

PERMESSO DI COSTRUIRE

AMPLIAMENTO DEL COMPARTO AUTODROMO DI MODENA

LOCALITA' MARZAGLIA – COMUNE DI MODENA

Provvedimento Autorizzatorio Unico (PAUR) e Valutazione di Impatto Ambientale (VIA), L.R. n. 4/2018, D.Lgs. 152/06
Progetto di modifica e ampliamento del comparto "Autodromo di Modena", in località Marzaglia, Comune di Modena (MO)



COMPARTO: AUTODROMO DI MODENA

PROPONENTE: AERAUTODROMO MODENA SPA

GRUPPO DI PROGETTAZIONE:

- ARCHILINEA Srl
- BLUEWORKS – Ing. Yos Zorzi
- GEOGROUP Srl
- PRAXIS AMBIENTE Srl
- STUDIO TECNICO CAPELLARI
- STIEM – Ing. Paolo Scuderi e Ing. Luca Buzzoni
- ATEAM PROGETTI
- STUDIO GECO
- STUDIO TECNICO TADDIA
- Dott. Agr. Giovanni Mondani

**STR – R01 - RELAZIONE ILLUSTRATIVA ELEMENTI
ESSENZIALI DEL PROGETTO STRUTTURALE –
RELAZIONE DI CALCOLO**

P.d.C.6

**REALIZZAZIONE DI PONTE PEDONALE –
PDC 6 - VIA**



Indice degli Elaborati

1. ILLUSTRAZIONE SINTETICA DEGLI ELEMENTI ESSENZIALI DEL PROGETTO STRUTTURALE	5
<i>a) Descrizione del contesto edilizio e delle caratteristiche geologiche, morfologiche e idrogeologiche del sito oggetto di intervento</i>	<i>5</i>
a.1. Descrizione del contesto edilizio	5
a.2. Caratteristiche geologiche, morfologiche e idrogeologiche del sito.....	5
<i>b) Descrizione generale della struttura in elevazione e in fondazione</i>	<i>7</i>
<i>c) Normativa tecnica e riferimenti tecnici utilizzati</i>	<i>8</i>
c.1. Norme di riferimento cogenti	8
c.2. Altre norme e documenti tecnici integrativi	8
c.3. Eventuali prescrizioni sismiche contenute negli strumenti di pianificazione territoriale edilizia	9
<i>d) Parametri che concorrono alla definizione dell'azione sismica di base del sito.....</i>	<i>9</i>
d.1. Azioni verticali di calcolo:	9
d.2. Azioni orizzontali di calcolo (sisma):	13
d.3. Eventuali scenari di azioni eccezionali.....	18
<i>e) Descrizione dei materiali e dei prodotti per uso strutturale</i>	<i>18</i>
<i>f) Illustrazione dei criteri di progettazione e di modellazione</i>	<i>19</i>
f.2. Stati limite indagati	19
f.3. Giunti di separazione fra strutture contigue	20
f.4. Criteri di valutazione degli elementi non strutturali e degli impianti.....	21
f.5. Requisiti delle fondazioni e collegamenti tra fondazioni	21
f.6. Vincolamenti interni e/o esterni, schemi statici adottati	22
<i>g) Principali combinazioni delle azioni</i>	<i>28</i>
<i>h) Indicazione del metodo di analisi.....</i>	<i>29</i>
<i>i) Criteri di verifica agli stati limite indagati.....</i>	<i>33</i>
<i>j) Rappresentazione delle configurazioni deformate e delle caratteristiche di sollecitazione delle strutture significative</i>	<i>37</i>
j.1. Rappresentazione configurazioni deformate	37
j.2. Rappresentazione caratteristiche di sollecitazione	38
j.3. Verifiche di sicurezza	58
j.4. Giudizio motivato di accettabilità dei risultati	90
<i>k) Caratteristiche di affidabilità del codice strutturale</i>	<i>91</i>
<i>l) Strutture geotecniche o di fondazione</i>	<i>91</i>
2. RELAZIONE DI CALCOLO	95
<i>Descrizione generale dell'opera</i>	<i>95</i>
<i>Quadro normativo di riferimento adottato.....</i>	<i>95</i>
<i>Azioni di progetto sulla costruzione</i>	<i>95</i>
<i>Modello numerico</i>	<i>95</i>
Informazioni sul codice di calcolo.....	96
<i>Modellazione delle azioni</i>	<i>97</i>
<i>Combinazioni e/o percorsi di carico</i>	<i>97</i>
<i>Verifiche agli stati limite ultimi</i>	<i>97</i>
<i>Verifiche agli stati limite di esercizio</i>	<i>97</i>
RELAZIONE SUI MATERIALI	97
NORMATIVA DI RIFERIMENTO	97
CARATTERISTICHE MATERIALI UTILIZZATI	103
LEGENDA TABELLA DATI MATERIALI.....	103
MODELLAZIONE DELLE SEZIONI	111
LEGENDA TABELLA DATI SEZIONI.....	111
MODELLAZIONE STRUTTURA: NODI.....	113
LEGENDA TABELLA DATI NODI.....	113
TABELLA DATI NODI.....	114

MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI TRAVE.....	121
<i>TABELLA DATI TRAVI</i>	121
MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI SHELL.....	136
<i>LEGENDA TABELLA DATI SHELL</i>	136
MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA: ELEMENTI SOLAIO-PANNELLO.....	150
<i>LEGENDA TABELLA DATI SOLAI-PANNELLI</i>	150
MODELLAZIONE DELLE AZIONI.....	160
<i>LEGENDA TABELLA DATI AZIONI</i>	160
SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO	163
<i>LEGENDA TABELLA CASI DI CARICO</i>	163
DEFINIZIONE DELLE COMBINAZIONI	180
<i>LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO</i>	180
AZIONE SISMICA.....	201
<i>VALUTAZIONE DELL' AZIONE SISMICA</i>	201
Parametri della struttura.....	201
RISULTATI ANALISI SISMICHE	209
<i>LEGENDA TABELLA ANALISI SISMICHE</i>	209

1. ILLUSTRAZIONE SINTETICA DEGLI ELEMENTI ESSENZIALI DEL PROGETTO STRUTTURALE

a) Descrizione del contesto edilizio e delle caratteristiche geologiche, morfologiche e idrogeologiche del sito oggetto di intervento

a.1. Descrizione del contesto edilizio

Il fabbricato risulta essere:
Isolato dal contesto edilizio adiacente e inserito nel comparto autodromo di Modena



CONTESTO EDILIZIO

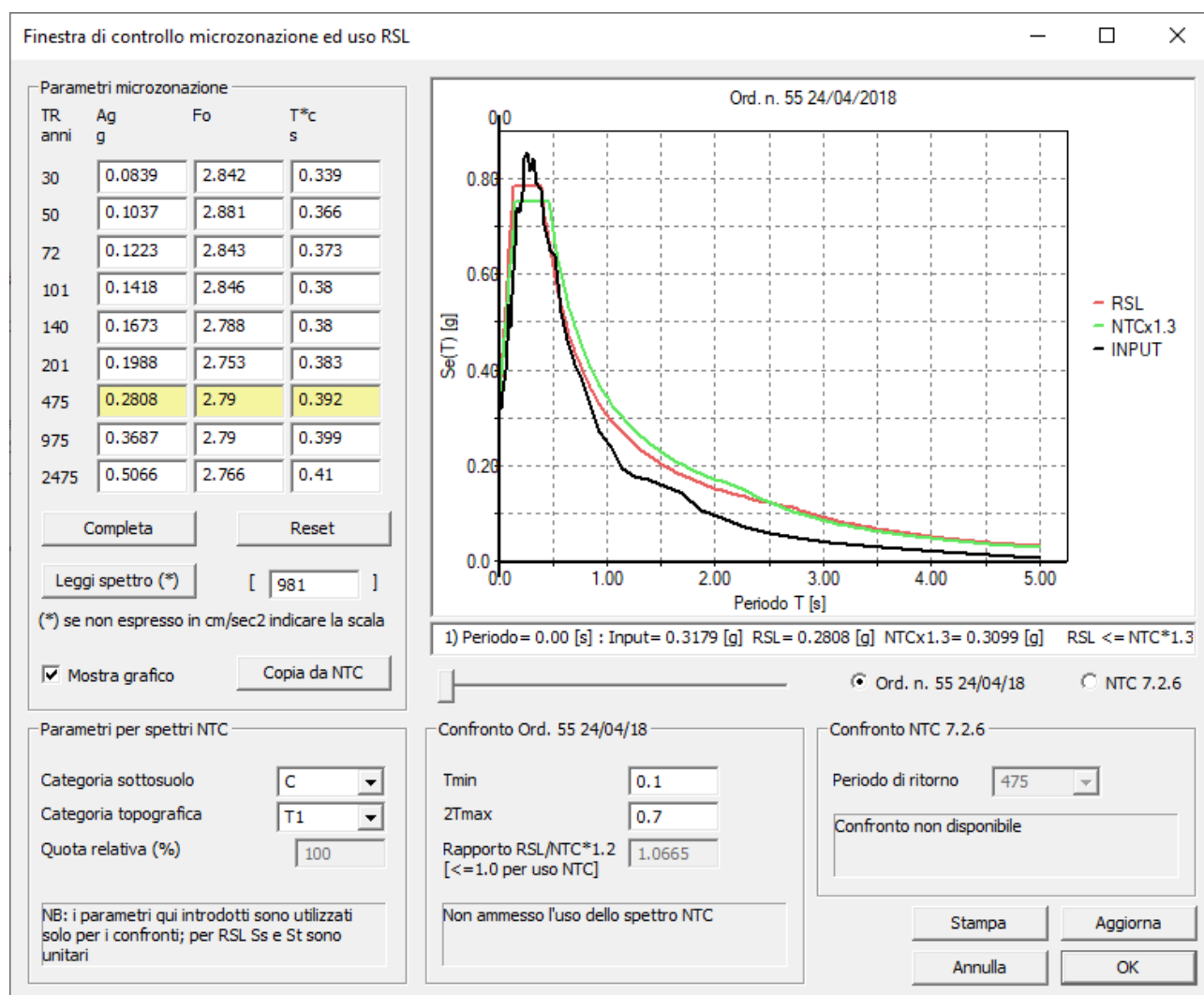
a.2. Caratteristiche geologiche, morfologiche e idrogeologiche del sito

Per le verifiche statiche del complesso terreno fondazione è stata presa in esame l'ipotesi di fondazione a plinti e cordoli di fondazione, e in relazione a ciò il valore della costante elastica (Winkler), determinato sulla base della relazione geologica del Dott. Geol. Pier Luigi Dallari, si quantifica in **$w = 1 \text{ kg/cm}^3$** .

Dalla relazione sopracitata si assume inoltre un valore di progetto della resistenza $R_d = 2.70 \text{ kg/cm}^2$ da confrontarsi con le combinazioni di carico del tipo SLU A1, mentre $R_d = 2.58 \text{ kg/cm}^2$ da confrontarsi con le combinazioni sismiche.

CONDIZIONE SISMICHE DRENATE – A1+M1+R3			
Tipologia fondazione	Profondità di imposta	Dimensioni della fondazione	Carico limite ultimo SLU F.S. = 2.3 (Terzaghi)
PLINTO	-1.20 m da p.c.	B=6.00 m x L=8.00 m	2.84 kg/cm ² ≈ 284 kN/m ²
PLATEA	-1.60 m da p.c.	B=8.00 m x L=13.50 m	3.32 kg/cm ² ≈ 332 kN/m ²

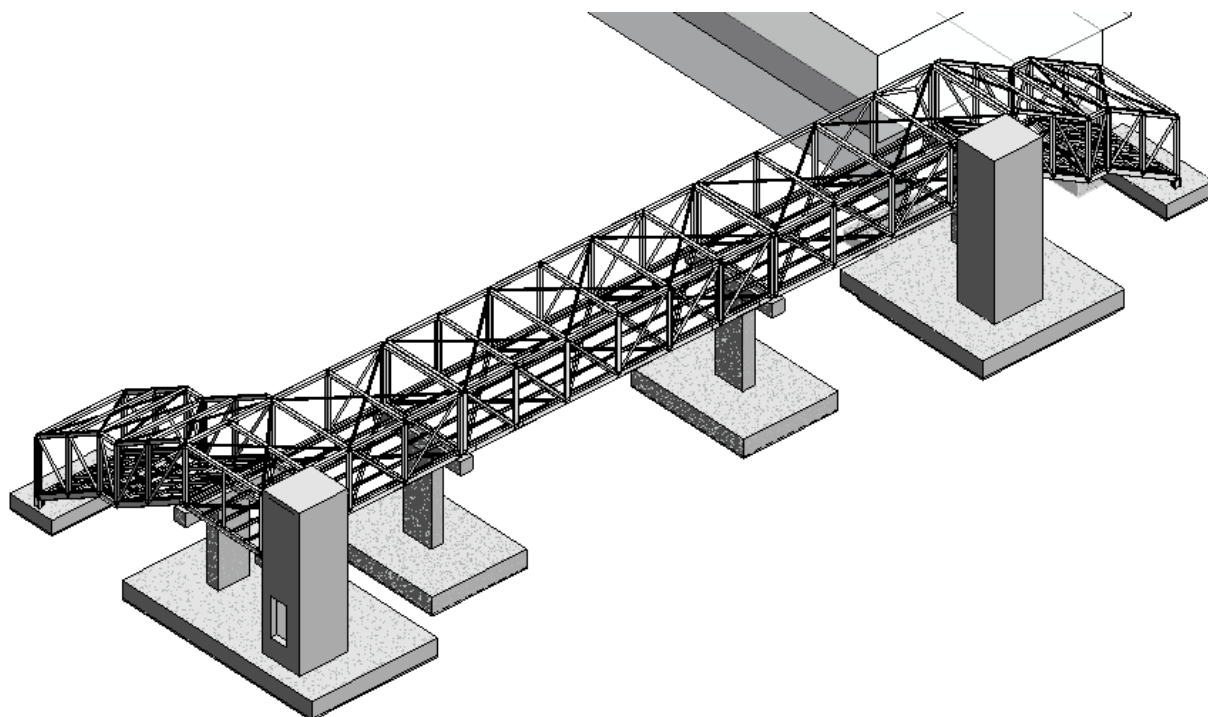
Dal punto di vista sismico, in accordo a quanto previsto dalla relazione geologica sopra riportata si utilizza lo spettro RSL poiché più gravoso di quello delle NTC come sotto dimostrato:



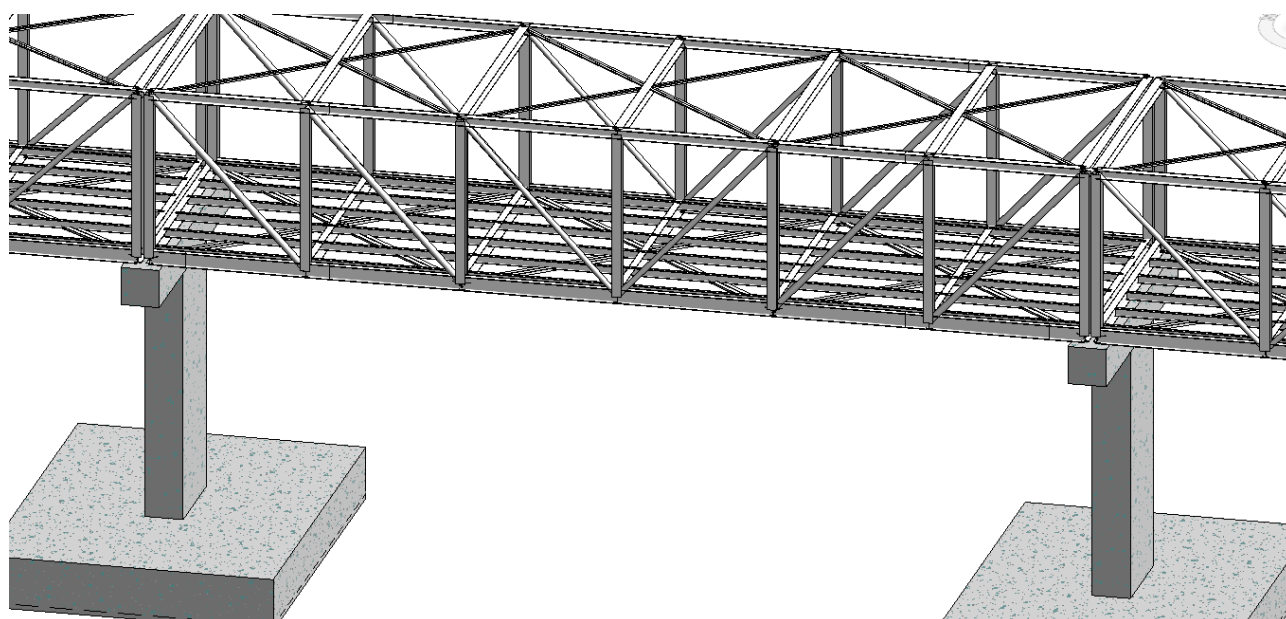
b) Descrizione generale della struttura in elevazione e in fondazione

Oggetto della presente relazione di calcolo è la realizzazione di un ponte pedonale da realizzarsi all'interno del comparto dell'autodromo di Modena.

In accordo al capitolo 5 delle NTC18, tale struttura rientra nella categoria dei "PONTI PEDONALI" in quanto in accordo al punto 5.1.3.3.4 è un ponte utilizzato per il transito dei soli carichi associati allo schema 5 ovvero la folla tale per cui si considera un carico pari a 5 kN/mq



Tale ponte pedonale sarà realizzato per attraversare la pista sul rettilineo centrale. Su un lato è in adiacenza ad un fabbricato esistente da cui sarà giuntato sismicamente. Le fondazioni delle nuove strutture sono state realizzate in modo da evitare quelle esistenti.



La struttura sarà realizzata con pile in cemento armato su fondazioni superficiali a platea.

Le strutture dell'impalcato sono a capriata in acciaio. Il piano di calpestio sarà realizzato tramite travi principali e secondarie in acciaio su cui è fissato un grigliato e una lamiera bugnata.

I fianchi della capriata sono chiusi da una baraccatura in pannello sandwich che quindi costituisce ostacolo al vento. La copertura di tale ponte pedonale è stata calcolata per essere chiusa da un pannello sandwich, tuttavia si considera che tale struttura possa essere non coperta, pertanto sono state considerate le distorsioni termiche come indicato nel seguito.

Il ponte è connesso tramite piastre e tasselli alle strutture in opera in cemento armato. Tali elementi sono calcolati per sostenere tutte le sollecitazioni statiche, sismiche e di distorsioni termiche considerate nel calcolo.

Poiché sulle strutture dell'impalcato non sono presenti getti collaboranti e la struttura sarà montata parzialmente a pie' d'opera (viste le luci esigue della stessa), si omettono le verifiche in corso di realizzazione e a breve termine andando a verificare solo la configurazione statica finale non essendo presenti fenomeni di maturazione e creep del calcestruzzo in quanto non presente.

Nello specifico le azioni considerate per il calcolo del ponte pedonale sono le seguenti:

1. peso proprio della struttura
2. peso derivante dai permanenti portati (G1k) ovvero grigliato e lamiera bugnata sul piano di calpestio, pannello sandwich in copertura e pannello sandwich di baraccatura laterale
3. carico della folla compatta 500 daN/mq applicati in modo alternativo sull'intera sezione dell'impalcato e solo su metà dello stesso sia a destra che a sinistra della sezione trasversale per massimizzare le sollecitazioni torcenti sull'impalcato
4. Le azioni sismiche orizzontali e verticali. In accordo alla tabella 5.1.VI delle NTC18 e al capitolo 5.1.3.12 si assume $\psi_{2j} = 0$ per il carico accidentale derivante dallo schema 5 essendo un ponte non realizzato in area urbana ad intenso traffico.
5. il carico da vento applicato all'impalcato sia in direzione X, Y e Z in accordo a quanto previsto sia dalle NTC18 che da EN 1991-1-4
6. azione termica
7. variabile neve sulle coperture.

Per il calcolo delle azioni sismiche si considerano le azioni derivanti dalla RSL per fabbricato in classe d'uso III.

Eventuali vincoli imposti dal progetto architettonico
Non presenti

c) Normativa tecnica e riferimenti tecnici utilizzati

c.1. Norme di riferimento cogenti

1. *D.Min. Infrastrutture Min. Interni e Prot. Civile 17 Gennaio 2018 e allegate "Norme tecniche per le costruzioni".*

c.2. Altre norme e documenti tecnici integrativi

1. *Circolare 21gennaio 2019, n. 7 - Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 17 gennaio 2018*
2. *UNI EN 1990:2006 13/04/2006 Eurocodice 0 - Criteri generali di progettazione strutturale.*
3. *UNI EN 1991-1-1:2004 01/08/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-1: Azioni in generale - Pesi per unità di volume, pesi propri e sovraccarichi per gli edifici.*
4. *UNI EN 1991-2:2005 01/03/2005 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 2: Carichi da traffico sui ponti.*
5. *UNI EN 1991-1-3:2004 01/10/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-3: Azioni in generale - Carichi da neve.*

6. UNI EN 1991-1-4:2005 01/07/2005 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-4: Azioni in generale - Azioni del vento.
7. UNI EN 1991-1-5:2004 01/10/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-5: Azioni in generale - Azioni termiche.
8. UNI EN 1992-1-1:2005 24/11/2005 Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
9. UNI EN 1992-1-2:2005 01/04/2005 Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-2: Regole generali - Progettazione strutturale contro l'incendio.
10. UNI EN 1993-1-1:2005 01/08/2005 Eurocodice 3 - Progettazione delle strutture di acciaio - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
11. UNI EN 1993-1-8:2005 01/08/2005 Eurocodice 3 - Progettazione delle strutture di acciaio - Parte 1-8: Progettazione dei collegamenti.
12. UNI EN 1994-1-1:2005 01/03/2005 Eurocodice 4 - Progettazione delle strutture composte acciaio-calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
13. UNI EN 1994-2:2006 12/01/2006 Eurocodice 4 - Progettazione delle strutture composte acciaio-calcestruzzo - Parte 2: Regole generali e regole per i ponti.
14. UNI EN 1995-1-1:2005 01/02/2005 Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno - Parte 1-1: Regole generali - Regole comuni e regole per gli edifici.
15. UNI EN 1995-2:2005 01/01/2005 Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno - Parte 2: Ponti.
16. UNI EN 1996-1-1:2006 26/01/2006 Eurocodice 6 - Progettazione delle strutture di muratura - Parte 1-1: Regole generali per strutture di muratura armata e non armata.
17. UNI EN 1996-3:2006 09/03/2006 Eurocodice 6 - Progettazione delle strutture di muratura - Parte 3: Metodi di calcolo semplificato per strutture di muratura non armata.
18. UNI EN 1997-1:2005 01/02/2005 Eurocodice 7 - Progettazione geotecnica - Parte 1: Regole generali.
19. UNI EN 1998-1:2005 01/03/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 1: Regole generali, azioni sismiche e regole per gli edifici.
20. UNI EN 1998-3:2005 01/08/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 3: Valutazione e adeguamento degli edifici.
21. UNI EN 1998-5:2005 01/01/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

c.3. Eventuali prescrizioni sismiche contenute negli strumenti di pianificazione territoriale edilizia

Non presenti

d) Parametri che concorrono alla definizione dell'azione sismica di base del sito

d.1. Azioni verticali di calcolo:

Peso proprio, Carichi permanenti, Carichi accidentali previsti dalla normativa in vigore

LOCALIZZAZIONE DELL'INTERVENTO

Località: MODENA
 Provincia: MODENA
 Regione: EMILIA-ROMAGNA

Coordinate GPS:
 Latitudine : 44.64700 N
 Longitudine: 10.92500 E

Altitudine s.l.m.: 34.0 m

CALCOLO DELLE AZIONI DELLA NEVE E DEL VENTO

Normativa di riferimento:

NEVE:

Zona Neve = I Mediterranea

Periodo di ritorno, $T_r = 75$ anni

$$C_{tr} = [(1 - V (6^{1/2} / \pi) \ln[-\ln(1 - 1/T_r) + 0.57722]) / (1 + 2.5923V)] = 1.07$$

C_e (coeff. di esposizione al vento) = 1.00

Valore caratteristico del carico al suolo = $q_{sk} C_e C_{tr} = 161$ daN/mq

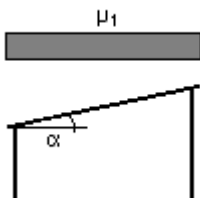
Copertura ad una falda:

Angolo di inclinazione della falda $\alpha = 0.0^\circ$

- Copertura piana $W = 10.0$ m, $L = 50.0$ m $\Rightarrow L_c = 18.0$, $C_{ef} = 1.000$

$$\mu_1 = 0.80 \Rightarrow Q_1 = 129 \text{ daN/mq}$$

Schema di carico:



VENTO:

Zona vento = 2

Velocità base della zona, $V_{b,o} = 25$ m/s (Tab. 3.3.I)

Altitudine base della zona, $A_o = 750$ m (Tab. 3.3.I)

Altitudine del sito, $A_s = 34$ m

Velocità di riferimento, $V_b = 25.00$ m/s ($V_b = V_{b,o}$ per $A_s \leq A_o$)

Periodo di ritorno, $T_r = 75$ anni

$C_r = 0,65 (1 - 0,138 \ln(-\ln(1 - 1/T_r))) = 1.037$ (CNR-DT 207 R1/2018)

Velocità riferita al periodo di ritorno di progetto, $V_r = V_b C_r = 25.92$ m/s

Classe di rugosità del terreno: C

[Aree con ostacoli diffusi (alberi, case, muri, recinzioni...); aree con rugosità non riconducibile alle classi A, B, D]

Esposizione: Cat. III - Entroterra fino a 500 m di altitudine

($K_r = 0.20$; $Z_o = 0.10$ m; $Z_{min} = 5$ m)

Pressione cinetica di riferimento, $q_b = 42$ daN/mq

Coefficiente di esposizione, $C_e = 2.14$

Coefficiente di esposizione topografica, $C_t = 1.00$

Altezza dell'edificio, $h = 10.00$ m

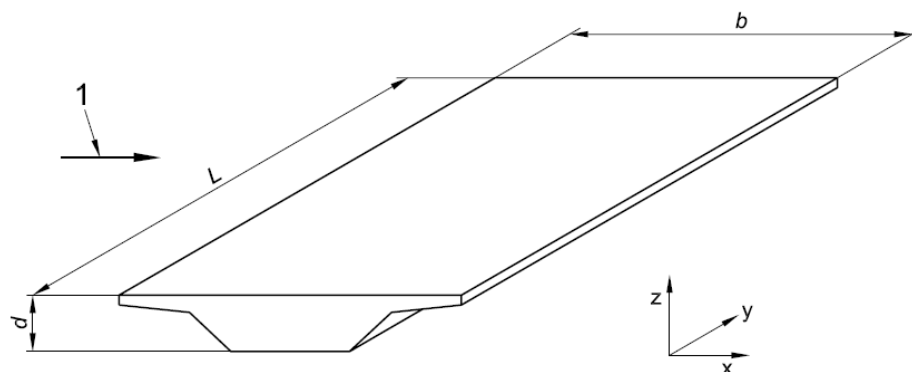
Pressione del vento, $p = q_b C_e = 90$ daN/mq

il calcolo del vento è effettuato in accordo al capitolo 8 dell'eurocodice 1991-1-4:

figura 8.2 Direzioni lungo le quali agiscono le forze indotte dal vento sui ponti

Legenda

1 Vento



VENTO DIREZIONE ORTOGONALE ASSE: DETERMINAZIONE DI c_{fx} (§8.3.2)

figura 8.3 Coefficiente di forza per i ponti, $c_{fx,0}$

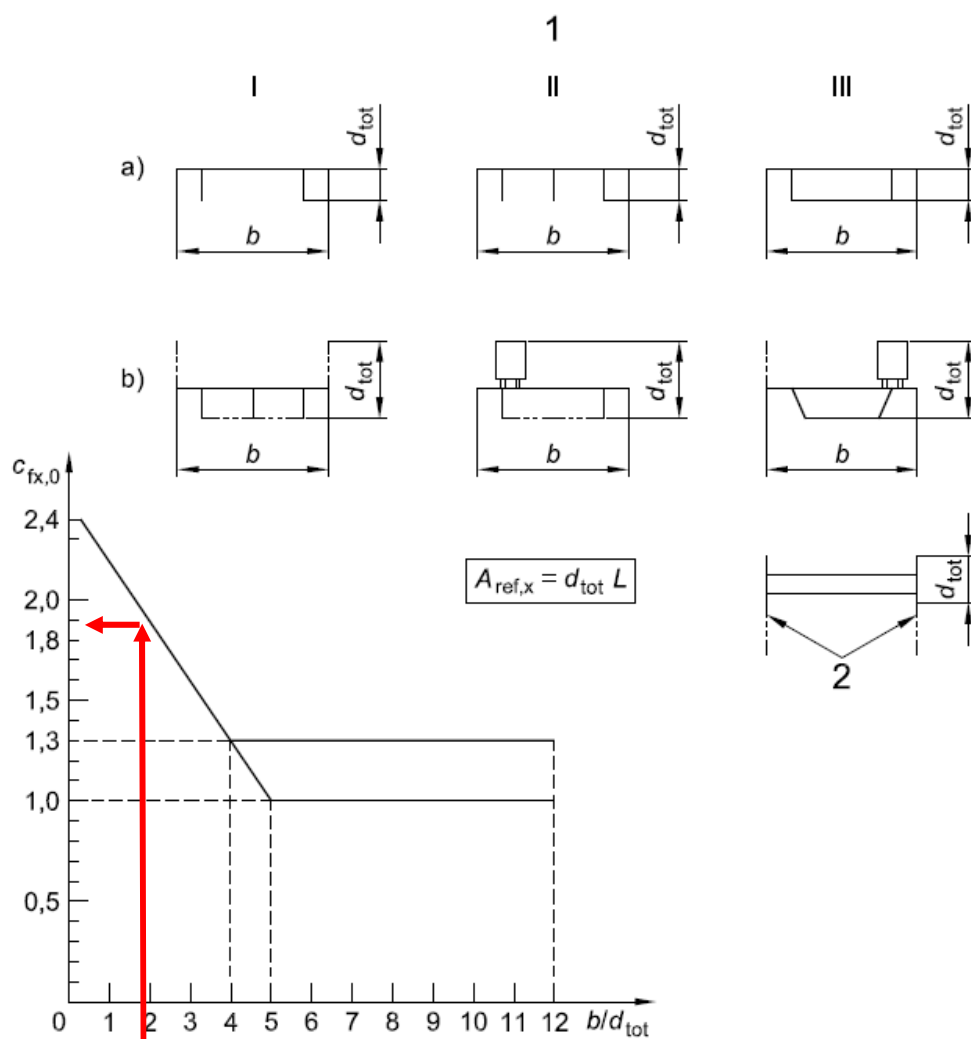
Legenda

1 Tipo di ponte

2 Travi reticolari separatamente

a) Fase di costruzione o parapetti aperti (aperti più del 50%)

b) Con parapetti o barriere antirumore o traffico



b = 6 m

d tot = 4 m

b/dot = 1.5

Aref = 4 m * 40 m = 160 mq

cfx = cfx0 = 2

Fw = 90 daN/mq * cfx * Aref = 90 * 2 * 160 = 288 kN

Px = 180 daN/mq

VENTO DIREZIONE ORTOGONALE IMPALCATO: DETERMINAZIONE DI cfz (§8.3.3)

si assume cfz = ± 0.9

Pz = 90 daN/mq * ±0.9 = ± 81 daN/mq

VENTO DIREZIONE PARALLELO ALLO SVILUPPO DELL'IMPALCATO: DETERMINAZIONE DI cfy (§8.3.4)

Py = 180 daN/mq * 0.25 = 45 daN/mq

TEMPERATURA DELL'ARIA ESTERNA:

Zona: I

T min = -15.14° [NTC 3.5.1]

T max = 41.80° [NTC 3.5.2]

in accordo al capitolo 3.5.5

ΔTu = ± 25 °C

ANALISI DEI CARICHI PASSERELLA

SOLAIO PASSERELLA

peso grigliato 30x2 int. barre 15 mm	20	daN/mq
--------------------------------------	----	--------

peso lamiera bugnata =	37	daN/mq
------------------------	----	--------

TOTALE G1k =	57	daN/mq
---------------------	-----------	---------------

TOTALE Qk =	500	daN/mq
--------------------	------------	---------------

PESO PANNELLI DI RIVESTIMENTO PARETI

peso pannello =	10	daN/mq
-----------------	----	--------

peso orditura secondaria baraccatura =	5	daN/mq
--	---	--------

TOTALE Gk =	15	daN/mq
--------------------	-----------	---------------

d.2. Azioni orizzontali di calcolo (sisma):

Localizzazione della struttura	
Località	MARZAGLIA (MO)
Comune	MODENA (MO)
Provincia	Modena
Regione	EMILIA-ROMAGNA
Longitudine	10.925
Latitudine	44.647

L'azione sismica sulle costruzioni è valutata a partire dalla "pericolosità sismica di base", in condizioni ideali di sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale.

Allo stato attuale, la pericolosità sismica su reticolo di riferimento nell'intervallo di riferimento è fornita dai dati pubblicati sul sito <http://esse1.mi.ingv.it/>. Per punti non coincidenti con il reticolo di riferimento e periodi di ritorno non contemplati direttamente si opera come indicato nell'allegato alle NTC (rispettivamente media pesata e interpolazione).

L'azione sismica viene definita in relazione ad un periodo di riferimento V_r che si ricava, per ciascun tipo di costruzione, moltiplicandone la vita nominale per il coefficiente d'uso (vedi tabella Parametri della struttura). Fissato il periodo di riferimento V_r e la probabilità di superamento P_{ver} associata a ciascuno degli stati limite considerati, si ottiene il periodo di ritorno T_r e i relativi parametri di pericolosità sismica (vedi tabella successiva):

a_g : accelerazione orizzontale massima del terreno;

F_o : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

T^*c : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale;

Parametri della struttura					
Classe d'uso	Vita V_n [anni]	Coeff. Uso	Periodo V_r [anni]	Tipo di suolo	Categoria topografica
III	50.0	1.5	75.0	C	T1

Individuati su reticolo di riferimento i parametri di pericolosità sismica si valutano i parametri spettrali riportati in tabella:

S è il coefficiente che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche mediante la relazione seguente $S = S_s \cdot S_t$ (3.2.5)

F_o è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima, su sito di riferimento rigido orizzontale

F_v è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima verticale, in termini di accelerazione orizzontale massima del terreno a_g su sito di riferimento rigido orizzontale

T_b è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante.

T_c è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a velocità costante.

T_d è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a spostamento costante.

Id nodo	Longitudine	Latitudine	Distanza
			Km
Loc.	10.925	44.647	
16280	10.893	44.607	5.101
16281	10.963	44.608	5.260
16059	10.961	44.658	3.089
16058	10.891	44.656	2.860

SL	Pver	Tr	ag	Fo	T*c
		Anni	g		sec
SLO	81.0	45.0	0.099	2.873	0.360
SLD	63.0	75.0	0.124	2.843	0.374
SLV	10.0	712.0	0.327	2.790	0.396
SLC	5.0	1462.0	0.423	2.780	0.404

SL	ag	S	Fo	Fv	Tb	Tc	Td
	g				sec	sec	sec
SLO	0.099	1.000	2.873	1.222	0.120	0.360	1.997
SLD	0.124	1.000	2.843	1.354	0.125	0.374	2.098
SLV	0.327	1.000	2.790	2.155	0.132	0.396	2.909
SLC	0.423	1.000	2.780	2.442	0.135	0.404	3.293

File spettro in input	Normalizzazione
Z:/LAVORI 2021/ARCHILINEA/2780 - AUTODROMO MODENA/01 - TRIBUNE/SLV tribune.txt	Appendice 1) Ordinanza PCM n. 55 24/04/18

Periodo	Se(t) spettro input
[s]	[g]
0.01	0.319
0.01	0.319
0.01	0.319
0.01	0.320
0.01	0.320
0.02	0.320
0.02	0.321
0.02	0.321
0.02	0.322
0.02	0.322
0.03	0.323
0.03	0.325
0.03	0.328
0.04	0.335
0.04	0.355
0.04	0.366
0.05	0.368
0.05	0.377
0.06	0.390
0.07	0.399
0.07	0.424
0.08	0.461
0.09	0.536
0.10	0.494
0.11	0.490
0.12	0.555
0.13	0.606
0.14	0.659
0.16	0.733
0.17	0.739
0.19	0.729
0.21	0.770

Periodo	Se(t) spettro input
0.23	0.840
0.26	0.855
0.29	0.815
0.32	0.841
0.35	0.790
0.38	0.776
0.42	0.704
0.47	0.650
0.52	0.640
0.57	0.522
0.63	0.463
0.70	0.412
0.77	0.377
0.85	0.328
0.93	0.271
1.03	0.242
1.14	0.193
1.26	0.179
1.39	0.171
1.53	0.158
1.69	0.144
1.86	0.106
2.06	0.092
2.27	0.073
2.51	0.060
2.77	0.048
3.05	0.040
3.37	0.033
3.72	0.026
4.10	0.019
4.53	0.013
5.00	0.009

Periodo di ritorno <Tr>	Accelerazione max <ag>	Amplificazione <Fo>	Inizio v=costante <T*c>
	[g]		[s]
30	0.084	2.842	0.339
50	0.104	2.881	0.366
72	0.122	2.843	0.373
101	0.142	2.846	0.380
140	0.167	2.788	0.380
201	0.199	2.753	0.383
475	0.281	2.790	0.392
975	0.369	2.790	0.399
2475	0.507	2.766	0.410

Confronto spettri RSL vs NTC	
Tmin	0.100
2Tmax	0.700
Integrale RSL	0.405
Integrale NTC*1.2	0.380
Rapporto	1.066
Esito confronto	Non ammesso l'uso dello spettro NTC

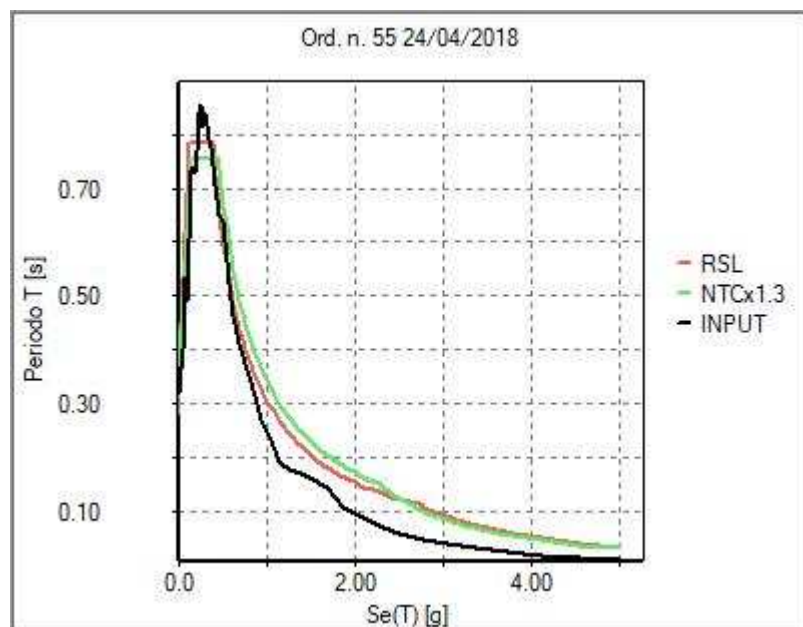


Fig. 1

Periodo [s]	Se(t) RSL [g]	Se(t) NTC*1.3 [g]	Confronto ord.55
0.000	0.281	0.310	Non richiesto
0.010	0.319	0.339	Non richiesto
0.011	0.323	0.342	Non richiesto
0.012	0.328	0.345	Non richiesto
0.013	0.333	0.349	Non richiesto
0.015	0.338	0.353	Non richiesto
0.016	0.344	0.357	Non richiesto
0.018	0.350	0.362	Non richiesto
0.020	0.358	0.368	Non richiesto
0.022	0.365	0.374	Non richiesto
0.024	0.374	0.381	Non richiesto
0.027	0.384	0.388	Non richiesto
0.030	0.395	0.396	Non richiesto
0.033	0.406	0.405	Non richiesto
0.036	0.419	0.415	Non richiesto
0.040	0.434	0.426	Non richiesto
0.044	0.450	0.438	Non richiesto
0.048	0.467	0.451	Non richiesto
0.053	0.487	0.465	Non richiesto
0.059	0.508	0.481	Non richiesto
0.065	0.531	0.499	Non richiesto
0.072	0.557	0.519	Non richiesto
0.079	0.586	0.541	Non richiesto
0.088	0.618	0.564	Non richiesto
0.097	0.653	0.591	Non richiesto
0.100	0.665	0.601	RSL > NTC*1.3
0.107	0.691	0.620	RSL > NTC*1.3
0.118	0.734	0.652	RSL > NTC*1.3
0.130	0.781	0.688	RSL > NTC*1.3
0.131	0.783	0.690	RSL > NTC*1.3
0.143	0.783	0.727	RSL > NTC*1.3
0.152	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.158	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.175	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.193	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*1.3	Confronto ord.55
0.213	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.234	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.235	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.259	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.286	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.316	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.338	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.349	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.385	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.392	0.783	0.753	RSL > NTC*1.3
0.425	0.723	0.753	RSL <= NTC*1.3
0.442	0.695	0.753	RSL <= NTC*1.3
0.457	0.672	0.753	RSL <= NTC*1.3
0.469	0.655	0.734	RSL <= NTC*1.3
0.517	0.594	0.665	RSL <= NTC*1.3
0.545	0.563	0.631	RSL <= NTC*1.3
0.571	0.538	0.603	RSL <= NTC*1.3
0.630	0.487	0.546	RSL <= NTC*1.3
0.649	0.473	0.530	RSL <= NTC*1.3
0.695	0.442	0.495	RSL <= NTC*1.3
0.700	0.439	0.492	RSL <= NTC*1.3
0.753	0.408	0.457	Non richiesto
0.767	0.400	0.448	Non richiesto
0.847	0.363	0.406	Non richiesto
0.857	0.359	0.402	Non richiesto
0.935	0.329	0.368	Non richiesto
0.960	0.320	0.358	Non richiesto
1.032	0.298	0.334	Non richiesto
1.064	0.289	0.323	Non richiesto
1.139	0.270	0.302	Non richiesto
1.168	0.263	0.295	Non richiesto
1.257	0.244	0.274	Non richiesto
1.271	0.242	0.271	Non richiesto
1.375	0.223	0.250	Non richiesto
1.387	0.221	0.248	Non richiesto
1.479	0.208	0.233	Non richiesto

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*1.3	Confronto ord.55
1.531	0.201	0.225	Non richiesto
1.582	0.194	0.217	Non richiesto
1.686	0.182	0.204	Non richiesto
1.689	0.182	0.204	Non richiesto
1.790	0.172	0.192	Non richiesto
1.864	0.165	0.185	Non richiesto
1.894	0.162	0.182	Non richiesto
1.997	0.154	0.172	Non richiesto
2.058	0.149	0.167	Non richiesto
2.101	0.146	0.164	Non richiesto
2.205	0.139	0.156	Non richiesto
2.252	0.136	0.153	Non richiesto
2.271	0.135	0.150	Non richiesto
2.308	0.133	0.145	Non richiesto
2.412	0.127	0.133	Non richiesto
2.507	0.123	0.123	Non richiesto
2.516	0.122	0.122	Non richiesto
2.619	0.117	0.113	Non richiesto
2.723	0.113	0.104	Non richiesto
2.766	0.109	0.101	Non richiesto
2.774	0.109	0.101	Non richiesto
2.825	0.105	0.097	Non richiesto
2.876	0.101	0.094	Non richiesto
2.927	0.098	0.090	Non richiesto
2.979	0.094	0.087	Non richiesto
3.030	0.091	0.084	Non richiesto

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*1.3	Confronto ord.55
3.053	0.090	0.083	Non richiesto
3.081	0.088	0.082	Non richiesto
3.132	0.085	0.079	Non richiesto
3.183	0.083	0.076	Non richiesto
3.234	0.080	0.074	Non richiesto
3.285	0.077	0.072	Non richiesto
3.336	0.075	0.070	Non richiesto
3.370	0.074	0.068	Non richiesto
3.387	0.073	0.068	Non richiesto
3.438	0.071	0.066	Non richiesto
3.489	0.069	0.064	Non richiesto
3.540	0.067	0.062	Non richiesto
3.591	0.065	0.060	Non richiesto
3.642	0.063	0.058	Non richiesto
3.694	0.061	0.057	Non richiesto
3.719	0.060	0.056	Non richiesto
3.745	0.060	0.055	Non richiesto
3.796	0.058	0.054	Non richiesto
3.847	0.057	0.052	Non richiesto
3.898	0.055	0.051	Non richiesto
3.949	0.054	0.050	Non richiesto
4.000	0.052	0.048	Non richiesto
4.105	0.050	0.046	Non richiesto
4.530	0.041	0.038	Non richiesto
5.000	0.033	0.031	Non richiesto

Confronto spettro RSL vs NTC (0.7 A)	
Esito confronto	Possibile l'uso dello spettro RSL

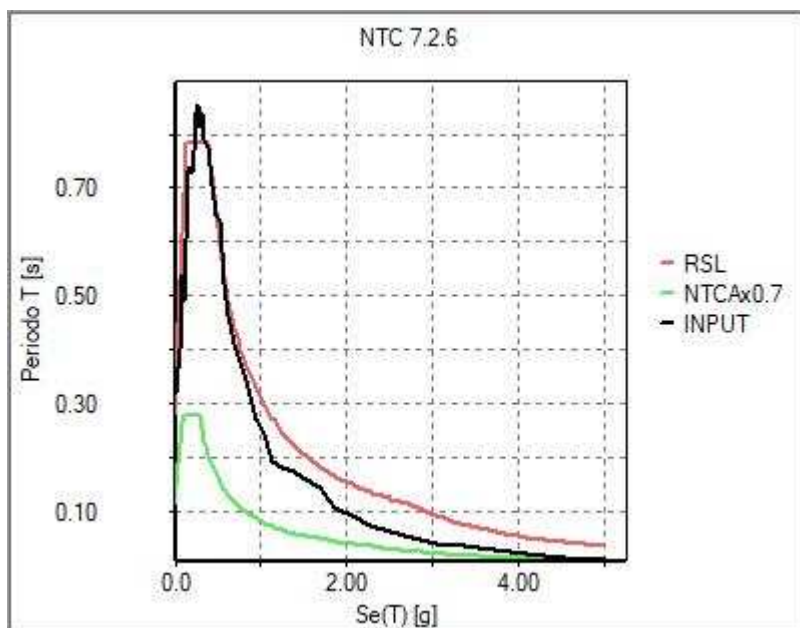


Fig. 2

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*0.7 suolo tipo A	Confronto NTC
[s]	[g]	[g]	
0.000	0.281	0.114	RSL >= NTC_A*0.7
0.010	0.319	0.131	RSL >= NTC_A*0.7
0.011	0.323	0.133	RSL >= NTC_A*0.7
0.012	0.328	0.135	RSL >= NTC_A*0.7
0.013	0.333	0.137	RSL >= NTC_A*0.7
0.015	0.338	0.139	RSL >= NTC_A*0.7
0.016	0.344	0.142	RSL >= NTC_A*0.7
0.018	0.350	0.145	RSL >= NTC_A*0.7
0.020	0.358	0.148	RSL >= NTC_A*0.7
0.022	0.365	0.151	RSL >= NTC_A*0.7

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*0.7 suolo tipo A	Confronto NTC
0.024	0.374	0.155	RSL >= NTC_A*0.7
0.027	0.384	0.159	RSL >= NTC_A*0.7
0.030	0.395	0.164	RSL >= NTC_A*0.7
0.033	0.406	0.169	RSL >= NTC_A*0.7
0.036	0.419	0.175	RSL >= NTC_A*0.7
0.040	0.434	0.181	RSL >= NTC_A*0.7
0.044	0.450	0.188	RSL >= NTC_A*0.7
0.048	0.467	0.196	RSL >= NTC_A*0.7
0.053	0.487	0.205	RSL >= NTC_A*0.7
0.059	0.508	0.214	RSL >= NTC_A*0.7
0.065	0.531	0.224	RSL >= NTC_A*0.7
0.072	0.557	0.236	RSL >= NTC_A*0.7
0.079	0.586	0.248	RSL >= NTC_A*0.7
0.088	0.618	0.262	RSL >= NTC_A*0.7
0.096	0.651	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.097	0.653	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.107	0.691	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.118	0.734	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.130	0.781	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.131	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.143	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.158	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.175	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.193	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.201	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.213	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.235	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.259	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.286	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.289	0.783	0.277	RSL >= NTC_A*0.7
0.306	0.783	0.261	RSL >= NTC_A*0.7
0.316	0.783	0.254	RSL >= NTC_A*0.7
0.349	0.783	0.230	RSL >= NTC_A*0.7
0.385	0.783	0.208	RSL >= NTC_A*0.7
0.392	0.783	0.204	RSL >= NTC_A*0.7
0.412	0.746	0.195	RSL >= NTC_A*0.7
0.425	0.723	0.189	RSL >= NTC_A*0.7
0.469	0.655	0.171	RSL >= NTC_A*0.7
0.517	0.594	0.155	RSL >= NTC_A*0.7
0.517	0.594	0.155	RSL >= NTC_A*0.7
0.571	0.538	0.140	RSL >= NTC_A*0.7
0.622	0.494	0.129	RSL >= NTC_A*0.7
0.630	0.487	0.127	RSL >= NTC_A*0.7
0.695	0.442	0.115	RSL >= NTC_A*0.7
0.727	0.423	0.110	RSL >= NTC_A*0.7
0.767	0.400	0.104	RSL >= NTC_A*0.7
0.832	0.369	0.096	RSL >= NTC_A*0.7
0.847	0.363	0.095	RSL >= NTC_A*0.7
0.935	0.329	0.086	RSL >= NTC_A*0.7
0.937	0.328	0.085	RSL >= NTC_A*0.7
1.032	0.298	0.078	RSL >= NTC_A*0.7
1.042	0.295	0.077	RSL >= NTC_A*0.7
1.139	0.270	0.070	RSL >= NTC_A*0.7
1.147	0.268	0.070	RSL >= NTC_A*0.7
1.252	0.245	0.064	RSL >= NTC_A*0.7
1.257	0.244	0.064	RSL >= NTC_A*0.7
1.357	0.226	0.059	RSL >= NTC_A*0.7
1.387	0.221	0.058	RSL >= NTC_A*0.7
1.462	0.210	0.055	RSL >= NTC_A*0.7
1.531	0.201	0.052	RSL >= NTC_A*0.7
1.567	0.196	0.051	RSL >= NTC_A*0.7
1.672	0.184	0.048	RSL >= NTC_A*0.7
1.689	0.182	0.047	RSL >= NTC_A*0.7
1.778	0.173	0.045	RSL >= NTC_A*0.7
1.864	0.165	0.043	RSL >= NTC_A*0.7
1.883	0.163	0.043	RSL >= NTC_A*0.7
1.988	0.155	0.040	RSL >= NTC_A*0.7
2.058	0.149	0.039	RSL >= NTC_A*0.7
2.093	0.147	0.038	RSL >= NTC_A*0.7
2.198	0.140	0.036	RSL >= NTC_A*0.7
2.252	0.136	0.036	RSL >= NTC_A*0.7
2.271	0.135	0.035	RSL >= NTC_A*0.7

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*0.7 suolo tipo A	Confronto NTC
2.303	0.133	0.034	RSL >= NTC_A*0.7
2.408	0.128	0.031	RSL >= NTC_A*0.7
2.507	0.123	0.029	RSL >= NTC_A*0.7
2.513	0.122	0.029	RSL >= NTC_A*0.7
2.618	0.117	0.026	RSL >= NTC_A*0.7
2.723	0.113	0.024	RSL >= NTC_A*0.7
2.766	0.109	0.024	RSL >= NTC_A*0.7
2.774	0.109	0.023	RSL >= NTC_A*0.7
2.825	0.105	0.023	RSL >= NTC_A*0.7
2.876	0.101	0.022	RSL >= NTC_A*0.7
2.927	0.098	0.021	RSL >= NTC_A*0.7
2.979	0.094	0.020	RSL >= NTC_A*0.7
3.030	0.091	0.020	RSL >= NTC_A*0.7
3.053	0.090	0.019	RSL >= NTC_A*0.7
3.081	0.088	0.019	RSL >= NTC_A*0.7
3.132	0.085	0.018	RSL >= NTC_A*0.7
3.183	0.083	0.018	RSL >= NTC_A*0.7
3.234	0.080	0.017	RSL >= NTC_A*0.7
3.285	0.077	0.017	RSL >= NTC_A*0.7
3.336	0.075	0.016	RSL >= NTC_A*0.7
3.370	0.074	0.016	RSL >= NTC_A*0.7
3.387	0.073	0.016	RSL >= NTC_A*0.7
3.438	0.071	0.015	RSL >= NTC_A*0.7
3.489	0.069	0.015	RSL >= NTC_A*0.7
3.540	0.067	0.014	RSL >= NTC_A*0.7
3.591	0.065	0.014	RSL >= NTC_A*0.7
3.642	0.063	0.014	RSL >= NTC_A*0.7
3.694	0.061	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.719	0.060	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.745	0.060	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.796	0.058	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.847	0.057	0.012	RSL >= NTC_A*0.7
3.898	0.055	0.012	RSL >= NTC_A*0.7
3.949	0.054	0.012	RSL >= NTC_A*0.7
4.000	0.052	0.011	RSL >= NTC_A*0.7
4.105	0.050	0.011	RSL >= NTC_A*0.7
4.530	0.041	0.009	RSL >= NTC_A*0.7
5.000	0.033	0.007	RSL >= NTC_A*0.7

Periodo di ritorno <Tr>	Esito confronto
30	Possibile l'uso dello spettro RSL
50	Possibile l'uso dello spettro RSL
72	Possibile l'uso dello spettro RSL
101	Possibile l'uso dello spettro RSL
140	Possibile l'uso dello spettro RSL
201	Possibile l'uso dello spettro RSL
475	Possibile l'uso dello spettro RSL
975	Possibile l'uso dello spettro RSL
2475	Possibile l'uso dello spettro RSL

d.3. Eventuali scenari di azioni eccezionali

Non presenti

e) Descrizione dei materiali e dei prodotti per uso strutturale

Calcestruzzo armato C30/37 – FONDAZIONI ED ELEMENTI GETTATI IN OPERA		
R_{ck} =	37 MPa	resistenza caratteristica cubica
f_{cd} =	17 MPa	resistenza a compressione di progetto
f_{ctm} =	2,9 MPa	resistenza media a trazione semplice
E =	33.000 MPa	modulo di elasticità normale (<i>Young</i>)
ν =	0,12	coefficiente di contrazione trasversale (<i>Poisson</i>)
G =	14.732 MPa	modulo di elasticità tangenziale
γ =	25 kN/m³	peso specifico
α =	10⁻⁵	coefficiente di dilatazione termica

Acciaio da cemento armato – B450C			
$f_y =$	450 MPa	tensione di snervamento	
$f_d =$	391.3	resistenza di calcolo	
$E =$	206.000 MPa	modulo di elasticità normale (<i>Young</i>)	
$\nu =$	0,3	coefficiente di contrazione trasversale (<i>Poisson</i>)	
$G =$	80.769 MPa	modulo di elasticità tangenziale	
$\gamma =$	78 kN/m³	peso specifico	
$\alpha =$	10⁻⁵	coefficiente di dilatazione termica	

Acciaio da carpenteria – S275JR zincato a caldo - SCALE			
$f_t =$	430 MPa	tensione di rottura a trazione	
$f_y =$	275 MPa	tensione di snervamento	
$f_d =$	239 MPa	resistenza di calcolo	
$f_{dt} =$	239 MPa	resistenza di calcolo per spess. $t > 40$ mm	
$E =$	210.000 MPa	modulo di elasticità normale (<i>Young</i>)	
$\nu =$	0,3	coefficiente di contrazione trasversale (<i>Poisson</i>)	
$G =$	80.769 MPa	modulo di elasticità tangenziale	
$\gamma =$	78 kN/m³	peso specifico	
$\alpha =$	10⁻⁵	coefficiente di dilatazione termica	

Acciaio da carpenteria – S355JR zincato a caldo – PROFILI TUBOLARI			
$f_t =$	510 MPa	tensione di rottura a trazione	
$f_y =$	355 MPa	tensione di snervamento	
$f_d =$	308 MPa	resistenza di calcolo	
$f_{dt} =$	273 MPa	resistenza di calcolo per spess. $t > 40$ mm	
$E =$	210.000 MPa	modulo di elasticità normale (<i>Young</i>)	
$\nu =$	0,3	coefficiente di contrazione trasversale (<i>Poisson</i>)	
$G =$	80.769 MPa	modulo di elasticità tangenziale	
$\gamma =$	78 kN/m³	peso specifico	
$\alpha =$	10⁻⁵	coefficiente di dilatazione termica	

f) Illustrazione dei criteri di progettazione e di modellazione

Fattori di comportamento utilizzati

q SLU x	1.000
q SLU y	1.000
q SLU z	1.000

f.2. Stati limite indagati

Si riportano le combinazioni di carico adottate e, nel caso di calcoli non lineari, i percorsi di carico seguiti; le configurazioni studiate per la struttura in esame **sono risultate effettivamente esaustive per la progettazione-verifica**.

Combinazioni dei casi di carico	
SLU	SI
SLV (SLU con sisma)	SI
SLD	SI
SLO	SI
Combinazione caratteristica (rara)	SI

Combinazione frequente	SI
Combinazione quasi permanente (SLE)	SI

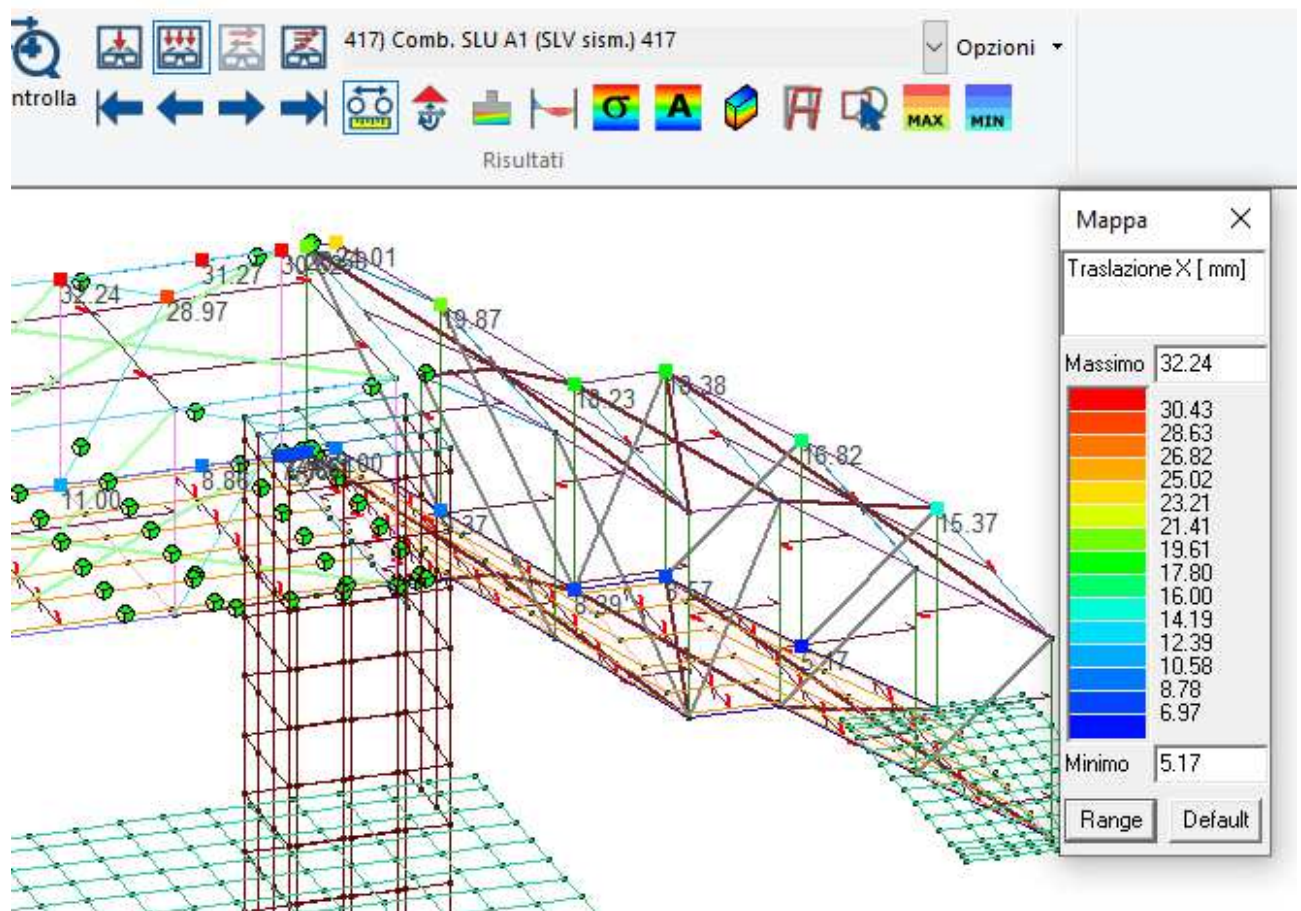
f.3. Giunti di separazione fra strutture contigue

In accordo con quanto prescritto nel cap. 7.2.1 D.M. 17/01/2018:

Altezza massima dei punti che si fronteggiano, $H = 370$ cm

Spostamento massimo previsto per il fabbricato adiacente = $H/100 \cdot a_g/g = 9.4 \text{ m} \cdot 0.9 = 8.46$ cm

Spostamento massimo fabbricato oggetto di realizzazione:



In accordo al capitolo 7.3.3.3. delle NTC18 lo spostamento della struttura è pari a :

$$d_E = \mu_d \cdot d_{Ee} = 1.7 \cdot 32.3 \text{ mm} = 5.5 \text{ cm}$$

essendo $\mu_d = 1 + (1.5-1) \cdot T_c/T_1 = 1.7$ poiché $T_1 = 0.29\text{s} < T_c = 0.406$

**Spostamento massimo totale = 8.5 cm + 5.5 cm = 14 cm < giunto sismico = 15 cm
VERIFICATO**

f.4. Criteri di valutazione degli elementi non strutturali e degli impianti

Gli elementi non strutturali devono essere collegati alle strutture portanti tramite collegamenti prefabbricati certificati e tali da non influenzare il comportamento strutturale e lo stato di progetto e verifica degli stessi elementi strutturali. Gli impianti devono essere collocati in modo da non interrompere parzialmente e/o totalmente gli elementi strutturali verticali e orizzontali.

Il fabbricato in oggetto è classificato in classe d'uso III, pertanto ai sensi del cap 7.2 del DM2018:

In mancanza di espresse indicazioni in merito, deve essere conseguito dagli elementi non strutturali e dagli impianti, il rispetto dei vari stati limite:

- nei confronti di tutti gli stati limite di esercizio, qualora siano rispettate le verifiche relative al solo SLD;
- nei confronti di tutti gli stati limite ultimi, qualora siano soddisfatte le verifiche relative al solo SLV e in quanto la costruzione in esame è in classe d'uso III, per gli elementi non strutturali e gli impianti è richiesto anche il rispetto delle verifiche di sicurezza relative allo SLO, quali precisate nei §§ 7.3.7.2 e 7.3.7.3.

tali osservazioni valgono in modo particolare per:

- controsoffitti di qualsiasi natura od estensione
- velette appese
- pareti in struttura anche leggera (con particolare attenzione a quelle di altezza superiore a 4m)
- appensioni di impianti o strutture di peso significativo
- mobilio/allestimenti e scaffalature
- altri elementi non strutturali il cui collasso potrebbe interessare l'incolumità delle persone e/o la stabilità del fabbricato

Gli elementi strutturali secondari e gli elementi non strutturali autoportanti sono rappresentati unicamente in termini di massa.

f.5. Requisiti delle fondazioni e collegamenti tra fondazioni

Le fondazioni utilizzate per il complesso edile in esame sono costituite da plinti in cls collegati nelle due direzioni principali da cordoli di fondazione opportunamente dimensionati in modo tale da distribuire con valori sufficientemente regolari le pressioni sul terreno indotte dai carichi trasmessi dalla struttura sovrastante.

La verifica delle strutture fondali viene eseguita mediante il codice di calcolo in seguito indicato.

Le azioni trasmesse in fondazione derivano dall'analisi del comportamento dell'intera opera, in genere condotta esaminando la sola struttura in elevazione alla quale sono applicate le pertinenti combinazioni delle azioni di cui al § 2.5.3.

Il D.M.17/01/2018 - par: 7.2.5 prevede:

“Sia per CD“A” sia per CD“B” il dimensionamento delle strutture di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno devono essere eseguiti assumendo come azione in fondazione, trasmessa dagli elementi soprastanti, una tra le seguenti:

- quella derivante dall'analisi strutturale eseguita ipotizzando comportamento strutturale non dissipativo;
- [...];
- quella trasferita dagli elementi soprastanti nell'ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, amplificata di un coefficiente pari a 1,30 in CD“A” e 1,10 in CD“B”;

La progettazione degli elementi strutturali con proprietà fondazione è effettuata da PRO_SAP (per travi e platee) o da PRO_CAD Plinti (per plinti e pali di fondazione) incrementando le sollecitazioni delle combinazioni con sisma di un coefficiente pari 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

Per i bicchieri dei plinti di fondazione prefabbricati l'incremento delle sollecitazioni ha un fattore pari a 1.2 in CDB e 1.35 in CDA.

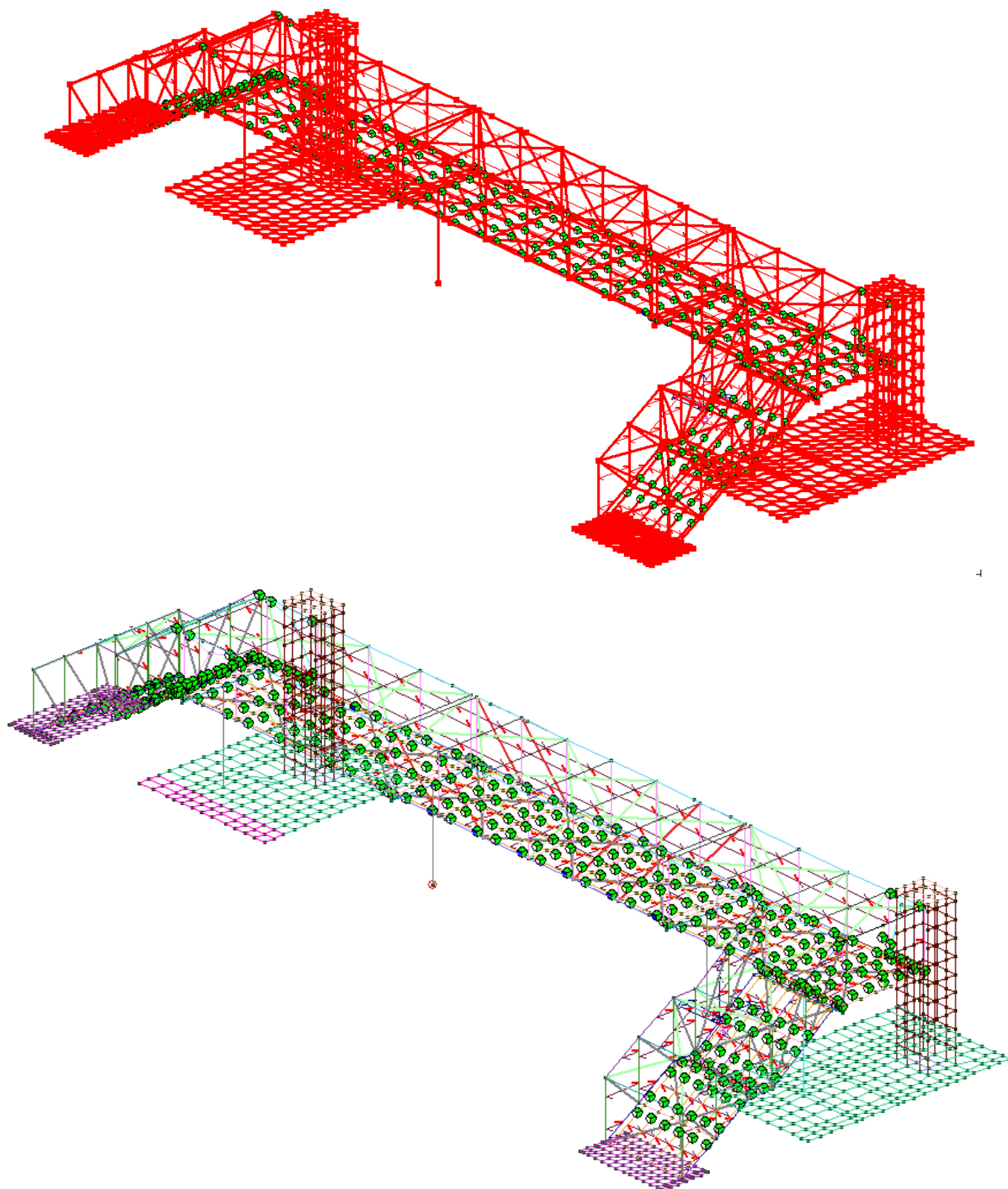
N.B.: nel caso di comportamento strutturale non dissipativo la progettazione viene effettuata senza nessun incremento.

Le verifiche geotecniche vengono effettuate dal modulo geotecnico incrementando automaticamente le sollecitazioni del fattore 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

N.B.: nel caso di comportamento strutturale non dissipativo le verifiche geotecniche vengono effettuate senza nessun incremento.

f.6. Vincolamenti interni e/o esterni, schemi statici adottati

Principali fili strutturali del modello



La verifica della sicurezza degli elementi strutturali avviene con i metodi della scienza delle costruzioni. L'analisi strutturale è condotta con il metodo degli spostamenti per la valutazione dello stato tensodeformativo indotto da carichi statici. L'analisi strutturale è condotta con il metodo dell'analisi modale e dello spettro di risposta in termini di accelerazione per la valutazione dello stato tensodeformativo indotto da carichi dinamici (tra cui quelli di tipo sismico).

L'analisi strutturale viene effettuata con il metodo degli elementi finiti. Il metodo sopraindicato si basa sulla schematizzazione della struttura in elementi connessi solo in corrispondenza di un numero prefissato di punti denominati nodi. I nodi sono definiti dalle tre coordinate cartesiane in un sistema di riferimento globale. Le incognite del problema (nell'ambito del metodo degli spostamenti) sono le componenti di spostamento dei nodi riferite al sistema di riferimento globale (traslazioni secondo X, Y, Z, rotazioni attorno X, Y, Z). La soluzione del problema si ottiene con un sistema di equazioni algebriche lineari i cui termini noti sono costituiti dai carichi agenti sulla struttura opportunamente concentrati ai nodi:

$$\mathbf{K} \cdot \mathbf{u} = \mathbf{F}$$

dove \mathbf{K} = matrice di rigidezza
 \mathbf{u} = vettore spostamenti nodali
 \mathbf{F} = vettore forze nodali

Dagli spostamenti ottenuti con la risoluzione del sistema vengono quindi dedotte le sollecitazioni e/o le tensioni di ogni elemento, riferite generalmente ad una terna locale all'elemento stesso.

Il sistema di riferimento utilizzato è costituito da una terna cartesiana destrorsa XYZ. Si assume l'asse Z verticale ed orientato verso l'alto.

Gli elementi utilizzati per la modellazione dello schema statico della struttura sono i seguenti:

- Elemento tipo **TRUSS** (biella-D2)
- Elemento tipo **BEAM** (trave-D2)
- Elemento tipo **MEMBRANE** (membrana-D3)
- Elemento tipo **PLATE** (piastra-guscio-D3)
- Elemento tipo **BOUNDARY** (molla)
- Elemento tipo **STIFFNESS** (matrice di rigidezza)
- Elemento tipo **BRICK** (elemento solido)
- Elemento tipo **SOLAIO** (macro elemento composto da più membrane)

Modellazione della geometria e proprietà meccaniche:	
nodi	1305
elementi D2 (per aste, travi, pilastri...)	827
elementi D3 (per pareti, platee, gusci...)	798
elementi solaio	434
elementi solidi	0
Dimensione del modello strutturale [cm]:	
X min =	-1497.33
Xmax =	745.00
Ymin =	-1280.80
Ymax =	4789.56
Zmin =	0.00
Zmax =	940.00
Strutture verticali:	
Elementi di tipo asta	NO
Pilastri	SI
Pareti	SI
Setti (a comportamento membranale)	NO
Strutture non verticali:	
Elementi di tipo asta	SI
Travi	SI
Gusci	SI
Membrane	NO

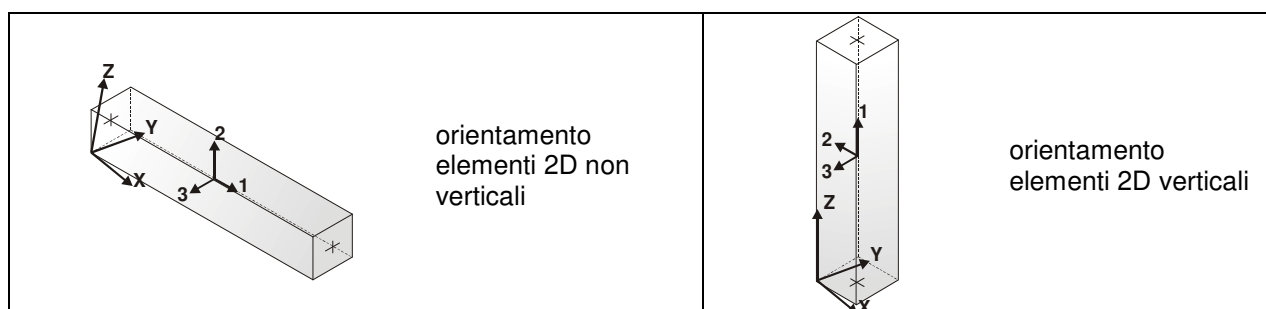
Orizzontamenti:	
Solai con la proprietà piano rigido	NO
Solai senza la proprietà piano rigido	SI
Tipo di vincoli:	
Nodi vincolati rigidamente	NO
Nodi vincolati elasticamente	NO
Nodi con isolatori sismici	NO
Fondazioni puntuali (plinti/plinti su palo)	SI
Fondazioni di tipo trave	NO
Fondazioni di tipo platea	SI
Fondazioni con elementi solidi	NO

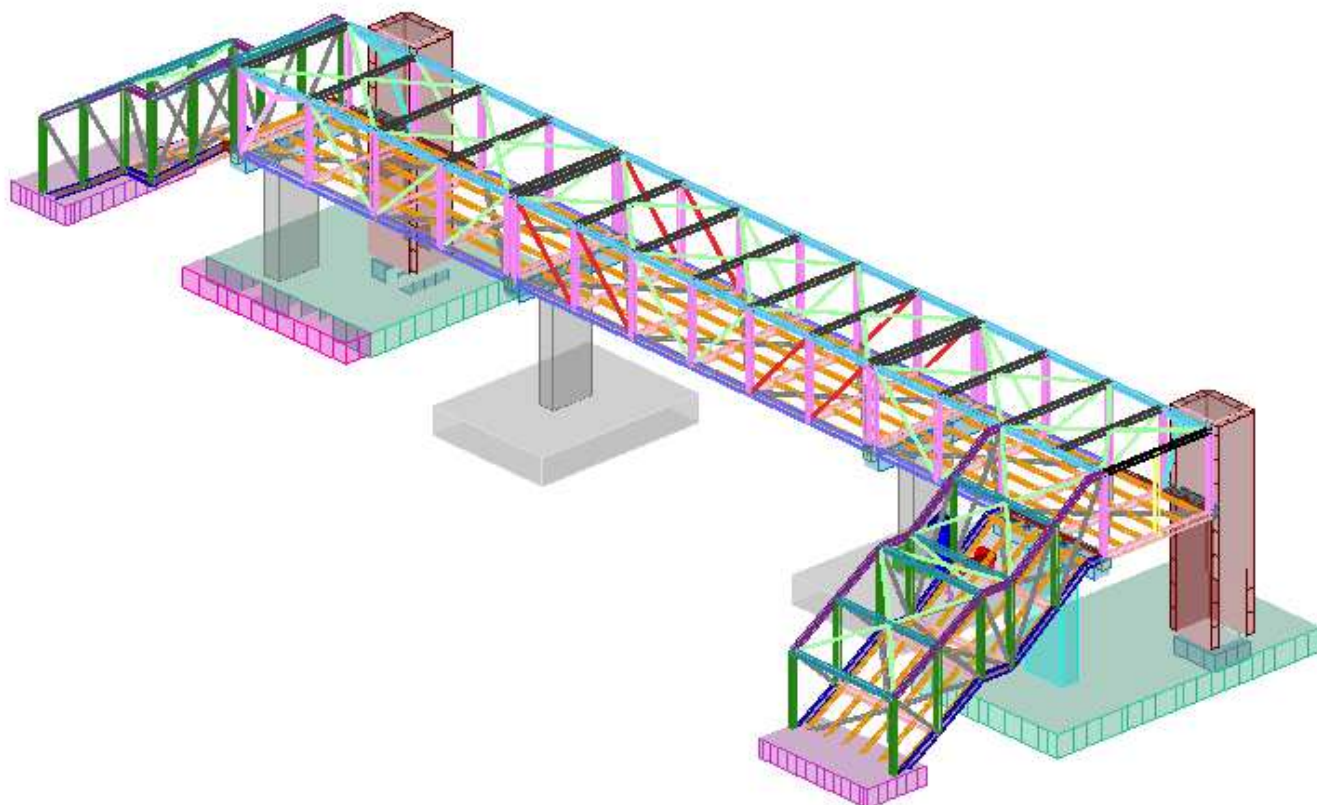
Modellazione Struttura agli Elementi Finiti

L'analisi sismica del fabbricato è stata svolta attraverso un **modello agli elementi finiti** sviluppato secondo le seguenti ipotesi:

1. **Modellazione strutture verticali:**
 - 1.a. travi e pilastri modellati con elementi beam tridimensionali (3 g.d.l. per nodo)
2. **Modellazione orizzontamenti:**
 - 2.a. massa di piano distribuita; in fase di analisi si considera un'eccentricità accidentale del 5% come previsto da normativa;
3. **Modellazione vincoli:**
 - 3.a. Vincolo rigido alla traslazione e alla rotazione;
4. **Modellazione sezioni degli elementi beam:**

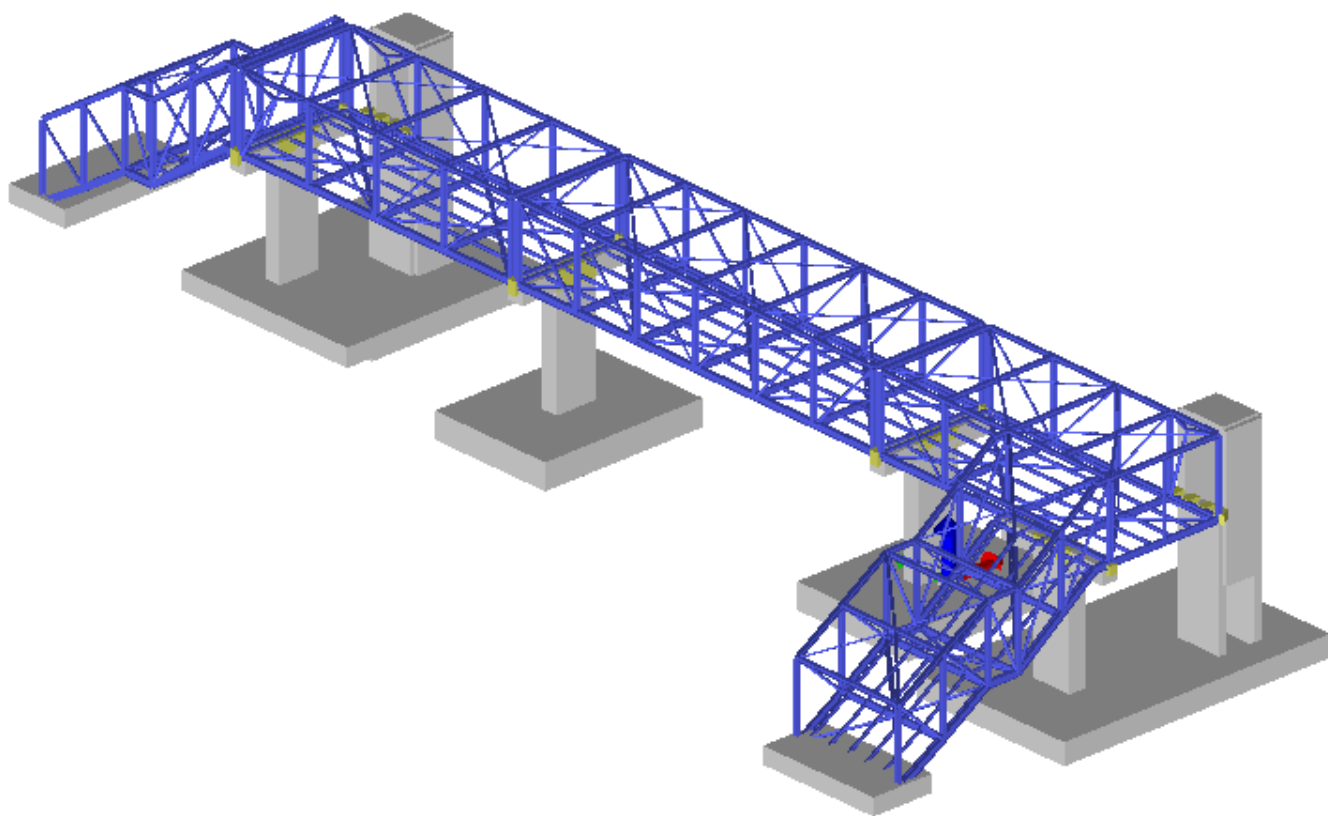
Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà che ne completano la modellazione. In questa pagina viene messa in evidenza la sezione.





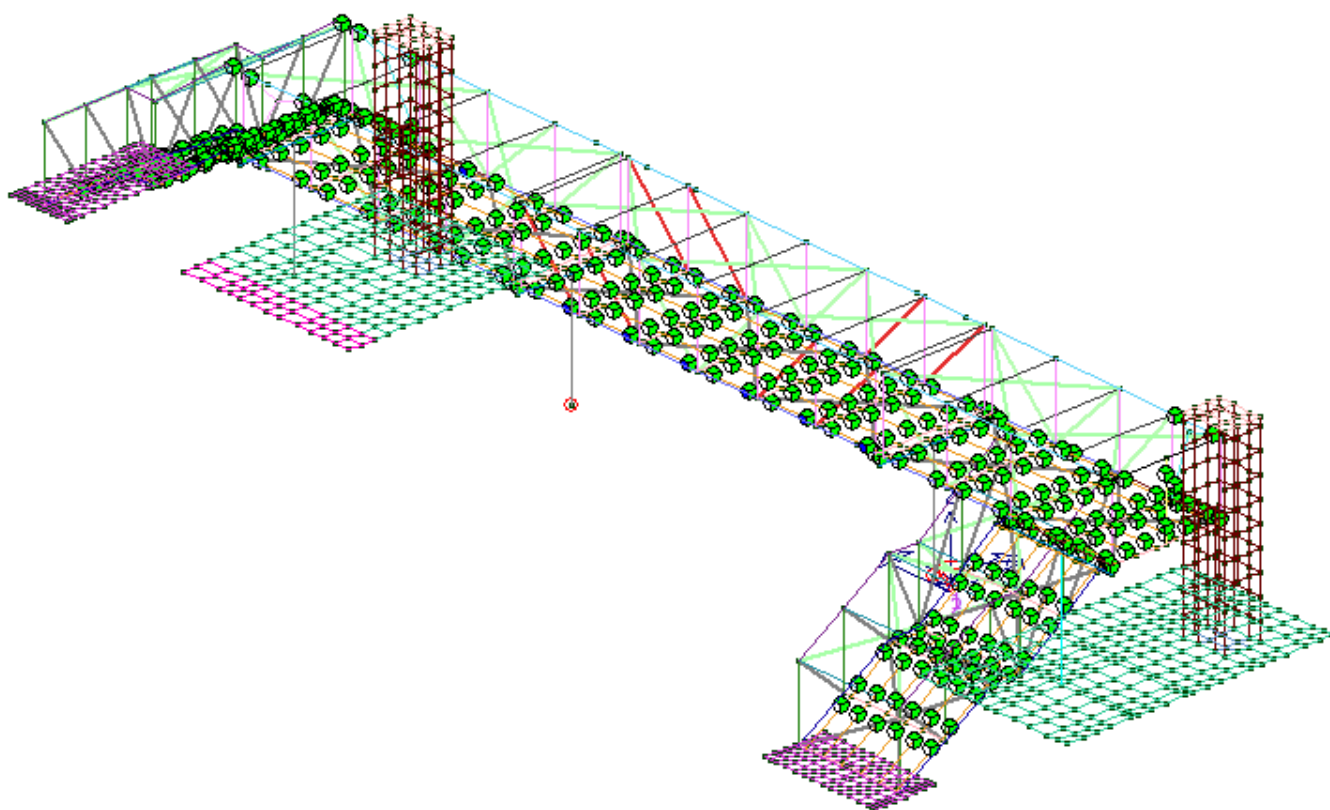
Id	Tipo	Area cm2	A V2 cm2	A V3 cm2	Jt cm4	J 2-2 cm4	J 3-3 cm4	W 2-2 cm3	W 3-3 cm3	Wp 2-2 cm3	Wp 3-3 cm3
1	Rettangolare: b=80 h=200	1.600e+04	1.333e+04	1.333e+04	2.553e+07	8.533e+06	5.333e+07	2.133e+05	5.333e+05	3.200e+05	8.000e+05
2	Rettangolare: b=80 h=80	6400.00	5333.33	5333.33	5.758e+06	3.413e+06	3.413e+06	8.533e+04	8.533e+04	1.280e+05	1.280e+05
3	Rettangolare: b=40 h=40	1600.00	1333.33	1333.33	3.599e+05	2.133e+05	2.133e+05	1.067e+04	1.067e+04	1.600e+04	1.600e+04
4	TUBO 114.3x4.0	13.86	0.0	0.0	422.13	211.07	211.07	36.93	36.93	48.69	48.69
5	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
6	IPE 300	53.80	0.0	0.0	20.10	604.00	8356.00	80.50	557.10	125.20	628.40
7	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
8	IPE 300	53.80	0.0	0.0	20.10	604.00	8356.00	80.50	557.10	125.20	628.40
9	TUBO 139.7x5.9	24.80	0.0	0.0	1112.13	556.06	556.06	79.61	79.61	105.69	105.69
10	IPE 160	20.10	0.0	0.0	3.60	68.00	869.00	16.70	108.70	26.10	123.90
11	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
12	2 L 100X10 affiancati dist.=10.00	38.40	0.0	0.0	12.66	777.26	354.00	74.02	49.20	127.49	103.10
13	TUBO 159.0x7.1	33.88	0.0	0.0	1958.71	979.35	979.35	123.19	123.19	163.94	163.94
14	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
16	sezione IPE300 (Section Maker)	143.99	0.0	0.0	1.376e+04	6746.46	1.514e+04	749.61	1009.23	867.88	1305.77
19	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
20	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
21	IPE 300	53.80	0.0	0.0	20.10	604.00	8356.00	80.50	557.10	125.20	628.40
22	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
24	TUBO 139.7x4.0	17.05	0.0	0.0	785.72	392.86	392.86	56.24	56.24	73.68	73.68
27	T.QU 120x120x5	22.36	0.0	0.0	778.50	485.47	485.47	80.91	80.91	95.45	95.45
28	2 L 60X6 affiancati dist.=10.00	13.80	0.0	0.0	1.64	111.79	45.60	17.20	10.60	30.22	22.30
29	Rettangolare: b=200 h=80	1.600e+04	1.333e+04	1.333e+04	2.553e+07	5.333e+07	8.533e+06	5.333e+05	2.133e+05	8.000e+05	3.200e+05
31	TUBO 168.3x7.1	35.96	0.0	0.0	2340.37	1170.19	1170.19	139.06	139.06	184.62	184.62

Rappresentazione materiali utilizzati



-  Cemento armato
-  Acciaio
-  Muratura
-  Legno

Modellazione dei vincoli interni ed esterni



Legenda vincoli

■	Nodo libero
◀	Vincolo rigido – traslazione X
▼	Vincolo rigido – traslazione Y
▶	Vincolo rigido – traslazione Z
◀	Vincolo rigido – rotazione X
▼	Vincolo rigido – rotazione Y
▶	Vincolo rigido – rotazione Z
◀	Vincolo rigido – traslazione e rotazione X
▼	Vincolo rigido – traslazione e rotazione Y
▶	Vincolo rigido – traslazione e rotazione Z
⊙	Svincolo N sforzo normale
⊙	Svincolo T2 taglio
⊙	Svincolo T3 taglio
⊙	Svincolo M1 torcente
⊙	Svincolo M2 flettente
⊙	Svincolo M3 flettente
⊙	Svincolo N sforzo normale e M1 torcente
⊙	Svincolo T2 taglio e M2 flettente
⊙	Svincolo T3 taglio e M3 flettente

g) Principali combinazioni delle azioni

Ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni:

Combinazione fondamentale SLU

$$\gamma G_1 \cdot G_1 + \gamma G_2 \cdot G_2 + \gamma P \cdot P + \gamma Q_1 \cdot Q_{k1} + \gamma Q_2 \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma Q_3 \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$

Combinazione caratteristica (rara) SLE

$$G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$

Combinazione frequente SLE

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots$$

Combinazione quasi permanente SLE

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots$$

Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots$$

Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite connessi alle azioni eccezionali

$$G_1 + G_2 + A_d + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots$$

Dove:

NTC 2018 Tabella 2.5.I

Destinazione d'uso/azione	ψ_0	ψ_1	ψ_2
Categoria A residenziali	0,70	0,50	0,30
Categoria B uffici	0,70	0,50	0,30
Categoria C ambienti suscettibili di affollamento	0,70	0,70	0,60
Categoria D ambienti ad uso commerciale	0,70	0,70	0,60
Categoria E biblioteche, archivi, magazzini,...	1,00	0,90	0,80
Categoria F Rimesse e parcheggi (autoveicoli $\leq 30\text{kN}$)	0,70	0,70	0,60
Categoria G Rimesse e parcheggi (autoveicoli $> 30\text{kN}$)	0,70	0,50	0,30
Categoria H Coperture	0,00	0,00	0,00
Vento	0,60	0,20	0,00
Neve a quota $\leq 1000\text{ m}$	0,50	0,20	0,00
Neve a quota $> 1000\text{ m}$	0,70	0,50	0,20
Variazioni Termiche	0,60	0,50	0,00

Nelle verifiche possono essere adottati in alternativa due diversi approcci progettuali:

- per l'approccio 1 si considerano due diverse combinazioni di gruppi di coefficienti di sicurezza parziali per le azioni, per i materiali e per la resistenza globale (combinazione 1 con coefficienti A1 e combinazione 2 con coefficienti A2),
- per l'approccio 2 si definisce un'unica combinazione per le azioni, per la resistenza dei materiali e per la resistenza globale (con coefficienti A1).

NTC 2018 Tabella 2.6.I

		Coefficiente	QU	A1	A2
		γ_f			
Carichi permanenti	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali (Non compiutamente definiti)	Favorevoli	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Carichi variabili	Favorevoli	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

Come mostra la tabella sottostante per ciascuna combinazione in cui compaiono azioni orizzontali si considera l'effetto p-delta:

Per l'elenco delle combinazioni di carico adottate si veda di seguito la relazione di calcolo.

h) Indicazione del metodo di analisi

Nel proseguo si indicano tipo di analisi strutturale condotta (statico,dinamico, lineare o non lineare) e il metodo adottato per la risoluzione del problema strutturale nonché le metodologie seguite per la verifica o per il progetto-verifica delle sezioni.

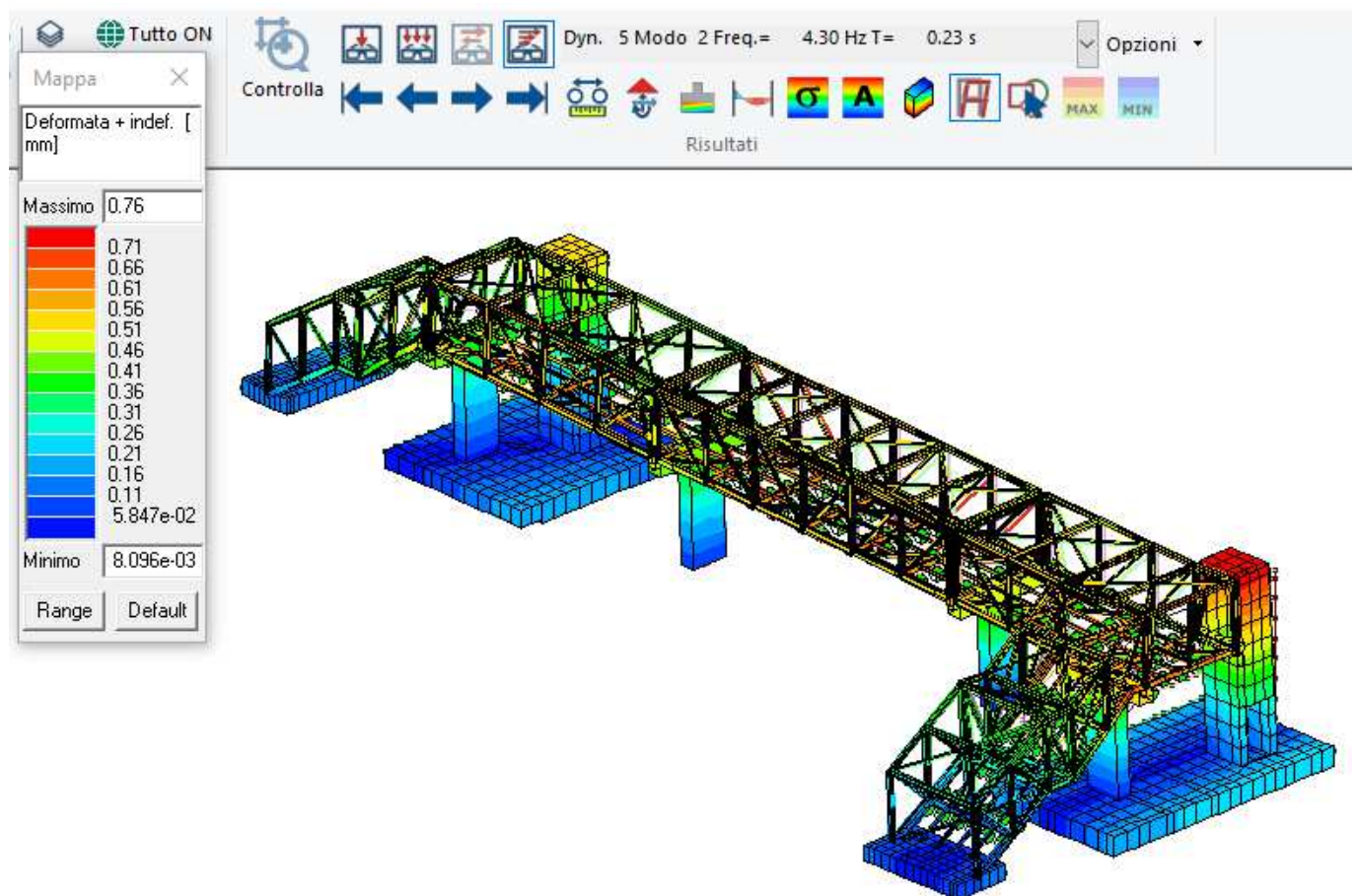
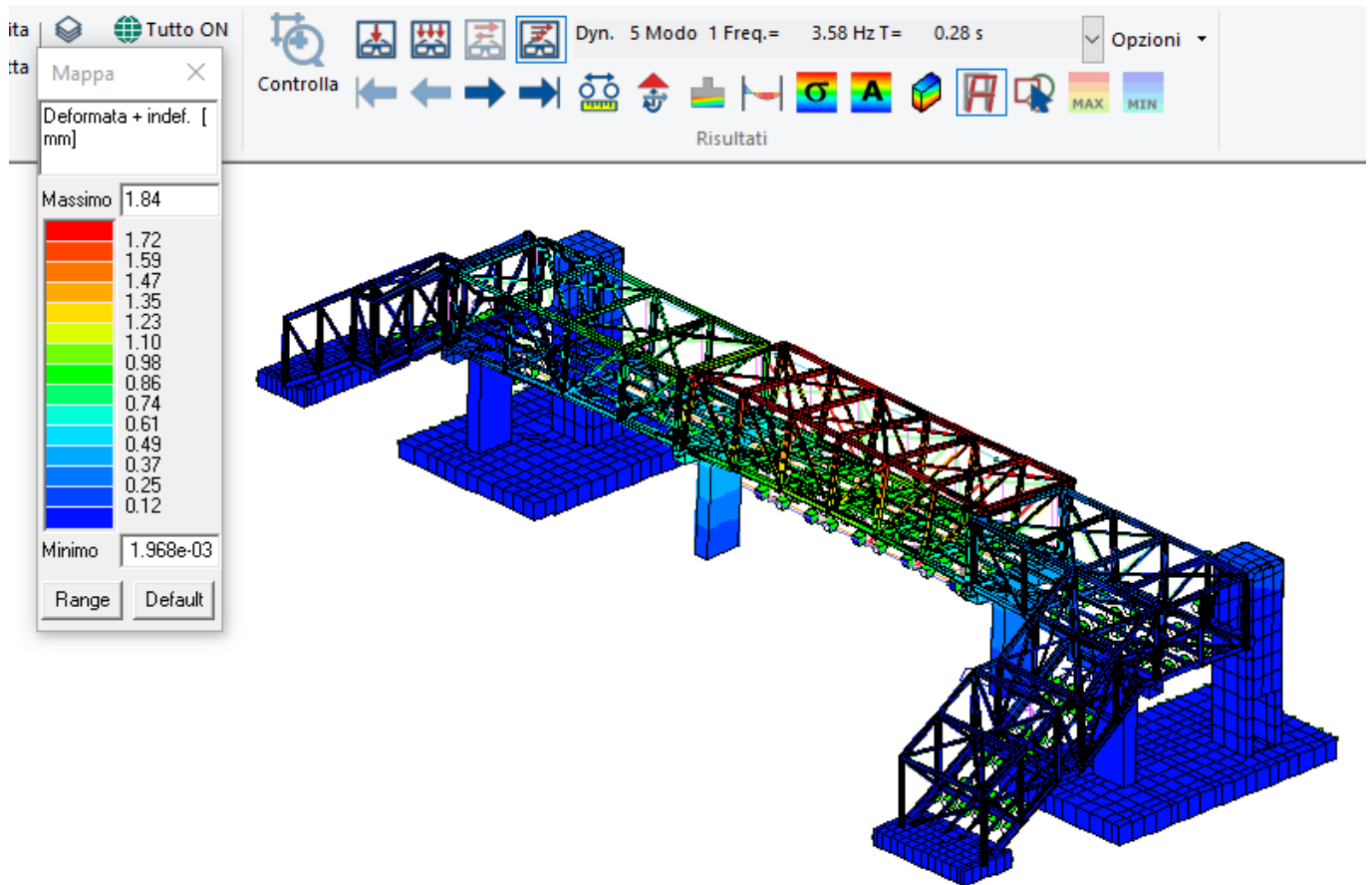
In accordo con le prescrizioni individuate dal capitolo 7.3., poiché la struttura non gode di particolari regolarità in pianta e in altezza si realizzano le seguenti analisi:

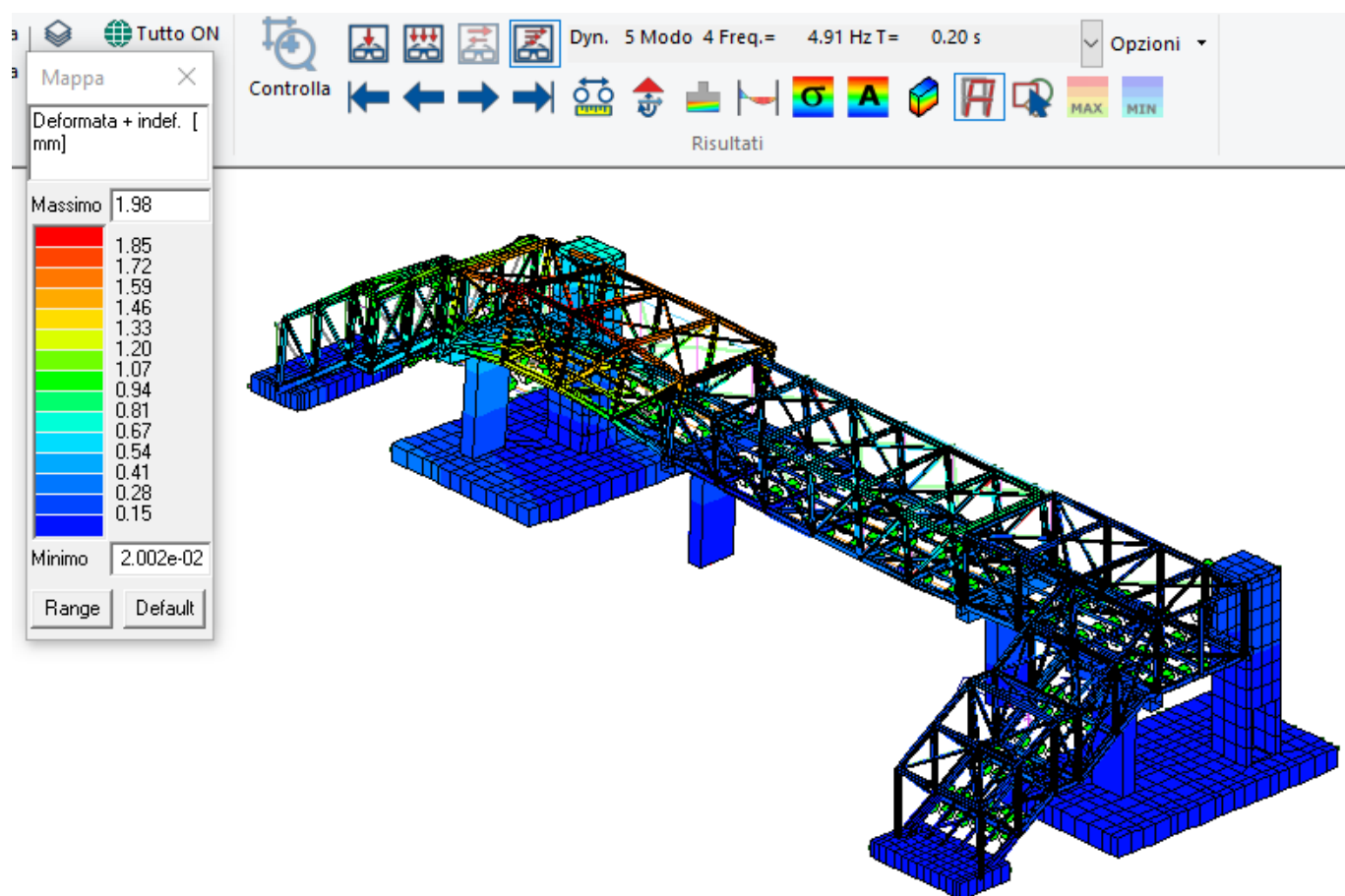
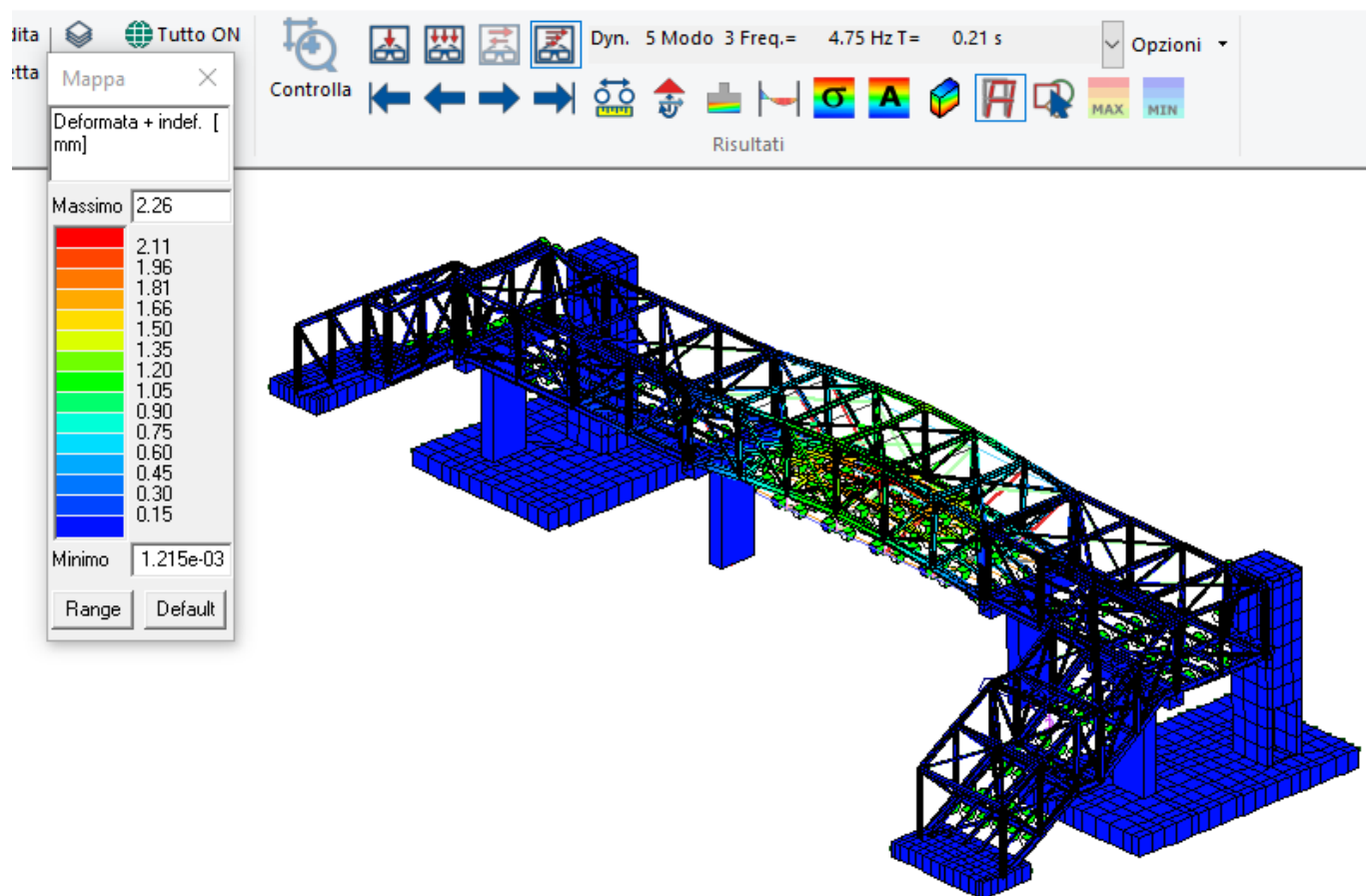
Tipo di analisi strutturale	
Statica ai carichi verticali	SI
Sismica dinamica lineare	SI
Non linearità geometriche (fattore P delta)	SI
Progetto-verifica degli elementi	
Progetto cemento armato	D.M. 17-01-2018
Progetto acciaio	D.M. 17-01-2018
Progetto legno	D.M. 17-01-2018
Progetto muratura	D.M. 17-01-2018
Azione sismica	
Norma applicata per l' azione sismica	D.M. 17-01-2018

È stata svolta un'analisi modale considerando l'eccentricità accidentale pari al 5% di ciascuna delle dimensioni in pianta dell'edificio. I risultati delle analisi modali sono riassunti nella seguente tabella, dove è stata riportata anche l'accelerazione spettrale modo per modo sia per lo SLU sia per lo SLD:

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.583	0.279	0.902	1.615e+05	36.2	185.35	4.16e-02	53.89	1.21e-02	0.0	0.0
2	4.295	0.233	0.902	1185.34	0.3	3.578e+05	80.2	5685.95	1.3	0.0	0.0
3	4.752	0.210	0.902	554.83	0.1	2476.16	0.6	6.284e+04	14.1	0.0	0.0
4	4.913	0.204	0.902	5369.81	1.2	1.983e+04	4.4	1.734e+04	3.9	0.0	0.0
5	5.324	0.188	0.902	6.303e+04	14.1	5.72	1.28e-03	4167.94	0.9	0.0	0.0
6	5.551	0.180	0.902	3.027e+04	6.8	104.85	2.35e-02	1.424e+04	3.2	0.0	0.0
7	5.699	0.175	0.902	118.71	2.66e-02	4.19	9.40e-04	1.241e+04	2.8	0.0	0.0
8	5.767	0.173	0.902	2261.84	0.5	366.80	8.22e-02	4.428e+04	9.9	0.0	0.0
9	6.157	0.162	0.902	9.736e+04	21.8	96.42	2.16e-02	2963.89	0.7	0.0	0.0
10	6.471	0.155	0.902	907.85	0.2	1723.45	0.4	420.01	9.42e-02	0.0	0.0
11	6.579	0.152	0.902	207.53	4.65e-02	833.44	0.2	1.118e+04	2.5	0.0	0.0
12	6.655	0.150	0.902	2352.55	0.5	346.08	7.76e-02	516.09	0.1	0.0	0.0
13	6.779	0.148	0.902	57.40	1.29e-02	12.39	2.78e-03	297.39	6.67e-02	0.0	0.0
14	6.898	0.145	0.902	550.98	0.1	19.66	4.41e-03	865.04	0.2	0.0	0.0
15	7.117	0.141	0.902	782.05	0.2	102.83	2.31e-02	1162.68	0.3	0.0	0.0
16	7.126	0.140	0.902	3932.36	0.9	10.75	2.41e-03	82.51	1.85e-02	0.0	0.0
17	7.178	0.139	0.902	45.28	1.02e-02	17.90	4.01e-03	1773.67	0.4	0.0	0.0
18	7.308	0.137	0.902	183.64	4.12e-02	432.37	9.69e-02	2996.30	0.7	0.0	0.0
19	7.337	0.136	0.902	1840.20	0.4	250.47	5.62e-02	17.15	3.85e-03	0.0	0.0
20	7.376	0.136	0.902	0.12	2.67e-05	3286.48	0.7	0.79	1.76e-04	0.0	0.0
21	7.479	0.134	0.897	8.40	1.88e-03	1.23	2.77e-04	0.01	3.26e-06	0.0	0.0
22	7.506	0.133	0.895	1.912e+04	4.3	265.25	5.95e-02	2.31	5.18e-04	0.0	0.0
23	7.510	0.133	0.894	763.92	0.2	74.57	1.67e-02	21.69	4.86e-03	0.0	0.0
24	7.615	0.131	0.887	52.20	1.17e-02	25.65	5.75e-03	393.71	8.83e-02	0.0	0.0
25	7.656	0.131	0.884	9.41	2.11e-03	507.93	0.1	3230.18	0.7	0.0	0.0
26	7.797	0.128	0.873	177.55	3.98e-02	1167.12	0.3	4202.70	0.9	0.0	0.0
27	7.941	0.126	0.863	628.62	0.1	37.95	8.51e-03	2554.45	0.6	0.0	0.0
28	8.060	0.124	0.855	399.28	8.95e-02	304.09	6.82e-02	164.28	3.68e-02	0.0	0.0
29	8.211	0.122	0.846	16.62	3.73e-03	92.54	2.07e-02	2.11	4.72e-04	0.0	0.0
30	8.590	0.116	0.823	1618.89	0.4	7.48	1.68e-03	1.06	2.38e-04	0.0	0.0
31	8.947	0.112	0.803	85.78	1.92e-02	47.87	1.07e-02	5.23	1.17e-03	0.0	0.0
32	9.473	0.106	0.776	166.15	3.73e-02	339.44	7.61e-02	143.15	3.21e-02	0.0	0.0
33	9.550	0.105	0.772	28.67	6.43e-03	3737.67	0.8	46.39	1.04e-02	0.0	0.0
34	9.772	0.102	0.762	209.96	4.71e-02	570.12	0.1	46.14	1.03e-02	0.0	0.0
35	9.992	0.100	0.753	105.41	2.36e-02	481.34	0.1	225.34	5.05e-02	0.0	0.0
36	10.161	0.098	0.745	1044.22	0.2	506.77	0.1	197.76	4.43e-02	0.0	0.0
37	10.817	0.092	0.720	5.38	1.21e-03	1412.93	0.3	306.92	6.88e-02	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
38	11.128	0.090	0.709	21.23	4.76e-03	926.61	0.2	2081.99	0.5	0.0	0.0
39	11.368	0.088	0.701	236.43	5.30e-02	9.23	2.07e-03	2253.27	0.5	0.0	0.0
40	11.515	0.087	0.696	0.76	1.70e-04	1194.70	0.3	531.86	0.1	0.0	0.0
41	11.908	0.084	0.683	187.18	4.20e-02	108.57	2.43e-02	2506.46	0.6	0.0	0.0
42	11.979	0.083	0.681	377.82	8.47e-02	11.16	2.50e-03	1.352e+04	3.0	0.0	0.0
43	12.133	0.082	0.677	62.59	1.40e-02	858.40	0.2	1.513e+04	3.4	0.0	0.0
44	12.183	0.082	0.675	0.28	6.35e-05	741.03	0.2	884.08	0.2	0.0	0.0
45	12.412	0.081	0.669	29.06	6.52e-03	4904.10	1.1	887.16	0.2	0.0	0.0
46	12.480	0.080	0.667	184.16	4.13e-02	143.41	3.22e-02	1.150e+04	2.6	0.0	0.0
47	12.575	0.080	0.664	764.63	0.2	182.80	4.10e-02	4916.51	1.1	0.0	0.0
48	12.656	0.079	0.662	31.79	7.13e-03	134.74	3.02e-02	3.624e+04	8.1	0.0	0.0
49	12.692	0.079	0.661	42.40	9.51e-03	25.63	5.75e-03	807.04	0.2	0.0	0.0
50	13.098	0.076	0.651	31.66	7.10e-03	211.57	4.74e-02	1458.60	0.3	0.0	0.0
51	13.156	0.076	0.649	1026.12	0.2	134.15	3.01e-02	4439.54	1.0	0.0	0.0
52	13.490	0.074	0.641	143.21	3.21e-02	51.04	1.14e-02	20.22	4.53e-03	0.0	0.0
53	13.526	0.074	0.640	2.95	6.61e-04	79.53	1.78e-02	6000.73	1.3	0.0	0.0
54	13.763	0.073	0.635	3.80	8.51e-04	103.35	2.32e-02	1.334e+04	3.0	0.0	0.0
55	13.928	0.072	0.631	1807.88	0.4	1308.77	0.3	2.132e+04	4.8	0.0	0.0
56	14.200	0.070	0.625	2542.54	0.6	46.06	1.03e-02	221.47	4.97e-02	0.0	0.0
57	14.479	0.069	0.620	514.01	0.1	1899.27	0.4	4656.51	1.0	0.0	0.0
58	14.726	0.068	0.615	94.74	2.12e-02	304.77	6.83e-02	5593.60	1.3	0.0	0.0
59	14.795	0.068	0.613	46.09	1.03e-02	523.83	0.1	293.79	6.59e-02	0.0	0.0
60	14.819	0.067	0.613	0.19	4.22e-05	117.25	2.63e-02	3718.10	0.8	0.0	0.0
61	15.009	0.067	0.609	559.22	0.1	254.67	5.71e-02	2935.06	0.7	0.0	0.0
62	15.119	0.066	0.607	991.25	0.2	2.38	5.34e-04	3618.29	0.8	0.0	0.0
63	15.138	0.066	0.607	1624.48	0.4	0.12	2.77e-05	2.04	4.57e-04	0.0	0.0
64	15.321	0.065	0.603	84.64	1.90e-02	124.53	2.79e-02	4332.59	1.0	0.0	0.0
65	15.481	0.065	0.600	6.83	1.53e-03	41.16	9.23e-03	284.29	6.37e-02	0.0	0.0
66	15.499	0.065	0.600	36.94	8.28e-03	73.93	1.66e-02	1291.37	0.3	0.0	0.0
67	15.603	0.064	0.598	25.33	5.68e-03	22.29	5.00e-03	8424.55	1.9	0.0	0.0
68	15.743	0.064	0.596	1384.71	0.3	9.39	2.11e-03	284.80	6.39e-02	0.0	0.0
69	15.992	0.063	0.592	283.36	6.35e-02	1355.03	0.3	7932.74	1.8	0.0	0.0
70	16.007	0.062	0.591	132.11	2.96e-02	7.61	1.71e-03	3065.12	0.7	0.0	0.0
71	16.090	0.062	0.590	4.92	1.10e-03	55.62	1.25e-02	77.87	1.75e-02	0.0	0.0
72	16.154	0.062	0.589	128.93	2.89e-02	8.13	1.82e-03	2769.02	0.6	0.0	0.0
73	16.214	0.062	0.588	17.48	3.92e-03	319.07	7.15e-02	1.017e+04	2.3	0.0	0.0
74	16.460	0.061	0.584	0.10	2.31e-05	49.07	1.10e-02	4670.57	1.0	0.0	0.0
75	16.518	0.061	0.583	184.79	4.14e-02	6.79	1.52e-03	2108.19	0.5	0.0	0.0
76	16.757	0.060	0.579	639.32	0.1	56.12	1.26e-02	2954.93	0.7	0.0	0.0
77	17.012	0.059	0.575	490.24	0.1	51.95	1.16e-02	144.71	3.24e-02	0.0	0.0
78	17.106	0.058	0.574	155.94	3.50e-02	612.41	0.1	185.06	4.15e-02	0.0	0.0
79	17.194	0.058	0.573	43.90	9.84e-03	16.44	3.69e-03	10.99	2.47e-03	0.0	0.0
80	17.454	0.057	0.569	118.79	2.66e-02	201.50	4.52e-02	19.94	4.47e-03	0.0	0.0
Risulta				4.120e+05		4.148e+05		4.024e+05			
In percentuale				92.37		92.99		90.23			





i) Criteri di verifica agli stati limite indagati

Per tutti gli elementi strutturali primari e secondari, gli elementi non strutturali e gli impianti si verifica che il valore di ciascuna domanda di progetto, definito dalla tabella 7.3.III per ciascuno degli stati limite richiesti, sia inferiore al corrispondente valore della capacità di progetto.

Le verifiche degli elementi strutturali primari (ST) si eseguono, come sintetizzato nella tabella 7.3.III, in dipendenza della Classe d'Uso (CU):

- nel caso di comportamento strutturale non dissipativo, in termini di rigidità (RIG) e di resistenza (RES), senza applicare le regole specifiche dei dettagli costruttivi e della progettazione in capacità;
- nel caso di comportamento strutturale dissipativo, in termini di rigidità (RIG), di resistenza (RES) e di duttilità (DUT) (quando richiesto), applicando le regole specifiche dei dettagli costruttivi e della progettazione in capacità.

Le verifiche degli elementi strutturali secondari si effettuano solo in termini di duttilità.

Le verifiche degli elementi non strutturali (NS) e degli impianti (IM) si effettuano in termini di funzionamento (FUN) e stabilità (STA), come sintetizzato nella tabella 7.3.III, in dipendenza della Classe d'Uso (CU).

Tab. 7.3.III – Stati limite di elementi strutturali primari, elementi non strutturali e impianti

STATI LIMITE		CU I	CU II			CU III e IV		
		ST	ST	NS	IM	ST	NS	IM ^(*)
SLE	SLO					RIG		FUN
	SLD	RIG	RIG			RES		
SLU	SLV	RES	RES	STA	STA	RES	STA	STA
	SLC		DUT ^(**)			DUT ^(**)		

^(*) Per le sole CU III e IV, nella categoria Impianti ricadono anche gli arredi fissi.

^(**) Nei casi esplicitamente indicati dalle presenti norme.

Verifiche allo SLU

PROGETTAZIONE AGLI STATI LIMITE ULTIMI CALCESTRUZZO

In tutte le sezioni del modello si è verificato il rispetto dei seguenti stati limite ai sensi del §4.1.2.3.1:

- resistenza,
- duttilità.

Per quanto concerne lo stato limite di resistenza si è verificato in tutte le sezioni il rispetto dei seguenti stati limite (§4.1.2.3.2):

- resistenza flessionale in presenza e in assenza di sforzo assiale,
- resistenza a taglio e punzonamento,
- resistenza a torsione,
- resistenza di elementi tozzi,
- resistenza a fatica,
- stabilità di elementi snelli.

Ai sensi del § 4.1.2.3.3 si verifica, essendo richiesto al § 7.4 delle NTC2018 per costruzioni in zona sismica, il rispetto del seguente stato limite:

- duttilità flessionale in presenza e in assenza di sforzo assiale.

Nel caso in esame viene considerato un comportamento strutturale non dissipativo, la capacità delle membrane è valutata in accordo con le regole di cui al § 4.1, senza nessun requisito aggiuntivo, a condizione che in nessuna sezione si superi il momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico, come definito al § 4.1.2.3.4.2. Per i nodi trave-pilastro di strutture a comportamento non dissipativo vengono applicate le regole di progetto relative alla CD "B" contenute nel § 7.4.4.3. Per le strutture prefabbricate a comportamento non dissipativo si applicano anche le regole generali contenute nel § 7.4.5.

Nel caso in esame viene considerato un comportamento strutturale dissipativo, la struttura è concepita e dimensionata in modo tale che, sotto l'azione sismica relativa allo SLV, essa dia luogo alla formazione di un meccanismo dissipativo stabile fino allo SLC, nel quale la dissipazione sia limitata alle zone a tal fine previste. La capacità delle membrane e dei collegamenti è valutata in accordo con le regole di cui dal § 7.1 al § 7.3, integrate dalle regole di progettazione e di dettaglio fornite dal § 7.4.4 al § 7.4.6.

I valori di verifica sono riportati nel dettaglio al capitolo § j.3. e nei risultati tabellari riportati nella seguente relazione di calcolo al capitolo 2.

PROGETTAZIONE AGLI STATI LIMITE ULTIMI ACCIAIO

La resistenza di progetto delle membrature R_d si pone nella forma:

$$R_d = \frac{R_k}{\gamma_M} \quad [4.2.3]$$

dove:

R_k è il valore caratteristico della resistenza (trazione, compressione, flessione, taglio e torsione) della membratura, determinata dai valori caratteristici delle resistenze dei materiali f_{yk} e dalle caratteristiche geometriche degli elementi strutturali, dipendente dalla classe della sezione.

γ_M è il fattore parziale globale relativo al modello di resistenza adottato.

Nel caso in cui si abbiano elementi con sezioni di classe 4 si fa riferimento alle caratteristiche geometriche "efficaci", area efficace A_{eff} , modulo di resistenza efficace W_{eff} , modulo di inerzia efficace J_{eff} , valutati seguendo il procedimento indicato in UNI EN 1993-1-5. Nel caso di elementi strutturali formati a freddo e lamiere sottili, per valutare le caratteristiche "efficaci" si può fare riferimento a quanto indicato in UNI EN 1993-1-3. In alternativa al metodo delle caratteristiche geometriche efficaci si potrà utilizzare il metodo delle tensioni ridotte, indicato in UNI EN 1993-1-5.

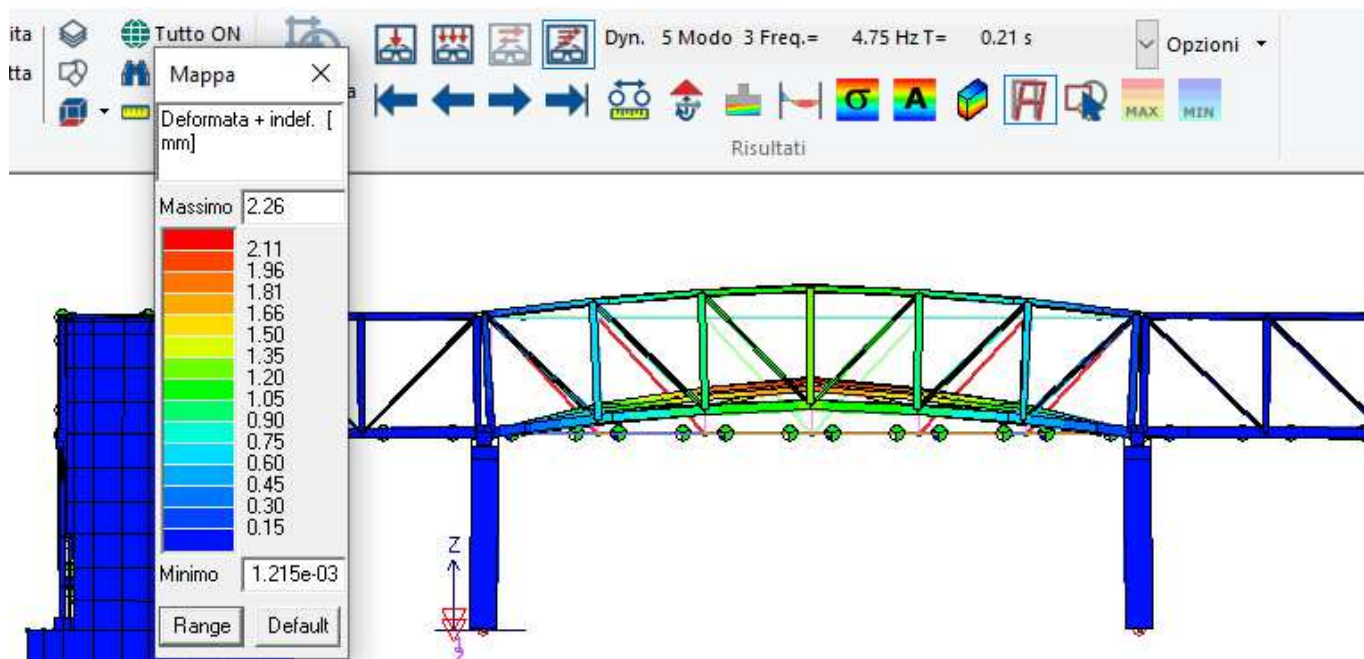
Verifiche allo SLE:

CALCESTRUZZO

Ai sensi del § 4.1.2.2.1 si verifica il rispetto dei seguenti stati limite ritenuti significativi per il progetto:

deformazione,
vibrazione,
fessurazione,
tensioni di esercizio,

ACCIAIO - VIBRAZIONI



Il primo modo di vibrare che compete la traslazione verticale dell'impalcato è caratterizzato da una frequenza di vibrazione pari a 4.75 Hz > 3 Hz, ovvero della frequenza considerabile critica per i problemi di risonanza per

l'effetto di calpestio, pertanto si ritiene che la struttura in oggetto per le caratteristiche di massa e di rigidità non sia sensibile a fenomeni di vibrazione dovuti al calpestio della folla.

Per le verifiche di deformabilità si rimanda al proseguo della relazione

Verifiche allo SLD e SLO:

La condizione in termini di rigidità (RIG) sulla struttura si ritiene soddisfatta qualora la conseguente deformazione degli elementi strutturali non produca sugli elementi non strutturali danni tali da rendere la costruzione temporaneamente inagibile.

Nel caso delle costruzioni civili e industriali, qualora la temporanea inagibilità sia dovuta a spostamenti di interpiano eccessivi, questa condizione si può ritenere soddisfatta quando gli spostamenti di interpiano ottenuti dall'analisi in presenza dell'azione sismica di progetto corrispondente allo SL e alla CU considerati siano inferiori ai limiti indicati nel seguito.

Per le CU I e II ci si riferisce allo SLD (v. Tab. 7.3.III) e deve essere:

a) per tamponature collegate rigidamente alla struttura, che interferiscono con la deformabilità della stessa:

$$q d_r \leq 0,0050 \cdot h \quad \text{per tamponature fragili} \quad [7.3.11a]$$

$$q d_r \leq 0,0075 \cdot h \quad \text{per tamponature duttili} \quad [7.3.11b]$$

b) per tamponature progettate in modo da non subire danni a seguito di spostamenti d'interpiano d_{rp} , per effetto della loro deformabilità intrinseca oppure dei collegamenti alla struttura:

$$q d_r \leq d_{rp} \leq 0,0100 \cdot h \quad [7.3.12]$$

c) per costruzioni con struttura portante di muratura ordinaria

$$q d_r \leq 0,0020 \cdot h \quad [7.3.13]$$

d) per costruzioni con struttura portante di muratura armata

$$q d_r \leq 0,0030 \cdot h \quad [7.3.14]$$

e) per costruzioni con struttura portante di muratura confinata

$$q d_r < 0,0025 \cdot h \quad [7.3.15]$$

dove:

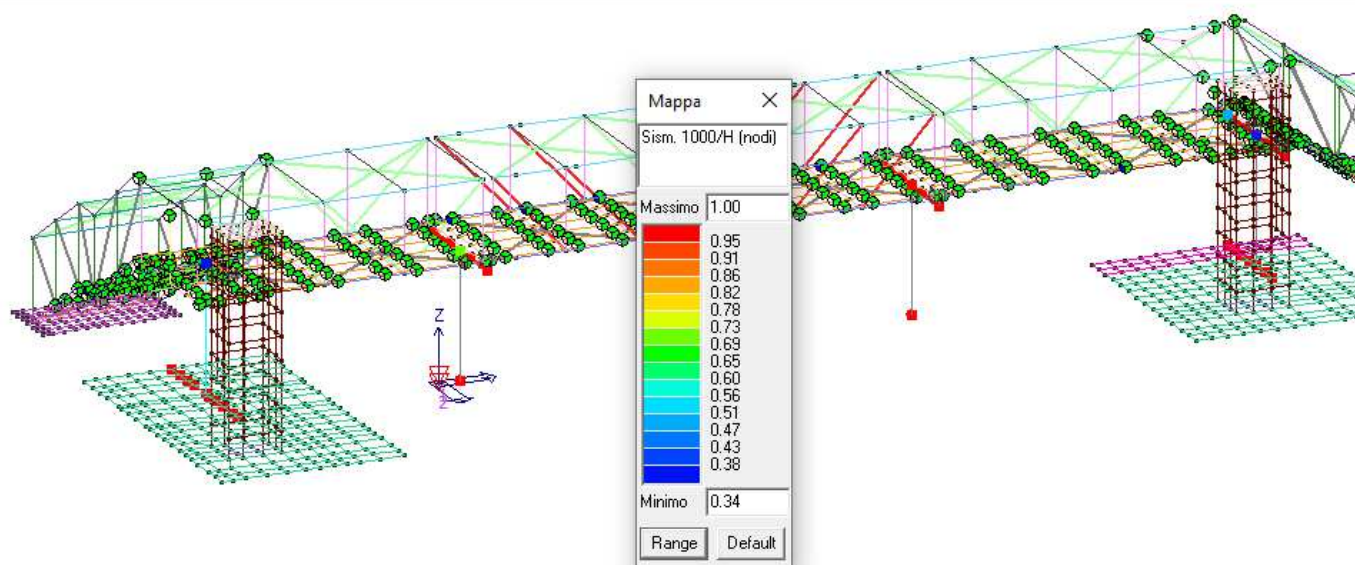
d_r è lo spostamento di interpiano, cioè la differenza tra gli spostamenti del solaio superiore e del solaio inferiore, calcolati, nel caso di analisi lineare, secondo il § 7.3.3.3 o, nel caso di analisi non lineare, secondo il § 7.3.4, sul modello di calcolo non comprensivo delle tamponature,

h è l'altezza del piano.

Per le CU III e IV ci si riferisce allo SLO (v. Tab. 7.3.III) e gli spostamenti d'interpiano devono essere inferiori ai 2/3 dei limiti in precedenza indicati.

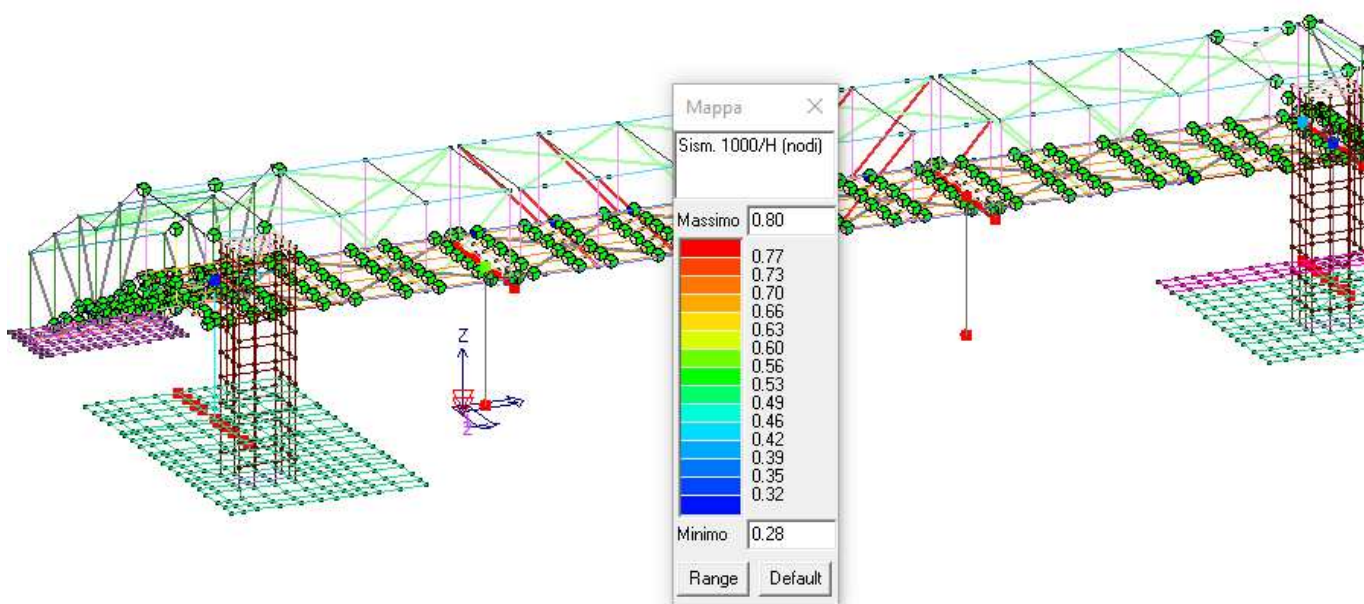
In caso di coesistenza di diversi tipi di tamponamento o struttura portante nel medesimo piano della costruzione, deve essere assunto il limite di spostamento più restrittivo. Qualora gli spostamenti di interpiano siano superiori a $0,005 h$ (caso b), le verifiche della capacità di spostamento degli elementi non strutturali vanno estese a tutte le tamponature, alle tramezzature interne ed agli impianti.

VERIFICHE SLD



1 % < 5 % → VERIFICATO

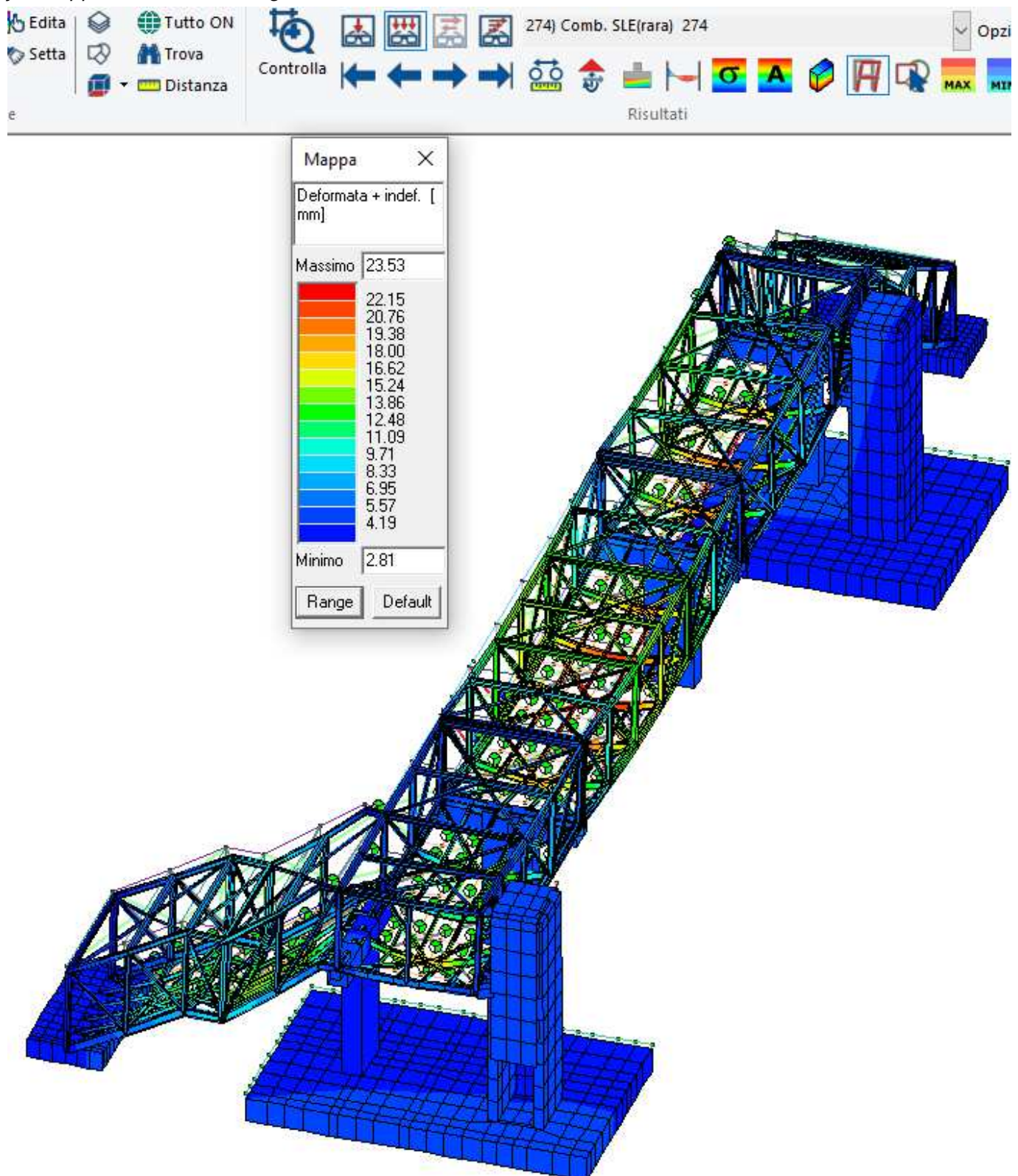
VERIFICHE SLO



0.8% < 2/3 * 5 % = 3.3 % → VERIFICATO

j) *Rappresentazione delle configurazioni deformate e delle caratteristiche di sollecitazione delle strutture significative*

i.1. *Rappresentazione configurazioni deformate*

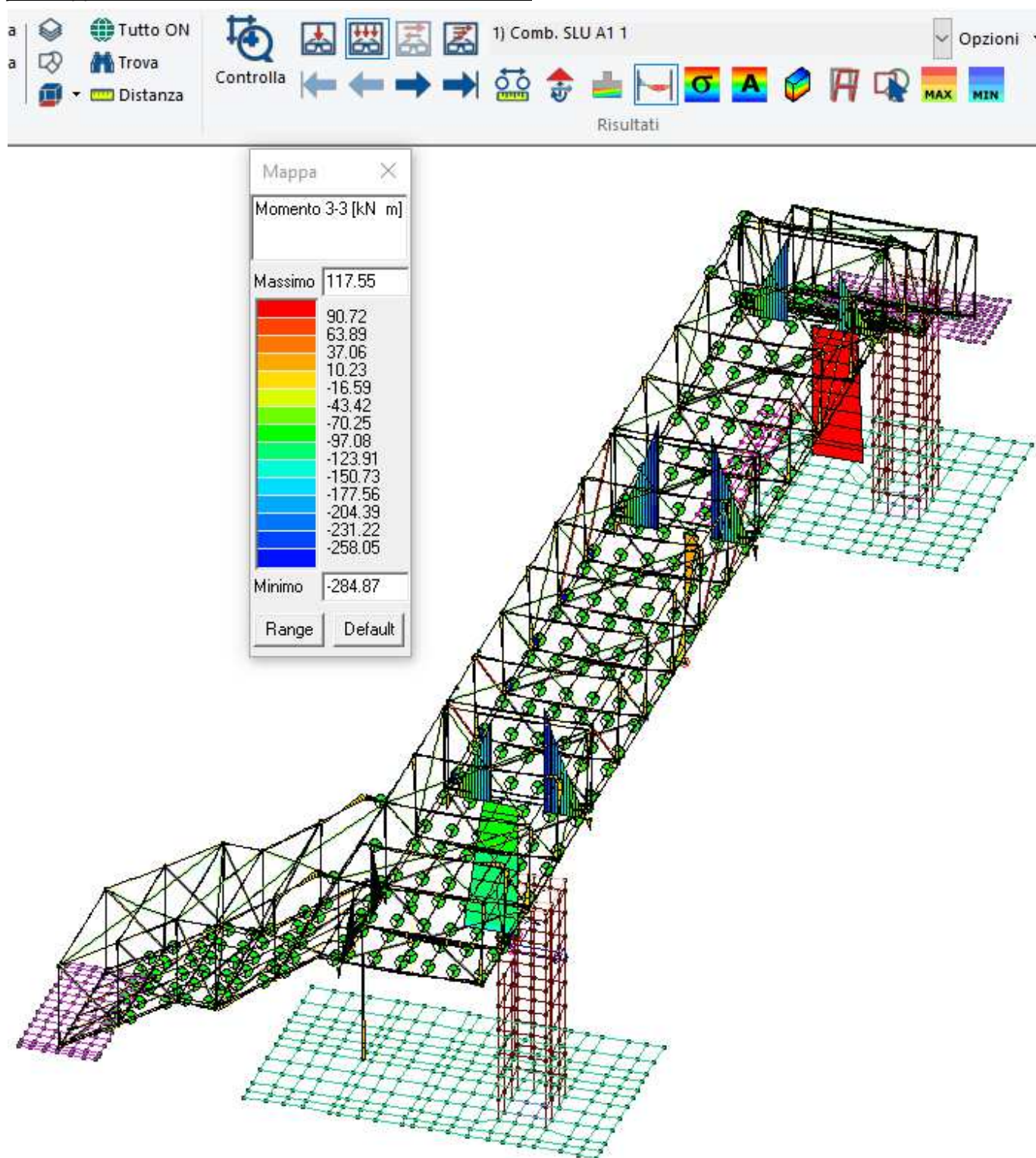


deformata

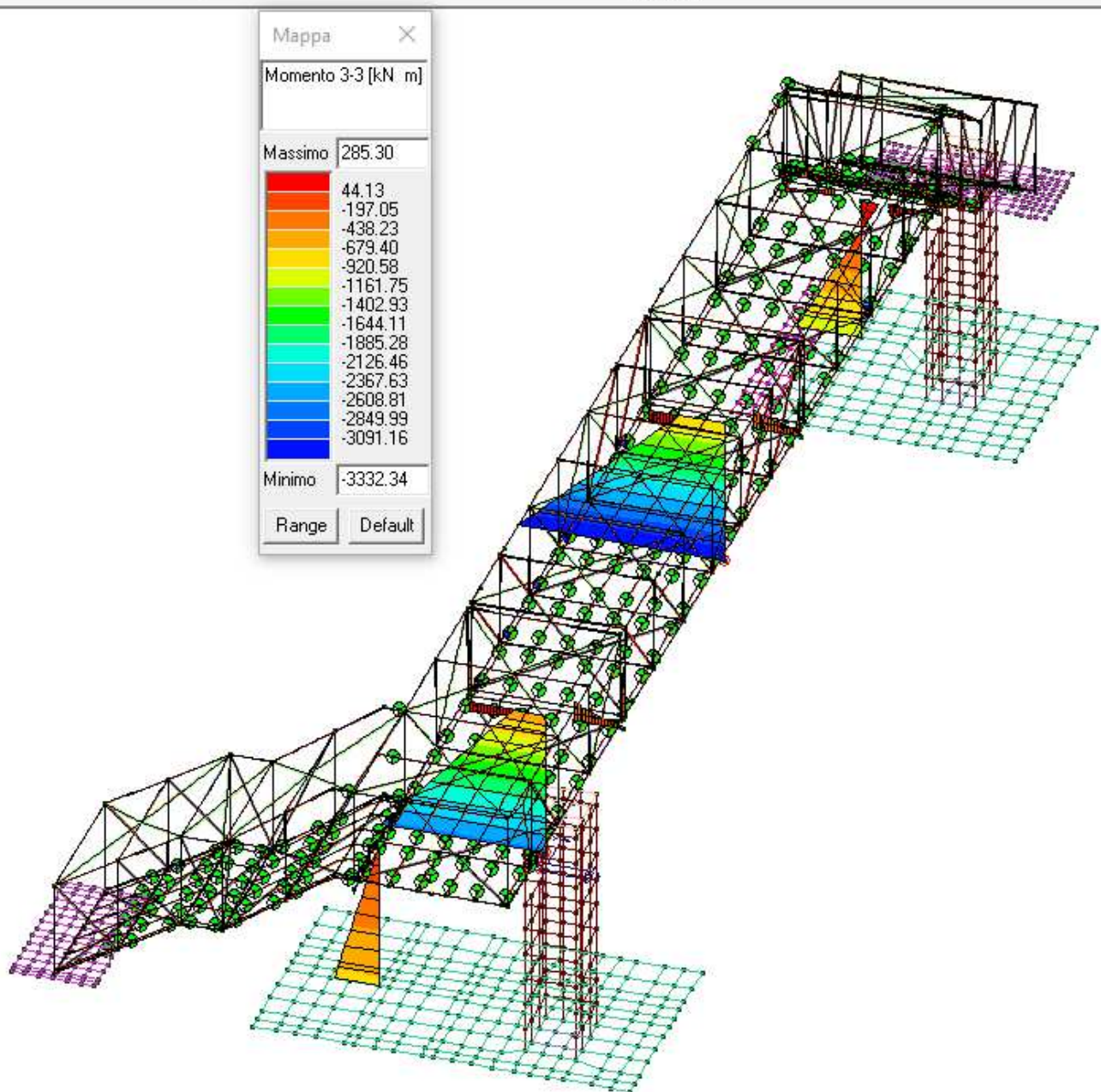
IN COMBINAZIONE Comb. SLE rara

Pagina 37 di 261

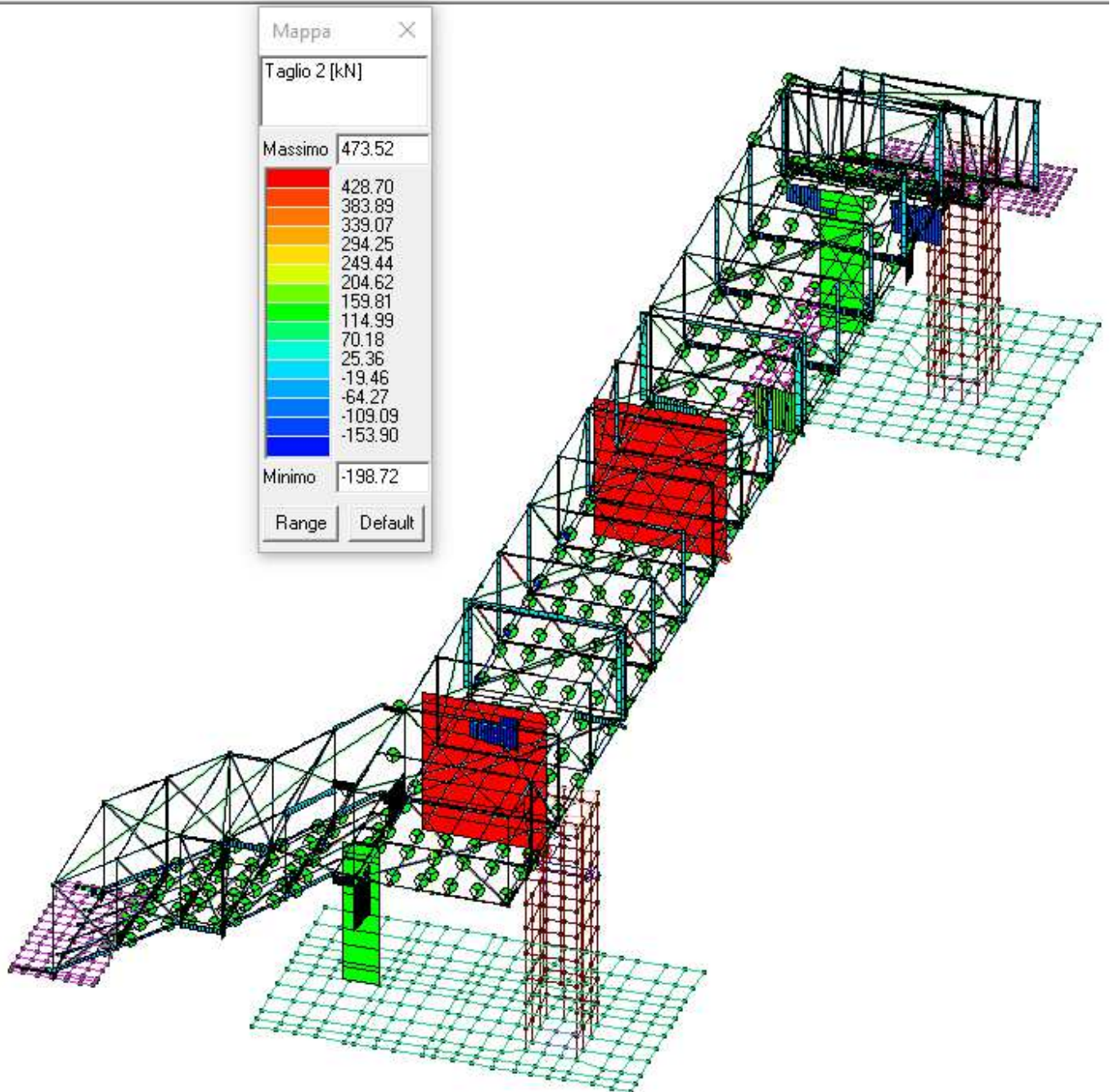
i.2. Rappresentazione caratteristiche di sollecitazione



M33: momento flettente
IN COMBINAZIONE Comb. SLU statica

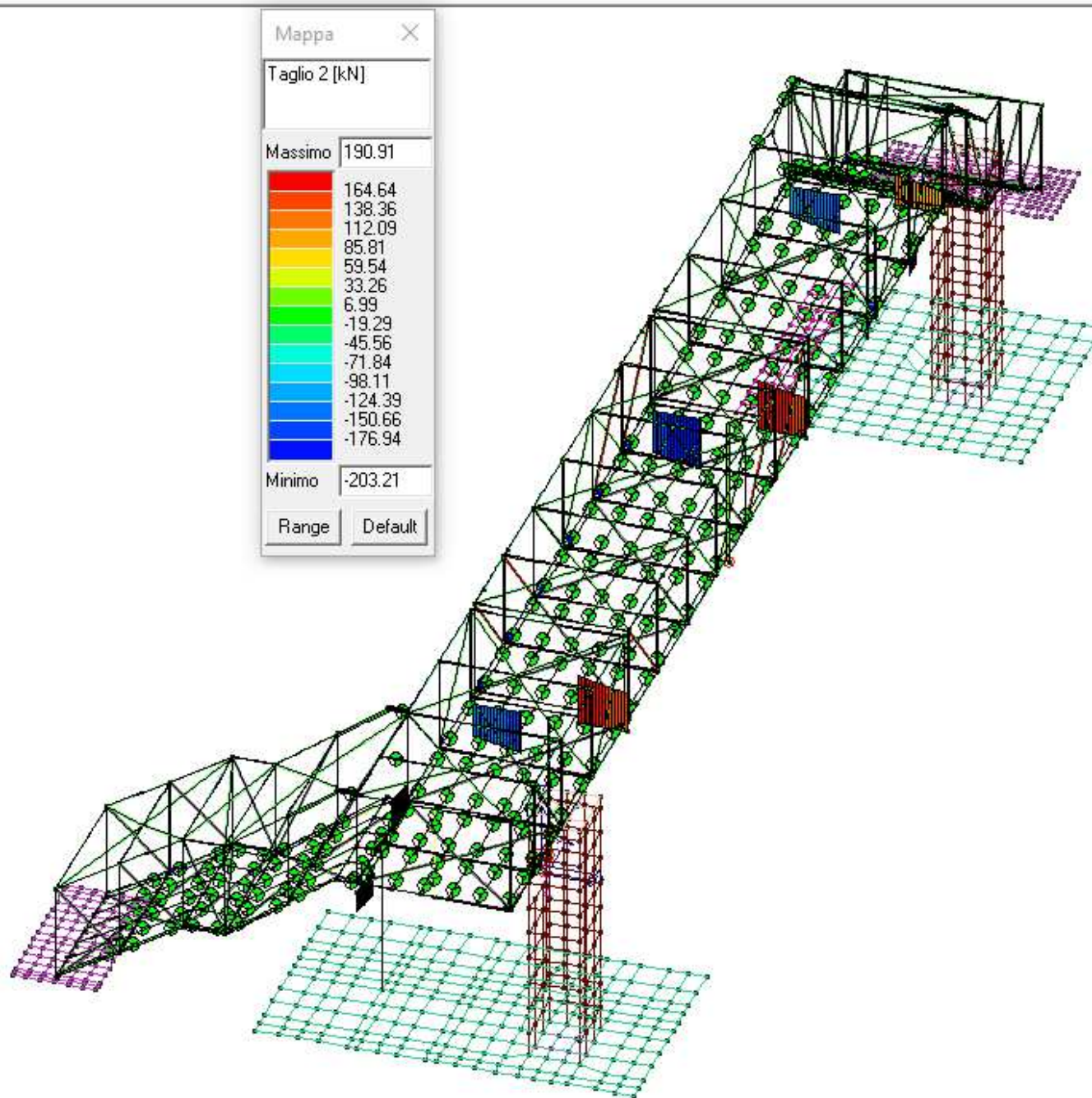


M33: momento flettente
IN COMBINAZIONE Comb. SLV sismica



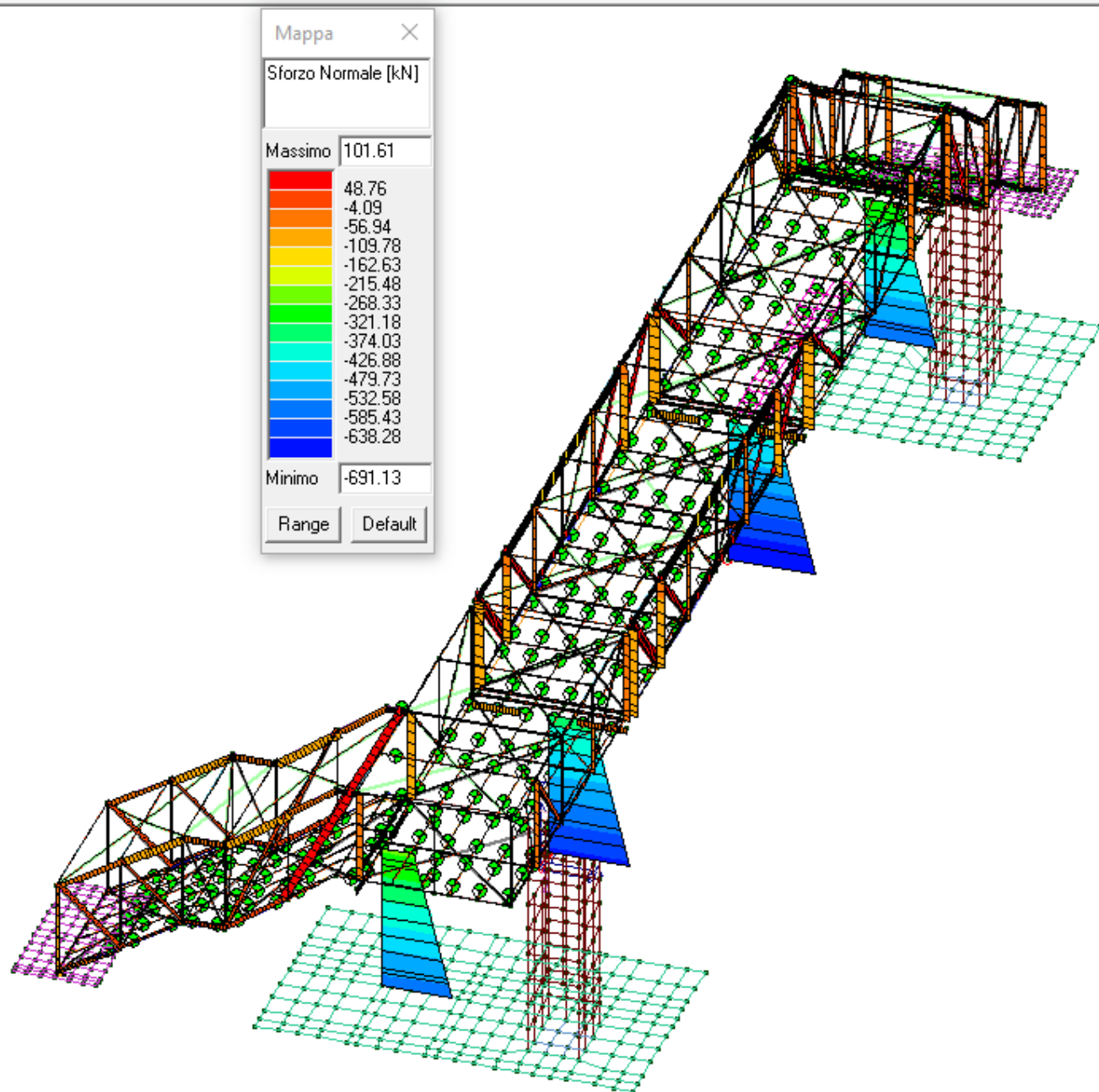
T2: taglio

IN COMBINAZIONE Comb. SLV sismica

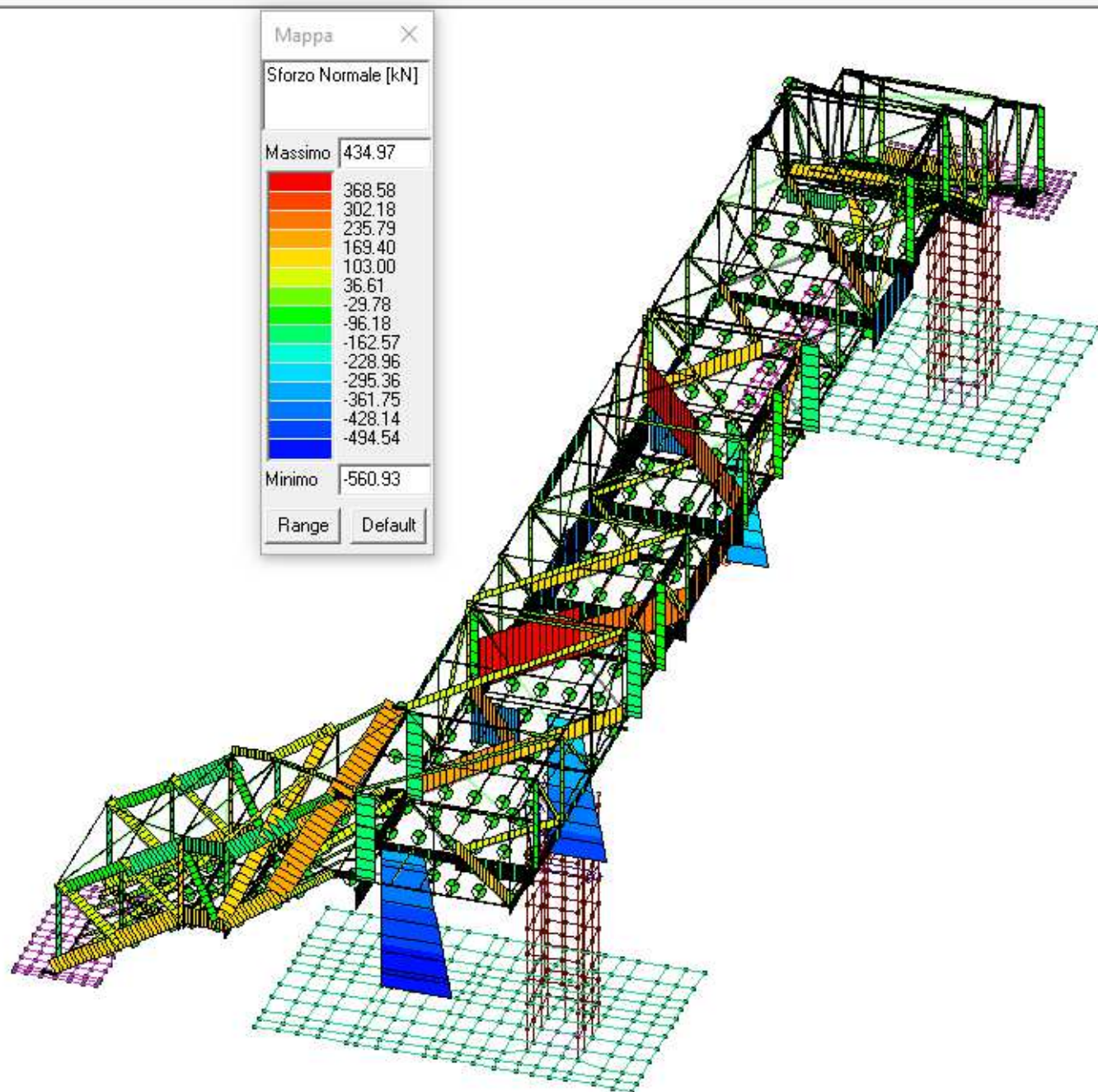


T2: taglio

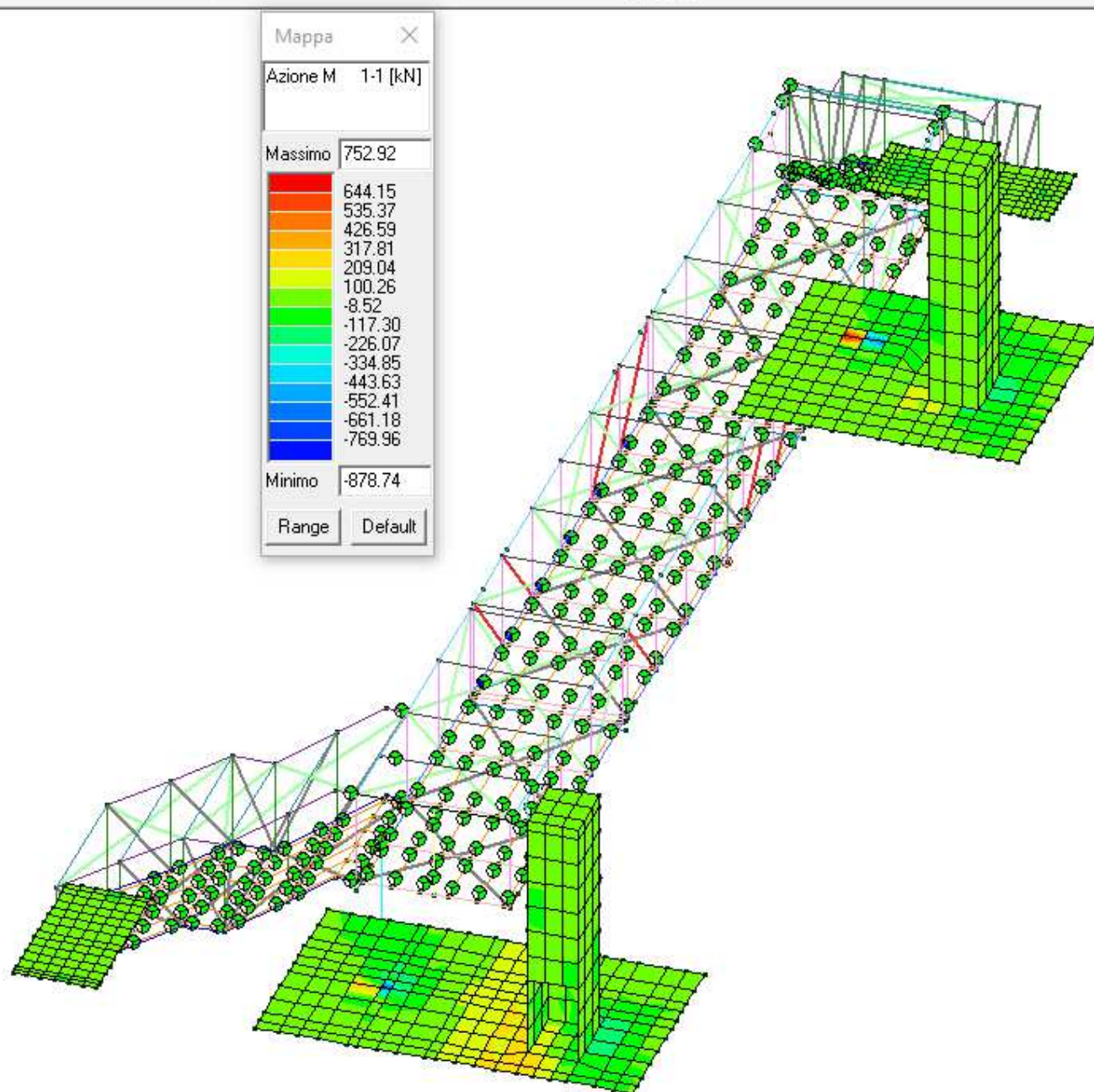
IN COMBINAZIONE Comb. SLU statica

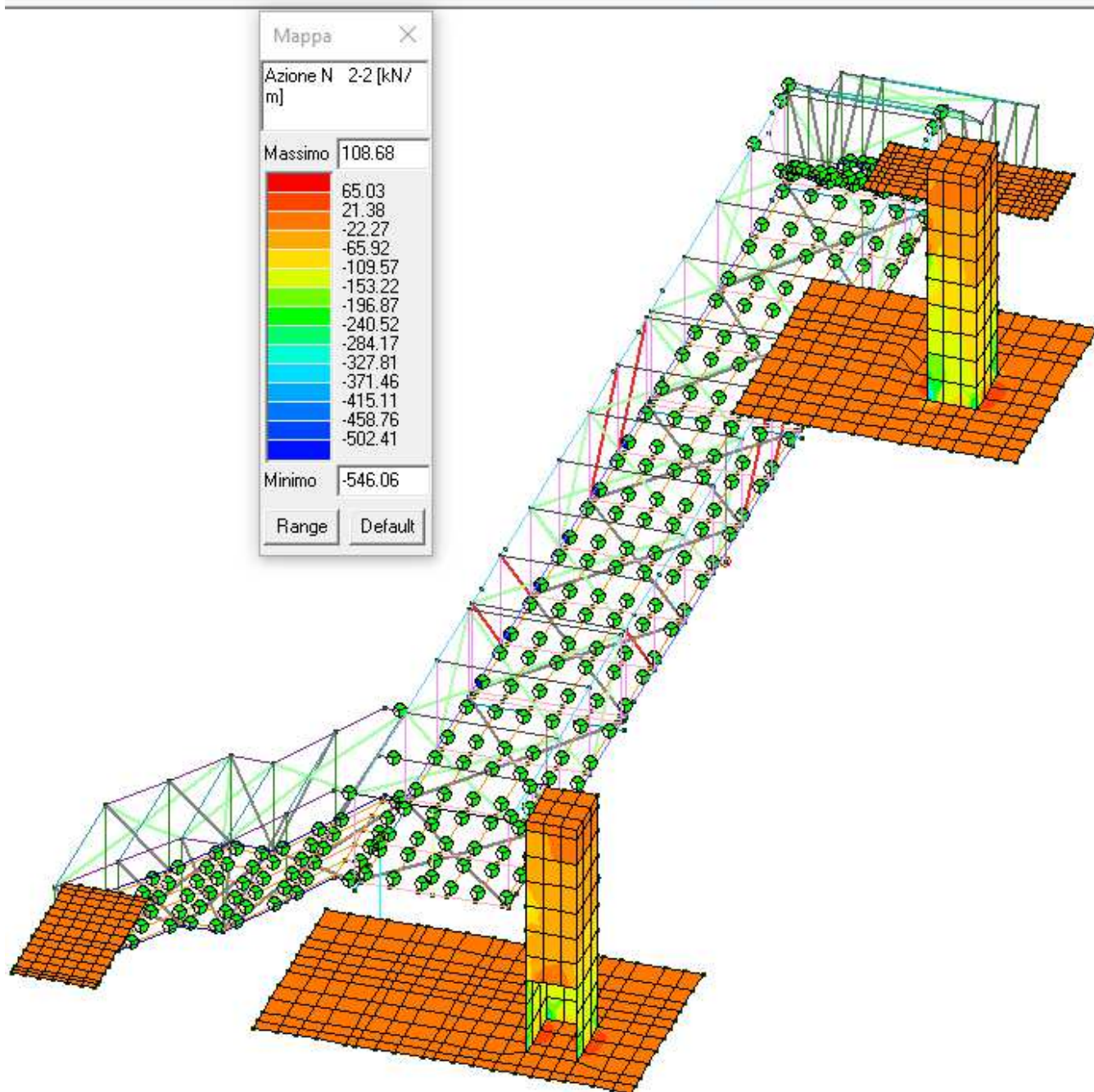


N: sforzo normale
IN COMBINAZIONE Comb. SLU statica

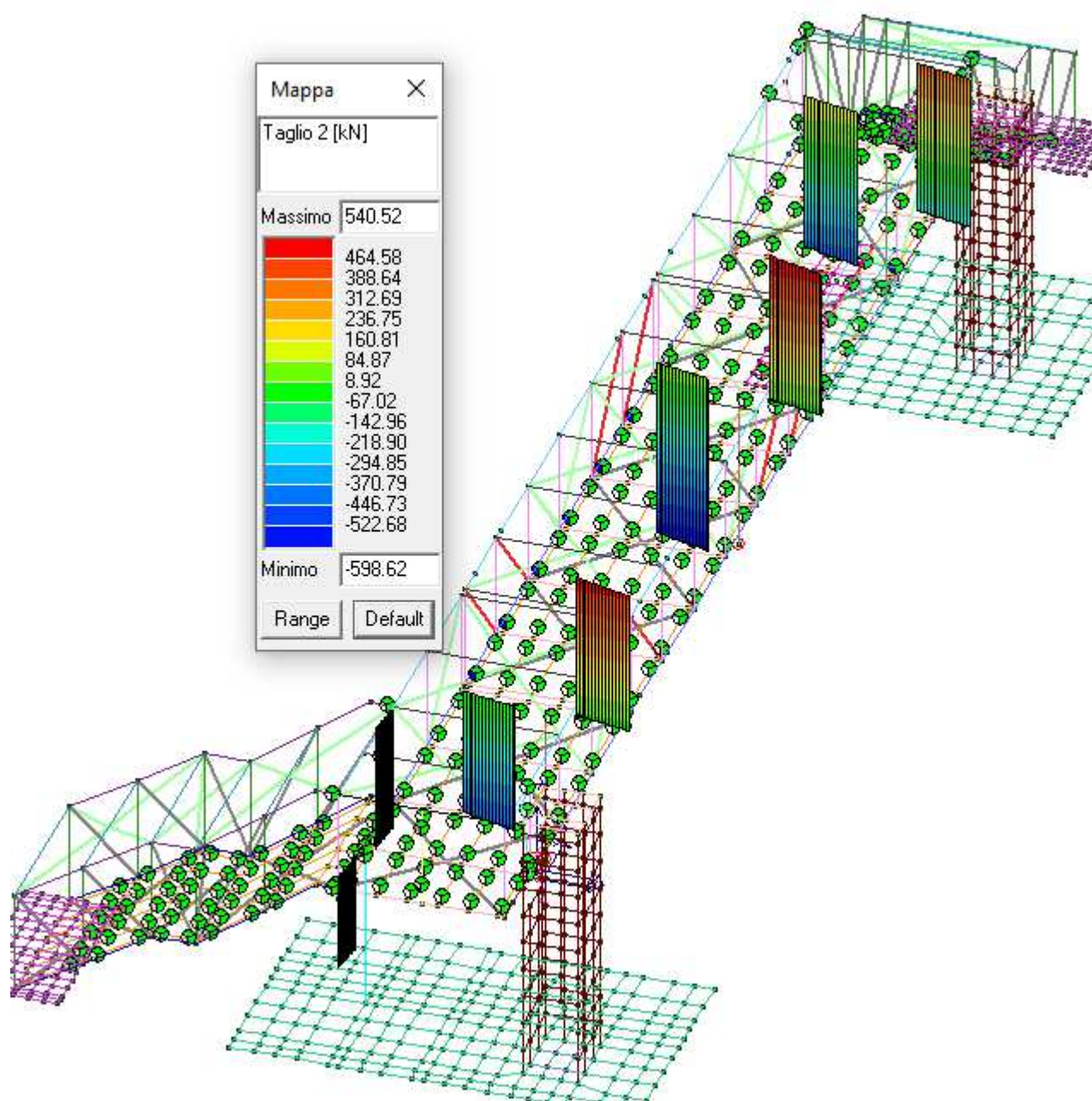


N: sforzo normale
 IN COMBINAZIONE Comb. SLV sismica

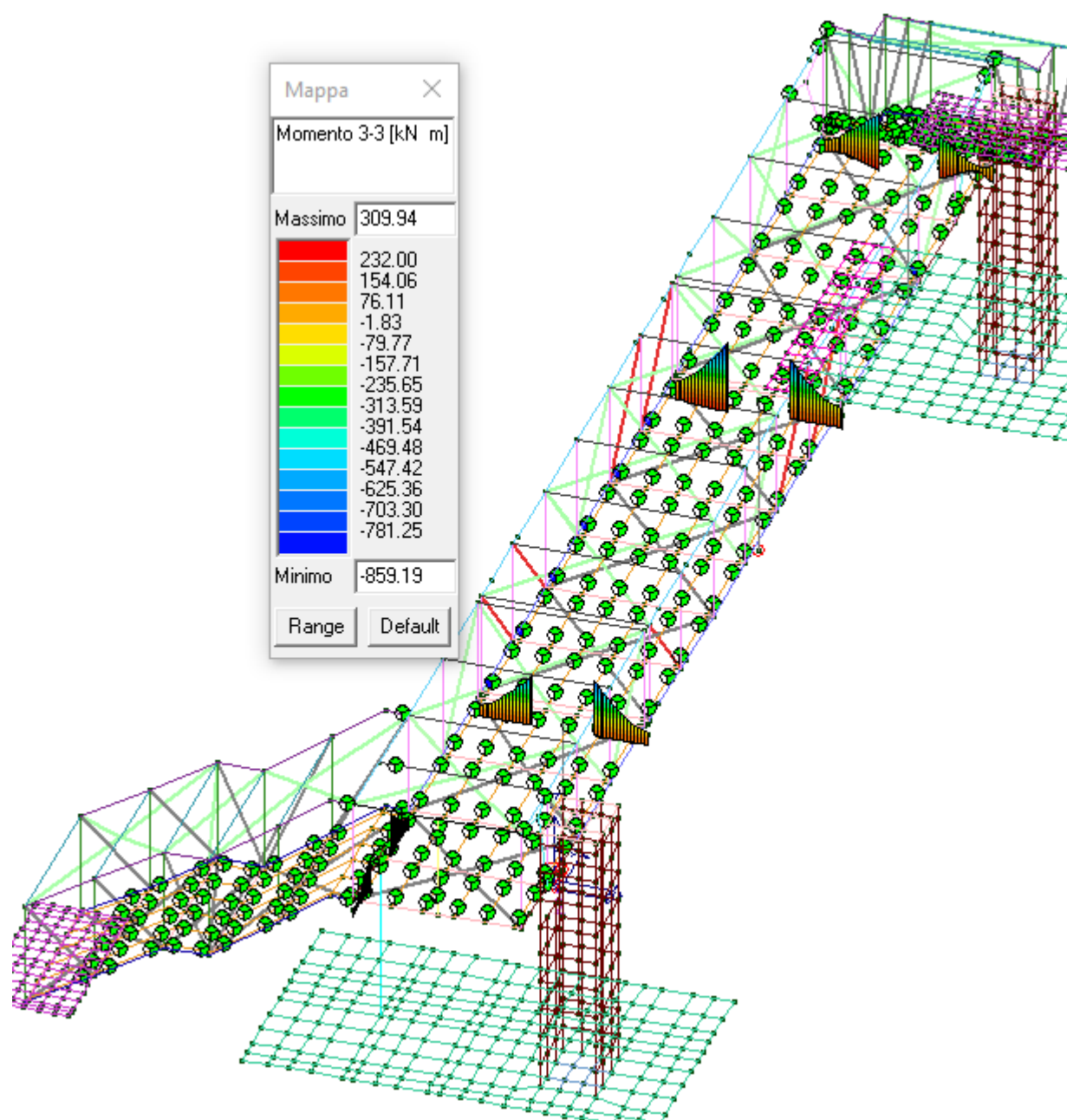




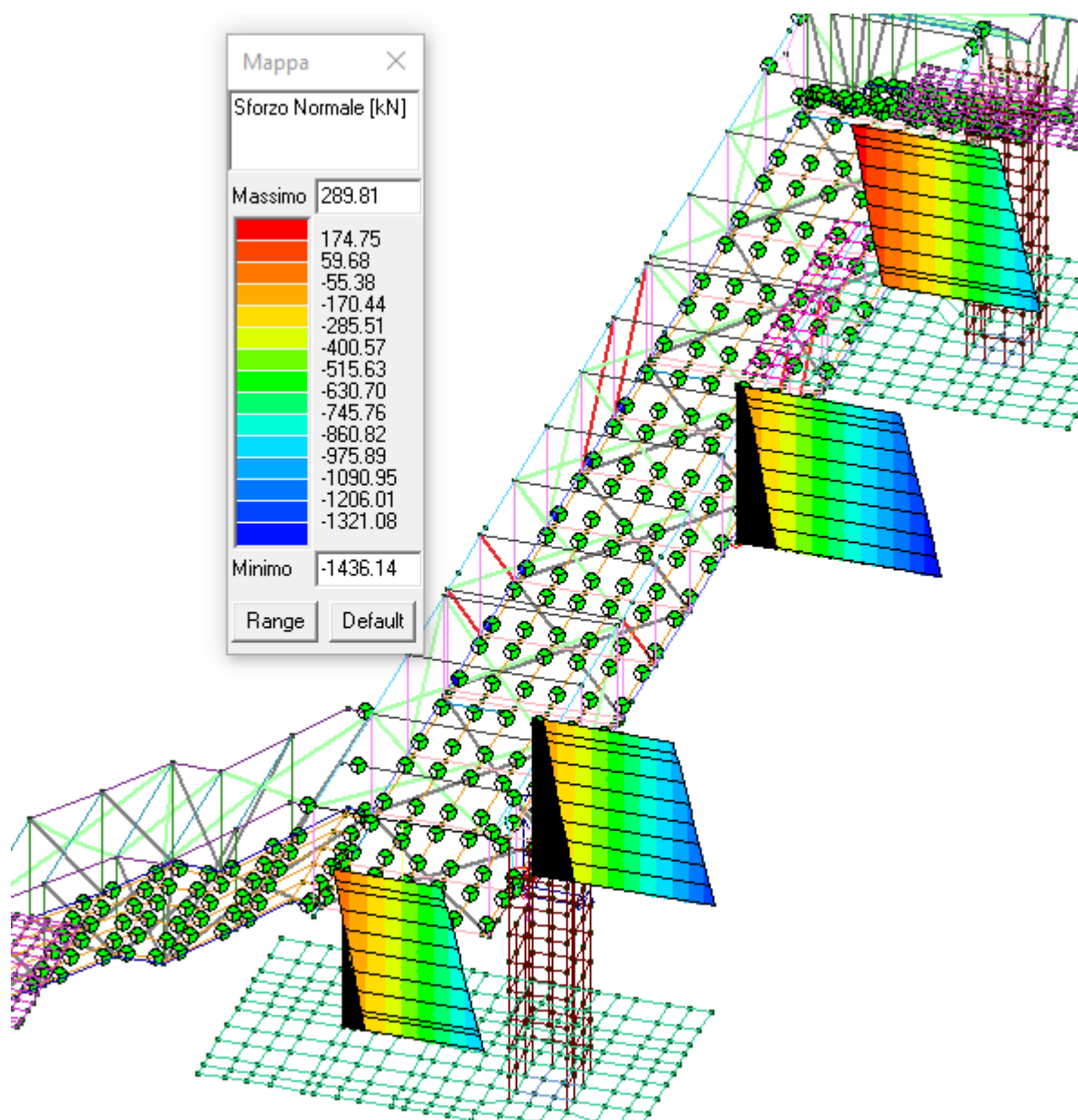
Inviluppo delle sollecitazioni maggiormente significative



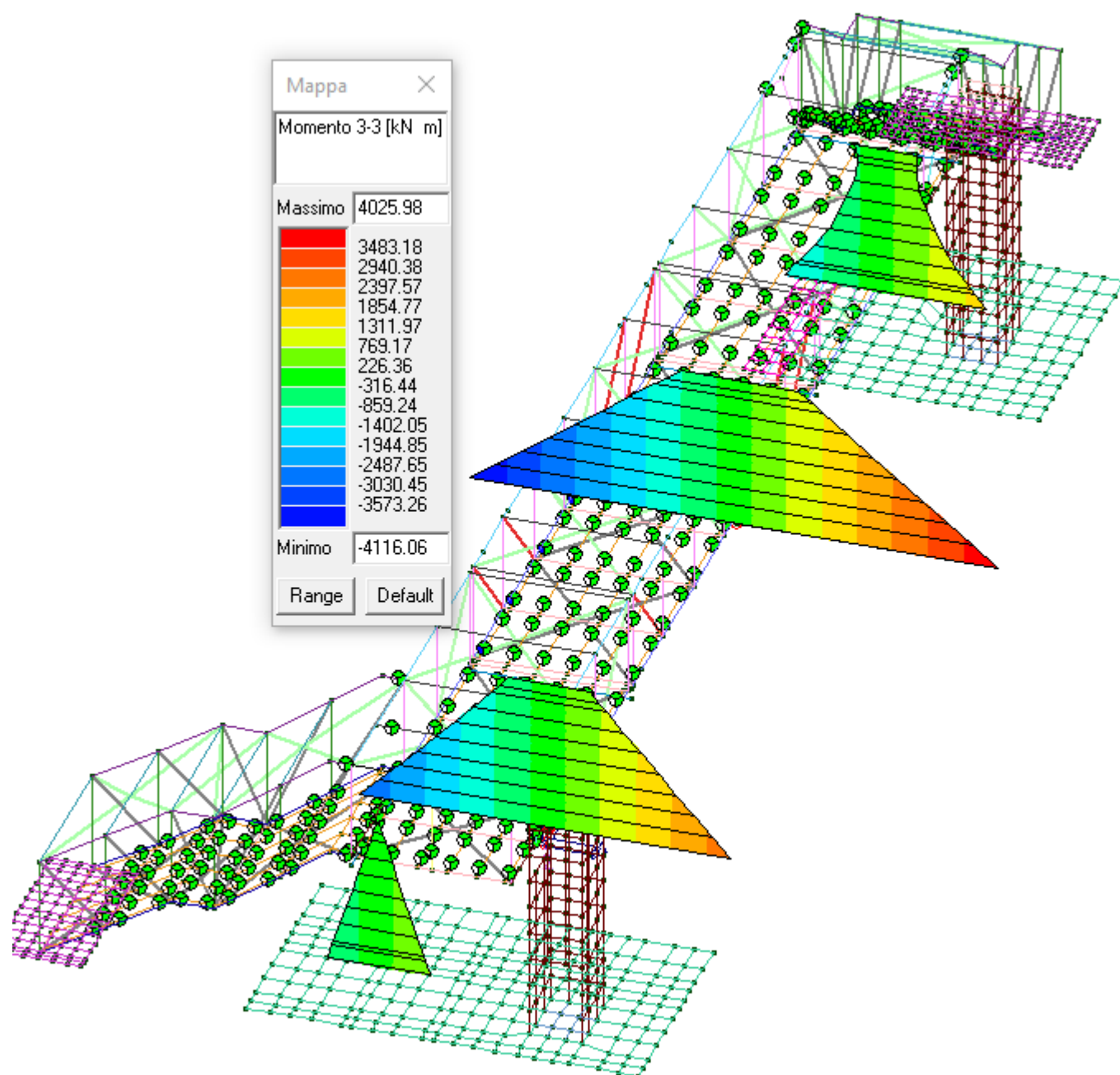
Inviluppo travi in c.a. in elevazione e fondazione– Taglio 2



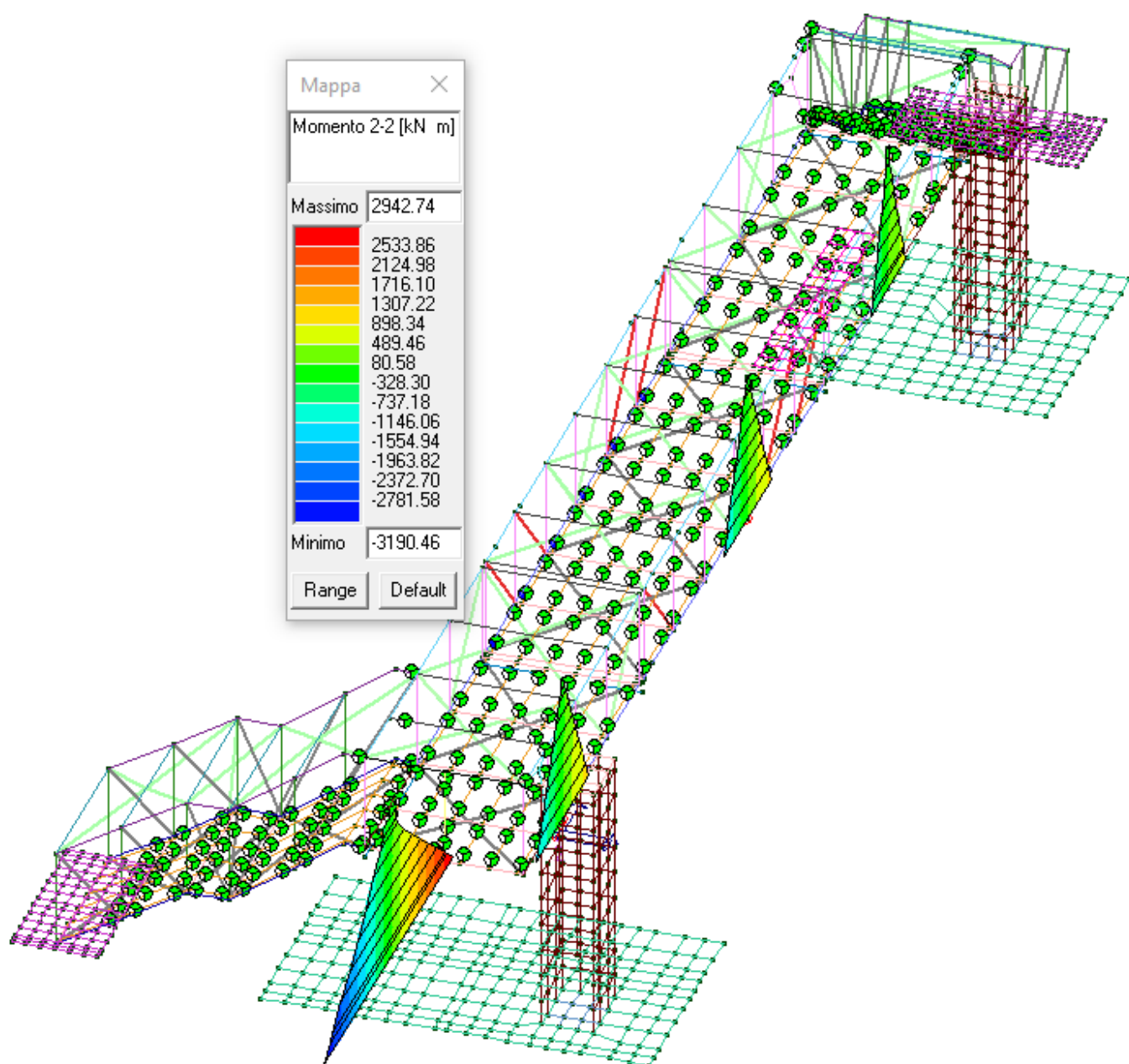
Inviluppo travi in c.a. in elevazione e fondazione– Momento 3-3



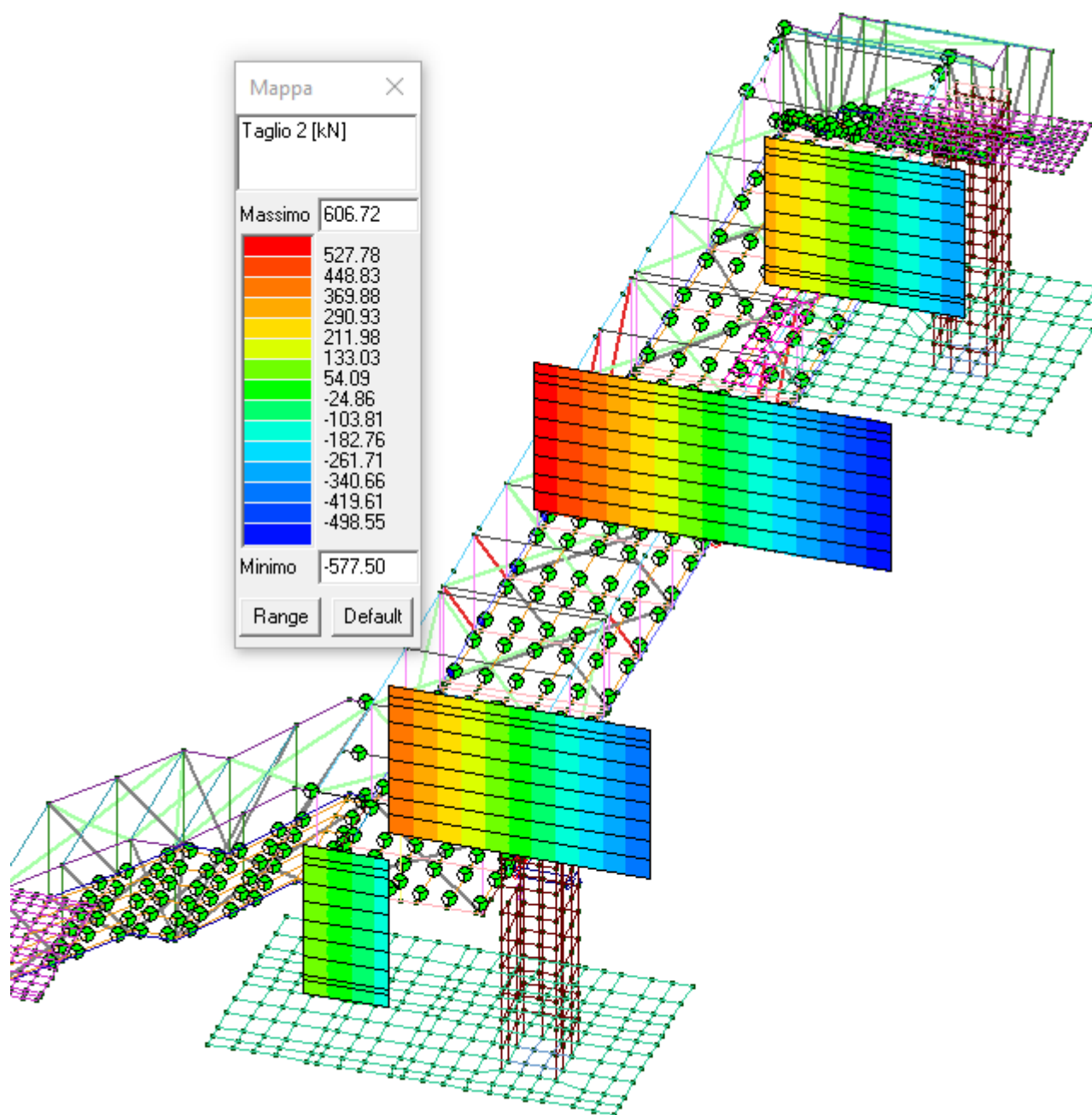
Inviluppo pilastri in c.a. – Sforzo Normale

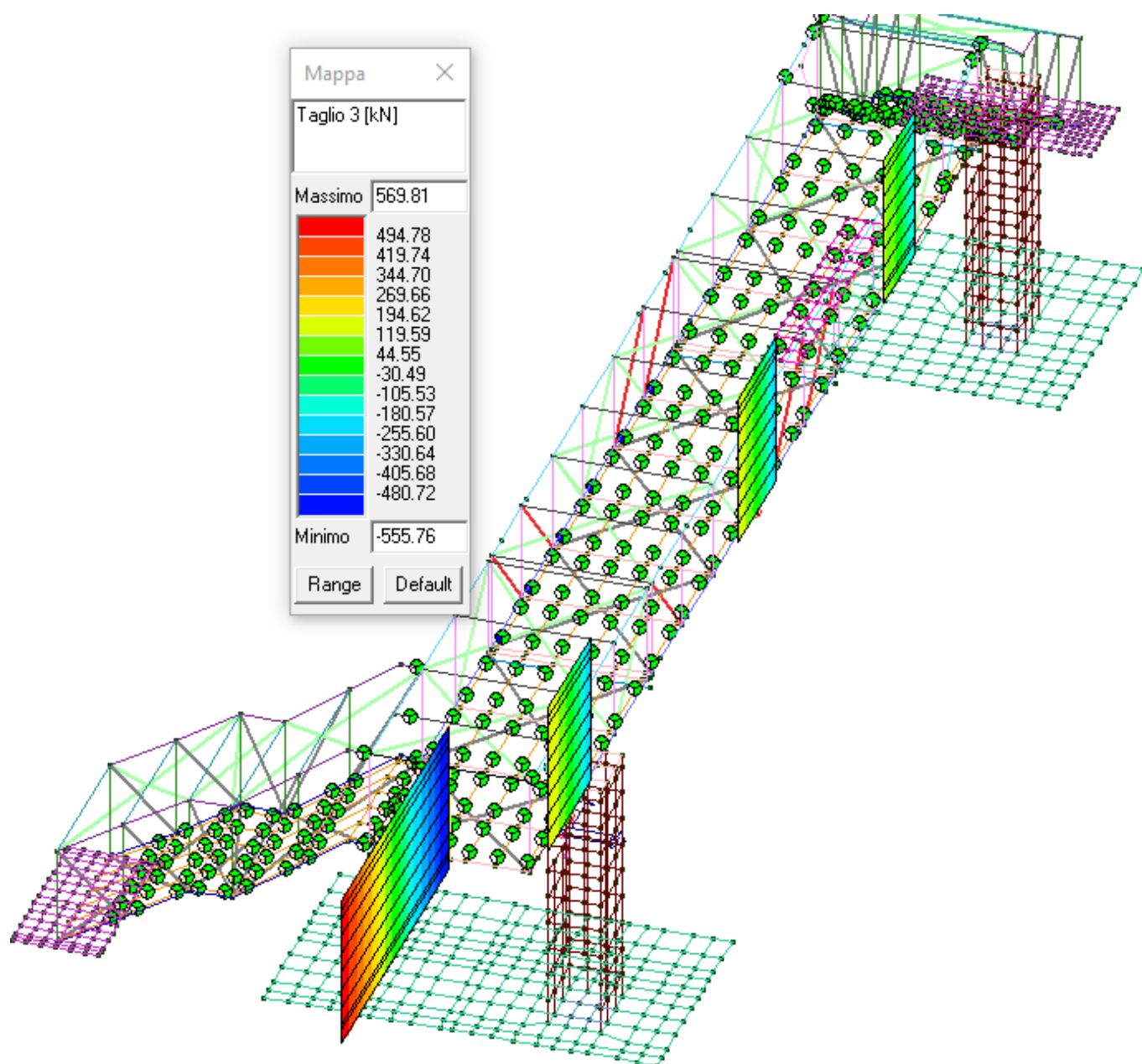


Inviluppo pilastri in c.a. – Momento 3-3

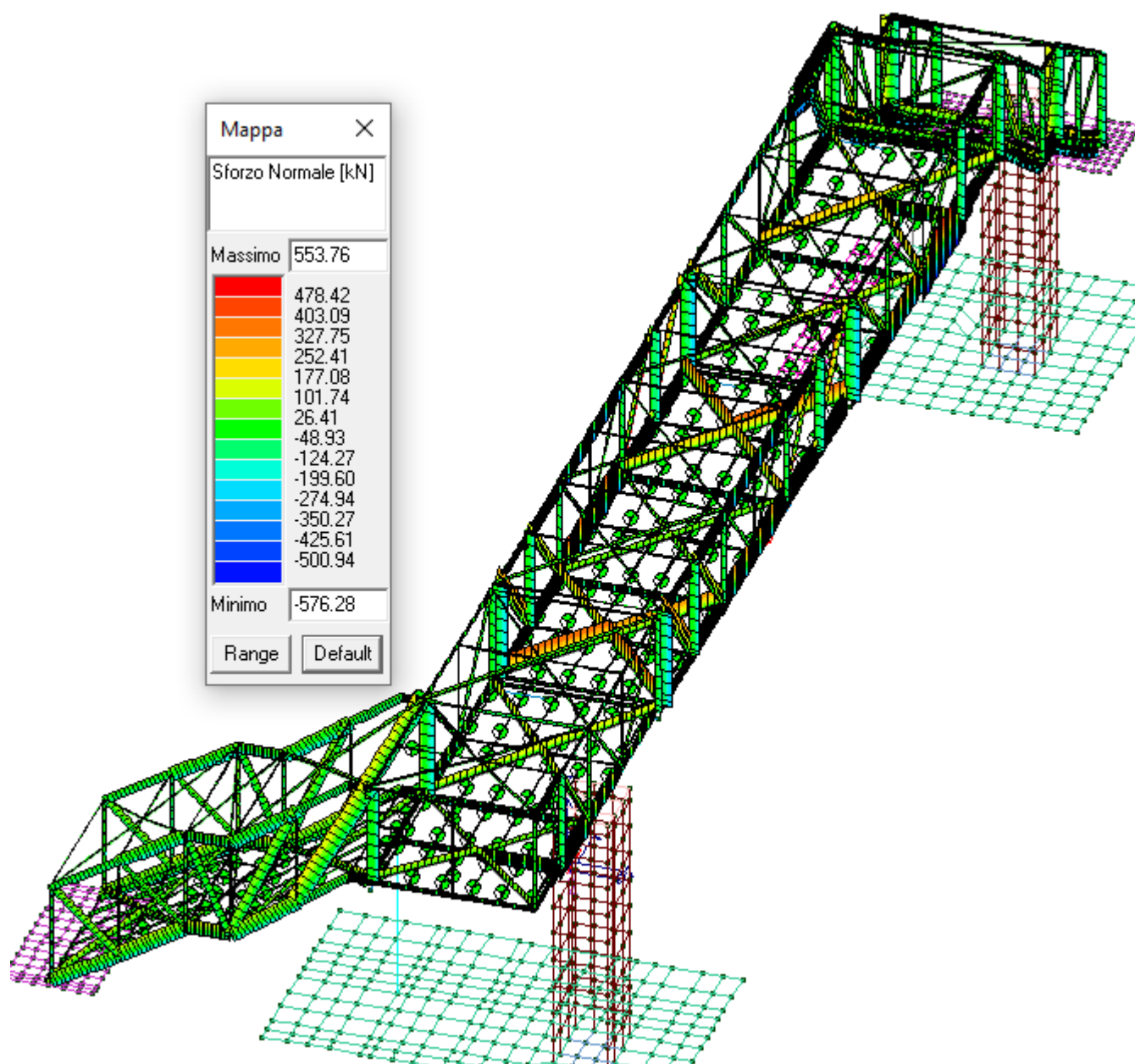


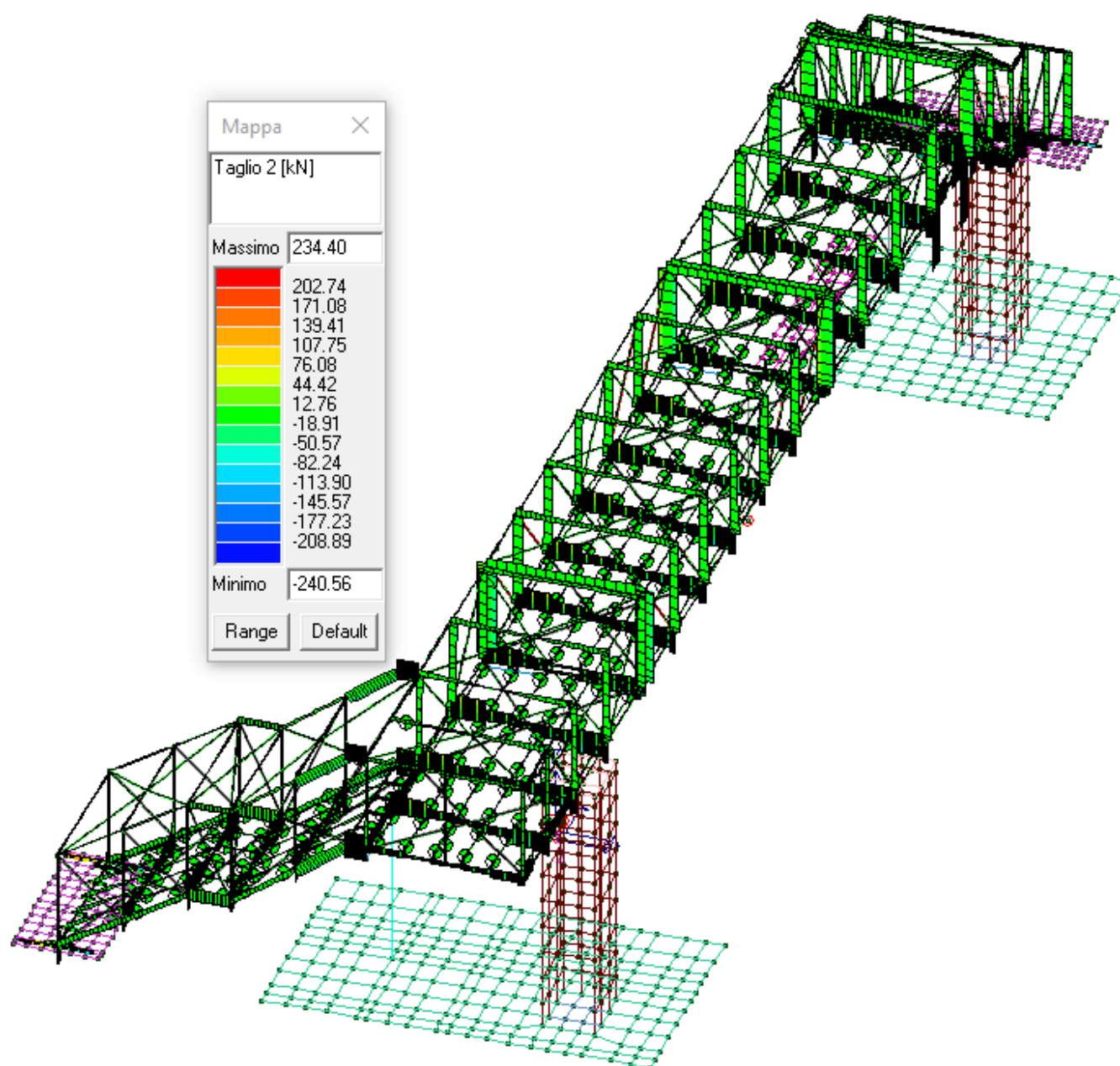
Inviluppo pilastri in c.a. – Momento 2-2

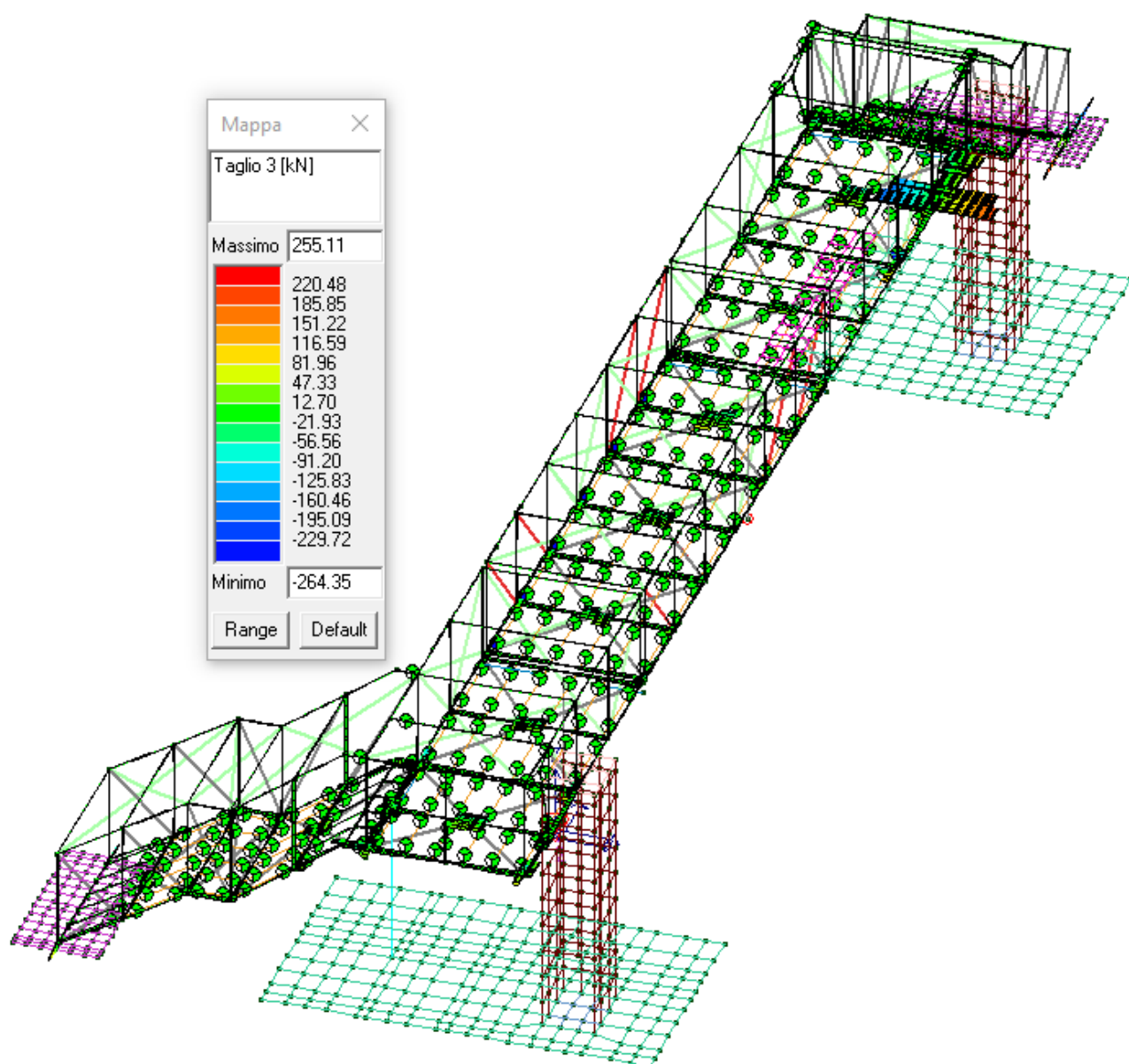


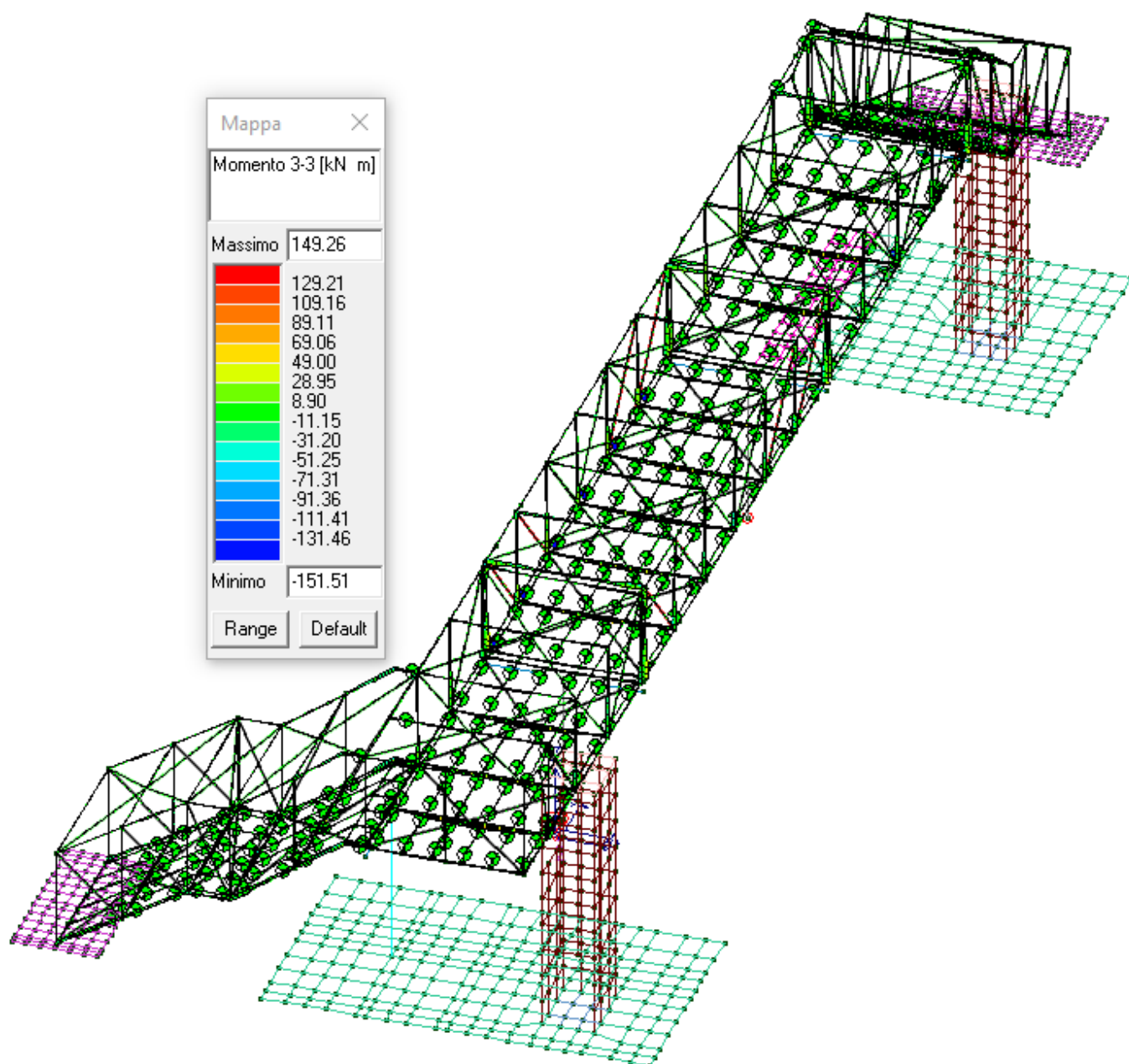


+









Reazioni vincolari

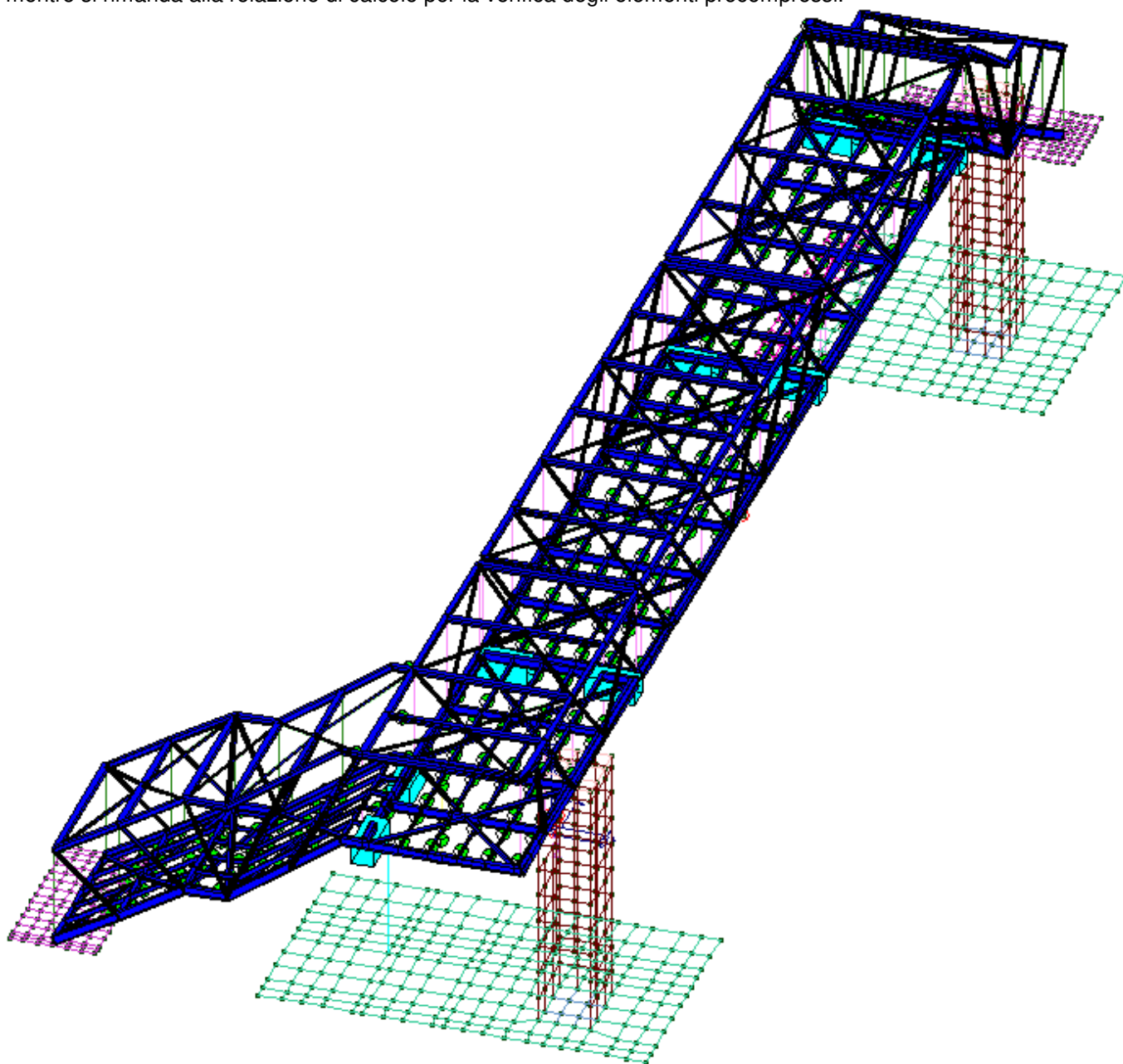
Nel presente modello di calcolo non sono presenti reazioni vincolari in quanto lo stesso è stato modellato completo di fondazioni.

i.3. Verifiche di sicurezza

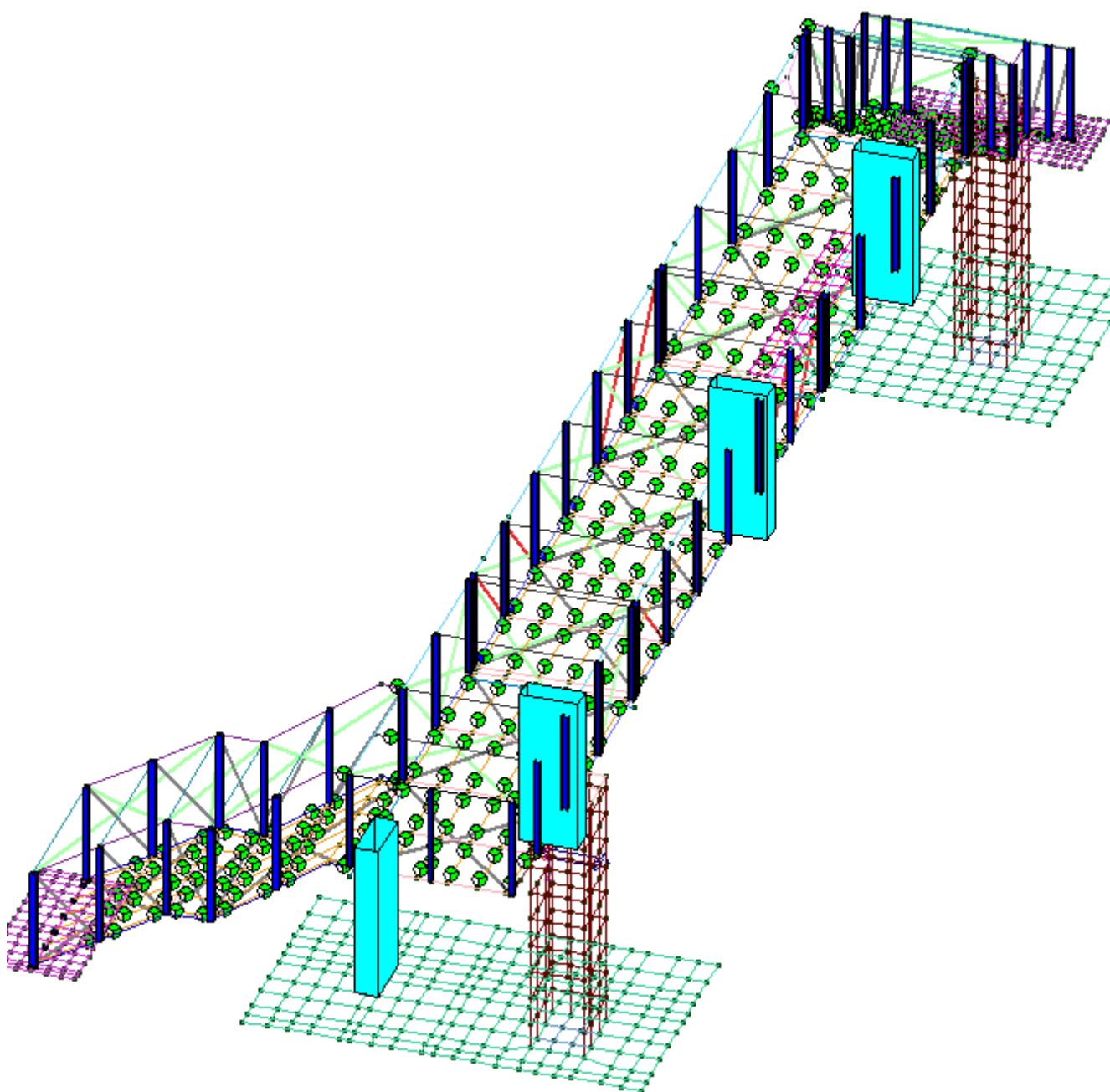
OSSERVAZIONE: Le verifiche di resistenza di tutti i materiali presenti nel progetto sono realizzate considerando gli involuipi delle sollecitazioni, ovvero considerando nello specifico gli involuipi delle sollecitazioni statiche e sismiche. Gli involuipi sono stati indicati nei precedenti capitoli, così come sono state presentate in forma grafica le sollecitazioni in condizioni statiche e sismiche separatamente.

Verifiche Elementi in CIs

di seguito si riportano le verifiche degli elementi in c.a. ad armatura lenta (sia gettati in opera che prefabbricati), mentre si rimanda alla relazione di calcolo per la verifica degli elementi precompressi.



STATO DI PROGETTO TRAVI IN C.A.



STATO DI PROGETTO PILASTRI IN C.A.

Progetto

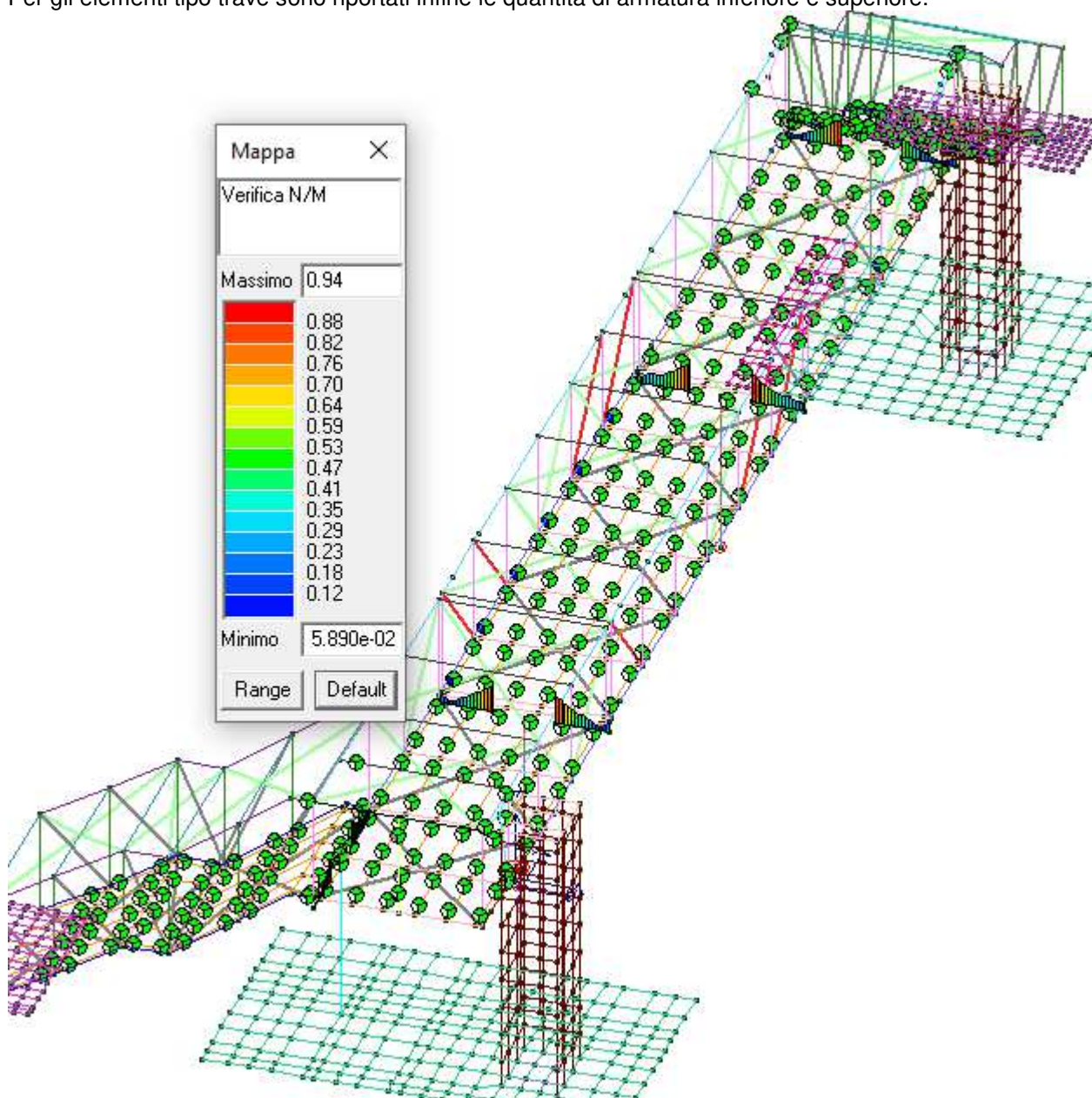
Il programma consente per mezzo di mappe, diagrammi e tabelle, l'esauritivo controllo dello stato di progetto della struttura secondo i parametri di verifica esplicitati in relazione di calcolo e riportati nel seguito in estrema sintesi in calce ai principali risultati in forma grafica:

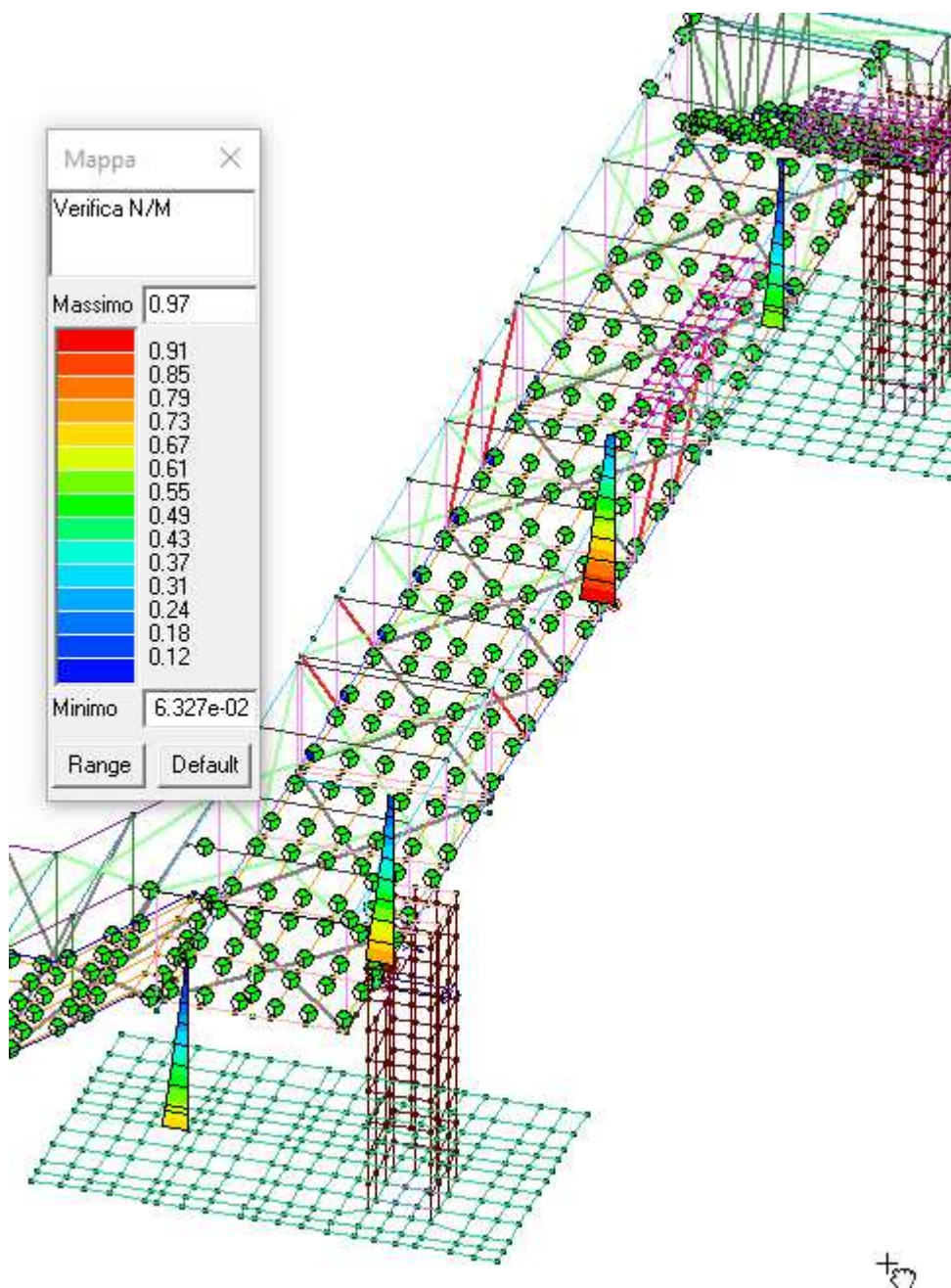
Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite (**S.L.**) vengono riportati: il rapporto x/d , le verifiche per sollecitazioni proporzionali e la verifica per compressione media con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

Nel caso in cui la struttura abbia comportamento dissipativo e sia prevista la progettazione con il criterio della gerarchia delle resistenze (**G.R.**) vengono riportate le verifiche di sovrarresistenza e del nodo.

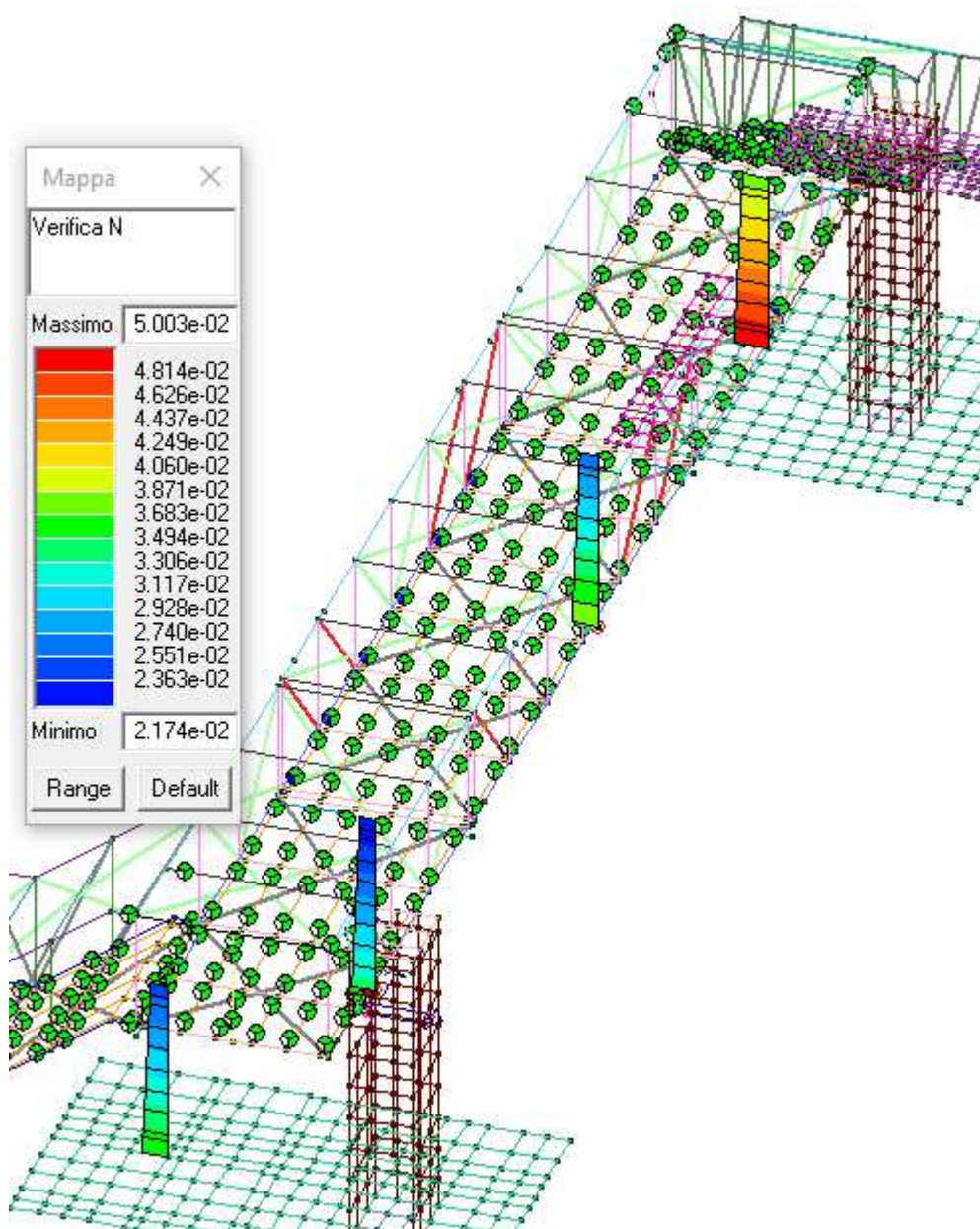
Per gli elementi tipo pilastro sono riportati numero e diametro dei ferri di vertice, numero e diametro di ferri disposti lungo i lati L1 (paralleli alla base della sezione) e lungo i lati L2 (paralleli all'altezza della sezione).

Per gli elementi tipo trave sono riportati infine le quantità di armatura inferiore e superiore.

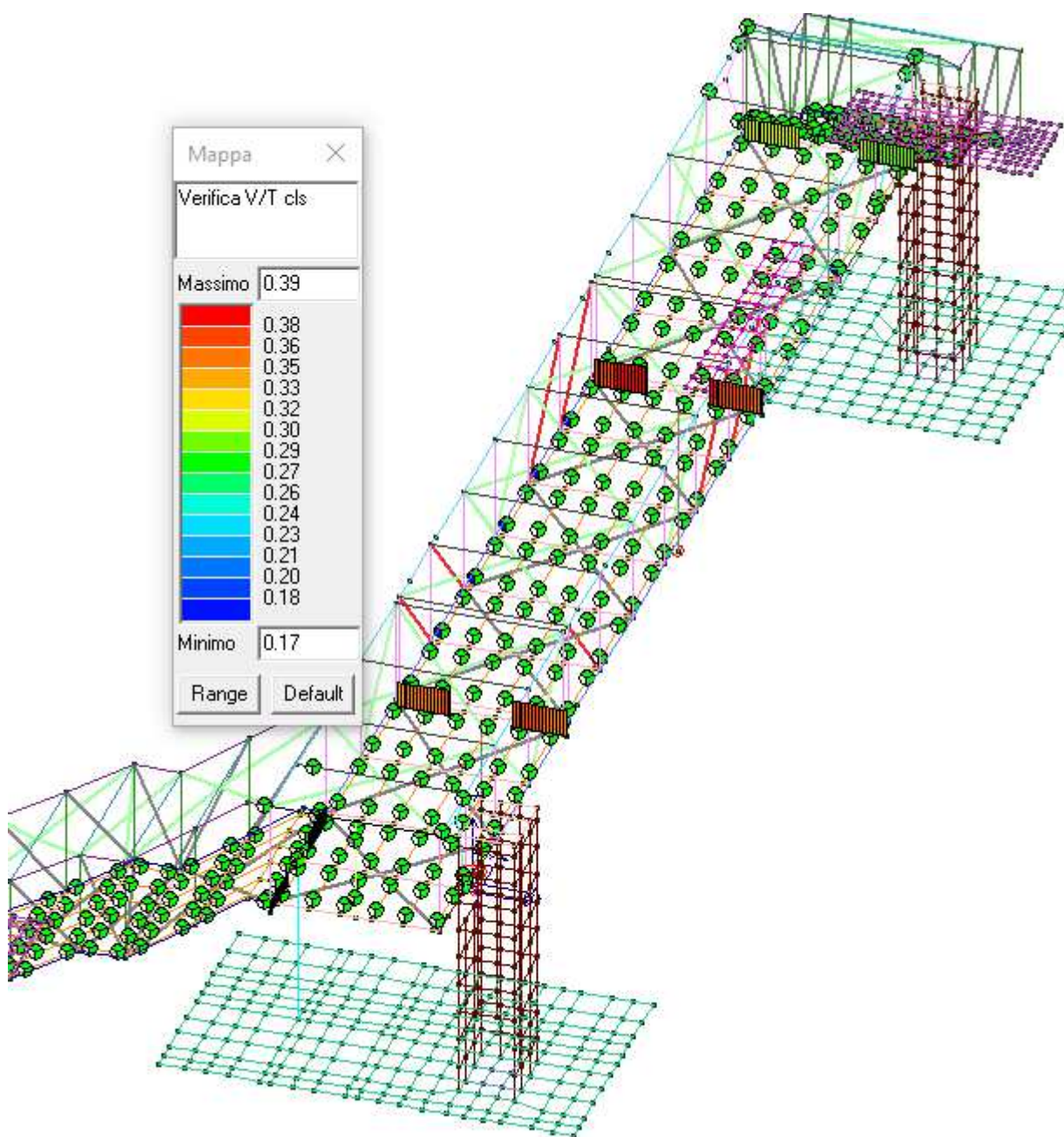


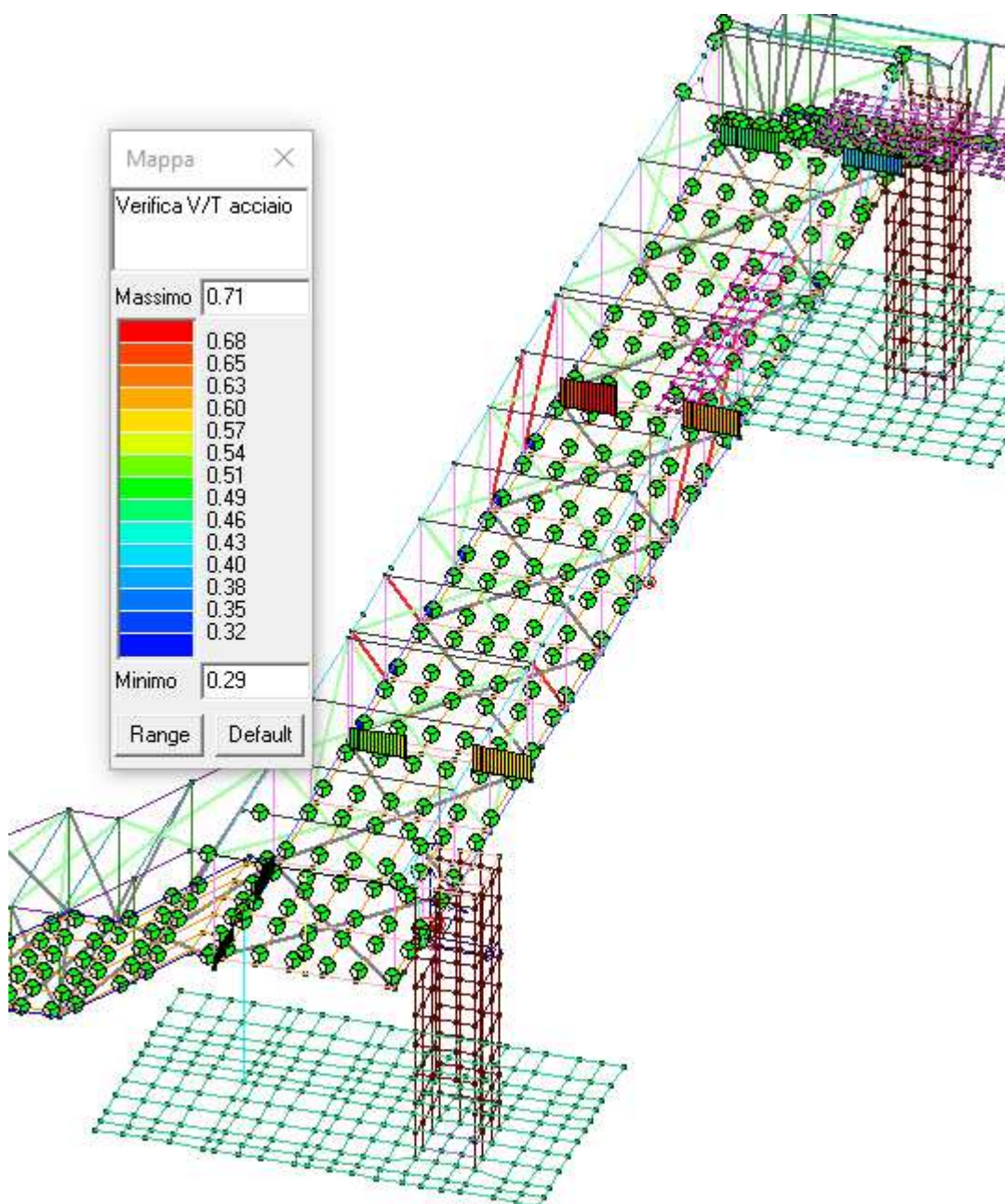


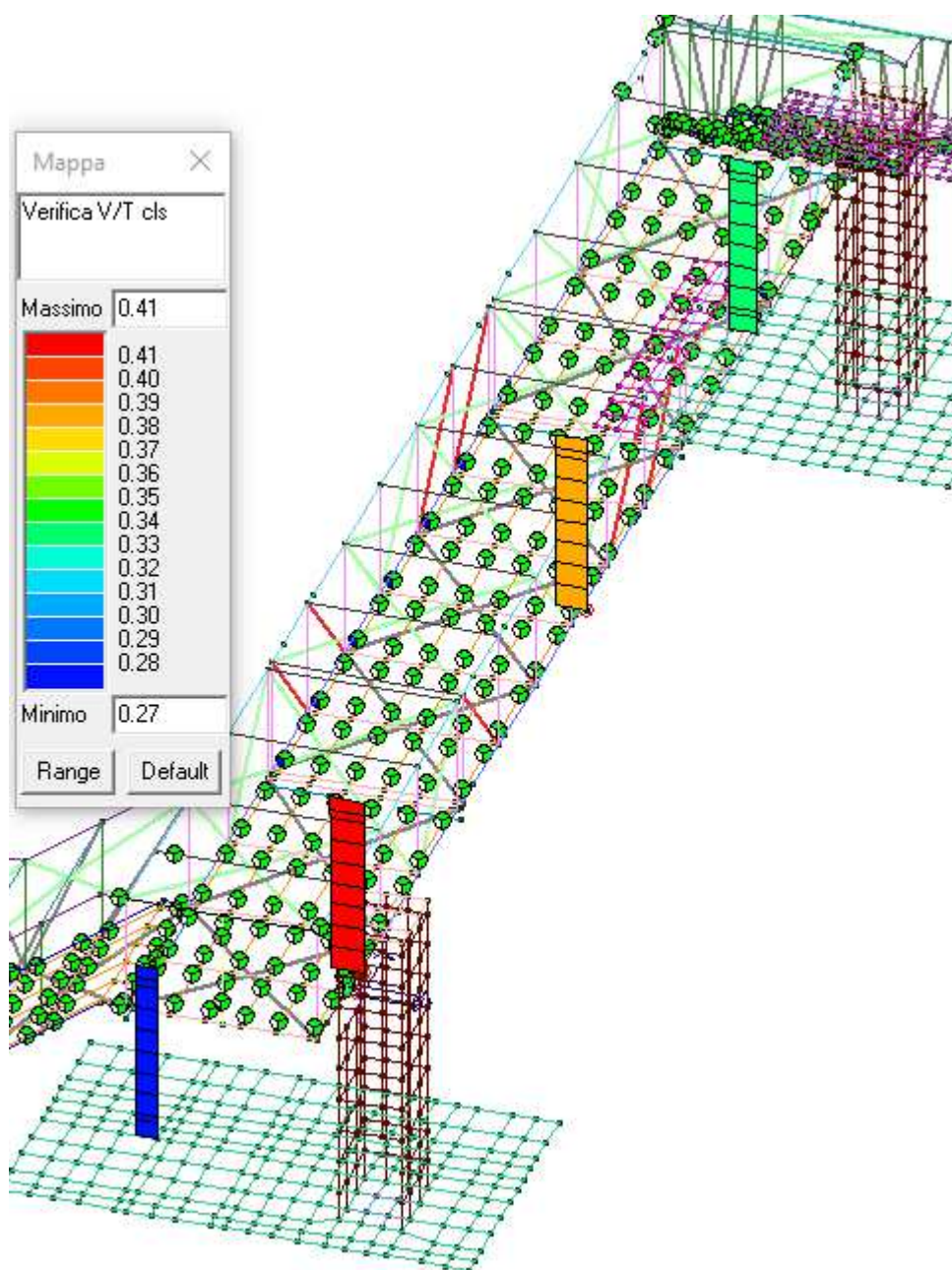
Visualizzazione, mediante mappa di colore, dei valori massimi del rapporto S_d/S_u con sollecitazioni ultime proporzionali; il valore del rapporto deve essere minore o uguale a 1 per verifica positiva (S_d = sollecitazione di progetto, S_u = sollecitazione ultima)

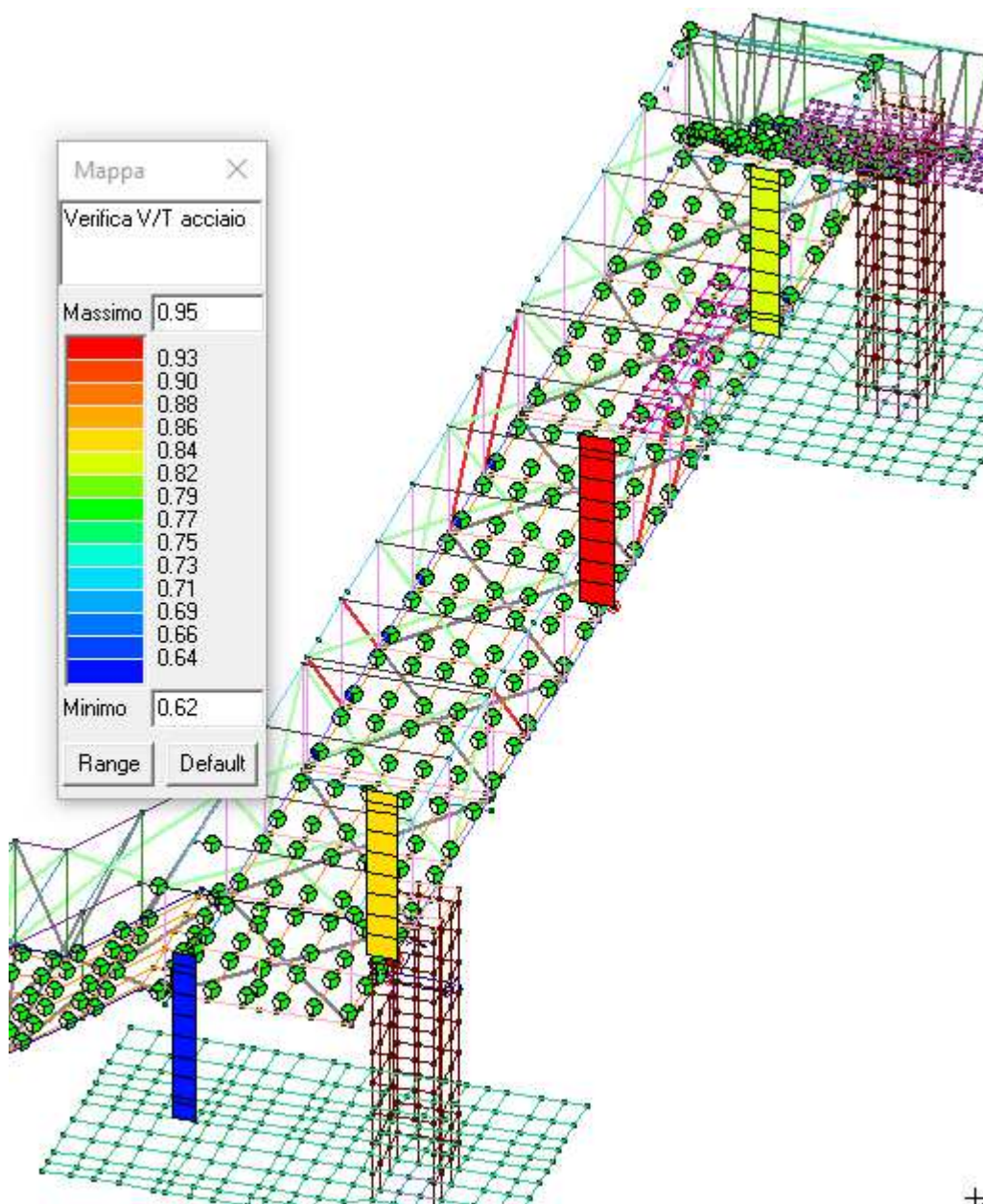


Visualizzazione, mediante mappa di colore, dei valori massimi del rapporto N_d/N_u , dove N_u viene ottenuto con riduzione del 25% di f_{cd} ; il valore del rapporto deve essere minore o uguale a 1 per verifica positiva (N_d = sollecitazione normale di progetto, N_u = sollecitazione normale ultima)



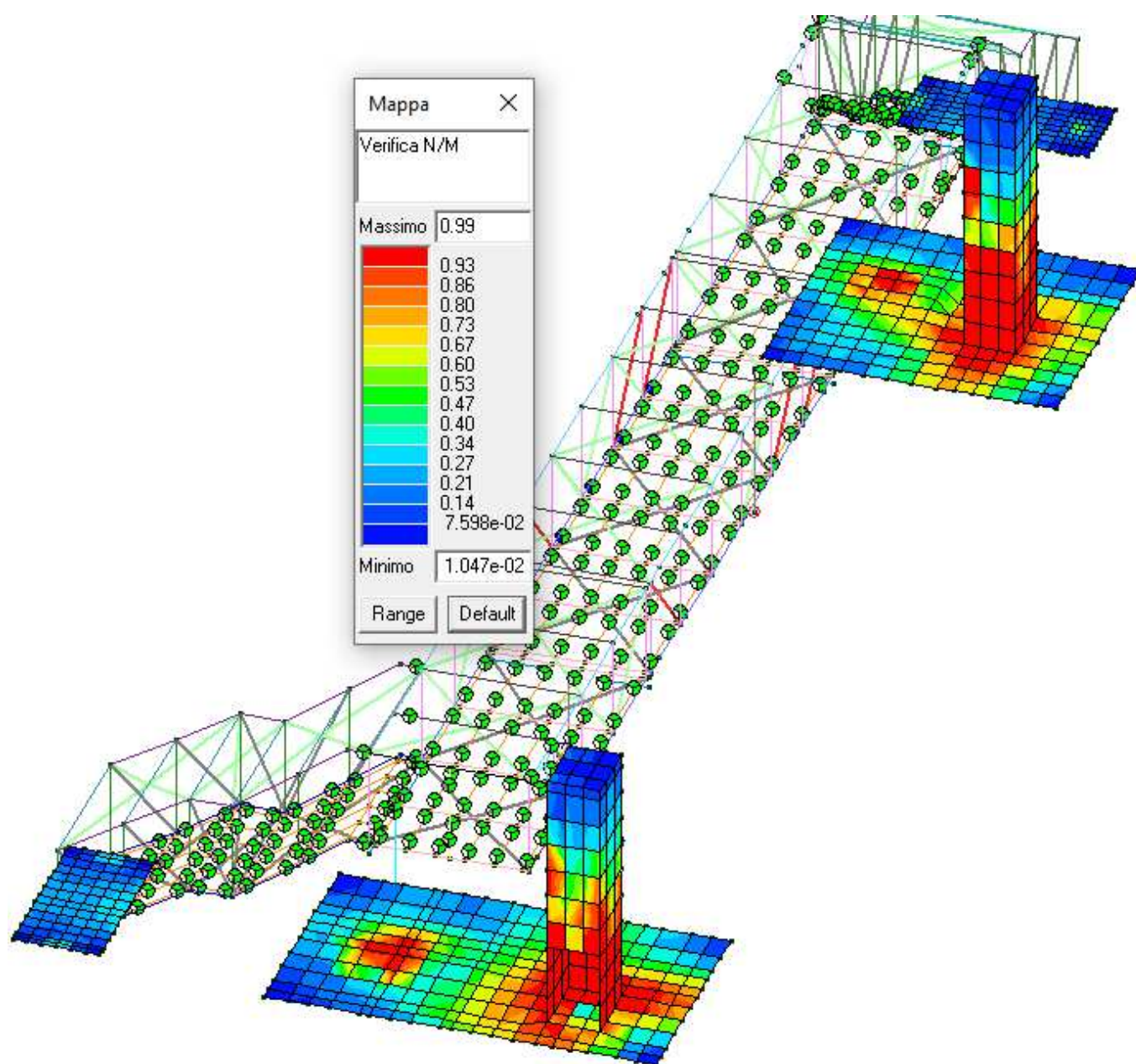


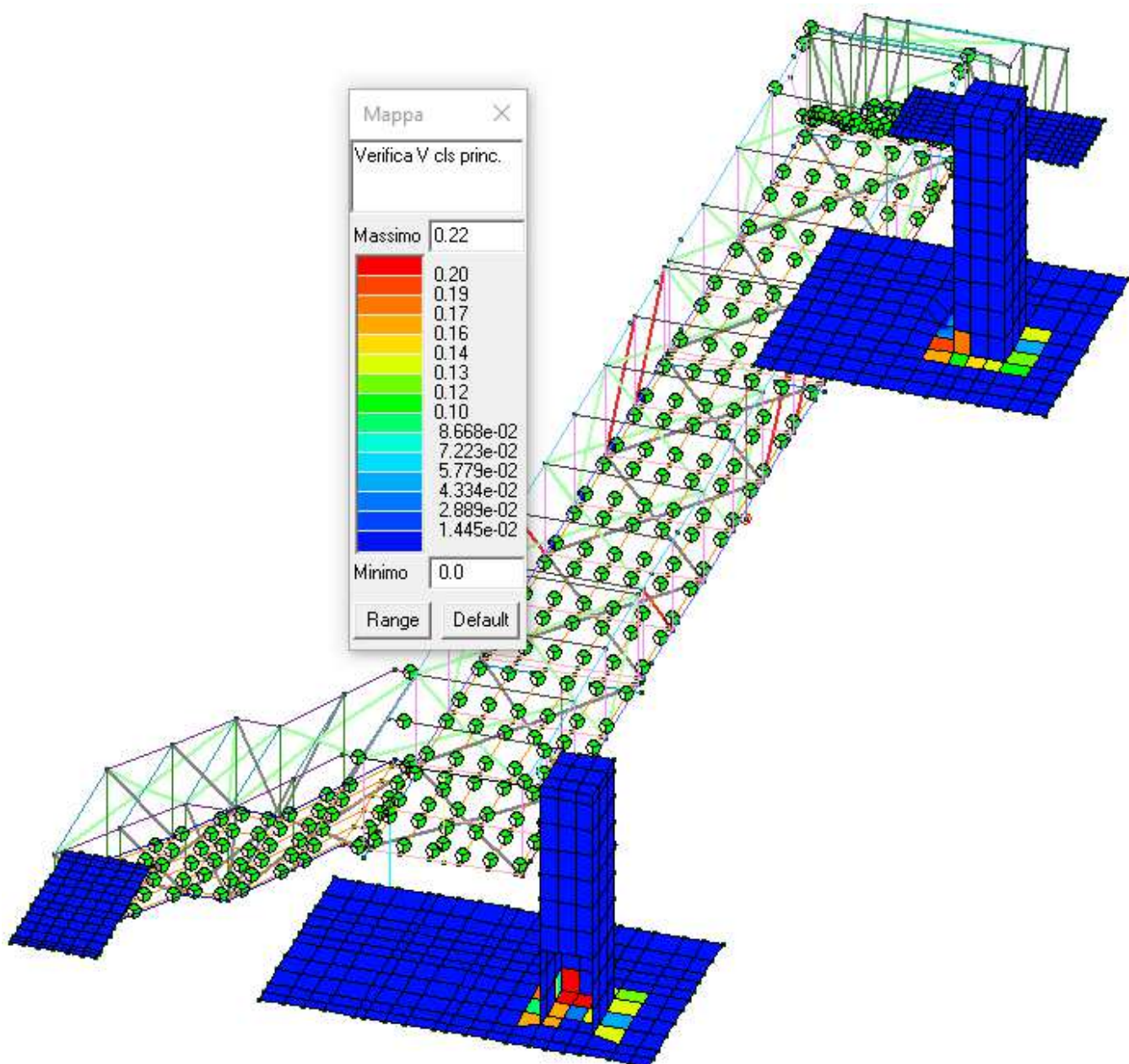


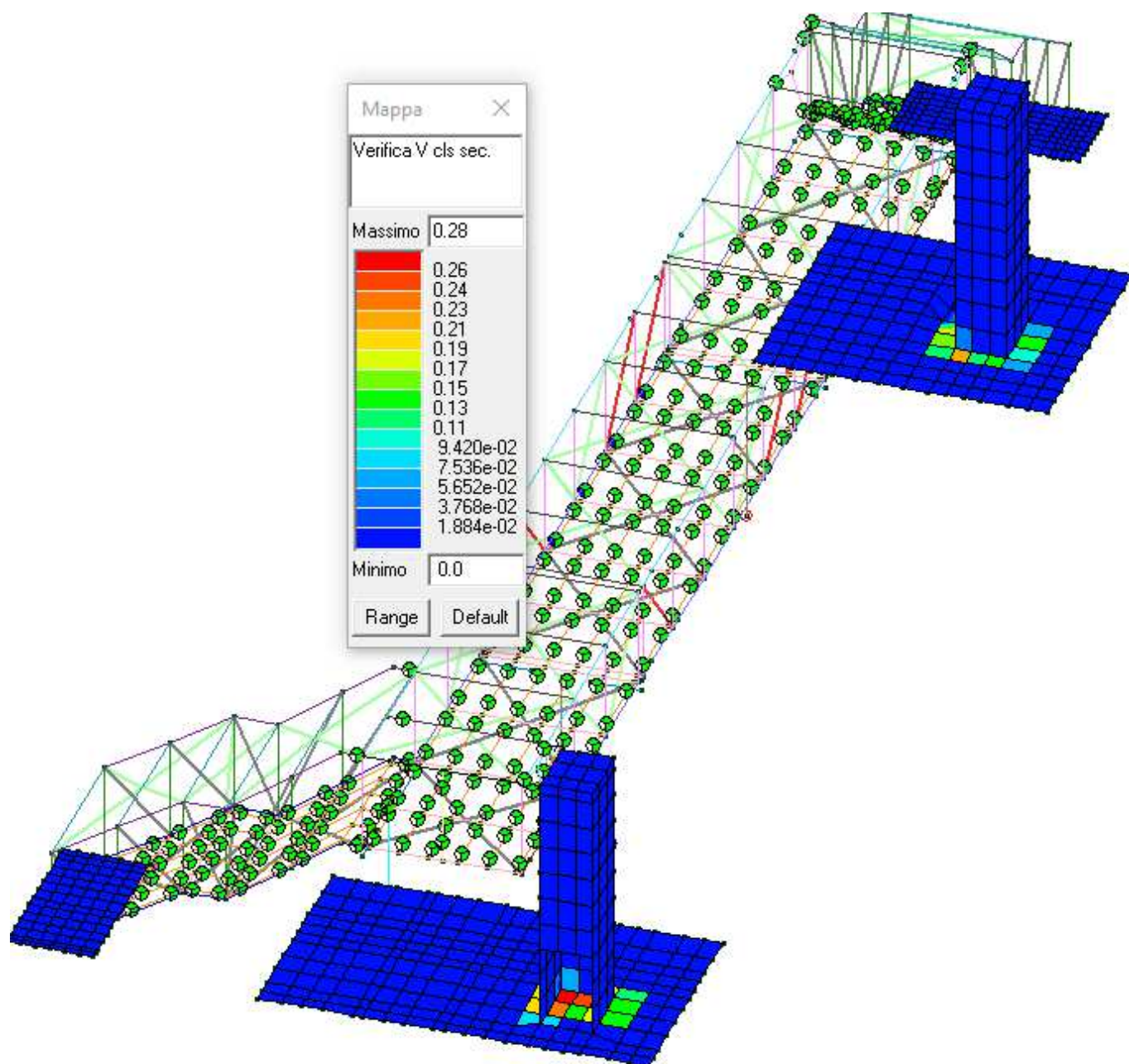


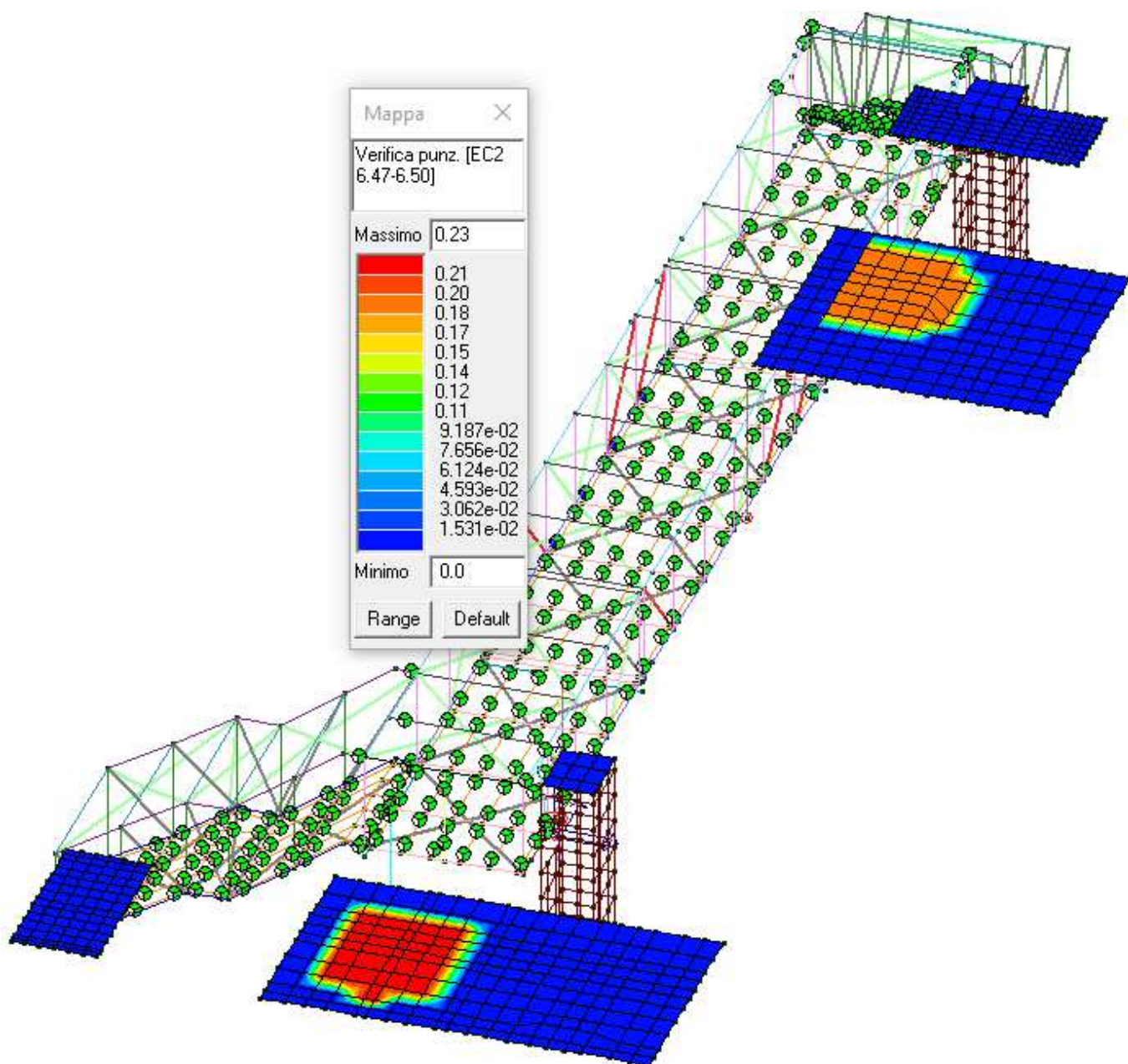
Visualizzazione, mediante mappa di colore, dei valori massimi del rapporto S_d/S_u con sollecitazioni taglianti e torcenti proporzionali; il valore del rapporto deve essere minore o uguale a 1 per verifica positiva (S_d = sollecitazione di progetto, S_u = sollecitazione ultima)

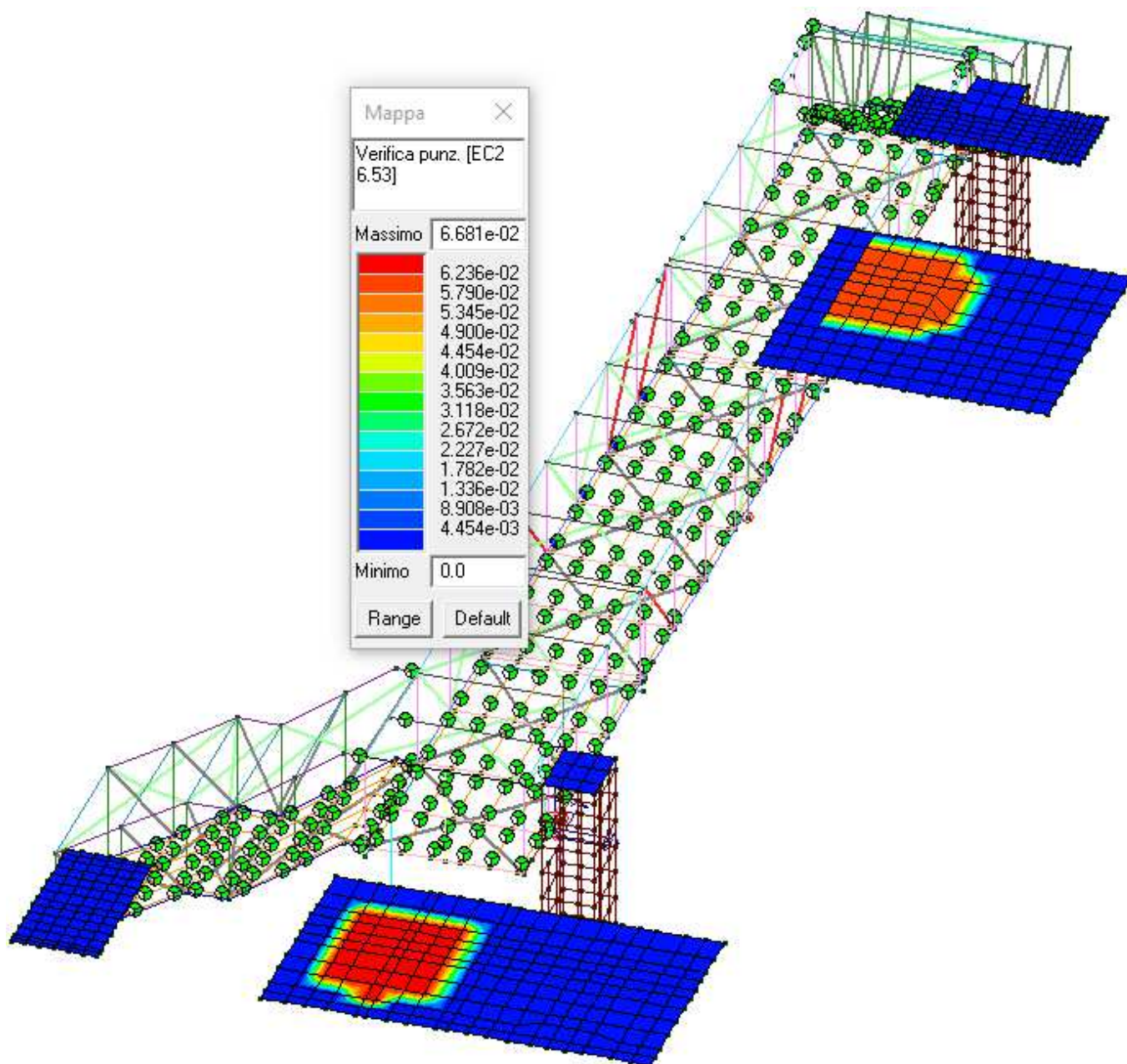
Verifica Setti e piastre in c.a.

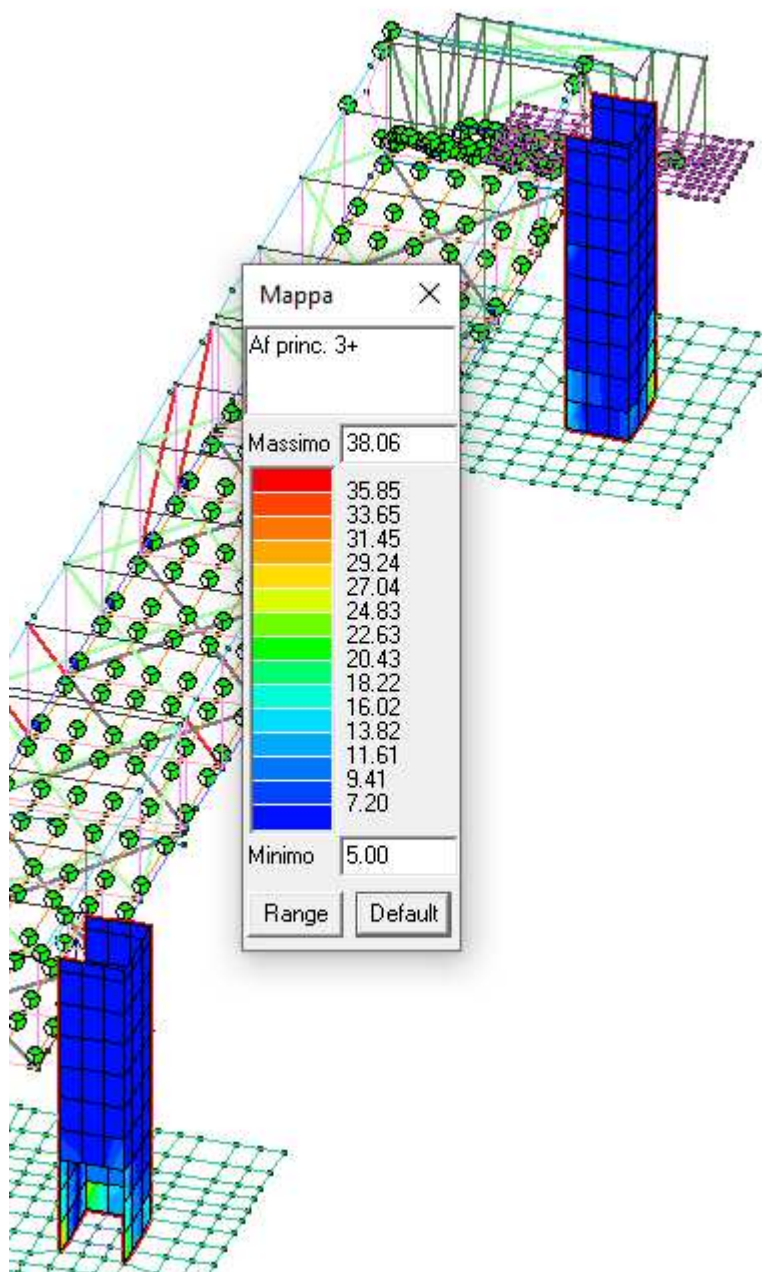


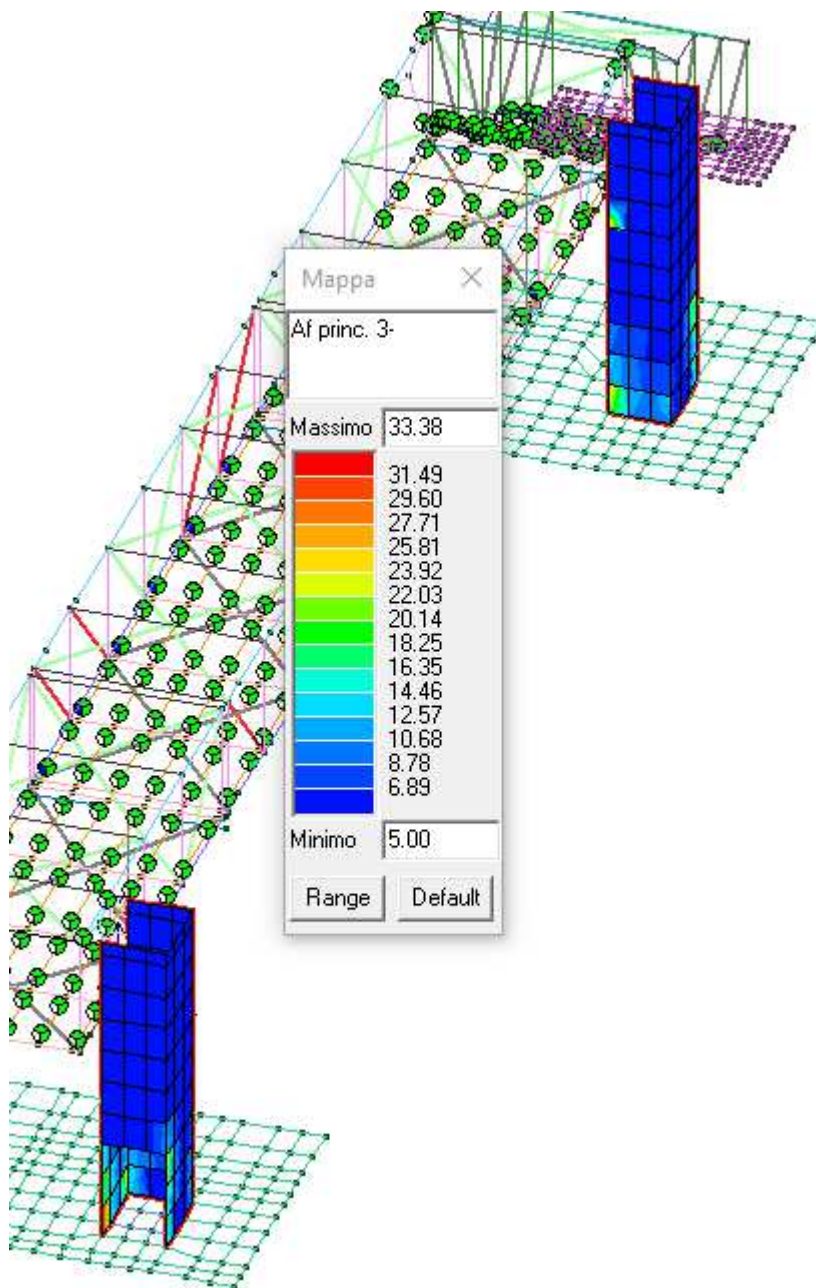


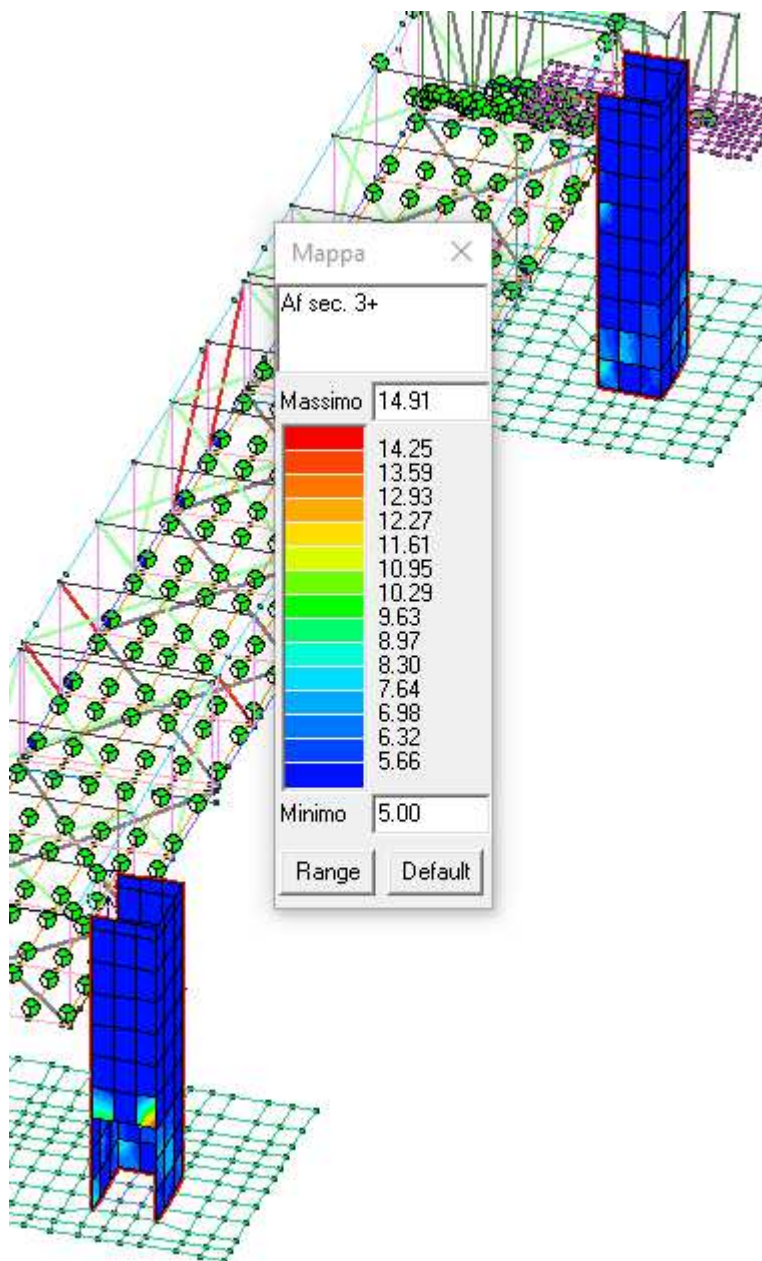


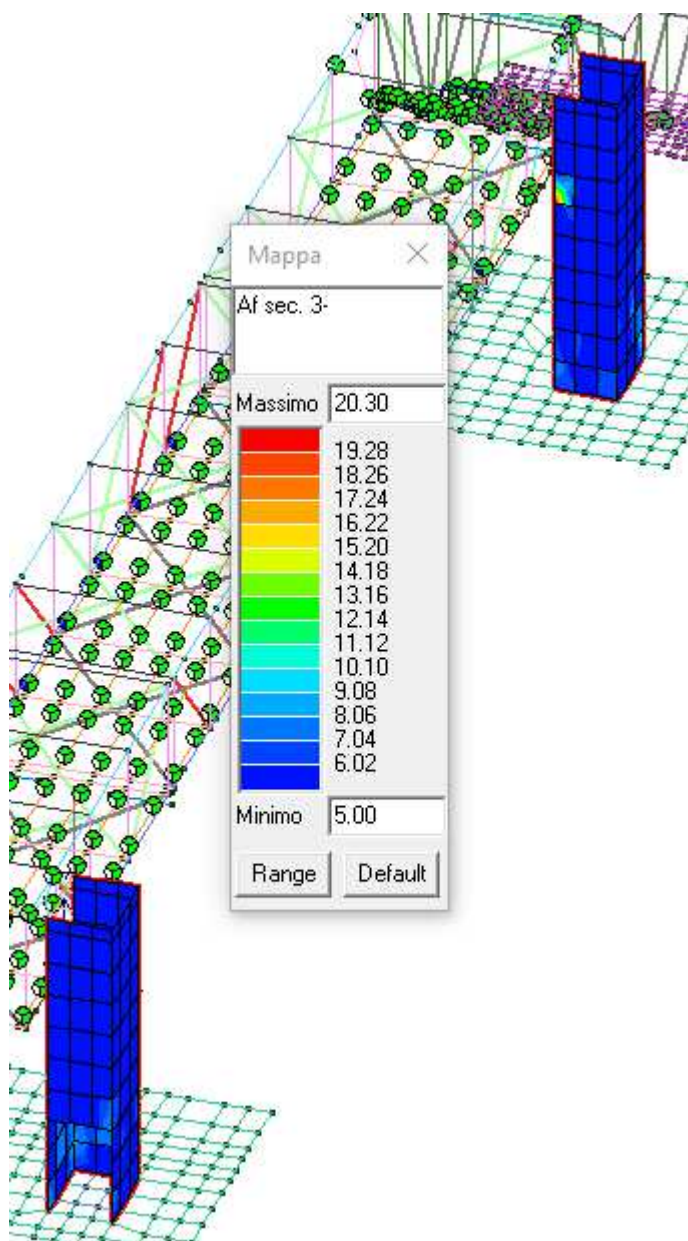


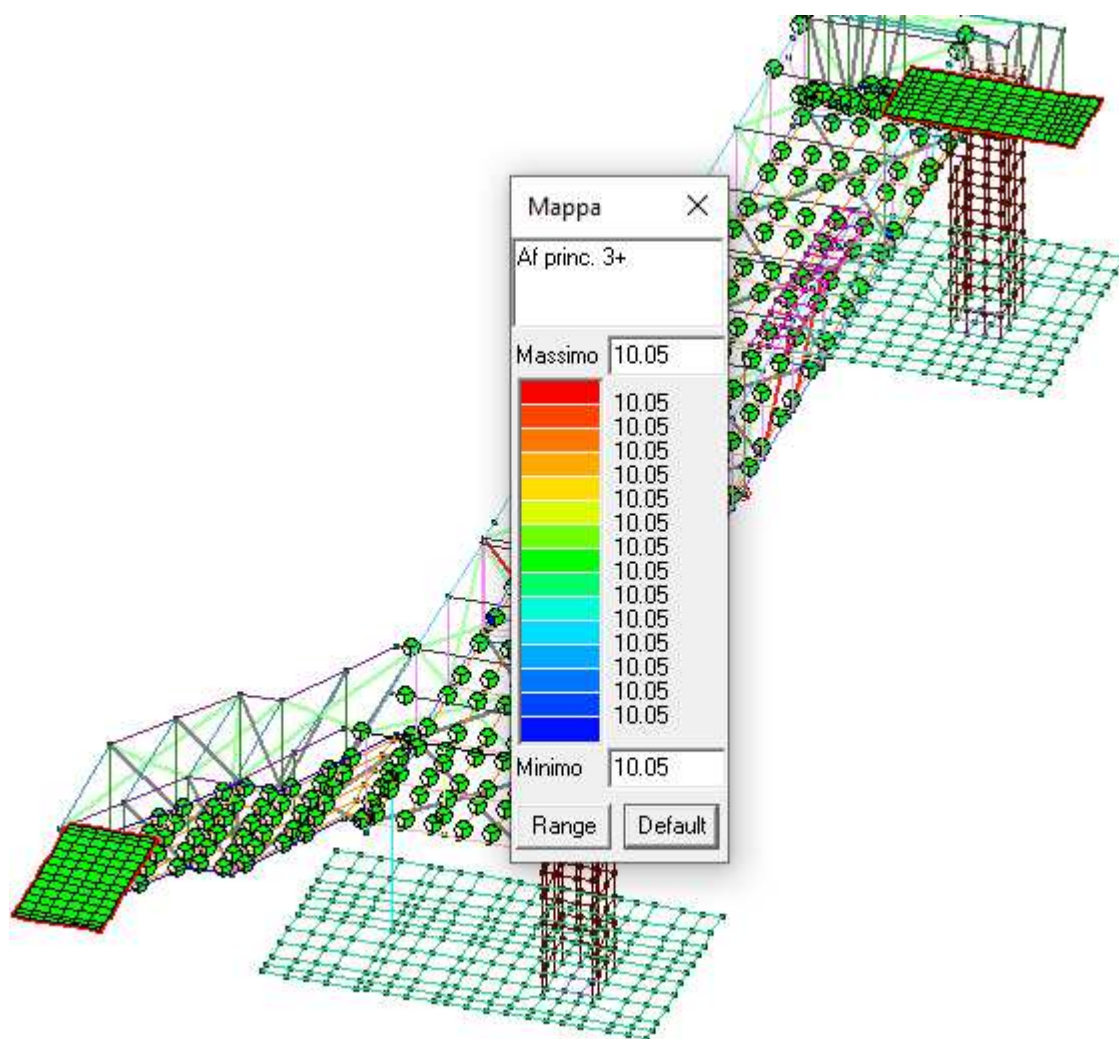


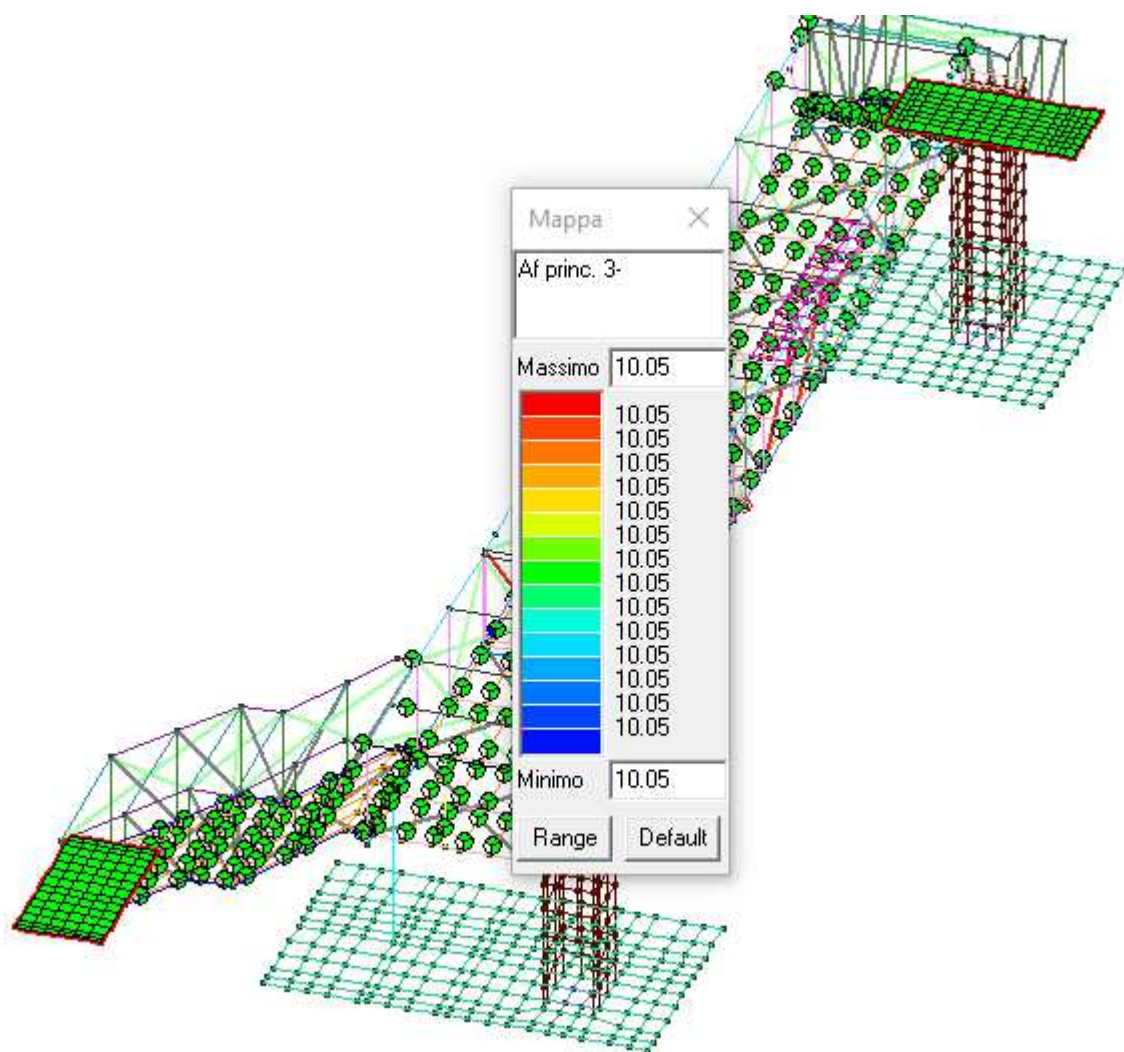


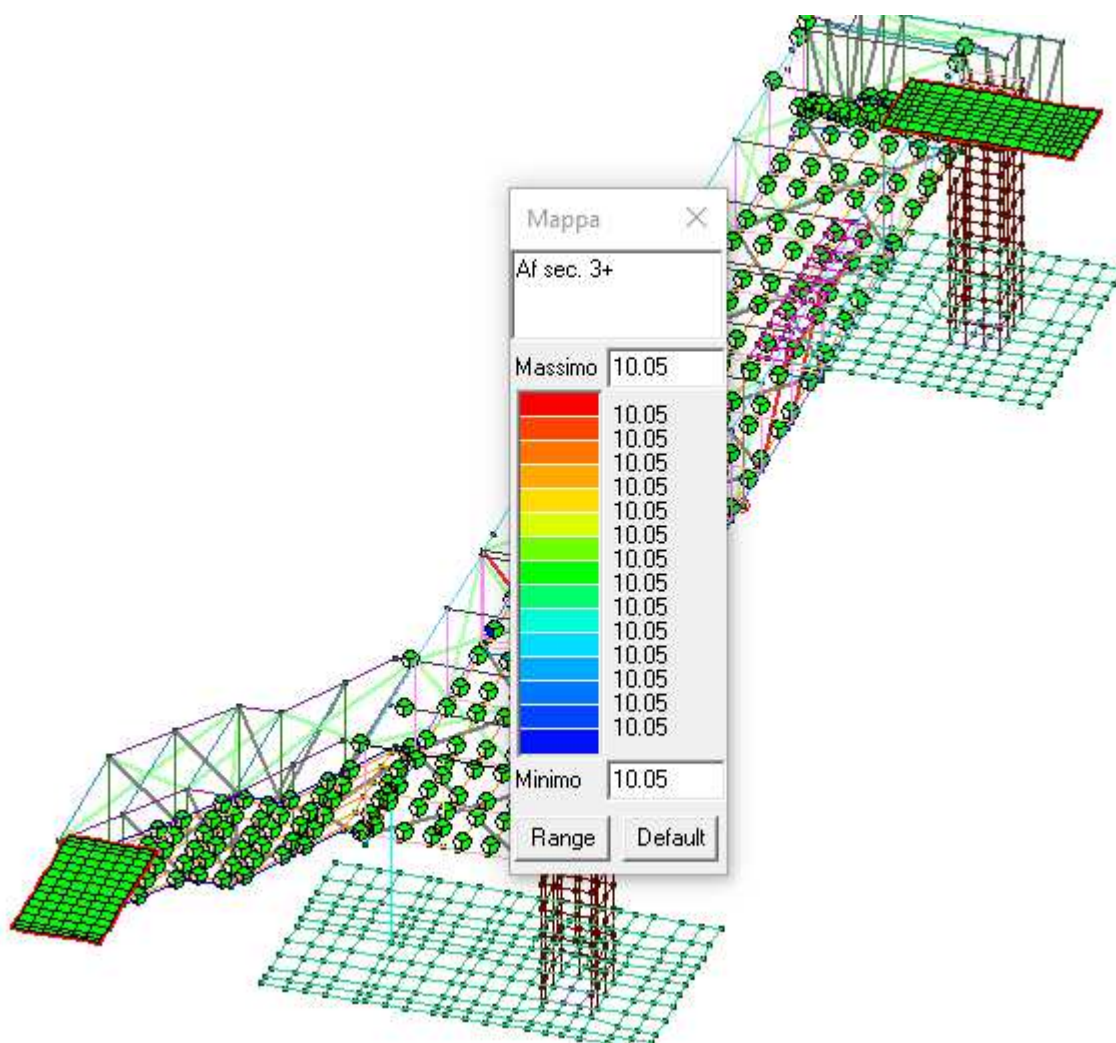






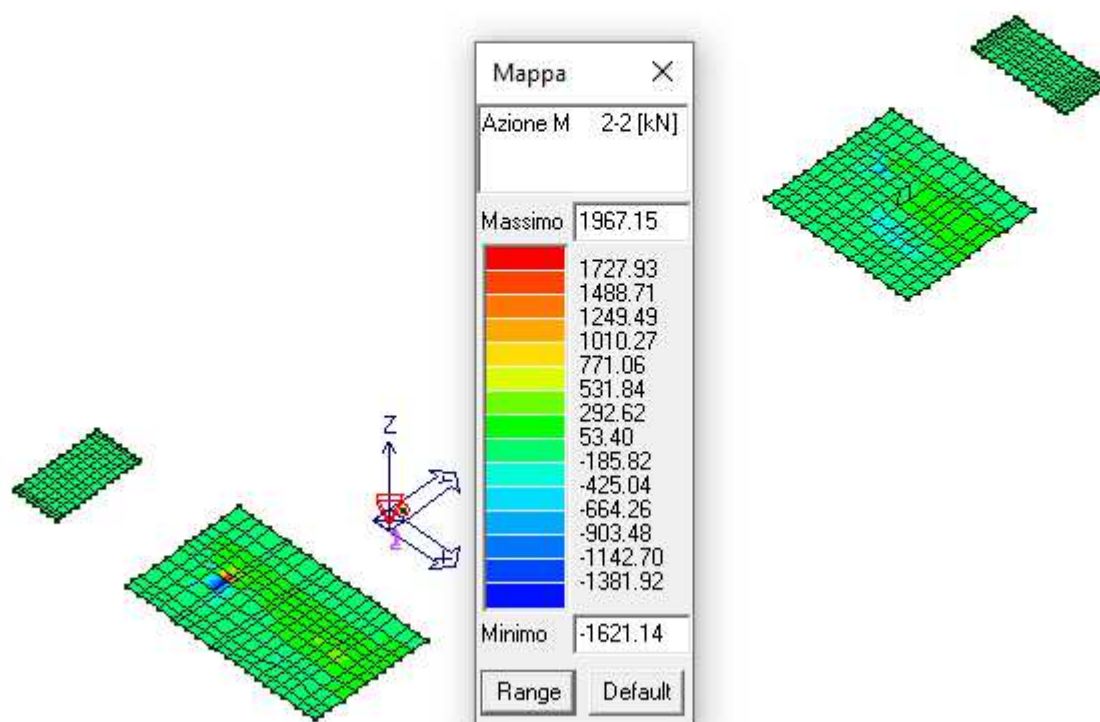
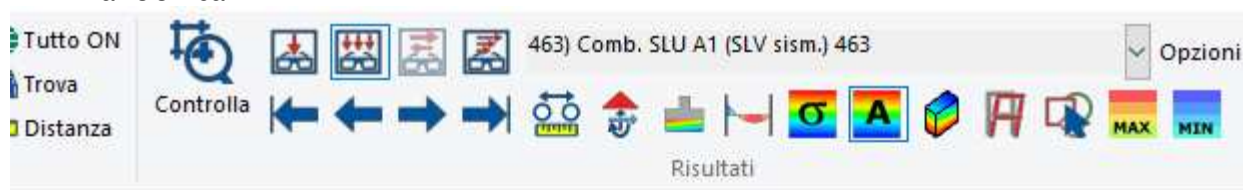






VERIFICA SOLETTE FONDAZIONI H 100

VERIFICA PICCHI ARMATURE:
M2-2 max sismica



Titolo :

N° strati barre

N°	b [cm]	h [cm]
1	100	100

N°	As [cm²]	d [cm]
1	55.29	4
2	55.29	96

Tipo Sezione

☒ Rettan.re ☐ Trapezi

☐ a T ☐ Circolare

☐ Rettangoli ☐ Coord.

Sollecitazioni

S.L.U. Metodo n

N _{Ed}	<input type="text" value="0"/>	<input type="text" value="0"/> kN
M _{xEd}	<input type="text" value="0"/>	<input type="text" value="0"/> kNm
M _{yEd}	<input type="text" value="0"/>	<input type="text" value="0"/>

P.to applicazione N

☒ Centro ☐ Baricentro cls

☐ Coord.[cm] xN yN

Tipo rottura

Lato calcestruzzo - Acciaio snervato

Metodo di calcolo

☒ S.L.U.+ ☐ S.L.U.-

☐ Metodo n

Materiali

B450C

C30/37

ε _{su}	<input type="text" value="67.5"/> ‰	ε _{c2}	<input type="text" value="2"/> ‰
f _{yd}	<input type="text" value="391.3"/> N/mm²	ε _{cu}	<input type="text" value="3.5"/>
E _s	<input type="text" value="200,000"/> N/mm²	f _{cd}	<input type="text" value="17"/>
E _s /E _c	<input type="text" value="15"/>	f _{cc} / f _{cd}	<input type="text" value="0.8"/> ?
ε _{syd}	<input type="text" value="1.957"/> ‰	σ _{c,adm}	<input type="text" value="11.5"/>
σ _{s,adm}	<input type="text" value="255"/> N/mm²	τ _{co}	<input type="text" value="0.6933"/>
		τ _{c1}	<input type="text" value="2.029"/>

M_{xRd} kN m

σ_c N/mm²

σ_s N/mm²

ε_c ‰

ε_s ‰

d cm

x x/d

δ

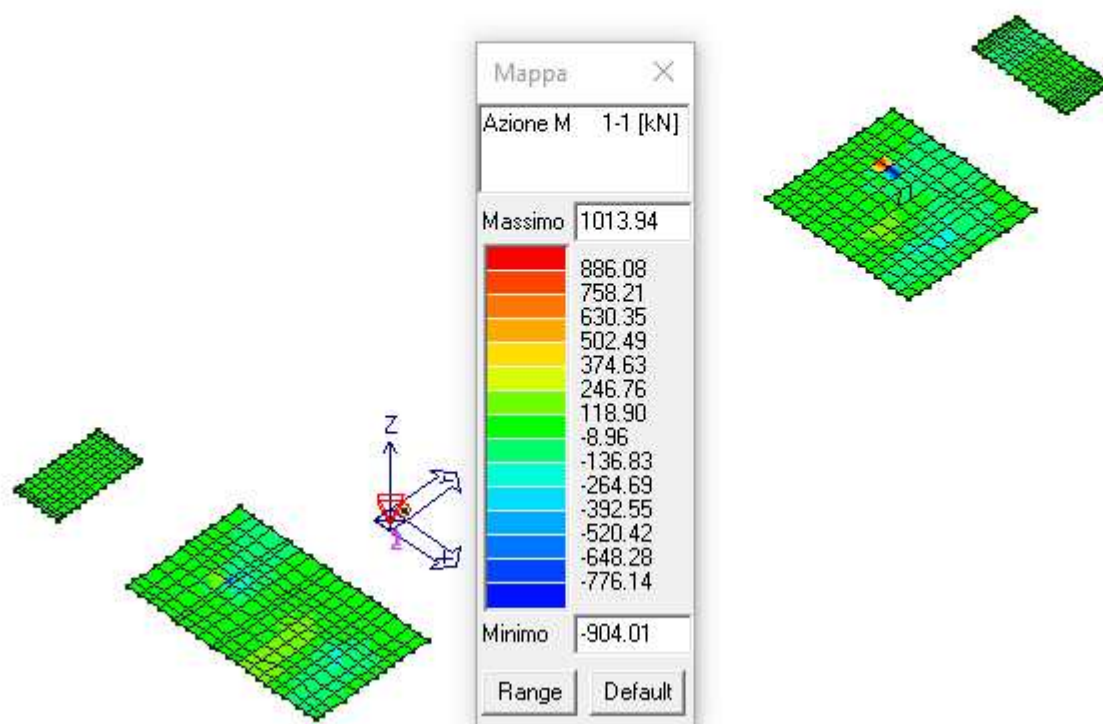
Tipo flessione

☒ Retta ☐ Deviata

N° rett.

L₀ cm

☐ Precompresso



Titolo :

N° figure elementari **Zoom** **N° strati barre** **Zoom**

N°	b [cm]	h [cm]
1	100	100

N°	As [cm²]	d [cm]
1	32.67	6.5
2	32.67	94

Sollecitazioni
S.L.U. **Metodo n**

N_{Ed} **0** kN
M_{xEd} **0** kNm
M_{yEd} **0**

P.to applicazione N
☒ **Centro** ☐ **Baricentro cls**
☐ **Coord.[cm]** **xN** **yN**

Tipo rottura
Lato calcestruzzo - Acciaio snervato

Materiali
B450C **C30/37**
 ϵ_{su} ‰ ϵ_{c2} ‰
 f_{yd} N/mm² ϵ_{cu}
 E_s N/mm² f_{cd}
 E_s/E_c f_{cc}/f_{cd} ?
 ϵ_{syd} ‰ $\sigma_{c,adm}$
 $\sigma_{s,adm}$ N/mm² τ_{co}
 τ_{c1}

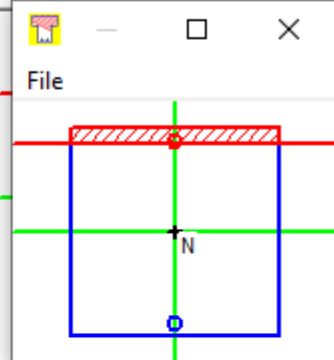
M_{xRd} kN m
 σ_c N/mm²
 σ_s N/mm²
 ϵ_c ‰
 ϵ_s ‰
d cm
x **x/d**
 δ

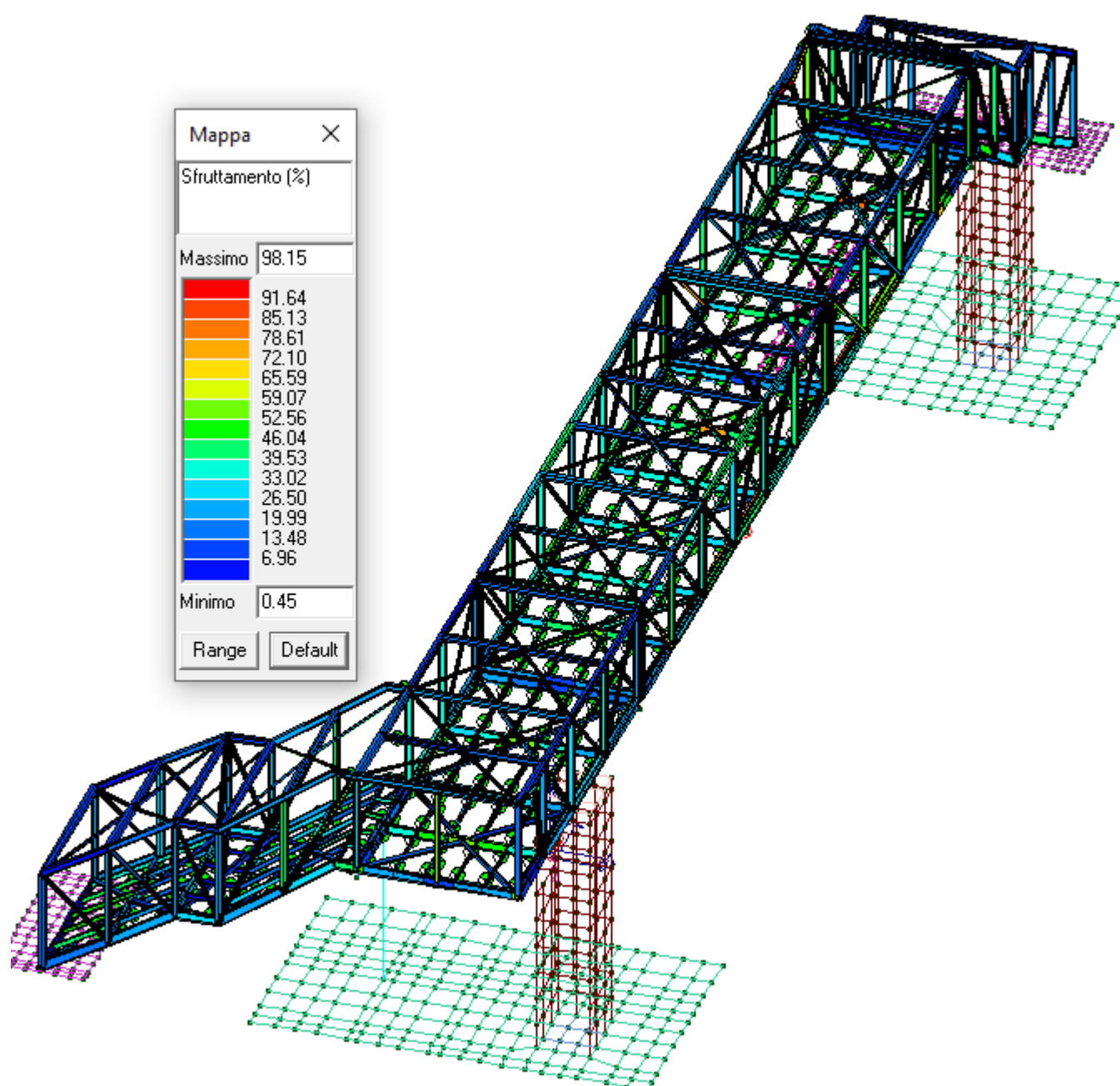
Tipo Sezione
☒ **Rettan.re** ☐ **Trapezi**
☐ **a T** ☐ **Circolare**
☐ **Rettangoli** ☐ **Coord.**

Metodo di calcolo
☒ **S.L.U.+** ☐ **S.L.U.-**
☐ **Metodo n**

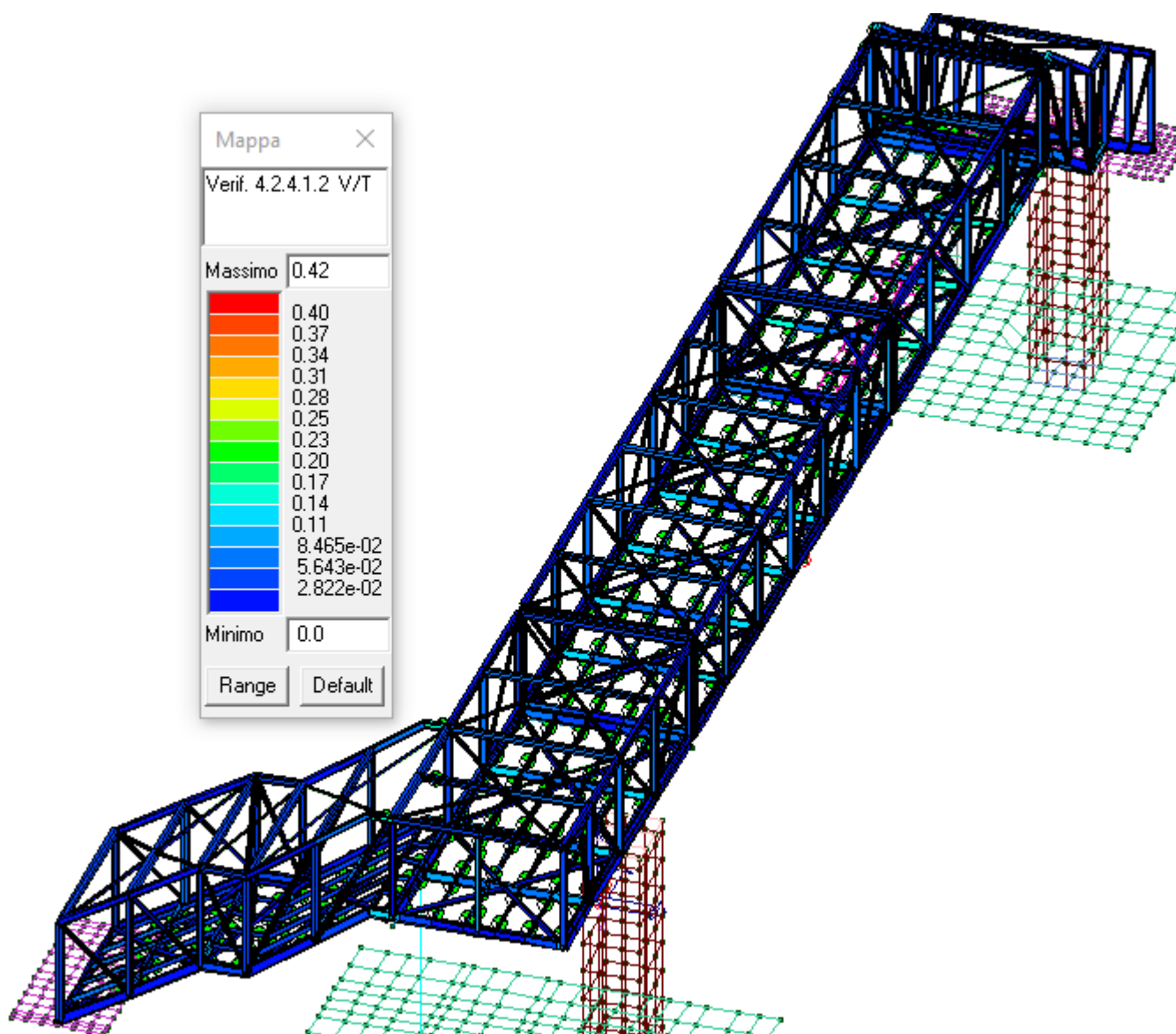
Tipo flessione
☒ **Retta** ☐ **Deviate**

N° rett.
Calcola MRd **Dominio M-N**
L₀ cm **Col. modello**
☐ **Precompresso**

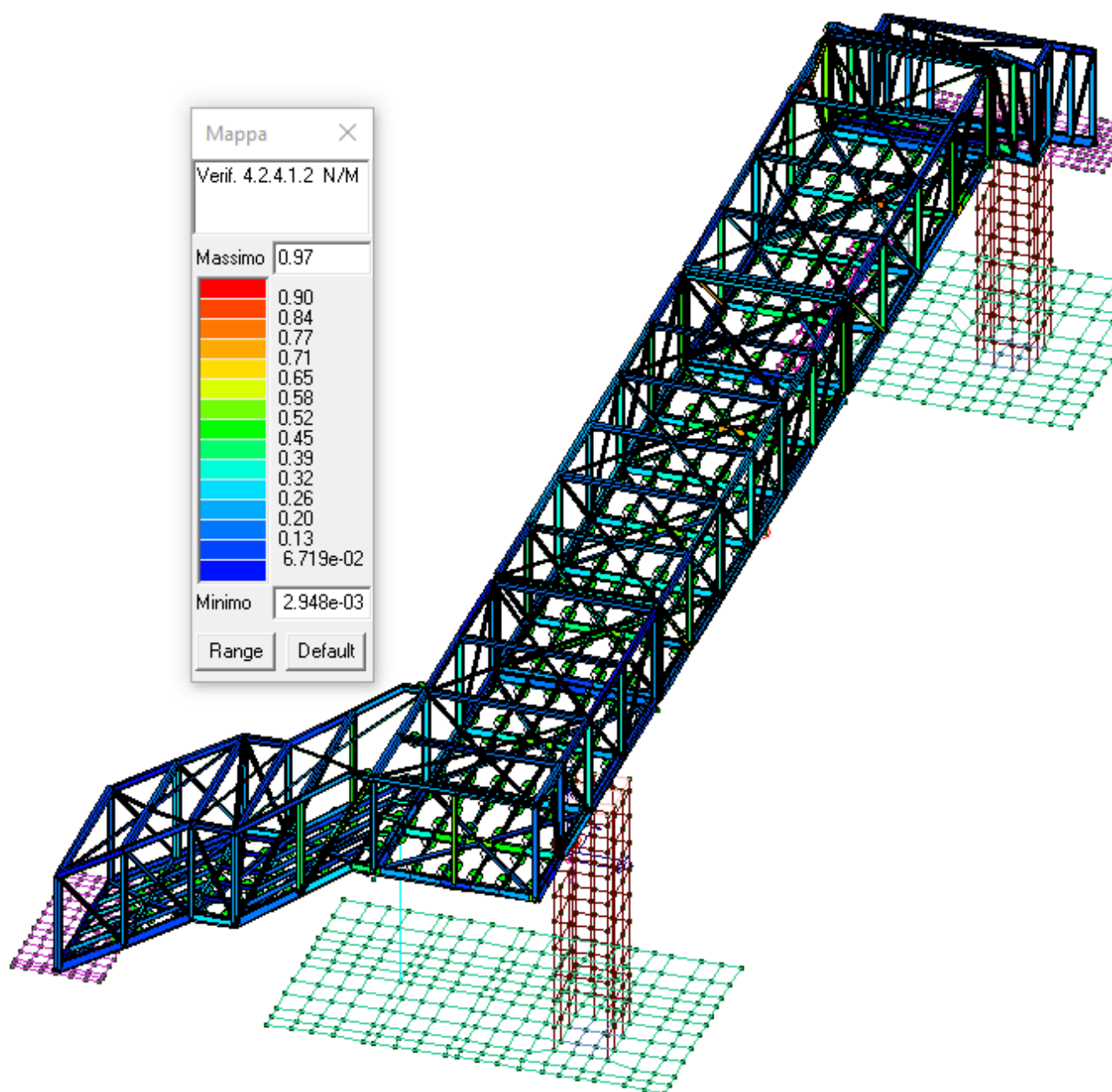




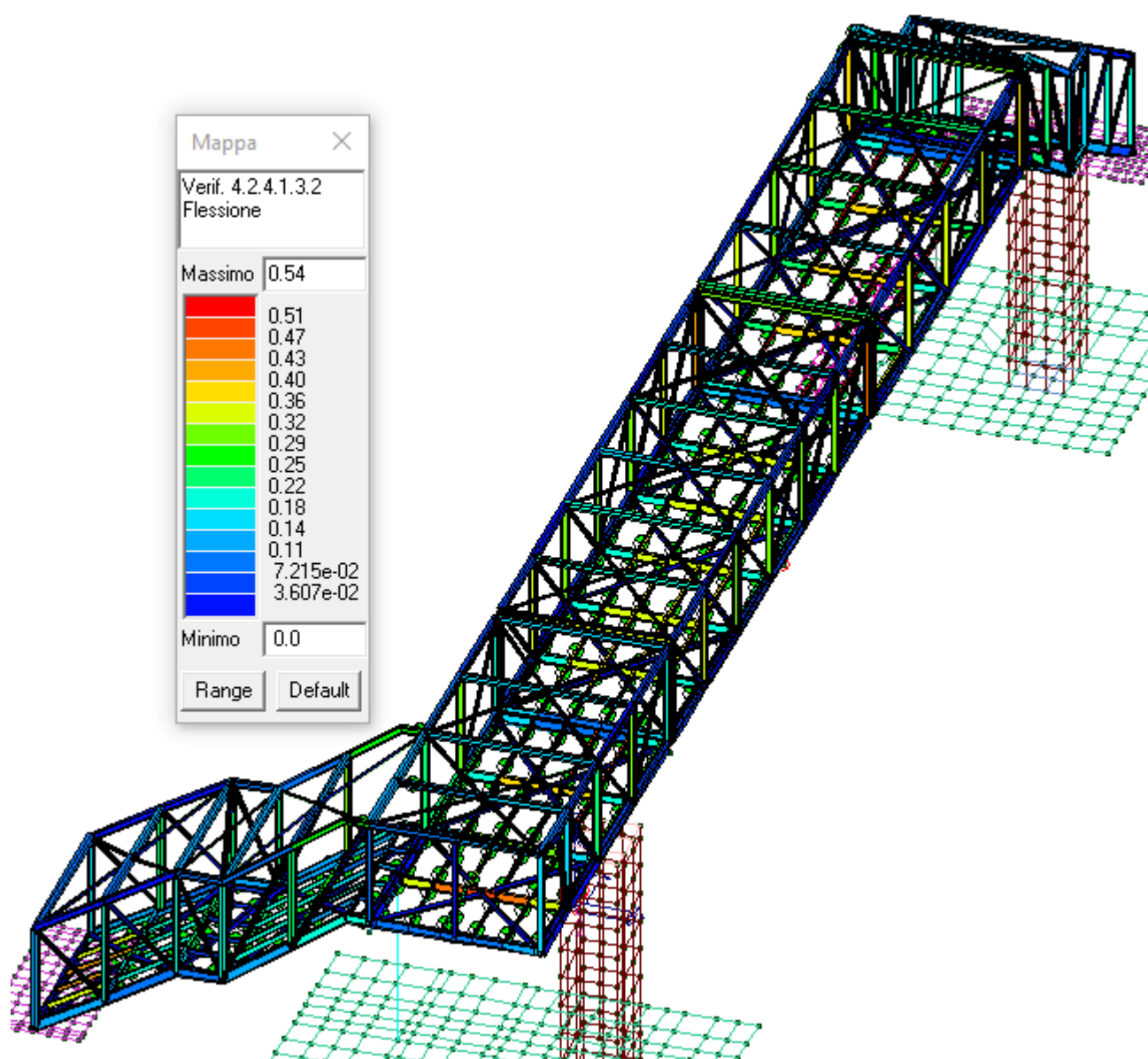
- ❑ **Sfruttamento %**: visualizzazione mediante mappa dei valori di sfruttamento degli elementi strutturali espressi, in percentuale, come il maggiore dei tre rapporti tra le tensioni massime (resistenza, stabilità, svergolamento) e quelle limite di progetto.



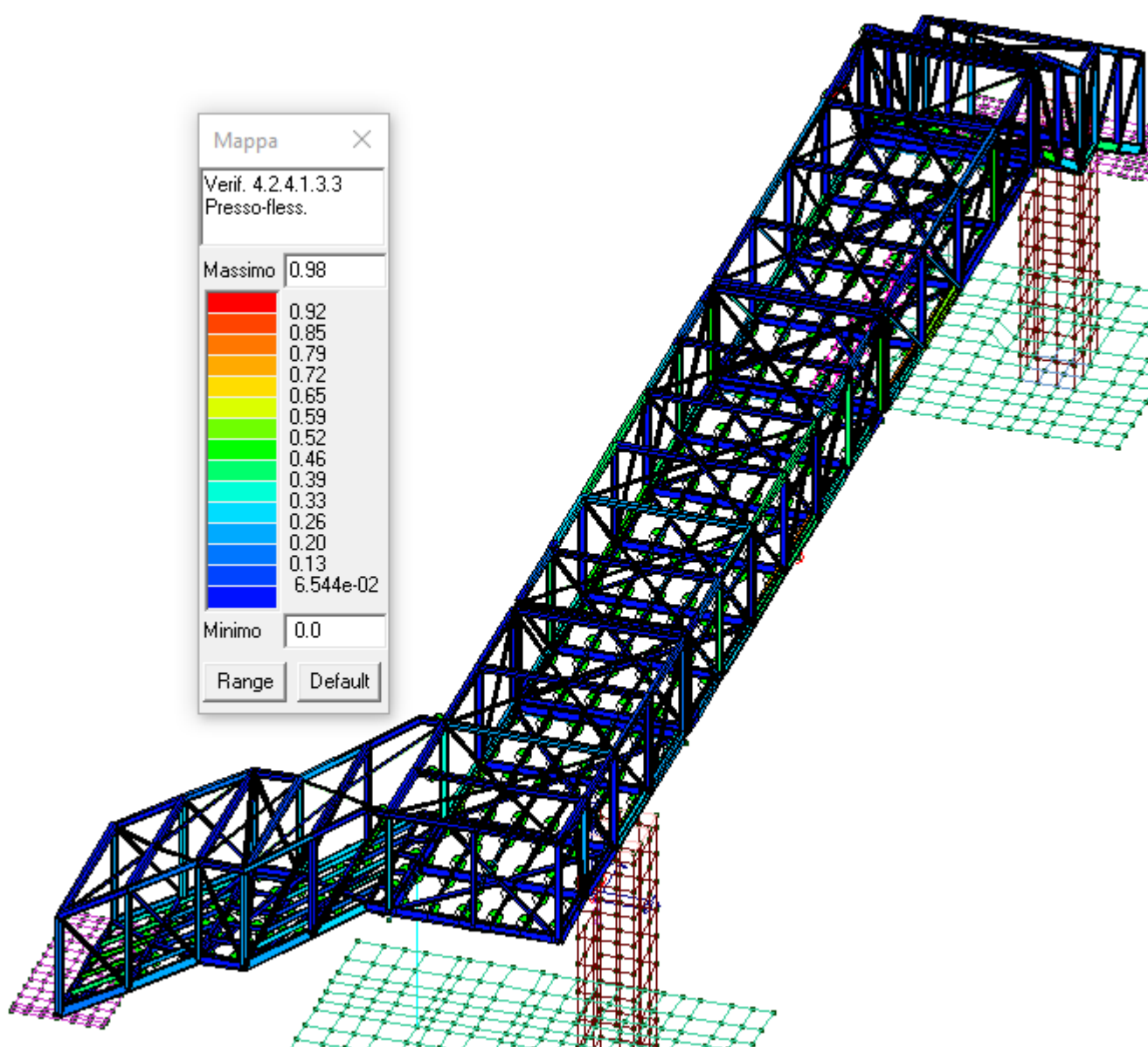
□ **Verifica V/T** verifica come da capitolo 4.2.4.1.2



- **Verifica N/M** verifica come da capitolo 4.2.4.1.2



- **Flessione** verifica come da capitolo 4.2.4.1.3.3



□ **Presso-flessione** verifica come da capitolo 4.2.4.1.3.3

SLE – Elementi in acciaio

VERIFICHE SLE - CAPRIATA CENTRALE						
	L =	20.66	m			
	δ_{max} =	17.92	mm < L / 250 =	82.6	mm	Verificato
	δ_2 =		mm < L / 300 =	68.9	mm	Verificato
VERIFICHE SLE - CAPRIATA LATERALE						
	L =	9.85	m			
	δ_{max} =		mm < L / 250 =	39.4	mm	Verificato
	δ_2 =		mm < L / 300 =	32.8	mm	Verificato
VERIFICHE SLE - CAPRIATA SCALA						
	L =	11.97	m			
	δ_{max} =	10.25	mm < L / 250 =	47.9	mm	Verificato
	δ_2 =	4	mm < L / 300 =	39.9	mm	Verificato
VERIFICHE SLE - TRAVI PRINCIPALI						
	L =	6	m			
	δ_{max} =	19.16	mm < L / 250 =	24	mm	Verificato
	δ_2 =	12.58	mm < L / 300 =	20	mm	Verificato
VERIFICHE SLE - TRAVI SECONDARIE IMPALCATI						
	L =	3.4	m			
	δ_{max} =	-5.995	mm < L / 250 =	13.6	mm	Verificato
	δ_2 =		mm < L / 300 =	11.3	mm	Verificato

- o **Freccia (1000/L):** Massima deformazione agli SLE, espressa come rapporto: **freccia = X/1000/L** esprimibile anche come: **freccia = X • L / 1000** dove X è il valore riportato nella tabella mediante mappa di colore, L è la luce dell'elemento considerato. Ad es: per un determinato elemento viene riportato in tabella il valore X = 5; la freccia massima ha il seguente valore: **freccia = 5 • L / 1000 = L / 200**

i.4. Giudizio motivato di accettabilità dei risultati

Il programma prevede una serie di controlli automatici (check) che consentono l'individuazione di errori di modellazione. Al termine dell'analisi un controllo automatico identifica la presenza di spostamenti o rotazioni abnormi. Si può pertanto asserire che l'elaborazione sia corretta e completa. I risultati delle elaborazioni sono stati sottoposti a controlli che ne comprovano l'attendibilità. Tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali e adottati, anche in fase di primo proporzionamento della struttura. Inoltre, sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte operate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni.

k) Caratteristiche di affidabilità del codice strutturale

Di seguito si indicano l'origine e le caratteristiche dei codici di calcolo utilizzati riportando titolo, produttore e distributore, versione, estremi della licenza d'uso:

Origine e Caratteristiche dei Codici di Calcolo	
Titolo:	PRO_SAP PROfessional Structural Analysis Program
Versione:	PROFESSIONAL (build 2017-04-177)
Produttore-Distributore:	2S.I. Software e Servizi per l'Ingegneria s.r.l., Ferrara
Dati utente finale:	Studio Tecnico Capellari Ing. Luca & Ing. Alberto
Codice Utente:	001257/cli
Codice Licenza 1:	dsi3996
Codice Licenza 2:	dsi4792

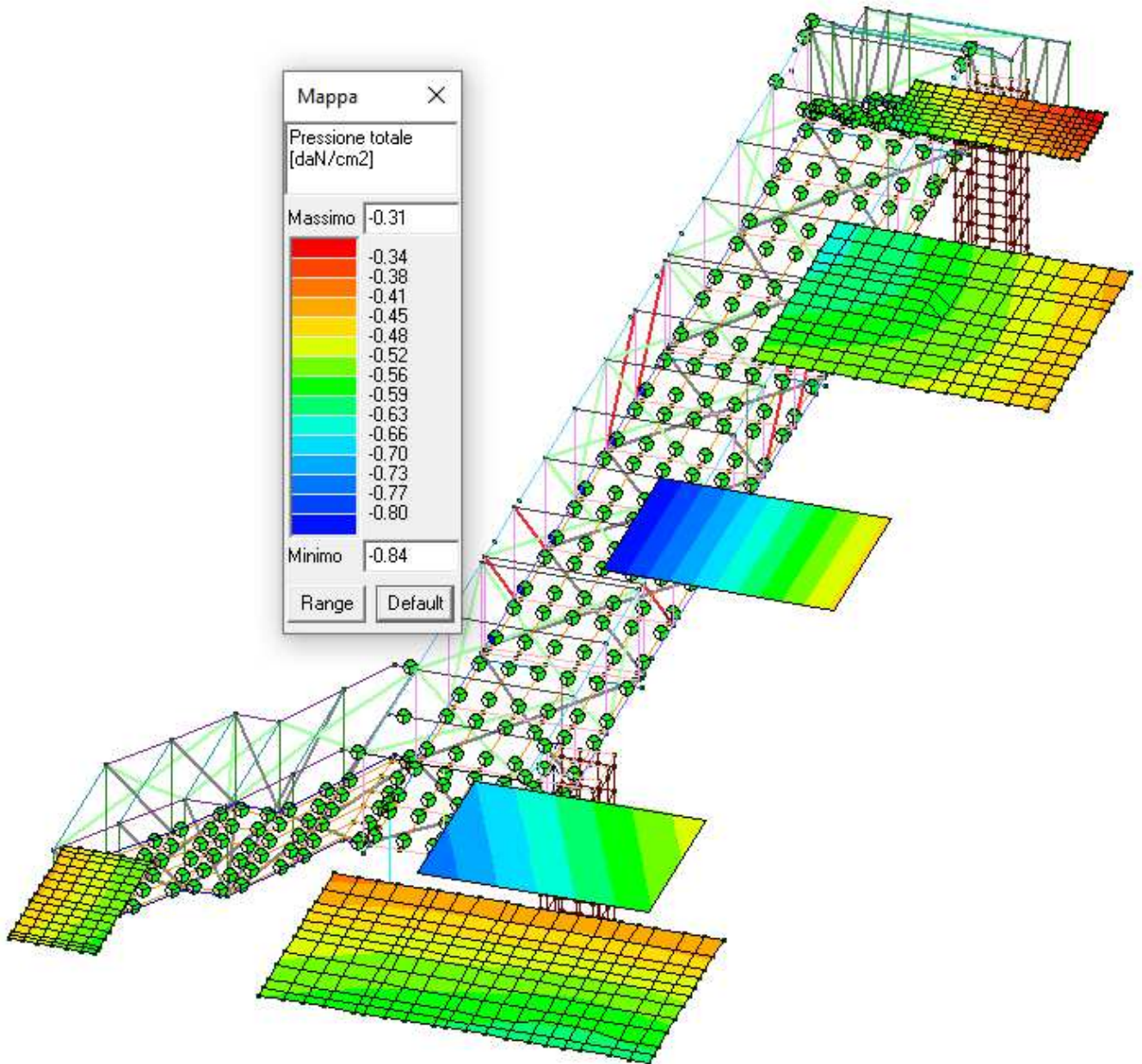
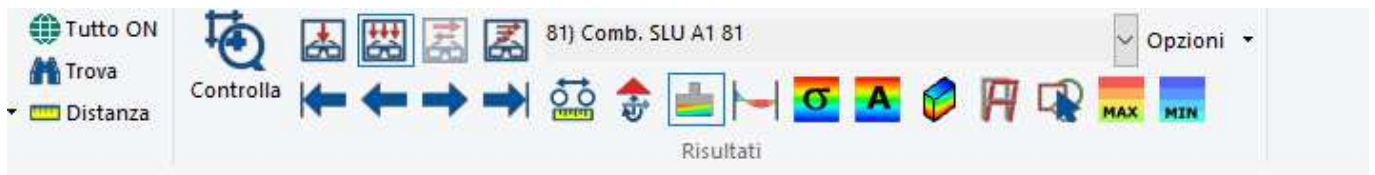
Un attento esame preliminare della documentazione a corredo del software **ha consentito di valutarne l'affidabilità e soprattutto l'idoneità al caso specifico**. La documentazione, fornita dal produttore e distributore del software, contiene una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, l'individuazione dei campi d'impiego, nonché casi prova interamente risolti e commentati, corredati dei file di input necessari a riprodurre l'elaborazione:

Affidabilità dei codici utilizzati
2S.I. ha verificato l'affidabilità e la robustezza del codice di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell'analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche. E' possibile reperire la documentazione contenente alcuni dei più significativi casi trattati al seguente link: http://www.2si.it/Software/Affidabilità.htm

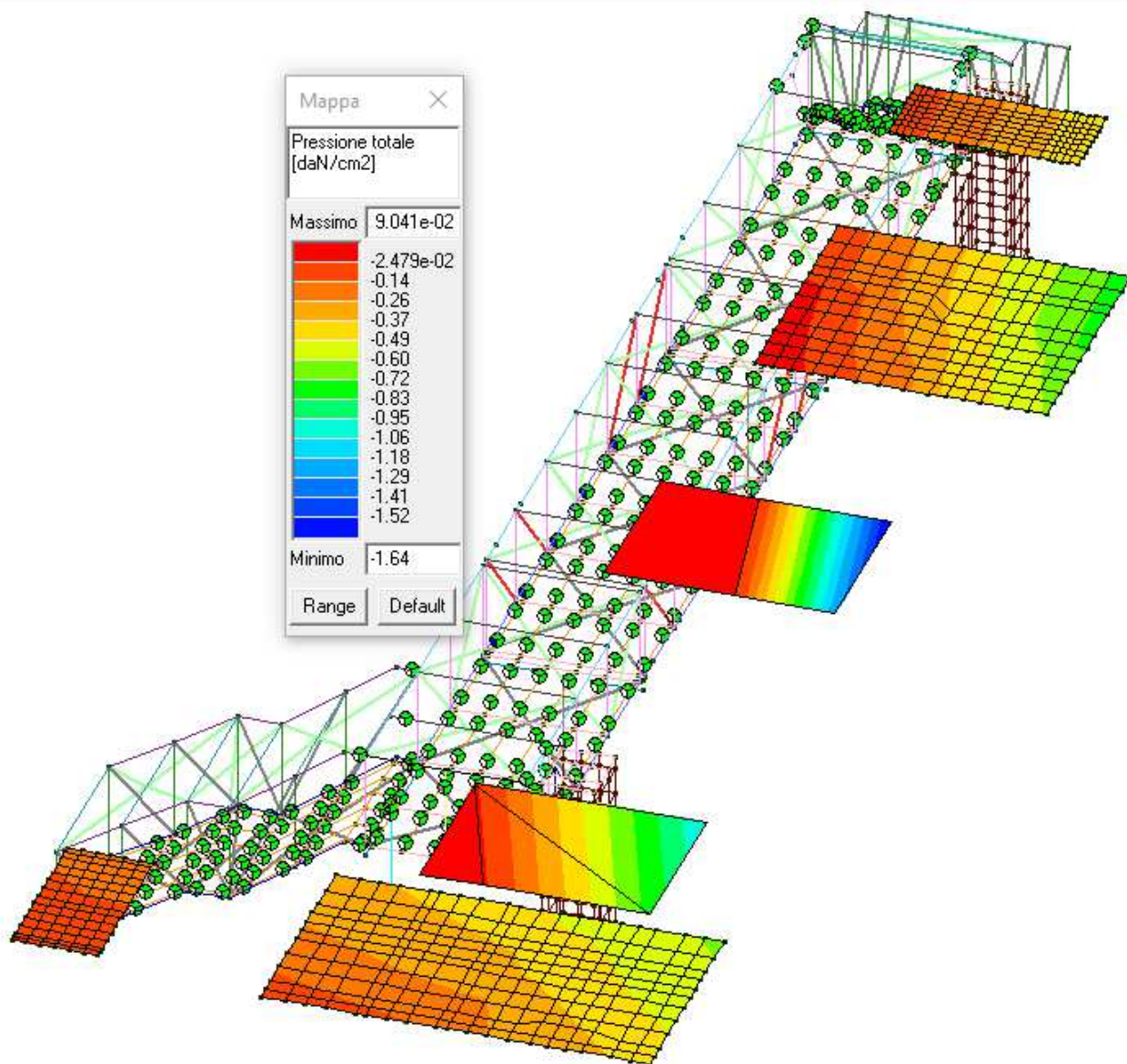
l) Strutture geotecniche o di fondazione

Tipologia fondazione	CONDIZIONE STATICA – CONDIZIONI DRENATE – A1+M1+R3		
	Profondità di imposta	Dimensioni della fondazione	Carico limite ultimo SLU F.S. = 2.3 (Terzaghi)
PLINTO	-1.20 m da p.c.	B=6.00 m x L=8.00 m	2.98 kg/cm ² ≈ 298 kN/m ²
PLATEA	-1.60 m da p.c.	B=8.00 m x L=13.50 m	3.49 kg/cm ² ≈ 349 kN/m ²

Tipologia fondazione	CONDIZIONE SISMICHE DRENATE – A1+M1+R3		
	Profondità di imposta	Dimensioni della fondazione	Carico limite ultimo SLU F.S. = 2.3 (Terzaghi)
PLINTO	-1.20 m da p.c.	B=6.00 m x L=8.00 m	2.84 kg/cm ² ≈ 284 kN/m ²
PLATEA	-1.60 m da p.c.	B=8.00 m x L=13.50 m	3.32 kg/cm ² ≈ 332 kN/m ²



$E_d = 0.84 \text{ kg/cm}^2 < R_d = 2.98 \text{ kg/cm}^2 \rightarrow \text{VERIFICATO}$



$E_d = 1.64 \text{ kg/cm}^2 < R_d = 2.84 \text{ kg/cm}^2 \rightarrow \text{VERIFICATO}$

PROGETTAZIONE DELLE FONDAZIONI

Il D.M.17/01/2018 - par: 7.2.5 prevede:

“Sia per CD“A” sia per CD“B” il dimensionamento delle strutture di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno devono essere eseguiti assumendo come azione in fondazione, trasmessa dagli elementi soprastanti, una tra le seguenti:

- quella derivante dall’analisi strutturale eseguita ipotizzando comportamento strutturale non dissipativo;
- [...];
- quella trasferita dagli elementi soprastanti nell’ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, amplificata di un coefficiente pari a 1,30 in CD“A” e 1,10 in CD“B”;

Nel contesto visualizzazione risultati e nella stampa della relazione sulle fondazioni PRO_SAP mostra le sollecitazioni che derivano dall’analisi non incrementate sia in termini di pressioni sul terreno che in termini di sollecitazioni.

La progettazione degli elementi strutturali con proprietà fondazione è effettuata da PRO_SAP (per travi e platee) o da PRO_CAD Plinti (per plinti e pali di fondazione) incrementando le sollecitazioni delle combinazioni con sisma di un coefficiente pari 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

Per i bicchieri dei plinti di fondazione prefabbricati l’incremento delle sollecitazioni ha un fattore pari a 1.2 in CDB e 1.35 in CDA.

N.B.: nel caso di comportamento strutturale non dissipativo la progettazione viene effettuata senza nessun incremento.

Le verifiche geotecniche vengono effettuate dal modulo geotecnico incrementando automaticamente le sollecitazioni del fattore 1.1 in CDB e 1.3 in CDA per pali, plinti, travi e platee.

N.B.: nel caso di comportamento strutturale non dissipativo le verifiche geotecniche vengono effettuate senza nessun incremento.

2. RELAZIONE DI CALCOLO

Descrizione generale dell'opera

Descrizione generale dell'opera	
Ubicazione	Comune di MODENA (MO) (Regione EMILIA-ROMAGNA)
	Località MODENA (MO)
	Longitudine 10.815, Latitudine 44.634

Parametri della struttura			
Classe d'uso	Vita Vn [anni]	Coeff. Uso	Periodo Vr [anni]
III	50.0	1.5	75.0

Quadro normativo di riferimento adottato

Le norme ed i documenti assunti quale riferimento per la progettazione strutturale vengono indicati di seguito. Nel capitolo "normativa di riferimento" è comunque presente l'elenco completo delle normative disponibili.

Progetto-verifica degli elementi	
Progetto cemento armato	D.M. 17-01-2018
Progetto acciaio	D.M. 17-01-2018
Progetto legno	D.M. 17-01-2018
Progetto muratura	D.M. 17-01-2018
Azione sismica	
Norma applicata per l'azione sismica	D.M. 17-01-2018

Azioni di progetto sulla costruzione

Nei capitoli "modellazione delle azioni" e "schematizzazione dei casi di carico" sono indicate le azioni sulla costruzioni.

Nel prosieguo si indicano tipo di analisi strutturale condotta (statico, dinamico, lineare o non lineare) e il metodo adottato per la risoluzione del problema strutturale nonché le metodologie seguite per la verifica o per il progetto-verifica delle sezioni. Si riportano le combinazioni di carico adottate e, nel caso di calcoli non lineari, i percorsi di carico seguiti; le configurazioni studiate per la struttura in esame *sono risultate effettivamente esaustive per la progettazione-verifica*.

La verifica della sicurezza degli elementi strutturali avviene con i metodi della scienza delle costruzioni. L'analisi strutturale è condotta con il metodo degli spostamenti per la valutazione dello stato tensodeformativo indotto da carichi statici. L'analisi strutturale è condotta con il metodo dell'analisi modale e dello spettro di risposta in termini di accelerazione per la valutazione dello stato tensodeformativo indotto da carichi dinamici (tra cui quelli di tipo sismico).

L'analisi strutturale viene effettuata con il metodo degli elementi finiti. Il metodo sopraindicato si basa sulla schematizzazione della struttura in elementi connessi solo in corrispondenza di un numero prefissato di punti denominati nodi. I nodi sono definiti dalle tre coordinate cartesiane in un sistema di riferimento globale. Le incognite del problema (nell'ambito del metodo degli spostamenti) sono le componenti di spostamento dei nodi riferite al sistema di riferimento globale (traslazioni secondo X, Y, Z, rotazioni attorno X, Y, Z). La soluzione del problema si ottiene con un sistema di equazioni algebriche lineari i cui termini noti sono costituiti dai carichi agenti sulla struttura opportunamente concentrati ai nodi:

$K \cdot u = F$ dove
 K = matrice di rigidezza
 u = vettore spostamenti nodali
 F = vettore forze nodali

Dagli spostamenti ottenuti con la risoluzione del sistema vengono quindi dedotte le sollecitazioni e/o le tensioni di ogni elemento, riferite generalmente ad una terna locale all'elemento stesso.

Il sistema di riferimento utilizzato è costituito da una terna cartesiana destrorsa XYZ. Si assume l'asse Z verticale ed orientato verso l'alto.

Gli elementi utilizzati per la modellazione dello schema statico della struttura sono i seguenti:

Elemento tipo TRUSS	(biella-D2)
Elemento tipo BEAM	(trave-D2)
Elemento tipo MEMBRANE	(membrana-D3)
Elemento tipo PLATE	(piastra-guscio-D3)
Elemento tipo BOUNDARY	(molla)
Elemento tipo STIFFNESS	(matrice di rigidezza)
Elemento tipo BRICK	(elemento solido)
Elemento tipo SOLAIO	(macro elemento composto da più membrane)

Modello numerico

In questa parte viene descritto il modello numerico utilizzato (o i modelli numerici utilizzati) per l'analisi della struttura. La presentazione delle informazioni deve essere, coerentemente con le prescrizioni del paragrafo 10.2 e relativi sottoparagrafi delle NTC-18, tale da garantirne la leggibilità, la corretta interpretazione e la riproducibilità

Tipo di analisi strutturale	
Carichi verticali	NO
Sismica statica lineare	NO
Sismica dinamica lineare	SI
Sismica statica non lineare (prop. masse)	NO
Sismica statica non lineare (prop. modo)	NO
Sismica statica non lineare (triangolare)	NO
Non linearità geometriche (fattore P delta)	NO

Di seguito si indicano l'origine e le caratteristiche dei codici di calcolo utilizzati riportando titolo, produttore e distributore, versione, estremi della licenza d'uso:

Informazioni sul codice di calcolo	
Titolo:	PRO_SAP PROfessional Structural Analysis Program
Versione:	PROFESSIONAL (build 2020-12-191)
Produttore-Distributore:	2S.I. Software e Servizi per l'Ingegneria s.r.l., Ferrara
Codice Licenza:	Licenza dsi4792

Un attento esame preliminare della documentazione a corredo del software **ha consentito di valutarne l'affidabilità e soprattutto l'idoneità al caso specifico**. La documentazione, fornita dal produttore e distributore del software, contiene una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, l'individuazione dei campi d'impiego, nonché casi prova interamente risolti e commentati, corredati dei file di input necessari a riprodurre l'elaborazione:

Affidabilità dei codici utilizzati	
2S.I. ha verificato l'affidabilità e la robustezza del codice di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell'analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche.	
E' possibile reperire la documentazione contenente alcuni dei più significativi casi trattati al seguente link:	
https://www.2si.it/it/prodotti/affidabilita/	

Modellazione della geometria e proprietà meccaniche:	
nodi	1305
elementi D2 (per aste, travi, pilastri...)	827
elementi D3 (per pareti, platee, gusci...)	798
elementi solaio	434
elementi solidi	0
Dimensione del modello strutturale [cm]:	
X min =	-1497.33
Xmax =	745.00
Ymin =	-1280.80
Ymax =	4789.56
Zmin =	0.00
Zmax =	940.00
Strutture verticali:	
Elementi di tipo asta	NO
Pilastri	SI
Pareti	SI
Setti (a comportamento membranale)	NO
Strutture non verticali:	
Elementi di tipo asta	SI
Travi	SI
Gusci	SI
Membrane	NO
Orizzontamenti:	
Solai con la proprietà piano rigido	NO
Solai senza la proprietà piano rigido	SI

Tipo di vincoli:	
Nodi vincolati rigidamente	NO
Nodi vincolati elasticamente	NO
Nodi con isolatori sismici	NO
Fondazioni puntuali (plinti/plinti su palo)	SI
Fondazioni di tipo trave	NO
Fondazioni di tipo platea	SI
Fondazioni con elementi solidi	NO

Modellazione delle azioni

Si veda il capitolo “**Schematizzazione dei casi di carico**” per le informazioni necessarie alla comprensione ed alla ricostruzione delle azioni applicate al modello numerico, coerentemente con quanto indicato nella parte “2.6. Azioni di progetto sulla costruzione”.

Combinazioni e/o percorsi di carico

Si veda il capitolo “**Definizione delle combinazioni**” in cui sono indicate le combinazioni di carico adottate e, nel caso di calcoli non lineari, i percorsi di carico seguiti.

Combinazioni dei casi di carico	
APPROCCIO PROGETTUALE	Approccio 2
Tensioni ammissibili	NO
SLU	SI
SLV (SLU con sisma)	SI
SLC	NO
SLD	SI
SLO	SI
SLU GEO A2 (per approccio 1)	NO
SLU EQU	NO
Combinazione caratteristica (rara)	SI
Combinazione frequente	SI
Combinazione quasi permanente (SLE)	SI
SLA (accidentale quale incendio)	NO

Verifiche agli stati limite ultimi

Nel capitolo relativo alla progettazione degli elementi strutturali agli SLU vengono indicate, con riferimento alla normativa adottata, le modalità ed i criteri seguiti per valutare la sicurezza della struttura nei confronti delle possibili situazioni di crisi ed i risultati delle valutazioni svolte. In via generale, oltre alle verifiche di resistenza e di spostamento, devono essere prese in considerazione verifiche nei confronti dei fenomeni di instabilità, locale e globale, di fatica, di duttilità, di degrado.

Verifiche agli stati limite di esercizio

Nel capitolo relativo alla progettazione degli elementi strutturali agli SLE vengono indicate, con riferimento alla normativa adottata, le modalità seguite per valutare l'affidabilità della struttura nei confronti delle possibili situazioni di perdita di funzionalità (per eccessive deformazioni, fessurazioni, vibrazioni, etc.) ed i risultati delle valutazioni svolte.

RELAZIONE SUI MATERIALI

Il capitolo Materiali riportata informazioni esaustive relative all'elenco dei materiali impiegati e loro modalità di posa in opera e ai valori di calcolo.

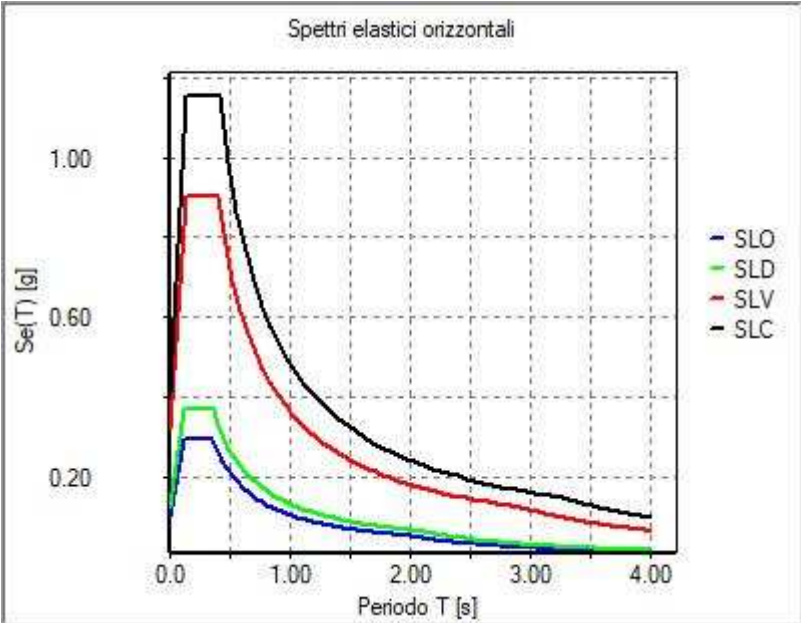
NORMATIVA DI RIFERIMENTO

1. D.Min. Infrastrutture Min. Interni e Prot. Civile 17 Gennaio 2018 e allegate "Norme tecniche per le costruzioni".
2. Circolare 21/01/19, n. 7 C.S.LL.PP. "Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle Norme Tecniche delle Costruzioni di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018"
3. D.Min. Infrastrutture e trasporti 14 Settembre 2005 e allegate "Norme tecniche per le costruzioni".
4. D.M. LL.PP. 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".
5. D.M. LL.PP. 16 Gennaio 1996 "Norme tecniche relative ai <<Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi>>".

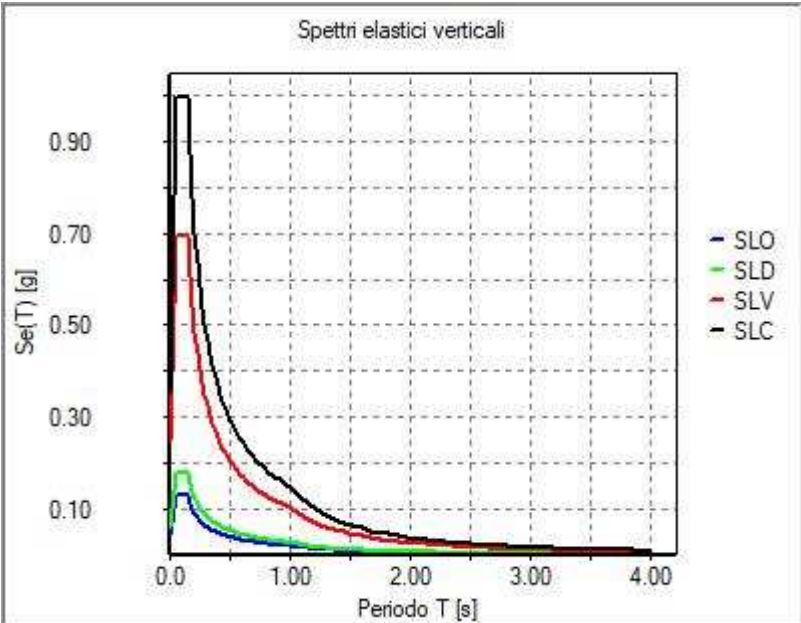
-
6. D.M. LL.PP. 16 Gennaio 1996 "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche".
 7. Circolare 4/07/96, n.156AA.GG./STC. istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai <<Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi>>" di cui al D.M. 16/01/96.
 8. Circolare 10/04/97, n.65AA.GG. istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16/01/96.
 9. D.M. LL.PP. 20 Novembre 1987 "Norme tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo degli edifici in muratura e per il loro consolidamento".
 10. Circolare 4 Gennaio 1989 n. 30787 "Istruzioni in merito alle norme tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo degli edifici in muratura e per il loro consolidamento".
 11. D.M. LL.PP. 11 Marzo 1988 "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione".
 12. D.M. LL.PP. 3 Dicembre 1987 "Norme tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo delle costruzioni prefabbricate".
 13. UNI 9502 - Procedimento analitico per valutare la resistenza al fuoco degli elementi costruttivi di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso - edizione maggio 2001
 14. Ordinanza del Presidente del Consiglio dei Ministri 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" e successive modificazioni e integrazioni.
 15. UNI EN 1990:2006 13/04/2006 Eurocodice 0 - Criteri generali di progettazione strutturale.
 16. UNI EN 1991-1-1:2004 01/08/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-1: Azioni in generale - Pesi per unità di volume, pesi propri e sovraccarichi per gli edifici.
 17. UNI EN 1991-2:2005 01/03/2005 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 2: Carichi da traffico sui ponti.
 18. UNI EN 1991-1-3:2004 01/10/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-3: Azioni in generale - Carichi da neve.
 19. UNI EN 1991-1-4:2005 01/07/2005 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-4: Azioni in generale - Azioni del vento.
 20. UNI EN 1991-1-5:2004 01/10/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-5: Azioni in generale - Azioni termiche.
 21. UNI EN 1992-1-1:2005 24/11/2005 Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
 22. UNI EN 1992-1-2:2005 01/04/2005 Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-2: Regole generali - Progettazione strutturale contro l'incendio.
 23. UNI EN 1993-1-1:2005 01/08/2005 Eurocodice 3 - Progettazione delle strutture di acciaio - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
 24. UNI EN 1993-1-8:2005 01/08/2005 Eurocodice 3 - Progettazione delle strutture di acciaio - Parte 1-8: Progettazione dei collegamenti.
 25. UNI EN 1994-1-1:2005 01/03/2005 Eurocodice 4 - Progettazione delle strutture composte acciaio-calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
 26. UNI EN 1994-2:2006 12/01/2006 Eurocodice 4 - Progettazione delle strutture composte acciaio-calcestruzzo - Parte 2: Regole generali e regole per i ponti.
 27. UNI EN 1995-1-1:2005 01/02/2005 Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno - Parte 1-1: Regole generali – Regole comuni e regole per gli edifici.
 28. UNI EN 1995-2:2005 01/01/2005 Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno - Parte 2: Ponti.
 29. UNI EN 1996-1-1:2006 26/01/2006 Eurocodice 6 - Progettazione delle strutture di muratura - Parte 1-1: Regole generali per strutture di muratura armata e non armata.
 30. UNI EN 1996-3:2006 09/03/2006 Eurocodice 6 - Progettazione delle strutture di muratura - Parte 3: Metodi di calcolo semplificato per strutture di muratura non armata.
 31. UNI EN 1997-1:2005 01/02/2005 Eurocodice 7 - Progettazione geotecnica - Parte 1: Regole generali.
 32. UNI EN 1998-1:2005 01/03/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 1: Regole generali, azioni sismiche e regole per gli edifici.
 33. UNI EN 1998-3:2005 01/08/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 3: Valutazione e adeguamento degli edifici.
 34. UNI EN 1998-5:2005 01/01/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

NOTA il capitolo "normativa di riferimento": riporta l'elenco delle normative implementate nel software. Le norme utilizzate per la struttura oggetto della presente relazione sono indicate nel precedente capitolo "RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE" "ANALISI E VERIFICHE SVOLTE CON L'AUSILIO DI CODICI DI

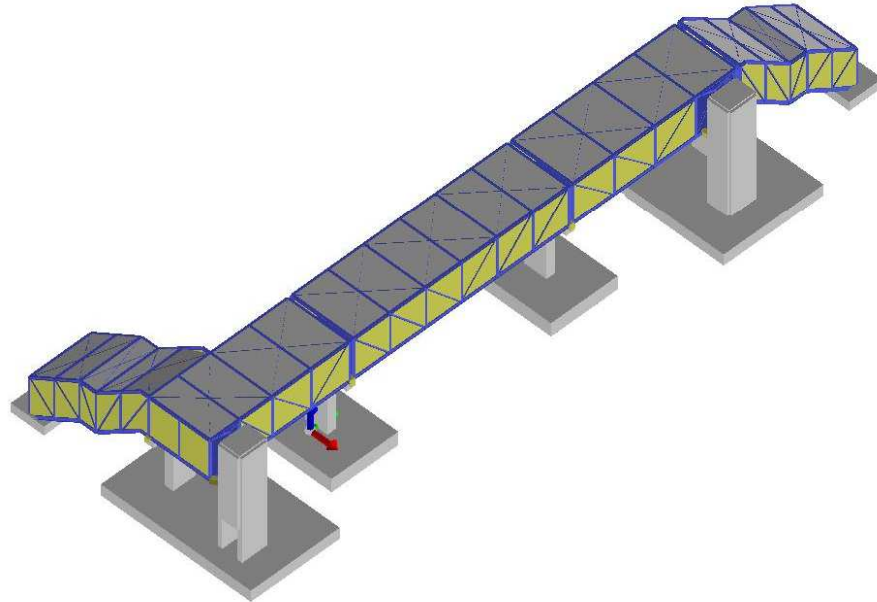
CALCOLO". Laddove nei capitoli successivi vengano richiamate norme antecedenti al DM 17.01.18 è dovuto o a progettazione simulata di edificio esistente.



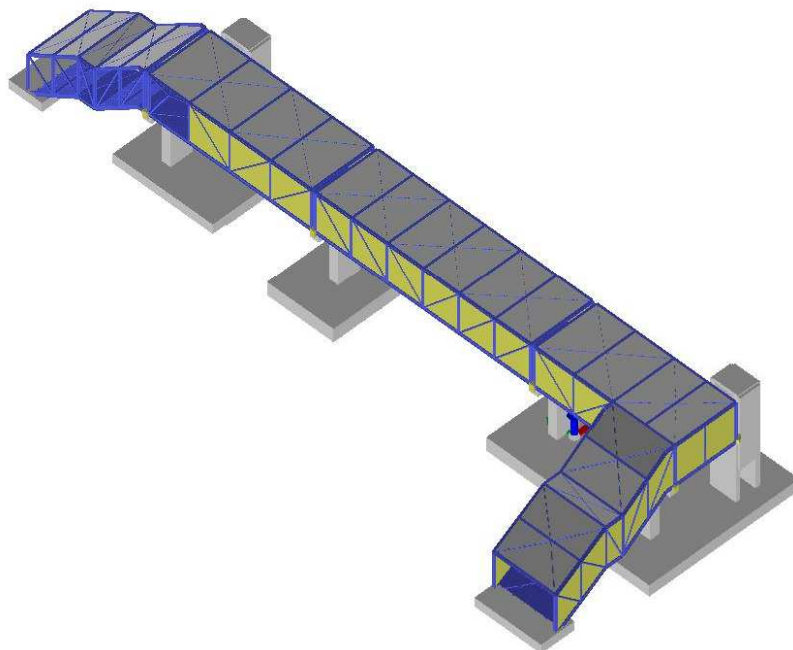
01_INT_SPETTRI_ELASTICI_O



01_INT_SPETTRI_ELASTICI_V

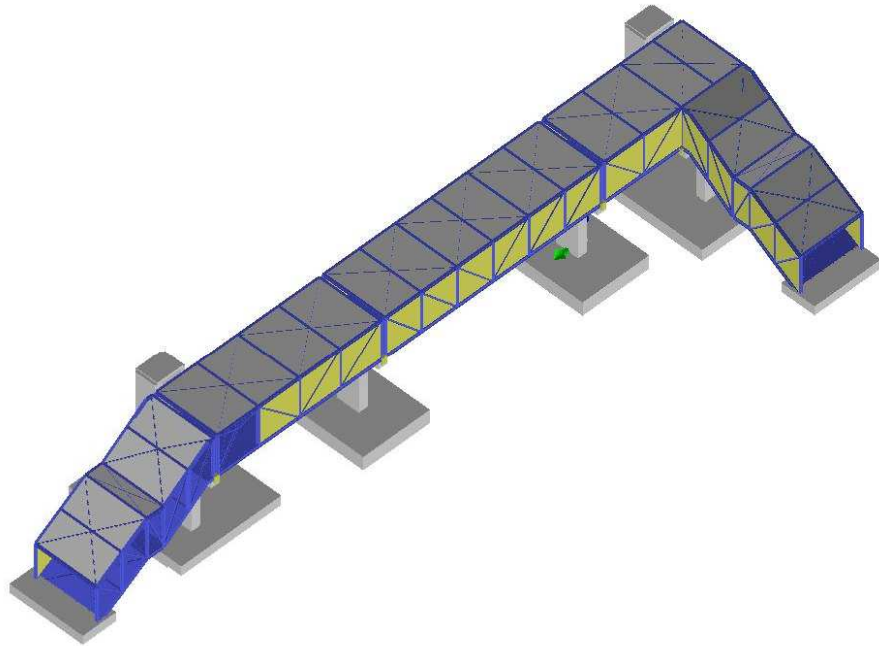


01_INT_VISTA_SOLIDA_001



01_INT_VISTA_SOLIDA_002

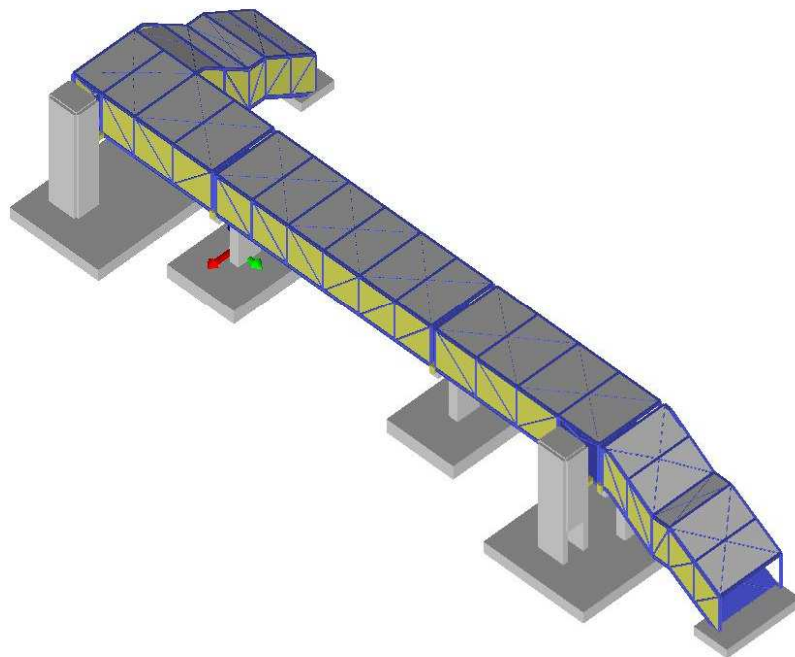
MODELLO



ponte_RSL_rev04.PSP

01_INT_VISTA_SOLIDA_003

MODELLO



ponte_RSL_rev04.PSP

01_INT_VISTA_SOLIDA_004



CARATTERISTICHE MATERIALI UTILIZZATI

LEGENDA TABELLA DATI MATERIALI

Il programma consente l'uso di materiali diversi. Sono previsti i seguenti tipi di materiale:

1	materiale tipo cemento armato
2	materiale tipo acciaio
3	materiale tipo muratura
4	materiale tipo legno
5	materiale tipo generico

I materiali utilizzati nella modellazione sono individuati da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni materiale vengono riportati in tabella i seguenti dati:

Young	modulo di elasticità normale E
Poisson	coefficiente di contrazione trasversale ν
G	modulo di elasticità tangenziale
Gamma	peso specifico
Alfa	coefficiente di dilatazione termica
Fattore di confidenza FC m	Fattore di confidenza specifico per materiale; (è riportato solo se diverso da quello globale della struttura)
Fattore di confidenza FC a	Fattore di confidenza specifico per l'armatura (è riportato solo se diverso da quello globale della struttura)
Elasto-plastico	Materiale elastico perfettamente plastico per aste non lineari
Massima compressione	Massima tensione di compressione per aste non lineari
Massima trazione	Massima tensione di trazione per aste non lineari
Fattore attrito	Coefficiente di attrito per aste non lineari
Rapporto HRDb	Rapporto di hardening a flessione
Rapporto HRDv	Rapporto di hardening a taglio

I dati soprariportati vengono utilizzati per la modellazione dello schema statico e per la determinazione dei carichi inerziali e termici. In relazione al tipo di materiale vengono riportati inoltre:

1	c.a.	Resistenza Rc Resistenza fctm Coefficiente ksb	resistenza a compressione cubica resistenza media a trazione semplice Coefficiente di riduzione della resistenza a compressione da utilizzare nello stress block
2	acciaio	Tensione ft Tensione fy Resistenza fd Resistenza fd (>40) Tensione ammissibile Tensione ammissibile(>40)	Valore della tensione di rottura Valore della tensione di snervamento Resistenza di calcolo per SL CNR-UNI 10011 Resistenza di calcolo per SL CNR-UNI 10011 per spessori > 40mm Tensione ammissibile CNR-UNI 10011 Tensione ammissibile CNR-UNI 10011 per spessori > 40mm
3	muratura	Muratura consolidata Incremento resistenza Incremento rigidezza	Muratura per la quale si prevedono interventi di rinforzo" Incremento conseguito in termini di resistenza Incremento conseguito in termini di rigidezza

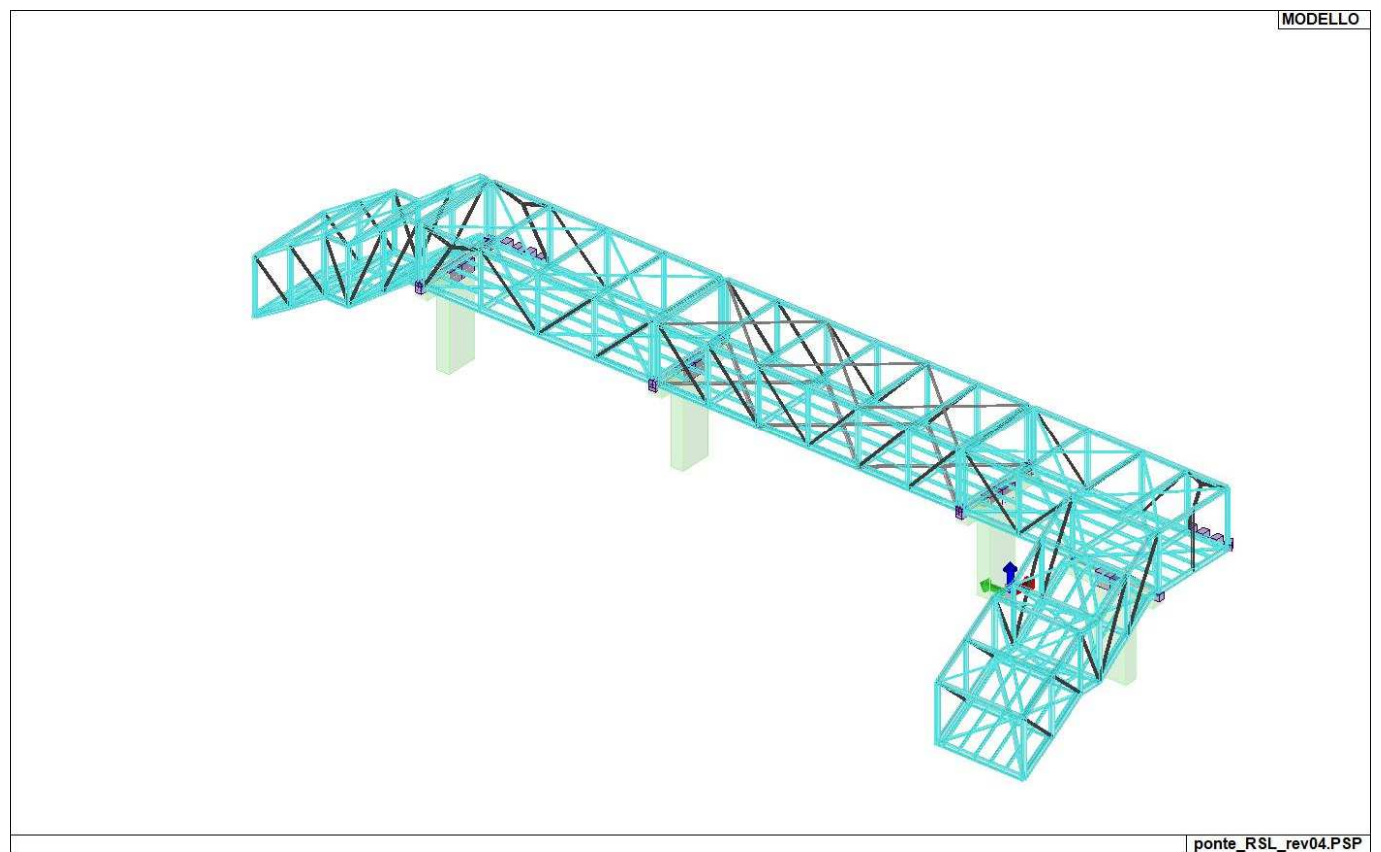
	Resistenza f	Valore della resistenza a compressione
	Resistenza fv0	Valore della resistenza a taglio in assenza di tensioni normali
	Resistenza fh	Valore della resistenza a compressione orizzontale
	Resistenza fb	Valore della resistenza a compressione dei blocchi
	Resistenza fbh	Valore della resistenza a compressione dei blocchi in direzione orizzontale
	Resistenza fv0h	Valore della resistenza a taglio in assenza di tensioni normali per le travi
	Resistenza ft	Valore della resistenza a trazione per fessurazione diagonale
	Resistenza fvlim	Valore della massima resistenza a taglio
	Resistenza fbt	Valore della resistenza a trazione dei blocchi
	Coefficiente mu	Coefficiente d'attrito utilizzato per la resistenza a taglio (tipicamente 0.4)
	Coefficiente fi	Coefficiente d'ingranamento utilizzato per la resistenza a taglio
	Coefficiente ksb	Coefficiente di riduzione della resistenza a compressione da utilizzare nello stress block
4	legno	
	E0,05	Modulo di elasticità corrispondente ad un frattile del 5%
	Resistenza fc0	Valore della resistenza a compressione parallela
	Resistenza ft0	Valore della resistenza a trazione parallela
	Resistenza fm	Valore della resistenza a flessione
	Resistenza fv	Valore della resistenza a taglio
	Resist. ft0k	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per trazione
	Resist. fmk	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per flessione
	Resist. fvk	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per taglio
	Modulo E0,05	Modulo elastico parallelo caratteristico
	Lamellare	lamellare o massiccio

Nel tabulato si riportano sia i valori caratteristici che medi utilizzando gli uni e/o gli altri in relazione alle richieste di normativa ed alla tipologia di verifica. (Cap.7 NTC18 per materiali nuovi, Cap.8 NTC18 e relativa circolare 21/01/2019 per materiali esistenti, Linee Guida Reluis per incamiciatura CAM, CNR-DT 200 per interventi con FRP)

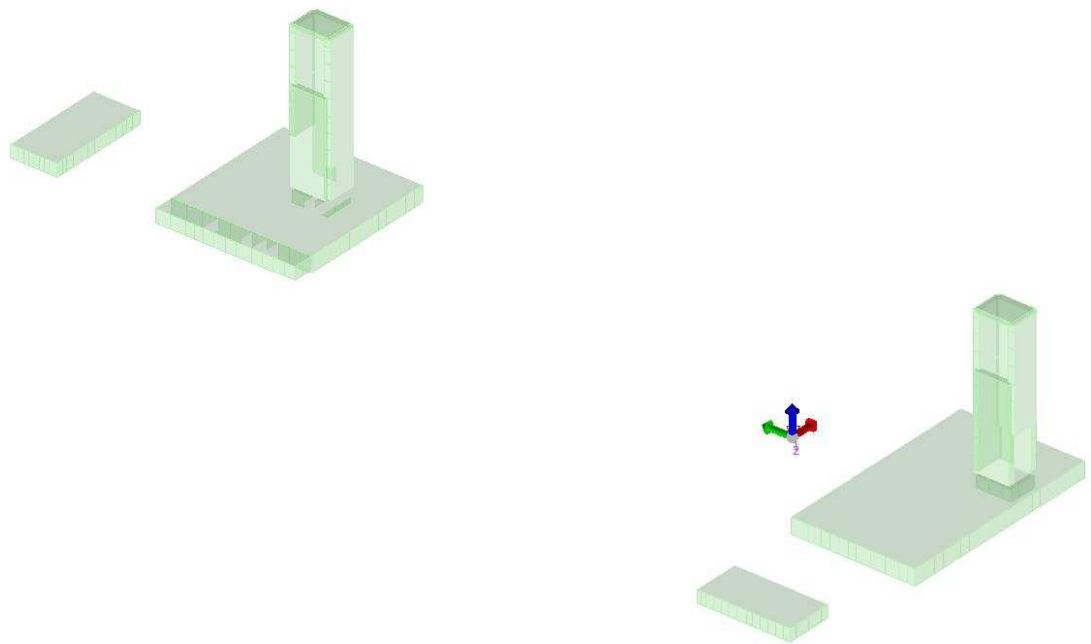
Vengono inoltre riportate le tabelle contenenti il riassunto delle informazioni assegnate nei criteri di progetto in uso.

Id	Tipo / Note	V. caratt.	V. medio	Young	Poisson	G	Gamma	Alfa	Altri
		daN/cm2	daN/cm2	daN/cm2		daN/cm2	daN/cm3		
1	Calcestruzzo Classe C25/30			3.145e+05	0.20	1.310e+05	2.50e-03	1.00e-05	
	Resistenza Rc	300.0							
	Resistenza fctm		25.6						
	Rapporto Rfessurata								1.00
	Coefficiente ksb								0.85
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
4	Calcestruzzo Classe C30/37			3.302e+05	0.20	1.376e+05	2.50e-03	1.00e-05	
	Resistenza Rc	370.0							
	Resistenza fctm		29.4						
	Rapporto Rfessurata								1.00
	Coefficiente ksb								0.85
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
11	Acciaio Fe360 - S235-acciaio Fe360-S235			2.100e+06	0.30	8.077e+05	7.85e-03	1.20e-05	
	Tensione ft	3600.0							
	Resistenza fd	2350.0							
	Resistenza fd (>40)	2100.0							
	Tensione ammissibile	1600.0							
	Tensione ammissibile (>40)	1400.0							
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
12	Acciaio Fe430 - S275-acciaio Fe430-S275			2.100e+06	0.30	8.077e+05	7.85e-03	1.20e-05	
	Tensione ft	4300.0							
	Resistenza fd	2750.0							
	Resistenza fd (>40)	2500.0							
	Tensione ammissibile	1900.0							

Id	Tipo / Note	V. caratt.	V. medio	Young	Poisson	G	Gamma	Alfa	Altri
	Tensione ammissibile (>40)	1700.0							
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
13	Acciaio Fe510 - S355-acciaio Fe510-S355			2.100e+06	0.30	8.077e+05	7.85e-03	1.20e-05	
	Tensione ft	5100.0							
	Resistenza fd	3550.0							
	Resistenza fd (>40)	3150.0							
	Tensione ammissibile	2400.0							
	Tensione ammissibile (>40)	2100.0							
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
157	Materiale inf. rigido no peso E = 1.000e+09			1.000e+09	0.0	5.000e+08	0.0	1.20e-05	
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
158	materiale E = 100.00			100.0	0.0	50.0	0.0	1.20e-05	
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
159	pannelli-materiale E = 100.00			100.0	0.0	50.0	7.85e-03	1.20e-05	
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05

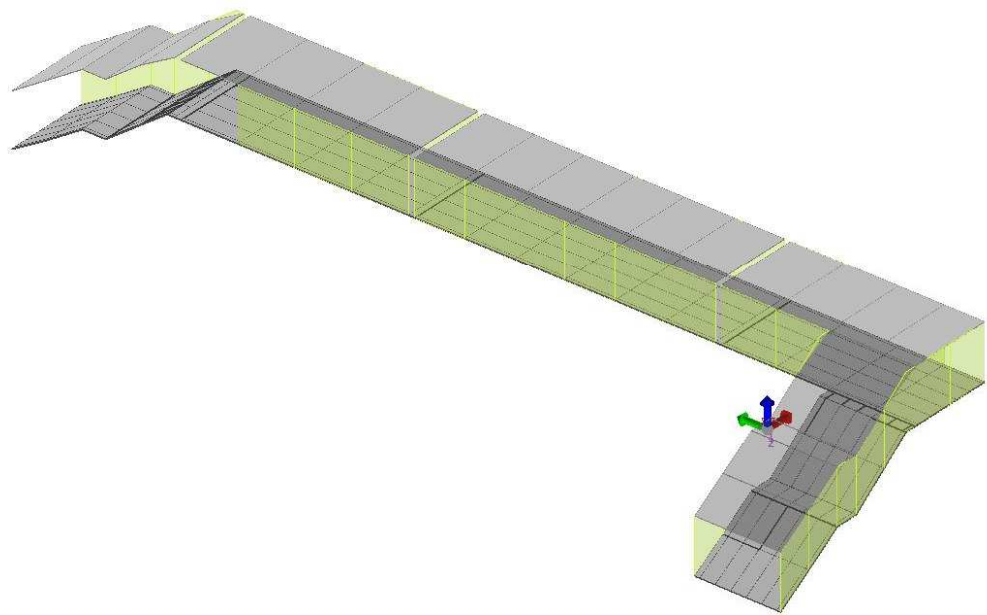


11_MOD_MATERIALI_D2



ponte_RSL_rev04.PSP

11_MOD_MATERIALI_D3



ponte_RSL_rev04.PSP

11_MOD_MATERIALI_SOLAI

Aste acc.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Generalità						
Beta assegnato	0.80	0.80	0.80	0.80	0.80	0.80
Verifica come controvento	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Usa condizioni I e II	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Coefficiente gamma M0	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
Coefficiente gamma M1	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
Coefficiente gamma M2	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25

Pilastrini acc.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Lunghezze libere						
Metodo di calcolo 2-2	Assegnato	Assegnato	Assegnato	Assegnato	Assegnato	Assegnato
2-2 Beta assegnato	1.00	2.00	2.00	2.00	2.00	1.00
2-2 Beta * L assegnato [cm]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Metodo di calcolo 3-3	Assegnato	Assegnato	Assegnato	Assegnato	Assegnato	Assegnato
3-3 Beta assegnato	1.00	2.00	2.00	2.00	2.00	1.00
3-3 Beta * L assegnato [cm]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1-1 Beta assegnato	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
1-1 Beta * L assegnato [cm]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Generalità						
Coefficiente gamma M0	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
Coefficiente gamma M1	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
Coefficiente gamma M2	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25
Effetti del 2 ordine	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Momenti equivalenti	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Usa condizioni I e II	SI	SI	SI	SI	SI	SI

Travi acc.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Lunghezze libere						
3-3 Beta * L automatico	NO	SI	SI	SI	SI	NO
3-3 Beta assegnato	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.80
3-3 Beta assegnato [cm]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2-2 Beta * L automatico	NO	SI	SI	SI	SI	NO
2-2 Beta assegnato	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.80
2-2 Beta * L assegnato [cm]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1-1 Beta * L automatico	NO	SI	SI	SI	SI	NO
1-1 Beta assegnato	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.80
1-1 Beta * L assegnato [cm]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Generalità						
Coefficiente gamma M0	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
Coefficiente gamma M1	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
Coefficiente gamma M2	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25
Luce di taglio per GR [cm]	0.0	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0
Usa condizioni I e II	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Momenti equivalenti	SI	SI	SI	SI	SI	SI

Pareti c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Generalità						
Progetto armatura	Singolo elemento NON DISSIPATIVO	Singolo elemento FONDAZIONE	Singolo elemento FONDAZIONE	Singolo elemento FONDAZIONE	Singolo elemento FONDAZIONE	Singolo elemento NON DISSIPATIVO
Armatura						
Inclinazione Av gradi]	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
Angolo Av-Ao gradi]	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
Minima tesa	0.25	0.25	0.25	0.25	0.25	0.25
Massima tesa	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
Maglia unica centrale	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Unico strato verticale	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Unico strato orizzontale	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Copriferro [cm]	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
Maglia V						
diametro	10	10	10	10	10	10
passo	25	25	25	25	25	25
diametro aggiuntivi	12	12	12	12	12	12
Maglia O						

Pareti c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
diametro	10	10	10	10	10	10
passo	25	25	25	25	25	25
diametro aggiuntivi	12	12	12	12	12	12
Stati limite ultimi						
Tensione f_y [daN/cm ²]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
Tipo acciaio	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
Coefficiente gamma _s	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
Coefficiente gamma _c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Verifiche con costante	NSI	SI	SI	SI	SI	SI
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm ²]	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
Tensione amm. acciaio [daN/cm ²]	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
Rapporto omogeneizzazione N	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
Massimo rapporto area compressa/tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Parete estesa debolmente armata						
Fattore amplificazione taglio V	0.0	1.50	1.50	1.50	1.50	0.0
Hcrit. par. 7.4.4.5.1 [cm]	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Hcrit. par. 7.4.6.1.4 [cm]	40.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Diagramma inviluppo taglio	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Vincolo lati	nessun lato	nessun lato	nessun lato	nessun lato	nessun lato	nessun lato
Verifica come fascia	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Diametro di estremità	0	0	0	0	0	0
Zona confinata						
Minima tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Massima tesa	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
Distanza barre [cm]	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
Interferro	2	2	2	2	2	2
Armatura inclinata						
Area barre [cm ²]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Angolo orizzontale [gradi]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Distanza di base [cm]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Resistenza al fuoco						
3- intradosso	NO	NO	NO	NO	NO	NO
3+ estradosso	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Tempo di esposizione R	15	15	15	15	15	15

Gusci c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Armatura						
Inclinazione Ax [gradi]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Angolo Ax-Ay [gradi]	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
Minima tesa	0.31	0.0	0.0	0.31	0.31	0.31
Massima tesa	0.78	0.78	0.78	0.78	0.78	0.78
Maglia unica centrale	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Copriferro [cm]	2.00	4.00	4.00	4.00	4.00	2.00
Maglia x						
diametro	10	16	16	20	20	10
passo	20	20	20	10	10	20
diametro aggiuntivi	12	12	12	12	12	12

Gusci c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Maglia y						
diametro	10	16	16	20	20	10
passo	20	20	20	10	10	20
diametro aggiuntivi	12	12	12	12	12	12
Stati limite ultimi						
Tensione fy [daN/cm2]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
Tipo acciaio	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
Coefficiente gamma s	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Verifiche con N costante	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Applica SLU da DIN	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm2]	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
Tensione amm. acciaio [daN/cm2]	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
Rapporto omogeneizzazione N	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
Massimo rapporto area compressa/tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Resistenza al fuoco						
3- intradosso	NO	NO	NO	NO	NO	NO
3+ estradosso	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Tempo di esposizione R	15	15	15	15	15	15

Travi c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Generalità						
Progetta a filo	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Af inf: da q*L*L /	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Armatura						
Minima tesa	0.31	0.31	0.31	0.31	0.31	0.31
Minima compressa	0.31	0.31	0.31	0.31	0.31	0.31
Massima tesa	0.78	0.78	0.78	0.78	0.78	0.78
Da sezione	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Usa armatura teorica	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Stati limite ultimi						
Tensione fy [daN/cm2]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
Tensione fy staffe [daN/cm2]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
Tipo acciaio	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
Coefficiente gamma s	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Verifiche con N costante	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Fattore di redistribuzione	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Modello per il confinamento						
Relazione tensio-deformativa	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander
Incrudimento acciaio	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03
Fattore lambda	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
epsilon max,s	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02
epsilon cu2	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03
epsilon c2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
epsilon cy	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm2]	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
Tensione amm. acciaio [daN/cm2]	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
Rapporto omogeneizzazione N	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
Massimo rapporto area compressa/tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Staffe						
Diametro staffe	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Passo minimo [cm]	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
Passo massimo [cm]	30.00	30.00	30.00	30.00	30.00	30.00
Passo raffittito [cm]	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
Lunghezza zona raffittita [cm]	50.00	50.00	50.00	50.00	50.00	50.00
Ctg(Teta) Max	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50
Percentuale sagomati	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Luce di taglio per GR [cm]	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Adotta scorrimento medio	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Torsione non essenziale inclusa	SI	SI	SI	SI	SI	SI

Pilastrì c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Generalità						
Progetto armatura	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati
Progetta a filo	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Effetti del 2 ordine	SI	SI	SI	SI	SI	SI

Pilastrici c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Beta per 2-2	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Beta per 3-3	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Armatura						
Massima tesa	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
Minima tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Stati limite ultimi						
Tensione fy [daN/cm ²]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
Tensione fy staffe [daN/cm ²]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
Tipo acciaio	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
Coefficiente gamma s	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Verifiche con N costante	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Modello per il confinamento						
Relazione tensio-deformativa	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander
Incrudimento acciaio	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03
Fattore lambda	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
epsilon max,s	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02
epsilon cu2	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03
epsilon c2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
epsilon cy	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm ²]	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
Tensione amm. acciaio [daN/cm ²]	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
Rapporto omogeneizzazione N	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
Staffe						
Diametro staffe	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Passo minimo [cm]	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00
Passo massimo [cm]	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00
Passo raffittito [cm]	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
Lunghezza zona raffittita [cm]	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00
Ctg(Teta) Max	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50
Luce di taglio per GR [cm]	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Massimizza gerarchia	SI	SI	SI	SI	SI	SI

Solai e pannelli	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Generalità						
Usa tensioni ammissibili	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Af inf: da traliccio	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Consenti armatura a taglio	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Incrementa armatura longitudinale per taglio	SI	SI	SI	SI	SI	SI
Af inf: da q*L*L /	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00
Incremento fascia piena [cm]	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00
Armatura						
Minima tesa	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15
Massima tesa	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
Minima compressa	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Af/h [cm]	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02
Stati limite ultimi						
Tensione fy [daN/cm ²]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
Tipo acciaio	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
Coefficiente gamma s	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Fattore di ridistribuzione	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm ²]	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00
Tensione amm. acciaio [daN/cm ²]	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
Rapporto omogeneizzazione N	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
Massimo rapporto area compressa/tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Verifica freccia						
Infinita	250.00	250.00	250.00	250.00	250.00	250.00
Istantanea	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00
Fattore viscosità	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
Usa J non fessurato	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Elementi non strutturali						
Tamponatura antiespulsione	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Tamponatura con armatura	NO	NO	NO	NO	NO	NO
Fattore di struttura/comportamento	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
Coefficiente gamma m	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Periodo Ta	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Altezza pannello	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

MODELLAZIONE DELLE SEZIONI

LEGENDA TABELLA DATI SEZIONI

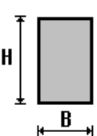
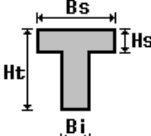
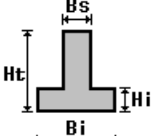
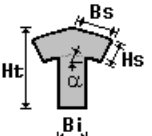
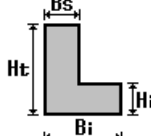
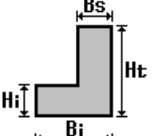
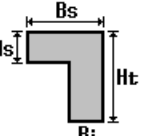
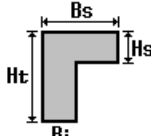
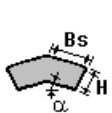
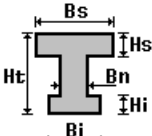
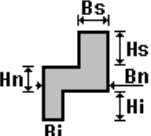
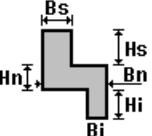
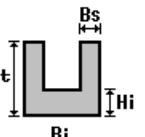
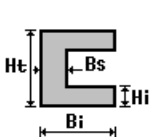
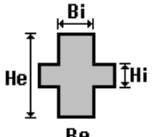
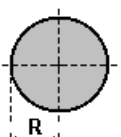
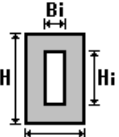
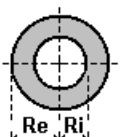
Il programma consente l'uso di sezioni diverse. Sono previsti i seguenti tipi di sezione:

1. sezione di tipo generico
2. profilati semplici
3. profilati accoppiati e speciali

Le sezioni utilizzate nella modellazione sono individuate da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni sezione vengono riportati in tabella i seguenti dati:

Area	area della sezione
A V2	area della sezione/fattore di taglio (per il taglio in direzione 2)
A V3	area della sezione/fattore di taglio (per il taglio in direzione 3)
Jt	fattore torsionale di rigidezza
J2-2	momento d'inerzia della sezione riferito all'asse 2
J3-3	momento d'inerzia della sezione riferito all'asse 3
W2-2	modulo di resistenza della sezione riferito all'asse 2
W3-3	modulo di resistenza della sezione riferito all'asse 3
Wp2-2	modulo di resistenza plastico della sezione riferito all'asse 2
Wp3-3	modulo di resistenza plastico della sezione riferito all'asse 3

I dati sopra riportati vengono utilizzati per la determinazione dei carichi inerziali e per la definizione delle rigidezze degli elementi strutturali; qualora il valore di Area V2 (e/o Area V3) sia nullo la deformabilità per taglio V2 (e/o V3) è trascurata. La valutazione delle caratteristiche inerziali delle sezioni è condotta nel riferimento 2-3 dell'elemento.

 rettangolare	 a T	 a T rovescia	 a T di colmo	 a L	 a L specchiata
 a L specchiata rovescia	 a L rovescia	 a L di colmo	 a doppio T	 a quattro specchiata	 a quattro
 a U	 a C	 a croce	 circolare	 rettangolare cava	 circolare cava

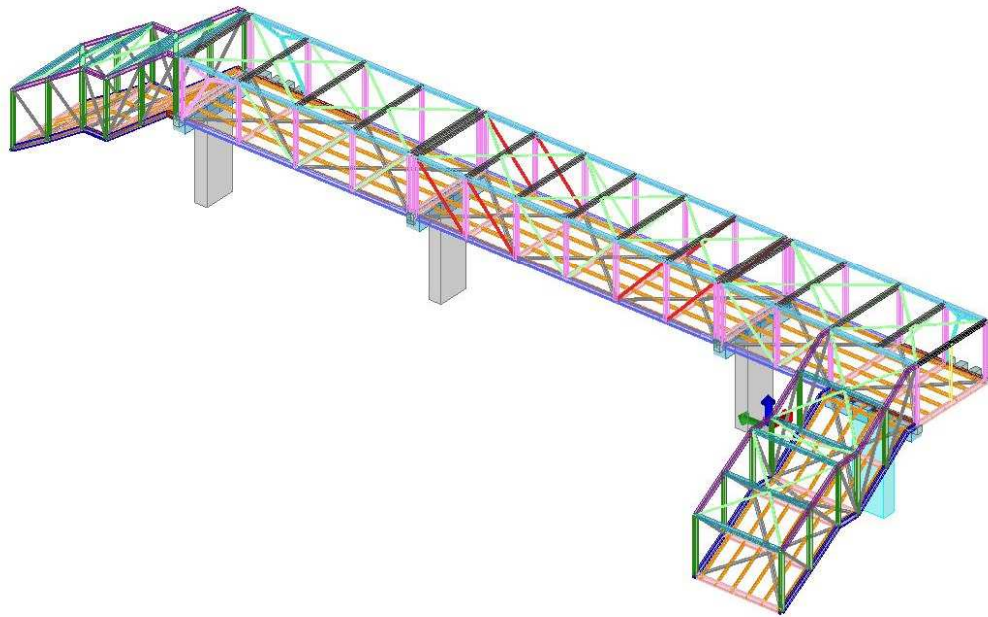
Per quanto concerne i profilati semplici ed accoppiati l'asse 2 del riferimento coincide con l'asse x riportato nei più diffusi profilati.

Per quanto concerne le sezioni di tipo generico (tipo 1.):

i valori dimensionali con prefisso B sono riferiti all'asse 2

i valori dimensionali con prefisso H sono riferiti all'asse 3

Id	Tipo	Area cm2	A V2 cm2	A V3 cm2	Jt cm4	J 2-2 cm4	J 3-3 cm4	W 2-2 cm3	W 3-3 cm3	Wp 2-2 cm3	Wp 3-3 cm3
1	Rettangolare: b=80 h=200	1.600e+04	1.333e+04	1.333e+04	2.553e+07	8.533e+06	5.333e+07	2.133e+05	5.333e+05	3.200e+05	8.000e+05
2	Rettangolare: b=80 h=80	6400.00	5333.33	5333.33	5.758e+06	3.413e+06	3.413e+06	8.533e+04	8.533e+04	1.280e+05	1.280e+05
3	Rettangolare: b=40 h=40	1600.00	1333.33	1333.33	3.599e+05	2.133e+05	2.133e+05	1.067e+04	1.067e+04	1.600e+04	1.600e+04
4	TUBO 114.3x4.0	13.86	0.0	0.0	422.13	211.07	211.07	36.93	36.93	48.69	48.69
5	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
6	IPE 300	53.80	0.0	0.0	20.10	604.00	8356.00	80.50	557.10	125.20	628.40
7	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
8	IPE 300	53.80	0.0	0.0	20.10	604.00	8356.00	80.50	557.10	125.20	628.40
9	TUBO 139.7x5.9	24.80	0.0	0.0	1112.13	556.06	556.06	79.61	79.61	105.69	105.69
10	IPE 160	20.10	0.0	0.0	3.60	68.00	869.00	16.70	108.70	26.10	123.90
11	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
12	2 L 100X10 affiancati a dist.=10.00	38.40	0.0	0.0	12.66	777.26	354.00	74.02	49.20	127.49	103.10
13	TUBO 159.0x7.1	33.88	0.0	0.0	1958.71	979.35	979.35	123.19	123.19	163.94	163.94
14	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
16	sezione IPE300 (Section Maker)	143.99	0.0	0.0	1.376e+04	6746.46	1.514e+04	749.61	1009.23	867.88	1305.77
19	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
20	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
21	IPE 300	53.80	0.0	0.0	20.10	604.00	8356.00	80.50	557.10	125.20	628.40
22	HEA 200	53.80	0.0	0.0	21.00	1336.00	3692.00	133.60	388.60	203.80	429.50
24	TUBO 139.7x4.0	17.05	0.0	0.0	785.72	392.86	392.86	56.24	56.24	73.68	73.68
27	T.QU 120x120x5	22.36	0.0	0.0	778.50	485.47	485.47	80.91	80.91	95.45	95.45
28	2 L 60X6 affiancati a dist.=10.00	13.80	0.0	0.0	1.64	111.79	45.60	17.20	10.60	30.22	22.30
29	Rettangolare: b=200 h=80	1.600e+04	1.333e+04	1.333e+04	2.553e+07	5.333e+07	8.533e+06	5.333e+05	2.133e+05	8.000e+05	3.200e+05
31	TUBO 168.3x7.1	35.96	0.0	0.0	2340.37	1170.19	1170.19	139.06	139.06	184.62	184.62



ponte_RSL_rev04.PSP

13_MOD_SEZIONI

MODELLAZIONE STRUTTURA: NODI

LEGENDA TABELLA DATI NODI

Il programma utilizza per la modellazione nodi strutturali.

Ogni nodo è individuato dalle coordinate cartesiane nel sistema di riferimento globale (X Y Z).

Ad ogni nodo è eventualmente associato un codice di vincolamento rigido, un codice di fondazione speciale, ed un set di sei molle (tre per le traslazioni, tre per le rotazioni). Le tabelle sottoriportate riflettono le succitate possibilità. In particolare per ogni nodo viene indicato in tabella:

Nodo	numero del nodo.
X	valore della coordinata X
Y	valore della coordinata Y
Z	valore della coordinata Z

Per i nodi ai quali sia associato un codice di vincolamento rigido, un codice di fondazione speciale o un set di molle viene indicato in tabella:

Nodo	numero del nodo.
X	valore della coordinata X
Y	valore della coordinata Y
Z	valore della coordinata Z
Note	eventuale codice di vincolo (es. v=110010 sei valori relativi ai sei gradi di libertà previsti per il nodo TxTyTzRxRyRz, il valore 1 indica che lo spostamento o rotazione relativo è impedito, il valore 0 indica che lo spostamento o rotazione relativo è libero).
Note	(FS = 1, 2,...) eventuale codice del tipo di fondazione speciale (1, 2,... fanno riferimento alle tipologie: plinto, palo, plinto su pali,...) che è collegato al nodo. (ISO = "id SIGLA") indice e sigla identificativa dell' eventuale isolatore sismico assegnato al

	nodo
Rig. TX	valore della rigidezza dei vincoli elastici eventualmente applicati al nodo, nello specifico TX (idem per TY, TZ, RX, RY, RZ).

Per strutture sismicamente isolate viene inoltre inserita la tabella delle caratteristiche per gli isolatori utilizzati; le caratteristiche sono indicate in conformità al cap. 7.10 del D.M. 17/01/18

TABELLA DATI NODI

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
	cm	cm	cm		cm	cm	cm		cm	cm	cm
2	0.0	91.7	550.0	4	0.0	2065.7	550.0	5	0.0	3572.2	0.0
6	0.0	3572.2	550.0	7	153.0	3552.2	590.0	8	255.0	3552.2	590.0
9	275.0	2065.7	550.0	10	-275.0	2065.7	550.0	11	275.0	3572.2	550.0
12	-275.0	3572.2	550.0	13	275.0	91.7	550.0	14	-275.0	91.7	550.0
15	-275.0	2065.7	590.0	16	275.0	2065.7	590.0	17	275.0	3572.2	590.0
18	-275.0	3572.2	590.0	19	-275.0	91.7	590.0	20	275.0	91.7	590.0
21	275.0	2085.7	590.0	22	-275.0	2085.7	590.0	23	-275.0	2045.7	590.0
24	275.0	2045.7	590.0	25	275.0	111.7	590.0	26	-275.0	111.7	590.0
27	-275.0	71.7	590.0	28	275.0	71.7	590.0	29	275.0	3592.2	590.0
30	-275.0	3592.2	590.0	31	-275.0	3552.2	590.0	32	275.0	3552.2	590.0
33	275.0	2045.7	940.0	34	-275.0	2045.7	940.0	35	-275.0	111.7	940.0
36	275.0	111.7	940.0	37	-275.0	434.1	940.0	38	-275.0	756.4	940.0
39	-275.0	1078.7	940.0	40	-275.0	1401.1	940.0	41	-275.0	1723.4	940.0
42	275.0	434.1	940.0	43	275.0	756.4	940.0	44	275.0	1078.7	940.0
45	275.0	1401.1	940.0	46	275.0	1723.4	940.0	47	-275.0	434.1	590.0
48	-275.0	756.4	590.0	49	-275.0	1078.7	590.0	50	-275.0	1401.1	590.0
51	-275.0	1723.4	590.0	52	275.0	434.1	590.0	53	275.0	756.4	590.0
54	275.0	1078.7	590.0	55	275.0	1401.1	590.0	56	275.0	1723.4	590.0
57	-153.0	434.1	590.0	58	-51.0	434.1	590.0	59	51.0	434.1	590.0
60	153.0	434.1	590.0	61	-153.0	111.7	590.0	62	-51.0	111.7	590.0
63	51.0	111.7	590.0	64	153.0	111.7	590.0	65	-153.0	756.4	590.0
66	-51.0	756.4	590.0	67	51.0	756.4	590.0	68	153.0	756.4	590.0
69	-153.0	1078.7	590.0	70	-51.0	1078.7	590.0	71	51.0	1078.7	590.0
72	153.0	1078.7	590.0	73	-153.0	1401.1	590.0	74	-51.0	1401.1	590.0
75	51.0	1401.1	590.0	76	153.0	1401.1	590.0	77	-153.0	1723.4	590.0
78	-51.0	1723.4	590.0	79	51.0	1723.4	590.0	80	153.0	1723.4	590.0
81	-153.0	2045.7	590.0	82	-51.0	2045.7	590.0	83	51.0	2045.7	590.0
84	153.0	2045.7	590.0	85	0.0	1723.4	940.0	86	0.0	1078.7	940.0
87	0.0	434.1	940.0	88	0.0	1723.4	590.0	89	0.0	434.1	590.0
90	0.0	1078.7	590.0	91	255.0	434.1	590.0	92	-255.0	434.1	590.0
93	0.0	3185.6	940.0	94	0.0	2452.4	940.0	95	275.0	2085.7	940.0
96	-275.0	2085.7	940.0	97	275.0	3552.2	940.0	98	-275.0	3552.2	940.0
99	-275.0	2452.4	940.0	100	-275.0	2819.0	940.0	101	-275.0	3185.6	940.0
102	275.0	2452.4	590.0	103	275.0	2819.0	590.0	104	275.0	3185.6	590.0
105	-275.0	2452.4	590.0	106	-275.0	2819.0	590.0	107	-275.0	3185.6	590.0
108	275.0	2452.4	940.0	109	275.0	2819.0	940.0	110	275.0	3185.6	940.0
111	0.0	2452.4	590.0	112	0.0	3185.6	590.0	113	-255.0	111.7	590.0
114	-255.0	756.4	590.0	115	-255.0	1078.7	590.0	116	-255.0	1401.1	590.0
117	-255.0	1723.4	590.0	118	-255.0	2045.7	590.0	119	255.0	111.7	590.0
120	255.0	756.4	590.0	121	255.0	1078.7	590.0	122	255.0	1401.1	590.0
123	255.0	1723.4	590.0	124	255.0	2045.7	590.0	125	-255.0	2819.0	590.0
126	-255.0	2085.7	590.0	127	-255.0	3552.2	590.0	128	-255.0	2452.4	590.0
129	-255.0	3185.6	590.0	130	-153.0	2085.7	590.0	131	-51.0	2085.7	590.0
132	51.0	2085.7	590.0	133	153.0	2085.7	590.0	134	255.0	2085.7	590.0
135	-153.0	2452.4	590.0	136	-51.0	2452.4	590.0	137	51.0	2452.4	590.0
138	153.0	2452.4	590.0	139	255.0	2452.4	590.0	140	-153.0	2819.0	590.0
141	-51.0	2819.0	590.0	142	51.0	2819.0	590.0	143	153.0	2819.0	590.0
144	255.0	2819.0	590.0	145	-153.0	3185.6	590.0	146	-51.0	3185.6	590.0
147	51.0	3185.6	590.0	148	153.0	3185.6	590.0	149	255.0	3185.6	590.0
150	-153.0	3552.2	590.0	151	-51.0	3552.2	590.0	152	51.0	3552.2	590.0
153	-275.0	4187.8	645.0	154	-56.0	4187.8	295.0	155	56.0	4187.8	295.0
156	168.0	4187.8	295.0	157	153.0	-1176.2	590.0	158	-255.0	4187.8	295.0
159	-168.0	4187.8	295.0	160	275.0	4037.6	295.0	161	275.0	4037.6	645.0
162	-275.0	4037.6	295.0	163	-275.0	4037.6	645.0	164	-255.0	4037.6	295.0
165	-168.0	4037.6	295.0	166	-56.0	4037.6	295.0	167	56.0	4037.6	295.0
168	168.0	4037.6	295.0	169	255.0	4037.6	295.0	170	255.0	4187.8	295.0
171	275.0	4187.8	295.0	172	275.0	4187.8	645.0	173	-275.0	4187.8	295.0
174	275.0	4639.6	10.0	175	275.0	4413.7	147.5	176	-275.0	4639.6	350.0

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
177	-56.0	4639.6	10.0	178	56.0	4639.6	10.0	179	168.0	4639.6	10.0
180	-255.0	4639.6	10.0	181	-168.0	4639.6	10.0	182	255.0	4639.6	10.0
183	0.0	4413.7	497.5	184	275.0	4639.6	350.0	185	-275.0	4639.6	10.0
186	153.0	3642.2	590.0	187	275.0	3592.2	940.0	188	51.0	3642.2	590.0
189	-275.0	3592.2	940.0	190	-255.0	3592.2	590.0	191	-153.0	3592.2	590.0
192	-51.0	3592.2	590.0	193	51.0	3592.2	590.0	194	153.0	3592.2	590.0
195	255.0	3592.2	590.0	196	-275.0	3814.9	811.2	197	-275.0	4413.7	497.5
198	275.0	3814.9	461.2	199	275.0	3814.9	811.2	200	-275.0	3814.9	461.2
201	-51.0	3642.2	590.0	202	-255.0	3814.9	461.2	203	-168.0	3814.9	461.2
204	-56.0	3814.9	461.2	205	56.0	3814.9	461.2	206	168.0	3814.9	461.2
207	255.0	3814.9	461.2	208	-153.0	3642.2	590.0	209	275.0	4413.7	497.5
210	-275.0	4413.7	147.5	211	-255.0	3642.2	590.0	212	-255.0	4413.7	147.5
213	-168.0	4413.7	147.5	214	-56.0	4413.7	147.5	215	56.0	4413.7	147.5
216	168.0	4413.7	147.5	217	255.0	4413.7	147.5	218	0.0	3814.9	811.2
219	255.0	3642.2	590.0	220	275.0	3642.2	590.0	221	-275.0	3642.2	590.0
222	275.0	3642.2	940.0	223	-275.0	3642.2	940.0	224	-350.0	-624.1	940.0
225	-350.0	-1176.2	940.0	226	0.0	4639.6	10.0	227	275.0	3362.8	885.3
228	-1347.3	-874.1	10.0	229	-895.6	-1176.2	645.0	230	-895.6	-955.9	295.0
231	-895.6	-856.8	295.0	232	-895.6	-757.7	295.0	233	-895.6	-1154.1	295.0
234	-895.6	-1055.0	295.0	235	-745.3	-624.1	295.0	236	-745.3	-624.1	645.0
237	-745.3	-1176.2	295.0	238	-745.3	-1176.2	645.0	239	-745.3	-1154.1	295.0
240	-745.3	-1055.0	295.0	241	-745.3	-955.9	295.0	242	-745.3	-856.8	295.0
243	-745.3	-757.7	295.0	244	-745.3	-658.6	295.0	245	-895.6	-658.6	295.0
246	-895.6	-624.1	295.0	247	-895.6	-624.1	645.0	248	-895.6	-1176.2	295.0
249	-1347.3	-624.1	10.0	250	-1121.4	-624.1	147.5	251	-1347.3	-1176.2	360.0
252	-1347.3	-955.9	10.0	253	-1347.3	-856.8	10.0	254	-1347.3	-757.7	10.0
255	-1347.3	-1154.1	10.0	256	-1347.3	-1055.0	10.0	257	-1347.3	-658.6	10.0
258	-1121.4	-915.8	502.5	259	-1347.3	-624.1	360.0	260	-1347.3	-1176.2	10.0
261	-350.0	-757.7	590.0	262	-275.0	-624.1	940.0	263	-350.0	-856.8	590.0
264	-275.0	-1176.2	940.0	265	-522.7	-1176.2	811.2	266	-1121.4	-1176.2	502.5
267	-522.7	-624.1	461.2	268	-522.7	-624.1	811.2	269	-522.7	-1176.2	461.2
270	-350.0	-955.9	590.0	271	-522.7	-1154.1	461.2	272	-522.7	-1055.0	461.2
273	-522.7	-955.9	461.2	274	-522.7	-856.8	461.2	275	-522.7	-757.7	461.2
276	-522.7	-658.6	461.2	277	-350.0	-1055.0	590.0	278	-1121.4	-624.1	502.5
279	-1121.4	-1176.2	147.5	280	-350.0	-1154.1	590.0	281	-1121.4	-1154.1	147.5
282	-1121.4	-1055.0	147.5	283	-1121.4	-955.9	147.5	284	-1121.4	-856.8	147.5
285	-1121.4	-757.7	147.5	286	-1121.4	-658.6	147.5	287	-522.7	-915.8	811.2
288	-350.0	-658.6	590.0	289	-350.0	-624.1	590.0	290	-350.0	-1176.2	590.0
291	0.0	4413.7	147.5	292	0.0	3814.9	461.2	293	-1121.4	-915.8	147.5
294	-522.7	-915.8	461.2	295	-275.0	-624.1	590.0	296	-275.0	-1176.2	590.0
297	-275.0	-658.6	590.0	298	-275.0	-757.7	590.0	299	-275.0	-856.8	590.0
300	-275.0	-955.9	590.0	301	-275.0	-1055.0	590.0	302	-275.0	-1154.1	590.0
303	-275.0	-899.1	0.0	304	-275.0	-899.1	550.0	305	-275.0	-1176.2	550.0
306	-275.0	-624.1	550.0	307	-255.0	-1176.2	590.0	308	275.0	-624.1	590.0
309	275.0	-276.2	940.0	310	-153.0	-276.2	590.0	311	-275.0	71.7	940.0
312	275.0	71.7	940.0	313	-153.0	71.7	590.0	314	-51.0	71.7	590.0
315	51.0	71.7	590.0	316	153.0	71.7	590.0	317	-255.0	71.7	590.0
318	255.0	71.7	590.0	319	51.0	-276.2	590.0	320	-255.0	-276.2	590.0
321	255.0	-1176.2	590.0	322	275.0	-624.1	940.0	323	-153.0	-624.1	590.0
324	-51.0	-624.1	590.0	325	51.0	-624.1	590.0	326	153.0	-624.1	590.0
327	-255.0	-624.1	590.0	328	255.0	-624.1	590.0	329	-275.0	-276.2	940.0
330	255.0	-276.2	590.0	331	-275.0	-276.2	590.0	332	275.0	-276.2	590.0
333	-51.0	-276.2	590.0	334	153.0	-276.2	590.0	335	275.0	-1176.2	590.0
336	275.0	-1176.2	940.0	337	-153.0	-1176.2	590.0	338	-51.0	-1176.2	590.0
339	51.0	-1176.2	590.0	340	275.0	-915.8	590.0	341	275.0	-915.8	940.0
342	-153.0	-915.8	590.0	343	51.0	-915.8	590.0	344	-255.0	-915.8	590.0
345	-275.0	-915.8	940.0	346	255.0	-915.8	590.0	347	-275.0	-915.8	590.0
348	-51.0	-915.8	590.0	349	153.0	-915.8	590.0	350	509.5	-1084.8	0.0
351	0.0	-276.2	940.0	352	1.00e-03	-915.8	940.0	353	329.5	-1143.8	590.0
354	329.5	-1143.8	930.0	355	329.5	-915.8	590.0	356	329.5	-915.8	930.0
357	509.5	-1143.8	590.0	358	509.5	-1143.8	930.0	359	509.5	-915.8	590.0
360	509.5	-915.8	930.0	361	329.5	-1143.8	690.0	362	389.5	-1143.8	690.0
363	389.5	-1143.8	590.0	364	329.5	-1143.8	790.0	365	389.5	-1143.8	790.0
366	329.5	-1143.8	890.0	367	389.5	-1143.8	890.0	368	389.5	-1143.8	930.0
369	449.5	-1143.8	690.0	370	449.5	-1143.8	590.0	371	449.5	-1143.8	790.0
372	449.5	-1143.8	890.0	373	449.5	-1143.8	930.0	374	509.5	-1143.8	690.0
375	509.5	-1143.8	790.0	376	509.5	-1143.8	890.0	377	509.5	-1084.8	690.0
378	509.5	-1084.8	590.0	379	509.5	-1084.8	790.0	380	509.5	-1084.8	890.0
381	509.5	-1084.8	930.0	382	509.5	-995.6	690.0	383	509.5	-995.6	590.0
384	509.5	-995.6	790.0	385	509.5	-995.6	890.0	386	509.5	-995.6	930.0
387	509.5	-915.8	690.0	388	509.5	-915.8	790.0	389	509.5	-915.8	890.0
390	329.5	-915.8	690.0	391	389.5	-915.8	690.0	392	389.5	-915.8	590.0

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
393	329.5	-915.8	790.0	394	389.5	-915.8	790.0	395	329.5	-915.8	890.0
396	389.5	-915.8	890.0	397	389.5	-915.8	930.0	398	449.5	-915.8	690.0
399	449.5	-915.8	590.0	400	449.5	-915.8	790.0	401	449.5	-915.8	890.0
402	449.5	-915.8	930.0	403	329.5	-1084.8	930.0	404	389.5	-1084.8	930.0
405	329.5	-995.6	930.0	406	389.5	-995.6	930.0	407	449.5	-1084.8	930.0
408	449.5	-995.6	930.0	409	509.5	-1143.8	190.0	410	509.5	-915.8	190.0
411	389.5	-1143.8	290.0	412	-1297.3	-599.1	0.0	413	389.5	-1143.8	390.0
414	389.5	-1143.8	490.0	415	449.5	-1143.8	290.0	416	-1247.3	-599.1	0.0
417	449.5	-1143.8	390.0	418	449.5	-1143.8	490.0	419	509.5	-1143.8	290.0
420	509.5	-1143.8	390.0	421	509.5	-1143.8	490.0	422	509.5	-1084.8	290.0
423	509.5	-1084.8	190.0	424	509.5	-1084.8	390.0	425	509.5	-1084.8	490.0
426	509.5	-995.6	290.0	427	509.5	-995.6	190.0	428	509.5	-995.6	390.0
429	509.5	-995.6	490.0	430	509.5	-915.8	290.0	431	509.5	-915.8	390.0
432	509.5	-915.8	490.0	433	389.5	-915.8	290.0	434	389.5	-915.8	190.0
435	389.5	-915.8	390.0	436	389.5	-915.8	490.0	437	449.5	-915.8	290.0
438	449.5	-915.8	190.0	439	449.5	-915.8	390.0	440	449.5	-915.8	490.0
441	509.5	-1084.8	90.0	442	449.5	-915.8	90.0	443	389.5	-915.8	0.0
444	509.5	-995.6	0.0	445	389.5	-1143.8	0.0	446	-1347.3	-1199.1	0.0
447	509.5	-995.6	90.0	448	389.5	-915.8	90.0	449	449.5	-1143.8	0.0
450	300.0	4706.2	0.0	451	509.5	-915.8	0.0	452	509.5	-1143.8	0.0
453	509.5	-1143.8	90.0	454	509.5	-915.8	90.0	455	449.5	-915.8	0.0
456	329.5	-1143.8	290.0	457	329.5	-1143.8	190.0	458	329.5	-1143.8	390.0
459	329.5	-1143.8	490.0	460	329.5	-915.8	290.0	461	329.5	-915.8	190.0
462	329.5	-915.8	390.0	463	329.5	-915.8	490.0	464	329.5	-1143.8	90.0
465	329.5	-1143.8	0.0	466	329.5	-915.8	90.0	467	329.5	-915.8	0.0
468	329.5	-1084.8	0.0	469	509.5	-1280.8	0.0	470	610.0	-995.6	0.0
471	250.0	-995.6	0.0	472	180.0	-995.6	0.0	473	680.0	-790.2	0.0
474	680.0	-1280.8	0.0	475	250.0	-790.2	0.0	476	329.5	-995.6	0.0
477	329.5	-1084.8	590.0	478	329.5	-995.6	90.0	479	610.0	-790.2	0.0
480	610.0	-1280.8	0.0	481	680.0	-1232.1	0.0	482	329.5	-995.6	590.0
483	329.5	-1232.1	0.0	484	180.0	-1232.1	0.0	485	680.0	-848.3	0.0
486	180.0	-848.3	0.0	487	250.0	-848.3	0.0	488	250.0	-1280.8	0.0
489	250.0	-915.8	0.0	490	329.5	-848.3	0.0	491	389.5	-848.3	0.0
492	389.5	-790.2	0.0	493	389.5	-1280.8	0.0	494	329.5	-1084.8	290.0
495	329.5	-1084.8	190.0	496	329.5	-1084.8	390.0	497	329.5	-1084.8	490.0
498	329.5	-995.6	290.0	499	329.5	-995.6	190.0	500	329.5	-995.6	390.0
501	329.5	-995.6	490.0	502	449.5	-848.3	0.0	503	449.5	-790.2	0.0
504	449.5	-1280.8	0.0	505	329.5	-1084.8	90.0	506	509.5	-848.3	0.0
507	610.0	-848.3	0.0	508	610.0	-915.8	0.0	509	610.0	-1232.1	0.0
510	250.0	-1232.1	0.0	511	389.5	-1232.1	0.0	512	449.5	-1232.1	0.0
513	389.5	-1084.8	0.0	514	389.5	-995.6	0.0	515	449.5	-1084.8	0.0
516	449.5	-995.6	0.0	517	680.0	-915.8	0.0	518	509.5	-1232.1	0.0
519	680.0	-1176.2	0.0	520	180.0	-1176.2	0.0	521	329.5	-1280.8	0.0
522	329.5	-790.2	0.0	523	180.0	-790.2	0.0	524	180.0	-1280.8	0.0
525	180.0	-915.8	0.0	526	610.0	-1176.2	0.0	527	250.0	-1176.2	0.0
528	680.0	-1084.8	0.0	529	610.0	-1084.8	0.0	530	250.0	-1084.8	0.0
531	180.0	-1084.8	0.0	532	680.0	-995.6	0.0	533	509.5	-790.2	0.0
534	-380.0	-674.1	0.0	535	-450.0	-732.1	0.0	536	-450.0	-674.1	0.0
537	-520.0	-732.1	0.0	538	-520.0	-674.1	0.0	539	-605.0	-732.1	0.0
540	-605.0	-674.1	0.0	541	-100.0	-590.2	0.0	542	-380.0	-590.2	0.0
543	-170.0	-590.2	0.0	544	-520.0	-590.2	0.0	545	-240.0	-590.2	0.0
546	330.5	3189.1	0.0	547	240.0	3189.1	0.0	548	606.7	3189.1	0.0
549	160.0	3189.1	0.0	550	80.0	3189.1	0.0	551	-147.0	3189.1	0.0
552	-211.0	3189.1	0.0	553	673.3	3118.9	0.0	554	0.0	3118.9	0.0
555	-75.0	3118.9	0.0	556	510.5	3118.9	0.0	557	450.5	3118.9	0.0
558	275.0	-995.6	590.0	559	275.0	-1084.8	590.0	560	330.5	3411.4	290.0
561	330.5	3259.4	590.0	562	330.5	3259.4	930.0	563	330.5	3487.4	590.0
564	330.5	3487.4	930.0	565	510.5	3259.4	590.0	566	510.5	3259.4	930.0
567	510.5	3487.4	590.0	568	510.5	3487.4	930.0	569	330.5	3259.4	690.0
570	390.5	3259.4	690.0	571	390.5	3259.4	590.0	572	330.5	3259.4	790.0
573	390.5	3259.4	790.0	574	330.5	3259.4	890.0	575	390.5	3259.4	890.0
576	390.5	3259.4	930.0	577	450.5	3259.4	690.0	578	450.5	3259.4	590.0
579	450.5	3259.4	790.0	580	450.5	3259.4	890.0	581	450.5	3259.4	930.0
582	510.5	3259.4	690.0	583	510.5	3259.4	790.0	584	510.5	3259.4	890.0
585	510.5	3335.4	690.0	586	510.5	3335.4	590.0	587	510.5	3335.4	790.0
588	510.5	3335.4	890.0	589	510.5	3335.4	930.0	590	510.5	3411.4	690.0
591	510.5	3411.4	590.0	592	510.5	3411.4	790.0	593	510.5	3411.4	890.0
594	510.5	3411.4	930.0	595	510.5	3487.4	690.0	596	510.5	3487.4	790.0
597	510.5	3487.4	890.0	598	330.5	3487.4	690.0	599	390.5	3487.4	690.0
600	390.5	3487.4	590.0	601	330.5	3487.4	790.0	602	390.5	3487.4	790.0
603	330.5	3487.4	890.0	604	390.5	3487.4	890.0	605	390.5	3487.4	930.0
606	450.5	3487.4	690.0	607	450.5	3487.4	590.0	608	450.5	3487.4	790.0

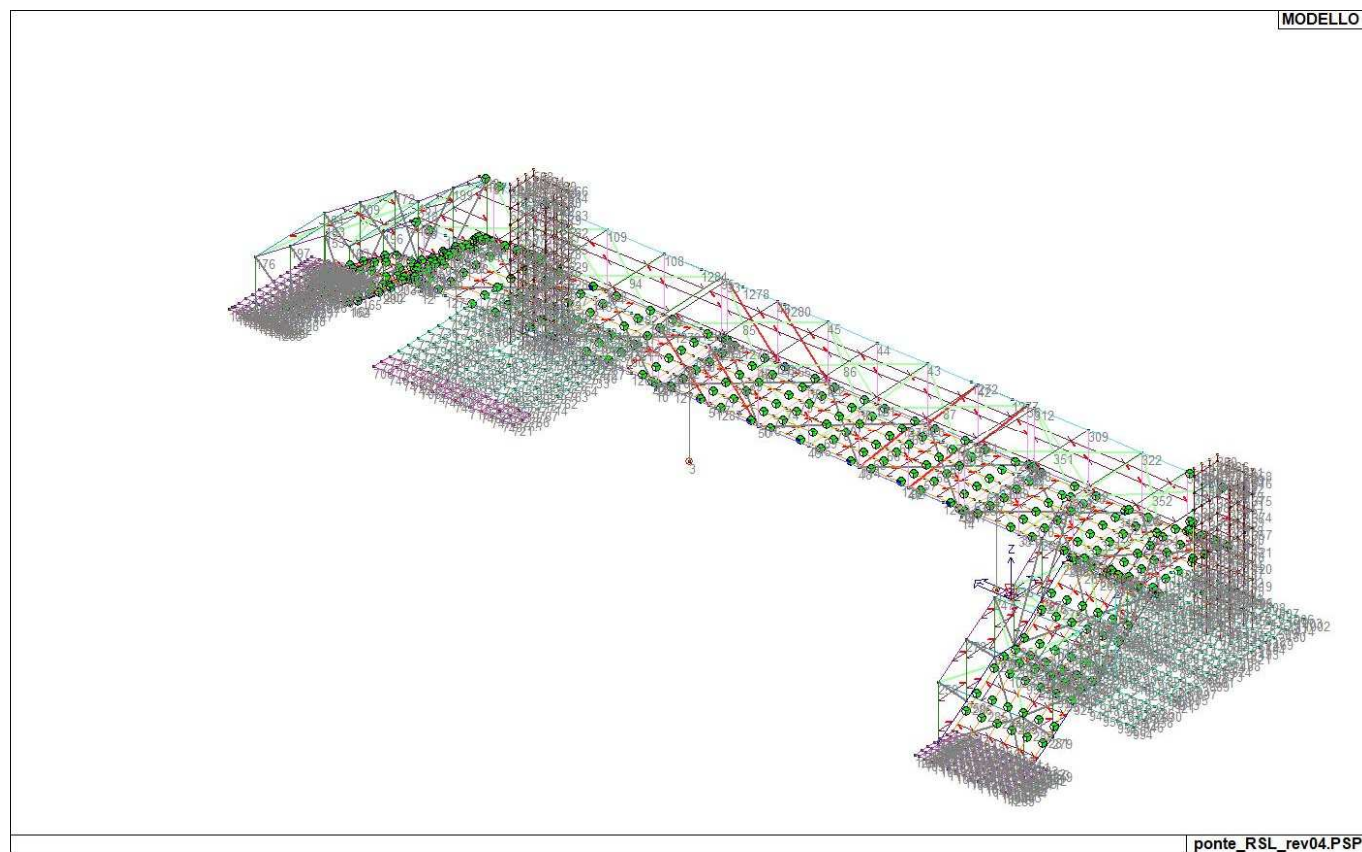
Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
609	450.5	3487.4	890.0	610	450.5	3487.4	930.0	611	330.5	3335.4	930.0
612	390.5	3335.4	930.0	613	330.5	3411.4	930.0	614	390.5	3411.4	930.0
615	450.5	3335.4	930.0	616	450.5	3411.4	930.0	617	510.5	3259.4	190.0
618	510.5	3487.4	190.0	619	390.5	3259.4	290.0	620	390.5	3259.4	190.0
621	390.5	3259.4	390.0	622	390.5	3259.4	490.0	623	450.5	3259.4	290.0
624	450.5	3259.4	190.0	625	450.5	3259.4	390.0	626	450.5	3259.4	490.0
627	510.5	3259.4	290.0	628	510.5	3259.4	390.0	629	510.5	3259.4	490.0
630	510.5	3335.4	290.0	631	510.5	3335.4	190.0	632	510.5	3335.4	390.0
633	510.5	3335.4	490.0	634	510.5	3411.4	290.0	635	510.5	3411.4	190.0
636	510.5	3411.4	390.0	637	510.5	3411.4	490.0	638	510.5	3487.4	290.0
639	510.5	3487.4	390.0	640	510.5	3487.4	490.0	641	390.5	3487.4	290.0
642	300.0	4639.6	0.0	643	390.5	3487.4	390.0	644	390.5	3487.4	490.0
645	450.5	3487.4	290.0	646	300.0	4572.9	0.0	647	450.5	3487.4	390.0
648	450.5	3487.4	490.0	649	510.5	3335.4	90.0	650	300.0	4489.6	0.0
651	330.5	3411.4	190.0	652	330.5	3411.4	390.0	653	330.5	3411.4	490.0
654	390.5	3259.4	90.0	655	510.5	3411.4	90.0	656	275.0	-1006.6	901.3
657	-100.0	91.7	550.0	658	450.5	3259.4	90.0	659	100.0	91.7	550.0
660	-100.0	3572.2	550.0	661	510.5	3259.4	90.0	662	510.5	3487.4	90.0
663	330.5	3335.4	90.0	664	330.5	3259.4	290.0	665	330.5	3259.4	190.0
666	330.5	3259.4	390.0	667	330.5	3259.4	490.0	668	330.5	3487.4	290.0
669	330.5	3487.4	190.0	670	330.5	3487.4	390.0	671	330.5	3487.4	490.0
672	330.5	3259.4	90.0	673	510.5	3335.4	0.0	674	330.5	3487.4	90.0
675	510.5	3411.4	0.0	676	390.5	3259.4	0.0	677	330.5	3259.4	0.0
678	510.5	3487.4	0.0	679	450.5	3487.4	0.0	680	450.5	3259.4	0.0
681	510.5	3259.4	0.0	682	390.5	3487.4	0.0	683	330.5	3487.4	0.0
684	330.5	3335.4	0.0	685	330.5	3335.4	590.0	686	330.5	3411.4	90.0
687	330.5	3411.4	0.0	688	100.0	3572.2	550.0	689	-275.0	-999.1	550.0
690	330.5	3411.4	590.0	691	0.0	-276.2	590.0	692	-275.0	-799.1	550.0
693	275.0	3259.4	590.0	694	275.0	3335.4	590.0	695	1.00e-03	-915.8	590.0
696	275.0	3411.4	590.0	697	-275.0	3375.0	885.3	698	1.00e-03	-1176.2	940.0
699	1.00e-03	-1176.2	590.0	700	-100.0	2065.7	550.0	701	100.0	2065.7	550.0
702	330.5	3335.4	290.0	703	330.5	3335.4	190.0	704	330.5	3335.4	390.0
705	330.5	3335.4	490.0	706	-275.0	3572.2	0.0	707	741.0	3487.4	0.0
708	-275.0	3878.4	0.0	709	741.0	3878.4	0.0	710	510.5	3878.4	0.0
711	0.0	3878.4	0.0	712	673.3	3048.6	0.0	713	510.5	2978.4	0.0
714	0.0	2978.4	0.0	715	0.0	3048.6	0.0	716	-275.0	3259.4	0.0
717	-75.0	3048.6	0.0	718	741.0	3259.4	0.0	719	510.5	3048.6	0.0
720	0.0	3259.4	0.0	721	-275.0	2978.4	0.0	722	741.0	2978.4	0.0
723	450.5	3048.6	0.0	724	390.5	3048.6	0.0	725	330.5	3048.6	0.0
726	450.5	3878.4	0.0	727	450.5	2978.4	0.0	728	240.0	3048.6	0.0
729	390.5	3878.4	0.0	730	390.5	2978.4	0.0	731	606.7	3048.6	0.0
732	330.5	3878.4	0.0	733	330.5	2978.4	0.0	734	80.0	3878.4	0.0
735	160.0	3878.4	0.0	736	240.0	3878.4	0.0	737	-211.0	3878.4	0.0
738	-147.0	3878.4	0.0	739	-75.0	3878.4	0.0	740	-275.0	3780.6	0.0
741	-275.0	3682.9	0.0	742	-275.0	3627.5	0.0	743	-275.0	3500.3	0.0
744	-275.0	3428.4	0.0	745	-275.0	3356.4	0.0	746	-275.0	3189.1	0.0
747	-275.0	3118.9	0.0	748	-275.0	3048.6	0.0	749	741.0	3189.1	0.0
750	741.0	3118.9	0.0	751	741.0	3048.6	0.0	752	741.0	3411.4	0.0
753	390.5	3118.9	0.0	754	741.0	3335.4	0.0	755	741.0	3780.6	0.0
756	741.0	3682.9	0.0	757	741.0	3627.5	0.0	758	606.7	3878.4	0.0
759	673.3	3878.4	0.0	760	606.7	2978.4	0.0	761	673.3	2978.4	0.0
762	80.0	2978.4	0.0	763	160.0	2978.4	0.0	764	240.0	2978.4	0.0
765	-211.0	2978.4	0.0	766	-147.0	2978.4	0.0	767	-75.0	2978.4	0.0
768	673.3	3487.4	0.0	769	673.3	3259.4	0.0	770	606.7	3487.4	0.0
771	606.7	3259.4	0.0	772	240.0	3487.4	0.0	773	240.0	3259.4	0.0
774	160.0	3572.2	0.0	775	160.0	3259.4	0.0	776	80.0	3572.2	0.0
777	80.0	3259.4	0.0	778	-75.0	3572.2	0.0	779	-75.0	3259.4	0.0
780	-147.0	3572.2	0.0	781	-147.0	3259.4	0.0	782	-211.0	3572.2	0.0
783	-211.0	3259.4	0.0	784	673.3	3780.6	0.0	785	0.0	3780.6	0.0
786	-75.0	3780.6	0.0	787	510.5	3780.6	0.0	788	450.5	3780.6	0.0
789	390.5	3780.6	0.0	790	330.5	3780.6	0.0	791	240.0	3780.6	0.0
792	606.7	3780.6	0.0	793	160.0	3780.6	0.0	794	80.0	3780.6	0.0
795	-147.0	3780.6	0.0	796	-211.0	3780.6	0.0	797	673.3	3682.9	0.0
798	0.0	3682.9	0.0	799	-75.0	3682.9	0.0	800	510.5	3682.9	0.0
801	450.5	3682.9	0.0	802	390.5	3682.9	0.0	803	330.5	3682.9	0.0
804	240.0	3682.9	0.0	805	606.7	3682.9	0.0	806	160.0	3682.9	0.0
807	80.0	3682.9	0.0	808	-147.0	3682.9	0.0	809	-211.0	3682.9	0.0
810	673.3	3627.5	0.0	811	0.0	3627.5	0.0	812	-75.0	3627.5	0.0
813	510.5	3627.5	0.0	814	450.5	3627.5	0.0	815	390.5	3627.5	0.0
816	330.5	3627.5	0.0	817	240.0	3627.5	0.0	818	606.7	3627.5	0.0
819	160.0	3627.5	0.0	820	80.0	3627.5	0.0	821	-147.0	3627.5	0.0
822	-211.0	3627.5	0.0	823	673.3	3411.4	0.0	824	0.0	3500.3	0.0

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
825	-75.0	3500.3	0.0	826	160.0	3048.6	0.0	827	450.5	3411.4	0.0
828	390.5	3411.4	0.0	829	80.0	3048.6	0.0	830	240.0	3411.4	0.0
831	606.7	3411.4	0.0	832	160.0	3500.3	0.0	833	80.0	3500.3	0.0
834	-147.0	3500.3	0.0	835	-211.0	3500.3	0.0	836	673.3	3335.4	0.0
837	0.0	3356.4	0.0	838	-75.0	3356.4	0.0	839	-147.0	3048.6	0.0
840	450.5	3335.4	0.0	841	390.5	3335.4	0.0	842	-211.0	3048.6	0.0
843	240.0	3335.4	0.0	844	606.7	3335.4	0.0	845	160.0	3356.4	0.0
846	80.0	3356.4	0.0	847	-147.0	3356.4	0.0	848	-211.0	3356.4	0.0
849	330.5	3118.9	0.0	850	0.0	3428.4	0.0	851	-75.0	3428.4	0.0
852	240.0	3118.9	0.0	853	606.7	3118.9	0.0	854	160.0	3118.9	0.0
855	80.0	3118.9	0.0	856	-147.0	3118.9	0.0	857	-211.0	3118.9	0.0
858	160.0	3428.4	0.0	859	80.0	3428.4	0.0	860	-147.0	3428.4	0.0
861	-211.0	3428.4	0.0	862	673.3	3189.1	0.0	863	0.0	3189.1	0.0
864	-75.0	3189.1	0.0	865	510.5	3189.1	0.0	866	450.5	3189.1	0.0
867	390.5	3189.1	0.0	868	110.0	-995.6	0.0	869	110.0	-1232.1	0.0
870	110.0	-848.3	0.0	871	110.0	-1176.2	0.0	872	110.0	-790.2	0.0
873	110.0	-1280.8	0.0	874	110.0	-915.8	0.0	875	110.0	-1084.8	0.0
876	40.0	-995.6	0.0	877	40.0	-1232.1	0.0	878	40.0	-848.3	0.0
879	40.0	-1176.2	0.0	880	40.0	-790.2	0.0	881	40.0	-1280.8	0.0
882	40.0	-899.1	0.0	883	40.0	-1084.8	0.0	884	1.00e-03	-995.6	0.0
885	1.00e-03	-1232.1	0.0	886	1.00e-03	-848.3	0.0	887	1.00e-03	-1176.2	0.0
888	1.00e-03	-790.2	0.0	889	1.00e-03	-1280.8	0.0	890	1.00e-03	-899.1	0.0
891	1.00e-03	-1084.8	0.0	892	-100.0	-995.6	0.0	893	-100.0	-1232.1	0.0
894	-100.0	-848.3	0.0	895	-100.0	-1176.2	0.0	896	-100.0	-790.2	0.0
897	-100.0	-1280.8	0.0	898	-100.0	-899.1	0.0	899	-100.0	-1084.8	0.0
900	-170.0	-995.6	0.0	901	-170.0	-1232.1	0.0	902	-170.0	-848.3	0.0
903	-170.0	-1176.2	0.0	904	-170.0	-790.2	0.0	905	-170.0	-1280.8	0.0
906	-170.0	-899.1	0.0	907	-170.0	-1084.8	0.0	908	-240.0	-995.6	0.0
909	-240.0	-1232.1	0.0	910	-240.0	-848.3	0.0	911	-240.0	-1176.2	0.0
912	-240.0	-790.2	0.0	913	-240.0	-1280.8	0.0	914	-240.0	-899.1	0.0
915	-240.0	-1084.8	0.0	916	-275.0	-995.6	0.0	917	-275.0	-1232.1	0.0
918	-275.0	-848.3	0.0	919	-275.0	-1176.2	0.0	920	-275.0	-790.2	0.0
921	-275.0	-1280.8	0.0	922	-450.0	-590.2	0.0	923	-275.0	-1084.8	0.0
924	-605.0	-899.1	0.0	925	-380.0	-995.6	0.0	926	-380.0	-1232.1	0.0
927	-380.0	-848.3	0.0	928	-380.0	-1176.2	0.0	929	-380.0	-790.2	0.0
930	-380.0	-1280.8	0.0	931	-380.0	-899.1	0.0	932	-380.0	-1084.8	0.0
933	-450.0	-995.6	0.0	934	-450.0	-1232.1	0.0	935	-450.0	-848.3	0.0
936	-450.0	-1176.2	0.0	937	-450.0	-790.2	0.0	938	-450.0	-1280.8	0.0
939	-450.0	-899.1	0.0	940	-450.0	-1084.8	0.0	941	-520.0	-995.6	0.0
942	-520.0	-1232.1	0.0	943	-520.0	-848.3	0.0	944	-520.0	-1176.2	0.0
945	-520.0	-790.2	0.0	946	-520.0	-1280.8	0.0	947	-520.0	-899.1	0.0
948	-520.0	-1084.8	0.0	949	-605.0	-995.6	0.0	950	-605.0	-1232.1	0.0
951	-605.0	-848.3	0.0	952	-605.0	-1176.2	0.0	953	-605.0	-790.2	0.0
954	-605.0	-1280.8	0.0	955	-275.0	-590.2	0.0	956	-605.0	-1084.8	0.0
957	1.00e-03	-590.2	0.0	958	-605.0	-590.2	0.0	959	-100.0	-732.1	0.0
960	-100.0	-674.1	0.0	961	-170.0	-732.1	0.0	962	-170.0	-674.1	0.0
963	-240.0	-732.1	0.0	964	-240.0	-674.1	0.0	965	-275.0	-732.1	0.0
966	-275.0	-674.1	0.0	967	-380.0	-732.1	0.0	968	1.00e-03	-732.1	0.0
969	1.00e-03	-674.1	0.0	970	680.0	-674.1	0.0	971	250.0	-674.1	0.0
972	610.0	-674.1	0.0	973	680.0	-732.1	0.0	974	180.0	-732.1	0.0
975	250.0	-732.1	0.0	976	329.5	-732.1	0.0	977	389.5	-732.1	0.0
978	389.5	-674.1	0.0	979	449.5	-732.1	0.0	980	449.5	-674.1	0.0
981	509.5	-732.1	0.0	982	610.0	-732.1	0.0	983	329.5	-674.1	0.0
984	180.0	-674.1	0.0	985	509.5	-674.1	0.0	986	110.0	-732.1	0.0
987	110.0	-674.1	0.0	988	40.0	-732.1	0.0	989	40.0	-674.1	0.0
990	110.0	-590.2	0.0	991	509.5	-590.2	0.0	992	610.0	-590.2	0.0
993	680.0	-590.2	0.0	994	180.0	-590.2	0.0	995	250.0	-590.2	0.0
996	329.5	-590.2	0.0	997	389.5	-590.2	0.0	998	40.0	-590.2	0.0
999	449.5	-590.2	0.0	1000	-170.0	-480.8	0.0	1001	745.0	-790.2	0.0
1002	745.0	-1280.8	0.0	1003	745.0	-1232.1	0.0	1004	745.0	-848.3	0.0
1005	745.0	-915.8	0.0	1006	745.0	-1176.2	0.0	1007	745.0	-1084.8	0.0
1008	745.0	-995.6	0.0	1009	745.0	-674.1	0.0	1010	745.0	-732.1	0.0
1011	745.0	-590.2	0.0	1012	-520.0	-480.8	0.0	1013	-240.0	-480.8	0.0
1014	-450.0	-480.8	0.0	1015	-275.0	-480.8	0.0	1016	1.00e-03	-480.8	0.0
1017	110.0	-480.8	0.0	1018	509.5	-480.8	0.0	1019	610.0	-480.8	0.0
1020	680.0	-480.8	0.0	1021	180.0	-480.8	0.0	1022	250.0	-480.8	0.0
1023	329.5	-480.8	0.0	1024	389.5	-480.8	0.0	1025	40.0	-480.8	0.0
1026	449.5	-480.8	0.0	1027	745.0	-480.8	0.0	1028	-605.0	-480.8	0.0
1029	-100.0	-480.8	0.0	1030	-380.0	-480.8	0.0	1031	-1347.3	-658.6	0.0
1032	-1347.3	-757.7	0.0	1033	-1347.3	-856.8	0.0	1034	-1347.3	-955.9	0.0
1035	-1347.3	-1055.0	0.0	1036	-1347.3	-1154.1	0.0	1037	-1347.3	-1176.2	0.0
1038	-1347.3	-624.1	0.0	1039	-1497.3	-658.6	0.0	1040	-1497.3	-757.7	0.0

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
1041	-1497.3	-856.8	0.0	1042	-1497.3	-955.9	0.0	1043	-1497.3	-1055.0	0.0
1044	-1497.3	-1154.1	0.0	1045	-1497.3	-1176.2	0.0	1046	-1497.3	-624.1	0.0
1047	-1197.3	-658.6	0.0	1048	-1197.3	-757.7	0.0	1049	-1197.3	-856.8	0.0
1050	-1197.3	-955.9	0.0	1051	-1197.3	-1055.0	0.0	1052	-1197.3	-1154.1	0.0
1053	-1197.3	-1176.2	0.0	1054	-1197.3	-624.1	0.0	1055	-1447.3	-624.1	0.0
1056	-1397.3	-624.1	0.0	1057	-1297.3	-624.1	0.0	1058	-1247.3	-624.1	0.0
1059	-1297.3	-1176.2	0.0	1060	-1247.3	-1176.2	0.0	1061	-1447.3	-1176.2	0.0
1062	-1397.3	-1176.2	0.0	1063	-1447.3	-658.6	0.0	1064	-1447.3	-757.7	0.0
1065	-1447.3	-856.8	0.0	1066	-1447.3	-955.9	0.0	1067	-1447.3	-1055.0	0.0
1068	-1447.3	-1154.1	0.0	1069	-1397.3	-658.6	0.0	1070	-1397.3	-757.7	0.0
1071	-1397.3	-856.8	0.0	1072	-1397.3	-955.9	0.0	1073	-1397.3	-1055.0	0.0
1074	-1397.3	-1154.1	0.0	1075	-1297.3	-658.6	0.0	1076	-1297.3	-757.7	0.0
1077	-1297.3	-856.8	0.0	1078	-1297.3	-955.9	0.0	1079	-1297.3	-1055.0	0.0
1080	-1297.3	-1154.1	0.0	1081	-1247.3	-658.6	0.0	1082	-1247.3	-757.7	0.0
1083	-1247.3	-856.8	0.0	1084	-1247.3	-955.9	0.0	1085	-1247.3	-1055.0	0.0
1086	-1247.3	-1154.1	0.0	1087	255.0	4639.6	0.0	1088	168.0	4639.6	0.0
1089	56.0	4639.6	0.0	1090	-56.0	4639.6	0.0	1091	-168.0	4639.6	0.0
1092	-255.0	4639.6	0.0	1093	-275.0	4639.6	0.0	1094	275.0	4639.6	0.0
1095	255.0	4739.6	0.0	1096	168.0	4739.6	0.0	1097	56.0	4739.6	0.0
1098	-56.0	4739.6	0.0	1099	-168.0	4739.6	0.0	1100	-255.0	4739.6	0.0
1101	-275.0	4739.6	0.0	1102	275.0	4739.6	0.0	1103	255.0	4539.6	0.0
1104	168.0	4539.6	0.0	1105	56.0	4539.6	0.0	1106	-56.0	4539.6	0.0
1107	-168.0	4539.6	0.0	1108	-255.0	4539.6	0.0	1109	-275.0	4539.6	0.0
1110	275.0	4539.6	0.0	1111	275.0	4706.2	0.0	1112	275.0	4672.9	0.0
1113	275.0	4606.2	0.0	1114	275.0	4572.9	0.0	1115	-275.0	4706.2	0.0
1116	-275.0	4672.9	0.0	1117	-275.0	4606.2	0.0	1118	-275.0	4572.9	0.0
1119	255.0	4706.2	0.0	1120	168.0	4706.2	0.0	1121	56.0	4706.2	0.0
1122	-168.0	4706.2	0.0	1123	-255.0	4706.2	0.0	1124	-56.0	4706.2	0.0
1125	255.0	4672.9	0.0	1126	168.0	4672.9	0.0	1127	56.0	4672.9	0.0
1128	-168.0	4672.9	0.0	1129	-255.0	4672.9	0.0	1130	-56.0	4672.9	0.0
1131	255.0	4606.2	0.0	1132	168.0	4606.2	0.0	1133	56.0	4606.2	0.0
1134	-168.0	4606.2	0.0	1135	-255.0	4606.2	0.0	1136	-56.0	4606.2	0.0
1137	255.0	4572.9	0.0	1138	168.0	4572.9	0.0	1139	56.0	4572.9	0.0
1140	-168.0	4572.9	0.0	1141	-255.0	4572.9	0.0	1142	-56.0	4572.9	0.0
1143	-224.0	4739.6	0.0	1144	-112.0	4739.6	0.0	1145	0.0	4739.6	0.0
1146	112.0	4739.6	0.0	1147	224.0	4739.6	0.0	1148	224.0	4539.6	0.0
1149	112.0	4539.6	0.0	1150	0.0	4539.6	0.0	1151	-112.0	4539.6	0.0
1152	-224.0	4539.6	0.0	1153	-224.0	4706.2	0.0	1154	-224.0	4606.2	0.0
1155	-224.0	4639.6	0.0	1156	-224.0	4672.9	0.0	1157	-224.0	4572.9	0.0
1158	-112.0	4706.2	0.0	1159	-112.0	4606.2	0.0	1160	-112.0	4639.6	0.0
1161	-112.0	4672.9	0.0	1162	-112.0	4572.9	0.0	1163	0.0	4706.2	0.0
1164	0.0	4606.2	0.0	1165	0.0	4639.6	0.0	1166	0.0	4672.9	0.0
1167	0.0	4572.9	0.0	1168	112.0	4706.2	0.0	1169	112.0	4606.2	0.0
1170	112.0	4639.6	0.0	1171	112.0	4672.9	0.0	1172	112.0	4572.9	0.0
1173	224.0	4706.2	0.0	1174	224.0	4606.2	0.0	1175	224.0	4639.6	0.0
1176	224.0	4672.9	0.0	1177	224.0	4572.9	0.0	1178	-1497.3	-708.1	0.0
1179	-1497.3	-807.2	0.0	1180	-1497.3	-915.8	0.0	1181	-1497.3	-1005.4	0.0
1182	-1497.3	-1104.5	0.0	1183	-1197.3	-1104.5	0.0	1184	-1197.3	-1005.4	0.0
1185	-1197.3	-915.8	0.0	1186	-1197.3	-807.2	0.0	1187	-1197.3	-708.1	0.0
1188	-1247.3	-708.1	0.0	1189	-1347.3	-708.1	0.0	1190	-1397.3	-708.1	0.0
1191	-1447.3	-708.1	0.0	1192	-1297.3	-708.1	0.0	1193	-1247.3	-807.2	0.0
1194	-1347.3	-807.2	0.0	1195	-1397.3	-807.2	0.0	1196	-1447.3	-807.2	0.0
1197	-1297.3	-807.2	0.0	1198	-1247.3	-915.8	0.0	1199	-1347.3	-915.8	0.0
1200	-1397.3	-915.8	0.0	1201	-1447.3	-915.8	0.0	1202	-1297.3	-915.8	0.0
1203	-1247.3	-1005.4	0.0	1204	-1347.3	-1005.4	0.0	1205	-1397.3	-1005.4	0.0
1206	-1447.3	-1005.4	0.0	1207	-1297.3	-1005.4	0.0	1208	-1247.3	-1104.5	0.0
1209	-1347.3	-1104.5	0.0	1210	-1397.3	-1104.5	0.0	1211	-1447.3	-1104.5	0.0
1212	-1297.3	-1104.5	0.0	1213	275.0	4489.6	0.0	1214	275.0	4789.6	0.0
1215	255.0	4789.6	0.0	1216	168.0	4789.6	0.0	1217	56.0	4789.6	0.0
1218	-56.0	4789.6	0.0	1219	-168.0	4789.6	0.0	1220	-255.0	4789.6	0.0
1221	-275.0	4789.6	0.0	1222	-224.0	4489.6	0.0	1223	224.0	4489.6	0.0
1224	255.0	4489.6	0.0	1225	168.0	4489.6	0.0	1226	56.0	4489.6	0.0
1227	-56.0	4489.6	0.0	1228	-168.0	4489.6	0.0	1229	-255.0	4489.6	0.0
1230	-275.0	4489.6	0.0	1231	-224.0	4789.6	0.0	1232	-112.0	4789.6	0.0
1233	0.0	4789.6	0.0	1234	112.0	4789.6	0.0	1235	224.0	4789.6	0.0
1236	112.0	4489.6	0.0	1237	0.0	4489.6	0.0	1238	-112.0	4489.6	0.0
1239	-1497.3	-1199.1	0.0	1240	300.0	4606.2	0.0	1241	-1297.3	-1199.1	0.0
1242	-1247.3	-1199.1	0.0	1243	-1447.3	-1199.1	0.0	1244	-1397.3	-1199.1	0.0
1245	300.0	4789.6	0.0	1246	300.0	4739.6	0.0	1247	300.0	4539.6	0.0
1248	-1197.3	-599.1	0.0	1249	-1197.3	-1199.1	0.0	1250	-1347.3	-599.1	0.0
1251	-1497.3	-599.1	0.0	1252	300.0	4672.9	0.0	1253	-1447.3	-599.1	0.0
1254	-1397.3	-599.1	0.0	1255	-300.0	4706.2	0.0	1256	-300.0	4739.6	0.0

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
1257	-300.0	4606.2	0.0	1258	-300.0	4639.6	0.0	1259	-300.0	4672.9	0.0
1260	-300.0	4572.9	0.0	1261	-300.0	4539.6	0.0	1262	-300.0	4789.6	0.0
1263	-300.0	4489.6	0.0	1264	275.0	478.7	590.0	1265	275.0	1678.7	590.0
1266	-275.0	2219.0	590.0	1267	-275.0	478.7	590.0	1268	275.0	211.7	590.0
1269	-275.0	211.7	590.0	1270	275.0	1945.7	590.0	1271	-275.0	1945.7	590.0
1272	275.0	478.7	940.0	1273	-275.0	3419.0	590.0	1274	-275.0	1678.7	940.0
1275	-275.0	478.7	940.0	1276	-275.0	211.7	940.0	1277	275.0	211.7	940.0
1278	275.0	1945.7	940.0	1279	-275.0	1945.7	940.0	1280	275.0	1678.7	940.0
1281	-275.0	3419.0	940.0	1282	-275.0	2219.0	940.0	1283	275.0	3419.0	940.0
1284	275.0	2219.0	940.0	1285	275.0	2219.0	590.0	1286	360.0	4789.6	0.0
1287	-275.0	1678.7	590.0	1288	326.0	4572.9	0.0	1289	326.0	4489.6	0.0
1290	326.0	4606.2	0.0	1291	326.0	4789.6	0.0	1292	326.0	4739.6	0.0
1293	326.0	4672.9	0.0	1294	326.0	4706.2	0.0	1295	326.0	4639.6	0.0
1296	326.0	4539.6	0.0	1297	360.0	4672.9	0.0	1298	360.0	4539.6	0.0
1299	360.0	4739.6	0.0	1300	360.0	4706.2	0.0	1301	360.0	4639.6	0.0
1302	360.0	4572.9	0.0	1303	360.0	4489.6	0.0	1304	360.0	4606.2	0.0
1305	275.0	3487.4	590.0								

Nodo	X	Y	Z	Note	Rig. TX	Rig. TY	Rig. TZ	Rig. RX	Rig. RY	Rig. RZ
	cm	cm	cm		daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN cm/rad	daN cm/rad	daN cm/rad
1	0.0	91.7	0.0	FS=2						
3	0.0	2065.7	0.0	FS=2						



14_MOD_NUMERAZIONE_NODI

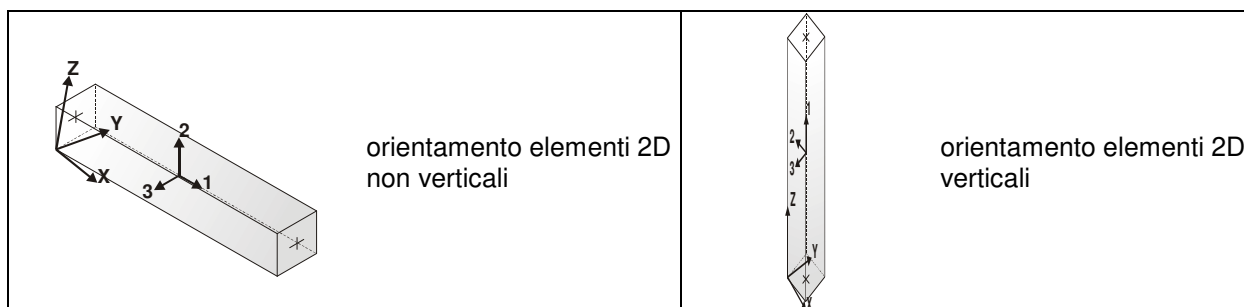
MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI TRAVE

TABELLA DATI TRAVI

Il programma utilizza per la modellazione elementi a due nodi denominati in generale travi.

Ogni elemento trave è individuato dal nodo iniziale e dal nodo finale.

Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione.



In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

Elem.	numero dell'elemento
Note	codice di comportamento: trave, trave di fondazione, pilastro, asta, asta tesa, asta compressa,
Nodo I (J)	numero del nodo iniziale (finale)
Mat.	codice del materiale assegnato all'elemento
Sez.	codice della sezione assegnata all'elemento
Rotaz.	valore della rotazione dell'elemento, attorno al proprio asse, nel caso in cui l'orientamento di default non sia adottabile; l'orientamento di default prevede per gli elementi non verticali l'asse 2 contenuto nel piano verticale e l'asse 3 orizzontale, per gli elementi verticali l'asse 2 diretto secondo X negativo e l'asse 3 diretto secondo Y negativo
Svincolo I (J)	codici di svincolo per le azioni interne; i primi sei codici si riferiscono al nodo iniziale, i restanti sei al nodo finale (il valore 1 indica che la relativa azione interna non è attiva)
Wink V	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione della trave su suolo elastico
Wink O	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico orizzontale

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
							gradi			daN/cm3	daN/cm3
1	Asta	36	52	11	9	1					
2	Asta	35	47	11	9	1					
3	Asta	51	34	11	9	1					
4	Asta	56	33	11	9	1					
5	Asta	37	48	11	9	1					
6	Asta	50	41	11	9	1					
7	Asta	38	49	11	4	1					
8	Asta	49	40	11	4	1					
9	Asta	42	53	11	9	1					
10	Asta	43	54	11	4	1					
11	Asta	54	45	11	4	1					
12	Asta	55	46	11	9	1					
13	Asta tesa	34	85	12	28	1					
14	Asta tesa	85	45	12	28	1					
15	Asta tesa	40	85	12	28	1					
16	Asta tesa	85	33	12	28	1					
17	Asta tesa	40	86	12	28	1					
18	Asta tesa	38	86	12	28	1					
19	Asta tesa	38	87	12	28	1					
20	Asta tesa	35	87	12	28	1					
21	Asta tesa	23	88	12	12	1					
22	Asta tesa	88	55	12	12	1					
23	Asta tesa	50	88	12	12	1					
24	Asta tesa	88	24	12	12	1					
25	Asta tesa	50	90	12	12	1					
26	Asta tesa	48	90	12	12	1					
27	Asta tesa	48	89	12	12	1					
28	Asta tesa	26	89	12	12	1					
29	Asta tesa	86	43	12	28	1					
30	Asta tesa	86	45	12	28	1					
31	Asta tesa	87	36	12	28	1					
32	Asta tesa	87	43	12	28	1					
33	Asta tesa	90	53	12	12	1					
34	Asta tesa	90	55	12	12	1					
35	Asta tesa	89	25	12	12	1					
36	Asta tesa	89	53	12	12	1					
37	Asta	95	102	11	4	1					
38	Asta	96	105	11	4	1					
39	Asta	99	106	11	4	1					
40	Asta	108	103	11	4	1					
41	Asta	106	101	11	4	1					
42	Asta	103	110	11	4	1					
43	Asta tesa	96	94	13	28	1					
44	Asta tesa	100	94	13	28	1					
45	Asta tesa	100	93	13	28	1					
46	Asta tesa	98	93	13	28	1					
47	Asta tesa	94	109	13	28	1					
48	Asta tesa	94	95	13	28	1					
49	Asta tesa	93	97	13	28	1					
50	Asta tesa	93	109	13	28	1					
51	Asta tesa	22	111	13	12	1					
52	Asta tesa	106	111	13	12	1					
53	Asta tesa	106	112	13	12	1					
54	Asta tesa	31	112	13	12	1					
55	Asta tesa	111	103	13	12	1					
56	Asta tesa	111	21	13	12	1					
57	Asta tesa	112	32	13	12	1					
58	Asta tesa	112	103	13	12	1					
59	Asta tesa	176	183	13	28	1					
60	Asta tesa	218	161	13	28	1					
61	Asta tesa	183	172	13	28	1					
62	Asta tesa	163	218	13	28	1					
63	Asta tesa	163	172	13	28	1					
64	Asta tesa	153	161	13	28	1					
65	Asta tesa	153	183	13	28	1					
66	Asta tesa	183	184	13	28	1					
67	Asta tesa	218	187	13	28	1					
68	Asta tesa	189	218	13	28	1					
69	Asta tesa	185	291	13	12	1					
70	Asta tesa	292	160	13	12	1					

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
71	Asta tesa	291	171	13	12	1					
72	Asta tesa	162	292	13	12	1					
73	Asta tesa	162	171	13	12	1					
74	Asta tesa	173	160	13	12	1					
75	Asta tesa	173	291	13	12	1					
76	Asta tesa	291	174	13	12	1					
77	Asta tesa	294	296	13	12	1					
78	Asta tesa	294	295	13	12	1					
79	Asta	187	198	11	24	1					
80	Asta	199	160	11	24	1					
81	Asta	171	209	11	24	1					
82	Asta	175	184	11	24	1					
83	Asta	189	200	11	24	1					
84	Asta	196	162	11	24	1					
85	Asta	173	197	11	24	1					
86	Asta	210	176	11	24	1					
87	Asta	162	153	11	24	1					
88	Asta	160	172	11	24	1					
89	Asta tesa	251	258	13	28	1					
90	Asta tesa	236	287	13	28	1					
91	Asta tesa	258	247	13	28	1					
92	Asta tesa	238	287	13	28	1					
93	Asta tesa	247	238	13	28	1					
94	Asta tesa	229	236	13	28	1					
95	Asta tesa	258	229	13	28	1					
96	Asta tesa	259	258	13	28	1					
97	Asta tesa	260	293	13	12	1					
98	Asta tesa	235	294	13	12	1					
99	Asta tesa	293	246	13	12	1					
100	Asta tesa	237	294	13	12	1					
101	Asta tesa	246	237	13	12	1					
102	Asta tesa	248	235	13	12	1					
103	Asta tesa	293	248	13	12	1					
104	Asta tesa	249	293	13	12	1					
105	Asta	267	262	11	24	1					
106	Asta	235	268	11	24	1					
107	Asta	278	246	11	24	1					
108	Asta	259	250	11	24	1					
109	Asta	269	264	11	24	1					
110	Asta	237	265	11	24	1					
111	Asta	266	248	11	24	1					
112	Asta	251	279	11	24	1					
113	Asta	229	237	11	24	1					
114	Asta	247	235	11	24	1					
115	Asta tesa	311	351	13	28	1					
116	Asta tesa	351	322	13	28	1					
117	Asta tesa	352	322	13	28	1					
118	Asta tesa	264	352	13	28	1					
119	Asta tesa	262	352	13	28	1					
120	Asta tesa	262	351	13	28	1					
121	Asta tesa	351	312	13	28	1					
122	Asta	332	312	11	4	1					
123	Asta	341	308	11	4	1					
124	Asta	322	332	11	4	1					
125	Asta	331	311	11	4	1					
126	Asta	262	331	11	4	1					
127	Asta tesa	352	336	13	28	1					
128	Asta tesa	27	691	13	12	1					
129	Asta tesa	691	308	13	12	1					
130	Asta tesa	695	308	13	12	1					
131	Asta tesa	296	695	13	12	1					
132	Asta tesa	295	695	13	12	1					
133	Asta tesa	295	691	13	12	1					
134	Asta tesa	691	28	13	12	1					
135	Asta tesa	695	335	13	12	1					
136	Asta tesa	287	264	13	28	1					
137	Asta tesa	287	262	13	28	1					
138	Asta tesa	30	292	13	12	1					
139	Asta tesa	292	29	13	12	1					
140	Trave	110	227	11	13	1		000011			
141	Trave	697	98	11	31	6			000011		
142	Trave	104	227	11	13	1		000011			

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
143	Trave	227	97	11	13	1			000011		
144	Trave	697	31	11	31	6			000011		
145	Trave	101	697	11	31	6		000011			
146	Trave	86	44	13	11	1					
147	Trave	87	42	13	11	1					
148	Pilas.	11	17	157	3	1					
149	Pilas.	12	18	157	3	1					
150	Pilas.	14	19	157	3	1					
151	Pilas.	13	20	157	3	1					
152	Trave	16	21	157	3	1			000011		
153	Trave	15	22	157	3	1			000011		
154	Trave	23	15	157	3	1		000011			
155	Trave	24	16	157	3	1		000011			
156	Trave	20	25	157	3	1			000011		
157	Trave	19	26	157	3	1			000011		
158	Trave	27	19	157	3	1		000011			
159	Trave	28	20	157	3	1		000011			
160	Trave	17	29	157	3	1			000011		
161	Trave	18	30	157	3	1			000011		
162	Trave	31	18	157	3	1		000011			
163	Trave	32	17	157	3	1		000011			
164	Pilas.	24	33	13	7	1					
165	Pilas.	23	34	13	7	1					
166	Pilas.	26	35	13	7	1					
167	Pilas.	25	36	13	7	1					
168	Trave	88	79	13	8	1					
169	Trave	35	1276	13	5	1					
170	Trave	36	1277	13	5	1					
171	Trave	26	1269	13	6	1					
172	Trave	25	1268	13	6	1					
173	Trave	89	59	13	8	1					
174	Trave	90	71	13	8	1					
175	Trave	113	92	13	10	1		100011	000011		
176	Trave	92	114	13	10	1		100011	000011		
177	Trave	114	115	13	10	1		100011	000011		
178	Trave	115	116	13	10	1		100011	000011		
179	Trave	116	117	13	10	1		100011	000011		
180	Trave	117	118	13	10	1		100011	000011		
181	Trave	119	91	13	10	1		000011	000011		
182	Trave	91	120	13	10	1		000011	000011		
183	Trave	120	121	13	10	1		000011	000011		
184	Trave	121	122	13	10	1		000011	000011		
185	Trave	122	123	13	10	1		000011	000011		
186	Trave	123	124	13	10	1		000011	000011		
187	Pilas.	21	95	13	7	1					
188	Pilas.	22	96	13	7	1					
189	Pilas.	32	97	13	7	1					
190	Pilas.	31	98	13	7	1					
191	Trave	21	1285	13	6	1					
192	Trave	22	1266	13	6	1					
193	Trave	95	1284	13	5	1					
194	Trave	96	1282	13	5	1					
195	Trave	102	103	13	6	1					
196	Trave	105	106	13	6	1					
197	Trave	108	109	13	5	1					
198	Trave	99	100	13	5	1					
199	Trave	103	104	13	16	1					
200	Trave	106	107	13	6	1					
201	Trave	109	110	13	5	1					
202	Trave	100	101	13	5	1					
203	Trave	104	693	13	16	1					
204	Trave	107	1273	13	6	1					
205	Trave	110	1283	13	5	1					
206	Trave	101	1281	13	5	1					
207	Pilas.	105	99	13	7	1					
208	Pilas.	106	100	13	7	1					
209	Pilas.	107	101	13	7	1					
210	Pilas.	104	110	13	7	1					
211	Pilas.	103	109	13	7	1					
212	Pilas.	102	108	13	7	1					
213	Trave	37	1275	13	5	1					
214	Trave	38	39	13	5	1					

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
215	Trave	39	40	13	5	1					
216	Trave	40	1274	13	5	1					
217	Trave	41	1279	13	5	1					
218	Trave	42	1272	13	5	1					
219	Trave	43	44	13	5	1					
220	Trave	44	45	13	5	1					
221	Trave	98	97	13	11	1					
222	Trave	101	93	13	11	1					
223	Trave	100	109	13	11	1					
224	Trave	99	94	13	11	1					
225	Trave	96	95	13	11	1					
226	Trave	93	110	13	11	1					
227	Trave	94	108	13	11	1					
228	Trave	45	1280	13	5	1					
229	Trave	46	1278	13	5	1					
230	Trave	47	1267	13	6	1					
231	Trave	48	49	13	6	1					
232	Trave	49	50	13	6	1					
233	Trave	50	1287	13	6	1					
234	Trave	51	1271	13	6	1					
235	Trave	52	1264	13	6	1					
236	Trave	53	54	13	6	1					
237	Trave	54	55	13	6	1					
238	Trave	55	1265	13	6	1					
239	Trave	56	1270	13	6	1					
240	Pilas.	56	46	13	7	1					
241	Pilas.	55	45	13	7	1					
242	Pilas.	54	44	13	7	1					
243	Pilas.	53	43	13	7	1					
244	Trave	92	57	13	8	1					
245	Trave	113	61	13	8	1					
246	Trave	91	52	13	8	1					
247	Trave	119	25	13	8	1					
248	Trave	114	65	13	8	1					
249	Trave	120	53	13	8	1					
250	Trave	115	69	13	8	1					
251	Trave	121	54	13	8	1					
252	Trave	116	73	13	8	1					
253	Trave	122	55	13	8	1					
254	Trave	117	77	13	8	1					
255	Trave	123	56	13	8	1					
256	Trave	118	81	13	8	1					
257	Trave	124	24	13	8	1					
258	Trave	22	126	13	8	1					
259	Trave	130	131	13	8	1					
260	Trave	131	132	13	8	1					
261	Trave	132	133	13	8	1					
262	Trave	133	134	13	8	1					
263	Trave	126	130	13	8	1					
264	Trave	134	21	13	8	1					
265	Trave	105	128	13	8	1					
266	Trave	135	136	13	8	1					
267	Trave	136	111	13	8	1					
268	Trave	137	138	13	8	1					
269	Trave	138	139	13	8	1					
270	Trave	128	135	13	8	1					
271	Trave	139	102	13	8	1					
272	Trave	106	125	13	8	1					
273	Trave	140	141	13	8	1					
274	Trave	141	142	13	8	1					
275	Trave	142	143	13	8	1					
276	Trave	143	144	13	8	1					
277	Trave	125	140	13	8	1					
278	Trave	144	103	13	8	1					
279	Trave	107	129	13	8	1					
280	Trave	145	146	13	8	1					
281	Trave	146	112	13	8	1					
282	Trave	147	148	13	8	1					
283	Trave	148	149	13	8	1					
284	Trave	129	145	13	8	1					
285	Trave	149	104	13	8	1					
286	Trave	31	127	13	8	1					

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
287	Trave	150	151	13	8	1					
288	Trave	151	152	13	8	1					
289	Trave	152	7	13	8	1					
290	Trave	7	8	13	8	1					
291	Trave	127	150	13	8	1					
292	Trave	8	32	13	8	1					
293	Trave	126	128	13	10	1		000011	000011		
294	Trave	125	129	13	10	1		000011	000011		
295	Trave	128	125	13	10	1		000011	000011		
296	Trave	129	127	13	10	1		000011	000011		
297	Trave	130	135	13	10	1		000011	000011		
298	Trave	140	145	13	10	1		000011	000011		
299	Trave	135	140	13	10	1		000011	000011		
300	Trave	145	150	13	10	1		000011	000011		
301	Trave	131	136	13	10	1		000011	000011		
302	Trave	141	146	13	10	1		000011	000011		
303	Trave	136	141	13	10	1		000011	000011		
304	Trave	146	151	13	10	1		000011	000011		
305	Trave	132	137	13	10	1		000011	000011		
306	Trave	142	147	13	10	1		000011	000011		
307	Trave	137	142	13	10	1		000011	000011		
308	Trave	147	152	13	10	1		000011	000011		
309	Trave	133	138	13	10	1		000011	000011		
310	Trave	143	148	13	10	1		000011	000011		
311	Trave	138	143	13	10	1		000011	000011		
312	Trave	148	7	13	10	1		000011	000011		
313	Trave	134	139	13	10	1		000011	000011		
314	Trave	144	149	13	10	1		100011	000011		
315	Trave	139	144	13	10	6		000011	000011		
316	Trave	155	156	13	8	1					
317	Trave	156	170	13	8	1					
318	Trave	158	159	13	8	1					
319	Pilas.	160	161	13	19	1					
320	Pilas.	162	163	13	19	1					
321	Trave	163	161	13	20	1					
322	Trave	162	164	13	8	1					
323	Trave	165	166	13	8	1					
324	Trave	166	167	13	8	1					
325	Trave	167	168	13	8	1					
326	Trave	168	169	13	8	1					
327	Trave	164	165	13	8	1					
328	Trave	169	160	13	8	1					
329	Trave	170	171	13	8	1					
330	Pilas.	171	172	13	19	1					
331	Pilas.	173	153	13	19	1					
332	Trave	153	172	13	20	1					
333	Trave	173	158	13	8	1					
334	Trave	159	154	13	8	1					
335	Trave	154	155	13	8	1					
336	Trave	178	179	13	8	1					
337	Trave	179	182	13	8	1					
338	Trave	180	181	13	8	1					
339	Trave	182	174	13	8	1					
340	Pilas.	174	184	13	19	1					
341	Pilas.	185	176	13	19	1					
342	Trave	176	184	13	20	1					
343	Trave	185	180	13	8	1					
344	Trave	181	177	13	8	1					
345	Trave	177	226	13	8	1					
346	Pilas.	29	187	13	19	1					
347	Pilas.	30	189	13	19	1					
348	Trave	189	187	13	20	1					
349	Trave	30	190	13	8	1					
350	Trave	191	192	13	8	1					
351	Trave	192	193	13	8	1					
352	Trave	193	194	13	8	1					
353	Trave	194	195	13	8	1					
354	Trave	190	191	13	8	1					
355	Trave	195	29	13	8	1					
356	Pilas.	198	199	13	19	1					
357	Pilas.	200	196	13	19	1					
358	Trave	196	218	13	20	1					

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
359	Trave	200	202	13	8	1					
360	Trave	203	204	13	8	1					
361	Trave	204	292	13	8	1					
362	Trave	205	206	13	8	1					
363	Trave	206	207	13	8	1					
364	Trave	202	203	13	8	1					
365	Trave	207	198	13	8	1					
366	Pilas.	175	209	13	19	1					
367	Pilas.	210	197	13	19	1					
368	Trave	197	183	13	20	1					
369	Trave	210	212	13	8	1					
370	Trave	213	214	13	8	1					
371	Trave	214	291	13	8	1					
372	Trave	215	216	13	8	1					
373	Trave	216	217	13	8	1					
374	Trave	212	213	13	8	1					
375	Trave	217	175	13	8	1					
376	Trave	195	219	13	10	1		000011			
377	Trave	169	170	13	10	1		000011	000011		
378	Trave	170	217	13	10	1		000011	000011		
379	Trave	217	182	13	10	1		000011			
380	Trave	219	207	13	10	1			000011		
381	Trave	207	169	13	10	1		000011	000011		
382	Trave	194	186	13	10	1		000011			
383	Trave	168	156	13	10	1		000011	000011		
384	Trave	156	216	13	10	1		000011	000011		
385	Trave	216	179	13	10	1		000011			
386	Trave	186	206	13	10	1			000011		
387	Trave	206	168	13	10	1		000011	000011		
388	Trave	193	188	13	10	1		000011			
389	Trave	167	155	13	10	1		000011	000011		
390	Trave	155	215	13	10	1		000011	000011		
391	Trave	215	178	13	10	1		000011			
392	Trave	188	205	13	10	1			000011		
393	Trave	205	167	13	10	1		000011	000011		
394	Trave	192	201	13	10	1		000011			
395	Trave	166	154	13	10	1		000011	000011		
396	Trave	154	214	13	10	1		000011	000011		
397	Trave	214	177	13	10	1		000011			
398	Trave	204	201	13	10	1		000011			
399	Trave	204	166	13	10	1		000011	000011		
400	Trave	191	208	13	10	1		000011			
401	Trave	165	159	13	10	1		000011	000011		
402	Trave	159	213	13	10	1		000011	000011		
403	Trave	213	181	13	10	1		000011			
404	Trave	203	208	13	10	1		000011			
405	Trave	203	165	13	10	1		000011	000011		
406	Trave	190	211	13	10	1		000011			
407	Trave	164	158	13	10	1		000011	000011		
408	Trave	158	212	13	10	1		000011	000011		
409	Trave	212	180	13	10	1		000011			
410	Trave	211	202	13	10	1			000011		
411	Trave	202	164	13	10	1		000011	000011		
412	Trave	29	220	13	16	1		000011			
413	Trave	160	171	13	21	1					
414	Trave	171	175	13	21	1					
415	Trave	175	174	13	21	1					
416	Trave	220	198	13	21	1					
417	Trave	198	160	13	21	1					
418	Trave	30	221	13	16	1		000011			
419	Trave	162	173	13	21	1					
420	Trave	173	210	13	21	1					
421	Trave	210	185	13	21	1					
422	Trave	221	200	13	21	1					
423	Trave	200	162	13	21	1					
424	Trave	187	222	13	22	1		000011			
425	Trave	161	172	13	22	1					
426	Trave	172	209	13	22	1					
427	Trave	209	184	13	22	1					
428	Trave	222	199	13	22	1					
429	Trave	199	161	13	22	1					
430	Trave	189	223	13	22	1		000011			

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
431	Trave	163	153	13	22	1					
432	Trave	153	197	13	22	1					
433	Trave	197	176	13	22	1					
434	Trave	223	196	13	22	1					
435	Trave	196	163	13	22	1					
436	Trave	218	199	13	20	1					
437	Trave	183	209	13	20	1					
438	Pilas.	52	42	13	7	1					
439	Pilas.	51	41	13	7	1					
440	Pilas.	50	40	13	7	1					
441	Pilas.	49	39	13	7	1					
442	Pilas.	48	38	13	7	1					
443	Pilas.	47	37	13	7	1					
444	Trave	47	92	13	8	1					
445	Trave	26	113	13	8	1					
446	Pilas.	1	2	4	1	1					
447	Pilas.	3	4	4	1	1					
448	Pilas.	5	6	4	1	1					
449	Trave	149	8	13	10	1		000011	000011		
450	Trave	57	58	13	8	1					
451	Trave	61	62	13	8	1					
452	Trave	58	89	13	8	1					
453	Trave	62	63	13	8	1					
454	Trave	59	60	13	8	1					
455	Trave	63	64	13	8	1					
456	Trave	60	91	13	8	1					
457	Trave	64	119	13	8	1					
458	Trave	226	178	13	8	1					
459	Trave	48	114	13	8	1					
460	Trave	65	66	13	8	1					
461	Trave	66	67	13	8	1					
462	Trave	67	68	13	8	1					
463	Trave	68	120	13	8	1					
464	Trave	49	115	13	8	1					
465	Trave	69	70	13	8	1					
466	Trave	70	90	13	8	1					
467	Trave	71	72	13	8	1					
468	Trave	72	121	13	8	1					
469	Trave	50	116	13	8	1					
470	Trave	73	74	13	8	1					
471	Trave	74	75	13	8	1					
472	Trave	75	76	13	8	1					
473	Trave	76	122	13	8	1					
474	Trave	51	117	13	8	1					
475	Trave	77	78	13	8	1					
476	Trave	78	88	13	8	1					
477	Trave	79	80	13	8	1					
478	Trave	80	123	13	8	1					
479	Trave	231	232	13	8	1					
480	Trave	307	337	13	8	1					
481	Trave	233	234	13	8	1					
482	Pilas.	235	236	13	19	1	90.00				
483	Pilas.	237	238	13	19	1	90.00				
484	Trave	238	236	13	20	1					
485	Trave	237	239	13	8	1					
486	Trave	240	241	13	8	1					
487	Trave	241	242	13	8	1					
488	Trave	242	243	13	8	1					
489	Trave	321	335	13	8	1					
490	Trave	239	240	13	8	1					
491	Trave	244	235	13	8	1					
492	Trave	245	246	13	8	1					
493	Pilas.	246	247	13	19	1	90.00				
494	Pilas.	248	229	13	19	1	90.00				
495	Trave	229	247	13	20	1					
496	Trave	248	233	13	8	1					
497	Trave	234	230	13	8	1					
498	Trave	230	231	13	8	1					
499	Trave	253	254	13	8	1					
500	Trave	296	307	13	8	1					
501	Trave	255	256	13	8	1					
502	Trave	257	249	13	8	1					

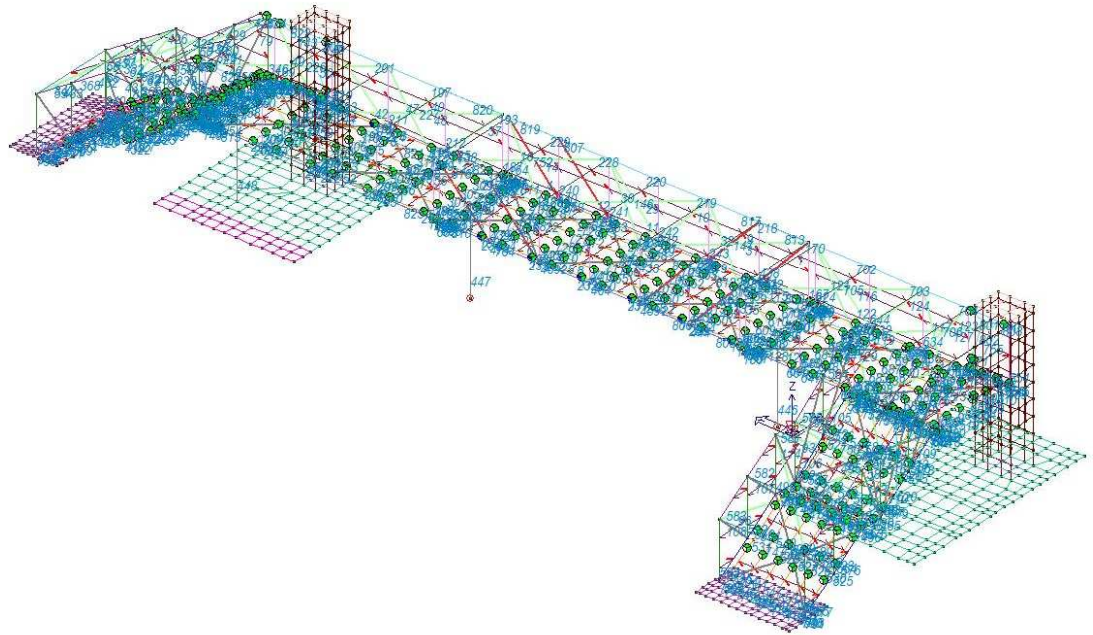
Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
503	Pilas.	249	259	13	19	1	90.00				
504	Pilas.	260	251	13	19	1	90.00				
505	Trave	251	259	13	20	1					
506	Trave	260	255	13	8	1					
507	Trave	256	252	13	8	1					
508	Trave	252	228	13	8	1					
509	Trave	339	157	13	8	1					
510	Trave	157	321	13	8	1					
511	Trave	264	345	13	5	1					
512	Pilas.	267	268	13	19	1	90.00				
513	Pilas.	269	265	13	19	1	90.00				
514	Trave	265	287	13	20	1					
515	Trave	269	271	13	8	1					
516	Trave	272	273	13	8	1					
517	Trave	273	294	13	8	1					
518	Trave	274	275	13	8	1					
519	Trave	337	338	13	8	1					
520	Trave	271	272	13	8	1					
521	Trave	276	267	13	8	1					
522	Pilas.	250	278	13	19	1	90.00				
523	Pilas.	279	266	13	19	1	90.00				
524	Trave	266	258	13	20	1					
525	Trave	279	281	13	8	1					
526	Trave	282	283	13	8	1					
527	Trave	283	293	13	8	1					
528	Trave	284	285	13	8	1					
529	Trave	338	699	13	8	1					
530	Trave	281	282	13	8	1					
531	Trave	286	250	13	8	1					
532	Trave	288	297	13	10	1			000011		
533	Trave	245	244	13	10	1		000011	000011		
534	Trave	286	245	13	10	1		000011	000011		
535	Trave	257	286	13	10	1			000011		
536	Trave	276	288	13	10	1		000011			
537	Trave	244	276	13	10	1		000011	000011		
538	Trave	261	298	13	10	1			000011		
539	Trave	232	243	13	10	1		000011	000011		
540	Trave	285	232	13	10	1		000011	000011		
541	Trave	254	285	13	10	1			000011		
542	Trave	275	261	13	10	1		000011			
543	Trave	243	275	13	10	1		000011	000011		
544	Trave	263	299	13	10	1			000011		
545	Trave	231	242	13	10	1		000011	000011		
546	Trave	284	231	13	10	1		000011	000011		
547	Trave	253	284	13	10	1			000011		
548	Trave	274	263	13	10	1		000011			
549	Trave	242	274	13	10	1		000011	000011		
550	Trave	270	300	13	10	1			000011		
551	Trave	230	241	13	10	1		000011	000011		
552	Trave	283	230	13	10	1		000011	000011		
553	Trave	252	283	13	10	1			000011		
554	Trave	273	270	13	10	1		000011			
555	Trave	241	273	13	10	1		000011	000011		
556	Trave	277	301	13	10	1			000011		
557	Trave	234	240	13	10	1		000011	000011		
558	Trave	282	234	13	10	1		000011	000011		
559	Trave	256	282	13	10	1			000011		
560	Trave	272	277	13	10	1		000011			
561	Trave	240	272	13	10	1		000011	000011		
562	Trave	280	302	13	10	1			000011		
563	Trave	233	239	13	10	1		000011	000011		
564	Trave	281	233	13	10	1		000011	000011		
565	Trave	255	281	13	10	1			000011		
566	Trave	271	280	13	10	1		000011			
567	Trave	239	271	13	10	1		000011	000011		
568	Trave	289	295	13	21	1			000011		
569	Trave	246	235	13	21	1					
570	Trave	250	246	13	21	1					
571	Trave	249	250	13	21	1					
572	Trave	267	289	13	21	1					
573	Trave	235	267	13	21	1					
574	Trave	290	296	13	21	1			000011		

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
575	Trave	248	237	13	21	1					
576	Trave	279	248	13	21	1					
577	Trave	260	279	13	21	1					
578	Trave	269	290	13	21	1					
579	Trave	237	269	13	21	1					
580	Trave	224	262	13	22	1			000011		
581	Trave	247	236	13	22	1					
582	Trave	278	247	13	22	1					
583	Trave	259	278	13	22	1					
584	Trave	268	224	13	22	1					
585	Trave	236	268	13	22	1					
586	Trave	225	264	13	22	1			000011		
587	Trave	229	238	13	22	1					
588	Trave	266	229	13	22	1					
589	Trave	251	266	13	22	1					
590	Trave	265	225	13	22	1					
591	Trave	238	265	13	22	1					
592	Trave	287	268	13	20	1					
593	Trave	258	278	13	20	1					
594	Trave	23	118	13	8	1					
595	Trave	81	82	13	8	1					
596	Trave	82	83	13	8	1					
597	Trave	83	84	13	8	1					
598	Trave	84	124	13	8	1					
599	Trave	4	701	157	2	1					
600	Trave	10	700	4	2	1					
601	Trave	659	13	4	2	1					
602	Trave	657	2	157	2	1					
603	Trave	701	9	4	2	1					
604	Trave	700	4	157	2	1					
605	Pilas.	10	15	157	3	1					
606	Trave	228	253	13	8	1					
607	Pilas.	9	16	157	3	1					
608	Trave	61	57	13	10	1		000011	000011		
609	Trave	62	58	13	10	1		000011	000011		
610	Trave	63	59	13	10	1		000011	000011		
611	Trave	64	60	13	10	1		000011	000011		
612	Trave	57	65	13	10	1		000011	000011		
613	Trave	58	66	13	10	1		000011	000011		
614	Trave	59	67	13	10	1		000011	000011		
615	Trave	60	68	13	10	1		000011	000011		
616	Trave	65	69	13	10	1		000011	000011		
617	Pilas.	306	295	157	3	1			000011		
618	Pilas.	305	296	157	3	1			000011		
619	Trave	304	692	157	2	1					
620	Pilas.	303	304	4	29	1					
621	Trave	305	689	4	2	1					
622	Trave	311	312	13	11	1					
623	Pilas.	27	311	13	7	1					
624	Pilas.	28	312	13	7	1					
625	Trave	317	313	13	8	1					
626	Trave	318	28	13	8	1					
627	Trave	27	317	13	8	1					
628	Trave	313	314	13	8	1					
629	Trave	314	315	13	8	1					
630	Trave	315	316	13	8	1					
631	Trave	316	318	13	8	1					
632	Trave	262	322	13	11	1					
633	Pilas.	295	262	13	7	1					
634	Pilas.	308	322	13	7	1					
635	Trave	327	323	13	8	1					
636	Trave	328	308	13	8	1					
637	Trave	295	327	13	8	1					
638	Trave	323	324	13	8	1					
639	Trave	324	325	13	8	1					
640	Trave	325	326	13	8	1					
641	Trave	326	328	13	8	1					
642	Trave	329	351	13	11	1					
643	Pilas.	331	329	13	7	1					
644	Pilas.	332	309	13	7	1					
645	Trave	320	310	13	8	1					
646	Trave	330	332	13	8	1					

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
647	Trave	331	320	13	8	1					
648	Trave	310	333	13	8	1					
649	Trave	333	691	13	8	1					
650	Trave	319	334	13	8	1					
651	Trave	334	330	13	8	1					
652	Trave	264	698	13	14	1					
653	Pilas.	296	264	13	7	1					
654	Pilas.	335	336	13	7	1					
655	Trave	335	559	13	16	1					
656	Trave	308	332	13	6	1					
657	Trave	332	28	13	6	1					
658	Trave	296	302	13	16	1					
659	Trave	295	331	13	6	1					
660	Trave	297	295	13	16	1					
661	Trave	331	27	13	6	1					
662	Trave	298	297	13	16	1					
663	Trave	299	298	13	16	1					
664	Trave	300	347	13	16	1					
665	Trave	327	320	13	10	1		000011	000011		
666	Trave	320	317	13	10	1		000011	000011		
667	Trave	307	344	13	10	1		000011	000011		
668	Trave	340	308	13	16	1					
669	Trave	345	352	13	11	1		000011			
670	Trave	349	346	13	8	1					
671	Pilas.	340	341	13	7	1					
672	Trave	344	342	13	8	1					
673	Trave	346	340	13	8	1			000011		
674	Trave	347	344	13	8	1		000011			
675	Trave	342	348	13	8	1					
676	Trave	348	695	13	8	1					
677	Trave	343	349	13	8	1					
678	Trave	344	327	13	10	1		000011	000011		
679	Trave	323	310	13	10	1		000011	000011		
680	Trave	310	313	13	10	1		000011	000011		
681	Trave	337	342	13	10	1		000011	000011		
682	Trave	342	323	13	10	1		000011	000011		
683	Trave	324	333	13	10	1		000011	000011		
684	Trave	333	314	13	10	1		000011	000011		
685	Trave	338	348	13	10	1		000011	000011		
686	Trave	348	324	13	10	1		000011	000011		
687	Trave	325	319	13	10	1		000011	000011		
688	Trave	319	315	13	10	1		000011	000011		
689	Trave	339	343	13	10	1		000011	000011		
690	Trave	343	325	13	10	1		000011	000011		
691	Trave	326	334	13	10	1		000011	000011		
692	Trave	334	316	13	10	1		000011	000011		
693	Trave	157	349	13	10	1		000011	000011		
694	Trave	349	326	13	10	1		000011	000011		
695	Trave	328	330	13	10	1		000011	000011		
696	Trave	330	318	13	10	1		000011	000011		
697	Trave	321	346	13	10	1		000011	000011		
698	Trave	346	328	13	10	1		000011	000011		
699	Trave	262	329	13	5	1					
700	Trave	336	341	13	5	1					
701	Trave	329	311	13	5	1					
702	Trave	309	312	13	5	1					
703	Trave	322	309	13	5	1					
704	Trave	341	322	13	5	1					
705	Trave	351	309	13	11	1					
706	Trave	352	341	13	11	1					
707	Trave	66	70	13	10	1		000011	000011		
708	Trave	67	71	13	10	1		000011	000011		
709	Trave	68	72	13	10	1		000011	000011		
710	Trave	69	73	13	10	1		000011	000011		
711	Trave	70	74	13	10	1		000011	000011		
712	Trave	71	75	13	10	1		000011	000011		
713	Trave	72	76	13	10	1		000011	000011		
714	Trave	340	355	157	3	1		000011			
715	Trave	335	353	157	3	1		000011			
716	Trave	558	482	157	3	1		000011			
717	Trave	559	477	157	3	1		000011			
718	Trave	111	137	13	8	1					

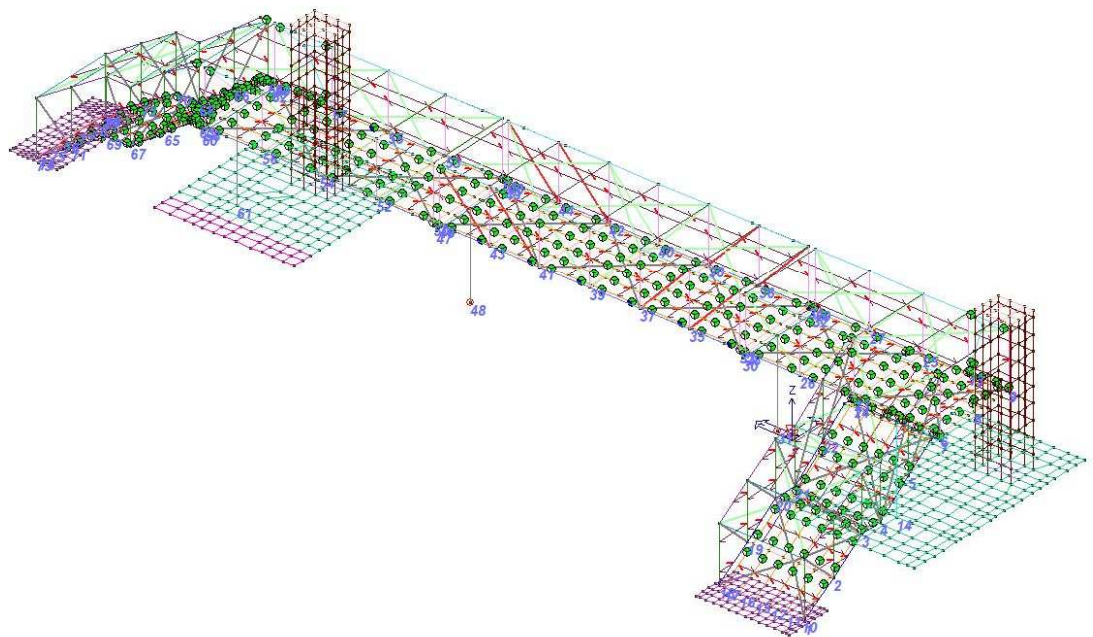
Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
719	Trave	112	147	13	8	1					
720	Trave	558	340	13	16	1					
721	Trave	301	300	13	16	1					
722	Trave	347	299	13	16	1					
723	Trave	559	558	13	16	1					
724	Trave	302	301	13	16	1					
725	Trave	73	77	13	10	1		000011	000011		
726	Trave	74	78	13	10	1		000011	000011		
727	Trave	75	79	13	10	1		000011	000011		
728	Trave	76	80	13	10	1		000011	000011		
729	Trave	77	81	13	10	1		000011	000011		
730	Trave	78	82	13	10	1		000011	000011		
731	Trave	292	205	13	8	1					
732	Trave	291	215	13	8	1					
733	Trave	345	262	13	5	1					
734	Trave	294	274	13	8	1					
735	Trave	293	284	13	8	1					
736	Trave	79	83	13	10	1		000011	000011		
737	Trave	80	84	13	10	1		000011	000011		
738	Trave	34	33	13	11	1					
739	Trave	41	85	13	11	1					
740	Trave	40	45	13	11	1					
741	Trave	39	86	13	11	1					
742	Trave	38	43	13	11	1					
743	Trave	37	87	13	11	1					
744	Trave	691	319	13	8	1					
745	Trave	695	343	13	8	1					
746	Trave	254	257	13	8	1					
747	Trave	285	286	13	8	1					
748	Trave	232	245	13	8	1					
749	Trave	243	244	13	8	1					
750	Trave	275	276	13	8	1					
751	Trave	35	36	13	11	1					
752	Trave	85	46	13	11	1					
753	Pilas.	699	698	11	27	1		000011	000011		
754	Trave	699	339	13	8	1					
755	Trave	698	336	13	14	1					
756	Trave	2	659	157	2	1					
757	Trave	14	657	4	2	1					
758	Trave	6	688	157	2	1					
759	Trave	12	660	4	2	1					
760	Trave	688	11	4	2	1					
761	Trave	660	6	157	2	1					
762	Trave	692	306	4	2	1					
763	Trave	689	304	157	2	1					
764	Trave	1287	51	13	6	1					
765	Trave	693	561	157	3	1		000011			
766	Trave	696	690	157	3	1		000011			
767	Trave	694	685	157	3	1		000011			
768	Trave	693	694	13	16	1					
769	Trave	694	696	13	16	1					
770	Trave	696	1305	13	16	1					
771	Trave	290	280	13	10	1					
772	Trave	261	288	13	10	1					
773	Trave	263	261	13	10	1					
774	Trave	288	289	13	10	1					
775	Trave	270	263	13	10	1					
776	Trave	277	270	13	10	1					
777	Trave	280	277	13	10	1					
778	Trave	221	211	13	10	1		000011	000011		
779	Trave	186	219	13	10	1		000011	000011		
780	Trave	188	186	13	10	1		000011	000011		
781	Trave	219	220	13	10	1		000011	000011		
782	Trave	201	188	13	10	1		000011	000011		
783	Trave	208	201	13	10	1		000011	000011		
784	Trave	211	208	13	10	1		000011	000011		
785	Pilas.	1031	257	13	10	1					
786	Pilas.	1032	254	13	10	1					
787	Pilas.	1033	253	13	10	1					
788	Pilas.	1034	252	13	10	1					
789	Pilas.	1035	256	13	10	1					
790	Pilas.	1036	255	13	10	1					

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo J	Wink V	Wink O
791	Pilas.	1037	260	13	21	1					
792	Pilas.	1038	249	13	21	1					
793	Pilas.	1087	182	13	10	1					
794	Pilas.	1088	179	13	10	1	90.00				
795	Pilas.	1089	178	13	10	1	90.00				
796	Pilas.	1090	177	13	10	1	90.00				
797	Pilas.	1091	181	13	10	1	90.00				
798	Pilas.	1092	180	13	10	1					
799	Pilas.	1093	185	13	21	1					
800	Pilas.	1094	174	13	21	1					
801	Trave	656	341	11	13	1			000011		
802	Trave	656	340	11	13	1			000011		
803	Trave	336	656	11	13	1		000011			
804	Trave	1264	53	13	6	1					
805	Trave	1274	41	13	5	1					
806	Trave	1267	48	13	6	1					
807	Trave	1280	46	13	5	1					
808	Trave	1269	47	13	6	1					
809	Trave	1268	52	13	6	1					
810	Trave	1271	23	13	6	1					
811	Trave	1270	24	13	6	1					
812	Trave	1276	37	13	5	1					
813	Trave	1277	42	13	5	1					
814	Trave	1275	38	13	5	1					
815	Trave	1273	31	13	6	1					
816	Trave	1279	34	13	5	1					
817	Trave	1272	43	13	5	1					
818	Trave	1265	56	13	6	1					
819	Trave	1278	33	13	5	1					
820	Trave	1284	108	13	5	1					
821	Trave	1282	99	13	5	1					
822	Trave	1283	97	13	5	1					
823	Trave	1281	98	13	5	1					
824	Trave	1285	102	13	6	1					
825	Trave	1266	105	13	6	1					
826	Trave	1305	563	157	3	1		000011			
827	Trave	1305	32	13	16	1					



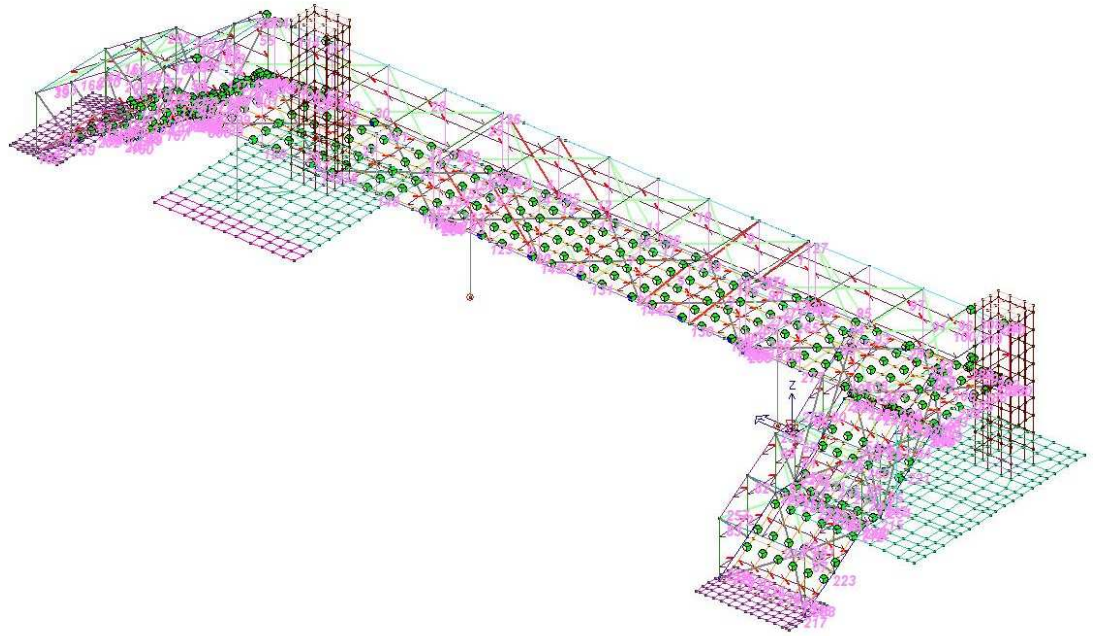
ponte_RSL_rev04.PSP

15_MOD_NUMERAZIONE_D2



ponte_RSL_rev04.PSP

15_MOD_NUMERAZIONE_D2_PILASTRATE



15_MOD_NUMERAZIONE_D2_TRAVATE

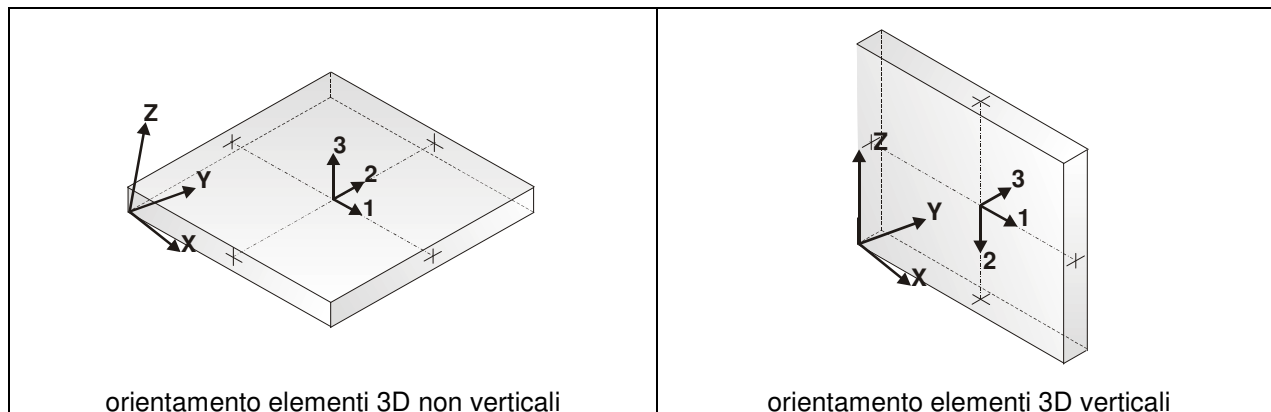
MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI SHELL

LEGENDA TABELLA DATI SHELL

Il programma utilizza per la modellazione elementi a tre o quattro nodi denominati in generale shell.

Ogni elemento shell è individuato dai nodi I, J, K, L (L=I per gli elementi a tre nodi).

Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione.



In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

Elem.	numero dell'elemento
Note	codice di comportamento: <i>Guscio</i> (elemento guscio in elevazione non verticale) <i>Guscio fond.</i> (elemento guscio su suolo elastico) <i>Setto</i> (elemento guscio in elevazione verticale) <i>Membrana</i> (elemento guscio con comportamento membranale)
Nodo I (J, K, L)	numero del nodo I (J, K, L)
Mat.	codice del materiale assegnato all'elemento
Spessore	spessore dell'elemento (costante)
Wink V	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico verticale
Wink O	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico orizzontale

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
								cm		daN/cm3	daN/cm3
1	Setto	361	362	363	353	4	1	40.0			
2	Setto	364	365	362	361	4	1	40.0			
3	Setto	366	367	365	364	4	1	40.0			
4	Setto	354	368	367	366	4	1	40.0			
5	Setto	362	369	370	363	4	1	40.0			
6	Setto	365	371	369	362	4	1	40.0			
7	Setto	367	372	371	365	4	1	40.0			
8	Setto	368	373	372	367	4	1	40.0			
9	Setto	369	374	357	370	4	1	40.0			
10	Setto	371	375	374	369	4	1	40.0			
11	Setto	372	376	375	371	4	1	40.0			
12	Setto	373	358	376	372	4	1	40.0			
13	Setto	357	378	377	374	4	1	40.0			
14	Setto	374	377	379	375	4	1	40.0			
15	Setto	375	379	380	376	4	1	40.0			
16	Setto	376	380	381	358	4	1	40.0			
17	Setto	378	383	382	377	4	1	40.0			
18	Setto	377	382	384	379	4	1	40.0			
19	Setto	379	384	385	380	4	1	40.0			
20	Setto	380	385	386	381	4	1	40.0			
21	Setto	383	359	387	382	4	1	40.0			
22	Setto	382	387	388	384	4	1	40.0			
23	Setto	384	388	389	385	4	1	40.0			
24	Setto	385	389	360	386	4	1	40.0			
25	Setto	390	391	392	355	4	1	40.0			
26	Setto	393	394	391	390	4	1	40.0			
27	Setto	395	396	394	393	4	1	40.0			
28	Setto	356	397	396	395	4	1	40.0			
29	Setto	391	398	399	392	4	1	40.0			
30	Setto	394	400	398	391	4	1	40.0			
31	Setto	396	401	400	394	4	1	40.0			
32	Setto	397	402	401	396	4	1	40.0			
33	Setto	398	387	359	399	4	1	40.0			
34	Setto	400	388	387	398	4	1	40.0			
35	Setto	401	389	388	400	4	1	40.0			
36	Setto	402	360	389	401	4	1	40.0			
37	Guscio	354	368	404	403	4	1	25.0			
38	Guscio	403	404	406	405	4	1	25.0			
39	Guscio	405	406	397	356	4	1	25.0			
40	Guscio	368	373	407	404	4	1	25.0			
41	Guscio	404	407	408	406	4	1	25.0			
42	Guscio	406	408	402	397	4	1	25.0			
43	Guscio	373	358	381	407	4	1	25.0			
44	Guscio	407	381	386	408	4	1	25.0			
45	Guscio	408	386	360	402	4	1	25.0			
46	Guscio fond.	1046	1055	1253	1251	4	2	80.0		1.00	1.00
47	Setto	458	413	411	456	4	1	40.0			
48	Setto	459	414	413	458	4	1	40.0			
49	Setto	353	363	414	459	4	1	40.0			
50	Guscio fond.	1055	1056	1254	1253	4	2	80.0		1.00	1.00
51	Setto	413	417	415	411	4	1	40.0			
52	Setto	414	418	417	413	4	1	40.0			
53	Setto	363	370	418	414	4	1	40.0			
54	Guscio fond.	1038	1057	412	1250	4	2	80.0		1.00	1.00
55	Setto	417	420	419	415	4	1	40.0			
56	Setto	418	421	420	417	4	1	40.0			
57	Setto	370	357	421	418	4	1	40.0			
58	Setto	409	423	422	419	4	1	40.0			
59	Setto	419	422	424	420	4	1	40.0			
60	Setto	420	424	425	421	4	1	40.0			
61	Setto	421	425	378	357	4	1	40.0			
62	Setto	423	427	426	422	4	1	40.0			
63	Setto	422	426	428	424	4	1	40.0			
64	Setto	424	428	429	425	4	1	40.0			
65	Setto	425	429	383	378	4	1	40.0			
66	Setto	427	410	430	426	4	1	40.0			
67	Setto	426	430	431	428	4	1	40.0			
68	Setto	428	431	432	429	4	1	40.0			
69	Setto	429	432	359	383	4	1	40.0			
70	Setto	460	433	434	461	4	1	40.0			

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
71	Setto	462	435	433	460	4	1	40.0			
72	Setto	463	436	435	462	4	1	40.0			
73	Setto	355	392	436	463	4	1	40.0			
74	Setto	433	437	438	434	4	1	40.0			
75	Setto	435	439	437	433	4	1	40.0			
76	Setto	436	440	439	435	4	1	40.0			
77	Setto	392	399	440	436	4	1	40.0			
78	Setto	437	430	410	438	4	1	40.0			
79	Setto	439	431	430	437	4	1	40.0			
80	Setto	440	432	431	439	4	1	40.0			
81	Setto	399	359	432	440	4	1	40.0			
82	Setto	350	444	447	441	4	1	40.0			
83	Setto	441	447	427	423	4	1	40.0			
84	Guscio fond.	1057	1058	416	412	4	2	80.0		1.00	1.00
85	Guscio fond.	1242	1249	1053	1060	4	2	80.0		1.00	1.00
86	Setto	442	454	451	455	4	1	40.0			
87	Setto	438	410	454	442	4	1	40.0			
88	Guscio fond.	1244	446	1037	1062	4	2	80.0		1.00	1.00
89	Guscio fond.	1239	1243	1061	1045	4	2	80.0		1.00	1.00
90	Setto	444	451	454	447	4	1	40.0			
91	Setto	447	454	410	427	4	1	40.0			
92	Guscio fond.	1243	1244	1062	1061	4	2	80.0		1.00	1.00
93	Guscio fond.	446	1241	1059	1037	4	2	80.0		1.00	1.00
94	Setto	448	442	455	443	4	1	40.0			
95	Setto	434	438	442	448	4	1	40.0			
96	Setto	452	350	441	453	4	1	40.0			
97	Setto	453	441	423	409	4	1	40.0			
98	Setto	466	448	443	467	4	1	40.0			
99	Setto	461	434	448	466	4	1	40.0			
100	Setto	496	500	501	497	4	1	40.0			
101	Setto	497	501	482	477	4	1	40.0			
102	Setto	499	461	460	498	4	1	40.0			
103	Setto	498	460	462	500	4	1	40.0			
104	Setto	500	462	463	501	4	1	40.0			
105	Setto	501	463	355	482	4	1	40.0			
106	Setto	468	476	478	505	4	1	40.0			
107	Setto	505	478	499	495	4	1	40.0			
108	Setto	476	467	466	478	4	1	40.0			
109	Setto	478	466	461	499	4	1	40.0			
110	Setto	465	468	505	464	4	1	40.0			
111	Setto	464	505	495	457	4	1	40.0			
112	Setto	457	495	494	456	4	1	40.0			
113	Setto	456	494	496	458	4	1	40.0			
114	Setto	458	496	497	459	4	1	40.0			
115	Setto	459	497	477	353	4	1	40.0			
116	Setto	495	499	498	494	4	1	40.0			
117	Setto	494	498	500	496	4	1	40.0			
118	Guscio fond.	465	445	513	468	4	3	70.0		1.00	1.00
119	Guscio fond.	468	513	514	476	4	3	70.0		1.00	1.00
120	Guscio fond.	476	514	443	467	4	3	70.0		1.00	1.00
121	Guscio fond.	445	449	515	513	4	3	70.0		1.00	1.00
122	Guscio fond.	513	515	516	514	4	3	70.0		1.00	1.00
123	Guscio fond.	514	516	455	443	4	3	70.0		1.00	1.00
124	Guscio fond.	449	452	350	515	4	3	70.0		1.00	1.00
125	Guscio fond.	515	350	444	516	4	3	70.0		1.00	1.00
126	Guscio fond.	516	444	451	455	4	3	70.0		1.00	1.00
127	Guscio fond.	507	485	473	479	4	3	100.0		1.00	1.00
128	Guscio fond.	470	532	517	508	4	3	100.0		1.00	1.00
129	Guscio fond.	508	517	485	507	4	3	100.0		1.00	1.00
130	Guscio fond.	486	487	475	523	4	3	100.0		1.00	1.00
131	Guscio fond.	472	471	489	525	4	3	100.0		1.00	1.00
132	Guscio fond.	525	489	487	486	4	3	100.0		1.00	1.00
133	Guscio fond.	487	490	522	475	4	3	100.0		1.00	1.00
134	Guscio fond.	471	476	467	489	4	3	100.0		1.00	1.00
135	Guscio fond.	489	467	490	487	4	3	100.0		1.00	1.00
136	Guscio fond.	490	491	492	522	4	3	100.0		1.00	1.00
137	Guscio fond.	856	555	864	551	4	3	100.0		1.00	1.00
138	Guscio fond.	467	443	491	490	4	3	100.0		1.00	1.00
139	Guscio fond.	491	502	503	492	4	3	100.0		1.00	1.00
140	Guscio fond.	857	856	551	552	4	3	85.0		1.00	1.00
141	Guscio fond.	443	455	502	491	4	3	100.0		1.00	1.00
142	Guscio fond.	502	506	533	503	4	3	100.0		1.00	1.00

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
143	Guscio fond.	747	857	552	746	4	3	85.0		1.00	1.00
144	Guscio fond.	455	451	506	502	4	3	100.0		1.00	1.00
145	Guscio fond.	506	507	479	533	4	3	100.0		1.00	1.00
146	Guscio fond.	444	470	508	451	4	3	100.0		1.00	1.00
147	Guscio fond.	451	508	507	506	4	3	100.0		1.00	1.00
148	Guscio fond.	480	474	481	509	4	3	100.0		1.00	1.00
149	Guscio fond.	524	488	510	484	4	3	100.0		1.00	1.00
150	Guscio fond.	488	521	483	510	4	3	100.0		1.00	1.00
151	Guscio fond.	521	493	511	483	4	3	100.0		1.00	1.00
152	Guscio fond.	493	504	512	511	4	3	100.0		1.00	1.00
153	Guscio fond.	504	469	518	512	4	3	100.0		1.00	1.00
154	Guscio fond.	469	480	509	518	4	3	100.0		1.00	1.00
155	Guscio fond.	509	481	519	526	4	3	100.0		1.00	1.00
156	Guscio fond.	484	510	527	520	4	3	100.0		1.00	1.00
157	Guscio fond.	510	483	465	527	4	3	100.0		1.00	1.00
158	Guscio fond.	483	511	445	465	4	3	100.0		1.00	1.00
159	Guscio fond.	511	512	449	445	4	3	100.0		1.00	1.00
160	Guscio fond.	512	518	452	449	4	3	100.0		1.00	1.00
161	Guscio fond.	518	509	526	452	4	3	100.0		1.00	1.00
162	Guscio fond.	526	519	528	529	4	3	100.0		1.00	1.00
163	Guscio fond.	520	527	530	531	4	3	100.0		1.00	1.00
164	Guscio fond.	527	465	468	530	4	3	100.0		1.00	1.00
165	Guscio fond.	712	751	750	553	4	3	100.0		1.00	1.00
166	Guscio fond.	717	715	554	555	4	3	100.0		1.00	1.00
167	Guscio fond.	723	719	556	557	4	3	100.0		1.00	1.00
168	Guscio fond.	452	526	529	350	4	3	100.0		1.00	1.00
169	Guscio fond.	529	528	532	470	4	3	100.0		1.00	1.00
170	Guscio fond.	531	530	471	472	4	3	100.0		1.00	1.00
171	Guscio fond.	530	468	476	471	4	3	100.0		1.00	1.00
172	Guscio fond.	724	723	557	753	4	3	100.0		1.00	1.00
173	Guscio fond.	725	724	753	849	4	3	100.0		1.00	1.00
174	Guscio fond.	728	725	849	852	4	3	100.0		1.00	1.00
175	Guscio fond.	350	529	470	444	4	3	100.0		1.00	1.00
176	Guscio fond.	731	712	553	853	4	3	100.0		1.00	1.00
177	Guscio fond.	719	731	853	556	4	3	100.0		1.00	1.00
178	Guscio fond.	826	728	852	854	4	3	100.0		1.00	1.00
179	Guscio fond.	829	826	854	855	4	3	100.0		1.00	1.00
180	Guscio fond.	715	829	855	554	4	3	100.0		1.00	1.00
181	Guscio fond.	839	717	555	856	4	3	100.0		1.00	1.00
182	Guscio fond.	842	839	856	857	4	3	85.0		1.00	1.00
183	Guscio fond.	748	842	857	747	4	3	85.0		1.00	1.00
184	Guscio fond.	761	722	751	712	4	3	100.0		1.00	1.00
185	Guscio fond.	767	714	715	717	4	3	100.0		1.00	1.00
186	Guscio fond.	727	713	719	723	4	3	100.0		1.00	1.00
187	Guscio fond.	730	727	723	724	4	3	100.0		1.00	1.00
188	Guscio fond.	733	730	724	725	4	3	100.0		1.00	1.00
189	Guscio fond.	764	733	725	728	4	3	100.0		1.00	1.00
190	Guscio fond.	760	761	712	731	4	3	100.0		1.00	1.00
191	Setto	569	570	571	561	4	1	40.0			
192	Setto	572	573	570	569	4	1	40.0			
193	Setto	574	575	573	572	4	1	40.0			
194	Setto	562	576	575	574	4	1	40.0			
195	Setto	570	577	578	571	4	1	40.0			
196	Setto	573	579	577	570	4	1	40.0			
197	Setto	575	580	579	573	4	1	40.0			
198	Setto	576	581	580	575	4	1	40.0			
199	Setto	577	582	565	578	4	1	40.0			
200	Setto	579	583	582	577	4	1	40.0			
201	Setto	580	584	583	579	4	1	40.0			
202	Setto	581	566	584	580	4	1	40.0			
203	Setto	565	586	585	582	4	1	40.0			
204	Setto	582	585	587	583	4	1	40.0			
205	Setto	583	587	588	584	4	1	40.0			
206	Setto	584	588	589	566	4	1	40.0			
207	Setto	586	591	590	585	4	1	40.0			
208	Setto	585	590	592	587	4	1	40.0			
209	Setto	587	592	593	588	4	1	40.0			
210	Setto	588	593	594	589	4	1	40.0			
211	Setto	591	567	595	590	4	1	40.0			
212	Setto	590	595	596	592	4	1	40.0			
213	Setto	592	596	597	593	4	1	40.0			
214	Setto	593	597	568	594	4	1	40.0			

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
215	Setto	598	599	600	563	4	1	40.0			
216	Setto	601	602	599	598	4	1	40.0			
217	Setto	603	604	602	601	4	1	40.0			
218	Setto	564	605	604	603	4	1	40.0			
219	Setto	599	606	607	600	4	1	40.0			
220	Setto	602	608	606	599	4	1	40.0			
221	Setto	604	609	608	602	4	1	40.0			
222	Setto	605	610	609	604	4	1	40.0			
223	Setto	606	595	567	607	4	1	40.0			
224	Setto	608	596	595	606	4	1	40.0			
225	Setto	609	597	596	608	4	1	40.0			
226	Setto	610	568	597	609	4	1	40.0			
227	Guscio	562	576	612	611	4	1	25.0			
228	Guscio	611	612	614	613	4	1	25.0			
229	Guscio	613	614	605	564	4	1	25.0			
230	Guscio	576	581	615	612	4	1	25.0			
231	Guscio	612	615	616	614	4	1	25.0			
232	Guscio	614	616	610	605	4	1	25.0			
233	Guscio	581	566	589	615	4	1	25.0			
234	Guscio	615	589	594	616	4	1	25.0			
235	Guscio	616	594	568	610	4	1	25.0			
236	Setto	664	619	620	665	4	1	40.0			
237	Setto	666	621	619	664	4	1	40.0			
238	Setto	667	622	621	666	4	1	40.0			
239	Setto	561	571	622	667	4	1	40.0			
240	Setto	619	623	624	620	4	1	40.0			
241	Setto	621	625	623	619	4	1	40.0			
242	Setto	622	626	625	621	4	1	40.0			
243	Setto	571	578	626	622	4	1	40.0			
244	Setto	623	627	617	624	4	1	40.0			
245	Setto	625	628	627	623	4	1	40.0			
246	Setto	626	629	628	625	4	1	40.0			
247	Setto	578	565	629	626	4	1	40.0			
248	Setto	617	631	630	627	4	1	40.0			
249	Setto	627	630	632	628	4	1	40.0			
250	Setto	628	632	633	629	4	1	40.0			
251	Setto	629	633	586	565	4	1	40.0			
252	Setto	631	635	634	630	4	1	40.0			
253	Setto	630	634	636	632	4	1	40.0			
254	Setto	632	636	637	633	4	1	40.0			
255	Setto	633	637	591	586	4	1	40.0			
256	Setto	635	618	638	634	4	1	40.0			
257	Setto	634	638	639	636	4	1	40.0			
258	Setto	636	639	640	637	4	1	40.0			
259	Setto	637	640	567	591	4	1	40.0			
260	Guscio fond.	1241	1242	1060	1059	4	2	80.0		1.00	1.00
261	Setto	670	643	641	668	4	1	40.0			
262	Setto	671	644	643	670	4	1	40.0			
263	Setto	563	600	644	671	4	1	40.0			
264	Guscio fond.	1111	450	1246	1102	4	2	80.0		1.00	1.00
265	Setto	643	647	645	641	4	1	40.0			
266	Setto	644	648	647	643	4	1	40.0			
267	Setto	600	607	648	644	4	1	40.0			
268	Guscio fond.	1113	1240	642	1094	4	2	80.0		1.00	1.00
269	Setto	647	639	638	645	4	1	40.0			
270	Setto	648	640	639	647	4	1	40.0			
271	Setto	607	567	640	648	4	1	40.0			
272	Setto	673	675	655	649	4	1	40.0			
273	Setto	649	655	635	631	4	1	40.0			
274	Setto	672	654	676	677	4	1	40.0			
275	Setto	665	620	654	672	4	1	40.0			
276	Guscio fond.	1112	1252	450	1111	4	2	80.0		1.00	1.00
277	Guscio fond.	1094	642	1252	1112	4	2	80.0		1.00	1.00
278	Setto	654	658	680	676	4	1	40.0			
279	Setto	620	624	658	654	4	1	40.0			
280	Setto	675	678	662	655	4	1	40.0			
281	Setto	655	662	618	635	4	1	40.0			
282	Setto	658	661	681	680	4	1	40.0			
283	Setto	624	617	661	658	4	1	40.0			
284	Guscio fond.	1114	646	1240	1113	4	2	80.0		1.00	1.00
285	Guscio fond.	1110	1247	646	1114	4	2	80.0		1.00	1.00
286	Setto	681	673	649	661	4	1	40.0			

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
287	Setto	661	649	631	617	4	1	40.0			
288	Guscio fond.	1102	1246	1245	1214	4	2	80.0		1.00	1.00
289	Guscio fond.	1213	650	1247	1110	4	2	80.0		1.00	1.00
290	Setto	704	652	653	705	4	1	40.0			
291	Setto	705	653	690	685	4	1	40.0			
292	Setto	651	669	668	560	4	1	40.0			
293	Setto	560	668	670	652	4	1	40.0			
294	Setto	652	670	671	653	4	1	40.0			
295	Setto	653	671	563	690	4	1	40.0			
296	Setto	684	687	686	663	4	1	40.0			
297	Setto	663	686	651	703	4	1	40.0			
298	Setto	687	683	674	686	4	1	40.0			
299	Setto	686	674	669	651	4	1	40.0			
300	Setto	677	684	663	672	4	1	40.0			
301	Setto	672	663	703	665	4	1	40.0			
302	Setto	665	703	702	664	4	1	40.0			
303	Setto	664	702	704	666	4	1	40.0			
304	Setto	666	704	705	667	4	1	40.0			
305	Setto	667	705	685	561	4	1	40.0			
306	Setto	703	651	560	702	4	1	40.0			
307	Setto	702	560	652	704	4	1	40.0			
308	Guscio fond.	784	755	709	759	4	3	100.0		1.00	1.00
309	Guscio fond.	786	785	711	739	4	3	100.0		1.00	1.00
310	Guscio fond.	823	752	707	768	4	3	100.0		1.00	1.00
311	Guscio fond.	825	824	5	778	4	3	100.0		1.00	1.00
312	Guscio fond.	862	749	718	769	4	3	100.0		1.00	1.00
313	Guscio fond.	864	863	720	779	4	3	100.0		1.00	1.00
314	Guscio fond.	788	787	710	726	4	3	100.0		1.00	1.00
315	Guscio fond.	827	675	678	679	4	3	70.0		1.00	1.00
316	Guscio fond.	866	865	681	680	4	3	100.0		1.00	1.00
317	Guscio fond.	789	788	726	729	4	3	100.0		1.00	1.00
318	Guscio fond.	828	827	679	682	4	3	70.0		1.00	1.00
319	Guscio fond.	867	866	680	676	4	3	100.0		1.00	1.00
320	Guscio fond.	790	789	729	732	4	3	100.0		1.00	1.00
321	Guscio fond.	687	828	682	683	4	3	70.0		1.00	1.00
322	Guscio fond.	546	867	676	677	4	3	100.0		1.00	1.00
323	Guscio fond.	791	790	732	736	4	3	100.0		1.00	1.00
324	Guscio fond.	830	687	683	772	4	3	100.0		1.00	1.00
325	Guscio fond.	547	546	677	773	4	3	100.0		1.00	1.00
326	Guscio fond.	792	784	759	758	4	3	100.0		1.00	1.00
327	Guscio fond.	831	823	768	770	4	3	100.0		1.00	1.00
328	Guscio fond.	548	862	769	771	4	3	100.0		1.00	1.00
329	Guscio fond.	787	792	758	710	4	3	100.0		1.00	1.00
330	Guscio fond.	675	831	770	678	4	3	100.0		1.00	1.00
331	Guscio fond.	865	548	771	681	4	3	100.0		1.00	1.00
332	Guscio fond.	793	791	736	735	4	3	100.0		1.00	1.00
333	Guscio fond.	832	830	772	774	4	3	100.0		1.00	1.00
334	Guscio fond.	549	547	773	775	4	3	100.0		1.00	1.00
335	Guscio fond.	794	793	735	734	4	3	100.0		1.00	1.00
336	Guscio fond.	833	832	774	776	4	3	100.0		1.00	1.00
337	Guscio fond.	550	549	775	777	4	3	100.0		1.00	1.00
338	Guscio fond.	785	794	734	711	4	3	100.0		1.00	1.00
339	Guscio fond.	824	833	776	5	4	3	100.0		1.00	1.00
340	Guscio fond.	863	550	777	720	4	3	100.0		1.00	1.00
341	Guscio fond.	795	786	739	738	4	3	100.0		1.00	1.00
342	Guscio fond.	834	825	778	780	4	3	100.0		1.00	1.00
343	Guscio fond.	551	864	779	781	4	3	100.0		1.00	1.00
344	Guscio fond.	796	795	738	737	4	3	85.0		1.00	1.00
345	Guscio fond.	835	834	780	782	4	3	85.0		1.00	1.00
346	Guscio fond.	552	551	781	783	4	3	85.0		1.00	1.00
347	Guscio fond.	740	796	737	708	4	3	85.0		1.00	1.00
348	Guscio fond.	743	835	782	706	4	3	85.0		1.00	1.00
349	Guscio fond.	746	552	783	716	4	3	85.0		1.00	1.00
350	Guscio fond.	797	756	755	784	4	3	100.0		1.00	1.00
351	Guscio fond.	799	798	785	786	4	3	100.0		1.00	1.00
352	Guscio fond.	801	800	787	788	4	3	100.0		1.00	1.00
353	Guscio fond.	802	801	788	789	4	3	100.0		1.00	1.00
354	Guscio fond.	803	802	789	790	4	3	100.0		1.00	1.00
355	Guscio fond.	804	803	790	791	4	3	100.0		1.00	1.00
356	Guscio fond.	805	797	784	792	4	3	100.0		1.00	1.00
357	Guscio fond.	800	805	792	787	4	3	100.0		1.00	1.00
358	Guscio fond.	806	804	791	793	4	3	100.0		1.00	1.00

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
359	Guscio fond.	807	806	793	794	4	3	100.0		1.00	1.00
360	Guscio fond.	798	807	794	785	4	3	100.0		1.00	1.00
361	Guscio fond.	808	799	786	795	4	3	100.0		1.00	1.00
362	Guscio fond.	809	808	795	796	4	3	85.0		1.00	1.00
363	Guscio fond.	741	809	796	740	4	3	85.0		1.00	1.00
364	Guscio fond.	810	757	756	797	4	3	100.0		1.00	1.00
365	Guscio fond.	812	811	798	799	4	3	100.0		1.00	1.00
366	Guscio fond.	814	813	800	801	4	3	100.0		1.00	1.00
367	Guscio fond.	815	814	801	802	4	3	100.0		1.00	1.00
368	Guscio fond.	816	815	802	803	4	3	100.0		1.00	1.00
369	Guscio fond.	817	816	803	804	4	3	100.0		1.00	1.00
370	Guscio fond.	818	810	797	805	4	3	100.0		1.00	1.00
371	Guscio fond.	813	818	805	800	4	3	100.0		1.00	1.00
372	Guscio fond.	819	817	804	806	4	3	100.0		1.00	1.00
373	Guscio fond.	820	819	806	807	4	3	100.0		1.00	1.00
374	Guscio fond.	811	820	807	798	4	3	100.0		1.00	1.00
375	Guscio fond.	821	812	799	808	4	3	100.0		1.00	1.00
376	Guscio fond.	822	821	808	809	4	3	85.0		1.00	1.00
377	Guscio fond.	742	822	809	741	4	3	85.0		1.00	1.00
378	Guscio fond.	768	707	757	810	4	3	100.0		1.00	1.00
379	Guscio fond.	778	5	811	812	4	3	100.0		1.00	1.00
380	Guscio fond.	679	678	813	814	4	3	100.0		1.00	1.00
381	Guscio fond.	682	679	814	815	4	3	100.0		1.00	1.00
382	Guscio fond.	683	682	815	816	4	3	100.0		1.00	1.00
383	Guscio fond.	772	683	816	817	4	3	100.0		1.00	1.00
384	Guscio fond.	770	768	810	818	4	3	100.0		1.00	1.00
385	Guscio fond.	678	770	818	813	4	3	100.0		1.00	1.00
386	Guscio fond.	774	772	817	819	4	3	100.0		1.00	1.00
387	Guscio fond.	776	774	819	820	4	3	100.0		1.00	1.00
388	Guscio fond.	5	776	820	811	4	3	100.0		1.00	1.00
389	Guscio fond.	780	778	812	821	4	3	100.0		1.00	1.00
390	Guscio fond.	782	780	821	822	4	3	85.0		1.00	1.00
391	Guscio fond.	706	782	822	742	4	3	85.0		1.00	1.00
392	Guscio fond.	713	760	731	719	4	3	100.0		1.00	1.00
393	Guscio fond.	851	850	824	825	4	3	100.0		1.00	1.00
394	Guscio fond.	763	764	728	826	4	3	100.0		1.00	1.00
395	Guscio fond.	762	763	826	829	4	3	100.0		1.00	1.00
396	Guscio fond.	714	762	829	715	4	3	100.0		1.00	1.00
397	Guscio fond.	766	767	717	839	4	3	100.0		1.00	1.00
398	Guscio fond.	765	766	839	842	4	3	85.0		1.00	1.00
399	Guscio fond.	721	765	842	748	4	3	85.0		1.00	1.00
400	Guscio fond.	858	830	832		4	3	100.0		1.00	1.00
401	Guscio fond.	859	858	832	833	4	3	100.0		1.00	1.00
402	Guscio fond.	850	859	833	824	4	3	100.0		1.00	1.00
403	Guscio fond.	860	851	825	834	4	3	100.0		1.00	1.00
404	Guscio fond.	861	860	834	835	4	3	85.0		1.00	1.00
405	Guscio fond.	744	861	835	743	4	3	85.0		1.00	1.00
406	Guscio fond.	769	718	754	836	4	3	100.0		1.00	1.00
407	Guscio fond.	779	720	837	838	4	3	100.0		1.00	1.00
408	Guscio fond.	680	681	673	840	4	3	70.0		1.00	1.00
409	Guscio fond.	676	680	840	841	4	3	70.0		1.00	1.00
410	Guscio fond.	677	676	841	684	4	3	70.0		1.00	1.00
411	Guscio fond.	773	677	684	843	4	3	100.0		1.00	1.00
412	Guscio fond.	771	769	836	844	4	3	100.0		1.00	1.00
413	Guscio fond.	681	771	844	673	4	3	100.0		1.00	1.00
414	Guscio fond.	775	773	843	845	4	3	100.0		1.00	1.00
415	Guscio fond.	777	775	845	846	4	3	100.0		1.00	1.00
416	Guscio fond.	720	777	846	837	4	3	100.0		1.00	1.00
417	Guscio fond.	781	779	838	847	4	3	100.0		1.00	1.00
418	Guscio fond.	783	781	847	848	4	3	85.0		1.00	1.00
419	Guscio fond.	716	783	848	745	4	3	85.0		1.00	1.00
420	Guscio fond.	836	754	752	823	4	3	100.0		1.00	1.00
421	Guscio fond.	838	837	850	851	4	3	100.0		1.00	1.00
422	Guscio fond.	840	673	675	827	4	3	70.0		1.00	1.00
423	Guscio fond.	841	840	827	828	4	3	70.0		1.00	1.00
424	Guscio fond.	684	841	828	687	4	3	70.0		1.00	1.00
425	Guscio fond.	843	684	687	830	4	3	100.0		1.00	1.00
426	Guscio fond.	844	836	823	831	4	3	100.0		1.00	1.00
427	Guscio fond.	673	844	831	675	4	3	100.0		1.00	1.00
428	Guscio fond.	845	843	830	858	4	3	100.0		1.00	1.00
429	Guscio fond.	846	845	858	859	4	3	100.0		1.00	1.00
430	Guscio fond.	837	846	859	850	4	3	100.0		1.00	1.00

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
431	Guscio fond.	847	838	851	860	4	3	100.0		1.00	1.00
432	Guscio fond.	848	847	860	861	4	3	85.0		1.00	1.00
433	Guscio fond.	745	848	861	744	4	3	85.0		1.00	1.00
434	Guscio fond.	553	750	749	862	4	3	100.0		1.00	1.00
435	Guscio fond.	555	554	863	864	4	3	100.0		1.00	1.00
436	Guscio fond.	557	556	865	866	4	3	100.0		1.00	1.00
437	Guscio fond.	753	557	866	867	4	3	100.0		1.00	1.00
438	Guscio fond.	849	753	867	546	4	3	100.0		1.00	1.00
439	Guscio fond.	852	849	546	547	4	3	100.0		1.00	1.00
440	Guscio fond.	853	553	862	548	4	3	100.0		1.00	1.00
441	Guscio fond.	556	853	548	865	4	3	100.0		1.00	1.00
442	Guscio fond.	854	852	547	549	4	3	100.0		1.00	1.00
443	Guscio fond.	855	854	549	550	4	3	100.0		1.00	1.00
444	Guscio fond.	554	855	550	863	4	3	100.0		1.00	1.00
445	Guscio fond.	870	486	523	872	4	3	100.0		1.00	1.00
446	Guscio fond.	868	472	525	874	4	3	100.0		1.00	1.00
447	Guscio fond.	874	525	486	870	4	3	100.0		1.00	1.00
448	Guscio fond.	873	524	484	869	4	3	100.0		1.00	1.00
449	Guscio fond.	869	484	520	871	4	3	100.0		1.00	1.00
450	Guscio fond.	871	520	531	875	4	3	100.0		1.00	1.00
451	Guscio fond.	875	531	472	868	4	3	100.0		1.00	1.00
452	Guscio fond.	878	870	872	880	4	3	100.0		1.00	1.00
453	Guscio fond.	876	868	874	882	4	3	100.0		1.00	1.00
454	Guscio fond.	882	874	870	878	4	3	100.0		1.00	1.00
455	Guscio fond.	881	873	869	877	4	3	100.0		1.00	1.00
456	Guscio fond.	877	869	871	879	4	3	100.0		1.00	1.00
457	Guscio fond.	879	871	875	883	4	3	100.0		1.00	1.00
458	Guscio fond.	883	875	868	876	4	3	100.0		1.00	1.00
459	Guscio fond.	886	878	880	888	4	3	100.0		1.00	1.00
460	Guscio fond.	884	876	882	890	4	3	100.0		1.00	1.00
461	Guscio fond.	890	882	878	886	4	3	100.0		1.00	1.00
462	Guscio fond.	889	881	877	885	4	3	100.0		1.00	1.00
463	Guscio fond.	885	877	879	887	4	3	100.0		1.00	1.00
464	Guscio fond.	887	879	883	891	4	3	100.0		1.00	1.00
465	Guscio fond.	891	883	876	884	4	3	100.0		1.00	1.00
466	Guscio fond.	894	886	888	896	4	3	100.0		1.00	1.00
467	Guscio fond.	892	884	890	898	4	3	100.0		1.00	1.00
468	Guscio fond.	898	890	886	894	4	3	100.0		1.00	1.00
469	Guscio fond.	897	889	885	893	4	3	100.0		1.00	1.00
470	Guscio fond.	893	885	887	895	4	3	100.0		1.00	1.00
471	Guscio fond.	895	887	891	899	4	3	100.0		1.00	1.00
472	Guscio fond.	899	891	884	892	4	3	100.0		1.00	1.00
473	Guscio fond.	902	894	896	904	4	3	100.0		1.00	1.00
474	Guscio fond.	900	892	898	906	4	3	100.0		1.00	1.00
475	Guscio fond.	906	898	894	902	4	3	100.0		1.00	1.00
476	Guscio fond.	905	897	893	901	4	3	100.0		1.00	1.00
477	Guscio fond.	901	893	895	903	4	3	100.0		1.00	1.00
478	Guscio fond.	903	895	899	907	4	3	100.0		1.00	1.00
479	Guscio fond.	907	899	892	900	4	3	100.0		1.00	1.00
480	Guscio fond.	910	902	904	912	4	3	100.0		1.00	1.00
481	Guscio fond.	908	900	906	914	4	3	100.0		1.00	1.00
482	Guscio fond.	914	906	902	910	4	3	100.0		1.00	1.00
483	Guscio fond.	913	905	901	909	4	3	100.0		1.00	1.00
484	Guscio fond.	909	901	903	911	4	3	100.0		1.00	1.00
485	Guscio fond.	911	903	907	915	4	3	100.0		1.00	1.00
486	Guscio fond.	915	907	900	908	4	3	100.0		1.00	1.00
487	Guscio fond.	918	910	912	920	4	3	100.0		1.00	1.00
488	Guscio fond.	916	908	914	303	4	3	100.0		1.00	1.00
489	Guscio fond.	303	914	910	918	4	3	100.0		1.00	1.00
490	Guscio fond.	921	913	909	917	4	3	100.0		1.00	1.00
491	Guscio fond.	917	909	911	919	4	3	100.0		1.00	1.00
492	Guscio fond.	919	911	915	923	4	3	100.0		1.00	1.00
493	Guscio fond.	923	915	908	916	4	3	100.0		1.00	1.00
494	Guscio fond.	927	918	920	929	4	3	100.0		1.00	1.00
495	Guscio fond.	925	916	303	931	4	3	100.0		1.00	1.00
496	Guscio fond.	931	303	918	927	4	3	100.0		1.00	1.00
497	Guscio fond.	930	921	917	926	4	3	100.0		1.00	1.00
498	Guscio fond.	926	917	919	928	4	3	100.0		1.00	1.00
499	Guscio fond.	928	919	923	932	4	3	100.0		1.00	1.00
500	Guscio fond.	932	923	916	925	4	3	100.0		1.00	1.00
501	Guscio fond.	935	927	929	937	4	3	100.0		1.00	1.00
502	Guscio fond.	933	925	931	939	4	3	100.0		1.00	1.00

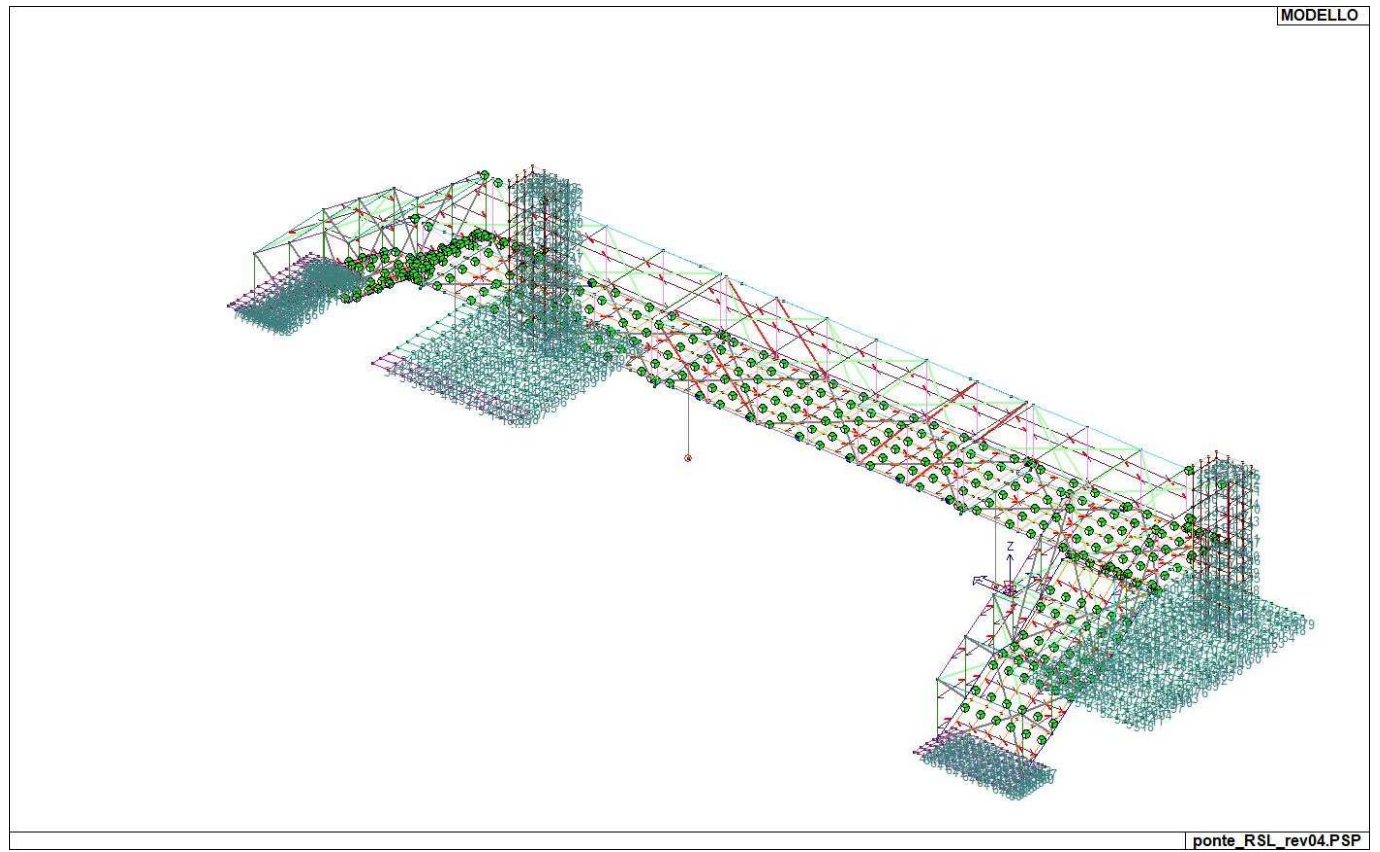
Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
503	Guscio fond.	939	931	927	935	4	3	100.0		1.00	1.00
504	Guscio fond.	938	930	926	934	4	3	100.0		1.00	1.00
505	Guscio fond.	934	926	928	936	4	3	100.0		1.00	1.00
506	Guscio fond.	936	928	932	940	4	3	100.0		1.00	1.00
507	Guscio fond.	940	932	925	933	4	3	100.0		1.00	1.00
508	Guscio fond.	943	935	937	945	4	3	100.0		1.00	1.00
509	Guscio fond.	941	933	939	947	4	3	100.0		1.00	1.00
510	Guscio fond.	947	939	935	943	4	3	100.0		1.00	1.00
511	Guscio fond.	946	938	934	942	4	3	100.0		1.00	1.00
512	Guscio fond.	942	934	936	944	4	3	100.0		1.00	1.00
513	Guscio fond.	944	936	940	948	4	3	100.0		1.00	1.00
514	Guscio fond.	948	940	933	941	4	3	100.0		1.00	1.00
515	Guscio fond.	951	943	945	953	4	3	100.0		1.00	1.00
516	Guscio fond.	949	941	947	924	4	3	100.0		1.00	1.00
517	Guscio fond.	924	947	943	951	4	3	100.0		1.00	1.00
518	Guscio fond.	954	946	942	950	4	3	100.0		1.00	1.00
519	Guscio fond.	950	942	944	952	4	3	100.0		1.00	1.00
520	Guscio fond.	952	944	948	956	4	3	100.0		1.00	1.00
521	Guscio fond.	956	948	941	949	4	3	100.0		1.00	1.00
522	Guscio fond.	959	968	969	960	4	3	100.0		1.00	1.00
523	Guscio fond.	896	888	968	959	4	3	100.0		1.00	1.00
524	Guscio fond.	961	959	960	962	4	3	100.0		1.00	1.00
525	Guscio fond.	904	896	959	961	4	3	100.0		1.00	1.00
526	Guscio fond.	963	961	962	964	4	3	100.0		1.00	1.00
527	Guscio fond.	912	904	961	963	4	3	100.0		1.00	1.00
528	Guscio fond.	965	963	964	966	4	3	100.0		1.00	1.00
529	Guscio fond.	920	912	963	965	4	3	100.0		1.00	1.00
530	Guscio fond.	967	965	966	534	4	3	100.0		1.00	1.00
531	Guscio fond.	929	920	965	967	4	3	100.0		1.00	1.00
532	Guscio fond.	535	967	534	536	4	3	100.0		1.00	1.00
533	Guscio fond.	937	929	967	535	4	3	100.0		1.00	1.00
534	Guscio fond.	537	535	536	538	4	3	100.0		1.00	1.00
535	Guscio fond.	945	937	535	537	4	3	100.0		1.00	1.00
536	Guscio fond.	539	537	538	540	4	3	100.0		1.00	1.00
537	Guscio fond.	953	945	537	539	4	3	100.0		1.00	1.00
538	Guscio fond.	540	538	544	958	4	3	100.0		1.00	1.00
539	Guscio fond.	960	969	957	541	4	3	100.0		1.00	1.00
540	Guscio fond.	534	966	955	542	4	3	100.0		1.00	1.00
541	Guscio fond.	962	960	541	543	4	3	100.0		1.00	1.00
542	Guscio fond.	538	536	922	544	4	3	100.0		1.00	1.00
543	Guscio fond.	964	962	543	545	4	3	100.0		1.00	1.00
544	Guscio fond.	536	534	542	922	4	3	100.0		1.00	1.00
545	Guscio fond.	966	964	545	955	4	3	100.0		1.00	1.00
546	Guscio fond.	982	973	970	972	4	3	100.0		1.00	1.00
547	Guscio fond.	479	473	973	982	4	3	100.0		1.00	1.00
548	Guscio fond.	974	975	971	984	4	3	100.0		1.00	1.00
549	Guscio fond.	523	475	975	974	4	3	100.0		1.00	1.00
550	Guscio fond.	975	976	983	971	4	3	100.0		1.00	1.00
551	Guscio fond.	475	522	976	975	4	3	100.0		1.00	1.00
552	Guscio fond.	976	977	978	983	4	3	100.0		1.00	1.00
553	Guscio fond.	522	492	977	976	4	3	100.0		1.00	1.00
554	Guscio fond.	977	979	980	978	4	3	100.0		1.00	1.00
555	Guscio fond.	492	503	979	977	4	3	100.0		1.00	1.00
556	Guscio fond.	979	981	985	980	4	3	100.0		1.00	1.00
557	Guscio fond.	503	533	981	979	4	3	100.0		1.00	1.00
558	Guscio fond.	981	982	972	985	4	3	100.0		1.00	1.00
559	Guscio fond.	533	479	982	981	4	3	100.0		1.00	1.00
560	Guscio fond.	986	974	984	987	4	3	100.0		1.00	1.00
561	Guscio fond.	872	523	974	986	4	3	100.0		1.00	1.00
562	Guscio fond.	988	986	987	989	4	3	100.0		1.00	1.00
563	Guscio fond.	880	872	986	988	4	3	100.0		1.00	1.00
564	Guscio fond.	968	988	989	969	4	3	100.0		1.00	1.00
565	Guscio fond.	888	880	988	968	4	3	100.0		1.00	1.00
566	Guscio fond.	987	984	994	990	4	3	100.0		1.00	1.00
567	Guscio fond.	972	970	993	992	4	3	100.0		1.00	1.00
568	Guscio fond.	980	985	991	999	4	3	100.0		1.00	1.00
569	Guscio fond.	984	971	995	994	4	3	100.0		1.00	1.00
570	Guscio fond.	969	989	998	957	4	3	100.0		1.00	1.00
571	Guscio fond.	971	983	996	995	4	3	100.0		1.00	1.00
572	Guscio fond.	985	972	992	991	4	3	100.0		1.00	1.00
573	Guscio fond.	983	978	997	996	4	3	100.0		1.00	1.00
574	Guscio fond.	989	987	990	998	4	3	100.0		1.00	1.00

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
575	Guscio fond.	978	980	999	997	4	3	100.0		1.00	1.00
576	Guscio fond.	485	1004	1001	473	4	3	100.0		1.00	1.00
577	Guscio fond.	532	1008	1005	517	4	3	100.0		1.00	1.00
578	Guscio fond.	517	1005	1004	485	4	3	100.0		1.00	1.00
579	Guscio fond.	474	1002	1003	481	4	3	100.0		1.00	1.00
580	Guscio fond.	481	1003	1006	519	4	3	100.0		1.00	1.00
581	Guscio fond.	519	1006	1007	528	4	3	100.0		1.00	1.00
582	Guscio fond.	528	1007	1008	532	4	3	100.0		1.00	1.00
583	Guscio fond.	973	1010	1009	970	4	3	100.0		1.00	1.00
584	Guscio fond.	473	1001	1010	973	4	3	100.0		1.00	1.00
585	Guscio fond.	970	1009	1011	993	4	3	100.0		1.00	1.00
586	Guscio fond.	958	544	1012	1028	4	3	100.0		1.00	1.00
587	Guscio fond.	541	957	1016	1029	4	3	100.0		1.00	1.00
588	Guscio fond.	542	955	1015	1030	4	3	100.0		1.00	1.00
589	Guscio fond.	543	541	1029	1000	4	3	100.0		1.00	1.00
590	Guscio fond.	544	922	1014	1012	4	3	100.0		1.00	1.00
591	Guscio fond.	545	543	1000	1013	4	3	100.0		1.00	1.00
592	Guscio fond.	922	542	1030	1014	4	3	100.0		1.00	1.00
593	Guscio fond.	955	545	1013	1015	4	3	100.0		1.00	1.00
594	Guscio fond.	990	994	1021	1017	4	3	100.0		1.00	1.00
595	Guscio fond.	992	993	1020	1019	4	3	100.0		1.00	1.00
596	Guscio fond.	999	991	1018	1026	4	3	100.0		1.00	1.00
597	Guscio fond.	994	995	1022	1021	4	3	100.0		1.00	1.00
598	Guscio fond.	957	998	1025	1016	4	3	100.0		1.00	1.00
599	Guscio fond.	995	996	1023	1022	4	3	100.0		1.00	1.00
600	Guscio fond.	991	992	1019	1018	4	3	100.0		1.00	1.00
601	Guscio fond.	996	997	1024	1023	4	3	100.0		1.00	1.00
602	Guscio fond.	998	990	1017	1025	4	3	100.0		1.00	1.00
603	Guscio fond.	997	999	1026	1024	4	3	100.0		1.00	1.00
604	Guscio fond.	993	1011	1027	1020	4	3	100.0		1.00	1.00
605	Guscio fond.	1081	1047	1054	1058	4	2	80.0		1.00	1.00
606	Guscio fond.	1069	1031	1038	1056	4	2	80.0		1.00	1.00
607	Guscio fond.	1188	1187	1047	1081	4	2	80.0		1.00	1.00
608	Guscio fond.	1190	1189	1031	1069	4	2	80.0		1.00	1.00
609	Guscio fond.	1193	1186	1048	1082	4	2	80.0		1.00	1.00
610	Guscio fond.	1195	1194	1032	1070	4	2	80.0		1.00	1.00
611	Guscio fond.	1198	1185	1049	1083	4	2	80.0		1.00	1.00
612	Guscio fond.	1200	1199	1033	1071	4	2	80.0		1.00	1.00
613	Guscio fond.	1203	1184	1050	1084	4	2	80.0		1.00	1.00
614	Guscio fond.	1205	1204	1034	1072	4	2	80.0		1.00	1.00
615	Guscio fond.	1208	1183	1051	1085	4	2	80.0		1.00	1.00
616	Guscio fond.	1210	1209	1035	1073	4	2	80.0		1.00	1.00
617	Guscio fond.	1060	1053	1052	1086	4	2	80.0		1.00	1.00
618	Guscio fond.	1062	1037	1036	1074	4	2	80.0		1.00	1.00
619	Guscio fond.	1039	1063	1055	1046	4	2	80.0		1.00	1.00
620	Guscio fond.	1178	1191	1063	1039	4	2	80.0		1.00	1.00
621	Guscio fond.	1179	1196	1064	1040	4	2	80.0		1.00	1.00
622	Guscio fond.	1180	1201	1065	1041	4	2	80.0		1.00	1.00
623	Guscio fond.	1181	1206	1066	1042	4	2	80.0		1.00	1.00
624	Guscio fond.	1182	1211	1067	1043	4	2	80.0		1.00	1.00
625	Guscio fond.	1045	1061	1068	1044	4	2	80.0		1.00	1.00
626	Guscio fond.	1063	1069	1056	1055	4	2	80.0		1.00	1.00
627	Guscio fond.	1191	1190	1069	1063	4	2	80.0		1.00	1.00
628	Guscio fond.	1196	1195	1070	1064	4	2	80.0		1.00	1.00
629	Guscio fond.	1201	1200	1071	1065	4	2	80.0		1.00	1.00
630	Guscio fond.	1206	1205	1072	1066	4	2	80.0		1.00	1.00
631	Guscio fond.	1211	1210	1073	1067	4	2	80.0		1.00	1.00
632	Guscio fond.	1061	1062	1074	1068	4	2	80.0		1.00	1.00
633	Guscio fond.	1031	1075	1057	1038	4	2	80.0		1.00	1.00
634	Guscio fond.	1189	1192	1075	1031	4	2	80.0		1.00	1.00
635	Guscio fond.	1194	1197	1076	1032	4	2	80.0		1.00	1.00
636	Guscio fond.	1199	1202	1077	1033	4	2	80.0		1.00	1.00
637	Guscio fond.	1204	1207	1078	1034	4	2	80.0		1.00	1.00
638	Guscio fond.	1209	1212	1079	1035	4	2	80.0		1.00	1.00
639	Guscio fond.	1037	1059	1080	1036	4	2	80.0		1.00	1.00
640	Guscio fond.	1075	1081	1058	1057	4	2	80.0		1.00	1.00
641	Guscio fond.	1192	1188	1081	1075	4	2	80.0		1.00	1.00
642	Guscio fond.	1197	1193	1082	1076	4	2	80.0		1.00	1.00
643	Guscio fond.	1202	1198	1083	1077	4	2	80.0		1.00	1.00
644	Guscio fond.	1207	1203	1084	1078	4	2	80.0		1.00	1.00
645	Guscio fond.	1212	1208	1085	1079	4	2	80.0		1.00	1.00
646	Guscio fond.	1059	1060	1086	1080	4	2	80.0		1.00	1.00

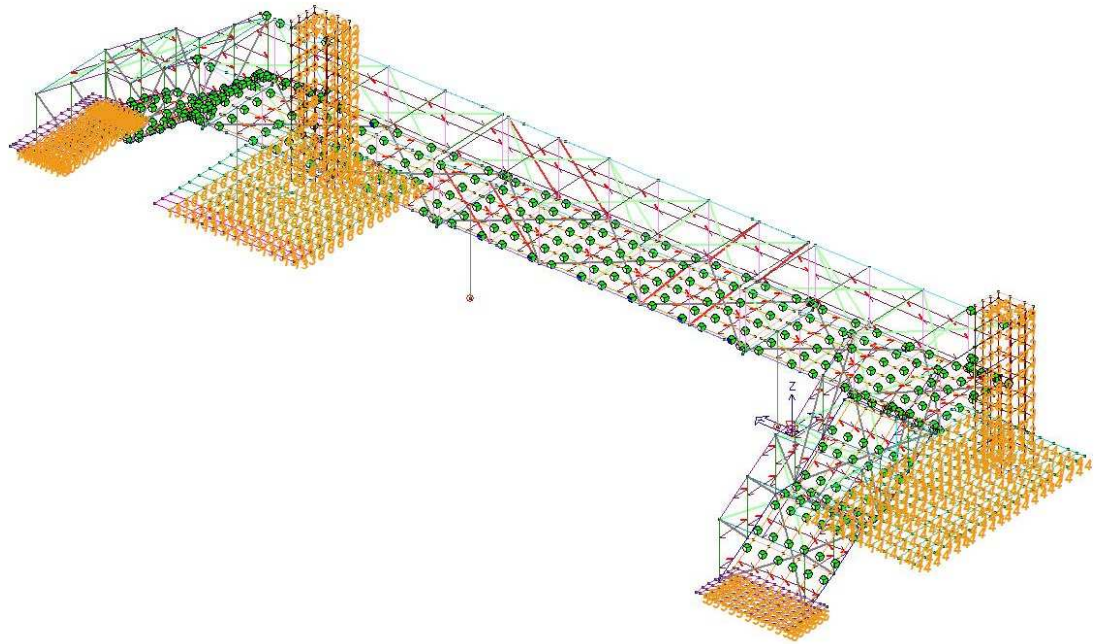
Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
647	Guscio fond.	1119	1111	1102	1095	4	2	80.0		1.00	1.00
648	Guscio fond.	1173	1119	1095	1147	4	2	80.0		1.00	1.00
649	Guscio fond.	1168	1120	1096	1146	4	2	80.0		1.00	1.00
650	Guscio fond.	1131	1113	1094	1087	4	2	80.0		1.00	1.00
651	Guscio fond.	1174	1131	1087	1175	4	2	80.0		1.00	1.00
652	Guscio fond.	1169	1132	1088	1170	4	2	80.0		1.00	1.00
653	Guscio fond.	1153	1122	1099	1143	4	2	80.0		1.00	1.00
654	Guscio fond.	1154	1134	1091	1155	4	2	80.0		1.00	1.00
655	Guscio fond.	1115	1123	1100	1101	4	2	80.0		1.00	1.00
656	Guscio fond.	1117	1135	1092	1093	4	2	80.0		1.00	1.00
657	Guscio fond.	1158	1124	1098	1144	4	2	80.0		1.00	1.00
658	Guscio fond.	1159	1136	1090	1160	4	2	80.0		1.00	1.00
659	Guscio fond.	1163	1121	1097	1145	4	2	80.0		1.00	1.00
660	Guscio fond.	1164	1133	1089	1165	4	2	80.0		1.00	1.00
661	Guscio fond.	1125	1112	1111	1119	4	2	80.0		1.00	1.00
662	Guscio fond.	1176	1125	1119	1173	4	2	80.0		1.00	1.00
663	Guscio fond.	1171	1126	1120	1168	4	2	80.0		1.00	1.00
664	Guscio fond.	1156	1128	1122	1153	4	2	80.0		1.00	1.00
665	Guscio fond.	1116	1129	1123	1115	4	2	80.0		1.00	1.00
666	Guscio fond.	1161	1130	1124	1158	4	2	80.0		1.00	1.00
667	Guscio fond.	1166	1127	1121	1163	4	2	80.0		1.00	1.00
668	Guscio fond.	1087	1094	1112	1125	4	2	80.0		1.00	1.00
669	Guscio fond.	1175	1087	1125	1176	4	2	80.0		1.00	1.00
670	Guscio fond.	1170	1088	1126	1171	4	2	80.0		1.00	1.00
671	Guscio fond.	1155	1091	1128	1156	4	2	80.0		1.00	1.00
672	Guscio fond.	1093	1092	1129	1116	4	2	80.0		1.00	1.00
673	Guscio fond.	1160	1090	1130	1161	4	2	80.0		1.00	1.00
674	Guscio fond.	1165	1089	1127	1166	4	2	80.0		1.00	1.00
675	Guscio fond.	1137	1114	1113	1131	4	2	80.0		1.00	1.00
676	Guscio fond.	1177	1137	1131	1174	4	2	80.0		1.00	1.00
677	Guscio fond.	1172	1138	1132	1169	4	2	80.0		1.00	1.00
678	Guscio fond.	1157	1140	1134	1154	4	2	80.0		1.00	1.00
679	Guscio fond.	1118	1141	1135	1117	4	2	80.0		1.00	1.00
680	Guscio fond.	1162	1142	1136	1159	4	2	80.0		1.00	1.00
681	Guscio fond.	1167	1139	1133	1164	4	2	80.0		1.00	1.00
682	Guscio fond.	1103	1110	1114	1137	4	2	80.0		1.00	1.00
683	Guscio fond.	1148	1103	1137	1177	4	2	80.0		1.00	1.00
684	Guscio fond.	1149	1104	1138	1172	4	2	80.0		1.00	1.00
685	Guscio fond.	1152	1107	1140	1157	4	2	80.0		1.00	1.00
686	Guscio fond.	1109	1108	1141	1118	4	2	80.0		1.00	1.00
687	Guscio fond.	1151	1106	1142	1162	4	2	80.0		1.00	1.00
688	Guscio fond.	1150	1105	1139	1167	4	2	80.0		1.00	1.00
689	Guscio fond.	1123	1153	1143	1100	4	2	80.0		1.00	1.00
690	Guscio fond.	1135	1154	1155	1092	4	2	80.0		1.00	1.00
691	Guscio fond.	1129	1156	1153	1123	4	2	80.0		1.00	1.00
692	Guscio fond.	1092	1155	1156	1129	4	2	80.0		1.00	1.00
693	Guscio fond.	1141	1157	1154	1135	4	2	80.0		1.00	1.00
694	Guscio fond.	1108	1152	1157	1141	4	2	80.0		1.00	1.00
695	Guscio fond.	1122	1158	1144	1099	4	2	80.0		1.00	1.00
696	Guscio fond.	1134	1159	1160	1091	4	2	80.0		1.00	1.00
697	Guscio fond.	1128	1161	1158	1122	4	2	80.0		1.00	1.00
698	Guscio fond.	1091	1160	1161	1128	4	2	80.0		1.00	1.00
699	Guscio fond.	1140	1162	1159	1134	4	2	80.0		1.00	1.00
700	Guscio fond.	1107	1151	1162	1140	4	2	80.0		1.00	1.00
701	Guscio fond.	1124	1163	1145	1098	4	2	80.0		1.00	1.00
702	Guscio fond.	1136	1164	1165	1090	4	2	80.0		1.00	1.00
703	Guscio fond.	1130	1166	1163	1124	4	2	80.0		1.00	1.00
704	Guscio fond.	1090	1165	1166	1130	4	2	80.0		1.00	1.00
705	Guscio fond.	1142	1167	1164	1136	4	2	80.0		1.00	1.00
706	Guscio fond.	1106	1150	1167	1142	4	2	80.0		1.00	1.00
707	Guscio fond.	1121	1168	1146	1097	4	2	80.0		1.00	1.00
708	Guscio fond.	1133	1169	1170	1089	4	2	80.0		1.00	1.00
709	Guscio fond.	1127	1171	1168	1121	4	2	80.0		1.00	1.00
710	Guscio fond.	1089	1170	1171	1127	4	2	80.0		1.00	1.00
711	Guscio fond.	1139	1172	1169	1133	4	2	80.0		1.00	1.00
712	Guscio fond.	1105	1149	1172	1139	4	2	80.0		1.00	1.00
713	Guscio fond.	1120	1173	1147	1096	4	2	80.0		1.00	1.00
714	Guscio fond.	1132	1174	1175	1088	4	2	80.0		1.00	1.00
715	Guscio fond.	1126	1176	1173	1120	4	2	80.0		1.00	1.00
716	Guscio fond.	1088	1175	1176	1126	4	2	80.0		1.00	1.00
717	Guscio fond.	1138	1177	1174	1132	4	2	80.0		1.00	1.00
718	Guscio fond.	1104	1148	1177	1138	4	2	80.0		1.00	1.00

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
719	Guscio fond.	1082	1048	1187	1188	4	2	80.0		1.00	1.00
720	Guscio fond.	1070	1032	1189	1190	4	2	80.0		1.00	1.00
721	Guscio fond.	1040	1064	1191	1178	4	2	80.0		1.00	1.00
722	Guscio fond.	1064	1070	1190	1191	4	2	80.0		1.00	1.00
723	Guscio fond.	1032	1076	1192	1189	4	2	80.0		1.00	1.00
724	Guscio fond.	1076	1082	1188	1192	4	2	80.0		1.00	1.00
725	Guscio fond.	1083	1049	1186	1193	4	2	80.0		1.00	1.00
726	Guscio fond.	1071	1033	1194	1195	4	2	80.0		1.00	1.00
727	Guscio fond.	1041	1065	1196	1179	4	2	80.0		1.00	1.00
728	Guscio fond.	1065	1071	1195	1196	4	2	80.0		1.00	1.00
729	Guscio fond.	1033	1077	1197	1194	4	2	80.0		1.00	1.00
730	Guscio fond.	1077	1083	1193	1197	4	2	80.0		1.00	1.00
731	Guscio fond.	1084	1050	1185	1198	4	2	80.0		1.00	1.00
732	Guscio fond.	1072	1034	1199	1200	4	2	80.0		1.00	1.00
733	Guscio fond.	1042	1066	1201	1180	4	2	80.0		1.00	1.00
734	Guscio fond.	1066	1072	1200	1201	4	2	80.0		1.00	1.00
735	Guscio fond.	1034	1078	1202	1199	4	2	80.0		1.00	1.00
736	Guscio fond.	1078	1084	1198	1202	4	2	80.0		1.00	1.00
737	Guscio fond.	1085	1051	1184	1203	4	2	80.0		1.00	1.00
738	Guscio fond.	1073	1035	1204	1205	4	2	80.0		1.00	1.00
739	Guscio fond.	1043	1067	1206	1181	4	2	80.0		1.00	1.00
740	Guscio fond.	1067	1073	1205	1206	4	2	80.0		1.00	1.00
741	Guscio fond.	1035	1079	1207	1204	4	2	80.0		1.00	1.00
742	Guscio fond.	1079	1085	1203	1207	4	2	80.0		1.00	1.00
743	Guscio fond.	1086	1052	1183	1208	4	2	80.0		1.00	1.00
744	Guscio fond.	1074	1036	1209	1210	4	2	80.0		1.00	1.00
745	Guscio fond.	1044	1068	1211	1182	4	2	80.0		1.00	1.00
746	Guscio fond.	1068	1074	1210	1211	4	2	80.0		1.00	1.00
747	Guscio fond.	1036	1080	1212	1209	4	2	80.0		1.00	1.00
748	Guscio fond.	1080	1086	1208	1212	4	2	80.0		1.00	1.00
749	Guscio fond.	1095	1102	1214	1215	4	2	80.0		1.00	1.00
750	Guscio fond.	1147	1095	1215	1235	4	2	80.0		1.00	1.00
751	Guscio fond.	1146	1096	1216	1234	4	2	80.0		1.00	1.00
752	Guscio fond.	1143	1099	1219	1231	4	2	80.0		1.00	1.00
753	Guscio fond.	1101	1100	1220	1221	4	2	80.0		1.00	1.00
754	Guscio fond.	1144	1098	1218	1232	4	2	80.0		1.00	1.00
755	Guscio fond.	1145	1097	1217	1233	4	2	80.0		1.00	1.00
756	Guscio fond.	1100	1143	1231	1220	4	2	80.0		1.00	1.00
757	Guscio fond.	1099	1144	1232	1219	4	2	80.0		1.00	1.00
758	Guscio fond.	1098	1145	1233	1218	4	2	80.0		1.00	1.00
759	Guscio fond.	1097	1146	1234	1217	4	2	80.0		1.00	1.00
760	Guscio fond.	1096	1147	1235	1216	4	2	80.0		1.00	1.00
761	Guscio fond.	1224	1213	1110	1103	4	2	80.0		1.00	1.00
762	Guscio fond.	1223	1224	1103	1148	4	2	80.0		1.00	1.00
763	Guscio fond.	1236	1225	1104	1149	4	2	80.0		1.00	1.00
764	Guscio fond.	1222	1228	1107	1152	4	2	80.0		1.00	1.00
765	Guscio fond.	1230	1229	1108	1109	4	2	80.0		1.00	1.00
766	Guscio fond.	1238	1227	1106	1151	4	2	80.0		1.00	1.00
767	Guscio fond.	1237	1226	1105	1150	4	2	80.0		1.00	1.00
768	Guscio fond.	1229	1222	1152	1108	4	2	80.0		1.00	1.00
769	Guscio fond.	1228	1238	1151	1107	4	2	80.0		1.00	1.00
770	Guscio fond.	1227	1237	1150	1106	4	2	80.0		1.00	1.00
771	Guscio fond.	1226	1236	1149	1105	4	2	80.0		1.00	1.00
772	Guscio fond.	1225	1223	1148	1104	4	2	80.0		1.00	1.00
773	Guscio fond.	1058	1054	1248	416	4	2	80.0		1.00	1.00
774	Guscio fond.	1056	1038	1250	1254	4	2	80.0		1.00	1.00
775	Guscio fond.	1255	1115	1101	1256	4	2	80.0		1.00	1.00
776	Guscio fond.	1257	1117	1093	1258	4	2	80.0		1.00	1.00
777	Guscio fond.	1259	1116	1115	1255	4	2	80.0		1.00	1.00
778	Guscio fond.	1258	1093	1116	1259	4	2	80.0		1.00	1.00
779	Guscio fond.	1260	1118	1117	1257	4	2	80.0		1.00	1.00
780	Guscio fond.	1261	1109	1118	1260	4	2	80.0		1.00	1.00
781	Guscio fond.	1256	1101	1221	1262	4	2	80.0		1.00	1.00
782	Guscio fond.	1263	1230	1109	1261	4	2	80.0		1.00	1.00
783	Guscio fond.	450	1294	1292	1246	4	2	80.0		1.00	1.00
784	Guscio fond.	1240	1290	1295	642	4	2	80.0		1.00	1.00
785	Guscio fond.	1252	1293	1294	450	4	2	80.0		1.00	1.00
786	Guscio fond.	642	1295	1293	1252	4	2	80.0		1.00	1.00
787	Guscio fond.	646	1288	1290	1240	4	2	80.0		1.00	1.00
788	Guscio fond.	1247	1296	1288	646	4	2	80.0		1.00	1.00
789	Guscio fond.	1246	1292	1291	1245	4	2	80.0		1.00	1.00
790	Guscio fond.	650	1289	1296	1247	4	2	80.0		1.00	1.00

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo	Wink V	Wink O
791	Guscio fond.	1292	1299	1286	1291	4	2	80.0		1.00	1.00
792	Guscio fond.	1294	1300	1299	1292	4	2	80.0		1.00	1.00
793	Guscio fond.	1293	1297	1300	1294	4	2	80.0		1.00	1.00
794	Guscio fond.	1295	1301	1297	1293	4	2	80.0		1.00	1.00
795	Guscio fond.	1290	1304	1301	1295	4	2	80.0		1.00	1.00
796	Guscio fond.	1288	1302	1304	1290	4	2	80.0		1.00	1.00
797	Guscio fond.	1296	1298	1302	1288	4	2	80.0		1.00	1.00
798	Guscio fond.	1289	1303	1298	1296	4	2	80.0		1.00	1.00

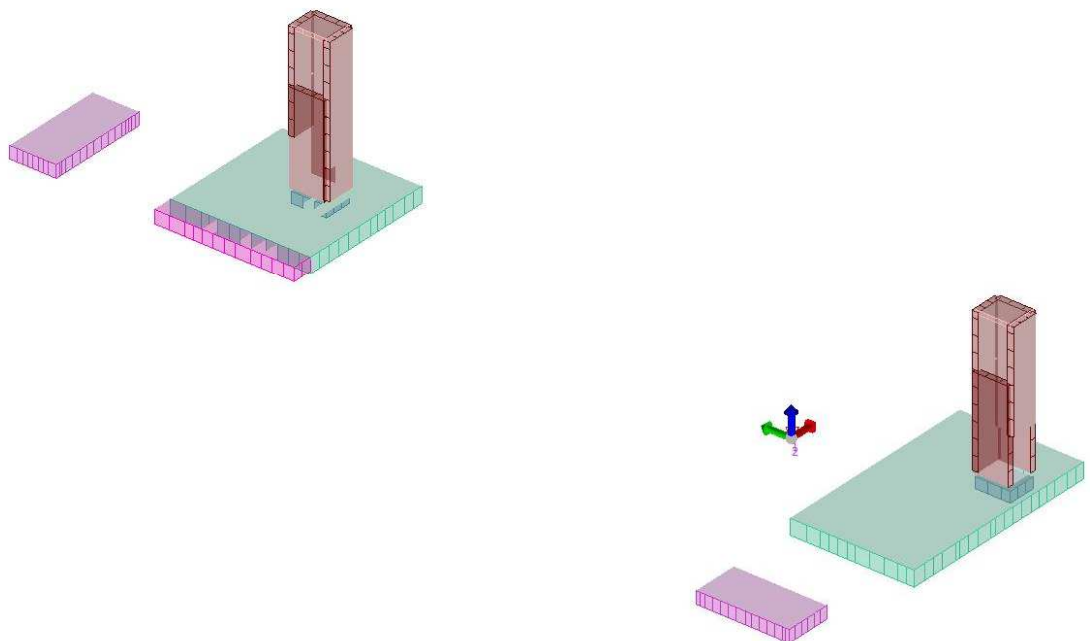


16_MOD_NUMERAZIONE_D3



ponte_RSL_rev04.PSP

16_MOD_NUMERAZIONE_D3_PARETI



ponte_RSL_rev04.PSP

16_MOD_SPESSORI_D3

MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA: ELEMENTI SOLAIO-PANNELLO

LEGENDA TABELLA DATI SOLAI-PANNELLI

Il programma utilizza per la modellazione elementi a tre o più nodi denominati in generale solaio o pannello.

Ogni elemento solaio-pannello è individuato da una poligonale di nodi 1,2, ..., N.

L'elemento solaio è utilizzato in primo luogo per la modellazione dei carichi agenti sugli elementi strutturali. In secondo luogo può essere utilizzato per la corretta ripartizione delle forze orizzontali agenti nel proprio piano.

L'elemento balcone è derivato dall'elemento solaio.

I carichi agenti sugli elementi solaio, raccolti in un archivio, sono direttamente assegnati agli elementi utilizzando le informazioni raccolte nell' archivio (es. i coefficienti combinatori). La tabella seguente riporta i dati utilizzati per la definizione dei carichi e delle masse.

L'elemento pannello è utilizzato solo per l'applicazione dei carichi, quali pesi delle tamponature o spinte dovute al vento o terre. In questo caso i carichi sono applicati in analogia agli altri elementi strutturali (si veda il cap. SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO).

Id.Arch.	Identificativo dell' archivio
Tipo	Tipo di carico Variab. Carico variabile generico Var. rid. Carico variabile generico con riduzione in funzione dell' area (c.5.5. ...) Neve Carico di neve
G1k	carico permanente (comprensivo del peso proprio)
G2k	carico permanente non strutturale e non compiutamente definito
Qk	carico variabile
Fatt. A	fattore di riduzione del carico variabile (0.5 o 0.75) per tipo "Var.rid."
S sis.	fattore di riduzione del carico variabile per la definizione delle masse sismiche per D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento")
Psi 0	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore raro
Psi 1	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore frequente
Psi 2	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore quasi permanente
Psi S 2	Coefficiente di combinazione che fornisce il valore quasi-permanente dell'azione variabile: per la definizione delle masse sismiche
Fatt. Fi	Coefficiente di correlazione dei carichi per edifici

Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione. In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

Elem	numero dell'elemento
Tipo	codice di comportamento S elemento utilizzato solo per scarico C elemento utilizzato per scarico e per modellazione piano rigido P elemento utilizzato come pannello M scarico monodirezionale B scarico bidirezionale
Id.Arch.	Identificativo dell' archivio
Mat	codice del materiale assegnato all'elemento
Spessore	spessore dell'elemento (costante)
Orditura	angolo (rispetto all'asse X) della direzione dei travetti principali
Gk	carico permanente solaio (comprensivo del peso proprio)
Qk	carico variabile solaio
Nodi	numero dei nodi che definiscono l'elemento (5 per riga)

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione dei solai con le tensioni ammissibili vengono riportate le

massime tensioni nell'elemento (massima compressione nel calcestruzzo, massima tensione nell'acciaio, massima tensione tangenziale); nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite vengono riportati il rapporto x/d e le verifiche per sollecitazioni proporzionali nonché le verifiche in esercizio.

In particolare i simboli utilizzati in tabella assumono il seguente significato:

Elem.	numero identificativo dell'elemento
Stato	Codici di verifica relativi alle tensioni normali e alle tensioni tangenziali
Note	Viene riportato il codice relativo alla sezione(s) e relativo al materiale(m);
Pos.	Ascissa del punto di verifica
F ist, F infi	Frecce istantanee e a tempo infinito
Momento	Momento flettente
Taglio	Sollecitazione di taglio
Af inf.	Area di armatura longitudinale posta all'intradosso della trave
Af sup.	Area di armatura longitudinale posta all'estradosso della trave
AfV	Area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di taglio
Beff	Base della sezione di cls per l'assorbimento del taglio
simboli utilizzati con il metodo delle tensioni ammissibili:	
sc max	Massima tensione di compressione del calcestruzzo
sf max	Massima tensione nell'acciaio
tau max	Massima tensione tangenziale nel cls
simboli utilizzati con il metodo degli stati limite:	
x/d	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione)
verif.	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni ultime proporzionali: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Verif.V	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni taglianti proporzionali: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
rRfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione f_{ck} in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rFfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione f_{ck} in combinazioni frequenti [normalizzato a 1]
rPfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione f_{ck} in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1]
rRfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione f_{yk} in combinazioni frequenti [normalizzato a 1]
rFyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione f_{yk} in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rPfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione f_{yk} in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1]
wR	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni rare [mm]
wF	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni frequenti [mm]
wP	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti [mm]

Nel caso in cui si sia proceduto alla verifica delle tamponature secondo il D.M. 17.01.2018 - §7.2.3 viene riportata una tabella riassuntiva delle verifiche degli elementi pannello. La verifica confronta i momenti sollecitanti indotti dal sisma con i momenti resistenti, secondo tre ipotesi, due basate sulla resistenza a pressoflessione della tamponatura ed una basata sul cinetismo a seguito della formazione di tre cerniere plastiche sulla tamponatura (rif. Ufficio di Vigilanza sulle Costruzioni, Provincia di Terni).

Qualora la tamponatura sia di tipo antiespulsione (nelle due possibili varianti ordinaria o armata) viene condotta una verifica con meccanismo ad arco con degrado di resistenza. La verifica confronta le pressioni sollecitanti indotte dal sisma con le pressioni resistenti che la tamponatura sviluppa attraverso il meccanismo ad arco. La verifica considera anche il degrado di resistenza dovuto al danneggiamento nel piano della tamponatura.

Per quest'ultima tamponatura sono disponibili, in funzione del materiale impiegato (materiale [52] o materiale [53]):

- **Tamponatura Antiespulsione ordinaria Poroton® Cis Edil** sp.30 cm; con metodo di verifica per meccanismo ad arco con degrado di resistenza, sviluppato attraverso i risultati di un progetto di ricerca sperimentale condotto dall'Università degli Studi di Padova. Utilizzabile per il materiale [52].
- **Tamponatura Antiespulsione armata Poroton® Cis Edil** sp.30 cm; con metodo di verifica per meccanismo ad arco con degrado di resistenza, sviluppato attraverso i risultati di un progetto di ricerca

sperimentale condotto dall'Università degli Studi di Padova.

Utilizzabile per il materiale [53].

La verifica è stata calibrata sulla base di prove sperimentali sul sistema di Tamponatura Antiespulsione anche in presenza di aperture.

(rif. Rapporti di Prova redatti dal Dipartimento ICEA - Università degli Studi di Padova di test sperimentali condotti sul sistema Tamponatura Antiespulsione di Cis Edil)

In particolare i simboli utilizzati in tabella assumono il seguente significato:

Elem.	Numero identificativo dell'elemento
Stato	Codice di verifica
Ver. c.c.	Verifica nell'ipotesi di trave appoggiata con carico concentrato in mezzzeria
Ver. c.d.	Verifica nell'ipotesi di trave appoggiata con carico distribuito
Ver. c.cin.	Verifica nell'ipotesi di cinematismo con formazione di cerniere plastiche in appoggio e mezzzeria
Ver. CIS	Rapporto p_a/p_r (valore minore o uguale a 1 per verifica positiva)
Z	Quota del baricentro dell'elemento
T1	Periodo proprio dell'edificio nella direzione di interesse (ortogonale al pannello)
Ta	Periodo proprio della parete
Sa	Accelerazione massima, adimensionalizzata allo SLV
p_a	Pressione sulla parete causata dall'azione sismica
p_r	Pressione resistente del meccanismo ad arco
Drift	Spostamento relativo interpiano allo SLV valutato secondo il D.M. 14.01.2018 - § 7.3.3.3
Beta a	Coef. riduttivo per tener conto del danneggiamento del piano dipendente dallo spostamento, ottenuto sperimentalmente

ID Arch.	Tipo	G1k	G2k	Qk	Fatt. A	s sis.	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Psi S 2	Fatt. Fi
		daN/ m2	daN/ m2	daN/ m2							
1	Variab.	60.00		500.00		1.00	0.75	0.75	0.0	0.0	1.00
2	Neve	30.00		120.00		1.00	0.50	0.20	0.0	0.0	1.00

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
						daN/ m2	daN/ m2	daN/ m2					
1	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	307	344	347	300	301
									302	296			
2	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	344	327	295	297	298
									299	347			
3	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	327	320	331	295	
4	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	320	317	27	331	
5	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	317	313	314	315	316
									318	28	20	25	119
									64	63	62	61	113
									26	19	27		
6	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	113	92	47	26	
7	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	92	114	48	47	
8	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	114	115	49	48	
9	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	115	116	50	49	
10	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	116	117	51	50	
11	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	117	118	23	51	
12	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	118	81	82	83	84
									124	24	16	21	134
									133	132	131	130	126
									22	15	23		
13	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	126	128	105	22	
14	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	128	125	106	105	
15	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	125	129	107	106	
16	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	129	127	31	107	
17	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	127	150	151	152	7
									8	32	17	29	195
									194	193	192	191	190
									30	18	31		
18	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	337	342	344	307	
19	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	342	323	327	344	
20	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	323	310	320	327	
21	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	310	313	317	320	

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
22	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	61	57	92	113	
23	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	57	65	114	92	
24	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	65	69	115	114	
25	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	69	73	116	115	
26	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	73	77	117	116	
27	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	77	81	118	117	
28	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	130	135	128	126	
29	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	135	140	125	128	
30	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	140	145	129	125	
31	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	145	150	127	129	
32	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	338	348	342	337	
33	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	348	324	323	342	
34	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	324	333	310	323	
35	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	333	314	313	310	
36	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	62	58	57	61	
37	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	58	66	65	57	
38	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	66	70	69	65	
39	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	70	74	73	69	
40	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	74	78	77	73	
41	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	78	82	81	77	
42	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	131	136	135	130	
43	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	136	141	140	135	
44	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	141	146	145	140	
45	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	146	151	150	145	
46	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	339	343	695	348	338
47	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	695	343	325	324	348
48	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	325	319	691	333	324
49	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	691	319	315	314	333
50	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	63	59	89	58	62
51	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	89	59	67	66	58
52	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	67	71	90	70	66
53	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	90	71	75	74	70
54	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	75	79	88	78	74
55	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	88	79	83	82	78
56	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	132	137	111	136	131
57	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	111	137	142	141	136
58	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	142	147	112	146	141
59	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	112	147	152	151	146
60	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	157	349	343	339	
61	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	349	326	325	343	
62	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	326	334	319	325	
63	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	334	316	315	319	
64	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	64	60	59	63	
65	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	60	68	67	59	
66	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	68	72	71	67	
67	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	72	76	75	71	
68	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	76	80	79	75	
69	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	80	84	83	79	
70	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	133	138	137	132	
71	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	138	143	142	137	
72	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	143	148	147	142	
73	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	148	7	152	147	
74	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	321	346	349	157	
75	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	346	328	326	349	
76	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	328	330	334	326	
77	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	330	318	316	334	
78	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	119	91	60	64	
79	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	91	120	68	60	
80	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	120	121	72	68	
81	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	121	122	76	72	
82	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	122	123	80	76	
83	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	123	124	84	80	
84	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	134	139	138	133	
85	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	139	144	143	138	
86	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	144	149	148	143	
87	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	149	8	7	148	
88	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	335	559	558	340	346
									321				
89	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	340	308	328	346	
90	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	308	332	330	328	
91	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	332	28	318	330	
92	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	25	52	91	119	

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
93	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	52	53	120	91	
94	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	53	54	121	120	
95	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	54	55	122	121	
96	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	55	56	123	122	
97	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	56	24	124	123	
98	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	21	102	139	134	
99	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	102	103	144	139	
100	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	103	104	149	144	
101	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	104	32	8	149	
102	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	237	239	233	248	
103	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	239	240	234	233	
104	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	240	241	230	234	
105	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	241	242	231	230	
106	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	242	243	232	231	
107	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	243	244	245	232	
108	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	244	235	246	245	
109	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	164	158	173	162	
110	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	165	159	158	164	
111	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	166	154	159	165	
112	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	167	155	154	166	
113	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	168	156	155	167	
114	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	169	170	156	168	
115	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	160	171	170	169	
116	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	202	164	162	200	
117	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	203	165	164	202	
118	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	204	166	165	203	
119	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	292	205	167	166	204
120	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	206	168	167	205	
121	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	207	169	168	206	
122	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	198	160	169	207	
123	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	198	207	219	220	
124	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	207	206	186	219	
125	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	206	205	188	186	
126	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	205	204	201	188	
127	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	204	203	208	201	
128	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	203	202	211	208	
129	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	202	200	221	211	
130	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	158	212	210	173	
131	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	212	180	185	210	
132	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	159	213	212	158	
133	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	213	181	180	212	
134	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	154	214	213	159	
135	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	214	177	181	213	
136	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	155	215	291	214	154
137	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	291	215	178	226	177
									214				
138	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	156	216	215	155	
139	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	216	179	178	215	
140	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	170	217	216	156	
141	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	217	182	179	216	
142	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	171	175	217	170	
143	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	175	174	182	217	
144	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	231	232	285	284	
145	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	232	245	286	285	
146	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	245	246	250	286	
147	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	270	277	301	300	
148	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	277	280	302	301	
149	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	280	290	296	302	
150	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	279	281	255	260	
151	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	281	282	256	255	
152	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	282	283	252	256	
153	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	283	293	284	253	228
									252				
154	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	284	285	254	253	
155	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	285	286	257	254	
156	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	286	250	249	257	
157	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	248	233	281	279	
158	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	233	234	282	281	
159	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	234	230	283	282	
160	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	230	231	284	293	283
161	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	269	271	239	237	
162	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	271	272	240	239	

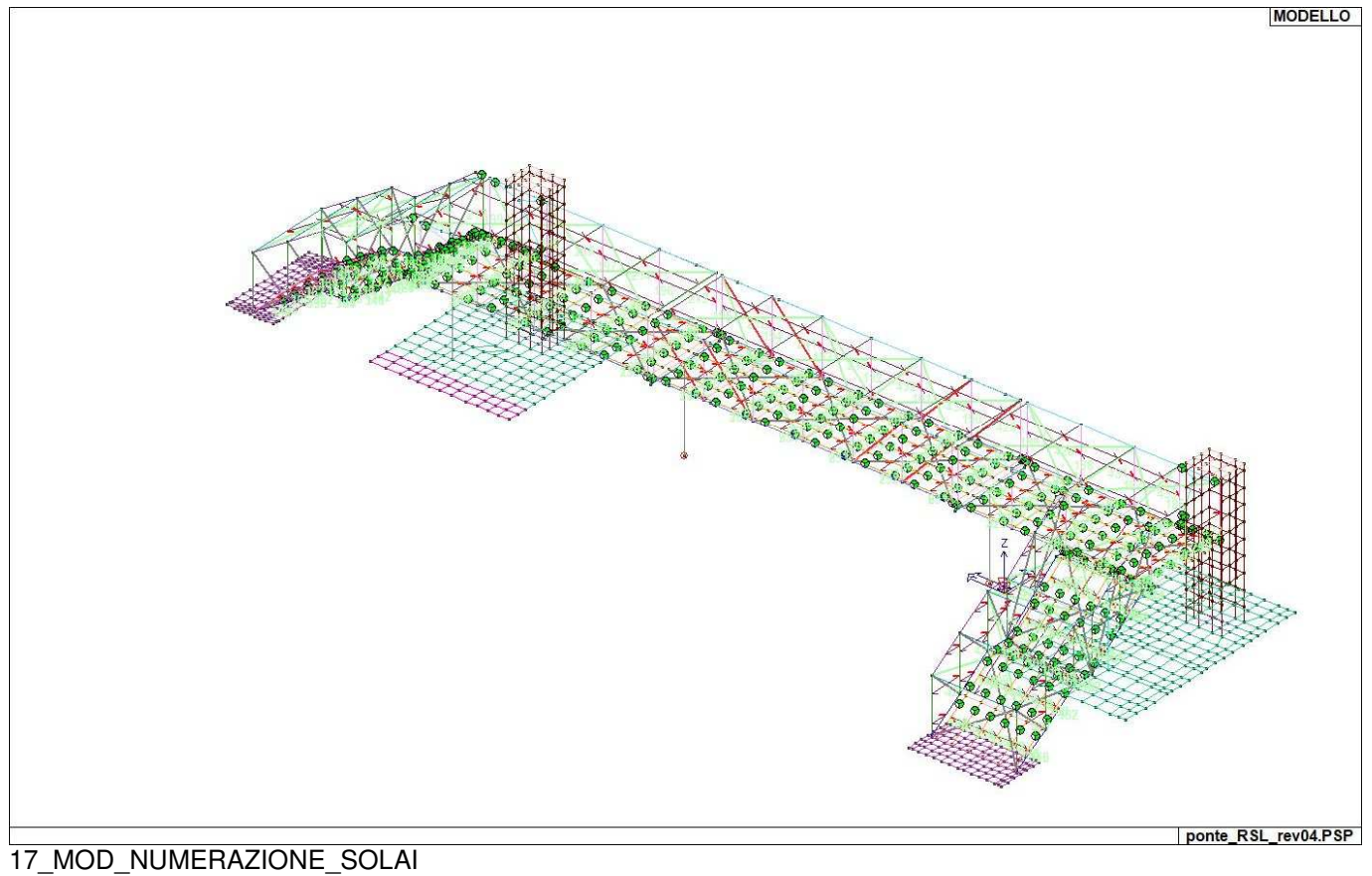
Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
163	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	272	273	241	240	
164	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	273	294	274	242	241
165	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	274	275	243	242	
166	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	275	276	244	243	
167	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	276	267	235	244	
168	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	267	276	288	289	
169	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	271	269	290	280	
170	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	272	271	280	277	
171	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	273	272	277	270	
172	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	274	273	270	263	
173	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	275	274	263	261	
174	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	276	275	261	288	
175	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	289	288	297	295	
176	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	288	261	298	297	
177	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	261	263	299	298	
178	SM	1	m=11	5.0	90.0	60.00		500.00	263	270	300	299	
179	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	30	190	211	221	
180	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	190	191	208	211	
181	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	191	192	201	208	
182	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	192	193	188	201	
183	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	193	194	186	188	
184	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	194	195	219	186	
185	SM	1	m=11	5.0	0.0	60.00		500.00	195	29	220	219	
186	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	698	336	341	352	345
								264					
187	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	352	341	322	262	345
188	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	322	309	351	329	262
189	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	351	309	312	311	329
190	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	36	42	87	37	35
191	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	87	42	43	38	37
192	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	43	44	86	39	38
193	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	86	44	45	40	39
194	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	45	46	85	41	40
195	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	85	46	33	34	41
196	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	95	108	94	99	96
197	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	94	108	109	100	99
198	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	109	110	93	101	100
199	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	93	110	97	98	101
200	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	187	199	196	189	
201	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	199	161	163	196	
202	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	161	172	153	163	
203	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	172	209	197	153	
204	SM	2	m=1	1.0	90.0	30.00		120.00	209	184	176	197	
205	SM	2	m=1	1.0	0.0	30.00		120.00	264	345	262	268	287
								265					
206	SM	2	m=1	1.0	0.0	30.00		120.00	287	268	236	238	265
207	SM	2	m=1	1.0	0.0	30.00		120.00	236	247	229	238	
208	SM	2	m=1	1.0	0.0	30.00		120.00	229	247	278	258	266
209	SM	2	m=1	1.0	0.0	30.00		120.00	278	259	251	266	
210	PM		m=159	0.2	0.0			55	45	44	54		
211	PM		m=159	0.2	0.0			56	46	45	55		
212	PM		m=159	0.2	0.0			24	33	46	56		
213	PM		m=159	0.2	0.0			102	108	95	21		
214	PM		m=159	0.2	0.0			103	109	108	102		
215	PM		m=159	0.2	0.0			104	110	109	103		
216	PM		m=159	0.2	0.0			289	267	268	224	262	
								295					
217	PM		m=159	0.2	0.0			220	198	199	222	187	
								29					
218	PM		m=159	0.2	0.0			160	161	199	198		
219	PM		m=159	0.2	0.0			171	172	161	160		
220	PM		m=159	0.2	0.0			175	209	172	171		
221	PM		m=159	0.2	0.0			174	184	209	175		
222	PM		m=159	0.2	0.0			27	311	329	331		
223	PM		m=159	0.2	0.0			47	37	35	26		
224	PM		m=159	0.2	0.0			48	38	37	47		
225	PM		m=159	0.2	0.0			331	329	262	295		
226	PM		m=158	1.0	0.0			307	344	347	300	301	
								302	296				
227	PM		m=158	1.0	0.0			344	327	295	297	298	
								299	347				
228	PM		m=158	1.0	0.0			327	320	331	295		

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
229	PM		m=158	1.0	0.0				320	317	27	331	
230	PM		m=158	1.0	90.0				317	313	314	315	316
									318	28	20	25	119
									64	63	62	61	113
									26	19	27		
231	PM		m=158	1.0	0.0				113	92	47	26	
232	PM		m=158	1.0	0.0				92	114	48	47	
233	PM		m=158	1.0	0.0				114	115	49	48	
234	PM		m=158	1.0	0.0				115	116	50	49	
235	PM		m=158	1.0	0.0				116	117	51	50	
236	PM		m=158	1.0	0.0				117	118	23	51	
237	PM		m=158	1.0	90.0				118	81	82	83	84
									124	24	16	21	134
									133	132	131	130	126
									22	15	23		
238	PM		m=158	1.0	0.0				126	128	105	22	
239	PM		m=158	1.0	0.0				128	125	106	105	
240	PM		m=158	1.0	0.0				125	129	107	106	
241	PM		m=158	1.0	0.0				129	127	31	107	
242	PM		m=158	1.0	90.0				127	150	151	152	7
									8	32	17	29	195
									194	193	192	191	190
									30	18	31		
243	PM		m=158	1.0	0.0				337	342	344	307	
244	PM		m=158	1.0	0.0				342	323	327	344	
245	PM		m=158	1.0	0.0				323	310	320	327	
246	PM		m=158	1.0	0.0				310	313	317	320	
247	PM		m=158	1.0	0.0				61	57	92	113	
248	PM		m=158	1.0	0.0				57	65	114	92	
249	PM		m=158	1.0	0.0				65	69	115	114	
250	PM		m=158	1.0	0.0				69	73	116	115	
251	PM		m=158	1.0	0.0				73	77	117	116	
252	PM		m=158	1.0	0.0				77	81	118	117	
253	PM		m=158	1.0	0.0				130	135	128	126	
254	PM		m=158	1.0	0.0				135	140	125	128	
255	PM		m=158	1.0	0.0				140	145	129	125	
256	PM		m=158	1.0	0.0				145	150	127	129	
257	PM		m=158	1.0	0.0				338	348	342	337	
258	PM		m=158	1.0	0.0				348	324	323	342	
259	PM		m=158	1.0	0.0				324	333	310	323	
260	PM		m=158	1.0	0.0				333	314	313	310	
261	PM		m=158	1.0	0.0				62	58	57	61	
262	PM		m=158	1.0	0.0				58	66	65	57	
263	PM		m=158	1.0	0.0				66	70	69	65	
264	PM		m=158	1.0	0.0				70	74	73	69	
265	PM		m=158	1.0	0.0				74	78	77	73	
266	PM		m=158	1.0	0.0				78	82	81	77	
267	PM		m=158	1.0	0.0				131	136	135	130	
268	PM		m=158	1.0	0.0				136	141	140	135	
269	PM		m=158	1.0	0.0				141	146	145	140	
270	PM		m=158	1.0	0.0				146	151	150	145	
271	PM		m=158	1.0	0.0				339	343	695	348	338
272	PM		m=158	1.0	0.0				695	343	325	324	348
273	PM		m=158	1.0	0.0				325	319	691	333	324
274	PM		m=158	1.0	0.0				691	319	315	314	333
275	PM		m=158	1.0	0.0				63	59	89	58	62
276	PM		m=158	1.0	0.0				89	59	67	66	58
277	PM		m=158	1.0	0.0				67	71	90	70	66
278	PM		m=158	1.0	0.0				90	71	75	74	70
279	PM		m=158	1.0	0.0				75	79	88	78	74
280	PM		m=158	1.0	0.0				88	79	83	82	78
281	PM		m=158	1.0	0.0				132	137	111	136	131
282	PM		m=158	1.0	0.0				111	137	142	141	136
283	PM		m=158	1.0	0.0				142	147	112	146	141
284	PM		m=158	1.0	0.0				112	147	152	151	146
285	PM		m=158	1.0	0.0				157	349	343	339	
286	PM		m=158	1.0	0.0				349	326	325	343	
287	PM		m=158	1.0	0.0				326	334	319	325	
288	PM		m=158	1.0	0.0				334	316	315	319	
289	PM		m=158	1.0	0.0				64	60	59	63	
290	PM		m=158	1.0	0.0				60	68	67	59	
291	PM		m=158	1.0	0.0				68	72	71	67	

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
292	PM		m=158	1.0	0.0				72	76	75	71	
293	PM		m=158	1.0	0.0				76	80	79	75	
294	PM		m=158	1.0	0.0				80	84	83	79	
295	PM		m=158	1.0	0.0				133	138	137	132	
296	PM		m=158	1.0	0.0				138	143	142	137	
297	PM		m=158	1.0	0.0				143	148	147	142	
298	PM		m=158	1.0	0.0				148	7	152	147	
299	PM		m=158	1.0	0.0				321	346	349	157	
300	PM		m=158	1.0	0.0				346	328	326	349	
301	PM		m=158	1.0	0.0				328	330	334	326	
302	PM		m=158	1.0	0.0				330	318	316	334	
303	PM		m=158	1.0	0.0				119	91	60	64	
304	PM		m=158	1.0	0.0				91	120	68	60	
305	PM		m=158	1.0	0.0				120	121	72	68	
306	PM		m=158	1.0	0.0				121	122	76	72	
307	PM		m=158	1.0	0.0				122	123	80	76	
308	PM		m=158	1.0	0.0				123	124	84	80	
309	PM		m=158	1.0	0.0				134	139	138	133	
310	PM		m=158	1.0	0.0				139	144	143	138	
311	PM		m=158	1.0	0.0				144	149	148	143	
312	PM		m=158	1.0	0.0				149	8	7	148	
313	PM		m=158	1.0	0.0				335	559	558	340	346
									321				
314	PM		m=158	1.0	0.0				340	308	328	346	
315	PM		m=158	1.0	0.0				308	332	330	328	
316	PM		m=158	1.0	0.0				332	28	318	330	
317	PM		m=158	1.0	0.0				25	52	91	119	
318	PM		m=158	1.0	0.0				52	53	120	91	
319	PM		m=158	1.0	0.0				53	54	121	120	
320	PM		m=158	1.0	0.0				54	55	122	121	
321	PM		m=158	1.0	0.0				55	56	123	122	
322	PM		m=158	1.0	0.0				56	24	124	123	
323	PM		m=158	1.0	0.0				21	102	139	134	
324	PM		m=158	1.0	0.0				102	103	144	139	
325	PM		m=158	1.0	0.0				103	104	149	144	
326	PM		m=158	1.0	0.0				104	32	8	149	
327	PM		m=158	1.0	90.0				237	239	233	248	
328	PM		m=158	1.0	90.0				239	240	234	233	
329	PM		m=158	1.0	90.0				240	241	230	234	
330	PM		m=158	1.0	90.0				241	242	231	230	
331	PM		m=158	1.0	90.0				242	243	232	231	
332	PM		m=158	1.0	90.0				243	244	245	232	
333	PM		m=158	1.0	90.0				244	235	246	245	
334	PM		m=158	1.0	0.0				164	158	173	162	
335	PM		m=158	1.0	0.0				165	159	158	164	
336	PM		m=158	1.0	0.0				166	154	159	165	
337	PM		m=158	1.0	0.0				167	155	154	166	
338	PM		m=158	1.0	0.0				168	156	155	167	
339	PM		m=158	1.0	0.0				169	170	156	168	
340	PM		m=158	1.0	0.0				160	171	170	169	
341	PM		m=158	1.0	0.0				202	164	162	200	
342	PM		m=158	1.0	0.0				203	165	164	202	
343	PM		m=158	1.0	0.0				204	166	165	203	
344	PM		m=158	1.0	0.0				292	205	167	166	204
345	PM		m=158	1.0	0.0				206	168	167	205	
346	PM		m=158	1.0	0.0				207	169	168	206	
347	PM		m=158	1.0	0.0				198	160	169	207	
348	PM		m=158	1.0	0.0				198	207	219	220	
349	PM		m=158	1.0	0.0				207	206	186	219	
350	PM		m=158	1.0	0.0				206	205	188	186	
351	PM		m=158	1.0	0.0				205	204	201	188	
352	PM		m=158	1.0	0.0				204	203	208	201	
353	PM		m=158	1.0	0.0				203	202	211	208	
354	PM		m=158	1.0	0.0				202	200	221	211	
355	PM		m=158	1.0	0.0				158	212	210	173	
356	PM		m=158	1.0	0.0				212	180	185	210	
357	PM		m=158	1.0	0.0				159	213	212	158	
358	PM		m=158	1.0	0.0				213	181	180	212	
359	PM		m=158	1.0	0.0				154	214	213	159	
360	PM		m=158	1.0	0.0				214	177	181	213	
361	PM		m=158	1.0	0.0				155	215	291	214	154
362	PM		m=158	1.0	0.0				291	215	178	226	177

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
									214				
363	PM		m=158	1.0	0.0				156	216	215	155	
364	PM		m=158	1.0	0.0				216	179	178	215	
365	PM		m=158	1.0	0.0				170	217	216	156	
366	PM		m=158	1.0	0.0				217	182	179	216	
367	PM		m=158	1.0	0.0				171	175	217	170	
368	PM		m=158	1.0	0.0				175	174	182	217	
369	PM		m=158	1.0	90.0				231	232	285	284	
370	PM		m=158	1.0	90.0				232	245	286	285	
371	PM		m=158	1.0	90.0				245	246	250	286	
372	PM		m=158	1.0	90.0				270	277	301	300	
373	PM		m=158	1.0	90.0				277	280	302	301	
374	PM		m=158	1.0	90.0				280	290	296	302	
375	PM		m=158	1.0	90.0				279	281	255	260	
376	PM		m=158	1.0	90.0				281	282	256	255	
377	PM		m=158	1.0	90.0				282	283	252	256	
378	PM		m=158	1.0	90.0				283	293	284	253	228
									252				
379	PM		m=158	1.0	90.0				284	285	254	253	
380	PM		m=158	1.0	90.0				285	286	257	254	
381	PM		m=158	1.0	90.0				286	250	249	257	
382	PM		m=158	1.0	90.0				248	233	281	279	
383	PM		m=158	1.0	90.0				233	234	282	281	
384	PM		m=158	1.0	90.0				234	230	283	282	
385	PM		m=158	1.0	90.0				230	231	284	293	283
386	PM		m=158	1.0	90.0				269	271	239	237	
387	PM		m=158	1.0	90.0				271	272	240	239	
388	PM		m=158	1.0	90.0				272	273	241	240	
389	PM		m=158	1.0	90.0				273	294	274	242	241
390	PM		m=158	1.0	90.0				274	275	243	242	
391	PM		m=158	1.0	90.0				275	276	244	243	
392	PM		m=158	1.0	90.0				276	267	235	244	
393	PM		m=158	1.0	90.0				267	276	288	289	
394	PM		m=158	1.0	90.0				271	269	290	280	
395	PM		m=158	1.0	90.0				272	271	280	277	
396	PM		m=158	1.0	90.0				273	272	277	270	
397	PM		m=158	1.0	90.0				274	273	270	263	
398	PM		m=158	1.0	90.0				275	274	263	261	
399	PM		m=158	1.0	90.0				276	275	261	288	
400	PM		m=158	1.0	90.0				289	288	297	295	
401	PM		m=158	1.0	90.0				288	261	298	297	
402	PM		m=158	1.0	90.0				261	263	299	298	
403	PM		m=158	1.0	90.0				263	270	300	299	
404	PM		m=158	1.0	0.0				30	190	211	221	
405	PM		m=158	1.0	0.0				190	191	208	211	
406	PM		m=158	1.0	0.0				191	192	201	208	
407	PM		m=158	1.0	0.0				192	193	188	201	
408	PM		m=158	1.0	0.0				193	194	186	188	
409	PM		m=158	1.0	0.0				194	195	219	186	
410	PM		m=158	1.0	0.0				195	29	220	219	
411	PM		m=159	0.2	0.0				49	39	38	48	
412	PM		m=159	0.2	0.0				50	40	39	49	
413	PM		m=159	0.2	0.0				51	41	40	50	
414	PM		m=159	0.2	0.0				23	34	41	51	
415	PM		m=159	0.2	0.0				105	99	96	22	
416	PM		m=159	0.2	0.0				106	100	99	105	
417	PM		m=159	0.2	0.0				107	101	100	106	
418	PM		m=159	0.2	0.0				235	236	268	267	
419	PM		m=159	0.2	0.0				246	247	236	235	
420	PM		m=159	0.2	0.0				250	278	247	246	
421	PM		m=159	0.2	0.0				249	259	278	250	
422	PM		m=159	0.2	0.0				699	698	336	335	321
									157	339			
423	PM		m=159	0.2	0.0				290	269	265	225	264
									296				
424	PM		m=159	0.2	0.0				237	238	265	269	
425	PM		m=159	0.2	0.0				248	229	238	237	
426	PM		m=159	0.2	0.0				279	266	229	248	
427	PM		m=159	0.2	0.0				260	251	266	279	
428	PM		m=159	0.2	0.0				28	312	309	332	
429	PM		m=159	0.2	0.0				52	42	36	25	
430	PM		m=159	0.2	0.0				53	43	42	52	

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k	G2k	Qk	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
431	PM		m=159	0.2	0.0				332	309	322	308	
432	PM		m=159	0.2	0.0				54	44	43	53	
433	PM		m=159	0.2	0.0				308	322	341	340	
434	PM		m=159	0.2	0.0				699	338	337	307	296
									264	698			

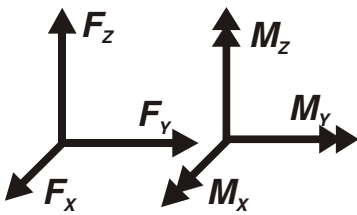
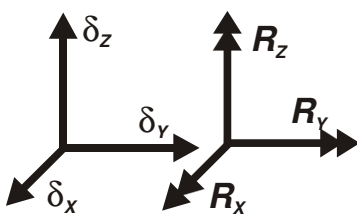
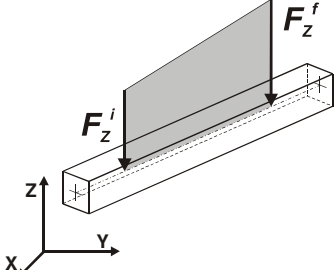
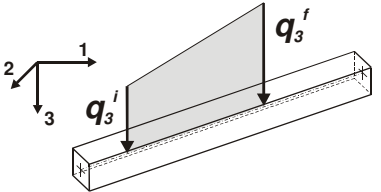
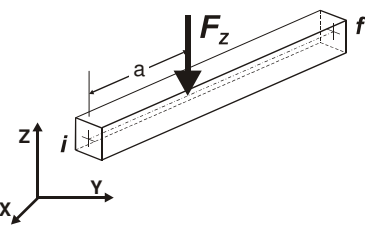
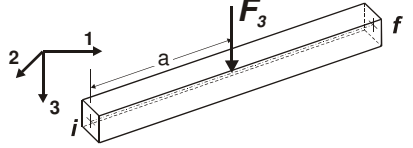
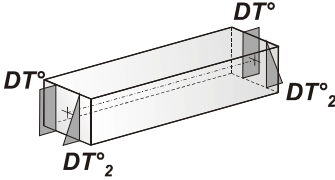
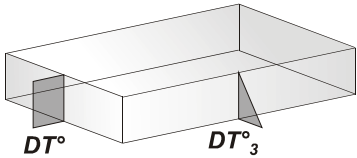
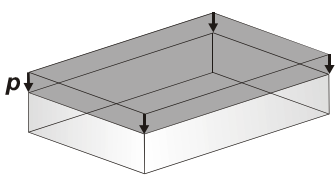
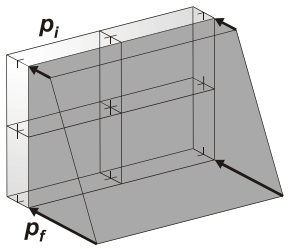


MODELLAZIONE DELLE AZIONI

LEGENDA TABELLA DATI AZIONI

Il programma consente l'uso di diverse tipologie di carico (azioni). Le azioni utilizzate nella modellazione sono individuate da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni azione applicata alla struttura viene di riportato il codice, il tipo e la sigla identificativa. Le tabelle successive dettagliano i valori caratteristici di ogni azione in relazione al tipo. Le tabelle riportano infatti i seguenti dati in relazione al tipo:

1	carico concentrato nodale 6 dati (forza F_x , F_y , F_z , momento M_x , M_y , M_z)
2	spostamento nodale impresso 6 dati (spostamento T_x , T_y , T_z , rotazione R_x , R_y , R_z)
3	carico distribuito globale su elemento tipo trave 7 dati (f_x , f_y , f_z , m_x , m_y , m_z , ascissa di inizio carico) 7 dati (f_x , f_y , f_z , m_x , m_y , m_z , ascissa di fine carico)
4	carico distribuito locale su elemento tipo trave 7 dati (f_1 , f_2 , f_3 , m_1 , m_2 , m_3 , ascissa di inizio carico) 7 dati (f_1 , f_2 , f_3 , m_1 , m_2 , m_3 , ascissa di fine carico)
5	carico concentrato globale su elemento tipo trave 7 dati (F_x , F_y , F_z , M_x , M_y , M_z , ascissa di carico)
6	carico concentrato locale su elemento tipo trave 7 dati (F_1 , F_2 , F_3 , M_1 , M_2 , M_3 , ascissa di carico)
7	variazione termica applicata ad elemento tipo trave 7 dati (variazioni termiche: uniforme, media e differenza in altezza e larghezza al nodo iniziale e finale)
8	carico di pressione uniforme su elemento tipo piastra 1 dato (pressione)
9	carico di pressione variabile su elemento tipo piastra 4 dati (pressione, quota, pressione, quota)
10	variazione termica applicata ad elemento tipo piastra 2 dati (variazioni termiche: media e differenza nello spessore)
11	carico variabile generale su elementi tipo trave e piastra 1 dato descrizione della tipologia 4 dati per segmento (posizione, valore, posizione, valore) la tipologia precisa l'ascissa di definizione, la direzione del carico, la modalità di carico e la larghezza d'influenza per gli elementi tipo trave
12	gruppo di carichi con impronta su piastra 9 dati (numero di ripetizioni in direzione X e Y, valore di ciascun carico, posizione centrale del primo, dimensioni dell'impronta, interasse tra i carichi)

 <p>Carico concentrato nodale</p>	 <p>Spostamento impresso</p>
 <p>Carico distribuito globale</p>	 <p>Carico distribuito locale</p>
 <p>Carico concentrato globale</p>	 <p>Carico concentrato locale</p>
 <p>Carico termico 2D</p>	 <p>Carico termico 3D</p>
 <p>Carico pressione uniforme</p>	 <p>Carico pressione variabile</p>

Tipo variazione termica applicata a trave

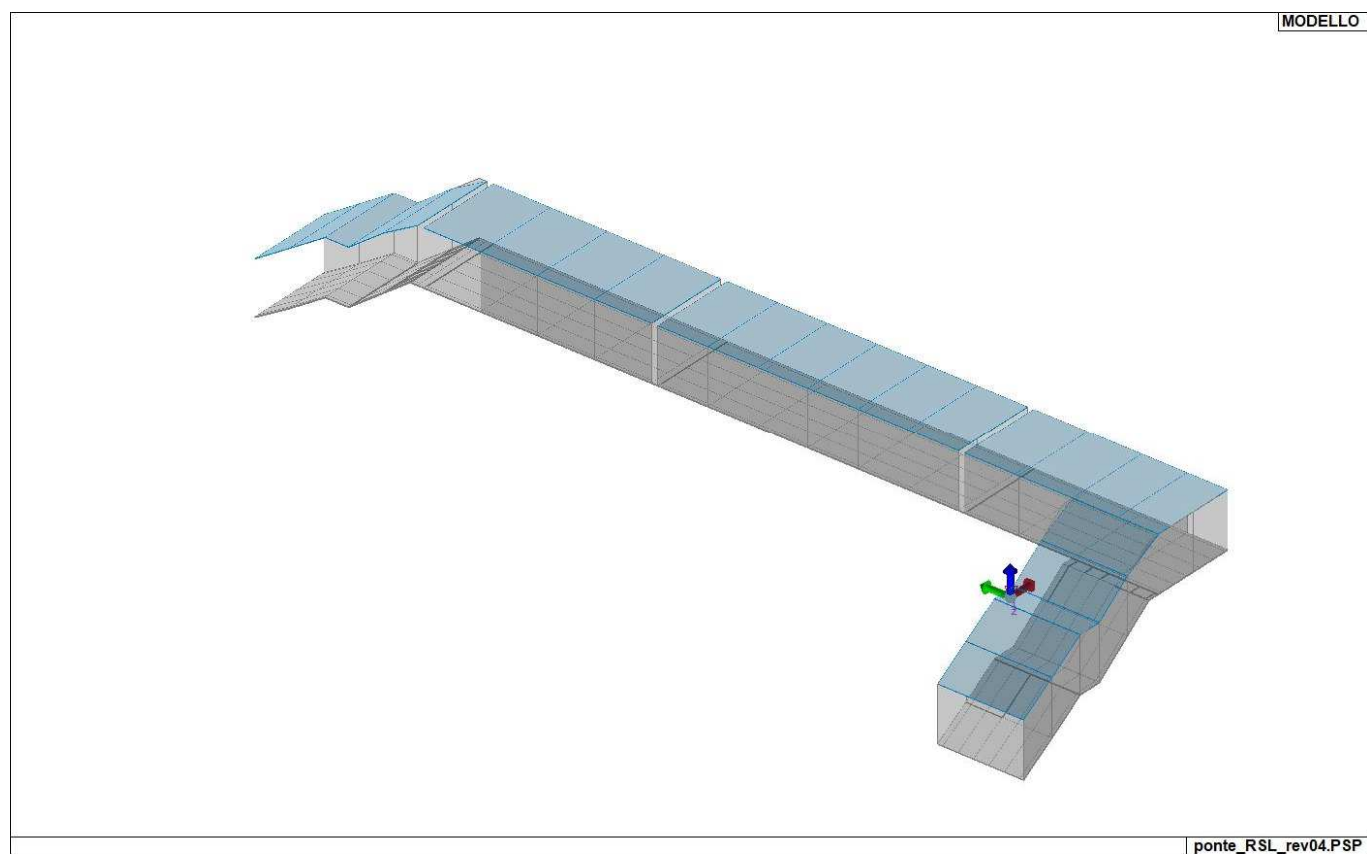
Id	Tipo	DT uniforme	DT iniziale	DT finale	DT 2-2 ini	DT 2-2 fin	DT 3-3 ini	DT 3-3 fin
2	T2:DT=25.00	25.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Tipo carico di pressione uniforme su piastra

Id	Tipo	pressione
		daN/ m2
3	vento Z-P3:p= 8.100e-03	81.00
4	vento X-P3:p=-1.800e-02	-180.00
10	neve-P3:p=-1.300e-02	-130.00

Tipo carico variabile generale

Id	Tipo	ascissa	valore	ascissa	valore
		m	daN/ m2	m	daN/ m2
1	calpestio-QV:unif - Qz - Area				
	Unif. Qz Area L2=0.0		-500.00		
6	vento Y-QV:unif - Qy - Area				
	Unif. Qy Area L2=0.0		45.00		
7	vento -Y-QV:unif - Qy - Area				
	Unif. Qy Area L2=0.0		-45.00		
8	vento X-QV:unif - Qx - Area				
	Unif. Qx Area L2=0.0		45.00		
9	vento -X-QV:unif - Qx - Area				
	Unif. Qx Area L2=0.0		-45.00		



21_CAR_CARICHI_SOLAI

SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO

LEGENDA TABELLA CASI DI CARICO

Il programma consente l'applicazione di diverse tipologie di casi di carico.

Sono previsti i seguenti 11 tipi di casi di carico:

	Sigla	Tipo	Descrizione
1	Ggk	A	caso di carico comprensivo del peso proprio struttura
2	Gk	NA	caso di carico con azioni permanenti
3	Qk	NA	caso di carico con azioni variabili
4	Gsk	A	caso di carico comprensivo dei carichi permanenti sui solai e sulle coperture
5	Qsk	A	caso di carico comprensivo dei carichi variabili sui solai
6	Qnk	A	caso di carico comprensivo dei carichi di neve sulle coperture
7	Qtk	SA	caso di carico comprensivo di una variazione termica agente sulla struttura
8	Qvk	NA	caso di carico comprensivo di azioni da vento sulla struttura
9	Esk	SA	caso di carico sismico con analisi statica equivalente
10	Edk	SA	caso di carico sismico con analisi dinamica
11	Etk	NA	caso di carico comprensivo di azioni derivanti dall' incremento di spinta delle terre in condizione sismica
12	Pk	NA	caso di carico comprensivo di azioni derivanti da coazioni, cedimenti e precompressioni

Sono di tipo automatico A (ossia non prevedono introduzione dati da parte dell'utente) i seguenti casi di carico: 1-Ggk; 4-Gsk; 5-Qsk; 6-Qnk.

Sono di tipo semi-automatico SA (ossia prevedono una minima introduzione dati da parte dell'utente) i seguenti casi di carico:

7-Qtk, in quanto richiede solo il valore della variazione termica;

9-Esk e 10-Edk, in quanto richiedono il valore dell'angolo di ingresso del sisma e l'individuazione dei casi di carico partecipanti alla definizione delle masse.

Sono di tipo non automatico NA ossia prevedono la diretta applicazione di carichi generici agli elementi strutturali (si veda il precedente punto Modellazione delle Azioni) i restanti casi di carico.

Nella tabella successiva vengono riportati i casi di carico agenti sulla struttura, con l'indicazione dei dati relativi al caso di carico stesso:

Numero Tipo e Sigla identificativa, Valore di riferimento del caso di carico (se previsto).

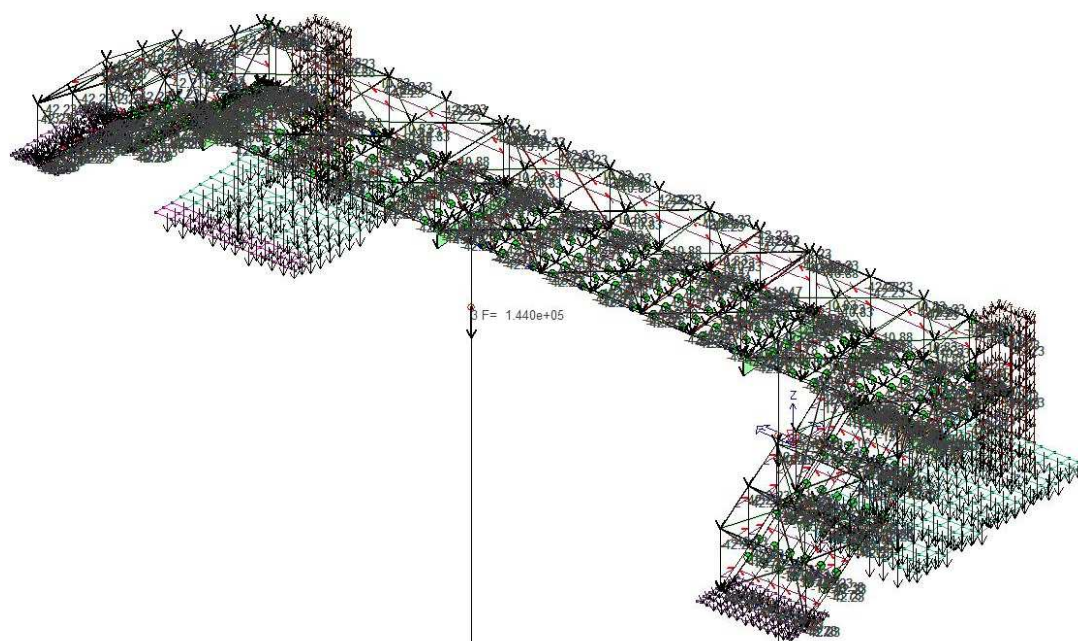
In successione, per i casi di carico non automatici, viene riportato l'elenco di nodi ed elementi direttamente caricati con la sigla identificativa del carico.

Per i casi di carico di tipo sismico (9-Esk e 10-Edk), viene riportata la tabella di definizione delle masse: per ogni caso di carico partecipante alla definizione delle masse viene indicata la relativa aliquota (partecipazione) considerata. Si precisa che per i caso di carico 5-Qsk e 6-Qnk la partecipazione è prevista localmente per ogni elemento solaio o copertura presente nel modello (si confronti il valore Sksol nel capitolo relativo agli elementi solaio) e pertanto la loro partecipazione è di norma pari a uno.

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
1	Ggk	CDC=Ggk (peso proprio della struttura)	
2	Gsk	CDC=G1sk (permanente solai-coperture)	
3	Gsk	CDC=G2pk (permanente pannelli n.c.d.)	
4	Qsk	CDC=Qsk (variabile solai)	
5	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. +)	partecipazione:1.00 per 1 CDC=Ggk (peso proprio della struttura)
			partecipazione:1.00 per 2 CDC=G1sk (permanente solai-coperture)
			partecipazione:1.00 per 3 CDC=G2pk (permanente pannelli n.c.d.)
			partecipazione:1.00 per 4 CDC=Qsk (variabile solai)
			partecipazione:1.00 per 21 CDC=Qk (variabile eccentrico 1)
			partecipazione:1.00 per 22 CDC=Qk (variabile eccentrico 2)
6	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
7	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. +)	come precedente CDC sismico

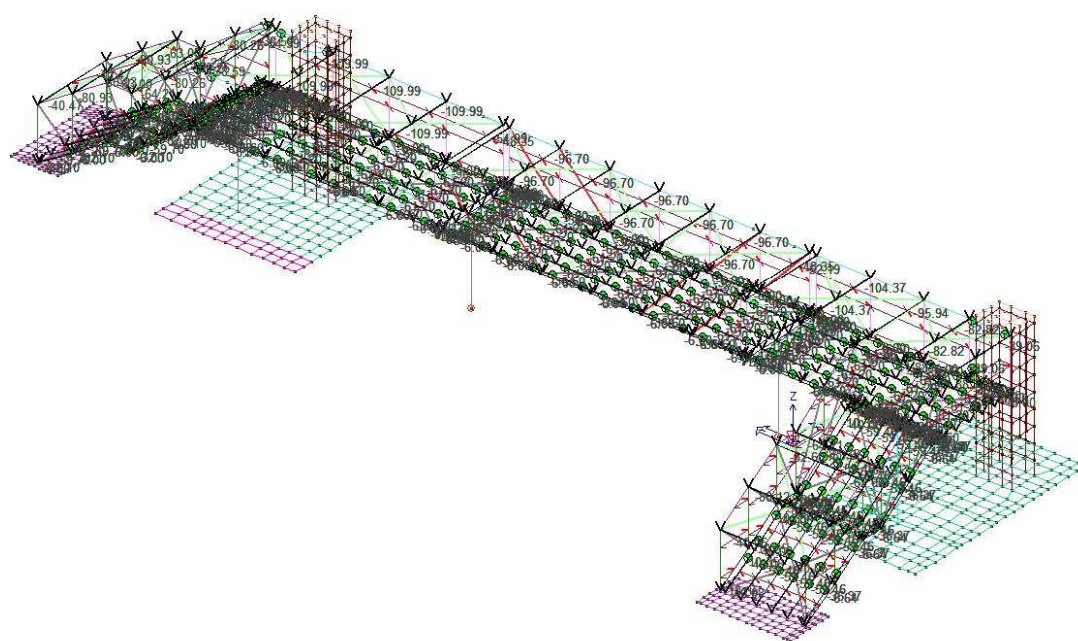
CDC	Tipo	Sigla Id	Note
8	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
9	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
10	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
11	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
12	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
13	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=0.0 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
14	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
15	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=90.00 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
16	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=90.00 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
17	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) verticale	come precedente CDC sismico
18	Qvk	CDC=Qvk (carico da vento verticale)	Azioni applicate: Pannello:da 226 a 326 Azione : vento Z-P3:p= 8.100e-03 Pannello:da 404 a 410 Azione : vento Z-P3:p= 8.100e-03
19	Qvk	CDC=Qvk (carico da vento +X)	Azioni applicate: Pannello: 216 Azione : vento X-QV:unif - Qx - Area Pannello:da 222 a 225 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02 Pannello:da 411 a 417 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02 Pannello:da 418 a 427 Azione : vento X-QV:unif - Qx - Area Pannello: 434 Azione : vento X-QV:unif - Qx - Area
20	Qvk	CDC=Qvk (carico da vento -X)	Azioni applicate: Pannello:da 210 a 215 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02 Pannello: 216 Azione : vento -X-QV:unif - Qx - Area Pannello:da 217 a 221 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02 Pannello:da 418 a 427 Azione : vento -X-QV:unif - Qx - Area Pannello:da 428 a 433 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02 Pannello: 434 Azione : vento -X-QV:unif - Qx - Area
21	Qk	CDC=Qk (variabile eccentrico 1)	Azioni applicate: Pannello:da 285 a 329 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 338 a 340 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 345 a 350 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 363 a 368 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 372 a 377 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 382 a 384 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 386 a 388 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 394 a 396 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 408 a 410 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area
22	Qk	CDC=Qk (variabile eccentrico 2)	Azioni applicate: Pannello:da 226 a 229 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 231 a 236 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 238 a 241 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 243 a 270 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 331 a 336 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 341 a 343 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 352 a 360 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 369 a 371 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 379 a 381 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 390 a 393 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 398 a 402 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area Pannello:da 404 a 406 Azione : calpestio-QV:unif - Qz - Area
23	Qk	CDC=Qk (azione termica)	Azioni applicate: D2 :da 1 a 20 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 29 a 32 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 37 a 50 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 59 a 68 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 79 a 96 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 105 a 127 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 136 a 137 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 140 a 147 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 164 a 167 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 169 a 170 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 187 a 190 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 193 a 194 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 197 a 198 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 201 a 202 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 205 a 229 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 240 a 243 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 319 a 321 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 330 a 332 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 340 a 342 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 346 a 348 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 356 a 358 Azione : T2:DT=25.00 D2 :da 366 a 368 Azione : T2:DT=25.00

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
			D2 :da 424 a 443 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 482 a 484 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 493 a 495 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 503 a 505 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 511 a 514 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 522 a 524 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 580 a 593 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 622 a 624 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 632 a 634 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 642 a 644 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 652 a 654 Azione : T2:DT=25.00
			D2 : 669 Azione : T2:DT=25.00
			D2 : 671 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 699 a 706 Azione : T2:DT=25.00
			D2 : 733 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 738 a 743 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 751 a 753 Azione : T2:DT=25.00
			D2 : 755 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 801 a 803 Azione : T2:DT=25.00
			D2 : 805 Azione : T2:DT=25.00
			D2 : 807 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 812 a 814 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 816 a 817 Azione : T2:DT=25.00
			D2 :da 819 a 823 Azione : T2:DT=25.00
24	Qvk	CDC=Qvk (carico da vento +Y)	Azioni applicate:
			Pannello:da 210 a 215 Azione : vento Y-QV:unif - Qy - Area
			Pannello: 216 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02
			Pannello:da 217 a 225 Azione : vento Y-QV:unif - Qy - Area
			Pannello:da 411 a 417 Azione : vento Y-QV:unif - Qy - Area
			Pannello:da 418 a 427 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02
			Pannello:da 428 a 433 Azione : vento Y-QV:unif - Qy - Area
			Pannello: 434 Azione : vento X-P3:p=-1.800e-02
25	Qvk	CDC=Qvk (carico da vento -Y)	Azioni applicate:
			Pannello:da 210 a 215 Azione : vento -Y-QV:unif - Qy - Area
			Pannello:da 217 a 225 Azione : vento -Y-QV:unif - Qy - Area
			Pannello:da 411 a 417 Azione : vento -Y-QV:unif - Qy - Area
			Pannello:da 428 a 433 Azione : vento -Y-QV:unif - Qy - Area
26	Qk	CDC=Qk (variabile neve)	Azioni applicate:
			D3 :da 37 a 45 Azione : neve-P3:p=-1.300e-02
			D3 :da 227 a 235 Azione : neve-P3:p=-1.300e-02
27	Qnk	CDC=Qnk (carico da neve)	



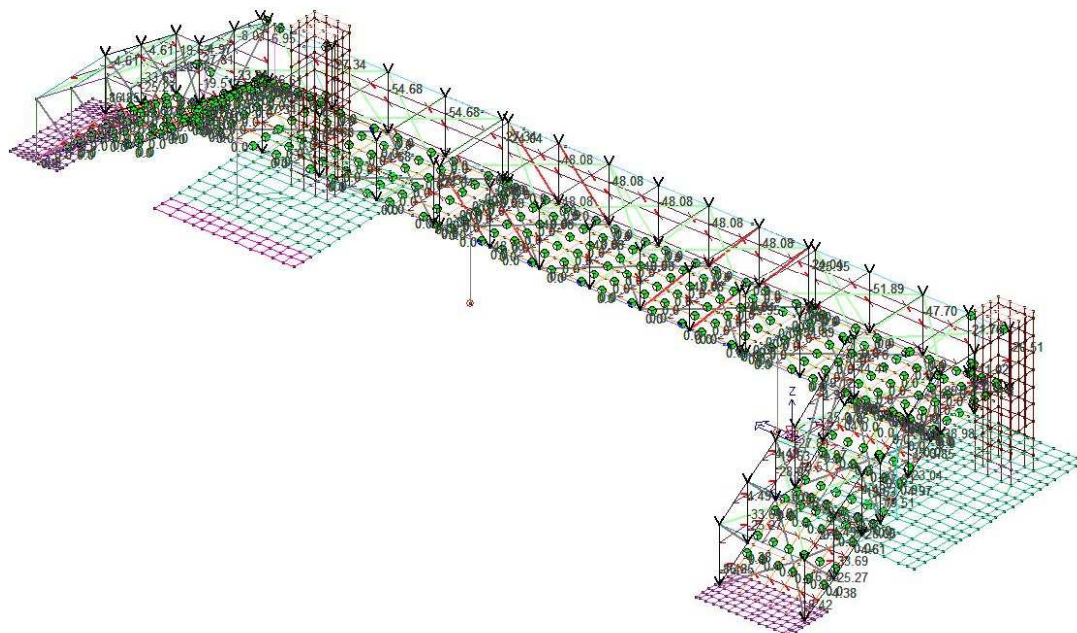
ponte_RSL_rev04.PSP

22_CDC_001_CDC=Ggk (peso proprio della struttura)



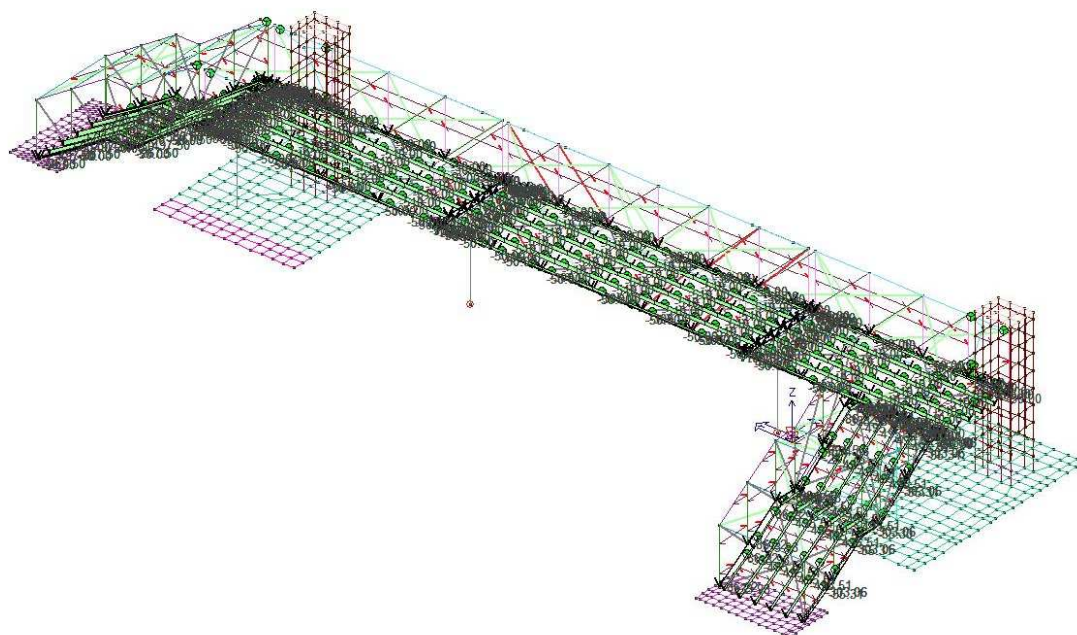
ponte_RSL_rev04.PSP

22_CDC_002_CDC=G1sk (permanente solai-coperture)



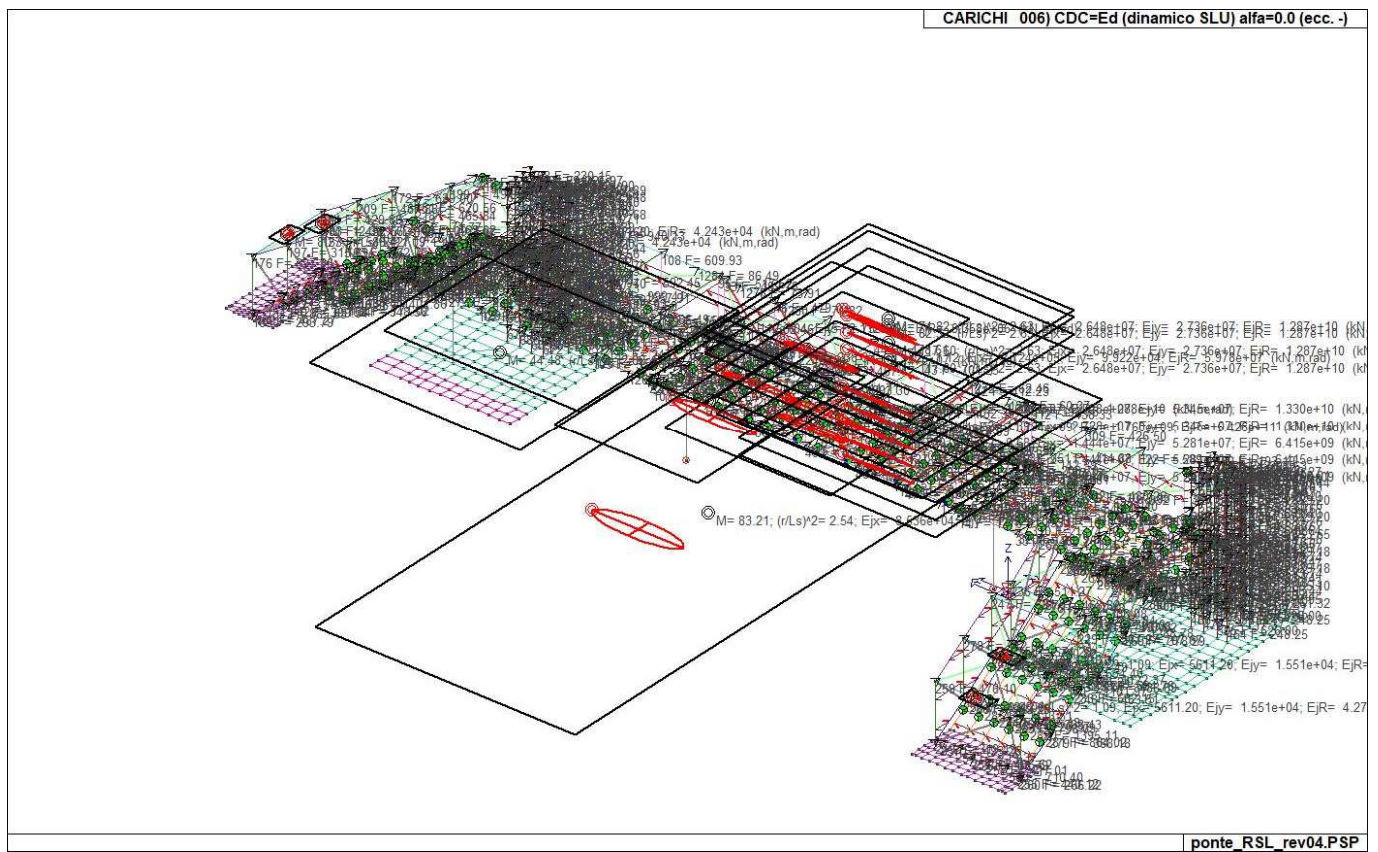
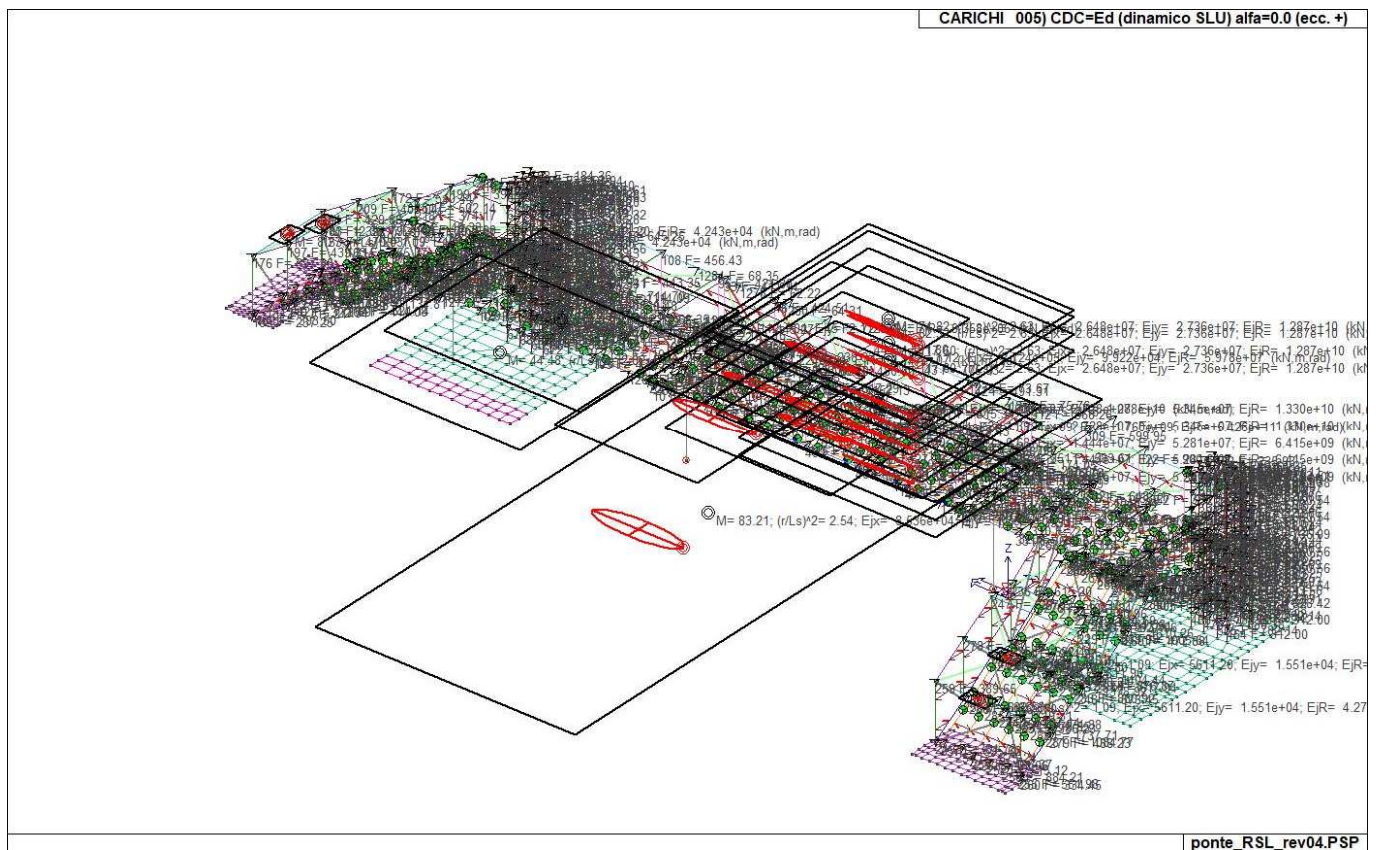
ponete_RSL_rev04.PSP

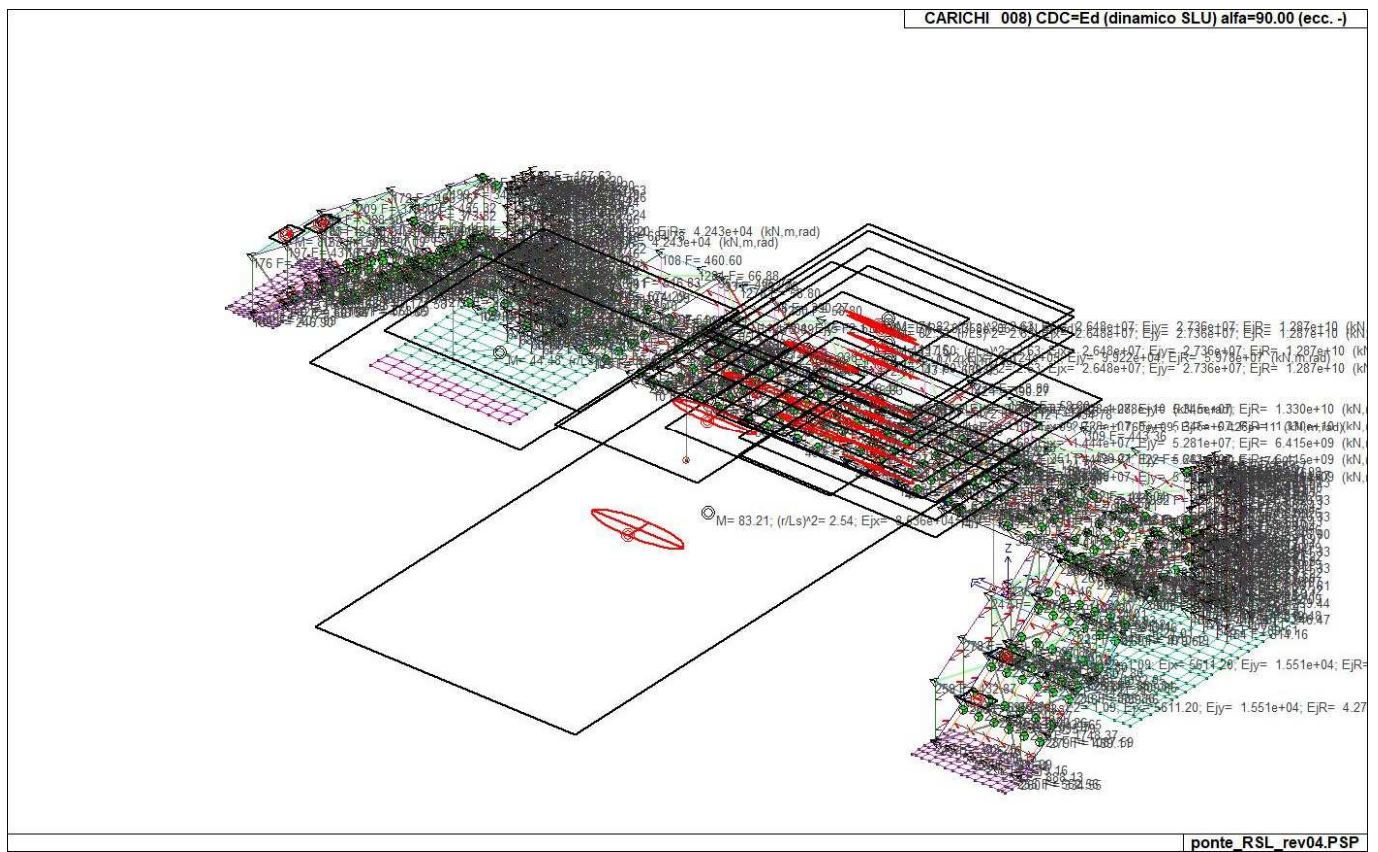
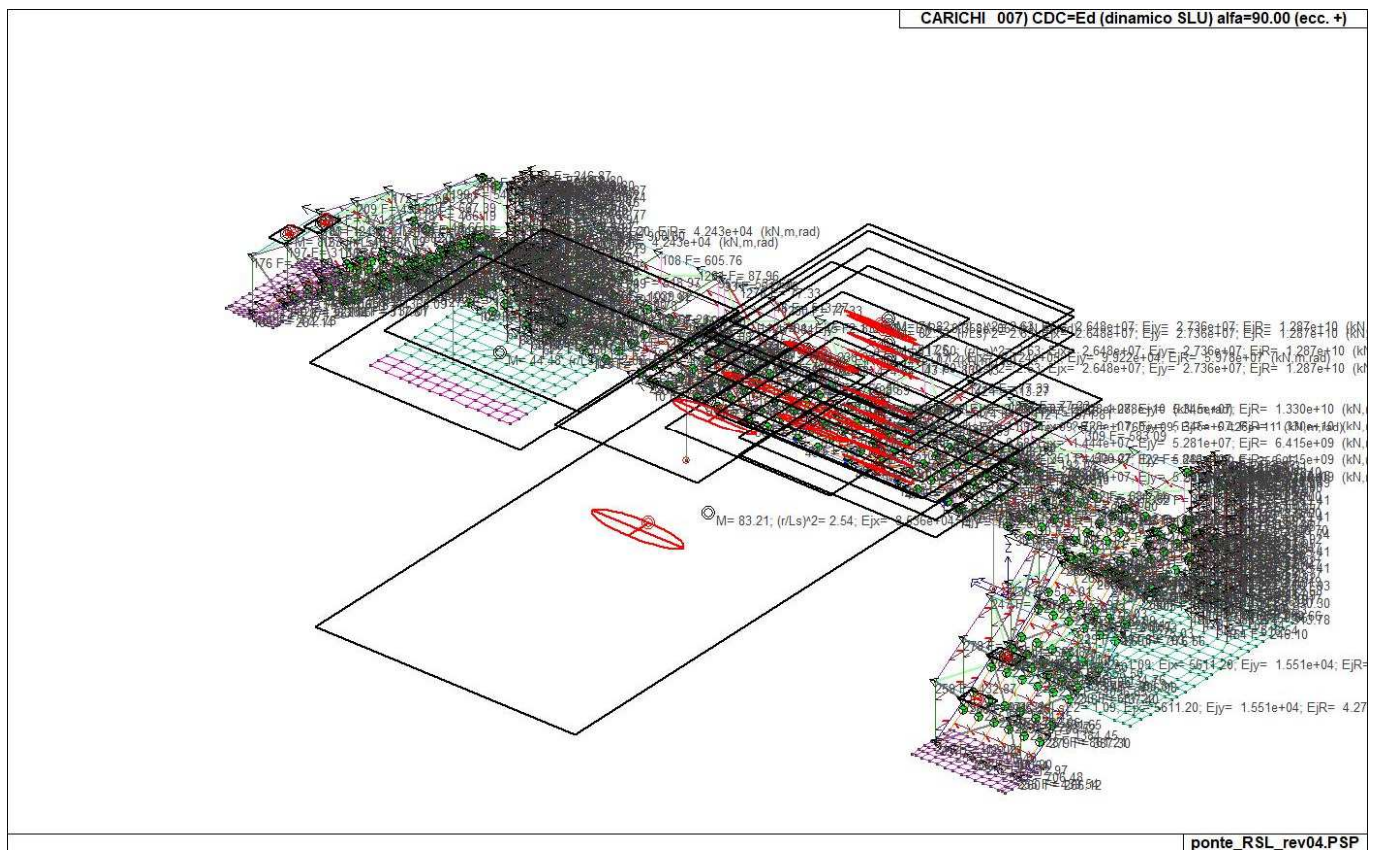
22_CDC_003_CDC=G2pk (permanente pannelli n.c.d.)

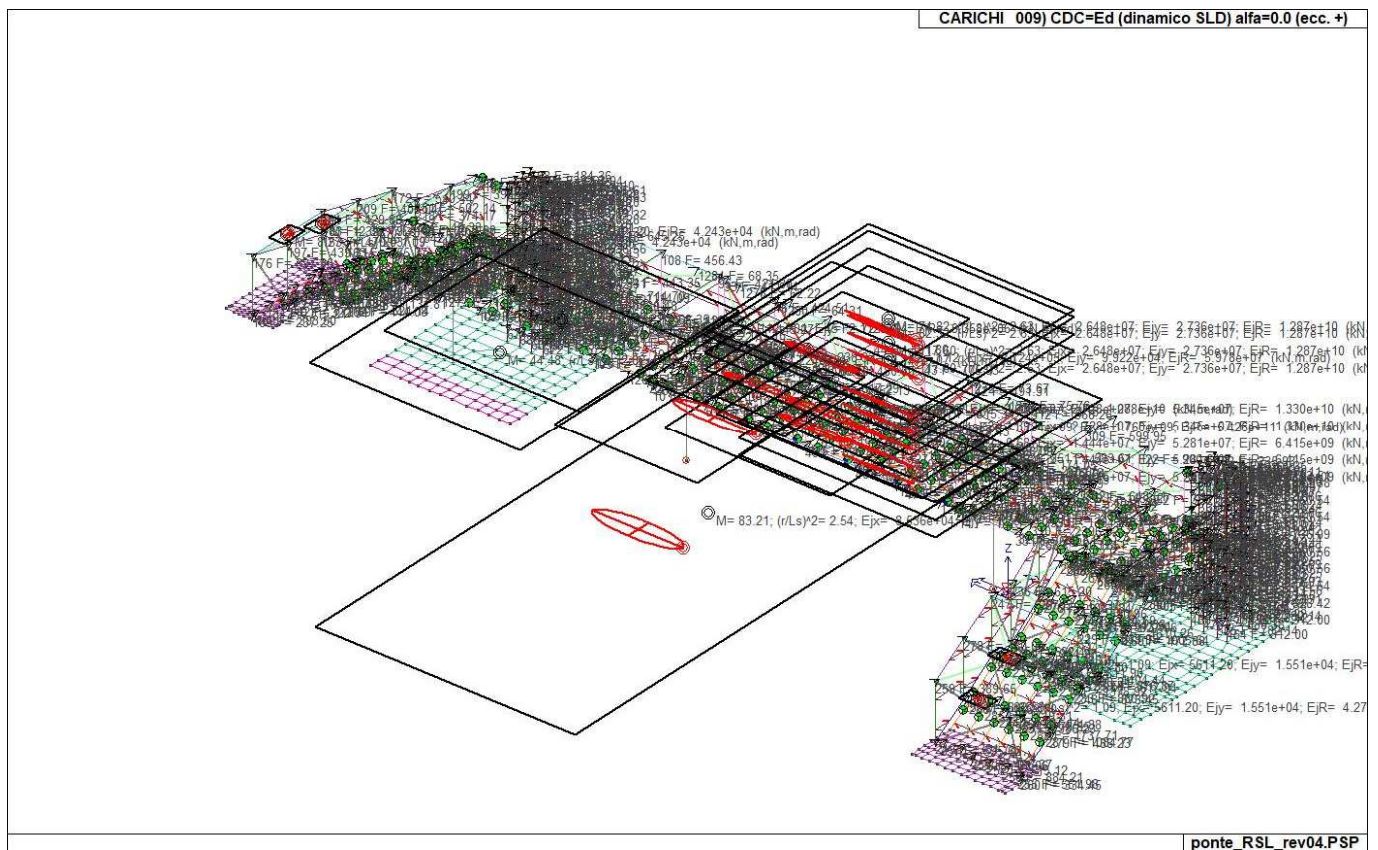


ponete_RSL_rev04.PSP

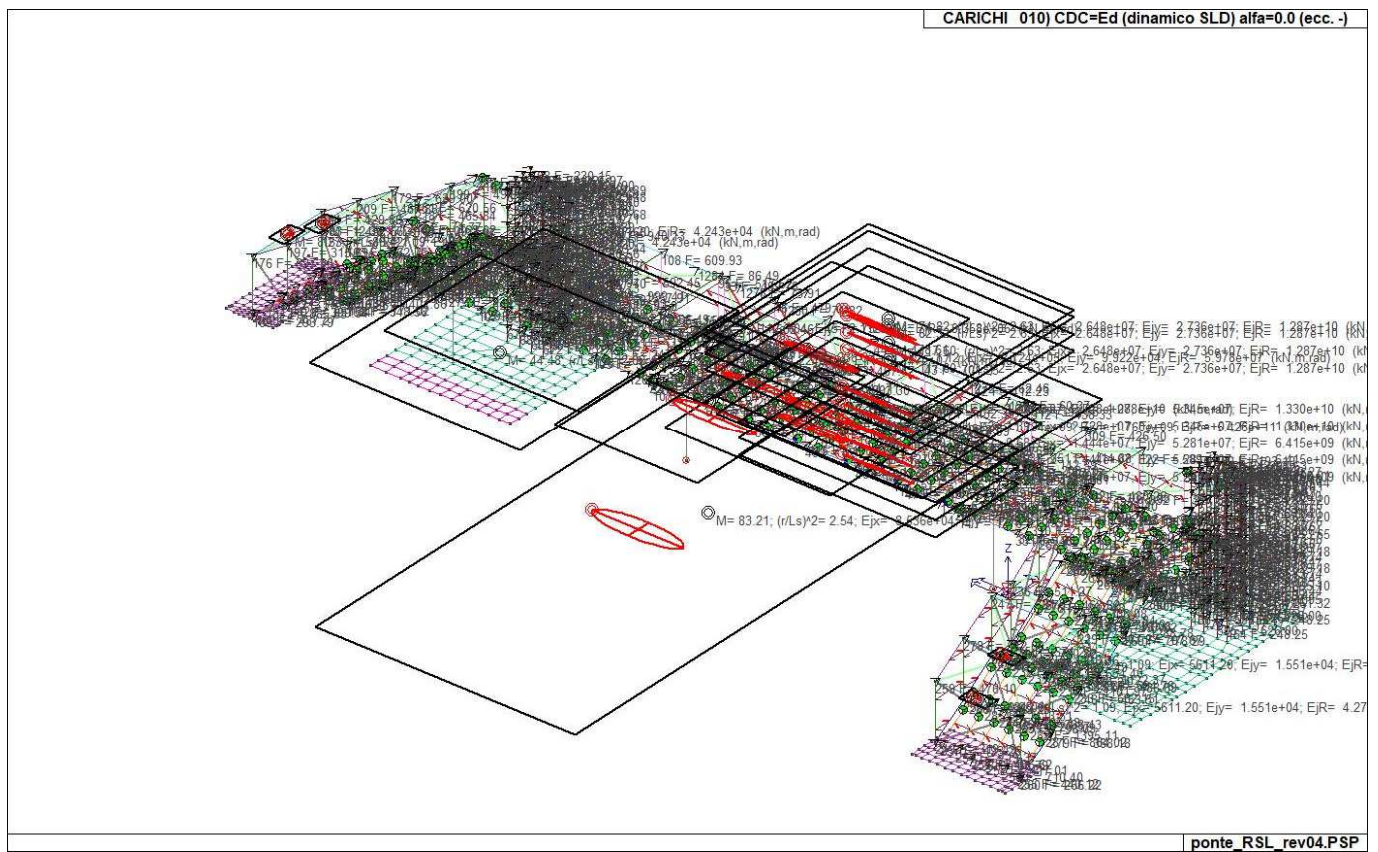
22_CDC_004_CDC=Qsk (variabile solai)



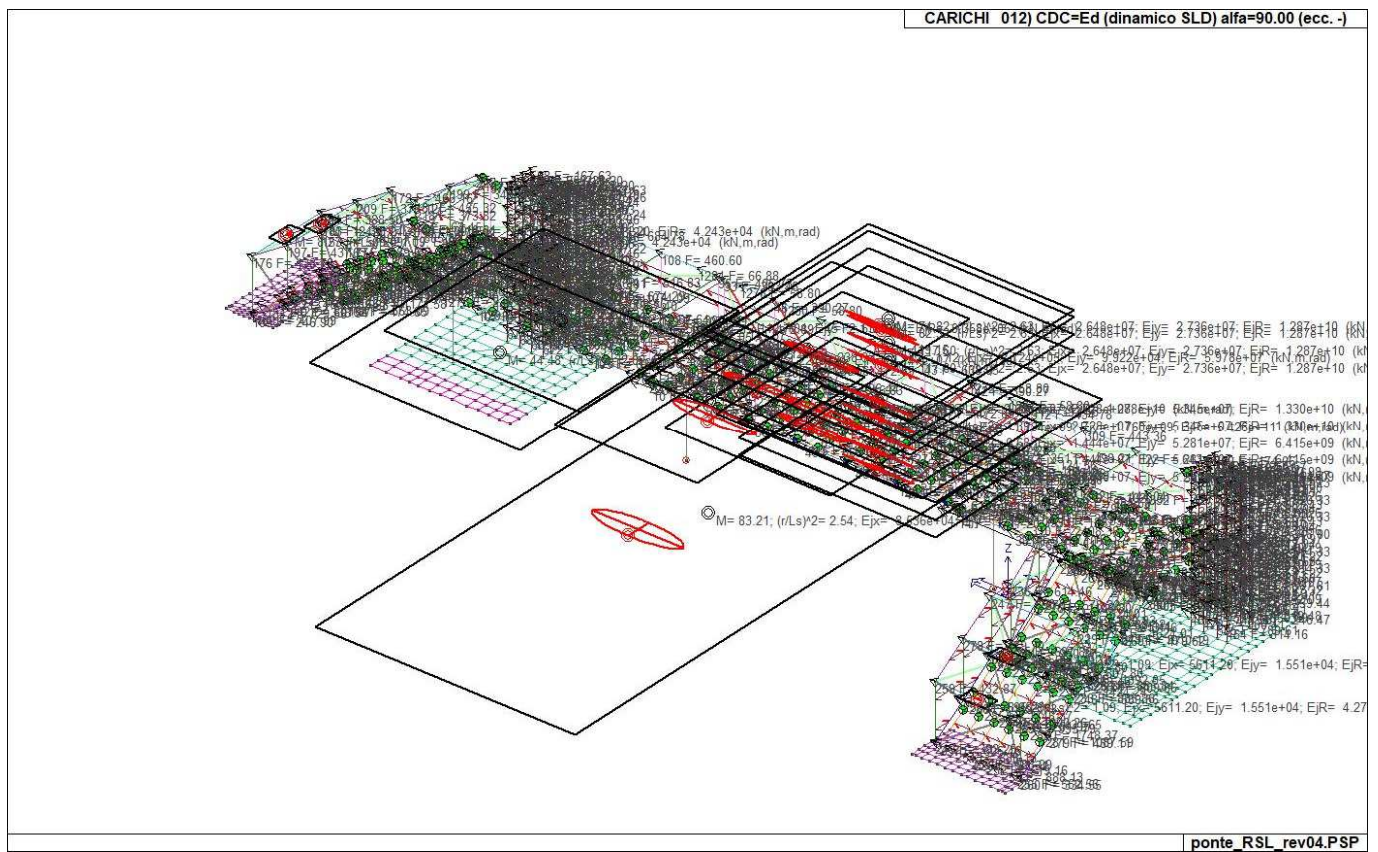
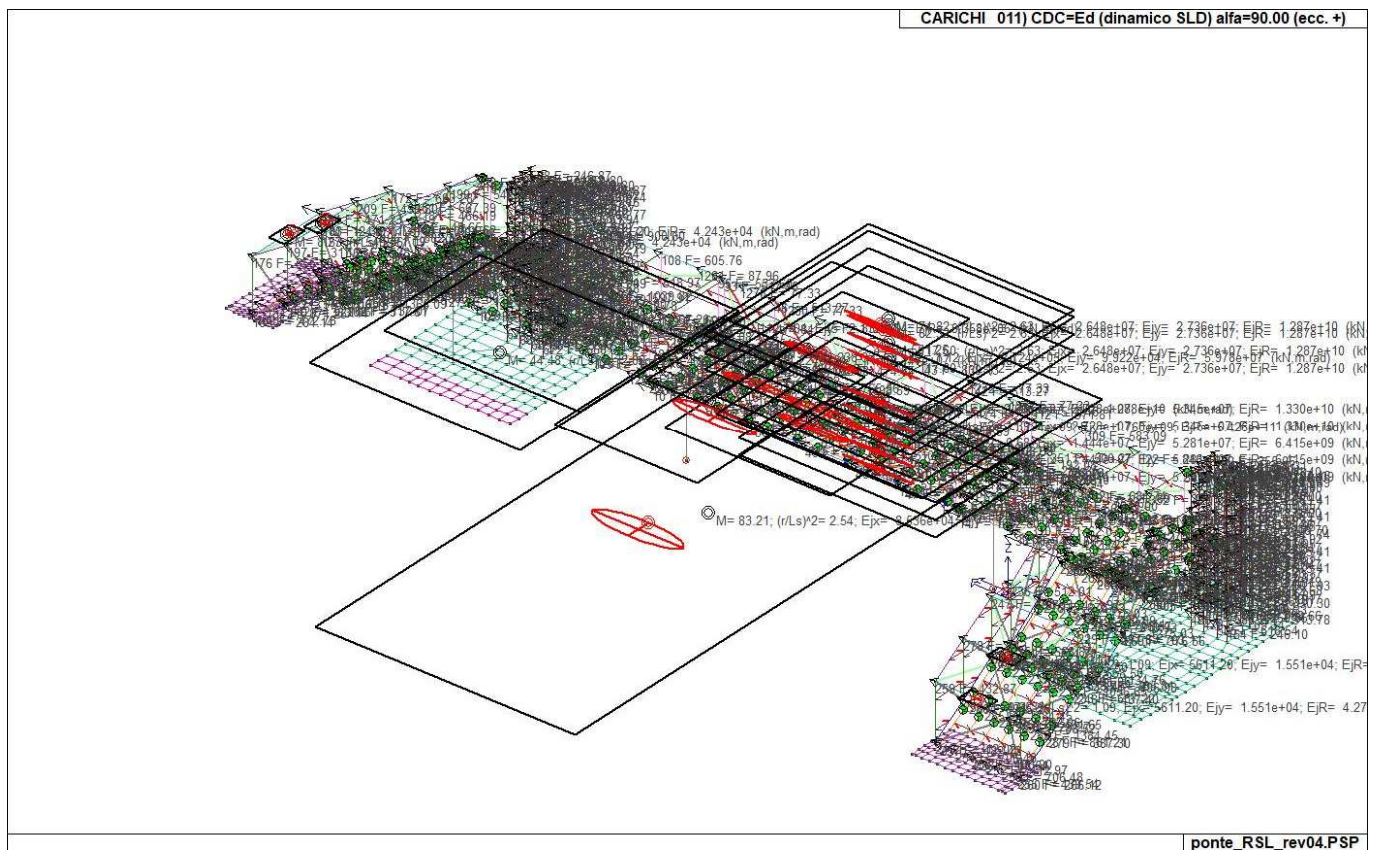


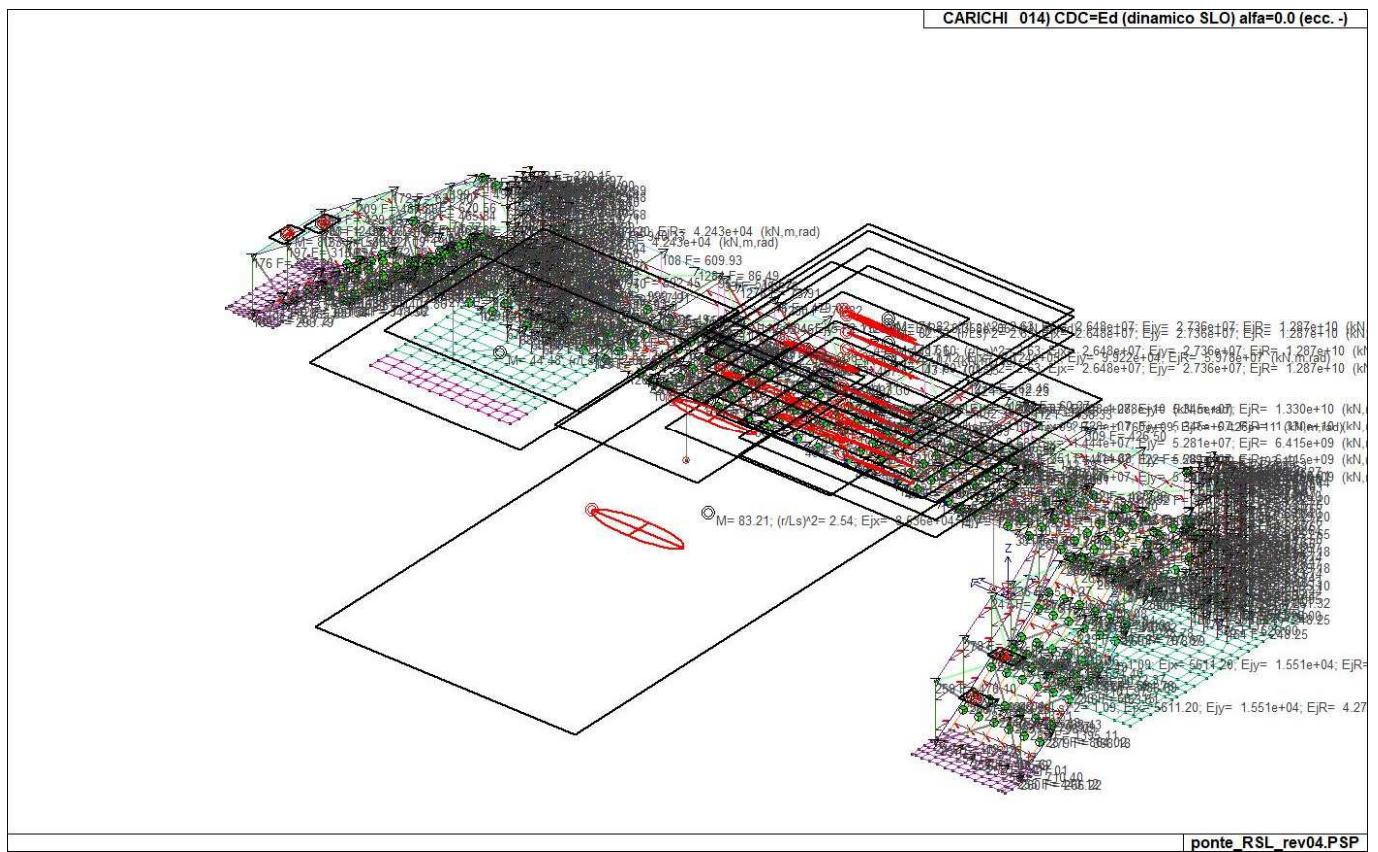
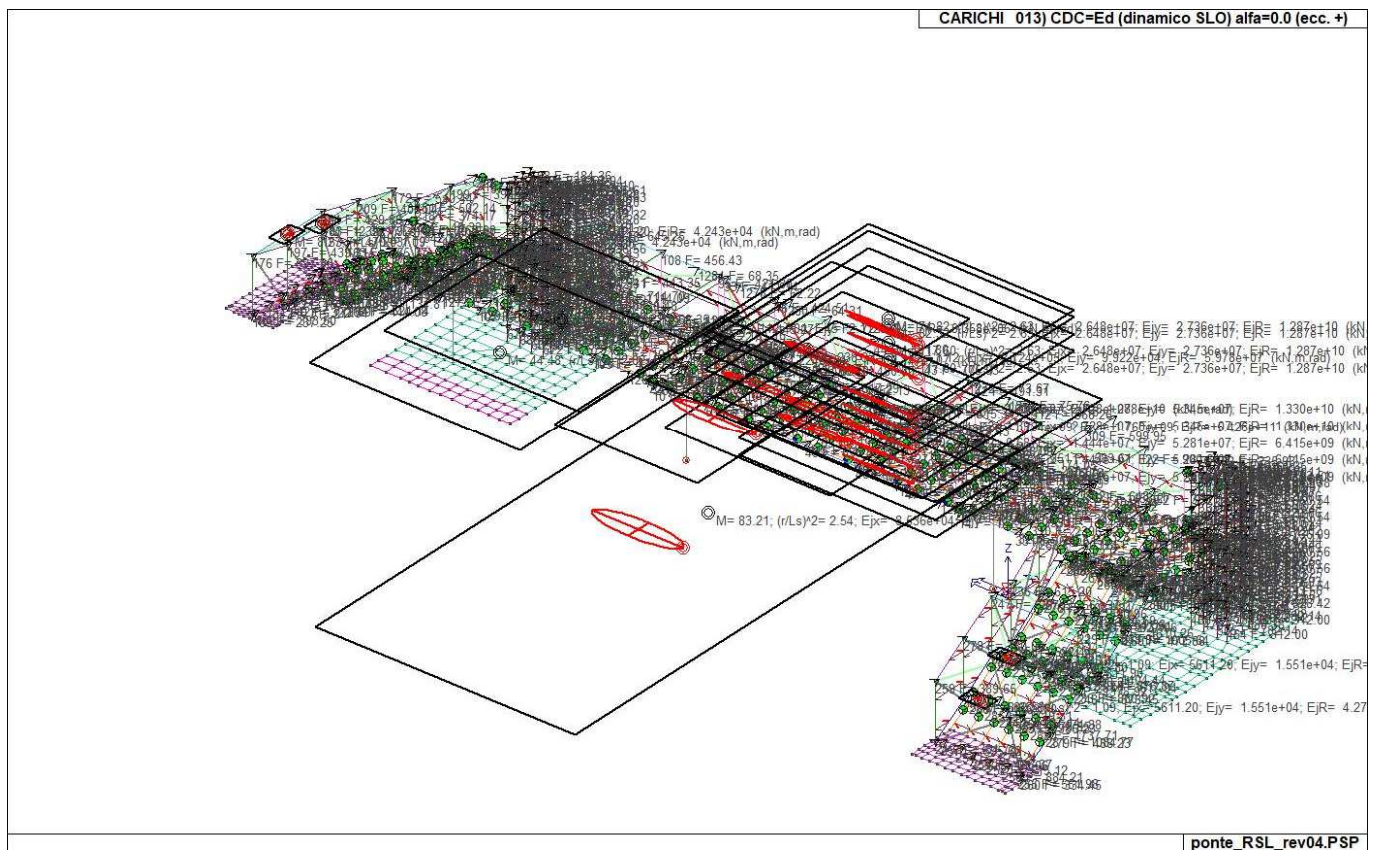


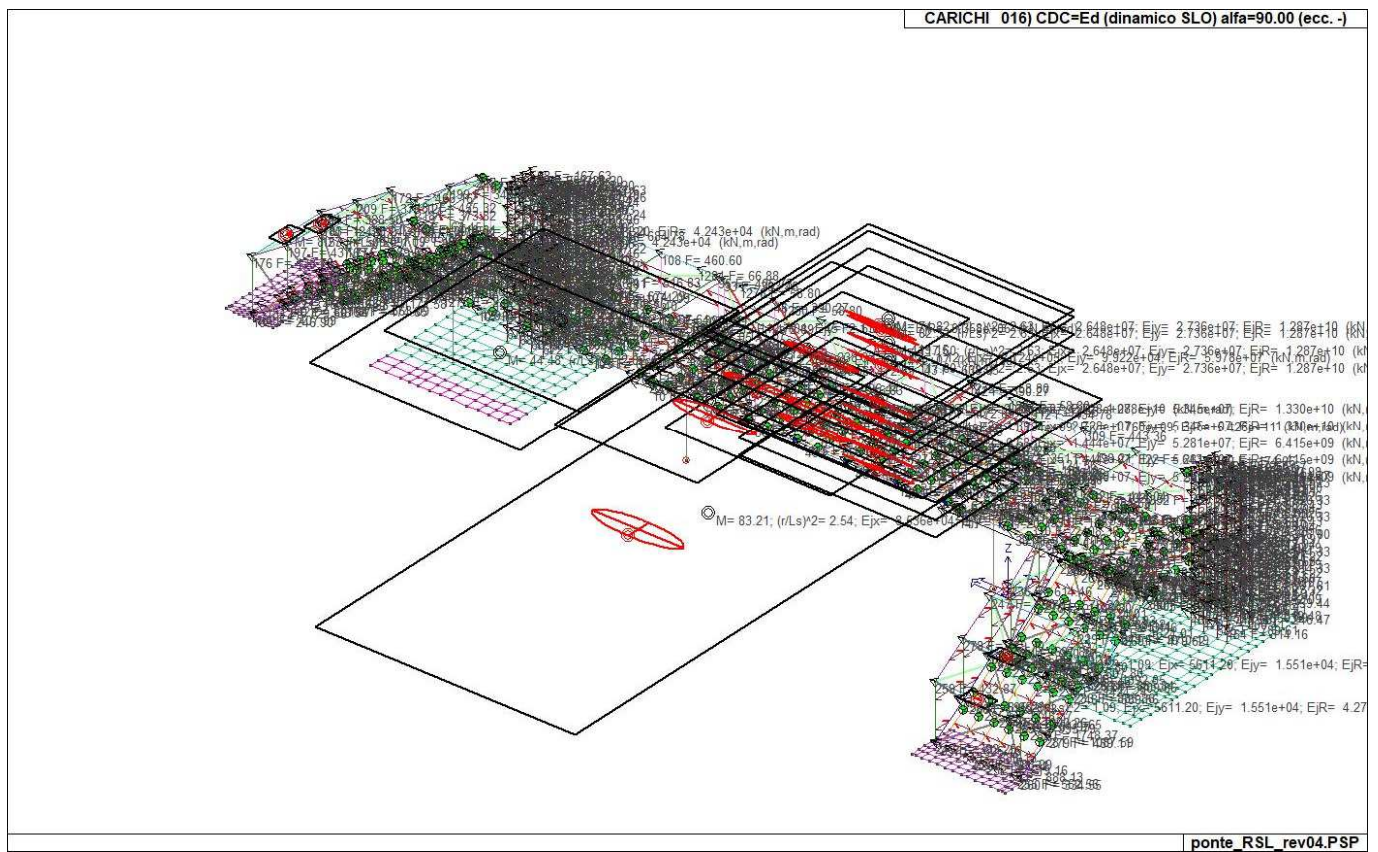
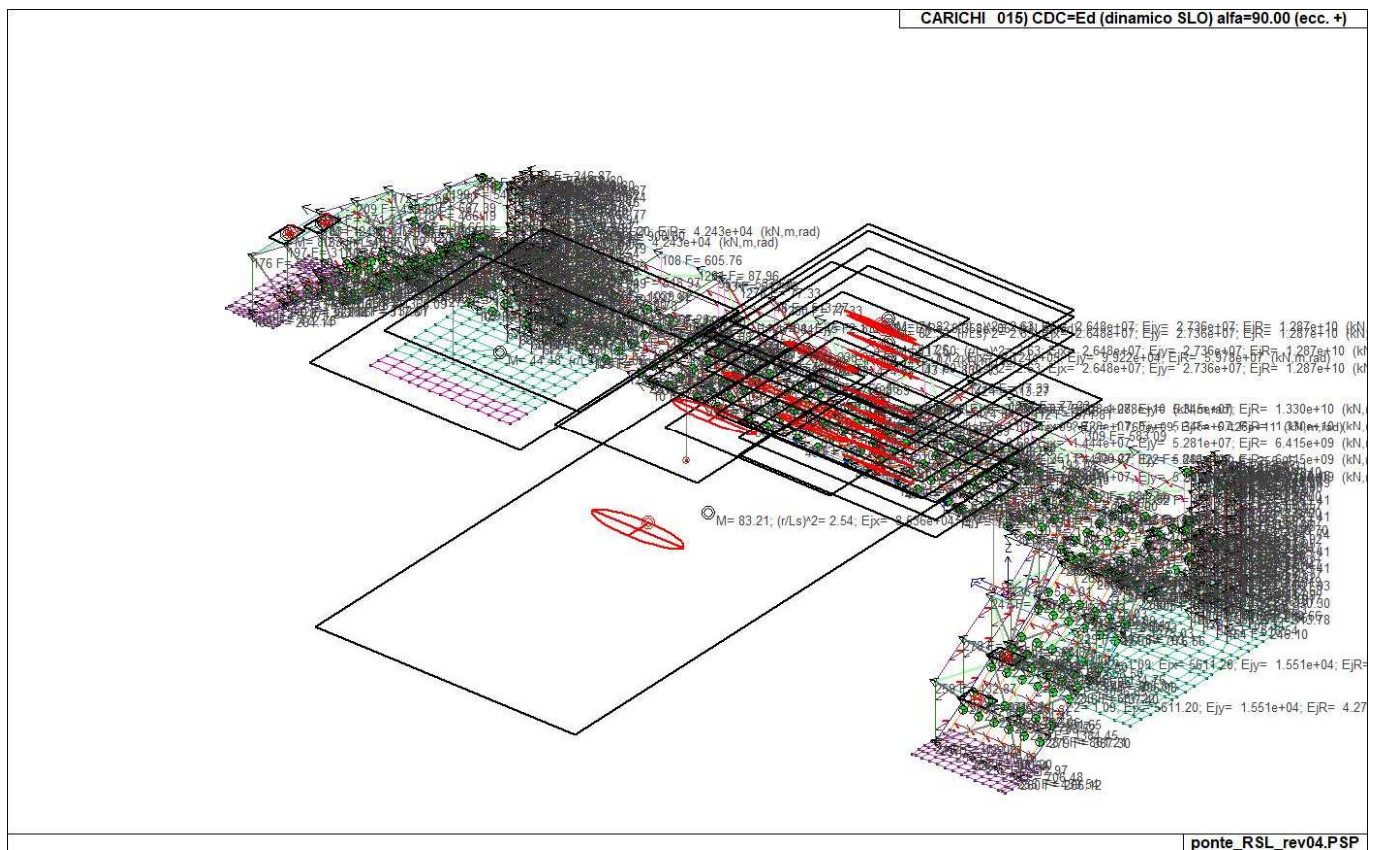
22_CDC_009_CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)

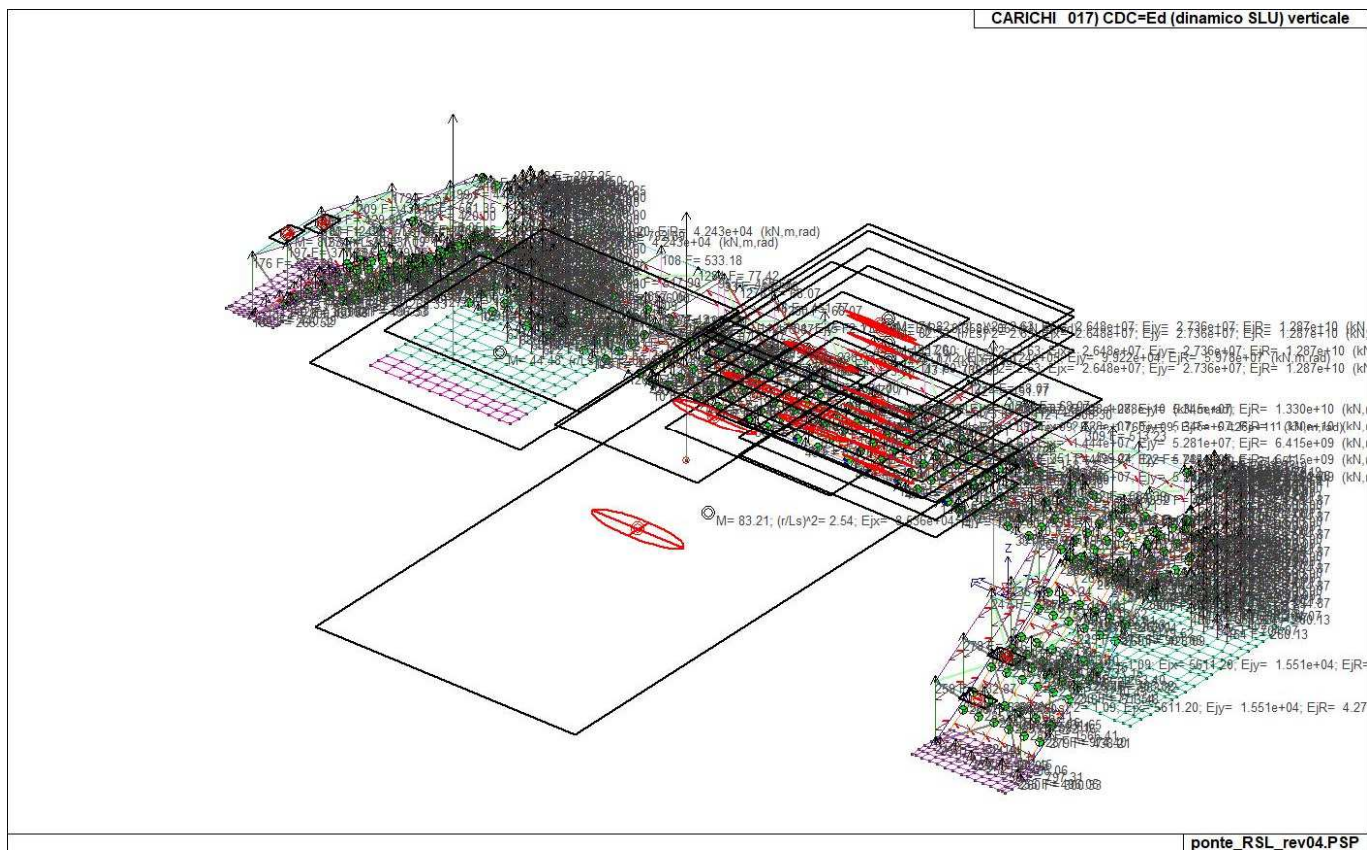


22_CDC_010_CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)

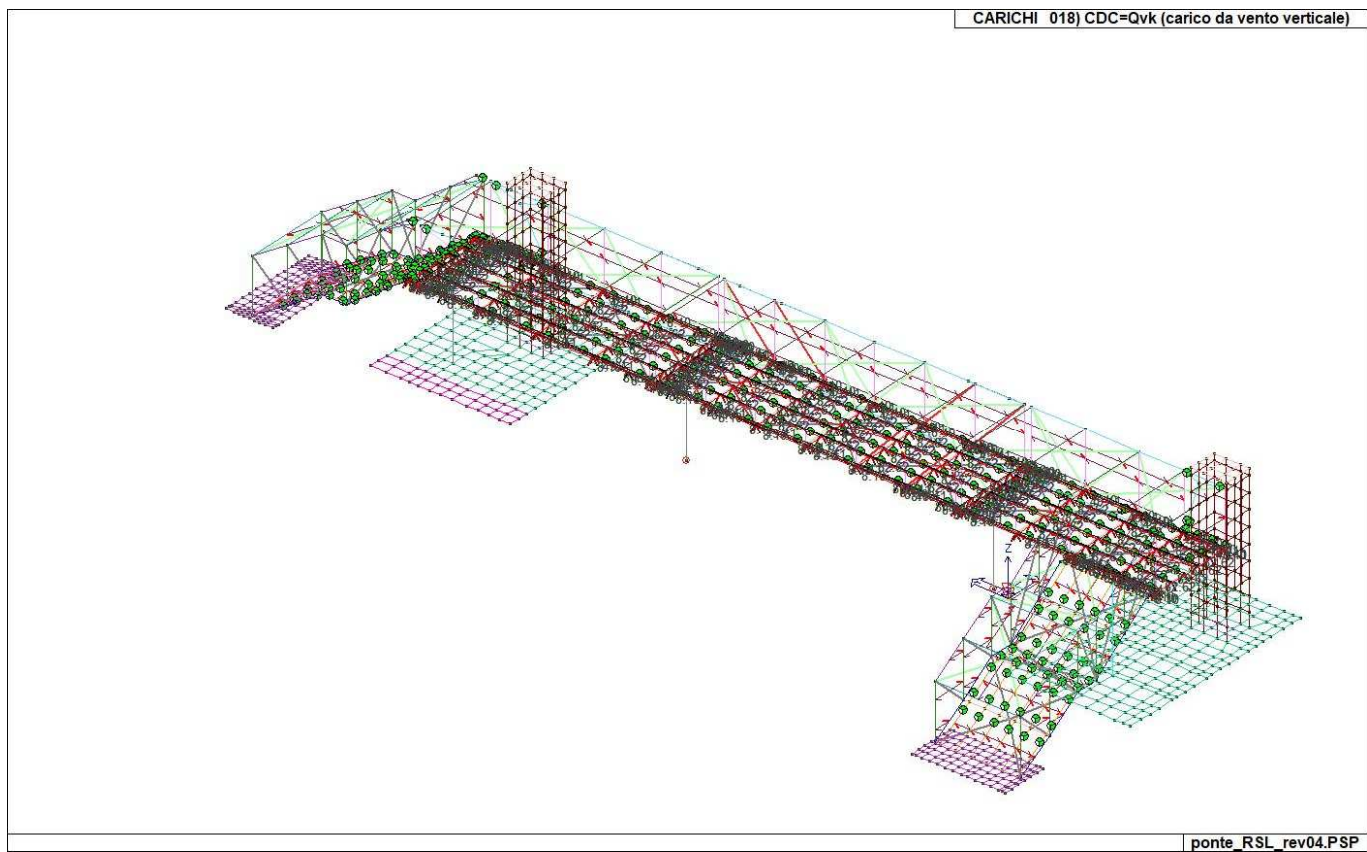






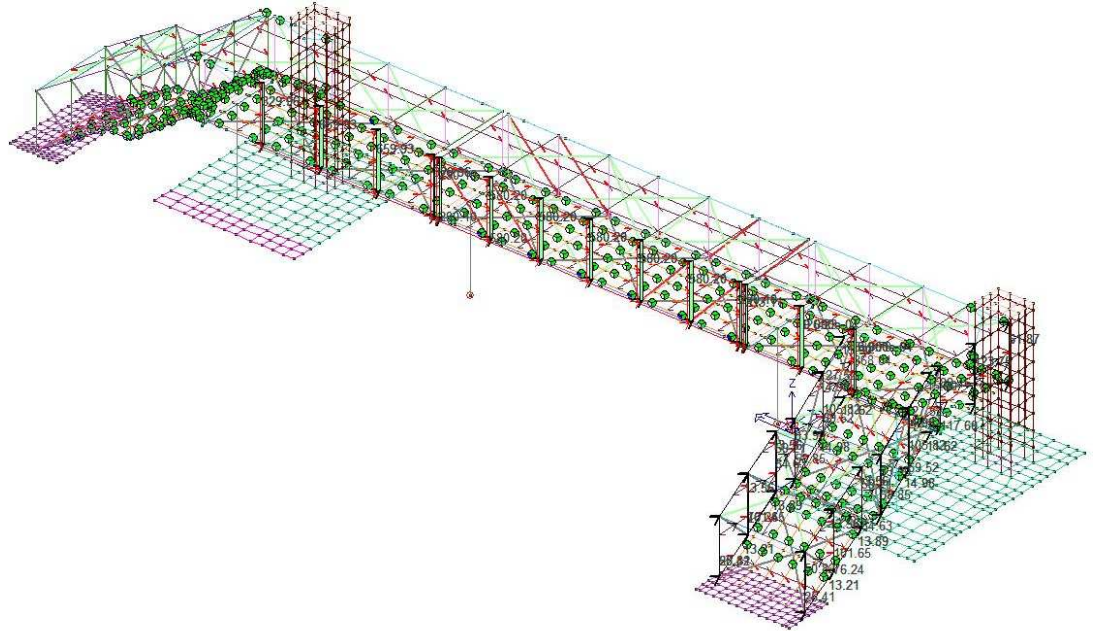


22_CDC_017_CDC=Ed (dinamico SLU) verticale



22_CDC_018_CDC=Qvk (carico da vento verticale)

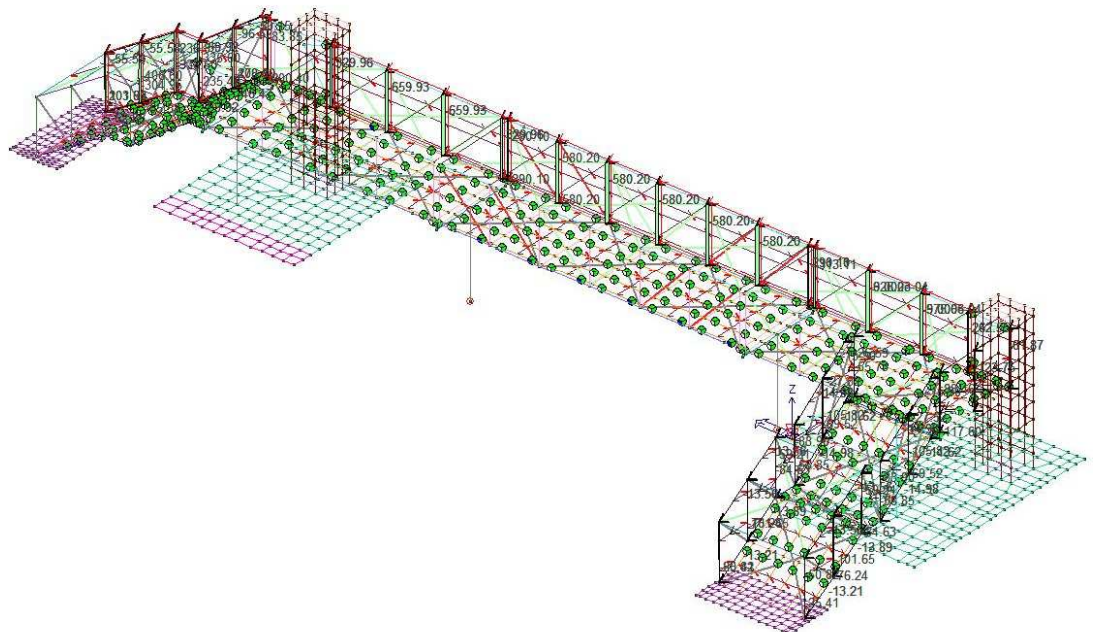
CARICHI 019) CDC=Qvk (carico da vento +X)



ponete_RSL_rev04.PSP

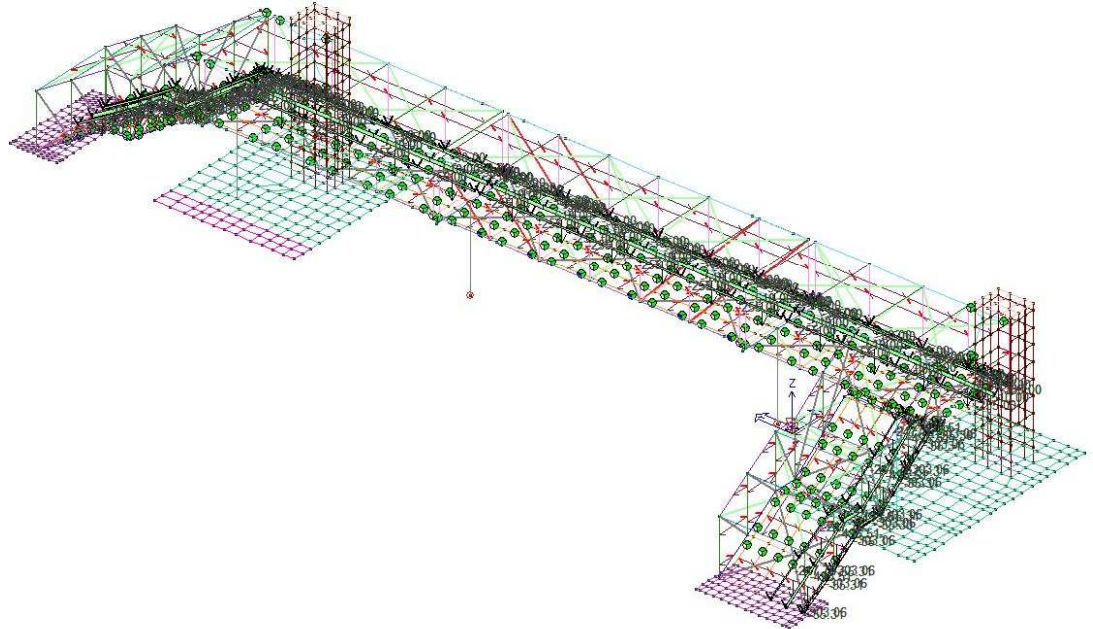
22_CDC_019_CDC=Qvk (carico da vento +X)

CARICHI 020) CDC=Qvk (carico da vento -X)

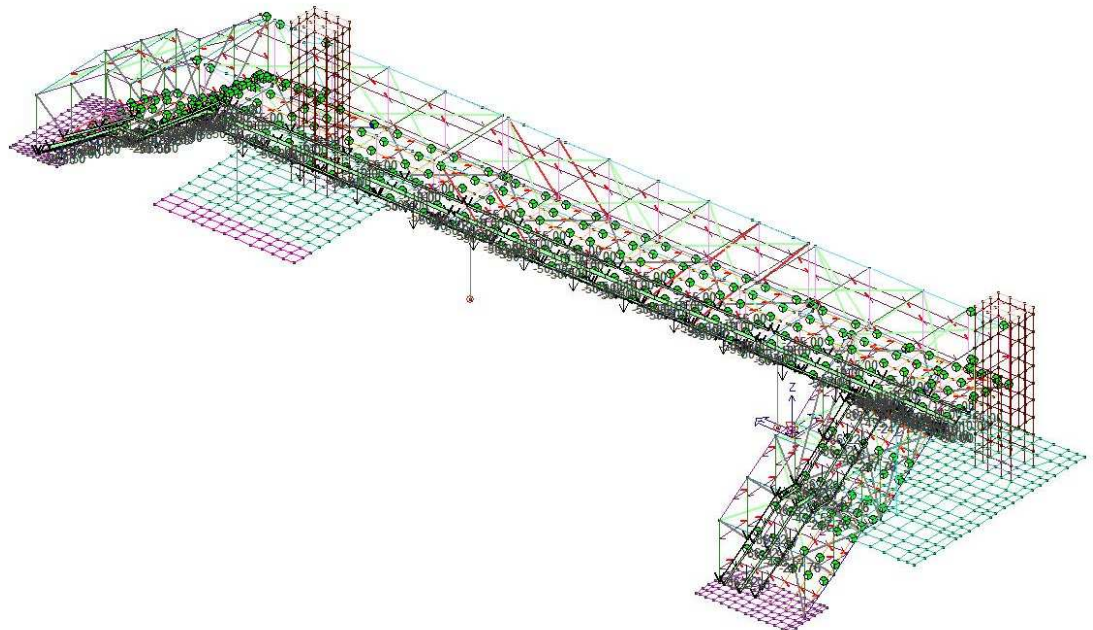


ponete_RSL_rev04.PSP

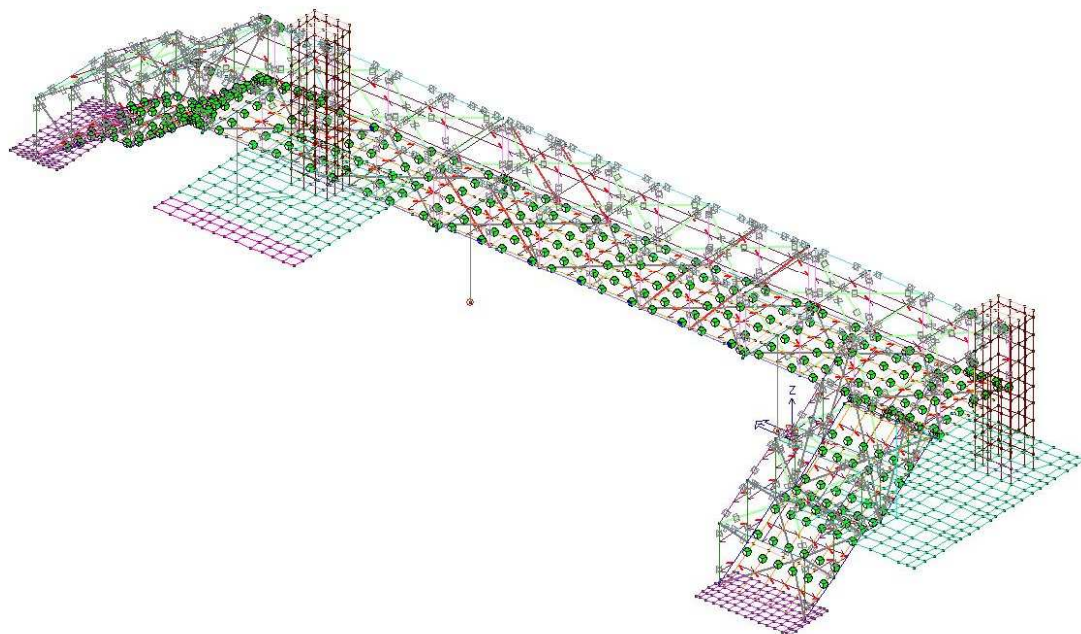
22_CDC_020_CDC=Qvk (carico da vento -X)



22_CDC_021_CDC=Qk (variabile eccentrico 1)

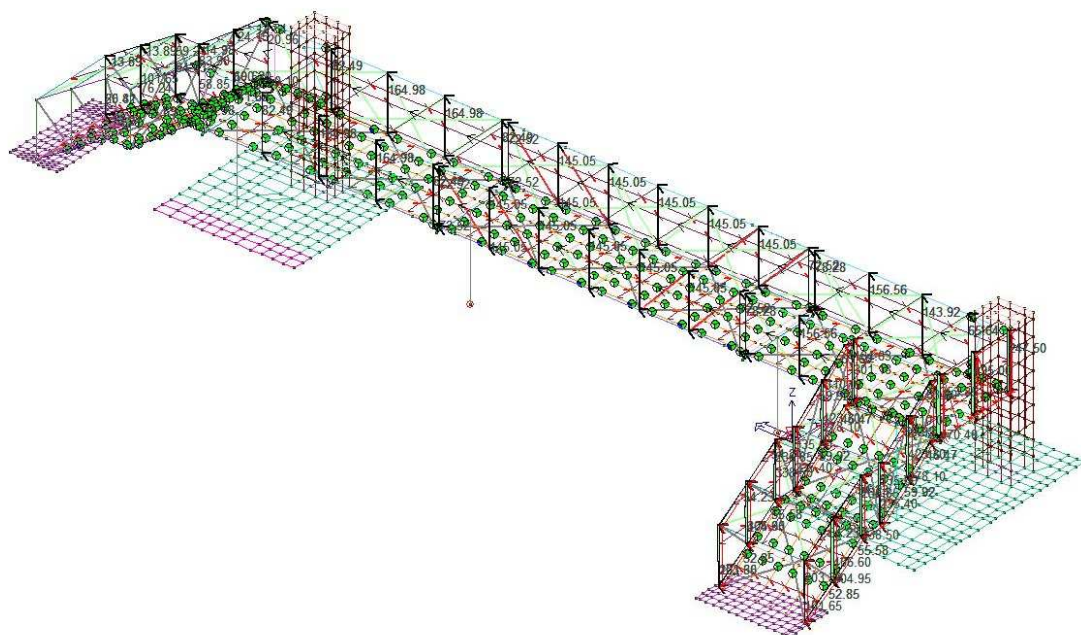


22_CDC_022_CDC=Qk (variabile eccentrico 2)



ponete_RSL_rev04.PSP

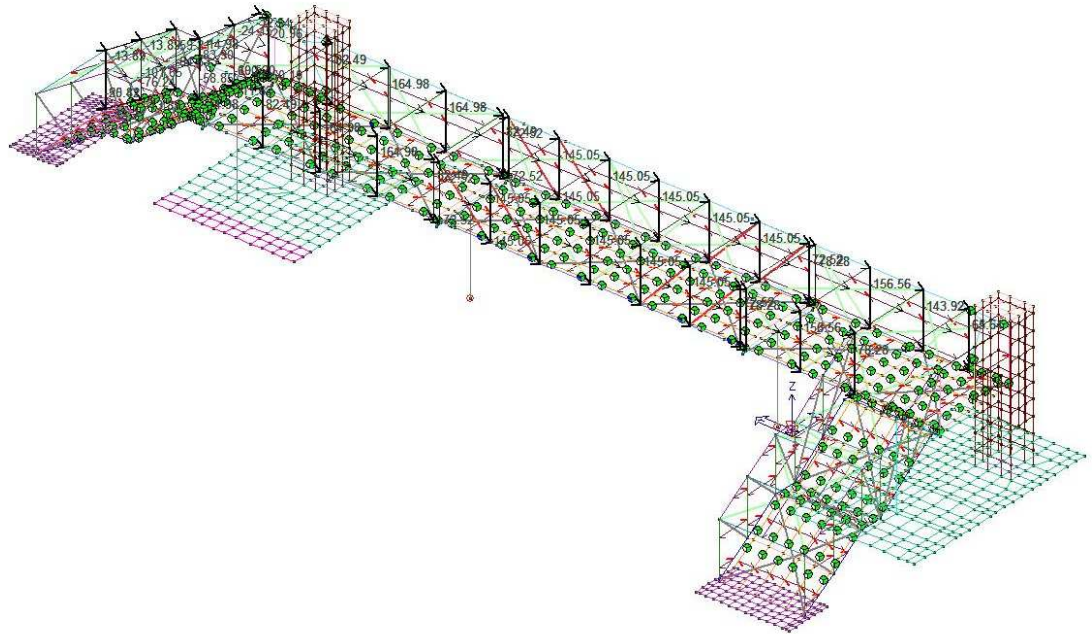
22_CDC_023_CDC=Qk (azione termica)



ponete_RSL_rev04.PSP

22_CDC_024_CDC=Qvk (carico da vento +Y)

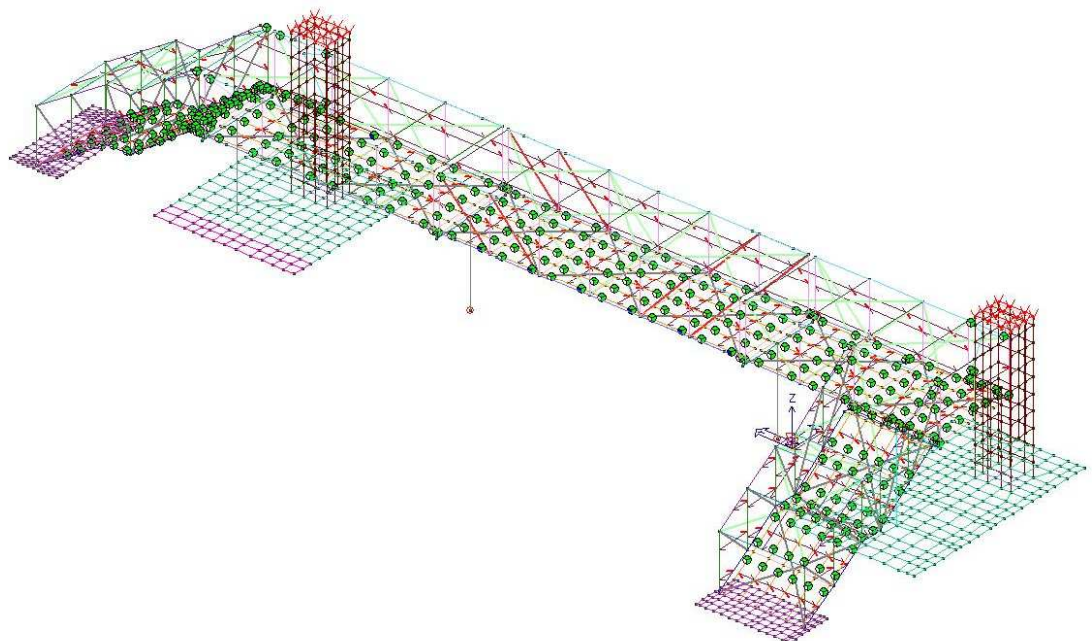
CARICHI 025) CDC=Qvk (carico da vento -Y)



ponete_RSL_rev04.PSP

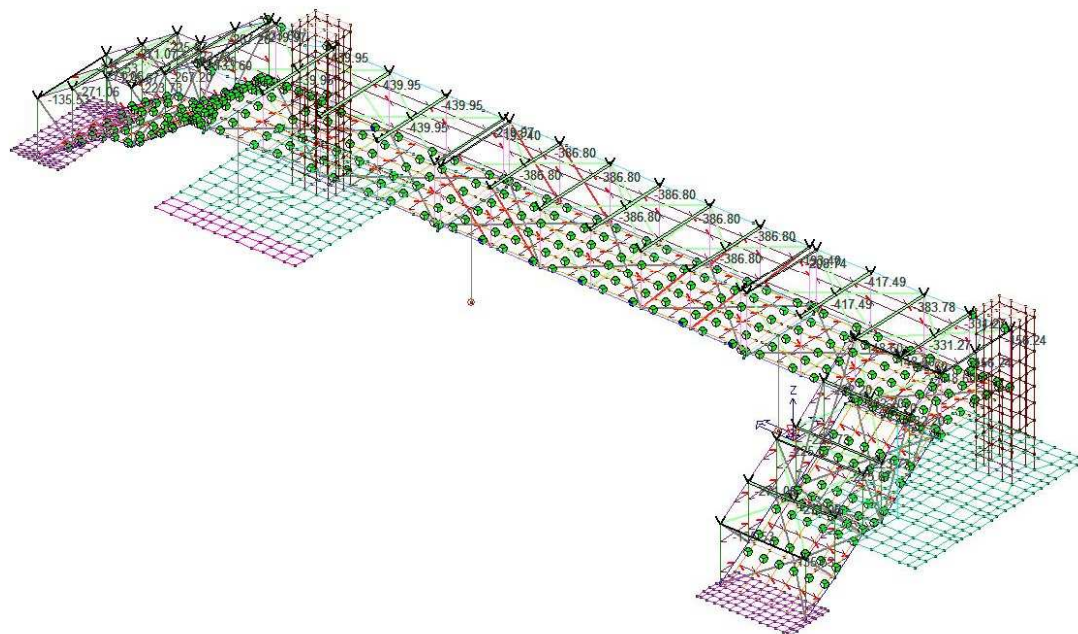
22_CDC_025_CDC=Qvk (carico da vento -Y)

CARICHI 026) CDC=Qk (variabile neve)



ponete_RSL_rev04.PSP

22_CDC_026_CDC=Qk (variabile neve)



DEFINIZIONE DELLE COMBINAZIONI

LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO

Il programma combina i diversi tipi di casi di carico (CDC) secondo le regole previste dalla normativa vigente. Le combinazioni previste sono destinate al controllo di sicurezza della struttura ed alla verifica degli spostamenti e delle sollecitazioni.

La prima tabella delle combinazioni riportata di seguito comprende le seguenti informazioni: Numero, Tipo, Sigla identificativa. Una seconda tabella riporta il peso nella combinazione assunto per ogni caso di carico.

Ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni:

Combinazione fondamentale SLU

$$\gamma G1 \cdot G1 + \gamma G2 \cdot G2 + \gamma P \cdot P + \gamma Q1 \cdot Qk1 + \gamma Q2 \cdot \psi 02 \cdot Qk2 + \gamma Q3 \cdot \psi 03 \cdot Qk3 + \dots$$

Combinazione caratteristica (rara) SLE

$$G1 + G2 + P + Qk1 + \psi 02 \cdot Qk2 + \psi 03 \cdot Qk3 + \dots$$

Combinazione frequente SLE

$$G1 + G2 + P + \psi 11 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \psi 23 \cdot Qk3 + \dots$$

Combinazione quasi permanente SLE

$$G1 + G2 + P + \psi 21 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \psi 23 \cdot Qk3 + \dots$$

Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E

$$E + G1 + G2 + P + \psi 21 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \dots$$

Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite connessi alle azioni eccezionali

$$G1 + G2 + Ad + P + \psi 21 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \dots$$

Dove:

NTC 2018 Tabella 2.5.I

Destinazione d'uso/azione	$\psi 0$	$\psi 1$	$\psi 2$
Categoria A residenziali	0,70	0,50	0,30
Categoria B uffici	0,70	0,50	0,30
Categoria C ambienti suscettibili di affollamento	0,70	0,70	0,60
Categoria D ambienti ad uso commerciale	0,70	0,70	0,60
Categoria E biblioteche, archivi, magazzini,...	1,00	0,90	0,80
Categoria F Rimesse e parcheggi (autoveicoli $\leq 30\text{kN}$)	0,70	0,70	0,60
Categoria G Rimesse e parcheggi (autoveicoli $> 30\text{kN}$)	0,70	0,50	0,30
Categoria H Coperture	0,00	0,00	0,00
Vento	0,60	0,20	0,00
Neve a quota $\leq 1000\text{ m}$	0,50	0,20	0,00
Neve a quota $> 1000\text{ m}$	0,70	0,50	0,20
Variazioni Termiche	0,60	0,50	0,00

Nelle verifiche possono essere adottati in alternativa due diversi approcci progettuali:

- per l'approccio 1 si considerano due diverse combinazioni di gruppi di coefficienti di sicurezza parziali per le azioni, per i materiali e per la resistenza globale (combinazione 1 con coefficienti A1 e combinazione 2 con coefficienti A2),
- per l'approccio 2 si definisce un'unica combinazione per le azioni, per la resistenza dei materiali e per la resistenza globale (con coefficienti A1).

NTC 2018 Tabella 2.6.I

		Coefficiente γf	EQU	A1	A2
Carichi permanenti	Favorevoli	$\gamma G1$	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali (Non compiutamente definiti)	Favorevoli	$\gamma G2$	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

<i>Carichi variabili</i>	<i>Favorevoli Sfavorevoli</i>	<i>γ_{Qi}</i>	<i>0,0 1,5</i>	<i>0,0 1,5</i>	<i>0,0 1,3</i>
--------------------------	-----------------------------------	---------------------------------	--------------------	--------------------	--------------------

Cmb	Tipo	Sigla Id
1	SLU	Comb. SLU A1 1
2	SLU	Comb. SLU A1 2
3	SLU	Comb. SLU A1 3
4	SLU	Comb. SLU A1 4
5	SLU	Comb. SLU A1 5
6	SLU	Comb. SLU A1 6
7	SLU	Comb. SLU A1 7
8	SLU	Comb. SLU A1 8
9	SLU	Comb. SLU A1 9
10	SLU	Comb. SLU A1 10
11	SLU	Comb. SLU A1 11
12	SLU	Comb. SLU A1 12
13	SLU	Comb. SLU A1 13
14	SLU	Comb. SLU A1 14
15	SLU	Comb. SLU A1 15
16	SLU	Comb. SLU A1 16
17	SLU	Comb. SLU A1 17
18	SLU	Comb. SLU A1 18
19	SLU	Comb. SLU A1 19
20	SLU	Comb. SLU A1 20
21	SLU	Comb. SLU A1 21
22	SLU	Comb. SLU A1 22
23	SLU	Comb. SLU A1 23
24	SLU	Comb. SLU A1 24
25	SLU	Comb. SLU A1 25
26	SLU	Comb. SLU A1 26
27	SLU	Comb. SLU A1 27
28	SLU	Comb. SLU A1 28
29	SLU	Comb. SLU A1 29
30	SLU	Comb. SLU A1 30
31	SLU	Comb. SLU A1 31
32	SLU	Comb. SLU A1 32
33	SLU	Comb. SLU A1 33
34	SLU	Comb. SLU A1 34
35	SLU	Comb. SLU A1 35
36	SLU	Comb. SLU A1 36
37	SLU	Comb. SLU A1 37
38	SLU	Comb. SLU A1 38
39	SLU	Comb. SLU A1 39
40	SLU	Comb. SLU A1 40
41	SLU	Comb. SLU A1 41
42	SLU	Comb. SLU A1 42
43	SLU	Comb. SLU A1 43
44	SLU	Comb. SLU A1 44
45	SLU	Comb. SLU A1 45
46	SLU	Comb. SLU A1 46
47	SLU	Comb. SLU A1 47
48	SLU	Comb. SLU A1 48
49	SLU	Comb. SLU A1 49
50	SLU	Comb. SLU A1 50
51	SLU	Comb. SLU A1 51
52	SLU	Comb. SLU A1 52
53	SLU	Comb. SLU A1 53
54	SLU	Comb. SLU A1 54
55	SLU	Comb. SLU A1 55
56	SLU	Comb. SLU A1 56
57	SLU	Comb. SLU A1 57
58	SLU	Comb. SLU A1 58
59	SLU	Comb. SLU A1 59
60	SLU	Comb. SLU A1 60
61	SLU	Comb. SLU A1 61
62	SLU	Comb. SLU A1 62
63	SLU	Comb. SLU A1 63
64	SLU	Comb. SLU A1 64
65	SLU	Comb. SLU A1 65
66	SLU	Comb. SLU A1 66

Cmb	Tipo	Sigla Id
67	SLU	Comb. SLU A1 67
68	SLU	Comb. SLU A1 68
69	SLU	Comb. SLU A1 69
70	SLU	Comb. SLU A1 70
71	SLU	Comb. SLU A1 71
72	SLU	Comb. SLU A1 72
73	SLU	Comb. SLU A1 73
74	SLU	Comb. SLU A1 74
75	SLU	Comb. SLU A1 75
76	SLU	Comb. SLU A1 76
77	SLU	Comb. SLU A1 77
78	SLU	Comb. SLU A1 78
79	SLU	Comb. SLU A1 79
80	SLU	Comb. SLU A1 80
81	SLU	Comb. SLU A1 81
82	SLU	Comb. SLU A1 82
83	SLU	Comb. SLU A1 83
84	SLU	Comb. SLU A1 84
85	SLU	Comb. SLU A1 85
86	SLU	Comb. SLU A1 86
87	SLU	Comb. SLU A1 87
88	SLU	Comb. SLU A1 88
89	SLU	Comb. SLU A1 89
90	SLU	Comb. SLU A1 90
91	SLU	Comb. SLU A1 91
92	SLU	Comb. SLU A1 92
93	SLU	Comb. SLU A1 93
94	SLU	Comb. SLU A1 94
95	SLU	Comb. SLU A1 95
96	SLU	Comb. SLU A1 96
97	SLU	Comb. SLU A1 97
98	SLU	Comb. SLU A1 98
99	SLU	Comb. SLU A1 99
100	SLU	Comb. SLU A1 100
101	SLU	Comb. SLU A1 101
102	SLU	Comb. SLU A1 102
103	SLU	Comb. SLU A1 103
104	SLU	Comb. SLU A1 104
105	SLU	Comb. SLU A1 105
106	SLU	Comb. SLU A1 106
107	SLU	Comb. SLU A1 107
108	SLU	Comb. SLU A1 108
109	SLU	Comb. SLU A1 109
110	SLU	Comb. SLU A1 110
111	SLU	Comb. SLU A1 111
112	SLU	Comb. SLU A1 112
113	SLU	Comb. SLU A1 113
114	SLU	Comb. SLU A1 114
115	SLU	Comb. SLU A1 115
116	SLU	Comb. SLU A1 116
117	SLU	Comb. SLU A1 117
118	SLU	Comb. SLU A1 118
119	SLU	Comb. SLU A1 119
120	SLU	Comb. SLU A1 120
121	SLU	Comb. SLU A1 121
122	SLU	Comb. SLU A1 122
123	SLU	Comb. SLU A1 123
124	SLU	Comb. SLU A1 124
125	SLU	Comb. SLU A1 125
126	SLU	Comb. SLU A1 126
127	SLU	Comb. SLU A1 127
128	SLU	Comb. SLU A1 128
129	SLU	Comb. SLU A1 129
130	SLU	Comb. SLU A1 130
131	SLU	Comb. SLU A1 131
132	SLU	Comb. SLU A1 132

Cmb	Tipo	Sigla Id
133	SLU	Comb. SLU A1 133
134	SLU	Comb. SLU A1 134
135	SLU	Comb. SLU A1 135
136	SLU	Comb. SLU A1 136
137	SLU	Comb. SLU A1 137
138	SLU	Comb. SLU A1 138
139	SLU	Comb. SLU A1 139
140	SLU	Comb. SLU A1 140
141	SLU	Comb. SLU A1 141
142	SLU	Comb. SLU A1 142
143	SLU	Comb. SLU A1 143
144	SLU	Comb. SLU A1 144
145	SLU	Comb. SLU A1 145
146	SLU	Comb. SLU A1 146
147	SLU	Comb. SLU A1 147
148	SLU	Comb. SLU A1 148
149	SLU	Comb. SLU A1 149
150	SLU	Comb. SLU A1 150
151	SLU	Comb. SLU A1 151
152	SLU	Comb. SLU A1 152
153	SLU	Comb. SLU A1 153
154	SLU	Comb. SLU A1 154
155	SLU	Comb. SLU A1 155
156	SLU	Comb. SLU A1 156
157	SLU	Comb. SLU A1 157
158	SLU	Comb. SLU A1 158
159	SLU	Comb. SLU A1 159
160	SLU	Comb. SLU A1 160
161	SLU	Comb. SLU A1 161
162	SLU	Comb. SLU A1 162
163	SLU	Comb. SLU A1 163
164	SLU	Comb. SLU A1 164
165	SLU	Comb. SLU A1 165
166	SLU	Comb. SLU A1 166
167	SLU	Comb. SLU A1 167
168	SLU	Comb. SLU A1 168
169	SLU	Comb. SLU A1 169
170	SLU	Comb. SLU A1 170
171	SLU	Comb. SLU A1 171
172	SLU	Comb. SLU A1 172
173	SLU	Comb. SLU A1 173
174	SLU	Comb. SLU A1 174
175	SLU	Comb. SLU A1 175
176	SLU	Comb. SLU A1 176
177	SLU	Comb. SLU A1 177
178	SLU	Comb. SLU A1 178
179	SLU	Comb. SLU A1 179
180	SLU	Comb. SLU A1 180
181	SLU	Comb. SLU A1 181
182	SLU	Comb. SLU A1 182
183	SLU	Comb. SLU A1 183
184	SLU	Comb. SLU A1 184
185	SLU	Comb. SLU A1 185
186	SLU	Comb. SLU A1 186
187	SLU	Comb. SLU A1 187
188	SLU	Comb. SLU A1 188
189	SLU	Comb. SLU A1 189
190	SLU	Comb. SLU A1 190
191	SLU	Comb. SLU A1 191
192	SLU	Comb. SLU A1 192
193	SLU	Comb. SLU A1 193
194	SLU	Comb. SLU A1 194
195	SLU	Comb. SLU A1 195
196	SLU	Comb. SLU A1 196
197	SLU	Comb. SLU A1 197
198	SLU	Comb. SLU A1 198
199	SLU	Comb. SLU A1 199
200	SLU	Comb. SLU A1 200
201	SLU	Comb. SLU A1 201
202	SLU	Comb. SLU A1 202
203	SLU	Comb. SLU A1 203
204	SLU	Comb. SLU A1 204

Cmb	Tipo	Sigla Id
205	SLU	Comb. SLU A1 205
206	SLU	Comb. SLU A1 206
207	SLU	Comb. SLU A1 207
208	SLU	Comb. SLU A1 208
209	SLU	Comb. SLU A1 209
210	SLU	Comb. SLU A1 210
211	SLU	Comb. SLU A1 211
212	SLU	Comb. SLU A1 212
213	SLU	Comb. SLU A1 213
214	SLU	Comb. SLU A1 214
215	SLU	Comb. SLU A1 215
216	SLU	Comb. SLU A1 216
217	SLU	Comb. SLU A1 217
218	SLU	Comb. SLU A1 218
219	SLU	Comb. SLU A1 219
220	SLU	Comb. SLU A1 220
221	SLU	Comb. SLU A1 221
222	SLU	Comb. SLU A1 222
223	SLU	Comb. SLU A1 223
224	SLU	Comb. SLU A1 224
225	SLU	Comb. SLU A1 225
226	SLU	Comb. SLU A1 226
227	SLU	Comb. SLU A1 227
228	SLU	Comb. SLU A1 228
229	SLU	Comb. SLU A1 229
230	SLU	Comb. SLU A1 230
231	SLU	Comb. SLU A1 231
232	SLU	Comb. SLU A1 232
233	SLU	Comb. SLU A1 233
234	SLU	Comb. SLU A1 234
235	SLU	Comb. SLU A1 235
236	SLU	Comb. SLU A1 236
237	SLU	Comb. SLU A1 237
238	SLU	Comb. SLU A1 238
239	SLU	Comb. SLU A1 239
240	SLU	Comb. SLU A1 240
241	SLU	Comb. SLU A1 241
242	SLU	Comb. SLU A1 242
243	SLU	Comb. SLU A1 243
244	SLU	Comb. SLU A1 244
245	SLU	Comb. SLU A1 245
246	SLU	Comb. SLU A1 246
247	SLU	Comb. SLU A1 247
248	SLU	Comb. SLU A1 248
249	SLU	Comb. SLU A1 249
250	SLU	Comb. SLU A1 250
251	SLU	Comb. SLU A1 251
252	SLU	Comb. SLU A1 252
253	SLU	Comb. SLU A1 253
254	SLU	Comb. SLU A1 254
255	SLU	Comb. SLU A1 255
256	SLU	Comb. SLU A1 256
257	SLU	Comb. SLU A1 257
258	SLU	Comb. SLU A1 258
259	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 259
260	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 260
261	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 261
262	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 262
263	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 263
264	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 264
265	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 265
266	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 266
267	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 267
268	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 268
269	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 269
270	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 270
271	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 271
272	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 272
273	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 273
274	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 274
275	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 275
276	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 276

Cmb	Tipo	Sigla Id
277	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 277
278	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 278
279	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 279
280	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 280
281	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 281
282	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 282
283	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 283
284	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 284
285	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 285
286	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 286
287	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 287
288	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 288
289	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 289
290	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 290
291	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 291
292	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 292
293	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 293
294	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 294
295	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 295
296	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 296
297	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 297
298	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 298
299	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 299
300	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 300
301	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 301
302	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 302
303	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 303
304	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 304
305	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 305
306	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 306
307	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 307
308	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 308
309	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 309
310	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 310
311	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 311
312	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 312
313	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 313
314	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 314
315	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 315
316	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 316
317	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 317
318	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 318
319	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 319
320	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 320
321	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 321
322	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 322
323	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 323
324	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 324
325	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 325
326	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 326
327	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 327
328	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 328
329	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 329
330	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 330
331	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 331
332	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 332
333	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 333
334	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 334
335	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 335
336	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 336
337	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 337
338	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 338
339	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 339
340	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 340
341	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 341
342	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 342
343	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 343
344	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 344
345	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 345
346	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 346
347	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 347
348	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 348

Cmb	Tipo	Sigla Id
349	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 349
350	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 350
351	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 351
352	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 352
353	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 353
354	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 354
355	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 355
356	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 356
357	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 357
358	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 358
359	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 359
360	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 360
361	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 361
362	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 362
363	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 363
364	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 364
365	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 365
366	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 366
367	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 367
368	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 368
369	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 369
370	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 370
371	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 371
372	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 372
373	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 373
374	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 374
375	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 375
376	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 376
377	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 377
378	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 378
379	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 379
380	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 380
381	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 381
382	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 382
383	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 383
384	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 384
385	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 385
386	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 386
387	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 387
388	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 388
389	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 389
390	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 390
391	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 391
392	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 392
393	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 393
394	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 394
395	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 395
396	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 396
397	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 397
398	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 398
399	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 399
400	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 400
401	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 401
402	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 402
403	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 403
404	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 404
405	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 405
406	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 406
407	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 407
408	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 408
409	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 409
410	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 410
411	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 411
412	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 412
413	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 413
414	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 414
415	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 415
416	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 416
417	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 417
418	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 418
419	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 419
420	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 420

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
1	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
2	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
3	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
4	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
5	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
6	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
7	1.35	1.35	1.50	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
8	1.00	1.00	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
9	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
10	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
11	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
12	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
13	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
14	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
15	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
16	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
36	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
37	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
38	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
39	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
40	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
41	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
42	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
43	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
44	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
45	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
46	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
47	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
48	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
49	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
50	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
51	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
52	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
53	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
54	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
55	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
56	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
57	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
58	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
59	1.35	1.35	1.50	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
60	1.00	1.00	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
61	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
62	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
63	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
64	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
65	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
66	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
67	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
68	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
69	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
70	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
71	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

[illegible]

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
107	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
108	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
109	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
110	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
111	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
112	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
113	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
114	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
115	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
116	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
117	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
118	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
119	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.50	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
120	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.50	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
121	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
122	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
123	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
124	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
125	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
126	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
127	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
128	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
129	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.50	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
130	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.50	0.0	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
131	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
132	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.13	0.0	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
133	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
134	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.13	0.0	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
135	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
136	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
137	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
138	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
139	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
140	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
141	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
142	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

[illegible]

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
178	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.50	0.90	0.0	0.0	0.75	0.30	
179	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
180	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	1.50	0.0	0.0	0.75	0.30	
181	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
182	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.0	1.13	0.90	0.0	0.0	1.50	1.50	
183	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
184	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
185	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.75	0.30	
186	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.75	0.30	
187	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.50	0.0	0.75	0.30	
188	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.50	0.0	0.75	0.30	
189	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	1.50	1.50	
190	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	1.50	1.50	
191	1.35	1.35	1.50	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
192	1.00	1.00	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
193	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
194	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
195	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.75	0.30	
196	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.75	0.30	
197	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.50	0.0	0.75	0.30	
198	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	1.50	0.0	0.75	0.30	
199	1.35	1.35	1.50	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	1.50	1.50	
200	1.00	1.00	0.0	1.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.90	0.90	0.0	1.50	1.50	
201	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
202	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
203	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
204	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.0	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
205	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	1.50	0.90	0.0	0.75	0.30	
206	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	1.50	0.90	0.0	0.75	0.30	
207	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	1.50	0.0	0.75	0.30	
208	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	1.50	0.0	0.75	0.30	
209	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.90	0.0	1.50	1.50	
210	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.0	0.90	0.90	0.0	1.50	1.50	
211	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
212	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.90	0.0	0.75	0.30	
213	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

[illegible]

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
249	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	0.90	0.75	0.30	
250	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	0.90	0.75	0.30	
251	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.90	0.75	0.30	
252	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.50	0.90	0.0	0.90	0.75	0.30	
253	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	1.50	0.0	0.90	0.75	0.30	
254	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	1.50	0.0	0.90	0.75	0.30	
255	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	1.50	0.75	0.30	
256	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	1.50	0.75	0.30	
257	1.35	1.35	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	0.90	1.50	1.50	
258	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.13	0.90	0.0	0.90	1.50	1.50	
259	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
260	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
261	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
262	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
263	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
264	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
265	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
266	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
267	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
268	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
269	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
270	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
271	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
272	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
273	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
274	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
275	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
276	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
277	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
278	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
279	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
280	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
281	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
282	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
283	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
284	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
285	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
286	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
287	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
288	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
289	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
290	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
291	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
292	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
293	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
294	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
295	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
296	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
297	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
298	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
299	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
300	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
301	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
302	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
303	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
304	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
305	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
306	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
307	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
308	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
309	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
310	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	1.00	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
311	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
312	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.75	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
313	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.75	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
314	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
315	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
316	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
317	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
318	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	1.00	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
319	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.75	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
320	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
321	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
322	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
323	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	1.00	0.0	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
324	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.75	0.0	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
325	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.75	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
326	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
327	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
328	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
329	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
330	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
331	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
332	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
333	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
334	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	1.00	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
335	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	1.00	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
336	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.75	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
337	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.75	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
338	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	-0.60	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
339	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
340	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
341	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
342	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	1.00	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
343	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.75	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
344	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
345	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
346	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
347	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	1.00	0.60	0.0	0.0	0.50	0.20	
348	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.75	1.00	0.0	0.0	0.50	0.20	
349	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.75	0.60	0.0	0.0	1.00	1.00	
350	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.60	0.0	0.50	0.20	
351	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.60	0.0	0.50	0.20	
352	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	1.00	0.0	0.50	0.20	
353	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.60	0.0	1.00	1.00	
354	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.60	0.0	0.50	0.20	
355	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.60	0.0	0.50	0.20	
356	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.60	0.0	0.50	0.20	
357	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	1.00	0.0	0.50	0.20	
358	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.60	0.0	1.00	1.00	
359	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.60	0.0	0.50	0.20	
360	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.60	0.60	0.0	0.50	0.20	
361	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	1.00	0.60	0.0	0.50	0.20	
362	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	1.00	0.0	0.50	0.20	
363	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.60	0.0	1.00	1.00	
364	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.60	0.0	0.50	0.20	
365	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.60	0.60	0.0	0.50	0.20	
366	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	1.00	0.60	0.0	0.50	0.20	
367	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	1.00	0.0	0.50	0.20	
368	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.60	0.0	1.00	1.00	
369	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.60	0.50	0.20	
370	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.60	0.50	0.20	
371	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	1.00	0.50	0.20	
372	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.60	1.00	1.00	
373	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.60	0.50	0.20	
374	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.60	0.50	0.20	
375	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.60	0.50	0.20	
376	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	1.00	0.50	0.20	
377	1.00	1.00	1.00	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.60	1.00	1.00	
378	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.60	0.50	0.20	
379	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.60	0.0	0.60	0.50	0.20	
380	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	1.00	0.0	0.60	0.50	0.20	
381	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	1.00	0.50	0.20	
382	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.0	0.60	0.0	0.60	1.00	1.00	
383	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.60	0.50	0.20	
384	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.60	0.0	0.60	0.50	0.20	
385	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	1.00	0.0	0.60	0.50	0.20	
386	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	1.00	0.50	0.20	
387	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.75	0.60	0.0	0.60	1.00	1.00	
388	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.50	0.0	0.0	0.0	0.0	
389	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	
390	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.50	0.0	0.0	0.20	0.20	

[illegible]

	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
427	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
428	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
429	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
430	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
431	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
432	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
433	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
434	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
435	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
436	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
437	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
438	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
439	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
440	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
441	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
442	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
443	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
444	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
445	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
446	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
447	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
448	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
449	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
450	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
451	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
452	1.00	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
453	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
454	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
455	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
456	1.00	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
457	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
458	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
459	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
460	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
461	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	

[illegible]

[illegible]

[illegible]

AZIONE SISMICA

VALUTAZIONE DELL' AZIONE SISMICA

L'azione sismica sulle costruzioni è valutata a partire dalla "pericolosità sismica di base", in condizioni ideali di sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale.

Allo stato attuale, la pericolosità sismica su reticolo di riferimento nell'intervallo di riferimento è fornita dai dati pubblicati sul sito <http://esse1.mi.ingv.it/>. Per punti non coincidenti con il reticolo di riferimento e periodi di ritorno non contemplati direttamente si opera come indicato nell' allegato alle NTC (rispettivamente media pesata e interpolazione).

L' azione sismica viene definita in relazione ad un periodo di riferimento V_r che si ricava, per ciascun tipo di costruzione, moltiplicandone la vita nominale per il coefficiente d'uso (vedi tabella Parametri della struttura). Fissato il periodo di riferimento V_r e la probabilità di superamento P_{ver} associata a ciascuno degli stati limite considerati, si ottiene il periodo di ritorno T_r e i relativi parametri di pericolosità sismica (vedi tabella successiva):

a_g : accelerazione orizzontale massima del terreno;

F_o : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

T^*c : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale;

<u>Parametri della struttura</u>					
Classe d'uso	Vita V_n [anni]	Coeff. Uso	Periodo V_r [anni]	Tipo di suolo	Categoria topografica
III	50.0	1.5	75.0	C	T1

Per la struttura in esame si sono adottati i parametri di pericolosità sismica da analisi di Risposta Sismica locale; si sono adottati i parametri spettrali riportati nelle seguenti tabelle; i parametri consentono la definizione degli spettri elastici come previsto al cap. 3.2 delle norme tecniche:

lo spettro di risposta elastico in accelerazione della componente orizzontale del moto sismico, S_e , è definito dalle seguenti espressioni:

$$\begin{aligned} 0 \leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C \cdot T_D}{T^2} \right) \end{aligned}$$

Lo spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale del moto sismico, S_{ve} , è definito dalle espressioni:

$$\begin{aligned} 0 \leq T < T_B & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C \leq T < T_D & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C \cdot T_D}{T^2} \right) \end{aligned}$$

I valori di S_s , T_B , T_C e T_D , sono riportati nella seguente Tabella

Categoria di sottosuolo	S_s	T_B	T_C	T_D
A, B, C, D, E	1,0	0,05 s	0,15 s	1,0 s

S è il coefficiente che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche mediante la relazione seguente $S = S_s \cdot S_t$ (3.2.3); nel caso di RSL i valori sono unitari

Fo è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima, su sito in esame

Fv è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima verticale, in termini di accelerazione orizzontale massima del terreno ag su sito in esame

Tb è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante.

Tc è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a velocità costante.

Td è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a spostamento costante.

Simbologia adottata nelle tabelle

Se(t)	Accelerazioni dello spettro di input		
Tr	Periodo di ritorno		
Tmin	Valore minore tra i tre periodi di vibrazione dell'edificio con massa partecipante più elevata		
2Tmax	Valore maggiore tra i tre periodi di vibrazione dell'edificio con massa partecipante più elevata moltiplicato per due		
Integrale RSL	Integrale dello spettro di risposta sismica locale valutato nell'intervallo compreso tra Tmin e 2Tmax		
Integrale NTC*1.2	Integrale dello spettro da normativa amplificato del 20% valutato nell'intervallo compreso tra Tmin e 2Tmax		
Rapporto	Rapporto tra Integrale RSL e Integrale NTC*1.2;		
Esito confronto RSL vs NTC	-	Possibile l'uso dello spettro NTC se Rapporto minore di 1 e $RSL < NTC \cdot 1.3$	
	-	Non ammesso l'uso dello spettro NTC se $RSL \geq NTC \cdot 1.3$ e Rapporto maggiore di 1	
	-	Non ammesso l'uso dello spettro NTC (30% superato) se $RSL \geq NTC \cdot 1.3$	
	-	Non ammesso l'uso dello spettro NTC (rapporto integrali) se Rapporto maggiore di 1	
Se(t) RSL	Accelerazioni dello spettro di risposta sismica locale		
Se(t) NTC*1.3	Accelerazioni dello spettro da normativa amplificate del 30%		
Confronto ord.55	Confronto tra lo spettro di risposta sismica locale e lo spettro da normativa amplificato del 30% nell'intervallo compreso tra Tmin e 2Tmax secondo l'Ordinanza n. 55 – 24/04/2018:		
	-	Non richiesto (ad di fuori dell'intervallo compreso tra Tmin e 2Tmax);	
	-	$RSL \leq NTC \cdot 1.3$;	
	-	$RSL > NTC \cdot 1.3$	
Esito confronto RSL vs NTC (0.7 A)	Se lo spettro di risposta sismica locale è minore del 70% dello spettro da normativa non è consentito l'uso dello spettro di risposta sismica locale (7.2.6 NTC 2018):		
	-	Possibile l'uso dello spettro RSL;	
	-	Non ammesso l'uso di RSL (0.7 non superato).	
Se(t) NTC*0.7 suolo tipo A	70% delle Accelerazioni dello spettro da normativa valutato per categoria A di sottosuolo		
Confronto NTC	Confronto tra lo spettro di risposta sismica locale e il 70% dello spettro da normativa:		
	-	$RSL \geq NTC_A \cdot 0.7$;	
	-	$RSL < NTC_A \cdot 0.7$	

A seguire sono riportati i confronti tra pericolosità sismica RSL e NTC come previsto da Ordinanza n.55 – 24/04/2018 e NTC (7.2.6)

Id nodo	Longitudine	Latitudine	Distanza
			Km
Loc.	10.815	44.634	
16278	10.753	44.603	6.003
16279	10.823	44.605	3.282

Id nodo	Longitudine	Latitudine	Distanza
16057	10.821	44.655	2.360
16056	10.750	44.653	5.559

SL	Pver	Tr	ag	Fo	T*c
		Anni	g		sec
SLO	81.0	45.0	0.102	2.920	0.359
SLD	63.0	75.0	0.128	2.893	0.366
SLV	10.0	712.0	0.323	2.791	0.406
SLC	5.0	1462.0	0.409	2.817	0.422

SL	ag	S	Fo	Fv	Tb	Tc	Td
	g				sec	sec	sec
SLO	0.102	1.000	2.920	1.258	0.120	0.359	2.008
SLD	0.128	1.000	2.893	1.396	0.122	0.366	2.111
SLV	0.323	1.000	2.791	2.142	0.135	0.406	2.893
SLC	0.409	1.000	2.817	2.433	0.141	0.422	3.238

File spettro in input	Normalizzazione
Z:/LAVORI 2021/ARCHILINEA/2780 - AUTODROMO MODENA/01 - TRIBUNE/SLV tribune.txt	Appendice 1) Ordinanza PCM n. 55 24/04/18

Periodo	Se(t) spettro input
[s]	[g]
0.01	0.319
0.01	0.319
0.01	0.319
0.01	0.320
0.01	0.320
0.02	0.320
0.02	0.321
0.02	0.321
0.02	0.322
0.02	0.322
0.03	0.323
0.03	0.325
0.03	0.328
0.04	0.335
0.04	0.355
0.04	0.366
0.05	0.368
0.05	0.377
0.06	0.390
0.07	0.399
0.07	0.424

Periodo	Se(t) spettro input
0.08	0.461
0.09	0.536
0.10	0.494
0.11	0.490
0.12	0.555
0.13	0.606
0.14	0.659
0.16	0.733
0.17	0.739
0.19	0.729
0.21	0.770
0.23	0.840
0.26	0.855
0.29	0.815
0.32	0.841
0.35	0.790
0.38	0.776
0.42	0.704
0.47	0.650
0.52	0.640
0.57	0.522
0.63	0.463

Periodo	Se(t) spettro input
0.70	0.412
0.77	0.377
0.85	0.328
0.93	0.271
1.03	0.242
1.14	0.193
1.26	0.179
1.39	0.171
1.53	0.158
1.69	0.144
1.86	0.106
2.06	0.092
2.27	0.073
2.51	0.060
2.77	0.048
3.05	0.040
3.37	0.033
3.72	0.026
4.10	0.019
4.53	0.013
5.00	0.009

Periodo di ritorno <Tr>	Accelerazione max <ag>	Amplificazione <Fo>	Inizio v=costante <T*c>
	[g]		[s]
30	0.086	2.898	0.338
50	0.106	2.926	0.365
72	0.126	2.893	0.365
101	0.145	2.890	0.376
140	0.169	2.853	0.378
201	0.200	2.801	0.378
475	0.281	2.790	0.392
975	0.361	2.791	0.418
2475	0.483	2.851	0.427

Confronto spettri RSL vs NTC	
Tmin	0.100
2Tmax	0.700
Integrale RSL	0.405
Integrale NTC*1.2	0.484
Rapporto	0.838
Esito confronto	Non ammesso l'uso dello spettro NTC (30% superato)

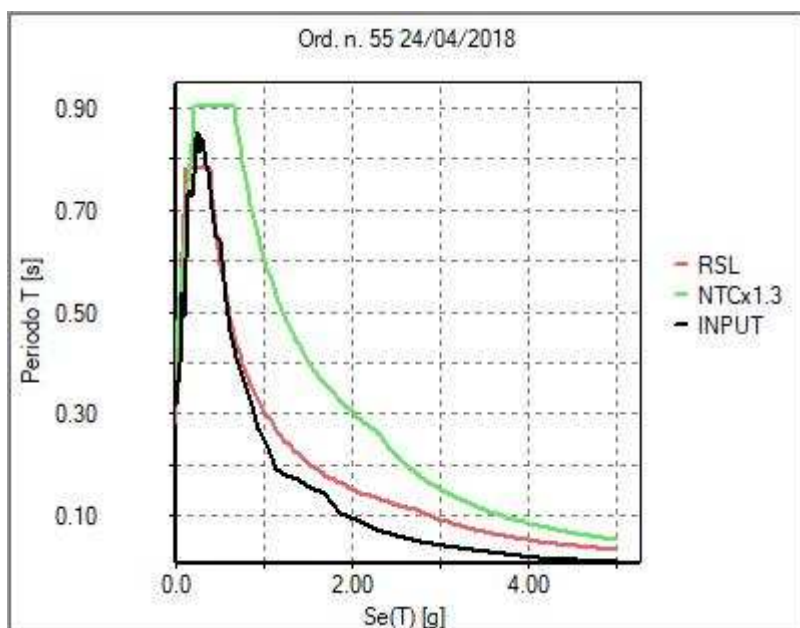


Fig. 1

Periodo [s]	Se(t) RSL [g]	Se(t) NTC*1.3 [g]	Confronto ord.55
0.000	0.281	0.380	Non richiesto
0.010	0.319	0.403	Non richiesto
0.011	0.323	0.405	Non richiesto
0.012	0.328	0.408	Non richiesto
0.013	0.333	0.411	Non richiesto
0.015	0.338	0.414	Non richiesto
0.016	0.344	0.418	Non richiesto
0.018	0.350	0.422	Non richiesto
0.020	0.358	0.426	Non richiesto
0.022	0.365	0.431	Non richiesto
0.024	0.374	0.436	Non richiesto
0.027	0.384	0.442	Non richiesto
0.030	0.395	0.449	Non richiesto
0.033	0.406	0.456	Non richiesto
0.036	0.419	0.464	Non richiesto
0.040	0.434	0.473	Non richiesto
0.044	0.450	0.482	Non richiesto
0.048	0.467	0.493	Non richiesto
0.053	0.487	0.505	Non richiesto
0.059	0.508	0.518	Non richiesto
0.065	0.531	0.532	Non richiesto
0.072	0.557	0.548	Non richiesto
0.079	0.586	0.565	Non richiesto
0.088	0.618	0.584	Non richiesto
0.097	0.653	0.606	Non richiesto
0.100	0.665	0.613	RSL > NTC*1.3
0.107	0.691	0.629	RSL > NTC*1.3
0.118	0.734	0.655	RSL > NTC*1.3
0.130	0.781	0.683	RSL > NTC*1.3
0.131	0.783	0.685	RSL > NTC*1.3
0.143	0.783	0.715	RSL > NTC*1.3
0.158	0.783	0.750	RSL > NTC*1.3
0.175	0.783	0.788	RSL <= NTC*1.3
0.193	0.783	0.830	RSL <= NTC*1.3
0.213	0.783	0.877	RSL <= NTC*1.3
0.224	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.234	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.235	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.259	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.286	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.316	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.338	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.349	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.385	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.392	0.783	0.904	RSL <= NTC*1.3

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*1.3	Confronto ord.55
0.425	0.723	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.442	0.695	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.469	0.655	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.517	0.594	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.545	0.563	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.571	0.538	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.630	0.487	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.649	0.473	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.673	0.456	0.904	RSL <= NTC*1.3
0.695	0.442	0.875	RSL <= NTC*1.3
0.700	0.439	0.869	RSL <= NTC*1.3
0.753	0.408	0.808	Non richiesto
0.767	0.400	0.793	Non richiesto
0.847	0.363	0.719	Non richiesto
0.857	0.359	0.710	Non richiesto
0.935	0.329	0.651	Non richiesto
0.960	0.320	0.634	Non richiesto
1.032	0.298	0.590	Non richiesto
1.064	0.289	0.572	Non richiesto
1.139	0.270	0.535	Non richiesto
1.168	0.263	0.521	Non richiesto
1.257	0.244	0.484	Non richiesto
1.271	0.242	0.479	Non richiesto
1.375	0.223	0.443	Non richiesto
1.387	0.221	0.439	Non richiesto
1.479	0.208	0.412	Non richiesto
1.531	0.201	0.398	Non richiesto
1.582	0.194	0.385	Non richiesto
1.686	0.182	0.361	Non richiesto
1.689	0.182	0.360	Non richiesto
1.790	0.172	0.340	Non richiesto
1.864	0.165	0.326	Non richiesto
1.894	0.162	0.321	Non richiesto
1.997	0.154	0.305	Non richiesto
2.058	0.149	0.296	Non richiesto
2.101	0.146	0.290	Non richiesto
2.205	0.139	0.276	Non richiesto
2.249	0.137	0.271	Non richiesto
2.271	0.135	0.265	Non richiesto
2.308	0.133	0.257	Non richiesto
2.412	0.127	0.235	Non richiesto
2.507	0.123	0.218	Non richiesto
2.516	0.122	0.216	Non richiesto
2.619	0.117	0.199	Non richiesto
2.723	0.113	0.185	Non richiesto
2.766	0.109	0.179	Non richiesto
2.774	0.109	0.178	Non richiesto
2.825	0.105	0.171	Non richiesto
2.876	0.101	0.165	Non richiesto
2.927	0.098	0.160	Non richiesto
2.979	0.094	0.154	Non richiesto
3.030	0.091	0.149	Non richiesto
3.053	0.090	0.147	Non richiesto
3.081	0.088	0.144	Non richiesto
3.132	0.085	0.140	Non richiesto
3.183	0.083	0.135	Non richiesto
3.234	0.080	0.131	Non richiesto
3.285	0.077	0.127	Non richiesto
3.336	0.075	0.123	Non richiesto
3.370	0.074	0.121	Non richiesto
3.387	0.073	0.119	Non richiesto
3.438	0.071	0.116	Non richiesto
3.489	0.069	0.112	Non richiesto
3.540	0.067	0.109	Non richiesto
3.591	0.065	0.106	Non richiesto
3.642	0.063	0.103	Non richiesto
3.694	0.061	0.100	Non richiesto
3.719	0.060	0.099	Non richiesto
3.745	0.060	0.098	Non richiesto
3.796	0.058	0.095	Non richiesto
3.847	0.057	0.092	Non richiesto
3.898	0.055	0.090	Non richiesto

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*1.3	Confronto ord.55
3.949	0.054	0.088	Non richiesto
4.000	0.052	0.086	Non richiesto
4.105	0.050	0.081	Non richiesto
4.530	0.041	0.067	Non richiesto
5.000	0.033	0.055	Non richiesto

Confronto spettro RSL vs NTC (0.7 A)	
Esito confronto	Possibile l'uso dello spettro RSL

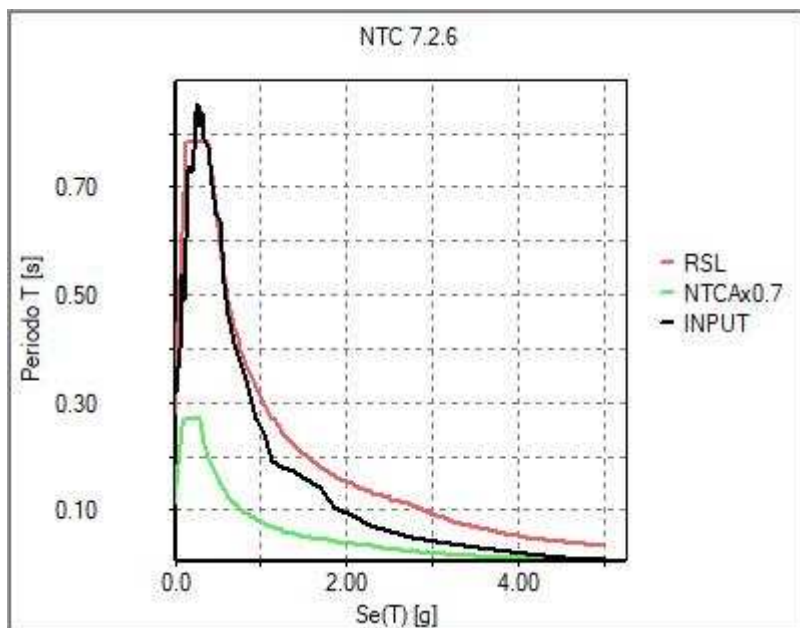


Fig. 2

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*0.7 suolo tipo A	Confronto NTC
[s]	[g]	[g]	
0.000	0.281	0.114	RSL >= NTC_A*0.7
0.010	0.319	0.130	RSL >= NTC_A*0.7
0.011	0.323	0.131	RSL >= NTC_A*0.7
0.012	0.328	0.133	RSL >= NTC_A*0.7
0.013	0.333	0.135	RSL >= NTC_A*0.7
0.015	0.338	0.138	RSL >= NTC_A*0.7
0.016	0.344	0.140	RSL >= NTC_A*0.7
0.018	0.350	0.143	RSL >= NTC_A*0.7
0.020	0.358	0.146	RSL >= NTC_A*0.7
0.022	0.365	0.149	RSL >= NTC_A*0.7
0.024	0.374	0.153	RSL >= NTC_A*0.7
0.027	0.384	0.157	RSL >= NTC_A*0.7
0.030	0.395	0.162	RSL >= NTC_A*0.7
0.033	0.406	0.167	RSL >= NTC_A*0.7
0.036	0.419	0.172	RSL >= NTC_A*0.7
0.040	0.434	0.178	RSL >= NTC_A*0.7
0.044	0.450	0.185	RSL >= NTC_A*0.7
0.048	0.467	0.192	RSL >= NTC_A*0.7
0.053	0.487	0.200	RSL >= NTC_A*0.7
0.059	0.508	0.209	RSL >= NTC_A*0.7
0.065	0.531	0.219	RSL >= NTC_A*0.7
0.072	0.557	0.230	RSL >= NTC_A*0.7
0.079	0.586	0.242	RSL >= NTC_A*0.7
0.088	0.618	0.256	RSL >= NTC_A*0.7
0.097	0.653	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.097	0.653	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.107	0.691	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.118	0.734	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.130	0.781	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.131	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*0.7 suolo tipo A	Confronto NTC
0.143	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.158	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.175	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.193	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.202	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.213	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.235	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.259	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.286	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.290	0.783	0.270	RSL >= NTC_A*0.7
0.307	0.783	0.256	RSL >= NTC_A*0.7
0.316	0.783	0.248	RSL >= NTC_A*0.7
0.349	0.783	0.225	RSL >= NTC_A*0.7
0.385	0.783	0.204	RSL >= NTC_A*0.7
0.392	0.783	0.200	RSL >= NTC_A*0.7
0.412	0.746	0.190	RSL >= NTC_A*0.7
0.425	0.723	0.185	RSL >= NTC_A*0.7
0.469	0.655	0.167	RSL >= NTC_A*0.7
0.517	0.594	0.152	RSL >= NTC_A*0.7
0.517	0.594	0.152	RSL >= NTC_A*0.7
0.571	0.538	0.137	RSL >= NTC_A*0.7
0.622	0.494	0.126	RSL >= NTC_A*0.7
0.630	0.487	0.125	RSL >= NTC_A*0.7
0.695	0.442	0.113	RSL >= NTC_A*0.7
0.727	0.422	0.108	RSL >= NTC_A*0.7
0.767	0.400	0.102	RSL >= NTC_A*0.7
0.832	0.369	0.094	RSL >= NTC_A*0.7
0.847	0.363	0.093	RSL >= NTC_A*0.7
0.935	0.329	0.084	RSL >= NTC_A*0.7
0.937	0.328	0.084	RSL >= NTC_A*0.7
1.032	0.298	0.076	RSL >= NTC_A*0.7
1.042	0.295	0.075	RSL >= NTC_A*0.7
1.139	0.270	0.069	RSL >= NTC_A*0.7
1.147	0.268	0.068	RSL >= NTC_A*0.7
1.252	0.245	0.063	RSL >= NTC_A*0.7
1.257	0.244	0.062	RSL >= NTC_A*0.7
1.357	0.226	0.058	RSL >= NTC_A*0.7
1.387	0.221	0.057	RSL >= NTC_A*0.7
1.462	0.210	0.054	RSL >= NTC_A*0.7
1.531	0.201	0.051	RSL >= NTC_A*0.7
1.568	0.196	0.050	RSL >= NTC_A*0.7
1.673	0.184	0.047	RSL >= NTC_A*0.7
1.689	0.182	0.046	RSL >= NTC_A*0.7
1.778	0.173	0.044	RSL >= NTC_A*0.7
1.864	0.165	0.042	RSL >= NTC_A*0.7
1.883	0.163	0.042	RSL >= NTC_A*0.7
1.988	0.154	0.039	RSL >= NTC_A*0.7
2.058	0.149	0.038	RSL >= NTC_A*0.7
2.093	0.147	0.037	RSL >= NTC_A*0.7
2.198	0.140	0.036	RSL >= NTC_A*0.7
2.249	0.137	0.035	RSL >= NTC_A*0.7
2.271	0.135	0.034	RSL >= NTC_A*0.7
2.303	0.133	0.033	RSL >= NTC_A*0.7
2.408	0.128	0.030	RSL >= NTC_A*0.7
2.507	0.123	0.028	RSL >= NTC_A*0.7
2.513	0.122	0.028	RSL >= NTC_A*0.7
2.618	0.117	0.026	RSL >= NTC_A*0.7
2.723	0.113	0.024	RSL >= NTC_A*0.7
2.766	0.109	0.023	RSL >= NTC_A*0.7
2.774	0.109	0.023	RSL >= NTC_A*0.7
2.825	0.105	0.022	RSL >= NTC_A*0.7
2.876	0.101	0.021	RSL >= NTC_A*0.7
2.927	0.098	0.021	RSL >= NTC_A*0.7
2.979	0.094	0.020	RSL >= NTC_A*0.7
3.030	0.091	0.019	RSL >= NTC_A*0.7
3.053	0.090	0.019	RSL >= NTC_A*0.7
3.081	0.088	0.019	RSL >= NTC_A*0.7
3.132	0.085	0.018	RSL >= NTC_A*0.7
3.183	0.083	0.017	RSL >= NTC_A*0.7
3.234	0.080	0.017	RSL >= NTC_A*0.7
3.285	0.077	0.016	RSL >= NTC_A*0.7
3.336	0.075	0.016	RSL >= NTC_A*0.7

Periodo	Se(t) RSL	Se(t) NTC*0.7 suolo tipo A	Confronto NTC
3.370	0.074	0.016	RSL >= NTC_A*0.7
3.387	0.073	0.015	RSL >= NTC_A*0.7
3.438	0.071	0.015	RSL >= NTC_A*0.7
3.489	0.069	0.014	RSL >= NTC_A*0.7
3.540	0.067	0.014	RSL >= NTC_A*0.7
3.591	0.065	0.014	RSL >= NTC_A*0.7
3.642	0.063	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.694	0.061	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.719	0.060	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.745	0.060	0.013	RSL >= NTC_A*0.7
3.796	0.058	0.012	RSL >= NTC_A*0.7
3.847	0.057	0.012	RSL >= NTC_A*0.7
3.898	0.055	0.012	RSL >= NTC_A*0.7
3.949	0.054	0.011	RSL >= NTC_A*0.7
4.000	0.052	0.011	RSL >= NTC_A*0.7
4.105	0.050	0.010	RSL >= NTC_A*0.7
4.530	0.041	0.009	RSL >= NTC_A*0.7
5.000	0.033	0.007	RSL >= NTC_A*0.7

Periodo di ritorno <Tr>	Esito confronto
30	Possibile l'uso dello spettro RSL
50	Possibile l'uso dello spettro RSL
72	Possibile l'uso dello spettro RSL
101	Possibile l'uso dello spettro RSL
140	Possibile l'uso dello spettro RSL
201	Possibile l'uso dello spettro RSL
475	Possibile l'uso dello spettro RSL
975	Possibile l'uso dello spettro RSL
2475	Possibile l'uso dello spettro RSL

RISULTATI ANALISI SISMICHE

LEGENDA TABELLA ANALISI SISMICHE

Il programma consente l'analisi di diverse configurazioni sismiche.

Sono previsti, infatti, i seguenti casi di carico:

- 9. Esk** caso di carico sismico con analisi statica equivalente
- 10. Edk** caso di carico sismico con analisi dinamica

Ciascun caso di carico è caratterizzato da un angolo di ingresso e da una configurazione di masse determinante la forza sismica complessiva (si rimanda al capitolo relativo ai casi di carico per chiarimenti inerenti questo aspetto).

Nella colonna Note, in funzione della norma in uso sono riportati i parametri fondamentali che caratterizzano l'azione sismica: in particolare possono essere presenti i seguenti valori:

Angolo di ingresso	Angolo di ingresso dell'azione sismica orizzontale
Fattore di importanza	Fattore di importanza dell'edificio, in base alla categoria di appartenenza
Zona sismica	Zona sismica
Accelerazione ag	Accelerazione orizzontale massima sul suolo
Categoria suolo	Categoria di profilo stratigrafico del suolo di fondazione
Fattore q	Fattore di struttura/di comportamento. Dipendente dalla tipologia strutturale
Fattore di sito S	Fattore dipendente dalla stratigrafia e dal profilo topografico
Classe di duttilità CD	Classe di duttilità della struttura – “A” duttilità alta, “B” duttilità bassa
Fattore riduz. SLD	Fattore di riduzione dello spettro elastico per lo stato limite di danno
Periodo proprio T1	Periodo proprio di vibrazione della struttura
Coefficiente Lambda	Coefficiente dipendente dal periodo proprio T1 e dal numero di piani della struttura
Ordinata spettro Sd(T1)	Valore delle ordinate dello spettro di progetto per lo stato limite ultimo, componente orizzontale (verticale Svd)
Ordinata spettro Se(T1)	Valore delle ordinate dello spettro elastico ridotta del fattore SLD per lo stato limite di danno, componente orizzontale (verticale Sve)
Ordinata spettro S (Tb-Tc)	Valore dell' ordinata dello spettro in uso nel tratto costante
numero di modi considerati	Numero di modi di vibrare della struttura considerati nell'analisi dinamica

Per ciascun caso di carico sismico viene riportato l'insieme di dati sotto riportati (le masse sono espresse in unità di forza):

- a) **analisi sismica statica equivalente:**
 - quota, posizione del centro di applicazione e azione orizzontale risultante, posizione del baricentro delle rigidezze, rapporto r/L_s (per strutture a nucleo), indici di regolarità e/r secondo EC8 4.2.3.2
 - azione sismica complessiva
- b) **analisi sismica dinamica con spettro di risposta:**
 - quota, posizione del centro di massa e massa risultante, posizione del baricentro delle rigidezze, rapporto r/L_s (per strutture a nucleo) , indici di regolarità e/r secondo EC8 4.2.3.2
 - frequenza, periodo, accelerazione spettrale, massa eccitata nelle tre direzioni globali per tutti i modi
 - massa complessiva ed aliquota di massa complessiva eccitata.

Per ciascuna combinazione sismica definita SLD o SLO viene riportato il livello di deformazione ϵ_{dT} (dr) degli

elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso anche in unità $1000 \cdot \eta T/h$ da confrontare direttamente con i valori forniti nella norma (es. 5 per edifici con tamponamenti collegati rigidamente alla struttura, 10.0 per edifici con tamponamenti collegati elasticamente, 3 per edifici in muratura ordinaria, 4 per edifici in muratura armata).

Qualora si applichi il D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento") l'analisi sismica dinamica può essere comprensiva di sollecitazione verticale contemporanea a quella orizzontale, nel qual caso è effettuata una sovrapposizione degli effetti in ragione della radice dei quadrati degli effetti stessi. Per ciascuna combinazione sismica - analisi effettuate con il D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento") - viene riportato il livello di deformazione ηT , ηP e ηD degli elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso in unità $1000 \cdot \eta T/h$ da confrontare direttamente con il valore 2 o 4 per la verifica.

Per gli edifici sismicamente isolati si riportano di seguito le verifiche condotte sui dispositivi di isolamento. Le verifiche sono effettuate secondo la circolare n.7/2019 del C.S.LL.PP nelle combinazioni in SLC come previsto dal DM 17-01-2018. Per ogni combinazione è riportato il codice di verifica ed i valori utilizzati per la verifica: spostamento dE , area ridotta e dimensione $A2$, azione verticale, deformazioni di taglio dell'elastomero e tensioni nell'acciaio.

Qualora si applichi l'Ordinanza 3274 e s.m.i. le verifiche sono eseguite in accordo con l'allegato 10.A. In particolare la tabella, per ogni combinazione di calcolo, riporta:

Nodo	Nodo di appoggio dell' isolatore
Cmb	Combinazione oggetto della verifica
Verif.	Codice di verifica ok – verifica positiva , NV – verifica negativa, ND – verifica non completata
dE	Spostamento relativo tra le due facce (amplificato del 20% per Ordinanza 3274 e smi) combinato con la regola del 30%
Ang fi	Angolo utilizzato per il calcolo dell' area ridotta A_r (per dispositivi circolari)
V	Azione verticale agente
Ar	Area ridotta efficace
Dim A2	Dimensione utile per il calcolo della deformazione per rotazione
Sig s	Tensione nell' inserto in acciaio
Gam c(a,s,t)	Deformazioni di taglio dell' elastomero
Vcr	Carico critico per instabilità

Affinché la verifica sia positiva deve essere:

- 1) $V > 0$
- 2) $Sig s < f_{yk}$
- 3) $Gam t < 5$
- 4) $Gam s < Gam^*$ (caratteristica dell' elastomero)
- 5) $Gam s < 2$
- 6) $V < 0.5 V_{cr}$

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
5	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) $\alpha=0.0$ (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito $S = 1.000$
			ordinata spettro (tratto T_b-T_c) = 0.902 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T_1 : 0.279 sec.
			fattore q: 1.000
			fattore per spost. μ_d : 1.000
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.0	-2.41	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.0	-6.11e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.0	-2.50	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.0	-2.68	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.0	-2.41	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.0	-2.37	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	-0.28	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.0	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.0	-2.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	-0.28	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.0	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.0	-2.68	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.0	-2.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.0	-2.91	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.583	0.279	0.902	1.615e+05	36.2	185.35	4.16e-02	53.89	1.21e-02	0.0	0.0
2	4.295	0.233	0.902	1185.34	0.3	3.578e+05	80.2	5685.95	1.3	0.0	0.0
3	4.752	0.210	0.902	554.83	0.1	2476.16	0.6	6.284e+04	14.1	0.0	0.0
4	4.913	0.204	0.902	5369.81	1.2	1.983e+04	4.4	1.734e+04	3.9	0.0	0.0
5	5.324	0.188	0.902	6.303e+04	14.1	5.72	1.28e-03	4167.94	0.9	0.0	0.0
6	5.551	0.180	0.902	3.027e+04	6.8	104.85	2.35e-02	1.424e+04	3.2	0.0	0.0
7	5.699	0.175	0.902	118.71	2.66e-02	4.19	9.40e-04	1.241e+04	2.8	0.0	0.0
8	5.767	0.173	0.902	2261.84	0.5	366.80	8.22e-02	4.428e+04	9.9	0.0	0.0
9	6.157	0.162	0.902	9.736e+04	21.8	96.42	2.16e-02	2963.89	0.7	0.0	0.0
10	6.471	0.155	0.902	907.85	0.2	1723.45	0.4	420.01	9.42e-02	0.0	0.0
11	6.579	0.152	0.902	207.53	4.65e-02	833.44	0.2	1.118e+04	2.5	0.0	0.0
12	6.655	0.150	0.902	2352.55	0.5	346.08	7.76e-02	516.09	0.1	0.0	0.0
13	6.779	0.148	0.902	57.40	1.29e-02	12.39	2.78e-03	297.39	6.67e-02	0.0	0.0
14	6.898	0.145	0.902	550.98	0.1	19.66	4.41e-03	865.04	0.2	0.0	0.0
15	7.117	0.141	0.902	782.05	0.2	102.83	2.31e-02	1162.68	0.3	0.0	0.0
16	7.126	0.140	0.902	3932.36	0.9	10.75	2.41e-03	82.51	1.85e-02	0.0	0.0
17	7.178	0.139	0.902	45.28	1.02e-02	17.90	4.01e-03	1773.67	0.4	0.0	0.0
18	7.308	0.137	0.902	183.64	4.12e-02	432.37	9.69e-02	2996.30	0.7	0.0	0.0
19	7.337	0.136	0.902	1840.20	0.4	250.47	5.62e-02	17.15	3.85e-03	0.0	0.0
20	7.376	0.136	0.902	0.12	2.67e-05	3286.48	0.7	0.79	1.76e-04	0.0	0.0
21	7.479	0.134	0.897	8.40	1.88e-03	1.23	2.77e-04	0.01	3.26e-06	0.0	0.0
22	7.506	0.133	0.895	1.912e+04	4.3	265.25	5.95e-02	2.31	5.18e-04	0.0	0.0
23	7.510	0.133	0.894	763.92	0.2	74.57	1.67e-02	21.69	4.86e-03	0.0	0.0
24	7.615	0.131	0.887	52.20	1.17e-02	25.65	5.75e-03	393.71	8.83e-02	0.0	0.0
25	7.656	0.131	0.884	9.41	2.11e-03	507.93	0.1	3230.18	0.7	0.0	0.0
26	7.797	0.128	0.873	177.55	3.98e-02	1167.12	0.3	4202.70	0.9	0.0	0.0
27	7.941	0.126	0.863	628.62	0.1	37.95	8.51e-03	2554.45	0.6	0.0	0.0
28	8.060	0.124	0.855	399.28	8.95e-02	304.09	6.82e-02	164.28	3.68e-02	0.0	0.0
29	8.211	0.122	0.846	16.62	3.73e-03	92.54	2.07e-02	2.11	4.72e-04	0.0	0.0
30	8.590	0.116	0.823	1618.89	0.4	7.48	1.68e-03	1.06	2.38e-04	0.0	0.0
31	8.947	0.112	0.803	85.78	1.92e-02	47.87	1.07e-02	5.23	1.17e-03	0.0	0.0
32	9.473	0.106	0.776	166.15	3.73e-02	339.44	7.61e-02	143.15	3.21e-02	0.0	0.0
33	9.550	0.105	0.772	28.67	6.43e-03	3737.67	0.8	46.39	1.04e-02	0.0	0.0
34	9.772	0.102	0.762	209.96	4.71e-02	570.12	0.1	46.14	1.03e-02	0.0	0.0
35	9.992	0.100	0.753	105.41	2.36e-02	481.34	0.1	225.34	5.05e-02	0.0	0.0
36	10.161	0.098	0.745	1044.22	0.2	506.77	0.1	197.76	4.43e-02	0.0	0.0
37	10.817	0.092	0.720	5.38	1.21e-03	1412.93	0.3	306.92	6.88e-02	0.0	0.0
38	11.128	0.090	0.709	21.23	4.76e-03	926.61	0.2	2081.99	0.5	0.0	0.0
39	11.368	0.088	0.701	236.43	5.30e-02	9.23	2.07e-03	2253.27	0.5	0.0	0.0
40	11.515	0.087	0.696	0.76	1.70e-04	1194.70	0.3	531.86	0.1	0.0	0.0
41	11.908	0.084	0.683	187.18	4.20e-02	108.57	2.43e-02	2506.46	0.6	0.0	0.0
42	11.979	0.083	0.681	377.82	8.47e-02	11.16	2.50e-03	1.352e+04	3.0	0.0	0.0
43	12.133	0.082	0.677	62.59	1.40e-02	858.40	0.2	1.513e+04	3.4	0.0	0.0
44	12.183	0.082	0.675	0.28	6.35e-05	741.03	0.2	884.08	0.2	0.0	0.0
45	12.412	0.081	0.669	29.06	6.52e-03	4904.10	1.1	887.16	0.2	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
46	12.480	0.080	0.667	184.16	4.13e-02	143.41	3.22e-02	1.150e+04	2.6	0.0	0.0
47	12.575	0.080	0.664	764.63	0.2	182.80	4.10e-02	4916.51	1.1	0.0	0.0
48	12.656	0.079	0.662	31.79	7.13e-03	134.74	3.02e-02	3.624e+04	8.1	0.0	0.0
49	12.692	0.079	0.661	42.40	9.51e-03	25.63	5.75e-03	807.04	0.2	0.0	0.0
50	13.098	0.076	0.651	31.66	7.10e-03	211.57	4.74e-02	1458.60	0.3	0.0	0.0
51	13.156	0.076	0.649	1026.12	0.2	134.15	3.01e-02	4439.54	1.0	0.0	0.0
52	13.490	0.074	0.641	143.21	3.21e-02	51.04	1.14e-02	20.22	4.53e-03	0.0	0.0
53	13.526	0.074	0.640	2.95	6.61e-04	79.53	1.78e-02	6000.73	1.3	0.0	0.0
54	13.763	0.073	0.635	3.80	8.51e-04	103.35	2.32e-02	1.334e+04	3.0	0.0	0.0
55	13.928	0.072	0.631	1807.88	0.4	1308.77	0.3	2.132e+04	4.8	0.0	0.0
56	14.200	0.070	0.625	2542.54	0.6	46.06	1.03e-02	221.47	4.97e-02	0.0	0.0
57	14.479	0.069	0.620	514.01	0.1	1899.27	0.4	4656.51	1.0	0.0	0.0
58	14.726	0.068	0.615	94.74	2.12e-02	304.77	6.83e-02	5593.60	1.3	0.0	0.0
59	14.795	0.068	0.613	46.09	1.03e-02	523.83	0.1	293.79	6.59e-02	0.0	0.0
60	14.819	0.067	0.613	0.19	4.22e-05	117.25	2.63e-02	3718.10	0.8	0.0	0.0
61	15.009	0.067	0.609	559.22	0.1	254.67	5.71e-02	2935.06	0.7	0.0	0.0
62	15.119	0.066	0.607	991.25	0.2	2.38	5.34e-04	3618.29	0.8	0.0	0.0
63	15.138	0.066	0.607	1624.48	0.4	0.12	2.77e-05	2.04	4.57e-04	0.0	0.0
64	15.321	0.065	0.603	84.64	1.90e-02	124.53	2.79e-02	4332.59	1.0	0.0	0.0
65	15.481	0.065	0.600	6.83	1.53e-03	41.16	9.23e-03	284.29	6.37e-02	0.0	0.0
66	15.499	0.065	0.600	36.94	8.28e-03	73.93	1.66e-02	1291.37	0.3	0.0	0.0
67	15.603	0.064	0.598	25.33	5.68e-03	22.29	5.00e-03	8424.55	1.9	0.0	0.0
68	15.743	0.064	0.596	1384.71	0.3	9.39	2.11e-03	284.80	6.39e-02	0.0	0.0
69	15.992	0.063	0.592	283.36	6.35e-02	1355.03	0.3	7932.74	1.8	0.0	0.0
70	16.007	0.062	0.591	132.11	2.96e-02	7.61	1.71e-03	3065.12	0.7	0.0	0.0
71	16.090	0.062	0.590	4.92	1.10e-03	55.62	1.25e-02	77.87	1.75e-02	0.0	0.0
72	16.154	0.062	0.589	128.93	2.89e-02	8.13	1.82e-03	2769.02	0.6	0.0	0.0
73	16.214	0.062	0.588	17.48	3.92e-03	319.07	7.15e-02	1.017e+04	2.3	0.0	0.0
74	16.460	0.061	0.584	0.10	2.31e-05	49.07	1.10e-02	4670.57	1.0	0.0	0.0
75	16.518	0.061	0.583	184.79	4.14e-02	6.79	1.52e-03	2108.19	0.5	0.0	0.0
76	16.757	0.060	0.579	639.32	0.1	56.12	1.26e-02	2954.93	0.7	0.0	0.0
77	17.012	0.059	0.575	490.24	0.1	51.95	1.16e-02	144.71	3.24e-02	0.0	0.0
78	17.106	0.058	0.574	155.94	3.50e-02	612.41	0.1	185.06	4.15e-02	0.0	0.0
79	17.194	0.058	0.573	43.90	9.84e-03	16.44	3.69e-03	10.99	2.47e-03	0.0	0.0
80	17.454	0.057	0.569	118.79	2.66e-02	201.50	4.52e-02	19.94	4.47e-03	0.0	0.0
Risulta				4.120e+05		4.148e+05		4.024e+05			
In percentuale				92.37		92.99		90.23			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
6	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.902 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.285 sec.
			fattore q: 1.000
			fattore per spost. mu d: 1.000
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.0	2.41	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.0	6.11e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.0	2.50	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.0	2.68	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.0	2.41	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.0	2.37	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.28	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.0	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.0	2.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.28	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.0	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.0	2.68	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.0	2.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.0	2.91	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.514	0.285	0.902	1.842e+05	41.3	1.32	2.95e-04	211.59	4.74e-02	0.0	0.0
2	4.253	0.235	0.902	6102.82	1.4	2.923e+05	65.5	5933.51	1.3	0.0	0.0
3	4.567	0.219	0.902	1.733e+04	3.9	8.148e+04	18.3	254.30	5.70e-02	0.0	0.0
4	4.754	0.210	0.902	59.33	1.33e-02	4928.83	1.1	6.702e+04	15.0	0.0	0.0
5	5.407	0.185	0.902	1.713e+04	3.8	254.78	5.71e-02	2.033e+04	4.6	0.0	0.0
6	5.590	0.179	0.902	3.773e+04	8.5	5.77e-04	0.0	1.263e+04	2.8	0.0	0.0
7	5.700	0.175	0.902	162.41	3.64e-02	0.90	2.01e-04	7969.36	1.8	0.0	0.0
8	5.709	0.175	0.902	0.07	1.52e-05	149.29	3.35e-02	4.905e+04	11.0	0.0	0.0
9	5.872	0.170	0.902	1.309e+04	2.9	3185.33	0.7	1842.41	0.4	0.0	0.0
10	6.587	0.152	0.902	119.13	2.67e-02	794.77	0.2	1.016e+04	2.3	0.0	0.0
11	6.607	0.151	0.902	2.87	6.43e-04	110.20	2.47e-02	1429.24	0.3	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.902	359.15	8.05e-02	352.21	7.90e-02	952.78	0.2	0.0	0.0
13	6.722	0.149	0.902	8.273e+04	18.5	114.76	2.57e-02	918.45	0.2	0.0	0.0
14	6.782	0.147	0.902	393.24	8.82e-02	13.09	2.93e-03	547.51	0.1	0.0	0.0
15	6.905	0.145	0.902	1.149e+04	2.6	480.28	0.1	153.00	3.43e-02	0.0	0.0
16	7.130	0.140	0.902	664.70	0.1	345.01	7.74e-02	1168.37	0.3	0.0	0.0
17	7.179	0.139	0.902	84.24	1.89e-02	0.64	1.44e-04	1618.33	0.4	0.0	0.0
18	7.293	0.137	0.902	3039.27	0.7	1019.91	0.2	539.92	0.1	0.0	0.0
19	7.334	0.136	0.902	1115.60	0.3	5.10	1.14e-03	361.05	8.09e-02	0.0	0.0
20	7.396	0.135	0.902	4880.46	1.1	2806.89	0.6	184.71	4.14e-02	0.0	0.0
21	7.479	0.134	0.897	0.12	2.76e-05	0.37	8.20e-05	0.06	1.26e-05	0.0	0.0
22	7.509	0.133	0.894	93.78	2.10e-02	22.93	5.14e-03	107.77	2.42e-02	0.0	0.0
23	7.554	0.132	0.891	202.42	4.54e-02	270.26	6.06e-02	339.84	7.62e-02	0.0	0.0
24	7.615	0.131	0.887	114.47	2.57e-02	55.54	1.25e-02	328.09	7.36e-02	0.0	0.0
25	7.674	0.130	0.882	6209.09	1.4	72.23	1.62e-02	6685.03	1.5	0.0	0.0
26	7.857	0.127	0.869	46.62	1.05e-02	843.84	0.2	3769.87	0.8	0.0	0.0
27	8.022	0.125	0.858	2881.16	0.6	119.34	2.68e-02	524.54	0.1	0.0	0.0
28	8.048	0.124	0.856	51.20	1.15e-02	671.33	0.2	221.18	4.96e-02	0.0	0.0
29	8.181	0.122	0.848	491.24	0.1	10.73	2.40e-03	21.97	4.93e-03	0.0	0.0
30	8.605	0.116	0.822	1676.24	0.4	10.14	2.27e-03	1.96	4.40e-04	0.0	0.0
31	8.959	0.112	0.802	284.79	6.39e-02	35.01	7.85e-03	2.91	6.51e-04	0.0	0.0
32	9.183	0.109	0.790	230.72	5.17e-02	0.10	2.20e-05	66.13	1.48e-02	0.0	0.0
33	9.681	0.103	0.766	52.48	1.18e-02	4248.46	1.0	79.59	1.78e-02	0.0	0.0
34	9.831	0.102	0.760	187.10	4.19e-02	69.71	1.56e-02	410.56	9.20e-02	0.0	0.0
35	10.037	0.100	0.751	249.94	5.60e-02	1063.33	0.2	161.77	3.63e-02	0.0	0.0
36	10.082	0.099	0.749	439.28	9.85e-02	1075.20	0.2	159.33	3.57e-02	0.0	0.0
37	10.310	0.097	0.739	868.37	0.2	383.20	8.59e-02	60.39	1.35e-02	0.0	0.0
38	10.930	0.091	0.716	97.15	2.18e-02	958.01	0.2	399.64	8.96e-02	0.0	0.0
39	11.124	0.090	0.709	14.10	3.16e-03	756.85	0.2	2177.97	0.5	0.0	0.0
40	11.365	0.088	0.701	837.02	0.2	381.04	8.54e-02	2626.95	0.6	0.0	0.0
41	11.657	0.086	0.691	59.83	1.34e-02	91.26	2.05e-02	350.89	7.87e-02	0.0	0.0
42	11.913	0.084	0.683	2310.14	0.5	138.17	3.10e-02	533.89	0.1	0.0	0.0
43	12.028	0.083	0.680	69.65	1.56e-02	924.90	0.2	5367.12	1.2	0.0	0.0
44	12.173	0.082	0.676	43.19	9.68e-03	782.81	0.2	1697.82	0.4	0.0	0.0
45	12.316	0.081	0.672	3223.81	0.7	945.59	0.2	25.25	5.66e-03	0.0	0.0
46	12.387	0.081	0.670	116.87	2.62e-02	16.22	3.64e-03	9954.90	2.2	0.0	0.0
47	12.488	0.080	0.667	0.16	3.67e-05	1586.50	0.4	3394.57	0.8	0.0	0.0
48	12.522	0.080	0.666	151.83	3.40e-02	3198.27	0.7	2.904e+04	6.5	0.0	0.0
49	12.583	0.079	0.664	158.05	3.54e-02	36.62	8.21e-03	2909.63	0.7	0.0	0.0
50	12.644	0.079	0.663	161.96	3.63e-02	26.16	5.87e-03	3.178e+04	7.1	0.0	0.0
51	12.805	0.078	0.658	12.93	2.90e-03	219.86	4.93e-02	1047.93	0.2	0.0	0.0
52	13.067	0.077	0.652	62.64	1.40e-02	114.65	2.57e-02	5406.81	1.2	0.0	0.0
53	13.227	0.076	0.648	248.64	5.57e-02	144.25	3.23e-02	3964.40	0.9	0.0	0.0
54	13.780	0.073	0.635	215.49	4.83e-02	123.64	2.77e-02	1.570e+04	3.5	0.0	0.0
55	13.949	0.072	0.631	3853.46	0.9	447.49	0.1	7191.43	1.6	0.0	0.0
56	13.967	0.072	0.630	2.86e-03	0.0	625.08	0.1	9223.94	2.1	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
57	14.063	0.071	0.628	233.61	5.24e-02	16.03	3.60e-03	1811.50	0.4	0.0	0.0
58	14.417	0.069	0.621	528.59	0.1	1574.22	0.4	8875.13	2.0	0.0	0.0
59	14.775	0.068	0.614	225.56	5.06e-02	906.99	0.2	886.90	0.2	0.0	0.0
60	14.817	0.067	0.613	110.06	2.47e-02	142.94	3.20e-02	10.67	2.39e-03	0.0	0.0
61	14.823	0.067	0.613	64.39	1.44e-02	16.16	3.62e-03	4627.73	1.0	0.0	0.0
62	14.973	0.067	0.610	157.53	3.53e-02	3.63	8.13e-04	3281.64	0.7	0.0	0.0
63	15.189	0.066	0.606	234.01	5.25e-02	212.69	4.77e-02	1365.79	0.3	0.0	0.0
64	15.266	0.066	0.604	206.62	4.63e-02	159.38	3.57e-02	5885.48	1.3	0.0	0.0
65	15.577	0.064	0.599	186.88	4.19e-02	1.04	2.34e-04	1.013e+04	2.3	0.0	0.0
66	15.692	0.064	0.597	748.16	0.2	23.81	5.34e-03	737.87	0.2	0.0	0.0
67	15.772	0.063	0.595	618.79	0.1	137.12	3.07e-02	819.48	0.2	0.0	0.0
68	15.912	0.063	0.593	12.05	2.70e-03	886.86	0.2	980.99	0.2	0.0	0.0
69	16.073	0.062	0.590	67.45	1.51e-02	13.86	3.11e-03	7162.26	1.6	0.0	0.0
70	16.092	0.062	0.590	70.50	1.58e-02	4.94	1.11e-03	1.650e+04	3.7	0.0	0.0
71	16.132	0.062	0.589	71.45	1.60e-02	427.81	9.59e-02	2244.68	0.5	0.0	0.0
72	16.191	0.062	0.588	12.95	2.90e-03	168.34	3.77e-02	1764.60	0.4	0.0	0.0
73	16.275	0.061	0.587	892.59	0.2	51.37	1.15e-02	64.50	1.45e-02	0.0	0.0
74	16.457	0.061	0.584	0.07	1.64e-05	116.53	2.61e-02	312.03	7.00e-02	0.0	0.0
75	16.621	0.060	0.581	598.96	0.1	3.68	8.26e-04	5718.19	1.3	0.0	0.0
76	16.890	0.059	0.577	171.31	3.84e-02	2.66	5.96e-04	723.02	0.2	0.0	0.0
77	16.941	0.059	0.576	47.81	1.07e-02	131.64	2.95e-02	2708.08	0.6	0.0	0.0
78	17.160	0.058	0.573	39.04	8.75e-03	520.47	0.1	610.63	0.1	0.0	0.0
79	17.426	0.057	0.569	80.76	1.81e-02	6.34	1.42e-03	3.36	7.53e-04	0.0	0.0
80	17.485	0.057	0.569	58.68	1.32e-02	570.83	0.1	131.56	2.95e-02	0.0	0.0
Risulta				4.119e+05		4.149e+05		4.064e+05			
In percentuale				92.34		93.02		91.11			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
7	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. +)	
			categoria suolo C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.902 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.232 sec.
			fattore q: 1.000
			fattore per spost. mu d: 1.000
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.31	0.0	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.28	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.40	0.0	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.59	0.0	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.43	0.0	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.28	0.0	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.0	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.28	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.0	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.28	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.59	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.70	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.81	0.0	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spetttrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.558	0.281	0.902	1.702e+05	38.2	279.11	6.26e-02	106.23	2.38e-02	0.0	0.0
2	4.304	0.232	0.902	3920.83	0.9	3.382e+05	75.8	6359.07	1.4	0.0	0.0
3	4.727	0.212	0.902	1.501e+04	3.4	3.116e+04	7.0	73.27	1.64e-02	0.0	0.0
4	4.754	0.210	0.902	430.46	9.65e-02	1.160e+04	2.6	7.043e+04	15.8	0.0	0.0
5	5.443	0.184	0.902	1717.87	0.4	243.71	5.46e-02	1104.82	0.2	0.0	0.0
6	5.482	0.182	0.902	6.613e+04	14.8	95.84	2.15e-02	2.715e+04	6.1	0.0	0.0
7	5.655	0.177	0.902	3223.84	0.7	23.36	5.24e-03	4.084e+04	9.2	0.0	0.0
8	5.700	0.175	0.902	43.74	9.81e-03	2.89	6.48e-04	1.435e+04	3.2	0.0	0.0
9	6.115	0.164	0.902	2.590e+04	5.8	2072.36	0.5	766.89	0.2	0.0	0.0
10	6.436	0.155	0.902	6.742e+04	15.1	210.29	4.71e-02	3309.26	0.7	0.0	0.0
11	6.587	0.152	0.902	258.15	5.79e-02	708.78	0.2	1.109e+04	2.5	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.902	2472.02	0.6	283.80	6.36e-02	487.58	0.1	0.0	0.0
13	6.781	0.147	0.902	70.99	1.59e-02	34.00	7.62e-03	494.43	0.1	0.0	0.0
14	6.860	0.146	0.902	5051.26	1.1	114.98	2.58e-02	14.81	3.32e-03	0.0	0.0
15	7.016	0.143	0.902	3221.65	0.7	410.13	9.20e-02	473.57	0.1	0.0	0.0
16	7.071	0.141	0.902	1.208e+04	2.7	308.30	6.91e-02	8.73	1.96e-03	0.0	0.0
17	7.174	0.139	0.902	10.47	2.35e-03	75.40	1.69e-02	2539.28	0.6	0.0	0.0
18	7.213	0.139	0.902	7704.49	1.7	521.23	0.1	403.54	9.05e-02	0.0	0.0
19	7.335	0.136	0.902	927.30	0.2	115.44	2.59e-02	643.87	0.1	0.0	0.0
20	7.367	0.136	0.902	1261.30	0.3	3327.47	0.7	919.66	0.2	0.0	0.0
21	7.441	0.134	0.900	2400.31	0.5	417.03	9.35e-02	879.00	0.2	0.0	0.0
22	7.475	0.134	0.897	1.27	2.86e-04	99.96	2.24e-02	739.17	0.2	0.0	0.0
23	7.479	0.134	0.897	0.07	1.57e-05	0.35	7.78e-05	0.43	9.54e-05	0.0	0.0
24	7.512	0.133	0.894	153.09	3.43e-02	116.23	2.61e-02	39.52	8.86e-03	0.0	0.0
25	7.615	0.131	0.887	1296.91	0.3	22.72	5.09e-03	4688.28	1.1	0.0	0.0
26	7.849	0.127	0.870	20.20	4.53e-03	890.69	0.2	4037.63	0.9	0.0	0.0
27	7.965	0.126	0.862	1234.18	0.3	394.49	8.84e-02	1271.22	0.3	0.0	0.0
28	8.194	0.122	0.847	125.30	2.81e-02	532.47	0.1	3.48	7.81e-04	0.0	0.0
29	8.292	0.121	0.841	144.92	3.25e-02	4.89	1.10e-03	145.67	3.27e-02	0.0	0.0
30	8.599	0.116	0.822	1713.76	0.4	10.16	2.28e-03	0.87	1.95e-04	0.0	0.0
31	9.018	0.111	0.799	26.33	5.90e-03	15.75	3.53e-03	179.38	4.02e-02	0.0	0.0
32	9.162	0.109	0.791	160.41	3.60e-02	8.49	1.90e-03	18.50	4.15e-03	0.0	0.0
33	9.844	0.102	0.759	32.60	7.31e-03	3049.05	0.7	238.39	5.34e-02	0.0	0.0
34	10.011	0.100	0.752	716.47	0.2	1115.46	0.3	343.17	7.69e-02	0.0	0.0
35	10.189	0.098	0.744	522.14	0.1	1499.59	0.3	121.18	2.72e-02	0.0	0.0
36	10.528	0.095	0.731	106.36	2.38e-02	218.32	4.89e-02	136.29	3.06e-02	0.0	0.0
37	11.000	0.091	0.713	207.35	4.65e-02	704.90	0.2	1399.29	0.3	0.0	0.0
38	11.230	0.089	0.705	569.01	0.1	537.86	0.1	5150.33	1.2	0.0	0.0
39	11.630	0.086	0.692	123.45	2.77e-02	12.84	2.88e-03	143.37	3.21e-02	0.0	0.0
40	11.848	0.084	0.685	123.87	2.78e-02	680.75	0.2	957.91	0.2	0.0	0.0
41	11.909	0.084	0.683	94.91	2.13e-02	251.89	5.65e-02	1485.84	0.3	0.0	0.0
42	12.137	0.082	0.677	108.88	2.44e-02	1.73	3.87e-04	8163.00	1.8	0.0	0.0
43	12.174	0.082	0.676	142.39	3.19e-02	309.84	6.95e-02	15.91	3.57e-03	0.0	0.0
44	12.255	0.082	0.673	1.70	3.80e-04	11.51	2.58e-03	2696.32	0.6	0.0	0.0
45	12.321	0.081	0.671	4.95	1.11e-03	722.78	0.2	2.021e+04	4.5	0.0	0.0
46	12.407	0.081	0.669	40.41	9.06e-03	567.25	0.1	846.71	0.2	0.0	0.0
47	12.491	0.080	0.667	19.69	4.41e-03	38.49	8.63e-03	3.186e+04	7.1	0.0	0.0
48	12.568	0.080	0.665	10.22	2.29e-03	2.26	5.07e-04	8404.68	1.9	0.0	0.0
49	12.710	0.079	0.661	51.01	1.14e-02	0.10	2.31e-05	366.62	8.22e-02	0.0	0.0
50	12.827	0.078	0.658	3327.54	0.7	778.80	0.2	7505.26	1.7	0.0	0.0
51	12.973	0.077	0.654	102.87	2.31e-02	3239.78	0.7	4649.04	1.0	0.0	0.0
52	13.048	0.077	0.652	2.93	6.58e-04	1408.27	0.3	2285.58	0.5	0.0	0.0
53	13.205	0.076	0.648	1806.22	0.4	116.16	2.60e-02	7477.13	1.7	0.0	0.0
54	13.710	0.073	0.636	310.06	6.95e-02	94.88	2.13e-02	9835.98	2.2	0.0	0.0
55	13.748	0.073	0.635	190.01	4.26e-02	13.64	3.06e-03	1719.68	0.4	0.0	0.0
56	13.939	0.072	0.631	1197.62	0.3	1235.39	0.3	2.291e+04	5.1	0.0	0.0
57	14.383	0.070	0.622	2900.50	0.7	214.03	4.80e-02	1872.53	0.4	0.0	0.0
58	14.481	0.069	0.619	3.93	8.82e-04	1508.73	0.3	6045.84	1.4	0.0	0.0
59	14.696	0.068	0.615	354.59	7.95e-02	69.70	1.56e-02	1038.58	0.2	0.0	0.0
60	14.742	0.068	0.614	238.51	5.35e-02	479.99	0.1	1718.59	0.4	0.0	0.0
61	14.806	0.068	0.613	1.06	2.37e-04	249.79	5.60e-02	1829.60	0.4	0.0	0.0
62	15.086	0.066	0.608	1.29	2.89e-04	14.80	3.32e-03	1179.88	0.3	0.0	0.0
63	15.288	0.065	0.604	356.24	7.99e-02	373.71	8.38e-02	5824.99	1.3	0.0	0.0
64	15.389	0.065	0.602	18.85	4.23e-03	5.84	1.31e-03	116.12	2.60e-02	0.0	0.0
65	15.513	0.064	0.600	11.64	2.61e-03	14.80	3.32e-03	5552.08	1.2	0.0	0.0
66	15.609	0.064	0.598	33.23	7.45e-03	2.41e-03	0.0	6177.10	1.4	0.0	0.0
67	15.739	0.064	0.596	789.44	0.2	758.94	0.2	4207.39	0.9	0.0	0.0
68	15.793	0.063	0.595	216.33	4.85e-02	1001.53	0.2	131.48	2.95e-02	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
69	15.964	0.063	0.592	270.17	6.06e-02	11.22	2.51e-03	950.04	0.2	0.0	0.0
70	16.002	0.062	0.591	1355.13	0.3	1.11	2.50e-04	1.026e+04	2.3	0.0	0.0
71	16.079	0.062	0.590	0.07	1.60e-05	47.55	1.07e-02	4891.61	1.1	0.0	0.0
72	16.121	0.062	0.589	166.23	3.73e-02	3.91e-03	0.0	6569.40	1.5	0.0	0.0
73	16.217	0.062	0.588	1.49	3.35e-04	4.47	1.00e-03	7877.21	1.8	0.0	0.0
74	16.347	0.061	0.586	425.34	9.54e-02	101.09	2.27e-02	320.05	7.18e-02	0.0	0.0
75	16.772	0.060	0.579	381.15	8.55e-02	94.09	2.11e-02	4716.66	1.1	0.0	0.0
76	16.863	0.059	0.578	28.42	6.37e-03	74.89	1.68e-02	2.87	6.44e-04	0.0	0.0
77	16.910	0.059	0.577	109.78	2.46e-02	9.44	2.12e-03	16.73	3.75e-03	0.0	0.0
78	17.154	0.058	0.573	35.43	7.94e-03	520.10	0.1	663.24	0.1	0.0	0.0
79	17.293	0.058	0.571	56.26	1.26e-02	667.12	0.1	193.73	4.34e-02	0.0	0.0
80	17.347	0.058	0.571	3.92	8.78e-04	49.92	1.12e-02	179.45	4.02e-02	0.0	0.0
Risulta				4.119e+05		4.152e+05		4.048e+05			
In percentuale				92.34		93.08		90.76			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
8	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.902 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.236 sec.
			fattore q: 1.000
			fattore per spost. mu d: 1.000
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	-0.31	0.0	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	-0.28	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	-0.40	0.0	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	-0.59	0.0	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	-0.43	0.0	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	-0.28	0.0	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.0	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	-0.28	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	-0.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.0	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	-0.28	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	-0.59	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	-0.70	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	-0.81	0.0	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.556	0.281	0.902	1.700e+05	38.1	2.87	6.43e-04	139.15	3.12e-02	0.0	0.0
2	4.243	0.236	0.902	1679.77	0.4	3.416e+05	76.6	5252.89	1.2	0.0	0.0
3	4.717	0.212	0.902	1.712e+04	3.8	2.165e+04	4.9	575.78	0.1	0.0	0.0
4	4.759	0.210	0.902	912.34	0.2	1.348e+04	3.0	7.149e+04	16.0	0.0	0.0
5	5.443	0.184	0.902	2960.19	0.7	13.68	3.07e-03	1025.55	0.2	0.0	0.0
6	5.485	0.182	0.902	6.801e+04	15.2	272.02	6.10e-02	3.475e+04	7.8	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
7	5.700	0.175	0.902	76.42	1.71e-02	2.81	6.30e-04	1.223e+04	2.7	0.0	0.0
8	5.835	0.171	0.902	4.27	9.57e-04	270.78	6.07e-02	3.903e+04	8.7	0.0	0.0
9	6.144	0.163	0.902	2.751e+04	6.2	2248.61	0.5	65.65	1.47e-02	0.0	0.0
10	6.438	0.155	0.902	6.630e+04	14.9	605.69	0.1	3031.93	0.7	0.0	0.0
11	6.580	0.152	0.902	227.07	5.09e-02	993.77	0.2	1.036e+04	2.3	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.902	2511.05	0.6	271.78	6.09e-02	675.36	0.2	0.0	0.0
13	6.777	0.148	0.902	95.16	2.13e-02	1.34	3.00e-04	184.07	4.13e-02	0.0	0.0
14	6.850	0.146	0.902	2562.41	0.6	71.24	1.60e-02	864.37	0.2	0.0	0.0
15	7.002	0.143	0.902	1.161e+04	2.6	47.45	1.06e-02	1061.30	0.2	0.0	0.0
16	7.161	0.140	0.902	2012.00	0.5	946.62	0.2	1562.65	0.4	0.0	0.0
17	7.189	0.139	0.902	1354.41	0.3	784.19	0.2	555.23	0.1	0.0	0.0
18	7.220	0.139	0.902	1.066e+04	2.4	240.48	5.39e-02	284.37	6.38e-02	0.0	0.0
19	7.335	0.136	0.902	1214.23	0.3	40.55	9.09e-03	443.21	9.94e-02	0.0	0.0
20	7.383	0.135	0.902	463.42	0.1	1001.68	0.2	153.47	3.44e-02	0.0	0.0
21	7.438	0.134	0.900	1775.53	0.4	262.45	5.88e-02	1054.96	0.2	0.0	0.0
22	7.479	0.134	0.897	0.39	8.84e-05	0.11	2.52e-05	0.13	2.93e-05	0.0	0.0
23	7.508	0.133	0.895	78.82	1.77e-02	3.44	7.71e-04	2.04	4.58e-04	0.0	0.0
24	7.555	0.132	0.891	2160.89	0.5	2.23	5.01e-04	2663.14	0.6	0.0	0.0
25	7.763	0.129	0.876	0.12	2.78e-05	5.40	1.21e-03	661.15	0.1	0.0	0.0
26	7.783	0.128	0.874	218.65	4.90e-02	723.31	0.2	2984.46	0.7	0.0	0.0
27	7.895	0.127	0.867	322.62	7.23e-02	158.57	3.56e-02	3542.30	0.8	0.0	0.0
28	7.990	0.125	0.860	230.04	5.16e-02	2681.00	0.6	886.41	0.2	0.0	0.0
29	8.107	0.123	0.852	142.34	3.19e-02	1127.31	0.3	212.25	4.76e-02	0.0	0.0
30	8.599	0.116	0.822	1630.46	0.4	14.64	3.28e-03	4.97	1.11e-03	0.0	0.0
31	8.827	0.113	0.809	446.16	0.1	195.00	4.37e-02	176.47	3.96e-02	0.0	0.0
32	8.855	0.113	0.808	6.84	1.53e-03	105.12	2.36e-02	39.00	8.74e-03	0.0	0.0
33	9.472	0.106	0.776	311.47	6.98e-02	115.97	2.60e-02	222.59	4.99e-02	0.0	0.0
34	9.581	0.104	0.771	0.02	4.52e-06	4715.53	1.1	67.98	1.52e-02	0.0	0.0
35	9.920	0.101	0.756	437.85	9.82e-02	1090.99	0.2	339.62	7.61e-02	0.0	0.0
36	10.147	0.099	0.746	842.06	0.2	922.88	0.2	252.91	5.67e-02	0.0	0.0
37	10.615	0.094	0.727	91.47	2.05e-02	1107.79	0.2	0.61	1.37e-04	0.0	0.0
38	11.115	0.090	0.709	537.33	0.1	78.95	1.77e-02	56.55	1.27e-02	0.0	0.0
39	11.249	0.089	0.705	119.51	2.68e-02	1420.40	0.3	2655.52	0.6	0.0	0.0
40	11.647	0.086	0.692	142.31	3.19e-02	45.30	1.02e-02	200.07	4.49e-02	0.0	0.0
41	11.781	0.085	0.687	26.24	5.88e-03	2289.49	0.5	1814.11	0.4	0.0	0.0
42	12.075	0.083	0.679	232.81	5.22e-02	30.94	6.94e-03	47.19	1.06e-02	0.0	0.0
43	12.106	0.083	0.678	73.87	1.66e-02	584.66	0.1	3030.47	0.7	0.0	0.0
44	12.178	0.082	0.675	183.46	4.11e-02	1602.64	0.4	1594.41	0.4	0.0	0.0
45	12.271	0.081	0.673	8.13	1.82e-03	1231.29	0.3	2.657e+04	6.0	0.0	0.0
46	12.363	0.081	0.670	67.96	1.52e-02	86.62	1.94e-02	1460.35	0.3	0.0	0.0
47	12.432	0.080	0.668	8.45	1.89e-03	1494.43	0.3	3884.60	0.9	0.0	0.0
48	12.512	0.080	0.666	4.57	1.03e-03	19.55	4.38e-03	1.083e+04	2.4	0.0	0.0
49	12.716	0.079	0.661	29.27	6.56e-03	0.0	0.0	860.84	0.2	0.0	0.0
50	12.747	0.078	0.660	0.73	1.63e-04	1.92	4.31e-04	4.243e+04	9.5	0.0	0.0
51	12.883	0.078	0.656	4922.28	1.1	197.57	4.43e-02	55.26	1.24e-02	0.0	0.0
52	13.254	0.075	0.647	72.93	1.64e-02	334.51	7.50e-02	4444.74	1.0	0.0	0.0
53	13.463	0.074	0.642	279.30	6.26e-02	10.91	2.45e-03	104.72	2.35e-02	0.0	0.0
54	13.731	0.073	0.636	5.29	1.19e-03	245.93	5.51e-02	244.04	5.47e-02	0.0	0.0
55	13.895	0.072	0.632	956.98	0.2	402.92	9.03e-02	2.871e+04	6.4	0.0	0.0
56	13.991	0.071	0.630	516.40	0.1	668.64	0.1	4858.26	1.1	0.0	0.0
57	14.406	0.069	0.621	1550.22	0.3	1297.86	0.3	3059.28	0.7	0.0	0.0
58	14.520	0.069	0.619	955.25	0.2	844.61	0.2	1015.79	0.2	0.0	0.0
59	14.757	0.068	0.614	370.99	8.32e-02	367.69	8.24e-02	3745.60	0.8	0.0	0.0
60	14.791	0.068	0.613	81.15	1.82e-02	463.39	0.1	9802.22	2.2	0.0	0.0
61	14.952	0.067	0.610	867.98	0.2	9.43	2.11e-03	5629.55	1.3	0.0	0.0
62	15.032	0.067	0.609	340.24	7.63e-02	137.99	3.09e-02	595.24	0.1	0.0	0.0
63	15.105	0.066	0.607	76.80	1.72e-02	59.12	1.33e-02	4105.02	0.9	0.0	0.0
64	15.346	0.065	0.603	0.35	7.81e-05	1.01	2.27e-04	259.74	5.82e-02	0.0	0.0
65	15.424	0.065	0.601	0.20	4.44e-05	29.41	6.59e-03	1274.78	0.3	0.0	0.0
66	15.517	0.064	0.600	3.37	7.57e-04	0.21	4.64e-05	2795.33	0.6	0.0	0.0
67	15.629	0.064	0.598	117.64	2.64e-02	11.69	2.62e-03	5995.00	1.3	0.0	0.0
68	15.715	0.064	0.596	373.16	8.37e-02	0.13	2.98e-05	504.26	0.1	0.0	0.0
69	15.927	0.063	0.593	1097.21	0.2	13.36	2.99e-03	615.03	0.1	0.0	0.0
70	16.021	0.062	0.591	72.93	1.64e-02	441.86	9.91e-02	1968.35	0.4	0.0	0.0
71	16.100	0.062	0.590	140.28	3.15e-02	38.44	8.62e-03	23.15	5.19e-03	0.0	0.0
72	16.156	0.062	0.589	108.19	2.43e-02	326.90	7.33e-02	7625.18	1.7	0.0	0.0
73	16.244	0.062	0.587	41.31	9.26e-03	60.89	1.37e-02	9663.40	2.2	0.0	0.0
74	16.281	0.061	0.587	301.43	6.76e-02	0.12	2.75e-05	8772.01	2.0	0.0	0.0
75	16.359	0.061	0.585	89.20	2.00e-02	497.74	0.1	135.12	3.03e-02	0.0	0.0
76	16.551	0.060	0.582	305.96	6.86e-02	534.23	0.1	759.30	0.2	0.0	0.0
77	16.817	0.059	0.578	305.57	6.85e-02	106.08	2.38e-02	4597.02	1.0	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
78	16.981	0.059	0.576	322.81	7.24e-02	15.34	3.44e-03	13.73	3.08e-03	0.0	0.0
79	17.091	0.059	0.574	132.71	2.98e-02	5.58	1.25e-03	152.08	3.41e-02	0.0	0.0
80	17.346	0.058	0.571	171.82	3.85e-02	654.26	0.1	4.62	1.04e-03	0.0	0.0
Risulta In percentuale				4.120e+05 92.37		4.145e+05 92.92		4.038e+05 90.53			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
9	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.369 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.279 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota m	M Sismica x g daN	Pos. GX m	Pos. GY m	E agg. X-X m	E agg. Y-Y m	Pos. KX m	Pos. KY m	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.0	-2.41	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.0	-6.11e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.0	-2.50	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.0	-2.68	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.0	-2.41	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.0	-2.37	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	-0.28	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.0	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.0	-2.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	-0.28	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.0	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.0	-2.68	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.0	-2.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.0	-2.91	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza Hz	Periodo sec	Acc. Spettrale g	M efficace X x g daN	%	M efficace Y x g daN	%	M efficace Z x g daN	%	Energia	Energia x v
1	3.583	0.279	0.369	1.615e+05	36.2	185.35	4.16e-02	53.89	1.21e-02	0.0	0.0
2	4.295	0.233	0.369	1185.34	0.3	3.578e+05	80.2	5685.95	1.3	0.0	0.0
3	4.752	0.210	0.369	554.83	0.1	2476.16	0.6	6.284e+04	14.1	0.0	0.0
4	4.913	0.204	0.369	5369.81	1.2	1.983e+04	4.4	1.734e+04	3.9	0.0	0.0
5	5.324	0.188	0.369	6.303e+04	14.1	5.72	1.28e-03	4167.94	0.9	0.0	0.0
6	5.551	0.180	0.369	3.027e+04	6.8	104.85	2.35e-02	1.424e+04	3.2	0.0	0.0
7	5.699	0.175	0.369	118.71	2.66e-02	4.19	9.40e-04	1.241e+04	2.8	0.0	0.0
8	5.767	0.173	0.369	2261.84	0.5	366.80	8.22e-02	4.428e+04	9.9	0.0	0.0
9	6.157	0.162	0.369	9.736e+04	21.8	96.42	2.16e-02	2963.89	0.7	0.0	0.0
10	6.471	0.155	0.369	907.85	0.2	1723.45	0.4	420.01	9.42e-02	0.0	0.0
11	6.579	0.152	0.369	207.53	4.65e-02	833.44	0.2	1.118e+04	2.5	0.0	0.0
12	6.655	0.150	0.369	2352.55	0.5	346.08	7.76e-02	516.09	0.1	0.0	0.0
13	6.779	0.148	0.369	57.40	1.29e-02	12.39	2.78e-03	297.39	6.67e-02	0.0	0.0
14	6.898	0.145	0.369	550.98	0.1	19.66	4.41e-03	865.04	0.2	0.0	0.0
15	7.117	0.141	0.369	782.05	0.2	102.83	2.31e-02	1162.68	0.3	0.0	0.0
16	7.126	0.140	0.369	3932.36	0.9	10.75	2.41e-03	82.51	1.85e-02	0.0	0.0
17	7.178	0.139	0.369	45.28	1.02e-02	17.90	4.01e-03	1773.67	0.4	0.0	0.0
18	7.308	0.137	0.369	183.64	4.12e-02	432.37	9.69e-02	2996.30	0.7	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spetttrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
19	7.337	0.136	0.369	1840.20	0.4	250.47	5.62e-02	17.15	3.85e-03	0.0	0.0
20	7.376	0.136	0.369	0.12	2.67e-05	3286.48	0.7	0.79	1.76e-04	0.0	0.0
21	7.479	0.134	0.369	8.40	1.88e-03	1.23	2.77e-04	0.01	3.26e-06	0.0	0.0
22	7.506	0.133	0.369	1.912e+04	4.3	265.25	5.95e-02	2.31	5.18e-04	0.0	0.0
23	7.510	0.133	0.369	763.92	0.2	74.57	1.67e-02	21.69	4.86e-03	0.0	0.0
24	7.615	0.131	0.369	52.20	1.17e-02	25.65	5.75e-03	393.71	8.83e-02	0.0	0.0
25	7.656	0.131	0.369	9.41	2.11e-03	507.93	0.1	3230.18	0.7	0.0	0.0
26	7.797	0.128	0.369	177.55	3.98e-02	1167.12	0.3	4202.70	0.9	0.0	0.0
27	7.941	0.126	0.369	628.62	0.1	37.95	8.51e-03	2554.45	0.6	0.0	0.0
28	8.060	0.124	0.369	399.28	8.95e-02	304.09	6.82e-02	164.28	3.68e-02	0.0	0.0
29	8.211	0.122	0.369	16.62	3.73e-03	92.54	2.07e-02	2.11	4.72e-04	0.0	0.0
30	8.590	0.116	0.358	1618.89	0.4	7.48	1.68e-03	1.06	2.38e-04	0.0	0.0
31	8.947	0.112	0.349	85.78	1.92e-02	47.87	1.07e-02	5.23	1.17e-03	0.0	0.0
32	9.473	0.106	0.337	166.15	3.73e-02	339.44	7.61e-02	143.15	3.21e-02	0.0	0.0
33	9.550	0.105	0.335	28.67	6.43e-03	3737.67	0.8	46.39	1.04e-02	0.0	0.0
34	9.772	0.102	0.330	209.96	4.71e-02	570.12	0.1	46.14	1.03e-02	0.0	0.0
35	9.992	0.100	0.326	105.41	2.36e-02	481.34	0.1	225.34	5.05e-02	0.0	0.0
36	10.161	0.098	0.323	1044.22	0.2	506.77	0.1	197.76	4.43e-02	0.0	0.0
37	10.817	0.092	0.311	5.38	1.21e-03	1412.93	0.3	306.92	6.88e-02	0.0	0.0
38	11.128	0.090	0.306	21.23	4.76e-03	926.61	0.2	2081.99	0.5	0.0	0.0
39	11.368	0.088	0.302	236.43	5.30e-02	9.23	2.07e-03	2253.27	0.5	0.0	0.0
40	11.515	0.087	0.300	0.76	1.70e-04	1194.70	0.3	531.86	0.1	0.0	0.0
41	11.908	0.084	0.294	187.18	4.20e-02	108.57	2.43e-02	2506.46	0.6	0.0	0.0
42	11.979	0.083	0.293	377.82	8.47e-02	11.16	2.50e-03	1.352e+04	3.0	0.0	0.0
43	12.133	0.082	0.291	62.59	1.40e-02	858.40	0.2	1.513e+04	3.4	0.0	0.0
44	12.183	0.082	0.290	0.28	6.35e-05	741.03	0.2	884.08	0.2	0.0	0.0
45	12.412	0.081	0.287	29.06	6.52e-03	4904.10	1.1	887.16	0.2	0.0	0.0
46	12.480	0.080	0.286	184.16	4.13e-02	143.41	3.22e-02	1.150e+04	2.6	0.0	0.0
47	12.575	0.080	0.285	764.63	0.2	182.80	4.10e-02	4916.51	1.1	0.0	0.0
48	12.656	0.079	0.284	31.79	7.13e-03	134.74	3.02e-02	3.624e+04	8.1	0.0	0.0
49	12.692	0.079	0.284	42.40	9.51e-03	25.63	5.75e-03	807.04	0.2	0.0	0.0
50	13.098	0.076	0.279	31.66	7.10e-03	211.57	4.74e-02	1458.60	0.3	0.0	0.0
51	13.156	0.076	0.278	1026.12	0.2	134.15	3.01e-02	4439.54	1.0	0.0	0.0
52	13.490	0.074	0.275	143.21	3.21e-02	51.04	1.14e-02	20.22	4.53e-03	0.0	0.0
53	13.526	0.074	0.274	2.95	6.61e-04	79.53	1.78e-02	6000.73	1.3	0.0	0.0
54	13.763	0.073	0.272	3.80	8.51e-04	103.35	2.32e-02	1.334e+04	3.0	0.0	0.0
55	13.928	0.072	0.270	1807.88	0.4	1308.77	0.3	2.132e+04	4.8	0.0	0.0
56	14.200	0.070	0.267	2542.54	0.6	46.06	1.03e-02	221.47	4.97e-02	0.0	0.0
57	14.479	0.069	0.265	514.01	0.1	1899.27	0.4	4656.51	1.0	0.0	0.0
58	14.726	0.068	0.262	94.74	2.12e-02	304.77	6.83e-02	5593.60	1.3	0.0	0.0
59	14.795	0.068	0.262	46.09	1.03e-02	523.83	0.1	293.79	6.59e-02	0.0	0.0
60	14.819	0.067	0.261	0.19	4.22e-05	117.25	2.63e-02	3718.10	0.8	0.0	0.0
61	15.009	0.067	0.260	559.22	0.1	254.67	5.71e-02	2935.06	0.7	0.0	0.0
62	15.119	0.066	0.259	991.25	0.2	2.38	5.34e-04	3618.29	0.8	0.0	0.0
63	15.138	0.066	0.259	1624.48	0.4	0.12	2.77e-05	2.04	4.57e-04	0.0	0.0
64	15.321	0.065	0.257	84.64	1.90e-02	124.53	2.79e-02	4332.59	1.0	0.0	0.0
65	15.481	0.065	0.256	6.83	1.53e-03	41.16	9.23e-03	284.29	6.37e-02	0.0	0.0
66	15.499	0.065	0.256	36.94	8.28e-03	73.93	1.66e-02	1291.37	0.3	0.0	0.0
67	15.603	0.064	0.255	25.33	5.68e-03	22.29	5.00e-03	8424.55	1.9	0.0	0.0
68	15.743	0.064	0.254	1384.71	0.3	9.39	2.11e-03	284.80	6.39e-02	0.0	0.0
69	15.992	0.063	0.252	283.36	6.35e-02	1355.03	0.3	7932.74	1.8	0.0	0.0
70	16.007	0.062	0.251	132.11	2.96e-02	7.61	1.71e-03	3065.12	0.7	0.0	0.0
71	16.090	0.062	0.251	4.92	1.10e-03	55.62	1.25e-02	77.87	1.75e-02	0.0	0.0
72	16.154	0.062	0.250	128.93	2.89e-02	8.13	1.82e-03	2769.02	0.6	0.0	0.0
73	16.214	0.062	0.250	17.48	3.92e-03	319.07	7.15e-02	1.017e+04	2.3	0.0	0.0
74	16.460	0.061	0.248	0.10	2.31e-05	49.07	1.10e-02	4670.57	1.0	0.0	0.0
75	16.518	0.061	0.248	184.79	4.14e-02	6.79	1.52e-03	2108.19	0.5	0.0	0.0
76	16.757	0.060	0.246	639.32	0.1	56.12	1.26e-02	2954.93	0.7	0.0	0.0
77	17.012	0.059	0.244	490.24	0.1	51.95	1.16e-02	144.71	3.24e-02	0.0	0.0
78	17.106	0.058	0.244	155.94	3.50e-02	612.41	0.1	185.06	4.15e-02	0.0	0.0
79	17.194	0.058	0.243	43.90	9.84e-03	16.44	3.69e-03	10.99	2.47e-03	0.0	0.0
80	17.454	0.057	0.241	118.79	2.66e-02	201.50	4.52e-02	19.94	4.47e-03	0.0	0.0
Risulta				4.120e+05		4.148e+05		4.024e+05			
In percentuale				92.37		92.99		90.23			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
10	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.369 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.285 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.0	2.41	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.0	6.11e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.0	2.50	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.0	2.68	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.0	2.41	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.0	2.37	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.28	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.0	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.0	2.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.28	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.0	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.0	2.68	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.0	2.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.0	2.91	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.514	0.285	0.369	1.842e+05	41.3	1.32	2.95e-04	211.59	4.74e-02	0.0	0.0
2	4.253	0.235	0.369	6102.82	1.4	2.923e+05	65.5	5933.51	1.3	0.0	0.0
3	4.567	0.219	0.369	1.733e+04	3.9	8.148e+04	18.3	254.30	5.70e-02	0.0	0.0
4	4.754	0.210	0.369	59.33	1.33e-02	4928.83	1.1	6.702e+04	15.0	0.0	0.0
5	5.407	0.185	0.369	1.713e+04	3.8	254.78	5.71e-02	2.033e+04	4.6	0.0	0.0
6	5.590	0.179	0.369	3.773e+04	8.5	5.77e-04	0.0	1.263e+04	2.8	0.0	0.0
7	5.700	0.175	0.369	162.41	3.64e-02	0.90	2.01e-04	7969.36	1.8	0.0	0.0
8	5.709	0.175	0.369	0.07	1.52e-05	149.29	3.35e-02	4.905e+04	11.0	0.0	0.0
9	5.872	0.170	0.369	1.309e+04	2.9	3185.33	0.7	1842.41	0.4	0.0	0.0
10	6.587	0.152	0.369	119.13	2.67e-02	794.77	0.2	1.016e+04	2.3	0.0	0.0
11	6.607	0.151	0.369	2.87	6.43e-04	110.20	2.47e-02	1429.24	0.3	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.369	359.15	8.05e-02	352.21	7.90e-02	952.78	0.2	0.0	0.0
13	6.722	0.149	0.369	8.273e+04	18.5	114.76	2.57e-02	918.45	0.2	0.0	0.0
14	6.782	0.147	0.369	393.24	8.82e-02	13.09	2.93e-03	547.51	0.1	0.0	0.0
15	6.905	0.145	0.369	1.149e+04	2.6	480.28	0.1	153.00	3.43e-02	0.0	0.0
16	7.130	0.140	0.369	664.70	0.1	345.01	7.74e-02	1168.37	0.3	0.0	0.0
17	7.179	0.139	0.369	84.24	1.89e-02	0.64	1.44e-04	1618.33	0.4	0.0	0.0
18	7.293	0.137	0.369	3039.27	0.7	1019.91	0.2	539.92	0.1	0.0	0.0
19	7.334	0.136	0.369	1115.60	0.3	5.10	1.14e-03	361.05	8.09e-02	0.0	0.0
20	7.396	0.135	0.369	4880.46	1.1	2806.89	0.6	184.71	4.14e-02	0.0	0.0
21	7.479	0.134	0.369	0.12	2.76e-05	0.37	8.20e-05	0.06	1.26e-05	0.0	0.0
22	7.509	0.133	0.369	93.78	2.10e-02	22.93	5.14e-03	107.77	2.42e-02	0.0	0.0
23	7.554	0.132	0.369	202.42	4.54e-02	270.26	6.06e-02	339.84	7.62e-02	0.0	0.0
24	7.615	0.131	0.369	114.47	2.57e-02	55.54	1.25e-02	328.09	7.36e-02	0.0	0.0
25	7.674	0.130	0.369	6209.09	1.4	72.23	1.62e-02	6685.03	1.5	0.0	0.0
26	7.857	0.127	0.369	46.62	1.05e-02	843.84	0.2	3769.87	0.8	0.0	0.0
27	8.022	0.125	0.369	2881.16	0.6	119.34	2.68e-02	524.54	0.1	0.0	0.0
28	8.048	0.124	0.369	51.20	1.15e-02	671.33	0.2	221.18	4.96e-02	0.0	0.0
29	8.181	0.122	0.369	491.24	0.1	10.73	2.40e-03	21.97	4.93e-03	0.0	0.0
30	8.605	0.116	0.358	1676.24	0.4	10.14	2.27e-03	1.96	4.40e-04	0.0	0.0
31	8.959	0.112	0.349	284.79	6.39e-02	35.01	7.85e-03	2.91	6.51e-04	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
32	9.183	0.109	0.343	230.72	5.17e-02	0.10	2.20e-05	66.13	1.48e-02	0.0	0.0
33	9.681	0.103	0.332	52.48	1.18e-02	4248.46	1.0	79.59	1.78e-02	0.0	0.0
34	9.831	0.102	0.329	187.10	4.19e-02	69.71	1.56e-02	410.56	9.20e-02	0.0	0.0
35	10.037	0.100	0.325	249.94	5.60e-02	1063.33	0.2	161.77	3.63e-02	0.0	0.0
36	10.082	0.099	0.324	439.28	9.85e-02	1075.20	0.2	159.33	3.57e-02	0.0	0.0
37	10.310	0.097	0.320	868.37	0.2	383.20	8.59e-02	60.39	1.35e-02	0.0	0.0
38	10.930	0.091	0.309	97.15	2.18e-02	958.01	0.2	399.64	8.96e-02	0.0	0.0
39	11.124	0.090	0.306	14.10	3.16e-03	756.85	0.2	2177.97	0.5	0.0	0.0
40	11.365	0.088	0.302	837.02	0.2	381.04	8.54e-02	2626.95	0.6	0.0	0.0
41	11.657	0.086	0.298	59.83	1.34e-02	91.26	2.05e-02	350.89	7.87e-02	0.0	0.0
42	11.913	0.084	0.294	2310.14	0.5	138.17	3.10e-02	533.89	0.1	0.0	0.0
43	12.028	0.083	0.292	69.65	1.56e-02	924.90	0.2	5367.12	1.2	0.0	0.0
44	12.173	0.082	0.290	43.19	9.68e-03	782.81	0.2	1697.82	0.4	0.0	0.0
45	12.316	0.081	0.289	3223.81	0.7	945.59	0.2	25.25	5.66e-03	0.0	0.0
46	12.387	0.081	0.288	116.87	2.62e-02	16.22	3.64e-03	9954.90	2.2	0.0	0.0
47	12.488	0.080	0.286	0.16	3.67e-05	1586.50	0.4	3394.57	0.8	0.0	0.0
48	12.522	0.080	0.286	151.83	3.40e-02	3198.27	0.7	2.904e+04	6.5	0.0	0.0
49	12.583	0.079	0.285	158.05	3.54e-02	36.62	8.21e-03	2909.63	0.7	0.0	0.0
50	12.644	0.079	0.284	161.96	3.63e-02	26.16	5.87e-03	3.178e+04	7.1	0.0	0.0
51	12.805	0.078	0.282	12.93	2.90e-03	219.86	4.93e-02	1047.93	0.2	0.0	0.0
52	13.067	0.077	0.279	62.64	1.40e-02	114.65	2.57e-02	5406.81	1.2	0.0	0.0
53	13.227	0.076	0.278	248.64	5.57e-02	144.25	3.23e-02	3964.40	0.9	0.0	0.0
54	13.780	0.073	0.271	215.49	4.83e-02	123.64	2.77e-02	1.570e+04	3.5	0.0	0.0
55	13.949	0.072	0.270	3853.46	0.9	447.49	0.1	7191.43	1.6	0.0	0.0
56	13.967	0.072	0.270	2.86e-03	0.0	625.08	0.1	9223.94	2.1	0.0	0.0
57	14.063	0.071	0.269	233.61	5.24e-02	16.03	3.60e-03	1811.50	0.4	0.0	0.0
58	14.417	0.069	0.265	528.59	0.1	1574.22	0.4	8875.13	2.0	0.0	0.0
59	14.775	0.068	0.262	225.56	5.06e-02	906.99	0.2	886.90	0.2	0.0	0.0
60	14.817	0.067	0.261	110.06	2.47e-02	142.94	3.20e-02	10.67	2.39e-03	0.0	0.0
61	14.823	0.067	0.261	64.39	1.44e-02	16.16	3.62e-03	4627.73	1.0	0.0	0.0
62	14.973	0.067	0.260	157.53	3.53e-02	3.63	8.13e-04	3281.64	0.7	0.0	0.0
63	15.189	0.066	0.258	234.01	5.25e-02	212.69	4.77e-02	1365.79	0.3	0.0	0.0
64	15.266	0.066	0.257	206.62	4.63e-02	159.38	3.57e-02	5885.48	1.3	0.0	0.0
65	15.577	0.064	0.255	186.88	4.19e-02	1.04	2.34e-04	1.013e+04	2.3	0.0	0.0
66	15.692	0.064	0.254	748.16	0.2	23.81	5.34e-03	737.87	0.2	0.0	0.0
67	15.772	0.063	0.253	618.79	0.1	137.12	3.07e-02	819.48	0.2	0.0	0.0
68	15.912	0.063	0.252	12.05	2.70e-03	886.86	0.2	980.99	0.2	0.0	0.0
69	16.073	0.062	0.251	67.45	1.51e-02	13.86	3.11e-03	7162.26	1.6	0.0	0.0
70	16.092	0.062	0.251	70.50	1.58e-02	4.94	1.11e-03	1.650e+04	3.7	0.0	0.0
71	16.132	0.062	0.251	71.45	1.60e-02	427.81	9.59e-02	2244.68	0.5	0.0	0.0
72	16.191	0.062	0.250	12.95	2.90e-03	168.34	3.77e-02	1764.60	0.4	0.0	0.0
73	16.275	0.061	0.249	892.59	0.2	51.37	1.15e-02	64.50	1.45e-02	0.0	0.0
74	16.457	0.061	0.248	0.07	1.64e-05	116.53	2.61e-02	312.03	7.00e-02	0.0	0.0
75	16.621	0.060	0.247	598.96	0.1	3.68	8.26e-04	5718.19	1.3	0.0	0.0
76	16.890	0.059	0.245	171.31	3.84e-02	2.66	5.96e-04	723.02	0.2	0.0	0.0
77	16.941	0.059	0.245	47.81	1.07e-02	131.64	2.95e-02	2708.08	0.6	0.0	0.0
78	17.160	0.058	0.243	39.04	8.75e-03	520.47	0.1	610.63	0.1	0.0	0.0
79	17.426	0.057	0.241	80.76	1.81e-02	6.34	1.42e-03	3.36	7.53e-04	0.0	0.0
80	17.485	0.057	0.241	58.68	1.32e-02	570.83	0.1	131.56	2.95e-02	0.0	0.0
Risulta				4.119e+05		4.149e+05		4.064e+05			
In percentuale				92.34		93.02		91.11			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
11	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.369 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.232 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.31	0.0	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.28	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.40	0.0	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.59	0.0	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.43	0.0	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.28	0.0	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.0	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.28	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.0	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.28	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.59	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.70	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.81	0.0	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.558	0.281	0.369	1.702e+05	38.2	279.11	6.26e-02	106.23	2.38e-02	0.0	0.0
2	4.304	0.232	0.369	3920.83	0.9	3.382e+05	75.8	6359.07	1.4	0.0	0.0
3	4.727	0.212	0.369	1.501e+04	3.4	3.116e+04	7.0	73.27	1.64e-02	0.0	0.0
4	4.754	0.210	0.369	430.46	9.65e-02	1.160e+04	2.6	7.043e+04	15.8	0.0	0.0
5	5.443	0.184	0.369	1717.87	0.4	243.71	5.46e-02	1104.82	0.2	0.0	0.0
6	5.482	0.182	0.369	6.613e+04	14.8	95.84	2.15e-02	2.715e+04	6.1	0.0	0.0
7	5.655	0.177	0.369	3223.84	0.7	23.36	5.24e-03	4.084e+04	9.2	0.0	0.0
8	5.700	0.175	0.369	43.74	9.81e-03	2.89	6.48e-04	1.435e+04	3.2	0.0	0.0
9	6.115	0.164	0.369	2.590e+04	5.8	2072.36	0.5	766.89	0.2	0.0	0.0
10	6.436	0.155	0.369	6.742e+04	15.1	210.29	4.71e-02	3309.26	0.7	0.0	0.0
11	6.587	0.152	0.369	258.15	5.79e-02	708.78	0.2	1.109e+04	2.5	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.369	2472.02	0.6	283.80	6.36e-02	487.58	0.1	0.0	0.0
13	6.781	0.147	0.369	70.99	1.59e-02	34.00	7.62e-03	494.43	0.1	0.0	0.0
14	6.860	0.146	0.369	5051.26	1.1	114.98	2.58e-02	14.81	3.32e-03	0.0	0.0
15	7.016	0.143	0.369	3221.65	0.7	410.13	9.20e-02	473.57	0.1	0.0	0.0
16	7.071	0.141	0.369	1.208e+04	2.7	308.30	6.91e-02	8.73	1.96e-03	0.0	0.0
17	7.174	0.139	0.369	10.47	2.35e-03	75.40	1.69e-02	2539.28	0.6	0.0	0.0
18	7.213	0.139	0.369	7704.49	1.7	521.23	0.1	403.54	9.05e-02	0.0	0.0
19	7.335	0.136	0.369	927.30	0.2	115.44	2.59e-02	643.87	0.1	0.0	0.0
20	7.367	0.136	0.369	1261.30	0.3	3327.47	0.7	919.66	0.2	0.0	0.0
21	7.441	0.134	0.369	2400.31	0.5	417.03	9.35e-02	879.00	0.2	0.0	0.0
22	7.475	0.134	0.369	1.27	2.86e-04	99.96	2.24e-02	739.17	0.2	0.0	0.0
23	7.479	0.134	0.369	0.07	1.57e-05	0.35	7.78e-05	0.43	9.54e-05	0.0	0.0
24	7.512	0.133	0.369	153.09	3.43e-02	116.23	2.61e-02	39.52	8.86e-03	0.0	0.0
25	7.615	0.131	0.369	1296.91	0.3	22.72	5.09e-03	4688.28	1.1	0.0	0.0
26	7.849	0.127	0.369	20.20	4.53e-03	890.69	0.2	4037.63	0.9	0.0	0.0
27	7.965	0.126	0.369	1234.18	0.3	394.49	8.84e-02	1271.22	0.3	0.0	0.0
28	8.194	0.122	0.369	125.30	2.81e-02	532.47	0.1	3.48	7.81e-04	0.0	0.0
29	8.292	0.121	0.367	144.92	3.25e-02	4.89	1.10e-03	145.67	3.27e-02	0.0	0.0
30	8.599	0.116	0.358	1713.76	0.4	10.16	2.28e-03	0.87	1.95e-04	0.0	0.0
31	9.018	0.111	0.347	26.33	5.90e-03	15.75	3.53e-03	179.38	4.02e-02	0.0	0.0
32	9.162	0.109	0.344	160.41	3.60e-02	8.49	1.90e-03	18.50	4.15e-03	0.0	0.0
33	9.844	0.102	0.329	32.60	7.31e-03	3049.05	0.7	238.39	5.34e-02	0.0	0.0
34	10.011	0.100	0.326	716.47	0.2	1115.46	0.3	343.17	7.69e-02	0.0	0.0
35	10.189	0.098	0.322	522.14	0.1	1499.59	0.3	121.18	2.72e-02	0.0	0.0
36	10.528	0.095	0.316	106.36	2.38e-02	218.32	4.89e-02	136.29	3.06e-02	0.0	0.0
37	11.000	0.091	0.308	207.35	4.65e-02	704.90	0.2	1399.29	0.3	0.0	0.0
38	11.230	0.089	0.304	569.01	0.1	537.86	0.1	5150.33	1.2	0.0	0.0
39	11.630	0.086	0.298	123.45	2.77e-02	12.84	2.88e-03	143.37	3.21e-02	0.0	0.0
40	11.848	0.084	0.295	123.87	2.78e-02	680.75	0.2	957.91	0.2	0.0	0.0
41	11.909	0.084	0.294	94.91	2.13e-02	251.89	5.65e-02	1485.84	0.3	0.0	0.0
42	12.137	0.082	0.291	108.88	2.44e-02	1.73	3.87e-04	8163.00	1.8	0.0	0.0
43	12.174	0.082	0.290	142.39	3.19e-02	309.84	6.95e-02	15.91	3.57e-03	0.0	0.0
44	12.255	0.082	0.289	1.70	3.80e-04	11.51	2.58e-03	2696.32	0.6	0.0	0.0
45	12.321	0.081	0.289	4.95	1.11e-03	722.78	0.2	2.021e+04	4.5	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spetttrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
46	12.407	0.081	0.287	40.41	9.06e-03	567.25	0.1	846.71	0.2	0.0	0.0
47	12.491	0.080	0.286	19.69	4.41e-03	38.49	8.63e-03	3.186e+04	7.1	0.0	0.0
48	12.568	0.080	0.285	10.22	2.29e-03	2.26	5.07e-04	8404.68	1.9	0.0	0.0
49	12.710	0.079	0.284	51.01	1.14e-02	0.10	2.31e-05	366.62	8.22e-02	0.0	0.0
50	12.827	0.078	0.282	3327.54	0.7	778.80	0.2	7505.26	1.7	0.0	0.0
51	12.973	0.077	0.280	102.87	2.31e-02	3239.78	0.7	4649.04	1.0	0.0	0.0
52	13.048	0.077	0.280	2.93	6.58e-04	1408.27	0.3	2285.58	0.5	0.0	0.0
53	13.205	0.076	0.278	1806.22	0.4	116.16	2.60e-02	7477.13	1.7	0.0	0.0
54	13.710	0.073	0.272	310.06	6.95e-02	94.88	2.13e-02	9835.98	2.2	0.0	0.0
55	13.748	0.073	0.272	190.01	4.26e-02	13.64	3.06e-03	1719.68	0.4	0.0	0.0
56	13.939	0.072	0.270	1197.62	0.3	1235.39	0.3	2.291e+04	5.1	0.0	0.0
57	14.383	0.070	0.265	2900.50	0.7	214.03	4.80e-02	1872.53	0.4	0.0	0.0
58	14.481	0.069	0.265	3.93	8.82e-04	1508.73	0.3	6045.84	1.4	0.0	0.0
59	14.696	0.068	0.263	354.59	7.95e-02	69.70	1.56e-02	1038.58	0.2	0.0	0.0
60	14.742	0.068	0.262	238.51	5.35e-02	479.99	0.1	1718.59	0.4	0.0	0.0
61	14.806	0.068	0.262	1.06	2.37e-04	249.79	5.60e-02	1829.60	0.4	0.0	0.0
62	15.086	0.066	0.259	1.29	2.89e-04	14.80	3.32e-03	1179.88	0.3	0.0	0.0
63	15.288	0.065	0.257	356.24	7.99e-02	373.71	8.38e-02	5824.99	1.3	0.0	0.0
64	15.389	0.065	0.256	18.85	4.23e-03	5.84	1.31e-03	116.12	2.60e-02	0.0	0.0
65	15.513	0.064	0.255	11.64	2.61e-03	14.80	3.32e-03	5552.08	1.2	0.0	0.0
66	15.609	0.064	0.255	33.23	7.45e-03	0.0	2.41e-03	6177.10	1.4	0.0	0.0
67	15.739	0.064	0.254	789.44	0.2	758.94	0.2	4207.39	0.9	0.0	0.0
68	15.793	0.063	0.253	216.33	4.85e-02	1001.53	0.2	131.48	2.95e-02	0.0	0.0
69	15.964	0.063	0.252	270.17	6.06e-02	11.22	2.51e-03	950.04	0.2	0.0	0.0
70	16.002	0.062	0.252	1355.13	0.3	1.11	2.50e-04	1.026e+04	2.3	0.0	0.0
71	16.079	0.062	0.251	0.07	1.60e-05	47.55	1.07e-02	4891.61	1.1	0.0	0.0
72	16.121	0.062	0.251	166.23	3.73e-02	3.91e-03	0.0	6569.40	1.5	0.0	0.0
73	16.217	0.062	0.250	1.49	3.35e-04	4.47	1.00e-03	7877.21	1.8	0.0	0.0
74	16.347	0.061	0.249	425.34	9.54e-02	101.09	2.27e-02	320.05	7.18e-02	0.0	0.0
75	16.772	0.060	0.246	381.15	8.55e-02	94.09	2.11e-02	4716.66	1.1	0.0	0.0
76	16.863	0.059	0.245	28.42	6.37e-03	74.89	1.68e-02	2.87	6.44e-04	0.0	0.0
77	16.910	0.059	0.245	109.78	2.46e-02	9.44	2.12e-03	16.73	3.75e-03	0.0	0.0
78	17.154	0.058	0.243	35.43	7.94e-03	520.10	0.1	663.24	0.1	0.0	0.0
79	17.293	0.058	0.242	56.26	1.26e-02	667.12	0.1	193.73	4.34e-02	0.0	0.0
80	17.347	0.058	0.242	3.92	8.78e-04	49.92	1.12e-02	179.45	4.02e-02	0.0	0.0
Risulta				4.119e+05		4.152e+05		4.048e+05			
In percentuale				92.34		93.08		90.76			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
12	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.369 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.236 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	-0.31	0.0	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	-0.28	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	-0.40	0.0	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	-0.59	0.0	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	-0.43	0.0	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	-0.28	0.0	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.0	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	-0.28	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	-0.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.0	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
3.50	827.22	0.11	46.40	-0.28	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	-0.59	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	-0.70	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	-0.81	0.0	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.556	0.281	0.369	1.700e+05	38.1	2.87	6.43e-04	139.15	3.12e-02	0.0	0.0
2	4.243	0.236	0.369	1679.77	0.4	3.416e+05	76.6	5252.89	1.2	0.0	0.0
3	4.717	0.212	0.369	1.712e+04	3.8	2.165e+04	4.9	575.78	0.1	0.0	0.0
4	4.759	0.210	0.369	912.34	0.2	1.348e+04	3.0	7.149e+04	16.0	0.0	0.0
5	5.443	0.184	0.369	2960.19	0.7	13.68	3.07e-03	1025.55	0.2	0.0	0.0
6	5.485	0.182	0.369	6.801e+04	15.2	272.02	6.10e-02	3.475e+04	7.8	0.0	0.0
7	5.700	0.175	0.369	76.42	1.71e-02	2.81	6.30e-04	1.223e+04	2.7	0.0	0.0
8	5.835	0.171	0.369	4.27	9.57e-04	270.78	6.07e-02	3.903e+04	8.7	0.0	0.0
9	6.144	0.163	0.369	2.751e+04	6.2	2248.61	0.5	65.65	1.47e-02	0.0	0.0
10	6.438	0.155	0.369	6.630e+04	14.9	605.69	0.1	3031.93	0.7	0.0	0.0
11	6.580	0.152	0.369	227.07	5.09e-02	993.77	0.2	1.036e+04	2.3	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.369	2511.05	0.6	271.78	6.09e-02	675.36	0.2	0.0	0.0
13	6.777	0.148	0.369	95.16	2.13e-02	1.34	3.00e-04	184.07	4.13e-02	0.0	0.0
14	6.850	0.146	0.369	2562.41	0.6	71.24	1.60e-02	864.37	0.2	0.0	0.0
15	7.002	0.143	0.369	1.161e+04	2.6	47.45	1.06e-02	1061.30	0.2	0.0	0.0
16	7.161	0.140	0.369	2012.00	0.5	946.62	0.2	1562.65	0.4	0.0	0.0
17	7.189	0.139	0.369	1354.41	0.3	784.19	0.2	555.23	0.1	0.0	0.0
18	7.220	0.139	0.369	1.066e+04	2.4	240.48	5.39e-02	284.37	6.38e-02	0.0	0.0
19	7.335	0.136	0.369	1214.23	0.3	40.55	9.09e-03	443.21	9.94e-02	0.0	0.0
20	7.383	0.135	0.369	463.42	0.1	1001.68	0.2	153.47	3.44e-02	0.0	0.0
21	7.438	0.134	0.369	1775.53	0.4	262.45	5.88e-02	1054.96	0.2	0.0	0.0
22	7.479	0.134	0.369	0.39	8.84e-05	0.11	2.52e-05	0.13	2.93e-05	0.0	0.0
23	7.508	0.133	0.369	78.82	1.77e-02	3.44	7.71e-04	2.04	4.58e-04	0.0	0.0
24	7.555	0.132	0.369	2160.89	0.5	2.23	5.01e-04	2663.14	0.6	0.0	0.0
25	7.763	0.129	0.369	0.12	2.78e-05	5.40	1.21e-03	661.15	0.1	0.0	0.0
26	7.783	0.128	0.369	218.65	4.90e-02	723.31	0.2	2984.46	0.7	0.0	0.0
27	7.895	0.127	0.369	322.62	7.23e-02	158.57	3.56e-02	3542.30	0.8	0.0	0.0
28	7.990	0.125	0.369	230.04	5.16e-02	2681.00	0.6	886.41	0.2	0.0	0.0
29	8.107	0.123	0.369	142.34	3.19e-02	1127.31	0.3	212.25	4.76e-02	0.0	0.0
30	8.599	0.116	0.358	1630.46	0.4	14.64	3.28e-03	4.97	1.11e-03	0.0	0.0
31	8.827	0.113	0.352	446.16	0.1	195.00	4.37e-02	176.47	3.96e-02	0.0	0.0
32	8.855	0.113	0.351	6.84	1.53e-03	105.12	2.36e-02	39.00	8.74e-03	0.0	0.0
33	9.472	0.106	0.337	311.47	6.98e-02	115.97	2.60e-02	222.59	4.99e-02	0.0	0.0
34	9.581	0.104	0.334	0.02	4.52e-06	4715.53	1.1	67.98	1.52e-02	0.0	0.0
35	9.920	0.101	0.327	437.85	9.82e-02	1090.99	0.2	339.62	7.61e-02	0.0	0.0
36	10.147	0.099	0.323	842.06	0.2	922.88	0.2	252.91	5.67e-02	0.0	0.0
37	10.615	0.094	0.314	91.47	2.05e-02	1107.79	0.2	0.61	1.37e-04	0.0	0.0
38	11.115	0.090	0.306	537.33	0.1	78.95	1.77e-02	56.55	1.27e-02	0.0	0.0
39	11.249	0.089	0.304	119.51	2.68e-02	1420.40	0.3	2655.52	0.6	0.0	0.0
40	11.647	0.086	0.298	142.31	3.19e-02	45.30	1.02e-02	200.07	4.49e-02	0.0	0.0
41	11.781	0.085	0.296	26.24	5.88e-03	2289.49	0.5	1814.11	0.4	0.0	0.0
42	12.075	0.083	0.292	232.81	5.22e-02	30.94	6.94e-03	47.19	1.06e-02	0.0	0.0
43	12.106	0.083	0.291	73.87	1.66e-02	584.66	0.1	3030.47	0.7	0.0	0.0
44	12.178	0.082	0.290	183.46	4.11e-02	1602.64	0.4	1594.41	0.4	0.0	0.0
45	12.271	0.081	0.289	8.13	1.82e-03	1231.29	0.3	2.657e+04	6.0	0.0	0.0
46	12.363	0.081	0.288	67.96	1.52e-02	86.62	1.94e-02	1460.35	0.3	0.0	0.0
47	12.432	0.080	0.287	8.45	1.89e-03	1494.43	0.3	3884.60	0.9	0.0	0.0
48	12.512	0.080	0.286	4.57	1.03e-03	19.55	4.38e-03	1.083e+04	2.4	0.0	0.0
49	12.716	0.079	0.284	29.27	6.56e-03	0.0	0.0	860.84	0.2	0.0	0.0
50	12.747	0.078	0.283	0.73	1.63e-04	1.92	4.31e-04	4.243e+04	9.5	0.0	0.0
51	12.883	0.078	0.282	4922.28	1.1	197.57	4.43e-02	55.26	1.24e-02	0.0	0.0
52	13.254	0.075	0.277	72.93	1.64e-02	334.51	7.50e-02	4444.74	1.0	0.0	0.0
53	13.463	0.074	0.275	279.30	6.26e-02	10.91	2.45e-03	104.72	2.35e-02	0.0	0.0
54	13.731	0.073	0.272	5.29	1.19e-03	245.93	5.51e-02	244.04	5.47e-02	0.0	0.0
55	13.895	0.072	0.270	956.98	0.2	402.92	9.03e-02	2.871e+04	6.4	0.0	0.0
56	13.991	0.071	0.269	516.40	0.1	668.64	0.1	4858.26	1.1	0.0	0.0
57	14.406	0.069	0.265	1550.22	0.3	1297.86	0.3	3059.28	0.7	0.0	0.0
58	14.520	0.069	0.264	955.25	0.2	844.61	0.2	1015.79	0.2	0.0	0.0
59	14.757	0.068	0.262	370.99	8.32e-02	367.69	8.24e-02	3745.60	0.8	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
60	14.791	0.068	0.262	81.15	1.82e-02	463.39	0.1	9802.22	2.2	0.0	0.0
61	14.952	0.067	0.260	867.98	0.2	9.43	2.11e-03	5629.55	1.3	0.0	0.0
62	15.032	0.067	0.260	340.24	7.63e-02	137.99	3.09e-02	595.24	0.1	0.0	0.0
63	15.105	0.066	0.259	76.80	1.72e-02	59.12	1.33e-02	4105.02	0.9	0.0	0.0
64	15.346	0.065	0.257	0.35	7.81e-05	1.01	2.27e-04	259.74	5.82e-02	0.0	0.0
65	15.424	0.065	0.256	0.20	4.44e-05	29.41	6.59e-03	1274.78	0.3	0.0	0.0
66	15.517	0.064	0.255	3.37	7.57e-04	0.21	4.64e-05	2795.33	0.6	0.0	0.0
67	15.629	0.064	0.254	117.64	2.64e-02	11.69	2.62e-03	5995.00	1.3	0.0	0.0
68	15.715	0.064	0.254	373.16	8.37e-02	0.13	2.98e-05	504.26	0.1	0.0	0.0
69	15.927	0.063	0.252	1097.21	0.2	13.36	2.99e-03	615.03	0.1	0.0	0.0
70	16.021	0.062	0.251	72.93	1.64e-02	441.86	9.91e-02	1968.35	0.4	0.0	0.0
71	16.100	0.062	0.251	140.28	3.15e-02	38.44	8.62e-03	23.15	5.19e-03	0.0	0.0
72	16.156	0.062	0.250	108.19	2.43e-02	326.90	7.33e-02	7625.18	1.7	0.0	0.0
73	16.244	0.062	0.250	41.31	9.26e-03	60.89	1.37e-02	9663.40	2.2	0.0	0.0
74	16.281	0.061	0.249	301.43	6.76e-02	0.12	2.75e-05	8772.01	2.0	0.0	0.0
75	16.359	0.061	0.249	89.20	2.00e-02	497.74	0.1	135.12	3.03e-02	0.0	0.0
76	16.551	0.060	0.247	305.96	6.86e-02	534.23	0.1	759.30	0.2	0.0	0.0
77	16.817	0.059	0.246	305.57	6.85e-02	106.08	2.38e-02	4597.02	1.0	0.0	0.0
78	16.981	0.059	0.244	322.81	7.24e-02	15.34	3.44e-03	13.73	3.08e-03	0.0	0.0
79	17.091	0.059	0.244	132.71	2.98e-02	5.58	1.25e-03	152.08	3.41e-02	0.0	0.0
80	17.346	0.058	0.242	171.82	3.85e-02	654.26	0.1	4.62	1.04e-03	0.0	0.0
Risulta				4.120e+05		4.145e+05		4.038e+05			
In percentuale				92.37		92.92		90.53			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
13	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=0.0 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.298 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.279 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.0	-2.41	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.0	-6.11e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.0	-2.50	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	-2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.0	-2.68	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.0	-2.41	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.0	-2.37	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	-0.28	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.0	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.0	-2.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	-0.28	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.0	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.0	-2.68	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.0	-2.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.0	-2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.0	-2.91	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
1	3.583	0.279	0.298	1.615e+05	36.2	185.35	4.16e-02	53.89	1.21e-02	0.0	0.0
2	4.295	0.233	0.298	1185.34	0.3	3.578e+05	80.2	5685.95	1.3	0.0	0.0
3	4.752	0.210	0.298	554.83	0.1	2476.16	0.6	6.284e+04	14.1	0.0	0.0
4	4.913	0.204	0.298	5369.81	1.2	1.983e+04	4.4	1.734e+04	3.9	0.0	0.0
5	5.324	0.188	0.298	6.303e+04	14.1	5.72	1.28e-03	4167.94	0.9	0.0	0.0
6	5.551	0.180	0.298	3.027e+04	6.8	104.85	2.35e-02	1.424e+04	3.2	0.0	0.0
7	5.699	0.175	0.298	118.71	2.66e-02	4.19	9.40e-04	1.241e+04	2.8	0.0	0.0
8	5.767	0.173	0.298	2261.84	0.5	366.80	8.22e-02	4.428e+04	9.9	0.0	0.0
9	6.157	0.162	0.298	9.736e+04	21.8	96.42	2.16e-02	2963.89	0.7	0.0	0.0
10	6.471	0.155	0.298	907.85	0.2	1723.45	0.4	420.01	9.42e-02	0.0	0.0
11	6.579	0.152	0.298	207.53	4.65e-02	833.44	0.2	1.118e+04	2.5	0.0	0.0
12	6.655	0.150	0.298	2352.55	0.5	346.08	7.76e-02	516.09	0.1	0.0	0.0
13	6.779	0.148	0.298	57.40	1.29e-02	12.39	2.78e-03	297.39	6.67e-02	0.0	0.0
14	6.898	0.145	0.298	550.98	0.1	19.66	4.41e-03	865.04	0.2	0.0	0.0
15	7.117	0.141	0.298	782.05	0.2	102.83	2.31e-02	1162.68	0.3	0.0	0.0
16	7.126	0.140	0.298	3932.36	0.9	10.75	2.41e-03	82.51	1.85e-02	0.0	0.0
17	7.178	0.139	0.298	45.28	1.02e-02	17.90	4.01e-03	1773.67	0.4	0.0	0.0
18	7.308	0.137	0.298	183.64	4.12e-02	432.37	9.69e-02	2996.30	0.7	0.0	0.0
19	7.337	0.136	0.298	1840.20	0.4	250.47	5.62e-02	17.15	3.85e-03	0.0	0.0
20	7.376	0.136	0.298	0.12	2.67e-05	3286.48	0.7	0.79	1.76e-04	0.0	0.0
21	7.479	0.134	0.298	8.40	1.88e-03	1.23	2.77e-04	0.01	3.26e-06	0.0	0.0
22	7.506	0.133	0.298	1.912e+04	4.3	265.25	5.95e-02	2.31	5.18e-04	0.0	0.0
23	7.510	0.133	0.298	763.92	0.2	74.57	1.67e-02	21.69	4.86e-03	0.0	0.0
24	7.615	0.131	0.298	52.20	1.17e-02	25.65	5.75e-03	393.71	8.83e-02	0.0	0.0
25	7.656	0.131	0.298	9.41	2.11e-03	507.93	0.1	3230.18	0.7	0.0	0.0
26	7.797	0.128	0.298	177.55	3.98e-02	1167.12	0.3	4202.70	0.9	0.0	0.0
27	7.941	0.126	0.298	628.62	0.1	37.95	8.51e-03	2554.45	0.6	0.0	0.0
28	8.060	0.124	0.298	399.28	8.95e-02	304.09	6.82e-02	164.28	3.68e-02	0.0	0.0
29	8.211	0.122	0.298	16.62	3.73e-03	92.54	2.07e-02	2.11	4.72e-04	0.0	0.0
30	8.590	0.116	0.292	1618.89	0.4	7.48	1.68e-03	1.06	2.38e-04	0.0	0.0
31	8.947	0.112	0.284	85.78	1.92e-02	47.87	1.07e-02	5.23	1.17e-03	0.0	0.0
32	9.473	0.106	0.274	166.15	3.73e-02	339.44	7.61e-02	143.15	3.21e-02	0.0	0.0
33	9.550	0.105	0.273	28.67	6.43e-03	3737.67	0.8	46.39	1.04e-02	0.0	0.0
34	9.772	0.102	0.269	209.96	4.71e-02	570.12	0.1	46.14	1.03e-02	0.0	0.0
35	9.992	0.100	0.265	105.41	2.36e-02	481.34	0.1	225.34	5.05e-02	0.0	0.0
36	10.161	0.098	0.262	1044.22	0.2	506.77	0.1	197.76	4.43e-02	0.0	0.0
37	10.817	0.092	0.253	5.38	1.21e-03	1412.93	0.3	306.92	6.88e-02	0.0	0.0
38	11.128	0.090	0.248	21.23	4.76e-03	926.61	0.2	2081.99	0.5	0.0	0.0
39	11.368	0.088	0.245	236.43	5.30e-02	9.23	2.07e-03	2253.27	0.5	0.0	0.0
40	11.515	0.087	0.243	0.76	1.70e-04	1194.70	0.3	531.86	0.1	0.0	0.0
41	11.908	0.084	0.239	187.18	4.20e-02	108.57	2.43e-02	2506.46	0.6	0.0	0.0
42	11.979	0.083	0.238	377.82	8.47e-02	11.16	2.50e-03	1.352e+04	3.0	0.0	0.0
43	12.133	0.082	0.236	62.59	1.40e-02	858.40	0.2	1.513e+04	3.4	0.0	0.0
44	12.183	0.082	0.236	0.28	6.35e-05	741.03	0.2	884.08	0.2	0.0	0.0
45	12.412	0.081	0.233	29.06	6.52e-03	4904.10	1.1	887.16	0.2	0.0	0.0
46	12.480	0.080	0.233	184.16	4.13e-02	143.41	3.22e-02	1.150e+04	2.6	0.0	0.0
47	12.575	0.080	0.232	764.63	0.2	182.80	4.10e-02	4916.51	1.1	0.0	0.0
48	12.656	0.079	0.231	31.79	7.13e-03	134.74	3.02e-02	3.624e+04	8.1	0.0	0.0
49	12.692	0.079	0.230	42.40	9.51e-03	25.63	5.75e-03	807.04	0.2	0.0	0.0
50	13.098	0.076	0.226	31.66	7.10e-03	211.57	4.74e-02	1458.60	0.3	0.0	0.0
51	13.156	0.076	0.226	1026.12	0.2	134.15	3.01e-02	4439.54	1.0	0.0	0.0
52	13.490	0.074	0.223	143.21	3.21e-02	51.04	1.14e-02	20.22	4.53e-03	0.0	0.0
53	13.526	0.074	0.222	2.95	6.61e-04	79.53	1.78e-02	6000.73	1.3	0.0	0.0
54	13.763	0.073	0.220	3.80	8.51e-04	103.35	2.32e-02	1.334e+04	3.0	0.0	0.0
55	13.928	0.072	0.219	1807.88	0.4	1308.77	0.3	2.132e+04	4.8	0.0	0.0
56	14.200	0.070	0.217	2542.54	0.6	46.06	1.03e-02	221.47	4.97e-02	0.0	0.0
57	14.479	0.069	0.215	514.01	0.1	1899.27	0.4	4656.51	1.0	0.0	0.0
58	14.726	0.068	0.213	94.74	2.12e-02	304.77	6.83e-02	5593.60	1.3	0.0	0.0
59	14.795	0.068	0.212	46.09	1.03e-02	523.83	0.1	293.79	6.59e-02	0.0	0.0
60	14.819	0.067	0.212	0.19	4.22e-05	117.25	2.63e-02	3718.10	0.8	0.0	0.0
61	15.009	0.067	0.211	559.22	0.1	254.67	5.71e-02	2935.06	0.7	0.0	0.0
62	15.119	0.066	0.210	991.25	0.2	2.38	5.34e-04	3618.29	0.8	0.0	0.0
63	15.138	0.066	0.210	1624.48	0.4	0.12	2.77e-05	2.04	4.57e-04	0.0	0.0
64	15.321	0.065	0.208	84.64	1.90e-02	124.53	2.79e-02	4332.59	1.0	0.0	0.0
65	15.481	0.065	0.207	6.83	1.53e-03	41.16	9.23e-03	284.29	6.37e-02	0.0	0.0
66	15.499	0.065	0.207	36.94	8.28e-03	73.93	1.66e-02	1291.37	0.3	0.0	0.0
67	15.603	0.064	0.206	25.33	5.68e-03	22.29	5.00e-03	8424.55	1.9	0.0	0.0
68	15.743	0.064	0.205	1384.71	0.3	9.39	2.11e-03	284.80	6.39e-02	0.0	0.0
69	15.992	0.063	0.204	283.36	6.35e-02	1355.03	0.3	7932.74	1.8	0.0	0.0
70	16.007	0.062	0.204	132.11	2.96e-02	7.61	1.71e-03	3065.12	0.7	0.0	0.0
71	16.090	0.062	0.203	4.92	1.10e-03	55.62	1.25e-02	77.87	1.75e-02	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
72	16.154	0.062	0.203	128.93	2.89e-02	8.13	1.82e-03	2769.02	0.6	0.0	0.0
73	16.214	0.062	0.202	17.48	3.92e-03	319.07	7.15e-02	1.017e+04	2.3	0.0	0.0
74	16.460	0.061	0.201	0.10	2.31e-05	49.07	1.10e-02	4670.57	1.0	0.0	0.0
75	16.518	0.061	0.201	184.79	4.14e-02	6.79	1.52e-03	2108.19	0.5	0.0	0.0
76	16.757	0.060	0.199	639.32	0.1	56.12	1.26e-02	2954.93	0.7	0.0	0.0
77	17.012	0.059	0.198	490.24	0.1	51.95	1.16e-02	144.71	3.24e-02	0.0	0.0
78	17.106	0.058	0.197	155.94	3.50e-02	612.41	0.1	185.06	4.15e-02	0.0	0.0
79	17.194	0.058	0.197	43.90	9.84e-03	16.44	3.69e-03	10.99	2.47e-03	0.0	0.0
80	17.454	0.057	0.195	118.79	2.66e-02	201.50	4.52e-02	19.94	4.47e-03	0.0	0.0
Risulta				4.120e+05		4.148e+05		4.024e+05			
In percentuale				92.37		92.99		90.23			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
14	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.298 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.285 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.0	2.41	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.0	6.11e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.0	2.50	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	2.32	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.0	2.68	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.0	2.41	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.0	2.37	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.28	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.0	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.0	2.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.28	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.0	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.0	2.68	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.0	2.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.0	2.32	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.0	2.91	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.514	0.285	0.298	1.842e+05	41.3	1.32	2.95e-04	211.59	4.74e-02	0.0	0.0
2	4.253	0.235	0.298	6102.82	1.4	2.923e+05	65.5	5933.51	1.3	0.0	0.0
3	4.567	0.219	0.298	1.733e+04	3.9	8.148e+04	18.3	254.30	5.70e-02	0.0	0.0
4	4.754	0.210	0.298	59.33	1.33e-02	4928.83	1.1	6.702e+04	15.0	0.0	0.0
5	5.407	0.185	0.298	1.713e+04	3.8	254.78	5.71e-02	2.033e+04	4.6	0.0	0.0
6	5.590	0.179	0.298	3.773e+04	8.5	5.77e-04	0.0	1.263e+04	2.8	0.0	0.0
7	5.700	0.175	0.298	162.41	3.64e-02	0.90	2.01e-04	7969.36	1.8	0.0	0.0
8	5.709	0.175	0.298	0.07	1.52e-05	149.29	3.35e-02	4.905e+04	11.0	0.0	0.0
9	5.872	0.170	0.298	1.309e+04	2.9	3185.33	0.7	1842.41	0.4	0.0	0.0
10	6.587	0.152	0.298	119.13	2.67e-02	794.77	0.2	1.016e+04	2.3	0.0	0.0
11	6.607	0.151	0.298	2.87	6.43e-04	110.20	2.47e-02	1429.24	0.3	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.298	359.15	8.05e-02	352.21	7.90e-02	952.78	0.2	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spetttrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
13	6.722	0.149	0.298	8.273e+04	18.5	114.76	2.57e-02	918.45	0.2	0.0	0.0
14	6.782	0.147	0.298	393.24	8.82e-02	13.09	2.93e-03	547.51	0.1	0.0	0.0
15	6.905	0.145	0.298	1.149e+04	2.6	480.28	0.1	153.00	3.43e-02	0.0	0.0
16	7.130	0.140	0.298	664.70	0.1	345.01	7.74e-02	1168.37	0.3	0.0	0.0
17	7.179	0.139	0.298	84.24	1.89e-02	0.64	1.44e-04	1618.33	0.4	0.0	0.0
18	7.293	0.137	0.298	3039.27	0.7	1019.91	0.2	539.92	0.1	0.0	0.0
19	7.334	0.136	0.298	1115.60	0.3	5.10	1.14e-03	361.05	8.09e-02	0.0	0.0
20	7.396	0.135	0.298	4880.46	1.1	2806.89	0.6	184.71	4.14e-02	0.0	0.0
21	7.479	0.134	0.298	0.12	2.76e-05	0.37	8.20e-05	0.06	1.26e-05	0.0	0.0
22	7.509	0.133	0.298	93.78	2.10e-02	22.93	5.14e-03	107.77	2.42e-02	0.0	0.0
23	7.554	0.132	0.298	202.42	4.54e-02	270.26	6.06e-02	339.84	7.62e-02	0.0	0.0
24	7.615	0.131	0.298	114.47	2.57e-02	55.54	1.25e-02	328.09	7.36e-02	0.0	0.0
25	7.674	0.130	0.298	6209.09	1.4	72.23	1.62e-02	6685.03	1.5	0.0	0.0
26	7.857	0.127	0.298	46.62	1.05e-02	843.84	0.2	3769.87	0.8	0.0	0.0
27	8.022	0.125	0.298	2881.16	0.6	119.34	2.68e-02	524.54	0.1	0.0	0.0
28	8.048	0.124	0.298	51.20	1.15e-02	671.33	0.2	221.18	4.96e-02	0.0	0.0
29	8.181	0.122	0.298	491.24	0.1	10.73	2.40e-03	21.97	4.93e-03	0.0	0.0
30	8.605	0.116	0.291	1676.24	0.4	10.14	2.27e-03	1.96	4.40e-04	0.0	0.0
31	8.959	0.112	0.284	284.79	6.39e-02	35.01	7.85e-03	2.91	6.51e-04	0.0	0.0
32	9.183	0.109	0.279	230.72	5.17e-02	0.10	2.20e-05	66.13	1.48e-02	0.0	0.0
33	9.681	0.103	0.270	52.48	1.18e-02	4248.46	1.0	79.59	1.78e-02	0.0	0.0
34	9.831	0.102	0.268	187.10	4.19e-02	69.71	1.56e-02	410.56	9.20e-02	0.0	0.0
35	10.037	0.100	0.264	249.94	5.60e-02	1063.33	0.2	161.77	3.63e-02	0.0	0.0
36	10.082	0.099	0.264	439.28	9.85e-02	1075.20	0.2	159.33	3.57e-02	0.0	0.0
37	10.310	0.097	0.260	868.37	0.2	383.20	8.59e-02	60.39	1.35e-02	0.0	0.0
38	10.930	0.091	0.251	97.15	2.18e-02	958.01	0.2	399.64	8.96e-02	0.0	0.0
39	11.124	0.090	0.248	14.10	3.16e-03	756.85	0.2	2177.97	0.5	0.0	0.0
40	11.365	0.088	0.245	837.02	0.2	381.04	8.54e-02	2626.95	0.6	0.0	0.0
41	11.657	0.086	0.242	59.83	1.34e-02	91.26	2.05e-02	350.89	7.87e-02	0.0	0.0
42	11.913	0.084	0.239	2310.14	0.5	138.17	3.10e-02	533.89	0.1	0.0	0.0
43	12.028	0.083	0.237	69.65	1.56e-02	924.90	0.2	5367.12	1.2	0.0	0.0
44	12.173	0.082	0.236	43.19	9.68e-03	782.81	0.2	1697.82	0.4	0.0	0.0
45	12.316	0.081	0.234	3223.81	0.7	945.59	0.2	25.25	5.66e-03	0.0	0.0
46	12.387	0.081	0.234	116.87	2.62e-02	16.22	3.64e-03	9954.90	2.2	0.0	0.0
47	12.488	0.080	0.232	0.16	3.67e-05	1586.50	0.4	3394.57	0.8	0.0	0.0
48	12.522	0.080	0.232	151.83	3.40e-02	3198.27	0.7	2.904e+04	6.5	0.0	0.0
49	12.583	0.079	0.231	158.05	3.54e-02	36.62	8.21e-03	2909.63	0.7	0.0	0.0
50	12.644	0.079	0.231	161.96	3.63e-02	26.16	5.87e-03	3.178e+04	7.1	0.0	0.0
51	12.805	0.078	0.229	12.93	2.90e-03	219.86	4.93e-02	1047.93	0.2	0.0	0.0
52	13.067	0.077	0.227	62.64	1.40e-02	114.65	2.57e-02	5406.81	1.2	0.0	0.0
53	13.227	0.076	0.225	248.64	5.57e-02	144.25	3.23e-02	3964.40	0.9	0.0	0.0
54	13.780	0.073	0.220	215.49	4.83e-02	123.64	2.77e-02	1.570e+04	3.5	0.0	0.0
55	13.949	0.072	0.219	3853.46	0.9	447.49	0.1	7191.43	1.6	0.0	0.0
56	13.967	0.072	0.219	2.86e-03	0.0	625.08	0.1	9223.94	2.1	0.0	0.0
57	14.063	0.071	0.218	233.61	5.24e-02	16.03	3.60e-03	1811.50	0.4	0.0	0.0
58	14.417	0.069	0.215	528.59	0.1	1574.22	0.4	8875.13	2.0	0.0	0.0
59	14.775	0.068	0.212	225.56	5.06e-02	906.99	0.2	886.90	0.2	0.0	0.0
60	14.817	0.067	0.212	110.06	2.47e-02	142.94	3.20e-02	10.67	2.39e-03	0.0	0.0
61	14.823	0.067	0.212	64.39	1.44e-02	16.16	3.62e-03	4627.73	1.0	0.0	0.0
62	14.973	0.067	0.211	157.53	3.53e-02	3.63	8.13e-04	3281.64	0.7	0.0	0.0
63	15.189	0.066	0.209	234.01	5.25e-02	212.69	4.77e-02	1365.79	0.3	0.0	0.0
64	15.266	0.066	0.209	206.62	4.63e-02	159.38	3.57e-02	5885.48	1.3	0.0	0.0
65	15.577	0.064	0.207	186.88	4.19e-02	1.04	2.34e-04	1.013e+04	2.3	0.0	0.0
66	15.692	0.064	0.206	748.16	0.2	23.81	5.34e-03	737.87	0.2	0.0	0.0
67	15.772	0.063	0.205	618.79	0.1	137.12	3.07e-02	819.48	0.2	0.0	0.0
68	15.912	0.063	0.204	12.05	2.70e-03	886.86	0.2	980.99	0.2	0.0	0.0
69	16.073	0.062	0.203	67.45	1.51e-02	13.86	3.11e-03	7162.26	1.6	0.0	0.0
70	16.092	0.062	0.203	70.50	1.58e-02	4.94	1.11e-03	1.650e+04	3.7	0.0	0.0
71	16.132	0.062	0.203	71.45	1.60e-02	427.81	9.59e-02	2244.68	0.5	0.0	0.0
72	16.191	0.062	0.203	12.95	2.90e-03	168.34	3.77e-02	1764.60	0.4	0.0	0.0
73	16.275	0.061	0.202	892.59	0.2	51.37	1.15e-02	64.50	1.45e-02	0.0	0.0
74	16.457	0.061	0.201	0.07	1.64e-05	116.53	2.61e-02	312.03	7.00e-02	0.0	0.0
75	16.621	0.060	0.200	598.96	0.1	3.68	8.26e-04	5718.19	1.3	0.0	0.0
76	16.890	0.059	0.198	171.31	3.84e-02	2.66	5.96e-04	723.02	0.2	0.0	0.0
77	16.941	0.059	0.198	47.81	1.07e-02	131.64	2.95e-02	2708.08	0.6	0.0	0.0
78	17.160	0.058	0.197	39.04	8.75e-03	520.47	0.1	610.63	0.1	0.0	0.0
79	17.426	0.057	0.195	80.76	1.81e-02	6.34	1.42e-03	3.36	7.53e-04	0.0	0.0
80	17.485	0.057	0.195	58.68	1.32e-02	570.83	0.1	131.56	2.95e-02	0.0	0.0
Risulta In percentuale				4.119e+05 92.34		4.149e+05 93.02		4.064e+05 91.11			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
15	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=90.00 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.298 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.232 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.31	0.0	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.28	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.40	0.0	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.59	0.0	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.43	0.0	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.28	0.0	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.0	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.28	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.0	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.28	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.59	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.70	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.81	0.0	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.558	0.281	0.298	1.702e+05	38.2	279.11	6.26e-02	106.23	2.38e-02	0.0	0.0
2	4.304	0.232	0.298	3920.83	0.9	3.382e+05	75.8	6359.07	1.4	0.0	0.0
3	4.727	0.212	0.298	1.501e+04	3.4	3.116e+04	7.0	73.27	1.64e-02	0.0	0.0
4	4.754	0.210	0.298	430.46	9.65e-02	1.160e+04	2.6	7.043e+04	15.8	0.0	0.0
5	5.443	0.184	0.298	1717.87	0.4	243.71	5.46e-02	1104.82	0.2	0.0	0.0
6	5.482	0.182	0.298	6.613e+04	14.8	95.84	2.15e-02	2.715e+04	6.1	0.0	0.0
7	5.655	0.177	0.298	3223.84	0.7	23.36	5.24e-03	4.084e+04	9.2	0.0	0.0
8	5.700	0.175	0.298	43.74	9.81e-03	2.89	6.48e-04	1.435e+04	3.2	0.0	0.0
9	6.115	0.164	0.298	2.590e+04	5.8	2072.36	0.5	766.89	0.2	0.0	0.0
10	6.436	0.155	0.298	6.742e+04	15.1	210.29	4.71e-02	3309.26	0.7	0.0	0.0
11	6.587	0.152	0.298	258.15	5.79e-02	708.78	0.2	1.109e+04	2.5	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.298	2472.02	0.6	283.80	6.36e-02	487.58	0.1	0.0	0.0
13	6.781	0.147	0.298	70.99	1.59e-02	34.00	7.62e-03	494.43	0.1	0.0	0.0
14	6.860	0.146	0.298	5051.26	1.1	114.98	2.58e-02	14.81	3.32e-03	0.0	0.0
15	7.016	0.143	0.298	3221.65	0.7	410.13	9.20e-02	473.57	0.1	0.0	0.0
16	7.071	0.141	0.298	1.208e+04	2.7	308.30	6.91e-02	8.73	1.96e-03	0.0	0.0
17	7.174	0.139	0.298	10.47	2.35e-03	75.40	1.69e-02	2539.28	0.6	0.0	0.0
18	7.213	0.139	0.298	7704.49	1.7	521.23	0.1	403.54	9.05e-02	0.0	0.0
19	7.335	0.136	0.298	927.30	0.2	115.44	2.59e-02	643.87	0.1	0.0	0.0
20	7.367	0.136	0.298	1261.30	0.3	3327.47	0.7	919.66	0.2	0.0	0.0
21	7.441	0.134	0.298	2400.31	0.5	417.03	9.35e-02	879.00	0.2	0.0	0.0
22	7.475	0.134	0.298	1.27	2.86e-04	99.96	2.24e-02	739.17	0.2	0.0	0.0
23	7.479	0.134	0.298	0.07	1.57e-05	0.35	7.78e-05	0.43	9.54e-05	0.0	0.0
24	7.512	0.133	0.298	153.09	3.43e-02	116.23	2.61e-02	39.52	8.86e-03	0.0	0.0
25	7.615	0.131	0.298	1296.91	0.3	22.72	5.09e-03	4688.28	1.1	0.0	0.0
26	7.849	0.127	0.298	20.20	4.53e-03	890.69	0.2	4037.63	0.9	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
27	7.965	0.126	0.298	1234.18	0.3	394.49	8.84e-02	1271.22	0.3	0.0	0.0
28	8.194	0.122	0.298	125.30	2.81e-02	532.47	0.1	3.48	7.81e-04	0.0	0.0
29	8.292	0.121	0.298	144.92	3.25e-02	4.89	1.10e-03	145.67	3.27e-02	0.0	0.0
30	8.599	0.116	0.292	1713.76	0.4	10.16	2.28e-03	0.87	1.95e-04	0.0	0.0
31	9.018	0.111	0.283	26.33	5.90e-03	15.75	3.53e-03	179.38	4.02e-02	0.0	0.0
32	9.162	0.109	0.280	160.41	3.60e-02	8.49	1.90e-03	18.50	4.15e-03	0.0	0.0
33	9.844	0.102	0.268	32.60	7.31e-03	3049.05	0.7	238.39	5.34e-02	0.0	0.0
34	10.011	0.100	0.265	716.47	0.2	1115.46	0.3	343.17	7.69e-02	0.0	0.0
35	10.189	0.098	0.262	522.14	0.1	1499.59	0.3	121.18	2.72e-02	0.0	0.0
36	10.528	0.095	0.257	106.36	2.38e-02	218.32	4.89e-02	136.29	3.06e-02	0.0	0.0
37	11.000	0.091	0.250	207.35	4.65e-02	704.90	0.2	1399.29	0.3	0.0	0.0
38	11.230	0.089	0.247	569.01	0.1	537.86	0.1	5150.33	1.2	0.0	0.0
39	11.630	0.086	0.242	123.45	2.77e-02	12.84	2.88e-03	143.37	3.21e-02	0.0	0.0
40	11.848	0.084	0.240	123.87	2.78e-02	680.75	0.2	957.91	0.2	0.0	0.0
41	11.909	0.084	0.239	94.91	2.13e-02	251.89	5.65e-02	1485.84	0.3	0.0	0.0
42	12.137	0.082	0.236	108.88	2.44e-02	1.73	3.87e-04	8163.00	1.8	0.0	0.0
43	12.174	0.082	0.236	142.39	3.19e-02	309.84	6.95e-02	15.91	3.57e-03	0.0	0.0
44	12.255	0.082	0.235	1.70	3.80e-04	11.51	2.58e-03	2696.32	0.6	0.0	0.0
45	12.321	0.081	0.234	4.95	1.11e-03	722.78	0.2	2.021e+04	4.5	0.0	0.0
46	12.407	0.081	0.233	40.41	9.06e-03	567.25	0.1	846.71	0.2	0.0	0.0
47	12.491	0.080	0.232	19.69	4.41e-03	38.49	8.63e-03	3.186e+04	7.1	0.0	0.0
48	12.568	0.080	0.232	10.22	2.29e-03	2.26	5.07e-04	8404.68	1.9	0.0	0.0
49	12.710	0.079	0.230	51.01	1.14e-02	0.10	2.31e-05	366.62	8.22e-02	0.0	0.0
50	12.827	0.078	0.229	3327.54	0.7	778.80	0.2	7505.26	1.7	0.0	0.0
51	12.973	0.077	0.228	102.87	2.31e-02	3239.78	0.7	4649.04	1.0	0.0	0.0
52	13.048	0.077	0.227	2.93	6.58e-04	1408.27	0.3	2285.58	0.5	0.0	0.0
53	13.205	0.076	0.225	1806.22	0.4	116.16	2.60e-02	7477.13	1.7	0.0	0.0
54	13.710	0.073	0.221	310.06	6.95e-02	94.88	2.13e-02	9835.98	2.2	0.0	0.0
55	13.748	0.073	0.220	190.01	4.26e-02	13.64	3.06e-03	1719.68	0.4	0.0	0.0
56	13.939	0.072	0.219	1197.62	0.3	1235.39	0.3	2.291e+04	5.1	0.0	0.0
57	14.383	0.070	0.215	2900.50	0.7	214.03	4.80e-02	1872.53	0.4	0.0	0.0
58	14.481	0.069	0.214	3.93	8.82e-04	1508.73	0.3	6045.84	1.4	0.0	0.0
59	14.696	0.068	0.213	354.59	7.95e-02	69.70	1.56e-02	1038.58	0.2	0.0	0.0
60	14.742	0.068	0.212	238.51	5.35e-02	479.99	0.1	1718.59	0.4	0.0	0.0
61	14.806	0.068	0.212	1.06	2.37e-04	249.79	5.60e-02	1829.60	0.4	0.0	0.0
62	15.086	0.066	0.210	1.29	2.89e-04	14.80	3.32e-03	1179.88	0.3	0.0	0.0
63	15.288	0.065	0.209	356.24	7.99e-02	373.71	8.38e-02	5824.99	1.3	0.0	0.0
64	15.389	0.065	0.208	18.85	4.23e-03	5.84	1.31e-03	116.12	2.60e-02	0.0	0.0
65	15.513	0.064	0.207	11.64	2.61e-03	14.80	3.32e-03	5552.08	1.2	0.0	0.0
66	15.609	0.064	0.206	33.23	7.45e-03	2.41e-03	0.0	6177.10	1.4	0.0	0.0
67	15.739	0.064	0.205	789.44	0.2	758.94	0.2	4207.39	0.9	0.0	0.0
68	15.793	0.063	0.205	216.33	4.85e-02	1001.53	0.2	131.48	2.95e-02	0.0	0.0
69	15.964	0.063	0.204	270.17	6.06e-02	11.22	2.51e-03	950.04	0.2	0.0	0.0
70	16.002	0.062	0.204	1355.13	0.3	1.11	2.50e-04	1.026e+04	2.3	0.0	0.0
71	16.079	0.062	0.203	0.07	1.60e-05	47.55	1.07e-02	4891.61	1.1	0.0	0.0
72	16.121	0.062	0.203	166.23	3.73e-02	3.91e-03	0.0	6569.40	1.5	0.0	0.0
73	16.217	0.062	0.202	1.49	3.35e-04	4.47	1.00e-03	7877.21	1.8	0.0	0.0
74	16.347	0.061	0.202	425.34	9.54e-02	101.09	2.27e-02	320.05	7.18e-02	0.0	0.0
75	16.772	0.060	0.199	381.15	8.55e-02	94.09	2.11e-02	4716.66	1.1	0.0	0.0
76	16.863	0.059	0.199	28.42	6.37e-03	74.89	1.68e-02	2.87	6.44e-04	0.0	0.0
77	16.910	0.059	0.198	109.78	2.46e-02	9.44	2.12e-03	16.73	3.75e-03	0.0	0.0
78	17.154	0.058	0.197	35.43	7.94e-03	520.10	0.1	663.24	0.1	0.0	0.0
79	17.293	0.058	0.196	56.26	1.26e-02	667.12	0.1	193.73	4.34e-02	0.0	0.0
80	17.347	0.058	0.196	3.92	8.78e-04	49.92	1.12e-02	179.45	4.02e-02	0.0	0.0
Risulta				4.119e+05		4.152e+05		4.048e+05			
In percentuale				92.34		93.08		90.76			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
16	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.298 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.236 sec.
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	-0.31	0.0	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	-0.28	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	-0.40	0.0	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	-0.09	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	-0.59	0.0	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	-0.43	0.0	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	-0.28	0.0	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.0	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004
4.98	1236.14	0.13	44.14	-0.28	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	-0.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.0	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	-0.28	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	-0.59	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	-0.70	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	-0.09	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	-0.81	0.0	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.556	0.281	0.298	1.700e+05	38.1	2.87	6.43e-04	139.15	3.12e-02	0.0	0.0
2	4.243	0.236	0.298	1679.77	0.4	3.416e+05	76.6	5252.89	1.2	0.0	0.0
3	4.717	0.212	0.298	1.712e+04	3.8	2.165e+04	4.9	575.78	0.1	0.0	0.0
4	4.759	0.210	0.298	912.34	0.2	1.348e+04	3.0	7.149e+04	16.0	0.0	0.0
5	5.443	0.184	0.298	2960.19	0.7	13.68	3.07e-03	1025.55	0.2	0.0	0.0
6	5.485	0.182	0.298	6.801e+04	15.2	272.02	6.10e-02	3.475e+04	7.8	0.0	0.0
7	5.700	0.175	0.298	76.42	1.71e-02	2.81	6.30e-04	1.223e+04	2.7	0.0	0.0
8	5.835	0.171	0.298	4.27	9.57e-04	270.78	6.07e-02	3.903e+04	8.7	0.0	0.0
9	6.144	0.163	0.298	2.751e+04	6.2	2248.61	0.5	65.65	1.47e-02	0.0	0.0
10	6.438	0.155	0.298	6.630e+04	14.9	605.69	0.1	3031.93	0.7	0.0	0.0
11	6.580	0.152	0.298	227.07	5.09e-02	993.77	0.2	1.036e+04	2.3	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.298	2511.05	0.6	271.78	6.09e-02	675.36	0.2	0.0	0.0
13	6.777	0.148	0.298	95.16	2.13e-02	1.34	3.00e-04	184.07	4.13e-02	0.0	0.0
14	6.850	0.146	0.298	2562.41	0.6	71.24	1.60e-02	864.37	0.2	0.0	0.0
15	7.002	0.143	0.298	1.161e+04	2.6	47.45	1.06e-02	1061.30	0.2	0.0	0.0
16	7.161	0.140	0.298	2012.00	0.5	946.62	0.2	1562.65	0.4	0.0	0.0
17	7.189	0.139	0.298	1354.41	0.3	784.19	0.2	555.23	0.1	0.0	0.0
18	7.220	0.139	0.298	1.066e+04	2.4	240.48	5.39e-02	284.37	6.38e-02	0.0	0.0
19	7.335	0.136	0.298	1214.23	0.3	40.55	9.09e-03	443.21	9.94e-02	0.0	0.0
20	7.383	0.135	0.298	463.42	0.1	1001.68	0.2	153.47	3.44e-02	0.0	0.0
21	7.438	0.134	0.298	1775.53	0.4	262.45	5.88e-02	1054.96	0.2	0.0	0.0
22	7.479	0.134	0.298	0.39	8.84e-05	0.11	2.52e-05	0.13	2.93e-05	0.0	0.0
23	7.508	0.133	0.298	78.82	1.77e-02	3.44	7.71e-04	2.04	4.58e-04	0.0	0.0
24	7.555	0.132	0.298	2160.89	0.5	2.23	5.01e-04	2663.14	0.6	0.0	0.0
25	7.763	0.129	0.298	0.12	2.78e-05	5.40	1.21e-03	661.15	0.1	0.0	0.0
26	7.783	0.128	0.298	218.65	4.90e-02	723.31	0.2	2984.46	0.7	0.0	0.0
27	7.895	0.127	0.298	322.62	7.23e-02	158.57	3.56e-02	3542.30	0.8	0.0	0.0
28	7.990	0.125	0.298	230.04	5.16e-02	2681.00	0.6	886.41	0.2	0.0	0.0
29	8.107	0.123	0.298	142.34	3.19e-02	1127.31	0.3	212.25	4.76e-02	0.0	0.0
30	8.599	0.116	0.292	1630.46	0.4	14.64	3.28e-03	4.97	1.11e-03	0.0	0.0
31	8.827	0.113	0.287	446.16	0.1	195.00	4.37e-02	176.47	3.96e-02	0.0	0.0
32	8.855	0.113	0.286	6.84	1.53e-03	105.12	2.36e-02	39.00	8.74e-03	0.0	0.0
33	9.472	0.106	0.274	311.47	6.98e-02	115.97	2.60e-02	222.59	4.99e-02	0.0	0.0
34	9.581	0.104	0.272	0.02	4.52e-06	4715.53	1.1	67.98	1.52e-02	0.0	0.0
35	9.920	0.101	0.266	437.85	9.82e-02	1090.99	0.2	339.62	7.61e-02	0.0	0.0
36	10.147	0.099	0.263	842.06	0.2	922.88	0.2	252.91	5.67e-02	0.0	0.0
37	10.615	0.094	0.255	91.47	2.05e-02	1107.79	0.2	0.61	1.37e-04	0.0	0.0
38	11.115	0.090	0.249	537.33	0.1	78.95	1.77e-02	56.55	1.27e-02	0.0	0.0
39	11.249	0.089	0.247	119.51	2.68e-02	1420.40	0.3	2655.52	0.6	0.0	0.0
40	11.647	0.086	0.242	142.31	3.19e-02	45.30	1.02e-02	200.07	4.49e-02	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
41	11.781	0.085	0.240	26.24	5.88e-03	2289.49	0.5	1814.11	0.4	0.0	0.0
42	12.075	0.083	0.237	232.81	5.22e-02	30.94	6.94e-03	47.19	1.06e-02	0.0	0.0
43	12.106	0.083	0.237	73.87	1.66e-02	584.66	0.1	3030.47	0.7	0.0	0.0
44	12.178	0.082	0.236	183.46	4.11e-02	1602.64	0.4	1594.41	0.4	0.0	0.0
45	12.271	0.081	0.235	8.13	1.82e-03	1231.29	0.3	2.657e+04	6.0	0.0	0.0
46	12.363	0.081	0.234	67.96	1.52e-02	86.62	1.94e-02	1460.35	0.3	0.0	0.0
47	12.432	0.080	0.233	8.45	1.89e-03	1494.43	0.3	3884.60	0.9	0.0	0.0
48	12.512	0.080	0.232	4.57	1.03e-03	19.55	4.38e-03	1.083e+04	2.4	0.0	0.0
49	12.716	0.079	0.230	29.27	6.56e-03	0.0	0.0	860.84	0.2	0.0	0.0
50	12.747	0.078	0.230	0.73	1.63e-04	1.92	4.31e-04	4.243e+04	9.5	0.0	0.0
51	12.883	0.078	0.228	4922.28	1.1	197.57	4.43e-02	55.26	1.24e-02	0.0	0.0
52	13.254	0.075	0.225	72.93	1.64e-02	334.51	7.50e-02	4444.74	1.0	0.0	0.0
53	13.463	0.074	0.223	279.30	6.26e-02	10.91	2.45e-03	104.72	2.35e-02	0.0	0.0
54	13.731	0.073	0.221	5.29	1.19e-03	245.93	5.51e-02	244.04	5.47e-02	0.0	0.0
55	13.895	0.072	0.219	956.98	0.2	402.92	9.03e-02	2.871e+04	6.4	0.0	0.0
56	13.991	0.071	0.218	516.40	0.1	668.64	0.1	4858.26	1.1	0.0	0.0
57	14.406	0.069	0.215	1550.22	0.3	1297.86	0.3	3059.28	0.7	0.0	0.0
58	14.520	0.069	0.214	955.25	0.2	844.61	0.2	1015.79	0.2	0.0	0.0
59	14.757	0.068	0.212	370.99	8.32e-02	367.69	8.24e-02	3745.60	0.8	0.0	0.0
60	14.791	0.068	0.212	81.15	1.82e-02	463.39	0.1	9802.22	2.2	0.0	0.0
61	14.952	0.067	0.211	867.98	0.2	9.43	2.11e-03	5629.55	1.3	0.0	0.0
62	15.032	0.067	0.210	340.24	7.63e-02	137.99	3.09e-02	595.24	0.1	0.0	0.0
63	15.105	0.066	0.210	76.80	1.72e-02	59.12	1.33e-02	4105.02	0.9	0.0	0.0
64	15.346	0.065	0.208	0.35	7.81e-05	1.01	2.27e-04	259.74	5.82e-02	0.0	0.0
65	15.424	0.065	0.208	0.20	4.44e-05	29.41	6.59e-03	1274.78	0.3	0.0	0.0
66	15.517	0.064	0.207	3.37	7.57e-04	0.21	4.64e-05	2795.33	0.6	0.0	0.0
67	15.629	0.064	0.206	117.64	2.64e-02	11.69	2.62e-03	5995.00	1.3	0.0	0.0
68	15.715	0.064	0.206	373.16	8.37e-02	0.13	2.98e-05	504.26	0.1	0.0	0.0
69	15.927	0.063	0.204	1097.21	0.2	13.36	2.99e-03	615.03	0.1	0.0	0.0
70	16.021	0.062	0.204	72.93	1.64e-02	441.86	9.91e-02	1968.35	0.4	0.0	0.0
71	16.100	0.062	0.203	140.28	3.15e-02	38.44	8.62e-03	23.15	5.19e-03	0.0	0.0
72	16.156	0.062	0.203	108.19	2.43e-02	326.90	7.33e-02	7625.18	1.7	0.0	0.0
73	16.244	0.062	0.202	41.31	9.26e-03	60.89	1.37e-02	9663.40	2.2	0.0	0.0
74	16.281	0.061	0.202	301.43	6.76e-02	0.12	2.75e-05	8772.01	2.0	0.0	0.0
75	16.359	0.061	0.202	89.20	2.00e-02	497.74	0.1	135.12	3.03e-02	0.0	0.0
76	16.551	0.060	0.200	305.96	6.86e-02	534.23	0.1	759.30	0.2	0.0	0.0
77	16.817	0.059	0.199	305.57	6.85e-02	106.08	2.38e-02	4597.02	1.0	0.0	0.0
78	16.981	0.059	0.198	322.81	7.24e-02	15.34	3.44e-03	13.73	3.08e-03	0.0	0.0
79	17.091	0.059	0.197	132.71	2.98e-02	5.58	1.25e-03	152.08	3.41e-02	0.0	0.0
80	17.346	0.058	0.196	171.82	3.85e-02	654.26	0.1	4.62	1.04e-03	0.0	0.0
Risulta				4.120e+05		4.145e+05		4.038e+05			
In percentuale				92.37		92.92		90.53			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
17	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) verticale	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.000
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.462 g
			fattore q: 1.500
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 80
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
9.40	2.383e+04	-0.04	11.97	0.0	0.0	0.08	12.92	1.115	0.005	0.064
9.30	7482.00	4.31	11.72	0.0	0.0	5.06	11.72	2.628	0.035	0.0
9.01	79.38	2.75	-10.07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.90	8232.00	4.55	11.72	0.0	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
8.85	199.29	-0.08	33.69	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.11	2585.11	-2.64	13.75	0.0	0.0	-3.84	25.62	2.081	0.057	0.564
7.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.90	1.176e+04	4.55	11.72	0.0	0.0	5.06	11.72	2.628	0.023	0.0
6.45	4448.12	-4.14	15.51	0.0	0.0	-6.02	27.81	2.023	0.084	0.545
5.90	1.670e+05	0.27	11.88	0.0	0.0	-0.54	12.07	1.544	0.046	0.011
5.50	6.643e+04	-0.69	12.06	0.0	0.0	-1.86	17.68	1.216	0.053	0.369
5.02	1294.64	-11.21	-9.01	0.0	0.0	-11.21	-9.00	1.086	0.0	0.004

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
4.98	1236.14	0.13	44.14	0.0	0.0	0.0	44.14	1.086	0.048	0.0
4.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
4.61	1.506e+04	-2.64	14.21	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.90	1.632e+04	4.20	11.72	0.0	0.0	4.20	11.72	1.390	0.0	0.0
3.60	864.53	-13.47	-9.00	0.0	0.0	-13.47	-9.00	1.086	0.0	0.001
3.50	827.22	0.11	46.40	0.0	0.0	0.0	46.40	1.086	0.039	0.0
2.95	2.652e+04	-4.15	15.66	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.90	1.452e+04	4.20	11.72	0.0	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.90	1.272e+04	4.20	11.72	0.0	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
1.48	1.611e+04	-5.69	17.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.90	1.208e+04	4.20	11.72	0.0	0.0	4.20	11.72	0.679	0.0	0.0
0.10	8320.90	-6.84	18.26	0.0	0.0	-3.38	16.51	2.542	0.049	0.063
Risulta	4.460e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.557	0.281	0.246	1.701e+05	38.1	62.96	1.41e-02	121.69	2.73e-02	0.0	0.0
2	4.281	0.234	0.296	2798.84	0.6	3.392e+05	76.1	5922.93	1.3	0.0	0.0
3	4.723	0.212	0.327	1.583e+04	3.5	2.620e+04	5.9	547.58	0.1	0.0	0.0
4	4.757	0.210	0.329	799.06	0.2	1.411e+04	3.2	7.062e+04	15.8	0.0	0.0
5	5.443	0.184	0.377	2540.40	0.6	93.10	2.09e-02	1059.18	0.2	0.0	0.0
6	5.484	0.182	0.380	6.756e+04	15.1	190.70	4.28e-02	3.222e+04	7.2	0.0	0.0
7	5.700	0.175	0.395	90.01	2.02e-02	4.52	1.01e-03	1.125e+04	2.5	0.0	0.0
8	5.745	0.174	0.398	666.18	0.1	154.72	3.47e-02	4.090e+04	9.2	0.0	0.0
9	6.127	0.163	0.424	2.687e+04	6.0	2145.72	0.5	189.74	4.25e-02	0.0	0.0
10	6.437	0.155	0.446	6.702e+04	15.0	389.68	8.74e-02	3164.72	0.7	0.0	0.0
11	6.585	0.152	0.456	241.87	5.42e-02	828.67	0.2	1.085e+04	2.4	0.0	0.0
12	6.649	0.150	0.461	2482.63	0.6	280.02	6.28e-02	567.78	0.1	0.0	0.0
13	6.780	0.147	0.462	72.09	1.62e-02	18.76	4.21e-03	398.20	8.93e-02	0.0	0.0
14	6.865	0.146	0.462	4571.13	1.0	8.52	1.91e-03	184.90	4.15e-02	0.0	0.0
15	7.036	0.142	0.462	1.095e+04	2.5	110.10	2.47e-02	732.95	0.2	0.0	0.0
16	7.150	0.140	0.462	3322.10	0.7	479.05	0.1	1039.78	0.2	0.0	0.0
17	7.181	0.139	0.462	693.95	0.2	13.34	2.99e-03	1349.62	0.3	0.0	0.0
18	7.217	0.139	0.462	9192.01	2.1	348.59	7.82e-02	341.40	7.65e-02	0.0	0.0
19	7.331	0.136	0.462	1326.67	0.3	500.68	0.1	734.82	0.2	0.0	0.0
20	7.363	0.136	0.462	324.43	7.27e-02	2658.06	0.6	266.88	5.98e-02	0.0	0.0
21	7.444	0.134	0.462	2229.35	0.5	500.21	0.1	1152.88	0.3	0.0	0.0
22	7.479	0.134	0.462	0.06	1.42e-05	0.36	8.09e-05	0.04	9.31e-06	0.0	0.0
23	7.510	0.133	0.462	110.26	2.47e-02	40.09	8.99e-03	5.41e-05	0.0	0.0	0.0
24	7.613	0.131	0.462	181.65	4.07e-02	0.31	7.04e-05	6.09e-03	1.36e-06	0.0	0.0
25	7.631	0.131	0.462	1012.82	0.2	315.43	7.07e-02	5160.87	1.2	0.0	0.0
26	7.827	0.128	0.462	62.57	1.40e-02	1087.97	0.2	3793.31	0.9	0.0	0.0
27	7.964	0.126	0.462	1141.61	0.3	114.08	2.56e-02	1816.71	0.4	0.0	0.0
28	8.051	0.124	0.462	44.49	9.98e-03	451.82	0.1	146.14	3.28e-02	0.0	0.0
29	8.185	0.122	0.462	78.98	1.77e-02	55.16	1.24e-02	4.17	9.34e-04	0.0	0.0
30	8.599	0.116	0.462	1690.51	0.4	8.80	1.97e-03	1.54	3.44e-04	0.0	0.0
31	8.951	0.112	0.462	137.99	3.09e-02	39.25	8.80e-03	3.44	7.72e-04	0.0	0.0
32	9.313	0.107	0.462	212.22	4.76e-02	2.37	5.31e-04	78.60	1.76e-02	0.0	0.0
33	9.642	0.104	0.462	22.64	5.08e-03	4724.71	1.1	119.23	2.67e-02	0.0	0.0
34	9.795	0.102	0.462	198.53	4.45e-02	36.12	8.10e-03	175.26	3.93e-02	0.0	0.0
35	10.004	0.100	0.462	149.54	3.35e-02	744.84	0.2	212.74	4.77e-02	0.0	0.0
36	10.132	0.099	0.462	943.60	0.2	646.47	0.1	199.48	4.47e-02	0.0	0.0
37	10.683	0.094	0.462	303.01	6.79e-02	992.04	0.2	141.95	3.18e-02	0.0	0.0
38	11.138	0.090	0.462	10.04	2.25e-03	714.14	0.2	2198.20	0.5	0.0	0.0
39	11.274	0.089	0.462	521.54	0.1	622.30	0.1	2431.59	0.5	0.0	0.0
40	11.643	0.086	0.462	132.51	2.97e-02	0.38	8.41e-05	327.33	7.34e-02	0.0	0.0
41	11.889	0.084	0.462	25.57	5.73e-03	1054.48	0.2	2352.97	0.5	0.0	0.0
42	11.989	0.083	0.462	98.28	2.20e-02	371.40	8.33e-02	894.83	0.2	0.0	0.0
43	12.080	0.083	0.462	365.16	8.19e-02	56.49	1.27e-02	5284.70	1.2	0.0	0.0
44	12.199	0.082	0.462	26.78	6.00e-03	779.72	0.2	1439.93	0.3	0.0	0.0
45	12.295	0.081	0.462	2.14	4.79e-04	1246.01	0.3	2.303e+04	5.2	0.0	0.0
46	12.420	0.081	0.462	27.33	6.13e-03	19.64	4.40e-03	1583.80	0.4	0.0	0.0
47	12.465	0.080	0.462	21.29	4.77e-03	3944.49	0.9	665.86	0.1	0.0	0.0
48	12.521	0.080	0.462	2.84	6.38e-04	544.62	0.1	1.539e+04	3.4	0.0	0.0
49	12.646	0.079	0.462	2.24	5.02e-04	56.66	1.27e-02	3.443e+04	7.7	0.0	0.0
50	12.711	0.079	0.462	43.15	9.67e-03	2.03e-03	0.0	320.08	7.18e-02	0.0	0.0
51	12.843	0.078	0.462	4144.41	0.9	121.83	2.73e-02	942.50	0.2	0.0	0.0
52	13.113	0.076	0.462	0.10	2.15e-05	194.69	4.36e-02	7346.73	1.6	0.0	0.0
53	13.289	0.075	0.462	1067.59	0.2	93.27	2.09e-02	2637.35	0.6	0.0	0.0
54	13.735	0.073	0.462	7.06e-03	1.58e-06	174.20	3.91e-02	936.81	0.2	0.0	0.0

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
55	13.805	0.072	0.462	591.39	0.1	84.46	1.89e-02	1.687e+04	3.8	0.0	0.0
56	13.955	0.072	0.462	1021.28	0.2	1059.85	0.2	1.726e+04	3.9	0.0	0.0
57	14.409	0.069	0.462	2540.48	0.6	605.96	0.1	3168.29	0.7	0.0	0.0
58	14.499	0.069	0.462	215.35	4.83e-02	1212.53	0.3	3573.94	0.8	0.0	0.0
59	14.751	0.068	0.462	319.61	7.17e-02	454.55	0.1	2614.55	0.6	0.0	0.0
60	14.808	0.068	0.462	10.95	2.46e-03	414.33	9.29e-02	2493.86	0.6	0.0	0.0
61	14.848	0.067	0.462	455.39	0.1	40.15	9.00e-03	2745.01	0.6	0.0	0.0
62	15.091	0.066	0.462	5.26	1.18e-03	44.75	1.00e-02	777.31	0.2	0.0	0.0
63	15.150	0.066	0.462	580.52	0.1	340.88	7.64e-02	8908.92	2.0	0.0	0.0
64	15.373	0.065	0.462	0.22	4.98e-05	7.94	1.78e-03	618.14	0.1	0.0	0.0
65	15.494	0.065	0.462	13.35	2.99e-03	6.69	1.50e-03	3135.97	0.7	0.0	0.0
66	15.602	0.064	0.462	21.76	4.88e-03	2.25	5.05e-04	7460.10	1.7	0.0	0.0
67	15.723	0.064	0.462	736.33	0.2	1.89	4.23e-04	533.98	0.1	0.0	0.0
68	15.928	0.063	0.462	149.19	3.34e-02	492.67	0.1	729.48	0.2	0.0	0.0
69	15.947	0.063	0.462	1172.91	0.3	832.09	0.2	5737.98	1.3	0.0	0.0
70	16.040	0.062	0.462	53.82	1.21e-02	115.83	2.60e-02	143.65	3.22e-02	0.0	0.0
71	16.107	0.062	0.462	28.78	6.45e-03	149.70	3.36e-02	86.93	1.95e-02	0.0	0.0
72	16.156	0.062	0.462	1.62	3.63e-04	97.59	2.19e-02	1.947e+04	4.4	0.0	0.0
73	16.177	0.062	0.462	140.99	3.16e-02	29.07	6.52e-03	147.49	3.31e-02	0.0	0.0
74	16.404	0.061	0.462	225.26	5.05e-02	176.55	3.96e-02	3245.56	0.7	0.0	0.0
75	16.561	0.060	0.462	371.25	8.32e-02	0.01	3.03e-06	1789.58	0.4	0.0	0.0
76	16.769	0.060	0.462	426.72	9.57e-02	107.78	2.42e-02	4844.04	1.1	0.0	0.0
77	16.939	0.059	0.462	207.13	4.64e-02	4.33	9.71e-04	1.74	3.90e-04	0.0	0.0
78	17.154	0.058	0.462	88.96	1.99e-02	494.42	0.1	174.45	3.91e-02	0.0	0.0
79	17.331	0.058	0.462	87.81	1.97e-02	304.27	6.82e-02	2.43	5.44e-04	0.0	0.0
80	17.455	0.057	0.462	28.90	6.48e-03	7.04	1.58e-03	245.87	5.51e-02	0.0	0.0
Risulta				4.120e+05		4.147e+05		4.045e+05			
In percentuale				92.37		92.97		90.68			

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
			mm	cm			mm	cm			mm	cm
465	148	0.37	0.15	40.0	149	0.36	0.14	40.0	150	0.79	0.31	40.0
	151	0.90	0.36	40.0	164	3.18	11.14	350.0	165	3.19	11.16	350.0
	166	3.17	11.09	350.0	167	3.17	11.10	350.0	187	0.78	2.71	350.0
	188	0.76	2.65	350.0	189	1.45	5.09	350.0	190	1.46	5.11	350.0
	207	0.69	2.40	350.0	208	1.22	4.27	350.0	209	1.49	5.21	350.0
	210	1.54	5.38	350.0	211	1.29	4.51	350.0	212	0.72	2.52	350.0
	240	2.49	8.73	350.0	241	2.35	8.23	350.0	242	2.18	7.62	350.0
	243	2.38	8.32	350.0	319	0.90	3.16	350.0	320	0.90	3.16	350.0
	330	0.92	3.22	350.0	331	0.90	3.16	350.0	340	1.25	4.24	340.0
	341	1.26	4.29	340.0	346	1.02	3.56	350.0	347	1.00	3.48	350.0
	356	0.93	3.25	350.0	357	0.92	3.24	350.0	366	1.07	3.76	350.0
	367	1.11	3.87	350.0	438	2.56	8.97	350.0	439	2.47	8.66	350.0
	440	2.27	7.95	350.0	441	2.18	7.64	350.0	442	2.31	8.08	350.0
	443	2.55	8.92	350.0	446	0.68	3.72	550.0	447	0.79	4.36	550.0
	448	0.42	2.29	550.0	482	0.50	1.76	350.0	483	0.47	1.63	350.0
	493	0.58	2.04	350.0	494	0.54	1.90	350.0	503	0.82	2.88	350.0
	504	0.80	2.79	350.0	512	0.39	1.38	350.0	513	0.32	1.11	350.0
	522	0.75	2.66	355.0	523	0.74	2.62	355.0	605	0.92	0.37	40.0
	607	1.07	0.43	40.0	617	0.68	0.27	40.0	618	0.53	0.21	40.0
	620	0.47	2.59	550.0	623	0.21	0.73	350.0	624	0.12	0.42	350.0
	633	0.16	0.57	350.0	634	0.24	0.83	350.0	643	0.19	0.65	350.0
	644	0.15	0.52	350.0	653	0.12	0.41	350.0	654	0.19	0.65	350.0
	671	0.25	0.86	350.0	753	0.11	0.39	350.0	785	0.39	0.04	10.0
	786	0.39	0.04	10.0	787	0.38	0.04	10.0	788	0.39	0.04	10.0
	789	0.38	0.04	10.0	790	0.37	0.04	10.0	791	0.35	0.04	10.0
	792	0.38	0.04	10.0	793	0.17	0.02	10.0	794	0.16	0.02	10.0
	795	0.17	0.02	10.0	796	0.16	0.02	10.0	797	0.15	0.01	10.0
	798	0.14	0.01	10.0	799	0.18	0.02	10.0	800	0.18	0.02	10.0
466	148	0.33	0.13	40.0	149	0.34	0.14	40.0	150	0.88	0.35	40.0
	151	1.00	0.40	40.0	164	3.37	11.78	350.0	165	3.35	11.73	350.0
	166	3.50	12.24	350.0	167	3.50	12.24	350.0	187	1.31	4.59	350.0
	188	1.34	4.70	350.0	189	0.96	3.37	350.0	190	0.97	3.39	350.0
	207	1.28	4.47	350.0	208	0.78	2.75	350.0	209	0.98	3.44	350.0
	210	1.05	3.67	350.0	211	0.84	2.95	350.0	212	1.27	4.46	350.0
	240	2.74	9.59	350.0	241	2.59	9.08	350.0	242	2.39	8.35	350.0
	243	2.59	9.06	350.0	319	0.69	2.43	350.0	320	0.64	2.25	350.0
	330	0.69	2.43	350.0	331	0.63	2.20	350.0	340	0.86	2.93	340.0
	341	0.93	3.15	340.0	346	0.67	2.34	350.0	347	0.69	2.42	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	356	0.67	2.36	350.0	357	0.68	2.39	350.0	366	0.75	2.63	350.0
	367	0.84	2.95	350.0	438	2.77	9.70	350.0	439	2.72	9.50	350.0
	440	2.53	8.84	350.0	441	2.39	8.38	350.0	442	2.51	8.79	350.0
	443	2.76	9.65	350.0	446	0.77	4.21	550.0	447	0.89	4.91	550.0
	448	0.25	1.39	550.0	482	0.38	1.32	350.0	483	0.50	1.74	350.0
	493	0.43	1.50	350.0	494	0.55	1.92	350.0	503	0.62	2.18	350.0
	504	0.68	2.40	350.0	512	0.20	0.71	350.0	513	0.37	1.29	350.0
	522	0.59	2.08	355.0	523	0.64	2.28	355.0	605	1.05	0.42	40.0
	607	1.18	0.47	40.0	617	0.44	0.18	40.0	618	0.49	0.20	40.0
	620	0.40	2.18	550.0	623	0.23	0.82	350.0	624	0.26	0.93	350.0
	633	0.16	0.55	350.0	634	0.15	0.52	350.0	643	0.11	0.37	350.0
	644	0.13	0.44	350.0	653	0.18	0.62	350.0	654	0.19	0.66	350.0
	671	0.27	0.93	350.0	753	0.21	0.73	350.0	785	0.37	0.04	10.0
	786	0.37	0.04	10.0	787	0.38	0.04	10.0	788	0.37	0.04	10.0
	789	0.37	0.04	10.0	790	0.36	0.04	10.0	791	0.34	0.03	10.0
	792	0.35	0.03	10.0	793	0.34	0.03	10.0	794	0.18	0.02	10.0
	795	0.22	0.02	10.0	796	0.21	0.02	10.0	797	0.21	0.02	10.0
	798	0.40	0.04	10.0	799	0.33	0.03	10.0	800	0.29	0.03	10.0
467	148	0.18	0.07	40.0	149	0.31	0.12	40.0	150	0.86	0.34	40.0
	151	0.75	0.30	40.0	164	3.30	11.55	350.0	165	3.31	11.58	350.0
	166	3.37	11.81	350.0	167	3.38	11.82	350.0	187	1.60	5.62	350.0
	188	1.57	5.50	350.0	189	1.20	4.19	350.0	190	1.18	4.12	350.0
	207	1.43	5.01	350.0	208	1.03	3.61	350.0	209	1.30	4.57	350.0
	210	1.35	4.74	350.0	211	1.00	3.51	350.0	212	1.46	5.09	350.0
	240	2.67	9.34	350.0	241	2.48	8.67	350.0	242	2.36	8.26	350.0
	243	2.46	8.61	350.0	319	0.65	2.27	350.0	320	0.68	2.39	350.0
	330	0.65	2.26	350.0	331	0.69	2.40	350.0	340	0.84	2.85	340.0
	341	0.84	2.85	340.0	346	0.74	2.58	350.0	347	0.78	2.72	350.0
	356	0.70	2.45	350.0	357	0.66	2.30	350.0	366	0.77	2.68	350.0
	367	0.70	2.46	350.0	438	2.75	9.62	350.0	439	2.70	9.45	350.0
	440	2.55	8.94	350.0	441	2.35	8.24	350.0	442	2.53	8.85	350.0
	443	2.76	9.66	350.0	446	0.67	3.66	550.0	447	0.83	4.59	550.0
	448	0.16	0.86	550.0	482	0.11	0.40	350.0	483	0.09	0.31	350.0
	493	0.07	0.26	350.0	494	0.04	0.15	350.0	503	0.04	0.13	350.0
	504	0.07	0.24	350.0	512	0.14	0.51	350.0	513	0.08	0.27	350.0
	522	0.04	0.16	355.0	523	0.06	0.22	355.0	605	1.15	0.46	40.0
	607	0.97	0.39	40.0	617	0.33	0.13	40.0	618	0.34	0.13	40.0
	620	0.25	1.37	550.0	623	0.53	1.86	350.0	624	0.49	1.71	350.0
	633	0.19	0.66	350.0	634	0.18	0.63	350.0	643	0.22	0.78	350.0
	644	0.14	0.47	350.0	653	0.21	0.72	350.0	654	0.11	0.37	350.0
	671	0.07	0.24	350.0	753	0.33	1.15	350.0	785	0.07	7.05e-03	10.0
	786	0.06	5.89e-03	10.0	787	0.05	4.75e-03	10.0	788	0.03	3.42e-03	10.0
	789	0.03	2.85e-03	10.0	790	0.04	4.30e-03	10.0	791	0.03	2.70e-03	10.0
	792	0.06	5.97e-03	10.0	793	0.10	9.54e-03	10.0	794	0.12	0.01	10.0
	795	0.10	0.01	10.0	796	0.12	0.01	10.0	797	0.13	0.01	10.0
	798	0.13	0.01	10.0	799	0.16	0.02	10.0	800	0.16	0.02	10.0
468	148	0.35	0.14	40.0	149	0.54	0.22	40.0	150	0.82	0.33	40.0
	151	0.71	0.28	40.0	164	3.05	10.68	350.0	165	3.08	10.78	350.0
	166	3.12	10.91	350.0	167	3.12	10.91	350.0	187	1.10	3.84	350.0
	188	1.02	3.59	350.0	189	1.61	5.63	350.0	190	1.58	5.52	350.0
	207	1.02	3.56	350.0	208	1.53	5.37	350.0	209	1.75	6.13	350.0
	210	1.80	6.31	350.0	211	1.51	5.28	350.0	212	1.06	3.72	350.0
	240	2.48	8.69	350.0	241	2.29	8.03	350.0	242	2.21	7.72	350.0
	243	2.25	7.88	350.0	319	0.99	3.45	350.0	320	1.17	4.09	350.0
	330	1.02	3.56	350.0	331	1.20	4.20	350.0	340	1.30	4.43	340.0
	341	1.24	4.22	340.0	346	1.04	3.66	350.0	347	1.12	3.92	350.0
	356	1.00	3.49	350.0	357	1.13	3.96	350.0	366	1.15	4.02	350.0
	367	1.08	3.78	350.0	438	2.48	8.69	350.0	439	2.52	8.83	350.0
	440	2.37	8.29	350.0	441	2.20	7.69	350.0	442	2.32	8.14	350.0
	443	2.50	8.74	350.0	446	0.64	3.54	550.0	447	0.82	4.53	550.0
	448	0.44	2.43	550.0	482	0.10	0.34	350.0	483	0.16	0.54	350.0
	493	0.20	0.69	350.0	494	0.25	0.89	350.0	503	0.49	1.71	350.0
	504	0.49	1.71	350.0	512	0.13	0.45	350.0	513	0.18	0.63	350.0
	522	0.37	1.32	355.0	523	0.36	1.29	355.0	605	1.15	0.46	40.0
	607	0.98	0.39	40.0	617	0.52	0.21	40.0	618	0.58	0.23	40.0
	620	0.48	2.64	550.0	623	0.40	1.41	350.0	624	0.30	1.04	350.0
	633	0.20	0.71	350.0	634	0.06	0.21	350.0	643	0.34	1.20	350.0
	644	0.24	0.85	350.0	653	0.24	0.83	350.0	654	0.11	0.40	350.0
	671	0.03	0.10	350.0	753	0.31	1.08	350.0	785	0.12	0.01	10.0
	786	0.12	0.01	10.0	787	0.12	0.01	10.0	788	0.14	0.01	10.0
	789	0.15	0.02	10.0	790	0.17	0.02	10.0	791	0.18	0.02	10.0
	792	0.13	0.01	10.0	793	0.41	0.04	10.0	794	0.27	0.03	10.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	795	0.24	0.02	10.0	796	0.25	0.02	10.0	797	0.26	0.03	10.0
	798	0.37	0.04	10.0	799	0.36	0.04	10.0	800	0.40	0.04	10.0
469	148	0.37	0.15	40.0	149	0.35	0.14	40.0	150	0.86	0.34	40.0
	151	0.98	0.39	40.0	164	3.21	11.23	350.0	165	3.22	11.26	350.0
	166	3.04	10.64	350.0	167	3.04	10.64	350.0	187	0.78	2.72	350.0
	188	0.76	2.67	350.0	189	1.44	5.06	350.0	190	1.45	5.07	350.0
	207	0.73	2.56	350.0	208	1.21	4.24	350.0	209	1.47	5.15	350.0
	210	1.52	5.32	350.0	211	1.28	4.48	350.0	212	0.76	2.66	350.0
	240	2.50	8.74	350.0	241	2.37	8.30	350.0	242	2.18	7.62	350.0
	243	2.38	8.32	350.0	319	0.89	3.11	350.0	320	0.90	3.14	350.0
	330	0.91	3.19	350.0	331	0.90	3.15	350.0	340	1.26	4.27	340.0
	341	1.28	4.34	340.0	346	1.01	3.55	350.0	347	0.99	3.47	350.0
	356	0.91	3.20	350.0	357	0.92	3.22	350.0	366	1.08	3.77	350.0
	367	1.11	3.88	350.0	438	2.41	8.42	350.0	439	2.48	8.68	350.0
	440	2.29	8.01	350.0	441	2.19	7.65	350.0	442	2.31	8.10	350.0
	443	2.39	8.37	350.0	446	0.75	4.12	550.0	447	0.80	4.40	550.0
	448	0.41	2.27	550.0	482	0.52	1.81	350.0	483	0.46	1.62	350.0
	493	0.60	2.10	350.0	494	0.54	1.90	350.0	503	0.84	2.95	350.0
	504	0.82	2.86	350.0	512	0.41	1.42	350.0	513	0.30	1.04	350.0
	522	0.77	2.72	355.0	523	0.77	2.72	355.0	605	0.93	0.37	40.0
	607	1.08	0.43	40.0	617	0.69	0.28	40.0	618	0.54	0.21	40.0
	620	0.48	2.65	550.0	623	0.22	0.79	350.0	624	0.17	0.60	350.0
	633	0.16	0.57	350.0	634	0.19	0.68	350.0	643	0.18	0.63	350.0
	644	0.14	0.49	350.0	653	0.11	0.39	350.0	654	0.18	0.63	350.0
	671	0.24	0.85	350.0	753	0.11	0.38	350.0	785	0.39	0.04	10.0
	786	0.39	0.04	10.0	787	0.38	0.04	10.0	788	0.39	0.04	10.0
	789	0.38	0.04	10.0	790	0.37	0.04	10.0	791	0.35	0.04	10.0
	792	0.38	0.04	10.0	793	0.17	0.02	10.0	794	0.16	0.02	10.0
	795	0.17	0.02	10.0	796	0.16	0.02	10.0	797	0.15	0.01	10.0
	798	0.14	0.01	10.0	799	0.19	0.02	10.0	800	0.19	0.02	10.0
470	148	0.33	0.13	40.0	149	0.34	0.14	40.0	150	0.82	0.33	40.0
	151	0.93	0.37	40.0	164	3.35	11.72	350.0	165	3.33	11.65	350.0
	166	3.62	12.68	350.0	167	3.63	12.69	350.0	187	1.30	4.56	350.0
	188	1.33	4.66	350.0	189	0.98	3.44	350.0	190	0.99	3.46	350.0
	207	1.20	4.21	350.0	208	0.82	2.88	350.0	209	1.01	3.53	350.0
	210	1.07	3.75	350.0	211	0.88	3.08	350.0	212	1.20	4.19	350.0
	240	2.76	9.66	350.0	241	2.58	9.04	350.0	242	2.38	8.32	350.0
	243	2.58	9.04	350.0	319	0.69	2.43	350.0	320	0.65	2.27	350.0
	330	0.69	2.41	350.0	331	0.63	2.21	350.0	340	0.85	2.87	340.0
	341	0.91	3.11	340.0	346	0.67	2.34	350.0	347	0.69	2.43	350.0
	356	0.68	2.38	350.0	357	0.69	2.42	350.0	366	0.74	2.59	350.0
	367	0.83	2.92	350.0	438	2.92	10.21	350.0	439	2.74	9.58	350.0
	440	2.51	8.79	350.0	441	2.38	8.35	350.0	442	2.50	8.76	350.0
	443	2.90	10.16	350.0	446	0.70	3.84	550.0	447	0.89	4.89	550.0
	448	0.25	1.37	550.0	482	0.37	1.29	350.0	483	0.51	1.78	350.0
	493	0.42	1.48	350.0	494	0.56	1.96	350.0	503	0.62	2.17	350.0
	504	0.68	2.39	350.0	512	0.19	0.66	350.0	513	0.40	1.38	350.0
	522	0.58	2.07	355.0	523	0.63	2.22	355.0	605	1.05	0.42	40.0
	607	1.18	0.47	40.0	617	0.44	0.17	40.0	618	0.51	0.20	40.0
	620	0.41	2.24	550.0	623	0.13	0.45	350.0	624	0.16	0.55	350.0
	633	0.16	0.55	350.0	634	0.20	0.69	350.0	643	0.11	0.38	350.0
	644	0.13	0.46	350.0	653	0.18	0.64	350.0	654	0.19	0.68	350.0
	671	0.27	0.94	350.0	753	0.21	0.74	350.0	785	0.37	0.04	10.0
	786	0.38	0.04	10.0	787	0.38	0.04	10.0	788	0.37	0.04	10.0
	789	0.38	0.04	10.0	790	0.37	0.04	10.0	791	0.35	0.03	10.0
	792	0.35	0.04	10.0	793	0.32	0.03	10.0	794	0.17	0.02	10.0
	795	0.21	0.02	10.0	796	0.21	0.02	10.0	797	0.20	0.02	10.0
	798	0.39	0.04	10.0	799	0.32	0.03	10.0	800	0.28	0.03	10.0
471	148	0.18	0.07	40.0	149	0.31	0.12	40.0	150	0.79	0.32	40.0
	151	0.68	0.27	40.0	164	3.29	11.52	350.0	165	3.30	11.55	350.0
	166	3.49	12.21	350.0	167	3.49	12.23	350.0	187	1.60	5.60	350.0
	188	1.57	5.48	350.0	189	1.19	4.18	350.0	190	1.17	4.11	350.0
	207	1.42	4.97	350.0	208	1.05	3.68	350.0	209	1.30	4.56	350.0
	210	1.36	4.75	350.0	211	1.03	3.59	350.0	212	1.45	5.06	350.0
	240	2.66	9.30	350.0	241	2.47	8.65	350.0	242	2.36	8.25	350.0
	243	2.45	8.58	350.0	319	0.66	2.31	350.0	320	0.71	2.48	350.0
	330	0.66	2.30	350.0	331	0.71	2.49	350.0	340	0.84	2.85	340.0
	341	0.83	2.83	340.0	346	0.74	2.61	350.0	347	0.78	2.74	350.0
	356	0.70	2.44	350.0	357	0.65	2.29	350.0	366	0.77	2.70	350.0
	367	0.70	2.45	350.0	438	2.91	10.18	350.0	439	2.69	9.40	350.0
	440	2.55	8.91	350.0	441	2.35	8.22	350.0	442	2.52	8.82	350.0
	443	2.92	10.21	350.0	446	0.60	3.28	550.0	447	0.83	4.57	550.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	448	0.16	0.85	550.0	482	0.14	0.48	350.0	483	0.11	0.40	350.0
	493	0.10	0.35	350.0	494	0.07	0.25	350.0	503	0.10	0.34	350.0
	504	0.11	0.39	350.0	512	0.15	0.51	350.0	513	0.05	0.16	350.0
	522	0.08	0.30	355.0	523	0.09	0.33	355.0	605	1.15	0.46	40.0
	607	0.97	0.39	40.0	617	0.34	0.14	40.0	618	0.34	0.14	40.0
	620	0.26	1.41	550.0	623	0.43	1.52	350.0	624	0.39	1.36	350.0
	633	0.18	0.63	350.0	634	0.13	0.45	350.0	643	0.21	0.72	350.0
	644	0.12	0.41	350.0	653	0.19	0.67	350.0	654	0.10	0.34	350.0
	671	0.07	0.26	350.0	753	0.30	1.03	350.0	785	0.08	8.29e-03	10.0
	786	0.07	7.09e-03	10.0	787	0.06	5.91e-03	10.0	788	0.05	4.50e-03	10.0
	789	0.04	4.06e-03	10.0	790	0.05	5.48e-03	10.0	791	0.04	4.13e-03	10.0
	792	0.07	7.30e-03	10.0	793	0.10	0.01	10.0	794	0.13	0.01	10.0
	795	0.11	0.01	10.0	796	0.12	0.01	10.0	797	0.13	0.01	10.0
	798	0.14	0.01	10.0	799	0.17	0.02	10.0	800	0.17	0.02	10.0
472	148	0.35	0.14	40.0	149	0.54	0.22	40.0	150	0.89	0.35	40.0
	151	0.78	0.31	40.0	164	3.05	10.67	350.0	165	3.08	10.77	350.0
	166	3.00	10.52	350.0	167	3.00	10.51	350.0	187	1.10	3.85	350.0
	188	1.03	3.60	350.0	189	1.61	5.64	350.0	190	1.58	5.53	350.0
	207	1.03	3.60	350.0	208	1.51	5.30	350.0	209	1.75	6.13	350.0
	210	1.80	6.31	350.0	211	1.49	5.20	350.0	212	1.08	3.76	350.0
	240	2.51	8.77	350.0	241	2.28	7.98	350.0	242	2.21	7.73	350.0
	243	2.26	7.93	350.0	319	0.97	3.41	350.0	320	1.16	4.05	350.0
	330	1.01	3.53	350.0	331	1.19	4.17	350.0	340	1.30	4.42	340.0
	341	1.24	4.22	340.0	346	1.05	3.66	350.0	347	1.12	3.92	350.0
	356	0.99	3.47	350.0	357	1.13	3.95	350.0	366	1.14	4.00	350.0
	367	1.08	3.78	350.0	438	2.34	8.18	350.0	439	2.54	8.91	350.0
	440	2.36	8.26	350.0	441	2.20	7.70	350.0	442	2.33	8.17	350.0
	443	2.35	8.24	350.0	446	0.71	3.90	550.0	447	0.83	4.55	550.0
	448	0.44	2.42	550.0	482	0.09	0.33	350.0	483	0.17	0.58	350.0
	493	0.20	0.70	350.0	494	0.27	0.93	350.0	503	0.53	1.86	350.0
	504	0.53	1.86	350.0	512	0.13	0.47	350.0	513	0.21	0.73	350.0
	522	0.40	1.41	355.0	523	0.39	1.39	355.0	605	1.15	0.46	40.0
	607	0.99	0.39	40.0	617	0.54	0.22	40.0	618	0.60	0.24	40.0
	620	0.50	2.74	550.0	623	0.48	1.69	350.0	624	0.39	1.38	350.0
	633	0.21	0.73	350.0	634	0.11	0.40	350.0	643	0.34	1.18	350.0
	644	0.23	0.82	350.0	653	0.25	0.86	350.0	654	0.12	0.43	350.0
	671	0.03	0.10	350.0	753	0.31	1.10	350.0	785	0.13	0.01	10.0
	786	0.12	0.01	10.0	787	0.13	0.01	10.0	788	0.14	0.01	10.0
	789	0.16	0.02	10.0	790	0.18	0.02	10.0	791	0.19	0.02	10.0
	792	0.15	0.01	10.0	793	0.39	0.04	10.0	794	0.26	0.03	10.0
	795	0.23	0.02	10.0	796	0.24	0.02	10.0	797	0.25	0.03	10.0
	798	0.36	0.04	10.0	799	0.35	0.03	10.0	800	0.39	0.04	10.0
473	148	0.48	0.19	40.0	149	0.51	0.20	40.0	150	0.73	0.29	40.0
	151	0.84	0.34	40.0	164	3.23	11.31	350.0	165	3.23	11.32	350.0
	166	2.94	10.30	350.0	167	2.94	10.29	350.0	187	1.62	5.67	350.0
	188	1.61	5.63	350.0	189	2.35	8.21	350.0	190	2.35	8.21	350.0
	207	1.45	5.07	350.0	208	1.94	6.78	350.0	209	2.37	8.31	350.0
	210	2.44	8.55	350.0	211	2.02	7.09	350.0	212	1.47	5.16	350.0
	240	2.53	8.87	350.0	241	2.41	8.44	350.0	242	2.14	7.50	350.0
	243	2.24	7.85	350.0	319	1.05	3.67	350.0	320	1.05	3.68	350.0
	330	1.06	3.72	350.0	331	1.05	3.69	350.0	340	1.39	4.72	340.0
	341	1.40	4.76	340.0	346	1.28	4.46	350.0	347	1.25	4.38	350.0
	356	1.11	3.87	350.0	357	1.10	3.85	350.0	366	1.20	4.19	350.0
	367	1.22	4.25	350.0	438	2.30	8.04	350.0	439	2.51	8.78	350.0
	440	2.32	8.12	350.0	441	2.15	7.52	350.0	442	2.18	7.62	350.0
	443	2.28	7.98	350.0	446	0.63	3.47	550.0	447	0.95	5.25	550.0
	448	0.53	2.93	550.0	482	0.45	1.58	350.0	483	0.40	1.40	350.0
	493	0.53	1.85	350.0	494	0.47	1.64	350.0	503	0.74	2.59	350.0
	504	0.70	2.44	350.0	512	0.36	1.25	350.0	513	0.27	0.94	350.0
	522	0.67	2.38	355.0	523	0.64	2.28	355.0	605	1.10	0.44	40.0
	607	1.25	0.50	40.0	617	0.64	0.25	40.0	618	0.46	0.19	40.0
	620	0.42	2.31	550.0	623	0.21	0.75	350.0	624	0.11	0.37	350.0
	633	0.15	0.52	350.0	634	0.21	0.75	350.0	643	0.19	0.66	350.0
	644	0.14	0.50	350.0	653	0.10	0.35	350.0	654	0.17	0.60	350.0
	671	0.22	0.76	350.0	753	0.20	0.69	350.0	785	0.33	0.03	10.0
	786	0.32	0.03	10.0	787	0.32	0.03	10.0	788	0.32	0.03	10.0
	789	0.31	0.03	10.0	790	0.31	0.03	10.0	791	0.29	0.03	10.0
	792	0.32	0.03	10.0	793	0.19	0.02	10.0	794	0.17	0.02	10.0
	795	0.18	0.02	10.0	796	0.17	0.02	10.0	797	0.16	0.02	10.0
	798	0.16	0.02	10.0	799	0.20	0.02	10.0	800	0.20	0.02	10.0
474	148	0.37	0.15	40.0	149	0.41	0.16	40.0	150	0.80	0.32	40.0
	151	0.95	0.38	40.0	164	3.40	11.88	350.0	165	3.37	11.80	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	166	3.27	11.46	350.0	167	3.27	11.45	350.0	187	2.15	7.54	350.0
	188	2.17	7.61	350.0	189	1.85	6.49	350.0	190	1.86	6.50	350.0
	207	2.04	7.13	350.0	208	1.50	5.26	350.0	209	1.86	6.53	350.0
	210	1.94	6.79	350.0	211	1.58	5.53	350.0	212	2.04	7.15	350.0
	240	2.76	9.64	350.0	241	2.61	9.13	350.0	242	2.34	8.20	350.0
	243	2.47	8.63	350.0	319	0.84	2.93	350.0	320	0.78	2.74	350.0
	330	0.84	2.93	350.0	331	0.77	2.71	350.0	340	1.00	3.39	340.0
	341	1.03	3.50	340.0	346	0.94	3.31	350.0	347	0.95	3.34	350.0
	356	0.83	2.91	350.0	357	0.83	2.91	350.0	366	0.89	3.10	350.0
	367	0.94	3.29	350.0	438	2.61	9.13	350.0	439	2.72	9.52	350.0
	440	2.53	8.85	350.0	441	2.35	8.23	350.0	442	2.39	8.37	350.0
	443	2.59	9.08	350.0	446	0.71	3.89	550.0	447	1.00	5.47	550.0
	448	0.34	1.89	550.0	482	0.33	1.15	350.0	483	0.42	1.47	350.0
	493	0.37	1.30	350.0	494	0.46	1.61	350.0	503	0.52	1.81	350.0
	504	0.56	1.94	350.0	512	0.17	0.59	350.0	513	0.31	1.10	350.0
	522	0.49	1.76	355.0	523	0.52	1.85	355.0	605	1.22	0.49	40.0
	607	1.33	0.53	40.0	617	0.36	0.14	40.0	618	0.41	0.16	40.0
	620	0.34	1.87	550.0	623	0.25	0.87	350.0	624	0.27	0.94	350.0
	633	0.14	0.50	350.0	634	0.13	0.44	350.0	643	0.11	0.40	350.0
	644	0.12	0.43	350.0	653	0.16	0.55	350.0	654	0.17	0.59	350.0
	671	0.24	0.83	350.0	753	0.29	1.00	350.0	785	0.30	0.03	10.0
	786	0.30	0.03	10.0	787	0.31	0.03	10.0	788	0.30	0.03	10.0
	789	0.30	0.03	10.0	790	0.30	0.03	10.0	791	0.28	0.03	10.0
	792	0.28	0.03	10.0	793	0.34	0.03	10.0	794	0.19	0.02	10.0
	795	0.23	0.02	10.0	796	0.22	0.02	10.0	797	0.21	0.02	10.0
	798	0.41	0.04	10.0	799	0.33	0.03	10.0	800	0.30	0.03	10.0
475	148	0.25	0.10	40.0	149	0.43	0.17	40.0	150	0.80	0.32	40.0
	151	0.70	0.28	40.0	164	3.33	11.67	350.0	165	3.34	11.68	350.0
	166	3.18	11.13	350.0	167	3.18	11.13	350.0	187	2.41	8.44	350.0
	188	2.38	8.33	350.0	189	2.09	7.30	350.0	190	2.06	7.22	350.0
	207	2.18	7.63	350.0	208	1.81	6.32	350.0	209	2.20	7.70	350.0
	210	2.27	7.95	350.0	211	1.76	6.17	350.0	212	2.21	7.72	350.0
	240	2.69	9.42	350.0	241	2.51	8.79	350.0	242	2.33	8.14	350.0
	243	2.36	8.24	350.0	319	0.78	2.72	350.0	320	0.81	2.84	350.0
	330	0.77	2.70	350.0	331	0.81	2.84	350.0	340	0.98	3.34	340.0
	341	0.98	3.34	340.0	346	1.01	3.53	350.0	347	1.02	3.56	350.0
	356	0.84	2.94	350.0	357	0.81	2.83	350.0	366	0.88	3.09	350.0
	367	0.84	2.94	350.0	438	2.49	8.72	350.0	439	2.73	9.54	350.0
	440	2.57	8.98	350.0	441	2.32	8.12	350.0	442	2.43	8.49	350.0
	443	2.50	8.76	350.0	446	0.62	3.38	550.0	447	0.96	5.27	550.0
	448	0.27	1.49	550.0	482	0.15	0.53	350.0	483	0.11	0.37	350.0
	493	0.12	0.43	350.0	494	0.06	0.22	350.0	503	0.09	0.31	350.0
	504	0.07	0.23	350.0	512	0.17	0.61	350.0	513	0.10	0.35	350.0
	522	0.10	0.35	355.0	523	0.10	0.34	355.0	605	1.33	0.53	40.0
	607	1.13	0.45	40.0	617	0.24	0.10	40.0	618	0.24	0.10	40.0
	620	0.18	0.99	550.0	623	0.57	1.99	350.0	624	0.53	1.85	350.0
	633	0.18	0.64	350.0	634	0.18	0.63	350.0	643	0.22	0.79	350.0
	644	0.13	0.46	350.0	653	0.20	0.70	350.0	654	0.12	0.42	350.0
	671	0.07	0.23	350.0	753	0.43	1.49	350.0	785	0.06	5.92e-03	10.0
	786	0.07	6.74e-03	10.0	787	0.07	6.51e-03	10.0	788	0.07	6.59e-03	10.0
	789	0.06	5.62e-03	10.0	790	0.03	3.19e-03	10.0	791	0.05	4.60e-03	10.0
	792	0.06	6.26e-03	10.0	793	0.11	0.01	10.0	794	0.13	0.01	10.0
	795	0.12	0.01	10.0	796	0.13	0.01	10.0	797	0.15	0.01	10.0
	798	0.15	0.02	10.0	799	0.18	0.02	10.0	800	0.17	0.02	10.0
476	148	0.46	0.19	40.0	149	0.68	0.27	40.0	150	0.79	0.32	40.0
	151	0.66	0.26	40.0	164	3.08	10.77	350.0	165	3.11	10.88	350.0
	166	2.91	10.20	350.0	167	2.91	10.19	350.0	187	1.86	6.52	350.0
	188	1.80	6.31	350.0	189	2.50	8.76	350.0	190	2.47	8.64	350.0
	207	1.77	6.18	350.0	208	2.32	8.13	350.0	209	2.66	9.31	350.0
	210	2.73	9.56	350.0	211	2.29	8.00	350.0	212	1.81	6.32	350.0
	240	2.50	8.74	350.0	241	2.31	8.09	350.0	242	2.16	7.55	350.0
	243	2.13	7.47	350.0	319	1.11	3.90	350.0	320	1.30	4.54	350.0
	330	1.15	4.01	350.0	331	1.33	4.65	350.0	340	1.42	4.83	340.0
	341	1.36	4.63	340.0	346	1.31	4.57	350.0	347	1.36	4.77	350.0
	356	1.15	4.03	350.0	357	1.27	4.45	350.0	366	1.26	4.41	350.0
	367	1.22	4.27	350.0	438	2.31	8.09	350.0	439	2.54	8.90	350.0
	440	2.36	8.26	350.0	441	2.15	7.52	350.0	442	2.21	7.74	350.0
	443	2.33	8.16	350.0	446	0.62	3.41	550.0	447	0.99	5.43	550.0
	448	0.55	3.00	550.0	482	0.10	0.34	350.0	483	0.19	0.67	350.0
	493	0.19	0.66	350.0	494	0.26	0.92	350.0	503	0.47	1.66	350.0
	504	0.49	1.70	350.0	512	0.12	0.40	350.0	513	0.20	0.72	350.0
	522	0.36	1.29	355.0	523	0.37	1.31	355.0	605	1.31	0.52	40.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	607	1.15	0.46	40.0	617	0.48	0.19	40.0	618	0.54	0.22	40.0
	620	0.44	2.44	550.0	623	0.44	1.56	350.0	624	0.35	1.22	350.0
	633	0.19	0.68	350.0	634	0.04	0.14	350.0	643	0.33	1.17	350.0
	644	0.23	0.82	350.0	653	0.23	0.81	350.0	654	0.12	0.43	350.0
	671	6.60e-03	0.02	350.0	753	0.41	1.42	350.0	785	0.13	0.01	10.0
	786	0.13	0.01	10.0	787	0.14	0.01	10.0	788	0.15	0.01	10.0
	789	0.16	0.02	10.0	790	0.17	0.02	10.0	791	0.18	0.02	10.0
	792	0.14	0.01	10.0	793	0.43	0.04	10.0	794	0.28	0.03	10.0
	795	0.25	0.03	10.0	796	0.26	0.03	10.0	797	0.27	0.03	10.0
	798	0.38	0.04	10.0	799	0.37	0.04	10.0	800	0.41	0.04	10.0
477	148	0.48	0.19	40.0	149	0.51	0.20	40.0	150	0.80	0.32	40.0
	151	0.92	0.37	40.0	164	3.26	11.41	350.0	165	3.27	11.43	350.0
	166	2.78	9.75	350.0	167	2.78	9.73	350.0	187	1.64	5.73	350.0
	188	1.63	5.71	350.0	189	2.33	8.17	350.0	190	2.33	8.17	350.0
	207	1.48	5.19	350.0	208	1.91	6.69	350.0	209	2.35	8.24	350.0
	210	2.42	8.47	350.0	211	2.00	7.00	350.0	212	1.51	5.27	350.0
	240	2.54	8.89	350.0	241	2.43	8.52	350.0	242	2.13	7.47	350.0
	243	2.21	7.74	350.0	319	1.04	3.64	350.0	320	1.05	3.66	350.0
	330	1.06	3.71	350.0	331	1.05	3.68	350.0	340	1.40	4.76	340.0
	341	1.41	4.80	340.0	346	1.28	4.46	350.0	347	1.25	4.38	350.0
	356	1.09	3.81	350.0	357	1.09	3.83	350.0	366	1.20	4.20	350.0
	367	1.22	4.27	350.0	438	2.20	7.72	350.0	439	2.51	8.80	350.0
	440	2.34	8.20	350.0	441	2.14	7.49	350.0	442	2.15	7.52	350.0
	443	2.19	7.67	350.0	446	0.70	3.87	550.0	447	0.96	5.26	550.0
	448	0.53	2.92	550.0	482	0.46	1.63	350.0	483	0.40	1.39	350.0
	493	0.55	1.91	350.0	494	0.47	1.66	350.0	503	0.76	2.67	350.0
	504	0.72	2.53	350.0	512	0.37	1.29	350.0	513	0.25	0.88	350.0
	522	0.69	2.45	355.0	523	0.67	2.38	355.0	605	1.11	0.44	40.0
	607	1.26	0.50	40.0	617	0.66	0.26	40.0	618	0.48	0.19	40.0
	620	0.43	2.38	550.0	623	0.24	0.83	350.0	624	0.17	0.60	350.0
	633	0.15	0.52	350.0	634	0.17	0.60	350.0	643	0.18	0.64	350.0
	644	0.13	0.46	350.0	653	0.10	0.34	350.0	654	0.17	0.58	350.0
	671	0.22	0.75	350.0	753	0.19	0.68	350.0	785	0.33	0.03	10.0
	786	0.32	0.03	10.0	787	0.32	0.03	10.0	788	0.33	0.03	10.0
	789	0.31	0.03	10.0	790	0.31	0.03	10.0	791	0.29	0.03	10.0
	792	0.32	0.03	10.0	793	0.19	0.02	10.0	794	0.18	0.02	10.0
	795	0.18	0.02	10.0	796	0.17	0.02	10.0	797	0.16	0.02	10.0
	798	0.16	0.02	10.0	799	0.20	0.02	10.0	800	0.20	0.02	10.0
478	148	0.37	0.15	40.0	149	0.41	0.16	40.0	150	0.74	0.30	40.0
	151	0.88	0.35	40.0	164	3.37	11.81	350.0	165	3.35	11.71	350.0
	166	3.40	11.91	350.0	167	3.40	11.90	350.0	187	2.13	7.45	350.0
	188	2.15	7.51	350.0	189	1.87	6.53	350.0	190	1.87	6.55	350.0
	207	2.00	7.00	350.0	208	1.53	5.37	350.0	209	1.89	6.62	350.0
	210	1.97	6.88	350.0	211	1.61	5.64	350.0	212	2.01	7.02	350.0
	240	2.77	9.69	350.0	241	2.60	9.10	350.0	242	2.33	8.16	350.0
	243	2.47	8.63	350.0	319	0.84	2.93	350.0	320	0.79	2.75	350.0
	330	0.83	2.91	350.0	331	0.78	2.71	350.0	340	0.98	3.34	340.0
	341	1.02	3.46	340.0	346	0.94	3.30	350.0	347	0.96	3.34	350.0
	356	0.84	2.94	350.0	357	0.84	2.95	350.0	366	0.88	3.06	350.0
	367	0.93	3.26	350.0	438	2.75	9.64	350.0	439	2.73	9.56	350.0
	440	2.52	8.80	350.0	441	2.34	8.19	350.0	442	2.39	8.36	350.0
	443	2.74	9.59	350.0	446	0.64	3.51	550.0	447	0.99	5.46	550.0
	448	0.34	1.88	550.0	482	0.32	1.13	350.0	483	0.43	1.52	350.0
	493	0.37	1.29	350.0	494	0.47	1.66	350.0	503	0.52	1.81	350.0
	504	0.55	1.94	350.0	512	0.16	0.55	350.0	513	0.34	1.20	350.0
	522	0.50	1.76	355.0	523	0.51	1.80	355.0	605	1.21	0.49	40.0
	607	1.32	0.53	40.0	617	0.35	0.14	40.0	618	0.42	0.17	40.0
	620	0.35	1.93	550.0	623	0.14	0.49	350.0	624	0.16	0.55	350.0
	633	0.14	0.50	350.0	634	0.18	0.61	350.0	643	0.13	0.45	350.0
	644	0.14	0.48	350.0	653	0.16	0.56	350.0	654	0.17	0.61	350.0
	671	0.24	0.83	350.0	753	0.29	1.00	350.0	785	0.30	0.03	10.0
	786	0.31	0.03	10.0	787	0.31	0.03	10.0	788	0.30	0.03	10.0
	789	0.31	0.03	10.0	790	0.30	0.03	10.0	791	0.29	0.03	10.0
	792	0.28	0.03	10.0	793	0.32	0.03	10.0	794	0.18	0.02	10.0
	795	0.22	0.02	10.0	796	0.21	0.02	10.0	797	0.21	0.02	10.0
	798	0.40	0.04	10.0	799	0.32	0.03	10.0	800	0.28	0.03	10.0
479	148	0.25	0.10	40.0	149	0.43	0.17	40.0	150	0.74	0.29	40.0
	151	0.63	0.25	40.0	164	3.32	11.62	350.0	165	3.33	11.64	350.0
	166	3.30	11.56	350.0	167	3.31	11.57	350.0	187	2.41	8.42	350.0
	188	2.37	8.31	350.0	189	2.08	7.29	350.0	190	2.06	7.20	350.0
	207	2.17	7.59	350.0	208	1.82	6.38	350.0	209	2.20	7.71	350.0
	210	2.28	7.96	350.0	211	1.78	6.25	350.0	212	2.19	7.68	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	240	2.67	9.34	350.0	241	2.49	8.72	350.0	242	2.33	8.14	350.0
	243	2.34	8.20	350.0	319	0.78	2.73	350.0	320	0.83	2.91	350.0
	330	0.78	2.72	350.0	331	0.83	2.91	350.0	340	0.98	3.33	340.0
	341	0.97	3.31	340.0	346	1.02	3.59	350.0	347	1.03	3.60	350.0
	356	0.85	2.96	350.0	357	0.81	2.85	350.0	366	0.88	3.09	350.0
	367	0.84	2.92	350.0	438	2.66	9.32	350.0	439	2.70	9.46	350.0
	440	2.54	8.89	350.0	441	2.32	8.12	350.0	442	2.42	8.47	350.0
	443	2.68	9.37	350.0	446	0.54	2.99	550.0	447	0.95	5.25	550.0
	448	0.27	1.49	550.0	482	0.17	0.58	350.0	483	0.11	0.40	350.0
	493	0.14	0.48	350.0	494	0.07	0.24	350.0	503	0.11	0.40	350.0
	504	0.10	0.34	350.0	512	0.18	0.64	350.0	513	0.08	0.28	350.0
	522	0.12	0.41	355.0	523	0.13	0.44	355.0	605	1.33	0.53	40.0
	607	1.13	0.45	40.0	617	0.25	0.10	40.0	618	0.25	0.10	40.0
	620	0.19	1.05	550.0	623	0.47	1.65	350.0	624	0.42	1.48	350.0
	633	0.18	0.62	350.0	634	0.13	0.45	350.0	643	0.21	0.73	350.0
	644	0.11	0.39	350.0	653	0.18	0.65	350.0	654	0.11	0.39	350.0
	671	0.07	0.24	350.0	753	0.39	1.38	350.0	785	0.07	6.67e-03	10.0
	786	0.07	7.23e-03	10.0	787	0.07	6.85e-03	10.0	788	0.07	7.08e-03	10.0
	789	0.06	5.72e-03	10.0	790	0.04	3.57e-03	10.0	791	0.05	4.89e-03	10.0
	792	0.07	6.94e-03	10.0	793	0.12	0.01	10.0	794	0.14	0.01	10.0
	795	0.13	0.01	10.0	796	0.14	0.01	10.0	797	0.15	0.02	10.0
	798	0.16	0.02	10.0	799	0.18	0.02	10.0	800	0.18	0.02	10.0
480	148	0.47	0.19	40.0	149	0.68	0.27	40.0	150	0.86	0.34	40.0
	151	0.73	0.29	40.0	164	3.08	10.78	350.0	165	3.12	10.90	350.0
	166	2.80	9.78	350.0	167	2.79	9.76	350.0	187	1.87	6.54	350.0
	188	1.81	6.34	350.0	189	2.50	8.76	350.0	190	2.47	8.65	350.0
	207	1.78	6.22	350.0	208	2.31	8.07	350.0	209	2.66	9.30	350.0
	210	2.73	9.55	350.0	211	2.26	7.93	350.0	212	1.82	6.36	350.0
	240	2.52	8.82	350.0	241	2.32	8.12	350.0	242	2.16	7.56	350.0
	243	2.14	7.49	350.0	319	1.11	3.89	350.0	320	1.29	4.52	350.0
	330	1.14	4.00	350.0	331	1.32	4.63	350.0	340	1.42	4.84	340.0
	341	1.37	4.65	340.0	346	1.30	4.53	350.0	347	1.35	4.72	350.0
	356	1.15	4.02	350.0	357	1.27	4.43	350.0	366	1.26	4.40	350.0
	367	1.22	4.27	350.0	438	2.16	7.58	350.0	439	2.57	8.98	350.0
	440	2.37	8.30	350.0	441	2.15	7.53	350.0	442	2.21	7.75	350.0
	443	2.19	7.66	350.0	446	0.69	3.78	550.0	447	0.99	5.45	550.0
	448	0.54	2.99	550.0	482	0.08	0.29	350.0	483	0.17	0.61	350.0
	493	0.19	0.66	350.0	494	0.26	0.90	350.0	503	0.51	1.79	350.0
	504	0.52	1.83	350.0	512	0.12	0.42	350.0	513	0.24	0.83	350.0
	522	0.39	1.37	355.0	523	0.39	1.37	355.0	605	1.32	0.53	40.0
	607	1.16	0.46	40.0	617	0.50	0.20	40.0	618	0.56	0.23	40.0
	620	0.46	2.54	550.0	623	0.54	1.90	350.0	624	0.46	1.63	350.0
	633	0.20	0.70	350.0	634	0.10	0.34	350.0	643	0.33	1.16	350.0
	644	0.23	0.80	350.0	653	0.24	0.83	350.0	654	0.13	0.45	350.0
	671	8.46e-03	0.03	350.0	753	0.41	1.45	350.0	785	0.14	0.01	10.0
	786	0.14	0.01	10.0	787	0.15	0.02	10.0	788	0.16	0.02	10.0
	789	0.17	0.02	10.0	790	0.18	0.02	10.0	791	0.19	0.02	10.0
	792	0.15	0.02	10.0	793	0.41	0.04	10.0	794	0.27	0.03	10.0
	795	0.24	0.02	10.0	796	0.26	0.03	10.0	797	0.27	0.03	10.0
	798	0.37	0.04	10.0	799	0.36	0.04	10.0	800	0.40	0.04	10.0
481	148	0.66	0.26	40.0	149	0.70	0.28	40.0	150	0.82	0.33	40.0
	151	0.84	0.34	40.0	164	0.68	2.37	350.0	165	0.69	2.42	350.0
	166	0.53	1.86	350.0	167	0.54	1.89	350.0	187	0.27	0.95	350.0
	188	0.09	0.31	350.0	189	1.14	4.00	350.0	190	1.14	3.99	350.0
	207	0.12	0.42	350.0	208	1.01	3.52	350.0	209	1.05	3.68	350.0
	210	1.07	3.76	350.0	211	1.05	3.68	350.0	212	0.21	0.72	350.0
	240	0.42	1.47	350.0	241	0.40	1.39	350.0	242	0.39	1.36	350.0
	243	0.43	1.52	350.0	319	0.66	2.31	350.0	320	0.64	2.25	350.0
	330	0.72	2.50	350.0	331	0.68	2.39	350.0	340	1.05	3.58	340.0
	341	1.06	3.59	340.0	346	0.79	2.76	350.0	347	0.75	2.61	350.0
	356	0.71	2.49	350.0	357	0.68	2.40	350.0	366	0.91	3.17	350.0
	367	0.91	3.18	350.0	438	0.52	1.83	350.0	439	0.39	1.38	350.0
	440	0.33	1.14	350.0	441	0.39	1.38	350.0	442	0.39	1.37	350.0
	443	0.51	1.79	350.0	446	0.67	3.68	550.0	447	0.64	3.51	550.0
	448	0.66	3.62	550.0	482	0.55	1.93	350.0	483	0.45	1.58	350.0
	493	0.68	2.38	350.0	494	0.58	2.02	350.0	503	0.87	3.03	350.0
	504	0.90	3.17	350.0	512	0.55	1.91	350.0	513	0.36	1.24	350.0
	522	0.84	2.97	355.0	523	0.80	2.83	355.0	605	0.75	0.30	40.0
	607	0.80	0.32	40.0	617	0.92	0.37	40.0	618	0.73	0.29	40.0
	620	0.71	3.93	550.0	623	0.51	1.78	350.0	624	0.46	1.61	350.0
	633	0.11	0.39	350.0	634	0.34	1.20	350.0	643	0.15	0.54	350.0
	644	0.12	0.43	350.0	653	0.02	0.06	350.0	654	0.22	0.78	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	671	0.20	0.72	350.0	753	0.12	0.41	350.0	785	0.36	0.04	10.0
	786	0.35	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.35	0.03	10.0
	789	0.34	0.03	10.0	790	0.34	0.03	10.0	791	0.34	0.03	10.0
	792	0.37	0.04	10.0	793	0.44	0.04	10.0	794	0.19	0.02	10.0
	795	0.16	0.02	10.0	796	0.14	0.01	10.0	797	0.15	0.02	10.0
	798	0.41	0.04	10.0	799	0.22	0.02	10.0	800	0.28	0.03	10.0
482	148	0.65	0.26	40.0	149	0.80	0.32	40.0	150	1.01	0.41	40.0
	151	1.09	0.44	40.0	164	1.32	4.63	350.0	165	1.28	4.47	350.0
	166	1.52	5.34	350.0	167	1.52	5.32	350.0	187	1.18	4.14	350.0
	188	1.23	4.31	350.0	189	0.54	1.88	350.0	190	0.46	1.63	350.0
	207	1.07	3.75	350.0	208	0.53	1.86	350.0	209	0.54	1.89	350.0
	210	0.59	2.07	350.0	211	0.56	1.95	350.0	212	1.04	3.65	350.0
	240	1.19	4.17	350.0	241	1.22	4.27	350.0	242	1.09	3.82	350.0
	243	1.15	4.02	350.0	319	0.41	1.44	350.0	320	0.38	1.34	350.0
	330	0.48	1.67	350.0	331	0.46	1.60	350.0	340	0.76	2.57	340.0
	341	0.81	2.76	340.0	346	0.35	1.24	350.0	347	0.32	1.12	350.0
	356	0.33	1.17	350.0	357	0.28	0.98	350.0	366	0.65	2.28	350.0
	367	0.73	2.56	350.0	438	1.22	4.28	350.0	439	1.16	4.05	350.0
	440	1.19	4.17	350.0	441	1.10	3.85	350.0	442	1.11	3.89	350.0
	443	1.21	4.25	350.0	446	0.88	4.86	550.0	447	0.79	4.32	550.0
	448	0.59	3.27	550.0	482	0.39	1.36	350.0	483	0.61	2.13	350.0
	493	0.51	1.79	350.0	494	0.71	2.49	350.0	503	0.79	2.77	350.0
	504	0.73	2.57	350.0	512	0.19	0.67	350.0	513	0.47	1.64	350.0
	522	0.68	2.43	355.0	523	0.75	2.65	355.0	605	0.95	0.38	40.0
	607	1.00	0.40	40.0	617	0.78	0.31	40.0	618	0.93	0.37	40.0
	620	0.82	4.52	550.0	623	0.37	1.28	350.0	624	0.36	1.26	350.0
	633	0.10	0.36	350.0	634	0.09	0.30	350.0	643	0.11	0.38	350.0
	644	0.05	0.19	350.0	653	0.18	0.62	350.0	654	0.17	0.60	350.0
	671	0.17	0.58	350.0	753	0.18	0.64	350.0	785	0.36	0.04	10.0
	786	0.36	0.04	10.0	787	0.37	0.04	10.0	788	0.28	0.03	10.0
	789	0.37	0.04	10.0	790	0.38	0.04	10.0	791	0.39	0.04	10.0
	792	0.36	0.04	10.0	793	0.74	0.07	10.0	794	0.35	0.03	10.0
	795	0.36	0.04	10.0	796	0.36	0.04	10.0	797	0.36	0.04	10.0
	798	0.74	0.07	10.0	799	0.56	0.06	10.0	800	0.57	0.06	10.0
483	148	0.59	0.24	40.0	149	0.62	0.25	40.0	150	0.89	0.35	40.0
	151	0.83	0.33	40.0	164	1.35	4.71	350.0	165	1.34	4.69	350.0
	166	1.42	4.98	350.0	167	1.43	4.99	350.0	187	1.41	4.92	350.0
	188	1.38	4.83	350.0	189	0.29	1.01	350.0	190	0.29	1.00	350.0
	207	1.25	4.36	350.0	208	0.24	0.85	350.0	209	0.19	0.66	350.0
	210	0.21	0.75	350.0	211	0.28	0.98	350.0	212	1.26	4.40	350.0
	240	1.12	3.92	350.0	241	1.04	3.64	350.0	242	0.95	3.33	350.0
	243	1.03	3.60	350.0	319	0.34	1.20	350.0	320	0.35	1.22	350.0
	330	0.36	1.25	350.0	331	0.35	1.23	350.0	340	0.40	1.35	340.0
	341	0.42	1.43	340.0	346	0.38	1.32	350.0	347	0.44	1.55	350.0
	356	0.28	0.99	350.0	357	0.33	1.14	350.0	366	0.36	1.26	350.0
	367	0.37	1.29	350.0	438	1.22	4.25	350.0	439	1.14	3.98	350.0
	440	1.09	3.82	350.0	441	0.95	3.31	350.0	442	1.07	3.75	350.0
	443	1.22	4.28	350.0	446	0.70	3.88	550.0	447	0.70	3.82	550.0
	448	0.53	2.89	550.0	482	0.39	1.36	350.0	483	0.35	1.24	350.0
	493	0.50	1.74	350.0	494	0.45	1.58	350.0	503	0.77	2.69	350.0
	504	0.73	2.56	350.0	512	0.41	1.42	350.0	513	0.30	1.04	350.0
	522	0.59	2.09	355.0	523	0.61	2.18	355.0	605	0.90	0.36	40.0
	607	0.79	0.31	40.0	617	0.77	0.31	40.0	618	0.64	0.26	40.0
	620	0.62	3.43	550.0	623	0.58	2.04	350.0	624	0.57	1.99	350.0
	633	0.14	0.49	350.0	634	0.15	0.51	350.0	643	0.02	0.07	350.0
	644	0.01	0.04	350.0	653	0.09	0.31	350.0	654	0.19	0.67	350.0
	671	0.17	0.58	350.0	753	0.21	0.75	350.0	785	0.28	0.03	10.0
	786	0.26	0.03	10.0	787	0.25	0.03	10.0	788	0.26	0.03	10.0
	789	0.25	0.02	10.0	790	0.25	0.03	10.0	791	0.27	0.03	10.0
	792	0.29	0.03	10.0	793	0.39	0.04	10.0	794	0.13	0.01	10.0
	795	0.12	0.01	10.0	796	0.10	0.01	10.0	797	0.12	0.01	10.0
	798	0.38	0.04	10.0	799	0.19	0.02	10.0	800	0.21	0.02	10.0
484	148	0.68	0.27	40.0	149	0.87	0.35	40.0	150	0.97	0.39	40.0
	151	0.96	0.38	40.0	164	0.64	2.26	350.0	165	0.68	2.37	350.0
	166	0.52	1.83	350.0	167	0.49	1.72	350.0	187	0.46	1.62	350.0
	188	0.42	1.48	350.0	189	1.20	4.22	350.0	190	1.16	4.05	350.0
	207	0.21	0.73	350.0	208	1.33	4.66	350.0	209	1.33	4.65	350.0
	210	1.37	4.78	350.0	211	1.31	4.60	350.0	212	0.22	0.77	350.0
	240	0.48	1.66	350.0	241	0.45	1.58	350.0	242	0.45	1.58	350.0
	243	0.32	1.10	350.0	319	0.83	2.91	350.0	320	0.92	3.20	350.0
	330	0.90	3.15	350.0	331	0.99	3.48	350.0	340	1.16	3.95	340.0
	341	1.15	3.91	340.0	346	0.81	2.84	350.0	347	0.79	2.77	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	356	0.82	2.87	350.0	357	0.86	3.00	350.0	366	1.05	3.66	350.0
	367	1.04	3.62	350.0	438	0.38	1.33	350.0	439	0.52	1.83	350.0
	440	0.49	1.73	350.0	441	0.44	1.55	350.0	442	0.37	1.30	350.0
	443	0.43	1.50	350.0	446	0.82	4.49	550.0	447	0.71	3.91	550.0
	448	0.70	3.87	550.0	482	0.34	1.18	350.0	483	0.52	1.80	350.0
	493	0.49	1.70	350.0	494	0.65	2.26	350.0	503	0.86	3.01	350.0
	504	0.89	3.11	350.0	512	0.31	1.10	350.0	513	0.47	1.63	350.0
	522	0.70	2.49	355.0	523	0.68	2.41	355.0	605	0.92	0.37	40.0
	607	0.87	0.35	40.0	617	0.85	0.34	40.0	618	0.98	0.39	40.0
	620	0.87	4.79	550.0	623	0.24	0.85	350.0	624	0.11	0.37	350.0
	633	0.12	0.43	350.0	634	0.11	0.39	350.0	643	0.31	1.10	350.0
	644	0.24	0.85	350.0	653	0.19	0.66	350.0	654	0.14	0.48	350.0
	671	0.08	0.29	350.0	753	0.14	0.48	350.0	785	0.32	0.03	10.0
	786	0.31	0.03	10.0	787	0.32	0.03	10.0	788	0.31	0.03	10.0
	789	0.33	0.03	10.0	790	0.35	0.04	10.0	791	0.36	0.04	10.0
	792	0.33	0.03	10.0	793	0.77	0.08	10.0	794	0.39	0.04	10.0
	795	0.37	0.04	10.0	796	0.38	0.04	10.0	797	0.38	0.04	10.0
	798	0.72	0.07	10.0	799	0.57	0.06	10.0	800	0.61	0.06	10.0
485	148	0.69	0.27	40.0	149	0.73	0.29	40.0	150	0.83	0.33	40.0
	151	0.83	0.33	40.0	164	0.71	2.48	350.0	165	0.72	2.52	350.0
	166	0.45	1.56	350.0	167	0.46	1.61	350.0	187	0.54	1.90	350.0
	188	0.45	1.59	350.0	189	1.42	4.95	350.0	190	1.41	4.94	350.0
	207	0.37	1.31	350.0	208	1.25	4.36	350.0	209	1.31	4.57	350.0
	210	1.34	4.68	350.0	211	1.29	4.52	350.0	212	0.42	1.46	350.0
	240	0.45	1.58	350.0	241	0.44	1.53	350.0	242	0.35	1.23	350.0
	243	0.38	1.33	350.0	319	0.70	2.46	350.0	320	0.69	2.40	350.0
	330	0.76	2.66	350.0	331	0.73	2.55	350.0	340	1.10	3.73	340.0
	341	1.10	3.75	340.0	346	0.85	2.97	350.0	347	0.81	2.83	350.0
	356	0.76	2.66	350.0	357	0.73	2.57	350.0	366	0.95	3.32	350.0
	367	0.95	3.33	350.0	438	0.45	1.58	350.0	439	0.42	1.47	350.0
	440	0.37	1.30	350.0	441	0.36	1.25	350.0	442	0.33	1.16	350.0
	443	0.43	1.52	350.0	446	0.67	3.71	550.0	447	0.68	3.76	550.0
	448	0.69	3.78	550.0	482	0.54	1.88	350.0	483	0.44	1.55	350.0
	493	0.67	2.34	350.0	494	0.57	1.98	350.0	503	0.86	2.99	350.0
	504	0.89	3.13	350.0	512	0.53	1.87	350.0	513	0.34	1.20	350.0
	522	0.82	2.92	355.0	523	0.78	2.77	355.0	605	0.76	0.31	40.0
	607	0.83	0.33	40.0	617	0.92	0.37	40.0	618	0.73	0.29	40.0
	620	0.71	3.91	550.0	623	0.50	1.77	350.0	624	0.46	1.60	350.0
	633	0.11	0.39	350.0	634	0.34	1.20	350.0	643	0.15	0.52	350.0
	644	0.11	0.40	350.0	653	0.02	0.07	350.0	654	0.22	0.76	350.0
	671	0.20	0.70	350.0	753	0.08	0.30	350.0	785	0.35	0.04	10.0
	786	0.34	0.03	10.0	787	0.32	0.03	10.0	788	0.33	0.03	10.0
	789	0.32	0.03	10.0	790	0.33	0.03	10.0	791	0.33	0.03	10.0
	792	0.37	0.04	10.0	793	0.45	0.04	10.0	794	0.20	0.02	10.0
	795	0.16	0.02	10.0	796	0.15	0.01	10.0	797	0.16	0.02	10.0
	798	0.41	0.04	10.0	799	0.22	0.02	10.0	800	0.28	0.03	10.0
486	148	0.63	0.25	40.0	149	0.77	0.31	40.0	150	1.00	0.40	40.0
	151	1.08	0.43	40.0	164	1.35	4.71	350.0	165	1.29	4.53	350.0
	166	1.44	5.04	350.0	167	1.44	5.02	350.0	187	1.40	4.91	350.0
	188	1.45	5.06	350.0	189	0.33	1.15	350.0	190	0.22	0.78	350.0
	207	1.37	4.79	350.0	208	0.14	0.47	350.0	209	0.30	1.04	350.0
	210	0.38	1.33	350.0	211	0.16	0.56	350.0	212	1.35	4.72	350.0
	240	1.21	4.25	350.0	241	1.23	4.31	350.0	242	1.09	3.83	350.0
	243	1.09	3.81	350.0	319	0.39	1.37	350.0	320	0.35	1.21	350.0
	330	0.46	1.60	350.0	331	0.42	1.48	350.0	340	0.75	2.54	340.0
	341	0.79	2.68	340.0	346	0.26	0.92	350.0	347	0.23	0.81	350.0
	356	0.31	1.09	350.0	357	0.25	0.87	350.0	366	0.64	2.25	350.0
	367	0.71	2.47	350.0	438	1.16	4.07	350.0	439	1.17	4.10	350.0
	440	1.20	4.21	350.0	441	1.10	3.86	350.0	442	1.05	3.67	350.0
	443	1.15	4.03	350.0	446	0.87	4.78	550.0	447	0.77	4.25	550.0
	448	0.58	3.19	550.0	482	0.39	1.36	350.0	483	0.59	2.08	350.0
	493	0.51	1.77	350.0	494	0.70	2.44	350.0	503	0.78	2.74	350.0
	504	0.72	2.53	350.0	512	0.21	0.72	350.0	513	0.46	1.61	350.0
	522	0.67	2.39	355.0	523	0.73	2.59	355.0	605	0.96	0.39	40.0
	607	1.01	0.41	40.0	617	0.77	0.31	40.0	618	0.92	0.37	40.0
	620	0.82	4.51	550.0	623	0.37	1.29	350.0	624	0.36	1.27	350.0
	633	0.10	0.35	350.0	634	0.09	0.33	350.0	643	0.12	0.41	350.0
	644	0.06	0.22	350.0	653	0.17	0.61	350.0	654	0.17	0.58	350.0
	671	0.15	0.54	350.0	753	0.19	0.68	350.0	785	0.35	0.03	10.0
	786	0.35	0.03	10.0	787	0.36	0.04	10.0	788	0.34	0.03	10.0
	789	0.36	0.04	10.0	790	0.37	0.04	10.0	791	0.38	0.04	10.0
	792	0.35	0.04	10.0	793	0.73	0.07	10.0	794	0.35	0.03	10.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	795	0.36	0.04	10.0	796	0.36	0.04	10.0	797	0.36	0.04	10.0
	798	0.74	0.07	10.0	799	0.55	0.06	10.0	800	0.57	0.06	10.0
487	148	0.57	0.23	40.0	149	0.61	0.24	40.0	150	0.87	0.35	40.0
	151	0.83	0.33	40.0	164	1.38	4.82	350.0	165	1.37	4.80	350.0
	166	1.35	4.71	350.0	167	1.35	4.73	350.0	187	1.65	5.76	350.0
	188	1.62	5.68	350.0	189	0.12	0.42	350.0	190	0.11	0.40	350.0
	207	1.47	5.14	350.0	208	0.05	0.17	350.0	209	0.07	0.25	350.0
	210	0.15	0.51	350.0	211	0.08	0.29	350.0	212	1.48	5.18	350.0
	240	1.14	3.98	350.0	241	1.07	3.73	350.0	242	0.90	3.16	350.0
	243	0.98	3.42	350.0	319	0.30	1.06	350.0	320	0.32	1.10	350.0
	330	0.32	1.11	350.0	331	0.32	1.11	350.0	340	0.35	1.20	340.0
	341	0.37	1.27	340.0	346	0.35	1.23	350.0	347	0.42	1.47	350.0
	356	0.25	0.88	350.0	357	0.30	1.05	350.0	366	0.31	1.10	350.0
	367	0.32	1.13	350.0	438	1.15	4.02	350.0	439	1.16	4.05	350.0
	440	1.11	3.87	350.0	441	0.90	3.14	350.0	442	1.02	3.58	350.0
	443	1.16	4.05	350.0	446	0.69	3.79	550.0	447	0.69	3.77	550.0
	448	0.51	2.78	550.0	482	0.43	1.51	350.0	483	0.36	1.25	350.0
	493	0.53	1.86	350.0	494	0.46	1.59	350.0	503	0.76	2.65	350.0
	504	0.74	2.58	350.0	512	0.48	1.69	350.0	513	0.31	1.09	350.0
	522	0.59	2.09	355.0	523	0.62	2.21	355.0	605	0.93	0.37	40.0
	607	0.79	0.32	40.0	617	0.76	0.30	40.0	618	0.64	0.25	40.0
	620	0.62	3.42	550.0	623	0.51	1.77	350.0	624	0.50	1.76	350.0
	633	0.14	0.49	350.0	634	0.11	0.39	350.0	643	0.03	0.11	350.0
	644	0.02	0.08	350.0	653	0.09	0.30	350.0	654	0.19	0.68	350.0
	671	0.17	0.59	350.0	753	0.24	0.86	350.0	785	0.28	0.03	10.0
	786	0.27	0.03	10.0	787	0.26	0.03	10.0	788	0.26	0.03	10.0
	789	0.26	0.03	10.0	790	0.26	0.03	10.0	791	0.27	0.03	10.0
	792	0.29	0.03	10.0	793	0.39	0.04	10.0	794	0.13	0.01	10.0
	795	0.11	0.01	10.0	796	0.10	0.01	10.0	797	0.12	0.01	10.0
	798	0.38	0.04	10.0	799	0.19	0.02	10.0	800	0.20	0.02	10.0
488	148	0.70	0.28	40.0	149	0.90	0.36	40.0	150	0.97	0.39	40.0
	151	0.96	0.38	40.0	164	0.65	2.28	350.0	165	0.70	2.44	350.0
	166	0.47	1.65	350.0	167	0.43	1.51	350.0	187	0.43	1.52	350.0
	188	0.40	1.39	350.0	189	1.47	5.13	350.0	190	1.42	4.97	350.0
	207	0.23	0.81	350.0	208	1.58	5.52	350.0	209	1.60	5.61	350.0
	210	1.65	5.76	350.0	211	1.56	5.45	350.0	212	0.24	0.85	350.0
	240	0.48	1.69	350.0	241	0.44	1.53	350.0	242	0.44	1.53	350.0
	243	0.28	0.98	350.0	319	0.87	3.05	350.0	320	0.96	3.36	350.0
	330	0.94	3.29	350.0	331	1.04	3.63	350.0	340	1.19	4.05	340.0
	341	1.19	4.05	340.0	346	0.88	3.10	350.0	347	0.86	3.02	350.0
	356	0.87	3.03	350.0	357	0.90	3.15	350.0	366	1.07	3.75	350.0
	367	1.07	3.76	350.0	438	0.34	1.20	350.0	439	0.55	1.91	350.0
	440	0.46	1.62	350.0	441	0.43	1.50	350.0	442	0.35	1.21	350.0
	443	0.40	1.41	350.0	446	0.82	4.53	550.0	447	0.75	4.14	550.0
	448	0.73	4.02	550.0	482	0.34	1.19	350.0	483	0.53	1.86	350.0
	493	0.49	1.71	350.0	494	0.66	2.31	350.0	503	0.86	3.02	350.0
	504	0.86	3.02	350.0	512	0.30	1.07	350.0	513	0.47	1.65	350.0
	522	0.70	2.50	355.0	523	0.68	2.42	355.0	605	0.94	0.38	40.0
	607	0.90	0.36	40.0	617	0.85	0.34	40.0	618	0.98	0.39	40.0
	620	0.87	4.79	550.0	623	0.24	0.83	350.0	624	0.09	0.32	350.0
	633	0.12	0.42	350.0	634	0.03	0.12	350.0	643	0.31	1.09	350.0
	644	0.24	0.83	350.0	653	0.20	0.70	350.0	654	0.16	0.57	350.0
	671	0.09	0.30	350.0	753	0.17	0.61	350.0	785	0.33	0.03	10.0
	786	0.32	0.03	10.0	787	0.33	0.03	10.0	788	0.32	0.03	10.0
	789	0.34	0.03	10.0	790	0.36	0.04	10.0	791	0.37	0.04	10.0
	792	0.34	0.03	10.0	793	0.77	0.08	10.0	794	0.39	0.04	10.0
	795	0.38	0.04	10.0	796	0.38	0.04	10.0	797	0.39	0.04	10.0
	798	0.72	0.07	10.0	799	0.58	0.06	10.0	800	0.61	0.06	10.0
489	148	0.66	0.26	40.0	149	0.69	0.28	40.0	150	0.91	0.37	40.0
	151	0.98	0.39	40.0	164	0.75	2.62	350.0	165	0.77	2.70	350.0
	166	0.19	0.66	350.0	167	0.23	0.81	350.0	187	0.31	1.08	350.0
	188	0.15	0.54	350.0	189	1.12	3.91	350.0	190	1.12	3.91	350.0
	207	0.09	0.31	350.0	208	0.91	3.20	350.0	209	0.96	3.37	350.0
	210	0.99	3.46	350.0	211	0.96	3.36	350.0	212	0.19	0.68	350.0
	240	0.41	1.44	350.0	241	0.44	1.55	350.0	242	0.38	1.34	350.0
	243	0.45	1.57	350.0	319	0.67	2.36	350.0	320	0.65	2.28	350.0
	330	0.73	2.57	350.0	331	0.69	2.42	350.0	340	1.08	3.67	340.0
	341	1.09	3.69	340.0	346	0.75	2.63	350.0	347	0.71	2.49	350.0
	356	0.67	2.34	350.0	357	0.64	2.23	350.0	366	0.93	3.24	350.0
	367	0.93	3.25	350.0	438	0.19	0.67	350.0	439	0.39	1.38	350.0
	440	0.38	1.31	350.0	441	0.39	1.36	350.0	442	0.42	1.48	350.0
	443	0.15	0.53	350.0	446	0.76	4.19	550.0	447	0.65	3.55	550.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	448	0.65	3.55	550.0	482	0.58	2.03	350.0	483	0.46	1.62	350.0
	493	0.74	2.58	350.0	494	0.61	2.15	350.0	503	0.98	3.42	350.0
	504	1.02	3.59	350.0	512	0.57	1.99	350.0	513	0.35	1.23	350.0
	522	0.91	3.23	355.0	523	0.89	3.16	355.0	605	0.77	0.31	40.0
	607	0.81	0.32	40.0	617	0.98	0.39	40.0	618	0.82	0.33	40.0
	620	0.78	4.29	550.0	623	0.15	0.53	350.0	624	0.06	0.20	350.0
	633	0.13	0.44	350.0	634	0.19	0.68	350.0	643	0.12	0.41	350.0
	644	0.08	0.28	350.0	653	0.02	0.08	350.0	654	0.21	0.75	350.0
	671	0.20	0.69	350.0	753	0.09	0.30	350.0	785	0.38	0.04	10.0
	786	0.36	0.04	10.0	787	0.35	0.03	10.0	788	0.37	0.04	10.0
	789	0.35	0.04	10.0	790	0.36	0.04	10.0	791	0.37	0.04	10.0
	792	0.40	0.04	10.0	793	0.37	0.04	10.0	794	0.17	0.02	10.0
	795	0.13	0.01	10.0	796	0.12	0.01	10.0	797	0.12	0.01	10.0
	798	0.38	0.04	10.0	799	0.18	0.02	10.0	800	0.23	0.02	10.0
490	148	0.66	0.26	40.0	149	0.79	0.32	40.0	150	1.00	0.40	40.0
	151	1.02	0.41	40.0	164	1.37	4.81	350.0	165	1.32	4.63	350.0
	166	1.91	6.69	350.0	167	1.91	6.69	350.0	187	1.14	4.01	350.0
	188	1.20	4.19	350.0	189	0.50	1.75	350.0	190	0.42	1.49	350.0
	207	0.99	3.46	350.0	208	0.42	1.49	350.0	209	0.48	1.69	350.0
	210	0.54	1.88	350.0	211	0.45	1.59	350.0	212	0.95	3.34	350.0
	240	1.27	4.43	350.0	241	1.16	4.05	350.0	242	1.03	3.62	350.0
	243	1.09	3.83	350.0	319	0.37	1.30	350.0	320	0.36	1.25	350.0
	330	0.44	1.55	350.0	331	0.44	1.55	350.0	340	0.71	2.41	340.0
	341	0.79	2.69	340.0	346	0.35	1.22	350.0	347	0.33	1.14	350.0
	356	0.31	1.07	350.0	357	0.26	0.90	350.0	366	0.60	2.11	350.0
	367	0.70	2.47	350.0	438	1.67	5.84	350.0	439	1.23	4.32	350.0
	440	1.11	3.88	350.0	441	1.04	3.65	350.0	442	1.04	3.63	350.0
	443	1.66	5.82	350.0	446	0.83	4.55	550.0	447	0.79	4.33	550.0
	448	0.58	3.21	550.0	482	0.39	1.36	350.0	483	0.66	2.31	350.0
	493	0.54	1.89	350.0	494	0.78	2.73	350.0	503	0.89	3.13	350.0
	504	0.84	2.94	350.0	512	0.19	0.68	350.0	513	0.57	1.99	350.0
	522	0.74	2.64	355.0	523	0.78	2.76	355.0	605	0.96	0.38	40.0
	607	1.01	0.40	40.0	617	0.83	0.33	40.0	618	1.00	0.40	40.0
	620	0.88	4.85	550.0	623	0.15	0.54	350.0	624	0.12	0.41	350.0
	633	0.11	0.38	350.0	634	0.13	0.46	350.0	643	0.11	0.40	350.0
	644	0.07	0.25	350.0	653	0.21	0.72	350.0	654	0.19	0.68	350.0
	671	0.17	0.58	350.0	753	0.20	0.69	350.0	785	0.39	0.04	10.0
	786	0.39	0.04	10.0	787	0.39	0.04	10.0	788	0.37	0.04	10.0
	789	0.40	0.04	10.0	790	0.41	0.04	10.0	791	0.42	0.04	10.0
	792	0.40	0.04	10.0	793	0.67	0.07	10.0	794	0.31	0.03	10.0
	795	0.33	0.03	10.0	796	0.33	0.03	10.0	797	0.33	0.03	10.0
	798	0.70	0.07	10.0	799	0.52	0.05	10.0	800	0.52	0.05	10.0
491	148	0.59	0.24	40.0	149	0.62	0.25	40.0	150	0.85	0.34	40.0
	151	0.83	0.33	40.0	164	1.33	4.66	350.0	165	1.32	4.61	350.0
	166	1.82	6.38	350.0	167	1.83	6.42	350.0	187	1.36	4.78	350.0
	188	1.33	4.67	350.0	189	0.29	1.01	350.0	190	0.30	1.05	350.0
	207	1.15	4.04	350.0	208	0.16	0.57	350.0	209	0.12	0.43	350.0
	210	0.16	0.56	350.0	211	0.19	0.66	350.0	212	1.17	4.08	350.0
	240	1.06	3.71	350.0	241	0.97	3.40	350.0	242	1.00	3.50	350.0
	243	0.97	3.38	350.0	319	0.34	1.21	350.0	320	0.35	1.21	350.0
	330	0.36	1.27	350.0	331	0.35	1.24	350.0	340	0.44	1.49	340.0
	341	0.45	1.54	340.0	346	0.37	1.29	350.0	347	0.46	1.61	350.0
	356	0.27	0.95	350.0	357	0.32	1.13	350.0	366	0.39	1.38	350.0
	367	0.39	1.35	350.0	438	1.73	6.07	350.0	439	1.08	3.77	350.0
	440	1.02	3.56	350.0	441	1.00	3.48	350.0	442	1.03	3.59	350.0
	443	1.73	6.07	350.0	446	0.66	3.61	550.0	447	0.69	3.79	550.0
	448	0.51	2.81	550.0	482	0.39	1.36	350.0	483	0.38	1.33	350.0
	493	0.53	1.85	350.0	494	0.50	1.75	350.0	503	0.89	3.12	350.0
	504	0.86	3.01	350.0	512	0.37	1.30	350.0	513	0.31	1.08	350.0
	522	0.68	2.42	355.0	523	0.70	2.50	355.0	605	0.90	0.36	40.0
	607	0.78	0.31	40.0	617	0.83	0.33	40.0	618	0.74	0.30	40.0
	620	0.70	3.83	550.0	623	0.18	0.63	350.0	624	0.18	0.64	350.0
	633	0.13	0.47	350.0	634	0.13	0.46	350.0	643	0.01	0.04	350.0
	644	4.76e-03	0.02	350.0	653	0.08	0.27	350.0	654	0.19	0.65	350.0
	671	0.16	0.58	350.0	753	0.18	0.63	350.0	785	0.30	0.03	10.0
	786	0.29	0.03	10.0	787	0.27	0.03	10.0	788	0.28	0.03	10.0
	789	0.26	0.03	10.0	790	0.29	0.03	10.0	791	0.30	0.03	10.0
	792	0.32	0.03	10.0	793	0.31	0.03	10.0	794	0.09	9.50e-03	10.0
	795	0.08	8.29e-03	10.0	796	0.07	7.22e-03	10.0	797	0.09	8.52e-03	10.0
	798	0.35	0.04	10.0	799	0.15	0.02	10.0	800	0.16	0.02	10.0
492	148	0.69	0.27	40.0	149	0.87	0.35	40.0	150	1.05	0.42	40.0
	151	1.01	0.40	40.0	164	0.63	2.22	350.0	165	0.68	2.37	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	166	0.32	1.11	350.0	167	0.23	0.82	350.0	187	0.53	1.86	350.0
	188	0.50	1.75	350.0	189	1.19	4.18	350.0	190	1.15	4.03	350.0
	207	0.28	0.99	350.0	208	1.24	4.34	350.0	209	1.31	4.58	350.0
	210	1.34	4.70	350.0	211	1.21	4.22	350.0	212	0.28	0.99	350.0
	240	0.47	1.63	350.0	241	0.33	1.15	350.0	242	0.39	1.38	350.0
	243	0.42	1.46	350.0	319	0.80	2.79	350.0	320	0.89	3.12	350.0
	330	0.88	3.07	350.0	331	0.98	3.44	350.0	340	1.14	3.88	340.0
	341	1.15	3.91	340.0	346	0.81	2.83	350.0	347	0.78	2.75	350.0
	356	0.80	2.79	350.0	357	0.83	2.91	350.0	366	1.02	3.58	350.0
	367	1.03	3.60	350.0	438	0.21	0.72	350.0	439	0.52	1.82	350.0
	440	0.42	1.46	350.0	441	0.39	1.35	350.0	442	0.47	1.63	350.0
	443	0.29	1.01	350.0	446	0.87	4.79	550.0	447	0.72	3.93	550.0
	448	0.70	3.83	550.0	482	0.35	1.22	350.0	483	0.57	1.99	350.0
	493	0.52	1.83	350.0	494	0.72	2.51	350.0	503	0.98	3.43	350.0
	504	1.01	3.52	350.0	512	0.34	1.18	350.0	513	0.51	1.79	350.0
	522	0.77	2.74	355.0	523	0.76	2.68	355.0	605	0.93	0.37	40.0
	607	0.89	0.35	40.0	617	0.92	0.37	40.0	618	1.06	0.42	40.0
	620	0.94	5.14	550.0	623	0.34	1.19	350.0	624	0.25	0.88	350.0
	633	0.14	0.50	350.0	634	0.09	0.31	350.0	643	0.29	1.02	350.0
	644	0.21	0.73	350.0	653	0.23	0.80	350.0	654	0.18	0.64	350.0
	671	0.09	0.32	350.0	753	0.18	0.62	350.0	785	0.35	0.04	10.0
	786	0.34	0.03	10.0	787	0.34	0.03	10.0	788	0.33	0.03	10.0
	789	0.36	0.04	10.0	790	0.38	0.04	10.0	791	0.39	0.04	10.0
	792	0.38	0.04	10.0	793	0.70	0.07	10.0	794	0.36	0.04	10.0
	795	0.34	0.03	10.0	796	0.35	0.03	10.0	797	0.36	0.04	10.0
	798	0.69	0.07	10.0	799	0.54	0.05	10.0	800	0.56	0.06	10.0
493	148	0.69	0.28	40.0	149	0.72	0.29	40.0	150	0.92	0.37	40.0
	151	0.97	0.39	40.0	164	0.77	2.69	350.0	165	0.79	2.77	350.0
	166	0.16	0.57	350.0	167	0.22	0.77	350.0	187	0.56	1.96	350.0
	188	0.46	1.62	350.0	189	1.38	4.84	350.0	190	1.38	4.83	350.0
	207	0.40	1.39	350.0	208	1.15	4.02	350.0	209	1.22	4.27	350.0
	210	1.25	4.39	350.0	211	1.20	4.19	350.0	212	0.45	1.57	350.0
	240	0.44	1.53	350.0	241	0.47	1.64	350.0	242	0.35	1.23	350.0
	243	0.41	1.43	350.0	319	0.72	2.52	350.0	320	0.70	2.44	350.0
	330	0.78	2.73	350.0	331	0.74	2.58	350.0	340	1.12	3.82	340.0
	341	1.13	3.85	340.0	346	0.81	2.84	350.0	347	0.77	2.70	350.0
	356	0.72	2.51	350.0	357	0.69	2.40	350.0	366	0.97	3.39	350.0
	367	0.97	3.40	350.0	438	0.21	0.75	350.0	439	0.41	1.44	350.0
	440	0.40	1.41	350.0	441	0.36	1.25	350.0	442	0.38	1.32	350.0
	443	0.17	0.59	350.0	446	0.76	4.19	550.0	447	0.69	3.80	550.0
	448	0.68	3.72	550.0	482	0.57	1.98	350.0	483	0.45	1.59	350.0
	493	0.72	2.53	350.0	494	0.61	2.12	350.0	503	0.97	3.41	350.0
	504	1.02	3.55	350.0	512	0.56	1.95	350.0	513	0.35	1.22	350.0
	522	0.90	3.18	355.0	523	0.87	3.10	355.0	605	0.78	0.31	40.0
	607	0.85	0.34	40.0	617	0.98	0.39	40.0	618	0.82	0.33	40.0
	620	0.78	4.28	550.0	623	0.15	0.53	350.0	624	0.06	0.20	350.0
	633	0.13	0.44	350.0	634	0.19	0.67	350.0	643	0.12	0.41	350.0
	644	0.07	0.26	350.0	653	0.02	0.09	350.0	654	0.21	0.74	350.0
	671	0.19	0.67	350.0	753	0.06	0.20	350.0	785	0.37	0.04	10.0
	786	0.35	0.04	10.0	787	0.34	0.03	10.0	788	0.36	0.04	10.0
	789	0.34	0.03	10.0	790	0.35	0.04	10.0	791	0.36	0.04	10.0
	792	0.39	0.04	10.0	793	0.38	0.04	10.0	794	0.17	0.02	10.0
	795	0.14	0.01	10.0	796	0.12	0.01	10.0	797	0.13	0.01	10.0
	798	0.38	0.04	10.0	799	0.19	0.02	10.0	800	0.24	0.02	10.0
494	148	0.63	0.25	40.0	149	0.77	0.31	40.0	150	0.98	0.39	40.0
	151	1.02	0.41	40.0	164	1.40	4.89	350.0	165	1.34	4.69	350.0
	166	1.84	6.43	350.0	167	1.84	6.43	350.0	187	1.36	4.77	350.0
	188	1.41	4.92	350.0	189	0.29	1.01	350.0	190	0.18	0.62	350.0
	207	1.23	4.29	350.0	208	0.13	0.46	350.0	209	0.22	0.78	350.0
	210	0.32	1.13	350.0	211	0.12	0.42	350.0	212	1.20	4.20	350.0
	240	1.28	4.48	350.0	241	1.15	4.02	350.0	242	1.02	3.56	350.0
	243	1.05	3.67	350.0	319	0.35	1.21	350.0	320	0.32	1.11	350.0
	330	0.42	1.45	350.0	331	0.40	1.40	350.0	340	0.70	2.37	340.0
	341	0.76	2.60	340.0	346	0.27	0.96	350.0	347	0.25	0.88	350.0
	356	0.28	0.99	350.0	357	0.22	0.78	350.0	366	0.59	2.06	350.0
	367	0.68	2.37	350.0	438	1.62	5.66	350.0	439	1.24	4.34	350.0
	440	1.10	3.86	350.0	441	1.03	3.60	350.0	442	0.99	3.47	350.0
	443	1.61	5.63	350.0	446	0.82	4.49	550.0	447	0.77	4.26	550.0
	448	0.57	3.13	550.0	482	0.39	1.36	350.0	483	0.64	2.26	350.0
	493	0.54	1.87	350.0	494	0.76	2.68	350.0	503	0.89	3.10	350.0
	504	0.83	2.91	350.0	512	0.21	0.72	350.0	513	0.56	1.96	350.0
	522	0.74	2.61	355.0	523	0.76	2.71	355.0	605	0.98	0.39	40.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	607	1.02	0.41	40.0	617	0.82	0.33	40.0	618	0.99	0.40	40.0
	620	0.88	4.83	550.0	623	0.15	0.51	350.0	624	0.11	0.38	350.0
	633	0.11	0.37	350.0	634	0.12	0.43	350.0	643	0.13	0.44	350.0
	644	0.08	0.29	350.0	653	0.20	0.71	350.0	654	0.19	0.66	350.0
	671	0.16	0.55	350.0	753	0.21	0.72	350.0	785	0.38	0.04	10.0
	786	0.37	0.04	10.0	787	0.38	0.04	10.0	788	0.36	0.04	10.0
	789	0.39	0.04	10.0	790	0.40	0.04	10.0	791	0.41	0.04	10.0
	792	0.39	0.04	10.0	793	0.67	0.07	10.0	794	0.31	0.03	10.0
	795	0.33	0.03	10.0	796	0.33	0.03	10.0	797	0.33	0.03	10.0
	798	0.70	0.07	10.0	799	0.52	0.05	10.0	800	0.52	0.05	10.0
495	148	0.57	0.23	40.0	149	0.60	0.24	40.0	150	0.84	0.33	40.0
	151	0.83	0.33	40.0	164	1.35	4.74	350.0	165	1.34	4.69	350.0
	166	1.75	6.13	350.0	167	1.76	6.17	350.0	187	1.61	5.62	350.0
	188	1.58	5.52	350.0	189	0.12	0.41	350.0	190	0.13	0.47	350.0
	207	1.37	4.80	350.0	208	0.10	0.33	350.0	209	0.14	0.48	350.0
	210	0.19	0.65	350.0	211	0.08	0.29	350.0	212	1.38	4.84	350.0
	240	1.07	3.74	350.0	241	0.97	3.40	350.0	242	0.98	3.44	350.0
	243	0.92	3.23	350.0	319	0.30	1.06	350.0	320	0.32	1.11	350.0
	330	0.32	1.12	350.0	331	0.32	1.12	350.0	340	0.39	1.34	340.0
	341	0.41	1.38	340.0	346	0.35	1.22	350.0	347	0.44	1.54	350.0
	356	0.25	0.88	350.0	357	0.31	1.07	350.0	366	0.35	1.23	350.0
	367	0.34	1.20	350.0	438	1.67	5.84	350.0	439	1.09	3.81	350.0
	440	1.01	3.53	350.0	441	0.98	3.42	350.0	442	0.98	3.44	350.0
	443	1.67	5.85	350.0	446	0.65	3.56	550.0	447	0.68	3.73	550.0
	448	0.49	2.71	550.0	482	0.44	1.53	350.0	483	0.38	1.34	350.0
	493	0.57	1.98	350.0	494	0.50	1.76	350.0	503	0.90	3.14	350.0
	504	0.86	3.02	350.0	512	0.46	1.60	350.0	513	0.33	1.14	350.0
	522	0.67	2.38	355.0	523	0.72	2.54	355.0	605	0.93	0.37	40.0
	607	0.79	0.32	40.0	617	0.82	0.33	40.0	618	0.73	0.29	40.0
	620	0.70	3.82	550.0	623	0.11	0.37	350.0	624	0.12	0.41	350.0
	633	0.13	0.47	350.0	634	0.19	0.68	350.0	643	0.02	0.08	350.0
	644	0.02	0.06	350.0	653	0.07	0.26	350.0	654	0.19	0.66	350.0
	671	0.17	0.59	350.0	753	0.21	0.74	350.0	785	0.31	0.03	10.0
	786	0.29	0.03	10.0	787	0.28	0.03	10.0	788	0.29	0.03	10.0
	789	0.28	0.03	10.0	790	0.29	0.03	10.0	791	0.31	0.03	10.0
	792	0.32	0.03	10.0	793	0.31	0.03	10.0	794	0.09	9.24e-03	10.0
	795	0.08	7.99e-03	10.0	796	0.07	6.94e-03	10.0	797	0.08	8.32e-03	10.0
	798	0.35	0.04	10.0	799	0.15	0.02	10.0	800	0.16	0.02	10.0
496	148	0.71	0.29	40.0	149	0.90	0.36	40.0	150	1.06	0.42	40.0
	151	1.00	0.40	40.0	164	0.65	2.28	350.0	165	0.70	2.46	350.0
	166	0.31	1.08	350.0	167	0.21	0.74	350.0	187	0.43	1.51	350.0
	188	0.40	1.39	350.0	189	1.46	5.13	350.0	190	1.42	4.98	350.0
	207	0.24	0.83	350.0	208	1.50	5.25	350.0	209	1.60	5.59	350.0
	210	1.63	5.72	350.0	211	1.47	5.14	350.0	212	0.24	0.83	350.0
	240	0.49	1.72	350.0	241	0.36	1.27	350.0	242	0.37	1.31	350.0
	243	0.36	1.25	350.0	319	0.84	2.95	350.0	320	0.94	3.28	350.0
	330	0.92	3.23	350.0	331	1.03	3.59	350.0	340	1.17	3.98	340.0
	341	1.19	4.05	340.0	346	0.88	3.06	350.0	347	0.85	2.97	350.0
	356	0.84	2.95	350.0	357	0.88	3.07	350.0	366	1.05	3.68	350.0
	367	1.07	3.74	350.0	438	0.25	0.86	350.0	439	0.55	1.94	350.0
	440	0.43	1.50	350.0	441	0.37	1.28	350.0	442	0.41	1.45	350.0
	443	0.33	1.15	350.0	446	0.87	4.81	550.0	447	0.76	4.16	550.0
	448	0.72	3.98	550.0	482	0.35	1.23	350.0	483	0.58	2.04	350.0
	493	0.53	1.84	350.0	494	0.73	2.55	350.0	503	0.98	3.42	350.0
	504	0.98	3.43	350.0	512	0.32	1.13	350.0	513	0.57	1.98	350.0
	522	0.77	2.75	355.0	523	0.75	2.67	355.0	605	0.95	0.38	40.0
	607	0.91	0.36	40.0	617	0.92	0.37	40.0	618	1.06	0.42	40.0
	620	0.93	5.14	550.0	623	0.37	1.28	350.0	624	0.29	1.00	350.0
	633	0.14	0.50	350.0	634	0.08	0.30	350.0	643	0.26	0.92	350.0
	644	0.17	0.60	350.0	653	0.23	0.80	350.0	654	0.18	0.64	350.0
	671	0.10	0.34	350.0	753	0.20	0.69	350.0	785	0.36	0.04	10.0
	786	0.35	0.04	10.0	787	0.35	0.04	10.0	788	0.34	0.03	10.0
	789	0.37	0.04	10.0	790	0.39	0.04	10.0	791	0.40	0.04	10.0
	792	0.38	0.04	10.0	793	0.71	0.07	10.0	794	0.36	0.04	10.0
	795	0.35	0.03	10.0	796	0.35	0.04	10.0	797	0.36	0.04	10.0
	798	0.69	0.07	10.0	799	0.54	0.05	10.0	800	0.57	0.06	10.0
497	148	0.31	0.12	40.0	149	0.27	0.11	40.0	150	0.62	0.25	40.0
	151	0.75	0.30	40.0	164	2.54	8.89	350.0	165	2.56	8.94	350.0
	166	2.55	8.91	350.0	167	2.55	8.92	350.0	187	0.60	2.11	350.0
	188	0.60	2.09	350.0	189	1.15	4.02	350.0	190	1.15	4.04	350.0
	207	0.53	1.86	350.0	208	0.95	3.33	350.0	209	1.16	4.07	350.0
	210	1.20	4.21	350.0	211	1.00	3.52	350.0	212	0.56	1.95	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	240	2.02	7.06	350.0	241	1.90	6.66	350.0	242	1.78	6.22	350.0
	243	1.93	6.77	350.0	319	0.72	2.52	350.0	320	0.72	2.51	350.0
	330	0.74	2.58	350.0	331	0.72	2.52	350.0	340	1.01	3.43	340.0
	341	1.02	3.48	340.0	346	0.82	2.86	350.0	347	0.80	2.80	350.0
	356	0.74	2.59	350.0	357	0.76	2.64	350.0	366	0.86	3.02	350.0
	367	0.91	3.17	350.0	438	2.08	7.28	350.0	439	2.00	7.00	350.0
	440	1.84	6.43	350.0	441	1.79	6.25	350.0	442	1.88	6.58	350.0
	443	2.07	7.24	350.0	446	0.55	3.00	550.0	447	0.64	3.51	550.0
	448	0.34	1.86	550.0	482	0.45	1.56	350.0	483	0.42	1.47	350.0
	493	0.51	1.78	350.0	494	0.48	1.68	350.0	503	0.71	2.48	350.0
	504	0.69	2.42	350.0	512	0.35	1.22	350.0	513	0.29	1.03	350.0
	522	0.65	2.31	355.0	523	0.65	2.30	355.0	605	0.72	0.29	40.0
	607	0.88	0.35	40.0	617	0.55	0.22	40.0	618	0.42	0.17	40.0
	620	0.37	2.06	550.0	623	0.17	0.58	350.0	624	0.09	0.33	350.0
	633	0.13	0.47	350.0	634	0.20	0.72	350.0	643	0.15	0.52	350.0
	644	0.13	0.45	350.0	653	0.10	0.36	350.0	654	0.17	0.60	350.0
	671	0.22	0.77	350.0	753	0.10	0.36	350.0	785	0.34	0.03	10.0
	786	0.34	0.03	10.0	787	0.34	0.03	10.0	788	0.34	0.03	10.0
	789	0.33	0.03	10.0	790	0.32	0.03	10.0	791	0.31	0.03	10.0
	792	0.33	0.03	10.0	793	0.14	0.01	10.0	794	0.13	0.01	10.0
	795	0.15	0.01	10.0	796	0.14	0.01	10.0	797	0.12	0.01	10.0
	798	0.12	0.01	10.0	799	0.16	0.02	10.0	800	0.16	0.02	10.0
498	148	0.28	0.11	40.0	149	0.28	0.11	40.0	150	0.70	0.28	40.0
	151	0.84	0.34	40.0	164	2.71	9.50	350.0	165	2.70	9.44	350.0
	166	2.80	9.79	350.0	167	2.80	9.79	350.0	187	1.03	3.61	350.0
	188	1.07	3.73	350.0	189	0.76	2.64	350.0	190	0.76	2.66	350.0
	207	1.01	3.55	350.0	208	0.60	2.11	350.0	209	0.76	2.65	350.0
	210	0.81	2.84	350.0	211	0.65	2.28	350.0	212	1.01	3.52	350.0
	240	2.24	7.83	350.0	241	2.12	7.41	350.0	242	1.95	6.81	350.0
	243	2.09	7.30	350.0	319	0.57	2.00	350.0	320	0.51	1.78	350.0
	330	0.58	2.02	350.0	331	0.50	1.76	350.0	340	0.72	2.44	340.0
	341	0.78	2.65	340.0	346	0.55	1.92	350.0	347	0.55	1.92	350.0
	356	0.55	1.94	350.0	357	0.54	1.89	350.0	366	0.63	2.21	350.0
	367	0.71	2.50	350.0	438	2.24	7.83	350.0	439	2.21	7.74	350.0
	440	2.06	7.21	350.0	441	1.95	6.84	350.0	442	2.02	7.08	350.0
	443	2.22	7.78	350.0	446	0.63	3.47	550.0	447	0.72	3.97	550.0
	448	0.21	1.16	550.0	482	0.34	1.20	350.0	483	0.45	1.56	350.0
	493	0.39	1.36	350.0	494	0.49	1.72	350.0	503	0.56	1.96	350.0
	504	0.61	2.14	350.0	512	0.19	0.68	350.0	513	0.33	1.16	350.0
	522	0.53	1.87	355.0	523	0.58	2.04	355.0	605	0.83	0.33	40.0
	607	0.98	0.39	40.0	617	0.37	0.15	40.0	618	0.42	0.17	40.0
	620	0.34	1.88	550.0	623	0.15	0.52	350.0	624	0.18	0.65	350.0
	633	0.13	0.46	350.0	634	0.14	0.48	350.0	643	0.08	0.28	350.0
	644	0.11	0.39	350.0	653	0.15	0.54	350.0	654	0.17	0.61	350.0
	671	0.23	0.82	350.0	753	0.18	0.62	350.0	785	0.33	0.03	10.0
	786	0.34	0.03	10.0	787	0.34	0.03	10.0	788	0.34	0.03	10.0
	789	0.33	0.03	10.0	790	0.32	0.03	10.0	791	0.31	0.03	10.0
	792	0.31	0.03	10.0	793	0.31	0.03	10.0	794	0.17	0.02	10.0
	795	0.20	0.02	10.0	796	0.19	0.02	10.0	797	0.19	0.02	10.0
	798	0.36	0.04	10.0	799	0.29	0.03	10.0	800	0.27	0.03	10.0
499	148	0.13	0.05	40.0	149	0.26	0.10	40.0	150	0.69	0.28	40.0
	151	0.57	0.23	40.0	164	2.64	9.24	350.0	165	2.64	9.25	350.0
	166	2.69	9.43	350.0	167	2.70	9.45	350.0	187	1.31	4.58	350.0
	188	1.28	4.47	350.0	189	0.98	3.45	350.0	190	0.97	3.38	350.0
	207	1.19	4.15	350.0	208	0.88	3.09	350.0	209	1.08	3.78	350.0
	210	1.12	3.92	350.0	211	0.86	3.00	350.0	212	1.21	4.23	350.0
	240	2.16	7.57	350.0	241	2.01	7.02	350.0	242	1.92	6.73	350.0
	243	1.99	6.95	350.0	319	0.55	1.91	350.0	320	0.63	2.19	350.0
	330	0.55	1.91	350.0	331	0.64	2.22	350.0	340	0.68	2.30	340.0
	341	0.68	2.31	340.0	346	0.61	2.12	350.0	347	0.61	2.13	350.0
	356	0.58	2.04	350.0	357	0.56	1.94	350.0	366	0.64	2.25	350.0
	367	0.56	1.97	350.0	438	2.22	7.76	350.0	439	2.19	7.67	350.0
	440	2.07	7.25	350.0	441	1.92	6.70	350.0	442	2.04	7.14	350.0
	443	2.22	7.78	350.0	446	0.53	2.90	550.0	447	0.67	3.71	550.0
	448	0.12	0.65	550.0	482	0.12	0.43	350.0	483	0.08	0.29	350.0
	493	0.10	0.33	350.0	494	0.04	0.12	350.0	503	0.05	0.16	350.0
	504	0.02	0.06	350.0	512	0.15	0.52	350.0	513	0.09	0.31	350.0
	522	0.06	0.23	355.0	523	0.06	0.20	355.0	605	0.96	0.38	40.0
	607	0.76	0.31	40.0	617	0.25	0.10	40.0	618	0.26	0.10	40.0
	620	0.19	1.02	550.0	623	0.45	1.57	350.0	624	0.42	1.47	350.0
	633	0.17	0.59	350.0	634	0.16	0.57	350.0	643	0.20	0.70	350.0
	644	0.12	0.42	350.0	653	0.19	0.65	350.0	654	0.11	0.38	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	671	0.06	0.19	350.0	753	0.28	0.98	350.0	785	0.05	4.79e-03	10.0
	786	0.05	4.56e-03	10.0	787	0.04	3.98e-03	10.0	788	0.04	3.59e-03	10.0
	789	0.02	2.38e-03	10.0	790	4.39e-03	4.39e-04	10.0	791	0.02	1.58e-03	10.0
	792	0.05	4.64e-03	10.0	793	0.09	8.99e-03	10.0	794	0.11	0.01	10.0
	795	0.10	9.63e-03	10.0	796	0.11	0.01	10.0	797	0.12	0.01	10.0
	798	0.12	0.01	10.0	799	0.15	0.02	10.0	800	0.15	0.02	10.0
500	148	0.27	0.11	40.0	149	0.45	0.18	40.0	150	0.68	0.27	40.0
	151	0.56	0.22	40.0	164	2.45	8.57	350.0	165	2.47	8.65	350.0
	166	2.49	8.72	350.0	167	2.49	8.72	350.0	187	0.91	3.19	350.0
	188	0.85	2.98	350.0	189	1.31	4.59	350.0	190	1.28	4.49	350.0
	207	0.85	2.98	350.0	208	1.27	4.43	350.0	209	1.44	5.03	350.0
	210	1.48	5.18	350.0	211	1.25	4.36	350.0	212	0.89	3.11	350.0
	240	2.02	7.05	350.0	241	1.86	6.51	350.0	242	1.79	6.27	350.0
	243	1.81	6.34	350.0	319	0.81	2.84	350.0	320	0.97	3.39	350.0
	330	0.84	2.94	350.0	331	1.00	3.48	350.0	340	1.07	3.64	340.0
	341	1.01	3.43	340.0	346	0.85	2.98	350.0	347	0.92	3.22	350.0
	356	0.82	2.86	350.0	357	0.94	3.27	350.0	366	0.95	3.33	350.0
	367	0.89	3.11	350.0	438	2.00	7.01	350.0	439	2.05	7.18	350.0
	440	1.92	6.73	350.0	441	1.79	6.25	350.0	442	1.87	6.55	350.0
	443	2.02	7.06	350.0	446	0.53	2.89	550.0	447	0.67	3.66	550.0
	448	0.36	1.95	550.0	482	0.10	0.37	350.0	483	0.16	0.57	350.0
	493	0.18	0.62	350.0	494	0.23	0.82	350.0	503	0.40	1.40	350.0
	504	0.40	1.42	350.0	512	0.11	0.40	350.0	513	0.17	0.61	350.0
	522	0.31	1.11	355.0	523	0.31	1.10	355.0	605	0.95	0.38	40.0
	607	0.77	0.31	40.0	617	0.41	0.17	40.0	618	0.49	0.20	40.0
	620	0.40	2.21	550.0	623	0.36	1.28	350.0	624	0.27	0.96	350.0
	633	0.18	0.64	350.0	634	0.05	0.18	350.0	643	0.30	1.05	350.0
	644	0.21	0.74	350.0	653	0.22	0.75	350.0	654	0.11	0.38	350.0
	671	2.17e-03	7.60e-03	350.0	753	0.27	0.95	350.0	785	0.10	9.86e-03	10.0
	786	0.10	9.95e-03	10.0	787	0.11	0.01	10.0	788	0.12	0.01	10.0
	789	0.13	0.01	10.0	790	0.15	0.02	10.0	791	0.16	0.02	10.0
	792	0.11	0.01	10.0	793	0.36	0.04	10.0	794	0.24	0.02	10.0
	795	0.21	0.02	10.0	796	0.22	0.02	10.0	797	0.17	0.02	10.0
	798	0.33	0.03	10.0	799	0.32	0.03	10.0	800	0.35	0.04	10.0
501	148	0.31	0.12	40.0	149	0.27	0.11	40.0	150	0.68	0.27	40.0
	151	0.81	0.33	40.0	164	2.56	8.96	350.0	165	2.58	9.02	350.0
	166	2.44	8.55	350.0	167	2.44	8.55	350.0	187	0.61	2.15	350.0
	188	0.61	2.13	350.0	189	1.14	3.98	350.0	190	1.14	4.00	350.0
	207	0.57	2.00	350.0	208	0.93	3.26	350.0	209	1.15	4.01	350.0
	210	1.19	4.15	350.0	211	0.98	3.44	350.0	212	0.59	2.08	350.0
	240	2.02	7.06	350.0	241	1.92	6.71	350.0	242	1.78	6.22	350.0
	243	1.93	6.77	350.0	319	0.72	2.52	350.0	320	0.71	2.50	350.0
	330	0.74	2.60	350.0	331	0.72	2.51	350.0	340	1.02	3.46	340.0
	341	1.03	3.51	340.0	346	0.81	2.83	350.0	347	0.80	2.79	350.0
	356	0.73	2.57	350.0	357	0.75	2.62	350.0	366	0.86	3.02	350.0
	367	0.91	3.19	350.0	438	1.95	6.84	350.0	439	2.00	7.00	350.0
	440	1.85	6.47	350.0	441	1.79	6.25	350.0	442	1.88	6.59	350.0
	443	1.94	6.79	350.0	446	0.60	3.33	550.0	447	0.64	3.53	550.0
	448	0.34	1.84	550.0	482	0.45	1.59	350.0	483	0.42	1.46	350.0
	493	0.52	1.83	350.0	494	0.48	1.69	350.0	503	0.72	2.54	350.0
	504	0.71	2.47	350.0	512	0.36	1.26	350.0	513	0.28	0.97	350.0
	522	0.66	2.36	355.0	523	0.67	2.37	355.0	605	0.72	0.29	40.0
	607	0.89	0.35	40.0	617	0.57	0.23	40.0	618	0.42	0.17	40.0
	620	0.38	2.10	550.0	623	0.16	0.55	350.0	624	0.12	0.40	350.0
	633	0.13	0.47	350.0	634	0.17	0.59	350.0	643	0.14	0.50	350.0
	644	0.12	0.44	350.0	653	0.10	0.34	350.0	654	0.17	0.59	350.0
	671	0.22	0.76	350.0	753	0.10	0.35	350.0	785	0.34	0.03	10.0
	786	0.34	0.03	10.0	787	0.34	0.03	10.0	788	0.35	0.03	10.0
	789	0.33	0.03	10.0	790	0.32	0.03	10.0	791	0.31	0.03	10.0
	792	0.33	0.03	10.0	793	0.14	0.01	10.0	794	0.14	0.01	10.0
	795	0.15	0.02	10.0	796	0.14	0.01	10.0	797	0.13	0.01	10.0
	798	0.12	0.01	10.0	799	0.17	0.02	10.0	800	0.17	0.02	10.0
502	148	0.28	0.11	40.0	149	0.28	0.11	40.0	150	0.66	0.26	40.0
	151	0.78	0.31	40.0	164	2.70	9.45	350.0	165	2.68	9.38	350.0
	166	2.90	10.15	350.0	167	2.90	10.16	350.0	187	1.03	3.59	350.0
	188	1.06	3.71	350.0	189	0.77	2.70	350.0	190	0.78	2.72	350.0
	207	0.95	3.32	350.0	208	0.64	2.22	350.0	209	0.78	2.73	350.0
	210	0.83	2.91	350.0	211	0.68	2.39	350.0	212	0.94	3.29	350.0
	240	2.25	7.89	350.0	241	2.10	7.37	350.0	242	1.94	6.78	350.0
	243	2.08	7.30	350.0	319	0.57	2.01	350.0	320	0.51	1.80	350.0
	330	0.57	2.01	350.0	331	0.50	1.76	350.0	340	0.71	2.40	340.0
	341	0.77	2.61	340.0	346	0.55	1.91	350.0	347	0.55	1.92	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	356	0.56	1.95	350.0	357	0.55	1.91	350.0	366	0.62	2.18	350.0
	367	0.71	2.47	350.0	438	2.35	8.24	350.0	439	2.23	7.80	350.0
	440	2.04	7.16	350.0	441	1.94	6.80	350.0	442	2.02	7.07	350.0
	443	2.34	8.19	350.0	446	0.58	3.17	550.0	447	0.72	3.96	550.0
	448	0.21	1.15	550.0	482	0.34	1.18	350.0	483	0.46	1.60	350.0
	493	0.38	1.34	350.0	494	0.50	1.75	350.0	503	0.56	1.95	350.0
	504	0.61	2.14	350.0	512	0.18	0.64	350.0	513	0.35	1.24	350.0
	522	0.53	1.87	355.0	523	0.56	2.00	355.0	605	0.83	0.33	40.0
	607	0.97	0.39	40.0	617	0.37	0.15	40.0	618	0.44	0.17	40.0
	620	0.35	1.93	550.0	623	0.08	0.27	350.0	624	0.11	0.40	350.0
	633	0.13	0.47	350.0	634	0.18	0.62	350.0	643	0.09	0.31	350.0
	644	0.12	0.42	350.0	653	0.16	0.55	350.0	654	0.18	0.62	350.0
	671	0.24	0.83	350.0	753	0.18	0.63	350.0	785	0.33	0.03	10.0
	786	0.34	0.03	10.0	787	0.34	0.03	10.0	788	0.34	0.03	10.0
	789	0.34	0.03	10.0	790	0.33	0.03	10.0	791	0.31	0.03	10.0
	792	0.31	0.03	10.0	793	0.29	0.03	10.0	794	0.16	0.02	10.0
	795	0.19	0.02	10.0	796	0.19	0.02	10.0	797	0.18	0.02	10.0
	798	0.35	0.03	10.0	799	0.29	0.03	10.0	800	0.25	0.03	10.0
503	148	0.13	0.05	40.0	149	0.26	0.10	40.0	150	0.63	0.25	40.0
	151	0.52	0.21	40.0	164	2.64	9.23	350.0	165	2.64	9.24	350.0
	166	2.79	9.77	350.0	167	2.80	9.78	350.0	187	1.32	4.61	350.0
	188	1.29	4.50	350.0	189	0.98	3.42	350.0	190	0.96	3.35	350.0
	207	1.18	4.12	350.0	208	0.88	3.07	350.0	209	1.08	3.77	350.0
	210	1.12	3.92	350.0	211	0.86	3.00	350.0	212	1.20	4.19	350.0
	240	2.15	7.53	350.0	241	2.00	7.01	350.0	242	1.92	6.70	350.0
	243	1.97	6.90	350.0	319	0.55	1.94	350.0	320	0.65	2.28	350.0
	330	0.55	1.94	350.0	331	0.66	2.31	350.0	340	0.68	2.30	340.0
	341	0.68	2.30	340.0	346	0.62	2.16	350.0	347	0.62	2.15	350.0
	356	0.58	2.04	350.0	357	0.56	1.95	350.0	366	0.65	2.27	350.0
	367	0.56	1.94	350.0	438	2.35	8.21	350.0	439	2.18	7.63	350.0
	440	2.06	7.22	350.0	441	1.91	6.68	350.0	442	2.03	7.10	350.0
	443	2.36	8.24	350.0	446	0.47	2.59	550.0	447	0.67	3.68	550.0
	448	0.12	0.65	550.0	482	0.13	0.47	350.0	483	0.09	0.32	350.0
	493	0.11	0.38	350.0	494	0.04	0.15	350.0	503	0.08	0.27	350.0
	504	0.06	0.22	350.0	512	0.15	0.54	350.0	513	0.07	0.23	350.0
	522	0.08	0.30	355.0	523	0.08	0.29	355.0	605	0.95	0.38	40.0
	607	0.76	0.30	40.0	617	0.26	0.10	40.0	618	0.26	0.11	40.0
	620	0.19	1.05	550.0	623	0.39	1.36	350.0	624	0.34	1.20	350.0
	633	0.16	0.57	350.0	634	0.12	0.42	350.0	643	0.18	0.64	350.0
	644	0.10	0.35	350.0	653	0.17	0.61	350.0	654	0.10	0.36	350.0
	671	0.06	0.21	350.0	753	0.25	0.89	350.0	785	0.06	5.66e-03	10.0
	786	0.05	5.25e-03	10.0	787	0.05	4.53e-03	10.0	788	0.04	4.15e-03	10.0
	789	0.03	2.68e-03	10.0	790	0.02	1.53e-03	10.0	791	0.02	2.00e-03	10.0
	792	0.06	5.50e-03	10.0	793	0.10	0.01	10.0	794	0.12	0.01	10.0
	795	0.10	0.01	10.0	796	0.12	0.01	10.0	797	0.12	0.01	10.0
	798	0.12	0.01	10.0	799	0.16	0.02	10.0	800	0.16	0.02	10.0
504	148	0.28	0.11	40.0	149	0.45	0.18	40.0	150	0.73	0.29	40.0
	151	0.62	0.25	40.0	164	2.44	8.55	350.0	165	2.47	8.65	350.0
	166	2.40	8.40	350.0	167	2.40	8.39	350.0	187	0.91	3.20	350.0
	188	0.85	2.99	350.0	189	1.31	4.60	350.0	190	1.29	4.50	350.0
	207	0.86	3.02	350.0	208	1.25	4.38	350.0	209	1.44	5.03	350.0
	210	1.48	5.18	350.0	211	1.23	4.31	350.0	212	0.90	3.14	350.0
	240	2.03	7.12	350.0	241	1.85	6.48	350.0	242	1.79	6.28	350.0
	243	1.82	6.37	350.0	319	0.80	2.80	350.0	320	0.96	3.35	350.0
	330	0.83	2.91	350.0	331	0.99	3.46	350.0	340	1.07	3.62	340.0
	341	1.01	3.42	340.0	346	0.86	3.01	350.0	347	0.92	3.23	350.0
	356	0.81	2.85	350.0	357	0.93	3.26	350.0	366	0.94	3.30	350.0
	367	0.89	3.10	350.0	438	1.89	6.60	350.0	439	2.07	7.25	350.0
	440	1.92	6.71	350.0	441	1.79	6.25	350.0	442	1.88	6.57	350.0
	443	1.90	6.66	350.0	446	0.58	3.18	550.0	447	0.67	3.68	550.0
	448	0.35	1.95	550.0	482	0.11	0.37	350.0	483	0.18	0.62	350.0
	493	0.18	0.65	350.0	494	0.25	0.87	350.0	503	0.44	1.53	350.0
	504	0.44	1.55	350.0	512	0.13	0.44	350.0	513	0.20	0.71	350.0
	522	0.34	1.20	355.0	523	0.33	1.18	355.0	605	0.95	0.38	40.0
	607	0.78	0.31	40.0	617	0.43	0.17	40.0	618	0.51	0.20	40.0
	620	0.42	2.29	550.0	623	0.43	1.52	350.0	624	0.36	1.24	350.0
	633	0.19	0.66	350.0	634	0.10	0.36	350.0	643	0.30	1.05	350.0
	644	0.21	0.72	350.0	653	0.22	0.78	350.0	654	0.11	0.40	350.0
	671	2.45e-03	8.56e-03	350.0	753	0.27	0.96	350.0	785	0.11	0.01	10.0
	786	0.11	0.01	10.0	787	0.12	0.01	10.0	788	0.13	0.01	10.0
	789	0.14	0.01	10.0	790	0.16	0.02	10.0	791	0.17	0.02	10.0
	792	0.12	0.01	10.0	793	0.34	0.03	10.0	794	0.23	0.02	10.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	795	0.20	0.02	10.0	796	0.21	0.02	10.0	797	0.22	0.02	10.0
	798	0.33	0.03	10.0	799	0.31	0.03	10.0	800	0.34	0.03	10.0
505	148	0.39	0.16	40.0	149	0.40	0.16	40.0	150	0.58	0.23	40.0
	151	0.69	0.28	40.0	164	2.59	9.06	350.0	165	2.60	9.11	350.0
	166	2.35	8.24	350.0	167	2.35	8.24	350.0	187	1.28	4.48	350.0
	188	1.28	4.47	350.0	189	1.87	6.54	350.0	190	1.87	6.55	350.0
	207	1.15	4.03	350.0	208	1.53	5.36	350.0	209	1.88	6.57	350.0
	210	1.93	6.76	350.0	211	1.60	5.60	350.0	212	1.17	4.09	350.0
	240	2.05	7.18	350.0	241	1.96	6.88	350.0	242	1.75	6.14	350.0
	243	1.81	6.35	350.0	319	0.84	2.94	350.0	320	0.83	2.92	350.0
	330	0.86	3.00	350.0	331	0.84	2.94	350.0	340	1.12	3.81	340.0
	341	1.13	3.85	340.0	346	1.04	3.64	350.0	347	1.01	3.54	350.0
	356	0.88	3.08	350.0	357	0.89	3.13	350.0	366	0.96	3.36	350.0
	367	0.99	3.47	350.0	438	1.85	6.48	350.0	439	2.03	7.12	350.0
	440	1.89	6.62	350.0	441	1.76	6.16	350.0	442	1.76	6.16	350.0
	443	1.84	6.43	350.0	446	0.51	2.79	550.0	447	0.77	4.22	550.0
	448	0.43	2.37	550.0	482	0.40	1.41	350.0	483	0.36	1.28	350.0
	493	0.46	1.62	350.0	494	0.42	1.46	350.0	503	0.64	2.23	350.0
	504	0.61	2.12	350.0	512	0.32	1.12	350.0	513	0.25	0.89	350.0
	522	0.59	2.08	355.0	523	0.57	2.01	355.0	605	0.86	0.35	40.0
	607	1.03	0.41	40.0	617	0.52	0.21	40.0	618	0.36	0.15	40.0
	620	0.33	1.82	550.0	623	0.17	0.59	350.0	624	0.09	0.32	350.0
	633	0.12	0.43	350.0	634	0.19	0.67	350.0	643	0.15	0.53	350.0
	644	0.13	0.45	350.0	653	0.09	0.31	350.0	654	0.16	0.56	350.0
	671	0.20	0.69	350.0	753	0.16	0.56	350.0	785	0.29	0.03	10.0
	786	0.29	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.29	0.03	10.0
	789	0.28	0.03	10.0	790	0.27	0.03	10.0	791	0.26	0.03	10.0
	792	0.29	0.03	10.0	793	0.15	0.02	10.0	794	0.14	0.01	10.0
	795	0.15	0.02	10.0	796	0.14	0.01	10.0	797	0.13	0.01	10.0
	798	0.14	0.01	10.0	799	0.17	0.02	10.0	800	0.17	0.02	10.0
506	148	0.31	0.12	40.0	149	0.32	0.13	40.0	150	0.65	0.26	40.0
	151	0.80	0.32	40.0	164	2.74	9.59	350.0	165	2.72	9.51	350.0
	166	2.62	9.16	350.0	167	2.62	9.16	350.0	187	1.71	5.99	350.0
	188	1.73	6.07	350.0	189	1.47	5.15	350.0	190	1.48	5.17	350.0
	207	1.62	5.68	350.0	208	1.18	4.13	350.0	209	1.47	5.13	350.0
	210	1.53	5.34	350.0	211	1.24	4.35	350.0	212	1.62	5.69	350.0
	240	2.24	7.86	350.0	241	2.13	7.45	350.0	242	1.91	6.70	350.0
	243	1.99	6.96	350.0	319	0.69	2.40	350.0	320	0.62	2.18	350.0
	330	0.69	2.41	350.0	331	0.62	2.16	350.0	340	0.82	2.80	340.0
	341	0.85	2.90	340.0	346	0.77	2.70	350.0	347	0.77	2.69	350.0
	356	0.68	2.38	350.0	357	0.66	2.32	350.0	366	0.74	2.58	350.0
	367	0.78	2.75	350.0	438	2.10	7.36	350.0	439	2.21	7.73	350.0
	440	2.06	7.22	350.0	441	1.92	6.72	350.0	442	1.93	6.74	350.0
	443	2.09	7.31	350.0	446	0.58	3.20	550.0	447	0.80	4.42	550.0
	448	0.28	1.56	550.0	482	0.31	1.07	350.0	483	0.38	1.34	350.0
	493	0.34	1.20	350.0	494	0.42	1.47	350.0	503	0.47	1.66	350.0
	504	0.51	1.77	350.0	512	0.17	0.58	350.0	513	0.29	1.00	350.0
	522	0.45	1.61	355.0	523	0.48	1.70	355.0	605	0.96	0.38	40.0
	607	1.09	0.44	40.0	617	0.30	0.12	40.0	618	0.36	0.14	40.0
	620	0.30	1.64	550.0	623	0.16	0.56	350.0	624	0.19	0.66	350.0
	633	0.12	0.43	350.0	634	0.12	0.43	350.0	643	0.10	0.34	350.0
	644	0.12	0.40	350.0	653	0.14	0.48	350.0	654	0.16	0.55	350.0
	671	0.21	0.74	350.0	753	0.23	0.80	350.0	785	0.27	0.03	10.0
	786	0.28	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.28	0.03	10.0
	789	0.28	0.03	10.0	790	0.27	0.03	10.0	791	0.26	0.03	10.0
	792	0.26	0.03	10.0	793	0.30	0.03	10.0	794	0.17	0.02	10.0
	795	0.20	0.02	10.0	796	0.19	0.02	10.0	797	0.19	0.02	10.0
	798	0.36	0.04	10.0	799	0.30	0.03	10.0	800	0.16	0.02	10.0
507	148	0.19	0.07	40.0	149	0.36	0.14	40.0	150	0.65	0.26	40.0
	151	0.53	0.21	40.0	164	2.67	9.36	350.0	165	2.66	9.32	350.0
	166	2.53	8.87	350.0	167	2.54	8.90	350.0	187	1.97	6.88	350.0
	188	1.93	6.77	350.0	189	1.69	5.92	350.0	190	1.67	5.84	350.0
	207	1.79	6.25	350.0	208	1.49	5.20	350.0	209	1.82	6.36	350.0
	210	1.87	6.56	350.0	211	1.45	5.08	350.0	212	1.81	6.33	350.0
	240	2.18	7.61	350.0	241	2.04	7.12	350.0	242	1.90	6.64	350.0
	243	1.89	6.62	350.0	319	0.64	2.24	350.0	320	0.71	2.50	350.0
	330	0.64	2.24	350.0	331	0.72	2.52	350.0	340	0.79	2.69	340.0
	341	0.79	2.70	340.0	346	0.83	2.92	350.0	347	0.82	2.86	350.0
	356	0.69	2.43	350.0	357	0.68	2.36	350.0	366	0.73	2.56	350.0
	367	0.67	2.36	350.0	438	2.00	6.99	350.0	439	2.19	7.68	350.0
	440	2.08	7.28	350.0	441	1.89	6.61	350.0	442	1.95	6.81	350.0
	443	2.00	7.00	350.0	446	0.49	2.67	550.0	447	0.77	4.25	550.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	448	0.21	1.16	550.0	482	0.10	0.36	350.0	483	0.08	0.28	350.0
	493	0.07	0.24	350.0	494	0.05	0.16	350.0	503	0.13	0.45	350.0
	504	0.11	0.39	350.0	512	0.14	0.51	350.0	513	0.10	0.37	350.0
	522	0.13	0.46	355.0	523	0.05	0.18	355.0	605	1.09	0.44	40.0
	607	0.89	0.36	40.0	617	0.18	0.07	40.0	618	0.19	0.08	40.0
	620	0.13	0.72	550.0	623	0.47	1.63	350.0	624	0.45	1.57	350.0
	633	0.17	0.58	350.0	634	0.16	0.57	350.0	643	0.18	0.61	350.0
	644	0.12	0.43	350.0	653	0.18	0.64	350.0	654	0.12	0.42	350.0
	671	0.06	0.23	350.0	753	0.36	1.26	350.0	785	0.07	7.01e-03	10.0
	786	0.08	8.16e-03	10.0	787	0.08	8.23e-03	10.0	788	0.08	8.49e-03	10.0
	789	0.08	7.69e-03	10.0	790	0.05	5.41e-03	10.0	791	0.07	6.56e-03	10.0
	792	0.07	7.47e-03	10.0	793	0.11	0.01	10.0	794	0.12	0.01	10.0
	795	0.11	0.01	10.0	796	0.12	0.01	10.0	797	0.13	0.01	10.0
	798	0.13	0.01	10.0	799	0.16	0.02	10.0	800	0.16	0.02	10.0
508	148	0.37	0.15	40.0	149	0.56	0.23	40.0	150	0.66	0.26	40.0
	151	0.52	0.21	40.0	164	2.47	8.64	350.0	165	2.50	8.76	350.0
	166	2.32	8.13	350.0	167	2.32	8.12	350.0	187	1.52	5.31	350.0
	188	1.47	5.14	350.0	189	2.03	7.10	350.0	190	2.00	6.99	350.0
	207	1.45	5.09	350.0	208	1.90	6.66	350.0	209	2.19	7.66	350.0
	210	2.25	7.87	350.0	211	1.87	6.56	350.0	212	1.49	5.20	350.0
	240	2.03	7.10	350.0	241	1.87	6.55	350.0	242	1.76	6.17	350.0
	243	1.71	5.98	350.0	319	0.91	3.19	350.0	320	1.07	3.74	350.0
	330	0.94	3.28	350.0	331	1.09	3.83	350.0	340	1.16	3.94	340.0
	341	1.10	3.74	340.0	346	1.07	3.75	350.0	347	1.12	3.92	350.0
	356	0.94	3.29	350.0	357	1.05	3.66	350.0	366	1.04	3.63	350.0
	367	1.00	3.49	350.0	438	1.86	6.49	350.0	439	2.07	7.25	350.0
	440	1.91	6.70	350.0	441	1.76	6.14	350.0	442	1.77	6.21	350.0
	443	1.88	6.57	350.0	446	0.51	2.78	550.0	447	0.80	4.39	550.0
	448	0.44	2.41	550.0	482	0.12	0.43	350.0	483	0.09	0.33	350.0
	493	0.19	0.66	350.0	494	0.19	0.66	350.0	503	0.40	1.40	350.0
	504	0.42	1.47	350.0	512	0.11	0.38	350.0	513	0.11	0.37	350.0
	522	0.30	1.07	355.0	523	0.33	1.17	355.0	605	1.08	0.43	40.0
	607	0.91	0.36	40.0	617	0.38	0.15	40.0	618	0.46	0.19	40.0
	620	0.38	2.07	550.0	623	0.39	1.38	350.0	624	0.31	1.08	350.0
	633	0.18	0.62	350.0	634	0.05	0.16	350.0	643	0.29	1.03	350.0
	644	0.20	0.71	350.0	653	0.21	0.73	350.0	654	0.12	0.41	350.0
	671	0.03	0.09	350.0	753	0.34	1.21	350.0	785	0.12	0.01	10.0
	786	0.13	0.01	10.0	787	0.14	0.01	10.0	788	0.15	0.01	10.0
	789	0.15	0.02	10.0	790	0.16	0.02	10.0	791	0.17	0.02	10.0
	792	0.13	0.01	10.0	793	0.37	0.04	10.0	794	0.24	0.02	10.0
	795	0.22	0.02	10.0	796	0.23	0.02	10.0	797	0.24	0.02	10.0
	798	0.34	0.03	10.0	799	0.33	0.03	10.0	800	0.36	0.04	10.0
509	148	0.40	0.16	40.0	149	0.40	0.16	40.0	150	0.63	0.25	40.0
	151	0.75	0.30	40.0	164	2.61	9.13	350.0	165	2.62	9.19	350.0
	166	2.23	7.80	350.0	167	2.23	7.79	350.0	187	1.30	4.54	350.0
	188	1.30	4.54	350.0	189	1.86	6.50	350.0	190	1.86	6.51	350.0
	207	1.18	4.12	350.0	208	1.51	5.28	350.0	209	1.86	6.51	350.0
	210	1.91	6.70	350.0	211	1.58	5.52	350.0	212	1.20	4.19	350.0
	240	2.05	7.19	350.0	241	1.98	6.93	350.0	242	1.75	6.11	350.0
	243	1.79	6.27	350.0	319	0.84	2.95	350.0	320	0.83	2.91	350.0
	330	0.86	3.02	350.0	331	0.84	2.93	350.0	340	1.13	3.85	340.0
	341	1.14	3.88	340.0	346	1.03	3.62	350.0	347	1.01	3.54	350.0
	356	0.87	3.06	350.0	357	0.89	3.10	350.0	366	0.96	3.36	350.0
	367	1.00	3.49	350.0	438	1.78	6.24	350.0	439	2.04	7.13	350.0
	440	1.91	6.67	350.0	441	1.75	6.14	350.0	442	1.74	6.09	350.0
	443	1.77	6.20	350.0	446	0.57	3.12	550.0	447	0.77	4.23	550.0
	448	0.43	2.37	550.0	482	0.41	1.44	350.0	483	0.36	1.27	350.0
	493	0.48	1.67	350.0	494	0.42	1.47	350.0	503	0.66	2.29	350.0
	504	0.62	2.18	350.0	512	0.33	1.16	350.0	513	0.24	0.83	350.0
	522	0.60	2.13	355.0	523	0.59	2.09	355.0	605	0.87	0.35	40.0
	607	1.03	0.41	40.0	617	0.53	0.21	40.0	618	0.37	0.15	40.0
	620	0.34	1.87	550.0	623	0.17	0.58	350.0	624	0.12	0.41	350.0
	633	0.12	0.43	350.0	634	0.16	0.55	350.0	643	0.14	0.51	350.0
	644	0.12	0.42	350.0	653	0.08	0.29	350.0	654	0.16	0.55	350.0
	671	0.20	0.68	350.0	753	0.16	0.54	350.0	785	0.29	0.03	10.0
	786	0.29	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.29	0.03	10.0
	789	0.28	0.03	10.0	790	0.27	0.03	10.0	791	0.26	0.03	10.0
	792	0.29	0.03	10.0	793	0.15	0.02	10.0	794	0.15	0.01	10.0
	795	0.16	0.02	10.0	796	0.15	0.01	10.0	797	0.14	0.01	10.0
	798	0.14	0.01	10.0	799	0.18	0.02	10.0	800	0.18	0.02	10.0
510	148	0.31	0.12	40.0	149	0.32	0.13	40.0	150	0.60	0.24	40.0
	151	0.74	0.30	40.0	164	2.72	9.54	350.0	165	2.70	9.44	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	166	2.72	9.52	350.0	167	2.72	9.52	350.0	187	1.69	5.92	350.0
	188	1.71	5.99	350.0	189	1.48	5.19	350.0	190	1.49	5.21	350.0
	207	1.59	5.57	350.0	208	1.21	4.23	350.0	209	1.49	5.20	350.0
	210	1.55	5.41	350.0	211	1.27	4.45	350.0	212	1.59	5.58	350.0
	240	2.26	7.91	350.0	241	2.12	7.43	350.0	242	1.90	6.66	350.0
	243	1.99	6.95	350.0	319	0.69	2.40	350.0	320	0.62	2.19	350.0
	330	0.69	2.40	350.0	331	0.62	2.16	350.0	340	0.81	2.74	340.0
	341	0.84	2.87	340.0	346	0.77	2.70	350.0	347	0.77	2.69	350.0
	356	0.69	2.41	350.0	357	0.67	2.36	350.0	366	0.73	2.55	350.0
	367	0.78	2.72	350.0	438	2.22	7.77	350.0	439	2.22	7.78	350.0
	440	2.05	7.18	350.0	441	1.91	6.69	350.0	442	1.92	6.73	350.0
	443	2.21	7.72	350.0	446	0.53	2.91	550.0	447	0.80	4.40	550.0
	448	0.28	1.56	550.0	482	0.30	1.06	350.0	483	0.39	1.38	350.0
	493	0.34	1.20	350.0	494	0.43	1.51	350.0	503	0.48	1.66	350.0
	504	0.51	1.77	350.0	512	0.16	0.55	350.0	513	0.31	1.08	350.0
	522	0.46	1.62	355.0	523	0.47	1.66	355.0	605	0.96	0.38	40.0
	607	1.09	0.44	40.0	617	0.30	0.12	40.0	618	0.37	0.15	40.0
	620	0.31	1.69	550.0	623	0.08	0.29	350.0	624	0.11	0.38	350.0
	633	0.12	0.43	350.0	634	0.16	0.56	350.0	643	0.11	0.39	350.0
	644	0.13	0.45	350.0	653	0.14	0.48	350.0	654	0.16	0.56	350.0
	671	0.21	0.74	350.0	753	0.23	0.80	350.0	785	0.28	0.03	10.0
	786	0.28	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.28	0.03	10.0
	789	0.28	0.03	10.0	790	0.28	0.03	10.0	791	0.27	0.03	10.0
	792	0.26	0.03	10.0	793	0.16	0.02	10.0	794	0.16	0.02	10.0
	795	0.20	0.02	10.0	796	0.19	0.02	10.0	797	0.18	0.02	10.0
	798	0.36	0.04	10.0	799	0.29	0.03	10.0	800	0.26	0.03	10.0
511	148	0.18	0.07	40.0	149	0.36	0.14	40.0	150	0.59	0.24	40.0
	151	0.47	0.19	40.0	164	2.67	9.33	350.0	165	2.66	9.30	350.0
	166	2.64	9.23	350.0	167	2.64	9.25	350.0	187	1.96	6.87	350.0
	188	1.93	6.76	350.0	189	1.69	5.92	350.0	190	1.67	5.84	350.0
	207	1.78	6.22	350.0	208	1.50	5.26	350.0	209	1.81	6.33	350.0
	210	1.87	6.54	350.0	211	1.47	5.15	350.0	212	1.80	6.30	350.0
	240	2.16	7.55	350.0	241	2.02	7.07	350.0	242	1.90	6.64	350.0
	243	1.88	6.58	350.0	319	0.65	2.26	350.0	320	0.74	2.57	350.0
	330	0.65	2.26	350.0	331	0.74	2.59	350.0	340	0.79	2.69	340.0
	341	0.79	2.68	340.0	346	0.85	2.97	350.0	347	0.82	2.89	350.0
	356	0.70	2.45	350.0	357	0.68	2.39	350.0	366	0.73	2.56	350.0
	367	0.66	2.32	350.0	438	2.13	7.46	350.0	439	2.18	7.64	350.0
	440	2.06	7.22	350.0	441	1.89	6.62	350.0	442	1.94	6.80	350.0
	443	2.14	7.48	350.0	446	0.43	2.35	550.0	447	0.77	4.23	550.0
	448	0.21	1.16	550.0	482	0.12	0.43	350.0	483	0.09	0.30	350.0
	493	0.09	0.32	350.0	494	0.05	0.18	350.0	503	0.14	0.48	350.0
	504	0.12	0.42	350.0	512	0.15	0.54	350.0	513	0.09	0.33	350.0
	522	0.14	0.50	355.0	523	0.07	0.24	355.0	605	1.09	0.44	40.0
	607	0.89	0.35	40.0	617	0.18	0.07	40.0	618	0.19	0.08	40.0
	620	0.14	0.75	550.0	623	0.39	1.38	350.0	624	0.36	1.27	350.0
	633	0.16	0.57	350.0	634	0.12	0.43	350.0	643	0.19	0.67	350.0
	644	0.11	0.37	350.0	653	0.17	0.59	350.0	654	0.11	0.40	350.0
	671	0.07	0.23	350.0	753	0.33	1.17	350.0	785	0.07	7.27e-03	10.0
	786	0.08	8.27e-03	10.0	787	0.08	8.23e-03	10.0	788	0.09	8.69e-03	10.0
	789	0.08	7.50e-03	10.0	790	0.05	5.10e-03	10.0	791	0.06	6.36e-03	10.0
	792	0.08	7.72e-03	10.0	793	0.12	0.01	10.0	794	0.13	0.01	10.0
	795	0.11	0.01	10.0	796	0.13	0.01	10.0	797	0.14	0.01	10.0
	798	0.14	0.01	10.0	799	0.17	0.02	10.0	800	0.17	0.02	10.0
512	148	0.37	0.15	40.0	149	0.56	0.23	40.0	150	0.71	0.28	40.0
	151	0.57	0.23	40.0	164	2.47	8.65	350.0	165	2.50	8.77	350.0
	166	2.23	7.80	350.0	167	2.22	7.77	350.0	187	1.53	5.34	350.0
	188	1.48	5.17	350.0	189	2.03	7.10	350.0	190	2.00	6.99	350.0
	207	1.46	5.12	350.0	208	1.89	6.60	350.0	209	2.18	7.64	350.0
	210	2.24	7.85	350.0	211	1.85	6.49	350.0	212	1.49	5.23	350.0
	240	2.05	7.19	350.0	241	1.88	6.57	350.0	242	1.76	6.15	350.0
	243	1.71	6.00	350.0	319	0.91	3.17	350.0	320	1.06	3.72	350.0
	330	0.93	3.27	350.0	331	1.09	3.82	350.0	340	1.16	3.94	340.0
	341	1.10	3.74	340.0	346	1.06	3.72	350.0	347	1.11	3.89	350.0
	356	0.94	3.28	350.0	357	1.04	3.65	350.0	366	1.03	3.62	350.0
	367	1.00	3.49	350.0	438	1.74	6.08	350.0	439	2.10	7.34	350.0
	440	1.92	6.73	350.0	441	1.75	6.13	350.0	442	1.78	6.21	350.0
	443	1.76	6.17	350.0	446	0.56	3.08	550.0	447	0.80	4.40	550.0
	448	0.44	2.40	550.0	482	0.12	0.42	350.0	483	0.10	0.35	350.0
	493	0.19	0.67	350.0	494	0.20	0.69	350.0	503	0.43	1.49	350.0
	504	0.45	1.57	350.0	512	0.11	0.38	350.0	513	0.10	0.37	350.0
	522	0.32	1.15	355.0	523	0.34	1.22	355.0	605	1.09	0.43	40.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	607	0.92	0.37	40.0	617	0.40	0.16	40.0	618	0.48	0.19	40.0
	620	0.39	2.15	550.0	623	0.47	1.65	350.0	624	0.40	1.40	350.0
	633	0.18	0.63	350.0	634	0.09	0.33	350.0	643	0.29	1.03	350.0
	644	0.20	0.71	350.0	653	0.22	0.76	350.0	654	0.12	0.43	350.0
	671	0.03	0.09	350.0	753	0.35	1.23	350.0	785	0.13	0.01	10.0
	786	0.14	0.01	10.0	787	0.15	0.01	10.0	788	0.15	0.01	10.0
	789	0.16	0.02	10.0	790	0.17	0.02	10.0	791	0.18	0.02	10.0
	792	0.14	0.01	10.0	793	0.36	0.04	10.0	794	0.24	0.02	10.0
	795	0.21	0.02	10.0	796	0.22	0.02	10.0	797	0.23	0.02	10.0
	798	0.33	0.03	10.0	799	0.32	0.03	10.0	800	0.35	0.03	10.0
513	148	0.53	0.21	40.0	149	0.55	0.22	40.0	150	0.64	0.26	40.0
	151	0.67	0.27	40.0	164	0.54	1.89	350.0	165	0.55	1.92	350.0
	166	0.45	1.59	350.0	167	0.46	1.62	350.0	187	0.21	0.74	350.0
	188	0.05	0.18	350.0	189	0.90	3.14	350.0	190	0.90	3.14	350.0
	207	0.10	0.36	350.0	208	0.78	2.72	350.0	209	0.81	2.85	350.0
	210	0.83	2.91	350.0	211	0.81	2.84	350.0	212	0.17	0.60	350.0
	240	0.36	1.24	350.0	241	0.33	1.14	350.0	242	0.33	1.16	350.0
	243	0.37	1.30	350.0	319	0.54	1.90	350.0	320	0.52	1.82	350.0
	330	0.59	2.06	350.0	331	0.55	1.93	350.0	340	0.84	2.86	340.0
	341	0.84	2.87	340.0	346	0.65	2.26	350.0	347	0.61	2.13	350.0
	356	0.58	2.05	350.0	357	0.56	1.95	350.0	366	0.73	2.56	350.0
	367	0.73	2.57	350.0	438	0.44	1.55	350.0	439	0.33	1.14	350.0
	440	0.26	0.92	350.0	441	0.34	1.19	350.0	442	0.34	1.18	350.0
	443	0.43	1.52	350.0	446	0.52	2.85	550.0	447	0.51	2.79	550.0
	448	0.53	2.90	550.0	482	0.48	1.66	350.0	483	0.38	1.34	350.0
	493	0.58	2.01	350.0	494	0.48	1.68	350.0	503	0.71	2.48	350.0
	504	0.75	2.62	350.0	512	0.48	1.68	350.0	513	0.32	1.11	350.0
	522	0.71	2.51	355.0	523	0.67	2.38	355.0	605	0.59	0.24	40.0
	607	0.64	0.25	40.0	617	0.74	0.30	40.0	618	0.56	0.22	40.0
	620	0.55	3.04	550.0	623	0.44	1.52	350.0	624	0.40	1.39	350.0
	633	0.10	0.36	350.0	634	0.30	1.05	350.0	643	0.13	0.46	350.0
	644	0.12	0.42	350.0	653	0.04	0.12	350.0	654	0.19	0.68	350.0
	671	0.18	0.63	350.0	753	0.11	0.38	350.0	785	0.31	0.03	10.0
	786	0.30	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.30	0.03	10.0
	789	0.29	0.03	10.0	790	0.29	0.03	10.0	791	0.29	0.03	10.0
	792	0.32	0.03	10.0	793	0.33	0.03	10.0	794	0.14	0.01	10.0
	795	0.11	0.01	10.0	796	0.10	9.96e-03	10.0	797	0.10	0.01	10.0
	798	0.30	0.03	10.0	799	0.14	0.01	10.0	800	0.20	0.02	10.0
514	148	0.53	0.21	40.0	149	0.66	0.26	40.0	150	0.83	0.33	40.0
	151	0.91	0.36	40.0	164	1.08	3.79	350.0	165	1.04	3.64	350.0
	166	1.23	4.30	350.0	167	1.22	4.29	350.0	187	0.93	3.25	350.0
	188	0.98	3.43	350.0	189	0.45	1.59	350.0	190	0.39	1.36	350.0
	207	0.84	2.93	350.0	208	0.45	1.56	350.0	209	0.46	1.62	350.0
	210	0.51	1.77	350.0	211	0.47	1.65	350.0	212	0.81	2.83	350.0
	240	0.97	3.40	350.0	241	1.00	3.50	350.0	242	0.89	3.12	350.0
	243	0.94	3.28	350.0	319	0.37	1.30	350.0	320	0.34	1.20	350.0
	330	0.42	1.49	350.0	331	0.40	1.41	350.0	340	0.66	2.25	340.0
	341	0.71	2.40	340.0	346	0.30	1.04	350.0	347	0.25	0.89	350.0
	356	0.30	1.04	350.0	357	0.25	0.86	350.0	366	0.58	2.02	350.0
	367	0.64	2.24	350.0	438	1.00	3.50	350.0	439	0.94	3.28	350.0
	440	0.97	3.41	350.0	441	0.90	3.15	350.0	442	0.91	3.17	350.0
	443	0.99	3.48	350.0	446	0.73	4.03	550.0	447	0.64	3.52	550.0
	448	0.48	2.66	550.0	482	0.35	1.22	350.0	483	0.53	1.87	350.0
	493	0.45	1.56	350.0	494	0.62	2.17	350.0	503	0.68	2.36	350.0
	504	0.61	2.14	350.0	512	0.17	0.58	350.0	513	0.41	1.44	350.0
	522	0.59	2.10	355.0	523	0.65	2.30	355.0	605	0.77	0.31	40.0
	607	0.83	0.33	40.0	617	0.63	0.25	40.0	618	0.78	0.31	40.0
	620	0.69	3.78	550.0	623	0.26	0.92	350.0	624	0.25	0.89	350.0
	633	0.10	0.36	350.0	634	0.06	0.20	350.0	643	0.11	0.40	350.0
	644	0.07	0.24	350.0	653	0.16	0.57	350.0	654	0.15	0.52	350.0
	671	0.15	0.52	350.0	753	0.16	0.55	350.0	785	0.31	0.03	10.0
	786	0.32	0.03	10.0	787	0.33	0.03	10.0	788	0.32	0.03	10.0
	789	0.33	0.03	10.0	790	0.34	0.03	10.0	791	0.34	0.03	10.0
	792	0.31	0.03	10.0	793	0.62	0.06	10.0	794	0.30	0.03	10.0
	795	0.31	0.03	10.0	796	0.31	0.03	10.0	797	0.31	0.03	10.0
	798	0.63	0.06	10.0	799	0.48	0.05	10.0	800	0.49	0.05	10.0
515	148	0.48	0.19	40.0	149	0.49	0.20	40.0	150	0.70	0.28	40.0
	151	0.64	0.26	40.0	164	1.07	3.76	350.0	165	1.07	3.75	350.0
	166	1.14	4.00	350.0	167	1.15	4.01	350.0	187	1.16	4.07	350.0
	188	1.14	3.99	350.0	189	0.21	0.75	350.0	190	0.22	0.77	350.0
	207	1.03	3.61	350.0	208	0.17	0.59	350.0	209	0.12	0.44	350.0
	210	0.14	0.50	350.0	211	0.20	0.69	350.0	212	1.04	3.65	350.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	240	0.92	3.22	350.0	241	0.86	3.00	350.0	242	0.76	2.65	350.0
	243	0.83	2.89	350.0	319	0.30	1.06	350.0	320	0.31	1.08	350.0
	330	0.31	1.10	350.0	331	0.31	1.09	350.0	340	0.32	1.07	340.0
	341	0.32	1.09	340.0	346	0.34	1.17	350.0	347	0.39	1.35	350.0
	356	0.26	0.91	350.0	357	0.29	1.03	350.0	366	0.30	1.06	350.0
	367	0.29	1.02	350.0	438	0.97	3.41	350.0	439	0.94	3.29	350.0
	440	0.90	3.14	350.0	441	0.75	2.63	350.0	442	0.86	3.02	350.0
	443	0.98	3.44	350.0	446	0.55	3.00	550.0	447	0.55	3.04	550.0
	448	0.42	2.31	550.0	482	0.37	1.28	350.0	483	0.29	1.01	350.0
	493	0.44	1.56	350.0	494	0.37	1.29	350.0	503	0.61	2.12	350.0
	504	0.60	2.09	350.0	512	0.42	1.48	350.0	513	0.27	0.96	350.0
	522	0.48	1.70	355.0	523	0.51	1.82	355.0	605	0.73	0.29	40.0
	607	0.61	0.25	40.0	617	0.61	0.25	40.0	618	0.48	0.19	40.0
	620	0.48	2.63	550.0	623	0.41	1.44	350.0	624	0.41	1.42	350.0
	633	0.13	0.47	350.0	634	0.10	0.34	350.0	643	0.04	0.13	350.0
	644	0.03	0.10	350.0	653	0.08	0.30	350.0	654	0.17	0.59	350.0
	671	0.15	0.51	350.0	753	0.18	0.64	350.0	785	0.24	0.02	10.0
	786	0.23	0.02	10.0	787	0.22	0.02	10.0	788	0.22	0.02	10.0
	789	0.21	0.02	10.0	790	0.21	0.02	10.0	791	0.22	0.02	10.0
	792	0.25	0.02	10.0	793	0.28	0.03	10.0	794	0.09	8.62e-03	10.0
	795	0.07	7.25e-03	10.0	796	0.06	6.13e-03	10.0	797	0.07	7.12e-03	10.0
	798	0.27	0.03	10.0	799	0.12	0.01	10.0	800	0.14	0.01	10.0
516	148	0.55	0.22	40.0	149	0.72	0.29	40.0	150	0.80	0.32	40.0
	151	0.79	0.32	40.0	164	0.54	1.88	350.0	165	0.57	1.98	350.0
	166	0.43	1.51	350.0	167	0.40	1.40	350.0	187	0.39	1.36	350.0
	188	0.37	1.30	350.0	189	0.99	3.46	350.0	190	0.95	3.31	350.0
	207	0.19	0.66	350.0	208	1.10	3.85	350.0	209	1.10	3.85	350.0
	210	1.13	3.96	350.0	211	1.09	3.80	350.0	212	0.18	0.64	350.0
	240	0.40	1.40	350.0	241	0.38	1.32	350.0	242	0.37	1.31	350.0
	243	0.25	0.89	350.0	319	0.69	2.42	350.0	320	0.76	2.67	350.0
	330	0.75	2.61	350.0	331	0.83	2.89	350.0	340	0.97	3.30	340.0
	341	0.96	3.26	340.0	346	0.67	2.34	350.0	347	0.65	2.29	350.0
	356	0.67	2.36	350.0	357	0.71	2.48	350.0	366	0.88	3.08	350.0
	367	0.87	3.04	350.0	438	0.32	1.13	350.0	439	0.44	1.55	350.0
	440	0.41	1.45	350.0	441	0.37	1.28	350.0	442	0.31	1.08	350.0
	443	0.37	1.29	350.0	446	0.68	3.72	550.0	447	0.58	3.19	550.0
	448	0.57	3.13	550.0	482	0.30	1.03	350.0	483	0.46	1.59	350.0
	493	0.42	1.45	350.0	494	0.56	1.96	350.0	503	0.71	2.50	350.0
	504	0.71	2.49	350.0	512	0.25	0.89	350.0	513	0.41	1.42	350.0
	522	0.59	2.10	355.0	523	0.56	2.00	355.0	605	0.76	0.31	40.0
	607	0.71	0.29	40.0	617	0.69	0.27	40.0	618	0.82	0.33	40.0
	620	0.72	3.98	550.0	623	0.20	0.70	350.0	624	0.05	0.19	350.0
	633	0.12	0.41	350.0	634	0.02	0.08	350.0	643	0.28	0.98	350.0
	644	0.22	0.76	350.0	653	0.19	0.65	350.0	654	0.14	0.49	350.0
	671	0.07	0.26	350.0	753	0.15	0.52	350.0	785	0.27	0.03	10.0
	786	0.27	0.03	10.0	787	0.28	0.03	10.0	788	0.27	0.03	10.0
	789	0.29	0.03	10.0	790	0.31	0.03	10.0	791	0.32	0.03	10.0
	792	0.28	0.03	10.0	793	0.65	0.07	10.0	794	0.33	0.03	10.0
	795	0.32	0.03	10.0	796	0.33	0.03	10.0	797	0.33	0.03	10.0
	798	0.62	0.06	10.0	799	0.49	0.05	10.0	800	0.52	0.05	10.0
517	148	0.56	0.22	40.0	149	0.57	0.23	40.0	150	0.65	0.26	40.0
	151	0.66	0.26	40.0	164	0.56	1.97	350.0	165	0.57	1.99	350.0
	166	0.39	1.36	350.0	167	0.40	1.40	350.0	187	0.42	1.47	350.0
	188	0.34	1.19	350.0	189	1.12	3.90	350.0	190	1.12	3.91	350.0
	207	0.29	1.01	350.0	208	0.97	3.38	350.0	209	1.02	3.55	350.0
	210	1.04	3.64	350.0	211	1.00	3.51	350.0	212	0.33	1.14	350.0
	240	0.38	1.33	350.0	241	0.35	1.24	350.0	242	0.31	1.07	350.0
	243	0.33	1.17	350.0	319	0.58	2.02	350.0	320	0.55	1.94	350.0
	330	0.62	2.18	350.0	331	0.59	2.05	350.0	340	0.88	2.98	340.0
	341	0.88	2.99	340.0	346	0.70	2.44	350.0	347	0.66	2.31	350.0
	356	0.62	2.19	350.0	357	0.60	2.09	350.0	366	0.77	2.68	350.0
	367	0.77	2.68	350.0	438	0.39	1.36	350.0	439	0.34	1.20	350.0
	440	0.30	1.05	350.0	441	0.31	1.09	350.0	442	0.30	1.03	350.0
	443	0.37	1.30	350.0	446	0.52	2.88	550.0	447	0.54	2.99	550.0
	448	0.55	3.04	550.0	482	0.46	1.63	350.0	483	0.37	1.31	350.0
	493	0.56	1.98	350.0	494	0.47	1.65	350.0	503	0.70	2.44	350.0
	504	0.74	2.58	350.0	512	0.47	1.65	350.0	513	0.31	1.09	350.0
	522	0.69	2.46	355.0	523	0.66	2.33	355.0	605	0.60	0.24	40.0
	607	0.67	0.27	40.0	617	0.74	0.30	40.0	618	0.56	0.22	40.0
	620	0.55	3.03	550.0	623	0.43	1.52	350.0	624	0.40	1.39	350.0
	633	0.10	0.36	350.0	634	0.30	1.04	350.0	643	0.13	0.44	350.0
	644	0.11	0.39	350.0	653	0.04	0.12	350.0	654	0.19	0.67	350.0

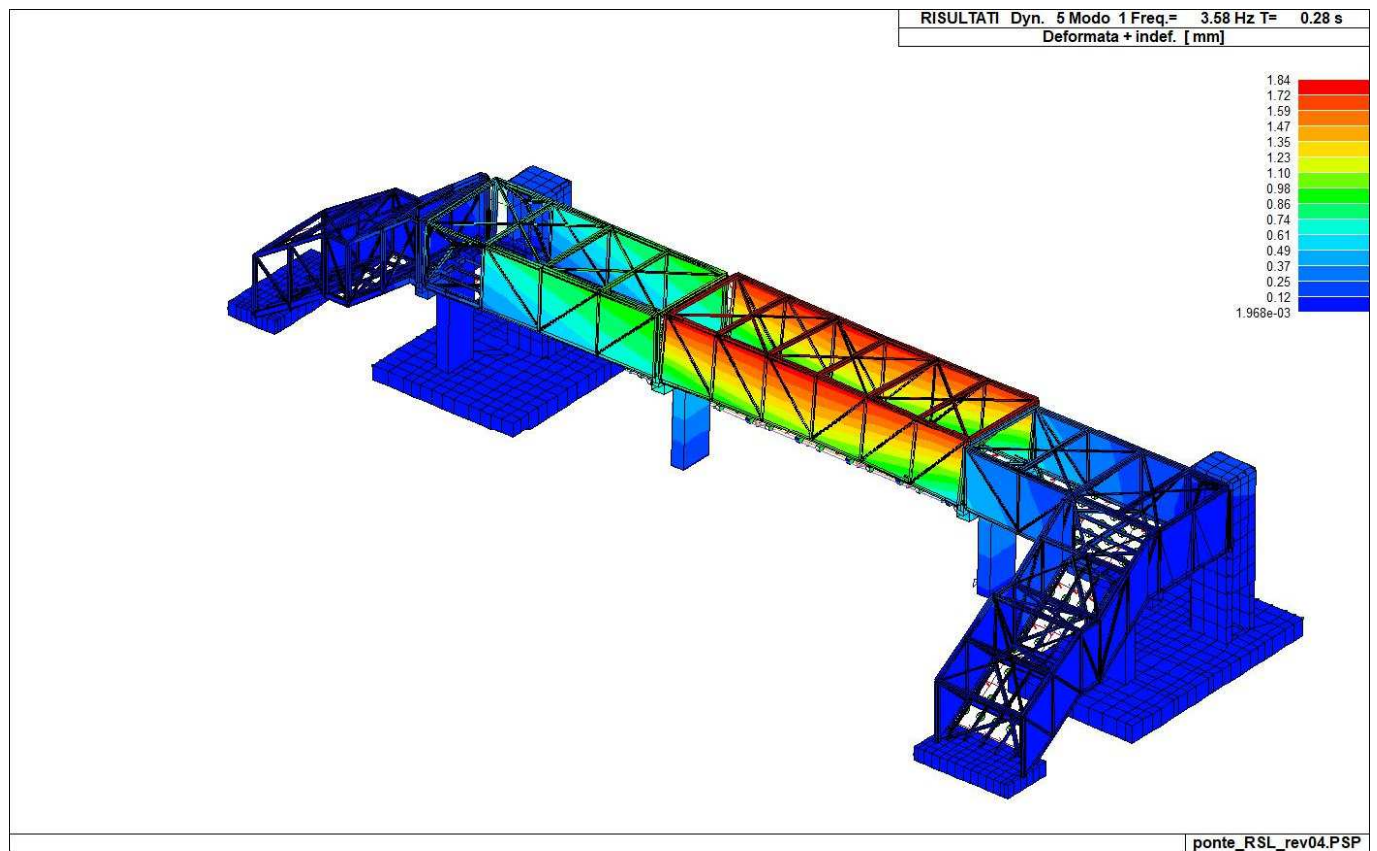
Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	671	0.18	0.62	350.0	753	0.08	0.29	350.0	785	0.30	0.03	10.0
	786	0.29	0.03	10.0	787	0.28	0.03	10.0	788	0.29	0.03	10.0
	789	0.28	0.03	10.0	790	0.27	0.03	10.0	791	0.28	0.03	10.0
	792	0.31	0.03	10.0	793	0.33	0.03	10.0	794	0.14	0.01	10.0
	795	0.12	0.01	10.0	796	0.10	0.01	10.0	797	0.11	0.01	10.0
	798	0.30	0.03	10.0	799	0.15	0.01	10.0	800	0.20	0.02	10.0
518	148	0.51	0.20	40.0	149	0.64	0.26	40.0	150	0.82	0.33	40.0
	151	0.90	0.36	40.0	164	1.10	3.86	350.0	165	1.06	3.70	350.0
	166	1.15	4.04	350.0	167	1.15	4.03	350.0	187	1.10	3.86	350.0
	188	1.15	4.02	350.0	189	0.29	1.00	350.0	190	0.19	0.68	350.0
	207	1.08	3.80	350.0	208	0.12	0.43	350.0	209	0.27	0.94	350.0
	210	0.34	1.18	350.0	211	0.15	0.51	350.0	212	1.06	3.72	350.0
	240	0.99	3.48	350.0	241	1.01	3.55	350.0	242	0.90	3.14	350.0
	243	0.88	3.09	350.0	319	0.36	1.25	350.0	320	0.31	1.10	350.0
	330	0.41	1.44	350.0	331	0.38	1.32	350.0	340	0.66	2.23	340.0
	341	0.69	2.34	340.0	346	0.23	0.79	350.0	347	0.18	0.62	350.0
	356	0.28	0.99	350.0	357	0.22	0.78	350.0	366	0.57	2.00	350.0
	367	0.62	2.17	350.0	438	0.95	3.32	350.0	439	0.95	3.34	350.0
	440	0.99	3.45	350.0	441	0.91	3.17	350.0	442	0.85	2.98	350.0
	443	0.94	3.29	350.0	446	0.72	3.96	550.0	447	0.63	3.46	550.0
	448	0.47	2.60	550.0	482	0.35	1.21	350.0	483	0.52	1.83	350.0
	493	0.44	1.55	350.0	494	0.61	2.12	350.0	503	0.67	2.33	350.0
	504	0.60	2.10	350.0	512	0.17	0.61	350.0	513	0.41	1.42	350.0
	522	0.58	2.07	355.0	523	0.63	2.25	355.0	605	0.78	0.31	40.0
	607	0.84	0.34	40.0	617	0.62	0.25	40.0	618	0.78	0.31	40.0
	620	0.69	3.77	550.0	623	0.26	0.92	350.0	624	0.26	0.89	350.0
	633	0.10	0.35	350.0	634	0.06	0.22	350.0	643	0.12	0.43	350.0
	644	0.08	0.27	350.0	653	0.16	0.56	350.0	654	0.14	0.51	350.0
	671	0.14	0.48	350.0	753	0.16	0.57	350.0	785	0.30	0.03	10.0
	786	0.31	0.03	10.0	787	0.31	0.03	10.0	788	0.30	0.03	10.0
	789	0.32	0.03	10.0	790	0.33	0.03	10.0	791	0.33	0.03	10.0
	792	0.30	0.03	10.0	793	0.62	0.06	10.0	794	0.30	0.03	10.0
	795	0.31	0.03	10.0	796	0.31	0.03	10.0	797	0.31	0.03	10.0
	798	0.63	0.06	10.0	799	0.48	0.05	10.0	800	0.49	0.05	10.0
519	148	0.46	0.18	40.0	149	0.48	0.19	40.0	150	0.68	0.27	40.0
	151	0.64	0.26	40.0	164	1.10	3.87	350.0	165	1.10	3.86	350.0
	166	1.08	3.78	350.0	167	1.08	3.79	350.0	187	1.35	4.74	350.0
	188	1.33	4.66	350.0	189	0.09	0.32	350.0	190	0.10	0.34	350.0
	207	1.21	4.24	350.0	208	0.04	0.13	350.0	209	0.09	0.31	350.0
	210	0.13	0.45	350.0	211	0.05	0.18	350.0	212	1.22	4.28	350.0
	240	0.93	3.24	350.0	241	0.87	3.06	350.0	242	0.72	2.53	350.0
	243	0.79	2.75	350.0	319	0.27	0.96	350.0	320	0.29	1.00	350.0
	330	0.28	0.99	350.0	331	0.29	1.00	350.0	340	0.28	0.95	340.0
	341	0.28	0.96	340.0	346	0.32	1.11	350.0	347	0.37	1.29	350.0
	356	0.24	0.84	350.0	357	0.28	0.96	350.0	366	0.27	0.94	350.0
	367	0.26	0.90	350.0	438	0.92	3.22	350.0	439	0.95	3.32	350.0
	440	0.91	3.17	350.0	441	0.72	2.51	350.0	442	0.82	2.88	350.0
	443	0.93	3.26	350.0	446	0.53	2.94	550.0	447	0.55	3.00	550.0
	448	0.40	2.22	550.0	482	0.38	1.32	350.0	483	0.30	1.04	350.0
	493	0.46	1.59	350.0	494	0.37	1.31	350.0	503	0.59	2.06	350.0
	504	0.60	2.11	350.0	512	0.43	1.52	350.0	513	0.28	0.99	350.0
	522	0.50	1.76	355.0	523	0.52	1.86	355.0	605	0.76	0.30	40.0
	607	0.62	0.25	40.0	617	0.61	0.24	40.0	618	0.48	0.19	40.0
	620	0.48	2.62	550.0	623	0.35	1.23	350.0	624	0.34	1.21	350.0
	633	0.13	0.46	350.0	634	0.11	0.37	350.0	643	0.05	0.16	350.0
	644	0.04	0.13	350.0	653	0.08	0.29	350.0	654	0.17	0.60	350.0
	671	0.15	0.52	350.0	753	0.21	0.73	350.0	785	0.24	0.02	10.0
	786	0.24	0.02	10.0	787	0.22	0.02	10.0	788	0.23	0.02	10.0
	789	0.22	0.02	10.0	790	0.22	0.02	10.0	791	0.23	0.02	10.0
	792	0.25	0.03	10.0	793	0.28	0.03	10.0	794	0.08	8.45e-03	10.0
	795	0.07	7.04e-03	10.0	796	0.06	5.91e-03	10.0	797	0.07	6.96e-03	10.0
	798	0.27	0.03	10.0	799	0.12	0.01	10.0	800	0.14	0.01	10.0
520	148	0.57	0.23	40.0	149	0.74	0.30	40.0	150	0.80	0.32	40.0
	151	0.79	0.32	40.0	164	0.54	1.90	350.0	165	0.58	2.04	350.0
	166	0.40	1.39	350.0	167	0.36	1.24	350.0	187	0.35	1.21	350.0
	188	0.33	1.15	350.0	189	1.20	4.20	350.0	190	1.16	4.06	350.0
	207	0.20	0.69	350.0	208	1.30	4.56	350.0	209	1.32	4.63	350.0
	210	1.36	4.75	350.0	211	1.29	4.50	350.0	212	0.19	0.67	350.0
	240	0.41	1.42	350.0	241	0.36	1.26	350.0	242	0.36	1.26	350.0
	243	0.23	0.79	350.0	319	0.72	2.53	350.0	320	0.80	2.79	350.0
	330	0.78	2.72	350.0	331	0.86	3.01	350.0	340	0.99	3.37	340.0
	341	0.99	3.37	340.0	346	0.73	2.55	350.0	347	0.71	2.49	350.0

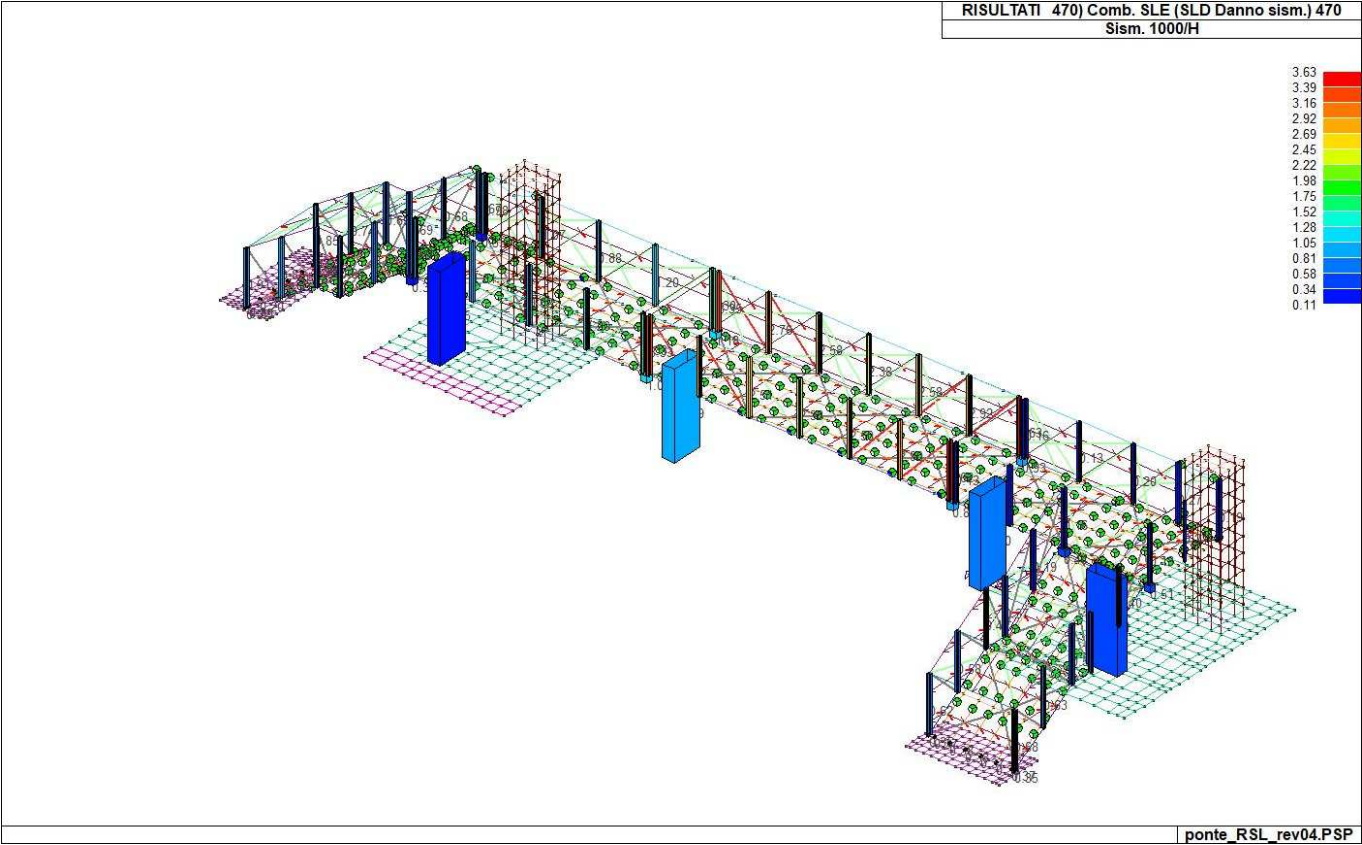
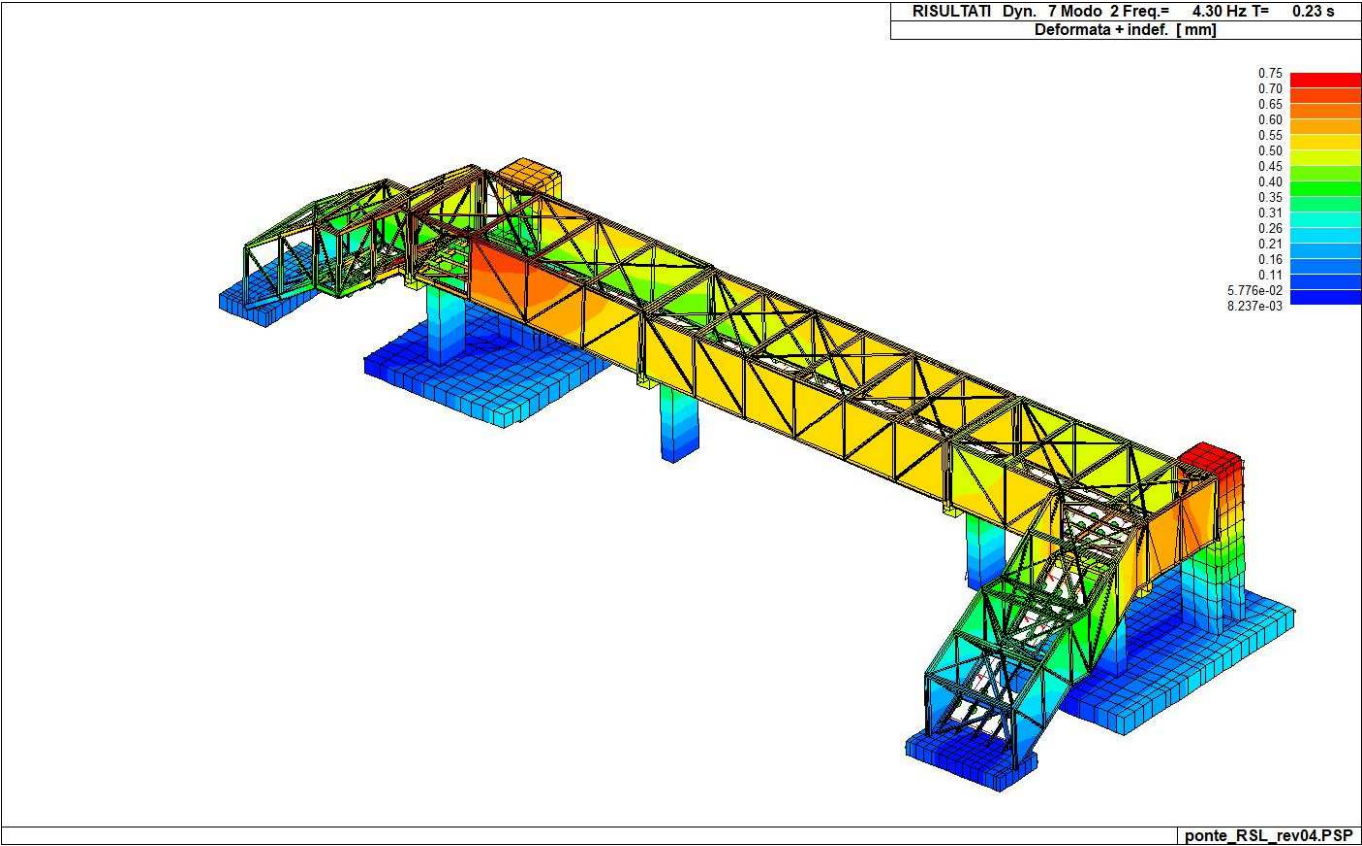
Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	356	0.71	2.49	350.0	357	0.74	2.60	350.0	366	0.90	3.15	350.0
	367	0.90	3.14	350.0	438	0.29	1.02	350.0	439	0.46	1.61	350.0
	440	0.38	1.34	350.0	441	0.35	1.24	350.0	442	0.29	1.00	350.0
	443	0.35	1.22	350.0	446	0.68	3.75	550.0	447	0.61	3.38	550.0
	448	0.59	3.26	550.0	482	0.30	1.05	350.0	483	0.47	1.64	350.0
	493	0.42	1.47	350.0	494	0.57	2.00	350.0	503	0.72	2.52	350.0
	504	0.70	2.44	350.0	512	0.25	0.87	350.0	513	0.41	1.44	350.0
	522	0.60	2.12	355.0	523	0.58	2.06	355.0	605	0.78	0.31	40.0
	607	0.73	0.29	40.0	617	0.69	0.28	40.0	618	0.82	0.33	40.0
	620	0.72	3.98	550.0	623	0.20	0.70	350.0	624	0.05	0.16	350.0
	633	0.12	0.41	350.0	634	0.05	0.16	350.0	643	0.28	0.98	350.0
	644	0.21	0.75	350.0	653	0.19	0.65	350.0	654	0.14	0.50	350.0
	671	0.08	0.28	350.0	753	0.16	0.57	350.0	785	0.28	0.03	10.0
	786	0.28	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.28	0.03	10.0
	789	0.30	0.03	10.0	790	0.31	0.03	10.0	791	0.32	0.03	10.0
	792	0.29	0.03	10.0	793	0.65	0.07	10.0	794	0.33	0.03	10.0
	795	0.33	0.03	10.0	796	0.33	0.03	10.0	797	0.33	0.03	10.0
	798	0.62	0.06	10.0	799	0.50	0.05	10.0	800	0.52	0.05	10.0
521	148	0.53	0.21	40.0	149	0.54	0.22	40.0	150	0.71	0.28	40.0
	151	0.79	0.31	40.0	164	0.59	2.08	350.0	165	0.61	2.14	350.0
	166	0.20	0.69	350.0	167	0.23	0.81	350.0	187	0.24	0.83	350.0
	188	0.10	0.34	350.0	189	0.88	3.07	350.0	190	0.88	3.08	350.0
	207	0.05	0.17	350.0	208	0.70	2.46	350.0	209	0.74	2.59	350.0
	210	0.76	2.66	350.0	211	0.74	2.59	350.0	212	0.15	0.52	350.0
	240	0.34	1.20	350.0	241	0.36	1.27	350.0	242	0.33	1.16	350.0
	243	0.38	1.34	350.0	319	0.56	1.95	350.0	320	0.53	1.85	350.0
	330	0.60	2.11	350.0	331	0.56	1.95	350.0	340	0.87	2.95	340.0
	341	0.87	2.96	340.0	346	0.62	2.17	350.0	347	0.58	2.04	350.0
	356	0.55	1.94	350.0	357	0.52	1.82	350.0	366	0.75	2.63	350.0
	367	0.75	2.63	350.0	438	0.19	0.66	350.0	439	0.32	1.12	350.0
	440	0.30	1.07	350.0	441	0.34	1.18	350.0	442	0.36	1.27	350.0
	443	0.16	0.55	350.0	446	0.60	3.29	550.0	447	0.51	2.82	550.0
	448	0.52	2.85	550.0	482	0.50	1.76	350.0	483	0.39	1.37	350.0
	493	0.62	2.18	350.0	494	0.51	1.79	350.0	503	0.79	2.78	350.0
	504	0.84	2.95	350.0	512	0.49	1.73	350.0	513	0.30	1.03	350.0
	522	0.76	2.71	355.0	523	0.75	2.66	355.0	605	0.60	0.24	40.0
	607	0.65	0.26	40.0	617	0.79	0.32	40.0	618	0.63	0.25	40.0
	620	0.61	3.34	550.0	623	0.13	0.45	350.0	624	0.07	0.25	350.0
	633	0.11	0.39	350.0	634	0.18	0.62	350.0	643	0.09	0.32	350.0
	644	0.08	0.27	350.0	653	0.01	0.04	350.0	654	0.19	0.65	350.0
	671	0.18	0.61	350.0	753	0.08	0.27	350.0	785	0.33	0.03	10.0
	786	0.31	0.03	10.0	787	0.30	0.03	10.0	788	0.32	0.03	10.0
	789	0.30	0.03	10.0	790	0.30	0.03	10.0	791	0.31	0.03	10.0
	792	0.34	0.03	10.0	793	0.27	0.03	10.0	794	0.12	0.01	10.0
	795	0.10	9.83e-03	10.0	796	0.08	8.30e-03	10.0	797	0.08	8.00e-03	10.0
	798	0.27	0.03	10.0	799	0.12	0.01	10.0	800	0.17	0.02	10.0
522	148	0.53	0.21	40.0	149	0.65	0.26	40.0	150	0.82	0.33	40.0
	151	0.85	0.34	40.0	164	1.13	3.95	350.0	165	1.08	3.79	350.0
	166	1.53	5.35	350.0	167	1.53	5.35	350.0	187	0.90	3.14	350.0
	188	0.95	3.32	350.0	189	0.42	1.48	350.0	190	0.36	1.24	350.0
	207	0.77	2.71	350.0	208	0.36	1.26	350.0	209	0.42	1.46	350.0
	210	0.46	1.62	350.0	211	0.38	1.35	350.0	212	0.74	2.59	350.0
	240	1.04	3.64	350.0	241	0.95	3.32	350.0	242	0.85	2.97	350.0
	243	0.88	3.09	350.0	319	0.34	1.19	350.0	320	0.32	1.12	350.0
	330	0.39	1.38	350.0	331	0.39	1.36	350.0	340	0.62	2.11	340.0
	341	0.69	2.33	340.0	346	0.30	1.04	350.0	347	0.26	0.91	350.0
	356	0.27	0.95	350.0	357	0.22	0.78	350.0	366	0.54	1.88	350.0
	367	0.62	2.16	350.0	438	1.36	4.76	350.0	439	1.01	3.53	350.0
	440	0.91	3.18	350.0	441	0.86	3.00	350.0	442	0.84	2.94	350.0
	443	1.36	4.74	350.0	446	0.69	3.78	550.0	447	0.64	3.53	550.0
	448	0.47	2.61	550.0	482	0.35	1.21	350.0	483	0.58	2.02	350.0
	493	0.47	1.63	350.0	494	0.67	2.36	350.0	503	0.75	2.64	350.0
	504	0.70	2.44	350.0	512	0.16	0.56	350.0	513	0.49	1.73	350.0
	522	0.64	2.26	355.0	523	0.67	2.38	355.0	605	0.78	0.31	40.0
	607	0.83	0.33	40.0	617	0.67	0.27	40.0	618	0.84	0.34	40.0
	620	0.74	4.04	550.0	623	0.16	0.57	350.0	624	0.12	0.44	350.0
	633	0.11	0.38	350.0	634	0.12	0.43	350.0	643	0.12	0.42	350.0
	644	0.08	0.29	350.0	653	0.19	0.65	350.0	654	0.17	0.59	350.0
	671	0.15	0.52	350.0	753	0.17	0.60	350.0	785	0.34	0.03	10.0
	786	0.34	0.03	10.0	787	0.34	0.03	10.0	788	0.25	0.03	10.0
	789	0.35	0.04	10.0	790	0.36	0.04	10.0	791	0.37	0.04	10.0
	792	0.34	0.03	10.0	793	0.57	0.06	10.0	794	0.27	0.03	10.0

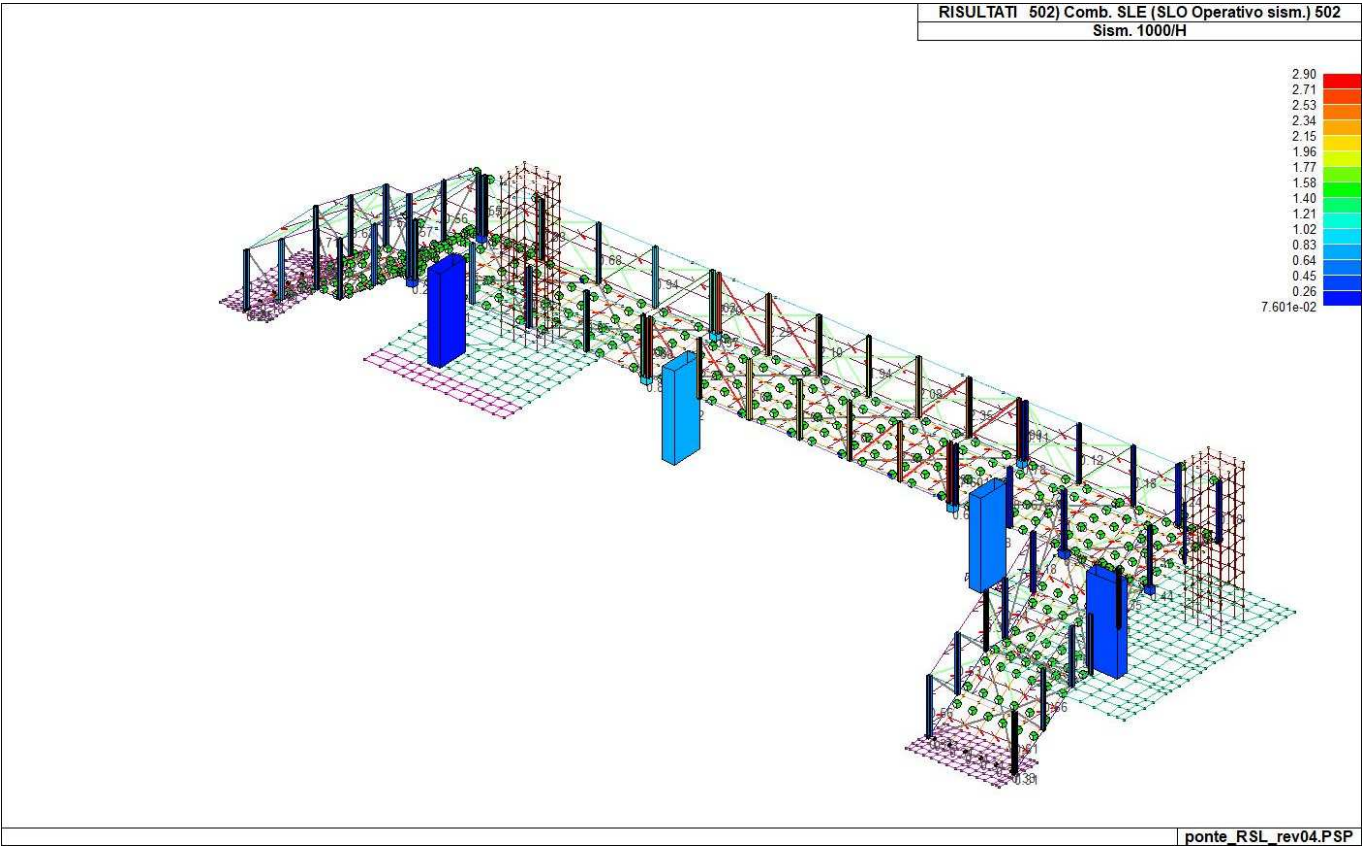
Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	795	0.29	0.03	10.0	796	0.29	0.03	10.0	797	0.29	0.03	10.0
	798	0.60	0.06	10.0	799	0.45	0.05	10.0	800	0.45	0.05	10.0
523	148	0.48	0.19	40.0	149	0.49	0.20	40.0	150	0.66	0.27	40.0
	151	0.65	0.26	40.0	164	1.07	3.75	350.0	165	1.06	3.72	350.0
	166	1.45	5.09	350.0	167	1.46	5.13	350.0	187	1.12	3.91	350.0
	188	1.09	3.81	350.0	189	0.21	0.73	350.0	190	0.23	0.79	350.0
	207	0.95	3.33	350.0	208	0.09	0.32	350.0	209	0.06	0.22	350.0
	210	0.09	0.33	350.0	211	0.11	0.39	350.0	212	0.96	3.36	350.0
	240	0.87	3.04	350.0	241	0.80	2.79	350.0	242	0.82	2.86	350.0
	243	0.77	2.69	350.0	319	0.31	1.08	350.0	320	0.31	1.09	350.0
	330	0.32	1.13	350.0	331	0.31	1.10	350.0	340	0.36	1.22	340.0
	341	0.35	1.20	340.0	346	0.33	1.16	350.0	347	0.40	1.40	350.0
	356	0.26	0.90	350.0	357	0.30	1.04	350.0	366	0.34	1.18	350.0
	367	0.31	1.08	350.0	438	1.38	4.84	350.0	439	0.89	3.10	350.0
	440	0.84	2.92	350.0	441	0.81	2.84	350.0	442	0.82	2.87	350.0
	443	1.39	4.85	350.0	446	0.51	2.79	550.0	447	0.55	3.01	550.0
	448	0.41	2.24	550.0	482	0.39	1.37	350.0	483	0.31	1.09	350.0
	493	0.49	1.71	350.0	494	0.41	1.42	350.0	503	0.73	2.54	350.0
	504	0.70	2.45	350.0	512	0.42	1.47	350.0	513	0.26	0.91	350.0
	522	0.54	1.92	355.0	523	0.59	2.10	355.0	605	0.73	0.29	40.0
	607	0.61	0.25	40.0	617	0.66	0.27	40.0	618	0.56	0.22	40.0
	620	0.54	2.95	550.0	623	0.09	0.33	350.0	624	0.10	0.34	350.0
	633	0.13	0.44	350.0	634	0.16	0.57	350.0	643	0.03	0.11	350.0
	644	0.02	0.08	350.0	653	0.07	0.24	350.0	654	0.16	0.57	350.0
	671	0.14	0.50	350.0	753	0.15	0.54	350.0	785	0.25	0.03	10.0
	786	0.24	0.02	10.0	787	0.23	0.02	10.0	788	0.24	0.02	10.0
	789	0.23	0.02	10.0	790	0.23	0.02	10.0	791	0.24	0.02	10.0
	792	0.27	0.03	10.0	793	0.22	0.02	10.0	794	0.06	6.32e-03	10.0
	795	0.05	4.85e-03	10.0	796	0.04	3.58e-03	10.0	797	0.05	4.56e-03	10.0
	798	0.25	0.02	10.0	799	0.09	8.97e-03	10.0	800	0.10	0.01	10.0
524	148	0.55	0.22	40.0	149	0.72	0.29	40.0	150	0.87	0.35	40.0
	151	0.83	0.33	40.0	164	0.51	1.79	350.0	165	0.55	1.93	350.0
	166	0.30	1.04	350.0	167	0.23	0.81	350.0	187	0.42	1.47	350.0
	188	0.41	1.45	350.0	189	0.98	3.42	350.0	190	0.94	3.29	350.0
	207	0.25	0.89	350.0	208	1.02	3.59	350.0	209	1.08	3.79	350.0
	210	1.11	3.89	350.0	211	1.00	3.49	350.0	212	0.24	0.85	350.0
	240	0.37	1.30	350.0	241	0.25	0.87	350.0	242	0.34	1.20	350.0
	243	0.36	1.26	350.0	319	0.67	2.33	350.0	320	0.74	2.60	350.0
	330	0.73	2.55	350.0	331	0.82	2.86	350.0	340	0.95	3.23	340.0
	341	0.96	3.26	340.0	346	0.66	2.32	350.0	347	0.64	2.25	350.0
	356	0.66	2.30	350.0	357	0.69	2.42	350.0	366	0.86	3.00	350.0
	367	0.86	3.01	350.0	438	0.20	0.70	350.0	439	0.42	1.48	350.0
	440	0.33	1.15	350.0	441	0.34	1.18	350.0	442	0.40	1.40	350.0
	443	0.27	0.93	350.0	446	0.72	3.95	550.0	447	0.58	3.21	550.0
	448	0.56	3.10	550.0	482	0.30	1.06	350.0	483	0.50	1.74	350.0
	493	0.44	1.55	350.0	494	0.62	2.16	350.0	503	0.81	2.83	350.0
	504	0.81	2.83	350.0	512	0.27	0.95	350.0	513	0.49	1.70	350.0
	522	0.65	2.30	355.0	523	0.62	2.21	355.0	605	0.77	0.31	40.0
	607	0.72	0.29	40.0	617	0.74	0.30	40.0	618	0.88	0.35	40.0
	620	0.78	4.27	550.0	623	0.32	1.10	350.0	624	0.24	0.84	350.0
	633	0.14	0.48	350.0	634	0.08	0.29	350.0	643	0.26	0.92	350.0
	644	0.19	0.67	350.0	653	0.21	0.73	350.0	654	0.16	0.55	350.0
	671	0.08	0.29	350.0	753	0.16	0.58	350.0	785	0.30	0.03	10.0
	786	0.29	0.03	10.0	787	0.30	0.03	10.0	788	0.29	0.03	10.0
	789	0.31	0.03	10.0	790	0.33	0.03	10.0	791	0.34	0.03	10.0
	792	0.32	0.03	10.0	793	0.60	0.06	10.0	794	0.31	0.03	10.0
	795	0.30	0.03	10.0	796	0.30	0.03	10.0	797	0.31	0.03	10.0
	798	0.59	0.06	10.0	799	0.47	0.05	10.0	800	0.48	0.05	10.0
525	148	0.56	0.22	40.0	149	0.56	0.23	40.0	150	0.71	0.29	40.0
	151	0.77	0.31	40.0	164	0.62	2.15	350.0	165	0.63	2.20	350.0
	166	0.18	0.62	350.0	167	0.22	0.78	350.0	187	0.47	1.64	350.0
	188	0.39	1.36	350.0	189	1.09	3.82	350.0	190	1.09	3.82	350.0
	207	0.33	1.16	350.0	208	0.89	3.12	350.0	209	0.95	3.32	350.0
	210	0.98	3.41	350.0	211	0.93	3.25	350.0	212	0.37	1.31	350.0
	240	0.37	1.29	350.0	241	0.39	1.35	350.0	242	0.30	1.05	350.0
	243	0.35	1.22	350.0	319	0.59	2.08	350.0	320	0.56	1.98	350.0
	330	0.64	2.24	350.0	331	0.59	2.08	350.0	340	0.90	3.07	340.0
	341	0.91	3.08	340.0	346	0.67	2.34	350.0	347	0.63	2.21	350.0
	356	0.59	2.08	350.0	357	0.56	1.96	350.0	366	0.79	2.75	350.0
	367	0.78	2.74	350.0	438	0.20	0.71	350.0	439	0.34	1.18	350.0
	440	0.33	1.16	350.0	441	0.31	1.07	350.0	442	0.32	1.13	350.0
	443	0.17	0.58	350.0	446	0.60	3.28	550.0	447	0.55	3.02	550.0

Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	448	0.54	2.99	550.0	482	0.49	1.72	350.0	483	0.38	1.34	350.0
	493	0.61	2.14	350.0	494	0.50	1.75	350.0	503	0.79	2.75	350.0
	504	0.83	2.92	350.0	512	0.48	1.70	350.0	513	0.29	1.02	350.0
	522	0.75	2.67	355.0	523	0.73	2.60	355.0	605	0.61	0.24	40.0
	607	0.68	0.27	40.0	617	0.79	0.32	40.0	618	0.63	0.25	40.0
	620	0.60	3.32	550.0	623	0.13	0.45	350.0	624	0.07	0.24	350.0
	633	0.11	0.39	350.0	634	0.17	0.61	350.0	643	0.09	0.31	350.0
	644	0.07	0.25	350.0	653	0.01	0.04	350.0	654	0.18	0.64	350.0
	671	0.17	0.60	350.0	753	0.05	0.18	350.0	785	0.32	0.03	10.0
	786	0.30	0.03	10.0	787	0.29	0.03	10.0	788	0.31	0.03	10.0
	789	0.29	0.03	10.0	790	0.29	0.03	10.0	791	0.30	0.03	10.0
	792	0.33	0.03	10.0	793	0.28	0.03	10.0	794	0.13	0.01	10.0
	795	0.10	0.01	10.0	796	0.09	8.72e-03	10.0	797	0.08	8.41e-03	10.0
	798	0.27	0.03	10.0	799	0.12	0.01	10.0	800	0.17	0.02	10.0
526	148	0.51	0.21	40.0	149	0.63	0.25	40.0	150	0.81	0.32	40.0
	151	0.85	0.34	40.0	164	1.15	4.03	350.0	165	1.10	3.85	350.0
	166	1.47	5.14	350.0	167	1.47	5.14	350.0	187	1.07	3.76	350.0
	188	1.12	3.91	350.0	189	0.25	0.88	350.0	190	0.15	0.54	350.0
	207	0.96	3.37	350.0	208	0.10	0.36	350.0	209	0.21	0.72	350.0
	210	0.29	1.01	350.0	211	0.10	0.35	350.0	212	0.94	3.28	350.0
	240	1.05	3.69	350.0	241	0.95	3.32	350.0	242	0.84	2.94	350.0
	243	0.84	2.95	350.0	319	0.32	1.13	350.0	320	0.29	1.02	350.0
	330	0.38	1.32	350.0	331	0.36	1.25	350.0	340	0.61	2.09	340.0
	341	0.67	2.27	340.0	346	0.23	0.82	350.0	347	0.20	0.68	350.0
	356	0.26	0.90	350.0	357	0.20	0.71	350.0	366	0.53	1.84	350.0
	367	0.60	2.08	350.0	438	1.31	4.58	350.0	439	1.02	3.56	350.0
	440	0.91	3.18	350.0	441	0.85	2.97	350.0	442	0.80	2.79	350.0
	443	1.30	4.56	350.0	446	0.68	3.73	550.0	447	0.63	3.47	550.0
	448	0.46	2.55	550.0	482	0.35	1.21	350.0	483	0.56	1.97	350.0
	493	0.46	1.62	350.0	494	0.66	2.31	350.0	503	0.75	2.61	350.0
	504	0.69	2.41	350.0	512	0.17	0.60	350.0	513	0.49	1.70	350.0
	522	0.63	2.24	355.0	523	0.66	2.33	355.0	605	0.79	0.32	40.0
	607	0.84	0.34	40.0	617	0.66	0.27	40.0	618	0.84	0.33	40.0
	620	0.73	4.03	550.0	623	0.16	0.55	350.0	624	0.12	0.42	350.0
	633	0.11	0.38	350.0	634	0.12	0.40	350.0	643	0.13	0.46	350.0
	644	0.10	0.33	350.0	653	0.18	0.65	350.0	654	0.16	0.57	350.0
	671	0.14	0.49	350.0	753	0.18	0.62	350.0	785	0.33	0.03	10.0
	786	0.33	0.03	10.0	787	0.33	0.03	10.0	788	0.31	0.03	10.0
	789	0.34	0.03	10.0	790	0.35	0.04	10.0	791	0.36	0.04	10.0
	792	0.33	0.03	10.0	793	0.57	0.06	10.0	794	0.27	0.03	10.0
	795	0.29	0.03	10.0	796	0.29	0.03	10.0	797	0.29	0.03	10.0
	798	0.60	0.06	10.0	799	0.45	0.05	10.0	800	0.45	0.05	10.0
527	148	0.46	0.18	40.0	149	0.47	0.19	40.0	150	0.65	0.26	40.0
	151	0.65	0.26	40.0	164	1.09	3.81	350.0	165	1.08	3.79	350.0
	166	1.40	4.89	350.0	167	1.41	4.92	350.0	187	1.31	4.58	350.0
	188	1.28	4.48	350.0	189	0.09	0.31	350.0	190	0.11	0.40	350.0
	207	1.13	3.94	350.0	208	0.12	0.41	350.0	209	0.15	0.52	350.0
	210	0.18	0.62	350.0	211	0.10	0.34	350.0	212	1.14	3.98	350.0
	240	0.88	3.07	350.0	241	0.80	2.81	350.0	242	0.80	2.81	350.0
	243	0.73	2.56	350.0	319	0.28	0.98	350.0	320	0.29	1.01	350.0
	330	0.29	1.02	350.0	331	0.29	1.02	350.0	340	0.32	1.10	340.0
	341	0.32	1.08	340.0	346	0.32	1.11	350.0	347	0.39	1.35	350.0
	356	0.24	0.84	350.0	357	0.28	0.99	350.0	366	0.30	1.06	350.0
	367	0.28	0.97	350.0	438	1.33	4.65	350.0	439	0.90	3.15	350.0
	440	0.83	2.91	350.0	441	0.80	2.79	350.0	442	0.78	2.74	350.0
	443	1.33	4.66	350.0	446	0.50	2.75	550.0	447	0.54	2.97	550.0
	448	0.39	2.16	550.0	482	0.40	1.41	350.0	483	0.32	1.10	350.0
	493	0.50	1.75	350.0	494	0.41	1.44	350.0	503	0.71	2.48	350.0
	504	0.71	2.47	350.0	512	0.44	1.53	350.0	513	0.27	0.93	350.0
	522	0.55	1.95	355.0	523	0.60	2.14	355.0	605	0.76	0.30	40.0
	607	0.62	0.25	40.0	617	0.66	0.26	40.0	618	0.55	0.22	40.0
	620	0.53	2.94	550.0	623	0.04	0.13	350.0	624	0.05	0.18	350.0
	633	0.13	0.44	350.0	634	0.18	0.63	350.0	643	0.04	0.14	350.0
	644	0.03	0.11	350.0	653	0.07	0.23	350.0	654	0.17	0.58	350.0
	671	0.15	0.51	350.0	753	0.18	0.63	350.0	785	0.26	0.03	10.0
	786	0.25	0.03	10.0	787	0.24	0.02	10.0	788	0.25	0.02	10.0
	789	0.23	0.02	10.0	790	0.24	0.02	10.0	791	0.25	0.03	10.0
	792	0.27	0.03	10.0	793	0.22	0.02	10.0	794	0.06	6.07e-03	10.0
	795	0.05	4.58e-03	10.0	796	0.03	3.32e-03	10.0	797	0.04	4.41e-03	10.0
	798	0.25	0.02	10.0	799	0.09	8.86e-03	10.0	800	0.10	9.94e-03	10.0
528	148	0.58	0.23	40.0	149	0.74	0.30	40.0	150	0.87	0.35	40.0
	151	0.82	0.33	40.0	164	0.54	1.89	350.0	165	0.58	2.05	350.0

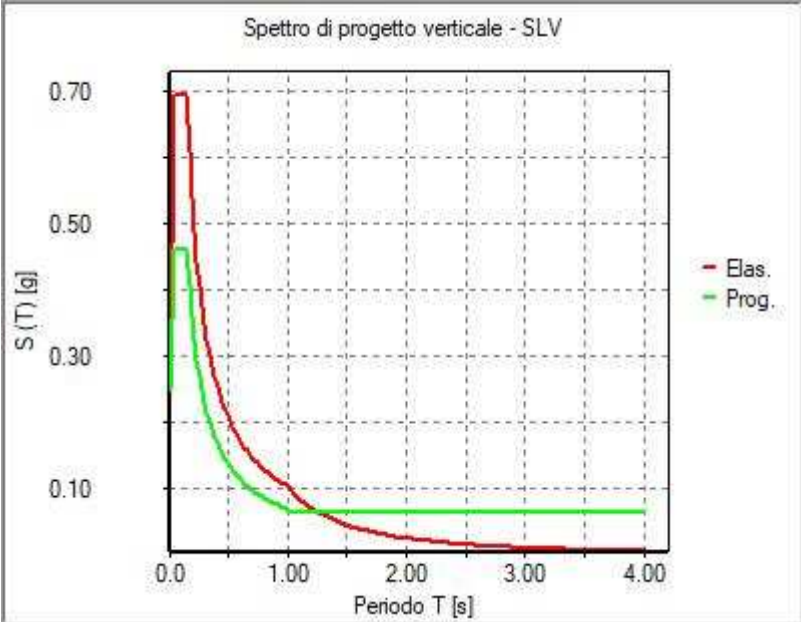
Cmb	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas.	1000 etaT/h	etaT	inter. h
	166	0.29	1.02	350.0	167	0.21	0.75	350.0	187	0.34	1.20	350.0
	188	0.33	1.15	350.0	189	1.20	4.19	350.0	190	1.16	4.06	350.0
	207	0.21	0.72	350.0	208	1.24	4.34	350.0	209	1.32	4.61	350.0
	210	1.35	4.73	350.0	211	1.21	4.24	350.0	212	0.19	0.68	350.0
	240	0.40	1.41	350.0	241	0.30	1.05	350.0	242	0.31	1.07	350.0
	243	0.30	1.04	350.0	319	0.70	2.45	350.0	320	0.78	2.73	350.0
	330	0.76	2.67	350.0	331	0.85	2.98	350.0	340	0.97	3.31	340.0
	341	0.99	3.37	340.0	346	0.72	2.50	350.0	347	0.70	2.43	350.0
	356	0.69	2.43	350.0	357	0.73	2.54	350.0	366	0.88	3.08	350.0
	367	0.89	3.12	350.0	438	0.23	0.80	350.0	439	0.46	1.61	350.0
	440	0.36	1.24	350.0	441	0.30	1.04	350.0	442	0.35	1.21	350.0
	443	0.30	1.05	350.0	446	0.72	3.97	550.0	447	0.62	3.39	550.0
	448	0.59	3.22	550.0	482	0.31	1.07	350.0	483	0.51	1.79	350.0
	493	0.45	1.57	350.0	494	0.63	2.20	350.0	503	0.81	2.83	350.0
	504	0.79	2.77	350.0	512	0.26	0.93	350.0	513	0.49	1.72	350.0
	522	0.65	2.31	355.0	523	0.63	2.24	355.0	605	0.79	0.31	40.0
	607	0.74	0.30	40.0	617	0.74	0.30	40.0	618	0.89	0.35	40.0
	620	0.78	4.26	550.0	623	0.34	1.18	350.0	624	0.27	0.93	350.0
	633	0.13	0.47	350.0	634	0.08	0.28	350.0	643	0.25	0.86	350.0
	644	0.17	0.60	350.0	653	0.21	0.73	350.0	654	0.16	0.55	350.0
	671	0.09	0.31	350.0	753	0.18	0.63	350.0	785	0.31	0.03	10.0
	786	0.30	0.03	10.0	787	0.31	0.03	10.0	788	0.30	0.03	10.0
	789	0.32	0.03	10.0	790	0.33	0.03	10.0	791	0.35	0.03	10.0
	792	0.32	0.03	10.0	793	0.60	0.06	10.0	794	0.31	0.03	10.0
	795	0.30	0.03	10.0	796	0.31	0.03	10.0	797	0.31	0.03	10.0
	798	0.59	0.06	10.0	799	0.47	0.05	10.0	800	0.49	0.05	10.0
Cmb		1000 etaT/h										
		3.63										







31_RIS_SLE_502_Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 502



31_RIS_SPETTRI_PROGETTO_SLV_V