



# MINISTERO DELLA DIFESA

## UFFICIO AUTONOMO LAVORI

### G.M. PER M.D.

## LAVORI DI RIPRISTINO E MESSA A NORMA DELLA STAZIONE DI EMERGENZA, GRUPPI ELETTROGENI E LINEA PREFERENZIALE PRESSO PALAZZO ESERCITO - ROMA



FASE:

PROGETTAZIONE ESECUTIVA

SERIE:

DESCRITTIVA

DESCRIZIONE:

CALCOLI ESECUTIVI DELLE STRUTTURE

COD. PROGETTO:

P | RM | 18 | 028 | D

NOME FILE 18028_RL_506.pdf	IDENTIFICATIVO TAVOLA RL 506	SCALA —	PLOT 1=1	
-------------------------------	---------------------------------	------------	-------------	--

**PROMEDIA**  
INGEGNERIA  
[www.promediasrl.it](http://www.promediasrl.it) - [info@promediasrl.it](mailto:info@promediasrl.it)  
MOSCIANO S.ANGELO (TE) - viale Europa, 64023  
tel. (+39) 085/9040400 - fax. (+39) 085/9040345  
ROMA - via Cassia 1170/1172 - 00189  
tel. (+39) 06/30363422 - fax. (+39) 06/30312375  
Certificazioni: ISO 9001:2015 - ISO 14001:2015 - OHSAS 18001:2007

#### RESPONSABILI DELLA PROGETTAZIONE

Ing. Raffaele Di Gialluca (Coordinatore)

Ing. Pasquale Di Egidio (Direttore Tecnico)

#### COLLABORATORI PROGETTAZIONE ARCHITETTONICA

Arch. Ercole Volpi

Arch. Nicola Ciarelli

Geom. Domenico Cimini Gianforte

Geom. Stefano De Flavii

#### COLLABORATORI PROGETTAZIONE STRUTTURE

Ing. Massimo Referza

Ing. Davide Fioretti

#### COLLABORATORI PROGETTAZIONE IMPIANTI

Ing. Domenico Rapagnani

Ing. Paolo Coccia

P.Ind. Pierluigi Faragalli

#### COLLABORATORI CONTABILITA' E MISURE

Geom. Valerio Pichelli

Geom. Amedeo Maria Bizzarri

#### RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO

Col.g.(p.) Maurizio TICCONI

revisione	data	riferimento revisione	eseguito	controllato	approvato
0	Settembre 2018	EMISSIONE	<b>D</b> <b>F</b>	<b>R</b> <b>D</b> <b>G</b>	<b>P</b> <b>D</b> <b>E</b>



# ***En.Ex.Sys. WinStrand***

## **Structural Analisys & Design**

---

### **Ditta produttrice:**

***En.Ex.Sys.*** s.r.l. - Via Tizzano 46/2 - Casalecchio di Reno (Bologna)

---

### **Sigla:**

WinStrand

---

### **Piattaforma software:**

Microsoft Windows XP Home, Microsoft Windows XP Home Professional

---

### **Documentazione in uso:**

Manuale teorico - Manuale d'uso

---

### **Campo di applicazione:**

Analisi statica e dinamica di strutture in campo elastico lineare.

---

## **Elementi finiti implementati**

- Truss.
- Beam (Modellazione di Travi e Pilastri).
- Travi su suolo elastico alla Winckler.
- Plinti su suolo elastico alla Winckler.
- Elementi Shear Wall per la modellazione di pareti di taglio.
- Elementi shell (lastra/piastra) equivalenti.
- Elementi Isoparametrici a 8 Nodi Shell (lastra/piastra).

## **Schemi di Carico**

- Carichi nodali concentrati.
- Carichi applicati direttamente agli elementi.
- Carichi Superficiali.

## **Tipo di Risoluzione**

- Analisi statica e/o dinamica in campo lineare con il metodo dell'equilibrio.
- Fattorizzazione LDL<sup>T</sup>.
- Analisi Statica:
  - modellazione generale 6 gradi di libertà per nodo.

- ipotesi di solai infinitamente rigidi nel proprio piano (3 gradi di libertà per nodo + 3 per impalcato).
- Analisi dinamica. (Nel caso di analisi modale gli autovettori ed autovalori possono essere calcolati mediante *subspace iteration* oppure tramite il *metodo dei vettori di Ritz*):
  - 
  - Via statica equivalente.
  - Modale con il metodo dello spettro di risposta.

## **Normativa di riferimento**

La normativa italiana cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione è la seguente:

- Circolare del 2 Febbraio 2009, n. 617 "Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008"
- D.M. del 14 Gennaio 2008 "Approvazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni"
- Ordinanza n. 3274 del 20 Marzo 2003. "Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per le costruzioni in zona sismica"
- Ordinanza n. 3316. "Modifiche ed integrazioni all'ordinanza del Presidente del Consiglio dei Ministri n. 3274 del 20 Marzo 2003"
- D.M. del 16 Gennaio 1996. "Norme tecniche relative ai «Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi»".
- D.M del 16 Gennaio 1996. "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche"
- D.M. del 9 Gennaio 1996. "Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato, normale e precompresso e per le strutture metalliche".
- D.M. del 14 Febbraio 1992. "Norme Tecniche per l'esecuzione delle opere in C.A. normale e precompresso e per le strutture metalliche".
- D.M. del 3 Ottobre 1978. "Criteri generali per la verifica della sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi".
- D.M. del 3 Marzo 1975. "Disposizioni concernenti l'applicazione delle norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche".
- D.M. del 3 Marzo 1975. "Approvazione delle norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche".
- Legge n. 64 del 2 Febbraio 1974. "Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche".
- Legge n. 1086 del 5 Novembre 1971. "Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso, ed a struttura metallica".
- Istruzioni per la valutazione delle: Azioni sulle Costruzioni. (C.N.R. 10012/85)

# Plinti gruppi eletrogeni

## Convenzioni adottate

La terna di riferimento generale è destrorsa.

I nodi vengono numerati, con riferimento a una sezione orizzontale, da sinistra a destra, dal basso verso l'alto e per quote crescenti.

L'impalcato di appartenenza di un nodo è definito, in generale, dalla prima delle tre cifre che ne definiscono il numero, possono tuttavia presentarsi casi in cui si hanno più di 100 nodi per solaio nel qual caso il solaio di appartenenza è specificato dall'ultimo valore stampato nella riga dei dati relativi al nodo.

La maschera dei vincoli è costituita dai valori 0 e 1. Il valore 1 indica che per il nodo in riferimento il grado di libertà correlativo è soppresso mentre il valore 0 indica che è libero.

Nel caso di edifici civili multipiano l'asse z generale coincide con l'asse verticale rivolto verso l'alto.

## Nodi

Nodo	x [m]	y [m]	z [m]	Ux	Uy	Uz	Rx	Ry	Rz	Solaio
------	----------	----------	----------	----	----	----	----	----	----	--------

1	0.00	0.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
2	1.30	0.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
3	0.00	5.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
4	1.30	5.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
74	-0.10	-0.10	0.00	1	1	0	0	0	1	1
75	1.40	-0.10	0.00	1	1	0	0	0	1	1
76	1.40	5.30	0.00	1	1	0	0	0	1	1
77	-0.10	5.30	0.00	1	1	0	0	0	1	1
78	1.30	0.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
79	0.00	0.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
80	0.00	0.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
81	1.30	0.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
82	1.30	1.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
83	0.00	1.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
84	0.00	1.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
85	1.30	1.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
86	1.30	2.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
87	0.00	2.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
88	0.00	2.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
89	1.30	2.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
90	1.30	2.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
91	0.00	2.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
92	0.00	3.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
93	1.30	3.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1

Nodo	x [m]	y [m]	z [m]	Ux	Uy	Uz	Rx	Ry	Rz	Solaio
------	----------	----------	----------	----	----	----	----	----	----	--------

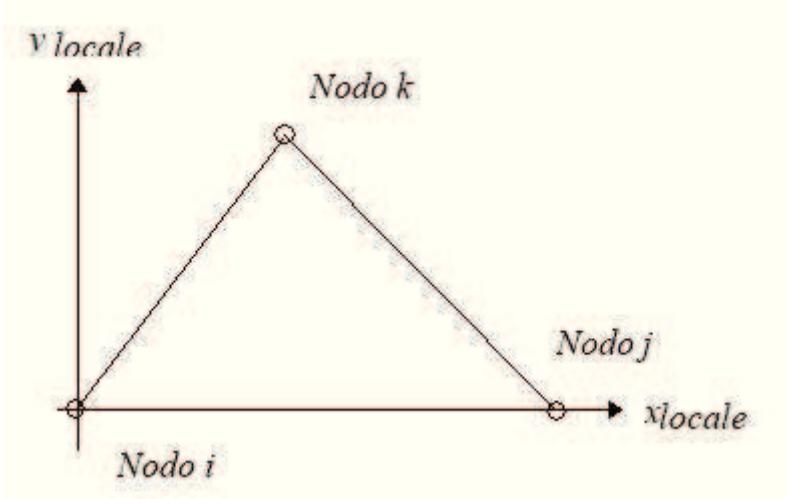
94	1.30	3.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
95	0.00	3.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
96	0.00	4.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
97	1.30	4.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
98	1.30	4.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
99	0.00	4.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
100	0.00	4.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
101	1.30	4.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
103	0.43	0.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
104	0.86	0.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
105	0.43	5.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
106	0.86	5.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
286	0.43	0.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
287	0.87	0.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
288	0.43	0.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
289	0.87	0.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
290	0.43	1.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
291	0.87	1.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
292	0.43	1.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
293	0.87	1.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
294	0.43	2.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
295	0.87	2.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
296	0.43	2.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
297	0.87	2.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
298	0.43	2.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
299	0.87	2.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
300	0.43	3.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
301	0.87	3.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
302	0.43	3.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
303	0.87	3.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
304	0.43	4.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
305	0.87	4.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
306	0.43	4.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
307	0.87	4.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
308	0.43	4.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
309	0.87	4.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
310	0.00	-0.10	0.00	1	1	0	0	0	1	1
311	0.00	5.30	0.00	1	1	0	0	0	1	1
312	1.30	5.30	0.00	1	1	0	0	0	1	1
313	1.30	-0.10	0.00	1	1	0	0	0	1	1
314	-0.10	5.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
315	1.40	5.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
316	-0.10	0.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1

Nodo	x [m]	y [m]	z [m]	Ux	Uy	Uz	Rx	Ry	Rz	Solaio
317	1.40	0.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
318	1.40	0.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
319	1.40	0.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
320	-0.10	0.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
321	-0.10	0.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
322	-0.10	1.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
323	1.40	1.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
324	1.40	1.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
325	-0.10	1.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
326	-0.10	2.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
327	1.40	2.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
328	-0.10	2.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
329	-0.10	2.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
330	-0.10	3.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
331	1.40	2.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
332	1.40	2.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
333	1.40	3.20	0.00	1	1	0	0	0	1	1
334	1.40	3.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
335	-0.10	3.60	0.00	1	1	0	0	0	1	1
336	-0.10	4.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
337	-0.10	4.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
338	1.40	4.00	0.00	1	1	0	0	0	1	1
339	1.40	4.40	0.00	1	1	0	0	0	1	1
340	-0.10	4.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
341	1.40	4.80	0.00	1	1	0	0	0	1	1
342	0.43	5.30	0.00	1	1	0	0	0	1	1
343	0.86	5.30	0.00	1	1	0	0	0	1	1
344	0.43	-0.10	0.00	1	1	0	0	0	1	1
345	0.86	-0.10	0.00	1	1	0	0	0	1	1

## Elementi triangolari

### Convenzioni adottate

L'elemento trinangolare è individuato tramite il numero dei nodi di vertice dello stesso.  
Gli assi del sistema di riferimento locale risultano così disposti:



- L'asse  $\mathbf{x}_{\text{locale}}$  ha direzione parallela alla retta congiungente i nodi **i** e **j**, è passante per i medesimi nodi ed ha verso positivo da **i** a **j**.
- L'asse  $\mathbf{y}_{\text{locale}}$  è ortogonale all'asse  $\mathbf{x}_{\text{locale}}$ , passa per il nodo **i** ed ha verso positivo dalla parte del nodo **k**.
- L'asse  $\mathbf{z}_{\text{locale}}$  è ottenuto per prodotto vettoriale fra  $\mathbf{x}_{\text{locale}}$  e  $\mathbf{y}_{\text{locale}}$ .

## Caratteristiche dei Materiali:

Tipo	Modulo Elastico [kg/cm <sup>2</sup> ]	v	alfa [1/°C]	Peso Specifico [kg/m <sup>3</sup> ]	Commento
1	300000.0	0.120	0.000012	2500.0	Calcestruzzo
2	2100000.0	0.330	0.000012	7850.0	Acciaio

## Caratteristiche dei Terreni di Fondazione:

Tipo	Costante di Sottofondo [kg/cm <sup>3</sup> ]	Commento
1	1.4	Terreno

La costante di sottofondo è stata desunta utilizzando la formulazione indicata al paragrafo 9.3.3 del testo Fondazioni di C.Viggiani:

$$k = k_1(B+b/2B)^2$$

Con  $k_1 = 50 \text{ N/cm}^3$  per terreno incoerente mediamente addensato.

## Sezioni Impiegate:

Sezione	Materiale	Tipo di Sezione	Parametri Dimensionali	Commenti
1	1	Mesh platea	s = 60 [cm]	Terreno numero 1 Terreno Basamento

**Nodo**   **Nodo**   **Nodo**   **Materiale**   **Sezione**  
 1            2            3

99	306	100	1	1
306	308	100	1	1
100	308	3	1	1
308	105	3	1	1
96	304	99	1	1
304	306	99	1	1
95	302	96	1	1
302	304	96	1	1
92	300	95	1	1
300	302	95	1	1
91	298	92	1	1
298	300	92	1	1
88	296	91	1	1
296	298	91	1	1
87	294	88	1	1
294	296	88	1	1
292	294	87	1	1
80	288	83	1	1
288	290	83	1	1
79	286	80	1	1
286	288	80	1	1
1	103	79	1	1
103	286	79	1	1
103	104	286	1	1
104	287	286	1	1
101	4	106	1	1
286	287	288	1	1
104	2	287	1	1
2	78	287	1	1
287	289	288	1	1
288	289	290	1	1
287	78	289	1	1
78	81	289	1	1
289	291	290	1	1
83	290	84	1	1

<b>Nodo</b>	<b>Nodo</b>	<b>Nodo</b>	<b>Materiale</b>	<b>Sezione</b>
1	2	3		

290	291	292	1	1
289	81	291	1	1
81	82	291	1	1
291	293	292	1	1
290	292	84	1	1
84	292	87	1	1
292	293	294	1	1
291	82	293	1	1
82	85	293	1	1
293	295	294	1	1
294	295	296	1	1
293	85	295	1	1
85	86	295	1	1
295	297	296	1	1
296	297	298	1	1
295	86	297	1	1
86	89	297	1	1
297	299	298	1	1
298	299	300	1	1
297	89	299	1	1
299	301	300	1	1
300	301	302	1	1
299	90	301	1	1
90	93	301	1	1
301	303	302	1	1
302	303	304	1	1
301	93	303	1	1
93	94	303	1	1
303	305	304	1	1
304	305	306	1	1
303	94	305	1	1
94	97	305	1	1
305	307	306	1	1
306	307	308	1	1
307	309	308	1	1
308	309	105	1	1
309	106	105	1	1
305	97	307	1	1
97	98	307	1	1
307	98	309	1	1
98	101	309	1	1
309	101	106	1	1
316	1	320	1	1

<b>Nodo</b>	<b>Nodo</b>	<b>Nodo</b>	<b>Materiale</b>	<b>Sezione</b>
1	2	3		

1	79	320	1	1
320	79	321	1	1
79	80	321	1	1
321	80	322	1	1
80	83	322	1	1
322	83	325	1	1
83	84	325	1	1
325	84	326	1	1
84	87	326	1	1
326	87	328	1	1
87	88	328	1	1
328	88	329	1	1
88	91	329	1	1
329	91	330	1	1
91	92	330	1	1
330	92	335	1	1
92	95	335	1	1
335	95	336	1	1
95	96	336	1	1
336	96	337	1	1
96	99	337	1	1
337	99	340	1	1
99	100	340	1	1
100	3	314	1	1
340	100	314	1	1
2	317	78	1	1
317	318	78	1	1
78	318	81	1	1
318	319	81	1	1
81	319	82	1	1
319	323	82	1	1
82	323	85	1	1
323	324	85	1	1
85	324	86	1	1
324	327	86	1	1
86	327	89	1	1
89	90	299	1	1
327	331	89	1	1
89	331	90	1	1
331	332	90	1	1
90	332	93	1	1
332	333	93	1	1
93	333	94	1	1

<b>Nodo</b>	<b>Nodo</b>	<b>Nodo</b>	<b>Materiale</b>	<b>Sezione</b>
1	2	3		

333	334	94	1	1
94	334	97	1	1
334	338	97	1	1
97	338	98	1	1
338	339	98	1	1
98	339	101	1	1
339	341	101	1	1
101	341	4	1	1
341	315	4	1	1
310	344	1	1	1
344	103	1	1	1
344	345	103	1	1
345	104	103	1	1
313	2	104	1	1
345	313	104	1	1
3	105	311	1	1
105	342	311	1	1
105	106	342	1	1
106	343	342	1	1
106	4	343	1	1
4	315	312	1	1
4	312	343	1	1
3	311	77	1	1
314	3	77	1	1
315	76	312	1	1
313	75	2	1	1
75	317	2	1	1
74	310	316	1	1
310	1	316	1	1

## Condizioni e combinazioni di carico

### Convenzioni adottate

Nel seguito vengono riportate il numero di condizioni di carico statiche e dinamiche che sollecitano la struttura. Si noti che:

- Per quanto riguarda le condizioni di carico dinamiche, il programma assimila ogni direzione di ingresso del sisma, definita dal progettista, ad una condizione di carico. Pertanto qualora agiscano sulla struttura  $n$  condizioni di carico statiche e il progettista abbia supposto che la struttura venga sollecitata da un sisma entrante in  $m$  direzioni, la struttura stessa viene considerata del programma come soggetta ad  $n + m$  condizioni di carico.

- Le combinazioni di carico, definite dal progettista, combinano fra loro le  $n + m$  condizioni di carico ognuna partecipante alla combinazione *i-esima* secondo i fattori di partecipazione nel seguito riportati. N.B.: se la condizione *j-esima* ha fattore di partecipazione unitario, allora partecipa per intero alla combinazione *i-esima*.
- Le prime  $n$  condizioni sono sempre statiche mentre sono di origine dinamica le (eventuali) condizioni da  $n+1$  a  $n+m$ .

## Condizioni di carico definite:

### Condizione

1	Peso proprio
2	Gruppo elettrogeno
3	Sisma 0SLU
4	Sisma 90SLU
5	Sisma 180SLU
6	Sisma 270SLU
7	Sisma 0SLD
8	Sisma 90SLD
9	Sisma 180SLD
10	Sisma 270SLD
11	Sisma 0SLO
12	Sisma 90SLO
13	Sisma 180SLO
14	Sisma 270SLO

## Combinazioni agli Stati Limite Ultimi

### Combinazione di carico numero

1	SLU
---	-----

### Comb.\Cond 1 2

1	1.3	1.3
---	-----	-----

## **Combinazioni agli Stati Limite di Salvaguardia della Vita**

### **Combinazione di carico numero**

2	Sisma 0 / 90
3	Sisma 0 / 270
4	Sisma 90 / 0
5	Sisma 90 / 180
6	Sisma 180 / 90
7	Sisma 180 / 270
8	Sisma 270 / 0
9	Sisma 270 / 180

**Comb.\Cond 1 2 3 4 5 6**

2	1	1	1	0.3		
3	1	1	1			0.3
4	1	1	0.3	1		
5	1	1		1	0.3	
6	1	1		0.3	1	
7	1	1			1	0.3
8	1	1	0.3			1
9	1	1			0.3	1

## **Combinazioni RARE Stati Limite di Esercizio**

### **Combinazione di carico numero**

10	
----	--

**Comb.\Cond 1 2**

10	1	1
----	---	---

## **Combinazioni FREQUENTI Stati Limite di Esercizio**

### **Combinazione di carico numero**

11	
----	--

**Comb.\Cond 1 2**

11	1	1
----	---	---

## **Combinazioni QUASI PERMANENTI Stati Limite di Esercizio**

**Combinazione di carico numero**

12	
----	--

**Comb.\Cond 1 2**

12	1	1
----	---	---

## **Combinazioni agli Stati Limite di Danno**

**Combinazione di carico numero**

13	Sisma 0 / 90
14	Sisma 0 / 270
15	Sisma 90 / 0
16	Sisma 90 / 180
17	Sisma 180 / 90
18	Sisma 180 / 270
19	Sisma 270 / 0
20	Sisma 270 / 180

**Comb.\Cond 1 2 7 8 9 10**

13	1	1	1	0.3		
14	1	1	1			0.3
15	1	1	0.3	1		
16	1	1		1	0.3	
17	1	1		0.3	1	
18	1	1			1	0.3
19	1	1	0.3			1
20	1	1			0.3	1

## Combinazioni agli Stati Limite di Operatività

### Combinazione di carico numero

21	Sisma 0 / 90
22	Sisma 0 / 270
23	Sisma 90 / 0
24	Sisma 90 / 180
25	Sisma 180 / 90
26	Sisma 180 / 270
27	Sisma 270 / 0
28	Sisma 270 / 180

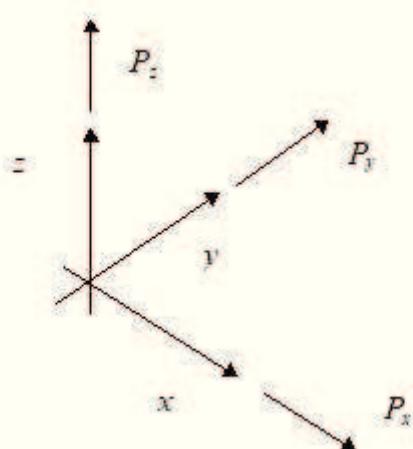
Comb.\Cond 1 2 11 12 13 14

21	1	1	1	0.3		
22	1	1	1			0.3
23	1	1	0.3	1		
24	1	1		1	0.3	
25	1	1		0.3	1	
26	1	1			1	0.3
27	1	1	0.3			1
28	1	1			0.3	1

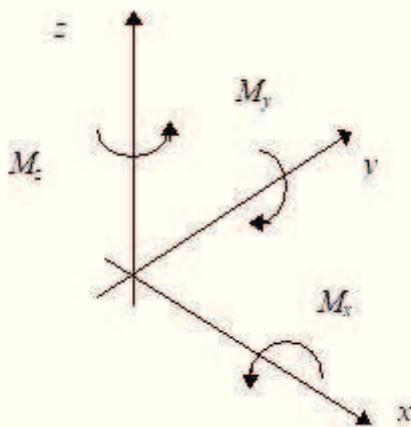
## Carichi e coppie applicati ai nodi

### Convenzioni adottate

La terna di riferimento generale è destrorsa per cui si hanno i seguenti segni positivi per i carichi o per le coppie direttamente applicati ai nodi:



Versi positivi delle forze concentrate applicate ai nodi.



Versi positivi delle coppie concentrate applicate ai nodi.

Nel seguito vengono riportati per ogni nodo, su cui agiscono carichi concentrati, le componenti del carico ( $P_x, P_y, P_z, M_x, M_y, M_z$ ) e la condizione di carico cui esse fanno riferimento.

Nodo	Cond.	$P_x$ [kg]	$P_y$ [kg]	$P_z$ [kg]	$M_x$ [kgm]	$M_y$ [kgm]	$M_z$ [kgm]
------	-------	---------------	---------------	---------------	----------------	----------------	----------------

## Carichi applicati agli elementi

### Convenzioni adottate

I carichi applicati vengono raccolti nella tabella riportata alla fine del paragrafo e si intendono applicati nel sistema di riferimento locale dell'elemento.

Per la lettura della tabella si definiscono:

#### **Nodol, NodoJ**

I nodi iniziale/finale dell'asta o lato dell'elemento cui afferisce il carico

#### **L**

La distanza fra i suddetti nodi.

#### **$qxi, \dots, qzj$**

Le componenti di un carico distribuito costante o variabile lineramente iniziali (indice i) e finale (indice j).

#### **$xi, xj$**

Le distanze, misurate a partire dal Nodol, dei punti di applicazione dei carichi  $qxi..qzj$  relativi a carichi distribuiti applicati su porzioni di un'asta.

#### **$Px, \dots, Pz xApp$**

Le componenti di un Carico Concentrato applicato a distanza xApp dal Nodol.

### **M<sub>x</sub>, ..., M<sub>z</sub> xApp**

Le componenti di una Coppia Concentrata applicata a distanza xApp dal Nodol.

### **Var Termica Assiale, ..., Var Termica Farfalla 13**

Le variazioni termiche (Assiali ed a Farfalla) misurate in gradi Celsius.

### **m<sub>xi</sub>, ..., m<sub>zj</sub>**

Le componenti di coppie distribuite costanti o variabili lineramente iniziali (indice i) e finale (indice j).

### **qS<sub>x</sub>, qS<sub>y</sub>, qS<sub>z</sub>**

carichi, per unità di superficie, applicati su elementi superficiali o facce di elementi solidi

### **Peso Proprio**

Il valore del carico derivante dal peso proprio dell'elemento

## **Carichi distribuiti**

Elemen to	Condizio ne di carico	No di	L [m]	x <sub>i</sub> [m]	q <sub>xi</sub> [kg/ m]	q <sub>yi</sub> [kg/ m]	q <sub>zi</sub> [kg/ m]	x <sub>j</sub> [m]	q <sub>xj</sub> [kg/ m]	q <sub>yj</sub> [kg/ m]	q <sub>zj</sub> [kg/ m]	qS <sub>x</sub> [kg/m <sup>2</sup> ]	qS <sub>y</sub> [kg/m <sup>2</sup> ]	qS <sub>z</sub> [kg/m <sup>2</sup> ]
99 306 100		1										0.0	0.0	1500. 0
306 308 100		1										0.0	0.0	1500. 0
100 308 3		1										0.0	0.0	1500. 0
308 105 3		1										0.0	0.0	1500. 0
96 304 99		1										0.0	0.0	1500. 0
304 306 99		1										0.0	0.0	1500. 0
95 302 96		1										0.0	0.0	1500. 0
302 304 96		1										0.0	0.0	1500. 0
92 300 95		1										0.0	0.0	1500. 0
300 302 95		1										0.0	0.0	1500. 0

91 298										0.0	0.0	1500.
92	1									0.0	0.0	0
298		1								0.0	0.0	1500.
300 92										0.0	0.0	0
88 296		1								0.0	0.0	1500.
91										0.0	0.0	0
296		1								0.0	0.0	1500.
298 91										0.0	0.0	0
87 294		1								0.0	0.0	1500.
88										0.0	0.0	0
294		1								0.0	0.0	1500.
296 88										0.0	0.0	0
292		1								0.0	0.0	1500.
294 87										0.0	0.0	0
80 288		1								0.0	0.0	1500.
83										0.0	0.0	0
288		1								0.0	0.0	1500.
290 83										0.0	0.0	0
79 286		1								0.0	0.0	1500.
80										0.0	0.0	0
286		1								0.0	0.0	1500.
288 80										0.0	0.0	0
1 103		1								0.0	0.0	1500.
79										0.0	0.0	0
103		1								0.0	0.0	1500.
286 79										0.0	0.0	0
103		1								0.0	0.0	1500.
104		1								0.0	0.0	0
287										0.0	0.0	1500.
286										0.0	0.0	0
101 4		1								0.0	0.0	1500.
106										0.0	0.0	0
286		1								0.0	0.0	1500.
287										0.0	0.0	0
288										0.0	0.0	0
104 2		1								0.0	0.0	1500.
287										0.0	0.0	0
2 78		1								0.0	0.0	1500.
287										0.0	0.0	0
287		1								0.0	0.0	1500.
289										0.0	0.0	0
288										0.0	0.0	1500.
289		1								0.0	0.0	0
290										0.0	0.0	0
287 78		1								0.0	0.0	1500.
289										0.0	0.0	0
78 81		1								0.0	0.0	1500.
289										0.0	0.0	0

289										0.0	0.0	1500.0
291	1											
290												
83	290	1								0.0	0.0	1500.0
84												
290												
291	1									0.0	0.0	1500.0
292												
289	81									0.0	0.0	1500.0
291		1										
81	82									0.0	0.0	1500.0
291		1										
291												
293	1									0.0	0.0	1500.0
292												
290	292	1								0.0	0.0	1500.0
84	87		1							0.0	0.0	1500.0
292												
293	293	1								0.0	0.0	1500.0
294												
291	82		1							0.0	0.0	1500.0
293												
82	85		1							0.0	0.0	1500.0
293												
293	295	1								0.0	0.0	1500.0
294												
294	295	1								0.0	0.0	1500.0
295												
293	85		1							0.0	0.0	1500.0
295												
85	86		1							0.0	0.0	1500.0
295												
295	297	1								0.0	0.0	1500.0
296												
296	297	1								0.0	0.0	1500.0
298												
295	86		1							0.0	0.0	1500.0
297												
86	89		1							0.0	0.0	1500.0
297												
297	299	1								0.0	0.0	1500.0
298												
298	300	1								0.0	0.0	1500.0

297 89										0.0	0.0	1500.	0
299										0.0	0.0	1500.	0
301										0.0	0.0	1500.	0
300										0.0	0.0	1500.	0
300										0.0	0.0	1500.	0
301										0.0	0.0	1500.	0
299 90										0.0	0.0	1500.	0
301										0.0	0.0	1500.	0
90 93										0.0	0.0	1500.	0
301										0.0	0.0	1500.	0
301										0.0	0.0	1500.	0
302										0.0	0.0	1500.	0
302										0.0	0.0	1500.	0
303										0.0	0.0	1500.	0
304										0.0	0.0	1500.	0
301 93										0.0	0.0	1500.	0
303										0.0	0.0	1500.	0
93 94										0.0	0.0	1500.	0
303										0.0	0.0	1500.	0
303										0.0	0.0	1500.	0
305										0.0	0.0	1500.	0
304										0.0	0.0	1500.	0
305										0.0	0.0	1500.	0
306										0.0	0.0	1500.	0
303 94										0.0	0.0	1500.	0
305										0.0	0.0	1500.	0
94 97										0.0	0.0	1500.	0
305										0.0	0.0	1500.	0
305										0.0	0.0	1500.	0
307										0.0	0.0	1500.	0
306										0.0	0.0	1500.	0
307										0.0	0.0	1500.	0
308										0.0	0.0	1500.	0
307										0.0	0.0	1500.	0
309										0.0	0.0	1500.	0
308										0.0	0.0	1500.	0
308										0.0	0.0	1500.	0
309										0.0	0.0	1500.	0
106										0.0	0.0	1500.	0
105										0.0	0.0	1500.	0
305 97										0.0	0.0	1500.	0
307										0.0	0.0	1500.	0
97 98										0.0	0.0	1500.	0
307 98										0.0	0.0	1500.	

309													0	
98 101 309	1										0.0	0.0	1500. 0	
309 101 106	1										0.0	0.0	1500. 0	
316 1 320	1										0.0	0.0	1500. 0	
1 79 320	1										0.0	0.0	1500. 0	
	2	1 79	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
320 79 321	1											0.0	0.0	1500. 0
79 80 321	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	79 80	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
321 80 322	1											0.0	0.0	1500. 0
80 83 322	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	80 83	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
322 83 325	1											0.0	0.0	1500. 0
83 84 325	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	83 84	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
325 84 326	1											0.0	0.0	1500. 0
84 87 326	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	84 87	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
326 87 328	1											0.0	0.0	1500. 0
87 88 328	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	87 88	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
328 88 329	1											0.0	0.0	1500. 0
88 91 329	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	88 91	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
329 91 330	1											0.0	0.0	1500. 0
91 92	1											0.0	0.0	1500.

330														0
	2	91 92	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
330 92	1											0.0	0.0	1500. 0
335														
92 95	1											0.0	0.0	1500. 0
335														
	2	92 95	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
335 95	1											0.0	0.0	1500. 0
336														
95 96	1											0.0	0.0	1500. 0
336														
	2	95 96	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
336 96	1											0.0	0.0	1500. 0
337														
96 99	1											0.0	0.0	1500. 0
337														
	2	96 99	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
337 99	1											0.0	0.0	1500. 0
340														
99 100	1											0.0	0.0	1500. 0
340														
	2	99 10 0	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
100 3	1											0.0	0.0	1500. 0
314														
	2	10 0 3	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
340														
100	1											0.0	0.0	1500. 0
314														
	2	317 78	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
2 317	1											0.0	0.0	1500. 0
78														
	2	78 2	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
317														
318 78	1											0.0	0.0	1500. 0
78 318														
81	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	81 78	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			
318														
319 81	1											0.0	0.0	1500. 0
81 319														
82	1											0.0	0.0	1500. 0
	2	82 81	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0			

319												0.0	0.0	1500.	0	
323	82	1														
82	323	85	1									0.0	0.0	1500.	0	
		2	85	82	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
323	324	85	1										0.0	0.0	1500.	0
85	324	86	1										0.0	0.0	1500.	0
		2	86	85	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
324	327	86	1										0.0	0.0	1500.	0
86	327	89	1										0.0	0.0	1500.	0
		2	89	86	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
89	90	299	1										0.0	0.0	1500.	0
327	331	89	1										0.0	0.0	1500.	0
89	331	90	1										0.0	0.0	1500.	0
		2	90	89	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
331	332	90	1										0.0	0.0	1500.	0
90	332	93	1										0.0	0.0	1500.	0
		2	93	90	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
332	333	93	1										0.0	0.0	1500.	0
93	333	94	1										0.0	0.0	1500.	0
		2	94	93	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
333	334	94	1										0.0	0.0	1500.	0
94	334	97	1										0.0	0.0	1500.	0
		2	97	94	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
334	338	97	1										0.0	0.0	1500.	0
97	338	98	1										0.0	0.0	1500.	0
		2	98	97	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	577.	0	0.4	0.0	577.	0	
338		1											0.0	0.0	1500.	

339 98															0
98 339 101	1												0.0	0.0	1500. 0
	2	10 1 98	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0				
339 341 101	1												0.0	0.0	1500. 0
101 341 4	1												0.0	0.0	1500. 0
	2	4 10 1	0.4 0	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 0	0.0	0.0	577. 0				
341 315 4	1												0.0	0.0	1500. 0
310 344 1	1												0.0	0.0	1500. 0
344 103 1	1												0.0	0.0	1500. 0
	2	10 3 1	0.4 3	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 3	0.0	0.0	577. 0				
344 345 103	1												0.0	0.0	1500. 0
345 104 103	1												0.0	0.0	1500. 0
	2	10 4 10 3	0.4 3	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 3	0.0	0.0	577. 0				
313 2 104	1												0.0	0.0	1500. 0
	2	2 10 4	0.4 4	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 4	0.0	0.0	577. 0				
345 313 104	1												0.0	0.0	1500. 0
3 105 311	1												0.0	0.0	1500. 0
	2	3 10 5	0.4 3	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 3	0.0	0.0	577. 0				
105 342 311	1												0.0	0.0	1500. 0
105 106 342	1												0.0	0.0	1500. 0
	2	10	0.4	0.0	0.0	0.0	577.	0.4	0.0	0.0	577.				

		5 10 6	3	0			0	3			0			
106 343 342	1										0.0	0.0	1500. 0	
106 4 343	1										0.0	0.0	1500. 0	
	2	10 6 4	0.4 4	0.0 0	0.0	0.0	577. 0	0.4 4	0.0	0.0	577. 0			
4 315 312	1										0.0	0.0	1500. 0	
4 312 343	1										0.0	0.0	1500. 0	
3 311 77	1										0.0	0.0	1500. 0	
314 3 77	1										0.0	0.0	1500. 0	
315 76 312	1										0.0	0.0	1500. 0	
313 75 2	1										0.0	0.0	1500. 0	
75 317 2	1										0.0	0.0	1500. 0	
74 310 316	1										0.0	0.0	1500. 0	
310 1 316	1										0.0	0.0	1500. 0	

## Analisi dinamica

### Convenzioni adottate

Nella presente versione del programma **WinStrand** l'analisi in campo dinamico della struttura può essere condotta per via *statica equivalente* ovvero per via *modale* facendo uso, per il calcolo della risposta, dello spettro di pseudo accelerazioni fornito dal regolamento italiano.

### Dati generali relativi all'analisi dinamica

### Spettro in accordo con TU 2018

- Via Firenze, 36, 00184 Roma RM, Italia Longitudine 12.4931 Latitudine 41.9026
- Tipo di Terreno C
- Coefficiente di amplificazione topografica ( $S_t$ ) 1.0000
- Vita nominale della costruzione ( $V_n$ ) 100.0 anni

- Classe d'uso IV coefficiente  $C_u$  2.0
- Classe di duttilità impostata Non Dissipativa
- Fattore di duttilità  $\alpha_u/\alpha_1$  per sisma orizzontale 1.00
- Fattore riduttivo regolarità in altezza  $K_r$  1.00
- Fattore riduttivo per la presenza di setti  $K_w$  1.00

**Stato  
Limite**     **$q_o$**      **$q_h$**      **$q_v$**

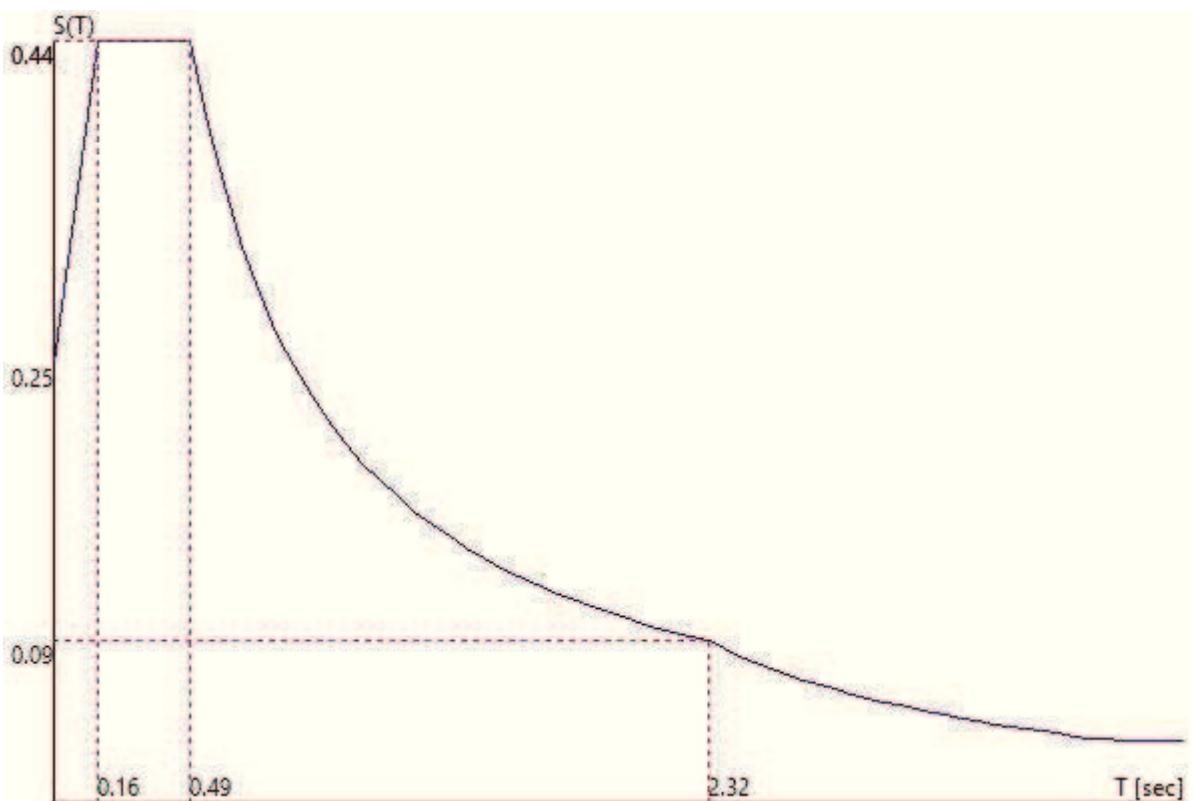
SLV	1.50	1.50	1.50
SLD	1.50	1.50	1.50
SLC	1.50	1.50	1.50
SLO	1.00	1.00	1.50

- Smorzamento Viscoso (0.05 = 5%) 0.05

## **TU 2018 SLV H**

- Probabilità di superamento ( $P_{vr}$ ) 10.0 e periodo di ritorno ( $T_r$ ) 1898 (anni)
- $S_s$  1.420
- $T_b$  0.16 [sec]
- $T_c$  0.49 [sec]
- $T_d$  2.32 [sec]
- $a_g/g$  0.1790
- $F_o$  2.6114
- $T_c^*$  0.3184

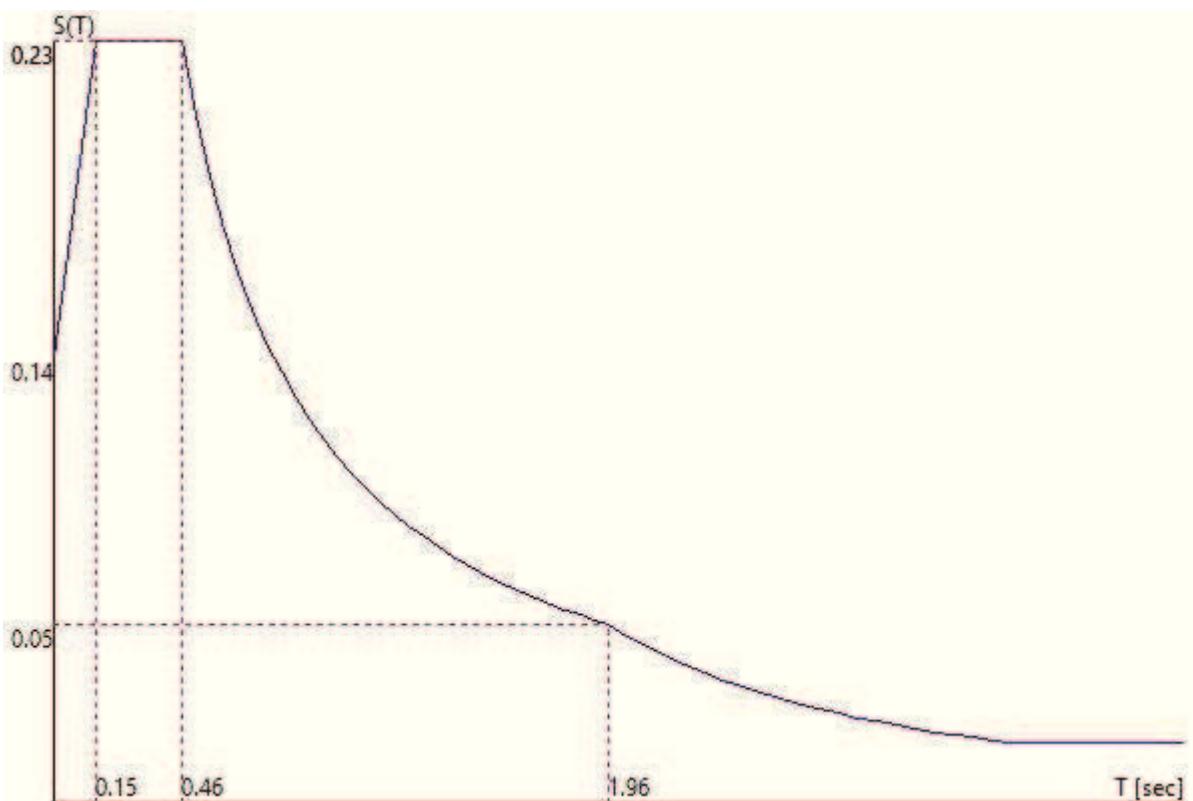
## TU 2018 SLV H



## TU 2018 SLD H

- Probabilità di superamento ( $P_{VR}$ ) 63.0 e periodo di ritorno ( $T_R$ ) 201 (anni)
- $S_s$  1.500
- $T_B$  0.15 [sec]
- $T_c$  0.46 [sec]
- $T_D$  1.96 [sec]
- $a_g/g$  0.0907
- $F_o$  2.5770
- $T_c^*$  0.2879

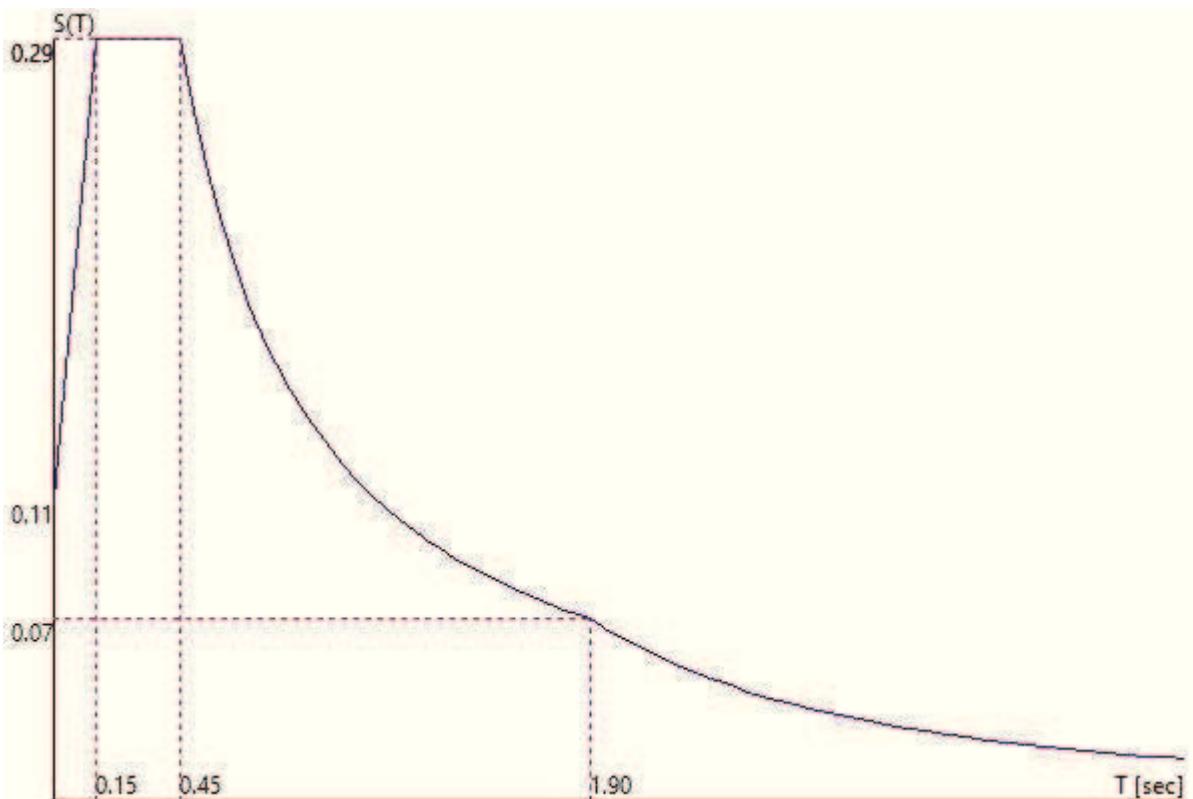
## TU 2018 SLD H



## TU 2018 SLO H

- Probabilità di superamento ( $P_{VR}$ ) 81.0 e periodo di ritorno ( $T_R$ ) 120 (anni)
- $S_s$  1.500
- $T_B$  0.15 [sec]
- $T_c$  0.45 [sec]
- $T_D$  1.90 [sec]
- $a_g/g$  0.0760
- $F_o$  2.5450
- $T_c^*$  0.2840

## TU 2018 SLO H



Fattori di partecipazione per il calcolo delle masse

Cond. Carico 1 Peso proprio 1.0000

Cond. Carico 2 Gruppo elettrogeno 1.0000

Angoli d'ingresso del Sisma

- SLV Direzione 1 Angolo in pianta 0.00 [°]
- SLV Direzione 2 Angolo in pianta 90.00 [°]
- SLV Direzione 3 Angolo in pianta 180.00 [°]
- SLV Direzione 4 Angolo in pianta 270.00 [°]
- SLD Direzione 5 Angolo in pianta 0.00 [°]
- SLD Direzione 6 Angolo in pianta 90.00 [°]
- SLD Direzione 7 Angolo in pianta 180.00 [°]
- SLD Direzione 8 Angolo in pianta 270.00 [°]
- SLO Direzione 9 Angolo in pianta 0.00 [°]
- SLO Direzione 10 Angolo in pianta 90.00 [°]
- SLO Direzione 11 Angolo in pianta 180.00 [°]
  - SLO Direzione 12 Angolo in pianta 270.00 [°]

# Pressioni sul terreno

## Convenzioni adottate

Nel seguito vengono riportate le pressioni trasmesse al terreno dalla struttura in corrispondenza dei nodi di fondazione.

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

1	1	0.00	0.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
2	1	1.30	0.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
3	1	0.00	5.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
4	1	1.30	5.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
74	1	-0.10	-0.10	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
75	1	1.40	-0.10	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	27				0.2
	28				0.2
76	1	1.40	5.30	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
77	1	-0.10	5.30	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
78	1	1.30	0.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

79	1	0.00	0.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
80	1	0.00	0.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
81	1	1.30	0.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
82	1	1.30	1.20	0.00	0.3
	2				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
83	1	0.00	1.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
84	1	0.00	1.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
85	1	1.30	1.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
86	1	1.30	2.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
87	1	0.00	2.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
88	1	0.00	2.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
89	1	1.30	2.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
90	1	1.30	2.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
91	1	0.00	2.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
92	1	0.00	3.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
93	1	1.30	3.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
94	1	1.30	3.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
95	1	0.00	3.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
96	1	0.00	4.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
97	1	1.30	4.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
98	1	1.30	4.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	28				0.2
99	1	0.00	4.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
100	1	0.00	4.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
101	1	1.30	4.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
103	1	0.43	0.00	0.00	0.3

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
104	1	0.86	0.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
105	1	0.43	5.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
106	1	0.86	5.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
286	1	0.43	0.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
287	1	0.87	0.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
288	1	0.43	0.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
289	1	0.87	0.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

21					0.2
22					0.2
23					0.2
24					0.2
25					0.2
26					0.2
27					0.2
28					0.2
290	1	0.43	1.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
291	1	0.87	1.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
292	1	0.43	1.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
293	1	0.87	1.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
294	1	0.43	2.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
295	1	0.87	2.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
296	1	0.43	2.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
297	1	0.87	2.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
298	1	0.43	2.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	27				0.2
	28				0.2
299	1	0.87	2.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
300	1	0.43	3.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
301	1	0.87	3.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

302	1	0.43	3.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
303	1	0.87	3.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
304	1	0.43	4.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
305	1	0.87	4.00	0.00	0.3
	2				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
306	1	0.43	4.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
307	1	0.87	4.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
308	1	0.43	4.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
309	1	0.87	4.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
310	1	0.00	-0.10	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
311	1	0.00	5.30	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
312	1	1.30	5.30	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
313	1	1.30	-0.10	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
314	1	-0.10	5.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
315	1	1.40	5.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
316	1	-0.10	0.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
317	1	1.40	0.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
318	1	1.40	0.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
319	1	1.40	0.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
320	1	-0.10	0.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
321	1	-0.10	0.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	28				0.2
322	1	-0.10	1.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
323	1	1.40	1.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
324	1	1.40	1.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
325	1	-0.10	1.60	0.00	0.3

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
326	1	-0.10	2.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
327	1	1.40	2.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
328	1	-0.10	2.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
329	1	-0.10	2.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
330	1	-0.10	3.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
331	1	1.40	2.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
332	1	1.40	2.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

21					0.2
22					0.2
23					0.2
24					0.2
25					0.2
26					0.2
27					0.2
28					0.2
333	1	1.40	3.20	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
334	1	1.40	3.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
335	1	-0.10	3.60	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
336	1	-0.10	4.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
337	1	-0.10	4.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
338	1	1.40	4.00	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
339	1	1.40	4.40	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
340	1	-0.10	4.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
341	1	1.40	4.80	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	27				0.2
	28				0.2
342	1	0.43	5.30	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
343	1	0.86	5.30	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2
344	1	0.43	-0.10	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2

<b>Nodo</b>	<b>Comb.</b>	<b>x</b> [m]	<b>y</b> [m]	<b>z</b> [m]	<b><math>\sigma</math></b> [kg/cm <sup>2</sup> ]
-------------	--------------	-----------------	-----------------	-----------------	---

345	1	0.86	-0.10	0.00	0.3
	2				0.2
	3				0.2
	4				0.2
	5				0.2
	6				0.2
	7				0.2
	8				0.2
	9				0.2
	10				0.2
	11				0.2
	12				0.2
	13				0.2
	14				0.2
	15				0.2
	16				0.2
	17				0.2
	18				0.2
	19				0.2
	20				0.2
	21				0.2
	22				0.2
	23				0.2
	24				0.2
	25				0.2
	26				0.2
	27				0.2
	28				0.2

# Verifiche STR

## Modalità di verifica

Gli elementi lastra/piastra possono essere distinti in due categorie in funzione dello stato di sollecitazione:

- elementi soggetti ad uno stato di sollecitazione semplice (flessione o tensionale a membrana);
- elementi soggetti ad uno stato di sollecitazione misto (flessionale e tensionale a membrana).

Le verifiche per stato di sollecitazione semplice sono svolte proiettando le armature lungo le direzioni principali e effettuando la verifica a flessione retta/membrana lungo tali direzioni.

Per gli elementi soggetti ad uno stato di sollecitazione misto, le direzioni principali variano, lungo lo sviluppo z dell'elemento, in modo continuo. Il codice di verifica procede a:

- suddivisione dell'elemento in strati di 1 cm di spessore;
- valutazione, per ogni strato, del corrispondente stato di deformazione e tensione membranale;
- ricostruzione, per sovrapposizione dei vari strati membranali, del comportamento globale dell'elemento soggetto allo stato misto di presso-flessione.

L'Utente può definire delle sezioni trasversali, per le quali le sollecitazioni sono valutate mediando integrazione sulla lunghezza della sezione

Nella determinazione della matrice di rigidezza degli strati di cls, si assume:

- Metodo T.A.: il calcestruzzo in compressione è assunto indefinitamente elastico lineare mentre, in trazione, si può assumere (opzionalmente) che sia in grado di assumere una trazione compresa fra 0 e  $f_{ct}$ , essendo  $f_{ct}$  la resistenza a trazione del calcestruzzo definita dall'EC2;
- Metodo S.L.U.: il metodo impiegato è quello noto come MCFT acronimo di "Modified Compression Field Method", sviluppato presso l'Università di Toronto da Collins e Del Vecchio a partire dagli anni '80. Il metodo, nella forma implementata, assume per la curva monoassiale tensione-deformazioni del cls quanto previsto dall'EC2;

La verifica a punzonamento può essere condotta considerando o non considerando autoequilibrate le tensioni nel terreno sotto il cono di punzonamento. L'angolo di diffusione è fissato dall'utente.

I copriferri indicati sono da intendersi riferiti al centro delle barre resistenti.

Simbologia utilizzata T.A.:

---

$$\sigma_{amm}$$

Tensione ammissibile

$\sigma_{amm,Trazione}$

Tensione ammissibile di trazione cls

$\sigma_{cls,1}$

Tensione cls direzione 1

$\sigma_{cls,2}$

Tensione cls direzione 2

$\sigma_{acciaio,1}$

Tensione acciaio direzione 1

$\sigma_{acciaio,2}$

Tensione acciaio direzione 2

$cf_{x,Eq}$

Coprigerro in direzione x

$Af_x$

Armatura in direzione x

$cf_{y,Eq}$

Coprigerro in direzione y

$Af_y$

Armatura in direzione y

$N_x, N_y, N_{xy}, M_{xx}, M_{yy}, M_{xy}$

Componenti di sollecitazione esterna

$N_{11}, N_{22}, M_{11}, M_{22}, M_{12}$

Componenti di sollecitazione principali

$\alpha$

Angolo direzioni principali

$d$

Distanza a cui è calcolato il perimetro critico

$\tau_{b,0}$

Tensione ammissibile a taglio elementi privi di armatura a taglio

$\tau_{b,1}$

Tensione ammissibile a taglio elementi con armatura a taglio

$N, M_x, M_y$

Sollecitazione esterna verifica a punzonamento

---

 $\tau$ 

Tensione tangenziale massima

---

Simbologia utilizzata S.L.:

 $f_{yd}$ 

Tensione di snervamento di progetto barre armatura

---

 $\epsilon_{ud}$ 

Deformazione uniforme ultima

---

 $\epsilon_{yd}$ 

Deformazione al limite di snervamento

---

 $f_{ck}$ 

Resistenza cilindrica caratteristica

---

 $f_{cd}$ 

Tensione di calcolo a compressione di base

---

 $\epsilon_{c2}$ 

Deformazione limite elastico

---

 $\epsilon_y$ 

Deformazione limite ultimo

---

 $f_{ctd}$ 

Tensione di calcolo a trazione di progetto

---

 $\epsilon_{ctd}$ 

Deformazione al limite di trazione

---

 $E_{cm}$ 

Modulo elastico

---

 $cf_{x,Eq}$ 

Coprifero in direzione x

---

 $Af_x$ 

Armatura in direzione x

---

 $cf_{y,Eq}$ 

Coprifero in direzione y

---

 $Af_y$ 

Armatura in direzione y

---

 $N_x, N_y, N_{xy}, M_{xx}, M_{yy}, M_{xy}$ 

Componenti di sollecitazione esterna

---

---

**N<sub>11</sub>, N<sub>22</sub>, M<sub>11</sub>, M<sub>22</sub>, M<sub>12</sub>**

---

Componenti di sollecitazione principali

---

**α**

---

Angolo direzioni principali

---

**Cr**

---

Coefficiente rottura S<sub>d</sub>/S<sub>r</sub>

---

**ε<sub>x</sub>**

---

Deformazione acciaio direzione x

---

**ε<sub>y</sub>**

---

Deformazione acciaio direzione y

---

**ε<sub>min</sub>**

---

Deformazione minima cls

---

**ε<sub>max</sub>**

---

Deformazione massima cls

---

**θ<sub>max</sub>**

---

Angolo direzioni principali di deformazione

---

**σ<sub>amm</sub>**

---

Tensione ammissibile S.L.E. di riferimento

---

**σ<sub>x</sub>**

---

Tensione nelle barre nello S.L.E. di riferimento in direzione x

---

**σ<sub>y</sub>**

---

Tensione nelle barre nello S.L.E. di riferimento in direzione y

---

**σ<sub>c,Max</sub>**

---

Tensione massima nel cls nello S.L.E. di riferimento

---

**d**

---

Distanza a cui è calcolato il perimetro critico

---

**C<sub>Rd,c</sub>**

---

Coefficiente taglio resistente elementi privi di armatura a taglio

---

**V<sub>Ed</sub>, M<sub>x Ed</sub>, M<sub>y Ed</sub>**

---

Sollecitazione esterna verifica a punzonamento

---

**B<sub>x</sub>, B<sub>y</sub>**

---

Dimensioni perimetro critico

---

**β**

---

Angolo diffusione tensioni

---

**V<sub>Ed</sub>**

Tensione tangenziale sull'area critica

---

**p**

Rapporto meccanico di armatura

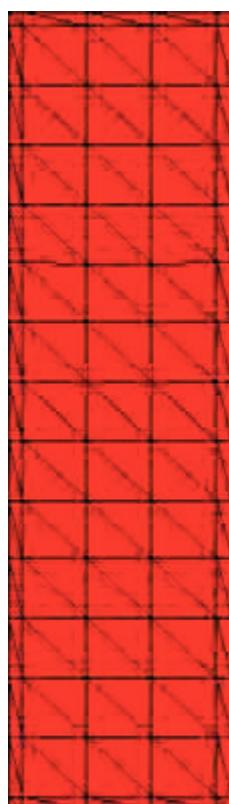
---

**V<sub>Rd,c</sub>**

Taglio resistente elementi privi di armatura

---

## Mappa armature di Estradosso

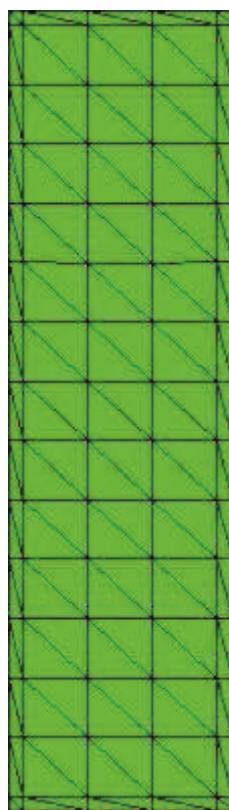


**Colore**

**Armature**

	top ø 16/20' X + ø 16/20' Y c=5.00 [cm]
--	---

## Mappa armature di Intradosso



**Colore**                    **Armature**

	bottom ø 16/20' X + ø 16/20' Y c=5.00 [cm]
--	--

## Impostazioni di verifica

### Curva $\sigma/\varepsilon$ Calcestruzzo

- secondo Hognestad

### Modellazione softening (trazione/compressione)

- $f_{C_d,soft} = f_{C_d} \cdot 0.9 / \sqrt{1+400 \cdot \epsilon_t}$  / Hognestad

### Modellazione compressione biassiale

- $f_{C_d,biaxial} = f_{C_d} \cdot (1 + 3.8 \alpha) / (1.0 + \alpha)^2$  /  $\alpha = e_c 1 / e_c 2$  (EC2 Ponti 6.110)

## Elementi più sollecitati per tipologia di sezione

### Verifiche SLU Shell elemento nodi 297 299 298

#### Proprietà dei materiali

##### Acciaio B 450 C

- $f_{yd}$  3913.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ud}$  67.00 %o
- $\varepsilon_{yd}$  1.86 %o

##### Calcestruzzo C40/50

- $f_{cd}$  226.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{c2}$  -2.00 %o
- $\varepsilon_{cu}$  -3.50 %o
- $f_{ctd}$  16.4 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ctd}$  0.07 %o
- $E_{cm}$  226666.7 [kg/cm<sup>2</sup>]

#### Sezione

- sezione 1 H=60.00 [cm]

Estradosso		Intradosso					
Af <sub>x</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>x,Eq</sub> [cm]	Af <sub>y</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>y,Eq</sub> [cm]	Af <sub>x</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>x,Eq</sub> [cm]	Af <sub>y</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>y,Eq</sub> [cm]
10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00

#### Azioni di verifica combinazione 1 (0.82 2.77 [m])

N <sub>x</sub>	0.0	[kg/m]	N <sub>11</sub>	0.0	[kg/m]
N <sub>y</sub>	0.0	[kg/m]	N <sub>22</sub>	0.0	[kg/m]
N <sub>xy</sub>	-0.0	[kg/m]	α	-0.00	[°]
M <sub>xx</sub>	185.79	[kgm/m]	M <sub>11</sub>	655.38	[kgm/m]
M <sub>y</sub>	655.12	[kgm/m]	M <sub>22</sub>	185.54	[kgm/m]
M <sub>xy</sub>	10.96	[kgm/m]	α	-1.34	[°]

#### Verifiche

Cr=S/R Posizione

Acciaio

Calcestruzzo

		$\varepsilon_x \%$	$\varepsilon_y \%$	$\varepsilon_{min} \%$	$\varepsilon_{max} \%$	$\theta [^\circ]$
0.03	Estradosso	0.089	46.273	51.165	0.039	87.98
	Intradosso	-0.031	1.332	-0.041	-3.500	-1.79

## Verifiche SLE Rare Shell elemento nodi 297 299 298

### Proprietà dei materiali

#### Acciaio B 450 C

- $f_{yd}$  3913.0 [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]
- $\varepsilon_{ud}$  67.00 %
- $\varepsilon_{yd}$  1.86 %
- $\sigma$  3600.0 [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]

#### Calcestruzzo C40/50

- $f_{cd}$  226.7 [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]
- $\varepsilon_{c2}$  -2.00 %
- $\varepsilon_{cu}$  -3.50 %
- $f_{ctd}$  35.1 [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]
- $\varepsilon_{ctd}$  0.15 %
- $E_{cm}$  226666.7 [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]
- $\sigma$  240.0 [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]

### Sezione

- sezione 1 H=60.00 [cm]

Estradosso				Intradosso			
$Af_x$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]	$Af_y$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{y,Eq}$ [cm]	$Af_x$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]	$Af_y$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{y,Eq}$ [cm]
10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00

### Azioni di verifica combinazione 10 (0.82 2.77 [m])

$N_x$	0.0	[kg/m]	$N_{11}$	0.0	[kg/m]
$N_y$	0.0	[kg/m]	$N_{22}$	0.0	[kg/m]

$N_{xy}$	-0.0	[kg/m]	$\alpha$	-0.00	[°]
$M_{xx}$	142.92	[kgm/m]	$M_{11}$	504.13	[kgm/m]
$M_y$	503.94	[kgm/m]	$M_{22}$	142.72	[kgm/m]
$M_{xy}$	8.43	[kgm/m]	$\alpha$	-1.34	[°]

## Verifiche

Cr=S/R	Posizione	Acciaio		Calcestruzzo		Ampiezza Fessure mm	
		Stato					
		$\sigma_x$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_y$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{c,Max}$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\theta$ [°]		
0.02	Estradosso	1.7	5.9	0.0	88.58		
	Intradosso	-1.7	-5.9	-1.0	-1.42		

## Verifiche SLE Frequenti Shell elemento nodi 297 299 298

### Proprietà dei materiali

#### Acciaio B 450 C

- $f_{yd}$  3913.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ud}$  67.00 %
- $\varepsilon_{yd}$  1.86 %
- $\sigma$  4500.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

#### Calcestruzzo C40/50

- $f_{cd}$  226.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{c2}$  -2.00 %
- $\varepsilon_{cu}$  -3.50 %
- $f_{ctd}$  35.1 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ctd}$  0.15 %
- $E_{cm}$  226666.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\sigma$  400.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

### Sezione

- sezione 1 H=60.00 [cm]

**Estradosso****Intradosso**

<b>Af<sub>x</sub></b> [cm <sup>2</sup> ] / m	<b>cf<sub>x,Eq</sub></b> [cm]	<b>Af<sub>y</sub></b> [cm <sup>2</sup> ] / m	<b>cf<sub>y,Eq</sub></b> [cm]	<b>Af<sub>x</sub></b> [cm <sup>2</sup> ] / m	<b>cf<sub>x,Eq</sub></b> [cm]	<b>Af<sub>y</sub></b> [cm <sup>2</sup> ] / m	<b>cf<sub>y,Eq</sub></b> [cm]
---	----------------------------------	---	----------------------------------	---	----------------------------------	---	----------------------------------

10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00
-------	------	-------	------	-------	------	-------	------

**Azioni di verifica combinazione 11 (0.82 2.77 [m])**

N <sub>x</sub>	0.0	[kg/m]	N <sub>11</sub>	0.0	[kg/m]
N <sub>y</sub>	0.0	[kg/m]	N <sub>22</sub>	0.0	[kg/m]
N <sub>xy</sub>	-0.0	[kg/m]	α	-0.00	[°]
M <sub>xx</sub>	142.92	[kgm/m]	M <sub>11</sub>	504.13	[kgm/m]
M <sub>y</sub>	503.94	[kgm/m]	M <sub>22</sub>	142.72	[kgm/m]
M <sub>xy</sub>	8.43	[kgm/m]	α	-1.34	[°]

**Verifiche**

Cr=S/R	Posizione	Acciaio		Calcestruzzo		Stato	Ampiezza Fessure mm
		σ <sub>x</sub> [kg/cm <sup>2</sup> ]	σ <sub>y</sub> [kg/cm <sup>2</sup> ]	σ <sub>c,Max</sub> [kg/cm <sup>2</sup> ]	θ [°]		
0.02	Estradosso	1.7	5.9	0.0	88.58		
	Intradosso	-1.7	-5.9	-1.0	-1.42		

**Verifiche SLE Quasi Permanenti Shell elemento nodi 297 299 298****Proprietà dei materiali****Acciaio B 450 C**

- f<sub>yd</sub> 3913.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- ε<sub>ud</sub> 67.00 %o
- ε<sub>yd</sub> 1.86 %o
- σ 4500.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

**Calcestruzzo C40/50**

- f<sub>cd</sub> 226.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- ε<sub>c2</sub> -2.00 %o
- ε<sub>cu</sub> -3.50 %o
- f<sub>ctd</sub> 35.1 [kg/cm<sup>2</sup>]

- $\varepsilon_{ctd}$  0.15 %o
- $E_{cm}$  226666.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\sigma$  180.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $w_{Max}$  0.30 mm

## Sezione

- sezione 1 H=60.00 [cm]

Estradosso				Intradosso			
Af <sub>x</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>x,Eq</sub> [cm]	Af <sub>y</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>y,Eq</sub> [cm]	Af <sub>x</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>x,Eq</sub> [cm]	Af <sub>y</sub> [cm <sup>2</sup> ] / m	cf <sub>y,Eq</sub> [cm]
10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00	10.05	5.00

## Azioni di verifica combinazione 12 (0.82 2.77 [m])

N <sub>x</sub>	0.0	[kg/m]	N <sub>11</sub>	0.0	[kg/m]
N <sub>y</sub>	0.0	[kg/m]	N <sub>22</sub>	0.0	[kg/m]
N <sub>xy</sub>	-0.0	[kg/m]	$\alpha$	-0.00	[°]
M <sub>xx</sub>	142.92	[kgm/m]	M <sub>11</sub>	504.13	[kgm/m]
M <sub>y</sub>	503.94	[kgm/m]	M <sub>22</sub>	142.72	[kgm/m]
M <sub>xy</sub>	8.43	[kgm/m]	$\alpha$	-1.34	[°]

## Verifiche

Cr=S/R	Posizione	Acciaio	Calcestruzzo	Stato	Aampiezza Fessure mm		
		$\sigma_x$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_y$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{c,Max}$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\theta$ [°]		
0.02	Estradosso	1.7	5.9	0.0	88.58	NON Fessurato	0.000
	Intradosso	-1.7	-5.9	-1.0	-1.42	NON Fessurato	0.000

## Verifiche Geo

Le verifiche geotecniche vengono condotte allo SLU, verificando il carico limite del terreno di fondazione seguendo l'approccio 2 (A1+M1+R3) previsto dalla norma.

Le caratteristiche del terreno derivano dalla relazione geologica allegata, in particolare i plinti di fondazione poggiano sul terreno indicato come "terreno di riporto", cioè un terreno incoerente avente le seguenti caratteristiche geotecniche:

$\gamma_n$	=	12.00 – 15.00	kN/m <sup>3</sup>
$c'$	=	0	kPa
$\phi'$	=	25 – 30	°
$E'$	=	4 – 5	MPa

Per il calcolo del carico limite viene utilizzata la formula trinomia di Terzaghi, utilizzando le caratteristiche minime degli intervalli descritti sopra.

$$q_{lim} = 10.66 * 1200 \text{ kg/m}^3 * 0.6m + 10.88 * 1200 \text{ kg/m}^3 * 1.5m / 2 = 17467.2 \text{ kg/m}^2$$

La portanza viene divisa per il coefficiente  $\gamma_r = 2.3$

$$Q_{lim} = 17467.2 / 2.3 = 7594.43 \text{ kg/m}^2$$

Dai tabulati di calcolo, si evince che la pressione sul terreno massima esercitata dal plinto corrisponde alla condizione di carico allo SLU in condizioni statiche, pari a 0.3 kg/cm, cioè pari a circa  $3000 \text{ kg/m}^2$ , per cui la verifica si ritiene soddisfatta.

Per quanto riguarda i cedimenti del terreno, si ritiene che si siano già consumati in quanto allo stato attuale, nel locale tecnico siano presenti 4 gruppi elettrogeni di peso leggermente maggiore delle nuove attrezzature.

# **Verifiche lastre/piastre (Basamento serbatoio)**

## **Modalità di verifica**

Gli elementi lastra/piastra possono essere distinti in due categorie in funzione dello stato di sollecitazione:

- elementi soggetti ad uno stato di sollecitazione semplice (flessione o tensionale a membrana);
- elementi soggetti ad uno stato di sollecitazione misto (flessionale e tensionale a membrana).

Le verifiche per stato di sollecitazione semplice sono svolte proiettando le armature lungo le direzioni principali e effettuando la verifica a flessione retta/membrana lungo tali direzioni.

Per gli elementi soggetti ad uno stato di sollecitazione misto, le direzioni principali variano, lungo lo sviluppo z dell'elemento, in modo continuo. Il codice di verifica procede a:

- suddivisione dell'elemento in strati di 1 cm di spessore;
- valutazione, per ogni strato, del corrispondente stato di deformazione e tensione membranale;
- ricostruzione, per sovrapposizione dei vari strati membranali, del comportamento globale dell'elemento soggetto allo stato misto di presso-flessione.

L'Utente può definire delle sezioni trasversali, per le quali le sollecitazioni sono valutate mediando integrazione sulla lunghezza della sezione

Nella determinazione della matrice di rigidezza degli strati di cls, si assume:

- Metodo T.A.: il calcestruzzo in compressione è assunto indefinitamente elastico lineare mentre, in trazione, si può assumere (opzionalmente) che sia in grado di assumere una trazione compresa fra 0 e  $f_{ct}$ , essendo  $f_{ct}$  la resistenza a trazione del calcestruzzo definita dall'EC2;
- Metodo S.L.U.: il metodo impiegato è quello noto come MCFT acronimo di "Modified Compression Field Method", sviluppato presso l'Università di Toronto da Collins e Del Vecchio a partire dagli anni '80. Il metodo, nella forma implementata, assume per la curva monoassiale tensione-deformazioni del cls quanto previsto dall'EC2;

La verifica a punzonamento può essere condotta considerando o non considerando autoequilibrate le tensioni nel terreno sotto il cono di punzonamento. L'angolo di diffusione è fissato dall'utente.

I copriferri indicati sono da intendersi riferiti al centro delle barre resistenti.

Simbologia utilizzata T.A.:

---

$$\sigma_{amm}$$

Tensione ammissibile

$\sigma_{amm,Trazione}$

Tensione ammissibile di trazione cls

$\sigma_{cls,1}$

Tensione cls direzione 1

$\sigma_{cls,2}$

Tensione cls direzione 2

$\sigma_{acciaio,1}$

Tensione acciaio direzione 1

$\sigma_{acciaio,2}$

Tensione acciaio direzione 2

$cf_{x,Eq}$

Coprigerro in direzione x

$Af_x$

Armatura in direzione x

$cf_{y,Eq}$

Coprigerro in direzione y

$Af_y$

Armatura in direzione y

$N_x, N_y, N_{xy}, M_{xx}, M_{yy}, M_{xy}$

Componenti di sollecitazione esterna

$N_{11}, N_{22}, M_{11}, M_{22}, M_{12}$

Componenti di sollecitazione principali

$\alpha$

Angolo direzioni principali

$d$

Distanza a cui è calcolato il perimetro critico

$\tau_{b,0}$

Tensione ammissibile a taglio elementi privi di armatura a taglio

$\tau_{b,1}$

Tensione ammissibile a taglio elementi con armatura a taglio

$N, M_x, M_y$

Sollecitazione esterna verifica a punzonamento

---

$\tau$

Tensione tangenziale massima

---

Simbologia utilizzata S.L.:

$f_{yd}$

Tensione di snervamento di progetto barre armatura

---

$\epsilon_{ud}$

Deformazione uniforme ultima

---

$\epsilon_{yd}$

Deformazione al limite di snervamento

---

$f_{ck}$

Resistenza cilindrica caratteristica

---

$f_{cd}$

Tensione di calcolo a compressione di base

---

$\epsilon_{c2}$

Deformazione limite elastico

---

$\epsilon_y$

Deformazione limite ultimo

---

$f_{ctd}$

Tensione di calcolo a trazione di progetto

---

$\epsilon_{ctd}$

Deformazione al limite di trazione

---

$E_{cm}$

Modulo elastico

---

$cf_{x,Eq}$

Coprifero in direzione x

---

$Af_x$

Armatura in direzione x

---

$cf_{y,Eq}$

Coprifero in direzione y

---

$Af_y$

Armatura in direzione y

---

$N_x, N_y, N_{xy}, M_{xx}, M_{yy}, M_{xy}$

Componenti di sollecitazione esterna

---

---

**N<sub>11</sub>, N<sub>22</sub>, M<sub>11</sub>, M<sub>22</sub>, M<sub>12</sub>**

---

Componenti di sollecitazione principali

---

**α**

---

Angolo direzioni principali

---

**Cr**

---

Coefficiente rottura S<sub>d</sub>/S<sub>r</sub>

---

**ε<sub>x</sub>**

---

Deformazione acciaio direzione x

---

**ε<sub>y</sub>**

---

Deformazione acciaio direzione y

---

**ε<sub>min</sub>**

---

Deformazione minima cls

---

**ε<sub>max</sub>**

---

Deformazione massima cls

---

**θ<sub>max</sub>**

---

Angolo direzioni principali di deformazione

---

**σ<sub>amm</sub>**

---

Tensione ammissibile S.L.E. di riferimento

---

**σ<sub>x</sub>**

---

Tensione nelle barre nello S.L.E. di riferimento in direzione x

---

**σ<sub>y</sub>**

---

Tensione nelle barre nello S.L.E. di riferimento in direzione y

---

**σ<sub>c,Max</sub>**

---

Tensione massima nel cls nello S.L.E. di riferimento

---

**d**

---

Distanza a cui è calcolato il perimetro critico

---

**C<sub>Rd,c</sub>**

---

Coefficiente taglio resistente elementi privi di armatura a taglio

---

**V<sub>Ed</sub>, M<sub>x Ed</sub>, M<sub>y Ed</sub>**

---

Sollecitazione esterna verifica a punzonamento

---

**B<sub>x</sub>, B<sub>y</sub>**

---

Dimensioni perimetro critico

---

**β**

---

Angolo diffusione tensioni

$V_{Ed}$

Tensione tangenziale sull'area critica

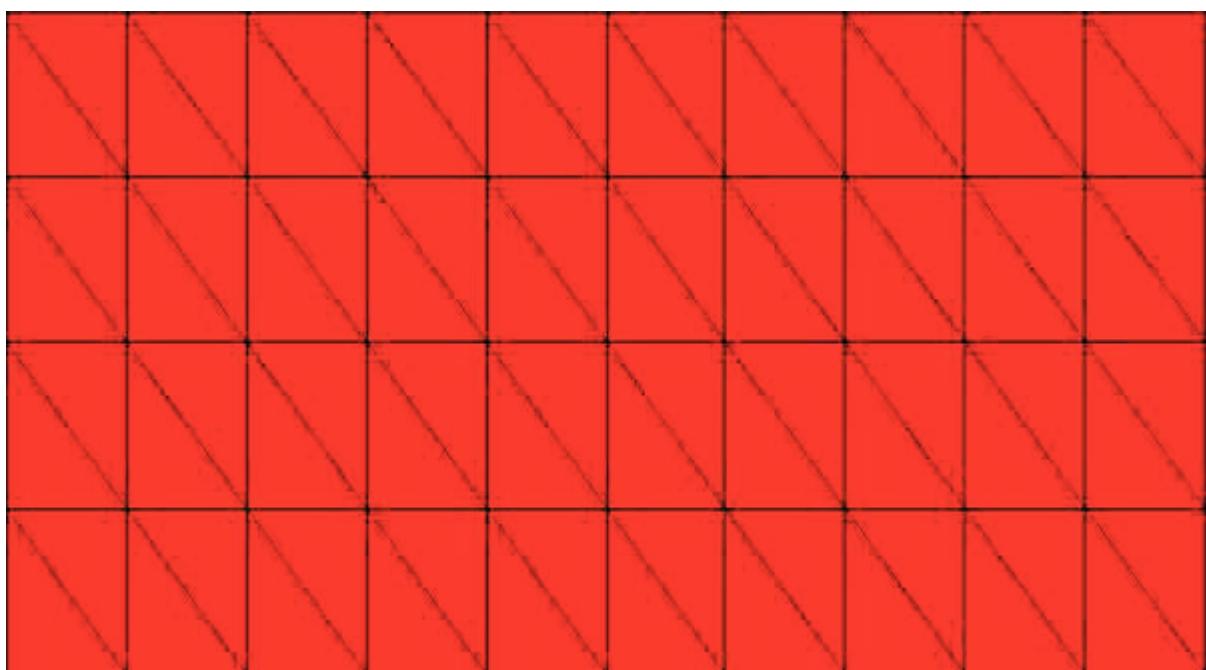
$\rho$

Rapporto meccanico di armatura

$V_{Rd,c}$

Taglio resistente elementi privi di armatura

## Mappa armature di Estradosso

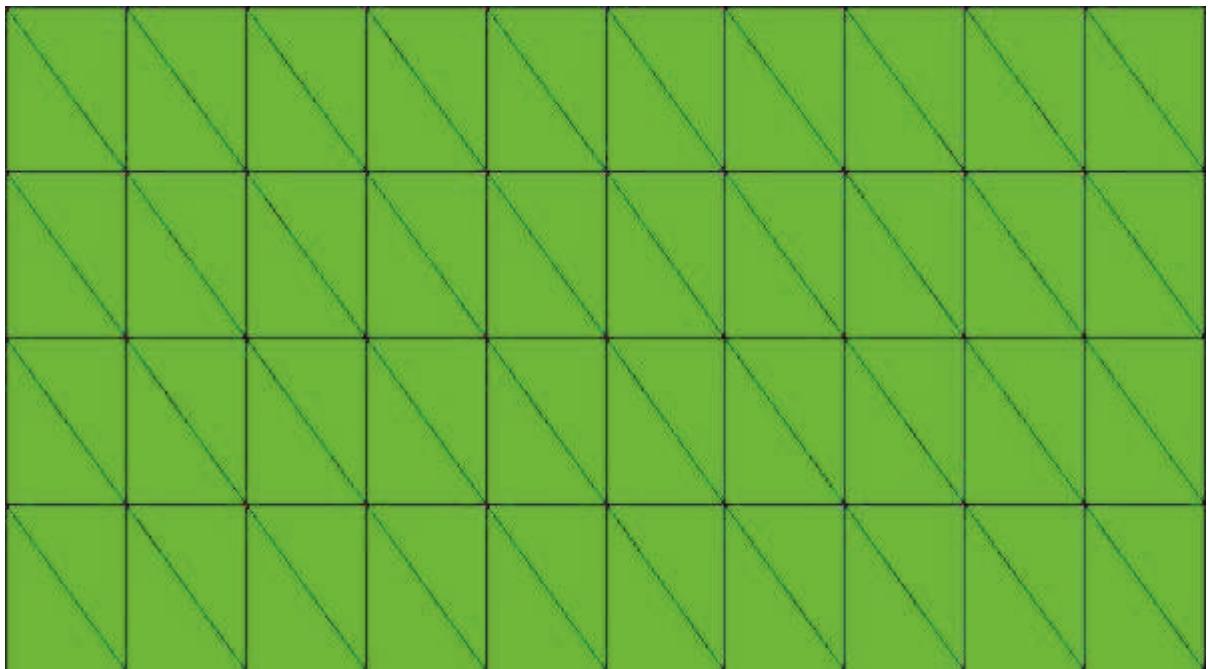


Colore

Armature

	top ø 14/20' X + ø 14/20' Y c=3.00 [cm]
--	---

## Mappa armature di Intradosso



Colore

Armature

bottom ø 14/20' X + ø 14/20' Y c=3.00 [cm]

## Impostazioni di verifica

### Curva $\sigma/\varepsilon$ Calcestruzzo

- secondo Hognestad

### Modellazione softening (trazione/compressione)

- $f_{c_d,soft} = f_{c_d} \cdot 0.9 / \sqrt{1+400 \cdot \epsilon_t}$  / Hognestad

### Modellazione compressione biassiale

- $f_{c_d,biaxial} = f_{c_d} \cdot (1 + 3.8 \alpha) / (1.0 + \alpha)^2$  /  $\alpha = e_{c1}/e_{c2}$  (EC2 Ponti 6.110)

### Elementi più sollecitati per tipologia di sezione

### Verifiche SLU Flessione elemento nodi 78 83 82

### Proprietà dei materiali

Acciaio B 450 C

- $f_{yd}$  3913.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ud}$  67.00 %o
- $\varepsilon_{yd}$  1.86 %o

### Calcestruzzo

- $f_{cd}$  141.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{c2}$  -2.00 %o
- $\varepsilon_{cu}$  -3.50 %o
- $f_{ctd}$  12.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ctd}$  0.08 %o
- $E_{cm}$  141666.7 [kg/cm<sup>2</sup>]

### Sezione

- sezione 1 H=25.00 [cm]

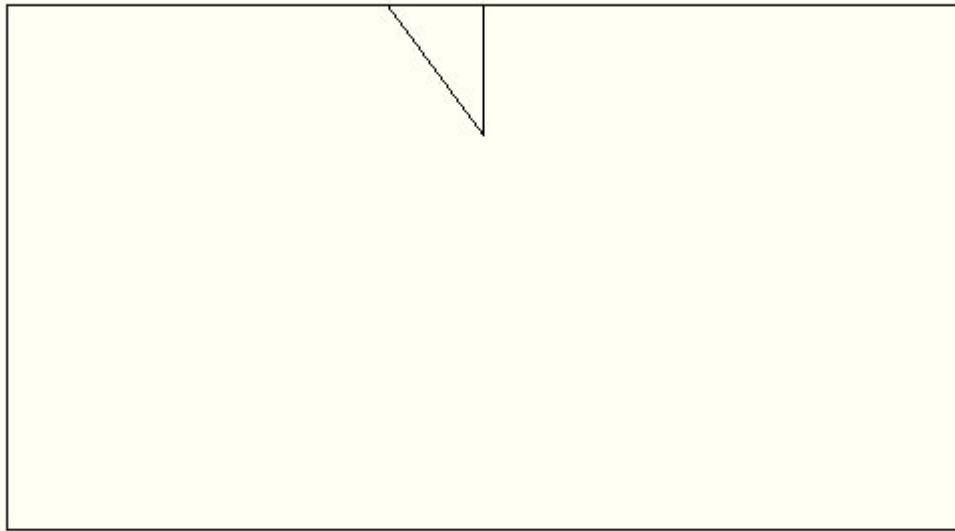
Estradosso			Intradosso		
$Af_x$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]	$Af_y$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{y,Eq}$ [cm]	$Af_x$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]
7.70	3.00	7.70	3.00	7.70	3.00

### Azioni di verifica combinazione 1 (1.77 1.92 [m])

$M_{xx}$	-871.50	[kgm/m]	$M_{11}$	873.67	[kgm/m]
$M_y$	-14.27	[kgm/m]	$M_{22}$	12.10	[kgm/m]
$M_{xy}$	-43.15	[kgm/m]	$\alpha$	-2.87	[°]

### Verifiche

Cr=S/R	Posizione	Acciaio		Calcestruzzo		
		$\varepsilon_x$ %o	$\varepsilon_y$ %o	$\varepsilon_{min}$ %o	$\varepsilon_{max}$ %o	$\theta$ [°]
0.15	Estradosso	0.069	0.015	0.005	-3.500	-84.62
	Intradosso	19.412	0.237	23.256	-0.029	6.59



## Verifiche SLE Rare Flessione elemento nodi 78 83 82

### Proprietà dei materiali

#### Acciaio B 450 C

- $f_{yd}$  3913.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ud}$  67.00 %o
- $\varepsilon_{yd}$  1.86 %o
- $\sigma$  3600.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

#### Calcestruzzo

- $f_{cd}$  141.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{c2}$  -2.00 %o
- $\varepsilon_{cu}$  -3.50 %o
- $f_{ctd}$  25.6 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ctd}$  0.18 %o
- $E_{cm}$  141666.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\sigma$  150.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

### Sezione

- sezione 1 H=25.00 [cm]

**Estradosso****Intradosso**

$Af_x$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]	$Af_y$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{y,Eq}$ [cm]	$Af_x$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]	$Af_y$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{y,Eq}$ [cm]
----------------------------------	---------------------	----------------------------------	---------------------	----------------------------------	---------------------	----------------------------------	---------------------

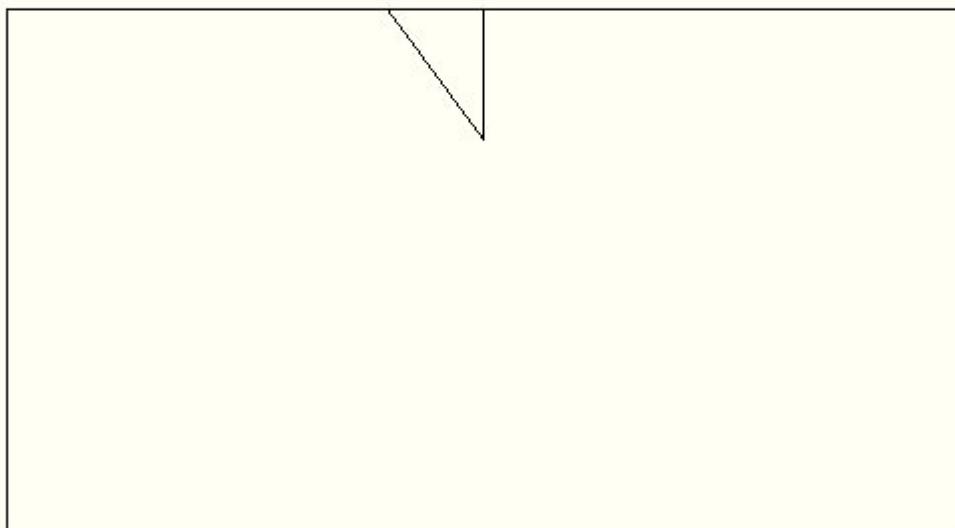
7.70	3.00	7.70	3.00	7.70	3.00	7.70	3.00
------	------	------	------	------	------	------	------

**Azioni di verifica combinazione 2 (1.77 1.92 [m])**

M <sub>xx</sub>	-670.38	[kgm/m]	M <sub>11</sub>	672.05	[kgm/m]
M <sub>y</sub>	-10.97	[kgm/m]	M <sub>22</sub>	9.31	[kgm/m]
M <sub>xy</sub>	-33.19	[kgm/m]	α	-2.87	[°]

**Verifiche**

Cr=S/R	Posizione	Acciaio		Calcestruzzo		Stato	Ampiezza Fessure mm
		$\sigma_x$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_y$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	$\sigma_{c,Max}$ [kg/cm <sup>2</sup> ]	θ [°]		
0.11	Estradosso	-59.2	-1.0	-5.5	-86.74		
	Intradosso	59.2	1.0	0.0	3.26		



## Verifiche SLE Frequenti Flessione elemento nodi 78 83 82

### Proprietà dei materiali

#### Acciaio B 450 C

- $f_{yd}$  3913.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\epsilon_{ud}$  67.00 %
- $\epsilon_{yd}$  1.86 %
- $\sigma$  4500.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

#### Calcestruzzo

- $f_{cd}$  141.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\epsilon_{cd}$  -2.00 %
- $\epsilon_{cu}$  -3.50 %
- $f_{ctd}$  25.6 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\epsilon_{ctd}$  0.18 %
- $E_{cm}$  141666.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\sigma$  250.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

### Sezione

- sezione 1 H=25.00 [cm]

Estradosso			Intradosso		
$Af_x$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]	$Af_y$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{y,Eq}$ [cm]	$Af_x$ [cm <sup>2</sup> ] / m	$cf_{x,Eq}$ [cm]
7.70	3.00	7.70	3.00	7.70	3.00

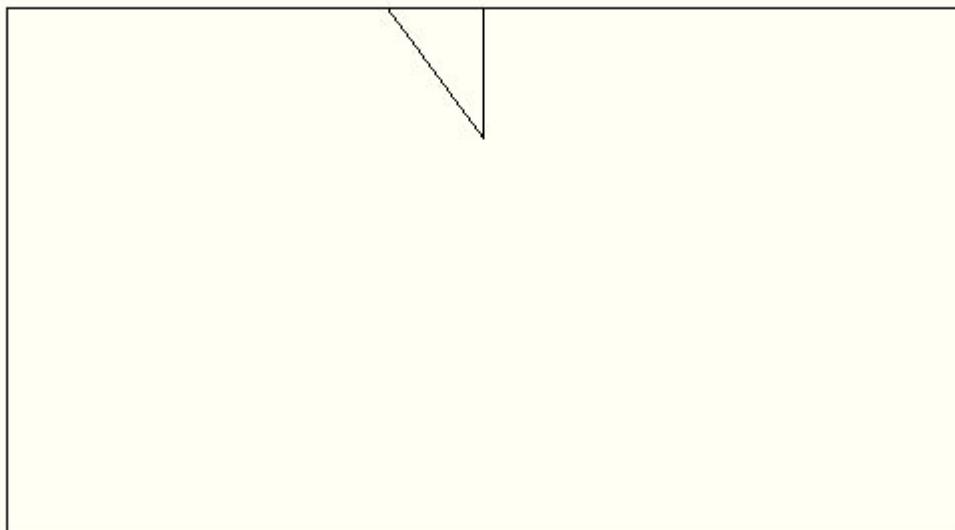
### Azioni di verifica combinazione 3 (1.77 1.92 [m])

$M_{xx}$	-670.38	[kgm/m]	$M_{11}$	672.05	[kgm/m]
$M_y$	-10.97	[kgm/m]	$M_{22}$	9.31	[kgm/m]
$M_{xy}$	-33.19	[kgm/m]	$\alpha$	-2.87	[°]

### Verifiche

Cr=S/R	Posizione	Acciaio		Calcestruzzo		Stato	Ampiezza Fessure mm
		$\sigma_x$	$\sigma_y$	$\sigma_{c,Max}$	$\theta$		

		[kg/cm <sup>2</sup> ]	[kg/cm <sup>2</sup> ]	[kg/cm <sup>2</sup> ]	[°]		
0.11	Estradosso	-59.2	-1.0	-5.5	-86.74		
	Intradosso	59.2	1.0	0.0	3.26		



## Verifiche SLE Quasi Permanenti Flessione elemento nodi 78 83 82

### Proprietà dei materiali

#### Acciaio B 450 C

- $f_{yd}$  3913.0 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ud}$  67.00 %
- $\varepsilon_{yd}$  1.86 %
- $\sigma$  4500.0 [kg/cm<sup>2</sup>]

#### Calcestruzzo

- $f_{cd}$  141.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{c2}$  -2.00 %
- $\varepsilon_{cu}$  -3.50 %
- $f_{ctd}$  25.6 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\varepsilon_{ctd}$  0.18 %
- $E_{cm}$  141666.7 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $\sigma$  112.5 [kg/cm<sup>2</sup>]
- $w_{Max}$  0.30 mm

## Sezione

- sezione 1 H=25.00 [cm]

Estradosso		Intradosso	
$Af_x$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{x,\text{Eq}}$ [cm]	$Af_y$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{y,\text{Eq}}$ [cm]
$Af_x$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{x,\text{Eq}}$ [cm]	$Af_y$ [ $\text{cm}^2$ ] / m	$cf_{y,\text{Eq}}$ [cm]
7.70	3.00	7.70	3.00
7.70	3.00	7.70	3.00

## Azioni di verifica combinazione 4 (1.77 1.92 [m])

$M_{xx}$	-670.38	[kgm/m]	$M_{11}$	672.05	[kgm/m]
$M_y$	-10.97	[kgm/m]	$M_{22}$	9.31	[kgm/m]
$M_{xy}$	-33.19	[kgm/m]	$\alpha$	-2.87	[°]

## Verifiche

Cr=S/R	Posizione	Acciaio		Calcestruzzo		Stato	Ampiezza Fessure mm
		$\sigma_x$ [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]	$\sigma_y$ [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]	$\sigma_{c,\text{Max}}$ [ $\text{kg}/\text{cm}^2$ ]	$\theta$ [°]		
0.11	Estradosso	-59.2	-1.0	-5.5	-86.74	NON Fessurato	0.000
	Intradosso	59.2	1.0	0.0	3.26	NON Fessurato	0.000

