080	0.06	0.06	0	0	3081	0.058	0.058	0	0
3082	0.058	0.058	0	0	3083	0.06	0.06	0	0
3084	0.059	0.059	0	0	3085	0.057	0.057	0	0
3086	0.06	0.06	0	0	3087	0.061	0.061	0	0
3088	0.057	0.057	0	0	3089	0.06	0.06	0	0
3090	0.061	0.061	0	0	3091	0.057	0.057	0	0
3092	0.061	0.061	0	0	3093	0.061	0.061	0	0
3094	0.057	0.057	0	0	3095	0.061	0.061	0	0
3096	0.061	0.061	0	0	3097	0.057	0.057	0	0
3098	0.062	0.062	0	0	3099	0.061	0.061	0	0
3100	0.057	0.057	0	0	3101	0.062	0.062	0	0
3102	0.061	0.061	0	0	3103	0.057	0.057	0	0
3104	0.062	0.062	0	0	3105	0.061	0.061	0	0
3106	0.057	0.057	0	0	3107	0.062	0.062	0	0
3108	0.061	0.061	0	0	3109	0.057	0.057	0	0
3110	0.062	0.062	0	0	3111	0.061	0.061	0	0
3112	0.057	0.057	0	0	3113	0.062	0.062	0	0
3114	0.061	0.061	0	0	3115	0.057	0.057	0	0
3116	0.058	0.058	0	0	3117	0.054	0.054	0	0
3118	0.054	0.054	0	0	3119	0.054	0.054	0	0
3120	0.054	0.054	0	0	3121	0.054	0.054	0	0
3122	0.054	0.054	0	0	3123	0.054	0.054	0	0
3124	0.054	0.054	0	0	3125	0.054	0.054	0	0
3126	0.054	0.054	0	0	3127	0.054	0.054	0	0
3128	0.054	0.054	0	0	3129	0.057	0.057	0	0
3130	0.029	0.029	0	0	3131	0.06	0.06	0	0
3132	0.06	0.06	0	0	3133	0.06	0.06	0	0
3134	0.06	0.06	0	0	3135	0.06	0.06	0	0
3136	0.06	0.06	0	0	3137	0.06	0.06	0	0
3138	0.06	0.06	0	0	3139	0.06	0.06	0	0
3140	0.061	0.061	0	0	3141	0.029	0.029	0	0
3142	0.029	0.029	0	0	3143	0.058	0.058	0	0
3144	0.059	0.059	0	0	3145	0.058	0.058	0	0
3146	0.059	0.059	0	0	3147	0.029	0.029	0	0
3148	0.058	0.058	0	0	3149	0.059	0.059	0	0
3150	0.058	0.058	0	0	3151	0.058	0.058	0	0
3152	0.059	0.059	0	0	3153	0.058	0.058	0	0
3154	0.058	0.058	0	0	3155	0.059	0.059	0	0
3156	0.058	0.058	0	0	3157	0.058	0.058	0	0
3158	0.059	0.059	0	0	3159	0.058	0.058	0	0
3160	0.058	0.058	0	0	3161	0.059	0.059	0	0
3162	0.058	0.058	0	0	3163	0.058	0.058	0	0
3164	0.059	0.059	0	0	3165	0.058	0.058	0	0
3166	0.058	0.058	0	0	3167	0.06	0.06	0	0
3168	0.058	0.058	0	0	3169	0.058	0.058	0	0
3170	0.06	0.06	0	0	3171	0.059	0.059	0	0
3172	0.057	0.057	0	0	3173	0.061	0.061	0	0
3174	0.06	0.06	0	0	3175	0.057	0.057	0	0
3176	0.061	0.061	0	0	3177	0.06	0.06	0	0
3178	0.057	0.057	0	0	3179	0.061	0.061	0	0
3180	0.061	0.061	0	0	3181	0.057	0.057	0	0
3182	0.061	0.061	0	0	3183	0.061	0.061	0	0
3184	0.057	0.057	0	0	3185	0.061	0.061	0	0
3186	0.061	0.061	0	0	3187	0.057	0.057	0	0
3188	0.061	0.061	0	0	3189	0.061	0.061	0	0
3190	0.057	0.057	0	0	3191	0.061	0.061	0	0
3192	0.061	0.061	0	0	3193	0.057	0.057	0	0
3194	0.061	0.061	0	0	3195	0.061	0.061	0	0
3196	0.057	0.057	0	0	3197	0.061	0.061	0	0
3198	0.061	0.061	0	0	3199	0.057	0.057	0	0
3200	0.061	0.061	0	0	3201	0.061	0.061	0	0
3202	0.057	0.057	0	0	3203	0.058	0.058	0	0
3204	0.054	0.054	0	0	3205	0.054	0.054	0	0
3206	0.054	0.054	0	0	3207	0.054	0.054	0	0
3208	0.054	0.054	0	0	3209	0.054	0.054	0	0
3210	0.054	0.054	0	0	3211	0.054	0.054	0	0
3212	0.054	0.054	0	0	3213	0.054	0.054	0	0
3214	0.054	0.054	0	0	3215	0.054	0.054	0	0
3216	0.057	0.057	0	0	3217	0.029	0.029	0	0
3218	0.06	0.06	0	0	3219	0.06	0.06	0	0
3220	0.06	0.06	0	0	3221	0.06	0.06	0	0
3222	0.06	0.06	0	0	3223	0.06	0.06	0	0
3224	0.06	0.06	0	0	3225	0.06	0.06	0	0
3226	0.06	0.06	0	0	3227	0.061	0.061	0	0
3228	0.029	0.029	0	0	3229	0.029	0.029	0	0
3230	0.058	0.058	0	0	3231	0.059	0.059	0	0
3232	0.058	0.058	0	0	3233	0.059	0.059	0	0
3234	0.029	0.029	0	0	3235	0.058	0.058	0	0
3236	0.059	0.059	0	0	3237	0.058	0.058	0	0
3238	0.058	0.058	0	0	3239	0.059	0.059	0	0
3240	0.058	0.058	0	0	3241	0.058	0.058	0	0
3242	0.059	0.059	0	0	3243	0.058	0.058	0	0
3244	0.058	0.058	0	0	3245	0.059	0.059	0	0
3246	0.058	0.058	0	0	3247	0.058	0.058	0	0
3248	0.059	0.059	0	0	3249	0.058	0.058	0	0
3250	0.058	0.058	0	0	3251	0.059	0.059	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
3252	0.058	0.058	0	0	3253	0.058	0.058	0	0
3254	0.06	0.06	0	0	3255	0.059	0.059	0	0
3256	0.058	0.058	0	0	3257	0.06	0.06	0	0
3258	0.059	0.059	0	0	3259	0.057	0.057	0	0
3260	0.061	0.061	0	0	3261	0.06	0.06	0	0
3262	0.057	0.057	0	0	3263	0.061	0.061	0	0
3264	0.06	0.06	0	0	3265	0.057	0.057	0	0
3266	0.061	0.061	0	0	3267	0.061	0.061	0	0
3268	0.057	0.057	0	0	3269	0.061	0.061	0	0
3270	0.061	0.061	0	0	3271	0.057	0.057	0	0
3272	0.061	0.061	0	0	3273	0.061	0.061	0	0
3274	0.057	0.057	0	0	3275	0.061	0.061	0	0
3276	0.061	0.061	0	0	3277	0.057	0.057	0	0
3278	0.061	0.061	0	0	3279	0.061	0.061	0	0
3280	0.057	0.057	0	0	3281	0.061	0.061	0	0
3282	0.061	0.061	0	0	3283	0.057	0.057	0	0
3284	0.061	0.061	0	0	3285	0.061	0.061	0	0
3286	0.057	0.057	0	0	3287	0.061	0.061	0	0
3288	0.061	0.061	0	0	3289	0.057	0.057	0	0
3290	0.058	0.058	0	0	3291	0.054	0.054	0	0
3292	0.054	0.054	0	0	3293	0.054	0.054	0	0
3294	0.054	0.054	0	0	3295	0.054	0.054	0	0
3296	0.054	0.054	0	0	3297	0.054	0.054	0	0
3298	0.054	0.054	0	0	3299	0.054	0.054	0	0
3300	0.054	0.054	0	0	3301	0.054	0.054	0	0
3302	0.054	0.054	0	0	3303	0.057	0.057	0	0
3304	0.029	0.029	0	0	3305	0.06	0.06	0	0
3306	0.06	0.06	0	0	3307	0.06	0.06	0	0
3308	0.06	0.06	0	0	3309	0.06	0.06	0	0
3310	0.06	0.06	0	0	3311	0.06	0.06	0	0
3312	0.06	0.06	0	0	3313	0.06	0.06	0	0
3314	0.061	0.061	0	0	3315	0.029	0.029	0	0
3316	0.029	0.029	0	0	3317	0.058	0.058	0	0
3318	0.059	0.059	0	0	3319	0.058	0.058	0	0
3320	0.059	0.059	0	0	3321	0.029	0.029	0	0
3322	0.058	0.058	0	0	3323	0.059	0.059	0	0
3324	0.058	0.058	0	0	3325	0.058	0.058	0	0
3326	0.059	0.059	0	0	3327	0.058	0.058	0	0
3328	0.058	0.058	0	0	3329	0.059	0.059	0	0
3330	0.058	0.058	0	0	3331	0.058	0.058	0	0
3332	0.059	0.059	0	0	3333	0.058	0.058	0	0
3334	0.058	0.058	0	0	3335	0.059	0.059	0	0
3336	0.058	0.058	0	0	3337	0.058	0.058	0	0
3338	0.059	0.059	0	0	3339	0.059	0.059	0	0
3340	0.058	0.058	0	0	3341	0.06	0.06	0	0
3342	0.059	0.059	0	0	3343	0.058	0.058	0	0
3344	0.06	0.06	0	0	3345	0.059	0.059	0	0
3346	0.057	0.057	0	0	3347	0.061	0.061	0	0
3348	0.06	0.06	0	0	3349	0.057	0.057	0	0
3350	0.061	0.061	0	0	3351	0.06	0.06	0	0
3352	0.057	0.057	0	0	3353	0.061	0.061	0	0
3354	0.061	0.061	0	0	3355	0.057	0.057	0	0
3356	0.061	0.061	0	0	3357	0.061	0.061	0	0
3358	0.057	0.057	0	0	3359	0.061	0.061	0	0
3360	0.061	0.061	0	0	3361	0.057	0.057	0	0
3362	0.061	0.061	0	0	3363	0.061	0.061	0	0
3364	0.057	0.057	0	0	3365	0.061	0.061	0	0
3366	0.061	0.061	0	0	3367	0.057	0.057	0	0
3368	0.061	0.061	0	0	3369	0.061	0.061	0	0
3370	0.057	0.057	0	0	3371	0.061	0.061	0	0
3372	0.061	0.061	0	0	3373	0.057	0.057	0	0
3374	0.061	0.061	0	0	3375	0.061	0.061	0	0
3376	0.057	0.057	0	0	3377	0.058	0.058	0	0
3378	0.054	0.054	0	0	3379	0.054	0.054	0	0
3380	0.054	0.054	0	0	3381	0.054	0.054	0	0
3382	0.054	0.054	0	0	3383	0.054	0.054	0	0
3384	0.054	0.054	0	0	3385	0.054	0.054	0	0
3386	0.054	0.054	0	0	3387	0.054	0.054	0	0
3388	0.054	0.054	0	0	3389	0.054	0.054	0	0
3390	0.057	0.057	0	0	3391	0.029	0.029	0	0
3392	0.06	0.06	0	0	3393	0.06	0.06	0	0
3394	0.06	0.06	0	0	3395	0.06	0.06	0	0
3396	0.06	0.06	0	0	3397	0.06	0.06	0	0
3398	0.06	0.06	0	0	3399	0.06	0.06	0	0
3400	0.06	0.06	0	0	3401	0.061	0.061	0	0
3402	0.029	0.029	0	0	3403	0.029	0.029	0	0
3404	0.058	0.058	0	0	3405	0.059	0.059	0	0
3406	0.058	0.058	0	0	3407	0.059	0.059	0	0
3408	0.029	0.029	0	0	3409	0.058	0.058	0	0
3410	0.059	0.059	0	0	3411	0.059	0.059	0	0
3412	0.058	0.058	0	0	3413	0.059	0.059	0	0
3414	0.059	0.059	0	0	3415	0.058	0.058	0	0
3416	0.059	0.059	0	0	3417	0.059	0.059	0	0
3418	0.058	0.058	0	0	3419	0.059	0.059	0	0
3420	0.059	0.059	0	0	3421	0.058	0.058	0	0
3422	0.059	0.059	0	0	3423	0.059	0.059	0	0
3424	0.058	0.058	0	0	3425	0.059	0.059	0	0
3426	0.059	0.059	0	0	3427	0.058	0.058	0	0
3428	0.06	0.06	0	0	3429	0.059	0.059	0	0
3430	0.057	0.057	0	0	3431	0.06	0.06	0	0
3432	0.059	0.059	0	0	3433	0.057	0.057	0	0
3434	0.061	0.061	0	0	3435	0.06	0.06	0	0
3436	0.057	0.057	0	0	3437	0.061	0.061	0	0
3438	0.06	0.06	0	0	3439	0.057	0.057	0	0
3440	0.061	0.061	0	0	3441	0.06	0.06	0	0
3442	0.057	0.057	0	0	3443	0.061	0.061	0	0
3444	0.061	0.061	0	0	3445	0.057	0.057	0	0
3446	0.061	0.061	0	0	3447	0.061	0.061	0	0
3448	0.057	0.057	0	0	3449	0.061	0.061	0	0
3450	0.061	0.061	0	0	3451	0.057	0.057	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
3452	0.061	0.061	0	0	3453	0.061	0.061	0	0
3454	0.057	0.057	0	0	3455	0.061	0.061	0	0
3456	0.061	0.061	0	0	3457	0.057	0.057	0	0
3458	0.061	0.061	0	0	3459	0.061	0.061	0	0
3460	0.057	0.057	0	0	3461	0.061	0.061	0	0
3462	0.061	0.061	0	0	3463	0.057	0.057	0	0
3464	0.057	0.057	0	0	3465	0.054	0.054	0	0
3466	0.054	0.054	0	0	3467	0.054	0.054	0	0
3468	0.054	0.054	0	0	3469	0.054	0.054	0	0
3470	0.054	0.054	0	0	3471	0.054	0.054	0	0
3472	0.054	0.054	0	0	3473	0.054	0.054	0	0
3474	0.054	0.054	0	0	3475	0.054	0.054	0	0
3476	0.054	0.054	0	0	3477	0.057	0.057	0	0
3478	0.029	0.029	0	0	3479	0.06	0.06	0	0
3480	0.06	0.06	0	0	3481	0.06	0.06	0	0
3482	0.06	0.06	0	0	3483	0.06	0.06	0	0
3484	0.06	0.06	0	0	3485	0.06	0.06	0	0
3486	0.06	0.06	0	0	3487	0.06	0.06	0	0
3488	0.061	0.061	0	0	3489	0.029	0.029	0	0
3490	0.029	0.029	0	0	3491	0.058	0.058	0	0
3492	0.059	0.059	0	0	3493	0.058	0.058	0	0
3494	0.059	0.059	0	0	3495	0.029	0.029	0	0
3496	0.058	0.058	0	0	3497	0.059	0.059	0	0
3498	0.059	0.059	0	0	3499	0.058	0.058	0	0
3500	0.059	0.059	0	0	3501	0.059	0.059	0	0
3502	0.058	0.058	0	0	3503	0.059	0.059	0	0
3504	0.059	0.059	0	0	3505	0.058	0.058	0	0
3506	0.059	0.059	0	0	3507	0.059	0.059	0	0
3508	0.058	0.058	0	0	3509	0.059	0.059	0	0
3510	0.059	0.059	0	0	3511	0.058	0.058	0	0
3512	0.059	0.059	0	0	3513	0.059	0.059	0	0
3514	0.058	0.058	0	0	3515	0.06	0.06	0	0
3516	0.059	0.059	0	0	3517	0.057	0.057	0	0
3518	0.06	0.06	0	0	3519	0.059	0.059	0	0
3520	0.057	0.057	0	0	3521	0.061	0.061	0	0
3522	0.06	0.06	0	0	3523	0.057	0.057	0	0
3524	0.061	0.061	0	0	3525	0.06	0.06	0	0
3526	0.057	0.057	0	0	3527	0.061	0.061	0	0
3528	0.06	0.06	0	0	3529	0.057	0.057	0	0
3530	0.061	0.061	0	0	3531	0.06	0.06	0	0
3532	0.057	0.057	0	0	3533	0.061	0.061	0	0
3534	0.061	0.061	0	0	3535	0.057	0.057	0	0
3536	0.061	0.061	0	0	3537	0.061	0.061	0	0
3538	0.057	0.057	0	0	3539	0.061	0.061	0	0
3540	0.061	0.061	0	0	3541	0.057	0.057	0	0
3542	0.061	0.061	0	0	3543	0.061	0.061	0	0
3544	0.057	0.057	0	0	3545	0.061	0.061	0	0
3546	0.061	0.061	0	0	3547	0.057	0.057	0	0
3548	0.061	0.061	0	0	3549	0.061	0.061	0	0
3550	0.057	0.057	0	0	3551	0.057	0.057	0	0
3552	0.054	0.054	0	0	3553	0.054	0.054	0	0
3554	0.054	0.054	0	0	3555	0.054	0.054	0	0
3556	0.054	0.054	0	0	3557	0.054	0.054	0	0
3558	0.054	0.054	0	0	3559	0.054	0.054	0	0
3560	0.054	0.054	0	0	3561	0.054	0.054	0	0
3562	0.054	0.054	0	0	3563	0.054	0.054	0	0
3564	0.057	0.057	0	0	3565	0.029	0.029	0	0
3566	0.06	0.06	0	0	3567	0.06	0.06	0	0
3568	0.06	0.06	0	0	3569	0.06	0.06	0	0
3570	0.06	0.06	0	0	3571	0.06	0.06	0	0
3572	0.06	0.06	0	0	3573	0.06	0.06	0	0
3574	0.06	0.06	0	0	3575	0.061	0.061	0	0
3576	0.029	0.029	0	0	3577	0.029	0.029	0	0
3578	0.058	0.058	0	0	3579	0.059	0.059	0	0
3580	0.058	0.058	0	0	3581	0.059	0.059	0	0
3582	0.03	0.03	0	0	3583	0.058	0.058	0	0
3584	0.059	0.059	0	0	3585	0.059	0.059	0	0
3586	0.058	0.058	0	0	3587	0.059	0.059	0	0
3588	0.059	0.059	0	0	3589	0.058	0.058	0	0
3590	0.059	0.059	0	0	3591	0.059	0.059	0	0
3592	0.058	0.058	0	0	3593	0.059	0.059	0	0
3594	0.059	0.059	0	0	3595	0.058	0.058	0	0
3596	0.059	0.059	0	0	3597	0.059	0.059	0	0
3598	0.058	0.058	0	0	3599	0.059	0.059	0	0
3600	0.059	0.059	0	0	3601	0.057	0.057	0	0
3602	0.06	0.06	0	0	3603	0.059	0.059	0	0
3604	0.057	0.057	0	0	3605	0.06	0.06	0	0
3606	0.059	0.059	0	0	3607	0.057	0.057	0	0
3608	0.061	0.061	0	0	3609	0.06	0.06	0	0
3610	0.057	0.057	0	0	3611	0.061	0.061	0	0
3612	0.06	0.06	0	0	3613	0.057	0.057	0	0
3614	0.061	0.061	0	0	3615	0.06	0.06	0	0
3616	0.057	0.057	0	0	3617	0.061	0.061	0	0
3618	0.06	0.06	0	0	3619	0.057	0.057	0	0
3620	0.061	0.061	0	0	3621	0.06	0.06	0	0
3622	0.057	0.057	0	0	3623	0.061	0.061	0	0
3624	0.06	0.06	0	0	3625	0.057	0.057	0	0
3626	0.061	0.061	0	0	3627	0.06	0.06	0	0
3628	0.057	0.057	0	0	3629	0.061	0.061	0	0
3630	0.06	0.06	0	0	3631	0.057	0.057	0	0
3632	0.061	0.061	0	0	3633	0.06	0.06	0	0
3634	0.057	0.057	0	0	3635	0.061	0.061	0	0
3636	0.06	0.06	0	0	3637	0.057	0.057	0	0
3638	0.057	0.057	0	0	3639	0.054	0.054	0	0
3640	0.054	0.054	0	0	3641	0.054	0.054	0	0
3642	0.054	0.054	0	0	3643	0.054	0.054	0	0
3644	0.054	0.054	0	0	3645	0.054	0.054	0	0
3646	0.054	0.054	0	0	3647	0.054	0.054	0	0
3648	0.054	0.054	0	0	3649	0.054	0.054	0	0
3650	0.054	0.054	0	0	3651	0.057	0.057	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
3652	0.029	0.029	0	0	3653	0.06	0.06	0	0
3654	0.06	0.06	0	0	3655	0.06	0.06	0	0
3656	0.06	0.06	0	0	3657	0.06	0.06	0	0
3658	0.06	0.06	0	0	3659	0.06	0.06	0	0
3660	0.06	0.06	0	0	3661	0.06	0.06	0	0
3662	0.061	0.061	0	0	3663	0.029	0.029	0	0
3664	0.029	0.029	0	0	3665	0.057	0.057	0	0
3666	0.059	0.059	0	0	3667	0.057	0.057	0	0
3668	0.059	0.059	0	0	3669	0.03	0.03	0	0
3670	0.057	0.057	0	0	3671	0.059	0.059	0	0
3672	0.059	0.059	0	0	3673	0.057	0.057	0	0
3674	0.059	0.059	0	0	3675	0.059	0.059	0	0
3676	0.057	0.057	0	0	3677	0.059	0.059	0	0
3678	0.059	0.059	0	0	3679	0.057	0.057	0	0
3680	0.059	0.059	0	0	3681	0.059	0.059	0	0
3682	0.057	0.057	0	0	3683	0.059	0.059	0	0
3684	0.059	0.059	0	0	3685	0.057	0.057	0	0
3686	0.059	0.059	0	0	3687	0.059	0.059	0	0
3688	0.057	0.057	0	0	3689	0.059	0.059	0	0
3690	0.059	0.059	0	0	3691	0.057	0.057	0	0
3692	0.06	0.06	0	0	3693	0.06	0.06	0	0
3694	0.057	0.057	0	0	3695	0.061	0.061	0	0
3696	0.06	0.06	0	0	3697	0.057	0.057	0	0
3698	0.061	0.061	0	0	3699	0.06	0.06	0	0
3700	0.057	0.057	0	0	3701	0.061	0.061	0	0
3702	0.06	0.06	0	0	3703	0.057	0.057	0	0
3704	0.061	0.061	0	0	3705	0.06	0.06	0	0
3706	0.057	0.057	0	0	3707	0.061	0.061	0	0
3708	0.06	0.06	0	0	3709	0.057	0.057	0	0
3710	0.061	0.061	0	0	3711	0.06	0.06	0	0
3712	0.057	0.057	0	0	3713	0.061	0.061	0	0
3714	0.06	0.06	0	0	3715	0.057	0.057	0	0
3716	0.061	0.061	0	0	3717	0.06	0.06	0	0
3718	0.057	0.057	0	0	3719	0.061	0.061	0	0
3720	0.06	0.06	0	0	3721	0.057	0.057	0	0
3722	0.061	0.061	0	0	3723	0.06	0.06	0	0
3724	0.057	0.057	0	0	3725	0.057	0.057	0	0
3726	0.054	0.054	0	0	3727	0.054	0.054	0	0
3728	0.054	0.054	0	0	3729	0.054	0.054	0	0
3730	0.054	0.054	0	0	3731	0.054	0.054	0	0
3732	0.054	0.054	0	0	3733	0.054	0.054	0	0
3734	0.054	0.054	0	0	3735	0.054	0.054	0	0
3736	0.054	0.054	0	0	3737	0.054	0.054	0	0
3738	0.057	0.057	0	0	3739	0.029	0.029	0	0
3740	0.06	0.06	0	0	3741	0.06	0.06	0	0
3742	0.06	0.06	0	0	3743	0.06	0.06	0	0
3744	0.06	0.06	0	0	3745	0.06	0.06	0	0
3746	0.06	0.06	0	0	3747	0.06	0.06	0	0
3748	0.06	0.06	0	0	3749	0.061	0.061	0	0
3750	0.029	0.029	0	0	3751	0.029	0.029	0	0
3752	0.057	0.057	0	0	3753	0.059	0.059	0	0
3754	0.057	0.057	0	0	3755	0.059	0.059	0	0
3756	0.03	0.03	0	0	3757	0.057	0.057	0	0
3758	0.059	0.059	0	0	3759	0.06	0.06	0	0
3760	0.057	0.057	0	0	3761	0.059	0.059	0	0
3762	0.06	0.06	0	0	3763	0.057	0.057	0	0
3764	0.059	0.059	0	0	3765	0.06	0.06	0	0
3766	0.057	0.057	0	0	3767	0.059	0.059	0	0
3768	0.06	0.06	0	0	3769	0.057	0.057	0	0
3770	0.059	0.059	0	0	3771	0.06	0.06	0	0
3772	0.057	0.057	0	0	3773	0.059	0.059	0	0
3774	0.06	0.06	0	0	3775	0.057	0.057	0	0
3776	0.059	0.059	0	0	3777	0.06	0.06	0	0
3778	0.057	0.057	0	0	3779	0.06	0.06	0	0
3780	0.06	0.06	0	0	3781	0.057	0.057	0	0
3782	0.061	0.061	0	0	3783	0.06	0.06	0	0
3784	0.057	0.057	0	0	3785	0.061	0.061	0	0
3786	0.06	0.06	0	0	3787	0.057	0.057	0	0
3788	0.061	0.061	0	0	3789	0.06	0.06	0	0
3790	0.057	0.057	0	0	3791	0.061	0.061	0	0
3792	0.06	0.06	0	0	3793	0.057	0.057	0	0
3794	0.061	0.061	0	0	3795	0.06	0.06	0	0
3796	0.057	0.057	0	0	3797	0.061	0.061	0	0
3798	0.06	0.06	0	0	3799	0.057	0.057	0	0
3800	0.061	0.061	0	0	3801	0.06	0.06	0	0
3802	0.057	0.057	0	0	3803	0.061	0.061	0	0
3804	0.06	0.06	0	0	3805	0.057	0.057	0	0
3806	0.061	0.061	0	0	3807	0.06	0.06	0	0
3808	0.057	0.057	0	0	3809	0.061	0.061	0	0
3810	0.06	0.06	0	0	3811	0.057	0.057	0	0
3812	0.057	0.057	0	0	3813	0.054	0.054	0	0
3814	0.054	0.054	0	0	3815	0.054	0.054	0	0
3816	0.054	0.054	0	0	3817	0.054	0.054	0	0
3818	0.054	0.054	0	0	3819	0.054	0.054	0	0
3820	0.054	0.054	0	0	3821	0.054	0.054	0	0
3822	0.054	0.054	0	0	3823	0.054	0.054	0	0
3824	0.054	0.054	0	0	3825	0.057	0.057	0	0
3826	0.029	0.029	0	0	3827	0.06	0.06	0	0
3828	0.06	0.06	0	0	3829	0.06	0.06	0	0
3830	0.06	0.06	0	0	3831	0.06	0.06	0	0
3832	0.06	0.06	0	0	3833	0.06	0.06	0	0
3834	0.06	0.06	0	0	3835	0.06	0.06	0	0
3836	0.061	0.061	0	0	3838	0.028	0.028	0	0
3840	0.357	0.357	0	0	3848	0.055	0.055	0	0
3850	0.054	0.054	0	0	3853	0.054	0.054	0	0
3856	0.053	0.053	0	0	3859	0.053	0.053	0	0
3862	0.053	0.053	0	0	3865	0.053	0.053	0	0
3868	0.053	0.053	0	0	3871	0.052	0.052	0	0
3981	0.046	0.046	0	0	3982	0.045	0.045	0	0
3983	0.045	0.045	0	0	3984	0.048	0.048	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
3985	0.049	0.049	0	0	3986	0.05	0.05	0	0
3987	0.049	0.049	0	0	3988	0.049	0.049	0	0
3989	0.045	0.045	0	0	3990	0.049	0.049	0	0
3991	0.049	0.049	0	0	3992	0.05	0.05	0	0
3993	0.05	0.05	0	0	3994	0.05	0.05	0	0
3995	0.051	0.051	0	0	3996	0.051	0.051	0	0
3997	0.051	0.051	0	0	3998	0.047	0.047	0	0
3999	0.051	0.051	0	0	4000	0.026	0.026	0	0
4001	0.029	0.029	0	0	4002	0.059	0.059	0	0
4003	0.059	0.059	0	0	4004	0.059	0.059	0	0
4005	0.059	0.059	0	0	4006	0.059	0.059	0	0
4007	0.059	0.059	0	0	4008	0.059	0.059	0	0
4009	0.059	0.059	0	0	4010	0.059	0.059	0	0
4011	0.059	0.059	0	0	4012	0.059	0.059	0	0
4013	0.059	0.059	0	0	4014	0.059	0.059	0	0
4015	0.059	0.059	0	0	4016	0.059	0.059	0	0
4017	0.059	0.059	0	0	4018	0.059	0.059	0	0
4019	0.059	0.059	0	0	4020	0.059	0.059	0	0
4021	0.059	0.059	0	0	4022	0.059	0.059	0	0
4023	0.053	0.053	0	0	4024	0.051	0.051	0	0
4025	0.059	0.059	0	0	4026	0.061	0.061	0	0
4027	0.061	0.061	0	0	4028	0.062	0.062	0	0
4029	0.062	0.062	0	0	4030	0.062	0.062	0	0
4031	0.062	0.062	0	0	4032	0.062	0.062	0	0
4033	0.064	0.064	0	0	4034	0.061	0.061	0	0
4035	0.046	0.046	0	0	4036	0.043	0.043	0	0
4037	0.048	0.048	0	0	4038	0.05	0.05	0	0
4039	0.051	0.051	0	0	4040	0.035	0.035	0	0
4041	0.053	0.053	0	0	4042	0.054	0.054	0	0
4043	0.055	0.055	0	0	4044	0.055	0.055	0	0
4045	0.055	0.055	0	0	4046	0.025	0.025	0	0
4047	0.054	0.054	0	0	4048	0.054	0.054	0	0
4049	0.054	0.054	0	0	4050	0.054	0.054	0	0
4051	0.054	0.054	0	0	4052	0.053	0.053	0	0
4053	0.052	0.052	0	0	4054	0.052	0.052	0	0
4055	0.026	0.026	0	0	4056	0.029	0.029	0	0
4057	0.059	0.059	0	0	4058	0.059	0.059	0	0
4059	0.059	0.059	0	0	4060	0.059	0.059	0	0
4061	0.059	0.059	0	0	4062	0.059	0.059	0	0
4063	0.059	0.059	0	0	4064	0.059	0.059	0	0
4065	0.059	0.059	0	0	4066	0.059	0.059	0	0
4067	0.059	0.059	0	0	4068	0.059	0.059	0	0
4069	0.059	0.059	0	0	4070	0.059	0.059	0	0
4071	0.059	0.059	0	0	4072	0.059	0.059	0	0
4073	0.059	0.059	0	0	4074	0.059	0.059	0	0
4075	0.059	0.059	0	0	4076	0.059	0.059	0	0
4077	0.059	0.059	0	0	4078	0.055	0.055	0	0
4079	0.053	0.053	0	0	4080	0.057	0.057	0	0
4081	0.06	0.06	0	0	4082	0.061	0.061	0	0
4083	0.061	0.061	0	0	4084	0.061	0.061	0	0
4085	0.061	0.061	0	0	4086	0.061	0.061	0	0
4087	0.061	0.061	0	0	4088	0.058	0.058	0	0
4089	0.05	0.05	0	0	4090	0.036	0.036	0	0
4091	0.049	0.049	0	0	4092	0.046	0.046	0	0
4093	0.04	0.04	0	0	4094	0.051	0.051	0	0
4095	0.052	0.052	0	0	4096	0.054	0.054	0	0
4097	0.056	0.056	0	0	4098	0.058	0.058	0	0
4099	0.06	0.06	0	0	4100	0.06	0.06	0	0
4101	0.059	0.059	0	0	4102	0.058	0.058	0	0
4103	0.057	0.057	0	0	4104	0.057	0.057	0	0
4105	0.057	0.057	0	0	4106	0.056	0.056	0	0
4107	0.055	0.055	0	0	4108	0.053	0.053	0	0
4109	0.051	0.051	0	0	4110	0.025	0.025	0	0
4111	0.029	0.029	0	0	4112	0.059	0.059	0	0
4113	0.059	0.059	0	0	4114	0.059	0.059	0	0
4115	0.059	0.059	0	0	4116	0.059	0.059	0	0
4117	0.059	0.059	0	0	4118	0.059	0.059	0	0
4119	0.059	0.059	0	0	4120	0.059	0.059	0	0
4121	0.059	0.059	0	0	4122	0.059	0.059	0	0
4123	0.059	0.059	0	0	4124	0.059	0.059	0	0
4125	0.059	0.059	0	0	4126	0.059	0.059	0	0
4127	0.059	0.059	0	0	4128	0.059	0.059	0	0
4129	0.059	0.059	0	0	4130	0.059	0.059	0	0
4131	0.059	0.059	0	0	4132	0.059	0.059	0	0
4133	0.057	0.057	0	0	4134	0.055	0.055	0	0
4135	0.057	0.057	0	0	4136	0.059	0.059	0	0
4137	0.06	0.06	0	0	4138	0.061	0.061	0	0
4139	0.061	0.061	0	0	4140	0.061	0.061	0	0
4141	0.061	0.061	0	0	4142	0.061	0.061	0	0
4143	0.054	0.054	0	0	4144	0.046	0.046	0	0
4145	0.043	0.043	0	0	4146	0.045	0.045	0	0
4147	0.048	0.048	0	0	4148	0.051	0.051	0	0
4149	0.052	0.052	0	0	4150	0.054	0.054	0	0
4151	0.056	0.056	0	0	4152	0.059	0.059	0	0
4153	0.062	0.062	0	0	4154	0.064	0.064	0	0
4155	0.063	0.063	0	0	4156	0.062	0.062	0	0
4157	0.06	0.06	0	0	4158	0.059	0.059	0	0
4159	0.059	0.059	0	0	4160	0.058	0.058	0	0
4161	0.057	0.057	0	0	4162	0.056	0.056	0	0
4163	0.054	0.054	0	0	4164	0.051	0.051	0	0
4165	0.025	0.025	0	0	4166	0.029	0.029	0	0
4167	0.059	0.059	0	0	4168	0.059	0.059	0	0
4169	0.059	0.059	0	0	4170	0.059	0.059	0	0
4171	0.059	0.059	0	0	4172	0.059	0.059	0	0
4173	0.059	0.059	0	0	4174	0.059	0.059	0	0
4175	0.059	0.059	0	0	4176	0.059	0.059	0	0
4177	0.059	0.059	0	0	4178	0.059	0.059	0	0
4179	0.059	0.059	0	0	4180	0.059	0.059	0	0
4181	0.059	0.059	0	0	4182	0.059	0.059	0	0
4183	0.059	0.059	0	0	4184	0.059	0.059	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
4185	0.059	0.059	0	0	4186	0.059	0.059	0	0
4187	0.059	0.059	0	0	4188	0.057	0.057	0	0
4189	0.056	0.056	0	0	4190	0.058	0.058	0	0
4191	0.059	0.059	0	0	4192	0.06	0.06	0	0
4193	0.061	0.061	0	0	4194	0.061	0.061	0	0
4195	0.061	0.061	0	0	4196	0.061	0.061	0	0
4197	0.061	0.061	0	0	4198	0.053	0.053	0	0
4199	0.044	0.044	0	0	4200	0.045	0.045	0	0
4201	0.048	0.048	0	0	4202	0.049	0.049	0	0
4203	0.051	0.051	0	0	4204	0.052	0.052	0	0
4205	0.054	0.054	0	0	4206	0.057	0.057	0	0
4207	0.06	0.06	0	0	4208	0.063	0.063	0	0
4209	0.066	0.066	0	0	4210	0.025	0.025	0	0
4211	0.051	0.051	0	0	4212	0.053	0.053	0	0
4213	0.064	0.064	0	0	4214	0.055	0.055	0	0
4215	0.062	0.062	0	0	4216	0.058	0.058	0	0
4217	0.059	0.059	0	0	4218	0.06	0.06	0	0
4219	0.057	0.057	0	0	4220	0.058	0.058	0	0
4221	0.047	0.047	0	0	4222	0.045	0.045	0	0
4223	0.049	0.049	0	0	4224	0.042	0.042	0	0
4225	0.05	0.05	0	0	4226	0.044	0.044	0	0
4227	0.029	0.029	0	0	4228	0.059	0.059	0	0
4229	0.059	0.059	0	0	4230	0.059	0.059	0	0
4231	0.059	0.059	0	0	4232	0.059	0.059	0	0
4233	0.059	0.059	0	0	4234	0.059	0.059	0	0
4235	0.059	0.059	0	0	4236	0.059	0.059	0	0
4237	0.059	0.059	0	0	4238	0.059	0.059	0	0
4239	0.059	0.059	0	0	4240	0.059	0.059	0	0
4241	0.059	0.059	0	0	4242	0.059	0.059	0	0
4243	0.059	0.059	0	0	4244	0.059	0.059	0	0
4245	0.059	0.059	0	0	4246	0.059	0.059	0	0
4247	0.059	0.059	0	0	4248	0.059	0.059	0	0
4249	0.058	0.058	0	0	4250	0.057	0.057	0	0
4251	0.058	0.058	0	0	4252	0.059	0.059	0	0
4253	0.06	0.06	0	0	4254	0.06	0.06	0	0
4255	0.06	0.06	0	0	4256	0.06	0.06	0	0
4257	0.06	0.06	0	0	4258	0.06	0.06	0	0
4259	0.053	0.053	0	0	4260	0.052	0.052	0	0
4261	0.054	0.054	0	0	4262	0.057	0.057	0	0
4263	0.063	0.063	0	0	4264	0.025	0.025	0	0
4265	0.051	0.051	0	0	4266	0.052	0.052	0	0
4267	0.054	0.054	0	0	4268	0.068	0.068	0	0
4269	0.055	0.055	0	0	4270	0.056	0.056	0	0
4271	0.056	0.056	0	0	4272	0.055	0.055	0	0
4273	0.057	0.057	0	0	4274	0.06	0.06	0	0
4275	0.064	0.064	0	0	4276	0.039	0.039	0	0
4277	0.043	0.043	0	0	4278	0.034	0.034	0	0
4279	0.046	0.046	0	0	4280	0.048	0.048	0	0
4281	0.049	0.049	0	0	4282	0.049	0.049	0	0
4283	0.046	0.046	0	0	4284	0.05	0.05	0	0
4285	0.029	0.029	0	0	4286	0.059	0.059	0	0
4287	0.059	0.059	0	0	4288	0.059	0.059	0	0
4289	0.059	0.059	0	0	4290	0.059	0.059	0	0
4291	0.059	0.059	0	0	4292	0.059	0.059	0	0
4293	0.059	0.059	0	0	4294	0.059	0.059	0	0
4295	0.059	0.059	0	0	4296	0.059	0.059	0	0
4297	0.059	0.059	0	0	4298	0.059	0.059	0	0
4299	0.059	0.059	0	0	4300	0.059	0.059	0	0
4301	0.059	0.059	0	0	4302	0.059	0.059	0	0
4303	0.059	0.059	0	0	4304	0.059	0.059	0	0
4305	0.059	0.059	0	0	4306	0.059	0.059	0	0
4307	0.058	0.058	0	0	4308	0.058	0.058	0	0
4309	0.059	0.059	0	0	4310	0.059	0.059	0	0
4311	0.06	0.06	0	0	4312	0.06	0.06	0	0
4313	0.06	0.06	0	0	4314	0.06	0.06	0	0
4315	0.06	0.06	0	0	4316	0.06	0.06	0	0
4317	0.056	0.056	0	0	4318	0.051	0.051	0	0
4319	0.025	0.025	0	0	4320	0.05	0.05	0	0
4321	0.052	0.052	0	0	4322	0.052	0.052	0	0
4323	0.052	0.052	0	0	4324	0.053	0.053	0	0
4325	0.053	0.053	0	0	4326	0.053	0.053	0	0
4327	0.054	0.054	0	0	4328	0.056	0.056	0	0
4329	0.06	0.06	0	0	4330	0.024	0.024	0	0
4331	0.067	0.067	0	0	4332	0.034	0.034	0	0
4333	0.041	0.041	0	0	4334	0.044	0.044	0	0
4335	0.045	0.045	0	0	4336	0.045	0.045	0	0
4337	0.044	0.044	0	0	4338	0.042	0.042	0	0
4339	0.036	0.036	0	0	4340	0.026	0.026	0	0
4341	0.057	0.057	0	0	4342	0.029	0.029	0	0
4343	0.059	0.059	0	0	4344	0.059	0.059	0	0
4345	0.059	0.059	0	0	4346	0.059	0.059	0	0
4347	0.059	0.059	0	0	4348	0.059	0.059	0	0
4349	0.059	0.059	0	0	4350	0.059	0.059	0	0
4351	0.059	0.059	0	0	4352	0.059	0.059	0	0
4353	0.059	0.059	0	0	4354	0.059	0.059	0	0
4355	0.059	0.059	0	0	4356	0.059	0.059	0	0
4357	0.059	0.059	0	0	4358	0.059	0.059	0	0
4359	0.059	0.059	0	0	4360	0.059	0.059	0	0
4361	0.059	0.059	0	0	4362	0.059	0.059	0	0
4363	0.059	0.059	0	0	4364	0.059	0.059	0	0
4365	0.059	0.059	0	0	4366	0.059	0.059	0	0
4367	0.059	0.059	0	0	4368	0.06	0.06	0	0
4369	0.06	0.06	0	0	4370	0.06	0.06	0	0
4371	0.06	0.06	0	0	4372	0.06	0.06	0	0
4373	0.06	0.06	0	0	4374	0.063	0.063	0	0
4375	0.025	0.025	0	0	4376	0.05	0.05	0	0
4377	0.051	0.051	0	0	4378	0.051	0.051	0	0
4379	0.05	0.05	0	0	4380	0.05	0.05	0	0
4381	0.051	0.051	0	0	4382	0.05	0.05	0	0
4383	0.046	0.046	0	0	4384	0.051	0.051	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
4385	0.051	0.051	0	0	4386	0.053	0.053	0	0
4387	0.042	0.042	0	0	4388	0.044	0.044	0	0
4389	0.041	0.041	0	0	4390	0.041	0.041	0	0
4391	0.041	0.041	0	0	4392	0.04	0.04	0	0
4393	0.037	0.037	0	0	4394	0.034	0.034	0	0
4395	0.032	0.032	0	0	4396	0.014	0.014	0	0
4397	0.015	0.015	0	0	4398	0.026	0.026	0	0
4399	0.026	0.026	0	0	4400	0.031	0.031	0	0
4401	0.031	0.031	0	0	4402	0.019	0.019	0	0
4403	0.017	0.017	0	0	4404	0.022	0.022	0	0
4405	0.022	0.022	0	0	4406	0.028	0.028	0	0
4407	0.035	0.035	0	0	4408	0.013	0.013	0	0
4409	0.015	0.015	0	0	4410	0.069	0.069	0	0
4411	0.04	0.04	0	0	4412	0.04	0.04	0	0
4413	0.04	0.04	0	0	4414	0.046	0.046	0	0
4415	0.029	0.029	0	0	4416	0.025	0.025	0	0
4417	0.029	0.029	0	0	4418	0.033	0.033	0	0
4419	0.073	0.073	0	0	4420	0.066	0.066	0	0
4421	0.072	0.072	0	0	4422	0.083	0.083	0	0
4423	0.027	0.027	0	0	4424	0.041	0.041	0	0
4425	0.04	0.04	0	0	4426	0.026	0.026	0	0
4427	0.031	0.031	0	0	4428	0.029	0.029	0	0
4429	0.025	0.025	0	0	4430	0.076	0.076	0	0
4431	0.02	0.02	0	0	4432	0.033	0.033	0	0
4433	0.063	0.063	0	0	4434	0.076	0.076	0	0
4435	0.058	0.058	0	0	4436	0.055	0.055	0	0
4437	0.047	0.047	0	0	4438	0.043	0.043	0	0
4439	0.041	0.041	0	0	4440	0.041	0.041	0	0
4441	0.024	0.024	0	0	4442	0.049	0.049	0	0
4443	0.029	0.029	0	0	4444	0.025	0.025	0	0
4445	0.041	0.041	0	0	4446	0.019	0.019	0	0
4447	0.034	0.034	0	0	4448	0.057	0.057	0	0
4449	0.028	0.028	0	0	4450	0.059	0.059	0	0
4451	0.064	0.064	0	0	4452	0.056	0.056	0	0
4453	0.055	0.055	0	0	4454	0.041	0.041	0	0
4455	0.051	0.051	0	0	4456	0.05	0.05	0	0
4457	0.046	0.046	0	0	4458	0.029	0.029	0	0
4459	0.025	0.025	0	0	4460	0.027	0.027	0	0
4461	0.029	0.029	0	0	4462	0.055	0.055	0	0
4463	0.061	0.061	0	0	4464	0.052	0.052	0	0
4465	0.065	0.065	0	0	4466	0.06	0.06	0	0
4467	0.071	0.071	0	0	4468	0.054	0.054	0	0
4469	0.067	0.067	0	0	4470	0.029	0.029	0	0
4471	0.025	0.025	0	0	4472	0.058	0.058	0	0
4473	0.027	0.027	0	0	4474	0.026	0.026	0	0
4475	0.064	0.064	0	0	4476	0.068	0.068	0	0
4477	0.029	0.029	0	0	4478	0.049	0.049	0	0
4479	0.04	0.04	0	0	4480	0.061	0.061	0	0
4481	0.069	0.069	0	0	4482	0.046	0.046	0	0
4483	0.058	0.058	0	0	4484	0.029	0.029	0	0
4485	0.025	0.025	0	0	4486	0.043	0.043	0	0
4487	0.024	0.024	0	0	4488	0.023	0.023	0	0
4489	0.059	0.059	0	0	4490	0.028	0.028	0	0
4491	0.047	0.047	0	0	4492	0.043	0.043	0	0
4493	0.078	0.078	0	0	4494	0.053	0.053	0	0
4495	0.064	0.064	0	0	4496	0.054	0.054	0	0
4497	0.07	0.07	0	0	4498	0.029	0.029	0	0
4499	0.025	0.025	0	0	4500	0.048	0.048	0	0
4501	0.033	0.033	0	0	4502	0.026	0.026	0	0
4503	0.058	0.058	0	0	4504	0.046	0.046	0	0
4505	0.035	0.035	0	0	4506	0.041	0.041	0	0
4507	0.054	0.054	0	0	4508	0.049	0.049	0	0
4509	0.041	0.041	0	0	4510	0.067	0.067	0	0
4511	0.025	0.025	0	0	4512	0.029	0.029	0	0
4513	0.024	0.024	0	0	4514	0.024	0.024	0	0
4515	0.039	0.039	0	0	4516	0.035	0.035	0	0
4517	0.031	0.031	0	0	4518	0.065	0.065	0	0
4519	0.05	0.05	0	0	4520	0.061	0.061	0	0
4521	0.045	0.045	0	0	4522	0.045	0.045	0	0
4523	0.055	0.055	0	0	4524	0.048	0.048	0	0
4525	0.058	0.058	0	0	4526	0.051	0.051	0	0
4527	0.029	0.029	0	0	4528	0.024	0.024	0	0
4529	0.057	0.057	0	0	4530	0.033	0.033	0	0
4531	0.03	0.03	0	0	4532	0.064	0.064	0	0
4533	0.028	0.028	0	0	4534	0.068	0.068	0	0
4535	0.048	0.048	0	0	4536	0.054	0.054	0	0
4537	0.057	0.057	0	0	4538	0.059	0.059	0	0
4539	0.081	0.081	0	0	4540	0.029	0.029	0	0
4541	0.023	0.023	0	0	4542	0.061	0.061	0	0
4543	0.036	0.036	0	0	4544	0.023	0.023	0	0
4545	0.058	0.058	0	0	4546	0.074	0.074	0	0
4547	0.057	0.057	0	0	4548	0.08	0.08	0	0
4549	0.058	0.058	0	0	4550	0.057	0.057	0	0
4551	0.029	0.029	0	0	4552	0.021	0.021	0	0
4553	0.056	0.056	0	0	4554	0.07	0.07	0	0
4555	0.035	0.035	0	0	4556	0.028	0.028	0	0
4557	0.065	0.065	0	0	4558	0.06	0.06	0	0
4560	0.061	0.061	0	0	4561	0.059	0.059	0	0
4562	0.056	0.056	0	0	4563	0.053	0.053	0	0
4564	0.088	0.088	0	0	4565	0.029	0.029	0	0
4566	0.017	0.017	0	0	4567	0.047	0.047	0	0
4568	0.029	0.029	0	0	4569	0.038	0.038	0	0
4570	0.058	0.058	0	0	4571	0.029	0.029	0	0
4572	0.068	0.068	0	0	4573	0.07	0.07	0	0
4574	0.064	0.064	0	0	4575	0.057	0.057	0	0
4576	0.052	0.052	0	0	4577	0.047	0.047	0	0
4578	0.029	0.029	0	0	4579	0.017	0.017	0	0
4580	0.055	0.055	0	0	4581	0.047	0.047	0	0
4582	0.023	0.023	0	0	4583	0.032	0.032	0	0
4584	0.047	0.047	0	0	4585	0.068	0.068	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
4586	0.057	0.057	0	0	4587	0.054	0.054	0	0
4588	0.052	0.052	0	0	4589	0.08	0.08	0	0
4590	0.05	0.05	0	0	4591	0.051	0.051	0	0
4592	0.029	0.029	0	0	4593	0.017	0.017	0	0
4594	0.036	0.036	0	0	4595	0.056	0.056	0	0
4596	0.021	0.021	0	0	4597	0.029	0.029	0	0
4598	0.035	0.035	0	0	4599	0.045	0.045	0	0
4600	0.053	0.053	0	0	4601	0.054	0.054	0	0
4602	0.074	0.074	0	0	4603	0.054	0.054	0	0
4604	0.065	0.065	0	0	4605	0.055	0.055	0	0
4606	0.029	0.029	0	0	4607	0.018	0.018	0	0
4608	0.056	0.056	0	0	4609	0.049	0.049	0	0
4610	0.03	0.03	0	0	4611	0.029	0.029	0	0
4612	0.059	0.059	0	0	4613	0.06	0.06	0	0
4614	0.057	0.057	0	0	4615	0.056	0.056	0	0
4616	0.048	0.048	0	0	4617	0.057	0.057	0	0
4618	0.029	0.029	0	0	4619	0.019	0.019	0	0
4620	0.064	0.064	0	0	4621	0.058	0.058	0	0
4622	0.055	0.055	0	0	4623	0.033	0.033	0	0
4624	0.029	0.029	0	0	4625	0.056	0.056	0	0
4626	0.071	0.071	0	0	4627	0.055	0.055	0	0
4628	0.028	0.028	0	0	4629	0.056	0.056	0	0
4630	0.058	0.058	0	0	4631	0.029	0.029	0	0
4632	0.019	0.019	0	0	4633	0.045	0.045	0	0
4634	0.059	0.059	0	0	4635	0.066	0.066	0	0
4636	0.036	0.036	0	0	4637	0.026	0.026	0	0
4638	0.03	0.03	0	0	4639	0.051	0.051	0	0
4640	0.054	0.054	0	0	4641	0.058	0.058	0	0
4642	0.057	0.057	0	0	4643	0.046	0.046	0	0
4644	0.06	0.06	0	0	4645	0.029	0.029	0	0
4646	0.02	0.02	0	0	4647	0.029	0.029	0	0
4648	0.063	0.063	0	0	4649	0.064	0.064	0	0
4650	0.042	0.042	0	0	4651	0.052	0.052	0	0
4652	0.027	0.027	0	0	4653	0.032	0.032	0	0
4654	0.057	0.057	0	0	4655	0.059	0.059	0	0
4656	0.06	0.06	0	0	4657	0.063	0.063	0	0
4658	0.044	0.044	0	0	4659	0.031	0.031	0	0
4660	0.029	0.029	0	0	4661	0.022	0.022	0	0
4662	0.034	0.034	0	0	4663	0.07	0.07	0	0
4664	0.02	0.02	0	0	4665	0.056	0.056	0	0
4666	0.024	0.024	0	0	4667	0.036	0.036	0	0
4668	0.061	0.061	0	0	4669	0.06	0.06	0	0
4670	0.019	0.019	0	0	4671	0.081	0.081	0	0
4672	0.06	0.06	0	0	4673	0.039	0.039	0	0
4674	0.055	0.055	0	0	4675	0.029	0.029	0	0
4676	0.025	0.025	0	0	4677	0.068	0.068	0	0
4678	0.076	0.076	0	0	4679	0.033	0.033	0	0
4680	0.039	0.039	0	0	4681	0.071	0.071	0	0
4682	0.061	0.061	0	0	4683	0.047	0.047	0	0
4684	0.033	0.033	0	0	4685	0.088	0.088	0	0
4686	0.029	0.029	0	0	4687	0.031	0.031	0	0
4688	0.078	0.078	0	0	4689	0.075	0.075	0	0
4690	0.035	0.035	0	0	4691	0.033	0.033	0	0
4692	0.059	0.059	0	0	4693	0.06	0.06	0	0
4694	0.049	0.049	0	0	4695	0.045	0.045	0	0
4696	0.077	0.077	0	0	4697	0.03	0.03	0	0
4698	0.029	0.029	0	0	4699	0.03	0.03	0	0
4700	0.03	0.03	0	0	4701	0.03	0.03	0	0
4702	0.03	0.03	0	0	4703	0.03	0.03	0	0
4704	0.03	0.03	0	0	4705	0.03	0.03	0	0
4706	0.03	0.03	0	0	4707	0.03	0.03	0	0
4708	0.017	0.017	0	0	4709	0.044	0.044	0	0
4710	0.042	0.042	0	0	4711	0.035	0.035	0	0
4712	0.021	0.021	0	0	4713	0.021	0.021	0	0
4714	0.026	0.026	0	0	4715	0.026	0.026	0	0
4716	0.026	0.026	0	0	4717	0.029	0.029	0	0
4718	0.015	0.015	0	0					

7.3 Masse di piano

Quota: quota, livello o falda, a cui compete la massa risultante.

Massa X: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]

Massa Y: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]

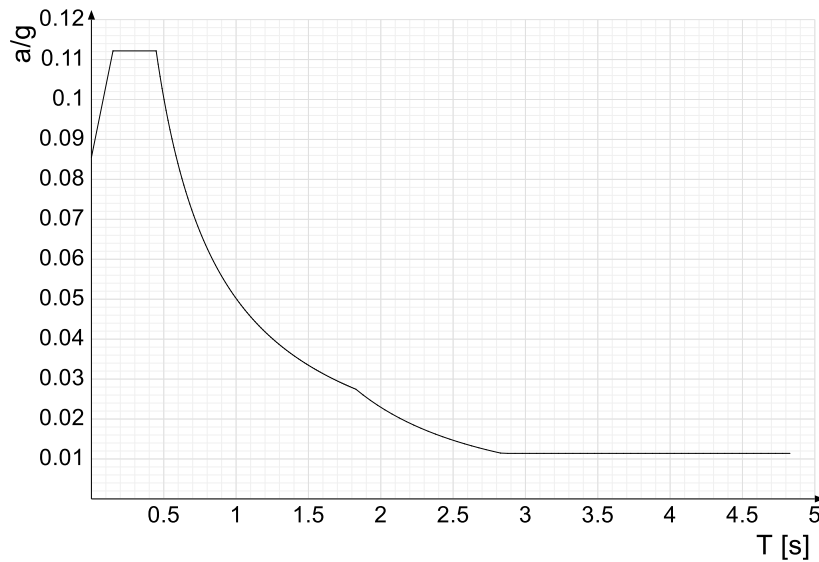
Quota	Massa X	Massa Y	Quota	Massa X	Massa Y
Fondazione	5.229	5.229	Piano 1	1271.197	1271.197
Copertura	924.918	924.918	Copertura V.S.	14.251	14.251
Altre quote	151.545	151.545			

7.4 Accelerazioni spettrali

Ind.vertice: Indice del valore.

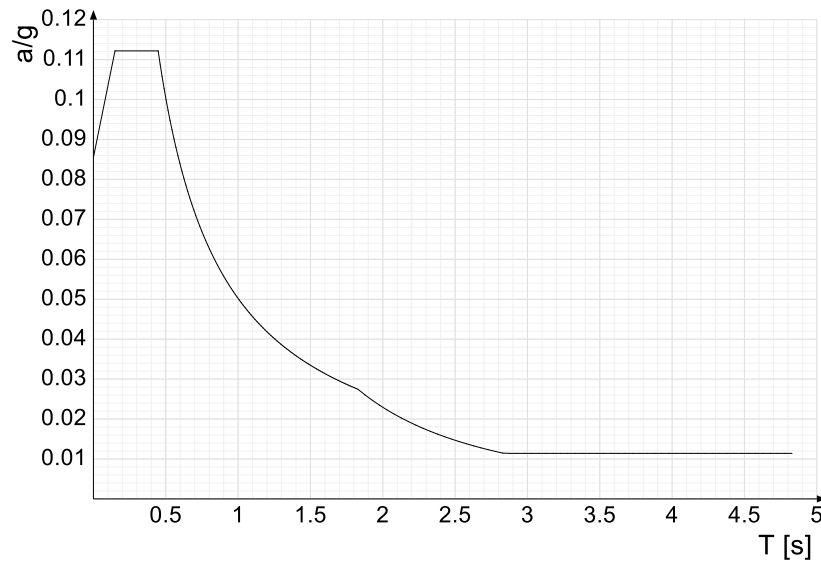
T: Periodo di vibrazione. [s]

a/g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità. Il valore è adimensionale.

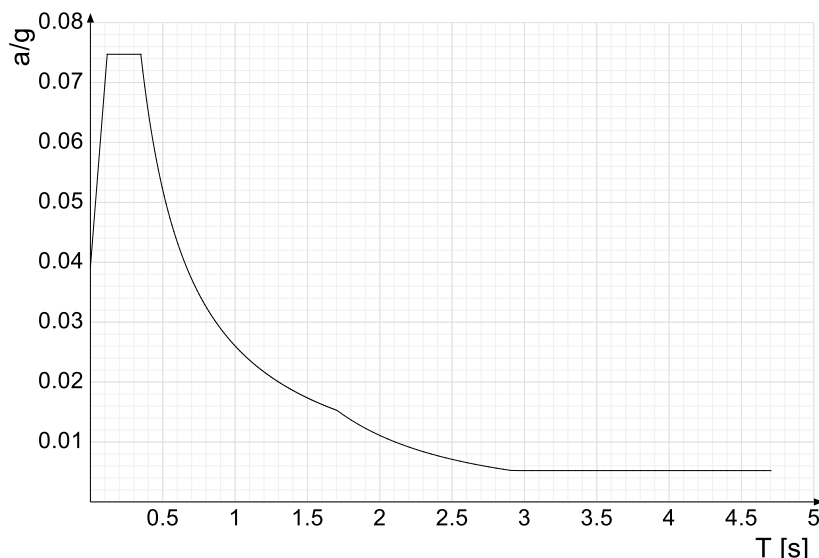


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.086	2	0.149	0.112	3	0.447	0.112	4	0.461	0.109
5	0.475	0.106	6	0.488	0.103	7	0.502	0.1	8	0.516	0.097
9	0.53	0.095	10	0.543	0.092	11	0.557	0.09	12	0.571	0.088
13	0.584	0.086	14	0.598	0.084	15	0.612	0.082	16	0.625	0.08
17	0.639	0.079	18	0.653	0.077	19	0.666	0.075	20	0.68	0.074
21	0.694	0.072	22	0.707	0.071	23	0.721	0.07	24	0.735	0.068
25	0.748	0.067	26	0.762	0.066	27	0.776	0.065	28	0.789	0.064
29	0.803	0.063	30	0.817	0.061	31	0.83	0.06	32	0.844	0.059
33	0.858	0.059	34	0.871	0.058	35	0.885	0.057	36	0.899	0.056
37	0.912	0.055	38	0.926	0.054	39	0.94	0.053	40	0.953	0.053
41	0.967	0.052	42	0.981	0.051	43	0.994	0.05	44	1.008	0.05
45	1.022	0.049	46	1.035	0.048	47	1.049	0.048	48	1.063	0.047
49	1.076	0.047	50	1.09	0.046	51	1.104	0.045	52	1.117	0.045
53	1.131	0.044	54	1.145	0.044	55	1.158	0.043	56	1.172	0.043
57	1.186	0.042	58	1.199	0.042	59	1.213	0.041	60	1.227	0.041
61	1.24	0.04	62	1.254	0.04	63	1.268	0.04	64	1.281	0.039
65	1.295	0.039	66	1.309	0.038	67	1.322	0.038	68	1.336	0.038
69	1.35	0.037	70	1.363	0.037	71	1.377	0.036	72	1.391	0.036
73	1.404	0.036	74	1.418	0.035	75	1.432	0.035	76	1.445	0.035
77	1.459	0.034	78	1.473	0.034	79	1.486	0.034	80	1.5	0.033
81	1.514	0.033	82	1.527	0.033	83	1.541	0.033	84	1.555	0.032
85	1.568	0.032	86	1.582	0.032	87	1.596	0.031	88	1.609	0.031
89	1.623	0.031	90	1.637	0.031	91	1.65	0.03	92	1.664	0.03
93	1.678	0.03	94	1.691	0.03	95	1.705	0.029	96	1.719	0.029
97	1.732	0.029	98	1.746	0.029	99	1.76	0.029	100	1.773	0.028
101	1.787	0.028	102	1.801	0.028	103	1.814	0.028	104	1.828	0.027
105	1.878	0.026	106	1.928	0.025	107	1.978	0.023	108	2.028	0.022
109	2.078	0.021	110	2.128	0.02	111	2.178	0.019	112	2.228	0.018
113	2.278	0.018	114	2.328	0.017	115	2.378	0.016	116	2.428	0.016
117	2.478	0.015	118	2.528	0.014	119	2.578	0.014	120	2.628	0.013
121	2.678	0.013	122	2.728	0.012	123	2.778	0.012	124	2.828	0.011
125	2.878	0.011	126	2.928	0.011	127	2.978	0.011	128	3.028	0.011
129	3.078	0.011	130	3.128	0.011	131	3.178	0.011	132	3.228	0.011
133	3.278	0.011	134	3.328	0.011	135	3.378	0.011	136	3.428	0.011
137	3.478	0.011	138	3.528	0.011	139	3.578	0.011	140	3.628	0.011
141	3.678	0.011	142	3.728	0.011	143	3.778	0.011	144	3.828	0.011
145	3.878	0.011	146	3.928	0.011	147	3.978	0.011	148	4.028	0.011
149	4.078	0.011	150	4.128	0.011	151	4.178	0.011	152	4.228	0.011
153	4.278	0.011	154	4.328	0.011	155	4.378	0.011	156	4.428	0.011
157	4.478	0.011	158	4.528	0.011	159	4.578	0.011	160	4.628	0.011
161	4.678	0.011	162	4.728	0.011	163	4.778	0.011	164	4.828	0.011

Sisma Y SLV

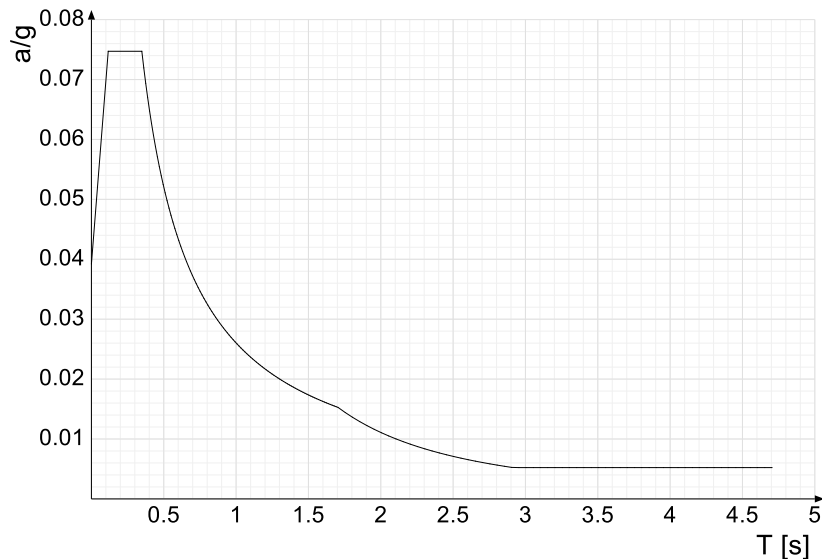


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.086	2	0.149	0.112	3	0.447	0.112	4	0.461	0.109
5	0.475	0.106	6	0.488	0.103	7	0.502	0.1	8	0.516	0.097
9	0.53	0.095	10	0.543	0.092	11	0.557	0.09	12	0.571	0.088
13	0.584	0.086	14	0.598	0.084	15	0.612	0.082	16	0.625	0.08
17	0.639	0.079	18	0.653	0.077	19	0.666	0.075	20	0.68	0.074
21	0.694	0.072	22	0.707	0.071	23	0.721	0.07	24	0.735	0.068
25	0.748	0.067	26	0.762	0.066	27	0.776	0.065	28	0.789	0.064
29	0.803	0.063	30	0.817	0.061	31	0.83	0.06	32	0.844	0.059
33	0.858	0.059	34	0.871	0.058	35	0.885	0.057	36	0.899	0.056
37	0.912	0.055	38	0.926	0.054	39	0.94	0.053	40	0.953	0.053
41	0.967	0.052	42	0.981	0.051	43	0.994	0.05	44	1.008	0.05
45	1.022	0.049	46	1.035	0.048	47	1.049	0.048	48	1.063	0.047
49	1.076	0.047	50	1.09	0.046	51	1.104	0.045	52	1.117	0.045
53	1.131	0.044	54	1.145	0.044	55	1.158	0.043	56	1.172	0.043
57	1.186	0.042	58	1.199	0.042	59	1.213	0.041	60	1.227	0.041
61	1.24	0.04	62	1.254	0.04	63	1.268	0.04	64	1.281	0.039
65	1.295	0.039	66	1.309	0.038	67	1.322	0.038	68	1.336	0.038
69	1.35	0.037	70	1.363	0.037	71	1.377	0.036	72	1.391	0.036
73	1.404	0.036	74	1.418	0.035	75	1.432	0.035	76	1.445	0.035
77	1.459	0.034	78	1.473	0.034	79	1.486	0.034	80	1.5	0.033
81	1.514	0.033	82	1.527	0.033	83	1.541	0.033	84	1.555	0.032
85	1.568	0.032	86	1.582	0.032	87	1.596	0.031	88	1.609	0.031
89	1.623	0.031	90	1.637	0.031	91	1.65	0.03	92	1.664	0.03
93	1.678	0.03	94	1.691	0.03	95	1.705	0.029	96	1.719	0.029
97	1.732	0.029	98	1.746	0.029	99	1.76	0.029	100	1.773	0.028
101	1.787	0.028	102	1.801	0.028	103	1.814	0.028	104	1.828	0.027
105	1.878	0.026	106	1.928	0.025	107	1.978	0.023	108	2.028	0.022
109	2.078	0.021	110	2.128	0.02	111	2.178	0.019	112	2.228	0.018
113	2.278	0.018	114	2.328	0.017	115	2.378	0.016	116	2.428	0.016
117	2.478	0.015	118	2.528	0.014	119	2.578	0.014	120	2.628	0.013
121	2.678	0.013	122	2.728	0.012	123	2.778	0.012	124	2.828	0.011
125	2.878	0.011	126	2.928	0.011	127	2.978	0.011	128	3.028	0.011
129	3.078	0.011	130	3.128	0.011	131	3.178	0.011	132	3.228	0.011
133	3.278	0.011	134	3.328	0.011	135	3.378	0.011	136	3.428	0.011
137	3.478	0.011	138	3.528	0.011	139	3.578	0.011	140	3.628	0.011
141	3.678	0.011	142	3.728	0.011	143	3.778	0.011	144	3.828	0.011
145	3.878	0.011	146	3.928	0.011	147	3.978	0.011	148	4.028	0.011
149	4.078	0.011	150	4.128	0.011	151	4.178	0.011	152	4.228	0.011
153	4.278	0.011	154	4.328	0.011	155	4.378	0.011	156	4.428	0.011
157	4.478	0.011	158	4.528	0.011	159	4.578	0.011	160	4.628	0.011
161	4.678	0.011	162	4.728	0.011	163	4.778	0.011	164	4.828	0.011



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.039	2	0.116	0.075	3	0.348	0.075	4	0.362	0.072
5	0.375	0.069	6	0.389	0.067	7	0.402	0.065	8	0.416	0.063
9	0.429	0.061	10	0.442	0.059	11	0.456	0.057	12	0.469	0.055
13	0.483	0.054	14	0.496	0.052	15	0.51	0.051	16	0.523	0.05
17	0.536	0.049	18	0.55	0.047	19	0.563	0.046	20	0.577	0.045
21	0.59	0.044	22	0.604	0.043	23	0.617	0.042	24	0.63	0.041
25	0.644	0.04	26	0.657	0.04	27	0.671	0.039	28	0.684	0.038
29	0.698	0.037	30	0.711	0.037	31	0.724	0.036	32	0.738	0.035
33	0.751	0.035	34	0.765	0.034	35	0.778	0.033	36	0.792	0.033
37	0.805	0.032	38	0.818	0.032	39	0.832	0.031	40	0.845	0.031
41	0.859	0.03	42	0.872	0.03	43	0.885	0.029	44	0.899	0.029
45	0.912	0.029	46	0.926	0.028	47	0.939	0.028	48	0.953	0.027
49	0.966	0.027	50	0.979	0.027	51	0.993	0.026	52	1.006	0.026
53	1.02	0.026	54	1.033	0.025	55	1.047	0.025	56	1.06	0.025
57	1.073	0.024	58	1.087	0.024	59	1.1	0.024	60	1.114	0.023
61	1.127	0.023	62	1.141	0.023	63	1.154	0.023	64	1.167	0.022
65	1.181	0.022	66	1.194	0.022	67	1.208	0.022	68	1.221	0.021
69	1.235	0.021	70	1.248	0.021	71	1.261	0.021	72	1.275	0.02
73	1.288	0.02	74	1.302	0.02	75	1.315	0.02	76	1.329	0.02
77	1.342	0.019	78	1.355	0.019	79	1.369	0.019	80	1.382	0.019
81	1.396	0.019	82	1.409	0.018	83	1.423	0.018	84	1.436	0.018
85	1.449	0.018	86	1.463	0.018	87	1.476	0.018	88	1.49	0.017
89	1.503	0.017	90	1.517	0.017	91	1.53	0.017	92	1.543	0.017
93	1.557	0.017	94	1.57	0.017	95	1.584	0.016	96	1.597	0.016
97	1.611	0.016	98	1.624	0.016	99	1.637	0.016	100	1.651	0.016
101	1.664	0.016	102	1.678	0.016	103	1.691	0.015	104	1.705	0.015
105	1.755	0.014	106	1.805	0.014	107	1.855	0.013	108	1.905	0.012
109	1.955	0.012	110	2.005	0.011	111	2.055	0.011	112	2.105	0.01
113	2.155	0.01	114	2.205	0.009	115	2.255	0.009	116	2.305	0.008
117	2.355	0.008	118	2.405	0.008	119	2.455	0.007	120	2.505	0.007
121	2.555	0.007	122	2.605	0.007	123	2.655	0.006	124	2.705	0.006
125	2.755	0.006	126	2.805	0.006	127	2.855	0.005	128	2.905	0.005
129	2.955	0.005	130	3.005	0.005	131	3.055	0.005	132	3.105	0.005
133	3.155	0.005	134	3.205	0.005	135	3.255	0.005	136	3.305	0.005
137	3.355	0.005	138	3.405	0.005	139	3.455	0.005	140	3.505	0.005
141	3.555	0.005	142	3.605	0.005	143	3.655	0.005	144	3.705	0.005
145	3.755	0.005	146	3.805	0.005	147	3.855	0.005	148	3.905	0.005
149	3.955	0.005	150	4.005	0.005	151	4.055	0.005	152	4.105	0.005
153	4.155	0.005	154	4.205	0.005	155	4.255	0.005	156	4.305	0.005
157	4.355	0.005	158	4.405	0.005	159	4.455	0.005	160	4.505	0.005
161	4.555	0.005	162	4.605	0.005	163	4.655	0.005	164	4.705	0.005

Sisma Y SLD



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.039	2	0.116	0.075	3	0.348	0.075	4	0.362	0.072
5	0.375	0.069	6	0.389	0.067	7	0.402	0.065	8	0.416	0.063
9	0.429	0.061	10	0.442	0.059	11	0.456	0.057	12	0.469	0.055
13	0.483	0.054	14	0.496	0.052	15	0.51	0.051	16	0.523	0.05
17	0.536	0.049	18	0.55	0.047	19	0.563	0.046	20	0.577	0.045
21	0.59	0.044	22	0.604	0.043	23	0.617	0.042	24	0.63	0.041
25	0.644	0.04	26	0.657	0.04	27	0.671	0.039	28	0.684	0.038
29	0.698	0.037	30	0.711	0.037	31	0.724	0.036	32	0.738	0.035
33	0.751	0.035	34	0.765	0.034	35	0.778	0.033	36	0.792	0.033
37	0.805	0.032	38	0.818	0.032	39	0.832	0.031	40	0.845	0.031
41	0.859	0.03	42	0.872	0.03	43	0.885	0.029	44	0.899	0.029
45	0.912	0.029	46	0.926	0.028	47	0.939	0.028	48	0.953	0.027
49	0.966	0.027	50	0.979	0.027	51	0.993	0.026	52	1.006	0.026
53	1.02	0.026	54	1.033	0.025	55	1.047	0.025	56	1.06	0.025
57	1.073	0.024	58	1.087	0.024	59	1.1	0.024	60	1.114	0.023
61	1.127	0.023	62	1.141	0.023	63	1.154	0.023	64	1.167	0.022
65	1.181	0.022	66	1.194	0.022	67	1.208	0.022	68	1.221	0.021
69	1.235	0.021	70	1.248	0.021	71	1.261	0.021	72	1.275	0.02
73	1.288	0.02	74	1.302	0.02	75	1.315	0.02	76	1.329	0.02
77	1.342	0.019	78	1.355	0.019	79	1.369	0.019	80	1.382	0.019
81	1.396	0.019	82	1.409	0.018	83	1.423	0.018	84	1.436	0.018
85	1.449	0.018	86	1.463	0.018	87	1.476	0.018	88	1.49	0.017
89	1.503	0.017	90	1.517	0.017	91	1.53	0.017	92	1.543	0.017
93	1.557	0.017	94	1.57	0.017	95	1.584	0.016	96	1.597	0.016
97	1.611	0.016	98	1.624	0.016	99	1.637	0.016	100	1.651	0.016
101	1.664	0.016	102	1.678	0.016	103	1.691	0.015	104	1.705	0.015
105	1.755	0.014	106	1.805	0.014	107	1.855	0.013	108	1.905	0.012
109	1.955	0.012	110	2.005	0.011	111	2.055	0.011	112	2.105	0.01
113	2.155	0.01	114	2.205	0.009	115	2.255	0.009	116	2.305	0.008
117	2.355	0.008	118	2.405	0.008	119	2.455	0.007	120	2.505	0.007
121	2.555	0.007	122	2.605	0.007	123	2.655	0.006	124	2.705	0.006
125	2.755	0.006	126	2.805	0.006	127	2.855	0.005	128	2.905	0.005
129	2.955	0.005	130	3.005	0.005	131	3.055	0.005	132	3.105	0.005
133	3.155	0.005	134	3.205	0.005	135	3.255	0.005	136	3.305	0.005
137	3.355	0.005	138	3.405	0.005	139	3.455	0.005	140	3.505	0.005
141	3.555	0.005	142	3.605	0.005	143	3.655	0.005	144	3.705	0.005
145	3.755	0.005	146	3.805	0.005	147	3.855	0.005	148	3.905	0.005
149	3.955	0.005	150	4.005	0.005	151	4.055	0.005	152	4.105	0.005
153	4.155	0.005	154	4.205	0.005	155	4.255	0.005	156	4.305	0.005
157	4.355	0.005	158	4.405	0.005	159	4.455	0.005	160	4.505	0.005
161	4.555	0.005	162	4.605	0.005	163	4.655	0.005	164	4.705	0.005

8 Risultati di calcolo

8.1 Sollecitazioni

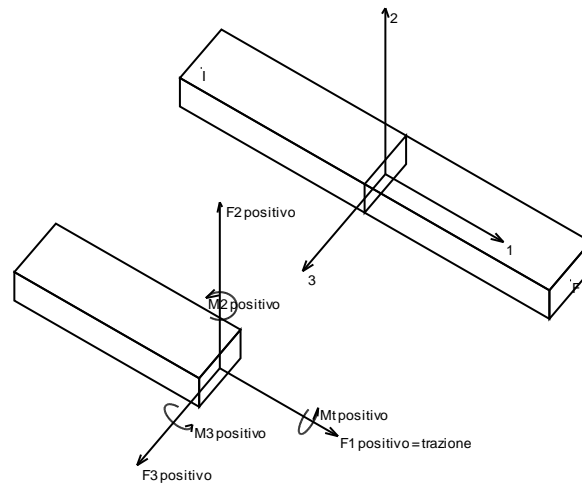
8.1.1 Sollecitazioni aste

8.1.1.1 Convenzioni di segno aste

Le abbreviazioni relative alle sollecitazioni sugli elementi aste sono da intendersi:

- F1 (N): sforzo normale nell'asta;
- F2: sforzo di taglio agente nella direzione dell'asse locale 2;
- F3: sforzo di taglio agente nella direzione dell'asse locale 3;
- M1 (Mt): momento attorno all'asse locale 1; equivale al momento torcente;

- M2: momento attorno all'asse locale 2;
- M3: momento attorno all'asse locale 3.



La convenzione sui segni per i parametri di sollecitazione delle aste è la seguente:

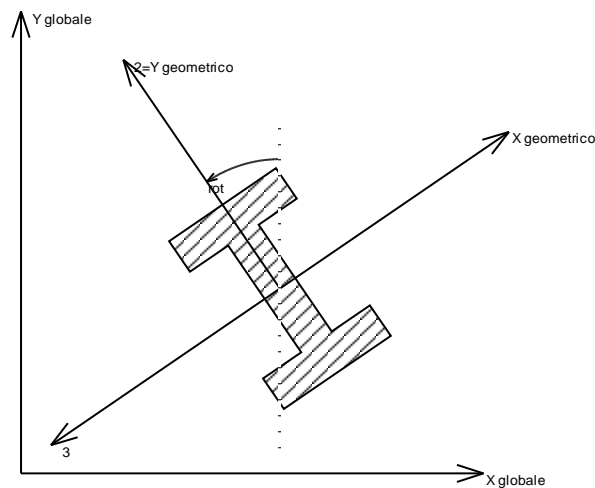
presa un'asta con nodo iniziale i e nodo finale f , asse 1 che va da i a f , assi 2 e 3 presi secondo quanto indicato nei paragrafi successivi relativi al sistema locale delle aste sezionando l'asta in un punto e considerando la sezione sinistra del punto in cui si è effettuato il taglio (sezione da cui esce il versore asse 1) i parametri di sollecitazione sono positivi se hanno verso e direzione concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta 1, 2, 3 (per i momenti si adotta la regola della mano destra).

Il sistema è definito diversamente per tre categorie di aste, a seconda che siano originate da:

- aste verticali ad esempio pilastri e colonne;
- aste non verticali non di c.a., ad esempio travi di acciaio o legno;
- aste non verticali in c.a.: travi in c.a. di piano, falda o a quota generica.

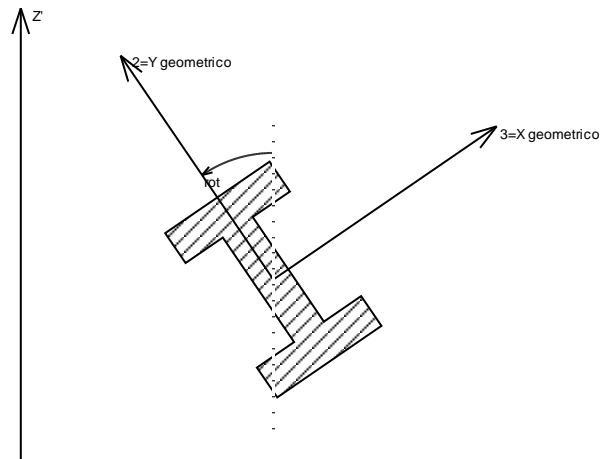
Nel seguito si indica con 1, 2 e 3 il sistema locale dell'asta che non sempre coincide con gli assi principali della sezione. Si ricorda che per assi principali si intendono gli assi rispetto a cui si ha il raggio di inerzia minimo e massimo. Gli assi 1, 2 e 3 rispettano la regola della mano destra.

Sistema locale aste verticali



Nella figura si considera l'asse 1 uscente dal foglio (l'osservatore guarda in direzione opposta a quella dell'asse 1).

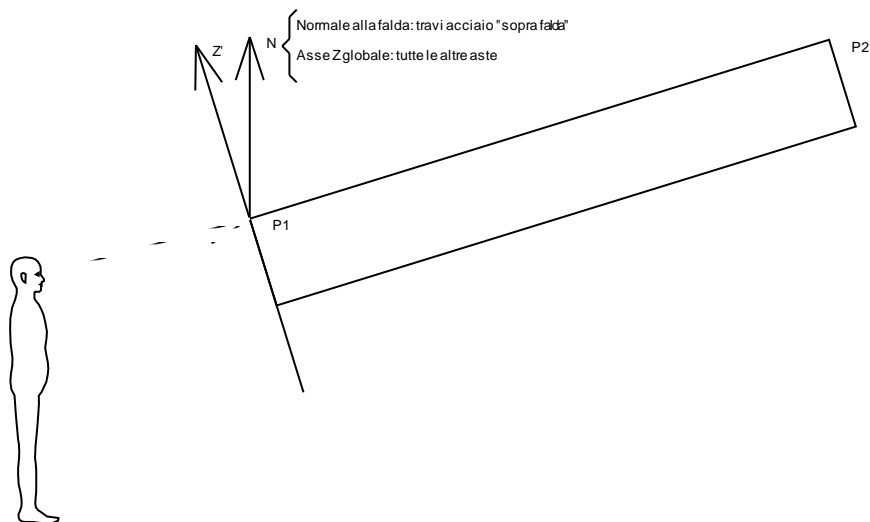
Sistema locale aste non verticali



Nella figura si considera l'asse 1 entrante nel foglio (l'osservatore guarda in direzione coincidente a quella dell'asse 1).

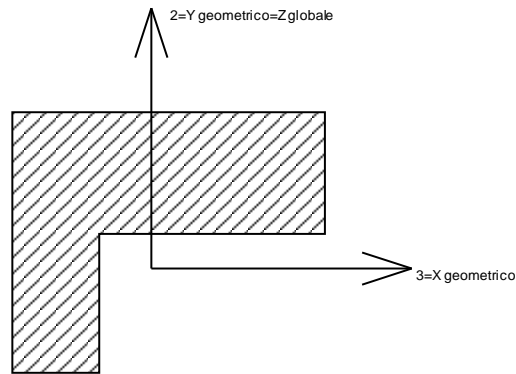
L'asse Z' è illustrato nella figura seguente dove:

- P1 è il punto di inserimento iniziale dell'asta;
- P2 è il punto di inserimento finale dell'asta;
- N è la normale al piano o falda di inserimento;



Z' è quindi l'intersezione tra il piano passante per P1, P2 contenente N e il piano della sezione iniziale dell'asta.

Sistema locale aste derivanti da travi in c.a.



Nella figura si considera l'asse 1 entrante nel foglio (l'osservatore guarda in direzione coincidente a quella dell'asse 1). L'asse 2 è sempre verticale e quindi coincidente con l'asse Z globale nonché con l'asse y geometrico. L'asse 3 coincide con l'asse x geometrico. Si sottolinea il fatto che gli assi 2 e 3 non corrispondono agli assi principali della sezione.

8.1.1.2 Sollecitazioni estreme aste

Asta: elemento asta a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind.: indice dell'asta.

Cont.: contesto a cui si riferisce la sollecitazione

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Pos.: numero della sezione all'interno dell'asta (tra 1 e 31, dove 1 corrisponde alla sezione al nodo iniziale, 16 è la sezione in mezzeria, 31 corrisponde alla sezione al nodo finale).

Posizione: posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta.

X: componente X della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [m]

Y: componente Y della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [m]

Z: componente Z della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [m]

Soll.traslazionale: componente traslazionale della sollecitazione dell'asta.

F1: componente F1 della sollecitazione dell'asta. [kN]

F2: componente F2 della sollecitazione dell'asta. [kN]

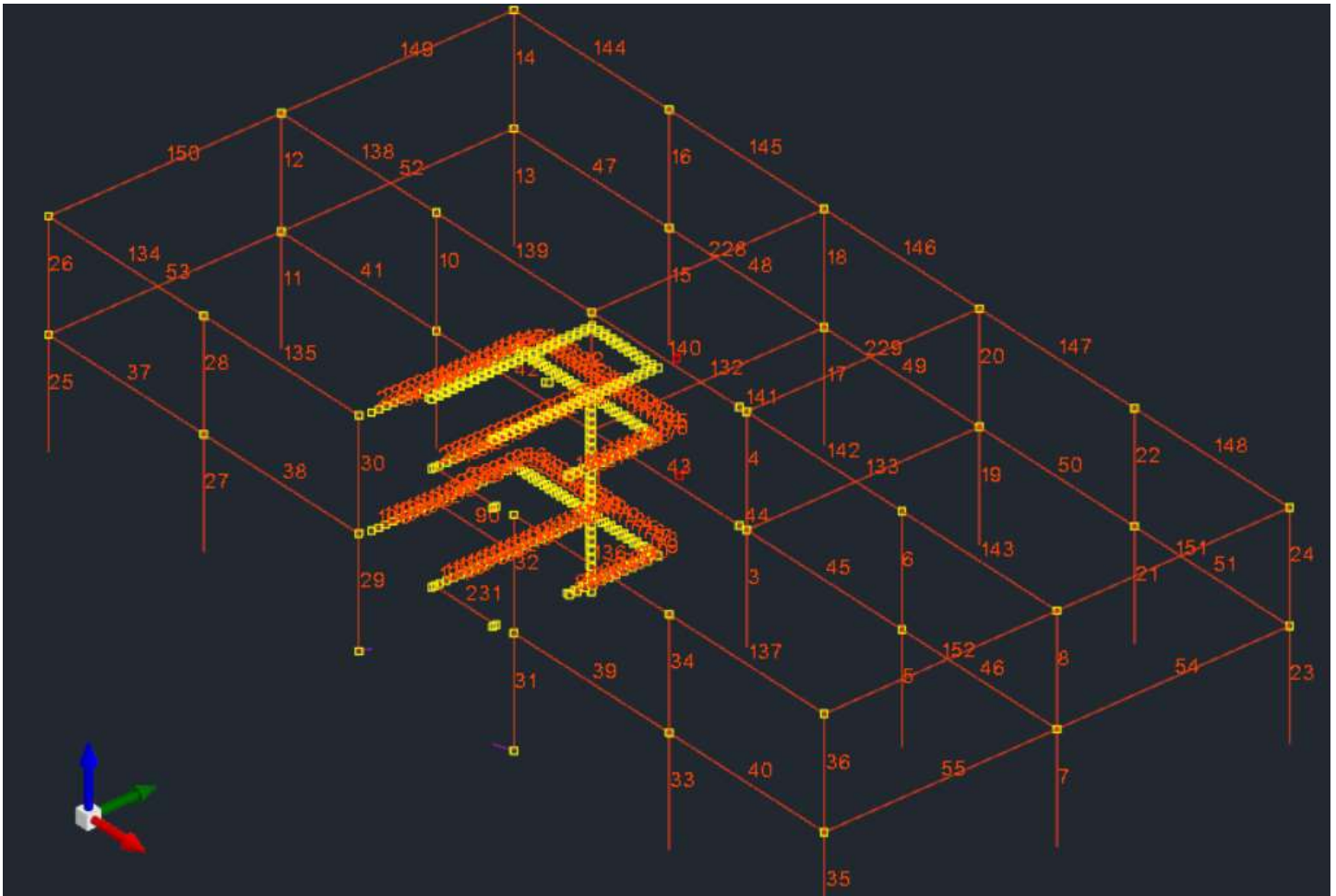
F3: componente F3 della sollecitazione dell'asta. [kN]

Soll.rotazionale: componente rotazionale della sollecitazione dell'asta.

M1: componente M1 della sollecitazione dell'asta. [kN*m]

M2: componente M2 della sollecitazione dell'asta. [kN*m]

M3: componente M3 della sollecitazione dell'asta. [kN*m]



Numerazione aste

Sollecitazioni con sforzo normale (N) minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta	Cont.	Pos.	Posizione			Soll.traslazionale			Soll.rotazionale		
Ind.	N.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
9	SLV 185	1	51.79	-11.75	0	-3225.82	1.55	3.41	0.003	-11.1984	5.1794
5	SLV 185	1	74.29	-11.75	0	-3225.77	3.56	-6.37	0.003	21.3896	12.6492
3	SLV 192	1	66.79	-11.75	0	-2894.36	40.64	0.1	0.0027	-0.3221	136.0823
1	SLV 192	1	59.29	-11.75	0	-2767.72	38.46	-0.59	0.0027	1.9916	128.5451
11	SLV 185	1	44.29	-11.75	0	-1860.61	0.9	2.24	0.003	-7.3374	2.6749

Sollecitazioni con sforzo normale (N) massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta	Cont.	Pos.	Posizione			Soll.traslazionale			Soll.rotazionale		
Ind.	N.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
638	SLV X	1	59.89	-20.5	-1.5	199.91	-14.46	-0.98	0.0002	1.2875	-18.9496
645	SLV X	1	58.69	-20.5	-1.5	196	-14.43	-0.98	0.0002	1.2875	-18.9163
652	SLV Y	1	66.19	-21.7	-1.5	178.54	11.14	10.37	0.0006	-13.6054	14.5985
639	SLV X	1	59.89	-20.5	-2.05	174.37	-7.91	-0.54	0.0001	0.7506	-11.0373
646	SLV X	1	58.69	-20.5	-2.05	170.96	-7.89	-0.54	0.0001	0.7506	-11.023

Sollecitazioni con momento M2 minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta	Cont.	Pos.	Posizione			Soll.traslazionale			Soll.rotazionale		
Ind.	N.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
31	SLV FO 4	1	66.79	-21.1	0	-577.02	-9.49	103.78	-0.0544	-352.2038	-31.8074
29	SLV FO 2	1	59.29	-21.1	0	-577.02	-55.2	68.84	-0.0531	-235.2469	-184.208
27	SLV FO 2	1	51.79	-21.1	0	-1100.21	9.96	64.7	-0.0532	-223.1186	39.5763
15	SLV FO 3	1	51.79	-2.4	0	-1100.21	10.71	59.26	0.0288	-214.9817	29.5986
33	SLV FO 2	1	74.29	-21.1	0	-1100.21	-24.88	62.2	-0.0532	-214.8317	-95.2796

Sollecitazioni con momento M2 massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta	Cont.	Pos.	Posizione			Soll.traslazionale			Soll.rotazionale		
Ind.	N.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
31	SLV FO 13	1	66.79	-21.1	0	-577.02	4.28	-101.02	0.0573	343.4352	15.0193
29	SLV FO 15	1	59.29	-21.1	0	-577.02	63.17	-72.71	0.0569	248.6069	211.0496
27	SLV FO 15	1	51.79	-21.1	0	-1100.21	2.75	-68.23	0.057	235.4202	2.9256
33	SLV FO 15	1	74.29	-21.1	0	-1100.21	40.01	-64.33	0.057	222.4519	146.8635
21	SLV FO 14	1	74.29	-2.4	0	-1100.18	-17.37	-59.67	-0.0249	216.0384	-64.1318

Sollecitazioni con momento M3 minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta	Cont.	Pos.	Posizione			Soll.traslazionale			Soll.rotazionale		
Ind.	N.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
11	SLV FO 9	1	44.29	-11.75	0	-1198.21	-78.08	-8.37	0.0562	27.1371	-288.0218

Asta	Cont.	Pos.	Posizione			Soll.traslazionale			Soll.rotazionale		
Ind.	N.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
13	SLV FO 9	1	44.29	-2.4	0	-658.83	-77.12	1.68	0.0562	-16.0938	-282.637
7	SLV FO 6	1	81.79	-11.75	0	-1198.12	-76.12	19.68	-0.0609	-66.4891	-277.5477
23	SLV FO 6	1	81.79	-2.41	0	-658.74	-75.4	-0.88	-0.0609	12.9082	-272.9992
29	SLV FO 5	1	59.29	-21.1	0	-577.02	-77.37	22.66	0.0474	-67.5584	-266.3656

Sollecitazioni con momento M3 massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta	Cont.	Pos.	Posizione			Soll.traslazionale			Soll.rotazionale		
Ind.	N.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
45	SLU 201	16	70.54	-11.75	4.29	0	0	0	0.0379	0	1715.991
41	SLU 201	16	48.04	-11.75	4.29	0	0	0	-0.0041	0	1715.9748
42	SLU 201	16	55.54	-11.75	4.29	0	0	0	-0.0441	0	1715.9748
46	SLU 201	16	78.04	-11.75	4.29	0	0.01	0	-0.004	0	1715.8826
142	SLU 185	16	70.54	-11.75	8.61	0	0	0	-0.0282	0	1242.6426

8.1.2 Sollecitazioni gusci

8.1.2.1 Convenzioni di segno gusci

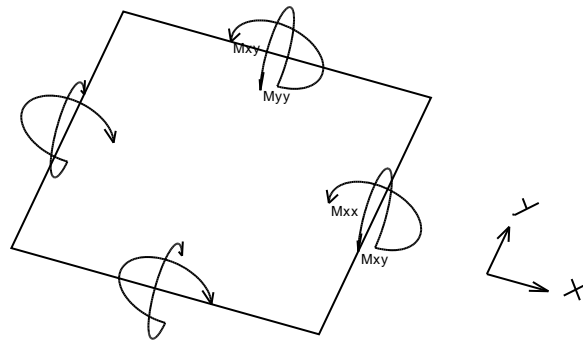
Sono individuate distinte convenzioni di segno in relazione al tipo di elemento strutturale a cui il guscio si riferisce:

- convenzione per gusci non verticali, originati ad esempio da piastre e platee;
- convenzione per gusci verticali, originati ad esempio da pareti e muri.

Convenzione di segno per gusci non verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse x e y contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse (z) ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse x ha proiezione in pianta parallela ed equiversa all'asse globale X. Nel caso di piastre orizzontali (caso più comune) gli assi x, y e z locali all'elemento sono paralleli ed equiversi agli assi X, Y e Z globali. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione.

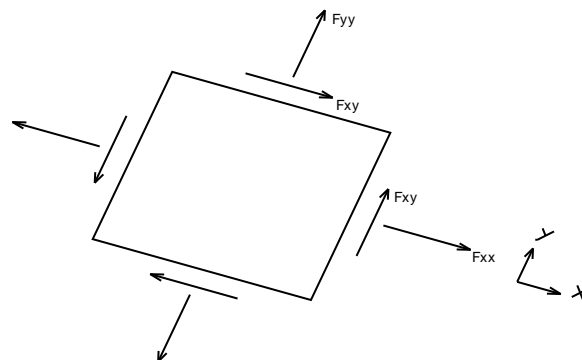
In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{xx} , M_{yy} , M_{xy} .



Si definiscono:

- M_{xx} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{yy} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{xy} : momento torcente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione F_{xx} , F_{yy} , F_{xy} .



Si definiscono:

- F_{xx} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{yy} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale all'asse y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione

l'elemento);

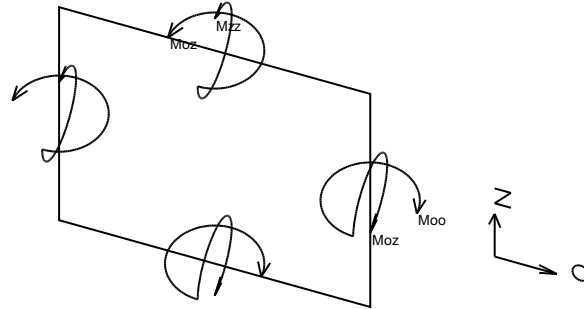
- F_{xy} : sforzo di taglio [Forza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- V_x : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse x ;
- V_y : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse y .

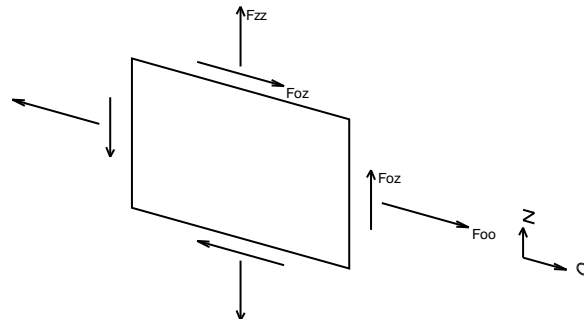
Convenzione di segno per gusci verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse O (ascisse) e z (ordinate) contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse O è orizzontale e l'asse z è parallelo ed equiverso con l'asse Z globale. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione. In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{oo} , M_{zz} , M_{oz} .



- M_{oo} : momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{zz} : momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{oz} : momento 'torcente' distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell con indicato il sistema di riferimento i parametri di sollecitazione F_{oo} , F_{zz} , F_{oz} sono rispettivamente:



- F_{zz} : sforzo tensile distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{oo} : sforzo tensile distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{oz} : sforzo tagliante distribuito [Forza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- V_o : taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse O ;
- V_z : taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse z .

8.1.2.2 Sollecitazioni estreme gusci

Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind: indice del guscio.

Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.

Ind: indice del nodo.

Sollecitazione: valori della sollecitazione.

M11: componente M11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

M12: componente M12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

M22: componente M22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

F11: componente F11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]
F12: componente F12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]
F22: componente F22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]
V13: componente V13 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]
V23: componente V23 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Sollecitazioni con momento M11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
3132	SLV FO 9	712	-456.66	-97.21	-382.44	45	39	34	-1565	-1504
3737	SLV FO 3	601	-423.57	-54.85	561.69	-34	-23	147	747	1162
3129	SLV FO 1	740	-382.54	-27.76	-228.87	-8	4	3	-937	-269
3487	SLV FO 1	770	-209.44	41.09	-346.1	-2	2	-17	-964	-682
3836	SLV FO 14	643	-196.67	-30.69	-72.72	-5	4	4	-427	103

Sollecitazioni con momento M11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
3132	SLV FO 8	712	603.63	96.22	84.35	-44	-38	-33	2358	960
3737	SLV FO 14	601	358.79	91.88	-740.44	27	18	-117	-410	-1829
3129	SLV FO 16	740	231.59	4.74	201.71	9	-4	-3	701	351
3738	SLV FO 14	643	183.01	169.22	93.31	15	-5	-2	-539	-659
3836	SLV FO 3	643	156.49	32.54	50.66	6	-4	-4	292	-115

Sollecitazioni con momento M22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
3737	SLV FO 14	601	358.79	91.88	-740.44	27	18	-117	-410	-1829
3132	SLV FO 5	712	-406.54	-128.9	-494.81	20	17	15	-786	-1595
634	SLV FO 3	639	-23.16	-93.86	-380.09	-576	1983	7222	-351	-1297
3487	SLV FO 1	770	-209.44	41.09	-346.1	-2	2	-17	-964	-682
3129	SLV FO 5	740	-334.7	-34.98	-238.23	7	-3	-2	-925	-323

Sollecitazioni con momento M22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
3737	SLV FO 3	601	-423.57	-54.85	561.69	-34	-23	147	747	1162
634	SLV FO 14	639	30.93	114.85	454.08	268	-1450	-6451	459	1604
3132	SLV FO 16	740	222.45	31.11	285.2	30	25	29	-332	321
3487	SLV X	770	112.31	-19.76	235.04	3	-3	26	612	555
3129	SLV FO 12	740	183.75	11.96	211.06	-7	3	2	689	405

Sollecitazioni con sforzo F11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
1	SLV FO 5	1427	5.71	10.6	-2.9	-7108	-1821	-930	391	74
633	SLV FO 14	1508	12.34	5.69	1.4	-3186	767	-445	-37	10
20	SLV FO 5	1427	11.09	0.47	-2.32	-3059	-664	-376	31	-6
632	SLV FO 14	1508	11.27	3.76	1.56	-1956	239	-131	-38	24
39	SLV FO 5	1601	-3.23	-0.57	-0.12	-1895	-258	-129	14	3

Sollecitazioni con sforzo F11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
1	SLV FO 12	1427	-13.31	-7.84	1.65	8831	2039	801	-212	-33
20	SLV FO 12	1427	-15.24	-1.56	1.4	3631	736	575	-27	8
633	SLV FO 3	1508	-19.32	-3.46	-1.12	3510	-931	588	40	-7
39	SLV FO 12	1514	-7.07	-0.5	-0.32	2120	303	28	-11	-2
632	SLV FO 3	1508	-18.55	-2.25	-1.21	2090	-308	128	36	-17

Sollecitazioni con sforzo F22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
634	SLV FO 14	639	30.93	114.85	454.08	268	-1450	-6451	459	1604
773	SLV FO 14	1418	-12.86	10.73	46.95	-406	-979	-1686	-69	-136
764	SLV FO 14	1592	-2.43	-3.42	0.59	-231	-516	-1668	-20	-21
1210	SLV FO 5	1424	-0.04	-2.16	-1.34	-139	298	-1585	-2	9
755	SLV FO 14	1592	-2.39	-3.56	0.8	-74	-307	-1358	-18	-10

Sollecitazioni con sforzo F22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
634	SLV FO 3	639	-23.16	-93.86	-380.09	-576	1983	7222	-351	-1297
773	SLV FO 3	1506	2.72	-0.31	-13.86	117	526	1784	58	113
764	SLV FO 3	1592	1.59	2.61	-8.43	240	581	1739	16	21
755	SLV FO 3	1592	1.55	2.86	-8.58	87	356	1398	15	12
2	SLV FO 16	1429	-30.58	-12.63	-7.23	106	862	1364	-120	-79

8.1.2.3 Sollecitazioni estreme gusci non verticali

Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.
Ind: indice del guscio.

Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.

Ind: indice del nodo.

Sollecitazione: valori della sollecitazione.

Mxx: componente Mxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

Mxy: componente Mxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

Myy: componente Myy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

Fxx: componente Fxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Fxy: componente Fxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Fyy: componente Fyy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Vx: componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Vy: componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Sollecitazioni con momento Mxx minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
3737	SLV FO 3	601	-561.69	54.85	423.57	147	-23	-34	1162	747
3132	SLV FO 16	740	-285.2	-31.11	-222.45	29	25	30	-321	332
3129	SLV FO 16	740	-232.3	-0.86	-201	7	6	-1	-753	219
3738	SLV FO 3	600	-207.15	-20.05	-77.63	18	-3	10	-519	-606
3487	SLV FO 16	740	-196.05	-54.96	31.12	5	7	11	-298	536

Sollecitazioni con momento Mxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
3737	SLV FO 14	601	740.44	-91.88	-358.79	-117	18	27	-1829	-410
3132	SLV FO 5	712	494.81	128.9	406.54	15	17	20	1595	786
3129	SLV FO 1	740	387.4	1.22	224.02	-7	-6	1	970	-96
3487	SLV FO 1	740	340.89	64.23	-110.09	-5	-7	-10	498	-1070
3124	SLV FO 1	713	258.78	21.25	92.25	1	0	0	738	146

Sollecitazioni con momento Myy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
3132	SLV FO 8	712	-84.35	-96.22	-603.63	-33	-38	-44	-960	-2358
3737	SLV FO 14	601	740.44	-91.88	-358.79	-117	18	27	-1829	-410
3738	SLV FO 14	643	-6.91	-115.85	-269.4	2	-9	11	474	707
3129	SLV FO 12	740	-188.86	16.02	-205.95	-5	-4	1	-751	275
3487	SLV X	770	-159.62	-62.92	-187.72	12	11	17	-256	786

Sollecitazioni con momento Myy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
3132	SLV FO 9	712	382.44	97.21	456.66	34	39	45	1504	1565
3737	SLV FO 3	601	-561.69	54.85	423.57	147	-23	-34	1162	747
3487	SLV FO 1	770	278.58	79.73	276.96	-8	-8	-11	498	-1070
3738	SLV FO 3	643	30.88	102.03	251.91	-3	11	-14	-519	-606
3129	SLV FO 5	740	343.96	-15.65	228.97	5	5	-1	968	-152

Sollecitazioni con sforzo Fxx minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
3737	SLV FO 10	600	1.26	61.45	20.79	-218	53	-12	-1170	-262
916	SLV FO 11	1464	0.41	0.65	-0.09	-216	-105	70	-11	1
3132	SLV FO 4	740	300.84	129.18	338	-64	-57	-66	-19	-2264
917	SLV FO 11	1464	-0.37	0.02	-0.46	-55	-179	-44	-5	8
2882	SLV FO 11	4409	-22.21	0.72	-1.23	-40	6	-6	23	3

Sollecitazioni con sforzo Fxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
3737	SLV FO 7	600	-19.24	-57.88	5.63	252	-61	14	504	599
920	SLV FO 7	1725	-3.84	-0.07	-3.21	87	-93	-217	-2	-17
3132	SLV FO 13	740	-99.84	-63.38	-196.33	65	57	67	563	1471
916	SLV FO 6	1464	-0.84	-1.2	0.86	55	22	1	29	-2
2882	SLV FO 6	4409	13.53	-0.5	0.36	39	-6	3	-6	-3

Sollecitazioni con sforzo Fyy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
920	SLV FO 11	1812	-2.89	-0.32	1.88	53	-117	-262	12	-15
919	SLV FO 11	1725	-1.17	-0.54	1.87	-21	-186	-176	-1	12
918	SLV FO 11	1638	-1.54	-0.3	2.26	-34	-199	-145	-3	13
917	SLV FO 12	1551	2.67	0.25	1.32	-40	-174	-90	10	12
3737	SLV FO 7	643	-79.05	199.85	-83.93	132	5	-84	504	599

Sollecitazioni con sforzo Fyy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
916	SLV FO 7	1478				4.33	-0.95	4.31	-66	-60	112	58	30
3737	SLV FO 10	643				138.57	-226.28	69.65	-114	-5	73	-1170	-262
3132	SLV FO 13	740				-99.84	-63.38	-196.33	65	57	67	563	1471
919	SLV FO 6	1739				7.06	0.5	1.42	8	21	67	10	5
918	SLV FO 5	1565				-0.49	-1.35	-3.07	2	12	59	4	21

8.1.2.4 Sollecitazioni estreme gusci verticali

Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind: indice del guscio.

Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.

Ind: indice del nodo.

Sollecitazione: valori della sollecitazione.

Moo: componente Moo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

Moz: componente Moz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

Mzz: componente Mzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN*m/m]

Foo: componente Foo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Foz: componente Foz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Fzz: componente Fzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Vo: componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Vz: componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [kN/m]

Sollecitazioni con momento Moo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
634	SLV FO 3	639				-29.19	-104.53	-374.05	-448	2216	7094	-390	-1286
2273	SLV FO 11	3837				-28.22	31.58	-110.97	-5	-3	-1	-131	362
1223	SLV FO 11	2562				-26.25	30.45	-105.35	15	-16	184	-125	350
636	SLV FO 14	1416				-23.62	25.35	-11.08	-753	-573	-714	-35	-170
772	SLV FO 14	1416				-23.55	15.89	-5.02	-490	-392	-582	-18	-38

Sollecitazioni con momento Moo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
634	SLV FO 14	639				38.29	127.49	446.71	174	-1652	-6356	508	1589
2273	SLV FO 6	3837				28.34	-34.66	121.2	-5	3	-92	145	-401
1223	SLV FO 6	2562				27.39	-35.43	125.68	-40	22	-433	147	-413
2528	SLV FO 13	3838				19.35	26.47	105.59	-23	14	26	162	377
636	SLV FO 3	1416				18.3	-22.19	-1.13	753	588	612	22	137

Sollecitazioni con momento Mzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
634	SLV FO 3	639				-29.19	-104.53	-374.05	-448	2216	7094	-390	-1286
1	SLV FO 2	694				-18.56	-36.72	-152.14	-596	-645	-4913	-110	-343
2260	SLV FO 6	2562				-0.08	-29.25	-123.84	-41	-12	-349	-148	-412
2699	SLV FO 6	3837				-3.61	-29.2	-121.57	-6	6	-18	-142	-397
1965	SLV FO 11	3838				-6.61	30.27	-120.74	30	23	-140	-128	394

Sollecitazioni con momento Mzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
634	SLV FO 14	639				38.29	127.49	446.71	174	-1652	-6356	508	1589
2528	SLV FO 11	3838				13.64	32.59	128.98	-26	15	-16	140	462
1223	SLV FO 6	2562				27.39	-35.43	125.68	-40	22	-433	147	-413
620	SLV FO 6	2563				10.55	-30.12	123.58	-17	-14	-322	119	-424
2273	SLV FO 6	3837				28.34	-34.66	121.2	-5	3	-92	145	-401

Sollecitazioni con sforzo Foo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
635	SLV FO 14	1418				-8.56	35.1	59.43	-1605	-1206	-469	90	-454
2	SLV FO 1	1429				-5.82	-16.61	-30.36	-1168	-813	-545	-89	-77
773	SLV FO 14	1416				-20.95	16.49	-4.78	-1060	-1011	-616	71	-44
21	SLV FO 5	1429				0.44	-4.1	-8.85	-960	-733	-1709	-38	-31
1	SLV FO 5	1427				2.94	-10.58	-5.75	-923	-1809	-7115	-73	-391

Sollecitazioni con sforzo Foo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
635	SLV FO 3	1418				5.03	-29.92	-58.25	1586	1188	282	-83	342
2	SLV FO 16	1429				7.09	12.5	30.72	1354	869	116	79	121
21	SLV FO 12	1429				1.03	2.82	11.34	1227	893	1825	30	18
634	SLV FO 3	1418				9.16	-18.2	-57.22	1194	945	220	-338	334
773	SLV FO 3	1416				16.42	-14.29	-6.18	1101	1053	504	-63	31

Sollecitazioni con sforzo Fzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz
1	SLV FO 5	1427		2.94	-10.58	-5.75	-923	-1809	-7115	-73	-391
634	SLV FO 14	639		38.29	127.49	446.71	174	-1652	-6356	508	1589
633	SLV FO 14	1508		1.44	-5.72	12.3	-440	-758	-3191	10	37
20	SLV FO 5	1427		2.32	-0.45	-11.1	-374	-659	-3061	6	-31
632	SLV FO 14	1508		1.61	-3.83	11.22	-127	-225	-1959	24	38

Sollecitazioni con sforzo Fzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
			Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz
1	SLV FO 12	1427		-1.68	7.82	13.34	794	2024	8839	32	212
634	SLV FO 3	639		-29.19	-104.53	-374.05	-448	2216	7094	-390	-1286
20	SLV FO 12	1427		-1.41	1.53	15.24	573	730	3634	-8	27
633	SLV FO 3	1508		-1.15	3.52	-19.29	582	921	3516	-7	-40
39	SLV FO 12	1514		0.32	0.49	7.07	27	299	2121	2	11

8.2 Spostamenti nodali

8.2.1 Spostamenti nodali estremi

Nodo: nodo interessato dallo spostamento.

Ind.: indice del nodo.

Cont.: condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Spostamento: spostamento traslazionale del nodo.

ux: componente X dello spostamento del nodo. [m]

uy: componente Y dello spostamento del nodo. [m]

uz: componente Z dello spostamento del nodo. [m]

Rotazione: spostamento rotazionale del nodo.

rx: componente X della rotazione del nodo. [deg]

ry: componente Y della rotazione del nodo. [deg]

rz: componente Z della rotazione del nodo. [deg]

Spostamenti nodali con componente Ux minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione				
		Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
4402	SLV FO 2			-0.0150401	-0.0052052	-0.0012298	0.0271	-0.0437	-0.0293
4403	SLV FO 2			-0.01504	-0.0053175	-0.0010124	0.0281	-0.0463	-0.0293
4401	SLV FO 2			-0.0150399	-0.0050938	-0.0014365	0.0262	-0.0429	-0.0294
4404	SLV FO 2			-0.0150397	-0.0054306	-0.0007776	0.0288	-0.0501	-0.0294
4400	SLV FO 2			-0.0150396	-0.0049834	-0.0016409	0.0255	-0.0442	-0.0293

Spostamenti nodali con componente Ux massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione				
		Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
4401	SLV FO 15			0.0156965	0.0069129	-0.0024846	-0.0351	0.053	0.031
4402	SLV FO 15			0.0156965	0.0070324	-0.0027307	-0.0358	0.049	0.0309
4400	SLV FO 15			0.0156964	0.0067943	-0.0022194	-0.0346	0.0578	0.0309
4403	SLV FO 15			0.0156962	0.0071528	-0.0029617	-0.0368	0.0463	0.0309
4399	SLV FO 15			0.0156961	0.0066767	-0.0019345	-0.0341	0.0631	0.031

Spostamenti nodali con componente Uy minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione				
		Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
3841	SLV FO 9			0.0056481	-0.0180796	-0.0026403	0.1232	0.0372	0.0241
3976	SLV FO 9			0.0007061	-0.0180796	-0.0024998	0.1208	-0.0029	0.0241
3968	SLV FO 9			0.0017096	-0.0180796	-0.0037699	0.1204	0.0085	0.0241
3846	SLV FO 6			-0.0075088	-0.017044	-0.0026323	0.1134	-0.0467	-0.0267
3975	SLV FO 6			0.0022807	-0.017044	-0.0024952	0.111	0.022	-0.0267

Spostamenti nodali con componente Uy massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione				
		Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
3841	SLV FO 8			-0.0051314	0.0189486	-0.0025357	-0.1252	-0.0346	-0.0226
3968	SLV FO 8			-0.0014432	0.0189486	-0.0037853	-0.1247	-0.0063	-0.0226
3976	SLV FO 8			-0.0006901	0.0189486	-0.0026778	-0.1275	0.0018	-0.0226
3846	SLV FO 11			0.0080255	0.0189171	-0.0025441	-0.1223	0.0506	0.0282
3974	SLV FO 11			0.0043169	0.0189171	-0.0037962	-0.1217	0.023	0.0282

Spostamenti nodali con componente Uz minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione				
		Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
3971	SLU 194			0.0002714	0.0007663	-0.0092909	0.0034	-0.0872	0.0005
1305	SLV FO 11			0	0	-0.0089497	-0.0742	0.0334	0
2696	SLU 194			0.0001371	0.0003757	-0.0089196	-0.0202	-0.1132	0.0002
1304	SLV FO 11			0	0	-0.0087332	-0.0748	0.0334	0
3972	SLU 194			0.0002714	0.0007695	-0.0087165	0.0034	0.0016	0.0005

Spostamenti nodali con componente Uz massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Spostamento			Rotazione		
		ux	uy	uz	rx	ry	rz
1305	SLV FO 6	0	0	0.004105	0.066	-0.0313	0
1280	SLV FO 9	0	0	0.003931	0.0684	0.0174	0
1304	SLV FO 6	0	0	0.0039036	0.0656	-0.0317	0
1281	SLV FO 9	0	0	0.0038239	0.068	0.0175	0
3967	SLV FO 6	-0.0051665	-0.010793	0.0037965	0.072	-0.0347	-0.0267

8.3 Reazioni nodali**8.3.1 Reazioni nodali estreme****Nodo:** Nodo sollecitato dalla reazione vincolare.**Ind.:** indice del nodo.**Cont.:** Contesto a cui si riferisce la reazione vincolare.**N.br.:** nome breve della condizione o combinazione di carico.**Reazione a traslazione:** reazione vincolare traslazionale del nodo.**x:** componente X della reazione vincolare del nodo. [kN]**y:** componente Y della reazione vincolare del nodo. [kN]**z:** componente Z della reazione vincolare del nodo. [kN]**Reazione a rotazione:** reazione vincolare rotazionale del nodo.**x:** componente X della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]**y:** componente Y della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]**z:** componente Z della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]**Reazioni Fx minime**

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
		x	y	z	x	y	z
660	SLV 15	-68.06	-52.37	55.05	1.7411	-1.2874	-0.0207
655	SLV 15	-67.11	13.54	52.59	-0.3504	-0.9444	-0.0216
659	SLV 15	-64.76	-41.68	102.6	-12.0848	-0.3792	-0.0094
656	SLV 15	-64.45	2.12	103.65	-13.1332	-0.0353	-0.2236
1368	SLV 16	-61.99	-13.84	55.72	-1.1587	-0.8634	0.0077

Reazioni Fx massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
		x	y	z	x	y	z
655	SLV 2	65.31	-15.76	55.54	1.3215	0.9557	0.0201
660	SLV 2	63.96	45.16	53.1	-0.6334	1.1406	0.0188
656	SLV 2	61.96	-6.71	105.47	-12.8482	0.1248	0.2183
659	SLV 2	61.68	34.14	106.82	-13.8903	0.3144	-0.0171
1371	SLV 3	61.44	-12.22	55.74	-1.1369	0.7868	-0.01

Reazioni Fy minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
		x	y	z	x	y	z
1368	SLV 11	-12.41	-95.93	56.37	0.757	0.8845	-0.0223
1371	SLV 8	11.57	-93.45	56.13	0.7772	-0.9866	0.018
660	SLV 11	-41.64	-91.85	53.11	2.0955	-1.4442	-0.0237
1336	SLV 11	-25.32	-90.31	114.01	0.8582	-15.9206	-0.0236
655	SLV 8	23.85	-89.35	52.9	1.9836	1.3094	0.0185

Reazioni Fy massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
		x	y	z	x	y	z
655	SLV 9	-25.65	87.13	55.23	-1.0125	-1.2981	-0.02
660	SLV 6	37.54	84.64	55.04	-0.9878	1.2974	0.0218
1371	SLV 9	-10.5	83.2	52.05	-1.6847	0.9889	-0.0194
1311	SLV 9	-12.07	81.87	112.54	-0.7948	15.0942	-0.0205
1368	SLV 6	10.39	80.66	51.93	-1.477	-0.8345	0.0209

Reazioni Fz minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
		x	y	z	x	y	z
632	SLV 3	-1.28	0.35	-3.9	0	0	0
600	SLV 7	-36.82	3.37	-2.44	0	0	0
643	SLE RA 1	0	0	0	0	0	0
655	SLE RA 9	-0.93	-14.22	42.19	0.5622	0.1611	-0.0003
660	SLE RA 9	-2.04	-16.32	42.22	0.6243	-0.2236	-0.0016

Reazioni Fz massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo Ind.	Cont. N.br.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
		x	y	z	x	y	z
1331	SLE RA 34	0.75	-6.92	235.37	0.0637	0.4361	-0.0011
1316	SLE RA 35	-2.59	-3.38	235.15	0.0309	-0.3896	-0.0005
1326	SLE RA 35	-1.52	5.62	181.16	24.5699	-0.0562	-0.0005
1321	SLE RA 33	-0.65	5.59	174.73	23.7016	-0.0099	-0.001
1336	SLE RA 28	-1.06	-3.69	123.68	0.0275	-16.7865	-0.0005

8.4 Pressioni massime sul terreno

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [cm]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

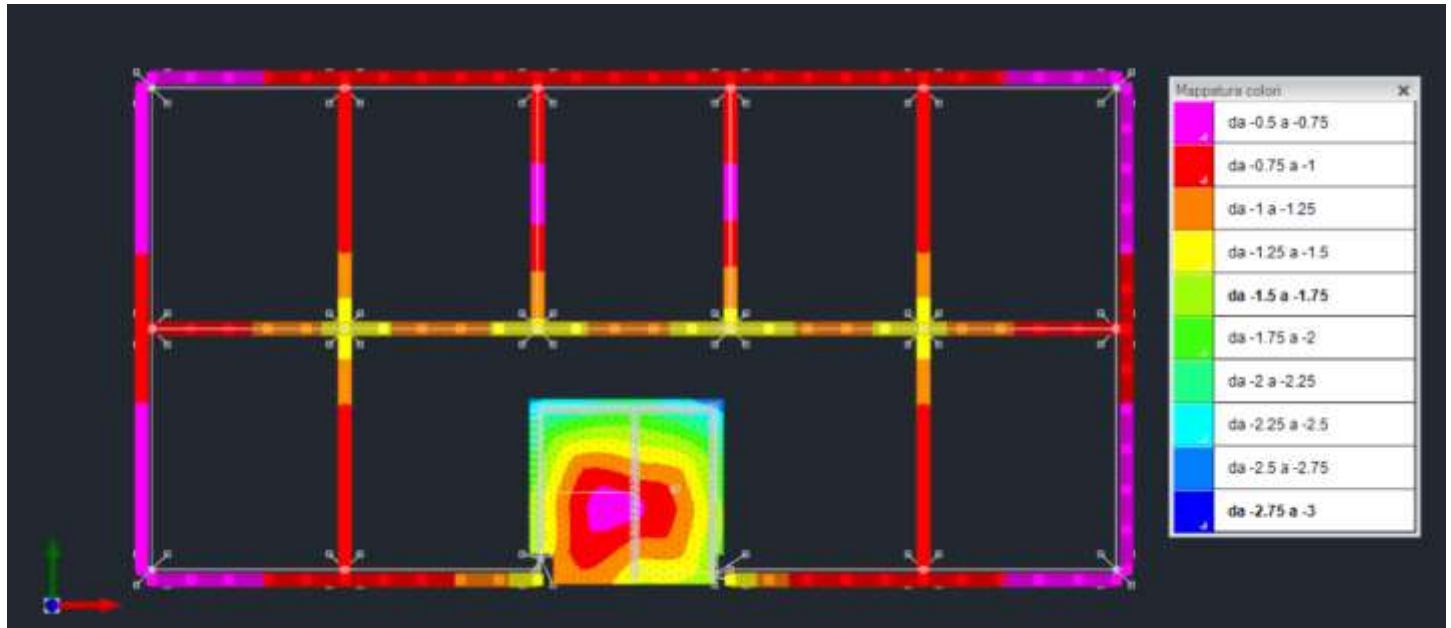
uz: spostamento minimo verticale del nodo. [cm]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

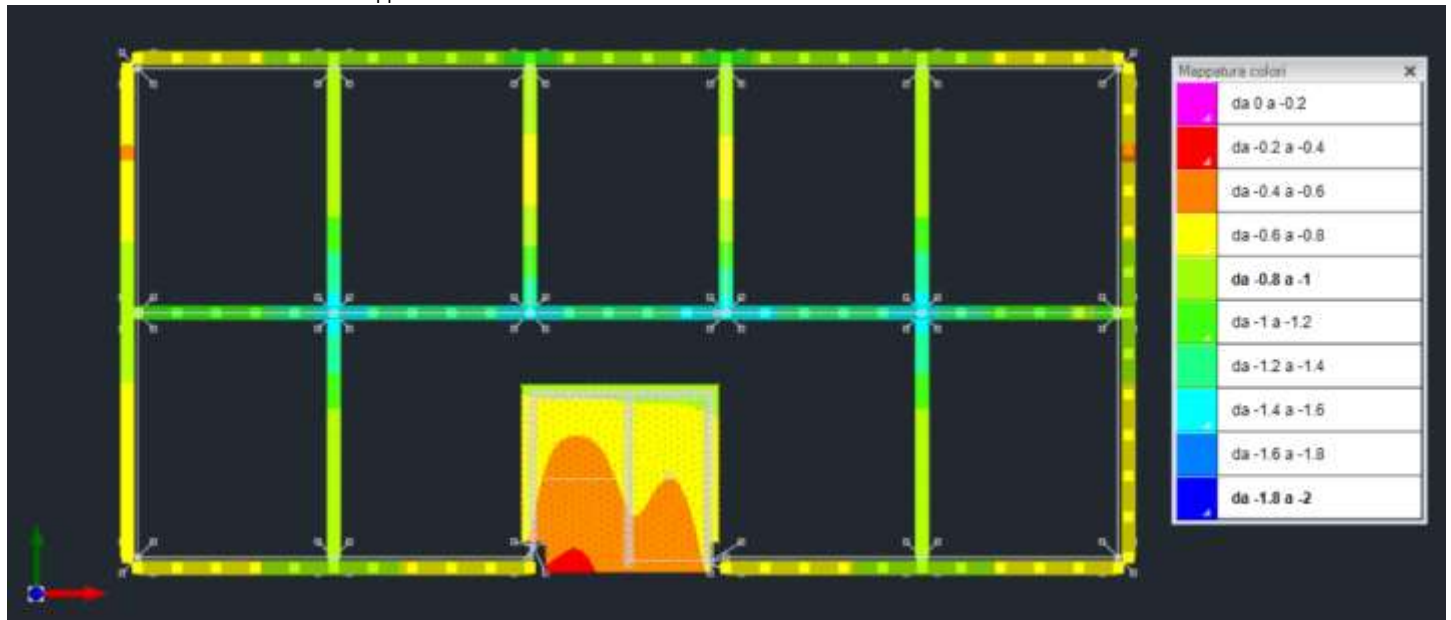
Compressione estrema massima -2.68491 al nodo di indice 1305, di coordinate x = 6649, y = -1452, z = 0, nel contesto SLV fondazioni 11.

Spostamento estremo minimo -0.89497 al nodo di indice 1305, di coordinate x = 6649, y = -1452, z = 0, nel contesto SLV fondazioni 11.

Spostamento estremo massimo 0.4105 al nodo di indice 1305, di coordinate x = 6649, y = -1452, z = 0, nel contesto SLV fondazioni 6.



Pressioni massime in valore assoluto involucro SLV



Pressioni massime in valore assoluto involucro SLE rara

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
580		SLV FO 5	-0.39413	-1.1824	SLV FO 12	0.16294	0.48892
581		SLV FO 5	-0.3765	-1.12951	SLV FO 12	0.15464	0.46392
582		SLV FO 5	-0.36223	-1.08668	SLV FO 12	0.14722	0.44165
583		SLV FO 5	-0.35375	-1.06125	SLV FO 12	0.14124	0.42372
584		SLV FO 5	-0.35249	-1.05747	SLV FO 12	0.13706	0.41119

Nodo	Pressione minima			Pressione massima				
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
585	SLV	FO 5	-0.35914	-1.07741	SLV	FO 12	0.13499	0.40497
586	SLV	FO 5	-0.37371	-1.12112	SLV	FO 12	0.13533	0.406
587	SLV	FO 5	-0.39555	-1.18664	SLV	FO 12	0.13843	0.41528
588	SLV	FO 5	-0.42282	-1.26847	SLV	FO 12	0.14415	0.43246
589	SLV	FO 6	-0.45457	-1.3637	SLV	FO 11	0.15401	0.46204
590	SLV	FO 10	-0.48266	-1.44799	SLV	FO 7	0.16311	0.48934
591	SLV	FO 10	-0.50135	-1.50405	SLV	FO 7	0.16953	0.50858
592	SLV	FO 10	-0.50809	-1.52426	SLV	FO 7	0.17259	0.51778
593	SLV	FO 10	-0.50626	-1.51878	SLV	FO 7	0.17381	0.52143
594	SLV	FO 10	-0.50211	-1.50633	SLV	FO 7	0.17499	0.52498
595	SLV	FO 10	-0.50002	-1.50005	SLV	FO 7	0.17702	0.53105
596	SLV	FO 10	-0.50243	-1.50729	SLV	FO 7	0.18004	0.54011
597	SLV	FO 10	-0.51027	-1.53082	SLV	FO 7	0.1837	0.55109
598	SLV	FO 10	-0.52261	-1.56783	SLV	FO 7	0.18693	0.56079
599	SLV	FO 10	-0.53659	-1.60978	SLV	FO 7	0.18799	0.56396
600	SLV	FO 10	-0.54641	-1.63922	SLV	FO 7	0.18377	0.55131
601	SLV	FO 14	-0.55273	-1.6582	SLV	FO 3	0.17993	0.53979
602	SLU	185	-0.32663	-0.9799	SLU	9	-0.16974	-0.50921
603	SLU	185	-0.32	-0.96001	SLU	9	-0.16439	-0.49317
604	SLU	187	-0.32707	-0.98121	SLU	9	-0.16346	-0.49037
605	SLU	187	-0.36068	-1.08203	SLU	9	-0.17365	-0.52095
606	SLU	185	-0.40921	-1.22762	SLU	9	-0.19097	-0.5729
607	SLU	185	-0.43348	-1.30045	SLU	9	-0.19989	-0.59966
608	SLU	192	-0.40422	-1.21265	SLU	2	-0.18776	-0.56328
609	SLU	192	-0.34773	-1.04319	SLV	FO 16	-0.1604	-0.4812
610	SLV	FO 1	-0.3408	-1.02239	SLV	FO 16	-0.06603	-0.19809
611	SLV	FO 1	-0.40138	-1.20414	SLV	FO 16	0.01785	0.05354
612	SLV	FO 5	-0.45691	-1.37074	SLV	FO 12	0.07669	0.23006
613	SLV	FO 14	-0.49787	-1.4936	SLV	FO 3	0.11491	0.34473
614	SLV	FO 14	-0.3815	-1.14449	SLV	FO 3	-0.01272	-0.03815
615	SLU	187	-0.31216	-0.93648	SLV	FO 3	-0.11819	-0.35457
616	SLU	187	-0.35371	-1.06113	SLU	9	-0.16731	-0.50194
617	SLU	187	-0.40681	-1.22042	SLU	9	-0.18869	-0.56607
618	SLU	185	-0.43421	-1.30262	SLU	9	-0.20005	-0.60016
619	SLU	187	-0.40916	-1.22747	SLU	9	-0.19101	-0.57304
620	SLU	185	-0.35959	-1.07877	SLU	9	-0.17325	-0.51975
621	SLU	185	-0.32522	-0.97566	SLU	9	-0.16261	-0.48783
622	SLU	187	-0.31825	-0.95475	SLU	9	-0.16347	-0.4904
623	SLU	187	-0.32645	-0.97936	SLU	9	-0.16954	-0.50862
624	SLV	FO 5	-0.34737	-1.0421	SLV	FO 12	0.12109	0.36327
625	SLV	FO 5	-0.3515	-1.0545	SLV	FO 12	0.12961	0.38882
626	SLV	FO 10	-0.48103	-1.44309	SLV	FO 7	0.15225	0.45676
627	SLV	FO 5	-0.3518	-1.05541	SLV	FO 12	0.11468	0.34403
628	SLV	FO 10	-0.48481	-1.45443	SLV	FO 7	0.14558	0.43675
629	SLV	FO 5	-0.34368	-1.03105	SLV	FO 12	0.11917	0.3575
630	SLV	FO 5	-0.35928	-1.07784	SLV	FO 12	0.12994	0.38981
631	SLV	FO 5	-0.36507	-1.09522	SLV	FO 12	0.11137	0.33411
632	SLV	FO 14	-0.53354	-1.60063	SLV	FO 3	0.17126	0.51379
633	SLV	FO 10	-0.4509	-1.3527	SLV	FO 7	0.12959	0.38876
634	SLV	FO 10	-0.49229	-1.47688	SLV	FO 7	0.15747	0.47242
635	SLV	FO 10	-0.47476	-1.42428	SLV	FO 7	0.14755	0.44264
636	SLV	FO 6	-0.4195	-1.25851	SLV	FO 11	0.11955	0.35866
637	SLV	FO 5	-0.39276	-1.17827	SLV	FO 12	0.14432	0.43296
638	SLV	FO 10	-0.47572	-1.42715	SLV	FO 7	0.13622	0.40867
640	SLV	FO 10	-0.47559	-1.42677	SLV	FO 7	0.14019	0.42056
641	SLV	FO 5	-0.38567	-1.157	SLV	FO 12	0.10885	0.32656
642	SLV	FO 10	-0.47273	-1.41818	SLV	FO 7	0.14322	0.42967
643	SLV	FO 14	-0.56364	-1.69093	SLV	FO 3	0.18335	0.55005
644	SLV	FO 10	-0.47196	-1.41587	SLV	FO 7	0.12741	0.38224
645	SLV	FO 5	-0.37337	-1.1201	SLV	FO 12	0.12849	0.38547
646	SLV	FO 10	-0.4981	-1.49429	SLV	FO 7	0.14874	0.44623
647	SLV	FO 5	-0.33751	-1.01254	SLV	FO 12	0.10182	0.30545
648	SLV	FO 5	-0.34447	-1.03342	SLV	FO 12	0.11188	0.33563
649	SLV	FO 10	-0.45593	-1.3678	SLV	FO 7	0.12254	0.36762
650	SLV	FO 10	-0.44442	-1.33325	SLV	FO 7	0.10851	0.32552
651	SLV	FO 5	-0.3562	-1.06861	SLV	FO 12	0.08907	0.2672
652	SLV	FO 10	-0.45797	-1.37392	SLV	FO 7	0.11337	0.34012
653	SLV	FO 6	-0.38916	-1.16748	SLV	FO 11	0.09079	0.27238
654	SLU	185	-0.3218	-0.96541	SLU	9	-0.1695	-0.50851
656	SLU	185	-0.42969	-1.28908	SLU	9	-0.20004	-0.60013
659	SLU	185	-0.43063	-1.29188	SLU	18	-0.20031	-0.60093
661	SLU	187	-0.32261	-0.96783	SLU	9	-0.16988	-0.50964
662	SLV	FO 5	-0.33913	-1.01738	SLV	FO 12	0.08738	0.26215
663	SLV	FO 5	-0.35407	-1.06221	SLV	FO 12	0.10938	0.32814
665	SLV	FO 5	-0.39295	-1.17884	SLV	FO 12	0.12615	0.37844
666	SLV	FO 5	-0.33227	-0.99682	SLV	FO 12	0.0949	0.2847
667	SLV	FO 10	-0.44908	-1.34725	SLV	FO 7	0.10274	0.30822
668	SLV	FO 14	-0.53896	-1.61689	SLV	FO 3	0.16942	0.50827
669	SLV	FO 6	-0.41242	-1.23727	SLV	FO 11	0.09145	0.27434
670	SLV	FO 10	-0.46235	-1.38706	SLV	FO 7	0.12339	0.37018
671	SLV	FO 10	-0.44388	-1.33163	SLV	FO 7	0.11152	0.33457
672	SLV	FO 5	-0.36157	-1.08471	SLV	FO 12	0.07619	0.22856
673	SLV	FO 10	-0.44131	-1.32394	SLV	FO 7	0.09971	0.29914
674	SLV	FO 10	-0.44163	-1.32489	SLV	FO 7	0.09056	0.27169
675	SLV	FO 5	-0.37108	-1.11323	SLV	FO 12	0.10817	0.32452
676	SLV	FO 5	-0.33585	-1.00754	SLV	FO 12	0.09058	0.27175
677	SLV	FO 5	-0.32373	-0.9712	SLV	FO 12	0.07704	0.23111
678	SLV	FO 10	-0.42011	-1.26032	SLV	FO 7	0.07874	0.23623
679	SLV	FO 14	-0.57447	-1.7234	SLV	FO 3	0.1881	0.56431
680	SLV	FO 14	-0.5106	-1.53179	SLV	FO 3	0.14884	0.44651
681	SLV	FO 5	-0.33678	-1.01033	SLV	FO 12	0.06507	0.19521
682	SLV	FO 10	-0.43429	-1.32086	SLV	FO 7	0.09885	0.29656
683	SLV	FO 6	-0.3702	-1.11059	SLV	FO 11	0.06239	0.18717
684	SLV	FO 10	-0.42413	-1.27239	SLV	FO 7	0.08558	0.25673
685	SLV	FO 14	-0.47351	-1.42053	SLV	FO 3	0.12244	0.36733
686	SLV	FO 10	-0.42638	-1.27915	SLV	FO 7	0.07609	0.22828
688	SLV	FO 1	-0.40018	-1.20055	SLV	FO 16	0.11394	0.34183
689	SLV	FO 10	-0.42021	-1.26062	SLV	FO 7	0.06814	0.20441
690	SLV	FO 5	-0.34801	-1.04404	SLV	FO 12	0.08877	0.26632
691	SLV	FO 5	-0.32023	-0.9607	SLV	FO 12	0.07159	0.21478

Nodo		Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
692	SLV FO 5	-0.3186	-0.95579	SLV FO 12	0.0578	0.17341	
693	SLV FO 14	-0.54068	-1.62203	SLV FO 3	0.16473	0.49419	
695	SLV FO 5	-0.33853	-1.01559	SLV FO 12	0.04623	0.13869	
696	SLV FO 10	-0.41	-1.22999	SLV FO 7	0.07246	0.21737	
697	SLV FO 6	-0.38127	-1.1438	SLV FO 11	0.04827	0.14481	
698	SLV FO 14	-0.43079	-1.29237	SLV FO 3	0.08764	0.26291	
699	SLV FO 10	-0.40829	-1.22488	SLV FO 7	0.06138	0.18414	
700	SLV FO 10	-0.39831	-1.19492	SLV FO 7	0.04999	0.14998	
701	SLV FO 10	-0.41029	-1.23086	SLV FO 7	0.05369	0.16107	
702	SLV FO 1	-0.37034	-1.11101	SLV FO 16	0.09092	0.27275	
703	SLV FO 5	-0.32599	-0.97796	SLV FO 12	0.06877	0.20632	
704	SLV FO 5	-0.30819	-0.92458	SLV FO 12	0.05187	0.15561	
705	SLV FO 14	-0.50188	-1.50565	SLV FO 3	0.13704	0.41113	
706	SLV FO 5	-0.31533	-0.94598	SLV FO 12	0.03701	0.11104	
708	SLV FO 14	-0.57158	-1.71474	SLV FO 3	0.17986	0.53957	
709	SLV FO 14	-0.60658	-1.81974	SLV FO 3	0.20266	0.60798	
710	SLV FO 6	-0.34243	-1.0273	SLV FO 11	0.02747	0.08241	
711	SLV FO 10	-0.39909	-1.19728	SLV FO 7	0.05879	0.17636	
712	SLV FO 1	-0.53538	-1.60615	SLV FO 16	0.15493	0.46478	
713	SLV FO 1	-0.51855	-1.55565	SLV FO 16	0.15361	0.46082	
714	SLV FO 1	-0.47254	-1.41762	SLV FO 16	0.13738	0.41215	
715	SLV FO 1	-0.41729	-1.25186	SLV FO 16	0.11297	0.33891	
716	SLV FO 10	-0.39032	-1.17097	SLV FO 7	0.03306	0.09918	
717	SLV FO 10	-0.39079	-1.17237	SLV FO 7	0.04724	0.14173	
718	SLV FO 10	-0.39358	-1.18074	SLV FO 7	0.03803	0.11409	
719	SLV FO 5	-0.34021	-1.02063	SLV FO 12	0.06776	0.20329	
720	SLV FO 14	-0.45958	-1.37875	SLV FO 3	0.10512	0.31535	
721	SLV FO 5	-0.30691	-0.92072	SLV FO 12	0.04829	0.14488	
722	SLV FO 5	-0.29952	-0.89856	SLV FO 12	0.03106	0.09317	
724	SLV FO 10	-0.37081	-1.11243	SLV FO 7	0.02029	0.06088	
725	SLV FO 14	-0.53343	-1.60028	SLV FO 3	0.15308	0.45925	
726	SLV FO 5	-0.31377	-0.9413	SLV FO 12	0.01541	0.04622	
727	SLV FO 10	-0.37799	-1.13397	SLV FO 7	0.0162	0.0486	
728	SLV FO 10	-0.37606	-1.12818	SLV FO 7	0.0337	0.10111	
729	SLV FO 10	-0.37476	-1.12427	SLV FO 7	0.02285	0.06855	
730	SLV FO 1	-0.38615	-1.15844	SLV FO 16	0.09168	0.27504	
731	SLV FO 6	-0.34377	-1.03132	SLV FO 11	0.00702	0.02105	
732	SLV FO 14	-0.41766	-1.25299	SLV FO 3	0.07029	0.21088	
733	SLV FO 5	-0.31414	-0.94241	SLV FO 12	0.04642	0.13925	
734	SLV FO 5	-0.29165	-0.87494	SLV FO 12	0.02713	0.08138	
735	SLV FO 14	-0.49085	-1.47256	SLV FO 3	0.12223	0.3667	
736	SLV FO 5	-0.29339	-0.88016	SLV FO 12	0.00892	0.02676	
738	SLV FO 14	-0.56348	-1.69045	SLV FO 3	0.16793	0.50378	
739	SLV FO 14	-0.59945	-1.79834	SLV FO 3	0.19128	0.57385	
740	SLV FO 1	-0.55536	-1.66609	SLV FO 16	0.17051	0.51154	
741	SLV FO 10	-0.36009	-1.08028	SLV FO 7	-0.00216	-0.00648	
742	SLV FO 6	-0.31302	-0.93906	SLV FO 11	-0.00694	-0.02081	
743	SLV FO 1	-0.44828	-1.34484	SLV FO 16	0.12162	0.36485	
744	SLV FO 10	-0.35976	-1.07929	SLV FO 7	-0.00089	-0.00268	
745	SLV FO 1	-0.34839	-1.04516	SLV FO 16	0.06481	0.19443	
746	SLV FO 10	-0.35714	-1.07143	SLV FO 7	0.00884	0.02651	
747	SLV FO 14	-0.3801	-1.14031	SLV FO 3	0.03525	0.10576	
748	SLV FO 5	-0.2919	-0.87569	SLV FO 12	0.02473	0.07419	
749	SLV FO 1	-0.52074	-1.56222	SLV FO 16	0.15546	0.46637	
750	SLV FO 14	-0.44702	-1.34107	SLV FO 3	0.08855	0.26566	
752	SLV FO 10	-0.33918	-1.01753	SLV FO 7	-0.01555	-0.04666	
753	SLV FO 5	-0.27999	-0.83996	SLV FO 12	0.00491	0.01473	
754	SLV FO 14	-0.52347	-1.57042	SLV FO 3	0.13903	0.41708	
755	SLV FO 5	-0.28865	-0.86595	SLV FO 12	-0.01489	-0.04468	
756	SLV FO 10	-0.34402	-1.03206	SLV FO 7	-0.02305	-0.06916	
757	SLV FO 1	-0.39627	-1.18881	SLV FO 16	0.09038	0.27114	
758	SLV FO 6	-0.31188	-0.93564	SLV FO 11	-0.02915	-0.08744	
759	SLV FO 1	-0.31347	-0.9404	SLV FO 16	0.03689	0.11067	
760	SLV FO 10	-0.34073	-1.0222	SLV FO 7	-0.01602	-0.04805	
761	SLV FO 14	-0.34829	-1.04488	SLV FO 3	0.00134	0.00402	
762	SLV FO 14	-0.4053	-1.2159	SLV FO 3	0.05362	0.16087	
763	SLV FO 5	-0.2739	-0.8217	SLV FO 12	0.00239	0.00717	
764	SLV FO 14	-0.47968	-1.43905	SLV FO 3	0.10685	0.32055	
766	SLV FO 14	-0.55422	-1.66266	SLV FO 3	0.15466	0.46399	
767	SLV FO 5	-0.27108	-0.81323	SLV FO 12	-0.01881	-0.05643	
768	SLV FO 14	-0.59181	-1.77542	SLV FO 3	0.17923	0.5377	
769	SLV FO 1	-0.48751	-1.46254	SLV FO 16	0.13669	0.41008	
770	SLV FO 1	-0.56412	-1.69236	SLV FO 16	0.17417	0.5225	
771	SLV FO 10	-0.32973	-0.98919	SLV FO 7	-0.03741	-0.11224	
772	SLV FO 6	-0.28485	-0.85455	SLV FO 11	-0.03961	-0.11882	
773	SLV FO 1	-0.35379	-1.06137	SLV FO 16	0.06135	0.18405	
774	SLV FO 1	-0.44378	-1.33134	SLV FO 16	0.11293	0.33879	
775	SLV FO 1	-0.28297	-0.8489	SLV FO 16	0.00853	0.02558	
776	SLV FO 10	-0.32372	-0.97115	SLV FO 7	-0.02921	-0.08764	
777	SLV FO 10	-0.32436	-0.97307	SLV FO 7	-0.04152	-0.12457	
778	SLV FO 14	-0.36838	-1.10514	SLV FO 3	0.01909	0.05726	
780	SLV FO 10	-0.30809	-0.92426	SLV FO 7	-0.05125	-0.15376	
781	SLV FO 5	-0.25971	-0.77914	SLV FO 12	-0.0211	-0.06329	
782	SLV FO 14	-0.51335	-1.54006	SLV FO 3	0.12462	0.37387	
783	SLV FO 14	-0.43528	-1.30583	SLV FO 3	0.07234	0.21703	
784	SLV FO 5	-0.26372	-0.79115	SLV FO 12	-0.04447	-0.13341	
785	SLV FO 1	-0.52903	-1.5871	SLV FO 16	0.15413	0.4624	
786	SLV FO 1	-0.39858	-1.19575	SLV FO 16	0.08517	0.25551	
787	SLV FO 1	-0.48171	-1.44512	SLV FO 16	0.12963	0.3889	
788	SLV FO 6	-0.28157	-0.84471	SLV FO 11	-0.06385	-0.19155	
789	SLV FO 1	-0.31634	-0.94901	SLV FO 16	0.03236	0.09708	
791	SLV FO 1	-0.25734	-0.77202	SLV FO 16	-0.0202	-0.06061	
792	SLV FO 10	-0.3068	-0.92039	SLV FO 7	-0.05465	-0.16395	
793	SLV FO 14	-0.33715	-1.01144	SLV FO 3	-0.01431	-0.04294	
795	SLV FO 14	-0.5446	-1.63379	SLV FO 3	0.14092	0.42276	
796	SLV FO 14	-0.39344	-1.18032	SLV FO 3	0.0374	0.1122	
797	SLV FO 14	-0.46993	-1.40978	SLV FO 3	0.09234	0.27701	
798	SLV FO 14	-0.5838	-1.75141	SLV FO 3	0.16667	0.5	
799	SLV FO 10	-0.30358	-0.91075	SLV FO 7	-0.06983	-0.20949	
800	SLV FO 5	-0.24844	-0.74533	SLV FO 12	-0.04627	-0.13882	

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	uz	Valore	
801	SLV FO 1	-0.56704	-1.70111	SLV FO 16	0.17222	0.51665
802	SLV FO 10	-0.29934	-0.89803	SLV FO 7	-0.07265	-0.21796
803	SLV FO 6	-0.25769	-0.77306	SLV FO 11	-0.07108	-0.21323
804	SLU 193	-0.2931	-0.87931	SLU 1	-0.15693	-0.47079
805	SLU 193	-0.40303	-1.20908	SLU 1	-0.18898	-0.56693
806	SLU 193	-0.40446	-1.21338	SLU 3	-0.189	-0.56699
807	SLU 193	-0.29453	-0.88359	SLU 3	-0.15787	-0.47361
808	SLV FO 1	-0.44423	-1.33269	SLV FO 16	0.10724	0.32172
809	SLV FO 1	-0.35564	-1.06692	SLV FO 16	0.05609	0.16827
810	SLV FO 1	-0.28392	-0.85177	SLV FO 16	0.00322	0.00966
811	SLV FO 10	-0.27751	-0.83254	SLV FO 7	-0.08652	-0.25957
813	SLV FO 14	-0.50418	-1.51253	SLV FO 3	0.11102	0.33305
814	SLV FO 14	-0.31124	-0.93372	SLV FO 3	-0.04624	-0.13873
815	SLV FO 5	-0.23872	-0.71615	SLV FO 12	-0.04717	-0.14151
816	SLV FO 14	-0.3574	-1.0722	SLV FO 3	0.00364	0.01092
817	SLV FO 10	-0.28856	-0.86568	SLV FO 7	-0.08219	-0.24658
818	SLV FO 1	-0.5411	-1.62331	SLV FO 16	0.155	0.46499
819	SLV FO 5	-0.23894	-0.71681	SLV FO 12	-0.07356	-0.22069
820	SLV FO 14	-0.42397	-1.27191	SLV FO 3	0.05561	0.16683
821	SLV FO 1	-0.49483	-1.48448	SLV FO 16	0.13073	0.39219
822	SLV FO 1	-0.39868	-1.19603	SLV FO 16	0.07892	0.23677
823	SLV FO 6	-0.25197	-0.7559	SLV FO 11	-0.09786	-0.29359
824	SLV FO 1	-0.31699	-0.95098	SLV FO 16	0.02669	0.08008
825	SLV FO 14	-0.46618	-1.39853	SLV FO 3	0.08303	0.24909
826	SLV FO 14	-0.38134	-1.14403	SLV FO 3	0.02188	0.06563
827	SLV FO 1	-0.25672	-0.77017	SLV FO 16	-0.02616	-0.07849
829	SLV FO 14	-0.53545	-1.60635	SLV FO 3	0.12757	0.38272
830	SLV FO 14	-0.28995	-0.86984	SLV FO 3	-0.07593	-0.22779
831	SLV FO 1	-0.56671	-1.70012	SLV FO 16	0.16727	0.50182
832	SLU 200	-0.26976	-0.80928	SLV FO 7	-0.10784	-0.32353
833	SLV FO 14	-0.32644	-0.97933	SLV FO 3	-0.02958	-0.08874
834	SLV FO 14	-0.5765	-1.7295	SLV FO 3	0.15471	0.46414
835	SLV FO 5	-0.22552	-0.67657	SLV FO 12	-0.07363	-0.22089
836	SLU 198	-0.2382	-0.71459	SLV FO 11	-0.10173	-0.3052
837	SLV FO 1	-0.44287	-1.3286	SLV FO 16	0.10025	0.30076
838	SLV FO 1	-0.35538	-1.06615	SLV FO 16	0.04971	0.14913
839	SLV FO 1	-0.28344	-0.85032	SLV FO 16	-0.00283	-0.00849
840	SLV FO 14	-0.49365	-1.48096	SLV FO 3	0.09695	0.29085
841	SLU 200	-0.26372	-0.79117	SLV FO 7	-0.12146	-0.36439
842	SLU 200	-0.27153	-0.81459	SLV FO 7	-0.11895	-0.35685
844	SLV FO 14	-0.27323	-0.81968	SLV FO 3	-0.1007	-0.3021
845	SLV FO 14	-0.30072	-0.90216	SLV FO 3	-0.06141	-0.18422
846	SLV FO 1	-0.23457	-0.7037	SLV FO 16	-0.05599	-0.16796
847	SLU 198	-0.22653	-0.67959	SLV FO 11	-0.10212	-0.30637
848	SLV FO 1	-0.52719	-1.58158	SLV FO 16	0.14138	0.42413
849	SLV FO 1	-0.47917	-1.43751	SLV FO 16	0.11633	0.34899
850	SLV FO 14	-0.34922	-1.04766	SLV FO 3	-0.00982	-0.02947
851	SLV FO 1	-0.39727	-1.19181	SLV FO 16	0.07178	0.21534
852	SLV FO 14	-0.39183	-1.17548	SLV FO 3	0.02478	0.07435
853	SLU 198	-0.25309	-0.75927	SLV FO 11	-0.13143	-0.39429
854	SLV FO 14	-0.44279	-1.32837	SLV FO 3	0.06063	0.18189
855	SLV FO 1	-0.31623	-0.94869	SLV FO 16	0.02025	0.06076
857	SLV FO 14	-0.52899	-1.58697	SLV FO 3	0.11685	0.35056
858	SLV FO 1	-0.25526	-0.76577	SLV FO 16	-0.03257	-0.09772
859	SLV FO 14	-0.2798	-0.83941	SLV FO 3	-0.09086	-0.27258
860	SLV FO 2	-0.56572	-1.69717	SLV FO 15	0.16204	0.48611
861	SLU 200	-0.27284	-0.81851	SLV FO 7	-0.14291	-0.42872
862	SLV FO 13	-0.57626	-1.72879	SLV FO 4	0.1498	0.44941
863	SLV FO 14	-0.31503	-0.9451	SLV FO 3	-0.04564	-0.13693
864	SLU 198	-0.21714	-0.65143	SLV FO 16	-0.08648	-0.25943
865	SLV FO 1	-0.44018	-1.32054	SLV FO 16	0.09245	0.27735
866	SLU 198	-0.24086	-0.72259	SLV FO 11	-0.13186	-0.39557
867	SLV FO 1	-0.35417	-1.0625	SLV FO 16	0.04283	0.12848
868	SLU 200	-0.26674	-0.80021	SLV FO 7	-0.15615	-0.46845
869	SLV FO 14	-0.48757	-1.46271	SLV FO 3	0.08691	0.26074
870	SLV FO 1	-0.28221	-0.84663	SLV FO 16	-0.00927	-0.02781
872	SLU 200	-0.27526	-0.82579	SLV FO 4	-0.14103	-0.42308
873	SLU 200	-0.27189	-0.81567	SLV FO 4	-0.12061	-0.36184
874	SLV FO 14	-0.29092	-0.87276	SLV FO 3	-0.07597	-0.2279
875	SLV FO 1	-0.23233	-0.69699	SLV FO 16	-0.06273	-0.18818
876	SLV FO 1	-0.48543	-1.45629	SLV FO 16	0.11383	0.34148
877	SLV FO 14	-0.40857	-1.22572	SLV FO 3	0.03233	0.09698
878	SLV FO 14	-0.3308	-0.9924	SLV FO 3	-0.03165	-0.09495
879	SLU 198	-0.22919	-0.68757	SLV FO 15	-0.11691	-0.35073
880	SLV FO 1	-0.39602	-1.18805	SLV FO 16	0.06486	0.19459
881	SLU 198	-0.25593	-0.7678	SLU 2	-0.16089	-0.48266
882	SLV FO 14	-0.36561	-1.09684	SLV FO 3	-0.00163	-0.00488
883	SLV FO 1	-0.31531	-0.94592	SLV FO 16	0.0139	0.04171
885	SLV FO 15	-0.53371	-1.60112	SLV FO 2	0.11729	0.35187
886	SLV FO 2	-0.5699	-1.70969	SLV FO 15	0.16231	0.48692
887	SLU 200	-0.27596	-0.82789	SLV FO 3	-0.16082	-0.48247
888	SLV FO 15	-0.44869	-1.34607	SLV FO 2	0.05899	0.17696
889	SLV FO 1	-0.2539	-0.76169	SLV FO 16	-0.03877	-0.1163
890	SLV FO 13	-0.27275	-0.81826	SLV FO 4	-0.10284	-0.30851
891	SLV FO 2	-0.53753	-1.6126	SLV FO 15	0.14128	0.42383
892	SLV FO 15	-0.58491	-1.75473	SLV FO 2	0.1538	0.46139
893	SLV FO 13	-0.3087	-0.9261	SLV FO 4	-0.05654	-0.16961
894	SLU 198	-0.21993	-0.65979	SLV FO 15	-0.09272	-0.27815
895	SLV FO 2	-0.4414	-1.3242	SLV FO 15	0.08735	0.26204
896	SLU 199	-0.24364	-0.73093	SLV FO 15	-0.14783	-0.4435
897	SLV FO 3	-0.35424	-1.06271	SLV FO 14	0.0373	0.11189
898	SLU 199	-0.26991	-0.80974	SLU 1	-0.17176	-0.51528
899	SLV FO 15	-0.49693	-1.49079	SLV FO 2	0.09116	0.27349
900	SLV FO 3	-0.28262	-0.84787	SLV FO 14	-0.01404	-0.04213
901	SLU 200	-0.27795	-0.83385	SLV FO 2	-0.14334	-0.43002
902	SLU 200	-0.27383	-0.8215	SLV FO 2	-0.12117	-0.36351
904	SLV FO 15	-0.29211	-0.87633	SLV FO 2	-0.07961	-0.23883
905	SLV FO 15	-0.3368	-1.01039	SLV FO 2	-0.02971	-0.08914
906	SLV FO 4	-0.23352	-0.70055	SLV FO 13	-0.06614	-0.19843
907	SLU 199	-0.23267	-0.69802	SLV FO 13	-0.11834	-0.35503

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
908		SLV FO 4	-0.49344	-1.48032	SLV FO 13	0.11506	0.34518
909		SLV FO 15	-0.41536	-1.24608	SLV FO 2	0.03427	0.1028
910		SLV FO 4	-0.4004	-1.2012	SLV FO 13	0.0634	0.19019
911		SLU 199	-0.25994	-0.77983	SLV FO 9	-0.16144	-0.48432
912		SLV FO 15	-0.46483	-1.3945	SLV FO 2	0.06884	0.20653
914		SLV FO 15	-0.5441	-1.63229	SLV FO 2	0.12339	0.37016
915		SLV FO 4	-0.31968	-0.95903	SLV FO 13	0.01275	0.03825
916		SLV FO 4	-0.57749	-1.73246	SLV FO 13	0.16623	0.4987
917		SLU 199	-0.28	-0.84001	SLV FO 2	-0.15902	-0.47707
918		SLV FO 15	-0.28016	-0.84048	SLV FO 2	-0.10048	-0.30145
919		SLV FO 4	-0.26018	-0.78054	SLV FO 13	-0.03752	-0.11255
920		SLV FO 15	-0.59734	-1.79203	SLV FO 2	0.16164	0.48491
921		SLV FO 15	-0.31688	-0.95064	SLV FO 2	-0.05294	-0.15881
922		SLV FO 15	-0.37322	-1.11966	SLV FO 2	0.00088	0.00265
923		SLU 199	-0.22425	-0.67274	SLV FO 13	-0.08811	-0.26432
924		SLU 199	-0.24822	-0.74465	SLV FO 9	-0.13666	-0.40999
925		SLV FO 4	-0.45264	-1.35792	SLV FO 13	0.09261	0.27783
926		SLV FO 4	-0.54478	-1.63435	SLV FO 13	0.14485	0.43456
927		SLV FO 4	-0.36436	-1.09309	SLV FO 13	0.0416	0.12481
928		SLU 199	-0.27486	-0.82459	SLV FO 5	-0.15021	-0.45064
929		SLV FO 15	-0.50725	-1.52175	SLV FO 2	0.09738	0.29214
930		SLU 199	-0.28299	-0.84896	SLV FO 6	-0.14229	-0.42688
931		SLU 199	-0.27966	-0.83897	SLV FO 2	-0.12235	-0.36706
932		SLV FO 4	-0.29379	-0.88137	SLV FO 13	-0.00838	-0.02514
934		SLV FO 15	-0.30184	-0.90552	SLV FO 2	-0.07487	-0.22462
935		SLV FO 15	-0.347	-1.041	SLV FO 2	-0.02422	-0.07267
936		SLV FO 4	-0.24646	-0.73938	SLV FO 13	-0.05819	-0.17457
937		SLV FO 15	-0.40923	-1.22769	SLV FO 2	0.02807	0.08421
938		SLU 199	-0.23731	-0.71192	SLV FO 13	-0.10897	-0.32692
939		SLV FO 4	-0.50733	-1.52198	SLV FO 13	0.12384	0.37152
940		SLU 199	-0.26478	-0.79435	SLV FO 9	-0.13225	-0.39676
941		SLV FO 4	-0.41484	-1.24452	SLV FO 13	0.07185	0.21555
943		SLV FO 15	-0.5561	-1.6683	SLV FO 2	0.13107	0.39321
944		SLV FO 4	-0.59057	-1.7717	SLV FO 13	0.17589	0.52768
945		SLU 199	-0.28505	-0.85514	SLV FO 6	-0.1316	-0.39479
946		SLV FO 4	-0.33414	-1.00242	SLV FO 13	0.02127	0.06382
947		SLV FO 15	-0.46128	-1.38383	SLV FO 2	0.06542	0.19625
948		SLV FO 15	-0.2906	-0.87179	SLV FO 2	-0.09527	-0.28582
949		SLV FO 4	-0.2748	-0.8244	SLV FO 13	-0.02845	-0.08534
950		SLV FO 15	-0.61095	-1.83284	SLV FO 2	0.17073	0.5122
951		SLV FO 15	-0.32738	-0.98213	SLV FO 2	-0.04742	-0.14227
952		SLV FO 15	-0.38225	-1.14676	SLV FO 2	0.00556	0.01667
953		SLV FO 4	-0.23876	-0.71627	SLV FO 13	-0.07855	-0.23565
954		SLU 199	-0.25305	-0.75916	SLV FO 9	-0.10857	-0.32571
955		SLU 199	-0.28701	-0.86102	SLV FO 6	-0.11546	-0.34638
956		SLV FO 4	-0.46926	-1.40779	SLV FO 13	0.1035	0.31051
957		SLV FO 4	-0.56019	-1.68056	SLV FO 13	0.15624	0.46872
958		SLU 199	-0.27993	-0.83979	SLV FO 5	-0.12129	-0.36388
959		SLV FO 15	-0.52076	-1.56228	SLV FO 2	0.10604	0.31812
960		SLV FO 4	-0.38082	-1.14245	SLV FO 13	0.05179	0.15537
961		SLU 193	-0.27388	-0.82165	SLU 1	-0.14619	-0.43857
962		SLU 193	-0.3833	-1.14991	SLU 1	-0.1782	-0.53459
963		SLU 193	-0.38446	-1.15337	SLU 3	-0.17828	-0.53485
964		SLU 193	-0.2752	-0.82559	SLU 3	-0.14692	-0.44077
965		SLV FO 4	-0.30979	-0.92937	SLV FO 13	0.00148	0.00444
967		SLV FO 15	-0.31244	-0.93733	SLV FO 2	-0.06969	-0.20908
968		SLV FO 11	-0.29829	-0.89487	SLV FO 6	-0.09711	-0.29132
969		SLV FO 15	-0.42297	-1.26892	SLV FO 2	0.03682	0.11047
970		SLV FO 15	-0.35815	-1.07446	SLV FO 2	-0.01804	-0.05411
971		SLV FO 4	-0.26197	-0.7859	SLV FO 13	-0.04836	-0.14508
972		SLV FO 8	-0.24942	-0.74825	SLV FO 9	-0.08553	-0.25658
973		SLV FO 8	-0.2704	-0.81119	SLV FO 9	-0.10277	-0.30832
974		SLV FO 15	-0.49644	-1.48932	SLV FO 2	0.08903	0.26709
975		SLV FO 4	-0.52477	-1.5743	SLV FO 13	0.1363	0.40889
976		SLV FO 11	-0.31107	-0.93321	SLV FO 6	-0.07913	-0.2374
978		SLV FO 15	-0.56863	-1.7059	SLV FO 2	0.13929	0.41787
979		SLV FO 4	-0.43277	-1.2983	SLV FO 13	0.08345	0.25035
980		SLV FO 4	-0.60638	-1.81915	SLV FO 13	0.18848	0.56543
981		SLV FO 11	-0.29953	-0.89858	SLV FO 6	-0.10207	-0.30622
982		SLV FO 4	-0.35154	-1.05463	SLV FO 13	0.03202	0.09606
983		SLV FO 15	-0.62485	-1.87455	SLV FO 2	0.18025	0.54076
984		SLV FO 4	-0.29148	-0.87443	SLV FO 13	-0.01817	-0.05452
985		SLV FO 15	-0.4656	-1.3968	SLV FO 2	0.06726	0.20177
986		SLV FO 15	-0.39451	-1.18354	SLV FO 2	0.01284	0.03851
987		SLV FO 15	-0.33888	-1.01663	SLV FO 2	-0.04144	-0.12431
988		SLV FO 8	-0.25953	-0.7786	SLV FO 9	-0.06362	-0.19086
989		SLV FO 8	-0.27617	-0.82852	SLV FO 9	-0.07997	-0.23991
990		SLV FO 11	-0.32022	-0.96066	SLV FO 6	-0.08353	-0.2506
991		SLV FO 15	-0.53445	-1.60334	SLV FO 2	0.11493	0.34479
992		SLV FO 12	-0.30164	-0.90491	SLV FO 5	-0.09181	-0.27542
993		SLV FO 4	-0.488	-1.464	SLV FO 13	0.11627	0.34881
994		SLV FO 4	-0.57749	-1.73247	SLV FO 13	0.16951	0.50853
995		SLV FO 4	-0.39958	-1.19875	SLV FO 13	0.06357	0.1907
996		SLV FO 15	-0.50228	-1.50685	SLV FO 2	0.09254	0.27762
997		SLV FO 4	-0.32784	-0.98351	SLV FO 13	0.01241	0.03723
999		SLV FO 15	-0.43579	-1.30738	SLV FO 2	0.04456	0.13369
1000		SLV FO 11	-0.33444	-1.00331	SLV FO 6	-0.06427	-0.1928
1001		SLV FO 4	-0.2792	-0.8376	SLV FO 13	-0.03783	-0.11349
1002		SLV FO 15	-0.37128	-1.11384	SLV FO 2	-0.01032	-0.03097
1003		SLV FO 11	-0.34154	-1.02461	SLV FO 6	-0.04804	-0.14413
1004		SLV FO 8	-0.28342	-0.85027	SLV FO 9	-0.0575	-0.17251
1005		SLV FO 8	-0.30568	-0.91703	SLV FO 9	-0.07293	-0.2188
1007		SLV FO 15	-0.58145	-1.74435	SLV FO 2	0.14776	0.44329
1008		SLV FO 4	-0.54346	-1.63039	SLV FO 13	0.14984	0.44951
1009		SLV FO 4	-0.62294	-1.86882	SLV FO 13	0.20197	0.60592
1010		SLV FO 11	-0.3345	-1.0035	SLV FO 6	-0.07229	-0.21688
1011		SLV FO 4	-0.45262	-1.35785	SLV FO 13	0.09631	0.28892
1012		SLV FO 4	-0.37106	-1.11318	SLV FO 13	0.04383	0.1315
1013		SLV FO 15	-0.4811	-1.44331	SLV FO 2	0.0771	0.23131
1014		SLV FO 15	-0.63877	-1.91631	SLV FO 2	0.18993	0.56979

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1015	SLV FO 4		-0.31017	-0.9305	SLV FO 13	-0.0071	-0.02131
1016	SLV FO 15		-0.4088	-1.22639	SLV FO 2	0.02148	0.06445
1017	SLV FO 8		-0.29432	-0.88295	SLV FO 9	-0.03579	-0.10736
1018	SLV FO 11		-0.36624	-1.09871	SLV FO 6	-0.01988	-0.05964
1019	SLV FO 8		-0.31144	-0.93431	SLV FO 9	-0.05072	-0.15217
1020	SLV FO 15		-0.53608	-1.60824	SLV FO 2	0.11535	0.34604
1021	SLV FO 12		-0.33709	-1.01126	SLV FO 5	-0.0618	-0.18541
1022	SLV FO 4		-0.59536	-1.78609	SLV FO 13	0.18334	0.55003
1023	SLV FO 4		-0.5083	-1.5249	SLV FO 13	0.13004	0.39012
1024	SLV FO 11		-0.3631	-1.0893	SLV FO 6	-0.04603	-0.1381
1025	SLV FO 4		-0.42051	-1.26154	SLV FO 13	0.07646	0.22937
1027	SLV FO 4		-0.34814	-1.04443	SLV FO 13	0.02425	0.07276
1028	SLV FO 15		-0.45195	-1.35586	SLV FO 2	0.05461	0.16384
1029	SLV FO 11		-0.37264	-1.11792	SLV FO 6	-0.02868	-0.08605
1030	SLV FO 8		-0.31058	-0.93174	SLV FO 9	-0.01455	-0.04364
1031	SLV FO 11		-0.39358	-1.18073	SLV FO 6	0.00599	0.01797
1032	SLV FO 8		-0.3194	-0.95821	SLV FO 9	-0.02858	-0.08573
1033	SLV FO 8		-0.34197	-1.02591	SLV FO 9	-0.04254	-0.12763
1035	SLV FO 15		-0.59444	-1.78333	SLV FO 2	0.15638	0.46915
1036	SLV FO 4		-0.56313	-1.6894	SLV FO 13	0.16402	0.49206
1037	SLV FO 4		-0.63963	-1.91889	SLV FO 13	0.21576	0.64727
1038	SLV FO 11		-0.36985	-1.10954	SLV FO 6	-0.04226	-0.12678
1039	SLV FO 11		-0.38506	-1.15518	SLV FO 6	-0.00942	-0.02827
1040	SLV FO 4		-0.47469	-1.42407	SLV FO 13	0.11037	0.3311
1041	SLV FO 15		-0.50189	-1.50568	SLV FO 2	0.09048	0.27143
1042	SLV FO 4		-0.39304	-1.17913	SLV FO 13	0.05672	0.17015
1043	SLV FO 15		-0.65254	-1.95763	SLV FO 2	0.19966	0.59897
1044	SLV FO 8		-0.33327	-0.99982	SLV FO 9	0.00676	0.02029
1045	SLV FO 11		-0.42666	-1.27997	SLV FO 6	0.03293	0.09879
1046	SLV FO 11		-0.40416	-1.21249	SLV FO 6	0.01224	0.03673
1047	SLV FO 8		-0.33176	-0.99527	SLV FO 9	-0.00678	-0.02033
1048	SLV FO 8		-0.34845	-1.04536	SLV FO 9	-0.0206	-0.06179
1049	SLV FO 4		-0.61341	-1.84023	SLV FO 13	0.19736	0.59207
1050	SLV FO 12		-0.37342	-1.12026	SLV FO 5	-0.03117	-0.09352
1051	SLV FO 11		-0.39828	-1.19485	SLV FO 6	-0.01217	-0.03652
1052	SLV FO 4		-0.53071	-1.59213	SLV FO 13	0.14503	0.4351
1053	SLV FO 15		-0.55755	-1.67264	SLV FO 2	0.12928	0.38785
1054	SLV FO 4		-0.44416	-1.33248	SLV FO 13	0.09066	0.27198
1055	SLV FO 11		-0.40185	-1.20554	SLV FO 6	-0.0144	-0.04319
1057	SLV FO 4		-0.37122	-1.11367	SLV FO 13	0.03713	0.1114
1058	SLV FO 15		-0.47013	-1.41039	SLV FO 2	0.06574	0.19722
1059	SLV FO 11		-0.43178	-1.29535	SLV FO 6	0.03758	0.11273
1060	SLV FO 8		-0.35008	-1.05024	SLV FO 9	0.01503	0.0451
1061	SLV FO 11		-0.418	-1.25399	SLV FO 6	0.0198	0.05939
1062	SLV FO 8		-0.35793	-1.0738	SLV FO 9	0.00151	0.00452
1063	SLV FO 4		-0.58364	-1.75093	SLV FO 13	0.1787	0.53609
1064	SLV FO 11		-0.41657	-1.24972	SLV FO 6	0.01115	0.03345
1066	SLV FO 15		-0.60757	-1.82272	SLV FO 2	0.16511	0.49534
1067	SLV FO 4		-0.65629	-1.96887	SLV FO 13	0.22964	0.68892
1068	SLV FO 11		-0.40558	-1.21675	SLV FO 6	-0.01198	-0.03593
1069	SLV FO 8		-0.3797	-1.1391	SLV FO 9	-0.01128	-0.03384
1070	SLV FO 4		-0.49995	-1.49986	SLV FO 13	0.12619	0.37856
1071	SLV FO 15		-0.6661	-1.99829	SLV FO 2	0.20939	0.62818
1072	SLV FO 4		-0.41803	-1.2541	SLV FO 13	0.07085	0.21254
1073	SLV FO 15		-0.52245	-1.56734	SLV FO 2	0.10327	0.30982
1074	SLV FO 8		-0.37521	-1.12564	SLV FO 9	0.03742	0.11226
1075	SLV FO 11		-0.44067	-1.32202	SLV FO 6	0.04235	0.12706
1076	SLV FO 11		-0.4668	-1.40041	SLV FO 6	0.06582	0.19745
1077	SLV FO 8		-0.37253	-1.11758	SLV FO 9	0.02368	0.07103
1078	SLV FO 4		-0.6307	-1.89209	SLV FO 13	0.21084	0.63253
1079	SLV FO 8		-0.38773	-1.16318	SLV FO 9	0.01066	0.03198
1080	SLV FO 4		-0.55707	-1.67122	SLV FO 13	0.16246	0.48737
1081	SLV FO 11		-0.43067	-1.292	SLV FO 6	0.00938	0.02813
1082	SLV FO 12		-0.41141	-1.23423	SLV FO 5	0.00073	0.0022
1083	SLV FO 11		-0.43675	-1.31026	SLV FO 6	0.01919	0.05758
1084	SLV FO 4		-0.47119	-1.41357	SLV FO 13	0.1065	0.31951
1086	SLV FO 11		-0.4499	-1.34969	SLV FO 6	0.04495	0.13485
1087	SLV FO 4		-0.60305	-1.80915	SLV FO 13	0.1925	0.57751
1088	SLV FO 8		-0.40738	-1.22214	SLV FO 9	0.06095	0.18284
1089	SLV FO 11		-0.4713	-1.41389	SLV FO 6	0.06957	0.2087
1090	SLV FO 11		-0.50926	-1.52779	SLV FO 6	0.09711	0.29134
1091	SLV FO 8		-0.39359	-1.18077	SLV FO 9	0.04637	0.1391
1092	SLV FO 15		-0.58299	-1.74897	SLV FO 2	0.1459	0.4377
1093	SLV FO 15		-0.61503	-1.84509	SLV FO 2	0.16952	0.50857
1094	SLV FO 4		-0.67294	-2.01882	SLV FO 13	0.24358	0.73074
1095	SLV FO 11		-0.44177	-1.32532	SLV FO 6	0.01855	0.05565
1096	SLV FO 8		-0.39962	-1.19886	SLV FO 9	0.03297	0.09892
1097	SLV FO 8		-0.41918	-1.25753	SLV FO 9	0.02115	0.06345
1098	SLV FO 4		-0.53004	-1.59011	SLV FO 13	0.14485	0.43454
1099	SLV FO 11		-0.46299	-1.38898	SLV FO 6	0.04872	0.14615
1100	SLV FO 15		-0.6794	-2.03821	SLV FO 2	0.21912	0.65737
1101	SLV FO 4		-0.44641	-1.33924	SLV FO 13	0.08629	0.25886
1102	SLV FO 11		-0.47951	-1.43853	SLV FO 6	0.07341	0.22024
1103	SLV FO 4		-0.64403	-1.93208	SLV FO 13	0.22142	0.66426
1104	SLV FO 11		-0.46284	-1.38852	SLV FO 6	0.03702	0.11106
1105	SLV FO 8		-0.42167	-1.265	SLV FO 9	0.07012	0.21035
1106	SLV FO 11		-0.50885	-1.52655	SLV FO 6	0.0996	0.29881
1107	SLV FO 8		-0.41727	-1.25181	SLV FO 9	0.05581	0.16744
1108	SLV FO 11		-0.55925	-1.67774	SLV FO 6	0.13234	0.39703
1109	SLV FO 8		-0.42979	-1.28938	SLV FO 9	0.04323	0.12968
1110	SLV FO 4		-0.59703	-1.79109	SLV FO 13	0.18906	0.56718
1111	SLV FO 12		-0.45524	-1.36572	SLV FO 5	0.03751	0.11252
1113	SLV FO 4		-0.50144	-1.50433	SLV FO 13	0.12377	0.37132
1114	SLV FO 11		-0.48256	-1.44769	SLV FO 6	0.05825	0.17475
1115	SLV FO 11		-0.49137	-1.47412	SLV FO 6	0.07795	0.23386
1116	SLU 193		-0.29018	-0.87053	SLU 3	-0.15058	-0.45175
1117	SLU 193		-0.41255	-1.23765	SLU 1	-0.18597	-0.55792
1118	SLU 193		-0.41323	-1.2397	SLU 3	-0.18607	-0.5582
1119	SLU 193		-0.29079	-0.87238	SLU 1	-0.15142	-0.45427
1120	SLV FO 8		-0.45669	-1.37007	SLV FO 9	0.09542	0.28627

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1121	SLV FO 11		-0.513333	-1.53999	SLV FO 6	0.10275	0.30826
1122	SLV FO 15		-0.62959	-1.88876	SLV FO 2	0.1792	0.53759
1123	SLV FO 8		-0.4418	-1.32541	SLV FO 9	0.07975	0.23925
1124	SLV FO 4		-0.68971	-2.06912	SLV FO 13	0.25758	0.77275
1125	SLV FO 11		-0.47841	-1.43523	SLV FO 6	0.04932	0.14797
1126	SLV FO 11		-0.55329	-1.65987	SLV FO 6	0.13267	0.39801
1127	SLV FO 8		-0.45557	-1.3667	SLV FO 9	0.05132	0.15397
1128	SLV FO 8		-0.44491	-1.33472	SLV FO 9	0.06594	0.19783
1129	SLV FO 11		-0.61469	-1.84407	SLV FO 6	0.17197	0.51591
1130	SLV FO 15		-0.69245	-2.07735	SLV FO 2	0.22885	0.68656
1131	SLV FO 4		-0.5617	-1.6851	SLV FO 13	0.16424	0.49273
1132	SLV FO 11		-0.50725	-1.52176	SLV FO 6	0.08462	0.25387
1133	SLV FO 4		-0.65864	-1.97593	SLV FO 13	0.2327	0.69811
1134	SLV FO 8		-0.49813	-1.49438	SLV FO 9	0.12277	0.36832
1135	SLV FO 11		-0.50144	-1.50433	SLV FO 6	0.06964	0.20891
1136	SLV FO 11		-0.52265	-1.56794	SLV FO 6	0.10713	0.3214
1137	SLV FO 8		-0.47322	-1.41965	SLV FO 9	0.10512	0.31537
1138	SLV FO 11		-0.55283	-1.65849	SLV FO 6	0.13409	0.40228
1139	SLV FO 8		-0.46634	-1.39901	SLV FO 9	0.08972	0.26916
1140	SLV FO 11		-0.49341	-1.48024	SLV FO 6	0.06514	0.19543
1141	SLV FO 11		-0.60353	-1.81058	SLV FO 6	0.16893	0.5068
1142	SLV FO 8		-0.4808	-1.44241	SLV FO 9	0.08062	0.24186
1144	SLV FO 4		-0.62308	-1.86925	SLV FO 13	0.20653	0.61959
1145	SLV FO 11		-0.52481	-1.57444	SLV FO 6	0.0932	0.2796
1146	SLV FO 8		-0.54479	-1.63438	SLV FO 9	0.15248	0.45743
1147	SLV FO 11		-0.53614	-1.60841	SLV FO 6	0.11306	0.33917
1148	SLV FO 8		-0.49722	-1.49165	SLV FO 9	0.07769	0.23308
1149	SLV FO 11		-0.66632	-1.99895	SLV FO 6	0.21096	0.63288
1150	SLV FO 4		-0.70663	-2.11988	SLV FO 13	0.27165	0.81494
1151	SLV FO 11		-0.51552	-1.54657	SLV FO 6	0.08034	0.24102
1152	SLV FO 8		-0.48758	-1.46273	SLV FO 9	0.09669	0.29006
1153	SLV FO 11		-0.55832	-1.67496	SLV FO 6	0.13733	0.412
1154	SLV FO 8		-0.5111	-1.53331	SLV FO 9	0.13234	0.39702
1155	SLV FO 8		-0.49551	-1.48653	SLV FO 9	0.11562	0.34686
1156	SLV FO 11		-0.59806	-1.79417	SLV FO 6	0.16807	0.5042
1157	SLV FO 11		-0.71028	-2.13084	SLV FO 6	0.24354	0.73062
1158	SLV FO 11		-0.6561	-1.9683	SLV FO 6	0.2072	0.62161
1159	SLV FO 11		-0.54045	-1.62134	SLV FO 6	0.10213	0.30639
1160	SLV FO 4		-0.67859	-2.03576	SLV FO 13	0.24767	0.74302
1161	SLV FO 8		-0.59445	-1.78335	SLV FO 9	0.18443	0.55329
1162	SLV FO 11		-0.55195	-1.65584	SLV FO 6	0.12019	0.36056
1163	SLV FO 11		-0.56943	-1.7083	SLV FO 6	0.14287	0.4286
1164	SLV FO 8		-0.55484	-1.66452	SLV FO 9	0.16194	0.48583
1165	SLV FO 11		-0.52724	-1.58172	SLV FO 6	0.09317	0.27952
1166	SLV FO 11		-0.59818	-1.79454	SLV FO 6	0.16873	0.50618
1167	SLV FO 8		-0.52958	-1.58875	SLV FO 9	0.14231	0.42692
1168	SLV FO 8		-0.52527	-1.57581	SLV FO 9	0.12847	0.38541
1169	SLV FO 11		-0.64714	-1.94142	SLV FO 6	0.20426	0.61279
1170	SLV FO 8		-0.52949	-1.58847	SLV FO 9	0.12135	0.36406
1172	SLV FO 8		-0.53348	-1.60043	SLV FO 9	0.11345	0.34036
1173	SLV FO 11		-0.7049	-2.1147	SLV FO 6	0.24445	0.73336
1174	SLV FO 4		-0.72385	-2.17155	SLV FO 13	0.28579	0.85737
1175	SLV FO 11		-0.55319	-1.65957	SLV FO 6	0.1116	0.33481
1176	SLV FO 11		-0.56678	-1.70034	SLV FO 6	0.12719	0.38156
1177	SLV FO 8		-0.54173	-1.62519	SLV FO 9	0.11087	0.3326
1178	SLV FO 4		-0.64946	-1.94838	SLV FO 13	0.22392	0.67175
1179	SLV FO 11		-0.60586	-1.81758	SLV FO 6	0.17302	0.51907
1180	SLV FO 11		-0.58394	-1.75182	SLV FO 6	0.14977	0.44932
1181	SLV FO 8		-0.60225	-1.80675	SLV FO 9	0.19367	0.58102
1182	SLV FO 8		-0.57028	-1.71085	SLV FO 9	0.17157	0.5147
1183	SLV FO 8		-0.55218	-1.65653	SLV FO 9	0.15282	0.45845
1184	SLV FO 11		-0.64442	-1.93325	SLV FO 6	0.20382	0.61145
1185	SLV FO 11		-0.74725	-2.24174	SLV FO 6	0.27742	0.83227
1186	SLV FO 11		-0.69587	-2.08762	SLV FO 6	0.24057	0.72171
1187	SLV FO 11		-0.57852	-1.73555	SLV FO 6	0.13349	0.40046
1188	SLV FO 11		-0.64019	-1.92058	SLV FO 6	0.20008	0.60025
1189	SLV FO 4		-0.69984	-2.09951	SLV FO 13	0.26341	0.79024
1190	SLV FO 11		-0.59883	-1.7965	SLV FO 6	0.15673	0.47019
1191	SLV FO 8		-0.65045	-1.95134	SLV FO 9	0.2269	0.6807
1192	SLV FO 11		-0.62066	-1.86198	SLV FO 6	0.18124	0.54372
1193	SLV FO 8		-0.58927	-1.7678	SLV FO 9	0.18089	0.54268
1194	SLV FO 8		-0.61638	-1.84914	SLV FO 9	0.2038	0.61141
1195	SLV FO 8		-0.58024	-1.74073	SLV FO 9	0.16695	0.50086
1196	SLV FO 12		-0.57424	-1.72271	SLV FO 5	0.13108	0.39323
1197	SLV FO 8		-0.58082	-1.74246	SLV FO 9	0.16107	0.48322
1198	SLV FO 11		-0.69204	-2.07613	SLV FO 6	0.23982	0.71945
1199	SLV FO 8		-0.57968	-1.73904	SLV FO 9	0.15168	0.45503
1201	SLV FO 8		-0.57902	-1.73707	SLV FO 9	0.14264	0.42792
1202	SLV FO 11		-0.74373	-2.23119	SLV FO 6	0.27806	0.83418
1203	SLV FO 4		-0.74146	-2.22439	SLV FO 13	0.29996	0.89987
1204	SLV FO 11		-0.59134	-1.77403	SLV FO 6	0.14311	0.42932
1205	SLV FO 11		-0.60824	-1.82471	SLV FO 6	0.16015	0.48046
1206	SLV FO 8		-0.6036	-1.8108	SLV FO 9	0.18613	0.55839
1207	SLV FO 11		-0.65791	-1.97372	SLV FO 6	0.2117	0.63511
1208	SLV FO 8		-0.6929	-2.07871	SLV FO 9	0.25791	0.77373
1209	SLV FO 11		-0.63499	-1.90497	SLV FO 6	0.18833	0.565
1210	SLV FO 8		-0.6625	-1.98749	SLV FO 9	0.23659	0.70978
1211	SLV FO 8		-0.63281	-1.89844	SLV FO 9	0.21254	0.63762
1212	SLV FO 11		-0.72923	-2.18768	SLV FO 6	0.2683	0.80491
1213	SLV FO 11		-0.61045	-1.83135	SLV FO 6	0.15956	0.47869
1214	SLV FO 11		-0.7842	-2.35259	SLV FO 6	0.31118	0.93355
1215	SLV FO 11		-0.70042	-2.10125	SLV FO 6	0.24563	0.73688
1216	SLV FO 8		-0.72914	-2.18742	SLV FO 9	0.28681	0.86042
1217	SLV FO 11		-0.65205	-1.95616	SLV FO 6	0.19774	0.59323
1218	SLV FO 8		-0.65567	-1.96701	SLV FO 9	0.22331	0.66993
1219	SLV FO 11		-0.67983	-2.0395	SLV FO 6	0.22518	0.67554
1220	SLV FO 8		-0.71255	-2.13764	SLV FO 9	0.27407	0.82222
1221	SLV FO 8		-0.62174	-1.86523	SLV FO 9	0.17152	0.51457
1222	SLV FO 8		-0.64437	-1.93311	SLV FO 9	0.20831	0.62493
1223	SLV FO 8		-0.63358	-1.90073	SLV FO 9	0.19292	0.57875

Nodo		Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
1224	SLV FO 8	-0.68453	-2.0536	SLV FO 9	0.25026	0.75079	
1225	SLV FO 8	-0.62713	-1.88138	SLV FO 9	0.18167	0.545	
1227	SLV FO 11	-0.74197	-2.22592	SLV FO 6	0.27877	0.83631	
1228	SLV FO 11	-0.78265	-2.34794	SLV FO 6	0.31167	0.935	
1229	SLV FO 4	-0.75936	-2.27809	SLV FO 13	0.31392	0.94177	
1230	SLV FO 11	-0.62976	-1.88927	SLV FO 6	0.17475	0.52426	
1231	SLV FO 11	-0.64497	-1.93491	SLV FO 6	0.18885	0.56655	
1232	SLV FO 11	-0.7062	-2.1186	SLV FO 6	0.24761	0.74284	
1233	SLV FO 8	-0.73811	-2.21433	SLV FO 9	0.29473	0.8842	
1234	SLV FO 11	-0.77313	-2.31939	SLV FO 6	0.30408	0.91225	
1235	SLV FO 11	-0.67929	-2.03787	SLV FO 6	0.22176	0.66528	
1236	SLV FO 8	-0.68618	-2.05855	SLV FO 9	0.24791	0.74373	
1237	SLV FO 8	-0.71306	-2.13918	SLV FO 9	0.27301	0.81904	
1238	SLV FO 11	-0.82112	-2.46336	SLV FO 6	0.34466	1.03398	
1239	SLV FO 8	-0.79459	-2.38377	SLV FO 9	0.34465	1.03394	
1240	SLV FO 8	-0.78318	-2.34953	SLV FO 9	0.3331	0.99929	
1242	SLV FO 8	-0.77075	-2.31225	SLV FO 9	0.32084	0.96251	
1244	SLV FO 8	-0.75816	-2.27448	SLV FO 9	0.30825	0.92476	
1246	SLV FO 8	-0.74572	-2.23717	SLV FO 9	0.29556	0.88667	
1249	SLV FO 8	-0.73364	-2.22091	SLV FO 9	0.28289	0.84868	
1251	SLV FO 8	-0.72187	-2.16561	SLV FO 9	0.2703	0.8109	
1253	SLV FO 8	-0.71046	-2.13138	SLV FO 9	0.25784	0.77351	
1255	SLV FO 8	-0.69956	-2.09868	SLV FO 9	0.24559	0.73676	
1257	SLV FO 8	-0.68896	-2.06687	SLV FO 9	0.23356	0.70069	
1259	SLV FO 8	-0.67896	-2.03688	SLV FO 9	0.22199	0.66598	
1261	SLV FO 8	-0.66998	-2.00995	SLV FO 9	0.21133	0.63399	
1263	SLV FO 12	-0.66247	-1.98742	SLV FO 5	0.20196	0.60588	
1264	SLV FO 11	-0.66813	-2.0044	SLV FO 6	0.20634	0.61903	
1265	SLV FO 11	-0.67902	-2.03707	SLV FO 6	0.21607	0.64822	
1266	SLV FO 11	-0.69228	-2.07684	SLV FO 6	0.22833	0.68498	
1267	SLV FO 11	-0.70674	-2.12022	SLV FO 6	0.24178	0.72535	
1268	SLV FO 11	-0.72194	-2.16581	SLV FO 6	0.25587	0.7676	
1269	SLV FO 11	-0.73764	-2.21293	SLV FO 6	0.27032	0.81096	
1270	SLV FO 11	-0.75379	-2.26138	SLV FO 6	0.28503	0.85508	
1271	SLV FO 11	-0.77034	-2.31103	SLV FO 6	0.29993	0.8998	
1272	SLV FO 11	-0.78721	-2.36162	SLV FO 6	0.31497	0.94491	
1273	SLV FO 11	-0.80425	-2.41274	SLV FO 6	0.33005	0.99014	
1274	SLV FO 11	-0.82104	-2.46313	SLV FO 6	0.34488	1.03464	
1275	SLU 185	-0.34542	-1.03626	SLU 10	-0.17223	-0.51668	
1276	SLU 193	-0.49788	-1.49365	SLU 1	-0.21588	-0.64765	
1277	SLU 193	-0.49819	-1.49457	SLU 1	-0.21593	-0.64778	
1278	SLU 187	-0.34565	-1.03695	SLU 17	-0.17293	-0.51878	
1279	SLV FO 11	-0.85796	-2.57387	SLV FO 6	0.37769	1.13307	
1280	SLV FO 8	-0.85103	-2.55309	SLV FO 9	0.3931	1.17929	
1281	SLV FO 8	-0.84144	-2.52431	SLV FO 9	0.38239	1.14718	
1282	SLV FO 8	-0.83224	-2.49673	SLV FO 9	0.3715	1.11451	
1283	SLV FO 8	-0.82324	-2.46971	SLV FO 9	0.36028	1.08085	
1284	SLV FO 8	-0.81422	-2.44267	SLV FO 9	0.3488	1.04639	
1285	SLV FO 8	-0.80496	-2.41488	SLV FO 9	0.33712	1.01135	
1286	SLV FO 8	-0.79522	-2.38567	SLV FO 9	0.32529	0.97588	
1287	SLV FO 8	-0.78484	-2.35451	SLV FO 9	0.31335	0.94005	
1288	SLV FO 8	-0.77373	-2.32119	SLV FO 9	0.3013	0.90391	
1289	SLV FO 8	-0.76207	-2.28621	SLV FO 9	0.28927	0.8678	
1290	SLV FO 8	-0.74989	-2.24967	SLV FO 9	0.27732	0.83197	
1291	SLV FO 8	-0.73785	-2.21354	SLV FO 9	0.26579	0.79736	
1292	SLV FO 8	-0.72671	-2.18014	SLV FO 9	0.25515	0.76545	
1293	SLV FO 12	-0.71778	-2.15333	SLV FO 5	0.24643	0.73929	
1294	SLV FO 11	-0.72207	-2.1662	SLV FO 6	0.25039	0.75118	
1295	SLV FO 11	-0.73296	-2.19887	SLV FO 6	0.2603	0.7809	
1296	SLV FO 11	-0.7472	-2.2416	SLV FO 6	0.27305	0.81915	
1297	SLV FO 11	-0.76303	-2.28908	SLV FO 6	0.28715	0.86145	
1298	SLV FO 11	-0.77943	-2.33828	SLV FO 6	0.30185	0.90554	
1299	SLV FO 11	-0.79582	-2.38745	SLV FO 6	0.31676	0.95027	
1300	SLV FO 11	-0.81192	-2.43576	SLV FO 6	0.33171	0.99513	
1301	SLV FO 11	-0.82766	-2.48297	SLV FO 6	0.34662	1.03985	
1302	SLV FO 11	-0.84308	-2.52924	SLV FO 6	0.36142	1.08427	
1303	SLV FO 11	-0.85827	-2.57482	SLV FO 6	0.37605	1.12815	
1304	SLV FO 11	-0.87332	-2.61997	SLV FO 6	0.39036	1.17109	
1305	SLV FO 11	-0.88497	-2.68491	SLV FO 6	0.4105	1.2315	
1306	SLU 185	-0.41804	-1.25413	SLU 10	-0.20229	-0.60688	
1307	SLU 187	-0.60809	-1.82426	SLU 9	-0.25569	-0.76706	
1308	SLU 187	-0.60838	-1.82515	SLU 9	-0.25566	-0.76699	
1309	SLU 187	-0.41811	-1.25434	SLU 9	-0.20266	-0.60799	
1310	SLU 193	-0.45444	-1.36332	SLU 3	-0.21896	-0.65689	
1311	SLU 186	-0.45695	-1.37085	SLU 10	-0.22002	-0.66007	
1312	SLU 187	-0.46016	-1.38049	SLU 16	-0.21667	-0.65002	
1313	SLU 187	-0.47676	-1.43028	SLU 16	-0.21656	-0.64968	
1314	SLU 187	-0.53218	-1.59655	SLU 16	-0.23202	-0.69605	
1315	SLU 187	-0.61324	-1.83973	SLU 16	-0.25938	-0.77815	
1316	SLU 194	-0.66342	-1.99026	SLU 1	-0.27775	-0.83325	
1317	SLU 194	-0.64516	-1.93549	SLU 2	-0.27201	-0.81604	
1318	SLU 194	-0.60757	-1.82271	SLU 2	-0.26098	-0.78294	
1319	SLU 192	-0.60485	-1.81455	SLU 2	-0.26454	-0.79362	
1320	SLU 192	-0.64015	-1.92045	SLU 2	-0.28279	-0.84838	
1321	SLU 192	-0.66613	-1.9984	SLU 2	-0.29575	-0.88725	
1322	SLU 194	-0.64055	-1.92165	SLU 2	-0.28627	-0.85882	
1323	SLU 194	-0.60666	-1.81997	SLU 2	-0.27242	-0.81727	
1324	SLU 192	-0.61358	-1.84074	SLU 2	-0.27459	-0.82376	
1325	SLU 192	-0.65957	-1.97871	SLU 2	-0.29232	-0.87695	
1326	SLU 194	-0.6914	-2.07419	SLU 2	-0.30415	-0.91244	
1327	SLU 194	-0.66418	-1.99253	SLU 2	-0.29106	-0.87318	
1328	SLU 194	-0.62239	-1.86718	SLU 2	-0.27052	-0.81156	
1329	SLU 192	-0.61756	-1.85269	SLU 2	-0.26416	-0.79248	
1330	SLU 192	-0.64896	-1.94689	SLU 3	-0.27281	-0.81843	
1331	SLU 193	-0.66401	-1.99204	SLU 3	-0.27793	-0.83378	
1332	SLU 187	-0.61257	-1.83771	SLU 16	-0.25922	-0.77766	
1333	SLU 186	-0.53037	-1.59111	SLU 18	-0.23162	-0.69486	
1334	SLU 186	-0.4744	-1.42321	SLU 10	-0.21591	-0.64772	
1335	SLU 186	-0.45827	-1.37448	SLU 10	-0.216	-0.64801	
1336	SLU 187	-0.45702	-1.37106	SLU 16	-0.22034	-0.66103	

Nodo		Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore	
1337	SLU 187	-0.45493	-1.36478	SLU 16	-0.22025	-0.66076	
1338	SLU 193	-0.41992	-1.25977	SLU 1	-0.20596	-0.61789	
1339	SLU 193	-0.41914	-1.25743	SLU 3	-0.20454	-0.61361	
1340	SLU 193	-0.60941	-1.82824	SLU 1	-0.25805	-0.77415	
1341	SLU 193	-0.54298	-1.62893	SLU 1	-0.2473	-0.74191	
1342	SLU 193	-0.61037	-1.8311	SLU 3	-0.25826	-0.77478	
1343	SLU 193	-0.56236	-1.68709	SLU 3	-0.25375	-0.76125	
1344	SLU 186	-0.34648	-1.03944	SLU 16	-0.17435	-0.52305	
1345	SLU 193	-0.34601	-1.03803	SLU 3	-0.17324	-0.51973	
1346	SLU 193	-0.49848	-1.49545	SLU 1	-0.21672	-0.65017	
1347	SLU 193	-0.41972	-1.25915	SLU 1	-0.1975	-0.5925	
1348	SLU 193	-0.49908	-1.49725	SLU 3	-0.21686	-0.65058	
1349	SLU 193	-0.43221	-1.29663	SLU 3	-0.20165	-0.60494	
1350	SLU 187	-0.28933	-0.868	SLU 9	-0.14905	-0.44714	
1351	SLU 185	-0.28924	-0.86773	SLU 10	-0.14894	-0.44681	
1352	SLU 185	-0.41149	-1.23448	SLU 9	-0.18411	-0.55232	
1353	SLU 193	-0.35044	-1.05131	SLU 3	-0.16991	-0.50973	
1354	SLU 187	-0.41154	-1.23461	SLU 9	-0.18403	-0.5521	
1355	SLU 193	-0.35711	-1.07133	SLU 1	-0.17214	-0.51643	
1356	SLU 187	-0.27153	-0.81459	SLU 9	-0.14145	-0.42434	
1357	SLU 185	-0.27193	-0.81579	SLU 9	-0.14187	-0.42561	
1358	SLU 185	-0.3817	-1.1451	SLU 9	-0.17374	-0.52123	
1359	SLU 192	-0.351	-1.05299	SLU 2	-0.17021	-0.51064	
1360	SLU 187	-0.3813	-1.14391	SLU 9	-0.17342	-0.52026	
1361	SLU 194	-0.35373	-1.0612	SLU 2	-0.17105	-0.51316	
1362	SLU 187	-0.29098	-0.87294	SLU 9	-0.15259	-0.45777	
1363	SLU 185	-0.29131	-0.87392	SLU 9	-0.15299	-0.45898	
1364	SLU 185	-0.40295	-1.20885	SLU 9	-0.18514	-0.55541	
1365	SLU 185	-0.40325	-1.20974	SLU 9	-0.19349	-0.58046	
1366	SLU 187	-0.40246	-1.20737	SLU 9	-0.18479	-0.55436	
1367	SLU 187	-0.40381	-1.21144	SLU 9	-0.19361	-0.58083	
1369	SLU 193	-0.32293	-0.9688	SLU 1	-0.17218	-0.51654	
1370	SLU 193	-0.32267	-0.96801	SLU 3	-0.17073	-0.5122	
1372	SLU 193	-0.43465	-1.30395	SLU 1	-0.20307	-0.60922	
1373	SLU 186	-0.45802	-1.37406	SLU 16	-0.22013	-0.6604	
1374	SLU 193	-0.43478	-1.30433	SLU 3	-0.20302	-0.60905	
1375	SLU 186	-0.45786	-1.37358	SLU 10	-0.22007	-0.66021	
1376	SLU 193	-0.32747	-0.98241	SLU 3	-0.17372	-0.52116	
1377	SLU 194	-0.31754	-0.95262	SLU 1	-0.16651	-0.49952	
1378	SLU 194	-0.32194	-0.96581	SLU 1	-0.16403	-0.49209	
1379	SLU 193	-0.35469	-1.06408	SLU 1	-0.17392	-0.52175	
1380	SLU 193	-0.40643	-1.2193	SLU 1	-0.19285	-0.57855	
1381	SLU 193	-0.44	-1.31999	SLU 1	-0.20594	-0.61782	
1382	SLU 193	-0.43187	-1.2956	SLU 1	-0.20297	-0.6089	
1383	SLU 193	-0.41403	-1.2421	SLU 1	-0.19689	-0.59068	
1384	SLU 193	-0.41941	-1.25824	SLU 3	-0.20099	-0.60297	
1385	SLU 193	-0.44827	-1.34481	SLU 3	-0.21493	-0.6448	
1386	SLU 193	-0.46771	-1.40312	SLU 1	-0.22476	-0.67428	
1387	SLU 193	-0.44973	-1.34918	SLU 1	-0.21757	-0.6527	
1388	SLU 193	-0.42392	-1.27177	SLU 1	-0.20653	-0.61958	
1389	SLU 193	-0.4239	-1.27169	SLU 3	-0.20623	-0.6187	
1390	SLU 193	-0.44963	-1.34888	SLU 3	-0.21694	-0.65083	
1391	SLU 193	-0.46749	-1.40246	SLU 3	-0.22467	-0.67401	
1392	SLU 193	-0.44802	-1.34407	SLU 1	-0.21542	-0.64627	
1393	SLU 193	-0.41935	-1.25804	SLU 1	-0.20125	-0.60375	
1394	SLU 193	-0.41422	-1.24266	SLU 3	-0.19662	-0.58987	
1395	SLU 193	-0.43226	-1.29679	SLU 3	-0.20243	-0.60729	
1396	SLU 193	-0.44042	-1.32126	SLU 3	-0.20592	-0.61775	
1397	SLU 193	-0.40681	-1.22044	SLU 1	-0.19322	-0.57967	
1398	SLU 193	-0.35515	-1.06545	SLU 3	-0.17394	-0.52183	
1399	SLU 193	-0.32234	-0.96702	SLU 3	-0.1635	-0.4905	
1400	SLU 193	-0.31823	-0.95468	SLU 3	-0.16595	-0.49785	
1401	SLU 193	-0.32829	-0.98488	SLU 3	-0.17456	-0.52367	

8.5 Cedimenti fondazioni superficiali

Nodo: nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

spostamento nodale massimo: situazione in cui si verifica lo spostamento massimo verticale nel nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento massimo con segno è quello con valore massimo lungo l'asse Z, dove valori positivi rappresentano spostamenti verso l'alto.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [mm]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [kN/mm²]

spostamento nodale minimo: situazione in cui si verifica lo spostamento minimo verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento minimo con segno è quello con valore minimo lungo l'asse Z, dove valori negativi rappresentano spostamenti verso il basso.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

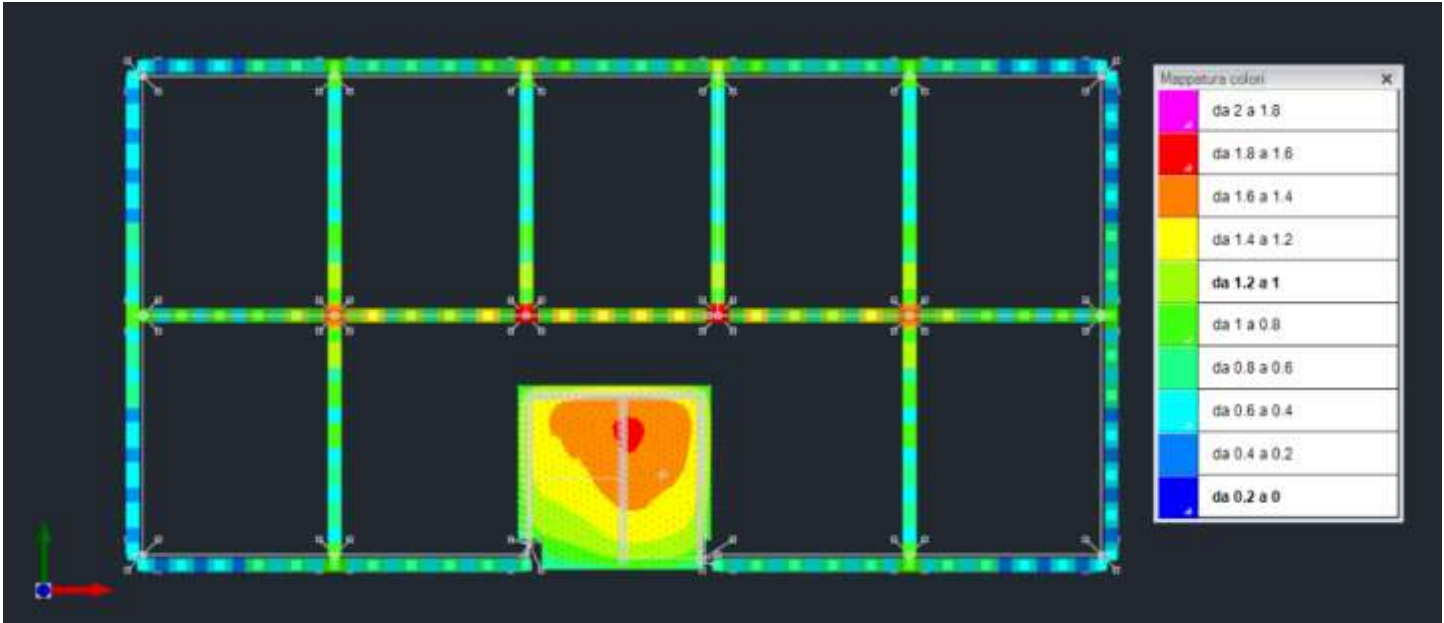
uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [mm]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [kN/mm²]

Cedimento elastico: cedimento teorico elastico massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico elastico massimo.

v.: valore del cedimento teorico elastico massimo. [mm]



Inviluppo cedimenti elastici massimi

Spostamento estremo minimo -5.4998 al nodo di indice 1305, di coordinate x = 66487, y = -14517, z = -2, nel contesto SLD 11.

Spostamento estremo massimo 0.6551 al nodo di indice 1305, di coordinate x = 66487, y = -14517, z = -2, nel contesto SLD 6.

Cedimento elastico estremo massimo 17.5497 al nodo di indice 1326, di coordinate x = 66787, y = -11754, z = -2, nel contesto SLE rara 34.

Cedimento edometrico estremo massimo 539.1751 al nodo di indice 1326, di coordinate x = 66787, y = -11754, z = -2, nel contesto SLE rara 34.

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	v.	
580	SLD 12		0.1573	0.000004718	SLD 5	-2.4692	-0.000074076	SLE RA 39	6.3722
581	SLD 12		0.1428	0.000004284	SLD 5	-2.3614	-0.000070843	SLE RA 39	6.3807
582	SLD 12		0.1259	0.000003777	SLD 5	-2.276	-0.000068828	SLE RA 39	6.5035
583	SLD 12		0.1043	0.00000313	SLD 5	-2.2294	-0.000066883	SLE RA 39	6.659
584	SLD 12		0.0769	0.000002308	SLD 5	-2.2312	-0.000066935	SLE RA 39	6.8183
585	SLD 12		0.0441	0.000001323	SLD 5	-2.2856	-0.000068567	SLE RA 39	6.9907
586	SLD 12		0.0081	0.000000243	SLD 5	-2.3919	-0.000071756	SLE RA 39	7.1707
587	SLD 12		-0.0268	-0.000000805	SLD 5	-2.5444	-0.000076331	SLE RA 39	7.362
588	SLD 12		-0.0568	-0.000001704	SLD 5	-2.7299	-0.000081898	SLE RA 39	7.557
589	SLD 11		-0.0681	-0.000002044	SLD 6	-2.9374	-0.000088122	SLE RA 41	7.7362
590	SLD 7		-0.0754	-0.000002263	SLD 10	-3.1201	-0.000093603	SLE RA 41	7.8639
591	SLD 7		-0.0776	-0.000002328	SLD 10	-3.2406	-0.000097219	SLE RA 41	7.9472
592	SLD 7		-0.0728	-0.000002185	SLD 10	-3.2821	-0.000098462	SLE RA 41	8.0421
593	SLD 7		-0.0591	-0.000001772	SLD 10	-3.2654	-0.000097963	SLE RA 41	8.046
594	SLD 7		-0.0394	-0.000001182	SLD 10	-3.2318	-0.000096953	SLE RA 41	7.996
595	SLD 7		-0.019	-0.000000569	SLD 10	-3.211	-0.000096331	SLE RA 41	7.9246
596	SLD 7		-0.0031	-0.000000093	SLD 10	-3.2208	-0.000096625	SLE RA 35	7.8223
597	SLD 7		0.0031	0.000000093	SLD 10	-3.2688	-0.000098065	SLE RA 35	7.7264
598	SLD 7		-0.0057	-0.000000171	SLD 10	-3.3511	-0.000100533	SLE RA 35	7.5868
599	SLD 7		-0.0349	-0.000001047	SLD 10	-3.4512	-0.000103535	SLE RA 35	7.3944
600	SLD 7		-0.0918	-0.000002755	SLD 10	-3.5345	-0.000106036	SLE RA 35	7.1459
601	SLD 3		-0.1367	-0.000004101	SLD 14	-3.5913	-0.00010774	SLE RA 35	6.8546
602	SLE RA 9		-1.7208	-0.000051623	SLE RA 26	-2.3973	-0.00007192	SLE RA 33	4.2195
603	SLE RA 9		-1.6663	-0.000049988	SLE RA 26	-2.3456	-0.000070369	SLE RA 26	5.4237
604	SLE RA 9		-1.6574	-0.000049723	SLE RA 28	-2.3904	-0.000071711	SLE RA 33	5.6619
605	SLE RA 9		-1.7626	-0.000052879	SLE RA 28	-2.626	-0.000078781	SLE RA 33	6.2806
606	SLE RA 9		-1.9409	-0.000058227	SLE RA 26	-2.9706	-0.000089117	SLE RA 33	7.2813
607	SLE RA 9		-2.0337	-0.00006101	SLE RA 26	-3.1436	-0.000094309	SLE RA 33	9.347
608	SLE RA 2		-1.9132	-0.000057395	SLE RA 33	-2.9344	-0.000088033	SLE RA 33	7.498
609	SLE RA 2		-1.6789	-0.000050368	SLD 1	-2.6467	-0.0000794	SLE RA 33	6.7272
610	SLD 16		-1.3864	-0.000041591	SLD 1	-2.6819	-0.000080457	SLE RA 33	6.4238
611	SLD 16		-0.9293	-0.00002788	SLD 1	-2.906	-0.000087181	SLE RA 39	6.7434
612	SLD 12		-0.6432	-0.000019297	SLD 5	-3.1591	-0.000094772	SLE RA 39	6.4297
613	SLD 3		-0.4701	-0.000014104	SLD 14	-3.3594	-0.000100783	SLE RA 35	6.5164
614	SLD 3		-1.1017	-0.00003305	SLD 14	-2.8405	-0.000085215	SLE RA 35	6.7542
615	SLE RA 9		-1.5438	-0.000046314	SLD 14	-2.5142	-0.000075425	SLE RA 35	6.4652
616	SLE RA 9		-1.7054	-0.000051161	SLE RA 28	-2.5735	-0.000077204	SLE RA 35	6.7561
617	SLE RA 9		-1.9192	-0.000057576	SLE RA 28	-2.9517	-0.000088552	SLE RA 35	7.5017
618	SLE RA 9		-2.0341	-0.000061023	SLE RA 26	-3.1481	-0.000094444	SLE RA 35	9.3412
619	SLE RA 9		-1.941	-0.000058231	SLE RA 28	-2.9701	-0.000089103	SLE RA 35	7.269
620	SLE RA 9		-1.7585	-0.000052755	SLE RA 26	-2.618	-0.000078541	SLE RA 35	6.2615
621	SLE RA 9		-1.6488	-0.000049463	SLE RA 26	-2.3765	-0.000071295	SLE RA 35	5.6377
622	SLE RA 9		-1.6569	-0.000049706	SLE RA 28	-2.3324	-0.000069971	SLE RA 35	5.4018
623	SLE RA 9		-1.7193	-0.000051578	SLE RA 28	-2.3961	-0.000071884	SLE RA 35	4.2141
624	SLD 12		-0.0271	-0.000000812	SLD 5	-2.2357	-0.000067071	SLE RA 39	7.7515
625	SLD 12		0.0247	0.000000741	SLD 5	-2.2436	-0.000067308	SLE RA 39	7.4388
626	SLD 7		-0.151	-0.00000453	SLD 10	-3.1368	-0.000094104	SLE RA 41	9.2036
627	SLD 12		-0.086	-0.000002579	SLD 5	-2.2853	-0.000068558	SLE RA 39	8.1581
628	SLD 7		-0.2101	-0.000006302	SLD 10	-3.1822	-0.000095466	SLE RA 41	9.4503
629	SLD 12		-0.0315	-0.000000944	SLD 5	-2.2137	-0.000066411	SLE RA 39	7.8859
630	SLD 12		0.0066	0.000000197	SLD 5	-2.3	-0.000069	SLE RA 39	7.558
631	SLD 12		-0.1454	-0.000004362	SLD 5	-2.3917	-0.00007175	SLE RA 39	8.532
632	SLD 3		-0.1498	-0.000004493	SLD 14	-3.473	-0.000104191	SLE RA 35	8.4694
633	SLD 7		-0.2382	-0.000007145	SLD 10	-2.975	-0.00008925	SLE RA 41	9.3474
634	SLD 7		-0.1423	-0.00000427	SLD 10	-3.2059	-0.000096176	SLE RA 35	9.1397
635	SLD 7		-0.169	-0.000005071	SLD 10	-3.1031	-0.000093092	SLE RA 41	9.4441
636	SLD 11		-0.229	-0.00000687	SLD 6	-2.7705	-0.000083115	SLE RA 39	9.1612
637	SLD 12		0.0239	0.000000718	SLD 5	-2.5083	-0.000075248	SLE RA 39	6.8682
638	SLD 7		-0.2549	-0.000007647	SLD 10	-3.14	-0.000094201	SLE RA 41	9.6362
640	SLD 7		-0.2254	-0.000006762	SLD 10	-3.1287	-0.00009386	SLE RA 41	9.7251

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico			
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	
641	SLD 12		-0.2183	-0.00000655	SLD 5		-2.5498	-0.000076495	SLE RA 39	9.0398
642	SLD 7		-0.1955	-0.000005864	SLD 10		-3.0996	-0.000092987	SLE RA 35	9.7023
643	SLD 3		-0.1404	-0.000004212	SLD 14		-3.6626	-0.000109877	SLE RA 35	7.7069
644	SLD 7		-0.3098	-0.000009294	SLD 10		-3.1357	-0.00009407	SLE RA 41	10.158
645	SLD 12		-0.0413	-0.00000124	SLD 5		-2.4075	-0.000072224	SLE RA 39	7.6769
646	SLD 7		-0.2219	-0.000006656	SLD 10		-3.2716	-0.000098149	SLE RA 35	9.5261
647	SLD 12		-0.1428	-0.000004285	SLD 5		-2.2142	-0.000066425	SLE RA 39	8.6923
648	SLD 12		-0.0872	-0.000002616	SLD 5		-2.2388	-0.000067163	SLE RA 39	8.3491
649	SLD 7		-0.3033	-0.000009099	SLD 10		-3.0307	-0.00009092	SLE RA 41	10.4063
650	SLD 7		-0.3761	-0.000011283	SLD 10		-2.983	-0.00008949	SLE RA 41	10.4181
651	SLD 12		-0.286	-0.000008581	SLD 5		-2.3853	-0.00007156	SLE RA 39	9.5552
652	SLD 7		-0.3761	-0.000011283	SLD 10		-3.0699	-0.000092096	SLE RA 41	10.6858
653	SLD 11		-0.3604	-0.000010813	SLD 6		-2.6233	-0.000078698	SLE RA 39	10.0424
654	SLE RA 9		-1.7146	-0.000051438	SLE RA 26		-2.3635	-0.000070904	SLE RA 33	4.2026
656	SLE RA 9		-2.0306	-0.000060919	SLE RA 26		-3.1169	-0.000093506	SLE RA 33	8.4986
659	SLE RA 18		-2.0323	-0.000060968	SLE RA 26		-3.123	-0.00009369	SLE RA 35	8.4906
661	SLE RA 9		-1.719	-0.000051569	SLE RA 28		-2.3698	-0.000071095	SLE RA 35	4.2041
662	SLD 12		-0.2533	-0.000007599	SLD 5		-2.2641	-0.000067924	SLE RA 39	9.3781
663	SLD 12		-0.1309	-0.000003928	SLD 5		-2.316	-0.00006948	SLE RA 39	8.5451
665	SLD 12		-0.1103	-0.000003309	SLD 5		-2.5577	-0.000076732	SLE RA 39	7.5192
666	SLD 12		-0.1799	-0.000005396	SLD 5		-2.1939	-0.000065816	SLE RA 39	8.982
667	SLD 7		-0.4309	-0.000012926	SLD 10		-3.0326	-0.000090977	SLE RA 41	10.8372
668	SLD 3		-0.1776	-0.000005329	SLD 14		-3.5178	-0.000105534	SLE RA 35	9.3518
669	SLD 11		-0.4171	-0.000012513	SLD 6		-2.7927	-0.000083781	SLE RA 41	10.5042
670	SLD 7		-0.3139	-0.000009418	SLD 10		-3.0757	-0.00009227	SLE RA 35	10.4151
671	SLD 7		-0.3525	-0.000010574	SLD 10		-2.9711	-0.000089132	SLE RA 41	10.7368
672	SLD 12		-0.395	-0.000011849	SLD 5		-2.4589	-0.000073766	SLE RA 39	10.2024
673	SLD 7		-0.4326	-0.000012978	SLD 10		-2.9834	-0.000089502	SLE RA 41	11.0789
674	SLD 7		-0.5008	-0.000015023	SLD 10		-3.0099	-0.000090297	SLE RA 41	11.266
675	SLD 12		-0.1847	-0.000005542	SLD 5		-2.4443	-0.000073329	SLE RA 39	8.5573
676	SLD 12		-0.2211	-0.000006632	SLD 5		-2.2316	-0.000066947	SLE RA 39	9.2092
677	SLD 12		-0.2887	-0.000008662	SLD 5		-2.1783	-0.000065348	SLE RA 39	9.6144
678	SLD 7		-0.5309	-0.000015926	SLD 10		-2.8828	-0.000086484	SLE RA 41	11.2322
679	SLD 3		-0.134	-0.00000402	SLD 14		-3.7296	-0.000111889	SLE RA 35	8.5649
680	SLD 3		-0.2541	-0.000007624	SLD 14		-3.3635	-0.000100904	SLE RA 35	10.3083
681	SLD 12		-0.4113	-0.000012338	SLD 5		-2.3058	-0.000069175	SLE RA 39	10.2656
682	SLD 7		-0.4203	-0.00001261	SLD 10		-2.934	-0.00008802	SLE RA 41	11.061
683	SLD 11		-0.5193	-0.000015578	SLD 6		-2.5588	-0.000076764	SLE RA 39	10.8703
684	SLD 7		-0.4912	-0.000014736	SLD 10		-2.8944	-0.000086831	SLE RA 41	11.4148
685	SLD 3		-0.3503	-0.00001051	SLD 14		-3.1603	-0.00009481	SLE RA 35	10.8096
686	SLD 7		-0.5669	-0.000017008	SLD 10		-2.936	-0.00008808	SLE RA 41	11.6401
688	SLD 16		-0.2191	-0.000006574	SLD 1		-2.6433	-0.000079298	SLE RA 39	8.4338
689	SLD 7		-0.6092	-0.000018275	SLD 10		-2.9115	-0.000087346	SLE RA 41	11.6619
690	SLD 12		-0.2665	-0.000007995	SLD 5		-2.3259	-0.000069776	SLE RA 39	9.346
691	SLD 12		-0.3195	-0.000009586	SLD 5		-2.1669	-0.000065007	SLE RA 39	9.7883
692	SLD 12		-0.4167	-0.0000125	SLD 5		-2.1913	-0.000065739	SLE RA 39	10.2806
693	SLD 3		-0.2167	-0.000006501	SLD 14		-3.5428	-0.000106284	SLE RA 35	10.1401
695	SLD 12		-0.5545	-0.000016635	SLD 5		-2.3685	-0.000071055	SLE RA 39	10.9579
696	SLD 7		-0.5504	-0.000016511	SLD 10		-2.825	-0.000084751	SLE RA 41	11.6665
697	SLD 11		-0.6524	-0.000019572	SLD 6		-2.6776	-0.000080327	SLE RA 41	11.5966
698	SLD 3		-0.4936	-0.000014807	SLD 14		-2.938	-0.00008814	SLE RA 41	11.3622
699	SLD 7		-0.6274	-0.000018821	SLD 10		-2.8418	-0.000085253	SLE RA 41	11.9413
700	SLD 7		-0.6848	-0.000020543	SLD 10		-2.7984	-0.000083952	SLE RA 41	11.8878
701	SLD 7		-0.6892	-0.000020677	SLD 10		-2.8768	-0.000086303	SLE RA 41	12.0397
702	SLD 16		-0.3097	-0.00000929	SLD 1		-2.4845	-0.000074535	SLE RA 39	9.4551
703	SLD 12		-0.3555	-0.000010664	SLD 5		-2.2167	-0.0000665	SLE RA 39	9.9295
704	SLD 12		-0.4328	-0.000012985	SLD 5		-2.1304	-0.000063912	SLE RA 39	10.3601
705	SLD 3		-0.3179	-0.000009537	SLD 14		-3.3305	-0.000099916	SLE RA 35	10.9711
706	SLD 12		-0.561	-0.000016829	SLD 5		-2.2222	-0.000066665	SLE RA 39	10.9548
708	SLD 3		-0.187	-0.000005611	SLD 14		-3.7302	-0.000111906	SLE RA 35	9.8822
709	SLD 3		-0.1118	-0.000003353	SLD 14		-3.9274	-0.000117823	SLE RA 35	7.9828
710	SLD 11		-0.7028	-0.000021085	SLD 6		-2.4468	-0.000073404	SLE RA 39	11.6139
711	SLD 7		-0.6221	-0.000018664	SLD 10		-2.781	-0.000083429	SLE RA 41	11.8749
712	SLD 16		-0.2749	-0.000008246	SLD 1		-3.5297	-0.000105892	SLE RA 39	8.8506
713	SLD 16		-0.2401	-0.000007202	SLD 1		-3.4093	-0.00010228	SLE RA 39	7.687
714	SLD 16		-0.2379	-0.000007136	SLD 1		-3.1137	-0.000093411	SLE RA 39	8.6032
715	SLD 16		-0.2715	-0.000008145	SLD 1		-2.7717	-0.000083151	SLE RA 39	9.6484
716	SLD 7		-0.7882	-0.000023647	SLD 10		-2.7844	-0.000083532	SLE RA 41	12.3095
717	SLD 7		-0.6851	-0.000020553	SLD 10		-2.7503	-0.00008251	SLE RA 41	12.1721
718	SLD 7		-0.7603	-0.000022808	SLD 10		-2.7952	-0.000083857	SLE RA 41	12.3622
719	SLD 12		-0.4005	-0.000012014	SLD 5		-2.324	-0.000069719	SLE RA 39	10.0483
720	SLD 3		-0.441	-0.00001323	SLD 14		-3.1037	-0.00009311	SLE RA 41	11.529
721	SLD 12		-0.4557	-0.000013672	SLD 5		-2.1304	-0.000063912	SLE RA 39	10.4493
722	SLD 12		-0.563	-0.000016891	SLD 5		-2.1216	-0.000063648	SLE RA 39	10.7926
724	SLD 7		-0.8306	-0.000024919	SLD 10		-2.6746	-0.000080237	SLE RA 41	12.3523
725	SLD 3		-0.2832	-0.000008497	SLD 14		-3.5202	-0.000105607	SLE RA 35	10.8436
726	SLD 12		-0.7158	-0.000021475	SLD 5		-2.2678	-0.000068033	SLE RA 39	11.5922
727	SLD 7		-0.8797	-0.000026391	SLD 10		-2.7382	-0.000082146	SLE RA 41	12.6682
728	SLD 7		-0.7458	-0.000022374	SLD 10		-2.6778	-0.000080333	SLE RA 41	12.3443
729	SLD 7		-0.8222	-0.000024666	SLD 10		-2.6968	-0.000080905	SLE RA 41	12.6021
730	SLD 16		-0.3458	-0.000010375	SLD 1		-2.5988	-0.000077965	SLE RA 39	10.1692
731	SLD 11		-0.8568	-0.000025705	SLD 6		-2.5107	-0.000075322	SLE RA 41	12.273
732	SLD 3		-0.5865	-0.000017594	SLD 14		-2.8872	-0.000086617	SLE RA 41	12.019
733	SLD 12		-0.4886	-0.000014659	SLD 5		-2.1886	-0.000065657	SLE RA 39	10.5441
734	SLD 12		-0.5711	-0.000017134	SLD 5		-2.0741	-0.000062222	SLE RA 39	10.8165
735	SLD 3		-0.3977	-0.000011931	SLD 14		-3.2885	-0.000098655	SLE RA 41	11.511
736	SLD 12		-0.7097	-0.000021291	SLD 5		-2.135	-0.000064049	SLE RA 39	11.391
738	SLD 3		-0.2534	-0.000007603	SLD 14		-3.7021	-0.000111064	SLE RA 35	10.1715
739	SLD 3		-0.1766	-0.000005298	SLD 14		-3.905	-0.000117151	SLE RA 35	8.4384
740	SLD 16		-0.213	-0.000006389	SLD 1		-3.6355	-0.000109066	SLE RA 39	7.4798
741	SLD 7		-0.9675	-0.000029025	SLD 10		-2.655	-0.000079651	SLE RA 41	12.8452
742	SLD 11		-0.8783	-0.000026348	SLD 6		-2.3213	-0.00006964	SLE RA 39	12.2092
743	SLD 16		-0.2898	-0.000008693	SLD 1		-2.9769	-0.000089306	SLE RA 39	10.0363
744	SLD 7		-0.9573	-0.000028719	SLD 10		-2.6493	-0.000079478	SLE RA 41	12.9529
745	SLD 16		-0.4438	-0.000013313	SLD 1		-2.392	-0.000071761	SLE RA 39	10.6369
746	SLD 7		-0.8788	-0.000026363	SLD 10		-2.6043	-0.000078129	SLE RA 41	12.7679
747	SLD 3		-0.745	-0.00002235	SLD 14		-2.7035	-0.000081104	SLE RA 41	12.4647
748	SLD 12		-0.5894	-0.000017683	SLD 5		-2.0823	-0.000062468	SLE RA 39	10.8485
749	SLD 16		-0.2322	-0.000006967	SLD 1		-3.4206	-0.000102617	SLE RA 39	9.1313
750	SLD 3		-0.5297	-0.000015891	SLD 14		-3.055	-0.000091651	SLE RA 41	12.0585

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
752	SLD 7		-1.0108	-0.000030323	SLD 10	-2.5365	-0.000076096	SLE RA 41	12.8558
753	SLD 12		-0.7038	-0.000021113	SLD 5	-2.047	-0.00006141	SLE RA 39	11.363
754	SLD 3		-0.3603	-0.000010809	SLD 14	-3.4841	-0.000104524	SLE RA 41	11.2349
755	SLD 12		-0.8724	-0.000026171	SLD 5	-2.1631	-0.000064892	SLE RA 39	12.1222
756	SLD 7		-1.0787	-0.000032362	SLD 10	-2.592	-0.00007776	SLE RA 41	13.2063
757	SLD 16		-0.3822	-0.000011465	SLD 1	-2.6768	-0.000080303	SLE RA 39	10.702
758	SLD 11		-1.0386	-0.000031159	SLD 6	-2.3716	-0.000071149	SLE RA 41	12.7865
759	SLD 16		-0.5569	-0.000016707	SLD 1	-2.2089	-0.000066266	SLE RA 39	11.0681
760	SLD 7		-1.0183	-0.000030548	SLD 10	-2.5492	-0.000076477	SLE RA 41	13.1428
761	SLD 3		-0.9105	-0.000027314	SLD 14	-2.559	-0.000076771	SLE RA 41	12.6429
762	SLD 3		-0.6764	-0.000020293	SLD 14	-2.8403	-0.00008521	SLE RA 41	12.5205
763	SLD 12		-0.7062	-0.000021187	SLD 5	-2.0089	-0.000060266	SLE RA 39	11.3457
764	SLD 3		-0.4814	-0.000014441	SLD 14	-3.247	-0.000097409	SLE RA 41	11.9431
766	SLD 3		-0.3265	-0.000009796	SLD 14	-3.669	-0.000110071	SLE RA 41	10.4615
767	SLD 12		-0.8548	-0.000025643	SLD 5	-2.0441	-0.000061323	SLE RA 39	11.9096
768	SLD 3		-0.2451	-0.000007352	SLD 14	-3.8807	-0.00011642	SLE RA 41	8.7437
769	SLD 16		-0.2825	-0.000008475	SLD 1	-3.2257	-0.000096771	SLE RA 39	10.2159
770	SLD 16		-0.2092	-0.000006276	SLD 1	-3.6903	-0.00011071	SLE RA 39	7.9385
771	SLD 7		-1.1466	-0.000034399	SLD 10	-2.5248	-0.000075745	SLE RA 41	13.2938
772	SLD 11		-1.0442	-0.000031325	SLD 6	-2.2004	-0.000066013	SLE RA 39	12.6895
773	SLD 16		-0.4835	-0.000014504	SLD 1	-2.4409	-0.000073228	SLE RA 39	11.136
774	SLD 16		-0.3418	-0.000010254	SLD 1	-2.9667	-0.000089002	SLE RA 39	10.7433
775	SLD 16		-0.685	-0.00002055	SLD 1	-2.0594	-0.000061782	SLE RA 39	11.3406
776	SLD 7		-1.0704	-0.000032111	SLD 10	-2.4589	-0.000073767	SLE RA 41	13.2545
777	SLD 7		-1.1626	-0.000034879	SLD 10	-2.4961	-0.000074884	SLE RA 41	13.4545
778	SLD 3		-0.833	-0.00002499	SLD 14	-2.66	-0.000079799	SLE RA 41	12.6882
780	SLD 7		-1.1913	-0.000035738	SLD 10	-2.4022	-0.000072065	SLE RA 41	13.2855
781	SLD 12		-0.8415	-0.000025246	SLD 5	-1.9666	-0.000058997	SLE RA 39	11.8459
782	SLD 3		-0.4396	-0.000013187	SLD 14	-3.4478	-0.000103433	SLE RA 41	11.5849
783	SLD 3		-0.6179	-0.000018537	SLD 14	-3.0114	-0.000090343	SLE RA 41	12.481
784	SLD 12		-1.0241	-0.000030722	SLD 5	-2.0578	-0.000061733	SLE RA 39	12.4497
785	SLD 16		-0.2639	-0.000007917	SLD 1	-3.4851	-0.000104553	SLE RA 39	9.796
786	SLD 16		-0.4266	-0.000012797	SLD 1	-2.7075	-0.000081226	SLE RA 39	11.1851
787	SLD 16		-0.3191	-0.000009573	SLD 1	-3.2016	-0.000096049	SLE RA 39	10.6621
788	SLD 11		-1.2139	-0.000036416	SLD 6	-2.2403	-0.00006721	SLE RA 39	13.2119
789	SLD 16		-0.5978	-0.000017934	SLD 1	-2.242	-0.000067259	SLE RA 39	11.3394
791	SLD 16		-0.8287	-0.00002486	SLD 1	-1.9468	-0.000058403	SLE RA 39	11.7966
792	SLD 7		-1.2128	-0.000036384	SLD 10	-2.4017	-0.00007205	SLE RA 41	13.5981
793	SLD 3		-0.9962	-0.000029886	SLD 14	-2.5184	-0.000075553	SLE RA 41	13.1051
795	SLD 3		-0.4022	-0.000012066	SLD 14	-3.6346	-0.000109037	SLE RA 41	10.7645
796	SLD 3		-0.7645	-0.000022934	SLD 14	-2.7959	-0.000083878	SLE RA 41	12.9301
797	SLD 3		-0.5624	-0.000016871	SLD 14	-3.2136	-0.000096407	SLE RA 41	12.2887
798	SLD 3		-0.3164	-0.000009491	SLD 14	-3.855	-0.00011565	SLE RA 41	8.9793
799	SLD 7		-1.316	-0.000039481	SLD 10	-2.4181	-0.000072543	SLE RA 41	13.7365
800	SLD 12		-0.997	-0.00002991	SLD 5	-1.9502	-0.000058505	SLE RA 39	12.3499
801	SLD 16		-0.2313	-0.000006938	SLD 1	-3.7169	-0.00011508	SLE RA 39	8.2637
802	SLD 7		-1.3256	-0.000039768	SLD 10	-2.3944	-0.000071832	SLE RA 41	13.6827
803	SLD 11		-1.2039	-0.000036117	SLD 6	-2.0837	-0.000062511	SLE RA 39	13.0953
804	SLE RA 1		-1.5846	-0.000047539	SLE RA 34	-2.1551	-0.000064653	SLE RA 34	5.1413
805	SLE RA 1		-1.9165	-0.000057496	SLE RA 34	-2.9245	-0.000087736	SLE RA 34	7.7607
806	SLE RA 3		-1.9179	-0.000057536	SLE RA 34	-2.9346	-0.000088037	SLE RA 34	7.7496
807	SLE RA 3		-1.5943	-0.000047829	SLE RA 34	-2.1662	-0.000064986	SLE RA 34	5.1564
808	SLD 16		-0.3848	-0.000011545	SLD 1	-2.9851	-0.000089553	SLE RA 39	11.15
809	SLD 16		-0.5271	-0.000015812	SLD 1	-2.4684	-0.000074053	SLE RA 39	11.5525
810	SLD 16		-0.7266	-0.000021797	SLD 1	-2.0805	-0.000062414	SLE RA 39	11.7614
811	SLD 7		-1.3699	-0.000041098	SLD 10	-2.2704	-0.000068112	SLE RA 41	13.6694
813	SLD 3		-0.5154	-0.000015462	SLD 14	-3.4162	-0.000102486	SLE RA 41	11.8747
814	SLD 3		-1.1627	-0.00003488	SLD 14	-2.4122	-0.000072365	SLE RA 41	13.477
815	SLD 12		-0.9779	-0.000029337	SLD 5	-1.881	-0.000056429	SLE RA 39	12.2583
816	SLD 3		-0.9176	-0.000027529	SLD 14	-2.62	-0.0000786	SLE RA 41	13.095
817	SLD 7		-1.3673	-0.000041018	SLD 10	-2.3403	-0.000070208	SLE RA 41	13.8946
818	SLD 16		-0.2894	-0.000008683	SLD 1	-3.5716	-0.000107149	SLE RA 39	9.7073
819	SLD 12		-1.1727	-0.00003518	SLD 5	-1.9523	-0.00005857	SLE RA 39	12.8521
820	SLD 3		-0.7111	-0.000021334	SLD 14	-2.9725	-0.000089174	SLE RA 41	12.8647
821	SLD 16		-0.3457	-0.000010371	SLD 1	-3.2953	-0.000098858	SLE RA 39	10.8035
822	SLD 16		-0.4728	-0.000014184	SLD 1	-2.7247	-0.000081742	SLE RA 39	11.5586
823	SLD 11		-1.3859	-0.000041576	SLD 6	-2.1124	-0.000063373	SLE RA 39	13.595
824	SLD 16		-0.6412	-0.000019237	SLD 1	-2.2618	-0.000067853	SLE RA 39	11.7297
825	SLD 3		-0.6209	-0.000018628	SLD 14	-3.2106	-0.000096317	SLE RA 41	12.4883
826	SLD 3		-0.8467	-0.000025401	SLD 14	-2.748	-0.000082439	SLE RA 41	13.2432
827	SLD 16		-0.8709	-0.000026126	SLD 1	-1.958	-0.00005874	SLE RA 39	12.1831
829	SLD 3		-0.4762	-0.000014287	SLD 14	-3.6025	-0.000108076	SLE RA 41	11.03
830	SLD 3		-1.3248	-0.000039745	SLD 14	-2.334	-0.000070019	SLE RA 41	13.9807
831	SLD 16		-0.2667	-0.000008002	SLD 1	-3.7276	-0.000111827	SLE RA 39	8.5058
832	SLD 7		-1.5043	-0.00004513	SLD 10	-2.2642	-0.000067925	SLE RA 41	14.0376
833	SLD 3		-1.0802	-0.000032407	SLD 14	-2.48	-0.00007044	SLE RA 41	13.4923
834	SLD 3		-0.385	-0.00001155	SLD 14	-3.8328	-0.000114985	SLE RA 41	9.1764
835	SLD 12		-1.1377	-0.000034131	SLD 5	-1.8538	-0.000055615	SLE RA 39	12.7277
836	SLD 11		-1.3596	-0.000040787	SLD 6	-1.9701	-0.000059103	SLE RA 39	13.4476
837	SLD 16		-0.4326	-0.000012979	SLD 1	-2.9935	-0.000089805	SLE RA 39	11.4654
838	SLD 16		-0.5733	-0.0000172	SLD 1	-2.4834	-0.000074502	SLE RA 39	11.8996
839	SLD 16		-0.7698	-0.000023094	SLD 1	-2.0929	-0.000062787	SLE RA 39	12.1225
840	SLD 3		-0.5911	-0.000017733	SLD 14	-3.3759	-0.000101278	SLE RA 41	12.1542
841	SLD 7		-1.5472	-0.000046415	SLD 10	-2.1404	-0.000064212	SLE RA 41	14.0239
842	SLD 7		-1.5638	-0.000046914	SLD 10	-2.2316	-0.000066949	SLE RA 41	14.2376
844	SLD 3		-1.4629	-0.000043887	SLD 14	-2.2764	-0.000068291	SLE RA 41	14.2163
845	SLD 3		-1.2464	-0.000037393	SLD 14	-2.3748	-0.000071245	SLE RA 41	13.8349
846	SLD 16		-1.0317	-0.000030952	SLD 1	-1.8738	-0.000056213	SLE RA 39	12.6135
847	SLD 11		-1.3183	-0.000039548	SLD 6	-1.8482	-0.000055447	SLE RA 39	13.1996
848	SLD 16		-0.3529	-0.000010587	SLD 1	-3.5053	-0.000105159	SLE RA 39	10.2982
849	SLD 16		-0.4103	-0.000012308	SLD 1	-3.2181	-0.000096544	SLE RA 39	11.2316
850	SLD 3		-0.995	-0.000029851	SLD 14	-2.5954	-0.000077861	SLE RA 41	13.4438
851	SLD 16		-0.5216	-0.000015649	SLD 1	-2.7333	-0.000081998	SLE RA 39	11.8681
852	SLD 3		-0.853	-0.000025591	SLD 14	-2.8174	-0.000084522	SLE RA 41	13.3292
853	SLD 11		-1.5558	-0.000046674	SLD 6	-1.9867	-0.000059601	SLE RA 39	13.9132
854	SLD 3		-0.7239	-0.000021718	SLD 14	-3.0977	-0.00009293	SLE RA 41	12.9018
855	SLD 16		-0.6866	-0.000020598	SLD 1	-2.2732	-0.000068195	SLE RA 40	12.0641
857	SLD 3		-0.5381	-0.000016142	SLD 14	-3.5833	-0.0001075	SLE RA 41	11.2629
858	SLD 16		-0.9141	-0.000027424	SLD 1	-1.9641	-0.000058924	SLE RA 40	12.5203
859	SLD 3		-1.4079	-0.000042236	SLD 14	-2.2988	-0.000068963	SLE RA 41	14.2946

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.
860	SLD 15		-0.3027	-0.00000908	SLD 2	-3.7342	-0.000112026	SLE RA 40	8.6912
861	SLD 7		-1.6824	-0.000050472	SLD 10	-2.1344	-0.000064031	SLE RA 41	14.3743
862	SLD 4		-0.4205	-0.000012616	SLD 13	-3.8441	-0.000115323	SLE RA 41	9.3476
863	SLD 3		-1.1683	-0.000035048	SLD 14	-2.4385	-0.000073155	SLE RA 41	13.8276
864	SLD 16		-1.2095	-0.000036285	SLD 1	-1.8246	-0.000054739	SLE RA 40	13.0619
865	SLD 16		-0.4829	-0.000014488	SLD 1	-2.9944	-0.000089831	SLE RA 40	11.7416
866	SLD 11		-1.5127	-0.00004538	SLD 6	-1.859	-0.000055769	SLE RA 40	13.7639
867	SLD 16		-0.6207	-0.000018622	SLD 1	-2.4926	-0.000074779	SLE RA 40	12.0028
868	SLE RA 2		-1.686	-0.00005058	SLD 10	-2.0117	-0.00006035	SLE RA 40	14.33
869	SLD 3		-0.6489	-0.000019466	SLD 14	-3.3577	-0.000100731	SLE RA 41	12.4107
870	SLD 16		-0.8139	-0.000024418	SLD 1	-2.1009	-0.000063026	SLE RA 40	12.4598
872	SLD 4		-1.6831	-0.000050494	SLD 13	-2.17	-0.000065101	SLE RA 41	14.5604
873	SLD 4		-1.5746	-0.000047237	SLD 13	-2.232	-0.000066961	SLE RA 41	14.5345
874	SLD 3		-1.3277	-0.00003983	SLD 14	-2.3412	-0.000070236	SLE RA 41	14.1408
875	SLD 16		-1.0754	-0.000032263	SLD 1	-1.8751	-0.000056254	SLE RA 40	12.7106
876	SLD 16		-0.4452	-0.000013356	SLD 1	-3.2708	-0.000098125	SLE RA 40	11.323
877	SLD 3		-0.8418	-0.000025253	SLD 14	-2.9207	-0.000087621	SLE RA 41	13.3725
878	SLD 3		-1.107	-0.000033209	SLD 14	-2.5175	-0.000075526	SLE RA 41	13.8097
879	SLD 15		-1.3989	-0.000041967	SLD 2	-1.809	-0.00005427	SLE RA 40	13.538
880	SLD 16		-0.5692	-0.000017076	SLD 1	-2.7423	-0.00008227	SLE RA 40	12.1637
881	SLE RA 2		-1.6324	-0.000048972	SLE RA 39	-1.9117	-0.000057351	SLE RA 40	14.2393
882	SLD 3		-0.9781	-0.000029342	SLD 14	-2.6943	-0.00008083	SLE RA 41	13.7716
883	SLD 16		-0.7309	-0.000021926	SLD 1	-2.2832	-0.000068495	SLE RA 40	12.3981
885	SLD 2		-0.5473	-0.000016419	SLD 15	-3.6169	-0.000108506	SLE RA 41	11.4758
886	SLD 15		-0.3117	-0.000009352	SLD 2	-3.7642	-0.000112926	SLE RA 40	8.8886
887	SLE RA 2		-1.7673	-0.000053019	SLD 14	-2.086	-0.000062579	SLE RA 40	14.6758
888	SLD 2		-0.7516	-0.000022548	SLD 15	-3.1454	-0.000094362	SLE RA 41	13.0972
889	SLD 16		-0.9561	-0.000028684	SLD 1	-1.9705	-0.000059115	SLE RA 40	12.6094
890	SLD 4		-1.4773	-0.00004432	SLD 13	-2.2786	-0.000068357	SLE RA 41	14.5698
891	SLD 15		-0.3809	-0.000011428	SLD 2	-3.5817	-0.00010745	SLE RA 40	10.2718
892	SLD 2		-0.414	-0.00001242	SLD 15	-3.8971	-0.000116914	SLE RA 41	9.4959
893	SLD 4		-1.2317	-0.00003695	SLD 13	-2.4207	-0.000072621	SLE RA 41	14.1077
894	SLD 15		-1.2502	-0.000037507	SLD 2	-1.8268	-0.000054803	SLE RA 39	13.3416
895	SLD 15		-0.5237	-0.000015711	SLD 2	-3.0168	-0.000090505	SLE RA 40	11.9874
896	SLE RA 3		-1.5616	-0.000046849	SLE RA 40	-1.8204	-0.000054613	SLE RA 40	14.0934
897	SLD 14		-0.6616	-0.000019849	SLD 3	-2.5078	-0.000075234	SLE RA 40	12.3095
898	SLE RA 1		-1.7385	-0.000052154	SLE RA 40	-2.0173	-0.000060519	SLE RA 40	14.6494
899	SLD 2		-0.6424	-0.000019271	SLD 15	-3.4153	-0.00010246	SLE RA 41	12.6003
900	SLD 14		-0.8501	-0.000025504	SLD 3	-2.1166	-0.000063497	SLE RA 40	12.78
901	SLD 2		-1.7054	-0.000051162	SLD 15	-2.1908	-0.000065723	SLE RA 40	14.8705
902	SLD 2		-1.5858	-0.000047575	SLD 15	-2.2535	-0.000067605	SLE RA 40	14.7991
904	SLD 2		-1.3576	-0.000040728	SLD 15	-2.3596	-0.000070788	SLE RA 40	14.4139
905	SLD 2		-1.1086	-0.000033258	SLD 15	-2.5565	-0.000076696	SLE RA 41	14.006
906	SLD 13		-1.1037	-0.000033111	SLD 4	-1.8929	-0.000056787	SLE RA 40	13.0215
907	SLD 13		-1.417	-0.000042511	SLD 4	-1.8339	-0.000055018	SLE RA 40	13.8586
908	SLD 13		-0.4573	-0.000013719	SLD 4	-3.3265	-0.000099795	SLE RA 40	11.5364
909	SLD 2		-0.8454	-0.000025363	SLD 15	-2.9655	-0.000088965	SLE RA 41	13.6218
910	SLD 13		-0.5916	-0.000017747	SLD 4	-2.7785	-0.000083354	SLE RA 40	12.4366
911	SLE RA 3		-1.6743	-0.000050228	SLE RA 40	-1.9428	-0.000058284	SLE RA 40	14.5511
912	SLD 2		-0.7218	-0.000021653	SLD 15	-3.2381	-0.000097144	SLE RA 41	13.2009
914	SLD 2		-0.5299	-0.000015897	SLD 15	-3.6772	-0.000110316	SLE RA 41	11.6663
915	SLD 13		-0.7509	-0.000022527	SLD 4	-2.3184	-0.000069551	SLE RA 40	12.6968
916	SLD 13		-0.3029	-0.000009086	SLD 4	-3.8097	-0.00011429	SLE RA 40	9.0843
917	SLD 2		-1.7844	-0.000053531	SLD 15	-2.1308	-0.000063923	SLE RA 40	14.9802
918	SLD 2		-1.4796	-0.000044389	SLD 15	-2.3268	-0.000069805	SLE RA 40	14.8597
919	SLD 13		-0.9635	-0.000028906	SLD 4	-2.0134	-0.000060403	SLE RA 40	12.9039
920	SLD 2		-0.3892	-0.000011676	SLD 15	-3.9679	-0.000119037	SLE RA 41	9.6236
921	SLD 2		-1.2268	-0.000036805	SLD 15	-2.4713	-0.00007414	SLE RA 40	14.3713
922	SLD 2		-0.9797	-0.000029391	SLD 15	-2.7437	-0.00008231	SLE RA 40	14.0614
923	SLD 13		-1.2405	-0.000037216	SLD 4	-1.882	-0.000056459	SLE RA 40	13.4639
924	SLD 9		-1.5586	-0.000046757	SLD 8	-1.901	-0.000057029	SLE RA 40	14.3121
925	SLD 13		-0.5147	-0.00001544	SLD 4	-3.0856	-0.000092569	SLE RA 40	12.2316
926	SLD 13		-0.3738	-0.000011213	SLD 4	-3.6255	-0.000108766	SLE RA 40	10.6572
927	SLD 13		-0.6567	-0.000019701	SLD 4	-2.5709	-0.000077127	SLE RA 40	12.5838
928	SLD 5		-1.7208	-0.000051625	SLD 12	-2.111	-0.00006333	SLE RA 40	14.9424
929	SLD 2		-0.6239	-0.000018717	SLD 15	-3.4748	-0.000104245	SLE RA 41	12.7956
930	SLD 6		-1.7148	-0.000051445	SLD 11	-2.2356	-0.000067068	SLE RA 40	15.161
931	SLD 2		-1.6097	-0.000048292	SLD 15	-2.2989	-0.000068966	SLE RA 40	15.1186
932	SLD 13		-0.838	-0.000025139	SLD 4	-2.1837	-0.000065512	SLE RA 40	13.0689
934	SLD 2		-1.3485	-0.000040454	SLD 15	-2.4187	-0.00007256	SLE RA 40	14.7029
935	SLD 2		-1.0951	-0.000032854	SLD 15	-2.6171	-0.000078513	SLE RA 40	14.2759
936	SLD 13		-1.0794	-0.000032382	SLD 4	-1.9671	-0.000059014	SLE RA 40	13.3021
937	SLD 2		-0.8748	-0.000026245	SLD 15	-2.9368	-0.000088103	SLE RA 40	13.9783
938	SLD 13		-1.3852	-0.000041555	SLD 4	-1.9123	-0.000057368	SLE RA 40	14.1484
939	SLD 13		-0.4294	-0.000012882	SLD 4	-3.4055	-0.000102165	SLE RA 40	11.7803
940	SLD 9		-1.5963	-0.000047889	SLD 8	-2.0847	-0.000062541	SLE RA 40	14.8358
941	SLD 13		-0.5675	-0.000017025	SLD 4	-2.8624	-0.000085871	SLE RA 40	12.6876
943	SLD 2		-0.5051	-0.000015153	SLD 15	-3.7452	-0.000112356	SLE RA 40	11.8417
944	SLD 13		-0.2664	-0.000007991	SLD 4	-3.8804	-0.000116411	SLE RA 40	9.2581
945	SLD 6		-1.6683	-0.000050048	SLD 11	-2.2969	-0.000068906	SLE RA 40	15.2601
946	SLD 13		-0.7264	-0.000021792	SLD 4	-2.4022	-0.000072067	SLE RA 40	12.966
947	SLD 2		-0.7376	-0.000022128	SLD 15	-3.221	-0.000096631	SLE RA 40	13.6039
948	SLD 2		-1.4689	-0.000044066	SLD 15	-2.3898	-0.000071695	SLE RA 40	15.1413
949	SLD 13		-0.9354	-0.000028063	SLD 4	-2.097	-0.000062911	SLE RA 40	13.1705
950	SLD 2		-0.3582	-0.000010746	SLD 15	-4.0439	-0.000121318	SLE RA 40	9.7468
951	SLD 2		-1.214	-0.00003642	SLD 15	-2.534	-0.00007602	SLE RA 40	14.6439
952	SLD 2		-0.9692	-0.000029076	SLD 15	-2.7978	-0.000083933	SLE RA 40	14.1301
953	SLD 13		-1.2088	-0.000036265	SLD 4	-1.9642	-0.000058927	SLE RA 40	13.7299
954	SLD 9		-1.4389	-0.000043167	SLD 8	-2.0691	-0.000062072	SLE RA 40	14.5853
955	SLD 6		-1.5987	-0.000047961	SLD 11	-2.391	-0.000071731	SLE RA 40	15.3837
956	SLD 13		-0.4784	-0.000014353	SLD 4	-3.1792	-0.000095375	SLE RA 40	12.4569
957	SLD 13		-0.3307	-0.000009921	SLD 4	-3.7088	-0.000111264	SLE RA 40	10.8687
958	SLD 5		-1.5978	-0.000047934	SLD 12	-2.2844	-0.000068533	SLE RA 40	15.2123
959	SLD 2		-0.5959	-0.000017876	SLD 15	-3.5513	-0.00010654	SLE RA 40	12.9843
960	SLD 13		-0.6252	-0.000018757	SLD 4	-2.665	-0.000079951	SLE RA 40	12.8298
961	SLE RA 1		-1.4763	-0.000044289	SLE RA 34	-2.0131	-0.000060393	SLE RA 34	4.9933
962	SLE RA 1		-1.8078	-0.000054233	SLE RA 34	-2.7792	-0.000083376	SLE RA 34	7.51
963	SLE RA 3		-1.8096	-0.000054288	SLE RA 34	-2.7874	-0.000083622	SLE RA 34	7.4905
964	SLE RA 3		-1.4842	-0.000044525	SLE RA 34	-2.0233	-0.000060698	SLE RA 34	5.0076
965	SLD 13		-0.8077	-0.000024231	SLD 4	-2.2754	-0.000068262	SLE RA 40	13.3309

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico			
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	
967	SLD 2		-1.3384	-0.000040152	SLD 15		-2.483	-0.000074489	SLE RA 40	14.9673
968	SLD 6		-1.5027	-0.000045081	SLD 11		-2.4512	-0.000073537	SLE RA 40	15.395
969	SLD 2		-0.8467	-0.000025402	SLD 15		-3.0147	-0.000090442	SLE RA 40	14.1774
970	SLD 2		-1.0791	-0.000032373	SLD 15		-2.6828	-0.000080483	SLE RA 40	14.5288
971	SLD 13		-1.048	-0.000031441	SLD 4		-2.0552	-0.000061657	SLE RA 40	13.5558
972	SLD 9		-1.2883	-0.00003865	SLD 8		-2.0611	-0.000061832	SLE RA 40	14.4101
973	SLD 9		-1.4707	-0.000044121	SLD 8		-2.261	-0.00006783	SLE RA 40	15.0955
974	SLD 2		-0.6568	-0.000019703	SLD 15		-3.4173	-0.00010252	SLE RA 40	13.5512
975	SLD 13		-0.3838	-0.000011515	SLD 4		-3.5009	-0.000105026	SLE RA 40	11.9728
976	SLD 6		-1.4042	-0.000042127	SLD 11		-2.4978	-0.000074933	SLE RA 40	15.3562
978	SLD 2		-0.4777	-0.000014332	SLD 15		-3.8157	-0.00011447	SLE RA 40	12.0432
979	SLD 13		-0.5296	-0.000015887	SLD 4		-2.9636	-0.000088908	SLE RA 40	12.9146
980	SLD 13		-0.2156	-0.000006467	SLD 4		-3.9635	-0.000118905	SLE RA 40	9.3969
981	SLD 6		-1.5425	-0.000046276	SLD 11		-2.4735	-0.000074204	SLE RA 40	15.5008
982	SLD 13		-0.6933	-0.0000208	SLD 4		-2.5019	-0.000075057	SLE RA 40	13.2088
983	SLD 2		-0.3249	-0.000009747	SLD 15		-4.1211	-0.000123632	SLE RA 40	9.876
984	SLD 13		-0.9039	-0.000027118	SLD 4		-2.1926	-0.000065778	SLE RA 40	13.4119
985	SLD 2		-0.7355	-0.000022065	SLD 15		-3.248	-0.000097439	SLE RA 40	13.97
986	SLD 2		-0.948	-0.000028441	SLD 15		-2.8687	-0.000086062	SLE RA 40	14.3482
987	SLD 2		-1.2003	-0.00003601	SLD 15		-2.6028	-0.000078084	SLE RA 40	14.8952
988	SLD 9		-1.1539	-0.000034617	SLD 8		-2.0776	-0.000062328	SLE RA 40	13.9688
989	SLD 9		-1.3182	-0.000039546	SLD 8		-2.2432	-0.000067297	SLE RA 40	14.8288
990	SLD 6		-1.4608	-0.000043824	SLD 11		-2.5767	-0.000077302	SLE RA 40	15.5967
991	SLD 2		-0.5666	-0.000016999	SLD 15		-3.6285	-0.000108856	SLE RA 40	13.1458
992	SLD 5		-1.4726	-0.000044177	SLD 12		-2.4619	-0.000073856	SLE RA 40	15.4596
993	SLD 13		-0.434	-0.000013021	SLD 4		-3.2833	-0.000098498	SLE RA 40	12.6513
994	SLD 13		-0.2788	-0.000008364	SLD 4		-3.801	-0.000114031	SLE RA 40	11.0155
995	SLD 13		-0.5882	-0.000017645	SLD 4		-2.772	-0.00008316	SLE RA 40	13.0482
996	SLD 2		-0.6464	-0.000019392	SLD 15		-3.451	-0.000103531	SLE RA 40	13.7215
997	SLD 13		-0.775	-0.000023249	SLD 4		-2.3793	-0.000071379	SLE RA 40	13.5684
999	SLD 2		-0.8237	-0.00002471	SLD 15		-3.0886	-0.000092658	SLE RA 40	14.3897
1000	SLD 6		-1.3566	-0.000040699	SLD 11		-2.6304	-0.000078912	SLE RA 40	15.5703
1001	SLD 13		-1.0161	-0.000030483	SLD 4		-2.1542	-0.000064625	SLE RA 40	13.7846
1002	SLD 2		-1.0571	-0.000031712	SLD 15		-2.759	-0.000082769	SLE RA 40	14.7422
1003	SLD 6		-1.256	-0.000037681	SLD 11		-2.6398	-0.000079193	SLE RA 40	15.3928
1004	SLD 9		-1.172	-0.000035161	SLD 8		-2.2372	-0.000067116	SLE RA 40	14.6439
1005	SLD 9		-1.3444	-0.000040332	SLD 8		-2.4417	-0.000073251	SLE RA 40	15.3269
1007	SLD 2		-0.4493	-0.000013478	SLD 15		-3.8876	-0.000116628	SLE RA 40	12.2146
1008	SLD 13		-0.3336	-0.000010009	SLD 4		-3.6027	-0.00010808	SLE RA 40	12.1256
1009	SLD 13		-0.16	-0.000004801	SLD 4		-4.0496	-0.000121489	SLE RA 40	9.5165
1010	SLD 6		-1.4159	-0.000042476	SLD 11		-2.6521	-0.000079563	SLE RA 40	15.7093
1011	SLD 13		-0.4874	-0.000014623	SLD 4		-3.0757	-0.000092271	SLE RA 40	13.1156
1012	SLD 13		-0.658	-0.00001974	SLD 4		-2.6143	-0.000078428	SLE RA 40	13.4259
1013	SLD 2		-0.704	-0.00002112	SLD 15		-3.336	-0.00010008	SLE RA 40	14.1069
1014	SLD 2		-0.2905	-0.000008715	SLD 15		-4.1979	-0.000125937	SLE RA 40	9.9901
1015	SLD 13		-0.8719	-0.000026156	SLD 4		-2.3008	-0.000069025	SLE RA 40	13.926
1016	SLD 2		-0.9222	-0.000027665	SLD 15		-2.951	-0.000088529	SLE RA 40	14.5304
1017	SLD 9		-1.0411	-0.000031232	SLD 8		-2.226	-0.0000678	SLE RA 40	14.4603
1018	SLD 6		-1.1141	-0.000033422	SLD 11		-2.7471	-0.000082412	SLE RA 40	15.0955
1019	SLD 9		-1.1962	-0.000035886	SLD 8		-2.4254	-0.000072762	SLE RA 40	15.041
1020	SLD 2		-0.5679	-0.000017037	SLD 15		-3.6394	-0.000109183	SLE RA 40	13.4933
1021	SLD 5		-1.3455	-0.000040366	SLD 12		-2.6434	-0.000079302	SLE RA 40	15.6676
1022	SLD 13		-0.2242	-0.000006727	SLD 4		-3.896	-0.000116879	SLE RA 40	11.1293
1023	SLD 13		-0.3864	-0.000011591	SLD 4		-3.3962	-0.000101887	SLE RA 40	12.8138
1024	SLD 6		-1.2982	-0.000038947	SLD 11		-2.7931	-0.000083793	SLE RA 40	15.8242
1025	SLD 13		-0.5486	-0.000016459	SLD 4		-2.8919	-0.000086758	SLE RA 40	13.4806
1027	SLD 13		-0.7415	-0.000022245	SLD 4		-2.4974	-0.000074922	SLE RA 40	13.7813
1028	SLD 2		-0.7925	-0.000023774	SLD 15		-3.181	-0.000095429	SLE RA 40	14.5408
1029	SLD 6		-1.1958	-0.000035873	SLD 11		-2.8174	-0.000084523	SLE RA 40	15.7037
1030	SLD 9		-0.9278	-0.000027833	SLD 8		-2.3235	-0.000069705	SLE RA 40	13.989
1031	SLD 6		-0.996	-0.00002988	SLD 11		-2.8799	-0.000086396	SLE RA 40	14.9078
1032	SLD 9		-1.0543	-0.000031629	SLD 8		-2.4255	-0.000072764	SLE RA 40	14.8477
1033	SLD 9		-1.2167	-0.000036501	SLD 8		-2.6284	-0.000078853	SLE RA 40	15.5228
1035	SLD 2		-0.4202	-0.000012606	SLD 15		-3.9604	-0.000118812	SLE RA 40	12.3612
1036	SLD 13		-0.2812	-0.000008437	SLD 4		-3.7099	-0.00011297	SLE RA 40	12.2434
1037	SLD 13		-0.1027	-0.000003082	SLD 4		-4.136	-0.00012408	SLE RA 40	9.6196
1038	SLD 6		-1.2883	-0.000038649	SLD 11		-2.8328	-0.000084983	SLE RA 40	15.8956
1039	SLD 6		-1.0869	-0.000032607	SLD 11		-2.8579	-0.000085738	SLE RA 40	15.4013
1040	SLD 13		-0.4423	-0.000013269	SLD 4		-3.2009	-0.000096028	SLE RA 40	13.2875
1041	SLD 2		-0.6605	-0.000019816	SLD 15		-3.4536	-0.000103609	SLE RA 40	14.1696
1042	SLD 13		-0.6213	-0.000018639	SLD 4		-2.742	-0.000082259	SLE RA 40	13.6155
1043	SLD 2		-0.2553	-0.00000766	SLD 15		-4.2735	-0.000128206	SLE RA 40	10.0776
1044	SLD 9		-0.8309	-0.000024928	SLD 8		-2.4342	-0.000073025	SLE RA 40	14.1296
1045	SLD 6		-0.8852	-0.000026556	SLD 11		-3.0521	-0.000091562	SLE RA 40	14.6716
1046	SLD 6		-0.978	-0.000029339	SLD 11		-2.9412	-0.000088237	SLE RA 40	15.2224
1047	SLD 9		-0.9266	-0.000027797	SLD 8		-2.4588	-0.000073764	SLE RA 40	14.6566
1048	SLD 9		-1.0724	-0.000032171	SLD 8		-2.6181	-0.000078544	SLE RA 40	15.2169
1049	SLD 13		-0.1688	-0.000005064	SLD 4		-3.9917	-0.000119751	SLE RA 40	11.2167
1050	SLD 5		-1.2162	-0.000036485	SLD 12		-2.8298	-0.000084893	SLE RA 40	15.8249
1051	SLD 6		-1.1421	-0.000034263	SLD 11		-2.9625	-0.000088875	SLE RA 40	15.9227
1052	SLD 13		-0.3353	-0.000010058	SLD 4		-3.5215	-0.000105645	SLE RA 40	12.9376
1053	SLD 2		-0.5221	-0.000015663	SLD 15		-3.7605	-0.000112816	SLE RA 31	13.5711
1054	SLD 13		-0.5066	-0.000015199	SLD 4		-3.0284	-0.000090851	SLE RA 40	13.662
1055	SLD 6		-1.1679	-0.000035036	SLD 11		-2.9946	-0.000089837	SLE RA 40	16.0499
1057	SLD 13		-0.7077	-0.000021232	SLD 4		-2.6332	-0.000078995	SLE RA 40	13.9665
1058	SLD 2		-0.7586	-0.000022758	SLD 15		-3.2853	-0.000098558	SLE RA 31	14.6698
1059	SLD 6		-0.8646	-0.000025937	SLD 11		-3.0775	-0.000092325	SLE RA 40	15.0288
1060	SLD 9		-0.8145	-0.000024435	SLD 8		-2.536	-0.000076079	SLE RA 40	14.4764
1061	SLD 6		-0.959	-0.000028769	SLD 11		-3.023	-0.000090691	SLE RA 40	15.4502
1062	SLD 9		-0.9348	-0.000028044	SLD 8		-2.6295	-0.000078884	SLE RA 40	15.0159
1063	SLD 13		-0.2275	-0.000006824	SLD 4		-3.822	-0.000114661	SLE RA 40	12.3191
1064	SLD 6		-1.0188	-0.000030565	SLD 11		-3.0354	-0.000091063	SLE RA 40	15.8352
1066	SLD 2		-0.3907	-0.00001172	SLD 15		-4.0339	-0.000121018	SLE RA 31	12.4874
1067	SLD 13		-0.0446	-0.000001338	SLD 4		-4.2219	-0.000126657	SLE RA 40	9.7056
1068	SLD 6		-1.1599	-0.000034798	SLD 11		-3.0157	-0.00009047	SLE RA 40	16.0545
1069	SLD 9		-1.0864	-0.000032592	SLD 8		-2.8234	-0.000084702	SLE RA 40	15.6778
1070	SLD 13		-0.3927	-0.00001178	SLD 4		-3.345	-0.00010035	SLE RA 40	13.4188
1071	SLD 2		-0.2195	-0.000006586	SLD 15		-4.3475	-0.000130426	SLE RA 31	10.1282
1072	SLD 13		-0.5834	-0.000017501	SLD 4		-2.8885	-0.000086655	SLE RA 40	13.7724
1073	SLD 2		-0.6207	-0.000018622	SLD 15		-3.571	-0.000107131	SLE RA 31	14.2859

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico			
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	
1074	SLD 9		-0.7162	-0.000021487	SLD 8		-2.6617	-0.000079852	SLE RA 40	14.3023
1075	SLD 6		-0.8529	-0.000025587	SLD 11		-3.1303	-0.000093908	SLE RA 40	15.3152
1076	SLD 6		-0.7493	-0.00002248	SLD 11		-3.2605	-0.000097816	SLE RA 31	14.7842
1077	SLD 9		-0.8103	-0.000024308	SLD 8		-2.6783	-0.000080348	SLE RA 40	14.8171
1078	SLD 13		-0.1153	-0.000003458	SLD 4		-4.0833	-0.000122498	SLE RA 40	11.2898
1079	SLD 9		-0.9462	-0.000028385	SLD 8		-2.8245	-0.000084734	SLE RA 40	15.3471
1080	SLD 13		-0.2767	-0.000008302	SLD 4		-3.6694	-0.000110083	SLE RA 40	12.983
1081	SLD 6		-1.0691	-0.000032073	SLD 11		-3.1438	-0.000094314	SLE RA 40	16.1682
1082	SLD 5		-1.0818	-0.000032454	SLD 12		-3.0249	-0.000090748	SLE RA 40	15.9295
1083	SLD 6		-1.013	-0.000030389	SLD 11		-3.1626	-0.000094879	SLE RA 40	16.0735
1084	SLD 13		-0.4615	-0.000013844	SLD 4		-3.1854	-0.000095561	SLE RA 40	13.8097
1086	SLD 6		-0.8582	-0.000025746	SLD 11		-3.1913	-0.000095738	SLE RA 31	15.5575
1087	SLD 13		-0.1772	-0.000005315	SLD 4		-3.9283	-0.000117849	SLE RA 40	12.3135
1088	SLD 9		-0.6281	-0.000018843	SLD 8		-2.8362	-0.000085086	SLE RA 40	14.1164
1089	SLD 6		-0.7336	-0.000022009	SLD 11		-3.2837	-0.00009851	SLE RA 31	15.1283
1090	SLD 6		-0.6313	-0.000018938	SLD 11		-3.4902	-0.000104706	SLE RA 31	14.8073
1091	SLD 9		-0.699	-0.000020969	SLD 8		-2.7733	-0.000083198	SLE RA 40	14.6256
1092	SLD 2		-0.4671	-0.000014013	SLD 15		-3.9038	-0.000117115	SLE RA 31	13.6583
1093	SLD 2		-0.3779	-0.000011338	SLD 15		-4.0771	-0.000122314	SLE RA 31	12.8063
1094	SLD 13		0.014	0.000000419	SLD 4		-4.3076	-0.000129227	SLE RA 40	9.766
1095	SLD 6		-1.031	-0.000030929	SLD 11		-3.2013	-0.000096038	SLE RA 40	16.1411
1096	SLD 9		-0.8135	-0.000024404	SLD 8		-2.853	-0.000085591	SLE RA 40	15.1377
1097	SLD 9		-0.9521	-0.000028563	SLD 8		-3.0281	-0.000090844	SLE RA 40	15.7894
1098	SLD 13		-0.3349	-0.000010046	SLD 4		-3.517	-0.000105511	SLE RA 40	13.4806
1099	SLD 6		-0.8651	-0.000025953	SLD 11		-3.2777	-0.00009833	SLE RA 31	15.9613
1100	SLD 2		-0.1831	-0.000005493	SLD 15		-4.4197	-0.000132591	SLE RA 31	10.1529
1101	SLD 13		-0.5448	-0.000016343	SLD 4		-3.0565	-0.000091696	SLE RA 40	13.8873
1102	SLD 6		-0.727	-0.000021811	SLD 11		-3.3339	-0.000100018	SLE RA 31	15.4009
1103	SLD 13		-0.0727	-0.000000218	SLD 4		-4.1534	-0.000124601	SLE RA 40	11.4582
1104	SLD 6		-0.9508	-0.000028523	SLD 11		-3.3074	-0.000099223	SLE RA 31	16.2072
1105	SLD 9		-0.5984	-0.000017953	SLD 8		-2.9171	-0.000087513	SLE RA 40	14.4326
1106	SLD 6		-0.6119	-0.000018357	SLD 11		-3.4806	-0.000104418	SLE RA 31	15.19
1107	SLD 9		-0.692	-0.000020761	SLD 8		-2.9225	-0.000087676	SLE RA 40	14.9288
1108	SLD 6		-0.5042	-0.000015125	SLD 11		-3.7649	-0.000112946	SLE RA 31	14.4201
1109	SLD 9		-0.8178	-0.000024533	SLD 8		-3.0479	-0.000091437	SLE RA 40	15.4171
1110	SLD 13		-0.1866	-0.000005598	SLD 4		-3.8931	-0.000116793	SLE RA 40	12.7904
1111	SLD 5		-0.9271	-0.000027813	SLD 12		-3.2502	-0.000097507	SLE RA 31	16.0299
1113	SLD 13		-0.4144	-0.000012431	SLD 4		-3.3623	-0.000100087	SLE RA 40	13.9175
1114	SLD 6		-0.8467	-0.000020254	SLD 11		-3.3965	-0.000101894	SLE RA 31	16.1351
1115	SLD 6		-0.725	-0.00002175	SLD 11		-3.4092	-0.000102277	SLE RA 31	15.8684
1116	SLE RA 3		-1.5227	-0.000045682	SLE RA 34		-2.1271	-0.000063814	SLE RA 34	5.3217
1117	SLE RA 1		-1.8886	-0.000056659	SLE RA 34		-2.9829	-0.000089487	SLE RA 34	8.0667
1118	SLE RA 3		-1.89	-0.000056701	SLE RA 34		-2.9877	-0.000089632	SLE RA 34	8.0408
1119	SLE RA 1		-1.53	-0.000045901	SLE RA 34		-2.1321	-0.000063963	SLE RA 34	5.3273
1120	SLD 9		-0.5048	-0.000015143	SLD 8		-3.1079	-0.000093237	SLE RA 40	14.2165
1121	SLD 6		-0.6006	-0.000018017	SLD 11		-3.5052	-0.000105157	SLE RA 31	15.1805
1122	SLD 2		-0.3452	-0.000010357	SLD 15		-4.1587	-0.000124761	SLE RA 31	12.8583
1123	SLD 9		-0.5808	-0.000017423	SLD 8		-3.0398	-0.000091193	SLE RA 40	14.7208
1124	SLD 13		0.0727	0.000000218	SLD 4		-4.3939	-0.000131818	SLE RA 40	9.7946
1125	SLD 6		-0.9014	-0.000027042	SLD 11		-3.3895	-0.000101685	SLE RA 31	16.1924
1126	SLD 6		-0.486	-0.000014581	SLD 11		-3.7202	-0.000111605	SLE RA 31	14.9141
1127	SLD 9		-0.8263	-0.000024789	SLD 8		-3.2161	-0.000096484	SLE RA 31	15.8268
1128	SLD 9		-0.6905	-0.000020716	SLD 8		-3.0991	-0.000092972	SLE RA 40	15.1956
1129	SLD 6		-0.3591	-0.000010774	SLD 11		-4.0681	-0.000122042	SLE RA 31	13.8804
1130	SLD 2		-0.146	-0.000000438	SLD 15		-4.49	-0.0001347	SLE RA 31	10.1813
1131	SLD 13		-0.2758	-0.000008275	SLD 4		-3.6987	-0.000110962	SLE RA 40	13.51
1132	SLD 6		-0.7179	-0.000021537	SLD 11		-3.5084	-0.000105252	SLE RA 31	16.0321
1133	SLD 13		-0.0283	-0.000000849	SLD 4		-4.2311	-0.000126933	SLE RA 40	11.6123
1134	SLD 9		-0.413	-0.000012391	SLD 8		-3.3405	-0.000100215	SLE RA 40	14.266
1135	SLD 6		-0.8128	-0.000024384	SLD 11		-3.5053	-0.000105158	SLE RA 31	16.215
1136	SLD 6		-0.593	-0.000017789	SLD 11		-3.5622	-0.000106866	SLE RA 31	15.4097
1137	SLD 9		-0.4771	-0.000014312	SLD 8		-3.2038	-0.000096115	SLE RA 40	14.4995
1138	SLD 6		-0.4744	-0.000014231	SLD 11		-3.713	-0.000111391	SLE RA 31	15.2625
1139	SLD 9		-0.5722	-0.000017167	SLD 8		-3.1939	-0.000095818	SLE RA 31	14.9775
1140	SLD 6		-0.8247	-0.00002474	SLD 11		-3.4581	-0.000103742	SLE RA 31	16.1332
1141	SLD 6		-0.352	-0.000010559	SLD 11		-3.9939	-0.000119818	SLE RA 31	14.523
1142	SLD 9		-0.6774	-0.000020323	SLD 8		-3.3244	-0.000099732	SLE RA 31	15.6749
1144	SLD 13		-0.1269	-0.000003807	SLD 4		-4.0386	-0.000121159	SLE RA 40	12.8227
1145	SLD 6		-0.7012	-0.000021036	SLD 11		-3.6149	-0.000108448	SLE RA 31	16.1305
1146	SLD 9		-0.3178	-0.000009535	SLD 8		-3.6054	-0.000108161	SLE RA 40	13.9787
1147	SLD 6		-0.585	-0.000017551	SLD 11		-3.6458	-0.000109374	SLE RA 31	15.8784
1148	SLD 9		-0.7423	-0.00002227	SLD 8		-3.4529	-0.000103586	SLE RA 31	15.9646
1149	SLD 6		-0.2087	-0.000006261	SLD 11		-4.3449	-0.000130346	SLE RA 31	12.8751
1150	SLD 13		0.1315	0.000003944	SLD 4		-4.4812	-0.000134437	SLE RA 40	9.7931
1151	SLD 6		-0.7713	-0.000023138	SLD 11		-3.5806	-0.000107417	SLE RA 31	16.1908
1152	SLD 9		-0.5771	-0.000017313	SLD 8		-3.3318	-0.000099953	SLE RA 31	15.1772
1153	SLD 6		-0.465	-0.000013951	SLD 11		-3.7448	-0.000112345	SLE RA 31	15.5126
1154	SLD 9		-0.377	-0.000011309	SLD 8		-3.4107	-0.000102321	SLE RA 31	14.2437
1155	SLD 9		-0.4588	-0.000013763	SLD 8		-3.3401	-0.000100204	SLE RA 31	14.7479
1156	SLD 6		-0.3439	-0.000010317	SLD 11		-3.956	-0.000118679	SLE RA 31	14.9605
1157	SLD 6		-0.0852	-0.000002555	SLD 11		-4.5822	-0.000137467	SLE RA 31	10.1672
1158	SLD 6		-0.2093	-0.00000628	SLD 11		-4.2796	-0.000128388	SLE RA 31	13.94
1159	SLD 6		-0.6768	-0.000020304	SLD 11		-3.7063	-0.000111119	SLE RA 31	16.144
1160	SLD 13		0.0291	0.000000874	SLD 4		-4.3383	-0.000130148	SLE RA 40	11.6161
1161	SLD 9		-0.214	-0.000006419	SLD 8		-3.8863	-0.000116588	SLE RA 31	13.5228
1162	SLD 6		-0.5744	-0.000017231	SLD 11		-3.7433	-0.000112298	SLE RA 31	15.9782
1163	SLD 6		-0.4537	-0.000013611	SLD 11		-3.812	-0.00011436	SLE RA 31	15.6755
1164	SLD 9		-0.2747	-0.000008242	SLD 8		-3.6542	-0.000109627	SLE RA 31	14.3213
1165	SLD 6		-0.7078	-0.000021234	SLD 11		-3.6329	-0.000108986	SLE RA 31	16.0747
1166	SLD 6		-0.3394	-0.000010182	SLD 11		-3.9551	-0.000118654	SLE RA 31	15.2637
1167	SLD 9		-0.3525	-0.000010574	SLD 8		-3.5203	-0.000105609	SLE RA 31	14.8273
1168	SLD 9		-0.4429	-0.000013286	SLD 8		-3.5251	-0.000105753	SLE RA 31	15.277
1169	SLD 6		-0.2073	-0.000006219	SLD 11		-4.2215	-0.000126644	SLE RA 31	14.5295
1170	SLD 9		-0.5064	-0.000015192	SLD 8		-3.575	-0.000107249	SLE RA 31	15.5121
1172	SLD 9		-0.5751	-0.000017252	SLD 8		-3.6252	-0.000108755	SLE RA 31	15.7358
1173	SLD 6		-0.0642	-0.000001927	SLD 11		-4.5402	-0.000136207	SLE RA 31	12.8166
1174	SLD 13		0.19	0.00000057	SLD 4		-4.5706	-0.000137118	SLE RA 40	9.7443
1175	SLD 6		-0.6408	-0.000019223	SLD 11		-3.7751	-0.000113252	SLE RA 31	16.0627
1176	SLD 6		-0.562	-0.000016861	SLD 11		-3.8339	-0.000115017	SLE RA 31	16.0069
1177	SLD 9		-0.6159	-0.000018477	SLD 8		-3.6927	-0.000110782	SLE RA 31	15.8963

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico			
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	
1178	SLD	13	-0.0687	-0.00000206	SLD	4	-4.1867	-0.000125602	SLE RA 31	12.7817
1179	SLD	6	-0.3281	-0.000009842	SLD	11	-4.0003	-0.000120009	SLE RA 31	15.4343
1180	SLD	6	-0.4412	-0.000013236	SLD	11	-3.9005	-0.000117014	SLE RA 31	15.7595
1181	SLD	9	-0.1665	-0.000004996	SLD	8	-3.9192	-0.000117576	SLE RA 31	13.9645
1182	SLD	9	-0.2447	-0.000007342	SLD	8	-3.7424	-0.000112273	SLE RA 31	14.5866
1183	SLD	9	-0.3349	-0.000010046	SLD	8	-3.6588	-0.000109763	SLE RA 31	15.0379
1184	SLD	6	-0.2034	-0.000006102	SLD	11	-4.2026	-0.000126078	SLE RA 31	14.8934
1185	SLD	6	0.0664	0.000011993	SLD	11	-4.7647	-0.00014294	SLE RA 31	10.0857
1186	SLD	6	-0.069	-0.000002069	SLD	11	-4.4841	-0.000134522	SLE RA 31	13.8984
1187	SLD	6	-0.5467	-0.000016401	SLD	11	-3.9036	-0.000117108	SLE RA 31	15.9628
1188	SLD	6	-0.2197	-0.000006592	SLD	11	-4.1814	-0.000125442	SLE RA 31	15.1143
1189	SLD	13	0.0888	0.000002664	SLD	4	-4.453	-0.000133591	SLE RA 31	11.5154
1190	SLD	6	-0.4294	-0.000012881	SLD	11	-3.9917	-0.00011975	SLE RA 31	15.7623
1191	SLD	9	-0.0494	-0.000001483	SLD	8	-4.186	-0.00012558	SLE RA 31	13.4192
1192	SLD	6	-0.3067	-0.000009202	SLD	11	-4.0875	-0.000122624	SLE RA 31	15.4788
1193	SLD	9	-0.2263	-0.000006788	SLD	8	-3.8574	-0.000115723	SLE RA 31	14.7791
1194	SLD	9	-0.1294	-0.000003881	SLD	8	-3.9964	-0.000119892	SLE RA 31	14.2528
1195	SLD	9	-0.305	-0.000009151	SLD	8	-3.8279	-0.000114837	SLE RA 31	15.1108
1196	SLD	5	-0.5531	-0.000016594	SLD	12	-3.8785	-0.000116354	SLE RA 31	15.7951
1197	SLD	9	-0.3498	-0.000010494	SLD	8	-3.8477	-0.00011543	SLE RA 31	15.2418
1198	SLD	6	-0.0644	-0.000001932	SLD	11	-4.4579	-0.000133736	SLE RA 31	14.3972
1199	SLD	9	-0.4159	-0.000012478	SLD	8	-3.8641	-0.000115923	SLE RA 31	15.4491
1201	SLD	9	-0.4807	-0.000014421	SLD	8	-3.8831	-0.000116494	SLE RA 31	15.6212
1202	SLD	6	0.0804	0.000002412	SLD	11	-4.7371	-0.000142113	SLE RA 31	12.6433
1203	SLD	13	0.2477	0.00000743	SLD	4	-4.6627	-0.000139882	SLE RA 31	9.6293
1204	SLD	6	-0.5098	-0.000015295	SLD	11	-3.9725	-0.000119176	SLE RA 31	15.7869
1205	SLD	6	-0.4291	-0.000012872	SLD	11	-4.0518	-0.000121553	SLE RA 31	15.7303
1206	SLD	9	-0.2257	-0.00000677	SLD	8	-3.949	-0.000118471	SLE RA 31	14.9061
1207	SLD	6	-0.181	-0.000005431	SLD	11	-4.281	-0.00012843	SLE RA 31	15.1466
1208	SLD	9	0.0665	0.000001995	SLD	8	-4.4164	-0.000132493	SLE RA 31	12.5933
1209	SLD	6	-0.2924	-0.000008773	SLD	11	-4.1742	-0.000125225	SLE RA 31	15.4547
1210	SLD	9	-0.01	-0.00000003	SLD	8	-4.249	-0.000127471	SLE RA 31	13.7791
1211	SLD	9	-0.1085	-0.000003255	SLD	8	-4.0942	-0.000122826	SLE RA 31	14.4543
1212	SLD	6	0.0469	0.000001408	SLD	11	-4.6562	-0.000139685	SLE RA 31	13.82
1213	SLD	6	-0.4392	-0.000013177	SLD	11	-4.0696	-0.000122089	SLE RA 31	15.689
1214	SLD	6	0.2172	0.000006515	SLD	11	-4.9473	-0.000148419	SLE RA 31	9.9006
1215	SLD	6	-0.0438	-0.000001313	SLD	11	-4.5041	-0.000135124	SLE RA 31	14.6342
1216	SLD	9	0.1834	0.000005501	SLD	8	-4.6067	-0.000138201	SLE RA 31	11.2777
1217	SLD	6	-0.2683	-0.000008048	SLD	11	-4.2748	-0.000128244	SLE RA 31	15.2657
1218	SLD	9	-0.0897	-0.000002691	SLD	8	-4.2339	-0.000127017	SLE RA 31	14.5202
1219	SLD	6	-0.1398	-0.000004195	SLD	11	-4.4067	-0.000132201	SLE RA 31	15.001
1220	SLD	9	0.1335	0.000004006	SLD	8	-4.5182	-0.000135547	SLE RA 31	13.0682
1221	SLD	9	-0.3811	-0.000011432	SLD	8	-4.1211	-0.000123633	SLE RA 31	15.1867
1222	SLD	9	-0.1702	-0.000005106	SLD	8	-4.1904	-0.000125712	SLE RA 31	14.7656
1223	SLD	9	-0.2549	-0.000007648	SLD	8	-4.1516	-0.000124549	SLE RA 31	14.9403
1224	SLD	9	0.0323	0.00000097	SLD	8	-4.3751	-0.000131252	SLE RA 31	13.9361
1225	SLD	9	-0.3207	-0.00000962	SLD	8	-4.1339	-0.000124017	SLE RA 31	15.1064
1227	SLD	6	0.0903	0.000002708	SLD	11	-4.7223	-0.000141669	SLE RA 31	13.956
1228	SLD	6	0.2248	0.000006744	SLD	11	-4.9346	-0.000148039	SLE RA 31	12.2862
1229	SLD	13	0.3031	0.000009094	SLD	4	-4.7575	-0.000142726	SLE RA 31	9.3869
1230	SLD	6	-0.3785	-0.000011355	SLD	11	-4.1715	-0.000125146	SLE RA 31	15.3003
1231	SLD	6	-0.315	-0.00000945	SLD	11	-4.2462	-0.000127386	SLE RA 31	15.2477
1232	SLD	6	-0.0444	-0.000001333	SLD	11	-4.5414	-0.000136242	SLE RA 31	14.6379
1233	SLD	9	0.218	0.000006539	SLD	8	-4.6517	-0.000139552	SLE RA 31	12.159
1234	SLD	6	0.1942	0.000005825	SLD	11	-4.8846	-0.000146539	SLE RA 31	13.2232
1235	SLD	6	-0.1636	-0.000004907	SLD	11	-4.4118	-0.000132353	SLE RA 31	14.9487
1236	SLD	9	0.0107	0.00000032	SLD	8	-4.3934	-0.000131802	SLE RA 31	14.0904
1237	SLD	9	0.1243	0.00000373	SLD	8	-4.5248	-0.000135745	SLE RA 31	13.4084
1238	SLD	6	0.3659	0.000010977	SLD	11	-5.1305	-0.000153915	SLE RA 31	9.5691
1239	SLD	9	0.436	0.000013079	SLD	8	-4.9354	-0.000148062	SLE RA 31	8.8871
1240	SLD	9	0.3811	0.000011434	SLD	8	-4.8819	-0.000146458	SLE RA 31	10.6974
1242	SLD	9	0.3238	0.000009713	SLD	8	-4.8229	-0.000144687	SLE RA 31	11.7947
1244	SLD	9	0.2644	0.000007933	SLD	8	-4.7635	-0.000142906	SLE RA 31	12.4194
1246	SLD	9	0.2039	0.000006116	SLD	8	-4.7056	-0.000141167	SLE RA 31	12.8479
1249	SLD	9	0.1427	0.00000428	SLD	8	-4.6501	-0.000139503	SLE RA 31	13.1737
1251	SLD	9	0.0811	0.000002433	SLD	8	-4.5968	-0.000137904	SLE RA 31	13.4517
1253	SLD	9	0.0195	0.000000596	SLD	8	-4.5458	-0.000136373	SLE RA 31	13.6646
1255	SLD	9	-0.0418	-0.000001254	SLD	8	-4.4979	-0.000134938	SLE RA 31	13.7545
1257	SLD	9	-0.1022	-0.000003067	SLD	8	-4.4517	-0.000133551	SLE RA 31	13.8982
1259	SLD	9	-0.1609	-0.000004828	SLD	8	-4.4087	-0.000132262	SLE RA 31	14.0489
1261	SLD	9	-0.2157	-0.000006471	SLD	8	-4.3708	-0.000131125	SLE RA 31	14.1104
1263	SLD	5	-0.2648	-0.000007944	SLD	12	-4.3403	-0.00013021	SLE RA 31	14.1551
1264	SLD	6	-0.2475	-0.000007425	SLD	11	-4.3704	-0.000131112	SLE RA 31	14.1983
1265	SLD	6	-0.2047	-0.000006141	SLD	11	-4.4248	-0.000132744	SLE RA 31	14.2142
1266	SLD	6	-0.1496	-0.000004487	SLD	11	-4.49	-0.000134699	SLE RA 31	14.1791
1267	SLD	6	-0.0888	-0.000002663	SLD	11	-4.5608	-0.000136824	SLE RA 31	14.1072
1268	SLD	6	-0.0253	-0.000000759	SLD	11	-4.6354	-0.000139061	SLE RA 31	13.9948
1269	SLD	6	0.0395	0.000001186	SLD	11	-4.7128	-0.000141383	SLE RA 31	13.8432
1270	SLD	6	0.1051	0.000003152	SLD	11	-4.7927	-0.000143781	SLE RA 31	13.631
1271	SLD	6	0.171	0.00000513	SLD	11	-4.8751	-0.000146252	SLE RA 31	13.3415
1272	SLD	6	0.2371	0.000007112	SLD	11	-4.9594	-0.000148783	SLE RA 31	12.9775
1273	SLD	6	0.3029	0.000009088	SLD	11	-5.045	-0.000151349	SLE RA 31	12.4664
1274	SLD	6	0.3677	0.000011032	SLD	11	-5.1293	-0.00015388	SLE RA 31	11.5055
1275	SLE RA	10	-1.7452	-0.000052357	SLE RA	26	-2.5227	-0.000075682	SLE RA 34	6.2012
1276	SLE RA	1	-2.1955	-0.000065864	SLE RA	34	-3.5875	-0.000107626	SLE RA 34	9.5251
1277	SLE RA	1	-2.1959	-0.000065878	SLE RA	34	-3.5896	-0.000107688	SLE RA 34	9.4992
1278	SLE RA	17	-1.7505	-0.000052514	SLE RA	28	-2.5247	-0.00007574	SLE RA 35	6.1993
1279	SLD	6	0.5116	0.000015347	SLD	11	-5.3142	-0.000159427	SLE RA 31	8.9683
1280	SLD	9	0.6433	0.000019298	SLD	8	-5.2226	-0.000156678	SLE RA 31	7.7613
1281	SLD	9	0.5899	0.000017696	SLD	8	-5.1803	-0.000155409	SLE RA 31	8.8887
1282	SLD	9	0.534	0.000016021	SLD	8	-5.1414	-0.000154243	SLE RA 31	9.6583
1283	SLD	9	0.4753	0.000014258	SLD	8	-5.1048	-0.000153145	SLE RA 31	10.1486
1284	SLD	9	0.4146	0.000012437	SLD	8	-5.0688	-0.000152065	SLE RA 31	10.5043
1285	SLD	9	0.3531	0.000010594	SLD	8	-5.0315	-0.000150946	SLE RA 31	10.7709
1286	SLD	9	0.2919	0.000008756	SLD	8	-4.9911	-0.000149734	SLE RA 31	10.9642
1287	SLD	9	0.2314	0.000006942	SLD	8	-4.9463	-0.000148389	SLE RA 31	11.0992
1288	SLD	9	0.1721	0.000005164	SLD	8	-4.8964	-0.000146892	SLE RA 31	11.2376
1289	SLD	9	0.1144	0.000003432	SLD	8	-4.8424	-0.000145272	SLE RA 31	11.3985
1290	SLD	9	0.0587	0.000001761	SLD	8	-4.7844	-0.000143531	SLE RA 31	11.5432
1291	SLD	9	0.0056	0.000000169	SLD	8	-4.7262	-0.000141787	SLE RA 31	11.629

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico			
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	
1292	SLD 9		-0.0432	-0.000001296	SLD 8		-4.6724	-0.000140172	SLE RA 31	11.6781
1293	SLD 5		-0.00838	-0.000002513	SLD 12		-4.6297	-0.000138891	SLE RA 31	11.6812
1294	SLD 6		-0.0659	-0.000001978	SLD 11		-4.6508	-0.000139524	SLE RA 31	11.6646
1295	SLD 6		-0.0218	-0.000000655	SLD 11		-4.7047	-0.000141142	SLE RA 31	11.6552
1296	SLD 6		0.0343	0.00000103	SLD 11		-4.7758	-0.000143275	SLE RA 31	11.6256
1297	SLD 6		0.0963	0.000002888	SLD 11		-4.855	-0.000145651	SLE RA 31	11.5591
1298	SLD 6		0.161	0.000004831	SLD 11		-4.9368	-0.000148105	SLE RA 31	11.4625
1299	SLD 6		0.2274	0.000006823	SLD 11		-5.018	-0.000150541	SLE RA 31	11.337
1300	SLD 6		0.2949	0.000008847	SLD 11		-5.097	-0.00015291	SLE RA 31	11.1712
1301	SLD 6		0.363	0.00001089	SLD 11		-5.1734	-0.000155202	SLE RA 31	10.9394
1302	SLD 6		0.4312	0.000012935	SLD 11		-5.2478	-0.000157433	SLE RA 31	10.6155
1303	SLD 6		0.4986	0.000014959	SLD 11		-5.3209	-0.000159627	SLE RA 31	10.1832
1304	SLD 6		0.5642	0.000016926	SLD 11		-5.3938	-0.000161814	SLE RA 31	9.5028
1305	SLD 6		0.6551	0.000019654	SLD 11		-5.4998	-0.000164995	SLE RA 31	8.038
1306	SLE RA 10		-2.0529	-0.000061588	SLE RA 26		-3.0447	-0.000091342	SLE RA 33	7.4799
1307	SLE RA 9		-2.6053	-0.000078158	SLE RA 28		-4.371	-0.000131131	SLE RA 34	11.8594
1308	SLE RA 9		-2.6052	-0.000078155	SLE RA 28		-4.3729	-0.000131188	SLE RA 34	11.8417
1309	SLE RA 9		-2.0556	-0.000061667	SLE RA 28		-3.0455	-0.000091364	SLE RA 28	7.4775
1310	SLE RA 3		-2.2215	-0.000066645	SLE RA 34		-3.3077	-0.000099232	SLE RA 34	9.7173
1311	SLE RA 10		-2.223	-0.000066901	SLE RA 27		-3.3248	-0.000099744	SLE RA 34	8.7687
1312	SLE RA 16		-2.1978	-0.000065933	SLE RA 28		-3.3415	-0.000100245	SLE RA 35	8.2603
1313	SLE RA 16		-2.1998	-0.000065995	SLE RA 28		-3.4508	-0.000103525	SLE RA 35	8.5304
1314	SLE RA 16		-2.3604	-0.000070811	SLE RA 28		-3.8377	-0.000115131	SLE RA 35	9.5935
1315	SLE RA 16		-2.6411	-0.000079234	SLE RA 28		-4.41	-0.0001323	SLE RA 34	11.64
1316	SLE RA 1		-2.8286	-0.000084859	SLE RA 35		-4.7659	-0.000142976	SLE RA 34	14.162
1317	SLE RA 2		-2.7705	-0.000083116	SLE RA 35		-4.6369	-0.000139108	SLE RA 34	12.4221
1318	SLE RA 2		-2.6588	-0.000079764	SLE RA 35		-4.3727	-0.000131182	SLE RA 34	11.3204
1319	SLE RA 2		-2.6965	-0.000080895	SLE RA 33		-4.3588	-0.000130764	SLE RA 34	11.3393
1320	SLE RA 2		-2.8843	-0.000086529	SLE RA 33		-4.6161	-0.000138484	SLE RA 34	12.5112
1321	SLE RA 2		-3.0172	-0.000090517	SLE RA 33		-4.8051	-0.000144153	SLE RA 34	17.1529
1322	SLE RA 2		-2.9202	-0.000087606	SLE RA 35		-4.6231	-0.000138693	SLE RA 34	13.1694
1323	SLE RA 2		-2.7785	-0.000083355	SLE RA 35		-4.3804	-0.000131411	SLE RA 34	12.4982
1324	SLE RA 2		-2.8009	-0.000084026	SLE RA 33		-4.4291	-0.000132872	SLE RA 34	12.5709
1325	SLE RA 2		-2.9825	-0.000089475	SLE RA 33		-4.7571	-0.000142713	SLE RA 34	13.3704
1326	SLE RA 2		-3.1033	-0.000093099	SLE RA 35		-4.9836	-0.000149509	SLE RA 34	17.5497
1327	SLE RA 2		-2.9687	-0.000089061	SLE RA 35		-4.7864	-0.000143591	SLE RA 34	12.7533
1328	SLE RA 2		-2.7576	-0.000082729	SLE RA 35		-4.483	-0.00013449	SLE RA 34	11.5647
1329	SLE RA 2		-2.6916	-0.000080747	SLE RA 33		-4.4431	-0.000133294	SLE RA 34	11.4157
1330	SLE RA 3		-2.7797	-0.000083392	SLE RA 33		-4.6633	-0.0001399	SLE RA 34	12.4539
1331	SLE RA 3		-2.8306	-0.000084917	SLE RA 34		-4.77	-0.000143101	SLE RA 34	14.1599
1332	SLE RA 16		-2.6398	-0.000079194	SLE RA 28		-4.4056	-0.000132167	SLE RA 34	11.6232
1333	SLE RA 18		-2.3562	-0.000070686	SLE RA 27		-3.8251	-0.000114753	SLE RA 34	9.5685
1334	SLE RA 10		-2.1931	-0.000065792	SLE RA 27		-3.434	-0.000103021	SLE RA 34	8.5014
1335	SLE RA 10		-2.1911	-0.000065734	SLE RA 27		-3.3278	-0.000099834	SLE RA 34	8.2387
1336	SLE RA 16		-2.2325	-0.000066975	SLE RA 28		-3.3255	-0.000099765	SLE RA 34	8.7649
1337	SLE RA 16		-2.2314	-0.000066943	SLE RA 28		-3.3117	-0.000099352	SLE RA 35	9.717
1338	SLE RA 1		-2.0853	-0.00006256	SLE RA 34		-3.0604	-0.000091812	SLE RA 34	7.4978
1339	SLE RA 3		-2.0736	-0.000062207	SLE RA 34		-3.0541	-0.000091623	SLE RA 34	7.491
1340	SLE RA 1		-2.627	-0.00007881	SLE RA 34		-4.382	-0.00013146	SLE RA 34	11.8114
1341	SLE RA 1		-2.5187	-0.000075561	SLE RA 34		-3.9252	-0.000117757	SLE RA 34	11.3968
1342	SLE RA 3		-2.6297	-0.00007889	SLE RA 34		-4.3888	-0.000131665	SLE RA 34	11.8159
1343	SLE RA 3		-2.5849	-0.000077547	SLE RA 34		-4.0623	-0.000121869	SLE RA 34	11.6497
1344	SLE RA 16		-1.7637	-0.000052912	SLE RA 27		-2.5316	-0.000075948	SLE RA 34	6.2
1345	SLE RA 3		-1.7548	-0.000052645	SLE RA 34		-2.5277	-0.000075831	SLE RA 34	6.1964
1346	SLE RA 1		-2.204	-0.000066119	SLE RA 34		-3.5926	-0.000107778	SLE RA 34	9.4039
1347	SLE RA 1		-2.0079	-0.000060237	SLE RA 34		-3.0439	-0.000091318	SLE RA 34	8.8253
1348	SLE RA 3		-2.2056	-0.000066169	SLE RA 34		-3.5969	-0.000107906	SLE RA 34	9.4063
1349	SLE RA 3		-2.0505	-0.000061515	SLE RA 34		-3.1323	-0.000093968	SLE RA 34	8.9926
1350	SLE RA 9		-1.5089	-0.000045268	SLE RA 28		-2.1204	-0.000063612	SLE RA 28	5.2861
1351	SLE RA 10		-1.5081	-0.000045242	SLE RA 26		-2.1196	-0.000063589	SLE RA 33	5.2872
1352	SLE RA 9		-1.8724	-0.000056173	SLE RA 26		-2.9745	-0.000089235	SLE RA 33	7.8785
1353	SLE RA 3		-1.7238	-0.000051714	SLE RA 34		-2.5496	-0.000076489	SLE RA 34	7.4416
1354	SLE RA 9		-1.8718	-0.000056153	SLE RA 28		-2.9747	-0.000089241	SLE RA 35	7.8773
1355	SLE RA 1		-1.7466	-0.000052399	SLE RA 34		-2.5968	-0.000077904	SLE RA 34	7.5354
1356	SLE RA 9		-1.4346	-0.000043039	SLE RA 28		-1.9939	-0.000059818	SLE RA 28	4.9337
1357	SLE RA 9		-1.4384	-0.000043151	SLE RA 26		-1.9969	-0.000059906	SLE RA 26	4.9392
1358	SLE RA 9		-1.7692	-0.000053077	SLE RA 26		-2.7653	-0.00008296	SLE RA 33	7.3004
1359	SLE RA 2		-1.7283	-0.000051848	SLE RA 33		-2.5563	-0.00007669	SLE RA 34	7.1961
1360	SLE RA 9		-1.7661	-0.000052982	SLE RA 28		-2.7623	-0.000082868	SLE RA 35	7.295
1361	SLE RA 2		-1.737	-0.00005211	SLE RA 35		-2.5756	-0.000077268	SLE RA 34	7.2373
1362	SLE RA 9		-1.5465	-0.000046396	SLE RA 28		-2.1378	-0.000064135	SLE RA 28	5.0838
1363	SLE RA 9		-1.55	-0.000046499	SLE RA 26		-2.1402	-0.000064205	SLE RA 26	5.088
1364	SLE RA 9		-1.8841	-0.000056524	SLE RA 26		-2.9216	-0.000087647	SLE RA 33	7.591
1365	SLE RA 9		-1.9644	-0.000058933	SLE RA 26		-2.9346	-0.000088037	SLE RA 33	7.8703
1366	SLE RA 9		-1.8807	-0.000056421	SLE RA 28		-2.9178	-0.000087535	SLE RA 35	7.5853
1367	SLE RA 9		-1.9658	-0.000058974	SLE RA 28		-2.9385	-0.000088155	SLE RA 35	7.8828
1369	SLE RA 1		-1.7385	-0.000052155	SLE RA 34		-2.3735	-0.000071206	SLE RA 34	4.1747
1370	SLE RA 3		-1.7272	-0.000051815	SLE RA 34		-2.3708	-0.000071125	SLE RA 34	4.1772
1372	SLE RA 1		-2.0596	-0.000061787	SLE RA 34		-3.1531	-0.000094592	SLE RA 34	8.4484
1373	SLE RA 16		-2.2303	-0.000066908	SLE RA 27		-3.3315	-0.000099946	SLE RA 34	9.053
1374	SLE RA 3		-2.0593	-0.00006178	SLE RA 34		-3.1539	-0.000094618	SLE RA 34	8.45
1375	SLE RA 10		-2.2297	-0.000066891	SLE RA 27		-3.3304	-0.000099913	SLE RA 34	9.0553
1376	SLE RA 3		-1.7551	-0.000052654	SLE RA 34		-2.4057	-0.000072171	SLE RA 34	4.1945
1377	SLE RA 1		-1.6822	-0.000050467	SLE RA 35		-2.3298	-0.000069893	SLE RA 34	5.3625
1378	SLE RA 1		-1.6587	-0.000049761	SLE RA 35		-2.3551	-0.000070653	SLE RA 35	5.5567
1379	SLE RA 1		-1.761	-0.00005283	SLE RA 34		-2.5849	-0.000077546	SLE RA 34	6.1501
1380	SLE RA 1		-1.955	-0.00005865	SLE RA 34		-2.9526	-0.000088577	SLE RA 34	7.1688
1381	SLE RA 1		-2.0886	-0.000062659	SLE RA 34		-3.1923	-0.000095769	SLE RA 34	9.331
1382	SLE RA 1		-2.0581	-0.000061744	SLE RA 34		-3.1345	-0.000094036	SLE RA 34	7.6773
1383	SLE RA 1		-1.9957	-0.00005987	SLE RA 34		-3.0085	-0.000090254	SLE RA 34	7.2714
1384	SLE RA 3		-2.037	-0.00006111	SLE RA 34		-3.05	-0.000091499	SLE RA 34	7.3882
1385	SLE RA 3		-2.1788	-0.000065364	SLE RA 34		-3.2602	-0.000097807	SLE RA 34	8.0401
1386	SLE RA 1		-2.2772	-0.000068316	SLE RA 34		-3.4019	-0.000102058	SLE RA 34	10.0216
1387	SLE RA 1		-2.2038	-0.000066113	SLE RA 34		-3.2733	-0.000098198	SLE RA 34	8.103
1388	SLE RA 1		-2.0915	-0.000062744	SLE RA 34		-3.0876	-0.000092627	SLE RA 34	7.5345
1389	SLE RA 3		-2.0892	-0.000062675	SLE RA 34		-3.0872	-0.000092616	SLE RA 34	7.5342
1390	SLE RA 3		-2.1989	-0.000065967	SLE RA 34		-3.2722	-0.000098167	SLE RA 34	8.1021
1391	SLE RA 3		-2.2764	-0.000068293	SLE RA 34		-3.4004	-0.000102013	SLE RA 34	10.0214
1392	SLE RA 1		-2.1825	-0.000065476	SLE RA 34		-3.259	-0.000097769	SLE RA 34	8.039
1393	SLE RA 1		-2.0391	-0.000061174	SLE RA 34		-3.0498	-0.000091493	SLE RA 34	7.3884

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	
1394	SLE RA 3		-1.994	-0.000059819	SLE RA 34		-3.0097	-0.000090291	SLE RA 34	7.2735
1395	SLE RA 3		-2.0546	-0.000061637	SLE RA 34		-3.1371	-0.000094113	SLE RA 34	7.6812
1396	SLE RA 3		-2.0891	-0.000062674	SLE RA 34		-3.1954	-0.000095862	SLE RA 34	9.3354
1397	SLE RA 1		-1.9586	-0.000058758	SLE RA 34		-2.9557	-0.00008867	SLE RA 34	7.1737
1398	SLE RA 3		-1.762	-0.000052859	SLE RA 34		-2.5882	-0.000077646	SLE RA 34	6.1556
1399	SLE RA 3		-1.6555	-0.000049665	SLE RA 34		-2.3578	-0.000070734	SLE RA 34	5.5629
1400	SLE RA 3		-1.6791	-0.000050372	SLE RA 34		-2.3344	-0.000070033	SLE RA 34	5.3708
1401	SLE RA 3		-1.7628	-0.000052885	SLE RA 34		-2.4122	-0.000072366	SLE RA 34	4.196

8.6 Spostamenti di interpiano estremi

Nodo inferiore: nodo inferiore.

I.: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: coordinate del nodo.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Z: coordinata Z. [cm]

Nodo superiore: nodo superiore.

I.: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: coordinate del nodo.

Z: coordinata Z. [cm]

Spост. rel.: spostamento relativo. Il valore è adimensionale.

Comb.: combinazione.

N.b.: nome breve o compatto della combinazione di carico.

Spostamento inferiore: spostamento in pianta del nodo inferiore.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Spostamento superiore: spostamento in pianta del nodo superiore.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

S.V.: si intende non verificato qualora lo spostamento relativo sia superiore al valore limite espresso nelle preferenze di analisi.

Questo capitolo mostra gli spostamenti estremi per ogni interpiano in ognuna delle combinazioni di carico.

Per spostamenti estremi si intendono i primi 5 spostamenti massimi tra tutti gli interpiani che condividono la stessa quota iniziale e la stessa quota finale.

limite = 0,005; spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD q = 1,333 secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spост. rel.	Comb.	Spostamento inferiore			Spostamento superiore		S.V.
	X	Y	Z	I.	Pos.			X	Y	X	Y		
												Z	
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.001032	SLD 1	-0.334	-0.154	-0.732	-0.356	si	
2702	5178.7	-240.4	429	3977	861	0.000973	SLD 1	-0.334	-0.104	-0.732	-0.242	si	
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.000932	SLD 1	-0.334	0.034	-0.732	0.1	si	
2703	5928.7	-240.4	429	3978	861	0.000931	SLD 1	-0.334	-0.048	-0.732	-0.11	si	
2705	6678.7	-240.4	429	3980	861	0.00093	SLD 1	-0.334	-0.067	-0.732	-0.128	si	
2571	8178.7	-2110.4	429	3846	861	0.001172	SLD 2	-0.349	-0.261	-0.717	-0.609	si	
2699	8178.7	-1175.4	429	3974	861	0.001055	SLD 2	-0.288	-0.261	-0.582	-0.609	si	
2570	7428.7	-2110.4	429	3845	861	0.001022	SLD 2	-0.349	-0.192	-0.717	-0.436	si	
660	8178.7	-2110.4	-0.2	2571	429	0.001015	SLD 2	0	0	-0.349	-0.261	si	
2566	4428.7	-2110.4	429	3841	861	0.000977	SLD 2	-0.349	0.137	-0.717	0.343	si	
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.001141	SLD 3	-0.36	0.211	-0.788	0.457	si	
2704	7428.7	-240.4	429	3979	861	0.001082	SLD 3	-0.36	0.165	-0.788	0.353	si	
2703	5928.7	-240.4	429	3978	861	0.001033	SLD 3	-0.36	0.135	-0.788	0.263	si	
2705	6678.7	-240.4	429	3980	861	0.001032	SLD 3	-0.36	0.114	-0.788	0.24	si	
2702	5178.7	-240.4	429	3977	861	0.000998	SLD 3	-0.36	0.08	-0.788	0.138	si	
2566	4428.7	-2110.4	429	3841	861	0.001236	SLD 4	-0.326	0.322	-0.672	0.729	si	
2693	4428.7	-1175.4	429	3968	861	0.001128	SLD 4	-0.264	0.322	-0.533	0.729	si	
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.001076	SLD 4	-0.229	0.322	-0.455	0.729	si	
655	4428.7	-2110.4	-0.2	2566	429	0.001068	SLD 4	0	0	-0.326	0.322	si	
2567	5178.7	-2110.4	429	3842	861	0.001062	SLD 4	-0.326	0.254	-0.672	0.555	si	
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.001378	SLD 5	-0.13	-0.467	-0.312	-1.035	si	
2693	4428.7	-1175.4	429	3968	861	0.001341	SLD 5	-0.106	-0.467	-0.225	-1.035	si	
2566	4428.7	-2110.4	429	3841	861	0.001316	SLD 5	0.003	-0.467	0.043	-1.035	si	
1371	4428.7	-240.4	-0.2	2701	429	0.001131	SLD 5	0	0	-0.13	-0.467	si	
2702	5178.7	-240.4	429	3977	861	0.001122	SLD 5	-0.13	-0.384	-0.312	-0.833	si	
2571	8178.7	-2110.4	429	3846	861	0.001423	SLD 6	-0.217	-0.473	-0.462	-1.037	si	
2699	8178.7	-1175.4	429	3974	861	0.001335	SLD 6	-0.126	-0.473	-0.25	-1.037	si	
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.001322	SLD 6	0.049	-0.473	0.144	-1.037	si	
660	8178.7	-2110.4	-0.2	2571	429	0.001213	SLD 6	0	0	-0.217	-0.473	si	
2570	7428.7	-2110.4	429	3845	861	0.001195	SLD 6	-0.217	-0.396	-0.462	-0.85	si	
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.001536	SLD 7	-0.217	0.522	-0.499	1.122	si	
2571	8178.7	-2110.4	429	3846	861	0.001415	SLD 7	0.08	0.522	0.193	1.122	si	
2699	8178.7	-1175.4	429	3974	861	0.001393	SLD 7	-0.026	0.522	-0.061	1.122	si	
2704	7428.7	-240.4	429	3979	861	0.001324	SLD 7	-0.217	0.444	-0.499	0.942	si	
1368	8178.7	-240.6	-0.2	2700	429	0.001316	SLD 7	0	0	-0.217	0.522	si	
2566	4428.7	-2110.4	429	3841	861	0.001574	SLD 8	-0.141	0.55	-0.313	1.207	si	
2693	4428.7	-1175.4	429	3968	861	0.001525	SLD 8	-0.046	0.55	-0.086	1.207	si	
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.001522	SLD 8	-0.037	0.55	-0.043	1.207	si	
655	4428.7	-2110.4	-0.2	2566	429	0.001322	SLD 8	0	0	-0.141	0.55	si	
2567	5178.7	-2110.4	429	3842	861	0.001302	SLD 8	-0.141	0.467	-0.313	1.002	si	
2566	4428.7	-2110.4	429	3841	861	0.001499	SLD 9	0.165	-0.505	0.365	-1.12	si	
2693	4428.7	-1175.4	429	3968	861	0.001431	SLD 9	0.059	-0.505	0.112	-1.12	si	
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.001426	SLD 9	0.039	-0.505	0.045	-1.12	si	
655	4428.7	-2110.4	-0.2	2566	429	0.001237	SLD 9	0	0	0.165	-0.505	si	
2567	5178.7	-2110.4	429	3842	861	0.001209	SLD 9	0.165	-0.413	0.365	-0.895	si	
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.001335	SLD 10	0.219	-0.432	0.5	-0.935	si	
2571	8178.7	-2110.4	429	3846	861	0.001182	SLD 10	-0.055	-0.432	-0.141	-0.935	si	
2699	8178.7	-1175.4	429	3974	861	0.001171	SLD 10	0.039	-0.432	0.087	-0.935	si	
2704	7428.7	-240.4	429	3979	861	0.001154	SLD 10	0.219	-0.363	0.5	-0.775	si	
1368	8178.7	-240.6	-0.2	2700	429	0.001127	SLD 10	0	0	0.219	-0.432	si	
2571	8178.7	-2110.4	429	3846	861	0.001655	SLD 11	0.241	0.563	0.514	1.224	si	

L.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	X	Y	Z	L.	Pos.			X	Y	X	Y	
2699	8178.7	-1175.4	429	3974	861	0.001562	SLD 11	0.139	0.563	0.276	1.224	si
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.001545	SLD 11	-0.047	0.563	-0.142	1.224	si
660	8178.7	-2110.4	-0.2	2571	429	0.001428	SLD 11	0	0	0.241	0.563	si
2570	7428.7	-2110.4	429	3845	861	0.001401	SLD 11	0.241	0.477	0.514	1.017	si
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.00147	SLD 12	0.132	0.513	0.313	1.121	si
2693	4428.7	-1175.4	429	3968	861	0.001442	SLD 12	0.119	0.513	0.251	1.121	si
2566	4428.7	-2110.4	429	3841	861	0.001409	SLD 12	0.021	0.513	0.008	1.121	si
2702	5178.7	-240.4	429	3977	861	0.001235	SLD 12	0.132	0.438	0.313	0.94	si
1371	4428.7	-240.4	-0.2	2701	429	0.001234	SLD 12	0	0	0.132	0.513	si
2566	4428.7	-2110.4	429	3841	861	0.001208	SLD 13	0.35	-0.277	0.724	-0.642	si
2693	4428.7	-1175.4	429	3968	861	0.001068	SLD 13	0.277	-0.277	0.56	-0.642	si
2571	8178.7	-2110.4	429	3846	861	0.001061	SLD 13	0.35	0.173	0.724	0.44	si
655	4428.7	-2110.4	-0.2	2566	429	0.001041	SLD 13	0	0	0.35	-0.277	si
2567	5178.7	-2110.4	429	3842	861	0.001039	SLD 13	0.35	-0.199	0.724	-0.448	si
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.001046	SLD 14	0.362	-0.121	0.789	-0.27	si
2704	7428.7	-240.4	429	3979	861	0.001017	SLD 14	0.362	-0.084	0.789	-0.186	si
2703	5928.7	-240.4	429	3978	861	0.001	SLD 14	0.362	-0.072	0.789	-0.136	si
2705	6678.7	-240.4	429	3980	861	0.000996	SLD 14	0.362	-0.042	0.789	-0.093	si
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.000994	SLD 14	0.362	0.013	0.789	0.057	si
2571	8178.7	-2110.4	429	3846	861	0.001378	SLD 15	0.373	0.351	0.769	0.796	si
2699	8178.7	-1175.4	429	3974	861	0.001253	SLD 15	0.301	0.351	0.609	0.796	si
660	8178.7	-2110.4	-0.2	2571	429	0.001193	SLD 15	0	0	0.373	0.351	si
2570	7428.7	-2110.4	429	3845	861	0.001193	SLD 15	0.373	0.273	0.769	0.603	si
2700	8178.7	-240.6	429	3975	861	0.001125	SLD 15	0.206	0.351	0.401	0.796	si
2701	4428.7	-240.4	429	3976	861	0.001078	SLD 16	0.336	0.199	0.733	0.443	si
2702	5178.7	-240.4	429	3977	861	0.001019	SLD 16	0.336	0.158	0.733	0.349	si
2705	6678.7	-240.4	429	3980	861	0.000971	SLD 16	0.336	0.139	0.733	0.275	si
2703	5928.7	-240.4	429	3978	861	0.000964	SLD 16	0.336	0.111	0.733	0.237	si
2704	7428.7	-240.4	429	3979	861	0.000937	SLD 16	0.336	0.095	0.733	0.176	si

8.7 Verifica effetti secondo ordine

Quota inferiore: quota inferiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [mm]

Quota superiore: quota superiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [mm]

Comb.: combinazione.

N.b.: nome breve o compatto della combinazione di carico.

Carico verticale: carico verticale. [N]

Spostamento: spostamento medio di interpiano. [mm]

Forza orizzontale totale: forza orizzontale totale. [N]

Altezza del piano: altezza del piano. [mm]

Theta: coefficiente Theta formula [7.3.3] § 7.3.1. Il valore è adimensionale.

Quota inferiore	Quota superiore	Comb. N.b.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
Fondazione	Piano 1	SLV 1	21756394	7.83	1987440	4292	0.02
Fondazione	Piano 1	SLV 2	21756394	8.94	1987440	4292	0.023
Fondazione	Piano 1	SLV 3	21753277	7.67	2008034	4292	0.019
Fondazione	Piano 1	SLV 4	21753277	8.73	2008034	4292	0.022
Fondazione	Piano 1	SLV 5	21757654	8.68	1854994	4292	0.024
Fondazione	Piano 1	SLV 6	21757654	9.23	1854994	4292	0.025
Fondazione	Piano 1	SLV 7	21747265	9.13	1877042	4292	0.025
Fondazione	Piano 1	SLV 8	21747265	9.37	1877042	4292	0.025
Fondazione	Piano 1	SLV 9	21755617	8.76	1877042	4292	0.024
Fondazione	Piano 1	SLV 10	21755617	8.48	1877042	4292	0.023
Fondazione	Piano 1	SLV 11	21745228	9.91	1854994	4292	0.027
Fondazione	Piano 1	SLV 12	21745228	9.37	1854994	4292	0.026
Fondazione	Piano 1	SLV 13	21749605	8.68	2008034	4292	0.022
Fondazione	Piano 1	SLV 14	21749605	7.59	2008034	4292	0.019
Fondazione	Piano 1	SLV 15	21746488	9.29	1987440	4292	0.024
Fondazione	Piano 1	SLV 16	21746488	8.21	1987440	4292	0.021
Piano 1	Copertura	SLV 1	9028544	8.17	1190521	4320	0.014
Piano 1	Copertura	SLV 2	9028544	9.23	1190521	4320	0.016
Piano 1	Copertura	SLV 3	9028666	7.98	1237582	4320	0.013
Piano 1	Copertura	SLV 4	9028666	8.99	1237582	4320	0.015
Piano 1	Copertura	SLV 5	9010453	9.06	1097703	4320	0.017
Piano 1	Copertura	SLV 6	9010453	9.58	1097703	4320	0.018
Piano 1	Copertura	SLV 7	9010859	9.48	1148573	4320	0.017
Piano 1	Copertura	SLV 8	9010859	9.72	1148573	4320	0.018
Piano 1	Copertura	SLV 9	8995067	9.1	1148573	4320	0.016
Piano 1	Copertura	SLV 10	8995067	8.82	1148573	4320	0.016
Piano 1	Copertura	SLV 11	8995474	10.29	1097703	4320	0.02
Piano 1	Copertura	SLV 12	8995474	9.77	1097703	4320	0.019
Piano 1	Copertura	SLV 13	8977260	8.96	1237582	4320	0.015
Piano 1	Copertura	SLV 14	8977260	7.91	1237582	4320	0.013
Piano 1	Copertura	SLV 15	8977382	9.6	1190521	4320	0.017
Piano 1	Copertura	SLV 16	8977382	8.57	1190521	4320	0.015
Copertura	Copertura V.S.	SLV 1	111049	4.1	20112	2530	0.009
Copertura	Copertura V.S.	SLV 2	111049	6.21	20112	2530	0.014
Copertura	Copertura V.S.	SLV 3	110665	3.6	19235	2530	0.008
Copertura	Copertura V.S.	SLV 4	110665	5.41	19235	2530	0.012
Copertura	Copertura V.S.	SLV 5	121911	4.86	28466	2530	0.008
Copertura	Copertura V.S.	SLV 6	121911	6.58	28466	2530	0.011
Copertura	Copertura V.S.	SLV 7	120633	5.71	27853	2530	0.01
Copertura	Copertura V.S.	SLV 8	120633	5.25	27853	2530	0.009
Copertura	Copertura V.S.	SLV 9	130838	4.92	27853	2530	0.009
Copertura	Copertura V.S.	SLV 10	130838	5.28	27853	2530	0.01
Copertura	Copertura V.S.	SLV 11	129561	7.01	28466	2530	0.013
Copertura	Copertura V.S.	SLV 12	129561	5.29	28466	2530	0.01
Copertura	Copertura V.S.	SLV 13	140806	5.49	19235	2530	0.016
Copertura	Copertura V.S.	SLV 14	140806	3.58	19235	2530	0.01

Quota inferiore	Quota superiore	Comb. N.b.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
Copertura	Copertura V.S.	SLV 15	140423	6.5	20112	2530	0.018
Copertura	Copertura V.S.	SLV 16	140423	4.41	20112	2530	0.012

8.8 Verifica deformabilità torsionale struttura

Nodo inf.: nodo inferiore.

Nodo sup.: nodo superiore.

Quota inferiore: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Quota superiore: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

KUx: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/m]

KUy: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/m]

KRz: rigidezza relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN*cm/rad]

Is²: rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [m²]

rx²/Is²: rapporto rx²/Is². Il valore è adimensionale.

ry²/Is²: rapporto ry²/Is². Il valore è adimensionale.

L: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [m]

B: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [m]

Is²(L, B): (L²+B²)/12. [m²]

rx²/Is²(L, B): rapporto rx²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

ry²/Is²(L, B): rapporto ry²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

Nodo inf.	Nodo sup.	Quota inferiore	Quota superiore	KUx	KUy	KRz	Is ²	rx ² /Is ²	ry ² /Is ²	L	B	Is ² (L, B)	rx ² /Is ² (L, B)	ry ² /Is ² (L, B)
790	2	Fondazione	Piano 1	277512	247780	1.42E11	1.85E2	0.28	0.31	37.5	1.9E1	1.47E2	0.35	0.39
2	3	Piano 1	Copertura	284898	233331	9.36E10	1.82E2	0.18	0.22	37.5	1.9E1	1.47E2	0.22	0.27
3	4559	Copertura	Copertura V.S.	70821	268840	2.86E8	4.6902	0.09	0.02	3.2	6.55	4.4285	0.09	0.02

8.9 Baricentri delle rigidezze

Quota: quota alla quale è stato valutato il baricentro delle rigidezze. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Posizione: posizione in pianta del baricentro delle rigidezze.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Baricentro masse: posizione in pianta del baricentro delle masse.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Distanza: distanza in pianta tra il baricentro delle rigidezze e il baricentro delle masse.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Quota	Posizione		Baricentro masse		Distanza	
	X	Y	X	Y	X	Y
Piano 1	6287.9	-1097.8	6305.2	-1135.7	-17.2	37.8
Copertura	6290.8	-1130.3	6302.1	-1143.7	-11.3	13.4

8.10 Rigidezze di interpiano

Quota inferiore: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota superiore: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

KUx: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/cm]

KUy: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/cm]

Quota inferiore	Quota superiore	KUx	KUy
Fondazione	Piano 1	2775.12	2477.8
Piano 1	Copertura	2848.98	2333.31
Copertura	Copertura V.S.	708.21	2688.4

8.11 Tagli ai livelli

Livello: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.

Nome: nome completo del livello.

Cont.: Contesto nel quale viene valutato il taglio.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Totale: totale del taglio al livello.

F: forza del taglio. [kN]

X: componente lungo l'asse X globale. [kN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [kN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [kN]

Aste verticali: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.

F: forza del taglio. [kN]

X: componente lungo l'asse X globale. [kN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [kN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [kN]

Pareti: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.

F: forza del taglio. [kN]

X: componente lungo l'asse X globale. [kN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [kN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [kN]

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		N.br.	F	F	F	F	F	F	F	F
Nome		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLU 1	0	0	-15412.54	20.87	109.23	-13156.78	-20.87	-109.23	-2255.76
Fondazione	SLU 2	0	310.03	-15412.54	20.86	260.76	-13156.78	-20.86	49.27	-2255.76
Fondazione	SLU 3	116.26	0	-15412.54	76.17	111.8	-13156.78	40.09	-111.8	-2255.76
Fondazione	SLU 4	0	310.03	-16002.34	22.29	259.19	-13727.73	-22.29	50.84	-2274.61
Fondazione	SLU 5	116.26	0	-16002.34	77.59	110.23	-13727.73	38.67	-110.23	-2274.61
Fondazione	SLU 6	0	0	-16592.14	23.71	106.09	-14298.69	-23.71	-106.09	-2293.45
Fondazione	SLU 7	0	186.02	-16592.14	23.71	197.01	-14298.69	-23.71	-10.99	-2293.45
Fondazione	SLU 8	69.76	0	-16592.14	56.9	107.63	-14298.69	12.86	-107.63	-2293.45
Fondazione	SLU 9	0	310.03	-15749.98	11.12	282.05	-13258.79	-11.12	27.98	-2491.19
Fondazione	SLU 10	116.26	0	-15749.98	66.43	133.09	-13258.79	49.83	-133.09	-2491.19
Fondazione	SLU 11	0	310.03	-16339.78	12.55	280.48	-13829.75	-12.55	29.55	-2510.03
Fondazione	SLU 12	116.26	0	-16339.78	67.85	131.52	-13829.75	48.41	-131.52	-2510.03
Fondazione	SLU 13	0	0	-16929.57	13.97	127.38	-14400.7	-13.97	-127.38	-2528.87
Fondazione	SLU 14	0	186.02	-16929.57	13.97	218.3	-14400.7	-13.97	-32.28	-2528.87
Fondazione	SLU 15	69.76	0	-16929.57	47.15	128.92	-14400.7	22.6	-128.92	-2528.87
Fondazione	SLU 16	0	0	-15894.59	6.95	139.64	-13302.51	-6.95	-139.64	-2592.08
Fondazione	SLU 17	0	186.02	-15894.59	6.95	230.56	-13302.51	-6.95	-44.54	-2592.08
Fondazione	SLU 18	69.76	0	-15894.59	40.13	141.18	-13302.51	29.62	-141.18	-2592.08
Fondazione	SLU 19	0	0	-16484.39	8.37	138.07	-13873.47	-8.37	-138.07	-2610.93
Fondazione	SLU 20	0	186.02	-16484.39	8.37	228.99	-13873.47	-8.37	-42.97	-2610.93
Fondazione	SLU 21	69.76	0	-16484.39	41.56	139.61	-13873.47	28.2	-139.61	-2610.93
Fondazione	SLU 22	0	310.03	-28734.78	9.35	203.31	-26479.02	-9.35	106.73	-2255.76
Fondazione	SLU 23	116.26	0	-28734.78	64.66	54.34	-26479.02	51.6	-54.34	-2255.76
Fondazione	SLU 24	0	310.03	-29324.58	10.78	201.74	-27049.97	-10.78	108.3	-2274.61
Fondazione	SLU 25	116.26	0	-29324.58	66.08	52.77	-27049.97	50.18	-52.77	-2274.61
Fondazione	SLU 26	0	0	-29914.38	12.2	48.63	-27620.93	-12.2	-48.63	-2293.45
Fondazione	SLU 27	0	186.02	-29914.38	12.2	139.55	-27620.93	-12.2	46.47	-2293.45
Fondazione	SLU 28	69.76	0	-29914.38	45.39	50.17	-27620.93	24.37	-50.17	-2293.45
Fondazione	SLU 29	0	310.03	-29072.22	-0.39	224.6	-26581.03	0.39	85.44	-2491.19
Fondazione	SLU 30	116.26	0	-29072.22	54.92	75.63	-26581.03	61.34	-75.63	-2491.19
Fondazione	SLU 31	0	310.03	-29662.02	1.03	223.03	-27151.99	-1.03	87.01	-2510.03
Fondazione	SLU 32	116.26	0	-29662.02	56.34	74.06	-27151.99	59.92	-74.06	-2510.03
Fondazione	SLU 33	0	0	-30251.81	2.46	69.92	-27722.94	-2.46	-69.92	-2528.87
Fondazione	SLU 34	0	186.02	-30251.81	2.46	160.84	-27722.94	-2.46	25.18	-2528.87
Fondazione	SLU 35	69.76	0	-30251.81	35.64	71.46	-27722.94	34.11	-71.46	-2528.87
Fondazione	SLU 36	0	0	-29216.83	-4.56	82.19	-26624.75	4.56	-82.19	-2592.08
Fondazione	SLU 37	0	186.02	-29216.83	-4.56	173.11	-26624.75	4.56	12.91	-2592.08
Fondazione	SLU 38	69.76	0	-29216.83	28.62	83.73	-26624.75	41.13	-83.73	-2592.08
Fondazione	SLU 39	0	0	-29806.63	-3.14	80.61	-27195.71	3.14	-80.61	-2610.93
Fondazione	SLU 40	0	186.02	-29806.63	-3.14	171.54	-27195.71	3.14	14.48	-2610.93
Fondazione	SLU 41	69.76	0	-29806.63	30.05	82.16	-27195.71	39.71	-82.16	-2610.93
Fondazione	SLU 42	0	0	-28734.78	9.36	51.77	-26479.02	-9.36	-51.77	-2255.76
Fondazione	SLU 43	0	186.02	-28734.78	9.36	142.69	-26479.02	-9.36	43.33	-2255.76
Fondazione	SLU 44	69.76	0	-28734.78	42.54	53.31	-26479.02	27.22	-53.31	-2255.76
Fondazione	SLU 45	0	0	-29324.58	10.78	50.2	-27049.97	-10.78	-50.2	-2274.61
Fondazione	SLU 46	0	186.02	-29324.58	10.78	141.12	-27049.97	-10.78	44.9	-2274.61
Fondazione	SLU 47	69.76	0	-29324.58	43.96	51.74	-27049.97	25.79	-51.74	-2274.61
Fondazione	SLU 48	0	0	-29072.22	-0.38	73.06	-26581.03	0.38	-73.06	-2491.19
Fondazione	SLU 49	0	186.02	-29072.22	-0.39	163.98	-26581.03	0.39	22.04	-2491.19
Fondazione	SLU 50	69.76	0	-29072.22	32.8	74.6	-26581.03	36.96	-74.6	-2491.19
Fondazione	SLU 51	0	0	-29662.02	1.04	71.49	-27151.99	-1.04	-71.49	-2510.03
Fondazione	SLU 52	0	186.02	-29662.02	1.04	162.41	-27151.99	-1.04	23.61	-2510.03
Fondazione	SLU 53	69.76	0	-29662.02	34.22	73.03	-27151.99	35.54	-73.03	-2510.03
Fondazione	SLU 54	0	0	-16455.95	17.53	114.96	-14087.43	-17.53	-114.96	-2368.51
Fondazione	SLU 55	0	310.03	-16455.95	17.53	266.5	-14087.43	-17.53	43.53	-2368.51
Fondazione	SLU 56	116.26	0	-16455.95	72.84	117.53	-14087.43	43.43	-117.53	-2368.51
Fondazione	SLU 57	0	310.03	-17045.74	18.95	264.93	-14658.39	-18.95	45.11	-2387.36
Fondazione	SLU 58	116.26	0	-17045.74	74.26	115.96	-14658.39	42	-115.96	-2387.36
Fondazione	SLU 59	0	0	-17635.54	20.38	111.82	-15229.34	-20.38	-111.82	-2406.2
Fondazione	SLU 60	0	186.02	-17635.54	20.38	202.74	-15229.34	-20.38	-16.72	-2406.2
Fondazione	SLU 61	69.76	0	-17635.54	53.56	113.36	-15229.34	16.2	-113.36	-2406.2
Fondazione	SLU 62	0	310.03	-16793.38	7.79	287.79	-14189.45	-7.79	22.24	-2603.94
Fondazione	SLU 63	116.26	0	-16793.38	63.09	138.82	-14189.45	53.17	-138.82	-2603.94
Fondazione	SLU 64	0	310.03	-17383.18	9.21	286.22	-14760.4	-9.21	23.82	-2622.78
Fondazione	SLU 65	116.26	0	-17383.18	64.52	137.25	-14760.4	51.74	-137.25	-2622.78
Fondazione	SLU 66	0	0	-17972.98	10.64	133.11	-15331.35	-10.64	-133.11	-2641.62
Fondazione	SLU 67	0	186.02	-17972.98	10.63	224.03	-15331.35	-10.63	-38.01	-2641.62
Fondazione	SLU 68	69.76	0	-17972.98	43.82	134.65	-15331.35	25.94	-134.65	-2641.62
Fondazione	SLU 69	0	0	-16938	3.62	145.38	-14233.17	-3.62	-145.38	-2704.83
Fondazione	SLU 70	0	186.02	-16938	3.61	236.3	-14233.17	-3.61	-50.28	-2704.83
Fondazione	SLU 71	69.76	0	-16938	36.8	146.92	-14233.17	32.96	-146.92	-2704.83
Fondazione	SLU 72	0	0	-17527.79	5.04	143.81	-14804.12	-5.04	-143.81	-2723.67
Fondazione	SLU 73	0	186.02	-17527.79	5.04	234.73	-14804.12	-5.04	-48.71	-2723.67
Fondazione	SLU 74	69.76	0	-17527.79	38.22	145.35	-14804.12	31.54	-145.35	-2723.67
Fondazione	SLU 75	0	310.03	-29778.19	6.02	209.04	-27409.67	-6.02	100.99	-2368.51
Fondazione	SLU 76	116.26	0	-29778.19	61.33	60.08	-27409.67	54.94	-60.08	-2368.51
Fondazione	SLU 77	0	310.03	-30367.98	7.44	207.47	-27980.63	-7.44	102.56	-2387.36
Fondazione	SLU 78	116.26	0	-30367.98	62.75	58.5	-27980.63	53.51	-58.5	-2387.36
Fondazione	SLU 79	0	0	-30957.78	8.87	54.36	-28551.58	-8.87	-54.36	-2406.2
Fondazione	SLU 80	0	186.02	-30957.78	8.86	145.29	-28551.58	-8.86	40.73	-2406.2
Fondazione	SLU 81	69.76	0	-30957.78	42.05	55.91	-28551.58	27.71	-55.91	-2406.2
Fondazione	SLU 82	0	310.03	-30115.62	-3.72	230.33	-27511.69	3.72	79.7	-2603.94
Fondazione	SLU 83	116.26	0	-30115.62	51.58	81.37	-27511.69	64.68	-81.37	-2603.94
Fondazione	SLU 84	0	310.03	-30705.42	-2.3	228.76	-28082.64	2.3	81.27	-2622.78
Fondazione	SLU 85	116.26	0	-30705.42	53.01	79.8	-28082.64	63.26	-79.8	-2622.78
Fondazione	SLU 86	0	0	-31295.22	-0.87	75.65	-28653.59	0.87	-75.65	-2641.62
Fondazione	SLU 87	0	186.02	-31295.22	-0.88	166.58	-28653.59	0.88	19.44	-2641.62
Fondazione	SLU 88	69.76	0	-31295.22	32.31	77.2	-28653.59	37.45	-77.2	-2641.62
Fondazione	SLU 89	0	0	-30260.24	-7.89	87.92	-27555.41	7.89	-87.92	-2704.83
Fondazione	SLU 90	0	186.02	-30260.24	-7.9	178.84	-27555.41	7.9	7.18	-2704.83

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti			
		Nome	N.br.	F	X	Y	Z	X	Y	Z	
Fondazione	SLU 91		69.76	0	-30260.24	25.29	89.46	-27555.41	44.47	-89.46	-2704.83
Fondazione	SLU 92		0	0	-30850.03	-6.47	86.35	-28126.36	6.47	-86.35	-2723.67
Fondazione	SLU 93		0	186.02	-30850.03	-6.47	177.27	-28126.36	6.47	8.75	-2723.67
Fondazione	SLU 94		69.76	0	-30850.03	26.71	87.89	-28126.36	43.05	-87.89	-2723.67
Fondazione	SLU 95		0	0	-29778.19	6.02	57.5	-27409.67	-6.02	-57.5	-2368.51
Fondazione	SLU 96		0	186.02	-29778.19	6.02	148.43	-27409.67	-6.02	37.59	-2368.51
Fondazione	SLU 97		69.76	0	-29778.19	39.2	59.05	-27409.67	30.55	-59.05	-2368.51
Fondazione	SLU 98		0	0	-30367.98	7.44	55.93	-27980.63	-7.44	-55.93	-2387.36
Fondazione	SLU 99		0	186.02	-30367.98	7.44	146.86	-27980.63	-7.44	39.16	-2387.36
Fondazione	SLU 100		69.76	0	-30367.98	40.63	57.48	-27980.63	29.13	-57.48	-2387.36
Fondazione	SLU 101		0	0	-30115.62	-3.72	78.8	-27511.69	3.72	-78.8	-2603.94
Fondazione	SLU 102		0	186.02	-30115.62	-3.72	169.72	-27511.69	3.72	16.3	-2603.94
Fondazione	SLU 103		69.76	0	-30115.62	29.46	80.34	-27511.69	40.29	-80.34	-2603.94
Fondazione	SLU 104		0	0	-30705.42	-2.3	77.22	-28082.64	2.3	-77.22	-2622.78
Fondazione	SLU 105		0	186.02	-30705.42	-2.3	168.15	-28082.64	2.3	17.87	-2622.78
Fondazione	SLU 106		69.76	0	-30705.42	30.89	78.77	-28082.64	38.87	-78.77	-2622.78
Fondazione	SLU 107		0	0	-19678.57	28.27	140.03	-16784.73	-28.27	-140.03	-2893.84
Fondazione	SLU 108		0	310.03	-19678.57	28.27	291.57	-16784.73	-28.27	18.47	-2893.84
Fondazione	SLU 109		116.26	0	-19678.57	83.58	142.6	-16784.73	32.69	-142.6	-2893.84
Fondazione	SLU 110		0	310.03	-20268.36	29.69	289.99	-17355.69	-29.69	20.04	-2912.68
Fondazione	SLU 111		116.26	0	-20268.36	85	141.03	-17355.69	31.26	-141.03	-2912.68
Fondazione	SLU 112		0	0	-20858.16	31.12	136.89	-17926.64	-31.12	-136.89	-2931.52
Fondazione	SLU 113		0	186.02	-20858.16	31.12	227.81	-17926.64	-31.12	-41.79	-2931.52
Fondazione	SLU 114		69.76	0	-20858.16	64.3	138.43	-17926.64	5.46	-138.43	-2931.52
Fondazione	SLU 115		0	310.03	-20016	18.53	312.86	-16886.75	-18.53	-2.82	-3129.26
Fondazione	SLU 116		116.26	0	-20016	73.84	163.89	-16886.75	42.43	-163.89	-3129.26
Fondazione	SLU 117		0	310.03	-20605.8	19.95	311.28	-17457.7	-19.95	-1.25	-3148.1
Fondazione	SLU 118		116.26	0	-20605.8	75.26	162.32	-17457.7	41	-162.32	-3148.1
Fondazione	SLU 119		0	0	-21195.6	21.36	158.18	-18028.65	-21.36	-158.18	-3166.95
Fondazione	SLU 120		0	186.02	-21195.6	21.37	249.1	-18028.65	-21.37	-63.08	-3166.95
Fondazione	SLU 121		69.76	0	-21195.6	54.56	159.72	-18028.65	15.2	-159.72	-3166.95
Fondazione	SLU 122		0	0	-20160.62	14.36	170.44	-16930.46	-14.36	-170.44	-3230.15
Fondazione	SLU 123		0	186.02	-20160.62	14.35	261.37	-16930.46	-14.35	-75.35	-3230.15
Fondazione	SLU 124		69.76	0	-20160.62	47.54	171.99	-16930.46	22.22	-171.99	-3230.15
Fondazione	SLU 125		0	0	-20750.42	15.78	168.87	-17501.42	-15.78	-168.87	-3249
Fondazione	SLU 126		0	186.02	-20750.42	15.78	259.79	-17501.42	-15.78	-73.78	-3249
Fondazione	SLU 127		69.76	0	-20750.42	48.96	170.42	-17501.42	20.8	-170.42	-3249
Fondazione	SLU 128		0	310.03	-33000.81	16.76	234.11	-30106.97	-16.76	75.92	-2893.84
Fondazione	SLU 129		116.26	0	-33000.81	72.07	85.14	-30106.97	44.2	-85.14	-2893.84
Fondazione	SLU 130		0	310.03	-33590.6	18.18	232.54	-30677.93	-18.18	77.49	-2912.68
Fondazione	SLU 131		116.26	0	-33590.6	73.49	83.57	-30677.93	42.77	-83.57	-2912.68
Fondazione	SLU 132		0	0	-34180.4	19.61	79.43	-31248.88	-19.61	-79.43	-2931.52
Fondazione	SLU 133		0	186.02	-34180.4	19.6	170.35	-31248.88	-19.6	15.67	-2931.52
Fondazione	SLU 134		69.76	0	-34180.4	52.79	80.97	-31248.88	16.97	-80.97	-2931.52
Fondazione	SLU 135		0	310.03	-33338.24	7.02	255.4	-30208.98	-7.02	54.63	-3129.26
Fondazione	SLU 136		116.26	0	-33338.24	62.32	106.43	-30208.98	53.94	-106.43	-3129.26
Fondazione	SLU 137		0	310.03	-33928.04	8.44	253.83	-30779.94	-8.44	56.2	-3148.1
Fondazione	SLU 138		116.26	0	-33928.04	63.75	104.86	-30779.94	52.51	-104.86	-3148.1
Fondazione	SLU 139		0	0	-34517.84	9.87	100.72	-31350.89	-9.87	-100.72	-3166.95
Fondazione	SLU 140		0	186.02	-34517.84	9.86	191.64	-31350.89	-9.86	-5.62	-3166.95
Fondazione	SLU 141		69.76	0	-34517.84	43.05	102.26	-31350.89	26.71	-102.26	-3166.95
Fondazione	SLU 142		0	0	-33482.86	2.85	112.99	-30252.7	-2.85	-112.99	-3230.15
Fondazione	SLU 143		0	186.02	-33482.86	2.84	203.91	-30252.7	-2.84	-17.89	-3230.15
Fondazione	SLU 144		69.76	0	-33482.86	36.03	114.53	-30252.7	33.73	-114.53	-3230.15
Fondazione	SLU 145		0	0	-34072.65	4.27	111.42	-30823.66	-4.27	-111.42	-3249
Fondazione	SLU 146		0	186.02	-34072.65	4.27	202.34	-30823.66	-4.27	-16.32	-3249
Fondazione	SLU 147		69.76	0	-34072.65	37.45	112.96	-30823.66	32.31	-112.96	-3249
Fondazione	SLU 148		0	0	-33000.81	16.76	82.57	-30106.97	-16.76	-82.57	-2893.84
Fondazione	SLU 149		0	186.02	-33000.81	16.76	173.49	-30106.97	-16.76	12.52	-2893.84
Fondazione	SLU 150		69.76	0	-33000.81	49.94	84.12	-30106.97	19.81	-84.12	-2893.84
Fondazione	SLU 151		0	0	-33590.6	18.18	81	-30677.93	-18.18	-81	-2912.68
Fondazione	SLU 152		0	186.02	-33590.6	18.18	171.92	-30677.93	-18.18	14.1	-2912.68
Fondazione	SLU 153		69.76	0	-33590.6	51.37	82.54	-30677.93	18.39	-82.54	-2912.68
Fondazione	SLU 154		0	0	-33338.24	7.02	103.86	-30208.98	-7.02	-103.86	-3129.26
Fondazione	SLU 155		0	186.02	-33338.24	7.02	194.78	-30208.98	-7.02	-8.77	-3129.26
Fondazione	SLU 156		69.76	0	-33338.24	40.2	105.41	-30208.98	29.55	-105.41	-3129.26
Fondazione	SLU 157		0	0	-33928.04	8.44	102.29	-30779.94	-8.44	-102.29	-3148.1
Fondazione	SLU 158		0	186.02	-33928.04	8.44	193.21	-30779.94	-8.44	-7.19	-3148.1
Fondazione	SLU 159		69.76	0	-33928.04	41.63	103.84	-30779.94	28.13	-103.84	-3148.1
Fondazione	SLU 160		0	0	-20721.97	24.94	145.76	-17715.39	-24.94	-145.76	-3006.58
Fondazione	SLU 161		0	310.03	-20721.97	24.93	297.3	-17715.39	-24.93	12.73	-3006.58
Fondazione	SLU 162		116.26	0	-20721.97	80.24	148.33	-17715.39	36.02	-148.33	-3006.58
Fondazione	SLU 163		0	310.03	-21311.77	26.36	295.73	-18286.34	-26.36	14.3	-3025.43
Fondazione	SLU 164		116.26	0	-21311.77	81.66	146.76	-18286.34	34.6	-146.76	-3025.43
Fondazione	SLU 165		0	0	-21901.57	27.78	142.62	-18857.29	-27.78	-142.62	-3044.27
Fondazione	SLU 166		0	186.02	-21901.57	27.78	233.54	-18857.29	-27.78	-47.52	-3044.27
Fondazione	SLU 167		69.76	0	-21901.57	60.96	144.16	-18857.29	8.79	-144.16	-3044.27
Fondazione	SLU 168		0	310.03	-21059.41	15.19	318.59	-17817.4	-15.19	-8.56	-3242.01
Fondazione	SLU 169		116.26	0	-21059.41	70.5	169.62	-17817.4	45.76	-169.62	-3242.01
Fondazione	SLU 170		0	310.03	-21649.2	16.61	317.02	-18388.35	-16.61	-6.99	-3260.85
Fondazione	SLU 171		116.26	0	-21649.2	71.92	168.05	-18388.35	44.34	-168.05	-3260.85
Fondazione	SLU 172		0	0	-22239	18.04	163.91	-18959.31	-18.04	-163.91	-3279.69
Fondazione	SLU 173		0	186.02	-22239	18.04	254.83	-18959.31	-18.04	-68.81	-3279.69
Fondazione	SLU 174		69.76	0	-22239	51.22	165.46	-18959.31	18.53	-165.46	-3279.69
Fondazione	SLU 175		0	0	-21204.02	11.02	176.18	-17861.12	-11.02	-176.18	-3342.9
Fondazione	SLU 176		0	186.02	-21204.02	11.02	267.1	-17861.12	-11.02	-81.08	-3342.9
Fondazione	SLU 177		69.76	0	-21204.02	44.2	177.72	-17861.12	25.55	-177.72	-3342.9
Fondazione	SLU 178		0	0	-21793.82	12.44	174.61	-18432.07	-12.44	-174.61	-3361.75
Fondazione	SLU 179		0	186.02	-21793.82	12.44	265.53	-18432.07	-12.44	-79.51	-3361.75
Fondazione	SLU 180		69.76	0	-21793.82	45.63	176.15	-18432.07	24.13	-176.15	-3361.75
Fondazione	SLU 181		0	310.03	-34044.21	13.42	239.84	-31037.63	-13.42	70.19	-3006.58
Fondazione	SLU 182		116.26	0	-34044.21	68.73	90.88	-31037.63	47.53	-90.88	-3006.58
Fondazione	SLU 183		0	310.03	-34634.01	14.84	238.27	-31608.58	-14.84	71.76	-3025.43
Fondazione	SLU 184		116.26	0	-34634.01	70.15	89.31	-31608.58	46.11	-89.31	-3025.43
Fondazione	SLU 185		0	0	-35223.8	16.27	85.17	-32179.53	-16.27	-85.17	-3044.27
Fondazione	SLU 186		0	186.02	-35223.8	16.27	176.09	-32179.53	-16.27	9.93	-3044.27
Fondazione	SLU 187		69.76	0	-35223.8	49.45	86.71	-32179.53	20.3	-86.71	-3044.27
Fondazione	SLU 188		0	310.03	-34381.65	3.68	261.13	-31139.64	-3.68	48.9	-3242.01
Fondazione	SLU 189		116.26	0	-34381.65	58.99	112.17	-31139.64	57.27	-112.17	-3242.01

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti			
		Nome	N.br.	F	X	Y	Z	X	Y	Z	
Fondazione	SLU 190		0	310.03	-34971.44	5.1	259.56	-31710.59	-5.1	50.47	-3260.85
Fondazione	SLU 191	116.26	0		-34971.44	60.41	110.6	-31710.59	55.85	-110.6	-3260.85
Fondazione	SLU 192	0	0		-35561.24	6.53	106.46	-32281.55	-6.53	-106.46	-3279.69
Fondazione	SLU 193	0	186.02		-35561.24	6.53	197.38	-32281.55	-6.53	-11.36	-3279.69
Fondazione	SLU 194	69.76	0		-35561.24	39.71	108	-32281.55	30.04	-108	-3279.69
Fondazione	SLU 195	0	0		-34526.26	-0.49	118.72	-31183.36	0.49	-118.72	-3342.9
Fondazione	SLU 196	0	186.02		-34526.26	-0.49	209.64	-31183.36	0.49	-23.62	-3342.9
Fondazione	SLU 197	69.76	0		-34526.26	32.69	120.26	-31183.36	37.06	-120.26	-3342.9
Fondazione	SLU 198	0	0		-35116.06	0.93	117.15	-31754.31	-0.93	-117.15	-3361.75
Fondazione	SLU 199	0	186.02		-35116.06	0.93	208.07	-31754.31	-0.93	-22.05	-3361.75
Fondazione	SLU 200	69.76	0		-35116.06	34.11	118.69	-31754.31	35.64	-118.69	-3361.75
Fondazione	SLU 201	0	0		-34044.21	13.43	88.31	-31037.63	-13.43	-88.31	-3006.58
Fondazione	SLU 202	0	186.02		-34044.21	13.42	179.23	-31037.63	-13.42	6.79	-3006.58
Fondazione	SLU 203	69.76	0		-34044.21	46.61	89.85	-31037.63	23.15	-89.85	-3006.58
Fondazione	SLU 204	0	0		-34634.01	14.85	86.74	-31608.58	-14.85	-86.74	-3025.43
Fondazione	SLU 205	0	186.02		-34634.01	14.85	177.66	-31608.58	-14.85	8.36	-3025.43
Fondazione	SLU 206	69.76	0		-34634.01	48.03	88.28	-31608.58	21.73	-88.28	-3025.43
Fondazione	SLU 207	0	0		-34381.65	3.68	109.6	-31139.64	-3.68	-109.6	-3242.01
Fondazione	SLU 208	0	186.02		-34381.65	3.68	200.52	-31139.64	-3.68	-14.5	-3242.01
Fondazione	SLU 209	69.76	0		-34381.65	36.87	111.14	-31139.64	32.89	-111.14	-3242.01
Fondazione	SLU 210	0	0		-34971.44	5.11	108.03	-31710.59	-5.11	-108.03	-3260.85
Fondazione	SLU 211	0	186.02		-34971.44	5.1	198.95	-31710.59	-5.1	-12.93	-3260.85
Fondazione	SLU 212	69.76	0		-34971.44	38.29	109.57	-31710.59	31.47	-109.57	-3260.85
Fondazione	SLD 1	-1012.5	-237.55		-22897	-394.37	-60.81	-20557.02	-618.12	-176.75	-2339.98
Fondazione	SLD 2	-1012.5	-237.55		-22897	-422.25	-60.99	-20557.02	-590.25	-176.56	-2339.98
Fondazione	SLD 3	-995.67	330.15		-22901.54	-385.58	183	-20557.02	-610.09	147.15	-2344.52
Fondazione	SLD 4	-995.67	330.15		-22901.54	-413.46	182.82	-20557.02	-582.22	147.33	-2344.52
Fondazione	SLD 5	-329.26	-932.28		-22900.8	-109.05	-327.5	-20557.02	-220.21	-604.78	-2343.77
Fondazione	SLD 6	-329.26	-932.28		-22900.8	-147.21	-327.75	-20557.02	-182.05	-604.53	-2343.77
Fondazione	SLD 7	-273.19	960.06		-22915.94	-79.74	485.18	-20557.02	-193.44	474.88	-2358.91
Fondazione	SLD 8	-273.19	960.06		-22915.94	-117.91	484.93	-20557.02	-155.28	475.13	-2358.91
Fondazione	SLD 9	273.19	-960.06		-22908.59	139.9	-312.32	-20557.02	133.29	-647.74	-2351.57
Fondazione	SLD 10	273.19	-960.06		-22908.59	101.73	-312.57	-20557.02	171.46	-647.49	-2351.57
Fondazione	SLD 11	329.26	932.28		-22923.73	169.2	500.36	-20557.02	160.06	431.92	-2366.71
Fondazione	SLD 12	329.26	932.28		-22923.73	131.04	500.11	-20557.02	198.23	432.17	-2366.71
Fondazione	SLD 13	995.67	-330.15		-22922.98	435.44	-10.21	-20557.02	560.23	-319.94	-2365.96
Fondazione	SLD 14	995.67	-330.15		-22922.98	407.57	-10.39	-20557.02	588.11	-319.76	-2365.96
Fondazione	SLD 15	1012.5	237.55		-22927.53	444.23	233.6	-20557.02	568.26	3.95	-2370.5
Fondazione	SLD 16	1012.5	237.55		-22927.53	416.36	233.42	-20557.02	596.14	4.13	-2370.5
Fondazione	SLV 1	-1943.38	-454.78		-22882.98	-770.26	-197.26	-20557.02	-1173.12	-257.52	-2325.96
Fondazione	SLV 2	-1943.38	-454.78		-22882.98	-824.01	-197.6	-20557.02	-1119.37	-257.18	-2325.96
Fondazione	SLV 3	-1910.93	635.81		-22890.81	-753.31	272.84	-20557.02	-1157.62	362.97	-2333.79
Fondazione	SLV 4	-1910.93	635.81		-22890.81	-807.06	272.5	-20557.02	-1103.87	363.31	-2333.79
Fondazione	SLV 5	-632.23	-1790.5		-22891.6	-220.36	-711.56	-20557.02	-411.87	-1078.93	-2334.58
Fondazione	SLV 6	-632.23	-1790.5		-22891.6	-293.95	-712.04	-20557.02	-338.28	-1078.46	-2334.58
Fondazione	SLV 7	-524.06	1844.81		-22917.71	-163.85	855.44	-20557.02	-360.21	989.37	-2360.68
Fondazione	SLV 8	-524.06	1844.81		-22917.71	-237.44	854.96	-20557.02	-286.62	989.84	-2360.68
Fondazione	SLV 9	524.06	-1844.81		-22906.82	259.43	-682.35	-20557.02	264.63	-1162.45	-2349.8
Fondazione	SLV 10	524.06	-1844.81		-22906.82	185.84	-682.83	-20557.02	338.22	-1161.98	-2349.8
Fondazione	SLV 11	632.23	1790.5		-22932.93	315.94	884.65	-20557.02	316.3	905.85	-2375.9
Fondazione	SLV 12	632.23	1790.5		-22932.93	242.35	884.18	-20557.02	389.88	906.32	-2375.9
Fondazione	SLV 13	1910.93	-635.81		-22933.71	829.04	-99.89	-20557.02	1081.89	-535.93	-2376.69
Fondazione	SLV 14	1910.93	-635.81		-22933.71	775.29	-100.23	-20557.02	1135.64	-535.58	-2376.69
Fondazione	SLV 15	1943.38	454.78		-22941.54	846	370.21	-20557.02	1097.39	84.56	-2384.52
Fondazione	SLV 16	1943.38	454.78		-22941.54	792.25	369.87	-20557.02	1151.13	84.91	-2384.52
Piano 1	SLU 1	0	0		-7932.01	-4.61	-25.09	-6579.97	4.61	25.09	-1352.04
Piano 1	SLU 2	0	155.52		-7932.01	-4.63	52.75	-6579.97	4.63	102.77	-1352.04
Piano 1	SLU 3	58.32	0		-7932.01	24.77	-25.64	-6579.97	33.55	25.64	-1352.04
Piano 1	SLU 4	0	155.52		-8521.81	-4.93	53.11	-7150.92	4.93	102.41	-1370.89
Piano 1	SLU 5	58.32	0		-8521.81	24.47	-25.27	-7150.92	33.85	25.27	-1370.89
Piano 1	SLU 6	0	0		-9111.6	-5.21	-24.36	-7721.87	5.21	24.36	-1389.73
Piano 1	SLU 7	0	93.31		-9111.6	-5.22	22.34	-7721.87	5.22	70.97	-1389.73
Piano 1	SLU 8	34.99	0		-9111.6	12.42	-24.69	-7721.87	22.57	24.69	-1389.73
Piano 1	SLU 9	0	155.52		-8125.26	-2.62	47.82	-6630.97	2.62	107.7	-1494.29
Piano 1	SLU 10	58.32	0		-8125.26	26.78	-30.57	-6630.97	31.54	30.57	-1494.29
Piano 1	SLU 11	0	155.52		-8715.06	-2.91	48.18	-7201.92	2.91	107.34	-1513.13
Piano 1	SLU 12	58.32	0		-8715.06	26.48	-30.2	-7201.92	31.84	30.2	-1513.13
Piano 1	SLU 13	0	0		-9304.85	-3.2	-29.3	-7772.88	3.2	29.3	-1531.97
Piano 1	SLU 14	0	93.31		-9304.85	-3.21	17.41	-7772.88	3.21	75.9	-1531.97
Piano 1	SLU 15	34.99	0		-9304.85	14.43	-29.62	-7772.88	20.56	29.62	-1531.97
Piano 1	SLU 16	0	0		-8208.08	-1.74	-32.14	-6652.83	1.74	32.14	-1555.25
Piano 1	SLU 17	0	93.31		-8208.08	-1.75	14.57	-6652.83	1.75	78.74	-1555.25
Piano 1	SLU 18	34.99	0		-8208.08	15.89	-32.46	-6652.83	19.1	32.46	-1555.25
Piano 1	SLU 19	0	0		-8797.88	-2.04	-31.77	-7223.78	2.04	31.77	-1574.09
Piano 1	SLU 20	0	93.31		-8797.88	-2.05	14.93	-7223.78	2.05	78.38	-1574.09
Piano 1	SLU 21	34.99	0		-8797.88	15.59	-32.1	-7223.78	19.4	32.1	-1574.09
Piano 1	SLU 22	0	155.52		-11738.36	-2.18	66.39	-10386.32	2.18	89.13	-1352.04
Piano 1	SLU 23	58.32	0		-11738.36	27.22	-12	-10386.32	31.1	12	-1352.04
Piano 1	SLU 24	0	155.52		-12328.16	-2.47	66.75	-10957.27	2.47	88.77	-1370.89
Piano 1	SLU 25	58.32	0		-12328.16	26.92	-11.63	-10957.27	31.4	11.63	-1370.89
Piano 1	SLU 26	0	0		-12917.96	-2.76	-10.72	-11528.23	2.76	10.72	-1389.73
Piano 1	SLU 27	0	93.31		-12917.96	-2.77	35.98	-11528.23	2.77	57.33	-1389.73
Piano 1	SLU 28	34.99	0		-12917.96	14.87	-11.05	-11528.23	20.12	11.05	-1389.73
Piano 1	SLU 29	0	155.52		-11931.61	-0.16	61.46	-10437.33	0.16	94.06	-1494.29
Piano 1	SLU 30	58.32	0		-11931.61	29.23	-16.93	-10437.33	29.09	16.93	-1494.29
Piano 1	SLU 31	0	155.52		-12521.41	-0.46	61.82	-11008.28	0.46	93.7	-1513.13
Piano 1	SLU 32	58.32	0		-12521.41	28.93	-16.56	-11008.28	29.39	16.56	-1513.13
Piano 1	SLU 33	0	0		-13111.21	-0.75	-15.66	-11579.23	0.75	15.66	-1531.97
Piano 1	SLU 34	0	93.31		-13111.21	-0.76	31.05	-11579.23	0.76	62.26	-1531.97
Piano 1	SLU 35	34.99	0		-13111.21	16.88	-15.98	-11579.23	18.11	15.98	-1531.97
Piano 1	SLU 36	0	0		-12014.43	0.71	-18.5	-10459.19	-0.71	18.5	-1555.25
Piano 1	SLU 37	0	93.31		-12014.43	0.7	28.21	-10459.19	-0.7	65.1	-1555.25
Piano 1	SLU 38	34.99	0		-12014.43	18.34	-18.82	-10459.19	16.65	18.82	-1555.25
Piano 1	SLU 39	0	0		-12604.23	0.41	-18.13	-11030.14	-0.41	18.13	-1574.09
Piano 1	SLU 40	0	93.31		-12604.23	0.4	28.57	-11030.14	-0.4	64.74	-1574.09
Piano 1	SLU 41	34.99	0		-12604.23	18.04	-18.46	-11030.14	16.95	18.46	-1574.09
Piano 1	SLU 42	0	0		-11738.36	-2.16	-11.45	-10386.32	2.16	11.45	-1352.04
Piano 1	SLU 43	0	93.31		-11738.36	-2.17	35.25	-10386.32	2.17	58.06	-1352.04
Piano 1	SLU 44	34.99	0		-11738.36	15.47	-11.78	-10386.32	19.52	11.78	-1352.04

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti				
		N.br.	F	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 1	SLU 45	0										
Piano 1	SLU 46	0	93.31	-12328.16	-2.46	-11.09	-10957.27	2.46	11.09	-1370.89		
Piano 1	SLU 47	34.99	0	-12328.16	15.17	-11.42	-10957.27	19.82	11.42	-1370.89		
Piano 1	SLU 48	0		-11931.61	-0.15	-16.38	-10437.33	0.15	16.38	-1494.29		
Piano 1	SLU 49	0	93.31	-11931.61	-0.16	30.32	-10437.33	0.16	62.99	-1494.29		
Piano 1	SLU 50	34.99	0	-11931.61	17.48	-16.71	-10437.33	17.51	16.71	-1494.29		
Piano 1	SLU 51	0		-12521.41	-0.45	-16.02	-11008.28	0.45	16.02	-1513.13		
Piano 1	SLU 52	0	93.31	-12521.41	-0.46	30.69	-11008.28	0.46	62.63	-1513.13		
Piano 1	SLU 53	34.99	0	-12521.41	17.18	-16.35	-11008.28	17.81	16.35	-1513.13		
Piano 1	SLU 54	0		-8471.26	-3.93	-26.41	-7045.29	3.93	26.41	-1425.97		
Piano 1	SLU 55	0	155.52	-8471.26	-3.94	51.43	-7045.29	3.94	104.09	-1425.97		
Piano 1	SLU 56	58.32	0	-8471.26	25.46	-26.95	-7045.29	32.86	26.95	-1425.97		
Piano 1	SLU 57	0	155.52	-9061.06	-4.24	51.8	-7616.25	4.24	103.72	-1444.81		
Piano 1	SLU 58	58.32	0	-9061.06	25.16	-26.59	-7616.25	33.16	26.59	-1444.81		
Piano 1	SLU 59	0		-9650.85	-4.52	-25.68	-8187.2	4.52	25.68	-1463.66		
Piano 1	SLU 60	0	93.31	-9650.85	-4.53	21.02	-8187.2	4.53	72.29	-1463.66		
Piano 1	SLU 61	34.99	0	-9650.85	13.11	-26.01	-8187.2	21.89	26.01	-1463.66		
Piano 1	SLU 62	0	155.52	-8664.51	-1.93	46.5	-7096.3	1.93	109.02	-1568.21		
Piano 1	SLU 63	58.32	0	-8664.51	27.47	-31.88	-7096.3	30.85	31.88	-1568.21		
Piano 1	SLU 64	0	155.52	-9254.31	-2.23	46.87	-7667.25	2.23	108.65	-1587.06		
Piano 1	SLU 65	58.32	0	-9254.31	27.17	-31.52	-7667.25	31.15	31.52	-1587.06		
Piano 1	SLU 66	0		-9844.1	-2.51	-30.61	-8238.2	2.51	30.61	-1605.9		
Piano 1	SLU 67	0	93.31	-9844.1	-2.52	16.09	-8238.2	2.52	77.22	-1605.9		
Piano 1	SLU 68	34.99	0	-9844.1	15.12	-30.94	-8238.2	19.88	30.94	-1605.9		
Piano 1	SLU 69	0		-8747.33	-1.05	-33.45	-7118.16	1.05	33.45	-1629.17		
Piano 1	SLU 70	0	93.31	-8747.33	-1.06	13.25	-7118.16	1.06	80.06	-1629.17		
Piano 1	SLU 71	34.99	0	-8747.33	16.58	-33.78	-7118.16	18.42	33.78	-1629.17		
Piano 1	SLU 72	0		-9337.13	-1.35	-33.09	-7689.11	1.35	33.09	-1648.02		
Piano 1	SLU 73	0	93.31	-9337.13	-1.36	13.62	-7689.11	1.36	79.7	-1648.02		
Piano 1	SLU 74	34.99	0	-9337.13	16.28	-33.42	-7689.11	18.71	33.42	-1648.02		
Piano 1	SLU 75	0	155.52	-12277.61	-1.49	65.07	-10851.65	1.49	90.45	-1425.97		
Piano 1	SLU 76	58.32	0	-12277.61	27.91	-13.31	-10851.65	30.41	13.31	-1425.97		
Piano 1	SLU 77	0	155.52	-12867.41	-1.79	65.44	-11422.6	1.79	90.08	-1444.81		
Piano 1	SLU 78	58.32	0	-12867.41	27.61	-12.95	-11422.6	30.71	12.95	-1444.81		
Piano 1	SLU 79	0		-13457.21	-2.07	-12.04	-11993.55	2.07	12.04	-1463.66		
Piano 1	SLU 80	0	93.31	-13457.21	-2.08	34.66	-11993.55	2.08	58.65	-1463.66		
Piano 1	SLU 81	34.99	0	-13457.21	15.56	-12.37	-11993.55	19.44	12.37	-1463.66		
Piano 1	SLU 82	0	155.52	-12470.86	0.52	60.14	-10902.65	-0.52	95.38	-1568.21		
Piano 1	SLU 83	58.32	0	-12470.86	29.92	-18.25	-10902.65	28.4	18.25	-1568.21		
Piano 1	SLU 84	0	155.52	-13060.66	0.22	60.51	-11473.61	-0.22	95.01	-1587.06		
Piano 1	SLU 85	58.32	0	-13060.66	29.62	-17.88	-11473.61	28.7	17.88	-1587.06		
Piano 1	SLU 86	0		-13650.46	-0.06	-16.97	-12044.56	0.06	16.97	-1605.9		
Piano 1	SLU 87	0	93.31	-13650.46	-0.07	29.73	-12044.56	0.07	63.58	-1605.9		
Piano 1	SLU 88	34.99	0	-13650.46	17.57	-17.3	-12044.56	17.42	17.3	-1605.9		
Piano 1	SLU 89	0		-12553.69	1.4	-19.81	-10924.51	-1.4	19.81	-1629.17		
Piano 1	SLU 90	0	93.31	-12553.69	1.39	26.89	-10924.51	-1.39	66.42	-1629.17		
Piano 1	SLU 91	34.99	0	-12553.69	19.03	-20.14	-10924.51	15.96	20.14	-1629.17		
Piano 1	SLU 92	0		-13143.48	1.1	-19.45	-11495.47	-1.1	19.45	-1648.02		
Piano 1	SLU 93	0	93.31	-13143.48	1.09	27.26	-11495.47	-1.09	66.06	-1648.02		
Piano 1	SLU 94	34.99	0	-13143.48	18.73	-19.78	-11495.47	16.26	19.78	-1648.02		
Piano 1	SLU 95	0		-12277.61	-1.48	-12.77	-10851.65	1.48	12.77	-1425.97		
Piano 1	SLU 96	0	93.31	-12277.61	-1.48	33.94	-10851.65	1.48	59.38	-1425.97		
Piano 1	SLU 97	34.99	0	-12277.61	16.15	-13.1	-10851.65	18.84	13.1	-1425.97		
Piano 1	SLU 98	0		-12867.41	-1.77	-12.41	-11422.6	1.77	12.41	-1444.81		
Piano 1	SLU 99	0	93.31	-12867.41	-1.78	34.3	-11422.6	1.78	59.01	-1444.81		
Piano 1	SLU 100	34.99	0	-12867.41	15.86	-12.73	-11422.6	19.14	12.73	-1444.81		
Piano 1	SLU 101	0		-12470.86	0.54	-17.7	-10902.65	-0.54	17.7	-1568.21		
Piano 1	SLU 102	0	93.31	-12470.86	0.53	29.01	-10902.65	-0.53	64.31	-1568.21		
Piano 1	SLU 103	34.99	0	-12470.86	18.17	-18.03	-10902.65	16.83	18.03	-1568.21		
Piano 1	SLU 104	0		-13060.66	0.24	-17.34	-11473.61	-0.24	17.34	-1587.06		
Piano 1	SLU 105	0	93.31	-13060.66	0.23	29.37	-11473.61	-0.23	63.94	-1587.06		
Piano 1	SLU 106	34.99	0	-13060.66	17.87	-17.66	-11473.61	17.13	17.66	-1587.06		
Piano 1	SLU 107	0		-10126.72	-6.23	-32.17	-8394.41	6.23	32.17	-1732.31		
Piano 1	SLU 108	0	155.52	-10126.72	-6.25	45.68	-8394.41	6.25	109.84	-1732.31		
Piano 1	SLU 109	58.32	0	-10126.72	23.15	-32.71	-8394.41	35.17	32.71	-1732.31		
Piano 1	SLU 110	0	155.52	-10716.52	-6.55	46.04	-8965.37	6.55	109.48	-1751.15		
Piano 1	SLU 111	58.32	0	-10716.52	22.85	-32.35	-8965.37	35.47	32.35	-1751.15		
Piano 1	SLU 112	0		-11306.32	-6.83	-31.44	-9536.32	6.83	31.44	-1770		
Piano 1	SLU 113	0	93.31	-11306.32	-6.84	15.27	-9536.32	6.84	78.05	-1770		
Piano 1	SLU 114	34.99	0	-11306.32	10.8	-31.77	-9536.32	24.19	31.77	-1770		
Piano 1	SLU 115	0	155.52	-10319.98	-4.23	40.74	-8445.42	4.23	114.78	-1874.55		
Piano 1	SLU 116	58.32	0	-10319.98	25.16	-37.64	-8445.42	33.16	37.64	-1874.55		
Piano 1	SLU 117	0	155.52	-10909.77	-4.53	41.11	-9016.37	4.53	114.41	-1893.4		
Piano 1	SLU 118	58.32	0	-10909.77	24.86	-37.28	-9016.37	33.46	37.28	-1893.4		
Piano 1	SLU 119	0		-11499.57	-4.82	-36.37	-9587.33	4.82	36.37	-1912.24		
Piano 1	SLU 120	0	93.31	-11499.57	-4.83	10.33	-9587.33	4.83	82.98	-1912.24		
Piano 1	SLU 121	34.99	0	-11499.57	12.81	-36.7	-9587.33	22.18	36.7	-1912.24		
Piano 1	SLU 122	0		-10402.8	-3.36	-39.21	-8467.28	3.36	39.21	-1935.52		
Piano 1	SLU 123	0	93.31	-10402.8	-3.37	7.49	-8467.28	3.37	85.82	-1935.52		
Piano 1	SLU 124	34.99	0	-10402.8	14.27	-39.54	-8467.28	20.72	39.54	-1935.52		
Piano 1	SLU 125	0		-10992.59	-3.66	-38.85	-9038.23	3.66	38.85	-1954.36		
Piano 1	SLU 126	0	93.31	-10992.59	-3.67	7.86	-9038.23	3.67	85.45	-1954.36		
Piano 1	SLU 127	34.99	0	-10992.59	13.97	-39.18	-9038.23	21.02	39.18	-1954.36		
Piano 1	SLU 128	0	155.52	-13933.08	-3.8	59.32	-12200.77	3.8	96.2	-1732.31		
Piano 1	SLU 129	58.32	0	-13933.08	25.6	-19.07	-12200.77	32.72	19.07	-1732.31		
Piano 1	SLU 130	0	155.52	-14522.88	-4.09	59.68	-12771.72	4.09	95.84	-1751.15		
Piano 1	SLU 131	58.32	0	-14522.88	25.3	-18.71	-12771.72	33.02	18.71	-1751.15		
Piano 1	SLU 132	0		-15112.67	-4.38	-17.8	-13342.67	4.38	17.8	-1770		
Piano 1	SLU 133	0	93.31	-15112.67	-4.39	28.9	-13342.67	4.39	64.41	-1770		
Piano 1	SLU 134	34.99	0	-15112.67	13.25	-18.13	-13342.67	21.74	18.13	-1770		
Piano 1	SLU 135	0	155.52	-14126.33	-1.78	54.38	-12251.77	1.78	101.14	-1874.55		
Piano 1	SLU 136	58.32	0	-14126.33	27.61	-24	-12251.77	30.71	24	-1874.55		
Piano 1	SLU 137	0	155.52	-14716.13	-2.08	54.75	-12822.73	2.08	100.77	-1893.4		
Piano 1	SLU 138	58.32	0	-14716.13	27.31	-23.64	-12822.73	31.01	23.64	-1893.4		
Piano 1	SLU 139	0		-15305.92	-2.37	-22.73	-13393.68	2.37	22.73	-1912.24		
Piano 1	SLU 140	0	93.31	-15305.92	-2.38	23.97	-13393.68	2.38	69.34	-1912.24		
Piano 1	SLU 141	34.99	0	-15305.92	15.26	-23.06	-13393.68	19.73	23.06	-1912.24		
Piano 1	SLU 142	0		-14209.15	-0.91	-25.57	-12273.63	0.91	25.57	-1935.52		
Piano 1	SLU 143	0	93.31	-14209.15	-0.92	21.13	-12273.63	0.92	72.18	-1935.52		

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		Nome	N.br.	F	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 1	SLU 144	34.99	0	-14209.15	16.72	-25.9	-12273.63	18.27	25.9	-1935.52
Piano 1	SLU 145	0	0	-14798.95	-1.21	-25.21	-12844.59	1.21	25.21	-1954.36
Piano 1	SLU 146	0	93.31	-14798.95	-1.22	21.5	-12844.59	1.22	71.81	-1954.36
Piano 1	SLU 147	34.99	0	-14798.95	16.42	-25.54	-12844.59	18.57	25.54	-1954.36
Piano 1	SLU 148	0	0	-13933.08	-3.78	-18.53	-12200.77	3.78	18.53	-1732.31
Piano 1	SLU 149	0	93.31	-13933.08	-3.79	28.18	-12200.77	3.79	65.13	-1732.31
Piano 1	SLU 150	34.99	0	-13933.08	13.85	-18.85	-12200.77	21.14	18.85	-1732.31
Piano 1	SLU 151	0	0	-14522.88	-4.08	-18.16	-12771.72	4.08	18.16	-1751.15
Piano 1	SLU 152	0	93.31	-14522.88	-4.09	28.54	-12771.72	4.09	64.77	-1751.15
Piano 1	SLU 153	34.99	0	-14522.88	13.55	-18.49	-12771.72	21.44	18.49	-1751.15
Piano 1	SLU 154	0	0	-14126.33	-1.77	-23.46	-12251.77	1.77	23.46	-1874.55
Piano 1	SLU 155	0	93.31	-14126.33	-1.78	23.25	-12251.77	1.78	70.07	-1874.55
Piano 1	SLU 156	34.99	0	-14126.33	15.86	-23.79	-12251.77	19.13	23.79	-1874.55
Piano 1	SLU 157	0	0	-14716.13	-2.07	-23.1	-12822.73	2.07	23.1	-1893.4
Piano 1	SLU 158	0	93.31	-14716.13	-2.08	23.61	-12822.73	2.08	69.7	-1893.4
Piano 1	SLU 159	34.99	0	-14716.13	15.56	-23.42	-12822.73	19.43	23.42	-1893.4
Piano 1	SLU 160	0	0	-10665.98	-5.55	-33.48	-8859.74	5.55	33.48	-1806.24
Piano 1	SLU 161	0	155.52	-10665.98	-5.56	44.36	-8859.74	5.56	111.16	-1806.24
Piano 1	SLU 162	58.32	0	-10665.98	23.84	-34.03	-8859.74	34.48	34.03	-1806.24
Piano 1	SLU 163	0	155.52	-11255.77	-5.86	44.72	-9430.69	5.86	110.8	-1825.08
Piano 1	SLU 164	58.32	0	-11255.77	23.54	-33.67	-9430.69	34.78	33.67	-1825.08
Piano 1	SLU 165	0	0	-11845.57	-6.14	-32.76	-10001.65	6.14	32.76	-1843.92
Piano 1	SLU 166	0	93.31	-11845.57	-6.15	13.95	-10001.65	6.15	79.36	-1843.92
Piano 1	SLU 167	34.99	0	-11845.57	11.49	-33.08	-10001.65	23.51	33.08	-1843.92
Piano 1	SLU 168	0	155.52	-10859.23	-3.55	39.43	-8910.75	3.55	116.09	-1948.48
Piano 1	SLU 169	58.32	0	-10859.23	25.85	-38.96	-8910.75	32.47	38.96	-1948.48
Piano 1	SLU 170	0	155.52	-11449.02	-3.85	39.79	-9481.7	3.85	115.73	-1967.32
Piano 1	SLU 171	58.32	0	-11449.02	25.55	-38.6	-9481.7	32.77	38.6	-1967.32
Piano 1	SLU 172	0	0	-12038.82	-4.13	-37.69	-10052.65	4.13	37.69	-1986.17
Piano 1	SLU 173	0	93.31	-12038.82	-4.14	9.02	-10052.65	4.14	84.3	-1986.17
Piano 1	SLU 174	34.99	0	-12038.82	13.5	-38.02	-10052.65	21.49	38.02	-1986.17
Piano 1	SLU 175	0	0	-10942.05	-2.67	-40.53	-8932.61	2.67	40.53	-2009.44
Piano 1	SLU 176	0	93.31	-10942.05	-2.68	6.18	-8932.61	2.68	87.14	-2009.44
Piano 1	SLU 177	34.99	0	-10942.05	14.96	-40.86	-8932.61	20.04	40.86	-2009.44
Piano 1	SLU 178	0	0	-11531.85	-2.97	-40.17	-9503.56	2.97	40.17	-2028.28
Piano 1	SLU 179	0	93.31	-11531.85	-2.98	6.54	-9503.56	2.98	86.77	-2028.28
Piano 1	SLU 180	34.99	0	-11531.85	14.66	-40.49	-9503.56	20.33	40.49	-2028.28
Piano 1	SLU 181	0	155.52	-14472.33	-3.11	58	-12666.1	3.11	97.52	-1806.24
Piano 1	SLU 182	58.32	0	-14472.33	26.29	-20.39	-12666.1	32.03	20.39	-1806.24
Piano 1	SLU 183	0	155.52	-15062.13	-3.41	58.36	-13237.05	3.41	97.16	-1825.08
Piano 1	SLU 184	58.32	0	-15062.13	25.99	-20.03	-13237.05	32.33	20.03	-1825.08
Piano 1	SLU 185	0	0	-15651.92	-3.69	-19.12	-13808	3.69	19.12	-1843.92
Piano 1	SLU 186	0	93.31	-15651.92	-3.7	27.59	-13808	3.7	65.72	-1843.92
Piano 1	SLU 187	34.99	0	-15651.92	13.94	-19.44	-13808	21.06	19.44	-1843.92
Piano 1	SLU 188	0	155.52	-14665.58	-1.1	53.07	-12717.1	1.1	102.45	-1948.48
Piano 1	SLU 189	58.32	0	-14665.58	28.3	-25.32	-12717.1	30.02	25.32	-1948.48
Piano 1	SLU 190	0	155.52	-15255.38	-1.4	53.43	-13288.05	1.4	102.09	-1967.32
Piano 1	SLU 191	58.32	0	-15255.38	28	-24.96	-13288.05	30.32	24.96	-1967.32
Piano 1	SLU 192	0	0	-15845.17	-1.68	-24.05	-13859.01	1.68	24.05	-1986.17
Piano 1	SLU 193	0	93.31	-15845.17	-1.69	22.66	-13859.01	1.69	70.66	-1986.17
Piano 1	SLU 194	34.99	0	-15845.17	15.95	-24.38	-13859.01	19.04	24.38	-1986.17
Piano 1	SLU 195	0	0	-14748.4	-0.22	-26.89	-12738.96	0.22	26.89	-2009.44
Piano 1	SLU 196	0	93.31	-14748.4	-0.23	19.82	-12738.96	0.23	73.5	-2009.44
Piano 1	SLU 197	34.99	0	-14748.4	17.41	-27.22	-12738.96	17.58	27.22	-2009.44
Piano 1	SLU 198	0	0	-15338.2	-0.52	-26.53	-13309.91	0.52	26.53	-2028.28
Piano 1	SLU 199	0	93.31	-15338.2	-0.53	20.18	-13309.91	0.53	73.13	-2028.28
Piano 1	SLU 200	34.99	0	-15338.2	17.11	-26.85	-13309.91	17.88	26.85	-2028.28
Piano 1	SLU 201	0	0	-14472.33	-3.09	-19.84	-12666.1	3.09	19.84	-1806.24
Piano 1	SLU 202	0	93.31	-14472.33	-3.1	26.86	-12666.1	3.1	66.45	-1806.24
Piano 1	SLU 203	34.99	0	-14472.33	14.53	-20.17	-12666.1	20.46	20.17	-1806.24
Piano 1	SLU 204	0	0	-15062.13	-3.39	-19.48	-13237.05	3.39	19.48	-1825.08
Piano 1	SLU 205	0	93.31	-15062.13	-3.4	27.22	-13237.05	3.4	66.09	-1825.08
Piano 1	SLU 206	34.99	0	-15062.13	14.24	-19.81	-13237.05	20.76	19.81	-1825.08
Piano 1	SLU 207	0	0	-14665.58	-1.08	-24.78	-12717.1	1.08	24.78	-1948.48
Piano 1	SLU 208	0	93.31	-14665.58	-1.09	21.93	-12717.1	1.09	71.38	-1948.48
Piano 1	SLU 209	34.99	0	-14665.58	16.55	-25.1	-12717.1	18.45	25.1	-1948.48
Piano 1	SLU 210	0	0	-15255.38	-1.38	-24.41	-13288.05	1.38	24.41	-1967.32
Piano 1	SLU 211	0	93.31	-15255.38	-1.39	22.29	-13288.05	1.39	71.02	-1967.32
Piano 1	SLU 212	34.99	0	-15255.38	16.25	-24.74	-13288.05	18.74	24.74	-1967.32
Piano 1	SLD 1	-621.07	-151.9	-10140.22	87.91	11.64	-8757.54	-708.98	-163.54	-1382.68
Piano 1	SLD 2	-621.07	-151.9	-10140.22	98.82	11.47	-8757.54	-719.89	-163.37	-1382.68
Piano 1	SLD 3	-610.22	200.14	-10141.13	82.42	-43.25	-8757.54	-692.63	243.39	-1383.59
Piano 1	SLD 4	-610.22	200.14	-10141.13	93.33	-43.41	-8757.54	-703.54	243.55	-1383.59
Piano 1	SLD 5	-202.77	-579.5	-10160.64	27.1	73.1	-8757.54	-229.88	-652.59	-1403.09
Piano 1	SLD 6	-202.77	-579.5	-10160.64	42.04	72.87	-8757.54	-244.82	-652.36	-1403.09
Piano 1	SLD 7	-166.61	593.97	-10163.66	8.78	-109.84	-8757.54	-175.39	703.81	-1406.11
Piano 1	SLD 8	-166.61	593.97	-10163.66	23.72	-110.07	-8757.54	-190.33	704.04	-1406.11
Piano 1	SLD 9	166.61	-593.97	-10179.04	-28.79	70.87	-8757.54	195.4	-664.84	-1421.5
Piano 1	SLD 10	166.61	-593.97	-10179.04	-13.85	70.64	-8757.54	180.46	-664.61	-1421.5
Piano 1	SLD 11	202.77	579.5	-10182.06	-47.11	-112.07	-8757.54	249.89	691.57	-1424.52
Piano 1	SLD 12	202.77	579.5	-10182.06	-32.17	-112.3	-8757.54	234.95	691.8	-1424.52
Piano 1	SLD 13	610.22	-200.14	-10201.57	-98.4	4.21	-8757.54	708.61	-204.35	-1444.03
Piano 1	SLD 14	610.22	-200.14	-10201.57	-87.49	4.04	-8757.54	697.7	-204.18	-1444.03
Piano 1	SLD 15	621.07	151.9	-10202.48	-103.89	-50.67	-8757.54	724.96	202.57	-1444.93
Piano 1	SLD 16	621.07	151.9	-10202.48	-92.98	-50.84	-8757.54	714.05	202.74	-1444.93
Piano 1	SLV 1	-1191.81	-289.73	-10113.91	171.53	40.3	-8757.54	-1363.35	-330.03	-1356.36
Piano 1	SLV 2	-1191.81	-289.73	-10113.91	192.57	39.98	-8757.54	-1384.38	-329.71	-1356.36
Piano 1	SLV 3	-1170.86	385.14	-10115.61	160.94	-65.51	-8757.54	-1331.8	450.65	-1358.07
Piano 1	SLV 4	-1170.86	385.14	-10115.61	181.97	-65.84	-8757.54	-1352.84	450.97	-1358.07
Piano 1	SLV 5	-389.32	-1110.46	-10151.52	54.52	159.03	-8757.54	-443.83	-1269.49	-1393.98
Piano 1	SLV 6	-389.32	-1110.46	-10151.52	83.32	158.59	-8757.54	-472.64	-1269.05	-1393.98
Piano 1	SLV 7	-319.49	1139.08	-10157.22	19.18	-193.69	-8757.54	-338.67	1332.77	-1399.68
Piano 1	SLV 8	-319.49	1139.08	-10157.22	47.99	-194.13	-8757.54	-367.47	1333.21	-1399.68
Piano 1	SLV 9	319.49	-1139.08	-10185.48	-53.06	154.93	-8757.54	372.54	-1294.01	-1427.93
Piano 1	SLV 10	319.49	-1139.08	-10185.48	-24.25	154.49	-8757.54	343.74	-1293.57	-1427.93
Piano 1	SLV 11	389.32	1110.46	-10191.18	-88.39	-197.79	-8757.54	477.71	1308.25	-1433.63
Piano 1	SLV 12	389.32	1110.46	-10191.18	-59.59	-198.23	-8757.54	448.9	1308.69	-1433.63
Piano 1	SLV 13	1170.86	-385.14	-10227.09	-187.04	26.63	-8757.54	1357.91	-411.77	-1469.54
Piano 1	SLV 14	1170.86	-385.14	-10227.09	-166.01	26.31	-8757.54	1336.87	-411.45	-1469.54

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 1	SLV 15	1191.81	289.73	-10228.8	-197.64	-79.18	-8757.54	1389.45	368.91	-1471.25
Piano 1	SLV 16	1191.81	289.73	-10228.8	-176.61	-79.5	-8757.54	1368.42	369.23	-1471.25
Copertura	SLU 1	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 2	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 3	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 4	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 5	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 6	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 7	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 8	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 9	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 10	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 11	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 12	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 13	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 14	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 15	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 16	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 17	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 18	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 19	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 20	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 21	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 22	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 23	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 24	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 25	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 26	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 27	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 28	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 29	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 30	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 31	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 32	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 33	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 34	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 35	0	0	-409.07	0	0	0	0	0	-409.07
Copertura	SLU 36	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 37	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 38	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 39	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 40	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 41	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 42	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 43	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 44	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 45	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 46	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 47	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 48	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 49	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 50	0	0	-371.38	0	0	0	0	0	-371.38
Copertura	SLU 51	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 52	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 53	0	0	-390.23	0	0	0	0	0	-390.23
Copertura	SLU 54	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 55	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 56	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 57	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 58	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 59	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 60	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 61	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 62	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 63	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 64	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 65	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 66	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 67	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 68	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 69	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 70	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 71	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 72	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 73	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 74	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 75	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 76	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 77	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 78	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 79	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 80	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 81	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 82	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 83	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 84	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 85	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 86	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 87	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 88	0	0	-423.73	0	0	0	0	0	-423.73
Copertura	SLU 89	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 90	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 91	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 92	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 93	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 94	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 95	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 96	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 97	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		Nome	N.br.	F	X	Y	Z	X	Y	Z
Copertura	SLU 98	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 99	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 100	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 101	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 102	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 103	0	0	-386.04	0	0	0	0	0	-386.04
Copertura	SLU 104	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 105	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 106	0	0	-404.88	0	0	0	0	0	-404.88
Copertura	SLU 107	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 108	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 109	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 110	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 111	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 112	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 113	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 114	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 115	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 116	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 117	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 118	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 119	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 120	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 121	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 122	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 123	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 124	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 125	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 126	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 127	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 128	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 129	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 130	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 131	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 132	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 133	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 134	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 135	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 136	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 137	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 138	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 139	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 140	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 141	0	0	-515.46	0	0	0	0	0	-515.46
Copertura	SLU 142	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 143	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 144	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 145	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 146	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 147	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 148	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 149	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 150	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 151	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 152	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 153	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 154	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 155	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 156	0	0	-477.77	0	0	0	0	0	-477.77
Copertura	SLU 157	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 158	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 159	0	0	-496.62	0	0	0	0	0	-496.62
Copertura	SLU 160	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 161	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 162	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 163	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 164	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 165	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 166	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 167	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 168	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 169	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 170	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 171	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 172	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 173	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 174	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 175	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 176	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 177	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 178	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 179	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 180	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 181	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 182	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 183	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 184	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 185	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 186	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 187	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 188	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 189	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 190	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 191	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 192	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 193	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 194	0	0	-530.12	0	0	0	0	0	-530.12
Copertura	SLU 195	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 196	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Copertura	SLU 197	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 198	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 199	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 200	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 201	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 202	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 203	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 204	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 205	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 206	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 207	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 208	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 209	0	0	-492.43	0	0	0	0	0	-492.43
Copertura	SLU 210	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 211	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLU 212	0	0	-511.27	0	0	0	0	0	-511.27
Copertura	SLD 1	-26.78	-27.74	-388.92	0	0	0	-26.78	-27.74	-388.92
Copertura	SLD 2	-26.78	-27.74	-388.92	0	0	0	-26.78	-27.74	-388.92
Copertura	SLD 3	-23.83	-13.86	-389.77	0	0	0	-23.83	-13.86	-389.77
Copertura	SLD 4	-23.83	-13.86	-389.77	0	0	0	-23.83	-13.86	-389.77
Copertura	SLD 5	-12.52	-29.37	-378.3	0	0	0	-12.52	-29.37	-378.3
Copertura	SLD 6	-12.52	-29.37	-378.3	0	0	0	-12.52	-29.37	-378.3
Copertura	SLD 7	-2.67	16.89	-381.11	0	0	0	-2.67	16.89	-381.11
Copertura	SLD 8	-2.67	16.89	-381.11	0	0	0	-2.67	16.89	-381.11
Copertura	SLD 9	2.67	-16.89	-370.03	0	0	0	2.67	-16.89	-370.03
Copertura	SLD 10	2.67	-16.89	-370.03	0	0	0	2.67	-16.89	-370.03
Copertura	SLD 11	12.52	29.37	-372.85	0	0	0	12.52	29.37	-372.85
Copertura	SLD 12	12.52	29.37	-372.85	0	0	0	12.52	29.37	-372.85
Copertura	SLD 13	23.83	13.86	-361.38	0	0	0	23.83	13.86	-361.38
Copertura	SLD 14	23.83	13.86	-361.38	0	0	0	23.83	13.86	-361.38
Copertura	SLD 15	26.78	27.74	-362.22	0	0	0	26.78	27.74	-362.22
Copertura	SLD 16	26.78	27.74	-362.22	0	0	0	26.78	27.74	-362.22
Copertura	SLV 1	-50.24	-52.14	-400.33	0	0	0	-50.24	-52.14	-400.33
Copertura	SLV 2	-50.24	-52.14	-400.33	0	0	0	-50.24	-52.14	-400.33
Copertura	SLV 3	-44.53	-25.63	-401.95	0	0	0	-44.53	-25.63	-401.95
Copertura	SLV 4	-44.53	-25.63	-401.95	0	0	0	-44.53	-25.63	-401.95
Copertura	SLV 5	-23.73	-55.85	-380.53	0	0	0	-23.73	-55.85	-380.53
Copertura	SLV 6	-23.73	-55.85	-380.53	0	0	0	-23.73	-55.85	-380.53
Copertura	SLV 7	-4.7	32.52	-385.95	0	0	0	-4.7	32.52	-385.95
Copertura	SLV 8	-4.7	32.52	-385.95	0	0	0	-4.7	32.52	-385.95
Copertura	SLV 9	4.7	-32.52	-365.19	0	0	0	4.7	-32.52	-365.19
Copertura	SLV 10	4.7	-32.52	-365.19	0	0	0	4.7	-32.52	-365.19
Copertura	SLV 11	23.73	55.85	-370.61	0	0	0	23.73	55.85	-370.61
Copertura	SLV 12	23.73	55.85	-370.61	0	0	0	23.73	55.85	-370.61
Copertura	SLV 13	44.53	25.63	-349.19	0	0	0	44.53	25.63	-349.19
Copertura	SLV 14	44.53	25.63	-349.19	0	0	0	44.53	25.63	-349.19
Copertura	SLV 15	50.24	52.14	-350.81	0	0	0	50.24	52.14	-350.81
Copertura	SLV 16	50.24	52.14	-350.81	0	0	0	50.24	52.14	-350.81

8.12 Risposta modale

Modo: identificativo del modo di vibrare.

Periodo: periodo. [s]

Massa X: massa partecipante in direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa Y: massa partecipante in direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa Z: massa partecipante in direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa rot. X: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Y: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Z: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa sX: massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.

Massa sY: massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 0.99254

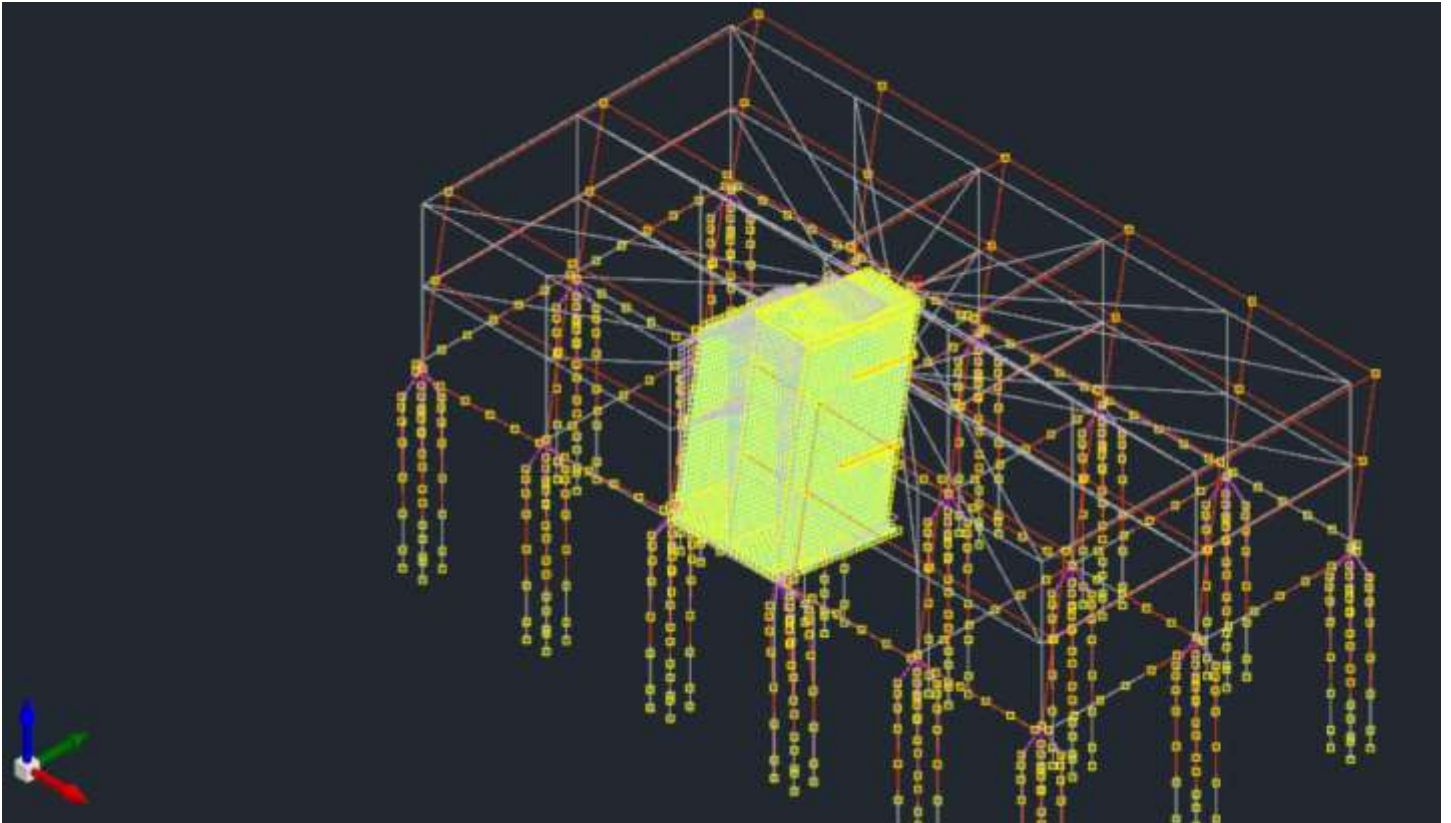
Traslazione Y: 0.991366

Traslazione Z: 0

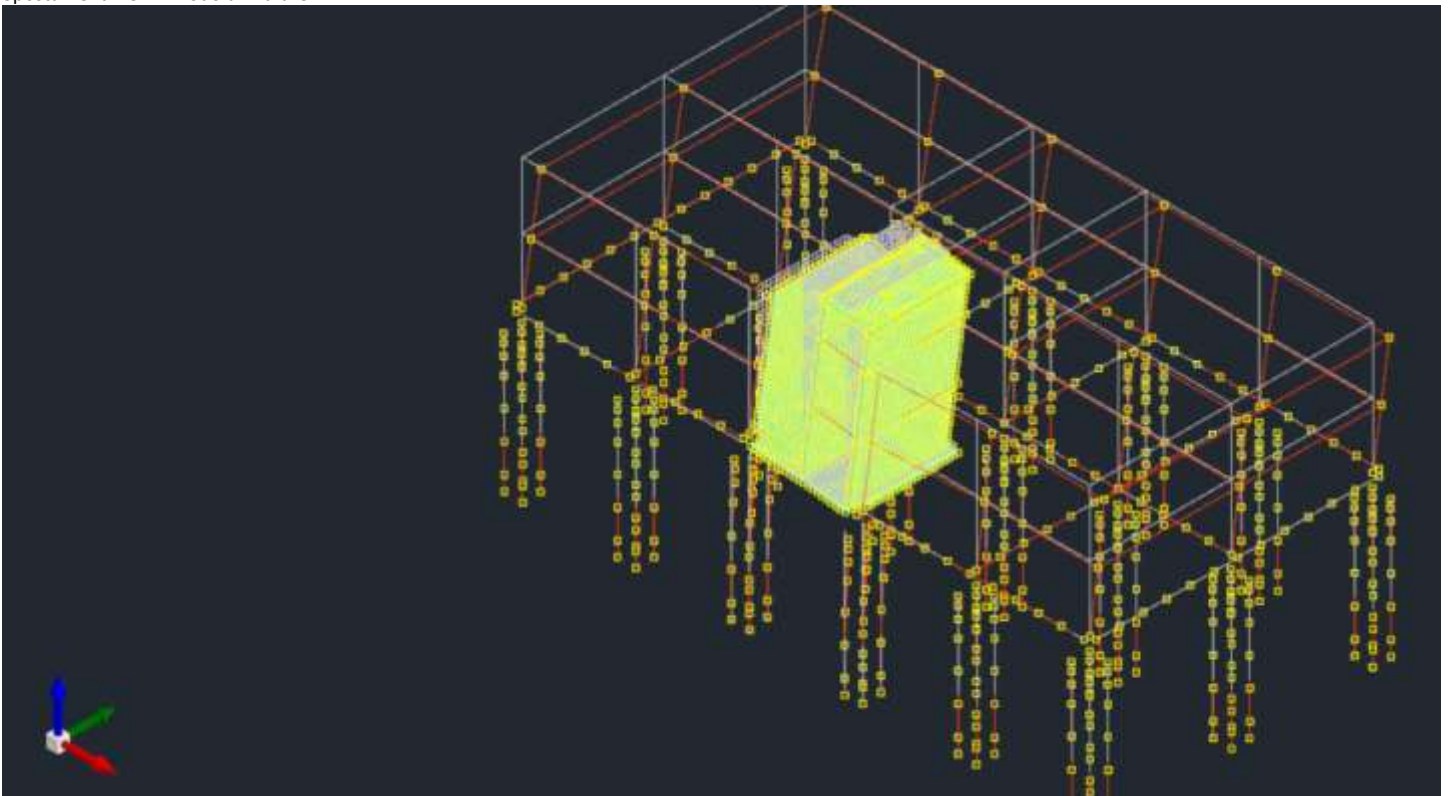
Rotazione X: 0.999999

Rotazione Y: 0.999994

Rotazione Z: 0.991498



Spostamenti nel 2° modo di vibrare



Spostamenti nel 3° modo di vibrare

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	1.086950674	0.004211422	0.000325546	0	0.000435729	0.004913431	0.045254859	0.004211422	0.000325546
2	0.579176225	0.017672309	0.857219938	0	0.97878008	0.020209472	0.82843915	0.017672309	0.857219938
3	0.527583111	0.853517604	0.018205977	0	0.020729285	0.974671555	0.00064127	0.853517604	0.018205977
4	0.167946568	0.005121718	0.000003613	0	0.00000459	0.000172052	0.004781809	0.005121718	0.000003613
5	0.063849653	0.110393115	0.000017117	0	0.000000001	0.000023056	0.00592179	0.110393115	0.000017117
6	0.044971433	0.00000397	0.115572977	0	0.000049646	0.000000874	0.10635338	0.00000397	0.115572977
7	0.036601753	0.000678642	0.000019878	0	0.000000002	0.000000046	0.000004333	0.000678642	0.000019878
8	0.035544471	0.000299006	0.000000661	0	0.000000001	0.000001064	0.000033425	0.000299006	0.000000661
9	0.031896537	0.000018403	0.000000027	0	0.000000092	0.000000346	0.000001746	0.000018403	0.000000027
10	0.028951692	0.000624204	0.000000121	0	0	0.000001727	0.000065784	0.000624204	0.000000121

8.13 Equilibrio globale forze

Si rimanda al capitolo 10 validazione del modello.

8.14 Risposta di spettro

Spettro: condizione elementare corrispondente allo spettro.

N.b.: nome breve della condizione elementare.

F_x: componente della forza lungo l'asse X. [kN]

F_y: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]

F_z: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]

M_x: componente della coppia attorno all'asse X. [kN*m]

M_y: componente della coppia attorno all'asse Y. [kN*m]

M_z: componente della coppia attorno all'asse Z. [kN*m]

Max X: massima reazione lungo l'asse X.

Valore: valore massimo della reazione. [kN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Y: massima reazione lungo l'asse Y.

Valore: valore massimo della reazione. [kN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Z: massima reazione lungo l'asse Z.

Valore: valore massimo della reazione. [kN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Spettro N.b.	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z	Max X		Max Y		Max Z	
							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
SLV X	1917.5109	253.2112	0	1.751E03	1.316E04	1.840E04	1922.5193	175	1764.0265	87	0	0
SLV Y	253.2112	1761.4365	0	1.207E04	1.753E03	1.117E05	1922.5193	175	1764.0265	87	0	0
X SLD	997.6399	131.3322	0	9.081E02	6.825E03	9.622E03	1000.2103	175	916.6141	87	0	0
Y SLD	131.3322	915.2797	0	6.258E03	9.092E02	5.805E04	1000.2103	175	916.6141	87	0	0

9 Verifiche consuntive di alcuni elementi significativi

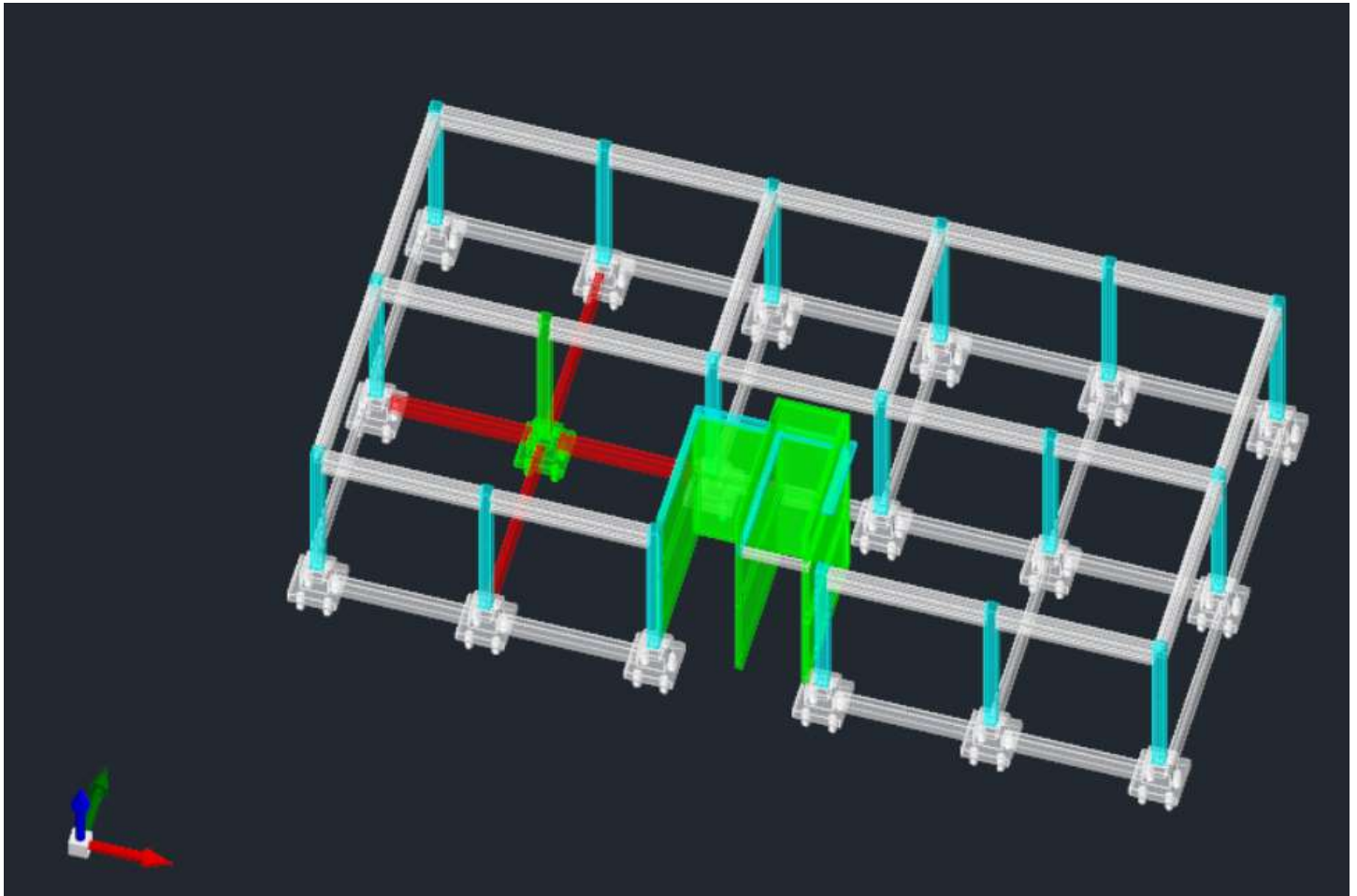


Immagine delle verifiche effettuate, nel caso in esame le travi di fondazione segnate in rosso, non sono verificate per la portanza del terreno, effetto trascurabile trattandosi di travi di fondazione con esclusiva funzione di collegamento rigido tra i plinti

9.1 Verifiche consuntive pilastrate C.A.

Verifica: Descrizione della verifica relativa che ne consente l'individuazione all'interno della struttura.

Sicurezza minima: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza relativamente alle verifiche visualizzabili per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a flessione: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a flessione tra tutte le verifiche a flessione condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a taglio: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a taglio tra tutte le verifiche a taglio condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Nodo pilastri: Visualizza il coefficiente di sicurezza per la verifica dei nodi. Il valore è adimensionale.

Verifica	Sicurezza minima	Verifica a flessione	Verifica a taglio	Nodo pilastri
Pilastrata B2	1.526	1.617	1.526	

9.2 Verifiche consuntive travate C.A.

Verifica: Descrizione della verifica relativa che ne consente l'individuazione all'interno della struttura.

Sicurezza minima: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza relativamente alle verifiche visualizzabili per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a flessione: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a flessione tra tutte le verifiche a flessione condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a taglio: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a taglio tra tutte le verifiche a taglio condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica di portanza: Visualizza per ciascun elemento di verifica di fondazione il valore minimo del coefficiente di sicurezza per portanza. Il valore è adimensionale.

Verifica di scorrimento: Visualizza per ciascun elemento di verifica di fondazione il valore minimo del coefficiente di sicurezza per scorrimento. Il valore è adimensionale.

Verifica	Sicurezza minima	Verifica a flessione	Verifica a taglio	Verifica di portanza	Verifica di scorrimento
Trave a "Piano 1" 1-2	2.341	3.058	2.341		
Trave a "Piano 1" M6-M3	1534.734				
Trave a "Piano 1" M2-M4	920.776				
Trave a "Piano 1" 3-M4	17415.002				
Trave a "Piano 1" M1-M2	4154.758				
Trave di fondazione a "Fondazione" 14-15	1.011	1.011	1.011	1.774	850.465
Trave di fondazione a "Fondazione" 9-12	1.022	1.029	1.022	1.661	8997.052
Trave di fondazione a "Fondazione" 19-22	1.009	1.082	1.009	1.536	13863.141
Trave di fondazione a "Fondazione" 16-17	1.002	1.056	1.002	1.773	10294.046

9.3 Verifiche consuntive pareti C.A.

Verifica: Descrizione della verifica relativa che ne consente l'individuazione all'interno della struttura.

Sicurezza minima: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza relativamente alle verifiche visualizzabili per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a flessione: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a flessione tra tutte le verifiche a flessione condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a taglio: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a taglio tra tutte le verifiche a taglio condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica	Sicurezza minima	Verifica a flessione	Verifica a taglio
Parete Fondazione - Copertura V.S.	1.016	1.016	1.391

9.4 Verifiche consuntive piastre C.A.

Verifica: Descrizione della verifica relativa che ne consente l'individuazione all'interno della struttura.

Sicurezza minima: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza relativamente alle verifiche visualizzabili per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica di portanza: Visualizza per ciascun elemento di verifica di fondazione il valore minimo del coefficiente di sicurezza per portanza. Il valore è adimensionale.

Verifica di scorrimento: Visualizza per ciascun elemento di verifica di fondazione il valore minimo del coefficiente di sicurezza per scorrimento. Il valore è adimensionale.

Flessione piastre/platee: Visualizza per le piastre/platee il valore minimo del coefficiente di sicurezza per flessione. Il valore è adimensionale.

Taglio piastre/platee: Visualizza per le piastre/platee il valore minimo del coefficiente di sicurezza per taglio. Il valore è adimensionale.

Punzonamento piastre/platee: Visualizza per le piastre/platee il valore minimo del coefficiente di sicurezza per punzonamento. Il valore è adimensionale.

Verifica	Sicurezza minima	Verifica di portanza	Verifica di scorrimento	Flessione piastre/platee	Taglio piastre/platee	Punzonamento piastre/platee
Platea a "Fondazione"	0	0	0.332	1.025		
Piastra a "Copertura V.S."	1.729			1.729		

9.5 Verifiche consuntive pali

Verifica: Descrizione della verifica relativa che ne consente l'individuazione all'interno della struttura.

Sicurezza minima: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza relativamente alle verifiche visualizzabili per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a flessione: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a flessione tra tutte le verifiche a flessione condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a taglio: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a taglio tra tutte le verifiche a taglio condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica di portanza: Visualizza per ciascun elemento di verifica di fondazione il valore minimo del coefficiente di sicurezza per portanza. Il valore è adimensionale.

Verifica	Sicurezza minima	Verifica a flessione	Verifica a taglio	Verifica di portanza
4 pali "Infisso D30" di plinto su pali filo B2	1.132	2.269	22.694	1.132
4 pali "Infisso D30" di plinto su pali filo B2	1.132	2.269	22.694	1.132
4 pali "Infisso D30" di plinto su pali filo B2	1.132	2.269	22.694	1.132
4 pali "Infisso D30" di plinto su pali filo B2	1.132	2.269	22.694	1.132

9.6 Verifiche consuntive plinti

Verifica: Descrizione della verifica relativa che ne consente l'individuazione all'interno della struttura.

Sicurezza minima: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza relativamente alle verifiche visualizzabili per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a flessione: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a flessione tra tutte le verifiche a flessione condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica a taglio: Visualizza per ciascun elemento di verifica il valore minimo del coefficiente di sicurezza a taglio tra tutte le verifiche a taglio condotte per tale elemento. Il valore è adimensionale.

Verifica di portanza: Visualizza per ciascun elemento di verifica di fondazione il valore minimo del coefficiente di sicurezza per portanza. Il valore è adimensionale.

Verifica di scorrimento: Visualizza per ciascun elemento di verifica di fondazione il valore minimo del coefficiente di sicurezza per scorrimento. Il valore è adimensionale.

Verifica	Sicurezza minima	Verifica a flessione	Verifica a taglio	Verifica di portanza	Verifica di scorrimento
Plinto su pali B2	1.136				

10 Validazione del modello

Valutazione delle forze applicate e confronto con quelle modellate

Fx: Componente X di forza del sistema risultante. [kN]

Fy: Componente Y di forza del sistema risultante. [kN]

Fz: Componente Z di forza del sistema risultante. [kN]

Mx: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [kN*m]

My: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [kN*m]

Mz: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [kN*m]

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-19911.00551	240107.993	1255210.0287	0
Reazioni	0	0	19911.00551	-240095.8366	-1255213.3255	-3.0074
P-Delta	0	0	0	-240095.8366	-1255213.3255	-3.0074
Totale	0	0	0	0.3479	0.1322	-3.0145

Bilancio in condizione di carico: Permanenti portati

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-1490.57669	17764.1294	93860.735	0
Reazioni	0	0	1490.57669	-17763.26	-93860.0912	0.0369
P-Delta	0	0	0	-17763.26	-93860.0912	0.0369
Totale	0	0	0	0.1096	-0.0149	0.0387

Bilancio in condizione di carico: Variabile Archivio

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-8881.493	99806.8635	560025.8303	0
Reazioni	0	0	8881.493	-99813.3695	-560025.0735	-1.005
P-Delta	0	0	0	-99813.3695	-560025.0735	-1.005
Totale	0	0	0	1.3607	0.0539	-1.0056

Bilancio in condizione di carico: Variabile Scale

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-321.36714	5003.9917	20007.5912	0
Reazioni	0	0	321.36714	-5001.2976	-20006.2897	0.4554
P-Delta	0	0	0	-5001.2976	-20006.2897	0.4554
Totale	0	0	0	-0.1264	-0.046	0.4596

Bilancio in condizione di carico: Neve

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-786.39584	9009.0875	49624.9746	0
Reazioni	0	0	786.39584	-9009.5071	-49625.2431	-0.2111
P-Delta	0	0	0	-9009.5071	-49625.2431	-0.2111
Totale	0	0	0	0.1097	0.012	-0.212

Bilancio in condizione di carico: Vento dir. X

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	77.508	0	0	0	333.5944	669.4869
Reazioni	-77.508	0	0	0.06	-336.0361	-666.4094
P-Delta	0	0	0	0.06	-336.0361	-666.4094
Totale	0	0	0	0.0314	0.0537	3.0727

Bilancio in condizione di carico: Vento dir. Y

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	206.688	0	-889.5852	0	13029.0155
Reazioni	0	-206.688	0	896.9481	-0.1434	-13029.543
P-Delta	0	0	0	896.9481	-0.1434	-13029.543
Totale	0	0	0	-0.5207	0.0442	-0.5261

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	1877.99068	0	0	0	12960.468	22173.521
Reazioni	-1877.99068	0	0	3.4658	-13062.664	-22209.1778
P-Delta	0	0	0	3.4658	-13062.664	-22209.1778
Totale	0	0	0	1.2634	3.1905	-35.9482

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	1710.69896	0	-11805.9474	0	107898.3909
Reazioni	0	-1710.69896	0	11907.3116	-2.8368	-107907.9885
P-Delta	0	0	0	11907.3116	-2.8368	-107907.9885
Totale	0	0	0	-6.1579	0.6769	-9.583

Bilancio in condizione di carico: Eccentricità Y per sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	-1651.1567
Reazioni	0	0	0	-0.2807	1.106	1697.569
P-Delta	0	0	0	-0.2807	1.106	1697.569
Totale	0	0	0	-0.0093	-0.6256	46.4498

Bilancio in condizione di carico: Eccentricità X per sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	2994.5402
Reazioni	0	0	0	0.5091	-2.0063	-3078.7335
P-Delta	0	0	0	0.5091	-2.0063	-3078.7335
Totale	0	0	0	0.0168	1.1349	-84.2613

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	974.0038	0	0	0	6721.8359	11500.107
Reazioni	-974.0038	0	0	1.7975	-6774.839	-11518.6001
P-Delta	0	0	0	1.7975	-6774.839	-11518.6001
Totale	0	0	0	0.6552	1.6547	-18.6442

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	887.23938	0	-6123.0537	0	55960.5776
Reazioni	0	-887.23938	0	6175.6253	-1.4713	-55965.5553
P-Delta	0	0	0	6175.6253	-1.4713	-55965.5553
Totale	0	0	0	-3.1938	0.3511	-4.9702

Bilancio in condizione di carico: Eccentricità Y per sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	-856.3583
Reazioni	0	0	0	-0.1456	0.5736	880.4297
P-Delta	0	0	0	-0.1456	0.5736	880.4297
Totale	0	0	0	-0.0048	-0.3245	24.0908

Bilancio in condizione di carico: Eccentricità X per sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	1553.0927
Reazioni	0	0	0	0.2641	-1.0406	-1596.7588
P-Delta	0	0	0	0.2641	-1.0406	-1596.7588
Totale	0	0	0	0.0087	0.5886	-43.7014

Bilancio in condizione di carico: Rig Ux

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0.01	0	0	0	0.1114	0.1802
Reazioni	-0.01	0	0	0	-0.1123	-0.1833
P-Delta	0	0	0	0	-0.1123	-0.1833
Totale	0	0	0	0	0.0001	-0.0031

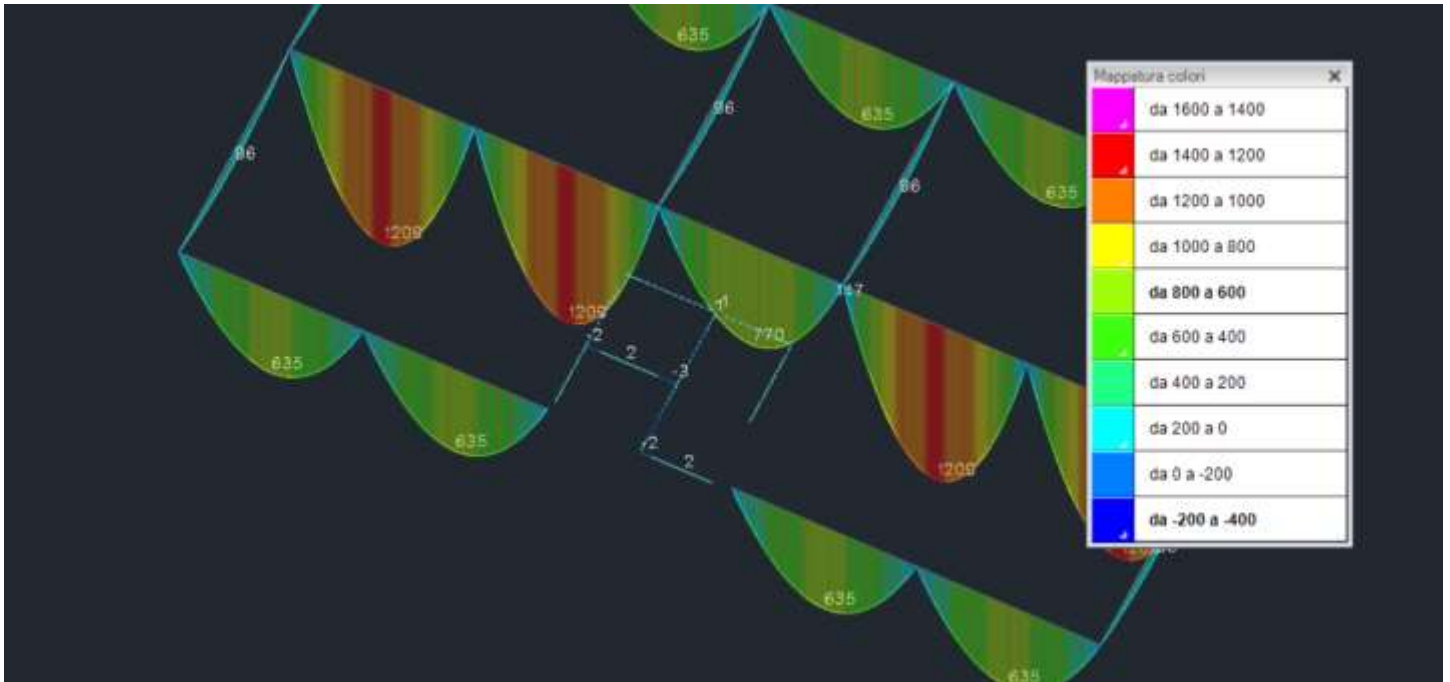
Bilancio in condizione di carico: Rig Uy

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0.01	0	-0.1114	0	0.6457
Reazioni	0	-0.01	0	0.1124	0	-0.6465
P-Delta	0	0	0	0.1124	0	-0.6465
Totale	0	0	0	-0.0001	0	-0.0008

Bilancio in condizione di carico: Rig Rz

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0.0001
Reazioni	0	0	0	0	0	-0.0001
P-Delta	0	0	0	0	0	-0.0001
Totale	0	0	0	0	0	0

Verifica e confronto di sollecitazione flettente di una trave prefabbricata del piano primo del telaio di mezzera



Valore del momento flettente sollecitante in SLE rara

000 060.21 27/12/2021
 Sollecitazione trave prefabbricata telaio
 Centrale.

Peso soletta $645 \text{ daN/m}^2 \times 10 \text{ m} = 6450 \text{ daN/m}$
 Pannelli $100 \text{ daN/m}^2 \times 10 \text{ m} = 1000 \text{ daN/m}$

Variable $1000 \text{ daN/m} \times 10 \text{ m} = 10000 \text{ daN/m}$

TOTALE 17450 daN/m

luce di calcolo $l_c = 7,00 \text{ m}$

$M_{ed, \text{ in SLE rara}} = \frac{17450 \times 7,00^2}{8} = 1068,81 \text{ daNm}$

Peso proprio trave 875 daN/m

$M_{ed, pp} = \frac{875 \times 7,00^2}{8} = 53,59 \text{ daNm}$

Totale $M_{ed, tr} = M_{ed, i} + M_{ed, pp} = 1068,81 + 53,59 =$
 $= 1122,40 \text{ daNm}$
 da.

Calcolo Manuale i valori sono confrontabili il modello è validato

Da modello $M_{ED} = 1209 \text{ kNm}$

Da calcolo manuale $M_{ED} = 1122 \text{ kNm}$

Padova, 05/11/2019

In applicazione di quanto richiesto al punto 10.2. del D.M. 17-01-18 si allegano alcuni casi di prova riproducibili dall'utilizzatore del software per il controllo ed il riscontro dell'affidabilità del codice e l'attendibilità dei risultati. Alcuni esempi sono confrontati con semplici calcolazioni svolte direttamente negli esempi; in altri invece si confrontano i risultati ottenuti in Sismicad con esempi noti reperiti in letteratura. Per facilitare la riproduzione, da parte dell'utilizzatore del software, degli esempi svolti vengono forniti, nell'installazione del software, gli esempi realizzati.

CONCRETE srl

Il PROGETTISTA
ING. ANGELO NOVARA