



**CONVENZIONE DEL 10 MARZO 2008 TRA
REGIONE LIGURIA – PROVINCIA DI GENOVA – COMUNE DI GENOVA
AUTORITÀ PORTUALE DI GENOVA – ANAS SPA
SOCIETÀ PER CORNIGLIANO**

PER LA RIDEFINIZIONE DEGLI ACCORDI PER LA PROGETTAZIONE E LA REALIZZAZIONE DEI
“RACCORDI TERMINALI DELLA VIABILITÀ POLCEVERA DA PONTE PIERAGOSTINI
A LUNGOMARE CANEPA – LOTTO 1”

ATTIVITA':

**COMPLETAMENTO DELLA VIABILITÀ IN SPONDA DESTRA TORRENTE
POLCEVERA SUB LOTTO 3**

OGGETTO:

PROGETTO ESECUTIVO

TITOLO:

**L04
RELAZIONE TECNICA E DI CALCOLO CABINA ALLOGGIAMENTO QUADRI**

N. DOC.

455/PES/5.04.3/R022

| Rev. | Data | Redatto | Verificato | Validato | Descrizione |
|------|----------|---|------------|----------|---------------|
| 1 | 30/04/19 | INGEGNERI DELLA PROVINCIA MA Sezione A N° 41703 DOTT. ING. MARCO ADRIANI SETTORE CIVILE E AMBIENTALE SETTORE TECNICO SETTORE DELL'INFORMAZIONE | SG/APAVE | LC | PER EMISSIONE |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |

Indice

| | |
|---|----|
| A.1 PREMESSA..... | 2 |
| A.2 DESCRIZIONE | 3 |
| A.3 MONOBLOCCO DI CALCOLO | 5 |
| A.4 NORMATIVA TECNICA E RIFERIMENTI BIBLIOGRAFICI..... | 7 |
| A.5 VALORI DI CALCOLO DELLE CARATTERISTICHE MECCANICHE DEI MATERIALI..... | 8 |
| A.6 AZIONI SULLE COSTRUZIONI | 10 |
| A.7 ANALISI STRUTTURALE..... | 15 |
| A.8 VERIFICA COLLEGAMENTO PARETE - PARETE | 45 |
| A.9 GIUDIZIO MOTIVATO DI ACCETTABILITÀ DEI RISULTATI | 49 |

RELAZIONE TECNICO ILLUSTRATIVA RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE

AI SENSI DEL CAP. 10 DEL D.M. DEL 14.01.2008

A.1 PREMESSA

La presente relazione si propone lo scopo di analizzare e verificare il manufatto prefabbricato da adibire ad alloggiamento quadri, alla luce delle NTC 2008 e specifiche Enel DG2092 rev. 02 del 1 luglio 2011 (*“Box in cemento armato prefabbricato per appa-recchiature elettriche per altitudini fino a 1000m sul livello del mare”*).

Per potere conseguire tale fine si sono studiati diversi modelli di calcolo, corrispondenti alle varie fasi di utilizzo del manufatto, sottoposti alle relative azioni dovute ai pesi propri e di esercizio, al sisma o al vento. Al fine di trovare le condizioni più gravose sulle quali effettuare tutte le verifiche richieste dalla normativa.

Il manufatto tipo MONOBLOCCO SERIE BM è una struttura costituita da tre blocchi differenti che vengono assemblati in opera al fine strutturale di costituire un unico pezzo assimilabile ad uno scatolare sufficientemente rigido e resistente da sopportare sia le condizioni ordinarie di utilizzo che le condizioni straordinarie dovute a sisma.

I tre pezzi che costituiscono il manufatto sono:

1. base di fondazione costituita da una piastra in c.a.o. dello spessore di 10 cm contornata ai lati da quattro pareti di spessore variabile e dell'altezza di 60 cm, che hanno lo scopo di creare un cavedio di fondazione e l'appoggio della cabina vera e propria
2. cabina monoblocco, destinata all'alloggio delle attrezzature elettriche, costituita da una base dello spessore minimo di 8 cm e da quattro pareti di spessore e materiale analogo
3. tetto di copertura poggiato sulla cabina monoblocco costituito anche esso da una lastra in c.a.v. destinato a protezione dell'intero manufatto

Per maggiori specifiche sulle dimensioni si rimanda agli allegati grafici.

Tali elementi sono stati analizzati con vari modelli di calcolo e con differenti condizioni di carico e vincolo al fine di potere dimensionare gli elementi con le peggiori condizioni. Pertanto si sono studiati modelli di calcolo che prevedevano sia i singoli pezzi in varie condizioni di carico sia l'intera manufatto assemblato dai tre pezzi interagenti in maniera diretta tra loro.

Sempre al fine di individuare le condizioni più gravose di utilizzo ed a seguito della zonazione sismica definita nelle NTC 2008 si sono fatte differenti ipotesi di posizionamento del fabbricato in varie zone sismiche d'Italia scegliendo ovviamente tra quelle a maggiore rischio sismico considerando sia il periodo di ritorno di breve termine che il periodo di ritorno di lunghissimo termine.

Alla luce delle diverse prove fatte bisogna rimarcare che pur cambiando la zona sismica non si evidenziano differenze degne di nota sul comportamento del manufatto proprio per la sua caratteristica intrinseca di elemento rigido.

Relativamente al modello matematico adottato si sono schematizzate diverse configurazioni utilizzando l'analisi ad elementi finiti rappresentando il modello tramite elementi bidimensionali shell con comportamento sia a lastra che a piastra.

Il calcolo e le verifiche sono stati eseguiti tramite il metodo degli STATI LIMITE.

Inoltre dato che, come già accennato si sono studiati diversi modelli e condizioni di carico per maggiore semplicità sia di rappresentazione che di interpretazione dei dati, nel seguito si farà riferimento ai calcoli relativi alla configurazione che ha portato alle condizioni maggiormente critiche ossia lo schema che prevede i tre blocchi assemblati in opera sottoposti a carichi di esercizio e del sisma.

Ai sensi delle NORME TECNICHE sulle COSTRUZIONI il prefabbricato EDILTEVERE CABINA ELETTRICA MONOBLOCCO SERIE BM in esame è da intendersi come MANUFATTO PRODOTTO IN SERIE DICHIARATA.

A.2DESCRIZIONE

Struttura portante:

si calcola la cabina come una struttura scatolare formata da quattro pareti solidali con il pannello pavimento e piastra di copertura collegata al monoblocco attraverso bulloni.

La struttura scatolare può essere realizzata attraverso due sistemi costruttivi:

1. le quattro pareti vengono realizzate con getto unico;
2. le quattro pareti vengono assemblate presso lo stabilimento di produzione attraverso bulloni di fissaggio e getto in continuità del pavimento.

Copertura:

la copertura viene realizzata con una piastra in c.a. dello spessore di cm 8.00

Fondazioni:

la fondazione viene realizzata tramite un basamento d'appoggio prefabbricato in c.a.v. da interrare su cui viene posizionato il monoblocco. Il basamento viene posizionato su un letto di sabbia costipata o su soletta di calcestruzzo a seconda della consistenza del terreno risultante dalla relazione geologica.

Tamponatura:

la tamponatura è costituita da pannelli dello spessore minimo di cm 8.00 armati con doppio strato di rete elettrosaldata.

A.2.1 FASI DI COSTRUZIONE

VERSIONE MONOBLOCCO CON STRUTTURA SCATOLARE MONOLITICA:

Le fasi di realizzazione del box sono le seguenti:

1. Costruzione della lastra pavimento dove vengono lasciate le armature di richiamo per il contemporaneo getto delle pareti.
2. Getto delle pareti laterali in una unica fase in modo da costituire una scatola chiusa con l'esclusione del pannello di copertura che viene realizzato a parte.

VERSIONE MONOBLOCCO CON STRUTTURA SCATOLARE OTTENUTA PER ASSEMBLAGGIO DI PANNELLI IN STABILIMENTO:

Le fasi di realizzazione del box sono le seguenti:

1. Realizzazione dei quattro pannelli con armature di richiamo per la solidarizzazione con il futuro getto della piastra pavimento;
2. Collegamento dei pannelli verticali mediante dispositivo costituito da n.2 bulloni M18 su boccole M18 disposti nelle pareti come da particolari grafici allegati;
3. Getto della piastra pavimento in c.a. solidale con i quattro pannelli verticali tramite le armature di richiamo predisposte;
4. La piastra di copertura viene realizzata a parte, montata e fissata al monoblocco con dispositivo costituito da bullone M30 su boccola M30 come da elaborato grafico allegato.

A.2.2 GAMMA PRODUTTIVA

I particolari sistemi costruttivi utilizzati, le permettono di realizzare monoblocchi della tipo-logia **Serie BM** di larghezza esterna pari a 246 cm o pari a 266 cm e di lunghezza che varia da un minimo di 326 cm ad un massimo di 800cm.

Le altezze esterne realizzabili sono: 246 cm – 256 cm – 266 cm – 276 cm - 286 cm

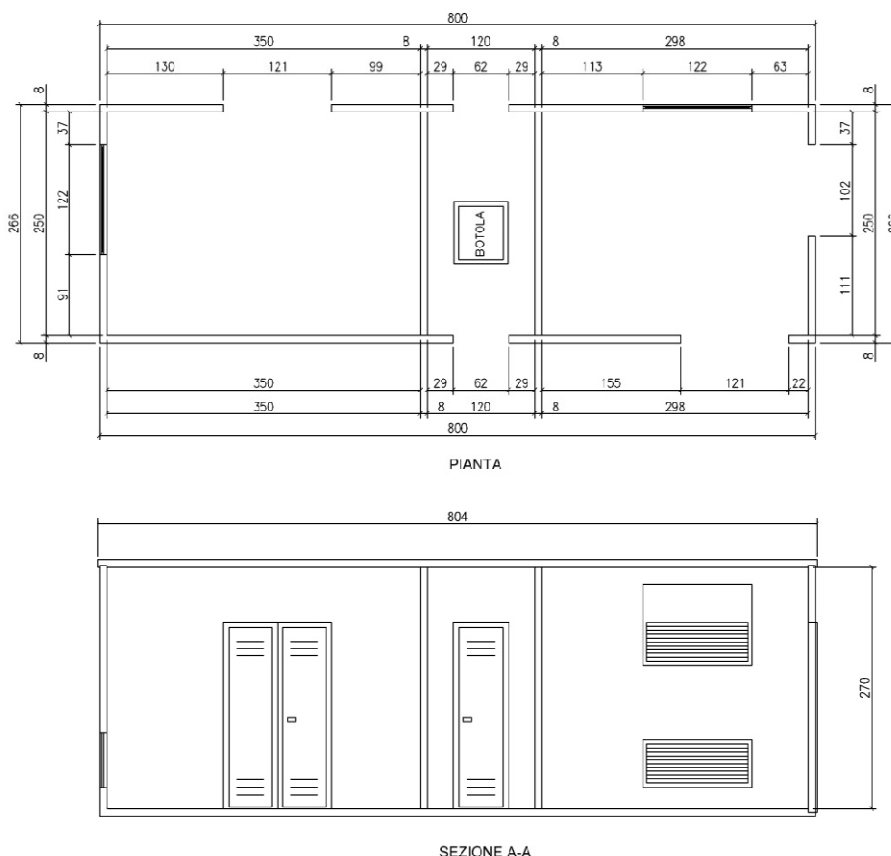
Nella tabella seguente si riporta schematicamente la gamma produttiva:

| MONOBLOCCO | LARGHEZZA | LUNGHEZZA | ALTEZZA |
|------------|---------------------|--------------------|--|
| Serie BM | 246/248 cm o 266 cm | da 326 cm a 800 cm | 246 cm o 256 cm o 266 cm o 276 cm o 286 cm |

A.3 MONOBLOCCO DI CALCOLO

La scelta del monoblocco da utilizzare nella presente relazione, al fine di avere una congrua rappresentazione di tutta la gamma *Serie BM*, ma anche al fine di analizzare la struttura maggiormente sollecitata e con le minori sezione resistenti è stata molto complessa. Infatti le strutture monoblocco *Serie BM* hanno la caratteristica di essere molto versatili avendo la possibilità di spostare, con pochissime limitazioni, le forometrie sia nelle pareti laterali che nella pavimentazione. Questa grande versatilità permette di venire in contro alle più particolari esigenze richieste dall'Ente fornitore dell'Energia Elettrica (ENEL) e dai progettisti elettrici, ma porta a non avere dei veri e propri modelli standard. Le strutture quindi rientrano nei prodotti prefabbricati realizzati in *Serie Dichiarata Tipologica* per i quali, in accordo con quanto definito dal punto 14.1.10.2.1, per ogni singolo impiego della serie tipologica la Ditta produttrice dovrà fornire una specifica documentazione tecnica, ai sensi della vigente legislazione in materia. Alla luce di ciò e vista la possibilità di avere diversi modelli, viene di seguito riportata la verifica del modello di dimensioni maggiori, considerando le verifiche automaticamente soddisfatte per quelli aventi dimensioni inferiori:

- le dimensioni maggiore: **L=8,00m – B=2,66m – h=2,86m**
- lo spessore minore: **s=8cm**
- e le fonometrie più rappresentative:



A.3.1 VITA NOMINALE, CLASSE D'USO E PERIODO DI RIFERIMENTO

La **vita nominale** di un'opera strutturale V_N è intesa come il numero di anni nel quale la struttura, purché soggetta alla manutenzione ordinaria, deve poter essere usata per lo scopo al quale è destinata. La vita nominale dei diversi tipi di opere è riportata nella Tab. 2.4.I:

Tabella 2.4.I – Vita nominale V_N per diversi tipi di opere

| TIPI DI COSTRUZIONE | | Vita Nominale V_N (in anni) |
|---------------------|--|----------------------------------|
| 1 | Opere provvisorie – Opere provvisionali - Strutture in fase costruttiva ¹ | ≤ 10 |
| 2 | Opere ordinarie, ponti, opere infrastrutturali e dighe di dimensioni contenute o di importanza normale | ≥ 50 |
| 3 | Grandi opere, ponti, opere infrastrutturali e dighe di grandi dimensioni o di importanza strategica | ≥ 100 |

Viste le caratteristiche della presente opera si considera una vita nominale $V_N = 50$

In accordo con il punto 2.4.2, si considera per la costruzione in oggetto la **Classe d'uso II**: *costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti, senza contenuti pericolosi per l'ambiente e senza funzioni pubbliche e sociali essenziali. Industrie con attività non pericolose per l'ambiente. Ponti, opere infrastrutturali, reti viarie non ricadenti in classe d'uso II o in Classe d'uso IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti.*

Il **periodo di riferimento** dell'azione sismica è calcolato considerando l'equazione [2.4.1]:

$$V_R = V_N C_U$$

Dove per C_U si sono considerati i valori riportati nella tabella 2.4.II:

Tab. 2.4.II – Valori del coefficiente d'uso C_U

| CLASSE D'USO | I | II | III | IV |
|--------------------|-----|-----|-----|-----|
| COEFFICIENTE C_U | 0,7 | 1,0 | 1,5 | 2,0 |

Se $V_R \leq 35$ anni si pone comunque $V_R = 35$ anni.

In particolare nel presente caso si è ottenuto un periodo di riferimento pari a 50 anni:

$$V_R = 50 \times 1 = 50$$

A.3.2 L'ORGANIZZAZIONE STRUTTURALE

I box monoblocco Serie BM sono costituiti da tre elementi strutturali:

- base di fondazione costituita da una piastra in c.a.o. Dello spessore di 8 cm contornata ai lati da quattro pareti di spessore variabile e dell'altezza di 60 cm, che hanno lo scopo di creare un cavedio di fondazione e l'appoggio della cabina vera e propria
- cabina monoblocco, destinata all'alloggio delle attrezzature elettriche, costituita da una base dello e da quattro pareti in c.a.v..
- tetto di copertura poggiato sulla cabina monoblocco costituito anche esso da una lastra in c.a.v. destinato a protezione dell'intero manufatto

Assemblando opportunamente i tre elementi strutturali, si crea una struttura scatolare avente un comportamento monolitico.

Le fasi di costruzione dei MONOBLOCCHI CON STRUTTURA SCATOLARE MONOLITICA sono:

- Costruzione della lastra pavimento dove vengono lasciate le armature di richiamo per il contemporaneo getto delle pareti.
- Getto delle pareti laterali in una unica fase in modo da costituire una scatola chiusa con l'esclusione del pannello di copertura che viene realizzato a parte.

A.4NORMATIVA TECNICA E RIFERIMENTI BIBLIOGRAFICI

Nella determinazione dei carichi di progetto e nelle verifiche statiche effettuate sono stati considerati i seguenti documenti, che ad accezione delle circolari risultano tutti cogenti:

- Legge 5 novembre 1971 n°1086;
- Legge 2 febbraio 1974 n°64;
- D.P.R. 06 giugno 2001 n°380;
- Decreto 14 gennaio 2008 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti (NTC 2008);
- Circolare 02 febbraio 2009 n°617 del C.S.LL.PP.;
- Decreto 16 febbraio 2007 del Ministero dell'Interno;
- Adunanza del 14 dicembre del 2010 protocollo 155/2010 del C.S.LL.PP.;

In fase di progettazione e verifica sono stati considerati anche i seguenti documenti che hanno carattere consensuale:

- Specifica di costruzione ENEL DG2092 rev.02 del 1 luglio 2011;
- UNI 11104 – Calcestruzzo: Specificazione, prestazione, produzione e conformità;
- Eurocodici, con particolare riferimento all'Eurocodice 2 “Progettazione delle strutture di Calcestruzzo” e all'Eurocodice 8 “Progettazione delle strutture per la resistenza sismica”.

L'uso degli Eurocodici è stato effettuato solo nei casi in cui gli argomenti di interesse non erano espressamente specificati nelle NTC 2008 e circolare esplicativa.

A.5 VALORI DI CALCOLO DELLE CARATTERISTICHE MECCANICHE DEI MATERIALI

A.5.1 ACCIAIO

- Acciaio in barre per cemento armato **B450C** con i valori nominali delle tensioni caratteristiche di snervamento e rottura da utilizzare nei calcoli c.a. (acciaio per barre da 6 a 40 mm).

$$f_{y_{nom}} > 450 \text{ N/mm}^2$$

- Rete di acciaio elettrosaldato costituiti da barre **B450A** con i valori nominali delle tensioni caratteristiche di snervamento e rottura da utilizzare nei calcoli c.a. (acciaio per barre da 5 a 10 mm).

$$f_{y_{nom}} > 450 \text{ N/mm}^2 \quad (\text{rispondenti ai requisiti del punto 11.3.2.5 NTC})$$

- Acciaio tondo per c.a. idoneo a realizzare eventuali ganci ad occhiello per il sollevamento del tipo Feb 32K con resilienza KV (0°C. $\geq 3.5 \text{ Kgm/cm}^2$)

- Acciaio laminato a caldo da carpenteria secondo UNI EN 10025-2 recanti marchiatura CE idoneo a soddisfare le caratteristiche meccaniche indicate nella Tabella 11.3.IX delle NTC

$$f_{tk} \geq 430 \text{ N/mm}^2$$

- Saldatura degli acciai con processo codificato dalla norma UNI EN ISO 4063:2001 ed ai sensi del punto 11.3.4.5 delle NTC.

- Bulloni normali conformi alle classi di alta resistenza di cui alla Tabella 11.3.XII.a delle NTC con viti cl 8.8 e dadi 8. $f_{yb} = 649 \text{ N/mm}^2$ $f_{tb} = 800 \text{ N/mm}^2$

A.5.2 CALCESTRUZZO

Conglomerato cementizio con ghiaia di varia pezzatura e sabbia accuratamente lavata e con la seguente composizione:

- Cemento CEM I 52,5R dosato a 450 Kg/m^3
- Rapporto acqua cemento 0,48
- Sabbia: aggregato fino 0/4mm
- Ghiaia: aggregato grosso 4/11,2mm
- Additivo Grace ADVA FLOW

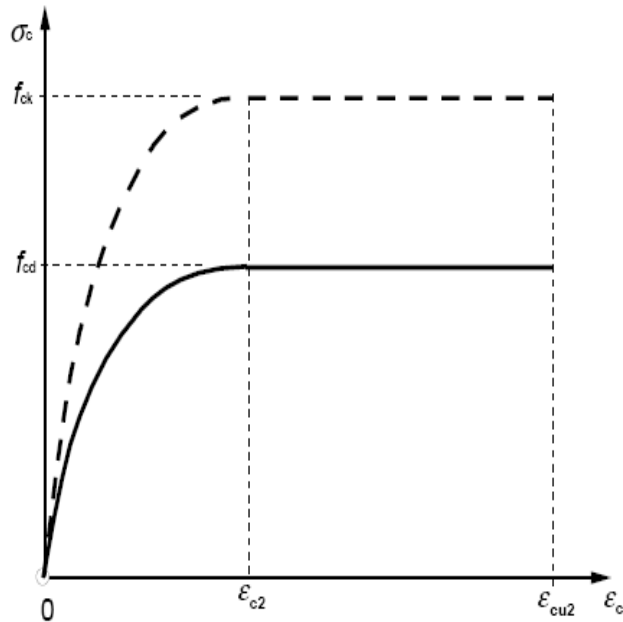
Il peso per unità di volume del calcestruzzo è pari a 24 kN/m^3

La classe di resistenza del CLS è la **C32/40** $\Rightarrow R_{ck} = 40 \text{ N/mm}^2$

La classe di consistenza è la **S5**

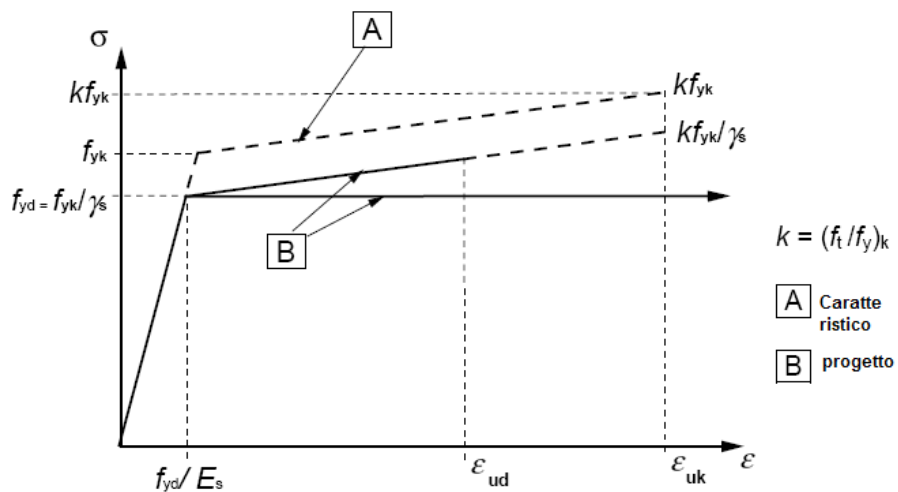
I legami costitutivi utilizzati nelle analisi globali finalizzate al calcolo delle sollecitazioni sono elastico lineari. Per le verifiche sezionali i legami utilizzati sono:

LEGAME PARABOLA RETTANGOLO PER IL CALCESTRUZZO



LEGAME COSTITUTIVO DI PROGETTO DEL CALCESTRUZZO

LEGAME ELASTICO PERFETTAMENTE PLASTICO O INCRUDENTE O DUTTILITA' LIMITATA PER L'ACCIAIO



LEGAME COSTITUTIVO DI PROGETTO ACCIAIO PER C.A.

A.6 AZIONI SULLE COSTRUZIONI

A.6.1 PESI PROPRI E PERMANENTI

PESI PROPRI

I pesi propri della struttura vengono tenuti in conto direttamente dal programma di calcolo (CDSwin). Per verificare l'esattezza di tale computo, nel modello agli elementi finiti si è vincolata esternamente la struttura e si è confrontato il valore della reazione vincolare verticale con la somma dei pesi propri calcolati a mano.

Calcolando manualmente il peso proprio della struttura si ha:

- Copertura: 41,25kN
- Pavimento: 39,36kN
- Pareti: 116,90kN
- Aperture sulle pareti:
 - .1. Aeratori (1,22x0,52): -1,270kN => n.4 = -5,076kN
 - .2. Porte (1,21x2,16): -5,227kN => n.3 = -15,6816kN
 - .3. Porte (0,62x2,16): -2,678kN => n.2 = -5,3568kN
- Aperture sul pavimento:
 - .1. Fori da (2,00x0,50): -2,00kN => n.1 = -2,00kN
 - .2. Fori da (0,50x0,60): -0,60kN => n.1 = -0,60kN
 - .3. Fori da (0,60x0,60): -0,72kN => n.1 = -0,72kN
 - .4. Fori da (0,40x0,20): -0,16kN => n.1 = -0,16kN
 - .5. Fori da (0,29x0,10): -0,058N => n.1 = -0,058kN

Peso Proprio Totale Monoblocco: 167kN

Peso Proprio Totale Vasca: 85kN

Tale operazione ha portato ad avere eguaglianza tra le due forze, quindi i pesi propri utilizzati nel calcolo automatico sono congruenti con quelli reali.

PESI PERMANENTI

Sulla copertura della cabina si sono considerati i seguenti carichi permanenti:

- Carico uniformemente distribuito di $0,20\text{kN/m}^2$ dovuto ai materiali di rivestimento

Sul pavimento della cabina si sono considerati i seguenti carichi permanenti:

- Carico uniformemente distribuito di 600daN/m^2 applicato su tutto il pavimento dovuto dai macchinari e lettrici posizionati all'interno della cabina; da disposizioni Enel DG2092 rev. 02 del 1 luglio 2011.

A.6.2 CARICHI ACCIDENTALI PER DESTINAZIONE D'USO

Per la determinazione dell'entità e della distribuzione spaziale e temporale dei sovraccarichi variabili si farà riferimento alla tabella del D.M. 14.01.2008 in funzione della destinazione d'uso.

I carichi variabili comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera; i modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- carichi verticali uniformemente distribuiti q_k [kN/m²]
- carichi verticali concentrati Q_k [kN]
- carichi orizzontali lineari H_k [kN/m]

I valori nominali e/o caratteristici q_k , Q_k ed H_k di riferimento sono riportati nella Tab. 3.1.II. delle NTC 2008.

Tabella 3.1.II – Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici

| Cat. | Ambienti | q_k [kN/m ²] | Q_k [kN] | H_k [kN/m] |
|------|--|-------------------------------|----------------------|--|
| A | Ambienti ad uso residenziale. Sono compresi in questa categoria i locali di abitazione e relativi servizi, gli alberghi (ad esclusione delle aree suscettibili di affollamento) | 2,00 | 2,00 | 1,00 |
| B | Uffici. Cat. B1 Uffici non aperti al pubblico Cat. B2 Uffici aperti al pubblico | 2,00 3,00 | 2,00 2,00 | 1,00 1,00 |
| C | Ambienti suscettibili di affollamento Cat. C1 Ospedali, ristoranti, caffè, banche, scuole Cat. C2 Balconi, ballatoi e scale comuni, sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi Cat. C3 Ambienti privi di ostacoli per il libero movimento delle persone, quali musei, sale per esposizioni, stazioni ferroviarie, sale da ballo, palestre, tribune libere, edifici per eventi pubblici, sale da concerto, palazzetti per lo sport e relative tribune | 3,00 4,00 5,00 | 2,00 4,00 5,00 | 1,00 2,00 3,00 |
| D | Ambienti ad uso commerciale. Cat. D1 Negozi Cat. D2 Centri commerciali, mercati, grandi magazzini, librerie... | 4,00 5,00 | 4,00 5,00 | 2,00 2,00 |
| E | Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale. Cat. E1 Biblioteche, archivi, magazzini, depositi, laboratori manifatturieri Cat. E2 Ambienti ad uso industriale, da valutarsi caso per caso | ≥ 6,00 — | 6,00 — | 1,00* — |
| F-G | Rimesse e parcheggi. Cat. F Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN Cat. G Rimesse e parcheggi per transito di automezzi di peso a pieno carico superiore a 30 kN: da valutarsi caso per caso | 2,50 — | 2 x 10,00 — | 1,00** — |
| H | Coperture e sottotetti Cat. H1 Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione Cat. H2 Coperture praticabili Cat. H3 Coperture speciali (impianti, eliporti, altri) da valutarsi caso per caso | 0,50 — — | 1,20 — — | 1,00 secondo categoria di appartenenza — |

* non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati
** per i soli parapetti o partizioni sulle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso

Per la presente struttura si sono considerati i seguenti carichi accidentali per destinazione d'uso:

A.6.2.1 COPERTURA

Copertura accessibile per sola manutenzione CAT. H1 carico accidentale distribuito di 0,50 kN/m²

A.6.2.2 PAVIMENTO

Il pavimento della cabina è accessibile per sola manutenzione CAT. H1 carico accidentale distribuito di 0,50 kN/m²

A.6.3 AZIONI DEL VENTO

Le azioni del vento sono state determinate in conformità al §3.3 del DM 14.01.08 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009 n. 617.

In base alla specifica di costruzione Enel DG2092 rev. 02 del 1 luglio 2011 si considera una pressione del vento pari a $q(z) = 190 \text{ daN/m}^2$, corrispondente ai seguenti parametri: altitudine mt. 1000 sul livello del mare; macrozonazione: zona 4; periodo di ritorno: Tr 50 anni.

I presenti valori risultano maggiori rispetto a quelli calcolati utilizzando il DM 14 gennaio 2008 considerando il sito reale sito di ubicazione della cabina, pertanto il loro utilizzo risulta a favore di sicurezza e concorde con le Nuove Norme Tecniche sulle Costruzioni.

A.6.4 AZIONI DELLA NEVE

In base alla specifica di costruzione Enel DG2092 rev. 02 del 1 luglio 2011 i valori minimi da adottare per il carico neve sono quelli relativi al DM 14 gennaio 2008 per un'altitudine di 1000m s.l.m. adottando per i valori dei parametri rilevabili sul territorio nazionale le condizioni più gravose. Si adotta quindi una carico pari a:

$$q_s = 4,80 \text{ kN/m}^2$$

I presenti valori risultano maggiori rispetto a quelli calcolati utilizzando il DM 14 gennaio 2008 considerando il sito reale sito di ubicazione della cabina, pertanto il loro utilizzo risulta a favore di sicurezza e concorde con le Nuove Norme Tecniche sulle Costruzioni.

A.6.5 AZIONI DELLA TEMPERATURA

Variazioni giornaliere e stagionali della temperatura esterna, irraggiamento solare e convezione comportano variazioni della distribuzione di temperatura nei singoli elementi strutturali.

La severità delle azioni termiche è in generale influenzata da più fattori, quali le condizioni climatiche del sito, l'esposizione, la massa complessiva della struttura e la eventuale presenza di elementi non strutturali isolanti.

Le temperature dell'aria esterne § 3.5.2, dell'aria interna § 3.5.3 e la distribuzione della temperatura negli elementi strutturali § 3.5.4 viene assunta in conformità ai dettami delle NTC 2008.

A.6.6 AZIONI ECCEZIONALI

Le azioni eccezionali, che si presentano in occasione di eventi quali incendi, esplosioni ed urti, solo in taluni casi vanno considerate nella progettazione, quando ciò è richiesto da specifiche esigenze strutturali, la resistenza al fuoco, verrà determinata sulla base delle indicazioni di cui al § 3.6.1 delle NTC.

A.6.7 SPINTA DELLE TERRE

Le spinte delle terre non sono state considerate nel calcolo strutturale dato che il loro valore è prossimo a zero, e pertanto gli effetti prodotti sulla struttura sono ininfluenti.

A.6.8 AZIONI SISMICHE

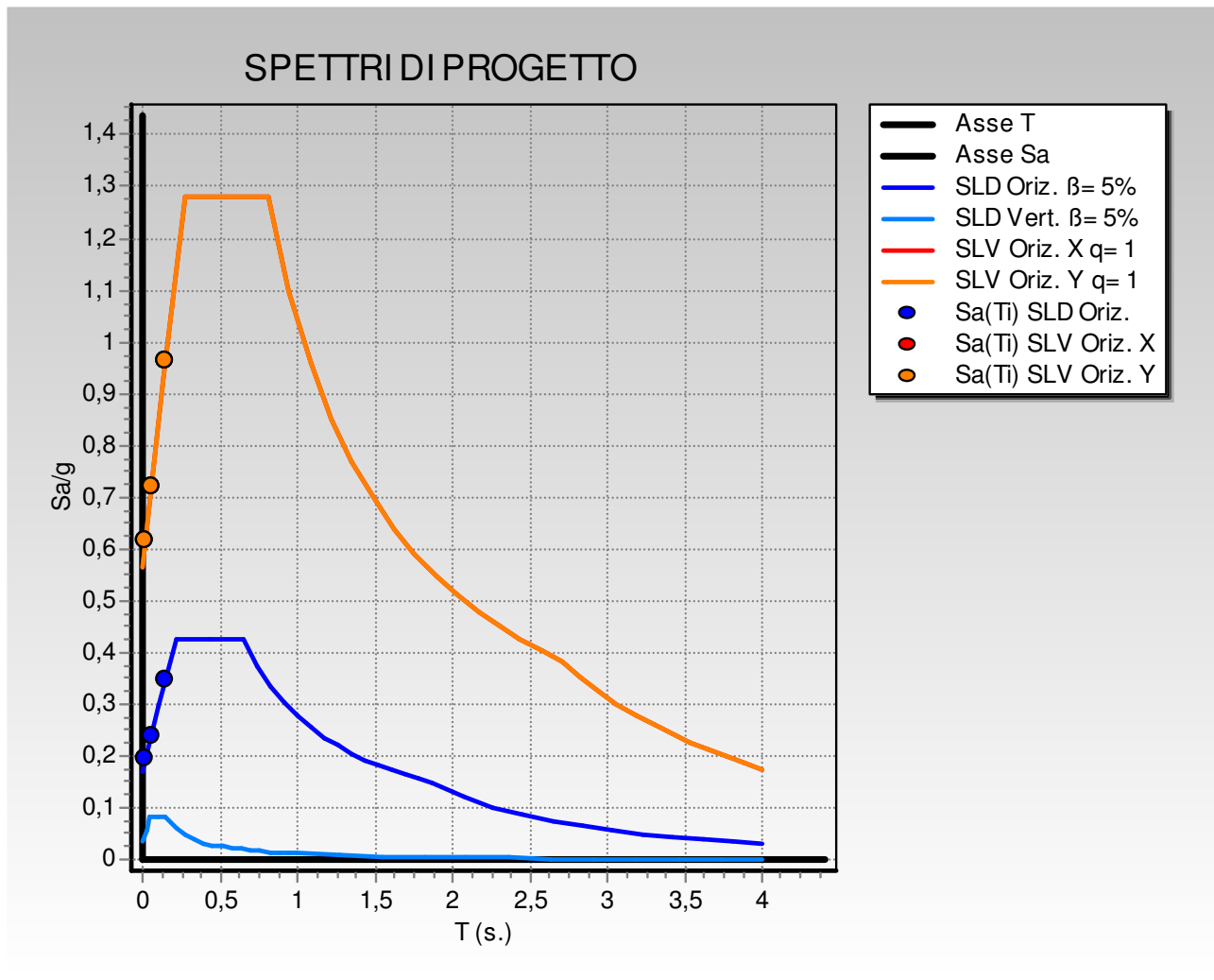
Ai fini delle NTC 2008 l'azione sismica è caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X ed Y ed una verticale contrassegnata da Z, da considerare tra di loro indipendenti. Nella presente analisi viste le dimensioni della struttura la componente verticale non viene analizzata.

Le due componenti ortogonali indipendenti che descrivono il moto orizzontale sono caratterizzate dallo stesso spettro di risposta. Le prescrizioni Enel DG2092 rev. 02 del 1 luglio 2011 prescrivono che l'azione sismica da considerare per il calcolo delle cabine elettriche non sia inferiore a quella caratterizzata dai seguenti parametri sismici:

| DATI GENERALI DI STRUTTURA | | | |
|--|-----------|-----------------------------|----------|
| PARAMETRI SISMICI | | | |
| Vita Nominale (Anni) | 50 | Classe d' Uso | SECONDA |
| Longitudine Est (Grd) | 14,93992 | Latitudine Nord (Grd) | 37,11972 |
| Categoria Suolo | D | Coeff. Condiz. Topogr. | 1,40000 |
| Sistema Costruttivo Dir.1 | Utente | Sistema Costruttivo Dir.2 | Utente |
| Regolarita' in Altezza | SI (KR=1) | Regolarita' in Pianta | NO |
| Direzione Sisma (Grd) | 0 | Sisma Verticale | ASSENTE |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,63 | Periodo di Ritorno Anni | 50,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,07 | Periodo T'c (sec.) | 0,27 |
| Fo | 2,52 | Fv | 0,88 |
| Fattore Stratigrafia 'S' | 1,80 | Periodo TB (sec.) | 0,22 |
| Periodo TC (sec.) | 0,65 | Periodo TD (sec.) | 1,87 |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,10 | Periodo di Ritorno Anni | 475,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,28 | Periodo T'c (sec.) | 0,42 |
| Fo | 2,28 | Fv | 1,62 |
| Fattore Stratigrafia 'S' | 1,45 | Periodo TB (sec.) | 0,27 |
| Periodo TC (sec.) | 0,81 | Periodo TD (sec.) | 2,71 |
| PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 1 | | | |
| Fattore di struttura 'q' | 1,00 | | |
| PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 2 | | | |
| Fattore di struttura 'q' | 1,00 | | |
| COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI | | | |
| Acciaio per CLS armato | 1,15 | Calcestruzzo CLS armato | 1,50 |
| Legno per comb. eccez. | 1,00 | Legno per comb. fondament.: | 1,30 |
| Livello conoscenza | ADEGUATO | | |
| FRP Collasso Tipo 'A' | 1,10 | FRP Delaminazione Tipo 'A' | 1,20 |
| FRP Collasso Tipo 'B' | 1,25 | FRP Delaminazione Tipo 'B' | 1,50 |
| FRP Resist. Press/Fless | 1,00 | FRP Resist. Taglio/Torsione | 1,20 |
| FRP Resist. Confinamento | 1,10 | | |

Tali parametri sono peggiorativi rispetto a quelli indicati dal DM 14 gennaio 2008 per il sito di ubicazione della cabina, pertanto il loro utilizzo risulta a favore di sicurezza ed è quindi in accordo con le Nuove Norme Tecniche sulle Costruzioni.

Le cabine oggetto della relazione di calcolo ricadono, seguendo le indicazioni riportate del punto 7.4.3.1 delle Nuove Norme Tecniche sulle Costruzioni, nella tipologia strutturale: **Strutture monolitiche a cella**. In accordo con le NTC 2008 si è utilizzato un fattore di struttura $q = 1$. Tale valore infatti risulta essere minore uguale al massimo specificato dalla normativa italiana.



A.7 ANALISI STRUTTURALE

A.7.1 DESCRIZIONE DEL MODELLO STRUTTURALE E DI QUELLO GEOTECNICO

Le strutture sono state modellate con il metodo degli elementi finiti utilizzando vari elementi di libreria specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali.

In particolare le travi ed i pilastri sono schematizzati con elementi trave a due nodi deformabili assialmente, a flessione e taglio utilizzando funzioni di forma cubiche di Hermite.

Tale modello finito ha la caratteristica di fornire la soluzione esatta in campo elastico lineare per cui non necessita di ulteriore suddivisioni interne degli elementi strutturali.

Per gli elementi strutturali bidimensionali quali pareti a taglio, setti, nuclei irrigidenti, piastre o superfici generiche viene utilizzato un modello finito a 3 o 4 nodi di tipo **SHELL** che modella sia il comportamento membranale (lastra) che flessionale (piastra).

Tale elemento finito di tipo isoparametrico viene modellato con funzioni di forma di tipo polinomiale che rappresentano una soluzione congruente ma non esatta nello spirito del metodo FEM.

Per questo tipo di elementi finiti la precisione dei risultati ottenuti dipenderà quindi dalla forma e densità della MESH, si ricorda che il calcolo agli elementi finiti è per sua natura un calcolo approssimato.

Il metodo è efficiente per il calcolo degli spostamenti nodali ed è sempre rispettoso dell'equilibrio a livello nodale con le azioni esterne.

La precisione nel calcolo delle tensioni è inferiore a quella ottenuta nel calcolo degli spostamenti, inoltre è fortemente dipendente dalla mesh.

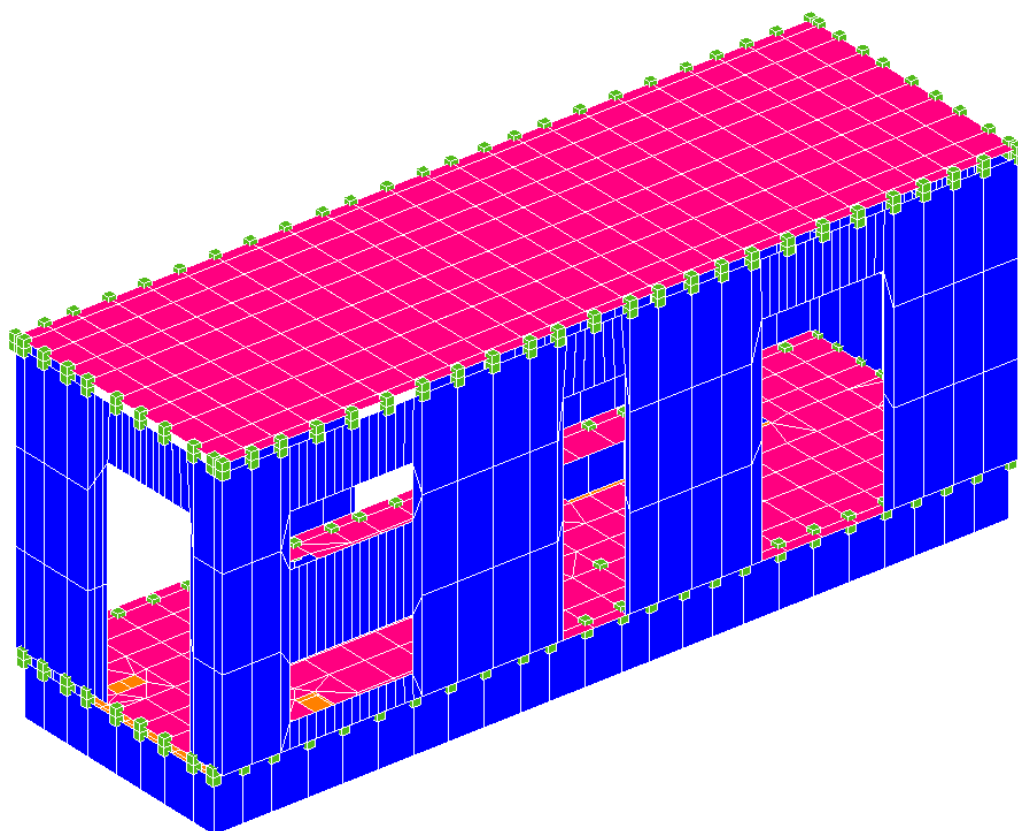
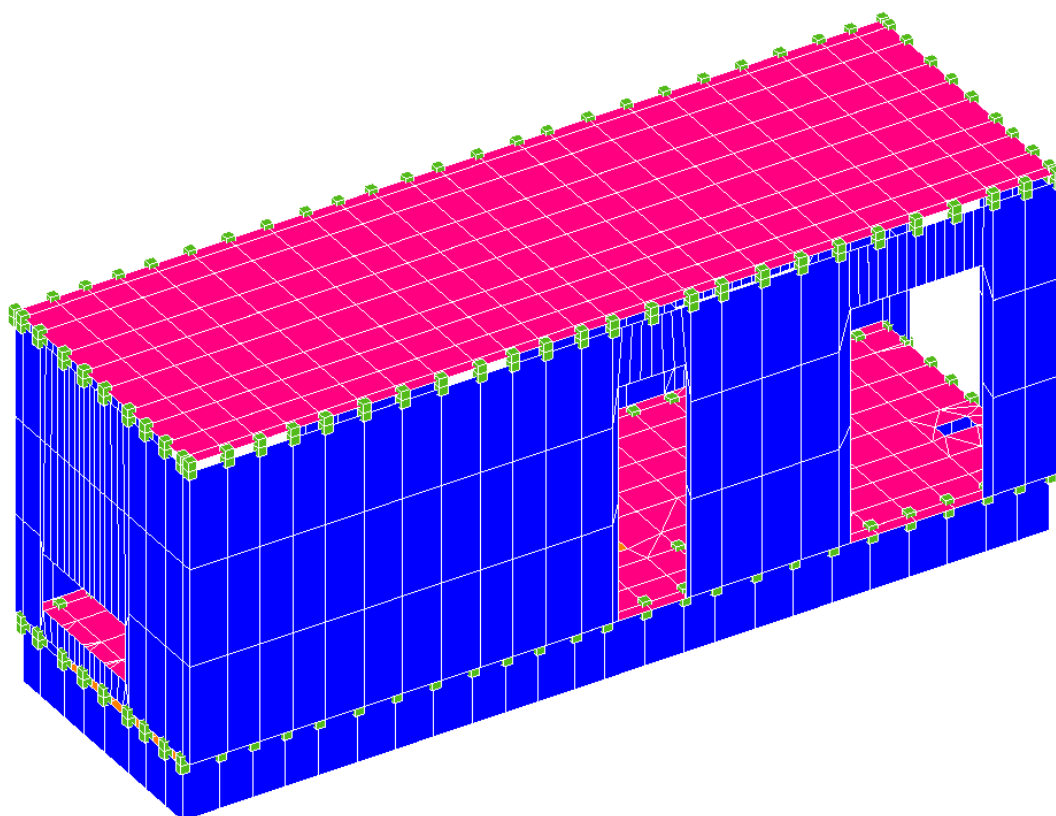
Le verifiche saranno effettuate sia direttamente sullo stato tensionale ottenuto, per le azioni di tipo statico e di esercizio, mentre per le azioni dovute al sisma ed in genere per le azioni che provocano elevata domanda di deformazione anelastica, sulle risultanti (forze e momenti) agenti globalmente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

Nel modello vengono tenuti in conto i disassamenti tra i vari elementi strutturali schematizzandoli come vincoli cinematici rigidi.

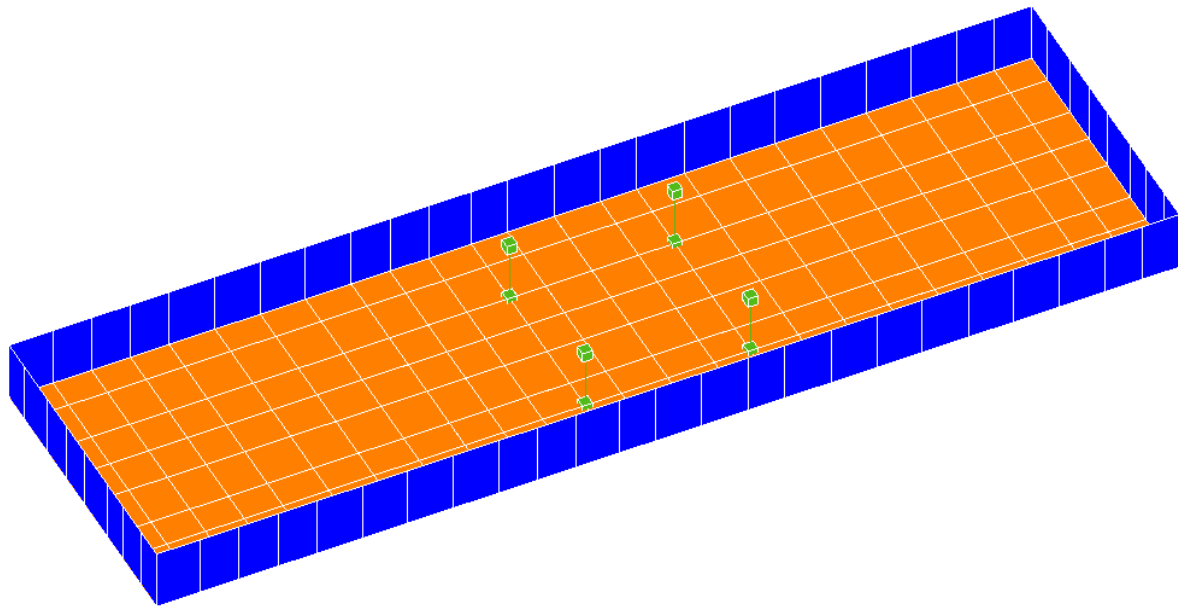
La presenza di eventuali orizzontamenti sono tenuti in conto o con vincoli cinematici rigidi o modellando la soletta con elementi SHELL.

In particolare la struttura oggetto dell'analisi è stata analizzata tramite il modello di calcolo riportati di seguito:

1. MONOBLOCCO:

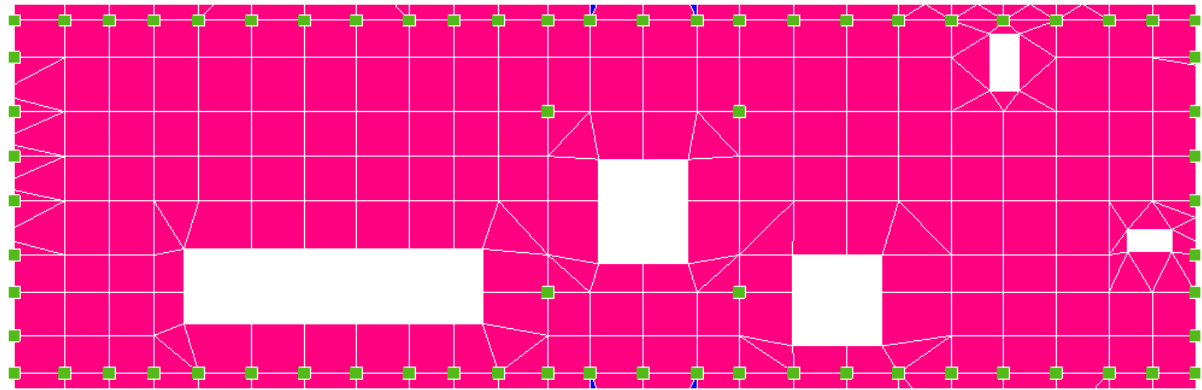


La vasca di fondazione, composta da una platea più pareti di altezza pari a 60cm, è stata totalmente modellata con elementi di bidimensionali *SHELL*. I vari elementi, in accordo con il modello reale, sono incastrati tra di loro. La platea e le pareti hanno uno spessore di 10cm. Il terreno, sul quale poggia la vasca di fondazione, è stato analizzato utilizzando il metodo alla Winkler: letto di molle con rigidezza K (costante di Winkler o costante di sottofondo). Il parametro K dipende dall'interazioni tra terreno e struttura, è necessario quindi conoscere le caratteristiche di entrambi gli elementi per poter determinare con buona approssimazione il valore della costante di sottofondo. In questo caso viste le prescrizioni per il piano di posa si decide di adottare per la costante di Winkler il valore di 4kg/cm^3 .

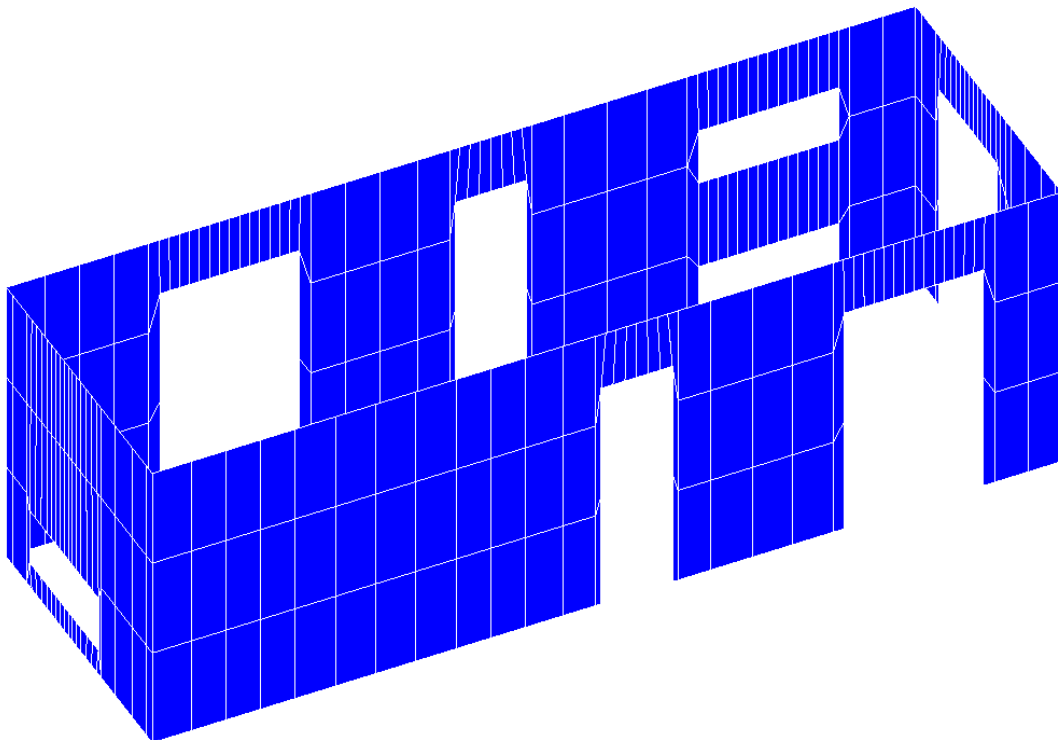


Il pavimento della cabina e le pareti di questa sono stati modellati con elementi bidimensionali *SHELL*. I collegamenti tra di loro, visto il comportamento reale sono stati modellati tramite incastri. Il pavimento e le pareti hanno uno spessore di 8cm. La copertura ha uno spessore di 8cm, anch'essa è stata modellata tramite un elemento bidimensionale *SHELL*.

Nel pavimento della cabina sono presenti delle forature che permettono il passaggio dei cavi elettrici dal vano tecnico impermeabile (vasca di fondazione) alle apparecchiature. Sole le forature più significative da un punto di vista strutturale sono state prese in considerazione nelle analisi, in particolare nel presente caso il pavimento è stato modellato nel seguente modo:



La cabina è vincolata alla vasca di fondazione tramite collegamenti schematizzabili come appoggi, per poter modellare tale comportamento è stato necessario introdurre elementi infinitamente rigidi ai quali sono stati posti vincoli interni di cerniera ($M_x=M_y=M_z=0$). La copertura è collegata alla cabina tramite collegamenti schematizzabili come appoggi, anche in questo caso quindi è stato necessario introdurre nel modello digitale elementi infinitamente rigidi con vincoli interni di cerniera.



A.7.2 TIPI DI ANALISI SVOLTE

Le norme precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale. Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali.

La sicurezza e le prestazioni sono state garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto al Committente in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme di cui al D.M. 14.01.2008 e s.m.

In particolare si è verificata :

- la sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (**SLU**) che possono provocare eccessive deformazioni permanenti, crolli parziali o globali, dissesti, che possono compromettere l'incolumità delle persone e/o la perdita di beni, provocare danni ambientali e sociali, mettere fuori servizio l'opera. Per le verifiche sono stati utilizzati i coefficienti parziali relativi alle azioni ed alle resistenze dei materiali in accordo a quanto previsto dal D.M. 14.01.2008 per i vari tipi di materiale. I valori utilizzati sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.
- la sicurezza nei riguardi degli stati limite di esercizio (**SLE**) che possono limitare nell'uso e nella durata l'utilizzo della struttura per le azioni di esercizio. In particolare di concerto con il committente e coerentemente alle norme tecniche si sono definiti i limiti riportati nell'allegato fascicolo delle calcolazioni.
- la sicurezza nei riguardi dello stato limite del danno (**SLD**) causato da azioni sismiche con opportuni periodi di ritorno definiti di concerto al committente ed alle norme vigenti per le costruzioni in zona sismica

L'analisi sismica è stata modellata tramite un'analisi lineare dinamica con spettro di risposta. Le fasi dell'analisi sono state le seguenti:

- determinazione dei modi di vibrare della costruzione
- calcolo degli effetti dell'azione sismica, rappresentata dallo spettro di risposta di progetto, per ciascuno dei modi di vibrare individuato,
- combinazione di questi effetti.

Nell'analisi come disposto dal DM 14 gennaio 2008 sono stati considerati tutti i modi con massa partecipante significativa. In particolare si sono considerati tutti i modi con massa partecipante superiore al 5% e un numero di modi la cui massa partecipante totale sia superiore all'85%.

Per la combinazione degli effetti relativi ai singoli modi si è utilizzata una combinazione quadratica completa degli effetti relativi a ciascun modo, quale quella indicata nell'equazione 7.3.3 delle NTC e di seguito riportata:

$$E = \left(\sum_j \sum_i \rho_{ij} E_i E_j \right)^{1/2}$$

Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nella localizzazione delle masse, al centro di massa è attribuita una eccentricità accidentale rispetto alla sua posizione deriva dal calcolo. In particolare si è considerata per ogni direzione una eccentricità accidentale pari a 0,05 volte la dimensione dell'edificio misurata perpendicolarmente alla direzione di applicazione dell'azione sismica.

Le verifiche progettuali sono state eseguite per due diverse FASI progettuali:

FASE A: Fase transitoria di sollevamento, trasporto e montaggio;

FASE B: Fase di esercizio della costruzione.

Per la **FASE A**, si è applicato un coefficiente amplificativo del peso proprio del manufatto pari a 1.4, che si considera comprensivo delle forze d'inerzia verticali dovute al sollevamento e al coefficiente di maggiorazione M che dipende dalla classe dell'apparecchio di sollevamento utilizzato.

La verifica è stata quindi condotta con i coefficienti dello stato limite ultimo.

CARATTERISTICHE DEI MEZZI DI TRASPORTO E SOLLEVAMENTO

Si ipotizza che la consegna ed il montaggio delle cabine prefabbricate avvenga con mezzi che hanno le seguenti caratteristiche :

n. 1 Autotreno (peso complessivo a pieno carico 440 qli) con gru

Motrice F I A T 300

assali: n. 3
portata: 240 qli a pieno carico
dimensioni: cm 250 x 950

Gru
marca: E F F E R
Tipo: Edilis 140 50t/m
funzionamento :idraulico
sbraccio orizz.: 1220 Kg a 16.80 m
sbraccio vert.: 1220 Kg a 20.10 m

n. 1 Autotreno (peso complessivo a pieno carico 440 qli) con gru

Motrice

assali: n. 3
tipo: Across 2544L42
portata: 260 qli a pieno carico
Targa: DD 909 AC
dimensioni max: cm 255 x 950

Rimorchio Alicar

assali: n. 3
portata: 200 qli a pieno carico
dimensioni max: cm 255 x 750 x 105h

Gru
marca: F A S S I G R U S.P.A.
tipo: F410A/450AXP.24
funzionamento: idraulico
sbraccio vert.: 3205 Kg a 15.50 m
sbraccio orizz.: 3205 Kg a 12.20 m

n. 1 Autotreno (peso complessivo a pieno carico 440 qli) con gru

Motrice

assali: n. 3
tipo: Across 2544L42
portata: 260 qli a pieno carico
Targa: DD 884 AC
dimensioni max: cm 255 x 950

Rimorchio Alicar

assali: n. 3
portata: 200 qli a pieno carico
dimensioni max: cm 255 x 750 x 105h

Gru
marca: F A S S I G R U S.P.A.
tipo: F410A/450AXP.24
funzionamento: idraulico
sbraccio vert.: 3205 Kg a 15.50 m
sbraccio orizz.: 3205 Kg a 12.20 m

Per la **FASE B** si sono considerate le seguenti combinazioni di carico:

- **SLU**

| COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D. | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------|------|------|------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| DESCRIZIONI | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 |
| PESO STRUTTURALE | 1,30 | 1,30 | 1,30 | 1,30 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| PERMAN.NON STRUTTURALE | 1,50 | 1,50 | 1,50 | 1,50 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Var.Neve | 1,50 | 0,75 | 0,75 | 0,75 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Var.Coperture | 0,00 | 1,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento X | 0,30 | 0,30 | 1,50 | 0,45 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento Y | 0,90 | 0,90 | 0,45 | 1,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 |
| SISMA DIREZ. GRD 0 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 90 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 |

| COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D. | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|------------|------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| DESCRIZIONI | 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 |
| PESO STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| PERMAN.NON STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Var.Neve | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Var.Coperture | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento X | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento Y | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30 | 0,30 |
| Corr. Tors. dir. 90 | -0,30-0,30 | -0,30-0,30 | 0,30 | 0,30 | 1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 0 | -1,00-1,00 | -1,00-1,00 | -1,00-1,00 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 |
| SISMA DIREZ. GRD 90 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |

| COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D. | | | | | | |
|---|------------|------------|------------|------------|------------|------------|
| DESCRIZIONI | 31 | 32 | 33 | 34 | 35 | 36 |
| PESO STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| PERMAN.NON STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Var.Neve | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Var.Coperture | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento X | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento Y | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 0 | -0,30 | 0,30-0,30 | 0,30-0,30 | 0,30 | 0,30 | 0,30 |
| Corr. Tors. dir. 90 | -1,00-1,00 | -1,00-1,00 | -1,00-1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 0 | -0,30-0,30 | -0,30-0,30 | -0,30-0,30 | -0,30-0,30 | -0,30-0,30 | -0,30-0,30 |
| SISMA DIREZ. GRD 90 | 1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 | 1,00-1,00 |

- SLE

| COMBINAZIONI RARE - S.L.E. | | | | |
|----------------------------|------|------|------|------|
| DESCRIZIONI | 1 | 2 | 3 | 4 |
| PESO STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| PERMAN.NON STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Var.Neve | 1,00 | 0,50 | 0,50 | 0,50 |
| Var.Coperture | 0,00 | 1,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento X | 0,60 | 0,60 | 1,00 | 0,60 |
| Vento Y | 0,60 | 0,60 | 0,60 | 1,00 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 0 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 90 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E. | | | | |
|---------------------------------|------|------|------|------|
| DESCRIZIONI | 1 | 2 | 3 | 4 |
| PESO STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| PERMAN.NON STRUTTURALE | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |
| Var.Neve | 0,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Var.Coperture | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Vento X | 0,00 | 0,00 | 0,20 | 0,00 |
| Vento Y | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,20 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 0 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 90 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E. | |
|----------------------------------|------|
| DESCRIZIONI | 1 |
| PESO STRUTTURALE | 1,00 |
| PERMAN.NON STRUTTURALE | 1,00 |
| Var.Neve | 0,00 |
| Var.Coperture | 0,00 |
| Vento X | 0,00 |
| Vento Y | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 0 | 0,00 |
| Corr. Tors. dir. 90 | 0,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 0 | 0,00 |
| SISMA DIREZ. GRD 90 | 0,00 |

A.7.3 CODICI DI CALCOLO UTILIZZATI

Le analisi e le verifiche sono state condotte con il metodo degli stati limite (SLU ed SLE) utilizzando i coefficienti parziali della normativa di cui al DM 14.01.2008 come in dettaglio specificato negli allegati tabulati di calcolo.

L'analisi delle sollecitazioni è stata effettuata in campo elastico lineare, per l'analisi sismica si è effettuata una analisi dinamica modale.

SOFTWARE UTILIZZATO :

CDSWin versione 2010/a con licenza chiave n° 21868 intestata al sottoscritto, prodotto dalla :

S.T.S. s.r.l. Software Tecnico Scientifico S.r.l.

Via Tre Torri n°11 – Compl. Tre Torri

95030 Sant'Agata li Battiati (CT).

Il software utilizzato permette di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Come previsto al punto 10.2 delle norme tecniche di cui al D.M. 14.01.2008 l'affidabilità del codice utilizzato è stata verificata sia effettuando il raffronto tra casi prova di cui si conoscono i risultati esatti sia esaminando le indicazioni, la documentazione ed i test forniti dal produttore stesso.

E' stata esaminata prima di operare le calcolazioni, la documentazione a corredo del software per valutarne l'affidabilità e l'idoneità al caso specifico. Tale documentazione che è stata fornita dal produttore del Software come prima indicato, contiene una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati. I test eseguiti sui casi di prova dalla S.T.S. s.r.l. per verificare l'affidabilità dei risultati sono visualizzabili direttamente on-line al sito:

<http://www.stsweb.it/STSWeb/ITA/homepage.htm>.

Di seguito, a titolo esemplificativo, si riportano 2 dei vari casi di prova analizzati, dove si evidenzia che la differenza tra risultati derivanti dal modello di calcolo e i valori noti sono minime.

Si fa presente che il metodo degli elementi finiti rappresenta un argomento teorico molto vasto, sicuramente complesso, e gli esempi riportati, pur non avendo la pretesa di chiarire tale procedimento, rappresentano la più comune e basilare applicazione di questo metodo.

Si osservi, inoltre, che i problemi analizzati nella maggior parte dei test sono stati estratti da testi anglosassoni che, ovviamente, utilizzano unità di misura diverse da quelle metriche. Pertanto, per poter convertire le varie grandezze dal sistema anglosassone a quello metrico, si è reso necessario il ricorso a fattori di conversione, che approssimando tra loro i valori delle varie grandezze, ne consentono il passaggio da un sistema all'altro.

Test di verifica n° 9**Telaio piano**

Fonte di riferimento: Timoshenko, Rif. [4]: Strength of Material, Part I, Elementary Theory and Problems, pg. 188-191

Tipo di analisi: Analisi Statica Lineare

Schema di calcolo: Un telaio, staticamente indeterminato, è costituito da tre aste ed è soggetto all'azione di una forza concentrata P applicata nella mezziera del traverso. I due ritti vengono vincolati al suolo mediante incastri.

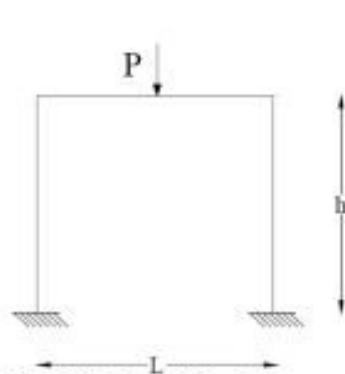


Fig. 1: Schema del problema

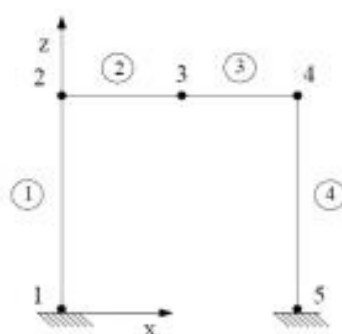


Fig. 2: Rappresentazione agli elementi finiti

Obiettivo: Trascurando il peso delle aste determinare la forza reattiva verticale in corrispondenza dei nodi 1 e 5.

Modello di calcolo: Per modellare correttamente la struttura è necessario inserire 5 nodi e 4 aste. Il nodo centrale n 3 viene inserito per consentire l'input della forza concentrata.

Per quanto riguarda la condizione di vincolo relativa ai nodi 1 e 5 vengono bloccati tutti i g.d.l.

Caratteristiche meccanico-geometriche:

| Proprietà meccaniche | Proprietà geometriche | Carico |
|--|--|--|
| | $L = 120 \text{ in} = 3.04 \text{ m}$ | |
| $E_{acciaio} = 30 \times 10^6 \text{ psi} = 2109209 \text{ Kg cm}^2$ | $h = 100 \text{ in} = 2.54 \text{ m}$ | $P = 1000 \text{ lb} = 0.45 \text{ t}$ |
| | $A_{travetto} = 8 \text{ in}^2 = 51.61 \text{ cm}^2$ | |
| | $A_{ritto} = 4 \text{ in}^2 = 25.80 \text{ cm}^2$ | |

Soluzione teorica: La soluzione teorica fornisce:

$$V = 500 \text{ pounds} = 0.225 \text{ t}$$

Analisi dei risultati ^(*):

| <i>Soluzione teorica</i> | <i>CDSWin</i> | <i>Ratio ^(**)</i> |
|--------------------------|-------------------|------------------------------|
| $V = 0.225 \text{ t}$ | 0.225 t | 1.000 |

^(*): vedasi nota introduttiva relativa alla conversione delle unità di misura.

^(**): per *Ratio* si intende il rapporto tra il valore di output fornito dal programma, al termine dell'elaborazione, ed il valore fornito dalla soluzione teorica.

Test di verifica n°12**Trave a mensola soggetta all'azione di un momento torcente concentrato**

Fonte di riferimento: NAFEMS, Rif. [8]: Background to Benchmarks, 1993.

Tipo di analisi: Analisi Statica Lineare

Schema di calcolo: La trave a mensola della fig. 1, presenta una sezione trasversale a "Z" ed è soggetta, in corrispondenza dell'estremo libero, all'azione di un momento torcente generato dalla presenza di due forze di taglio F concentrate sulle ali. Lo studio di questa struttura mette in evidenza l'effetto della torsione in profili a sezione aperta e pareti sottili.

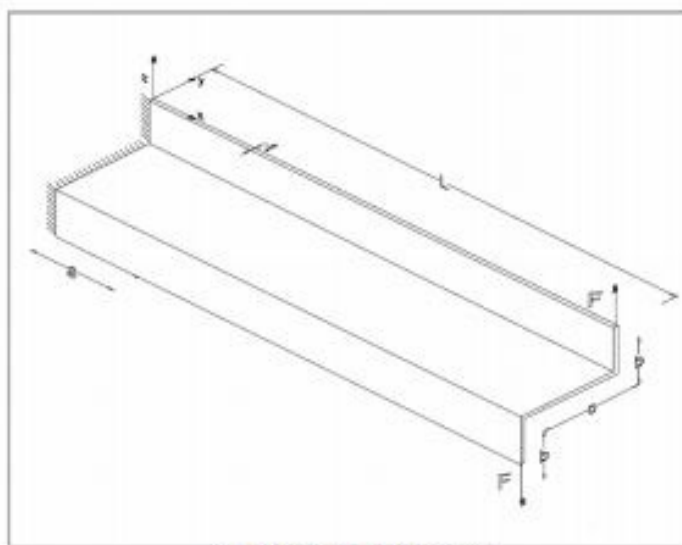


Fig. 1: Schema del problema

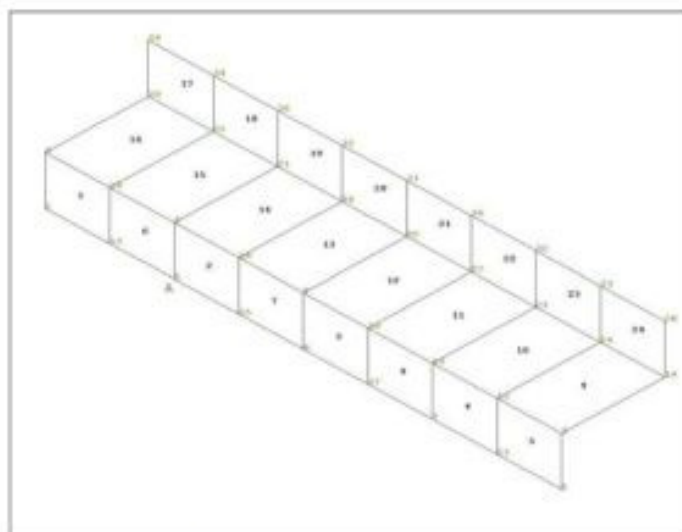


Fig. 2: Rappresentazione agli elementi finiti

Obiettivo: Determinare il valore della tensione normale σ_x per la sezione trasversale posizionata, nel punto A, ad una distanza $x=2.5$ m dall'origine. Le tensioni normali da lastra variano linearmente lungo lo spessore delle ali, mentre sono costanti lungo lo spessore dell'anima. Le tensioni tangenziali da lastra variano, invece, quadraticamente lungo le ali e linearmente sull'anima.

Modello di calcolo: Per la definizione del modello viene utilizzata una mesh uniforme costituita da 24 elementi e 36 nodi. La condizione d'incastro ad un estremo viene realizzata inserendo un vincolo esplicito tale da bloccare tutti i gradi di libertà dei nodi presenti per $x=0$.

Caratteristiche meccanico-geometriche:

| Proprietà meccaniche | Proprietà geometriche | Carico |
|--|-----------------------|----------------------|
| | $L = 10 \text{ m}$ | |
| $E = 2.1 \times 10^{11} \text{ N/m}^2$ | $a = 2.5 \text{ m}$ | $F = 0.6 \text{ MN}$ |
| $\nu = 0.3$ | $b = 1.0 \text{ m}$ | |
| | $c = 2.0 \text{ m}$ | |
| | $t = 0.1 \text{ m}$ | |

Soluzione teorica:

La soluzione teorica fornisce:

$$\sigma_x = \frac{cb}{2} \frac{b+c}{2b+c} E \vartheta''(x);$$

e per $x = 2.5$ m si ricava:

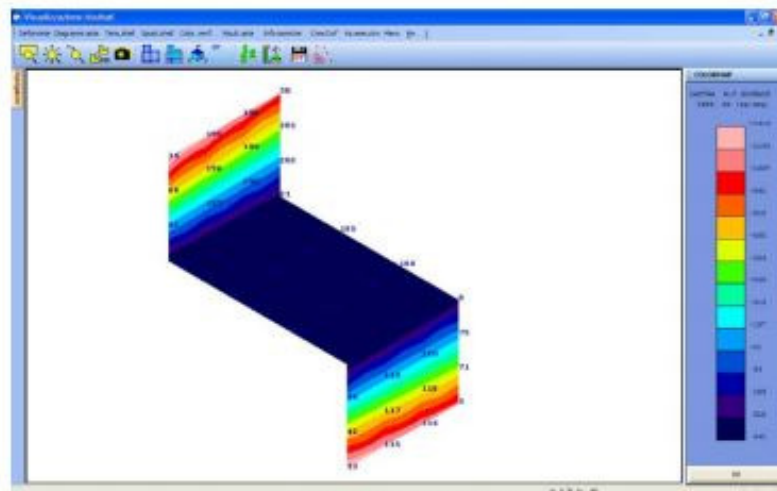
$$\sigma_x(x = 2.5) = 107.9 \text{ MPa} = 1100.27 \text{ kg/cm}^2$$

Analisi dei risultati ^(*):

| Soluzione teorica | CDSWin | Ratio ^(**) |
|--------------------------------------|---------|-----------------------|
| $\sigma_x = 1100.27 \text{ kg/cm}^2$ | 1094.44 | 0.995 |

Osservazioni: L'analisi condotta evidenzia un'elevata corrispondenza tra il risultato teorico e quello fornito dall'elaborazione.

Il valore della tensione σ_x calcolato in CDSWin è la media dei corrispondenti valori $\sigma_{x\text{-superiore}}$ e $\sigma_{x\text{-inferiore}}$ del punto in esame (nodo 5).

*Fig. 1: Colormap tensioni*

Per ciascuno dei test eseguiti si nota un lieve scostamento tra il risultato finale fornito dall'elaborazione e quello teorico. Tale scostamento è imputabile, come precedentemente detto alle conversioni effettuate.

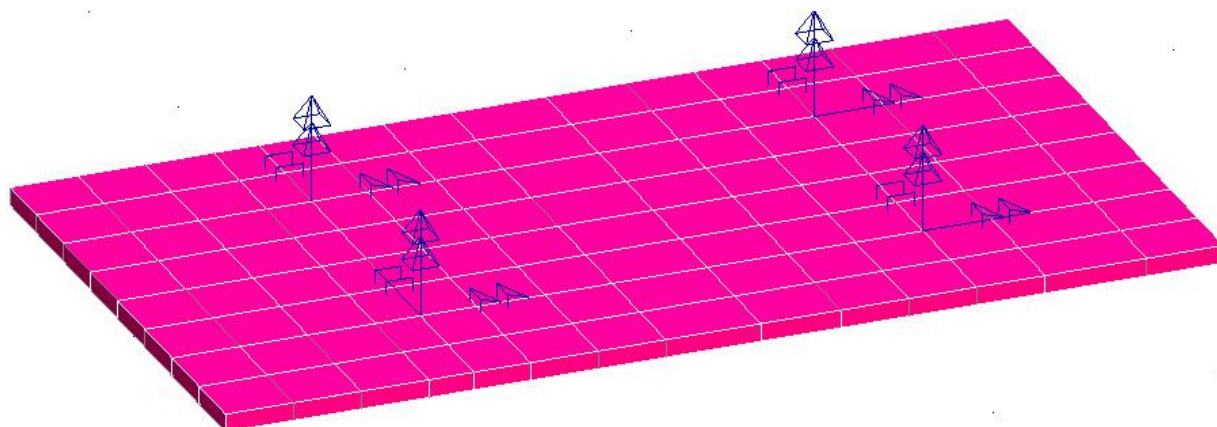
A.7.4 TARGA N.3558: MONOBLOCCO BM500/2:

RISULTATI SIGNIFICATIVI DELL'ANALISI STRUTTURALE

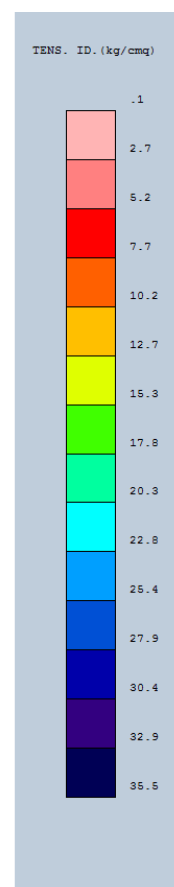
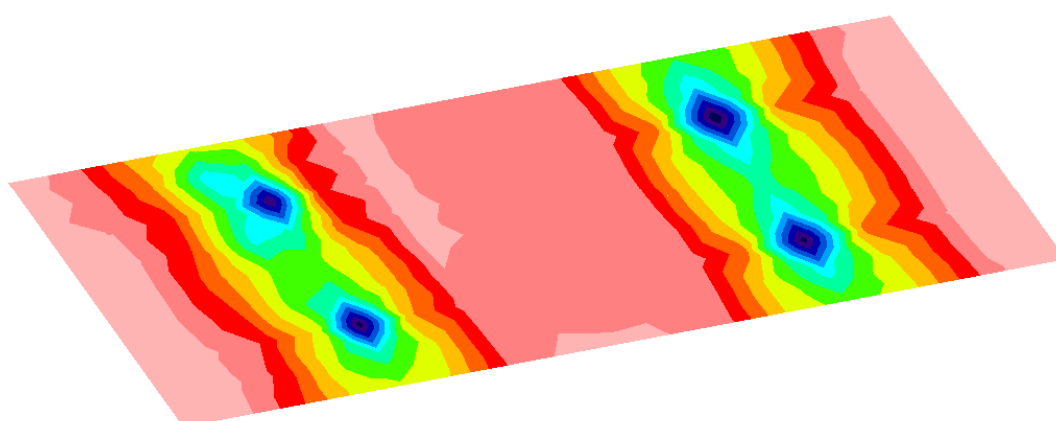
A.7.4.1 FASE A – SOLLEVAMENTO TRASPORTO

- COPERTURA

In fase di sollevamento si ha il seguente schema statico:

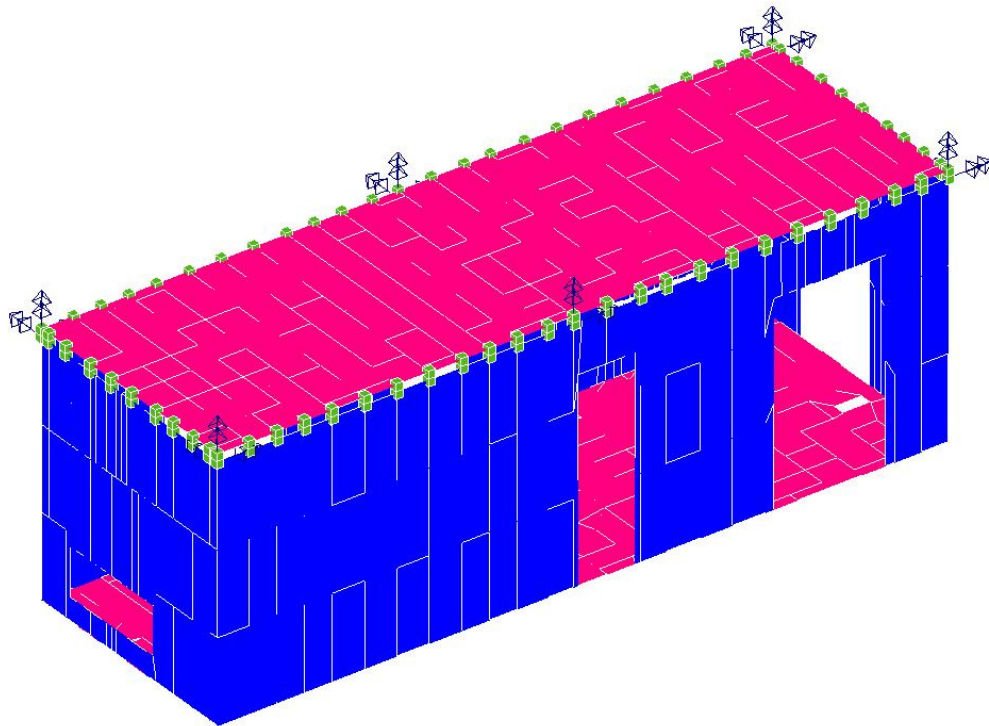


Le tensioni per la combinazione più gravosa sono:

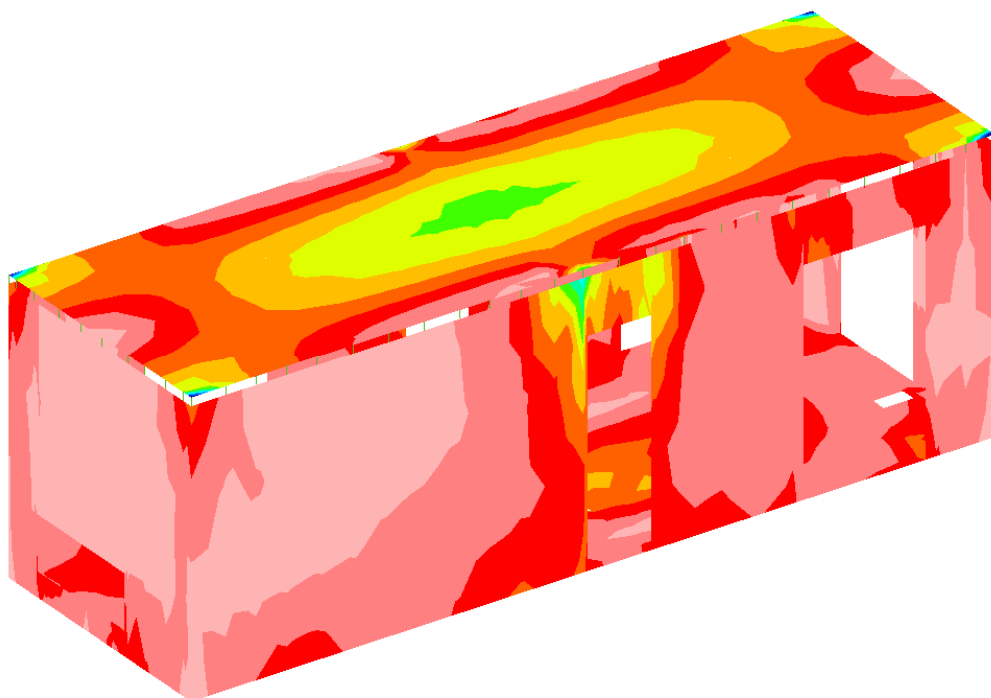


- **CABINA COMPLETA**

In fase di sollevamento si ha la seguente schema statico:



Le tensioni per la combinazione più gravosa sono:



TENS. ID. (kg/cmq)

.3

3.3

6.3

9.2

12.2

15.1

18.1

21.1

24

27

29.9

32.9

35.8

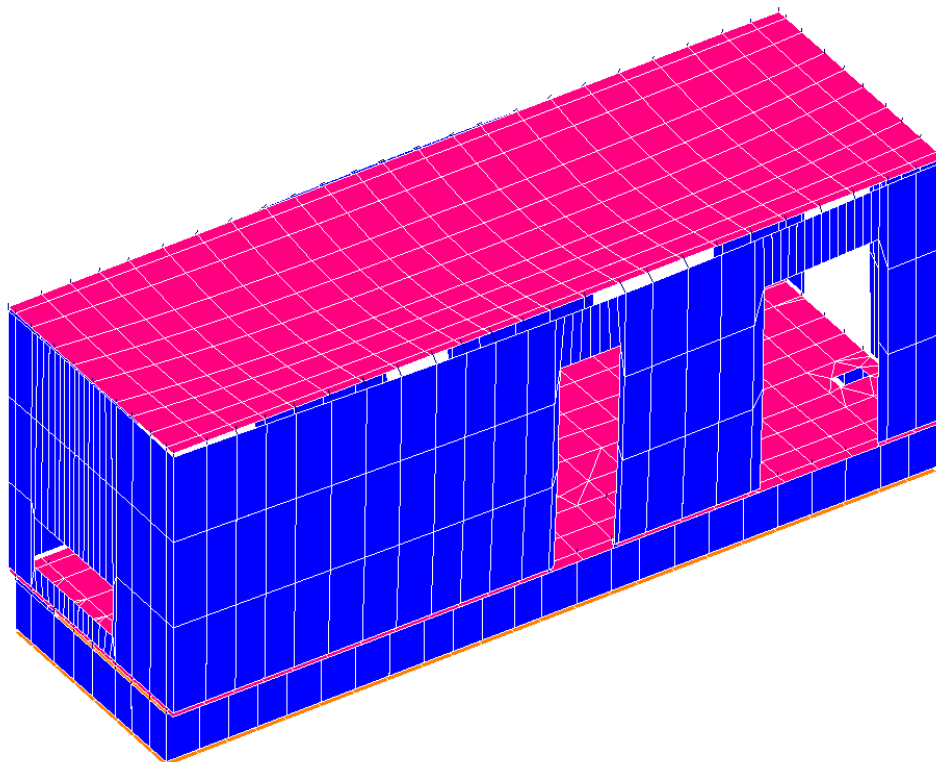
38.8

41.8

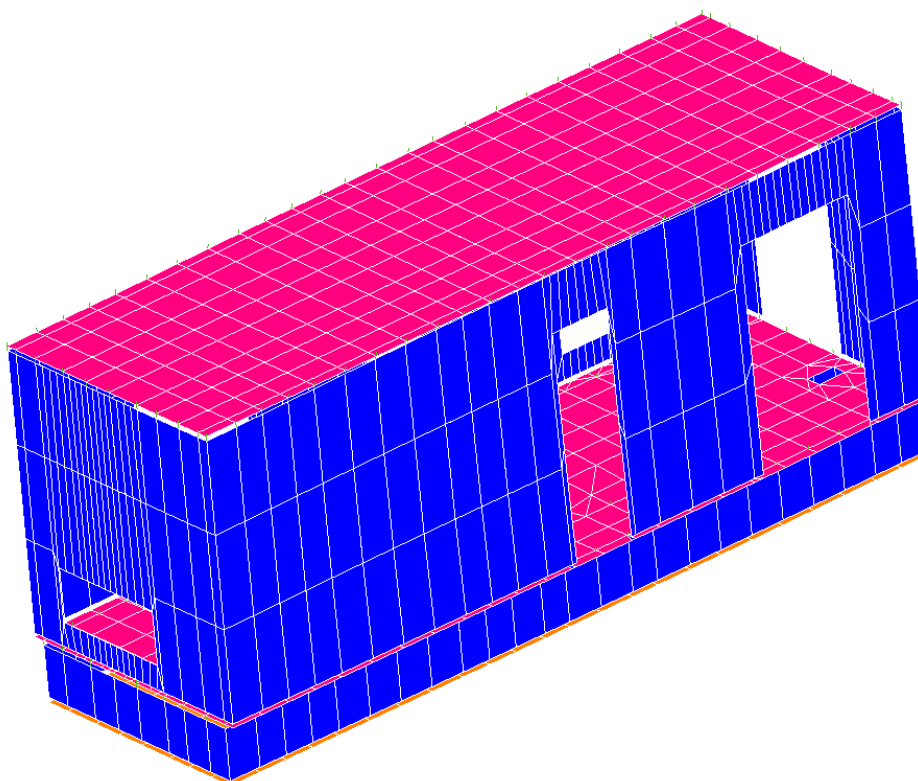
A.7.4.2 FASE B – FASE DI ESERCIZIO

Si riportano di seguito le deformazioni della struttura per alcune delle combinazioni di carico analizzate:

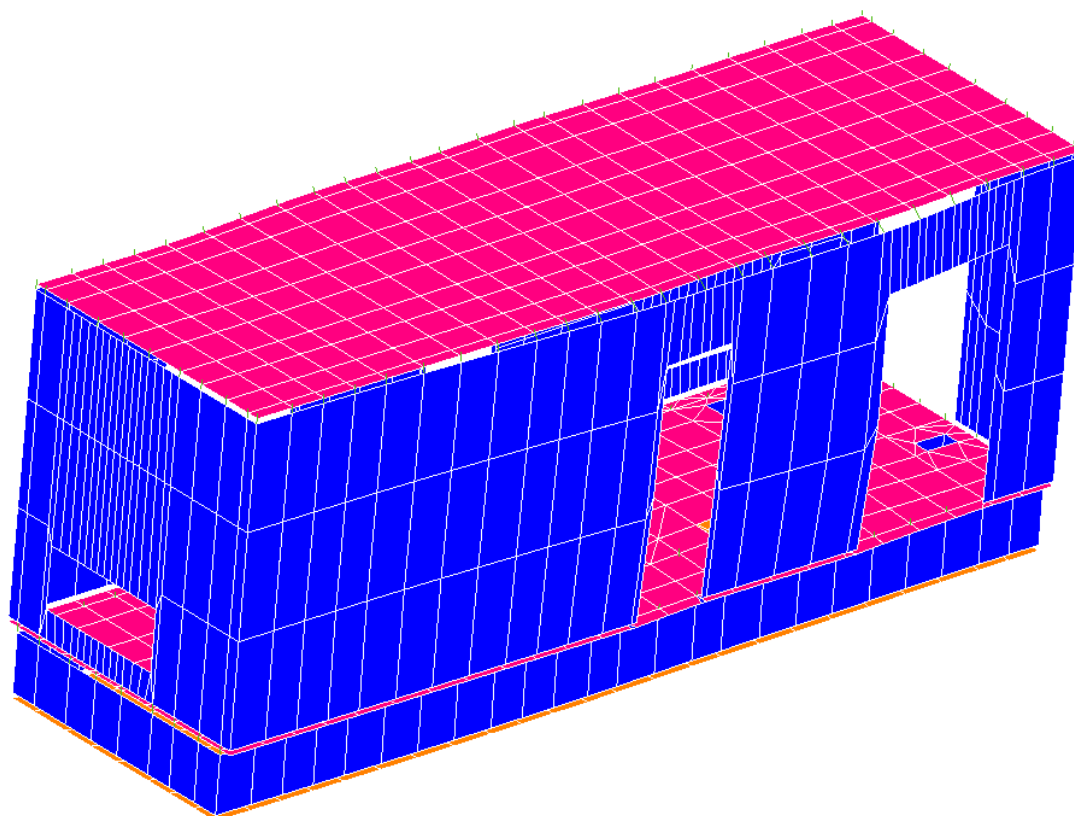
- PESO PROPRIO



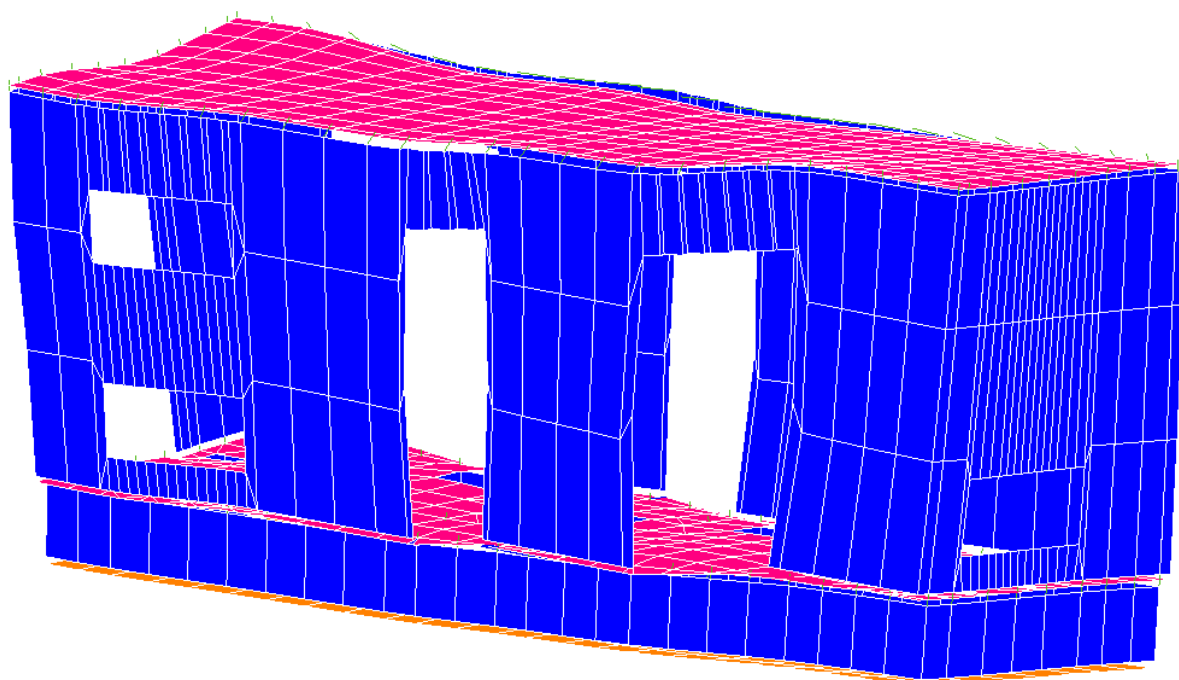
- 1° MODO DI VIBRARE



- 2° MODO DI VIBRARE

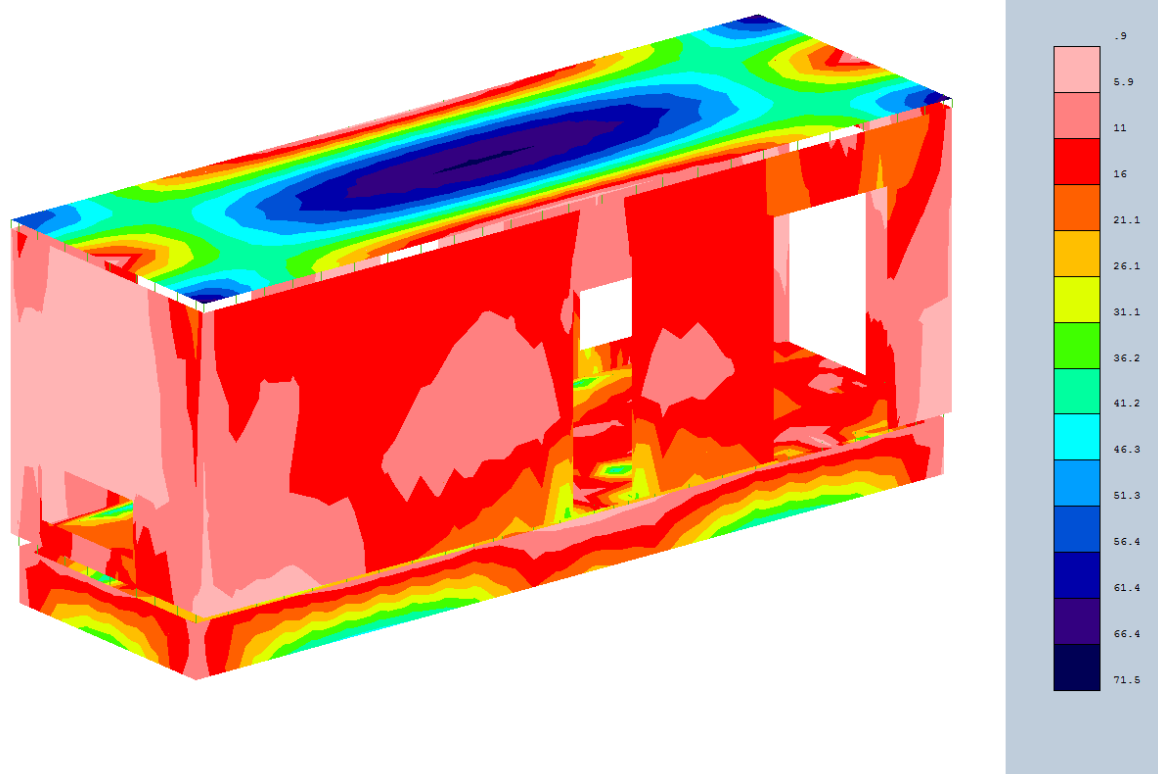


- 3° MODO DI VIBRARE

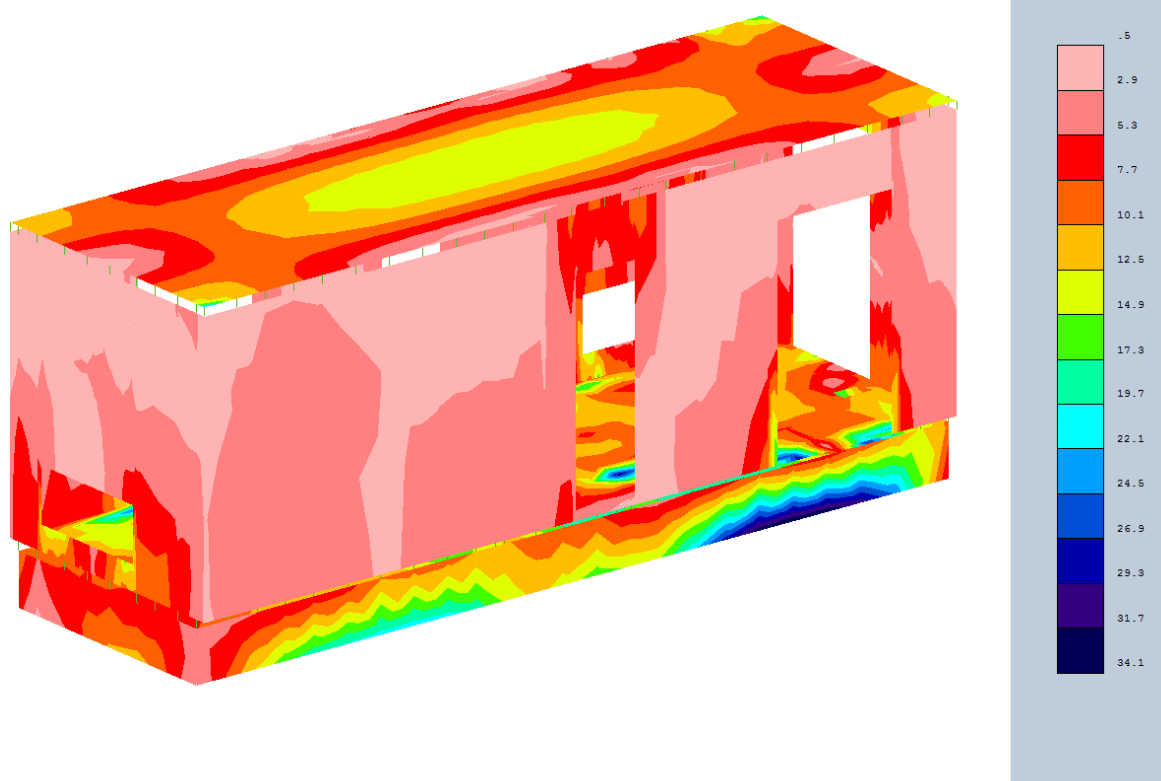


Le sollecitazioni sulla struttura per le combinazioni di carico più significative sono le seguenti:

- COMBINAZIONE 1



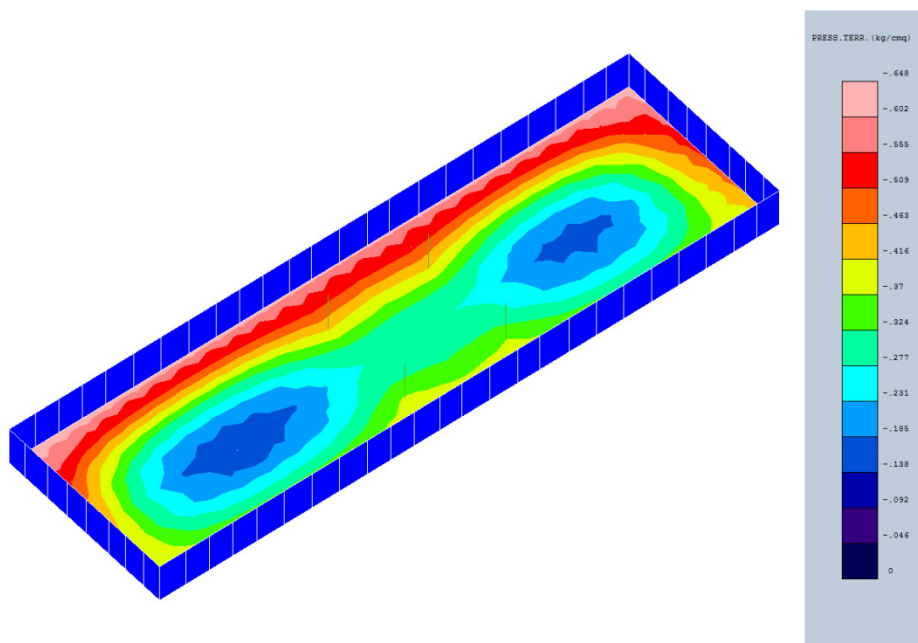
- COMBINAZIONE 12



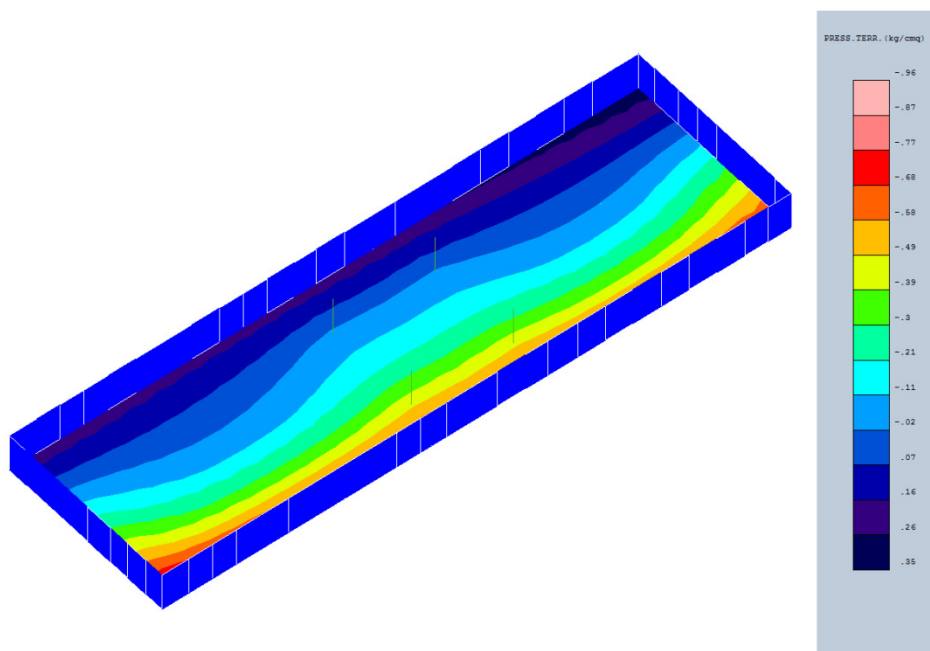
A.7.4.3 PRESSIONE SUL TERRENO

La fondazione del manufatto prefabbricato, fatto salvo situazioni del tutto particolari da valutarsi per ciascun sito di installazione, è prevista realizzata mediante la installazione preventiva della vasca di fondazione prefabbricata. sotto la vasca di fondazione è prevista la realizzazione di un massiccio ben costipato di spessore pari a 25cm o in alternativa è prevista la realizzazione di cls magrone C12/15 per spessore minimo di 10 cm.

Le pressioni scaricate sul terreno nella combinazione statica 1 sono:



Le pressioni scaricate sul terreno nella combinazione sismica 33 sono:



Dalla rappresentazione delle tensioni scaricate sul terreno relative ai calcoli eseguiti si nota come queste si mantengono sempre al di sotto di 1,0 kg/cmq.

A.7.4.4 CONSIDERAZIONI SULLA MODELLAZIONE

Analizzando le deformazioni della struttura, in Fase di sollevamento, si può notare come le deformate siano congrue al reale comportamento degli elementi. Gli spostamenti in confronto a quelli ottenuti in fase di esercizio hanno un'entità modesta. Le tensioni che si generano in questa fase si concentrano, per tutti i sollevamenti, nelle zone di ancoraggio. Qui si raggiungono tensioni maggiori che nella fase di esercizio; è quindi necessario introdurre apposite armature per il sollevamento. Per i punti distanti dalle zone di sollevamento, le sollecitazioni in fase di esercizio sono molto maggiori che in fase di sollevamento. I risultati ottenuti rispecchiano il reale comportamento della struttura in queste fasi, quindi i modelli applicati sono congrui al comportamento reale.

In fase di esercizio, se si analizzano le deformate sismiche, si può notare come queste abbiano un andamento simile a quelle ipotizzabili in un caso reale. In particolare si nota come la struttura avendo dimensioni limitate si deforma quasi come un corpo rigido. Le maggiori differenze di spostamento, in accordo al modello reale, si concentrano nelle zone di collegamento. Le tensioni nella condizione di sisma in direzione x e di sisma in direzione y, vanno a concentrarsi nelle pareti parallele alla direzione di provenienza del sisma; ciò era il risultato atteso, infatti le pareti hanno una elevata rigidità nel proprio piano mentre un valore più modesto fuori dal piano. Infatti facendo un'analisi manuale della struttura, considerano come elementi resistenti solo i maschi dei pannelli (porzioni di pannello che si sviluppano dalla base fino alla sommità senza interruzioni dovute ad aperture) e attribuendogli una rigidità flessionale in direzione x pari a:

$$K_{ele_x} = 12 \frac{EJ_x}{h^3} + \frac{GA}{h\chi}$$

e una rigidità flessionale in direzione y pari a:

$$K_{ele_y} = 12 \frac{EJ_y}{h^3} + \frac{GA}{h\chi}$$

dove i termini hanno i classici significati della scienza delle costruzioni, se si va a distribuire le sollecitazioni in proporzione alla rigidità flessionale e alla distanza dal centro di rigidità otterremmo proprio che i maschi paralleli alla direzione del sisma sono i più sollecitati.

Inoltre analizzando i modi di vibrare della struttura si può notare come questi siano congrui ai risultati attesi e cioè: il primo modo di vibrare è di tipo traslazionale nella direzione più debole (y), il secondo modo di vibrare è sempre traslazionale ma nella direzione più forte (x) e il terzo modo di vibrare è di tipo rotazionale. Il periodo del primo modo di vibrare della struttura dai calcoli è risultato pari a $T_1 = 0,12417$, facendo una analisi semplificata per la determinazione del primo periodo proprio come da punto 7.3.3.2 del DM 14.01.208 si ha:

$$T_{1DM} = 0,050 \cdot 3,46^{3/4} = 0,1268 \text{ valore analogo a quello derivante dai calcoli}$$

In conclusione si può affermare che il modello scelto per la schematizzazione della struttura rispecchia in tutte le fasi il reale comportamento di questa.

A.8 VERIFICHE NUMERICHE

Tutti gli elementi *SHELL* che modellano le pareti sono stati verificati a pressoflessione e a taglio. È stato determinato quindi per ognuno di essi il diagramma di interazione M-N, e il valore massimo della resistenza a taglio. Il diagramma dei momenti flettenti è stato ricavato in accordo con il punto 7.4.4.5.1 delle NTC 2008 per traslazione verso l'alto dell'involuppo del diagramma dei momenti derivanti dall'analisi. L'involuppo è stato assunto lineare e la traslazione pari all'altezza della zona inelastica di base.

Gli elementi *SHELL* che modellano il pavimento, la fondazione e la copertura sono stati verificati come elementi piastra.

Le strutture sono state progettate con un fattore di struttura $q=1$ pertanto non hanno un comportamento dissipativo e in caso di sisma rimangono in campo elastico. Secondo quanto disposto dall'Adunanza del CSLPP n.155 del 14 dicembre 2010 per le strutture progettate con un fattore di struttura unitario non è necessario l'utilizzo di accorgimenti quali la gerarchia delle resistenze, il cui effetto può esplicarsi solo al superamento del comportamento elastico della struttura. Resta comunque l'obbligo delle prescrizioni contenute nel capitolo 4 delle NTC 2008 che garantiscono un livello significativo di duttilità. **In accordo con queste prescrizioni, nelle verifiche si è tenuto conto che tutti gli elementi strutturali abbiano dimensioni geometriche che rispettino le limitazioni delle NTC 2008 e limitazioni di armatura che rispettino le indicazioni non inequivocabilmente riferibili a prescrizioni dissipative.**

SPESSORI PARETI:

Le Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni al punto 7.4.6.1.4 affermano:

“Lo spessore delle pareti deve essere non inferiore al valore massimo tra 150 mm, (200 mm nel caso in cui nelle travi di collegamento siano da prevedersi, ai sensi del § 7.4.4.6, armature inclinate), e 1/20 dell'altezza libera di interpiano.

Possono derogare da tale limite, su motivata indicazione del progettista, le strutture a funzionamento scatolare ad un solo piano non destinate ad uso abitativo.”

Il progettista, visto che la struttura in esame ha le seguenti caratteristiche:

- dimensioni limitate,
- un funzionamento scatolare ad un solo piano,
- non è destinata ad uso abitativo,

decide in accordo con il punto 7.4.6.1.4 delle NTC di adottare come spessore delle pareti un valore di **8cm**.

COPRIFERRO:

Nelle nuove Norme Tecniche per le Costruzioni 2008 (NTC) e nella circolare esplicativa del 02 febbraio 2009 le indicazioni sul copriferro sono esplicitate nel paragrafo 4.1.6.1.3 e C4.1.6.1.3. In particolare nel punto C4.1.6.1.3. si ha:

“... al fine della protezione delle armature dalla corrosione il valore minimo dello strato di ricoprimento di calcestruzzo (copriferro) deve rispettare quanto indicato in Tab. C.4.1.IV nella quale sono distinte le tre condizioni ambientali di Tab. 4.1.IV delle NTC.”

Tabella C4.1.IV *Copriferri minimi in mm*

| | | | barre da c.a. elementi a piastra | | barre da c.a. altri elementi | | cavi da c.a.p. elementi a piastra | | cavi da c.a.p. altri elementi | |
|-----------|--------|------------|-------------------------------------|------------------------|---------------------------------|------------------------|--------------------------------------|------------------------|----------------------------------|------------------------|
| C_{min} | C_o | ambiente | $C \geq C_o$ | $C_{min} \leq C < C_o$ | $C \geq C_o$ | $C_{min} \leq C < C_o$ | $C \geq C_o$ | $C_{min} \leq C < C_o$ | $C \geq C_o$ | $C_{min} \leq C < C_o$ |
| C25/30 | C35/45 | ordinario | 15 | 20 | 20 | 25 | 25 | 30 | 30 | 35 |
| C28/35 | C40/50 | aggressivo | 25 | 30 | 30 | 35 | 35 | 40 | 40 | 45 |
| C35/45 | C45/55 | molto ag. | 35 | 40 | 40 | 45 | 45 | 50 | 50 | 50 |

Tabella 4.1.III – *Descrizione delle condizioni ambientali*

| CONDIZIONI AMBIENTALI | CLASSE DI ESPOSIZIONE |
|-----------------------|-----------------------------------|
| Ordinarie | X0, XC1, XC2, XC3, XF1 |
| Aggressive | XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3 |
| Molto aggressive | XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4 |

Le classi di esposizione si rifanno alla tabella 12 (classi di esposizione in funzione delle condizioni ambientali) delle Linee Guida sul Calcestruzzo Strutturale, nonché prospetto 4.1 dell'Eurocodice 2 UNI EN 1992-1-1:

TABELLA 12
Classi di esposizione in funzione delle condizioni ambientali

| Denominazione della classe | Descrizione dell'ambiente di esposizione | Esempi di condizioni ambientali (a titolo informativo) |
|---|--|---|
| <i>1 – Nessun rischio di corrosione delle armature o di attacco chimico</i> | | |
| X0 | Molto secco | Edifici con interni a umidità relativa molto bassa |
| <i>2 – Corrosione indotta da carbonatazione</i> | | |
| XC1 | Secco | Interni di edifici a bassa umidità relativa |
| XC2 | Bagnato, raramente secco | Parti di strutture di contenimento liquidi; fondazioni |
| XC3 | Umidità moderata | Edifici con interni a umidità relativa da moderata ad alta; calcestruzzo esterno riparato dalla pioggia |
| XC4 | Ciclicamente secco e bagnato | Superfici soggette al contatto con acqua, non comprese nella classe XC2 |
| <i>3 – Corrosione indotta dai cloruri</i> | | |
| XD1 | Umidità moderata | Superfici esposte a spruzzi diretti di acqua contenente cloruri |
| XD2 | Bagnato, raramente secco | Piscine, calcestruzzo esposto ad acque industriali contenenti cloruri |
| XD3 | Ciclicamente secco e bagnato | Parti di ponti, pavimentazioni, parcheggi per auto |

Prendendo in considerazione la tabella 12 delle Linee Guida sul Calcestruzzo Strutturale e visto che le pareti della cabina sono tinteggiate con pittura al quarzo che garantisce la protezione dagli agenti atmosferici e vista la presenza di una gronda di spessore superiore a 15cm, si afferma che la classe di esposizione in funzione delle condizioni ambientali è la **XC3** e cioè ambiente di esposizione con umidità moderata.

Nella Tab. 4.1.III delle NTC 2008 si ha che la classe di esposizione XC3 ricade nelle condizioni **ambientali ordinarie**. Ne consegue che il copriferro per elementi a piastra in ambiente ordinario è di 20mm, ma dato che gli elementi costruttivi sono sottoposti a controllo di qualità che prevede anche la verifica dei copri ferri, i valori della tabella possono essere ridotti di 5mm (C.4.1.6.1.3).

La normativa impone che a tali valori di tabella vanno aggiunte tolleranze di posa, pari a 10mm o minore, secondo prescrizioni di comprovata validità.

Dato che le Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni al capitolo 1 capoverso 3° esprimono:

“Circa le indicazioni applicative per l’ottenimento delle prescritte prestazioni, per quanto non espressamente specificato nel presente documento, ci si può riferire a normative di comprovata validità e ad altri documenti tecnici elencati nel Cap. 12. In particolare quelle fornite dagli Eurocodici con le relative Appendici Nazionali costituiscono indicazioni di comprovata validità e forniscono il sistematico supporto applicativo alle presenti norme.”

Si prendono in considerazione la tolleranza di esecuzione relative al copriferro riportate nel UNI EN 1992-1-1 al punto 4.4.1.3 (3):

“se si può assicurare che sia utilizzato un dispositivo di misurazione molto accurato per monitoraggio e che gli elementi non conformi siano respinti (per esempio elementi prefabbricati), lo scostamento ammesso Δc_{dev} può essere ridotto a:

$$10mm \geq \Delta c_{dev} \geq 0mm$$

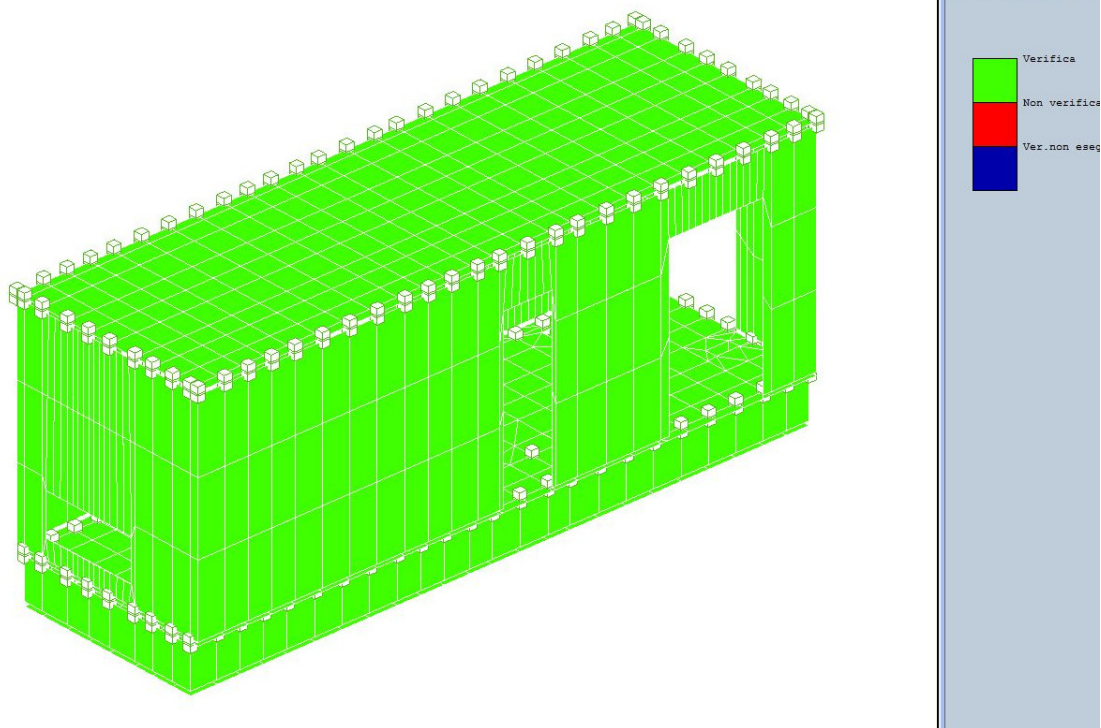
Seguendo tali indicazioni, e visto le dimensione del fabbricato e la sua destinazione d'uso si considera una tolleranza di esecuzione di 0mm.

Il copriferro adottato, che ha uno valore di 15mm, rispetta dunque le indicazioni delle NTC e relativa circolare.

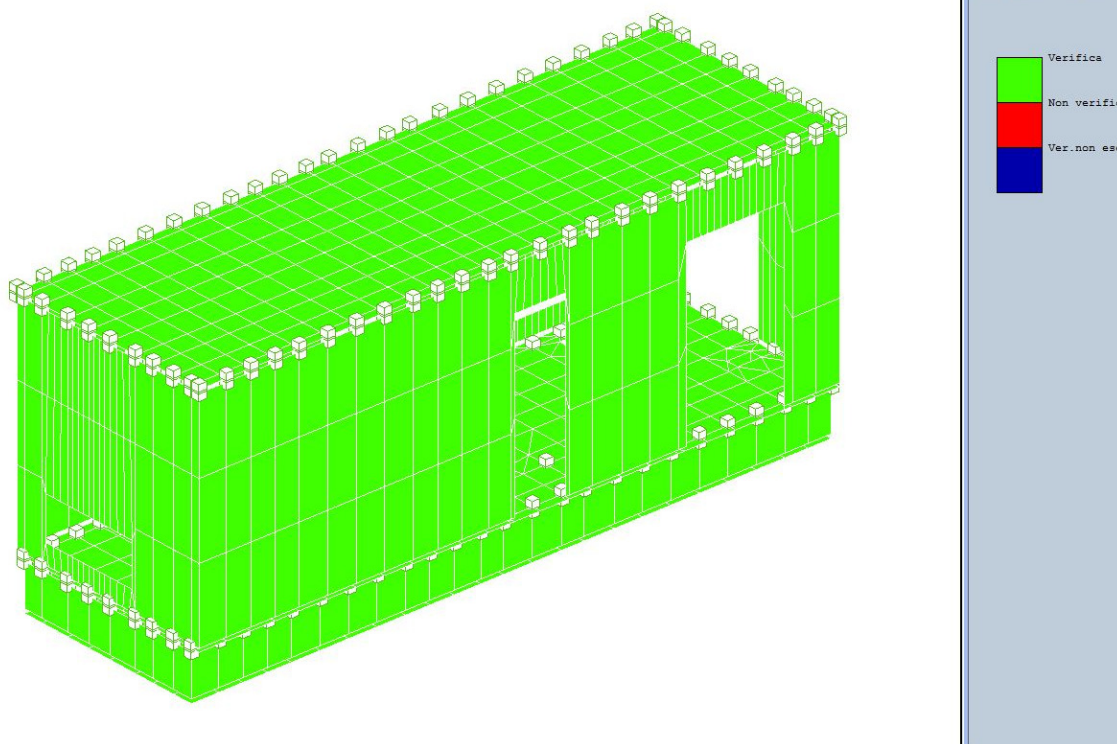
A.8.1 RISULTATI VERIFICHE

Di seguito si riportano i diagrammi a colori che riassumono il risultato delle verifiche effettuate

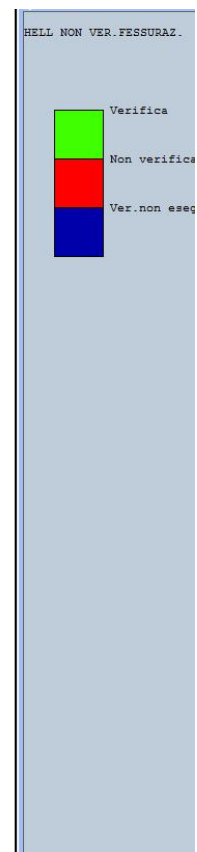
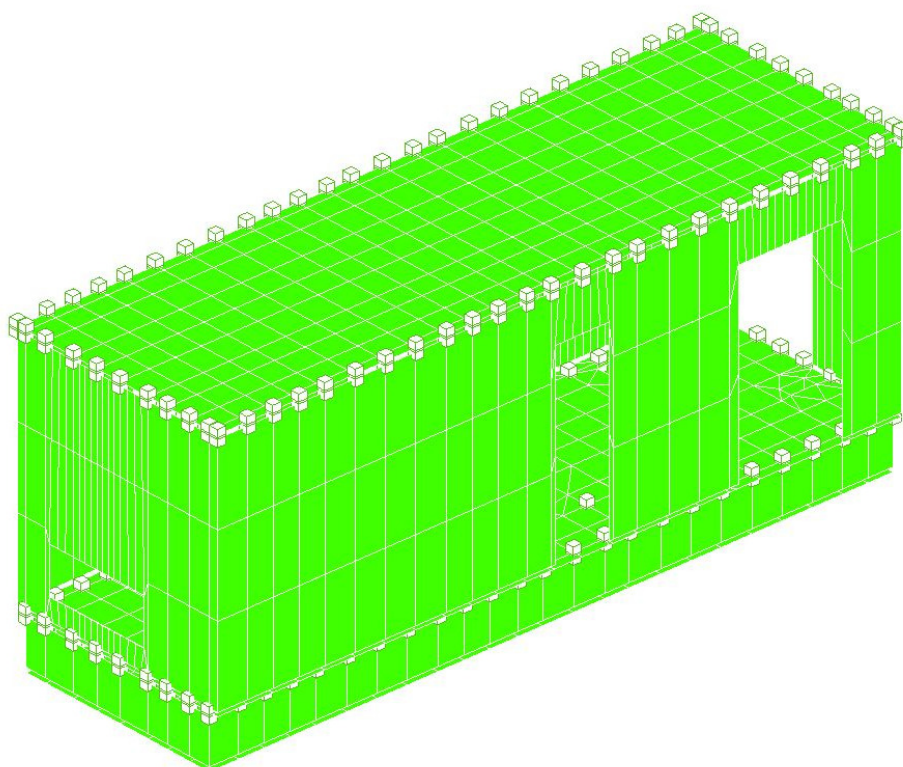
A.8.1.1 VERIFICA SHELL



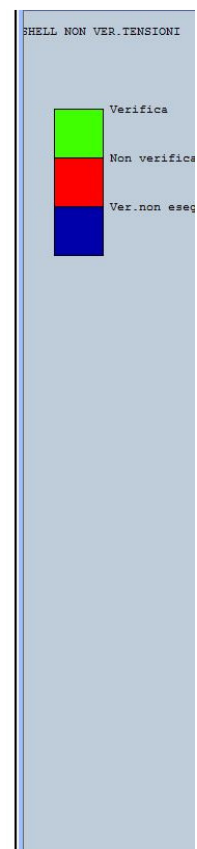
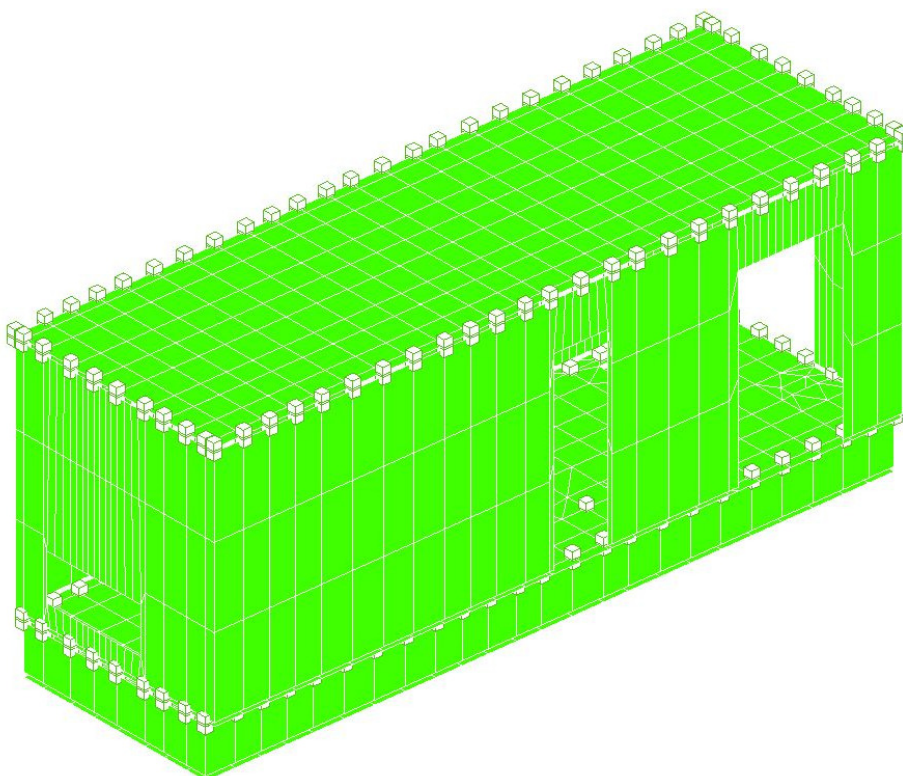
A.8.1.2 VERIFICA TAGLIO SHELL



A.8.1.3 VERIFICA FESSURAZIONE SHELL



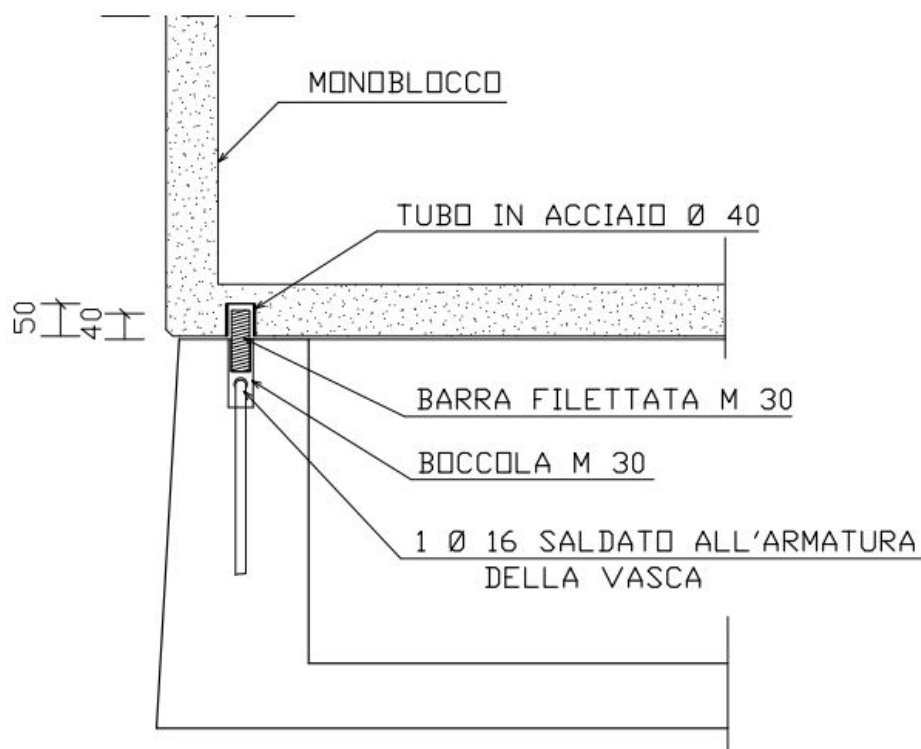
A.8.1.4 VERIFICA TENSIONI MASSIME SLE SHELL



A.8.2 VERIFICHE COLLEGAMENTI

A.8.2.1 CABINA - FONDAZIONE

Il collegamento tra la vasca di fondazione e la cabina Monoblocco viene eseguito tramite l'inserimento nella vasca di fondazione di una boccola M30. A questa una volta posizionata la vasca in opera viene avvitata una barra filettata M30. In fase di montaggio la barra viene fatta entrare per metà in un tubo di acciaio che è inglobato nel monoblocco. Il collegamento garantisce quindi la trasmissione delle azioni sismiche di taglio dalla cabina alla fondazione. Nella figura sottostante è riportato il dispositivo di collegamento:



Verifica a taglio barra filettata M30 classe 8.8.

In accordo con il punto 7.3.3.2 delle NTC 2008 la sollecitazione di taglio massima è stata determinata nel seguente modo:

$$F_h = S_d(T_1) W \lambda / g$$

Dove:

S_d : è l'ordinata dello spettro di risposta di progetto definito § 3.2.3.5;

W : massa sismica totale della cabina calcolata, a favore di sicurezza, "vuoto per pieno";

λ : è posto pari ad 1;

g : è l'accelerazione di gravità;

T_1 : per costruzioni civili o industriali che non superino i 40m di altezza e la cui massa sia approssimativamente uniformemente distribuita lungo l'altezza, T_1 può essere stimato, in assenza di calcoli più dettagliati, con la formula seguente: $T_1 = C_1 H^{\frac{3}{4}}$

Considerando le caratteristiche sismiche del sito in esame e della struttura si è ottenuto:

$$T_1 = 0.124s$$

$$S_d = 0.9020 \text{ (fattore di struttura } q=1)$$

$$W = 342,36kN$$

La forza sismica agente è dunque pari a:

$$F_h = 233,10kN$$

In accordo con il punto 7.3.5 delle NTC 2008 le sollecitazioni di calcolo, avendo effettuato una analisi in campo lineare, sono state determinate applicando la seguente combinazione:

$$E = 1,00 * E_x + 0,30 * E_y$$

Da tale equazione si ottiene che la forza sismica agente è pari a:

$$E = 243,36kN$$

Dato che tutte le cabine elettriche sono vincolate alla fondazione mediante almeno 4 collegamenti, la forza agente su ognuno di essi è pari a:

$$F_{V,Ed} = 60,84kN = 6,08ton$$

La resistenza di calcolo del collegamento, che in questo caso coincide con la resistenza a taglio dei bulloni, è stata determinata applicando l'equazione [4.2.57] delle NTC 2008:

M30 classe 8.8

$$A_{resist} = 561mm^2$$

$$f_{yb} = 649N/mm^2$$

$$f_{tb} = 800N/mm^2$$

$$\gamma_{M2} = 1,25$$

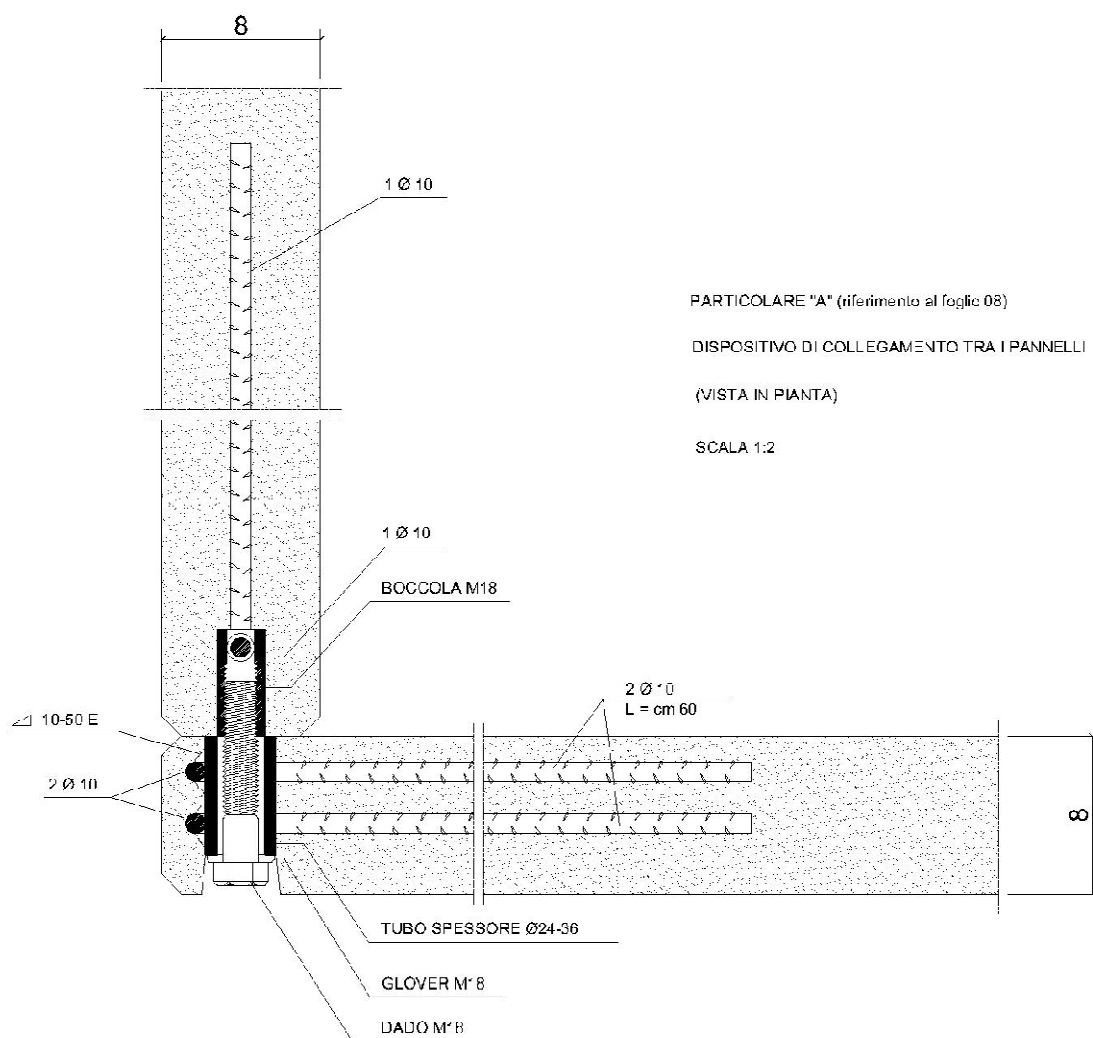
La resistenza di calcolo a taglio dei bulloni può essere assunta pari a:

$$F_{V,Rd} = \frac{0,6 * f_{tb} * A_{res}}{\gamma_{M2}} = 215kN = 21,5ton$$

LA VERIFICA DEL COLLEGAMENTO È QUINDI SODDISFATTA.

A.8 VERIFICA COLLEGAMENTO PARETE - PARETE

Le cabine, come precedentemente descritto possono essere realizzate tramite la tipologia monoblocco e la tipologia monoblocco a pannelli assemblato in opera. In quest'ultima tipologia si ha anche la presenza di 2 collegamenti realizzati con bulloni M18 classe 8.8 ad ogni incontro di 2 pannelli. Tali collegamenti sono posti uno in sommità dei pannelli e uno in mezzzeria.



La sollecitazione di taglio massima è stata calcolata considerando l'azione sismica relativa alla cabina BM (Monoblocco a pannelli) di dimensioni maggiori: BM 800 h=2,70m.

In accordo con il punto 7.3.3.2 delle NTC 2008 la sollecitazione di taglio massima (che è dovuta alla azione sismica), è stata determinata nel seguente modo:

$$F_h = S_d(T_1) W \lambda / g$$

Dove:

S_d : è l'ordinata dello spettro di risposta di progetto definito § 3.2.3.5;

W: è la massa sismica relativa alla copertura più la massa sismica dei pannelli;

λ : è posto pari ad 1;

g: è l'accelerazione di gravità;

T_1 : per costruzioni civili o industriali che non superio i 40m di altezza e la cui massa sia approssimativamente uniformemente distribuita lungo l'altezza, T_1 può essere stimato, in assenza di calcoli più dettagliati, con la formula seguente: $T_1 = C_1 H^{\frac{3}{4}}$

Considerando le caratteristiche sismiche del sito in esame e della struttura si è ottenuto:

$$T_1 = 0.124s$$

$$S_d = 0.9020 \text{ (fattore di struttura } q=1)$$

$$W = 180,54kN$$

La forza sismica agente è dunque pari a:

$$F_h = 162kN$$

Per ogni direzione sismica, la cabina ha come minimo 2 pareti resistenti. Nella peggiore delle ipotesi quindi la sollecitazione di taglio massimo agente su una parete è pari a:

$$F_h = \frac{162}{2} = 81kN$$

In accordo con il punto 7.3.3.2 delle NTC 2008, si tengono in conto gli eventuali affetti torcenti accidentali utilizzando il fattore δ . Tale parametro ha come limite superiore il valore 1,6. Prendendo $\delta = 1,6$ si ottiene una forza sismica agente su ogni parete pari a:

$$F_h = 81 \cdot 1,6 = 130kN$$

Ogni parete è collegata alle adiacenti mediante 2 bulloni M18, quindi tale azione sismica deve essere assorbita dai 4 bulloni di collegamenti. A favore di sicurezza si considera nella verifica, che l'azione sismica è assorbita interamente dai due bulloni posti in sommità, pertanto su ogni bullone si ha una forza di taglio pari a:

$$F_{V,Ed} = \frac{130}{2} kN = 64,8kN = 6,48ton$$

La resistenza di calcolo del collegamento, che in questo caso coincide con la resistenza a taglio dei bulloni, è stata determinata applicando l'equazione [4.2.57] delle NTC 2008:

$$A_{resist} = 192mm^2$$

$$f_{yb} = 649N/mm^2$$

$$f_{tb} = 800N/mm^2$$

$$\gamma_{M2} = 1,25$$

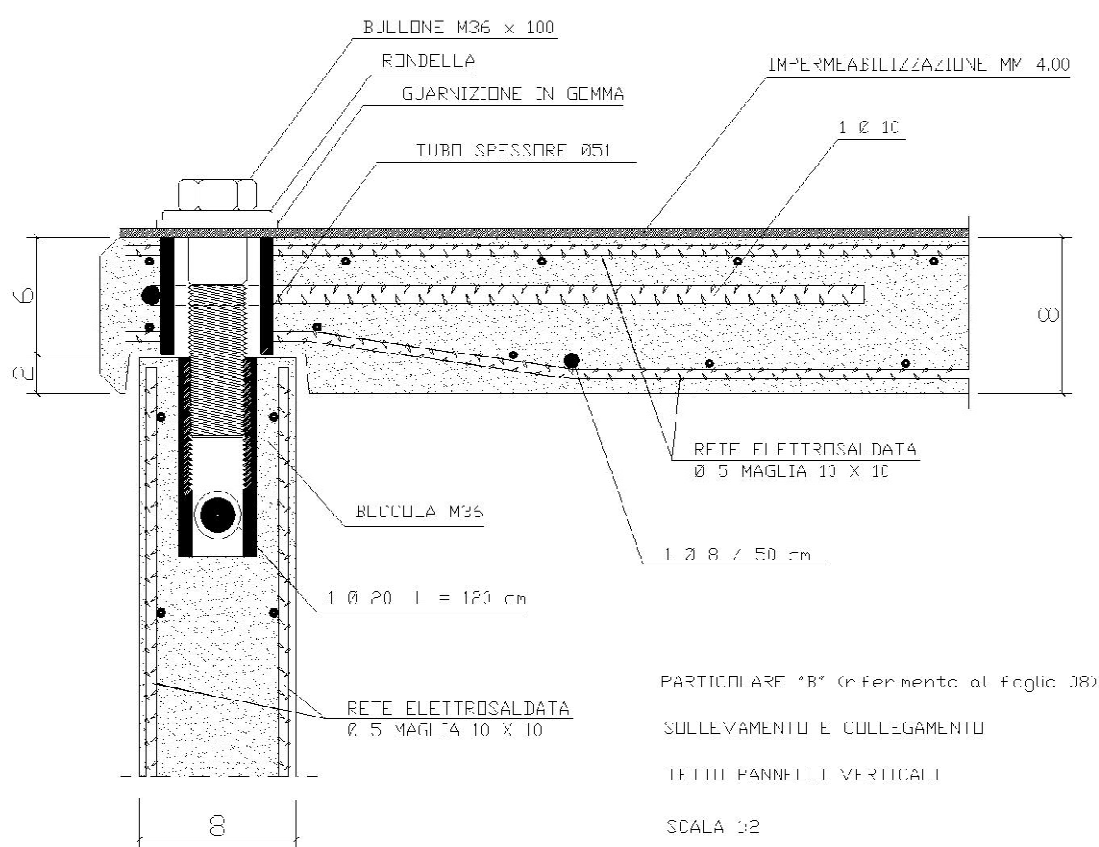
La resistenza di calcolo a taglio dei bulloni può essere assunta pari a:

$$F_{V,Rd} = \frac{0,6 \cdot f_{tb} \cdot A_{res}}{\gamma_{M2}} = 7,37 \text{ ton}$$

LA VERIFICA È QUINDI SODDISFATTA.

A.8.1.1 VERIFICA COLLEGAMENTO COPERTURA – CABINA

Il collegamento tra la copertura della cabina Monoblocco e le pareti che la compongono viene eseguito tramite l'utilizzo di 6 bulloni M36 di Classe 8.8.



Verifica bullone M36 classe 8.8.

Il collegamento tra le pareti e la copertura della cabina monoblocco risulta maggiormente sollecitato in caso di sisma.

In accordo con il punto 7.3.3.2 delle NTC 2008 la sollecitazione di taglio massima è stata determinata nel seguente modo:

$$F_h = S_d(T_1) W \lambda / g$$

Dove:

S_d : è l'ordinata dello spettro di risposta di progetto definito § 3.2.3.5;

W: è la massa sismica relativa alla copertura;

λ : è posto pari ad 1;

g: è l'accelerazione di gravità;

T_1 : per costruzioni civili o industriali che non superio i 40m di altezza e la cui massa sia approssimativamente uniformemente distribuita lungo l'altezza, T_1 può essere stimato, in assenza di calcoli più dettagliati, con la formula seguente: $T_1 = C_1 H^{\frac{3}{4}}$

Considerando le caratteristiche sismiche del sito in esame e della struttura si è ottenuto:

$$T_1 = 0.124s$$

$$S_d = 0.9020 \text{ (fattore di struttura } q=1)$$

$$W = 115,15KN$$

La forza sismica agente è dunque pari ha:

$$F_h = 103,96kN$$

In accordo con il punto 7.3.5 delle NTC 2008 le sollecitazioni di calcolo, avendo effettuato una analisi in campo lineare, sono state determinate applicando la seguente combinazione:

$$E = 1,00 * E_x + 0,30 * E_y$$

Da tale equazione si ottiene che la forza sismica agente è pari a:

$$E = 108,54kN$$

Dato che la copertura è vincolata alla cabina mediante almeno 4 collegamenti, la forza agente su ognuno di essi è pari a:

$$F_{V,Ed} = 27,13kN = 2,71ton$$

La resistenza di calcolo del collegamento, che in questo caso coincide con la resistenza a taglio dei bulloni, è stata determinata applicando l'equazione [4.2.57] delle NTC 2008:

M36 classe 8.8

$$A_{resist} = 817mm^2$$

$$f_{yb} = 649N/mm^2$$

$$f_{tb} = 800N/mm^2$$

$$\gamma_{M2} = 1,25$$

La resistenza di calcolo a taglio dei bulloni può essere assunta pari ha:

$$F_{V,Rd} = \frac{0,6 * f_{tb} * A_{res}}{\gamma_{M2}} = 313kN = 31,3ton$$

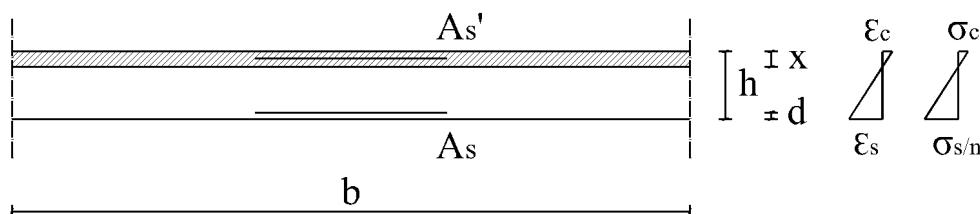
LA VERIFICA DEL COLLEGAMENTO È QUINDI SODDISFATTA.

A.9 GIUDIZIO MOTIVATO DI ACCETTABILITÀ DEI RISULTATI

In accordo con quanto espresso dal capitolo 10.2 del DM 14 gennaio 2008, si intende comprovare di seguito l'attendibilità dei risultati. Tale valutazione consisterà nel confronto tra i risultati delle elaborazioni con i risultati di semplici calcoli eseguiti con metodi tradizionali. Nel presente caso si provvede alle seguenti verifiche:

A.9.1 CALCOLO MANUALE MOMENTO RESISTENTE

Si procede di seguito alla dimostrazione con calcolo manuale di confronto, della validità dei risultati relativi al momento flettente. Si prendono in considerazione i valori del momento flettente relativi al pavimento della cabina, esposti con il calcolo automatico. (ELEMENTO 1 - QUOTA 1; Tabulati di Calcolo, Pag. 88). In particolare si prende in esame il nodo 3d numero 423 essendo quello maggiormente sollecitato a momento.



La procedura si articola in due fasi consecutive:

1. Determinazione della posizione dell'asse neutro mediante la condizione (equilibrio alla traslazione orizzontale):

$$C = T$$

2. Calcolo del momento ultimo mediante la relazione (equilibrio alla rotazione intorno all'asse neutro):

$$M_{R,Ult} = C (1 - 0,416) y + T (d - y)$$

A favore di sicurezza si è trascurata l'armatura superiore.

b=100cm

h=8cm

Per imporre l'equilibrio delle forze interne alla traslazione si è assunto:

$$C = 0,81 f_{cd} b y$$

$$T' = f_{yd} A_{s\}$$

Dove, con riferimento alla NTC 14/01/2008 punto 4.3.6, si ottiene:

$$f_{cd} = \frac{32}{1,5} 0,85 = 18,13 \text{ N/mm}^2 \quad (\text{NTC 4.3.6})$$

$$f_{yd} = \frac{450}{1,15} = 391 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \quad (\text{NTC 4.3.6})$$

L'armatura inferiore è pari a:

$$A_s = 510mm^2$$

Dall'equazione di equilibrio alla traslazione si è calcolato la posizione dell'asse neutro:

$$y = \frac{f_{yd} A_s}{0,81 b f_{cd}} = 13,317mm$$

Dall'equazione precedentemente riportata si è quindi determinato il momento resistente ultimo:

$$M_{R,Ult} = 11,88kNm/m$$

Alla pagina 88 dei tabulati di calcolo si trova il momento sollecitante M_y del nodo 3d numero 423, questo è pari a $M_{y,Ed} = 1025kgm/m = 10,25kNm/m$.

Confrontando il momento sollecitante con il momento resistente si ottiene che il momento resistente ultimo ha un valore maggiore rispetto al momento sollecitante ultimo:

$$M_{R,Ult} \geq M_{S,Ult}$$

La verifica, in accordo a quanto riportato dal programma, è quindi soddisfatta.

A.9.2 CALCOLO MANUALE TAGLIO RESISTENTE (V_{rd}):

Si procede di seguito alla dimostrazione con calcolo manuale di confronto, della validità dei risultati relativi al taglio resistente. Si prendono in considerazione i valori della parete 1, esposti con il calcolo automatico. (ELEMENTO 2 - QUOTA 1; Tabulati di Calcolo, Pag. 90). Si è preso in esame il nodo 3d numero 682 essendo quello più sollecitato a taglio:

- Spessore $s=8cm$
- $A_s = 170mm^2$

Per il calcolo del taglio resistente, trattandosi di struttura a bassa duttilità, si fa riferimento alle formule valide per gli elementi monodimensionale riportate al punto 4.1.2.1.3.2 delle NTC 2008.

A favore di sicurezza si assume che il coefficiente maggiorativo dovuto alla compressione, α_c , sia uguale a 1.

L'angolo della biella compressa, θ , si assume in sicurezza pari a 45° .

Per il calcestruzzo 32/4030 e per le barre B450C con riferimento alle equazioni ([eq:cls]) e ([eq:acci]) si ha:

$$f_{cd} = 18,13N/mm^2$$

$$f_{yd} = 391N/mm^2$$

e dalla norma NTC 2008 si ottiene:

$$f'_{cd} = 0,50 f_{cd} = 9,065 \text{ N/mm}^2$$

La sezione ha le seguenti caratteristiche:

- il passo delle staffe $s=100\text{mm}$
- altezza utile $d=1000\text{mm}$
- tondino staffa $\emptyset = 5\text{mm}$
- numero braccia $2 A_{sw} = 39,26\text{mm}^2$
- larghezza minima della sezione $b_w = 80\text{mm}$
- sforzo normale $N_p(kN) = 0$
- angolo biella compressa $\theta = 45^\circ$

Con riferimento al calcestruzzo d'anima, la resistenza di calcolo “taglio compressione” si calcola con:

$$V_{Rcd} = 0,9 d b_w \alpha_c f'_{cd} 1/2 = 326340\text{N} = 326\text{kN}$$

$$V_{Rsd} = 0,9 d \frac{A_{sw}}{s} f_{yd} = 138155,94\text{N} = 138\text{kN}$$

La resistenza a taglio della trave è la minore delle due sopra definite: NTC 14/01/2008 punto 4.3.6

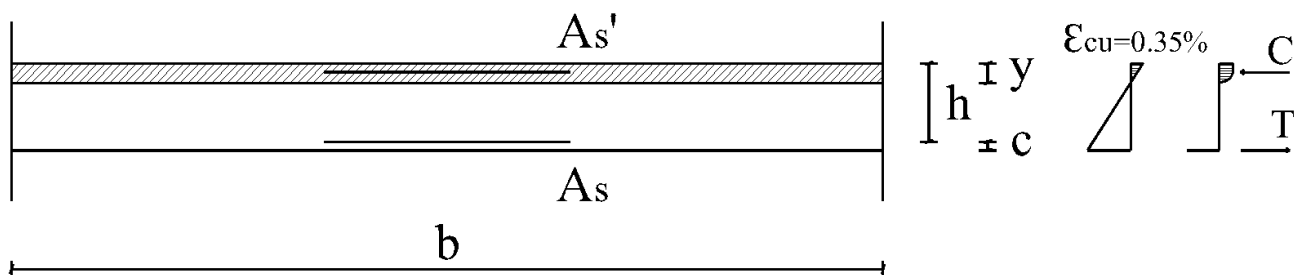
$$V_{Rd} = \min(V_{Rcd}, V_{Rsd}) = 138,16\text{kN/m}$$

Il taglio resistente risulta dato dal meccanismo a trazione che è pari a 138,16kN/m, valore superiore al taglio di calcolo T_{xy} , infatti per il nodo 3d numero 682 troviamo alla pagina 90 dei tabulati di calcolo che $T_{xy} = 5850\text{kg/m} = 58,50\text{kN/m}$. In accordo a quanto riportato dal programma la verifica è soddisfatta.

A.9.3 VERIFICA MANUALE FESSURAZIONE

Si procede di seguito alla dimostrazione, con calcolo manuale di confronto, della validità dei risultati esposti con il calcolo automatico, con riferimento al caso relativo del pavimento. (Tabulati di Calcolo, Pag. 89). Si è preso in esame il nodo 3d numero 423.

CALCOLO AMPIEZZA FESSURE (punto 7.3.4 EC2-UNI EN 1992-1-1-2005)



Dall'analisi elastica della sezione, imponendo l'equilibrio alla traslazione orizzontale, si è determinata la posizione dell'asse neutro:

$$C + C' + T = 0 \Rightarrow x$$

$$x = \frac{-n (A'_s + A_s) + \sqrt{n^2 (A_s + A'_s)^2 + 2nb(A'_s c + A_s h)}}{b} =$$

L'ampiezza delle fessure è data dalla seguente espressione:

$$W_k = S_{r,max}(\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}) \quad (EC2 \text{ espressione } 7.8)$$

dove:

- $S_{r,max}$ è la distanza massima delle fessure;
- ϵ_{sm} è la deformazione media dell'armatura;
- ϵ_{cm} è la deformazione media del calcestruzzo tra le fessure

$$(\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}) = \frac{\sigma_s - k_t \frac{f_{ct,eff}}{\rho_{p,eff}} (1 + \alpha_e \rho_{p,eff})}{E_s} \geq 0,60 \frac{\sigma_s}{E_s}$$

dove:

- $f_{ct,eff}$: valore medio della resistenza a trazione efficace del calcestruzzo al momento in cui si suppone insorgano le prime fessure; ai fini del calcolo di ampiezza delle fessure e del contributo del calcestruzzo teso tra le fessure si assume, come raccomandato nel punto 7.1 (2) della sezione 7 del EC2 UNI EN 1992-1-1-2005:

$$f_{ct,eff} = f_{ctm}$$

Da cui $f_{ct,eff} = 3,02 \text{ Mpa}$ per classe di calcestruzzo = 32

- k_t : è un fattore dipendente dalla durata del carico: si adotta 0,6 (carichi di breve durata);

- σ_s è la tensione nell'armatura tesa considerando la sezione fessurata;
- E_s : modulo elastico dell'acciaio = 2100000 kg/cm^2 ;
- α_e : rapporto E_s/E_{cm} dove:

– $E_{cm} = 22000 \left(\frac{f_{cm}}{10} \right)^{0.3} = 15367 \text{ N/mm}^2$ modulo elastico istantaneo del calcestruzzo (NTC 2008, punto 11.2.10.3, espressione 11.2.5)

• $\rho_{p,eff} = \frac{A_s}{A_{c,eff}}$ dove:

– A_s : area minima di armatura nella zona tesa

– $A_{c,eff}$: è l'area efficace di calcestruzzo teso attorno all'armatura ordinaria di altezza $h_{c,eff}$ dove $h_{c,eff}$ è il minore fra:

$$\left\{ \begin{array}{lcl} 2,5(h-d) & = & 3,75 \text{ cm} \\ (h-x)/3 & = & 2,20 \text{ cm} \\ h/s & = & 4,00 \text{ cm} \end{array} \right\} \Rightarrow h_{c,eff} = 0,0231$$

$$A_{c,eff} = 2,20 \times 100 = 233 \text{ cm}^2$$

$$\rho_{p,eff} = \frac{A_s}{A_{c,eff}} = 0,0231$$

Andando a sostituire i valori si ottiene che:

$$(\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}) = 3.855E - 04$$

considerando che

$$0,60 \frac{\sigma_s}{E_s} = 4.849E - 04$$

si assume quest'ultimo valore nel calcolo

$$S_{r,max} = K_3 C + K_1 K_2 K_4 \emptyset / \rho_{p,eff} = 87,74$$

dove:

- \emptyset i è il diametro delle barre
- C è il ricoprimento delle armature

- K_1 è un coefficiente che tiene conto delle proprietà di aderenza dell'armatura aderente (0,8 per barre ad aderenza migliorata)
- K_2 è un coefficiente che tiene conto della distribuzione delle deformazioni (0,5 per flessione)
- K_3 e K_4 sono coefficienti per i quali si adottano i valori raccomandati rispettivamente 3,4 e 0,425.

Dalle formula riportata precedentemente si ha:

$$W_k = 0,0mm$$

Il risultato ottenuto $W_k = 0,0mm$ con il calcolo manuale coincide esattamente con quello risultante dal calcolo automatico validandone quindi l'efficacia. Tale risultato numerico è inoltre verificato in relazione alle prescrizioni normative che definiscono i valori degli stati limiti di apertura delle fessure massime $W_1 = 0,2mm$; $W_2 = 0,3mm$; $W_3 = 0,4mm$ (riportate al punto 4.1.2.2.4, NTC 2008).

A.9.4 CONFRONTO TAGLIENTE SISMICO PIANO DI COPERTURA

Si intende confrontare i risultati ottenuti allo SLV mediante il software utilizzato con un calcolo di massima.

A.9.4.1 RISULTATI ELABORAZIONE DI MASSIMA

Il calcolo di massima viene condotto applicando l'analisi statica equivalente, seguendo le indicazioni del paragrafo 7.3.3.2 del DM 14 gennaio 2008.

In base a quanto detto, la forza da applicare a ciascuna massa della costruzione è data dalla formula seguente:

$$F_i = F_h \frac{z_i W_i}{\sum z_j W_j}$$

dove:

| | |
|---------------|--|
| F_h | $S_d(T_1) W \lambda / g$ |
| F_i | è la forza da applicare alla massa i-esima; |
| W_i e W_j | sono i pesi, rispettivamente, della massa i e della massa j; |
| $S_d(T_1)$ | è l'ordinata dello spettro di risposta; |
| W | è il peso complessivo della costruzione; |
| λ | è un coefficiente pari a 0,85 se la costruzione ha almeno 3 orizzontamenti e se $T_1 < 2T_c$, pari a 1,0 in tutti gli altri casi; |
| g | è l'accelerazione di gravità; |

Il periodo del modo di vibrare principale, come previsto dal paragrafo 7.3.3.2, è assunto pari a:

$$T_1 = C_1 H^{\frac{3}{4}}$$

Dove: H è l'altezza della costruzione, in metri, dal piano di fondazione e C_1 vale 0,085 per costruzioni con struttura a telaio in acciaio, 0,075 per costruzioni con struttura a telaio in calcestruzzo armato e 0,050 per costruzioni con qualsiasi tipo di struttura.

Per il caso in esame si ha:

| PERIODO PRINCIPALE | |
|---|------------------|
| T1 | 0,124 s |
| ORDINATA DELLO SPETTRO DI PROGETTO ALLO SLV | |
| Sd | 0,90 g |
| Tc | 0,650 s |
| Tc* | 0,270s |
| Tb | 0,220 s |
| S | 1 |
| PESO SISMICO RELATIVO ALLA COPERTURA | |
| W | 115,15 kN |
| SOLLECITAZIONE TAGLIANTE | |
| Fh | 103,63 kN |

A.9.4.2 RISULTATI ELABORAZIONE TRAMITE SOFTWARE

Il software di calcolo ha fornito le seguenti forzanti di piano al variare dello stato limite. La comparazione viene eseguita per lo SLV, i valori del taglio sismico in copertura (2° piano) sono evidenziati nella tabella sottostante:

| FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V. | | | | | | | | |
|--|----------------|---------------|-------------------------|------------|--------|--------------|----------|-------------------|
| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | | | | |
| Massa eccitata (t): 32.75 | | | Massa totale (t): 32.75 | | | Rapporto: 99 | | |
| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 0,039 | 0,96 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,05 | 0,01 | 1,20 |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,10 | 0,17 | 2,57 |
| 2 | 4,082 | 100,00 | 16,66 | 1 | 3,34 | -0,01 | -0,16 | |
| | | | | 2 | 7,98 | -0,10 | -2,64 | |
| 3 | 0,179 | 4,39 | 0,03 | 1 | 0,01 | -0,10 | 0,17 | |
| | | | | 2 | 0,01 | 0,01 | 0,89 | |
| 4 | 0,053 | 1,31 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,15 | 0,08 | |
| | | | | 2 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | |
| 5 | 3,982 | 97,56 | 15,86 | 1 | 10,91 | 0,08 | -3,50 | |
| | | | | 2 | -1,69 | 0,01 | 0,43 | |
| 6 | 0,444 | 10,89 | 0,20 | 1 | 0,14 | -0,15 | 3,06 | |
| | | | | 2 | -0,02 | 0,03 | -0,29 | |

| FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V. | | | | | | | | |
|--|----------------|---------------|-------------------------|------------|--------|-------------|----------|-------------------|
| SISMA DIREZIONE: 90° | | | | | | | | |
| Massa eccitata (t): 32.75 | | | Massa totale (t): 32.75 | | | Rapporto: 1 | | |
| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 1 | 4,156 | 100,00 | 17,28 | 1 | 0,00 | 4,79 | 0,64 | 3,69 |
| | | | | 2 | 0,14 | 10,63 | 18,06 | 7,89 |
| 2 | 0,039 | 0,95 | 0,00 | 1 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | |
| | | | | 2 | -0,08 | 0,00 | 0,03 | |
| 3 | 0,826 | 19,88 | 0,68 | 1 | -0,05 | 0,47 | -0,79 | |
| | | | | 2 | -0,04 | -0,05 | -4,11 | |
| 4 | 3,816 | 91,82 | 14,56 | 1 | 0,12 | 10,46 | 5,81 | |
| | | | | 2 | 0,00 | -1,76 | 0,23 | |
| 5 | 0,039 | 0,94 | 0,00 | 1 | 0,11 | 0,00 | -0,03 | |
| | | | | 2 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | |
| 6 | 0,480 | 11,55 | 0,23 | 1 | -0,15 | 0,16 | -3,31 | |
| | | | | 2 | 0,02 | -0,03 | 0,31 | |

Il taglio massimo in copertura allo SLV considerando la direzione sismica 0°, è pari a **103,63kN** mentre dalla tabelle precedente si trova che il calcolo effettuato mediante software ha dato un valore di **106,3kN**. Essendo i due valori molto simili, si può concludere che l'affidabilità del codice di calcolo utilizzato è verificata.

A.10 CONCLUSIONI

Dopo i controlli effettuati sui modelli di calcolo utilizzati, dai quali è stato possibile desumere l'attendibilità e i risultati ottenuti, si può concludere che:

- Le verifiche agli SLU e agli SLE per la vasca di fondazione sia nella condizione di trasporto sia nella condizione di sollevamento risultano soddisfatte.
- Le verifiche agli SLU e agli SLE per il Monoblocco Cabina sia nella condizione di trasporto sia nella condizione di sollevamento risultano soddisfatte.
- Le verifiche agli SLU e agli SLE per la copertura sia nella condizione di trasporto sia nella condizione di sollevamento risultano soddisfatte.
- Le verifiche agli SLU e agli SLE per la cabina nel suo insieme, valutate in condizione di esercizio, risultano soddisfatte.

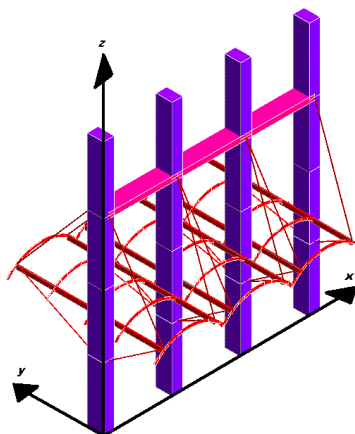
TABULATI DI CALCOLO

AI SENSI DEL CAP. 10 DEL D.M. DEL 14.01.2008

B.1 SISTEMI DI RIFERIMENTO

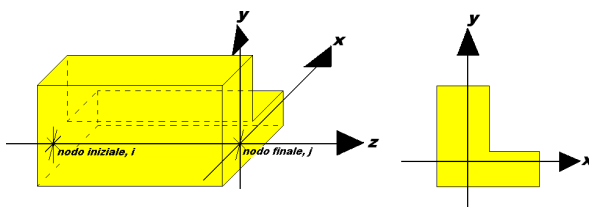
B.1.1 SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



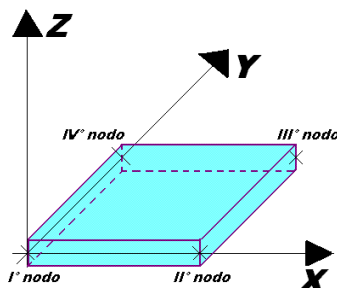
B.1.2 SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



B.1.3 SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



B.2 UNITÀ DI MISURA

Si adottano le seguenti unità di misura:

- [lunghezze] = m
- [forze] = kgf / daN
- [tempo] = sec
- [temperatura] = °C

B.3 CONVENZIONI SUI SEGNI

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

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

B.4 DATI GENERALI DELLA STRUTTURA

B.4.1 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

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

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

B.4.2 DATI DI INPUT

| ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA | | | | | | | | | | | | | |
|--|-------------------|------------------------------|------|------------------|------------------------------|------|------------------|-------------------------------|-------------------------------|-------------------------------|-------------------------------|-------------------------------|-------------------------------|
| Materiale N.ro | Densita' kg/mc | Ex*1E3 kg/cm ² | Ni.x | Alfa.x (*1E5) | Ey*1E3 kg/cm ² | Ni.y | Alfa.y (*1E5) | E11*1E3 kg/cm ² | E12*1E3 kg/cm ² | E13*1E3 kg/cm ² | E22*1E3 kg/cm ² | E23*1E3 kg/cm ² | E33*1E3 kg/cm ² |
| 1 | 2500 | 285 | 0,20 | 0,00 | 285 | 0,20 | 0,00 | 296 | 59 | 0 | 296 | 0 | 119 |

| MATERIALI SHELL IN C.A. | | | | | | | | | | | |
|-------------------------|------------|-----------------|-------------------|------------------------------|--------------|----------------|------------------|------------------|----------------|---------------|-----------------|
| IDENT | % | CARATTERISTICHE | | | | | DURABILITA' | | | COPRIFERRO | |
| Mat. N.ro | Rig Fls | Classe CLS | Classe Acciaio | Mod. E kg/cm ² | Pois- son | Gamma kg/mc | Tipo Ambiente | Tipo Armatura | Toll. Copr. | Setti (cm) | Piastre (cm) |
| 1 | 100 | C32/40 | B450C | 333457 | 0,20 | 2500 | XC2/XC3 | POCO SENS. | 0,00 | 1,5 | 1,5 |

| MATERIALI SHELL IN C.A. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|--------------|-------|-------|-------|------|------|---------|------|------|------|-----------|------------|-----------|-----------|-----------|------|-------|-------|------------|------------|------------|------------|-----|
| CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Cri Nro | Tipo Elem | fcd | fcd | rcd | fyk | fyd | Ey | ec0 | ecu | eyu | At/ Ac | Mt/ Mtu | Wra mm | Wfr mm | Wpe mm | σRar | σPer | σRar | Spo Rar | Spo Fre | Spo Per | Coe Vis | euk |
| 1 | SETTI | 332,0 | 187,0 | 187,0 | 4500 | 3913 | 2100000 | 0,20 | 0,35 | 1,00 | 20 | | | | 0,4 | 0,3 | 192,0 | 144,0 | 2600 | | | | |

| CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI | | | | | | | | | |
|--|------------------------------|-------------------------------|--------------|------------------------------|-------------------------------|--------------|------------------------------|-------------------------------|--|
| IDENT | COSTANTE WINKLER | | IDENT | COSTANTE WINKLER | | IDENT | COSTANTE WINKLER | | |
| Crit N.ro | KwVert kg/cm ² | KwOriz. kg/cm ² | Crit N.ro | KwVert kg/cm ² | KwOriz. kg/cm ² | Crit N.ro | KwVert kg/cm ² | KwOriz. kg/cm ² | |
| | | | 2 | 4,00 | 0,00 | | | | |

| DATI GENERALI DI STRUTTURA | | | |
|--|-----------|---------------------------|----------|
| PARAMETRI SISMICI | | | |
| Vita Nominale (Anni) | 50 | Classe d' Uso | SECONDA |
| Longitudine Est (Grd) | 14,93992 | Latitudine Nord (Grd) | 37,11972 |
| Categoria Suolo | D | Coeff. Condiz. Topogr. | 1,40000 |
| Sistema Costruttivo Dir.1 | Utente | Sistema Costruttivo Dir.2 | Utente |
| Regolarita' in Altezza | SI (KR=1) | Regolarita' in Pianta | SI |
| Direzione Sisma (Grd) | 0 | Sisma Verticale | ASSENTE |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,81 | Periodo di Ritorno Anni | 30,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,05 | Periodo T'c (sec.) | 0,25 |
| Fo | 2,42 | Fv | 0,72 |
| Fattore Stratigrafia 'S' | 1,80 | Periodo TB (sec.) | 0,21 |
| Periodo TC (sec.) | 0,63 | Periodo TD (sec.) | 1,80 |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,63 | Periodo di Ritorno Anni | 50,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,07 | Periodo T'c (sec.) | 0,27 |
| Fo | 2,52 | Fv | 0,88 |
| Fattore Stratigrafia 'S' | 1,80 | Periodo TB (sec.) | 0,22 |
| Periodo TC (sec.) | 0,65 | Periodo TD (sec.) | 1,87 |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,10 | Periodo di Ritorno Anni | 475,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,28 | Periodo T'c (sec.) | 0,42 |
| Fo | 2,28 | Fv | 1,62 |
| Fattore Stratigrafia 'S' | 1,45 | Periodo TB (sec.) | 0,27 |
| Periodo TC (sec.) | 0,81 | Periodo TD (sec.) | 2,71 |
| PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C. | | | |
| Probabilita' Pvr | 0,05 | Periodo di Ritorno Anni | 975,00 |
| Accelerazione Ag/g | 0,40 | Periodo T'c (sec.) | 0,48 |
| Fo | 2,33 | Fv | 1,99 |
| Fattore Stratigrafia 'S' | 1,00 | Periodo TB (sec.) | 0,29 |
| Periodo TC (sec.) | 0,86 | Periodo TD (sec.) | 3,20 |
| PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 1 | | | |
| Fattore di struttura 'q' | 1,00 | | |
| PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 2 | | | |
| Fattore di struttura 'q' | 1,00 | | |
| COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI | | | |

| | | | |
|--------------------------|----------|-----------------------------|------|
| Acciaio per CLS armato | 1,15 | Calcestruzzo CLS armato | 1,50 |
| Legno per comb. eccez. | 1,00 | Legno per comb. fondament.: | 1,30 |
| Livello conoscenza | ADEGUATO | | |
| FRP Collasso Tipo 'A' | 1,10 | FRP Delaminazione Tipo 'A' | 1,20 |
| FRP Collasso Tipo 'B' | 1,25 | FRP Delaminazione Tipo 'B' | 1,50 |
| FRP Resist. Press/Fless | 1,00 | FRP Resist. Taglio/Torsione | 1,20 |
| FRP Resist. Confinamento | 1,10 | | |

ATTRIBUTI TAMPONATURE SU PIANI SISMICI

| IDENTIFICATIV | | ATTRIBUTI | |
|---------------|-----------|----------------|---------------|
| Piano N.ro | Quota (m) | Irregol Pianta | Piano Soffice |
| 1 | 0,58 | NO | NO |
| 2 | 3,36 | NO | NO |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 1 | 0,34 | 2,47 | 0,00 | 234 | 0 | 0,00 |
| 2 | 0,34 | 2,58 | 0,00 | 255 | 0 | 0,00 |
| 3 | 0,00 | 2,47 | 0,00 | 9 | 0 | 0,00 |
| 4 | 0,00 | 2,58 | 0,00 | 8 | 0 | 0,00 |
| 5 | 0,34 | 0,11 | 0,00 | 42 | 0 | 0,00 |
| 6 | 0,34 | 0,36 | 0,00 | 63 | 0 | 0,00 |
| 7 | 0,00 | 0,11 | 0,00 | 10 | 0 | 0,00 |
| 8 | 0,00 | 0,36 | 0,00 | 38 | 0 | 0,00 |
| 9 | 3,86 | 2,47 | 0,00 | 244 | 0 | 0,00 |
| 10 | 3,86 | 2,58 | 0,00 | 265 | 0 | 0,00 |
| 11 | 3,58 | 2,47 | 0,00 | 13 | 0 | 0,00 |
| 12 | 3,58 | 2,58 | 0,00 | 7 | 0 | 0,00 |
| 13 | 5,23 | 2,47 | 0,00 | 247 | 0 | 0,00 |
| 14 | 5,23 | 2,58 | 0,00 | 268 | 0 | 0,00 |
| 15 | 4,86 | 2,47 | 0,00 | 14 | 0 | 0,00 |
| 16 | 4,86 | 2,58 | 0,00 | 6 | 0 | 0,00 |
| 17 | 5,23 | 0,11 | 0,00 | 55 | 0 | 0,00 |
| 18 | 5,23 | 0,36 | 0,00 | 76 | 0 | 0,00 |
| 19 | 4,86 | 0,11 | 0,00 | 15 | 0 | 0,00 |
| 20 | 4,86 | 0,36 | 0,00 | 40 | 0 | 0,00 |
| 21 | 3,86 | 0,11 | 0,00 | 52 | 0 | 0,00 |
| 22 | 3,86 | 0,36 | 0,00 | 73 | 0 | 0,00 |
| 23 | 3,58 | 0,11 | 0,00 | 16 | 0 | 0,00 |
| 24 | 3,58 | 0,36 | 0,00 | 41 | 0 | 0,00 |
| 25 | 0,34 | 0,65 | 0,00 | 88 | 0 | 0,00 |
| 26 | 0,00 | 0,65 | 0,00 | 84 | 0 | 0,00 |
| 27 | 5,23 | 0,65 | 0,00 | 101 | 0 | 0,00 |
| 28 | 4,86 | 0,65 | 0,00 | 86 | 0 | 0,00 |
| 29 | 3,86 | 0,65 | 0,00 | 98 | 0 | 0,00 |
| 30 | 3,58 | 0,65 | 0,00 | 87 | 0 | 0,00 |
| 31 | 0,64 | 0,11 | 0,00 | 43 | 0 | 0,00 |
| 32 | 0,64 | 0,36 | 0,00 | 64 | 0 | 0,00 |
| 33 | 0,94 | 0,11 | 0,00 | 44 | 0 | 0,00 |
| 34 | 0,94 | 0,36 | 0,00 | 65 | 0 | 0,00 |
| 35 | 1,24 | 0,11 | 0,00 | 45 | 0 | 0,00 |
| 36 | 1,24 | 0,36 | 0,00 | 66 | 0 | 0,00 |
| 37 | 1,59 | 0,11 | 0,00 | 46 | 0 | 0,00 |
| 38 | 1,59 | 0,36 | 0,00 | 67 | 0 | 0,00 |
| 39 | 1,94 | 0,11 | 0,00 | 47 | 0 | 0,00 |
| 40 | 1,94 | 0,36 | 0,00 | 68 | 0 | 0,00 |
| 41 | 2,29 | 0,11 | 0,00 | 48 | 0 | 0,00 |
| 42 | 2,29 | 0,36 | 0,00 | 69 | 0 | 0,00 |
| 43 | 2,65 | 0,11 | 0,00 | 49 | 0 | 0,00 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 44 | 2,65 | 0,36 | 0,00 | 70 | 0 | 0,00 |
| 45 | 2,95 | 0,11 | 0,00 | 50 | 0 | 0,00 |
| 46 | 2,95 | 0,36 | 0,00 | 71 | 0 | 0,00 |
| 47 | 3,25 | 0,11 | 0,00 | 51 | 0 | 0,00 |
| 48 | 3,25 | 0,36 | 0,00 | 72 | 0 | 0,00 |
| 49 | 4,22 | 0,11 | 0,00 | 53 | 0 | 0,00 |
| 50 | 4,22 | 0,36 | 0,00 | 74 | 0 | 0,00 |
| 51 | 4,58 | 0,11 | 0,00 | 54 | 0 | 0,00 |
| 52 | 4,58 | 0,36 | 0,00 | 75 | 0 | 0,00 |
| 53 | 5,58 | 0,11 | 0,00 | 56 | 0 | 0,00 |
| 54 | 5,58 | 0,36 | 0,00 | 77 | 0 | 0,00 |
| 55 | 5,93 | 0,11 | 0,00 | 57 | 0 | 0,00 |
| 56 | 5,93 | 0,36 | 0,00 | 78 | 0 | 0,00 |
| 57 | 6,28 | 0,11 | 0,00 | 58 | 0 | 0,00 |
| 58 | 6,28 | 0,36 | 0,00 | 79 | 0 | 0,00 |
| 59 | 6,63 | 0,11 | 0,00 | 59 | 0 | 0,00 |
| 60 | 6,63 | 0,36 | 0,00 | 80 | 0 | 0,00 |
| 61 | 6,98 | 0,11 | 0,00 | 60 | 0 | 0,00 |
| 62 | 6,98 | 0,36 | 0,00 | 81 | 0 | 0,00 |
| 63 | 7,34 | 0,11 | 0,00 | 61 | 0 | 0,00 |
| 64 | 7,34 | 0,36 | 0,00 | 82 | 0 | 0,00 |
| 65 | 7,63 | 0,11 | 0,00 | 62 | 0 | 0,00 |
| 66 | 7,63 | 0,36 | 0,00 | 83 | 0 | 0,00 |
| 67 | 7,92 | 0,11 | 0,00 | 11 | 0 | 0,00 |
| 68 | 7,92 | 0,36 | 0,00 | 39 | 0 | 0,00 |
| 69 | 0,64 | 0,65 | 0,00 | 89 | 0 | 0,00 |
| 70 | 0,94 | 0,65 | 0,00 | 90 | 0 | 0,00 |
| 71 | 1,24 | 0,65 | 0,00 | 91 | 0 | 0,00 |
| 72 | 1,59 | 0,65 | 0,00 | 92 | 0 | 0,00 |
| 73 | 1,94 | 0,65 | 0,00 | 93 | 0 | 0,00 |
| 74 | 2,29 | 0,65 | 0,00 | 94 | 0 | 0,00 |
| 75 | 2,65 | 0,65 | 0,00 | 95 | 0 | 0,00 |
| 76 | 2,95 | 0,65 | 0,00 | 96 | 0 | 0,00 |
| 77 | 3,25 | 0,65 | 0,00 | 97 | 0 | 0,00 |
| 78 | 4,22 | 0,65 | 0,00 | 99 | 0 | 0,00 |
| 79 | 4,58 | 0,65 | 0,00 | 100 | 0 | 0,00 |
| 80 | 5,58 | 0,65 | 0,00 | 102 | 0 | 0,00 |
| 81 | 5,93 | 0,65 | 0,00 | 103 | 0 | 0,00 |
| 82 | 6,28 | 0,65 | 0,00 | 104 | 0 | 0,00 |
| 83 | 6,63 | 0,65 | 0,00 | 105 | 0 | 0,00 |
| 84 | 6,98 | 0,65 | 0,00 | 106 | 0 | 0,00 |
| 85 | 7,34 | 0,65 | 0,00 | 107 | 0 | 0,00 |
| 86 | 7,63 | 0,65 | 0,00 | 108 | 0 | 0,00 |
| 87 | 7,92 | 0,65 | 0,00 | 85 | 0 | 0,00 |
| 88 | 0,34 | 0,90 | 0,00 | 113 | 0 | 0,00 |
| 89 | 0,00 | 0,90 | 0,00 | 109 | 0 | 0,00 |
| 90 | 5,23 | 0,90 | 0,00 | 126 | 0 | 0,00 |
| 91 | 4,86 | 0,90 | 0,00 | 111 | 0 | 0,00 |
| 92 | 3,86 | 0,90 | 0,00 | 123 | 0 | 0,00 |
| 93 | 3,58 | 0,90 | 0,00 | 112 | 0 | 0,00 |
| 94 | 0,64 | 0,90 | 0,00 | 114 | 0 | 0,00 |
| 95 | 0,94 | 0,90 | 0,00 | 115 | 0 | 0,00 |
| 96 | 1,24 | 0,90 | 0,00 | 116 | 0 | 0,00 |
| 97 | 1,59 | 0,90 | 0,00 | 117 | 0 | 0,00 |
| 98 | 1,94 | 0,90 | 0,00 | 118 | 0 | 0,00 |
| 99 | 2,29 | 0,90 | 0,00 | 119 | 0 | 0,00 |
| 100 | 2,65 | 0,90 | 0,00 | 120 | 0 | 0,00 |
| 101 | 2,95 | 0,90 | 0,00 | 121 | 0 | 0,00 |
| 102 | 3,25 | 0,90 | 0,00 | 122 | 0 | 0,00 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 103 | 4,22 | 0,90 | 0,00 | 124 | 0 | 0,00 |
| 104 | 4,58 | 0,90 | 0,00 | 125 | 0 | 0,00 |
| 105 | 5,58 | 0,90 | 0,00 | 127 | 0 | 0,00 |
| 106 | 5,93 | 0,90 | 0,00 | 128 | 0 | 0,00 |
| 107 | 6,28 | 0,90 | 0,00 | 129 | 0 | 0,00 |
| 108 | 6,63 | 0,90 | 0,00 | 130 | 0 | 0,00 |
| 109 | 6,98 | 0,90 | 0,00 | 131 | 0 | 0,00 |
| 110 | 7,34 | 0,90 | 0,00 | 132 | 0 | 0,00 |
| 111 | 7,63 | 0,90 | 0,00 | 133 | 0 | 0,00 |
| 112 | 7,92 | 0,90 | 0,00 | 110 | 0 | 0,00 |
| 113 | 0,34 | 1,26 | 0,00 | 138 | 0 | 0,00 |
| 114 | 0,00 | 1,26 | 0,00 | 134 | 0 | 0,00 |
| 115 | 5,23 | 1,26 | 0,00 | 151 | 0 | 0,00 |
| 116 | 4,86 | 1,26 | 0,00 | 136 | 0 | 0,00 |
| 117 | 3,86 | 1,26 | 0,00 | 148 | 0 | 0,00 |
| 118 | 3,58 | 1,26 | 0,00 | 137 | 0 | 0,00 |
| 119 | 0,64 | 1,26 | 0,00 | 139 | 0 | 0,00 |
| 120 | 0,94 | 1,26 | 0,00 | 140 | 0 | 0,00 |
| 121 | 1,24 | 1,26 | 0,00 | 141 | 0 | 0,00 |
| 122 | 1,59 | 1,26 | 0,00 | 142 | 0 | 0,00 |
| 123 | 1,94 | 1,26 | 0,00 | 143 | 0 | 0,00 |
| 124 | 2,29 | 1,26 | 0,00 | 144 | 0 | 0,00 |
| 125 | 2,65 | 1,26 | 0,00 | 145 | 0 | 0,00 |
| 126 | 2,95 | 1,26 | 0,00 | 146 | 0 | 0,00 |
| 127 | 3,25 | 1,26 | 0,00 | 147 | 0 | 0,00 |
| 128 | 4,22 | 1,26 | 0,00 | 149 | 0 | 0,00 |
| 129 | 4,58 | 1,26 | 0,00 | 150 | 0 | 0,00 |
| 130 | 5,58 | 1,26 | 0,00 | 152 | 0 | 0,00 |
| 131 | 5,93 | 1,26 | 0,00 | 153 | 0 | 0,00 |
| 132 | 6,28 | 1,26 | 0,00 | 154 | 0 | 0,00 |
| 133 | 6,63 | 1,26 | 0,00 | 155 | 0 | 0,00 |
| 134 | 6,98 | 1,26 | 0,00 | 156 | 0 | 0,00 |
| 135 | 7,34 | 1,26 | 0,00 | 157 | 0 | 0,00 |
| 136 | 7,63 | 1,26 | 0,00 | 158 | 0 | 0,00 |
| 137 | 7,92 | 1,26 | 0,00 | 135 | 0 | 0,00 |
| 138 | 0,34 | 1,56 | 0,00 | 163 | 0 | 0,00 |
| 139 | 0,00 | 1,56 | 0,00 | 159 | 0 | 0,00 |
| 140 | 5,23 | 1,56 | 0,00 | 176 | 0 | 0,00 |
| 141 | 4,86 | 1,56 | 0,00 | 161 | 0 | 0,00 |
| 142 | 3,86 | 1,56 | 0,00 | 173 | 0 | 0,00 |
| 143 | 3,58 | 1,56 | 0,00 | 162 | 0 | 0,00 |
| 144 | 0,64 | 1,56 | 0,00 | 164 | 0 | 0,00 |
| 145 | 0,94 | 1,56 | 0,00 | 165 | 0 | 0,00 |
| 146 | 1,24 | 1,56 | 0,00 | 166 | 0 | 0,00 |
| 147 | 1,59 | 1,56 | 0,00 | 167 | 0 | 0,00 |
| 148 | 1,94 | 1,56 | 0,00 | 168 | 0 | 0,00 |
| 149 | 2,29 | 1,56 | 0,00 | 169 | 0 | 0,00 |
| 150 | 2,65 | 1,56 | 0,00 | 170 | 0 | 0,00 |
| 151 | 2,95 | 1,56 | 0,00 | 171 | 0 | 0,00 |
| 152 | 3,25 | 1,56 | 0,00 | 172 | 0 | 0,00 |
| 153 | 4,22 | 1,56 | 0,00 | 174 | 0 | 0,00 |
| 154 | 4,58 | 1,56 | 0,00 | 175 | 0 | 0,00 |
| 155 | 5,58 | 1,56 | 0,00 | 177 | 0 | 0,00 |
| 156 | 5,93 | 1,56 | 0,00 | 178 | 0 | 0,00 |
| 157 | 6,28 | 1,56 | 0,00 | 179 | 0 | 0,00 |
| 158 | 6,63 | 1,56 | 0,00 | 180 | 0 | 0,00 |
| 159 | 6,98 | 1,56 | 0,00 | 181 | 0 | 0,00 |
| 160 | 7,34 | 1,56 | 0,00 | 182 | 0 | 0,00 |
| 161 | 7,63 | 1,56 | 0,00 | 183 | 0 | 0,00 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 162 | 7,92 | 1,56 | 0,00 | 160 | 0 | 0,00 |
| 163 | 0,34 | 1,86 | 0,00 | 188 | 0 | 0,00 |
| 164 | 0,00 | 1,86 | 0,00 | 184 | 0 | 0,00 |
| 165 | 5,23 | 1,86 | 0,00 | 201 | 0 | 0,00 |
| 166 | 4,86 | 1,86 | 0,00 | 186 | 0 | 0,00 |
| 167 | 3,86 | 1,86 | 0,00 | 198 | 0 | 0,00 |
| 168 | 3,58 | 1,86 | 0,00 | 187 | 0 | 0,00 |
| 169 | 0,64 | 1,86 | 0,00 | 189 | 0 | 0,00 |
| 170 | 0,94 | 1,86 | 0,00 | 190 | 0 | 0,00 |
| 171 | 1,24 | 1,86 | 0,00 | 191 | 0 | 0,00 |
| 172 | 1,59 | 1,86 | 0,00 | 192 | 0 | 0,00 |
| 173 | 1,94 | 1,86 | 0,00 | 193 | 0 | 0,00 |
| 174 | 2,29 | 1,86 | 0,00 | 194 | 0 | 0,00 |
| 175 | 2,65 | 1,86 | 0,00 | 195 | 0 | 0,00 |
| 176 | 2,95 | 1,86 | 0,00 | 196 | 0 | 0,00 |
| 177 | 3,25 | 1,86 | 0,00 | 197 | 0 | 0,00 |
| 178 | 4,22 | 1,86 | 0,00 | 199 | 0 | 0,00 |
| 179 | 4,58 | 1,86 | 0,00 | 200 | 0 | 0,00 |
| 180 | 5,58 | 1,86 | 0,00 | 202 | 0 | 0,00 |
| 181 | 5,93 | 1,86 | 0,00 | 203 | 0 | 0,00 |
| 182 | 6,28 | 1,86 | 0,00 | 204 | 0 | 0,00 |
| 183 | 6,63 | 1,86 | 0,00 | 205 | 0 | 0,00 |
| 184 | 6,98 | 1,86 | 0,00 | 206 | 0 | 0,00 |
| 185 | 7,34 | 1,86 | 0,00 | 207 | 0 | 0,00 |
| 186 | 7,63 | 1,86 | 0,00 | 208 | 0 | 0,00 |
| 187 | 7,92 | 1,86 | 0,00 | 185 | 0 | 0,00 |
| 188 | 0,34 | 2,22 | 0,00 | 213 | 0 | 0,00 |
| 189 | 0,00 | 2,22 | 0,00 | 209 | 0 | 0,00 |
| 190 | 5,23 | 2,22 | 0,00 | 226 | 0 | 0,00 |
| 191 | 4,86 | 2,22 | 0,00 | 211 | 0 | 0,00 |
| 192 | 3,86 | 2,22 | 0,00 | 223 | 0 | 0,00 |
| 193 | 3,58 | 2,22 | 0,00 | 212 | 0 | 0,00 |
| 194 | 0,64 | 2,22 | 0,00 | 214 | 0 | 0,00 |
| 195 | 0,94 | 2,22 | 0,00 | 215 | 0 | 0,00 |
| 196 | 1,24 | 2,22 | 0,00 | 216 | 0 | 0,00 |
| 197 | 1,59 | 2,22 | 0,00 | 217 | 0 | 0,00 |
| 198 | 1,94 | 2,22 | 0,00 | 218 | 0 | 0,00 |
| 199 | 2,29 | 2,22 | 0,00 | 219 | 0 | 0,00 |
| 200 | 2,65 | 2,22 | 0,00 | 220 | 0 | 0,00 |
| 201 | 2,95 | 2,22 | 0,00 | 221 | 0 | 0,00 |
| 202 | 3,25 | 2,22 | 0,00 | 222 | 0 | 0,00 |
| 203 | 4,22 | 2,22 | 0,00 | 224 | 0 | 0,00 |
| 204 | 4,58 | 2,22 | 0,00 | 225 | 0 | 0,00 |
| 205 | 5,58 | 2,22 | 0,00 | 227 | 0 | 0,00 |
| 206 | 5,93 | 2,22 | 0,00 | 228 | 0 | 0,00 |
| 207 | 6,28 | 2,22 | 0,00 | 229 | 0 | 0,00 |
| 208 | 6,63 | 2,22 | 0,00 | 230 | 0 | 0,00 |
| 209 | 6,98 | 2,22 | 0,00 | 231 | 0 | 0,00 |
| 210 | 7,34 | 2,22 | 0,00 | 232 | 0 | 0,00 |
| 211 | 7,63 | 2,22 | 0,00 | 233 | 0 | 0,00 |
| 212 | 7,92 | 2,22 | 0,00 | 210 | 0 | 0,00 |
| 213 | 0,64 | 2,47 | 0,00 | 235 | 0 | 0,00 |
| 214 | 0,94 | 2,47 | 0,00 | 236 | 0 | 0,00 |
| 215 | 1,24 | 2,47 | 0,00 | 237 | 0 | 0,00 |
| 216 | 1,59 | 2,47 | 0,00 | 238 | 0 | 0,00 |
| 217 | 1,94 | 2,47 | 0,00 | 239 | 0 | 0,00 |
| 218 | 2,29 | 2,47 | 0,00 | 240 | 0 | 0,00 |
| 219 | 2,65 | 2,47 | 0,00 | 241 | 0 | 0,00 |
| 220 | 2,95 | 2,47 | 0,00 | 242 | 0 | 0,00 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 221 | 3,25 | 2,47 | 0,00 | 243 | 0 | 0,00 |
| 222 | 4,22 | 2,47 | 0,00 | 245 | 0 | 0,00 |
| 223 | 4,58 | 2,47 | 0,00 | 246 | 0 | 0,00 |
| 224 | 5,58 | 2,47 | 0,00 | 248 | 0 | 0,00 |
| 225 | 5,93 | 2,47 | 0,00 | 249 | 0 | 0,00 |
| 226 | 6,28 | 2,47 | 0,00 | 250 | 0 | 0,00 |
| 227 | 6,63 | 2,47 | 0,00 | 251 | 0 | 0,00 |
| 228 | 6,98 | 2,47 | 0,00 | 252 | 0 | 0,00 |
| 229 | 7,34 | 2,47 | 0,00 | 253 | 0 | 0,00 |
| 230 | 7,63 | 2,47 | 0,00 | 254 | 0 | 0,00 |
| 231 | 0,64 | 2,58 | 0,00 | 256 | 0 | 0,00 |
| 232 | 0,94 | 2,58 | 0,00 | 257 | 0 | 0,00 |
| 233 | 1,24 | 2,58 | 0,00 | 258 | 0 | 0,00 |
| 234 | 1,59 | 2,58 | 0,00 | 259 | 0 | 0,00 |
| 235 | 1,94 | 2,58 | 0,00 | 260 | 0 | 0,00 |
| 236 | 2,29 | 2,58 | 0,00 | 261 | 0 | 0,00 |
| 237 | 2,65 | 2,58 | 0,00 | 262 | 0 | 0,00 |
| 238 | 2,95 | 2,58 | 0,00 | 263 | 0 | 0,00 |
| 239 | 3,25 | 2,58 | 0,00 | 264 | 0 | 0,00 |
| 240 | 4,22 | 2,58 | 0,00 | 266 | 0 | 0,00 |
| 241 | 4,58 | 2,58 | 0,00 | 267 | 0 | 0,00 |
| 242 | 5,58 | 2,58 | 0,00 | 269 | 0 | 0,00 |
| 243 | 5,93 | 2,58 | 0,00 | 270 | 0 | 0,00 |
| 244 | 6,28 | 2,58 | 0,00 | 271 | 0 | 0,00 |
| 245 | 6,63 | 2,58 | 0,00 | 272 | 0 | 0,00 |
| 246 | 6,98 | 2,58 | 0,00 | 273 | 0 | 0,00 |
| 247 | 7,34 | 2,58 | 0,00 | 274 | 0 | 0,00 |
| 248 | 7,63 | 2,58 | 0,00 | 275 | 0 | 0,00 |
| 249 | 7,92 | 2,47 | 0,00 | 12 | 0 | 0,00 |
| 250 | 7,92 | 2,58 | 0,00 | 5 | 0 | 0,00 |
| 251 | 0,00 | 0,11 | 0,50 | 10 | 0 | 0,02 |
| 252 | 0,34 | 0,11 | 0,50 | 42 | 0 | 0,02 |
| 253 | 7,92 | 0,11 | 0,50 | 11 | 0 | 0,02 |
| 254 | 7,92 | 0,36 | 0,50 | 39 | 0 | 0,02 |
| 255 | 7,92 | 2,47 | 0,50 | 12 | 0 | 0,02 |
| 256 | 7,63 | 2,47 | 0,50 | 254 | 0 | 0,02 |
| 257 | 0,00 | 2,47 | 0,50 | 9 | 0 | 0,02 |
| 258 | 0,00 | 2,22 | 0,50 | 209 | 0 | 0,02 |
| 259 | 4,86 | 0,11 | 0,50 | 15 | 0 | 0,02 |
| 260 | 5,23 | 0,11 | 0,50 | 55 | 0 | 0,02 |
| 261 | 3,58 | 0,11 | 0,50 | 16 | 0 | 0,02 |
| 262 | 3,86 | 0,11 | 0,50 | 52 | 0 | 0,02 |
| 263 | 0,64 | 0,11 | 0,50 | 43 | 0 | 0,02 |
| 264 | 0,94 | 0,11 | 0,50 | 44 | 0 | 0,02 |
| 265 | 1,24 | 0,11 | 0,50 | 45 | 0 | 0,02 |
| 266 | 1,59 | 0,11 | 0,50 | 46 | 0 | 0,02 |
| 267 | 1,94 | 0,11 | 0,50 | 47 | 0 | 0,02 |
| 268 | 2,29 | 0,11 | 0,50 | 48 | 0 | 0,02 |
| 269 | 2,65 | 0,11 | 0,50 | 49 | 0 | 0,02 |
| 270 | 2,95 | 0,11 | 0,50 | 50 | 0 | 0,02 |
| 271 | 3,25 | 0,11 | 0,50 | 51 | 0 | 0,02 |
| 272 | 4,22 | 0,11 | 0,50 | 53 | 0 | 0,02 |
| 273 | 4,58 | 0,11 | 0,50 | 54 | 0 | 0,02 |
| 274 | 5,58 | 0,11 | 0,50 | 56 | 0 | 0,02 |
| 275 | 5,93 | 0,11 | 0,50 | 57 | 0 | 0,02 |
| 276 | 6,28 | 0,11 | 0,50 | 58 | 0 | 0,02 |
| 277 | 6,63 | 0,11 | 0,50 | 59 | 0 | 0,02 |
| 278 | 6,98 | 0,11 | 0,50 | 60 | 0 | 0,02 |
| 279 | 7,34 | 0,11 | 0,50 | 61 | 0 | 0,02 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 280 | 7,63 | 0,11 | 0,50 | 62 | 0 | 0,02 |
| 281 | 7,92 | 0,65 | 0,50 | 85 | 0 | 0,02 |
| 282 | 7,92 | 0,90 | 0,50 | 110 | 0 | 0,02 |
| 283 | 7,92 | 1,26 | 0,50 | 135 | 0 | 0,02 |
| 284 | 7,92 | 1,56 | 0,50 | 160 | 0 | 0,02 |
| 285 | 7,92 | 1,86 | 0,50 | 185 | 0 | 0,02 |
| 286 | 7,92 | 2,22 | 0,50 | 210 | 0 | 0,02 |
| 287 | 3,58 | 2,47 | 0,50 | 13 | 0 | 0,02 |
| 288 | 3,25 | 2,47 | 0,50 | 243 | 0 | 0,02 |
| 289 | 4,86 | 2,47 | 0,50 | 14 | 0 | 0,02 |
| 290 | 4,58 | 2,47 | 0,50 | 246 | 0 | 0,02 |
| 291 | 0,34 | 2,47 | 0,50 | 234 | 0 | 0,02 |
| 292 | 0,64 | 2,47 | 0,50 | 235 | 0 | 0,02 |
| 293 | 0,94 | 2,47 | 0,50 | 236 | 0 | 0,02 |
| 294 | 1,24 | 2,47 | 0,50 | 237 | 0 | 0,02 |
| 295 | 1,59 | 2,47 | 0,50 | 238 | 0 | 0,02 |
| 296 | 1,94 | 2,47 | 0,50 | 239 | 0 | 0,02 |
| 297 | 2,29 | 2,47 | 0,50 | 240 | 0 | 0,02 |
| 298 | 2,65 | 2,47 | 0,50 | 241 | 0 | 0,02 |
| 299 | 2,95 | 2,47 | 0,50 | 242 | 0 | 0,02 |
| 300 | 3,86 | 2,47 | 0,50 | 244 | 0 | 0,02 |
| 301 | 4,22 | 2,47 | 0,50 | 245 | 0 | 0,02 |
| 302 | 5,23 | 2,47 | 0,50 | 247 | 0 | 0,02 |
| 303 | 5,58 | 2,47 | 0,50 | 248 | 0 | 0,02 |
| 304 | 5,93 | 2,47 | 0,50 | 249 | 0 | 0,02 |
| 305 | 6,28 | 2,47 | 0,50 | 250 | 0 | 0,02 |
| 306 | 6,63 | 2,47 | 0,50 | 251 | 0 | 0,02 |
| 307 | 6,98 | 2,47 | 0,50 | 252 | 0 | 0,02 |
| 308 | 7,34 | 2,47 | 0,50 | 253 | 0 | 0,02 |
| 309 | 0,00 | 0,36 | 0,50 | 38 | 0 | 0,02 |
| 310 | 0,00 | 0,65 | 0,50 | 84 | 0 | 0,02 |
| 311 | 0,00 | 0,90 | 0,50 | 109 | 0 | 0,02 |
| 312 | 0,00 | 1,26 | 0,50 | 134 | 0 | 0,02 |
| 313 | 0,00 | 1,56 | 0,50 | 159 | 0 | 0,02 |
| 314 | 0,00 | 1,86 | 0,50 | 184 | 0 | 0,02 |
| 315 | 0,00 | 2,47 | 0,58 | 9 | 1 | 0,04 |
| 316 | 0,00 | 0,11 | 0,58 | 10 | 1 | 0,04 |
| 317 | 7,92 | 0,11 | 0,58 | 11 | 1 | 0,04 |
| 318 | 7,92 | 2,47 | 0,58 | 12 | 1 | 0,04 |
| 319 | 3,58 | 2,47 | 0,58 | 13 | 1 | 0,11 |
| 320 | 4,86 | 2,47 | 0,58 | 14 | 1 | 0,15 |
| 321 | 4,86 | 0,11 | 0,58 | 15 | 1 | 0,14 |
| 322 | 3,58 | 0,11 | 0,58 | 16 | 1 | 0,14 |
| 323 | 0,00 | 0,36 | 0,58 | 38 | 1 | 0,06 |
| 324 | 7,92 | 0,36 | 0,58 | 39 | 1 | 0,06 |
| 325 | 0,34 | 0,11 | 0,58 | 42 | 1 | 0,05 |
| 326 | 0,64 | 0,11 | 0,58 | 43 | 1 | 0,05 |
| 327 | 0,94 | 0,11 | 0,58 | 44 | 1 | 0,04 |
| 328 | 1,24 | 0,11 | 0,58 | 45 | 1 | 0,06 |
| 329 | 1,59 | 0,11 | 0,58 | 46 | 1 | 0,07 |
| 330 | 1,94 | 0,11 | 0,58 | 47 | 1 | 0,06 |
| 331 | 2,29 | 0,11 | 0,58 | 48 | 1 | 0,06 |
| 332 | 2,65 | 0,11 | 0,58 | 49 | 1 | 0,06 |
| 333 | 2,95 | 0,11 | 0,58 | 50 | 1 | 0,05 |
| 334 | 3,25 | 0,11 | 0,58 | 51 | 1 | 0,06 |
| 335 | 3,86 | 0,11 | 0,58 | 52 | 1 | 0,05 |
| 336 | 4,22 | 0,11 | 0,58 | 53 | 1 | 0,05 |
| 337 | 4,58 | 0,11 | 0,58 | 54 | 1 | 0,05 |
| 338 | 5,23 | 0,11 | 0,58 | 55 | 1 | 0,05 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 339 | 5,58 | 0,11 | 0,58 | 56 | 1 | 0,04 |
| 340 | 5,93 | 0,11 | 0,58 | 57 | 1 | 0,05 |
| 341 | 6,28 | 0,11 | 0,58 | 58 | 1 | 0,05 |
| 342 | 6,63 | 0,11 | 0,58 | 59 | 1 | 0,05 |
| 343 | 6,98 | 0,11 | 0,58 | 60 | 1 | 0,05 |
| 344 | 7,34 | 0,11 | 0,58 | 61 | 1 | 0,05 |
| 345 | 7,63 | 0,11 | 0,58 | 62 | 1 | 0,04 |
| 346 | 0,00 | 0,65 | 0,58 | 84 | 1 | 0,06 |
| 347 | 7,92 | 0,65 | 0,58 | 85 | 1 | 0,06 |
| 348 | 0,00 | 0,90 | 0,58 | 109 | 1 | 0,04 |
| 349 | 7,92 | 0,90 | 0,58 | 110 | 1 | 0,03 |
| 350 | 0,00 | 1,26 | 0,58 | 134 | 1 | 0,02 |
| 351 | 7,92 | 1,26 | 0,58 | 135 | 1 | 0,02 |
| 352 | 0,00 | 1,56 | 0,58 | 159 | 1 | 0,01 |
| 353 | 7,92 | 1,56 | 0,58 | 160 | 1 | 0,04 |
| 354 | 0,00 | 1,86 | 0,58 | 184 | 1 | 0,01 |
| 355 | 7,92 | 1,86 | 0,58 | 185 | 1 | 0,04 |
| 356 | 0,00 | 2,22 | 0,58 | 209 | 1 | 0,04 |
| 357 | 7,92 | 2,22 | 0,58 | 210 | 1 | 0,03 |
| 358 | 0,34 | 2,47 | 0,58 | 234 | 1 | 0,05 |
| 359 | 0,64 | 2,47 | 0,58 | 235 | 1 | 0,04 |
| 360 | 0,94 | 2,47 | 0,58 | 236 | 1 | 0,05 |
| 361 | 1,24 | 2,47 | 0,58 | 237 | 1 | 0,05 |
| 362 | 1,59 | 2,47 | 0,58 | 238 | 1 | 0,05 |
| 363 | 1,94 | 2,47 | 0,58 | 239 | 1 | 0,05 |
| 364 | 2,29 | 2,47 | 0,58 | 240 | 1 | 0,05 |
| 365 | 2,65 | 2,47 | 0,58 | 241 | 1 | 0,05 |
| 366 | 2,95 | 2,47 | 0,58 | 242 | 1 | 0,04 |
| 367 | 3,25 | 2,47 | 0,58 | 243 | 1 | 0,05 |
| 368 | 3,86 | 2,47 | 0,58 | 244 | 1 | 0,05 |
| 369 | 4,22 | 2,47 | 0,58 | 245 | 1 | 0,05 |
| 370 | 4,58 | 2,47 | 0,58 | 246 | 1 | 0,05 |
| 371 | 5,23 | 2,47 | 0,58 | 247 | 1 | 0,05 |
| 372 | 5,58 | 2,47 | 0,58 | 248 | 1 | 0,05 |
| 373 | 5,93 | 2,47 | 0,58 | 249 | 1 | 0,05 |
| 374 | 6,28 | 2,47 | 0,58 | 250 | 1 | 0,05 |
| 375 | 6,63 | 2,47 | 0,58 | 251 | 1 | 0,03 |
| 376 | 6,98 | 2,47 | 0,58 | 252 | 1 | 0,05 |
| 377 | 7,34 | 2,47 | 0,58 | 253 | 1 | 0,05 |
| 378 | 7,63 | 2,47 | 0,58 | 254 | 1 | 0,04 |
| 379 | 1,14 | 0,44 | 0,50 | 276 | 0 | 0,00 |
| 380 | 1,14 | 0,44 | 0,58 | 276 | 1 | 0,05 |
| 381 | 3,14 | 0,44 | 0,50 | 277 | 0 | 0,00 |
| 382 | 3,14 | 0,44 | 0,58 | 277 | 1 | 0,05 |
| 383 | 3,14 | 0,94 | 0,50 | 278 | 0 | 0,00 |
| 384 | 3,14 | 0,94 | 0,58 | 278 | 1 | 0,06 |
| 385 | 1,14 | 0,94 | 0,50 | 279 | 0 | 0,00 |
| 386 | 1,14 | 0,94 | 0,58 | 279 | 1 | 0,06 |
| 387 | 3,92 | 0,84 | 0,50 | 280 | 0 | 0,00 |
| 388 | 3,92 | 0,84 | 0,58 | 280 | 1 | 0,05 |
| 389 | 4,52 | 0,84 | 0,50 | 281 | 0 | 0,00 |
| 390 | 4,52 | 0,84 | 0,58 | 281 | 1 | 0,05 |
| 391 | 4,52 | 1,54 | 0,50 | 282 | 0 | 0,00 |
| 392 | 4,52 | 1,54 | 0,58 | 282 | 1 | 0,05 |
| 393 | 3,92 | 1,54 | 0,50 | 283 | 0 | 0,00 |
| 394 | 3,92 | 1,54 | 0,58 | 283 | 1 | 0,05 |
| 395 | 5,58 | 0,29 | 0,58 | 287 | 1 | 0,02 |
| 396 | 5,22 | 0,29 | 0,58 | 284 | 1 | 0,05 |
| 397 | 5,58 | 0,90 | 0,58 | 127 | 1 | 0,05 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 398 | 5,82 | 0,29 | 0,58 | 285 | 1 | 0,05 |
| 399 | 5,22 | 0,65 | 0,58 | 101 | 1 | 0,04 |
| 400 | 5,82 | 0,90 | 0,58 | 286 | 1 | 0,07 |
| 401 | 5,82 | 0,65 | 0,58 | 296 | 1 | 0,05 |
| 402 | 5,22 | 0,90 | 0,58 | 126 | 1 | 0,06 |
| 403 | 7,47 | 0,92 | 0,50 | 288 | 0 | 0,00 |
| 404 | 7,47 | 0,92 | 0,58 | 288 | 1 | 0,03 |
| 405 | 7,76 | 0,92 | 0,50 | 289 | 0 | 0,00 |
| 406 | 7,76 | 0,92 | 0,58 | 289 | 1 | 0,03 |
| 407 | 7,76 | 1,07 | 0,50 | 290 | 0 | 0,00 |
| 408 | 7,76 | 1,07 | 0,58 | 290 | 1 | 0,02 |
| 409 | 7,47 | 1,07 | 0,50 | 291 | 0 | 0,00 |
| 410 | 7,47 | 1,07 | 0,58 | 291 | 1 | 0,02 |
| 411 | 6,54 | 2,00 | 0,50 | 292 | 0 | 0,00 |
| 412 | 6,54 | 2,00 | 0,58 | 292 | 1 | 0,04 |
| 413 | 6,74 | 2,00 | 0,50 | 293 | 0 | 0,00 |
| 414 | 6,74 | 2,00 | 0,58 | 293 | 1 | 0,03 |
| 415 | 6,74 | 2,38 | 0,50 | 294 | 0 | 0,00 |
| 416 | 6,74 | 2,38 | 0,58 | 294 | 1 | 0,03 |
| 417 | 6,54 | 2,38 | 0,50 | 295 | 0 | 0,00 |
| 418 | 6,54 | 2,38 | 0,58 | 295 | 1 | 0,03 |
| 419 | 0,00 | 0,00 | 0,58 | 1 | 1 | 0,03 |
| 420 | 0,34 | 0,00 | 0,58 | 17 | 1 | 0,04 |
| 421 | 5,23 | 0,00 | 0,58 | 30 | 1 | 0,05 |
| 422 | 4,86 | 0,00 | 0,58 | 3 | 1 | 0,07 |
| 423 | 3,86 | 0,00 | 0,58 | 27 | 1 | 0,02 |
| 424 | 3,58 | 0,00 | 0,58 | 4 | 1 | 0,07 |
| 425 | 0,34 | 2,58 | 0,58 | 255 | 1 | 0,04 |
| 426 | 0,00 | 2,58 | 0,58 | 8 | 1 | 0,03 |
| 427 | 0,34 | 0,36 | 0,58 | 63 | 1 | 0,07 |
| 428 | 3,86 | 2,58 | 0,58 | 265 | 1 | 0,02 |
| 429 | 3,58 | 2,58 | 0,58 | 7 | 1 | 0,04 |
| 430 | 5,23 | 2,58 | 0,58 | 268 | 1 | 0,05 |
| 431 | 4,86 | 2,58 | 0,58 | 6 | 1 | 0,07 |
| 432 | 4,86 | 0,36 | 0,58 | 40 | 1 | 0,22 |
| 433 | 3,86 | 0,36 | 0,58 | 73 | 1 | 0,07 |
| 434 | 3,58 | 0,36 | 0,58 | 41 | 1 | 0,23 |
| 435 | 0,64 | 0,00 | 0,58 | 18 | 1 | 0,04 |
| 436 | 0,94 | 0,00 | 0,58 | 19 | 1 | 0,04 |
| 437 | 1,24 | 0,00 | 0,58 | 20 | 1 | 0,04 |
| 438 | 1,59 | 0,00 | 0,58 | 21 | 1 | 0,05 |
| 439 | 1,94 | 0,00 | 0,58 | 22 | 1 | 0,05 |
| 440 | 2,29 | 0,00 | 0,58 | 23 | 1 | 0,05 |
| 441 | 2,65 | 0,00 | 0,58 | 24 | 1 | 0,04 |
| 442 | 2,95 | 0,00 | 0,58 | 25 | 1 | 0,04 |
| 443 | 3,25 | 0,00 | 0,58 | 26 | 1 | 0,04 |
| 444 | 3,91 | 0,00 | 0,58 | 297 | 1 | 0,01 |
| 445 | 4,22 | 0,00 | 0,58 | 28 | 1 | 0,01 |
| 446 | 4,58 | 0,00 | 0,58 | 29 | 1 | 0,02 |
| 447 | 4,53 | 0,00 | 0,58 | 298 | 1 | 0,01 |
| 448 | 5,58 | 0,00 | 0,58 | 31 | 1 | 0,05 |
| 449 | 5,93 | 0,00 | 0,58 | 32 | 1 | 0,03 |
| 450 | 6,03 | 0,00 | 0,58 | 299 | 1 | 0,01 |
| 451 | 6,28 | 0,00 | 0,58 | 33 | 1 | 0,01 |
| 452 | 6,63 | 0,00 | 0,58 | 34 | 1 | 0,02 |
| 453 | 6,98 | 0,00 | 0,58 | 35 | 1 | 0,01 |
| 454 | 7,34 | 0,00 | 0,58 | 36 | 1 | 0,03 |
| 455 | 7,24 | 0,00 | 0,58 | 300 | 1 | 0,01 |
| 456 | 7,63 | 0,00 | 0,58 | 37 | 1 | 0,04 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 457 | 0,34 | 0,65 | 0,58 | 88 | 1 | 0,07 |
| 458 | 4,86 | 0,65 | 0,58 | 86 | 1 | 0,21 |
| 459 | 3,86 | 0,65 | 0,58 | 98 | 1 | 0,07 |
| 460 | 3,58 | 0,65 | 0,58 | 87 | 1 | 0,22 |
| 461 | 0,64 | 0,36 | 0,58 | 64 | 1 | 0,06 |
| 462 | 0,94 | 0,36 | 0,58 | 65 | 1 | 0,06 |
| 463 | 1,14 | 0,65 | 0,58 | 301 | 1 | 0,02 |
| 464 | 1,59 | 0,44 | 0,58 | 302 | 1 | 0,05 |
| 465 | 1,94 | 0,44 | 0,58 | 303 | 1 | 0,05 |
| 466 | 2,29 | 0,44 | 0,58 | 304 | 1 | 0,05 |
| 467 | 2,65 | 0,44 | 0,58 | 305 | 1 | 0,04 |
| 468 | 2,95 | 0,44 | 0,58 | 306 | 1 | 0,03 |
| 469 | 3,14 | 0,65 | 0,58 | 307 | 1 | 0,05 |
| 470 | 4,22 | 0,36 | 0,58 | 74 | 1 | 0,08 |
| 471 | 4,58 | 0,36 | 0,58 | 75 | 1 | 0,07 |
| 472 | 6,28 | 0,36 | 0,58 | 79 | 1 | 0,09 |
| 473 | 6,63 | 0,36 | 0,58 | 80 | 1 | 0,08 |
| 474 | 6,98 | 0,36 | 0,58 | 81 | 1 | 0,08 |
| 475 | 7,34 | 0,36 | 0,58 | 82 | 1 | 0,07 |
| 476 | 7,63 | 0,36 | 0,58 | 83 | 1 | 0,06 |
| 477 | 0,64 | 0,65 | 0,58 | 89 | 1 | 0,06 |
| 478 | 0,94 | 0,65 | 0,58 | 90 | 1 | 0,05 |
| 479 | 4,22 | 0,65 | 0,58 | 99 | 1 | 0,07 |
| 480 | 1,59 | 0,65 | 0,58 | 92 | 1 | 0,00 |
| 481 | 1,94 | 0,65 | 0,58 | 93 | 1 | 0,00 |
| 482 | 2,29 | 0,65 | 0,58 | 94 | 1 | 0,00 |
| 483 | 2,65 | 0,65 | 0,58 | 95 | 1 | 0,00 |
| 484 | 2,95 | 0,65 | 0,58 | 96 | 1 | 0,00 |
| 485 | 4,22 | 0,84 | 0,58 | 308 | 1 | 0,02 |
| 486 | 4,22 | 1,54 | 0,58 | 309 | 1 | 0,04 |
| 487 | 4,58 | 0,65 | 0,58 | 100 | 1 | 0,07 |
| 488 | 6,28 | 0,65 | 0,58 | 104 | 1 | 0,09 |
| 489 | 6,63 | 0,65 | 0,58 | 105 | 1 | 0,08 |
| 490 | 6,98 | 0,65 | 0,58 | 106 | 1 | 0,08 |
| 491 | 7,34 | 0,65 | 0,58 | 107 | 1 | 0,07 |
| 492 | 7,63 | 0,65 | 0,58 | 108 | 1 | 0,07 |
| 493 | 0,34 | 0,90 | 0,58 | 113 | 1 | 0,08 |
| 494 | 4,86 | 0,90 | 0,58 | 111 | 1 | 0,26 |
| 495 | 3,92 | 1,26 | 0,58 | 310 | 1 | 0,05 |
| 496 | 3,58 | 0,90 | 0,58 | 112 | 1 | 0,27 |
| 497 | 0,64 | 0,90 | 0,58 | 114 | 1 | 0,07 |
| 498 | 0,94 | 0,90 | 0,58 | 115 | 1 | 0,06 |
| 499 | 4,52 | 1,26 | 0,58 | 311 | 1 | 0,05 |
| 500 | 1,59 | 0,94 | 0,58 | 312 | 1 | 0,05 |
| 501 | 1,94 | 0,94 | 0,58 | 313 | 1 | 0,04 |
| 502 | 2,29 | 0,94 | 0,58 | 314 | 1 | 0,05 |
| 503 | 2,65 | 0,94 | 0,58 | 315 | 1 | 0,04 |
| 504 | 2,95 | 0,94 | 0,58 | 316 | 1 | 0,03 |
| 505 | 6,28 | 0,90 | 0,58 | 129 | 1 | 0,11 |
| 506 | 6,63 | 0,90 | 0,58 | 130 | 1 | 0,09 |
| 507 | 6,98 | 0,90 | 0,58 | 131 | 1 | 0,09 |
| 508 | 7,34 | 0,90 | 0,58 | 132 | 1 | 0,06 |
| 509 | 0,34 | 1,26 | 0,58 | 138 | 1 | 0,08 |
| 510 | 5,23 | 1,26 | 0,58 | 151 | 1 | 0,10 |
| 511 | 4,86 | 1,26 | 0,58 | 136 | 1 | 0,26 |
| 512 | 3,58 | 1,26 | 0,58 | 137 | 1 | 0,26 |
| 513 | 0,64 | 1,26 | 0,58 | 139 | 1 | 0,08 |
| 514 | 0,94 | 1,26 | 0,58 | 140 | 1 | 0,08 |
| 515 | 1,24 | 1,26 | 0,58 | 141 | 1 | 0,08 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 516 | 1,59 | 1,26 | 0,58 | 142 | 1 | 0,09 |
| 517 | 1,94 | 1,26 | 0,58 | 143 | 1 | 0,09 |
| 518 | 2,29 | 1,26 | 0,58 | 144 | 1 | 0,09 |
| 519 | 2,65 | 1,26 | 0,58 | 145 | 1 | 0,08 |
| 520 | 2,95 | 1,26 | 0,58 | 146 | 1 | 0,07 |
| 521 | 3,25 | 1,26 | 0,58 | 147 | 1 | 0,09 |
| 522 | 5,58 | 1,26 | 0,58 | 152 | 1 | 0,09 |
| 523 | 5,93 | 1,26 | 0,58 | 153 | 1 | 0,10 |
| 524 | 6,28 | 1,26 | 0,58 | 154 | 1 | 0,08 |
| 525 | 6,63 | 1,26 | 0,58 | 155 | 1 | 0,09 |
| 526 | 6,98 | 1,26 | 0,58 | 156 | 1 | 0,09 |
| 527 | 7,34 | 1,26 | 0,58 | 157 | 1 | 0,08 |
| 528 | 7,63 | 1,26 | 0,58 | 158 | 1 | 0,06 |
| 529 | 7,92 | 1,15 | 0,58 | 317 | 1 | 0,02 |
| 530 | 0,34 | 1,56 | 0,58 | 163 | 1 | 0,08 |
| 531 | 5,23 | 1,56 | 0,58 | 176 | 1 | 0,09 |
| 532 | 4,86 | 1,56 | 0,58 | 161 | 1 | 0,25 |
| 533 | 3,58 | 1,56 | 0,58 | 162 | 1 | 0,25 |
| 534 | 0,64 | 1,56 | 0,58 | 164 | 1 | 0,07 |
| 535 | 0,94 | 1,56 | 0,58 | 165 | 1 | 0,07 |
| 536 | 1,24 | 1,56 | 0,58 | 166 | 1 | 0,08 |
| 537 | 1,59 | 1,56 | 0,58 | 167 | 1 | 0,08 |
| 538 | 1,94 | 1,56 | 0,58 | 168 | 1 | 0,08 |
| 539 | 2,29 | 1,56 | 0,58 | 169 | 1 | 0,08 |
| 540 | 2,65 | 1,56 | 0,58 | 170 | 1 | 0,08 |
| 541 | 2,95 | 1,56 | 0,58 | 171 | 1 | 0,07 |
| 542 | 3,25 | 1,56 | 0,58 | 172 | 1 | 0,08 |
| 543 | 5,58 | 1,56 | 0,58 | 177 | 1 | 0,08 |
| 544 | 5,93 | 1,56 | 0,58 | 178 | 1 | 0,08 |
| 545 | 6,28 | 1,56 | 0,58 | 179 | 1 | 0,08 |
| 546 | 6,63 | 1,56 | 0,58 | 180 | 1 | 0,08 |
| 547 | 6,98 | 1,56 | 0,58 | 181 | 1 | 0,08 |
| 548 | 7,34 | 1,56 | 0,58 | 182 | 1 | 0,08 |
| 549 | 7,63 | 1,56 | 0,58 | 183 | 1 | 0,07 |
| 550 | 0,34 | 1,86 | 0,58 | 188 | 1 | 0,08 |
| 551 | 5,23 | 1,86 | 0,58 | 201 | 1 | 0,10 |
| 552 | 4,86 | 1,86 | 0,58 | 186 | 1 | 0,26 |
| 553 | 3,86 | 1,86 | 0,58 | 198 | 1 | 0,09 |
| 554 | 3,58 | 1,86 | 0,58 | 187 | 1 | 0,25 |
| 555 | 0,64 | 1,86 | 0,58 | 189 | 1 | 0,08 |
| 556 | 0,94 | 1,86 | 0,58 | 190 | 1 | 0,08 |
| 557 | 1,24 | 1,86 | 0,58 | 191 | 1 | 0,09 |
| 558 | 1,59 | 1,86 | 0,58 | 192 | 1 | 0,09 |
| 559 | 1,94 | 1,86 | 0,58 | 193 | 1 | 0,09 |
| 560 | 2,29 | 1,86 | 0,58 | 194 | 1 | 0,09 |
| 561 | 2,65 | 1,86 | 0,58 | 195 | 1 | 0,09 |
| 562 | 2,95 | 1,86 | 0,58 | 196 | 1 | 0,08 |
| 563 | 3,25 | 1,86 | 0,58 | 197 | 1 | 0,08 |
| 564 | 4,22 | 1,86 | 0,58 | 199 | 1 | 0,10 |
| 565 | 4,58 | 1,86 | 0,58 | 200 | 1 | 0,09 |
| 566 | 5,58 | 1,86 | 0,58 | 202 | 1 | 0,09 |
| 567 | 5,93 | 1,86 | 0,58 | 203 | 1 | 0,09 |
| 568 | 6,28 | 1,86 | 0,58 | 204 | 1 | 0,09 |
| 569 | 6,63 | 1,86 | 0,58 | 205 | 1 | 0,06 |
| 570 | 6,98 | 1,86 | 0,58 | 206 | 1 | 0,09 |
| 571 | 7,34 | 1,86 | 0,58 | 207 | 1 | 0,09 |
| 572 | 7,63 | 1,86 | 0,58 | 208 | 1 | 0,08 |
| 573 | 0,34 | 2,22 | 0,58 | 213 | 1 | 0,08 |
| 574 | 5,23 | 2,22 | 0,58 | 226 | 1 | 0,09 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 575 | 4,86 | 2,22 | 0,58 | 211 | 1 | 0,24 |
| 576 | 3,86 | 2,22 | 0,58 | 223 | 1 | 0,08 |
| 577 | 3,58 | 2,22 | 0,58 | 212 | 1 | 0,24 |
| 578 | 0,64 | 2,22 | 0,58 | 214 | 1 | 0,07 |
| 579 | 0,94 | 2,22 | 0,58 | 215 | 1 | 0,07 |
| 580 | 1,24 | 2,22 | 0,58 | 216 | 1 | 0,08 |
| 581 | 1,59 | 2,22 | 0,58 | 217 | 1 | 0,09 |
| 582 | 1,94 | 2,22 | 0,58 | 218 | 1 | 0,09 |
| 583 | 2,29 | 2,22 | 0,58 | 219 | 1 | 0,09 |
| 584 | 2,65 | 2,22 | 0,58 | 220 | 1 | 0,08 |
| 585 | 2,95 | 2,22 | 0,58 | 221 | 1 | 0,07 |
| 586 | 3,25 | 2,22 | 0,58 | 222 | 1 | 0,08 |
| 587 | 4,22 | 2,22 | 0,58 | 224 | 1 | 0,09 |
| 588 | 4,58 | 2,22 | 0,58 | 225 | 1 | 0,08 |
| 589 | 5,58 | 2,22 | 0,58 | 227 | 1 | 0,09 |
| 590 | 5,93 | 2,22 | 0,58 | 228 | 1 | 0,09 |
| 591 | 6,28 | 2,22 | 0,58 | 229 | 1 | 0,08 |
| 592 | 6,98 | 2,22 | 0,58 | 231 | 1 | 0,08 |
| 593 | 7,34 | 2,22 | 0,58 | 232 | 1 | 0,08 |
| 594 | 7,63 | 2,22 | 0,58 | 233 | 1 | 0,07 |
| 595 | 7,92 | 2,17 | 0,58 | 318 | 1 | 0,02 |
| 596 | 0,64 | 2,58 | 0,58 | 256 | 1 | 0,04 |
| 597 | 0,94 | 2,58 | 0,58 | 257 | 1 | 0,04 |
| 598 | 1,24 | 2,58 | 0,58 | 258 | 1 | 0,03 |
| 599 | 1,34 | 2,58 | 0,58 | 319 | 1 | 0,01 |
| 600 | 1,59 | 2,58 | 0,58 | 259 | 1 | 0,01 |
| 601 | 1,94 | 2,58 | 0,58 | 260 | 1 | 0,02 |
| 602 | 2,29 | 2,58 | 0,58 | 261 | 1 | 0,01 |
| 603 | 2,65 | 2,58 | 0,58 | 262 | 1 | 0,03 |
| 604 | 2,55 | 2,58 | 0,58 | 320 | 1 | 0,01 |
| 605 | 2,95 | 2,58 | 0,58 | 263 | 1 | 0,04 |
| 606 | 3,25 | 2,58 | 0,58 | 264 | 1 | 0,04 |
| 607 | 3,91 | 2,58 | 0,58 | 321 | 1 | 0,01 |
| 608 | 4,22 | 2,58 | 0,58 | 266 | 1 | 0,01 |
| 609 | 4,58 | 2,58 | 0,58 | 267 | 1 | 0,02 |
| 610 | 4,53 | 2,58 | 0,58 | 322 | 1 | 0,01 |
| 611 | 5,58 | 2,58 | 0,58 | 269 | 1 | 0,05 |
| 612 | 5,93 | 2,58 | 0,58 | 270 | 1 | 0,03 |
| 613 | 6,28 | 2,58 | 0,58 | 271 | 1 | 0,01 |
| 614 | 6,63 | 2,58 | 0,58 | 272 | 1 | 0,01 |
| 615 | 6,98 | 2,58 | 0,58 | 273 | 1 | 0,01 |
| 616 | 7,34 | 2,58 | 0,58 | 274 | 1 | 0,03 |
| 617 | 7,63 | 2,58 | 0,58 | 275 | 1 | 0,04 |
| 618 | 7,92 | 0,00 | 0,58 | 2 | 1 | 0,02 |
| 619 | 7,92 | 2,58 | 0,58 | 5 | 1 | 0,02 |
| 620 | 0,00 | 0,00 | 3,28 | 1 | 0 | 0,02 |
| 621 | 0,34 | 0,00 | 3,28 | 17 | 0 | 0,03 |
| 622 | 7,92 | 0,00 | 3,28 | 2 | 0 | 0,02 |
| 623 | 7,92 | 0,36 | 3,28 | 39 | 0 | 0,03 |
| 624 | 7,92 | 2,58 | 3,28 | 5 | 0 | 0,02 |
| 625 | 7,63 | 2,58 | 3,28 | 275 | 0 | 0,03 |
| 626 | 0,00 | 2,58 | 3,28 | 8 | 0 | 0,02 |
| 627 | 0,00 | 2,22 | 3,28 | 209 | 0 | 0,02 |
| 628 | 4,86 | 0,00 | 3,28 | 3 | 0 | 0,03 |
| 629 | 5,23 | 0,00 | 3,28 | 30 | 0 | 0,03 |
| 630 | 3,58 | 0,00 | 3,28 | 4 | 0 | 0,03 |
| 631 | 3,86 | 0,00 | 3,28 | 27 | 0 | 0,02 |
| 632 | 0,64 | 0,00 | 3,28 | 18 | 0 | 0,03 |
| 633 | 0,94 | 0,00 | 3,28 | 19 | 0 | 0,03 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 634 | 1,24 | 0,00 | 3,28 | 20 | 0 | 0,03 |
| 635 | 1,59 | 0,00 | 3,28 | 21 | 0 | 0,03 |
| 636 | 1,94 | 0,00 | 3,28 | 22 | 0 | 0,03 |
| 637 | 2,29 | 0,00 | 3,28 | 23 | 0 | 0,03 |
| 638 | 2,65 | 0,00 | 3,28 | 24 | 0 | 0,03 |
| 639 | 2,95 | 0,00 | 3,28 | 25 | 0 | 0,03 |
| 640 | 3,25 | 0,00 | 3,28 | 26 | 0 | 0,03 |
| 641 | 3,86 | 0,00 | 1,48 | 27 | 0 | 0,03 |
| 642 | 3,91 | 0,00 | 1,66 | 297 | 0 | 0,01 |
| 643 | 3,86 | 0,00 | 2,38 | 27 | 0 | 0,03 |
| 644 | 3,91 | 0,00 | 2,74 | 297 | 0 | 0,01 |
| 645 | 4,01 | 0,00 | 2,74 | 323 | 0 | 0,01 |
| 646 | 4,12 | 0,00 | 2,74 | 324 | 0 | 0,01 |
| 647 | 4,22 | 0,00 | 2,74 | 28 | 0 | 0,01 |
| 648 | 3,95 | 0,00 | 3,28 | 325 | 0 | 0,00 |
| 649 | 4,04 | 0,00 | 3,28 | 326 | 0 | 0,01 |
| 650 | 4,13 | 0,00 | 3,28 | 327 | 0 | 0,01 |
| 651 | 4,22 | 0,00 | 3,28 | 28 | 0 | 0,01 |
| 652 | 4,53 | 0,00 | 1,66 | 298 | 0 | 0,01 |
| 653 | 4,58 | 0,00 | 1,48 | 29 | 0 | 0,03 |
| 654 | 4,32 | 0,00 | 2,74 | 328 | 0 | 0,01 |
| 655 | 4,43 | 0,00 | 2,74 | 329 | 0 | 0,01 |
| 656 | 4,53 | 0,00 | 2,74 | 298 | 0 | 0,01 |
| 657 | 4,58 | 0,00 | 2,38 | 29 | 0 | 0,03 |
| 658 | 4,31 | 0,00 | 3,28 | 330 | 0 | 0,01 |
| 659 | 4,40 | 0,00 | 3,28 | 331 | 0 | 0,01 |
| 660 | 4,49 | 0,00 | 3,28 | 332 | 0 | 0,00 |
| 661 | 4,58 | 0,00 | 3,28 | 29 | 0 | 0,02 |
| 662 | 5,58 | 0,00 | 3,28 | 31 | 0 | 0,03 |
| 663 | 5,93 | 0,00 | 3,28 | 32 | 0 | 0,02 |
| 664 | 5,93 | 0,00 | 1,48 | 32 | 0 | 0,04 |
| 665 | 6,03 | 0,00 | 1,66 | 299 | 0 | 0,01 |
| 666 | 5,93 | 0,00 | 2,38 | 32 | 0 | 0,04 |
| 667 | 6,03 | 0,00 | 2,74 | 299 | 0 | 0,01 |
| 668 | 6,11 | 0,00 | 2,74 | 333 | 0 | 0,00 |
| 669 | 6,20 | 0,00 | 2,74 | 334 | 0 | 0,00 |
| 670 | 6,28 | 0,00 | 2,74 | 33 | 0 | 0,00 |
| 671 | 6,02 | 0,00 | 3,28 | 335 | 0 | 0,01 |
| 672 | 6,11 | 0,00 | 3,28 | 333 | 0 | 0,00 |
| 673 | 6,20 | 0,00 | 3,28 | 334 | 0 | 0,00 |
| 674 | 6,28 | 0,00 | 3,28 | 33 | 0 | 0,01 |
| 675 | 6,37 | 0,00 | 2,74 | 336 | 0 | 0,00 |
| 676 | 6,46 | 0,00 | 2,74 | 337 | 0 | 0,00 |
| 677 | 6,55 | 0,00 | 2,74 | 338 | 0 | 0,00 |
| 678 | 6,63 | 0,00 | 2,74 | 34 | 0 | 0,00 |
| 679 | 6,37 | 0,00 | 3,28 | 336 | 0 | 0,00 |
| 680 | 6,46 | 0,00 | 3,28 | 337 | 0 | 0,00 |
| 681 | 6,55 | 0,00 | 3,28 | 338 | 0 | 0,00 |
| 682 | 6,63 | 0,00 | 3,28 | 34 | 0 | 0,01 |
| 683 | 6,72 | 0,00 | 2,74 | 339 | 0 | 0,00 |
| 684 | 6,81 | 0,00 | 2,74 | 340 | 0 | 0,00 |
| 685 | 6,90 | 0,00 | 2,74 | 341 | 0 | 0,00 |
| 686 | 6,98 | 0,00 | 2,74 | 35 | 0 | 0,00 |
| 687 | 6,72 | 0,00 | 3,28 | 339 | 0 | 0,00 |
| 688 | 6,81 | 0,00 | 3,28 | 340 | 0 | 0,00 |
| 689 | 6,90 | 0,00 | 3,28 | 341 | 0 | 0,00 |
| 690 | 6,98 | 0,00 | 3,28 | 35 | 0 | 0,01 |
| 691 | 7,24 | 0,00 | 1,66 | 300 | 0 | 0,01 |
| 692 | 7,34 | 0,00 | 1,48 | 36 | 0 | 0,04 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 693 | 7,07 | 0,00 | 2,74 | 342 | 0 | 0,00 |
| 694 | 7,15 | 0,00 | 2,74 | 343 | 0 | 0,00 |
| 695 | 7,24 | 0,00 | 2,74 | 300 | 0 | 0,01 |
| 696 | 7,34 | 0,00 | 2,38 | 36 | 0 | 0,03 |
| 697 | 7,07 | 0,00 | 3,28 | 342 | 0 | 0,00 |
| 698 | 7,16 | 0,00 | 3,28 | 343 | 0 | 0,00 |
| 699 | 7,25 | 0,00 | 3,28 | 344 | 0 | 0,01 |
| 700 | 7,34 | 0,00 | 3,28 | 36 | 0 | 0,02 |
| 701 | 7,63 | 0,00 | 3,28 | 37 | 0 | 0,03 |
| 702 | 7,92 | 0,65 | 3,28 | 85 | 0 | 0,03 |
| 703 | 7,92 | 0,90 | 3,28 | 110 | 0 | 0,02 |
| 704 | 7,92 | 0,99 | 0,58 | 345 | 1 | 0,02 |
| 705 | 7,92 | 1,08 | 0,58 | 346 | 1 | 0,01 |
| 706 | 7,92 | 0,90 | 1,48 | 110 | 0 | 0,03 |
| 707 | 7,92 | 0,99 | 1,54 | 345 | 0 | 0,02 |
| 708 | 7,92 | 1,08 | 1,61 | 346 | 0 | 0,02 |
| 709 | 7,92 | 1,15 | 1,66 | 317 | 0 | 0,01 |
| 710 | 7,92 | 0,90 | 2,38 | 110 | 0 | 0,03 |
| 711 | 7,92 | 0,99 | 2,51 | 345 | 0 | 0,02 |
| 712 | 7,92 | 1,08 | 2,64 | 346 | 0 | 0,01 |
| 713 | 7,92 | 1,15 | 2,74 | 317 | 0 | 0,01 |
| 714 | 7,92 | 1,26 | 2,74 | 135 | 0 | 0,00 |
| 715 | 7,92 | 0,99 | 3,28 | 345 | 0 | 0,01 |
| 716 | 7,92 | 1,08 | 3,28 | 346 | 0 | 0,01 |
| 717 | 7,92 | 1,17 | 3,28 | 347 | 0 | 0,00 |
| 718 | 7,92 | 1,26 | 3,28 | 135 | 0 | 0,01 |
| 719 | 7,92 | 1,34 | 2,74 | 348 | 0 | 0,00 |
| 720 | 7,92 | 1,41 | 2,74 | 349 | 0 | 0,00 |
| 721 | 7,92 | 1,48 | 2,74 | 350 | 0 | 0,00 |
| 722 | 7,92 | 1,56 | 2,74 | 160 | 0 | 0,00 |
| 723 | 7,92 | 1,34 | 3,28 | 348 | 0 | 0,00 |
| 724 | 7,92 | 1,41 | 3,28 | 349 | 0 | 0,00 |
| 725 | 7,92 | 1,48 | 3,28 | 350 | 0 | 0,00 |
| 726 | 7,92 | 1,56 | 3,28 | 160 | 0 | 0,01 |
| 727 | 7,92 | 1,63 | 2,74 | 351 | 0 | 0,00 |
| 728 | 7,92 | 1,71 | 2,74 | 352 | 0 | 0,00 |
| 729 | 7,92 | 1,78 | 2,74 | 353 | 0 | 0,00 |
| 730 | 7,92 | 1,86 | 2,74 | 185 | 0 | 0,00 |
| 731 | 7,92 | 1,63 | 3,28 | 351 | 0 | 0,00 |
| 732 | 7,92 | 1,71 | 3,28 | 352 | 0 | 0,00 |
| 733 | 7,92 | 1,78 | 3,28 | 353 | 0 | 0,00 |
| 734 | 7,92 | 1,86 | 3,28 | 185 | 0 | 0,01 |
| 735 | 7,92 | 2,17 | 1,66 | 318 | 0 | 0,01 |
| 736 | 7,92 | 2,22 | 1,48 | 210 | 0 | 0,03 |
| 737 | 7,92 | 1,96 | 2,74 | 354 | 0 | 0,01 |
| 738 | 7,92 | 2,07 | 2,74 | 355 | 0 | 0,01 |
| 739 | 7,92 | 2,17 | 2,74 | 318 | 0 | 0,01 |
| 740 | 7,92 | 2,22 | 2,38 | 210 | 0 | 0,03 |
| 741 | 7,92 | 1,95 | 3,28 | 356 | 0 | 0,01 |
| 742 | 7,92 | 2,04 | 3,28 | 357 | 0 | 0,01 |
| 743 | 7,92 | 2,13 | 3,28 | 358 | 0 | 0,00 |
| 744 | 7,92 | 2,22 | 3,28 | 210 | 0 | 0,02 |
| 745 | 4,86 | 2,58 | 3,28 | 6 | 0 | 0,03 |
| 746 | 4,58 | 2,58 | 3,28 | 267 | 0 | 0,02 |
| 747 | 3,58 | 2,58 | 3,28 | 7 | 0 | 0,03 |
| 748 | 3,25 | 2,58 | 3,28 | 264 | 0 | 0,03 |
| 749 | 0,34 | 2,58 | 3,28 | 255 | 0 | 0,03 |
| 750 | 0,64 | 2,58 | 3,28 | 256 | 0 | 0,03 |
| 751 | 0,94 | 2,58 | 3,28 | 257 | 0 | 0,03 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 752 | 1,24 | 2,58 | 3,28 | 258 | 0 | 0,02 |
| 753 | 1,34 | 2,58 | 1,66 | 319 | 0 | 0,01 |
| 754 | 1,24 | 2,58 | 1,48 | 258 | 0 | 0,04 |
| 755 | 1,51 | 2,58 | 2,74 | 359 | 0 | 0,00 |
| 756 | 1,42 | 2,58 | 2,74 | 360 | 0 | 0,00 |
| 757 | 1,34 | 2,58 | 2,74 | 319 | 0 | 0,01 |
| 758 | 1,24 | 2,58 | 2,38 | 258 | 0 | 0,04 |
| 759 | 1,59 | 2,58 | 3,28 | 259 | 0 | 0,01 |
| 760 | 1,51 | 2,58 | 3,28 | 359 | 0 | 0,00 |
| 761 | 1,42 | 2,58 | 3,28 | 360 | 0 | 0,00 |
| 762 | 1,33 | 2,58 | 3,28 | 361 | 0 | 0,01 |
| 763 | 1,59 | 2,58 | 2,74 | 259 | 0 | 0,00 |
| 764 | 1,86 | 2,58 | 2,74 | 362 | 0 | 0,00 |
| 765 | 1,77 | 2,58 | 2,74 | 363 | 0 | 0,00 |
| 766 | 1,68 | 2,58 | 2,74 | 364 | 0 | 0,00 |
| 767 | 1,94 | 2,58 | 3,28 | 260 | 0 | 0,01 |
| 768 | 1,86 | 2,58 | 3,28 | 362 | 0 | 0,00 |
| 769 | 1,77 | 2,58 | 3,28 | 363 | 0 | 0,00 |
| 770 | 1,68 | 2,58 | 3,28 | 364 | 0 | 0,00 |
| 771 | 1,94 | 2,58 | 2,74 | 260 | 0 | 0,00 |
| 772 | 2,21 | 2,58 | 2,74 | 365 | 0 | 0,00 |
| 773 | 2,12 | 2,58 | 2,74 | 366 | 0 | 0,00 |
| 774 | 2,03 | 2,58 | 2,74 | 367 | 0 | 0,00 |
| 775 | 2,29 | 2,58 | 3,28 | 261 | 0 | 0,01 |
| 776 | 2,21 | 2,58 | 3,28 | 365 | 0 | 0,00 |
| 777 | 2,12 | 2,58 | 3,28 | 366 | 0 | 0,00 |
| 778 | 2,03 | 2,58 | 3,28 | 367 | 0 | 0,00 |
| 779 | 2,29 | 2,58 | 2,74 | 261 | 0 | 0,00 |
| 780 | 2,65 | 2,58 | 1,48 | 262 | 0 | 0,04 |
| 781 | 2,55 | 2,58 | 1,66 | 320 | 0 | 0,01 |
| 782 | 2,65 | 2,58 | 2,38 | 262 | 0 | 0,04 |
| 783 | 2,55 | 2,58 | 2,74 | 320 | 0 | 0,01 |
| 784 | 2,46 | 2,58 | 2,74 | 368 | 0 | 0,00 |
| 785 | 2,38 | 2,58 | 2,74 | 369 | 0 | 0,00 |
| 786 | 2,65 | 2,58 | 3,28 | 262 | 0 | 0,02 |
| 787 | 2,56 | 2,58 | 3,28 | 370 | 0 | 0,01 |
| 788 | 2,47 | 2,58 | 3,28 | 368 | 0 | 0,00 |
| 789 | 2,38 | 2,58 | 3,28 | 369 | 0 | 0,00 |
| 790 | 2,95 | 2,58 | 3,28 | 263 | 0 | 0,03 |
| 791 | 3,86 | 2,58 | 3,28 | 265 | 0 | 0,02 |
| 792 | 3,91 | 2,58 | 1,66 | 321 | 0 | 0,01 |
| 793 | 3,86 | 2,58 | 1,48 | 265 | 0 | 0,03 |
| 794 | 4,12 | 2,58 | 2,74 | 371 | 0 | 0,01 |
| 795 | 4,01 | 2,58 | 2,74 | 372 | 0 | 0,01 |
| 796 | 3,91 | 2,58 | 2,74 | 321 | 0 | 0,01 |
| 797 | 3,86 | 2,58 | 2,38 | 265 | 0 | 0,03 |
| 798 | 4,22 | 2,58 | 3,28 | 266 | 0 | 0,01 |
| 799 | 4,13 | 2,58 | 3,28 | 373 | 0 | 0,01 |
| 800 | 4,04 | 2,58 | 3,28 | 374 | 0 | 0,01 |
| 801 | 3,95 | 2,58 | 3,28 | 375 | 0 | 0,00 |
| 802 | 4,22 | 2,58 | 2,74 | 266 | 0 | 0,01 |
| 803 | 4,58 | 2,58 | 1,48 | 267 | 0 | 0,03 |
| 804 | 4,53 | 2,58 | 1,66 | 322 | 0 | 0,01 |
| 805 | 4,58 | 2,58 | 2,38 | 267 | 0 | 0,03 |
| 806 | 4,53 | 2,58 | 2,74 | 322 | 0 | 0,01 |
| 807 | 4,43 | 2,58 | 2,74 | 376 | 0 | 0,01 |
| 808 | 4,32 | 2,58 | 2,74 | 377 | 0 | 0,01 |
| 809 | 4,49 | 2,58 | 3,28 | 378 | 0 | 0,00 |
| 810 | 4,40 | 2,58 | 3,28 | 379 | 0 | 0,01 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 811 | 4,31 | 2,58 | 3,28 | 380 | 0 | 0,01 |
| 812 | 5,23 | 2,58 | 3,28 | 268 | 0 | 0,03 |
| 813 | 5,58 | 2,58 | 3,28 | 269 | 0 | 0,03 |
| 814 | 5,93 | 2,58 | 3,28 | 270 | 0 | 0,02 |
| 815 | 6,20 | 2,58 | 0,58 | 381 | 1 | 0,00 |
| 816 | 6,11 | 2,58 | 0,58 | 382 | 1 | 0,01 |
| 817 | 6,02 | 2,58 | 0,58 | 383 | 1 | 0,00 |
| 818 | 6,20 | 2,58 | 1,34 | 381 | 0 | 0,01 |
| 819 | 6,11 | 2,58 | 1,34 | 382 | 0 | 0,01 |
| 820 | 6,03 | 2,58 | 1,34 | 384 | 0 | 0,01 |
| 821 | 5,93 | 2,58 | 1,48 | 270 | 0 | 0,04 |
| 822 | 6,20 | 2,58 | 2,18 | 381 | 0 | 0,01 |
| 823 | 6,11 | 2,58 | 2,18 | 382 | 0 | 0,01 |
| 824 | 6,03 | 2,58 | 2,18 | 384 | 0 | 0,01 |
| 825 | 5,93 | 2,58 | 2,38 | 270 | 0 | 0,04 |
| 826 | 6,28 | 2,58 | 3,28 | 271 | 0 | 0,01 |
| 827 | 6,20 | 2,58 | 3,28 | 381 | 0 | 0,01 |
| 828 | 6,11 | 2,58 | 3,28 | 382 | 0 | 0,01 |
| 829 | 6,02 | 2,58 | 3,28 | 383 | 0 | 0,01 |
| 830 | 6,28 | 2,58 | 1,34 | 271 | 0 | 0,01 |
| 831 | 6,28 | 2,58 | 2,18 | 271 | 0 | 0,01 |
| 832 | 6,28 | 2,58 | 0,82 | 271 | 0 | 0,00 |
| 833 | 6,20 | 2,58 | 0,82 | 381 | 0 | 0,00 |
| 834 | 6,11 | 2,58 | 0,82 | 382 | 0 | 0,00 |
| 835 | 6,03 | 2,58 | 0,82 | 384 | 0 | 0,00 |
| 836 | 6,28 | 2,58 | 2,70 | 271 | 0 | 0,01 |
| 837 | 6,20 | 2,58 | 2,70 | 381 | 0 | 0,01 |
| 838 | 6,11 | 2,58 | 2,70 | 382 | 0 | 0,01 |
| 839 | 6,03 | 2,58 | 2,70 | 384 | 0 | 0,01 |
| 840 | 6,55 | 2,58 | 0,58 | 385 | 1 | 0,00 |
| 841 | 6,46 | 2,58 | 0,58 | 386 | 1 | 0,01 |
| 842 | 6,37 | 2,58 | 0,58 | 387 | 1 | 0,00 |
| 843 | 6,55 | 2,58 | 1,34 | 385 | 0 | 0,01 |
| 844 | 6,46 | 2,58 | 1,34 | 386 | 0 | 0,01 |
| 845 | 6,37 | 2,58 | 1,34 | 387 | 0 | 0,01 |
| 846 | 6,55 | 2,58 | 2,18 | 385 | 0 | 0,01 |
| 847 | 6,46 | 2,58 | 2,18 | 386 | 0 | 0,01 |
| 848 | 6,37 | 2,58 | 2,18 | 387 | 0 | 0,01 |
| 849 | 6,63 | 2,58 | 3,28 | 272 | 0 | 0,01 |
| 850 | 6,55 | 2,58 | 3,28 | 385 | 0 | 0,01 |
| 851 | 6,46 | 2,58 | 3,28 | 386 | 0 | 0,01 |
| 852 | 6,37 | 2,58 | 3,28 | 387 | 0 | 0,01 |
| 853 | 6,63 | 2,58 | 1,34 | 272 | 0 | 0,01 |
| 854 | 6,63 | 2,58 | 2,18 | 272 | 0 | 0,01 |
| 855 | 6,63 | 2,58 | 0,82 | 272 | 0 | 0,00 |
| 856 | 6,55 | 2,58 | 0,82 | 385 | 0 | 0,00 |
| 857 | 6,46 | 2,58 | 0,82 | 386 | 0 | 0,00 |
| 858 | 6,37 | 2,58 | 0,82 | 387 | 0 | 0,00 |
| 859 | 6,63 | 2,58 | 2,70 | 272 | 0 | 0,01 |
| 860 | 6,55 | 2,58 | 2,70 | 385 | 0 | 0,01 |
| 861 | 6,46 | 2,58 | 2,70 | 386 | 0 | 0,01 |
| 862 | 6,37 | 2,58 | 2,70 | 387 | 0 | 0,01 |
| 863 | 6,90 | 2,58 | 0,58 | 388 | 1 | 0,00 |
| 864 | 6,81 | 2,58 | 0,58 | 389 | 1 | 0,01 |
| 865 | 6,72 | 2,58 | 0,58 | 390 | 1 | 0,00 |
| 866 | 6,90 | 2,58 | 1,34 | 388 | 0 | 0,01 |
| 867 | 6,81 | 2,58 | 1,34 | 389 | 0 | 0,01 |
| 868 | 6,72 | 2,58 | 1,34 | 390 | 0 | 0,01 |
| 869 | 6,90 | 2,58 | 2,18 | 388 | 0 | 0,01 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 870 | 6,81 | 2,58 | 2,18 | 389 | 0 | 0,01 |
| 871 | 6,72 | 2,58 | 2,18 | 390 | 0 | 0,01 |
| 872 | 6,98 | 2,58 | 3,28 | 273 | 0 | 0,01 |
| 873 | 6,90 | 2,58 | 3,28 | 388 | 0 | 0,01 |
| 874 | 6,81 | 2,58 | 3,28 | 389 | 0 | 0,01 |
| 875 | 6,72 | 2,58 | 3,28 | 390 | 0 | 0,01 |
| 876 | 6,98 | 2,58 | 1,34 | 273 | 0 | 0,01 |
| 877 | 6,98 | 2,58 | 2,18 | 273 | 0 | 0,01 |
| 878 | 6,98 | 2,58 | 0,82 | 273 | 0 | 0,00 |
| 879 | 6,90 | 2,58 | 0,82 | 388 | 0 | 0,00 |
| 880 | 6,81 | 2,58 | 0,82 | 389 | 0 | 0,00 |
| 881 | 6,72 | 2,58 | 0,82 | 390 | 0 | 0,00 |
| 882 | 6,98 | 2,58 | 2,70 | 273 | 0 | 0,01 |
| 883 | 6,90 | 2,58 | 2,70 | 388 | 0 | 0,01 |
| 884 | 6,81 | 2,58 | 2,70 | 389 | 0 | 0,01 |
| 885 | 6,72 | 2,58 | 2,70 | 390 | 0 | 0,01 |
| 886 | 7,25 | 2,58 | 0,58 | 391 | 1 | 0,00 |
| 887 | 7,16 | 2,58 | 0,58 | 392 | 1 | 0,01 |
| 888 | 7,07 | 2,58 | 0,58 | 393 | 1 | 0,00 |
| 889 | 7,34 | 2,58 | 1,48 | 274 | 0 | 0,03 |
| 890 | 7,25 | 2,58 | 1,34 | 391 | 0 | 0,01 |
| 891 | 7,16 | 2,58 | 1,34 | 392 | 0 | 0,01 |
| 892 | 7,07 | 2,58 | 1,34 | 393 | 0 | 0,01 |
| 893 | 7,34 | 2,58 | 2,38 | 274 | 0 | 0,04 |
| 894 | 7,25 | 2,58 | 2,18 | 391 | 0 | 0,01 |
| 895 | 7,16 | 2,58 | 2,18 | 392 | 0 | 0,01 |
| 896 | 7,07 | 2,58 | 2,18 | 393 | 0 | 0,01 |
| 897 | 7,34 | 2,58 | 3,28 | 274 | 0 | 0,02 |
| 898 | 7,25 | 2,58 | 3,28 | 391 | 0 | 0,01 |
| 899 | 7,16 | 2,58 | 3,28 | 392 | 0 | 0,01 |
| 900 | 7,07 | 2,58 | 3,28 | 393 | 0 | 0,01 |
| 901 | 7,25 | 2,58 | 0,82 | 391 | 0 | 0,00 |
| 902 | 7,16 | 2,58 | 0,82 | 392 | 0 | 0,00 |
| 903 | 7,07 | 2,58 | 0,82 | 393 | 0 | 0,00 |
| 904 | 7,25 | 2,58 | 2,70 | 391 | 0 | 0,01 |
| 905 | 7,16 | 2,58 | 2,70 | 392 | 0 | 0,01 |
| 906 | 7,07 | 2,58 | 2,70 | 393 | 0 | 0,01 |
| 907 | 0,00 | 0,36 | 3,28 | 38 | 0 | 0,03 |
| 908 | 0,00 | 0,65 | 3,28 | 84 | 0 | 0,03 |
| 909 | 0,00 | 0,90 | 3,28 | 109 | 0 | 0,02 |
| 910 | 0,00 | 1,17 | 0,58 | 394 | 1 | 0,00 |
| 911 | 0,00 | 1,08 | 0,58 | 395 | 1 | 0,02 |
| 912 | 0,00 | 0,99 | 0,58 | 396 | 1 | 0,02 |
| 913 | 0,00 | 1,16 | 1,34 | 397 | 0 | 0,01 |
| 914 | 0,00 | 1,05 | 1,34 | 398 | 0 | 0,01 |
| 915 | 0,00 | 0,95 | 1,34 | 399 | 0 | 0,01 |
| 916 | 0,00 | 0,90 | 1,48 | 109 | 0 | 0,03 |
| 917 | 0,00 | 1,26 | 2,38 | 134 | 0 | 0,02 |
| 918 | 0,00 | 1,16 | 2,38 | 394 | 0 | 0,02 |
| 919 | 0,00 | 1,07 | 2,38 | 400 | 0 | 0,02 |
| 920 | 0,00 | 0,97 | 2,38 | 401 | 0 | 0,02 |
| 921 | 0,00 | 0,90 | 2,38 | 109 | 0 | 0,03 |
| 922 | 0,00 | 1,26 | 3,28 | 134 | 0 | 0,01 |
| 923 | 0,00 | 1,17 | 3,28 | 394 | 0 | 0,01 |
| 924 | 0,00 | 1,08 | 3,28 | 395 | 0 | 0,01 |
| 925 | 0,00 | 0,99 | 3,28 | 396 | 0 | 0,01 |
| 926 | 0,00 | 1,26 | 1,34 | 134 | 0 | 0,01 |
| 927 | 0,00 | 1,26 | 0,82 | 134 | 0 | 0,00 |
| 928 | 0,00 | 1,16 | 0,82 | 397 | 0 | 0,00 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 929 | 0,00 | 1,05 | 0,82 | 398 | 0 | 0,00 |
| 930 | 0,00 | 0,95 | 0,82 | 399 | 0 | 0,00 |
| 931 | 0,00 | 1,48 | 0,58 | 402 | 1 | 0,00 |
| 932 | 0,00 | 1,41 | 0,58 | 403 | 1 | 0,02 |
| 933 | 0,00 | 1,34 | 0,58 | 404 | 1 | 0,02 |
| 934 | 0,00 | 1,48 | 1,34 | 402 | 0 | 0,01 |
| 935 | 0,00 | 1,41 | 1,34 | 403 | 0 | 0,01 |
| 936 | 0,00 | 1,34 | 1,34 | 404 | 0 | 0,01 |
| 937 | 0,00 | 1,56 | 2,38 | 159 | 0 | 0,01 |
| 938 | 0,00 | 1,48 | 2,38 | 402 | 0 | 0,01 |
| 939 | 0,00 | 1,41 | 2,38 | 403 | 0 | 0,01 |
| 940 | 0,00 | 1,34 | 2,38 | 404 | 0 | 0,01 |
| 941 | 0,00 | 1,56 | 3,28 | 159 | 0 | 0,01 |
| 942 | 0,00 | 1,48 | 3,28 | 402 | 0 | 0,01 |
| 943 | 0,00 | 1,41 | 3,28 | 403 | 0 | 0,01 |
| 944 | 0,00 | 1,34 | 3,28 | 404 | 0 | 0,01 |
| 945 | 0,00 | 1,56 | 1,34 | 159 | 0 | 0,01 |
| 946 | 0,00 | 1,56 | 0,82 | 159 | 0 | 0,00 |
| 947 | 0,00 | 1,48 | 0,82 | 402 | 0 | 0,00 |
| 948 | 0,00 | 1,41 | 0,82 | 403 | 0 | 0,00 |
| 949 | 0,00 | 1,34 | 0,82 | 404 | 0 | 0,00 |
| 950 | 0,00 | 1,78 | 0,58 | 405 | 1 | 0,00 |
| 951 | 0,00 | 1,71 | 0,58 | 406 | 1 | 0,02 |
| 952 | 0,00 | 1,63 | 0,58 | 407 | 1 | 0,02 |
| 953 | 0,00 | 1,78 | 1,34 | 405 | 0 | 0,01 |
| 954 | 0,00 | 1,71 | 1,34 | 406 | 0 | 0,01 |
| 955 | 0,00 | 1,63 | 1,34 | 407 | 0 | 0,01 |
| 956 | 0,00 | 1,86 | 2,38 | 184 | 0 | 0,02 |
| 957 | 0,00 | 1,78 | 2,38 | 405 | 0 | 0,01 |
| 958 | 0,00 | 1,71 | 2,38 | 406 | 0 | 0,01 |
| 959 | 0,00 | 1,63 | 2,38 | 407 | 0 | 0,01 |
| 960 | 0,00 | 1,86 | 3,28 | 184 | 0 | 0,01 |
| 961 | 0,00 | 1,78 | 3,28 | 405 | 0 | 0,01 |
| 962 | 0,00 | 1,71 | 3,28 | 406 | 0 | 0,01 |
| 963 | 0,00 | 1,63 | 3,28 | 407 | 0 | 0,01 |
| 964 | 0,00 | 1,86 | 1,34 | 184 | 0 | 0,01 |
| 965 | 0,00 | 1,86 | 0,82 | 184 | 0 | 0,00 |
| 966 | 0,00 | 1,78 | 0,82 | 405 | 0 | 0,00 |
| 967 | 0,00 | 1,71 | 0,82 | 406 | 0 | 0,00 |
| 968 | 0,00 | 1,63 | 0,82 | 407 | 0 | 0,00 |
| 969 | 0,00 | 2,13 | 0,58 | 408 | 1 | 0,00 |
| 970 | 0,00 | 2,04 | 0,58 | 409 | 1 | 0,02 |
| 971 | 0,00 | 1,95 | 0,58 | 410 | 1 | 0,02 |
| 972 | 0,00 | 2,22 | 1,48 | 209 | 0 | 0,03 |
| 973 | 0,00 | 2,17 | 1,34 | 411 | 0 | 0,01 |
| 974 | 0,00 | 2,07 | 1,34 | 412 | 0 | 0,01 |
| 975 | 0,00 | 1,96 | 1,34 | 413 | 0 | 0,01 |
| 976 | 0,00 | 2,22 | 2,38 | 209 | 0 | 0,03 |
| 977 | 0,00 | 2,15 | 2,38 | 414 | 0 | 0,02 |
| 978 | 0,00 | 2,05 | 2,38 | 415 | 0 | 0,02 |
| 979 | 0,00 | 1,96 | 2,38 | 410 | 0 | 0,02 |
| 980 | 0,00 | 2,13 | 3,28 | 408 | 0 | 0,01 |
| 981 | 0,00 | 2,04 | 3,28 | 409 | 0 | 0,01 |
| 982 | 0,00 | 1,95 | 3,28 | 410 | 0 | 0,01 |
| 983 | 0,00 | 2,17 | 0,82 | 411 | 0 | 0,00 |
| 984 | 0,00 | 2,07 | 0,82 | 412 | 0 | 0,00 |
| 985 | 0,00 | 1,96 | 0,82 | 413 | 0 | 0,00 |
| 986 | 0,00 | 0,00 | 3,36 | 1 | 2 | 0,00 |
| 987 | 7,92 | 0,00 | 3,36 | 2 | 2 | 0,00 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 988 | 4,86 | 0,00 | 3,36 | 3 | 2 | 0,01 |
| 989 | 3,58 | 0,00 | 3,36 | 4 | 2 | 0,01 |
| 990 | 7,92 | 2,58 | 3,36 | 5 | 2 | 0,00 |
| 991 | 4,86 | 2,58 | 3,36 | 6 | 2 | 0,01 |
| 992 | 3,58 | 2,58 | 3,36 | 7 | 2 | 0,01 |
| 993 | 0,00 | 2,58 | 3,36 | 8 | 2 | 0,00 |
| 994 | 0,00 | 2,47 | 3,28 | 9 | 0 | 0,02 |
| 995 | 0,00 | 2,47 | 3,36 | 9 | 2 | 0,01 |
| 996 | 0,00 | 0,11 | 3,28 | 10 | 0 | 0,02 |
| 997 | 0,00 | 0,11 | 3,36 | 10 | 2 | 0,01 |
| 998 | 7,92 | 0,11 | 3,28 | 11 | 0 | 0,02 |
| 999 | 7,92 | 0,11 | 3,36 | 11 | 2 | 0,01 |
| 1000 | 7,92 | 2,47 | 3,28 | 12 | 0 | 0,02 |
| 1001 | 7,92 | 2,47 | 3,36 | 12 | 2 | 0,01 |
| 1002 | 0,34 | 0,00 | 3,36 | 17 | 2 | 0,01 |
| 1003 | 0,64 | 0,00 | 3,36 | 18 | 2 | 0,01 |
| 1004 | 0,94 | 0,00 | 3,36 | 19 | 2 | 0,01 |
| 1005 | 1,24 | 0,00 | 3,36 | 20 | 2 | 0,01 |
| 1006 | 1,59 | 0,00 | 3,36 | 21 | 2 | 0,01 |
| 1007 | 1,94 | 0,00 | 3,36 | 22 | 2 | 0,01 |
| 1008 | 2,29 | 0,00 | 3,36 | 23 | 2 | 0,01 |
| 1009 | 2,65 | 0,00 | 3,36 | 24 | 2 | 0,01 |
| 1010 | 2,95 | 0,00 | 3,36 | 25 | 2 | 0,01 |
| 1011 | 3,25 | 0,00 | 3,36 | 26 | 2 | 0,01 |
| 1012 | 3,86 | 0,00 | 3,36 | 27 | 2 | 0,01 |
| 1013 | 4,22 | 0,00 | 3,36 | 28 | 2 | 0,01 |
| 1014 | 4,58 | 0,00 | 3,36 | 29 | 2 | 0,01 |
| 1015 | 5,23 | 0,00 | 3,36 | 30 | 2 | 0,01 |
| 1016 | 5,58 | 0,00 | 3,36 | 31 | 2 | 0,01 |
| 1017 | 5,93 | 0,00 | 3,36 | 32 | 2 | 0,01 |
| 1018 | 6,28 | 0,00 | 3,36 | 33 | 2 | 0,01 |
| 1019 | 6,63 | 0,00 | 3,36 | 34 | 2 | 0,01 |
| 1020 | 6,98 | 0,00 | 3,36 | 35 | 2 | 0,01 |
| 1021 | 7,34 | 0,00 | 3,36 | 36 | 2 | 0,01 |
| 1022 | 7,63 | 0,00 | 3,36 | 37 | 2 | 0,01 |
| 1023 | 0,00 | 0,36 | 3,36 | 38 | 2 | 0,01 |
| 1024 | 7,92 | 0,36 | 3,36 | 39 | 2 | 0,01 |
| 1025 | 0,00 | 0,65 | 3,36 | 84 | 2 | 0,01 |
| 1026 | 7,92 | 0,65 | 3,36 | 85 | 2 | 0,01 |
| 1027 | 0,00 | 0,90 | 3,36 | 109 | 2 | 0,01 |
| 1028 | 7,92 | 0,90 | 3,36 | 110 | 2 | 0,01 |
| 1029 | 0,00 | 1,26 | 3,36 | 134 | 2 | 0,01 |
| 1030 | 7,92 | 1,26 | 3,36 | 135 | 2 | 0,01 |
| 1031 | 0,00 | 1,56 | 3,36 | 159 | 2 | 0,01 |
| 1032 | 7,92 | 1,56 | 3,36 | 160 | 2 | 0,01 |
| 1033 | 0,00 | 1,86 | 3,36 | 184 | 2 | 0,01 |
| 1034 | 7,92 | 1,86 | 3,36 | 185 | 2 | 0,01 |
| 1035 | 0,00 | 2,22 | 3,36 | 209 | 2 | 0,01 |
| 1036 | 7,92 | 2,22 | 3,36 | 210 | 2 | 0,01 |
| 1037 | 0,34 | 2,58 | 3,36 | 255 | 2 | 0,01 |
| 1038 | 0,64 | 2,58 | 3,36 | 256 | 2 | 0,01 |
| 1039 | 0,94 | 2,58 | 3,36 | 257 | 2 | 0,01 |
| 1040 | 1,24 | 2,58 | 3,36 | 258 | 2 | 0,01 |
| 1041 | 1,59 | 2,58 | 3,36 | 259 | 2 | 0,01 |
| 1042 | 1,94 | 2,58 | 3,36 | 260 | 2 | 0,01 |
| 1043 | 2,29 | 2,58 | 3,36 | 261 | 2 | 0,01 |
| 1044 | 2,65 | 2,58 | 3,36 | 262 | 2 | 0,01 |
| 1045 | 2,95 | 2,58 | 3,36 | 263 | 2 | 0,01 |
| 1046 | 3,25 | 2,58 | 3,36 | 264 | 2 | 0,01 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 1047 | 3,86 | 2,58 | 3,36 | 265 | 2 | 0,01 |
| 1048 | 4,22 | 2,58 | 3,36 | 266 | 2 | 0,01 |
| 1049 | 4,58 | 2,58 | 3,36 | 267 | 2 | 0,01 |
| 1050 | 5,23 | 2,58 | 3,36 | 268 | 2 | 0,01 |
| 1051 | 5,58 | 2,58 | 3,36 | 269 | 2 | 0,01 |
| 1052 | 5,93 | 2,58 | 3,36 | 270 | 2 | 0,01 |
| 1053 | 6,28 | 2,58 | 3,36 | 271 | 2 | 0,01 |
| 1054 | 6,63 | 2,58 | 3,36 | 272 | 2 | 0,01 |
| 1055 | 6,98 | 2,58 | 3,36 | 273 | 2 | 0,01 |
| 1056 | 7,34 | 2,58 | 3,36 | 274 | 2 | 0,01 |
| 1057 | 7,63 | 2,58 | 3,36 | 275 | 2 | 0,01 |
| 1058 | 0,34 | 0,11 | 3,36 | 42 | 2 | 0,01 |
| 1059 | 5,23 | 0,11 | 3,36 | 55 | 2 | 0,01 |
| 1060 | 4,86 | 0,11 | 3,36 | 15 | 2 | 0,01 |
| 1061 | 3,86 | 0,11 | 3,36 | 52 | 2 | 0,01 |
| 1062 | 3,58 | 0,11 | 3,36 | 16 | 2 | 0,01 |
| 1063 | 0,34 | 2,47 | 3,36 | 234 | 2 | 0,01 |
| 1064 | 0,34 | 0,36 | 3,36 | 63 | 2 | 0,02 |
| 1065 | 3,86 | 2,47 | 3,36 | 244 | 2 | 0,01 |
| 1066 | 3,58 | 2,47 | 3,36 | 13 | 2 | 0,01 |
| 1067 | 5,23 | 2,47 | 3,36 | 247 | 2 | 0,01 |
| 1068 | 4,86 | 2,47 | 3,36 | 14 | 2 | 0,01 |
| 1069 | 5,23 | 0,36 | 3,36 | 76 | 2 | 0,02 |
| 1070 | 4,86 | 0,36 | 3,36 | 40 | 2 | 0,02 |
| 1071 | 3,86 | 0,36 | 3,36 | 73 | 2 | 0,02 |
| 1072 | 3,58 | 0,36 | 3,36 | 41 | 2 | 0,02 |
| 1073 | 0,64 | 0,11 | 3,36 | 43 | 2 | 0,01 |
| 1074 | 0,94 | 0,11 | 3,36 | 44 | 2 | 0,01 |
| 1075 | 1,24 | 0,11 | 3,36 | 45 | 2 | 0,01 |
| 1076 | 1,59 | 0,11 | 3,36 | 46 | 2 | 0,01 |
| 1077 | 1,94 | 0,11 | 3,36 | 47 | 2 | 0,01 |
| 1078 | 2,29 | 0,11 | 3,36 | 48 | 2 | 0,01 |
| 1079 | 2,65 | 0,11 | 3,36 | 49 | 2 | 0,01 |
| 1080 | 2,95 | 0,11 | 3,36 | 50 | 2 | 0,01 |
| 1081 | 3,25 | 0,11 | 3,36 | 51 | 2 | 0,01 |
| 1082 | 4,22 | 0,11 | 3,36 | 53 | 2 | 0,01 |
| 1083 | 4,58 | 0,11 | 3,36 | 54 | 2 | 0,01 |
| 1084 | 5,58 | 0,11 | 3,36 | 56 | 2 | 0,01 |
| 1085 | 5,93 | 0,11 | 3,36 | 57 | 2 | 0,01 |
| 1086 | 6,28 | 0,11 | 3,36 | 58 | 2 | 0,01 |
| 1087 | 6,63 | 0,11 | 3,36 | 59 | 2 | 0,01 |
| 1088 | 6,98 | 0,11 | 3,36 | 60 | 2 | 0,01 |
| 1089 | 7,34 | 0,11 | 3,36 | 61 | 2 | 0,01 |
| 1090 | 7,63 | 0,11 | 3,36 | 62 | 2 | 0,01 |
| 1091 | 0,34 | 0,65 | 3,36 | 88 | 2 | 0,02 |
| 1092 | 5,23 | 0,65 | 3,36 | 101 | 2 | 0,02 |
| 1093 | 4,86 | 0,65 | 3,36 | 86 | 2 | 0,02 |
| 1094 | 3,86 | 0,65 | 3,36 | 98 | 2 | 0,02 |
| 1095 | 3,58 | 0,65 | 3,36 | 87 | 2 | 0,02 |
| 1096 | 0,64 | 0,36 | 3,36 | 64 | 2 | 0,02 |
| 1097 | 0,94 | 0,36 | 3,36 | 65 | 2 | 0,02 |
| 1098 | 1,24 | 0,36 | 3,36 | 66 | 2 | 0,02 |
| 1099 | 1,59 | 0,36 | 3,36 | 67 | 2 | 0,02 |
| 1100 | 1,94 | 0,36 | 3,36 | 68 | 2 | 0,02 |
| 1101 | 2,29 | 0,36 | 3,36 | 69 | 2 | 0,02 |
| 1102 | 2,65 | 0,36 | 3,36 | 70 | 2 | 0,02 |
| 1103 | 2,95 | 0,36 | 3,36 | 71 | 2 | 0,02 |
| 1104 | 3,25 | 0,36 | 3,36 | 72 | 2 | 0,02 |
| 1105 | 4,22 | 0,36 | 3,36 | 74 | 2 | 0,02 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 1106 | 4,58 | 0,36 | 3,36 | 75 | 2 | 0,02 |
| 1107 | 5,58 | 0,36 | 3,36 | 77 | 2 | 0,02 |
| 1108 | 5,93 | 0,36 | 3,36 | 78 | 2 | 0,02 |
| 1109 | 6,28 | 0,36 | 3,36 | 79 | 2 | 0,02 |
| 1110 | 6,63 | 0,36 | 3,36 | 80 | 2 | 0,02 |
| 1111 | 6,98 | 0,36 | 3,36 | 81 | 2 | 0,02 |
| 1112 | 7,34 | 0,36 | 3,36 | 82 | 2 | 0,02 |
| 1113 | 7,63 | 0,36 | 3,36 | 83 | 2 | 0,02 |
| 1114 | 0,64 | 0,65 | 3,36 | 89 | 2 | 0,02 |
| 1115 | 0,94 | 0,65 | 3,36 | 90 | 2 | 0,02 |
| 1116 | 1,24 | 0,65 | 3,36 | 91 | 2 | 0,02 |
| 1117 | 1,59 | 0,65 | 3,36 | 92 | 2 | 0,02 |
| 1118 | 1,94 | 0,65 | 3,36 | 93 | 2 | 0,02 |
| 1119 | 2,29 | 0,65 | 3,36 | 94 | 2 | 0,02 |
| 1120 | 2,65 | 0,65 | 3,36 | 95 | 2 | 0,02 |
| 1121 | 2,95 | 0,65 | 3,36 | 96 | 2 | 0,02 |
| 1122 | 3,25 | 0,65 | 3,36 | 97 | 2 | 0,02 |
| 1123 | 4,22 | 0,65 | 3,36 | 99 | 2 | 0,02 |
| 1124 | 4,58 | 0,65 | 3,36 | 100 | 2 | 0,02 |
| 1125 | 5,58 | 0,65 | 3,36 | 102 | 2 | 0,02 |
| 1126 | 5,93 | 0,65 | 3,36 | 103 | 2 | 0,02 |
| 1127 | 6,28 | 0,65 | 3,36 | 104 | 2 | 0,02 |
| 1128 | 6,63 | 0,65 | 3,36 | 105 | 2 | 0,02 |
| 1129 | 6,98 | 0,65 | 3,36 | 106 | 2 | 0,02 |
| 1130 | 7,34 | 0,65 | 3,36 | 107 | 2 | 0,02 |
| 1131 | 7,63 | 0,65 | 3,36 | 108 | 2 | 0,02 |
| 1132 | 0,34 | 0,90 | 3,36 | 113 | 2 | 0,02 |
| 1133 | 5,23 | 0,90 | 3,36 | 126 | 2 | 0,02 |
| 1134 | 4,86 | 0,90 | 3,36 | 111 | 2 | 0,02 |
| 1135 | 3,86 | 0,90 | 3,36 | 123 | 2 | 0,02 |
| 1136 | 3,58 | 0,90 | 3,36 | 112 | 2 | 0,02 |
| 1137 | 0,64 | 0,90 | 3,36 | 114 | 2 | 0,02 |
| 1138 | 0,94 | 0,90 | 3,36 | 115 | 2 | 0,02 |
| 1139 | 1,24 | 0,90 | 3,36 | 116 | 2 | 0,02 |
| 1140 | 1,59 | 0,90 | 3,36 | 117 | 2 | 0,02 |
| 1141 | 1,94 | 0,90 | 3,36 | 118 | 2 | 0,02 |
| 1142 | 2,29 | 0,90 | 3,36 | 119 | 2 | 0,02 |
| 1143 | 2,65 | 0,90 | 3,36 | 120 | 2 | 0,02 |
| 1144 | 2,95 | 0,90 | 3,36 | 121 | 2 | 0,02 |
| 1145 | 3,25 | 0,90 | 3,36 | 122 | 2 | 0,02 |
| 1146 | 4,22 | 0,90 | 3,36 | 124 | 2 | 0,02 |
| 1147 | 4,58 | 0,90 | 3,36 | 125 | 2 | 0,02 |
| 1148 | 5,58 | 0,90 | 3,36 | 127 | 2 | 0,02 |
| 1149 | 5,93 | 0,90 | 3,36 | 128 | 2 | 0,02 |
| 1150 | 6,28 | 0,90 | 3,36 | 129 | 2 | 0,02 |
| 1151 | 6,63 | 0,90 | 3,36 | 130 | 2 | 0,02 |
| 1152 | 6,98 | 0,90 | 3,36 | 131 | 2 | 0,02 |
| 1153 | 7,34 | 0,90 | 3,36 | 132 | 2 | 0,02 |
| 1154 | 7,63 | 0,90 | 3,36 | 133 | 2 | 0,02 |
| 1155 | 0,34 | 1,26 | 3,36 | 138 | 2 | 0,02 |
| 1156 | 5,23 | 1,26 | 3,36 | 151 | 2 | 0,03 |
| 1157 | 4,86 | 1,26 | 3,36 | 136 | 2 | 0,02 |
| 1158 | 3,86 | 1,26 | 3,36 | 148 | 2 | 0,02 |
| 1159 | 3,58 | 1,26 | 3,36 | 137 | 2 | 0,02 |
| 1160 | 0,64 | 1,26 | 3,36 | 139 | 2 | 0,02 |
| 1161 | 0,94 | 1,26 | 3,36 | 140 | 2 | 0,02 |
| 1162 | 1,24 | 1,26 | 3,36 | 141 | 2 | 0,02 |
| 1163 | 1,59 | 1,26 | 3,36 | 142 | 2 | 0,03 |
| 1164 | 1,94 | 1,26 | 3,36 | 143 | 2 | 0,03 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 1165 | 2,29 | 1,26 | 3,36 | 144 | 2 | 0,03 |
| 1166 | 2,65 | 1,26 | 3,36 | 145 | 2 | 0,02 |
| 1167 | 2,95 | 1,26 | 3,36 | 146 | 2 | 0,02 |
| 1168 | 3,25 | 1,26 | 3,36 | 147 | 2 | 0,02 |
| 1169 | 4,22 | 1,26 | 3,36 | 149 | 2 | 0,03 |
| 1170 | 4,58 | 1,26 | 3,36 | 150 | 2 | 0,02 |
| 1171 | 5,58 | 1,26 | 3,36 | 152 | 2 | 0,03 |
| 1172 | 5,93 | 1,26 | 3,36 | 153 | 2 | 0,03 |
| 1173 | 6,28 | 1,26 | 3,36 | 154 | 2 | 0,03 |
| 1174 | 6,63 | 1,26 | 3,36 | 155 | 2 | 0,03 |
| 1175 | 6,98 | 1,26 | 3,36 | 156 | 2 | 0,03 |
| 1176 | 7,34 | 1,26 | 3,36 | 157 | 2 | 0,02 |
| 1177 | 7,63 | 1,26 | 3,36 | 158 | 2 | 0,02 |
| 1178 | 0,34 | 1,56 | 3,36 | 163 | 2 | 0,02 |
| 1179 | 5,23 | 1,56 | 3,36 | 176 | 2 | 0,02 |
| 1180 | 4,86 | 1,56 | 3,36 | 161 | 2 | 0,02 |
| 1181 | 3,86 | 1,56 | 3,36 | 173 | 2 | 0,02 |
| 1182 | 3,58 | 1,56 | 3,36 | 162 | 2 | 0,02 |
| 1183 | 0,64 | 1,56 | 3,36 | 164 | 2 | 0,02 |
| 1184 | 0,94 | 1,56 | 3,36 | 165 | 2 | 0,02 |
| 1185 | 1,24 | 1,56 | 3,36 | 166 | 2 | 0,02 |
| 1186 | 1,59 | 1,56 | 3,36 | 167 | 2 | 0,02 |
| 1187 | 1,94 | 1,56 | 3,36 | 168 | 2 | 0,02 |
| 1188 | 2,29 | 1,56 | 3,36 | 169 | 2 | 0,02 |
| 1189 | 2,65 | 1,56 | 3,36 | 170 | 2 | 0,02 |
| 1190 | 2,95 | 1,56 | 3,36 | 171 | 2 | 0,02 |
| 1191 | 3,25 | 1,56 | 3,36 | 172 | 2 | 0,02 |
| 1192 | 4,22 | 1,56 | 3,36 | 174 | 2 | 0,02 |
| 1193 | 4,58 | 1,56 | 3,36 | 175 | 2 | 0,02 |
| 1194 | 5,58 | 1,56 | 3,36 | 177 | 2 | 0,02 |
| 1195 | 5,93 | 1,56 | 3,36 | 178 | 2 | 0,02 |
| 1196 | 6,28 | 1,56 | 3,36 | 179 | 2 | 0,02 |
| 1197 | 6,63 | 1,56 | 3,36 | 180 | 2 | 0,02 |
| 1198 | 6,98 | 1,56 | 3,36 | 181 | 2 | 0,02 |
| 1199 | 7,34 | 1,56 | 3,36 | 182 | 2 | 0,02 |
| 1200 | 7,63 | 1,56 | 3,36 | 183 | 2 | 0,02 |
| 1201 | 0,34 | 1,86 | 3,36 | 188 | 2 | 0,02 |
| 1202 | 5,23 | 1,86 | 3,36 | 201 | 2 | 0,03 |
| 1203 | 4,86 | 1,86 | 3,36 | 186 | 2 | 0,02 |
| 1204 | 3,86 | 1,86 | 3,36 | 198 | 2 | 0,02 |
| 1205 | 3,58 | 1,86 | 3,36 | 187 | 2 | 0,02 |
| 1206 | 0,64 | 1,86 | 3,36 | 189 | 2 | 0,02 |
| 1207 | 0,94 | 1,86 | 3,36 | 190 | 2 | 0,02 |
| 1208 | 1,24 | 1,86 | 3,36 | 191 | 2 | 0,02 |
| 1209 | 1,59 | 1,86 | 3,36 | 192 | 2 | 0,03 |
| 1210 | 1,94 | 1,86 | 3,36 | 193 | 2 | 0,03 |
| 1211 | 2,29 | 1,86 | 3,36 | 194 | 2 | 0,03 |
| 1212 | 2,65 | 1,86 | 3,36 | 195 | 2 | 0,02 |
| 1213 | 2,95 | 1,86 | 3,36 | 196 | 2 | 0,02 |
| 1214 | 3,25 | 1,86 | 3,36 | 197 | 2 | 0,02 |
| 1215 | 4,22 | 1,86 | 3,36 | 199 | 2 | 0,03 |
| 1216 | 4,58 | 1,86 | 3,36 | 200 | 2 | 0,02 |
| 1217 | 5,58 | 1,86 | 3,36 | 202 | 2 | 0,03 |
| 1218 | 5,93 | 1,86 | 3,36 | 203 | 2 | 0,03 |
| 1219 | 6,28 | 1,86 | 3,36 | 204 | 2 | 0,03 |
| 1220 | 6,63 | 1,86 | 3,36 | 205 | 2 | 0,03 |
| 1221 | 6,98 | 1,86 | 3,36 | 206 | 2 | 0,03 |
| 1222 | 7,34 | 1,86 | 3,36 | 207 | 2 | 0,02 |
| 1223 | 7,63 | 1,86 | 3,36 | 208 | 2 | 0,02 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. Nodo3d N.ro | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------------------------|----------------|----------------|----------------|--------------|----------------|-------------|
| | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. | Peso (t) |
| 1224 | 0,34 | 2,22 | 3,36 | 213 | 2 | 0,02 |
| 1225 | 5,23 | 2,22 | 3,36 | 226 | 2 | 0,02 |
| 1226 | 4,86 | 2,22 | 3,36 | 211 | 2 | 0,02 |
| 1227 | 3,86 | 2,22 | 3,36 | 223 | 2 | 0,02 |
| 1228 | 3,58 | 2,22 | 3,36 | 212 | 2 | 0,02 |
| 1229 | 0,64 | 2,22 | 3,36 | 214 | 2 | 0,02 |
| 1230 | 0,94 | 2,22 | 3,36 | 215 | 2 | 0,02 |
| 1231 | 1,24 | 2,22 | 3,36 | 216 | 2 | 0,02 |
| 1232 | 1,59 | 2,22 | 3,36 | 217 | 2 | 0,02 |
| 1233 | 1,94 | 2,22 | 3,36 | 218 | 2 | 0,02 |
| 1234 | 2,29 | 2,22 | 3,36 | 219 | 2 | 0,02 |
| 1235 | 2,65 | 2,22 | 3,36 | 220 | 2 | 0,02 |
| 1236 | 2,95 | 2,22 | 3,36 | 221 | 2 | 0,02 |
| 1237 | 3,25 | 2,22 | 3,36 | 222 | 2 | 0,02 |
| 1238 | 4,22 | 2,22 | 3,36 | 224 | 2 | 0,02 |
| 1239 | 4,58 | 2,22 | 3,36 | 225 | 2 | 0,02 |
| 1240 | 5,58 | 2,22 | 3,36 | 227 | 2 | 0,02 |
| 1241 | 5,93 | 2,22 | 3,36 | 228 | 2 | 0,02 |
| 1242 | 6,28 | 2,22 | 3,36 | 229 | 2 | 0,02 |
| 1243 | 6,63 | 2,22 | 3,36 | 230 | 2 | 0,02 |
| 1244 | 6,98 | 2,22 | 3,36 | 231 | 2 | 0,02 |
| 1245 | 7,34 | 2,22 | 3,36 | 232 | 2 | 0,02 |
| 1246 | 7,63 | 2,22 | 3,36 | 233 | 2 | 0,02 |
| 1247 | 0,64 | 2,47 | 3,36 | 235 | 2 | 0,01 |
| 1248 | 0,94 | 2,47 | 3,36 | 236 | 2 | 0,01 |
| 1249 | 1,24 | 2,47 | 3,36 | 237 | 2 | 0,01 |
| 1250 | 1,59 | 2,47 | 3,36 | 238 | 2 | 0,01 |
| 1251 | 1,94 | 2,47 | 3,36 | 239 | 2 | 0,01 |
| 1252 | 2,29 | 2,47 | 3,36 | 240 | 2 | 0,01 |
| 1253 | 2,65 | 2,47 | 3,36 | 241 | 2 | 0,01 |
| 1254 | 2,95 | 2,47 | 3,36 | 242 | 2 | 0,01 |
| 1255 | 3,25 | 2,47 | 3,36 | 243 | 2 | 0,01 |
| 1256 | 4,22 | 2,47 | 3,36 | 245 | 2 | 0,01 |
| 1257 | 4,58 | 2,47 | 3,36 | 246 | 2 | 0,01 |
| 1258 | 5,58 | 2,47 | 3,36 | 248 | 2 | 0,01 |
| 1259 | 5,93 | 2,47 | 3,36 | 249 | 2 | 0,01 |
| 1260 | 6,28 | 2,47 | 3,36 | 250 | 2 | 0,01 |
| 1261 | 6,63 | 2,47 | 3,36 | 251 | 2 | 0,01 |
| 1262 | 6,98 | 2,47 | 3,36 | 252 | 2 | 0,01 |
| 1263 | 7,34 | 2,47 | 3,36 | 253 | 2 | 0,01 |
| 1264 | 7,63 | 2,47 | 3,36 | 254 | 2 | 0,01 |
| 1265 | 0,00 | 2,40 | 0,58 | 416 | 1 | 0,00 |
| 1266 | 0,00 | 2,58 | 1,48 | 8 | 0 | 0,04 |
| 1267 | 0,00 | 2,47 | 1,48 | 9 | 0 | 0,03 |
| 1268 | 0,00 | 2,58 | 2,38 | 8 | 0 | 0,04 |
| 1269 | 0,00 | 2,47 | 2,38 | 9 | 0 | 0,03 |
| 1270 | 0,00 | 2,40 | 3,28 | 416 | 0 | 0,00 |
| 1271 | 0,00 | 0,18 | 0,58 | 417 | 1 | 0,00 |
| 1272 | 0,00 | 0,36 | 1,48 | 38 | 0 | 0,05 |
| 1273 | 0,00 | 0,11 | 1,48 | 10 | 0 | 0,03 |
| 1274 | 0,00 | 0,00 | 1,48 | 1 | 0 | 0,04 |
| 1275 | 0,00 | 0,36 | 2,38 | 38 | 0 | 0,05 |
| 1276 | 0,00 | 0,11 | 2,38 | 10 | 0 | 0,03 |
| 1277 | 0,00 | 0,00 | 2,38 | 1 | 0 | 0,04 |
| 1278 | 0,00 | 0,18 | 3,28 | 417 | 0 | 0,00 |
| 1279 | 7,92 | 0,18 | 0,58 | 418 | 1 | 0,00 |
| 1280 | 7,92 | 0,00 | 1,48 | 2 | 0 | 0,04 |
| 1281 | 7,92 | 0,11 | 1,48 | 11 | 0 | 0,03 |
| 1282 | 7,92 | 0,36 | 1,48 | 39 | 0 | 0,05 |

COORDINATE DEI NODI

| IDENT. | POSIZIONE NODO | | | ATTRIBUTI | | |
|--------|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|-------------------------------|
| | Nodo3d N.ro | Coord.X (m) | Coord.Y (m) | Coord.Z (m) | Filo N.ro | Piano Sism. Peso (t) |
| 1283 | 7,92 | 0,00 | 2,38 | 2 | 0 | 0,04 |
| 1284 | 7,92 | 0,11 | 2,38 | 11 | 0 | 0,03 |
| 1285 | 7,92 | 0,36 | 2,38 | 39 | 0 | 0,05 |
| 1286 | 7,92 | 0,18 | 3,28 | 418 | 0 | 0,00 |
| 1287 | 7,92 | 2,40 | 0,58 | 419 | 1 | 0,00 |
| 1288 | 7,92 | 2,47 | 1,48 | 12 | 0 | 0,03 |
| 1289 | 7,92 | 2,58 | 1,48 | 5 | 0 | 0,04 |
| 1290 | 7,92 | 2,47 | 2,38 | 12 | 0 | 0,03 |
| 1291 | 7,92 | 2,58 | 2,38 | 5 | 0 | 0,04 |
| 1292 | 7,92 | 2,40 | 3,28 | 419 | 0 | 0,00 |
| 1293 | 4,86 | 0,65 | 0,50 | 86 | 0 | 0,06 |
| 1294 | 3,58 | 0,65 | 0,50 | 87 | 0 | 0,06 |
| 1295 | 4,86 | 1,86 | 0,50 | 186 | 0 | 0,06 |
| 1296 | 3,58 | 1,86 | 0,50 | 187 | 0 | 0,06 |

DATI SHELL SPAZIALI

| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
|-----------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|------------------|--------------|-----------|-------|
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cmc | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 1 | 42 | 63 | 38 | 10 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 5 | 6 | 8 | 7 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 2 | 55 | 76 | 40 | 15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 17 | 18 | 20 | 19 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 3 | 52 | 73 | 41 | 16 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 21 | 22 | 24 | 23 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 4 | 63 | 88 | 84 | 38 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 6 | 25 | 26 | 8 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 5 | 76 | 101 | 86 | 40 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 18 | 27 | 28 | 20 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 6 | 73 | 98 | 87 | 41 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 22 | 29 | 30 | 24 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 7 | 43 | 64 | 63 | 42 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 31 | 32 | 6 | 5 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 8 | 44 | 65 | 64 | 43 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 33 | 34 | 32 | 31 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 9 | 45 | 66 | 65 | 44 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 35 | 36 | 34 | 33 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 10 | 46 | 67 | 66 | 45 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 37 | 38 | 36 | 35 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 11 | 47 | 68 | 67 | 46 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 39 | 40 | 38 | 37 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 12 | 48 | 69 | 68 | 47 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 41 | 42 | 40 | 39 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 13 | 49 | 70 | 69 | 48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 43 | 44 | 42 | 41 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 14 | 50 | 71 | 70 | 49 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 45 | 46 | 44 | 43 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 15 | 51 | 72 | 71 | 50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 47 | 48 | 46 | 45 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 16 | 16 | 41 | 72 | 51 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 23 | 24 | 48 | 47 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 17 | 53 | 74 | 73 | 52 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 49 | 50 | 22 | 21 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 18 | 54 | 75 | 74 | 53 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 51 | 52 | 50 | 49 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 19 | 15 | 40 | 75 | 54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 19 | 20 | 52 | 51 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 20 | 56 | 77 | 76 | 55 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 53 | 54 | 18 | 17 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 21 | 57 | 78 | 77 | 56 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 55 | 56 | 54 | 53 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 22 | 58 | 79 | 78 | 57 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 57 | 58 | 56 | 55 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 23 | 59 | 80 | 79 | 58 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 59 | 60 | 58 | 57 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 24 | 60 | 81 | 80 | 59 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 61 | 62 | 60 | 59 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 25 | 61 | 82 | 81 | 60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 63 | 64 | 62 | 61 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 26 | 62 | 83 | 82 | 61 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 65 | 66 | 64 | 63 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 27 | 11 | 39 | 83 | 62 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 67 | 68 | 66 | 65 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 28 | 64 | 89 | 88 | 63 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 32 | 69 | 25 | 6 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 29 | 65 | 90 | 89 | 64 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 34 | 70 | 69 | 32 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 30 | 66 | 91 | 90 | 65 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 36 | 71 | 70 | 34 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 31 | 67 | 92 | 91 | 66 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 38 | 72 | 71 | 36 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 32 | 68 | 93 | 92 | 67 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 40 | 73 | 72 | 38 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 33 | 69 | 94 | 93 | 68 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 42 | 74 | 73 | 40 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 34 | 70 | 95 | 94 | 69 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 44 | 75 | 74 | 42 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 35 | 71 | 96 | 95 | 70 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 46 | 76 | 75 | 44 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 36 | 72 | 97 | 96 | 71 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 48 | 77 | 76 | 46 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 37 | 41 | 87 | 97 | 72 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 24 | 30 | 77 | 48 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 38 | 74 | 99 | 98 | 73 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 50 | 78 | 29 | 22 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 39 | 75 | 100 | 99 | 74 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 52 | 79 | 78 | 50 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 40 | 40 | 86 | 100 | 75 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 20 | 28 | 79 | 52 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 41 | 77 | 102 | 101 | 76 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 54 | 80 | 27 | 18 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 42 | 78 | 103 | 102 | 77 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 56 | 81 | 80 | 54 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 43 | 79 | 104 | 103 | 78 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 58 | 82 | 81 | 56 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 44 | 80 | 105 | 104 | 79 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 60 | 83 | 82 | 58 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 45 | 81 | 106 | 105 | 80 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 62 | 84 | 83 | 60 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 46 | 82 | 107 | 106 | 81 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 64 | 85 | 84 | 62 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 47 | 83 | 108 | 107 | 82 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 66 | 86 | 85 | 64 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 48 | 39 | 85 | 108 | 83 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 68 | 87 | 86 | 66 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 49 | 88 | 113 | 109 | 84 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 25 | 88 | 89 | 26 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 50 | 101 | 126 | 111 | 86 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 27 | 90 | 91 | 28 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 51 | 98 | 123 | 112 | 87 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 29 | 92 | 93 | 30 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 52 | 89 | 114 | 113 | 88 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 69 | 94 | 88 | 25 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 53 | 90 | 115 | 114 | 89 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 70 | 95 | 94 | 69 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 54 | 91 | 116 | 115 | 90 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 71 | 96 | 95 | 70 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 55 | 92 | 117 | 116 | 91 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 72 | 97 | 96 | 71 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 56 | 93 | 118 | 117 | 92 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 73 | 98 | 97 | 72 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 57 | 94 | 119 | 118 | 93 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 74 | 99 | 98 | 73 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 58 | 95 | 120 | 119 | 94 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 75 | 100 | 99 | 74 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 59 | 96 | 121 | 120 | 95 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 76 | 101 | 100 | 75 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|-----------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cm | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 60 | 97 | 122 | 121 | 96 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 77 | 102 | 101 | 76 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 61 | 87 | 112 | 122 | 97 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 30 | 93 | 102 | 77 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 62 | 99 | 124 | 123 | 98 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 78 | 103 | 92 | 29 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 63 | 100 | 125 | 124 | 99 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 79 | 104 | 103 | 78 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 64 | 86 | 111 | 125 | 100 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 28 | 91 | 104 | 79 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 65 | 102 | 127 | 126 | 101 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 80 | 105 | 90 | 27 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 66 | 103 | 128 | 127 | 102 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 81 | 106 | 105 | 80 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 67 | 104 | 129 | 128 | 103 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 82 | 107 | 106 | 81 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 68 | 105 | 130 | 129 | 104 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 83 | 108 | 107 | 82 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 69 | 106 | 131 | 130 | 105 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 84 | 109 | 108 | 83 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 70 | 107 | 132 | 131 | 106 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 85 | 110 | 109 | 84 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 71 | 108 | 133 | 132 | 107 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 86 | 111 | 110 | 85 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 72 | 85 | 110 | 133 | 108 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 87 | 112 | 111 | 86 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 73 | 113 | 138 | 134 | 109 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 88 | 113 | 114 | 89 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 74 | 126 | 151 | 136 | 111 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 90 | 115 | 116 | 91 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 75 | 123 | 148 | 137 | 112 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 92 | 117 | 118 | 93 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 76 | 114 | 139 | 138 | 113 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 94 | 119 | 113 | 88 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 77 | 115 | 140 | 139 | 114 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 95 | 120 | 119 | 94 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 78 | 116 | 141 | 140 | 115 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 96 | 121 | 120 | 95 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 79 | 117 | 142 | 141 | 116 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 97 | 122 | 121 | 96 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 80 | 118 | 143 | 142 | 117 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 98 | 123 | 122 | 97 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 81 | 119 | 144 | 143 | 118 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 99 | 124 | 123 | 98 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 82 | 120 | 145 | 144 | 119 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 100 | 125 | 124 | 99 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 83 | 121 | 146 | 145 | 120 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 101 | 126 | 125 | 100 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 84 | 122 | 147 | 146 | 121 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 102 | 127 | 126 | 101 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 85 | 112 | 137 | 147 | 122 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 93 | 118 | 127 | 102 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 86 | 124 | 149 | 148 | 123 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 103 | 128 | 117 | 92 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 87 | 125 | 150 | 149 | 124 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 104 | 129 | 128 | 103 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 88 | 111 | 136 | 150 | 125 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 91 | 116 | 129 | 104 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 89 | 127 | 152 | 151 | 126 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 105 | 130 | 115 | 90 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 90 | 128 | 153 | 152 | 127 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 106 | 131 | 130 | 105 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 91 | 129 | 154 | 153 | 128 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 107 | 132 | 131 | 106 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 92 | 130 | 155 | 154 | 129 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 108 | 133 | 132 | 107 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 93 | 131 | 156 | 155 | 130 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 109 | 134 | 133 | 108 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 94 | 132 | 157 | 156 | 131 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 110 | 135 | 134 | 109 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 95 | 133 | 158 | 157 | 132 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 111 | 136 | 135 | 110 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 96 | 110 | 135 | 158 | 133 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 112 | 137 | 136 | 111 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 97 | 138 | 163 | 159 | 134 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 113 | 138 | 139 | 114 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 98 | 151 | 176 | 161 | 136 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 115 | 140 | 141 | 116 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 99 | 148 | 173 | 162 | 137 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 117 | 142 | 143 | 118 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 100 | 139 | 164 | 163 | 138 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 119 | 144 | 138 | 113 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 101 | 140 | 165 | 164 | 139 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 120 | 145 | 144 | 119 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 102 | 141 | 166 | 165 | 140 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 121 | 146 | 145 | 120 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 103 | 142 | 167 | 166 | 141 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 122 | 147 | 146 | 121 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 104 | 143 | 168 | 167 | 142 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 123 | 148 | 147 | 122 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 105 | 144 | 169 | 168 | 143 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 124 | 149 | 148 | 123 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 106 | 145 | 170 | 169 | 144 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 125 | 150 | 149 | 124 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 107 | 146 | 171 | 170 | 145 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 126 | 151 | 150 | 125 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 108 | 147 | 172 | 171 | 146 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 127 | 152 | 151 | 126 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 109 | 137 | 162 | 172 | 147 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 118 | 143 | 152 | 127 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 110 | 149 | 174 | 173 | 148 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 128 | 153 | 142 | 117 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 111 | 150 | 175 | 174 | 149 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 129 | 154 | 153 | 128 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 112 | 136 | 161 | 175 | 150 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 116 | 141 | 154 | 129 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 113 | 152 | 177 | 176 | 151 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 130 | 155 | 140 | 115 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 114 | 153 | 178 | 177 | 152 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 131 | 156 | 155 | 130 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 115 | 154 | 179 | 178 | 153 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 132 | 157 | 156 | 131 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 116 | 155 | 180 | 179 | 154 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 133 | 158 | 157 | 132 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 117 | 156 | 181 | 180 | 155 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 134 | 159 | 158 | 133 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 118 | 157 | 182 | 181 | 156 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 135 | 160 | 159 | 134 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 119 | 158 | 183 | 182 | 157 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 136 | 161 | 160 | 135 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 120 | 135 | 160 | 183 | 158 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 137 | 162 | 161 | 136 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 121 | 163 | 188 | 184 | 159 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 138 | 163 | 164 | 139 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 122 | 176 | 201 | 186 | 161 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 140 | 165 | 166 | 141 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 123 | 173 | 198 | 187 | 162 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 142 | 167 | 168 | 143 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 124 | 164 | 189 | 188 | 163 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 144 | 169 | 163 | 138 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1</ | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|-----------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cm | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 148 | 189 | 214 | 213 | 188 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 169 | 194 | 188 | 163 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 149 | 190 | 215 | 214 | 189 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 170 | 195 | 194 | 169 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 150 | 191 | 216 | 215 | 190 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 171 | 196 | 195 | 170 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 151 | 192 | 217 | 216 | 191 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 172 | 197 | 196 | 171 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 152 | 193 | 218 | 217 | 192 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 173 | 198 | 197 | 172 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 153 | 194 | 219 | 218 | 193 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 174 | 199 | 198 | 173 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 154 | 195 | 220 | 219 | 194 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 175 | 200 | 199 | 174 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 155 | 196 | 221 | 220 | 195 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 176 | 201 | 200 | 175 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 156 | 197 | 222 | 221 | 196 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 177 | 202 | 201 | 176 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 157 | 187 | 212 | 222 | 197 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 168 | 193 | 202 | 177 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 158 | 199 | 224 | 223 | 198 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 178 | 203 | 192 | 167 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 159 | 200 | 225 | 224 | 199 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 179 | 204 | 203 | 178 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 160 | 186 | 211 | 225 | 200 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 166 | 191 | 204 | 179 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 161 | 202 | 227 | 226 | 201 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 180 | 205 | 190 | 165 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 162 | 203 | 228 | 227 | 202 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 181 | 206 | 205 | 180 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 163 | 204 | 229 | 228 | 203 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 182 | 207 | 206 | 181 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 164 | 205 | 230 | 229 | 204 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 183 | 208 | 207 | 182 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 165 | 206 | 231 | 230 | 205 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 184 | 209 | 208 | 183 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 166 | 207 | 232 | 231 | 206 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 185 | 210 | 209 | 184 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 167 | 208 | 233 | 232 | 207 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 186 | 211 | 210 | 185 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 168 | 185 | 210 | 233 | 208 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 187 | 212 | 211 | 186 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 169 | 213 | 234 | 9 | 209 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 188 | 1 | 3 | 189 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 170 | 226 | 247 | 14 | 211 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 190 | 13 | 15 | 191 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 171 | 223 | 244 | 13 | 212 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 192 | 9 | 11 | 193 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 172 | 214 | 235 | 234 | 213 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 194 | 213 | 1 | 188 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 173 | 215 | 236 | 235 | 214 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 195 | 214 | 213 | 194 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 174 | 216 | 237 | 236 | 215 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 196 | 215 | 214 | 195 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 175 | 217 | 238 | 237 | 216 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 197 | 216 | 215 | 196 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 176 | 218 | 239 | 238 | 217 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 198 | 217 | 216 | 197 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 177 | 219 | 240 | 239 | 218 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 199 | 218 | 217 | 198 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 178 | 220 | 241 | 240 | 219 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 200 | 219 | 218 | 199 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 179 | 221 | 242 | 241 | 220 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 201 | 220 | 219 | 200 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 180 | 222 | 243 | 242 | 221 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 202 | 221 | 220 | 201 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 181 | 224 | 245 | 244 | 223 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 203 | 222 | 9 | 192 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 182 | 225 | 246 | 245 | 224 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 204 | 223 | 222 | 203 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 183 | 227 | 248 | 247 | 226 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 205 | 224 | 13 | 190 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 184 | 228 | 249 | 248 | 227 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 206 | 225 | 224 | 205 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 185 | 229 | 250 | 249 | 228 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 207 | 226 | 225 | 206 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 186 | 230 | 251 | 250 | 229 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 208 | 227 | 226 | 207 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 187 | 231 | 252 | 251 | 230 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 209 | 228 | 227 | 208 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 188 | 232 | 253 | 252 | 231 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 210 | 229 | 228 | 209 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 189 | 233 | 254 | 253 | 232 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 211 | 230 | 229 | 210 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 190 | 233 | 210 | 12 | 254 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 211 | 212 | 249 | 230 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 191 | 225 | 211 | 14 | 246 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 204 | 191 | 15 | 223 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 192 | 222 | 212 | 13 | 243 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 202 | 193 | 11 | 221 | 2 | 10,0 | 4,00 | 1 | 1 | 1 |
| 193 | 10 | 42 | 42 | 10 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 7 | 5 | 252 | 251 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 194 | 11 | 39 | 39 | 11 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 67 | 68 | 254 | 253 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 195 | 12 | 254 | 254 | 12 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 249 | 230 | 256 | 255 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 196 | 9 | 209 | 209 | 9 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 3 | 189 | 258 | 257 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 197 | 15 | 55 | 55 | 15 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 19 | 17 | 260 | 259 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 198 | 16 | 52 | 52 | 16 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 23 | 21 | 262 | 261 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 199 | 42 | 43 | 43 | 42 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 5 | 31 | 263 | 252 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 200 | 43 | 44 | 44 | 43 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 31 | 33 | 264 | 263 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 201 | 44 | 45 | 45 | 44 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 33 | 35 | 265 | 264 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 202 | 45 | 46 | 46 | 45 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 35 | 37 | 266 | 265 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 203 | 46 | 47 | 47 | 46 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 37 | 39 | 267 | 266 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 204 | 47 | 48 | 48 | 47 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 39 | 41 | 268 | 267 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 205 | 48 | 49 | 49 | 48 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 41 | 43 | 269 | 268 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 206 | 49 | 50 | 50 | 49 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 43 | 45 | 270 | 269 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 207 | 50 | 51 | 51 | 50 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 45 | 47 | 271 | 270 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 208 | 51 | 16 | 16 | 51 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 47 | 23 | 261 | 271 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 209 | 52 | 53 | 53 | 52 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 21 | 49 | 272 | 262 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 210 | 53 | 54 | 54 | 53 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 49 | 51 | 273 | 272 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 211 | 54 | 15 | 15 | 54 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 51 | 19 | 259 | 273 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 212 | 55 | 56 | 56 | 55 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 17 | 53 | 274 | 260 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 213 | 56 | 57 | 57 | 56 | | | | | | | | | | | | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|--------|--------|--------|--------|------------|------------|------------|------------|---------|---------|---------|---------|-----------|-------------------------|--------------|-----------|-------|-----------|--|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cm | Tipo Mat. | MeshX | MeshY | |
| 236 | 241 | 240 | 240 | 241 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 219 | 218 | 297 | 298 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 237 | 242 | 241 | 241 | 242 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 220 | 219 | 298 | 299 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 238 | 243 | 242 | 242 | 243 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 221 | 220 | 299 | 288 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 239 | 244 | 13 | 13 | 244 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 9 | 11 | 287 | 300 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 240 | 245 | 244 | 244 | 245 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 222 | 9 | 300 | 301 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 241 | 246 | 245 | 245 | 246 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 223 | 222 | 301 | 290 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 242 | 247 | 14 | 14 | 247 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 13 | 15 | 289 | 302 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 243 | 248 | 247 | 247 | 248 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 224 | 13 | 302 | 303 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 244 | 249 | 248 | 248 | 249 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 225 | 224 | 303 | 304 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 245 | 250 | 249 | 249 | 250 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 226 | 225 | 304 | 305 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 246 | 251 | 250 | 250 | 251 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 227 | 226 | 305 | 306 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 247 | 252 | 251 | 251 | 252 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 228 | 227 | 306 | 307 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 248 | 253 | 252 | 252 | 253 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 229 | 228 | 307 | 308 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 249 | 254 | 253 | 253 | 254 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 230 | 229 | 308 | 256 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 250 | 38 | 10 | 10 | 38 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 8 | 7 | 251 | 309 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 251 | 84 | 38 | 38 | 84 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 26 | 8 | 309 | 310 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 252 | 109 | 84 | 84 | 109 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 89 | 26 | 310 | 311 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 253 | 134 | 109 | 109 | 134 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 114 | 89 | 311 | 312 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 254 | 159 | 134 | 134 | 159 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 139 | 114 | 312 | 313 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 255 | 184 | 159 | 159 | 184 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 164 | 139 | 313 | 314 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 256 | 209 | 184 | 184 | 209 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | 189 | 164 | 314 | 258 | 3 | 10,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 257 | 1 | 17 | 42 | 10 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 419 | 420 | 325 | 316 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 258 | 30 | 55 | 15 | 3 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 421 | 338 | 321 | 422 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 259 | 27 | 52 | 16 | 4 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 423 | 335 | 322 | 424 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 260 | 234 | 255 | 8 | 9 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 358 | 425 | 426 | 315 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 261 | 42 | 63 | 38 | 10 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 325 | 427 | 323 | 316 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 262 | 244 | 265 | 7 | 13 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 368 | 428 | 429 | 319 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 263 | 247 | 268 | 6 | 14 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 371 | 430 | 431 | 320 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 264 | 296 | 104 | 129 | 286 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 401 | 488 | 505 | 400 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 265 | 52 | 73 | 41 | 16 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 335 | 433 | 434 | 322 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 266 | 18 | 43 | 42 | 17 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 435 | 326 | 325 | 420 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 267 | 19 | 44 | 43 | 18 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 436 | 327 | 326 | 435 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 268 | 20 | 45 | 44 | 19 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 437 | 328 | 327 | 436 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 269 | 21 | 46 | 45 | 20 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 438 | 329 | 328 | 437 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 270 | 22 | 47 | 46 | 21 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 439 | 330 | 329 | 438 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 271 | 23 | 48 | 47 | 22 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 440 | 331 | 330 | 439 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 272 | 24 | 49 | 48 | 23 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 441 | 332 | 331 | 440 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 273 | 25 | 50 | 49 | 24 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 442 | 333 | 332 | 441 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 274 | 26 | 51 | 50 | 25 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 443 | 334 | 333 | 442 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 275 | 28 | 53 | 52 | 297 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 445 | 336 | 335 | 444 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 276 | 297 | 52 | 27 | 27 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 444 | 335 | 423 | 423 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 277 | 298 | 54 | 53 | 28 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 447 | 337 | 336 | 445 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 278 | 29 | 54 | 298 | 298 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 446 | 337 | 447 | 447 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 279 | 31 | 56 | 55 | 30 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 448 | 339 | 338 | 421 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 280 | 32 | 57 | 56 | 31 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 449 | 340 | 339 | 448 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 281 | 33 | 58 | 57 | 299 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 451 | 341 | 340 | 450 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 282 | 299 | 57 | 32 | 32 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 450 | 340 | 449 | 449 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 283 | 34 | 59 | 58 | 33 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 452 | 342 | 341 | 451 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 284 | 35 | 60 | 59 | 34 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 453 | 343 | 342 | 452 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 285 | 300 | 61 | 60 | 35 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 455 | 344 | 343 | 453 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 286 | 36 | 61 | 300 | 300 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 454 | 344 | 455 | 455 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 287 | 37 | 62 | 61 | 36 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 456 | 345 | 344 | 454 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 288 | 63 | 88 | 84 | 38 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 427 | 457 | 346 | 323 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 289 | 285 | 79 | 104 | 296 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 398 | 472 | 488 | 401 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 290 | 73 | 98 | 87 | 41 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 433 | 459 | 460 | 434 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 291 | 43 | 64 | 63 | 42 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 326 | 461 | 427 | 325 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 292 | 44 | 65 | 64 | 43 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 327 | 462 | 461 | 326 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 293 | 279 | 312 | 142 | 141 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 386 | 500 | 516 | 515 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 294 | 316 | 278 | 147 | 146 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 504 | 384 | 521 | 520 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 295 | 47 | 303 | 302 | 46 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 330 | 465 | 464 | 329 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 296 | 48 | 304 | 303 | 47 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 331 | 466 | 465 | 330 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 297 | 49 | 305 | 304 | 48 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 332 | 467 | 466 | 331 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 298 | 50 | 306 | 305 | 49 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 333 | 468 | 467 | 332 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 299 | 278 | 112 | 147 | 147 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 384 | 496 | 521 | 521 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 300 | 112 | 137 | 147 | 147 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 496 | 512 | 521 | 521 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 | |
| 301 | 53 | 74 | 73 | 52 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 336 | 470 | 433 | 335 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|------------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cmc | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 324 | 40 | 86 | 100 | 75 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 432 | 458 | 487 | 471 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 325 | 101 | 86 | 40 | 284 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 399 | 458 | 432 | 396 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 326 | 284 | 55 | 56 | 287 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 396 | 338 | 339 | 395 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 327 | 287 | 56 | 57 | 285 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 395 | 339 | 340 | 398 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 328 | 80 | 105 | 104 | 79 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 473 | 489 | 488 | 472 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 329 | 81 | 106 | 105 | 80 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 474 | 490 | 489 | 473 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 330 | 82 | 107 | 106 | 81 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 475 | 491 | 490 | 474 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 331 | 83 | 108 | 107 | 82 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 476 | 492 | 491 | 475 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 332 | 39 | 85 | 108 | 83 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 324 | 347 | 492 | 476 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 333 | 88 | 113 | 109 | 84 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 457 | 493 | 348 | 346 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 334 | 285 | 57 | 79 | 79 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 398 | 340 | 472 | 472 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 335 | 311 | 136 | 161 | 282 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 499 | 511 | 532 | 392 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 336 | 89 | 114 | 113 | 88 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 477 | 497 | 493 | 457 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 337 | 90 | 115 | 114 | 89 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 478 | 498 | 497 | 477 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 338 | 277 | 306 | 50 | 51 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 382 | 468 | 333 | 334 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 339 | 45 | 46 | 302 | 276 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 328 | 329 | 464 | 380 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 340 | 282 | 161 | 200 | 200 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 392 | 532 | 565 | 565 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 341 | 200 | 199 | 309 | 282 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 565 | 564 | 486 | 392 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 342 | 199 | 198 | 283 | 309 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 564 | 553 | 394 | 486 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 343 | 283 | 198 | 162 | 162 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 394 | 553 | 533 | 533 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 344 | 115 | 279 | 140 | 140 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 498 | 386 | 514 | 514 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 345 | 279 | 141 | 140 | 140 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 386 | 515 | 514 | 514 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 346 | 137 | 310 | 283 | 162 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 512 | 495 | 394 | 533 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 347 | 112 | 98 | 280 | 280 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 496 | 459 | 388 | 388 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 348 | 280 | 310 | 137 | 112 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 388 | 495 | 512 | 496 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 349 | 79 | 57 | 58 | 58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 472 | 340 | 341 | 341 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 350 | 286 | 129 | 153 | 153 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 400 | 505 | 523 | 523 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 351 | 153 | 129 | 154 | 154 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 523 | 505 | 524 | 524 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 352 | 105 | 130 | 129 | 104 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 489 | 506 | 505 | 488 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 353 | 106 | 131 | 130 | 105 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 490 | 507 | 506 | 489 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 354 | 107 | 132 | 131 | 106 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 491 | 508 | 507 | 490 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 355 | 108 | 289 | 288 | 288 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 492 | 406 | 404 | 404 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 356 | 291 | 290 | 158 | 158 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 410 | 408 | 528 | 528 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 357 | 188 | 406 | 407 | 163 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 550 | 951 | 952 | 530 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 358 | 151 | 111 | 126 | 126 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 510 | 494 | 402 | 402 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 359 | 98 | 112 | 87 | 87 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 459 | 496 | 460 | 460 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 360 | 114 | 139 | 138 | 113 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 497 | 513 | 509 | 493 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 361 | 115 | 140 | 139 | 114 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 498 | 514 | 513 | 497 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 362 | 115 | 90 | 301 | 279 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 498 | 478 | 463 | 386 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 363 | 90 | 65 | 276 | 301 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 478 | 462 | 380 | 463 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 364 | 313 | 143 | 142 | 312 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 501 | 517 | 516 | 500 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 365 | 314 | 144 | 143 | 313 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 502 | 518 | 517 | 501 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 366 | 315 | 145 | 144 | 314 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 503 | 519 | 518 | 502 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 367 | 316 | 146 | 145 | 315 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 504 | 520 | 519 | 503 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 368 | 65 | 45 | 276 | 276 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 462 | 328 | 380 | 380 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 369 | 65 | 44 | 45 | 45 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 462 | 327 | 328 | 328 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 370 | 161 | 186 | 200 | 200 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 532 | 552 | 565 | 565 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 371 | 198 | 187 | 162 | 162 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 553 | 554 | 533 | 533 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 372 | 100 | 111 | 281 | 281 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 487 | 494 | 390 | 390 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 373 | 111 | 151 | 136 | 136 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 494 | 510 | 511 | 511 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 374 | 40 | 55 | 284 | 284 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 432 | 338 | 396 | 396 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 375 | 40 | 15 | 55 | 55 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 432 | 321 | 338 | 338 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 376 | 130 | 155 | 154 | 129 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 506 | 525 | 524 | 505 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 377 | 131 | 156 | 155 | 130 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 507 | 526 | 525 | 506 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 378 | 132 | 157 | 156 | 131 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 508 | 527 | 526 | 507 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 379 | 158 | 157 | 291 | 291 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 528 | 527 | 410 | 410 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 380 | 291 | 157 | 132 | 132 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 410 | 527 | 508 | 508 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 381 | 317 | 135 | 158 | 158 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 529 | 351 | 528 | 528 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 382 | 163 | 403 | 404 | 138 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 530 | 932 | 933 | 509 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 383 | 151 | 176 | 161 | 136 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 510 | 531 | 532 | 511 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 384 | 132 | 288 | 291 | 291 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 508 | 404 | 410 | 410 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 385 | 139 | 164 | 163 | 138 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 513 | 534 | 530 | 509 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 386 | 140 | 165 | 164 | 139 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 514 | 535 | 534 | 513 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 387 | 141 | 166 | 165 | 140 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 515 | 536 | 535 | 514 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 388 | 142 | 167 | 166 | 141 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 516 | 537 | 536 | 515 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|-----------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cm | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 412 | 167 | 192 | 191 | 166 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 537 | 558 | 557 | 536 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 413 | 168 | 193 | 192 | 167 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 538 | 559 | 558 | 537 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 414 | 169 | 194 | 193 | 168 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 539 | 560 | 559 | 538 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 415 | 170 | 195 | 194 | 169 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 540 | 561 | 560 | 539 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 416 | 171 | 196 | 195 | 170 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 541 | 562 | 561 | 540 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 417 | 172 | 197 | 196 | 171 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 542 | 563 | 562 | 541 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 418 | 162 | 187 | 197 | 172 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 533 | 554 | 563 | 542 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 419 | 290 | 345 | 317 | 317 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 408 | 704 | 529 | 529 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 420 | 289 | 110 | 345 | 290 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 406 | 349 | 704 | 408 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 421 | 317 | 158 | 290 | 290 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 529 | 528 | 408 | 408 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 422 | 177 | 202 | 201 | 176 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 543 | 566 | 551 | 531 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 423 | 178 | 203 | 202 | 177 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 544 | 567 | 566 | 543 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 424 | 179 | 204 | 203 | 178 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 545 | 568 | 567 | 544 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 425 | 180 | 205 | 204 | 179 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 546 | 569 | 568 | 545 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 426 | 181 | 206 | 205 | 180 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 547 | 570 | 569 | 546 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 427 | 182 | 207 | 206 | 181 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 548 | 571 | 570 | 547 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 428 | 183 | 208 | 207 | 182 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 549 | 572 | 571 | 548 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 429 | 160 | 185 | 208 | 183 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 353 | 355 | 572 | 549 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 430 | 113 | 396 | 109 | 109 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 493 | 912 | 348 | 348 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 431 | 201 | 226 | 211 | 186 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 551 | 574 | 575 | 552 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 432 | 198 | 223 | 212 | 187 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 553 | 576 | 577 | 554 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 433 | 189 | 214 | 213 | 188 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 555 | 578 | 573 | 550 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 434 | 190 | 215 | 214 | 189 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 556 | 579 | 578 | 555 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 435 | 191 | 216 | 215 | 190 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 557 | 580 | 579 | 556 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 436 | 192 | 217 | 216 | 191 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 558 | 581 | 580 | 557 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 437 | 193 | 218 | 217 | 192 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 559 | 582 | 581 | 558 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 438 | 194 | 219 | 218 | 193 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 560 | 583 | 582 | 559 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 439 | 195 | 220 | 219 | 194 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 561 | 584 | 583 | 560 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 440 | 196 | 221 | 220 | 195 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 562 | 585 | 584 | 561 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 441 | 197 | 222 | 221 | 196 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 563 | 586 | 585 | 562 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 442 | 187 | 212 | 222 | 197 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 554 | 577 | 586 | 563 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 443 | 199 | 224 | 223 | 198 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 564 | 587 | 576 | 553 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 444 | 200 | 225 | 224 | 199 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 565 | 588 | 587 | 564 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 445 | 186 | 211 | 225 | 200 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 552 | 575 | 588 | 565 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 446 | 202 | 227 | 226 | 201 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 566 | 589 | 574 | 551 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 447 | 203 | 228 | 227 | 202 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 567 | 590 | 589 | 566 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 448 | 204 | 229 | 228 | 203 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 568 | 591 | 590 | 567 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 449 | 251 | 295 | 294 | 294 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 375 | 418 | 416 | 416 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 450 | 251 | 250 | 295 | 295 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 375 | 374 | 418 | 418 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 451 | 207 | 232 | 231 | 206 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 571 | 593 | 592 | 570 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 452 | 208 | 233 | 232 | 207 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 572 | 594 | 593 | 571 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 453 | 185 | 318 | 233 | 208 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 355 | 595 | 594 | 572 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 454 | 318 | 210 | 233 | 233 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 595 | 357 | 594 | 594 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 455 | 213 | 234 | 9 | 209 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 573 | 358 | 315 | 356 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 456 | 226 | 247 | 14 | 211 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 574 | 371 | 320 | 575 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 457 | 223 | 244 | 13 | 212 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 576 | 368 | 319 | 577 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 458 | 214 | 235 | 234 | 213 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 578 | 359 | 358 | 573 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 459 | 215 | 236 | 235 | 214 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 579 | 360 | 359 | 578 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 460 | 216 | 237 | 236 | 215 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 580 | 361 | 360 | 579 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 461 | 217 | 238 | 237 | 216 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 581 | 362 | 361 | 580 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 462 | 218 | 239 | 238 | 217 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 582 | 363 | 362 | 581 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 463 | 219 | 240 | 239 | 218 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 583 | 364 | 363 | 582 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 464 | 220 | 241 | 240 | 219 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 584 | 365 | 364 | 583 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 465 | 221 | 242 | 241 | 220 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 585 | 366 | 365 | 584 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 466 | 222 | 243 | 242 | 221 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 586 | 367 | 366 | 585 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 467 | 224 | 245 | 244 | 223 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 587 | 369 | 368 | 576 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 468 | 225 | 246 | 245 | 224 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 588 | 370 | 369 | 587 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 469 | 227 | 248 | 247 | 226 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 589 | 372 | 371 | 574 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 470 | 228 | 249 | 248 | 227 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 590 | 373 | 372 | 589 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 471 | 229 | 250 | 249 | 228 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 591 | 374 | 373 | 590 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 472 | 294 | 252 | 251 | 251 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 416 | 376 | 375 | 375 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 473 | 294 | 293 | 231 | 231 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 416 | 414 | 592 | 592 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 474 | 232 | 253 | 252 | 231 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 593 | 377 | 376 | 592 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 475 | 233 | 254 | 253 | 232 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 594 | 378 | 377 | 593 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 476 | 235 | 256 | 255 | 234 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 359 | | | | | | | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|------------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cmc | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 500 | 254 | 12 | 5 | 275 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 378 | 318 | 619 | 617 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 501 | 225 | 211 | 14 | 246 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 588 | 575 | 320 | 370 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 502 | 246 | 14 | 6 | 267 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 370 | 320 | 431 | 609 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 503 | 222 | 212 | 13 | 243 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 586 | 577 | 319 | 367 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 504 | 243 | 13 | 7 | 264 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 367 | 319 | 429 | 606 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 505 | 26 | 4 | 16 | 51 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 443 | 424 | 322 | 334 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 506 | 29 | 3 | 15 | 54 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 446 | 422 | 321 | 337 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 507 | 1 | 17 | 17 | 1 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 419 | 420 | 621 | 620 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 508 | 2 | 11 | 11 | 2 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,48 | 618 | 317 | 1281 | 1280 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 509 | 5 | 275 | 275 | 5 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 619 | 617 | 625 | 624 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 510 | 8 | 9 | 9 | 8 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,48 | 426 | 315 | 1267 | 1266 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 511 | 3 | 30 | 30 | 3 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 422 | 421 | 629 | 628 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 512 | 4 | 27 | 27 | 4 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 424 | 423 | 631 | 630 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 513 | 17 | 18 | 18 | 17 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 420 | 435 | 632 | 621 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 514 | 18 | 19 | 19 | 18 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 435 | 436 | 633 | 632 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 515 | 19 | 20 | 20 | 19 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 436 | 437 | 634 | 633 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 516 | 20 | 21 | 21 | 20 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 437 | 438 | 635 | 634 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 517 | 21 | 22 | 22 | 21 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 438 | 439 | 636 | 635 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 518 | 22 | 23 | 23 | 22 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 439 | 440 | 637 | 636 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 519 | 23 | 24 | 24 | 23 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 440 | 441 | 638 | 637 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 520 | 24 | 25 | 25 | 24 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 441 | 442 | 639 | 638 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 521 | 25 | 26 | 26 | 25 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 442 | 443 | 640 | 639 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 522 | 26 | 4 | 4 | 26 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 443 | 424 | 630 | 640 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 523 | 27 | 297 | 297 | 27 | 0,58 | 0,58 | 1,66 | 1,48 | 423 | 444 | 642 | 641 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 524 | 27 | 297 | 297 | 27 | 1,48 | 1,66 | 2,74 | 2,38 | 641 | 642 | 644 | 643 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 525 | 27 | 297 | 325 | 27 | 2,38 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 643 | 644 | 648 | 631 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 526 | 297 | 323 | 326 | 325 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 644 | 645 | 649 | 648 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 527 | 323 | 324 | 327 | 326 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 645 | 646 | 650 | 649 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 528 | 324 | 28 | 28 | 327 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 646 | 647 | 651 | 650 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 529 | 298 | 29 | 29 | 298 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,66 | 447 | 446 | 653 | 652 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 530 | 298 | 29 | 29 | 298 | 1,66 | 1,48 | 2,38 | 2,74 | 652 | 653 | 657 | 656 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 531 | 28 | 328 | 330 | 28 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 647 | 654 | 658 | 651 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 532 | 328 | 329 | 331 | 330 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 654 | 655 | 659 | 658 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 533 | 329 | 298 | 332 | 331 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 655 | 656 | 660 | 659 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 534 | 298 | 29 | 29 | 332 | 2,74 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 656 | 657 | 661 | 660 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 535 | 29 | 3 | 3 | 29 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 446 | 422 | 628 | 661 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 536 | 30 | 31 | 31 | 30 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 421 | 448 | 662 | 629 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 537 | 31 | 32 | 32 | 31 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 448 | 449 | 663 | 662 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 538 | 32 | 299 | 299 | 32 | 0,58 | 0,58 | 1,66 | 1,48 | 449 | 450 | 665 | 664 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 539 | 32 | 299 | 299 | 32 | 1,48 | 1,66 | 2,74 | 2,38 | 664 | 665 | 667 | 666 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 540 | 32 | 299 | 335 | 32 | 2,38 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 666 | 667 | 671 | 663 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 541 | 299 | 333 | 333 | 335 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 667 | 668 | 672 | 671 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 542 | 333 | 334 | 334 | 333 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 668 | 669 | 673 | 672 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 543 | 334 | 33 | 33 | 334 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 669 | 670 | 674 | 673 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 544 | 33 | 336 | 336 | 33 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 670 | 675 | 679 | 674 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 545 | 336 | 337 | 337 | 336 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 675 | 676 | 680 | 679 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 546 | 337 | 338 | 338 | 337 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 676 | 677 | 681 | 680 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 547 | 338 | 34 | 34 | 338 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 677 | 678 | 682 | 681 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 548 | 34 | 339 | 339 | 34 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 678 | 683 | 687 | 682 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 549 | 339 | 340 | 340 | 339 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 683 | 684 | 688 | 687 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 550 | 340 | 341 | 341 | 340 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 684 | 685 | 689 | 688 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 551 | 341 | 35 | 35 | 341 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 685 | 686 | 690 | 689 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 552 | 300 | 36 | 36 | 300 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,66 | 455 | 454 | 692 | 691 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 553 | 300 | 36 | 36 | 300 | 1,66 | 1,48 | 2,38 | 2,74 | 691 | 692 | 696 | 695 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 554 | 35 | 342 | 342 | 35 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 686 | 693 | 697 | 690 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 555 | 342 | 343 | 343 | 342 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 693 | 694 | 698 | 697 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 556 | 343 | 300 | 344 | 343 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 694 | 695 | 699 | 698 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 557 | 300 | 36 | 36 | 344 | 2,74 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 695 | 696 | 700 | 699 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 558 | 36 | 37 | 37 | 36 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 454 | 456 | 701 | 700 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 559 | 37 | 2 | 2 | 37 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 456 | 618 | 622 | 701 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 560 | 39 | 85 | 85 | 39 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 324 | 347 | 702 | 623 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 561 | 85 | 110 | 110 | 85 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 347 | 349 | 703 | 702 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 562 | 110 | 345 | 345 | 110 | 0,58 | 0,58 | 1,54 | 1,48 | 349 | 704 | 707 | 706 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 563 | 345 | 346 | 346 | 345 | 0,58 | 0,58 | 1,61 | 1,54 | 704 | 705 | 708 | 707 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 564 | 346 | 317 | 317 | 346 | 0,58 | 0,58 | 1,66 | 1,61 | 705 | 529 | 709 | 708 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 565 | 110 | 345 | 345 | 110 | 1,48 | 1,54 | 2,51 | 2,38 | 706 | 707 | 711 | | | | | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|-----------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cm | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 588 | 7 | 264 | 264 | 7 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 429 | 606 | 748 | 747 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 589 | 255 | 8 | 8 | 255 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 425 | 426 | 626 | 749 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 590 | 256 | 255 | 255 | 256 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 596 | 425 | 749 | 750 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 591 | 257 | 256 | 256 | 257 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 597 | 596 | 750 | 751 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 592 | 258 | 257 | 257 | 258 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 598 | 597 | 751 | 752 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 593 | 319 | 258 | 258 | 319 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,66 | 599 | 598 | 754 | 753 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 594 | 319 | 258 | 258 | 319 | 1,66 | 1,48 | 2,38 | 2,74 | 753 | 754 | 758 | 757 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 595 | 259 | 359 | 359 | 259 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 763 | 755 | 760 | 759 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 596 | 359 | 360 | 360 | 359 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 755 | 756 | 761 | 760 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 597 | 360 | 319 | 361 | 360 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 756 | 757 | 762 | 761 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 598 | 319 | 258 | 258 | 361 | 2,74 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 757 | 758 | 752 | 762 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 599 | 260 | 362 | 362 | 260 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 771 | 764 | 768 | 767 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 600 | 362 | 363 | 363 | 362 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 764 | 765 | 769 | 768 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 601 | 363 | 364 | 364 | 363 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 765 | 766 | 770 | 769 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 602 | 364 | 259 | 259 | 364 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 766 | 763 | 759 | 770 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 603 | 261 | 365 | 365 | 261 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 779 | 772 | 776 | 775 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 604 | 365 | 366 | 366 | 365 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 772 | 773 | 777 | 776 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 605 | 366 | 367 | 367 | 366 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 773 | 774 | 778 | 777 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 606 | 367 | 260 | 260 | 367 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 774 | 771 | 767 | 778 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 607 | 262 | 320 | 320 | 262 | 0,58 | 0,58 | 1,66 | 1,48 | 603 | 604 | 781 | 780 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 608 | 262 | 320 | 320 | 262 | 1,48 | 1,66 | 2,74 | 2,38 | 780 | 781 | 783 | 782 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 609 | 262 | 320 | 370 | 262 | 2,38 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 782 | 783 | 787 | 786 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 610 | 320 | 368 | 368 | 370 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 783 | 784 | 788 | 787 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 611 | 368 | 369 | 369 | 368 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 784 | 785 | 789 | 788 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 612 | 369 | 261 | 261 | 369 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 785 | 779 | 775 | 789 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 613 | 263 | 262 | 262 | 263 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 605 | 603 | 786 | 790 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 614 | 264 | 263 | 263 | 264 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 606 | 605 | 790 | 748 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 615 | 265 | 7 | 7 | 265 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 428 | 429 | 747 | 791 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 616 | 321 | 265 | 265 | 321 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,66 | 607 | 428 | 793 | 792 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 617 | 321 | 265 | 265 | 321 | 1,66 | 1,48 | 2,38 | 2,74 | 792 | 793 | 797 | 796 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 618 | 266 | 371 | 373 | 266 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 802 | 794 | 799 | 798 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 619 | 371 | 372 | 374 | 373 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 794 | 795 | 800 | 799 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 620 | 372 | 321 | 375 | 374 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 795 | 796 | 801 | 800 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 621 | 321 | 265 | 265 | 375 | 2,74 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 796 | 797 | 791 | 801 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 622 | 267 | 322 | 322 | 267 | 0,58 | 0,58 | 1,66 | 1,48 | 609 | 610 | 804 | 803 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 623 | 267 | 322 | 322 | 267 | 1,48 | 1,66 | 2,74 | 2,38 | 803 | 804 | 806 | 805 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 624 | 267 | 322 | 378 | 267 | 2,38 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 805 | 806 | 809 | 746 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 625 | 322 | 376 | 379 | 378 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 806 | 807 | 810 | 809 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 626 | 376 | 377 | 380 | 379 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 807 | 808 | 811 | 810 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 627 | 377 | 266 | 266 | 380 | 2,74 | 2,74 | 3,28 | 3,28 | 808 | 802 | 798 | 811 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 628 | 268 | 6 | 6 | 268 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 430 | 431 | 745 | 812 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 629 | 269 | 268 | 268 | 269 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 611 | 430 | 812 | 813 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 630 | 270 | 269 | 269 | 270 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 612 | 611 | 813 | 814 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 631 | 384 | 270 | 270 | 384 | 0,82 | 0,58 | 1,48 | 1,34 | 835 | 612 | 821 | 820 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 632 | 271 | 381 | 381 | 271 | 1,34 | 1,34 | 2,18 | 2,18 | 830 | 818 | 822 | 831 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 633 | 381 | 382 | 382 | 381 | 1,34 | 1,34 | 2,18 | 2,18 | 818 | 819 | 823 | 822 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 634 | 382 | 384 | 384 | 382 | 1,34 | 1,34 | 2,18 | 2,18 | 819 | 820 | 824 | 823 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 635 | 384 | 270 | 270 | 384 | 1,34 | 1,48 | 2,38 | 2,18 | 820 | 821 | 825 | 824 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 636 | 271 | 381 | 381 | 271 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 836 | 837 | 827 | 826 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 637 | 381 | 382 | 382 | 381 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 837 | 838 | 828 | 827 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 638 | 382 | 384 | 383 | 382 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 838 | 839 | 829 | 828 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 639 | 384 | 270 | 270 | 383 | 2,70 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 839 | 825 | 814 | 829 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 640 | 271 | 381 | 381 | 271 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 613 | 815 | 833 | 832 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 641 | 381 | 382 | 382 | 381 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 815 | 816 | 834 | 833 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 642 | 382 | 383 | 384 | 382 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 816 | 817 | 835 | 834 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 643 | 383 | 270 | 384 | 384 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 817 | 612 | 835 | 835 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 644 | 384 | 270 | 384 | 384 | 2,18 | 2,38 | 2,70 | 2,70 | 824 | 825 | 839 | 839 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 645 | 272 | 385 | 385 | 272 | 1,34 | 1,34 | 2,18 | 2,18 | 853 | 843 | 846 | 854 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 646 | 385 | 386 | 386 | 385 | 1,34 | 1,34 | 2,18 | 2,18 | 843 | 844 | 847 | 846 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 647 | 386 | 387 | 387 | 386 | 1,34 | 1,34 | 2,18 | 2,18 | 844 | 845 | 848 | 847 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 648 | 387 | 271 | 271 | 387 | 1,34 | 1,34 | 2,18 | 2,18 | 845 | 830 | 831 | 848 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 649 | 272 | 385 | 385 | 272 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 859 | 860 | 850 | 849 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 650 | 385 | 386 | 386 | 385 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 860 | 861 | 851 | 850 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 651 | 386 | 387 | 387 | 386 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 861 | 862 | 852 | 851 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 652 | 387 | 271 | 271 | 387 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 862 | 83 | | | | | | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|------------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cmc | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 676 | 392 | 393 | 393 | 392 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 905 | 906 | 900 | 899 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 677 | 393 | 273 | 273 | 393 | 2,70 | 2,70 | 3,28 | 3,28 | 906 | 882 | 872 | 900 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 678 | 274 | 391 | 391 | 391 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 616 | 886 | 901 | 901 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 679 | 391 | 392 | 392 | 391 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 886 | 887 | 902 | 901 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 680 | 392 | 393 | 393 | 392 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 887 | 888 | 903 | 902 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 681 | 393 | 273 | 273 | 393 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 888 | 615 | 878 | 903 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 682 | 274 | 391 | 391 | 391 | 2,38 | 2,18 | 2,70 | 2,70 | 893 | 894 | 904 | 904 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 683 | 275 | 274 | 274 | 275 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 617 | 616 | 897 | 625 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 684 | 38 | 10 | 10 | 38 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,48 | 323 | 316 | 1273 | 1272 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 685 | 84 | 38 | 38 | 84 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 346 | 323 | 907 | 908 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 686 | 109 | 84 | 84 | 109 | 0,58 | 0,58 | 3,28 | 3,28 | 348 | 346 | 908 | 909 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 3 |
| 687 | 399 | 109 | 109 | 399 | 0,82 | 0,58 | 1,48 | 1,34 | 930 | 348 | 916 | 915 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 688 | 134 | 397 | 394 | 134 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 926 | 913 | 918 | 917 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 689 | 397 | 398 | 400 | 394 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 913 | 914 | 919 | 918 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 690 | 398 | 399 | 401 | 400 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 914 | 915 | 920 | 919 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 691 | 399 | 109 | 109 | 401 | 1,34 | 1,48 | 2,38 | 2,38 | 915 | 916 | 921 | 920 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 692 | 134 | 394 | 394 | 134 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 917 | 918 | 923 | 922 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 693 | 394 | 400 | 395 | 394 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 918 | 919 | 924 | 923 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 694 | 400 | 401 | 396 | 395 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 919 | 920 | 925 | 924 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 695 | 401 | 109 | 109 | 396 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 920 | 921 | 909 | 925 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 696 | 134 | 394 | 397 | 134 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 350 | 910 | 928 | 927 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 697 | 394 | 395 | 398 | 397 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 910 | 911 | 929 | 928 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 698 | 395 | 396 | 399 | 398 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 911 | 912 | 930 | 929 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 699 | 396 | 109 | 399 | 399 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 912 | 348 | 930 | 930 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 700 | 159 | 402 | 402 | 159 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 945 | 934 | 938 | 937 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 701 | 402 | 403 | 403 | 402 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 934 | 935 | 939 | 938 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 702 | 403 | 404 | 404 | 403 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 935 | 936 | 940 | 939 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 703 | 404 | 134 | 134 | 404 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 936 | 926 | 917 | 940 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 704 | 159 | 402 | 402 | 159 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 937 | 938 | 942 | 941 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 705 | 402 | 403 | 403 | 402 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 938 | 939 | 943 | 942 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 706 | 403 | 404 | 404 | 403 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 939 | 940 | 944 | 943 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 707 | 404 | 134 | 134 | 404 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 940 | 917 | 922 | 944 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 708 | 159 | 402 | 402 | 159 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 352 | 931 | 947 | 946 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 709 | 402 | 403 | 403 | 402 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 931 | 932 | 948 | 947 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 710 | 403 | 404 | 404 | 403 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 932 | 933 | 949 | 948 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 711 | 404 | 134 | 134 | 404 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 933 | 350 | 927 | 949 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 712 | 184 | 405 | 405 | 184 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 964 | 953 | 957 | 956 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 713 | 405 | 406 | 406 | 405 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 953 | 954 | 958 | 957 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 714 | 406 | 407 | 407 | 406 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 954 | 955 | 959 | 958 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 715 | 407 | 159 | 159 | 407 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 955 | 945 | 937 | 959 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 716 | 184 | 405 | 405 | 184 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 956 | 957 | 961 | 960 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 717 | 405 | 406 | 406 | 405 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 957 | 958 | 962 | 961 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 718 | 406 | 407 | 407 | 406 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 958 | 959 | 963 | 962 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 719 | 407 | 159 | 159 | 407 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 959 | 937 | 941 | 963 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 720 | 184 | 405 | 405 | 184 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 354 | 950 | 966 | 965 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 721 | 405 | 406 | 406 | 405 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 950 | 951 | 967 | 966 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 722 | 406 | 407 | 407 | 406 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 951 | 952 | 968 | 967 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 723 | 407 | 159 | 159 | 407 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 952 | 352 | 946 | 968 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 724 | 209 | 411 | 411 | 209 | 0,58 | 0,82 | 1,34 | 1,48 | 356 | 983 | 973 | 972 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 725 | 209 | 411 | 414 | 209 | 1,48 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 972 | 973 | 977 | 976 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 726 | 411 | 412 | 415 | 414 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 973 | 974 | 978 | 977 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 727 | 412 | 413 | 410 | 415 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 974 | 975 | 979 | 978 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 728 | 413 | 184 | 184 | 410 | 1,34 | 1,34 | 2,38 | 2,38 | 975 | 964 | 956 | 979 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 729 | 209 | 414 | 408 | 209 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 976 | 977 | 980 | 627 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 730 | 414 | 415 | 409 | 408 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 977 | 978 | 981 | 980 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 731 | 415 | 410 | 410 | 409 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 978 | 979 | 982 | 981 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 732 | 410 | 184 | 184 | 410 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 979 | 956 | 960 | 982 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 733 | 209 | 408 | 411 | 411 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 356 | 969 | 983 | 983 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 734 | 408 | 409 | 412 | 411 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 969 | 970 | 984 | 983 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 735 | 409 | 410 | 413 | 412 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 970 | 971 | 985 | 984 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 736 | 410 | 184 | 184 | 413 | 0,58 | 0,58 | 0,82 | 0,82 | 971 | 354 | 965 | 985 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 737 | 1 | 17 | 42 | 10 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 986 | 1002 | 1058 | 997 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 738 | 30 | 55 | 15 | 3 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1015 | 1059 | 1060 | 988 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 739 | 27 | 52 | 16 | 4 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1012 | 1061 | 1062 | 989 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 740 | 234 | 255 | 8 | 9 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1063 | 1037 | 993 | 995 | 1 | | | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|------------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cmc | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 764 | 63 | 88 | 84 | 38 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1064 | 1091 | 1025 | 1023 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 765 | 76 | 101 | 86 | 40 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1069 | 1092 | 1093 | 1070 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 766 | 73 | 98 | 87 | 41 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1071 | 1094 | 1095 | 1072 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 767 | 43 | 64 | 63 | 42 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1073 | 1096 | 1064 | 1058 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 768 | 44 | 65 | 64 | 43 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1074 | 1097 | 1096 | 1073 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 769 | 45 | 66 | 65 | 44 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1075 | 1098 | 1097 | 1074 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 770 | 46 | 67 | 66 | 45 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1076 | 1099 | 1098 | 1075 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 771 | 47 | 68 | 67 | 46 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1077 | 1100 | 1099 | 1076 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 772 | 48 | 69 | 68 | 47 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1078 | 1101 | 1100 | 1077 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 773 | 49 | 70 | 69 | 48 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1079 | 1102 | 1101 | 1078 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 774 | 50 | 71 | 70 | 49 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1080 | 1103 | 1102 | 1079 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 775 | 51 | 72 | 71 | 50 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1081 | 1104 | 1103 | 1080 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 776 | 16 | 41 | 72 | 51 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1062 | 1072 | 1104 | 1081 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 777 | 53 | 74 | 73 | 52 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1082 | 1105 | 1071 | 1061 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 778 | 54 | 75 | 74 | 53 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1083 | 1106 | 1105 | 1082 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 779 | 15 | 40 | 75 | 54 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1060 | 1070 | 1106 | 1083 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 780 | 56 | 77 | 76 | 55 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1084 | 1107 | 1069 | 1059 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 781 | 57 | 78 | 77 | 56 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1085 | 1108 | 1107 | 1084 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 782 | 58 | 79 | 78 | 57 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1086 | 1109 | 1108 | 1085 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 783 | 59 | 80 | 79 | 58 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1087 | 1110 | 1109 | 1086 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 784 | 60 | 81 | 80 | 59 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1088 | 1111 | 1110 | 1087 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 785 | 61 | 82 | 81 | 60 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1089 | 1112 | 1111 | 1088 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 786 | 62 | 83 | 82 | 61 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1090 | 1113 | 1112 | 1089 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 787 | 11 | 39 | 83 | 62 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 999 | 1024 | 1113 | 1090 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 788 | 64 | 89 | 88 | 63 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1096 | 1114 | 1091 | 1064 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 789 | 65 | 90 | 89 | 64 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1097 | 1115 | 1114 | 1096 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 790 | 66 | 91 | 90 | 65 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1098 | 1116 | 1115 | 1097 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 791 | 67 | 92 | 91 | 66 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1099 | 1117 | 1116 | 1098 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 792 | 68 | 93 | 92 | 67 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1100 | 1118 | 1117 | 1099 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 793 | 69 | 94 | 93 | 68 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1101 | 1119 | 1118 | 1100 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 794 | 70 | 95 | 94 | 69 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1102 | 1120 | 1119 | 1101 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 795 | 71 | 96 | 95 | 70 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1103 | 1121 | 1120 | 1102 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 796 | 72 | 97 | 96 | 71 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1104 | 1122 | 1121 | 1103 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 797 | 41 | 87 | 97 | 72 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1072 | 1095 | 1122 | 1104 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 798 | 74 | 99 | 98 | 73 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1105 | 1123 | 1094 | 1071 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 799 | 75 | 100 | 99 | 74 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1106 | 1124 | 1123 | 1105 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 800 | 40 | 86 | 100 | 75 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1070 | 1093 | 1124 | 1106 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 801 | 77 | 102 | 101 | 76 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1107 | 1125 | 1092 | 1069 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 802 | 78 | 103 | 102 | 77 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1108 | 1126 | 1125 | 1107 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 803 | 79 | 104 | 103 | 78 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1109 | 1127 | 1126 | 1108 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 804 | 80 | 105 | 104 | 79 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1110 | 1128 | 1127 | 1109 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 805 | 81 | 106 | 105 | 80 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1111 | 1129 | 1128 | 1110 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 806 | 82 | 107 | 106 | 81 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1112 | 1130 | 1129 | 1111 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 807 | 83 | 108 | 107 | 82 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1113 | 1131 | 1130 | 1112 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 808 | 39 | 85 | 108 | 83 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1024 | 1026 | 1131 | 1113 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 809 | 88 | 113 | 109 | 84 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1091 | 1132 | 1027 | 1025 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 810 | 101 | 126 | 111 | 86 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1092 | 1133 | 1134 | 1093 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 811 | 98 | 123 | 112 | 87 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1094 | 1135 | 1136 | 1095 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 812 | 89 | 114 | 113 | 88 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1114 | 1137 | 1132 | 1091 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 813 | 90 | 115 | 114 | 89 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1115 | 1138 | 1137 | 1114 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 814 | 91 | 116 | 115 | 90 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1116 | 1139 | 1138 | 1115 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 815 | 92 | 117 | 116 | 91 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1117 | 1140 | 1139 | 1116 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 816 | 93 | 118 | 117 | 92 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1118 | 1141 | 1140 | 1117 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 817 | 94 | 119 | 118 | 93 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1119 | 1142 | 1141 | 1118 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 818 | 95 | 120 | 119 | 94 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1120 | 1143 | 1142 | 1119 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 819 | 96 | 121 | 120 | 95 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1121 | 1144 | 1143 | 1120 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 820 | 97 | 122 | 121 | 96 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1122 | 1145 | 1144 | 1121 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 821 | 87 | 112 | 122 | 97 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1095 | 1136 | 1145 | 1122 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 822 | 99 | 124 | 123 | 98 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1123 | 1146 | 1135 | 1094 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 823 | 100 | 125 | 124 | 99 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1124 | 1147 | 1146 | 1123 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 824 | 86 | 111 | 125 | 100 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1093 | 1134 | 1147 | 1124 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 825 | 102 | 127 | 126 | 101 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1125 | 1148 | 1133 | 1092 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 826 | 103 | 128 | 127 | 102 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1126 | 1149 | 1148 | 1125 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 827 | 104 | 129 | 128 | 103 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1127 | 1150 | 1149 | 1126 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 828 | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|------------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cmc | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 852 | 130 | 155 | 154 | 129 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1151 | 1174 | 1173 | 1150 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 853 | 131 | 156 | 155 | 130 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1152 | 1175 | 1174 | 1151 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 854 | 132 | 157 | 156 | 131 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1153 | 1176 | 1175 | 1152 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 855 | 133 | 158 | 157 | 132 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1154 | 1177 | 1176 | 1153 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 856 | 110 | 135 | 158 | 133 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1028 | 1030 | 1177 | 1154 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 857 | 138 | 163 | 159 | 134 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1155 | 1178 | 1031 | 1029 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 858 | 151 | 176 | 161 | 136 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1156 | 1179 | 1180 | 1157 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 859 | 148 | 173 | 162 | 137 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1158 | 1181 | 1182 | 1159 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 860 | 139 | 164 | 163 | 138 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1160 | 1183 | 1178 | 1155 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 861 | 140 | 165 | 164 | 139 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1161 | 1184 | 1183 | 1160 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 862 | 141 | 166 | 165 | 140 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1162 | 1185 | 1184 | 1161 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 863 | 142 | 167 | 166 | 141 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1163 | 1186 | 1185 | 1162 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 864 | 143 | 168 | 167 | 142 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1164 | 1187 | 1186 | 1163 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 865 | 144 | 169 | 168 | 143 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1165 | 1188 | 1187 | 1164 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 866 | 145 | 170 | 169 | 144 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1166 | 1189 | 1188 | 1165 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 867 | 146 | 171 | 170 | 145 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1167 | 1190 | 1189 | 1166 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 868 | 147 | 172 | 171 | 146 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1168 | 1191 | 1190 | 1167 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 869 | 137 | 162 | 172 | 147 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1159 | 1182 | 1191 | 1168 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 870 | 149 | 174 | 173 | 148 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1169 | 1192 | 1181 | 1158 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 871 | 150 | 175 | 174 | 149 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1170 | 1193 | 1192 | 1169 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 872 | 136 | 161 | 175 | 150 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1157 | 1180 | 1193 | 1170 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 873 | 152 | 177 | 176 | 151 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1171 | 1194 | 1179 | 1156 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 874 | 153 | 178 | 177 | 152 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1172 | 1195 | 1194 | 1171 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 875 | 154 | 179 | 178 | 153 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1173 | 1196 | 1195 | 1172 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 876 | 155 | 180 | 179 | 154 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1174 | 1197 | 1196 | 1173 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 877 | 156 | 181 | 180 | 155 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1175 | 1198 | 1197 | 1174 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 878 | 157 | 182 | 181 | 156 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1176 | 1199 | 1198 | 1175 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 879 | 158 | 183 | 182 | 157 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1177 | 1200 | 1199 | 1176 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 880 | 135 | 160 | 183 | 158 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1030 | 1032 | 1200 | 1177 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 881 | 163 | 188 | 184 | 159 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1178 | 1201 | 1033 | 1031 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 882 | 176 | 201 | 186 | 161 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1179 | 1202 | 1203 | 1180 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 883 | 173 | 198 | 187 | 162 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1181 | 1204 | 1205 | 1182 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 884 | 164 | 189 | 188 | 163 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1183 | 1206 | 1201 | 1178 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 885 | 165 | 190 | 189 | 164 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1184 | 1207 | 1206 | 1183 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 886 | 166 | 191 | 190 | 165 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1185 | 1208 | 1207 | 1184 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 887 | 167 | 192 | 191 | 166 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1186 | 1209 | 1208 | 1185 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 888 | 168 | 193 | 192 | 167 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1187 | 1210 | 1209 | 1186 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 889 | 169 | 194 | 193 | 168 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1188 | 1211 | 1210 | 1187 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 890 | 170 | 195 | 194 | 169 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1189 | 1212 | 1211 | 1188 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 891 | 171 | 196 | 195 | 170 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1190 | 1213 | 1212 | 1189 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 892 | 172 | 197 | 196 | 171 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1191 | 1214 | 1213 | 1190 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 893 | 162 | 187 | 197 | 172 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1182 | 1205 | 1214 | 1191 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 894 | 174 | 199 | 198 | 173 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1192 | 1215 | 1204 | 1181 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 895 | 175 | 200 | 199 | 174 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1193 | 1216 | 1215 | 1192 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 896 | 161 | 186 | 200 | 175 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1180 | 1203 | 1216 | 1193 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 897 | 177 | 202 | 201 | 176 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1194 | 1217 | 1202 | 1179 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 898 | 178 | 203 | 202 | 177 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1195 | 1218 | 1217 | 1194 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 899 | 179 | 204 | 203 | 178 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1196 | 1219 | 1218 | 1195 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 900 | 180 | 205 | 204 | 179 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1197 | 1220 | 1219 | 1196 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 901 | 181 | 206 | 205 | 180 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1198 | 1221 | 1220 | 1197 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 902 | 182 | 207 | 206 | 181 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1199 | 1222 | 1221 | 1198 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 903 | 183 | 208 | 207 | 182 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1200 | 1223 | 1222 | 1199 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 904 | 160 | 185 | 208 | 183 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1032 | 1034 | 1223 | 1200 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 905 | 188 | 213 | 209 | 184 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1201 | 1224 | 1035 | 1033 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 906 | 201 | 226 | 211 | 186 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1202 | 1225 | 1226 | 1203 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 907 | 198 | 223 | 212 | 187 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1204 | 1227 | 1228 | 1205 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 908 | 189 | 214 | 213 | 188 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1206 | 1229 | 1224 | 1201 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 909 | 190 | 215 | 214 | 189 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1207 | 1230 | 1229 | 1206 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 910 | 191 | 216 | 215 | 190 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1208 | 1231 | 1230 | 1207 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 911 | 192 | 217 | 216 | 191 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1209 | 1232 | 1231 | 1208 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 912 | 193 | 218 | 217 | 192 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1210 | 1233 | 1232 | 1209 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 913 | 194 | 219 | 218 | 193 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1211 | 1234 | 1233 | 1210 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 914 | 195 | 220 | 219 | 194 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1212 | 1235 | 1234 | 1211 | 1 | 8,0 | | | | |

| DATI SHELL SPAZIALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|------------|------------|------------|------------|-------------------------|---------------|-----------------|--------------|-----------|-------|
| IDENTIFICAZIONE | | | | | | | | | | | | | CARATTERISTICHE SEZIONE | | | | SUDDIVIS. | |
| Shell N.ro | Filo 1 | Filo 2 | Filo 3 | Filo 4 | Quota1 (m) | Quota2 (m) | Quota3 (m) | Quota4 (m) | Nod3d 1 | Nod3d 2 | Nod3d 3 | Nod3d 4 | Sez. N.ro | Spess (cm) | Kwinkl kg/cm | Tipo Mat. | MeshX | MeshY |
| 940 | 222 | 243 | 242 | 221 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1237 | 1255 | 1254 | 1236 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 941 | 224 | 245 | 244 | 223 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1238 | 1256 | 1065 | 1227 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 942 | 225 | 246 | 245 | 224 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1239 | 1257 | 1256 | 1238 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 943 | 227 | 248 | 247 | 226 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1240 | 1258 | 1067 | 1225 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 944 | 228 | 249 | 248 | 227 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1241 | 1259 | 1258 | 1240 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 945 | 229 | 250 | 249 | 228 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1242 | 1260 | 1259 | 1241 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 946 | 230 | 251 | 250 | 229 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1243 | 1261 | 1260 | 1242 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 947 | 231 | 252 | 251 | 230 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1244 | 1262 | 1261 | 1243 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 948 | 232 | 253 | 252 | 231 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1245 | 1263 | 1262 | 1244 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 949 | 233 | 254 | 253 | 232 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1246 | 1264 | 1263 | 1245 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 950 | 235 | 256 | 255 | 234 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1247 | 1038 | 1037 | 1063 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 951 | 236 | 257 | 256 | 235 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1248 | 1039 | 1038 | 1247 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 952 | 237 | 258 | 257 | 236 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1249 | 1040 | 1039 | 1248 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 953 | 238 | 259 | 258 | 237 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1250 | 1041 | 1040 | 1249 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 954 | 239 | 260 | 259 | 238 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1251 | 1042 | 1041 | 1250 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 955 | 240 | 261 | 260 | 239 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1252 | 1043 | 1042 | 1251 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 956 | 241 | 262 | 261 | 240 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1253 | 1044 | 1043 | 1252 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 957 | 242 | 263 | 262 | 241 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1254 | 1045 | 1044 | 1253 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 958 | 243 | 264 | 263 | 242 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1255 | 1046 | 1045 | 1254 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 959 | 245 | 266 | 265 | 244 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1256 | 1048 | 1047 | 1065 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 960 | 246 | 267 | 266 | 245 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1257 | 1049 | 1048 | 1256 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 961 | 248 | 269 | 268 | 247 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1258 | 1051 | 1050 | 1067 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 962 | 249 | 270 | 269 | 248 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1259 | 1052 | 1051 | 1258 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 963 | 250 | 271 | 270 | 249 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1260 | 1053 | 1052 | 1259 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 964 | 251 | 272 | 271 | 250 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1261 | 1054 | 1053 | 1260 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 965 | 252 | 273 | 272 | 251 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1262 | 1055 | 1054 | 1261 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 966 | 253 | 274 | 273 | 252 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1263 | 1056 | 1055 | 1262 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 967 | 254 | 275 | 274 | 253 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1264 | 1057 | 1056 | 1263 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 968 | 37 | 2 | 11 | 62 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1022 | 987 | 999 | 1090 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 969 | 233 | 210 | 12 | 254 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1246 | 1036 | 1001 | 1264 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 970 | 254 | 12 | 5 | 275 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1264 | 1001 | 990 | 1057 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 971 | 225 | 211 | 14 | 246 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1239 | 1226 | 1068 | 1257 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 972 | 246 | 14 | 6 | 267 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1257 | 1068 | 991 | 1049 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 973 | 222 | 212 | 13 | 243 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1237 | 1228 | 1066 | 1255 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 974 | 243 | 13 | 7 | 264 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1255 | 1066 | 992 | 1046 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 975 | 26 | 4 | 16 | 51 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1011 | 989 | 1062 | 1081 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 976 | 29 | 3 | 15 | 54 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 3,36 | 1014 | 988 | 1060 | 1083 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 977 | 295 | 229 | 292 | 292 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 418 | 591 | 412 | 412 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 978 | 292 | 229 | 204 | 204 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 412 | 591 | 568 | 568 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 979 | 204 | 205 | 292 | 292 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 568 | 569 | 412 | 412 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 980 | 205 | 206 | 293 | 293 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 569 | 570 | 414 | 414 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 981 | 293 | 292 | 205 | 205 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 414 | 412 | 569 | 569 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 982 | 206 | 231 | 293 | 293 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 570 | 592 | 414 | 414 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 983 | 231 | 252 | 294 | 294 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 592 | 376 | 416 | 416 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 984 | 295 | 250 | 229 | 229 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 418 | 374 | 591 | 591 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 985 | 251 | 389 | 272 | 272 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 375 | 864 | 614 | 614 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 986 | 252 | 389 | 251 | 251 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 376 | 864 | 375 | 375 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 987 | 272 | 386 | 251 | 251 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 614 | 841 | 375 | 375 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 988 | 251 | 386 | 250 | 250 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 375 | 841 | 374 | 374 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 989 | 250 | 386 | 271 | 271 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 374 | 841 | 613 | 613 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 990 | 271 | 382 | 250 | 250 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 613 | 816 | 374 | 374 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 991 | 250 | 382 | 249 | 249 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 374 | 816 | 373 | 373 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 992 | 249 | 382 | 270 | 270 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 373 | 816 | 612 | 612 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 993 | 213 | 409 | 410 | 188 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 573 | 970 | 971 | 550 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 994 | 138 | 134 | 395 | 395 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 509 | 350 | 911 | 911 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 995 | 138 | 404 | 134 | 134 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 509 | 933 | 350 | 350 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 996 | 163 | 159 | 403 | 403 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 530 | 352 | 932 | 932 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 997 | 163 | 407 | 159 | 159 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 530 | 952 | 352 | 352 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 998 | 188 | 184 | 406 | 406 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 550 | 354 | 951 | 951 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 999 | 188 | 410 | 184 | 184 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 550 | 971 | 354 | 354 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1000 | 213 | 209 | 409 | 409 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 0,58 | 573 | 356 | 970 | 970 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1001 | 9 | 209 | 209 | 9 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,48 | 315 | 356 | 972 | 1267 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1002 | 8 | 9 | 9 | 8 | 1,48 | 1,48 | 2,38 | 2,38 | 1266 | 1267 | 1269 | 1268 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1003 | 9 | 209 | 209 | 9 | 1,48 | 1,48 | 2,38 | 2,38 | 1267 | 972 | 976 | 1269 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1004 | 8 | 9 | 9 | 8 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 1268 | 1269 | 994 | 626 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1005 | 9 | 209 | 209 | 9 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 1269 | 976 | 627 | 994 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1006 | 10 | 1 | 1 | 10 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,48 | 316 | 419 | 1274 | 1273 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1007 | 38 | 10 | 10 | 38 | 1,48 | 1,48 | 2,38 | 2,38 | 1272 | 1273 | 1276 | 1275 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1008 | 10 | 1 | 1 | 10 | 1,48 | 1,48 | 2,38 | 2,38 | 1273 | 1274 | 1277 | 1276 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1009 | 38 | 10 | 10 | 38 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 1275 | 1276 | 996 | 907 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1010 | 10 | 1 | 1 | 10 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 1276 | 1277 | 620 | 996 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1011 | 11 | 39 | 39 | 11 | 0,58 | 0,58 | 1,48 | 1,48 | 317 | 324 | 1282 | 1281 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1012 | 2 | 11 | 11 | 2 | 1,48 | 1,48 | 2,38 | 2,38 | 1280 | 1281 | 1284 | 1283 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1013 | 11 | 39 | 39 | 11 | 1,48 | 1,48 | 2,38 | 2,38 | 1281 | 1282 | 1285 | 1284 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1014 | 2 | 11 | 11 | 2 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 1283 | 1284 | 998 | 622 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | 1 |
| 1015 | 11 | 39 | 39 | 11 | 2,38 | 2,38 | 3,28 | 3,28 | 1284 | 1285 | 623 | 998 | 1 | 8,0 | 0,00 | 1 | 1 | |

| VINCOLI E CEDIMENTI NODALI | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----------------------------|------------|---------------------|-----------|-----------|-----------------------|-----------|-----------|-------------|------------|------------|-------------|-------------|-----------------------------|------|------|------|------|
| IDENTIFIC. | | RIGIDEZZE TRASLANTI | | | RIGIDEZZE ROTAZIONALI | | | SCOSTAMENTI | | | | | VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI | | | | |
| Nodo3d N.ro | Cod ice | Tx t/m | Ty t/m | Tz t/m | Rx t°m | Ry t°m | Rz t°m | Tr.X cm | Tr.Y cm | Tr.Z cm | Azim Grd | CoZe Grd | Ass. Grd | Tr.X | Tr.Y | Tr.Z | RotX |
| 3 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 4 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 5 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 6 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 7 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 8 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 9 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 10 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 11 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 12 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 13 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 14 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 15 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 16 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 17 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 18 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 19 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 20 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 21 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 22 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 23 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 24 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 25 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 26 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 27 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 28 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 29 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 30 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 31 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 32 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 33 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 34 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 35 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 36 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 37 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 38 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 39 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 40 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 41 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 42 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 43 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 44 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 45 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 46 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 47 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 48 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 49 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 50 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 51 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 52 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 53 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 54 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 55 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 56 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 57 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 58 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 59 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 60 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 61 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 62 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 63 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 64 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 65 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 66 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 67 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 68 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 69 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 70 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 71 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 72 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 73 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 74 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 75 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 76 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 77 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 78 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 79 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 80 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 81 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 82 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 83 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 84 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 85 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 86 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 87 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 88 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 89 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 90 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 91 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 92 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 93 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 94 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 95 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 96 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 97 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 98 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |

| VINCOLI E CEDIMENTI NODALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----------------------------|------------|---------------------|-----------|-----------|-----------------------|-----------|-----------|-------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------------|------|------|------|------|------|
| IDENTIFIC. | | RIGIDEZZE TRASLANTI | | | RIGIDEZZE ROTAZIONALI | | | SCOSTAMENTI | | | | | | VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI | | | | | |
| Nodo3d N.ro | Cod ice | Tx t/m | Ty t/m | Tz t/m | Rx t°m | Ry t°m | Rz t°m | Tr.X cm | Tr.Y cm | Tr.Z cm | Azim Grd | CoZe Grd | Ass. Grd | Tr.X | Tr.Y | Tr.Z | RotX | RotY | RotZ |
| 99 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 100 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 101 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 102 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 103 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 104 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 105 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 106 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 107 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 108 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 109 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 110 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 111 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 112 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 113 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 114 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 115 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 116 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 117 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 118 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 119 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 120 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 121 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 122 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 123 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 124 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 125 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 126 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 127 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 128 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 129 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 130 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 131 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 132 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 133 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 134 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 135 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 136 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 137 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 138 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 139 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 140 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 141 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 142 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 143 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 144 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 145 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 146 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 147 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 148 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 149 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 150 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 151 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 152 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 153 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 154 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 155 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 156 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 157 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 158 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 159 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 160 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 161 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 162 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 163 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 164 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 165 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 166 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 167 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 168 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 169 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 170 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 171 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 172 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 173 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 174 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 175 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 176 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 177 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 178 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 179 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 180 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 181 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 182 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 183 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 184 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 185 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 186 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 187 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 188 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 189 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 190 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 191 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | </ | | | |

| VINCOLI E CEDIMENTI NODALI | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----------------------------|------------|---------------------|-----------|-----------|-----------------------|-----------|-----------|-------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------------|------|------|------|------|------|
| IDENTIFIC. | | RIGIDENZE TRASLANTI | | | RIGIDENZE ROTAZIONALI | | | SCOSTAMENTI | | | | | | VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI | | | | | |
| Nodo3d N.ro | Cod ice | Tx t/m | Ty t/m | Tz t/m | Rx t°m | Ry t°m | Rz t°m | Tr.X cm | Tr.Y cm | Tr.Z cm | Azim Grd | CoZe Grd | Ass. Grd | Tr.X | Tr.Y | Tr.Z | RotX | RotY | RotZ |
| 195 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 196 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 197 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 198 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 199 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 200 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 201 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 202 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 203 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 204 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 205 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 206 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 207 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 208 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 209 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 210 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 211 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 212 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 213 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 214 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 215 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 216 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 217 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 218 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 219 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 220 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 221 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 222 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 223 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 224 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 225 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 226 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 227 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 228 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 229 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 230 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 231 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 232 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 233 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 234 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 235 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 236 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 237 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 238 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 239 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 240 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 241 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 242 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 243 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 244 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 245 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 246 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 247 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 248 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 249 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |
| 250 | W | -1 | -1 | 0 | 0 | 0 | -1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | | | |

| VINCOLI INTERNI ASTE | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----------------------|-----------------------|---------------------|-----------|-----------|-----------------------|-----------|-----------|------------|---------------------|-----------|-----------|-----------------------|-----------|-----------|-------------------|--------|
| | VINCOLO NODO INIZIALE | | | | | | | | VINCOLO NODO FINALE | | | | | | | |
| IDENT. | | RIGIDENZE TRASLANTI | | | RIGIDENZE ROTAZIONALI | | | | RIGIDENZE TRASLANTI | | | RIGIDENZE ROTAZIONALI | | | COEFFICIENTI BETA | |
| Asta3d N.ro | Cod ice | Tx t/m | Ty t/m | Tz t/m | Rx t/m | Ry t/m | Rz t/m | Cod ice | Tx t/m | Ty t/m | Tz t/m | Rx t/m | Ry t/m | Rz t/m | Beta X | Beta Y |
| 1 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 2 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 3 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 4 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 5 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 6 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 7 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 8 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 9 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 10 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 11 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 12 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 13 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 14 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 15 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 16 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 17 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 18 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 19 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 20 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 21 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 22 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 23 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 24 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 25 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 26 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 27 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 28 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 29 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 30 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 31 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 32 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 33 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 34 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 35 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |
| 36 | C | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | I | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | -1,0 | 1,00 | 1,00 |

CARICHI SUGLI SHELL

| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 257 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 258 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 259 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 260 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 261 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 262 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 263 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 264 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 265 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 266 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 267 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 268 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 269 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 270 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 271 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 272 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 273 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 274 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 275 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 276 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 277 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 278 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 279 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 280 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 281 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 282 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 283 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 284 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 285 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 286 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 287 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 288 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 289 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 290 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 291 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 292 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 293 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 294 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 295 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 296 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 297 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 298 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 299 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 300 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 301 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 302 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 303 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 304 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 305 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 306 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 307 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 308 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 309 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 310 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 311 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 312 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 313 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 314 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 315 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 316 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 317 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 318 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 319 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 320 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 321 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 322 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 323 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 324 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 325 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 326 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 327 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 328 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 329 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 330 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 331 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 332 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 333 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 334 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 335 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 336 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 337 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 338 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 339 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 340 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 341 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 342 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 343 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 344 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 345 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 346 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 347 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 348 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 349 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 350 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 351 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 352 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 353 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 354 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 355 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 356 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 357 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 358 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 359 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 360 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 361 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 362 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 363 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 364 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 365 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 366 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 367 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 368 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 369 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 370 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 371 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 372 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 373 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 374 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 375 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 376 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 377 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 378 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 379 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 380 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 381 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 382 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 383 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 384 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 385 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 386 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 387 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 388 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 389 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 390 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 391 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 392 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 393 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 394 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 395 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 396 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 397 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 398 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 399 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 400 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 401 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 402 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 403 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 404 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 405 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 406 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 407 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 408 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 409 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 410 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 411 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 412 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 413 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 414 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 415 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 416 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 417 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 418 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 419 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 420 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 421 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 422 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 423 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 424 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 425 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 426 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 427 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 428 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 429 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 430 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 431 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 432 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 433 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 434 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 435 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 436 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 437 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 438 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 439 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 440 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 441 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 442 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 443 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 444 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 445 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 446 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 447 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 448 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 449 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 450 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 451 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 452 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 453 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 454 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 455 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 456 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 457 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 458 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 459 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 460 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 461 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 462 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 463 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 464 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 465 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 466 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 467 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 468 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 469 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 470 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 471 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 472 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 473 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 474 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 475 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 476 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 477 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 478 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 479 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 480 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 481 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 482 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 483 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 484 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 485 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 486 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 487 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 488 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 489 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 490 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 491 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 492 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 493 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 494 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 495 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 496 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 497 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 498 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 499 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 500 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 501 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 502 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 503 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 504 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 505 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 506 | 3 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | -0,54 | 0,00 | 0,00 |
| 737 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 738 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 739 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 740 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 741 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 742 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 743 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 744 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 745 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 746 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 747 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 748 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 749 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 750 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 751 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 752 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 753 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 754 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 755 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 756 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 757 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 758 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 759 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 760 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 761 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 762 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 763 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 764 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 765 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 766 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 767 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 768 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 769 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 770 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 771 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 772 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 773 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 774 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 775 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 776 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 777 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 778 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 779 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 780 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 781 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 782 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 783 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 784 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 785 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 786 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 787 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 788 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 789 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 790 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 791 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 792 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 793 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 794 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 795 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 796 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 797 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 798 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 799 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 800 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 801 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 802 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 803 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 804 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 805 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 806 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 807 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 808 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 809 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 810 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 811 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 812 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 813 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 814 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 815 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 816 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 817 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 818 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 819 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 820 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 821 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 822 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 823 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 824 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 825 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 826 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 827 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 828 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 829 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 830 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 831 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 832 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 833 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 834 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 835 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 836 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 837 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 838 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 839 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 840 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 841 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 842 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 843 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 844 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 845 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 846 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 847 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 848 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 849 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 850 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 851 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 852 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 853 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 854 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 855 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 856 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 857 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 858 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 859 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 860 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 861 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 862 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 863 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 864 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 865 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 866 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 867 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 868 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 869 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 870 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 871 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 872 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 873 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 874 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 875 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 876 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 877 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 878 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 879 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 880 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 881 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 882 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 883 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 884 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 885 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 886 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 887 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 888 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 889 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 890 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 891 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 892 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 893 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 894 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 895 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 896 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 897 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 898 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 899 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 900 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 901 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 902 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 903 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 904 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 905 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 906 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 907 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 908 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 909 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 910 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 911 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 912 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 913 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 914 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 915 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 916 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 917 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 918 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 919 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 920 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 921 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 922 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 923 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 924 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 925 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 926 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 927 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 928 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 929 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 930 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 931 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 932 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 933 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 934 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 935 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 936 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 937 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 938 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 939 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 940 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 941 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 942 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 943 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 944 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 945 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 946 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 947 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 948 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 949 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 950 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 951 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-----------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 100 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 952 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 953 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 954 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 955 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 956 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 957 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 958 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 959 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 960 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 961 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 962 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 963 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 964 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 965 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 966 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 967 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 968 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 969 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 970 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 971 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 972 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 973 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 974 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 975 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 976 | 0 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 977 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 978 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 979 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 980 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 981 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 982 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 983 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 984 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 985 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 986 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 987 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 988 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 989 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 990 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 991 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 992 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 993 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 994 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 995 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 996 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 997 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 998 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 999 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1000 | 0 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | -0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 737 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 738 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 739 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 740 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 741 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 742 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 743 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 744 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 745 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 746 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 747 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 748 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 749 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 750 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 751 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 752 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 753 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 754 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 755 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 756 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 757 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 758 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 759 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 760 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 761 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 762 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 763 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 764 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 765 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 766 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 767 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 768 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 769 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 770 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 771 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 772 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 773 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 774 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 775 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 776 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 777 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 778 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 779 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 780 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 781 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 782 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 783 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 784 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 785 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 786 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 787 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 788 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 789 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 790 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 791 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 792 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 793 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 794 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 795 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 796 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 797 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 798 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 799 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 800 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 801 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 802 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 803 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 804 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 805 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 806 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 807 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 808 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 809 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 810 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 811 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 812 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 813 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 814 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 815 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 816 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 817 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 818 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 819 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 820 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 821 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 822 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 823 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 824 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 825 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 826 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 827 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 828 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 829 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 830 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 831 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 832 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 833 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 834 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 835 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 836 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 837 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 838 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 839 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 840 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 841 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 842 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 843 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 844 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 845 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 846 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 847 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 848 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 849 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 850 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 851 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 852 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 853 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 854 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 855 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 856 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 857 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 858 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 859 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 860 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 861 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 862 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 863 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 864 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 865 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 866 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 867 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 868 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 869 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 870 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 871 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 872 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 873 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 874 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 875 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 876 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 877 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 878 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 879 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 880 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 881 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 882 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 883 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 884 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 885 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 886 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 887 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 888 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 889 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 890 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 891 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 892 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 893 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 894 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 895 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 896 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 897 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 898 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 899 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 900 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 901 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 902 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 903 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 904 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 905 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 906 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 907 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 908 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 909 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 910 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 911 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 912 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 913 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 914 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 915 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 916 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 917 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 918 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 919 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 920 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 921 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 922 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 923 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 924 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 925 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 926 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 927 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 928 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 929 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 930 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 931 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 932 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 933 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 934 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 935 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 936 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 937 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 938 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 939 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 940 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 941 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 942 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 943 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 944 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 945 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 946 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 947 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 948 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 949 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 950 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 951 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 952 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 953 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 954 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 955 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 956 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 957 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 958 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 959 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 960 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 961 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 962 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 963 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 964 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 965 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 966 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 967 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 968 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 969 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 970 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 971 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 972 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 973 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 974 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 975 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 976 | 0 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | -0,48 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 257 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 258 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 259 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 260 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 261 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 262 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 263 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 264 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 265 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 266 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 267 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 268 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 269 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 270 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 271 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 272 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 273 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 274 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 275 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 276 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 277 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 278 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 279 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 280 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 281 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 282 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 283 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 284 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 285 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 286 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 287 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 288 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 289 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 290 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 291 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 292 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 293 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 294 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 295 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 296 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 297 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 298 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 299 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 300 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 301 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 302 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 303 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 304 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 305 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 306 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 307 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 308 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 309 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 310 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 311 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 312 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 313 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 314 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 315 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 316 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 317 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 318 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 319 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 320 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 321 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 322 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 323 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 324 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 325 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 326 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 327 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 328 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 329 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 330 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 331 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 332 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 333 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 334 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 335 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 336 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 337 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 338 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 339 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 340 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 341 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 342 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 343 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 344 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 345 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 346 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 347 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 348 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 349 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 350 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 351 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 352 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 353 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 354 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 355 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 356 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 357 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 358 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 359 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 360 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 361 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 362 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 363 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 364 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 365 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 366 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 367 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 368 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 369 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 370 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 371 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 372 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 373 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 374 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 375 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 376 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 377 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 378 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 379 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 380 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 381 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 382 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 383 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 384 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 385 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 386 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 387 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 388 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 389 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 390 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 391 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 392 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 393 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 394 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 395 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 396 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 397 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 398 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 399 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 400 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 401 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 402 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 403 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 404 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 405 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 406 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 407 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 408 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 409 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 410 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 411 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 412 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 413 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 414 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 415 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 416 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 417 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 418 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 419 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 420 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 421 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 422 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 423 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 424 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 425 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 426 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 427 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 428 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 429 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 430 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 431 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 432 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 433 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 434 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 435 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 436 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 437 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 438 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 439 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 440 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 441 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 442 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 443 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 444 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 445 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 446 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 447 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 448 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 449 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 450 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 451 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 452 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 453 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 454 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 455 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 456 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 457 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 458 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 459 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 460 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 461 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 462 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 463 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 464 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 465 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 466 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 467 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 468 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 469 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 470 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 471 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 472 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 473 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 474 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 475 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 476 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 477 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 478 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 479 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 480 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 481 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 482 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 483 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 484 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 485 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 486 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 487 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 488 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 489 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 490 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 491 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 492 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 493 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 494 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 495 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 496 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 497 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 498 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 499 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 500 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 501 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 502 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 503 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 504 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 505 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 506 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 737 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 738 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 739 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 740 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 741 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 742 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 743 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 744 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 745 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 746 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 747 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 748 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 749 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 750 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 751 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 752 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 753 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 754 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 755 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 756 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 757 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 758 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 759 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 760 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 761 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 762 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 763 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 764 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 765 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 766 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 767 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 768 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 769 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 770 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 771 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 772 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 773 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 774 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 775 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 776 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 777 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 778 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 779 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 780 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 781 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 782 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 783 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 784 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 785 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 786 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 787 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 788 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 789 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 790 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 791 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 792 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 793 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 794 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 795 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 796 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 797 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 798 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 799 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 800 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 801 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 802 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 803 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 804 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 805 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 806 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 807 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 808 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 809 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 810 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 811 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 812 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 813 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 814 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 815 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 816 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 817 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 818 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 819 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 820 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 821 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 822 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 823 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 824 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 825 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 826 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 827 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 828 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 829 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 830 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 831 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 832 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 833 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 834 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 835 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 836 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 837 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 838 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 839 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 840 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 841 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 842 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 843 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 844 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 845 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 846 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 847 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 848 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 849 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 850 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 851 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 852 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 853 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 854 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 855 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 856 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 857 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 858 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 859 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 860 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 861 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 862 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 863 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 864 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 865 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 866 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 867 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 868 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 869 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 870 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 871 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 872 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 873 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 874 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 875 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 876 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 877 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 878 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 879 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 880 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 881 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 882 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 883 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 884 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 885 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 886 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 887 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 888 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 889 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 890 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 891 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 892 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 893 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 894 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 895 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 896 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 897 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 898 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 899 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 900 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 901 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 902 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 903 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 904 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 905 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 906 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 907 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 908 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 909 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 910 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 911 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 912 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 913 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 914 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 915 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 916 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 917 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 918 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 919 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 920 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 921 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 922 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 923 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 924 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 925 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 926 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 927 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 928 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 929 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 930 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 931 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 932 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 933 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 934 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 935 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 936 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 937 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 938 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 939 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 940 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 941 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 942 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 943 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 944 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 945 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 946 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 947 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 948 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 949 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 950 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 951 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 952 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 953 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 954 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 955 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 956 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 957 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 958 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 959 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 960 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 961 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 962 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 963 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 964 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 965 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 966 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 967 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 968 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 969 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 970 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 971 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 972 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 973 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 974 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 975 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 976 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 977 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 978 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 979 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 980 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 981 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 982 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 983 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 984 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 985 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 986 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 987 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 988 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 989 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 990 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 991 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 992 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 993 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 994 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 995 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-------------|----------|----------|----------|----------|---------------------|-----------|-----------|-----------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferimento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 996 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 997 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 998 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 999 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1000 | 0 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | -0,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-------------|----------|----------|----------|----------|---------------------|-----------|-----------|-----------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferimento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 508 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 510 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 560 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 561 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 562 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 563 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 564 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 565 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 566 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 567 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 568 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 569 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 570 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 571 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 572 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 573 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 574 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 575 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 576 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 577 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 578 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 579 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 580 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 581 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 582 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 583 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 584 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 585 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 586 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 684 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 685 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 686 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 687 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 688 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 689 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 690 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 691 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 692 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 693 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 694 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 695 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 696 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 697 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 698 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 699 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 700 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 701 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 702 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 703 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 704 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 705 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 706 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 707 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 708 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 709 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 710 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 711 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 712 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 713 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 714 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 715 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 716 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 717 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 718 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 719 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 720 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 721 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 722 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 723 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 724 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 725 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 726 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 727 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 728 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 729 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 730 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 731 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 732 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 733 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 734 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 735 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 736 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1001 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1002 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1003 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1004 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1005 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1006 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1007 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1008 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1009 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1010 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1011 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1012 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1013 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1014 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1015 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1016 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1017 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1018 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1019 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1020 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 507 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 509 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 511 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 512 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 513 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 514 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 515 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 516 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 517 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 518 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 519 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 520 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 521 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 522 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 523 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 524 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 525 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 526 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 527 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 528 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 529 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 530 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 531 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 532 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 533 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 534 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 535 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 536 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 537 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 538 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 539 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 540 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 541 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 542 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 543 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 544 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 545 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 546 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 547 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 548 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 549 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 550 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 551 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 552 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 553 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 554 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 555 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 556 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 557 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 558 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 559 | 1 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | -0,15 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 587 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 588 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 589 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 590 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 591 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 592 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 593 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 594 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 595 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 596 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 597 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 598 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 599 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 600 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 601 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 602 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 603 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 604 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 605 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 606 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 607 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 608 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 609 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 610 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 611 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 612 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 613 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 614 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 615 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 616 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 617 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 618 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 619 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 620 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 621 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 622 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 623 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 624 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 625 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 626 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 627 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 628 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 629 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 630 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 631 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 632 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 633 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 634 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 635 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 636 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 637 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 638 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 639 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 640 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 641 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 642 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 643 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 644 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 645 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 646 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 647 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 648 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 649 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 650 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 651 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

| CARICHI SUGLI SHELL | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------------|--------------|--------------|--------------|
| CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6 | | | | | | ALIQUOTA SISMICA: 0 | | | |
| IDENT. | PRESSIONI | | | | | CARICHI PERIMETRALI | | | |
| Shell N.ro | Riferi mento | P.a t/mq | P.b t/mq | P.c t/mq | P.d t/mq | Q.ab t/ml | Q.bc t/ml | Q.cd t/ml | Q.da t/ml |
| 652 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 653 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 654 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 655 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 656 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 657 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 658 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 659 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 660 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 661 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 662 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 663 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 664 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 665 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 666 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 667 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 668 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 669 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 670 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 671 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 672 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 673 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 674 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 675 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 676 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 677 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 678 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 679 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 680 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 681 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 682 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 683 | 1 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |

B.5 DATI DI OUTPUT

B.5.1 SPECIFICHE CAMPI DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

| | |
|---|--|
| Quota N.ro: | : Quota a cui si trova l'elemento |
| Perim. N.ro | : Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica |
| Nodo 3d N.ro | : Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi |
| Nx | : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature) |
| Ny | : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale |
| Txy | : Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale) |
| Mx | : Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy |
| My | : Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy |
| Mxy | : Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y) |
| $\epsilon_{cx} * 10000$ | : Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35) |
| $\epsilon_{cy} * 10000$ | : Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35) |
| $\epsilon_{fx} * 10000$ | : Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100) |
| $\epsilon_{fy} * 10000$ | : Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100) |
| Ax superiore | : Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo) |
| Ay superiore | : Area totale armatura superiore diretta lungo y |
| Ax inferiore | : Area totale armatura inferiore diretta lungo x |
| Ay inferiore | : Area totale armatura inferiore diretta lungo y |
| Atag | : Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni |
| σ_t | : Tensione massima di contatto con il terreno |
| Eta | : Abbassamento verticale del nodo in esame |
| Fpunz | : Forza punzonante sulla piastra |
| Apunz | : Armatura sufficiente da sola ad assorbire la forza punzonante |

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ε vengono sostituite con:

Molt. : Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
x/d : Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y

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

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

B.5.2 PERIODI PROPRI E MODI DI VIBRARE

| PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE | | | | | | | | | | | | | |
|---------------------------------|----------------------|---------------|--------------|----------|----------|------------|------------|------------|------------|------------|-----------|-----------|-----------|
| Modo N.ro | Pulsazione (rad/sec) | Periodo (sec) | Smorz Mod(%) | Sd/g SLO | Sd/g SLD | Sd/g SLV X | Sd/g SLV Y | Sd/g SLC X | Sd/g SLC Y | Piano N.ro | X (m) | Y (m) | Rot (rad) |
| 1 | 50,600 | 0,12417 | 5,0 | 0,223 | 0,316 | 0,892 | 0,892 | 0,882 | 0,882 | 1 | -0,00083 | 0,054270 | -0,00076 |
| 2 | 142,987 | 0,04394 | 5,0 | 0,157 | 0,221 | 0,679 | 0,679 | 0,674 | 0,674 | 2 | 0,007205 | 0,315796 | 0,002279 |
| 3 | 286,489 | 0,02193 | 5,0 | 0,139 | 0,195 | 0,620 | 0,620 | 0,617 | 0,617 | 1 | 0,050047 | 0,000676 | -0,00197 |
| 4 | 478,057 | 0,01314 | 5,0 | 0,132 | 0,184 | 0,597 | 0,597 | 0,594 | 0,594 | 2 | 0,321609 | 0,009571 | -0,003586 |
| 5 | 848,344 | 0,00741 | 5,0 | 0,127 | 0,178 | 0,582 | 0,582 | 0,579 | 0,579 | 1 | 0,018967 | -0,082369 | 0,011034 |
| 6 | 921,654 | 0,00682 | 5,0 | 0,127 | 0,177 | 0,580 | 0,580 | 0,578 | 0,578 | 2 | 0,156305 | -0,448783 | 0,119911 |
| | | | | | | | | | | 1 | 0,018652 | 0,142247 | 0,012490 |
| | | | | | | | | | | 2 | 0,025793 | -0,167719 | 0,020923 |
| | | | | | | | | | | 1 | 0,184654 | 0,038257 | -0,009271 |
| | | | | | | | | | | 2 | -0,082123 | -0,000459 | 0,000214 |
| | | | | | | | | | | 1 | 0,125882 | -0,337646 | 0,078931 |
| | | | | | | | | | | 2 | -0,034767 | 0,089548 | -0,020055 |

B.5.3 FATTORI E FORZE DI PIANO

| FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O. | | | | | | | | | |
|--|----------------|---------------------------|--------------------|-------------------------|--------|--------------|----------|-------------------|--|
| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | | | | | |
| | | Massa eccitata (t): 32.75 | | Massa totale (t): 32.75 | | Rapporto: 99 | | | |
| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) | |
| 1 | 0,039 | 0,96 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,01 | 0,00 | 0,30 | |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,03 | 0,04 | 0,64 | |
| 2 | 4,082 | 100,00 | 16,66 | 1 | 0,77 | 0,00 | -0,04 | | |
| | | | | 2 | 1,85 | -0,02 | -0,61 | | |
| 3 | 0,179 | 4,39 | 0,03 | 1 | 0,00 | -0,02 | 0,04 | | |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,00 | 0,20 | | |
| 4 | 0,053 | 1,31 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,03 | 0,02 | | |
| | | | | 2 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | | |
| 5 | 3,982 | 97,56 | 15,86 | 1 | 2,38 | 0,02 | -0,77 | | |
| | | | | 2 | -0,37 | 0,00 | 0,09 | | |
| 6 | 0,444 | 10,89 | 0,20 | 1 | 0,03 | -0,03 | 0,67 | | |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,01 | -0,06 | | |

| FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D. | | | | | | | | | |
|--|----------------|---------------------------|--------------------|-------------------------|--------|--------------|----------|-------------------|--|
| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | | | | | |
| | | Massa eccitata (t): 32.75 | | Massa totale (t): 32.75 | | Rapporto: 99 | | | |
| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) | |
| 1 | 0,039 | 0,96 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,02 | 0,00 | 0,43 | |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,04 | 0,06 | 0,91 | |
| 2 | 4,082 | 100,00 | 16,66 | 1 | 1,09 | 0,00 | -0,05 | | |
| | | | | 2 | 2,60 | -0,03 | -0,86 | | |
| 3 | 0,179 | 4,39 | 0,03 | 1 | 0,00 | -0,03 | 0,05 | | |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,00 | 0,28 | | |
| 4 | 0,053 | 1,31 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,05 | 0,03 | | |
| | | | | 2 | 0,00 | -0,01 | 0,00 | | |
| 5 | 3,982 | 97,56 | 15,86 | 1 | 3,33 | 0,03 | -1,07 | | |
| | | | | 2 | -0,51 | 0,00 | 0,13 | | |
| 6 | 0,444 | 10,89 | 0,20 | 1 | 0,04 | -0,05 | 0,93 | | |
| | | | | 2 | -0,01 | 0,01 | -0,09 | | |

| FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V. | | | | | | | | | |
|--|----------------|---------------------------|--------------------|-------------------------|--------|--------------|----------|-------------------|--|
| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | | | | | |
| | | Massa eccitata (t): 32.75 | | Massa totale (t): 32.75 | | Rapporto: 99 | | | |
| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) | |
| 1 | 0,039 | 0,96 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,05 | 0,01 | 1,20 | |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,10 | 0,17 | 2,57 | |
| 2 | 4,082 | 100,00 | 16,66 | 1 | 3,34 | -0,01 | -0,16 | | |
| | | | | 2 | 7,98 | -0,10 | -2,64 | | |
| 3 | 0,179 | 4,39 | 0,03 | 1 | 0,01 | -0,10 | 0,17 | | |
| | | | | 2 | 0,01 | 0,01 | 0,89 | | |
| 4 | 0,053 | 1,31 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,15 | 0,08 | | |
| | | | | 2 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | | |
| 5 | 3,982 | 97,56 | 15,86 | 1 | 10,91 | 0,08 | -3,50 | | |
| | | | | 2 | -1,69 | 0,01 | 0,43 | | |
| 6 | 0,444 | 10,89 | 0,20 | 1 | 0,14 | -0,15 | 3,06 | | |
| | | | | 2 | -0,02 | 0,03 | -0,29 | | |

| FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C. | | | | | | | | | |
|--|--|---------------------------|--|-------------------------|--|--------------|--|--|--|
| SISMA DIREZIONE: 0° | | | | | | | | | |
| | | Massa eccitata (t): 32.75 | | Massa totale (t): 32.75 | | Rapporto: 99 | | | |

| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
|-----------|----------------|---------------|--------------------|------------|--------|--------|----------|-------------------|
| 1 | 0,039 | 0,96 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,04 | 0,01 | 1,19 |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,10 | 0,17 | 2,54 |
| 2 | 4,082 | 100,00 | 16,66 | 1 | 3,31 | -0,01 | -0,16 | |
| | | | | 2 | 7,92 | -0,10 | -2,62 | |
| 3 | 0,179 | 4,39 | 0,03 | 1 | 0,01 | -0,10 | 0,17 | |
| | | | | 2 | 0,01 | 0,01 | 0,89 | |
| 4 | 0,053 | 1,31 | 0,00 | 1 | 0,00 | 0,15 | 0,08 | |
| | | | | 2 | 0,00 | -0,02 | 0,00 | |
| 5 | 3,982 | 97,56 | 15,86 | 1 | 10,87 | 0,08 | -3,49 | |
| | | | | 2 | -1,68 | 0,01 | 0,43 | |
| 6 | 0,444 | 10,89 | 0,20 | 1 | 0,14 | -0,15 | 3,05 | |
| | | | | 2 | -0,02 | 0,03 | -0,29 | |

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 32.75 Massa totale (t): 32.75 Rapporto:1

| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
|-----------|----------------|---------------|--------------------|------------|--------|--------|----------|-------------------|
| 1 | 4,156 | 100,00 | 17,28 | 1 | 0,00 | 1,20 | 0,16 | 0,92 |
| | | | | 2 | 0,04 | 2,66 | 4,52 | 1,97 |
| 2 | 0,039 | 0,95 | 0,00 | 1 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| | | | | 2 | -0,02 | 0,00 | 0,01 | |
| 3 | 0,826 | 19,88 | 0,68 | 1 | -0,01 | 0,11 | -0,18 | |
| | | | | 2 | -0,01 | -0,01 | -0,92 | |
| 4 | 3,816 | 91,82 | 14,56 | 1 | 0,03 | 2,31 | 1,28 | |
| | | | | 2 | 0,00 | -0,39 | 0,05 | |
| 5 | 0,039 | 0,94 | 0,00 | 1 | 0,02 | 0,00 | -0,01 | |
| | | | | 2 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | |
| 6 | 0,480 | 11,55 | 0,23 | 1 | -0,03 | 0,04 | -0,72 | |
| | | | | 2 | 0,01 | -0,01 | 0,07 | |

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 32.75 Massa totale (t): 32.75 Rapporto:1

| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
|-----------|----------------|---------------|--------------------|------------|--------|--------|----------|-------------------|
| 1 | 4,156 | 100,00 | 17,28 | 1 | 0,00 | 1,70 | 0,23 | 1,31 |
| | | | | 2 | 0,05 | 3,76 | 6,40 | 2,79 |
| 2 | 0,039 | 0,95 | 0,00 | 1 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| | | | | 2 | -0,03 | 0,00 | 0,01 | |
| 3 | 0,826 | 19,88 | 0,68 | 1 | -0,02 | 0,15 | -0,25 | |
| | | | | 2 | -0,01 | -0,02 | -1,29 | |
| 4 | 3,816 | 91,82 | 14,56 | 1 | 0,04 | 3,23 | 1,79 | |
| | | | | 2 | 0,00 | -0,54 | 0,07 | |
| 5 | 0,039 | 0,94 | 0,00 | 1 | 0,03 | 0,00 | -0,01 | |
| | | | | 2 | -0,01 | 0,00 | 0,00 | |
| 6 | 0,480 | 11,55 | 0,23 | 1 | -0,05 | 0,05 | -1,01 | |
| | | | | 2 | 0,01 | -0,01 | 0,09 | |

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 32.75 Massa totale (t): 32.75 Rapporto:1

| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
|-----------|----------------|---------------|--------------------|------------|--------|--------|----------|-------------------|
| 1 | 4,156 | 100,00 | 17,28 | 1 | 0,00 | 4,79 | 0,64 | 3,69 |
| | | | | 2 | 0,14 | 10,63 | 18,06 | 7,89 |
| 2 | 0,039 | 0,95 | 0,00 | 1 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | |
| | | | | 2 | -0,08 | 0,00 | 0,03 | |
| 3 | 0,826 | 19,88 | 0,68 | 1 | -0,05 | 0,47 | -0,79 | |
| | | | | 2 | -0,04 | -0,05 | -4,11 | |
| 4 | 3,816 | 91,82 | 14,56 | 1 | 0,12 | 10,46 | 5,81 | |
| | | | | 2 | 0,00 | -1,76 | 0,23 | |
| 5 | 0,039 | 0,94 | 0,00 | 1 | 0,11 | 0,00 | -0,03 | |
| | | | | 2 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | |
| 6 | 0,480 | 11,55 | 0,23 | 1 | -0,15 | 0,16 | -3,31 | |
| | | | | 2 | 0,02 | -0,03 | 0,31 | |

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 32.75 Massa totale (t): 32.75 Rapporto:1

| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
|-----------|----------------|---------------|--------------------|------------|--------|--------|----------|-------------------|
| 1 | 4,156 | 100,00 | 17,28 | 1 | 0,00 | 4,73 | 0,63 | 3,65 |
| | | | | 2 | 0,14 | 10,50 | 17,85 | 7,79 |
| 2 | 0,039 | 0,95 | 0,00 | 1 | -0,03 | 0,00 | 0,00 | |

| FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C. | | | | | | | | |
|--|----------------|---------------|--------------------|------------|--------|--------|----------|-------------------|
| SISMA DIREZIONE: 90° | | | | | | | | |
| Massa eccitata (t): 32.75 Massa totale (t): 32.75 Rapporto:1 | | | | | | | | |
| Modo N.ro | Fattore Modale | Fmod/Fmax (%) | Massa Mod Eff. (t) | Piano N.ro | FX (t) | FY (t) | Mt (t*m) | Mom.Ecc. 5% (t*m) |
| 3 | 0,826 | 19,88 | 0,68 | 2 | -0,08 | 0,00 | 0,03 | |
| | | | | 1 | -0,05 | 0,47 | -0,78 | |
| 4 | 3,816 | 91,82 | 14,56 | 2 | -0,04 | -0,05 | -4,09 | |
| | | | | 1 | 0,12 | 10,41 | 5,78 | |
| 5 | 0,039 | 0,94 | 0,00 | 2 | 0,00 | -1,75 | 0,22 | |
| | | | | 1 | 0,11 | 0,00 | -0,03 | |
| 6 | 0,480 | 11,55 | 0,23 | 2 | -0,02 | 0,00 | 0,00 | |
| | | | | 1 | -0,15 | 0,16 | -3,29 | |
| | | | | 2 | 0,02 | -0,03 | 0,31 | |

B.5.4 VERIFICA SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

| SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------------|-----------------------|----------------------|------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| IDENTIFICATIVO | | | | | INVILUPPO S.L.D. | | | INVILUPPO S.L.O. | | | Stringa di Controllo Verifica |
| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sisma N.ro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sisma N.ro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | |
| 1 | 0,58 | 3,36 | 419 | 986 | 2 | 1,361 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 2 | 0,58 | 3,36 | 618 | 987 | 2 | 1,456 | 13,900 | 2 | 1,032 | 5,560 | VERIFICATO |
| 3 | 0,58 | 3,36 | 422 | 988 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,001 | 5,560 | VERIFICATO |
| 4 | 0,58 | 3,36 | 424 | 989 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 5 | 0,00 | 0,58 | 250 | 619 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 5 | 0,58 | 3,36 | 619 | 990 | 2 | 1,456 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 6 | 0,00 | 0,58 | 16 | 431 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 6 | 0,58 | 3,36 | 431 | 991 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,000 | 5,560 | VERIFICATO |
| 7 | 0,00 | 0,58 | 12 | 429 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 7 | 0,58 | 3,36 | 429 | 992 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 8 | 0,00 | 0,58 | 4 | 426 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 8 | 0,58 | 3,36 | 426 | 993 | 2 | 1,360 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 9 | 0,00 | 0,58 | 3 | 315 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 9 | 0,58 | 3,36 | 315 | 995 | 2 | 1,360 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 10 | 0,00 | 0,58 | 7 | 316 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 10 | 0,58 | 3,36 | 316 | 997 | 2 | 1,361 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 11 | 0,00 | 0,58 | 67 | 317 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 11 | 0,58 | 3,36 | 317 | 999 | 2 | 1,456 | 13,900 | 2 | 1,032 | 5,560 | VERIFICATO |
| 12 | 0,00 | 0,58 | 249 | 318 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 12 | 0,58 | 3,36 | 318 | 1001 | 2 | 1,456 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 13 | 0,00 | 0,58 | 11 | 319 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 13 | 0,58 | 3,36 | 319 | 1066 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 14 | 0,00 | 0,58 | 15 | 320 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 14 | 0,58 | 3,36 | 320 | 1068 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,000 | 5,560 | VERIFICATO |
| 15 | 0,00 | 0,58 | 19 | 321 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 15 | 0,58 | 3,36 | 321 | 1060 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,001 | 5,560 | VERIFICATO |
| 16 | 0,00 | 0,58 | 23 | 322 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 16 | 0,58 | 3,36 | 322 | 1062 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 17 | 0,58 | 3,36 | 420 | 1002 | 2 | 1,363 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 18 | 0,58 | 3,36 | 435 | 1003 | 2 | 1,364 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 19 | 0,58 | 3,36 | 436 | 1004 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 20 | 0,58 | 3,36 | 437 | 1005 | 2 | 1,367 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 21 | 0,58 | 3,36 | 438 | 1006 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 22 | 0,58 | 3,36 | 439 | 1007 | 2 | 1,370 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 23 | 0,58 | 3,36 | 440 | 1008 | 2 | 1,374 | 13,900 | 2 | 0,977 | 5,560 | VERIFICATO |
| 24 | 0,58 | 3,36 | 441 | 1009 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,979 | 5,560 | VERIFICATO |
| 25 | 0,58 | 3,36 | 442 | 1010 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,982 | 5,560 | VERIFICATO |
| 26 | 0,58 | 3,36 | 443 | 1011 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,985 | 5,560 | VERIFICATO |
| 27 | 0,58 | 3,36 | 423 | 1012 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,991 | 5,560 | VERIFICATO |
| 28 | 0,58 | 3,36 | 445 | 1013 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 29 | 0,58 | 3,36 | 446 | 1014 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |
| 30 | 0,58 | 3,36 | 421 | 1015 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 31 | 0,58 | 3,36 | 448 | 1016 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 32 | 0,58 | 3,36 | 449 | 1017 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 33 | 0,58 | 3,36 | 451 | 1018 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 34 | 0,58 | 3,36 | 452 | 1019 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,019 | 5,560 | VERIFICATO |
| 35 | 0,58 | 3,36 | 453 | 1020 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 36 | 0,58 | 3,36 | 454 | 1021 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |
| 37 | 0,58 | 3,36 | 456 | 1022 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,029 | 5,560 | VERIFICATO |
| 38 | 0,00 | 0,58 | 8 | 323 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 38 | 0,58 | 3,36 | 323 | 1023 | 2 | 1,361 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 39 | 0,00 | 0,58 | 68 | 324 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 39 | 0,58 | 3,36 | 324 | 1024 | 2 | 1,456 | 13,900 | 2 | 1,032 | 5,560 | VERIFICATO |
| 40 | 0,00 | 0,58 | 20 | 432 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |

| SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------------|-----------------------|----------------------|------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| IDENTIFICATIVO | | | | | INVILUPPO S.L.D. | | | INVILUPPO S.L.O. | | | Stringa di Controllo Verifica |
| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | |
| 40 | 0,58 | 3,36 | 432 | 1070 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,001 | 5,560 | VERIFICATO |
| 41 | 0,00 | 0,58 | 24 | 434 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 41 | 0,58 | 3,36 | 434 | 1072 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 42 | 0,00 | 0,58 | 5 | 325 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 42 | 0,58 | 3,36 | 325 | 1058 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 43 | 0,00 | 0,58 | 31 | 326 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 43 | 0,58 | 3,36 | 326 | 1073 | 2 | 1,364 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 44 | 0,00 | 0,58 | 33 | 327 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 44 | 0,58 | 3,36 | 327 | 1074 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 45 | 0,00 | 0,58 | 35 | 328 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 45 | 0,58 | 3,36 | 328 | 1075 | 2 | 1,367 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 46 | 0,00 | 0,58 | 37 | 329 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 46 | 0,58 | 3,36 | 329 | 1076 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 47 | 0,00 | 0,58 | 39 | 330 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 47 | 0,58 | 3,36 | 330 | 1077 | 2 | 1,370 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 48 | 0,00 | 0,58 | 41 | 331 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 48 | 0,58 | 3,36 | 331 | 1078 | 2 | 1,374 | 13,900 | 2 | 0,977 | 5,560 | VERIFICATO |
| 49 | 0,00 | 0,58 | 43 | 332 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 49 | 0,58 | 3,36 | 332 | 1079 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,979 | 5,560 | VERIFICATO |
| 50 | 0,00 | 0,58 | 45 | 333 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 50 | 0,58 | 3,36 | 333 | 1080 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,982 | 5,560 | VERIFICATO |
| 51 | 0,00 | 0,58 | 47 | 334 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 51 | 0,58 | 3,36 | 334 | 1081 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,985 | 5,560 | VERIFICATO |
| 52 | 0,00 | 0,58 | 21 | 335 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 52 | 0,58 | 3,36 | 335 | 1061 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,991 | 5,560 | VERIFICATO |
| 53 | 0,00 | 0,58 | 49 | 336 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 53 | 0,58 | 3,36 | 336 | 1082 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 54 | 0,00 | 0,58 | 51 | 337 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 54 | 0,58 | 3,36 | 337 | 1083 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |
| 55 | 0,00 | 0,58 | 17 | 338 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 55 | 0,58 | 3,36 | 338 | 1059 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 56 | 0,00 | 0,58 | 53 | 339 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 56 | 0,58 | 3,36 | 339 | 1084 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 57 | 0,00 | 0,58 | 55 | 340 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 57 | 0,58 | 3,36 | 340 | 1085 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 58 | 0,00 | 0,58 | 57 | 341 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 58 | 0,58 | 3,36 | 341 | 1086 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 59 | 0,00 | 0,58 | 59 | 342 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 59 | 0,58 | 3,36 | 342 | 1087 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,019 | 5,560 | VERIFICATO |
| 60 | 0,00 | 0,58 | 61 | 343 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 60 | 0,58 | 3,36 | 343 | 1088 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 61 | 0,00 | 0,58 | 63 | 344 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 61 | 0,58 | 3,36 | 344 | 1089 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |
| 62 | 0,00 | 0,58 | 65 | 345 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 62 | 0,58 | 3,36 | 345 | 1090 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,029 | 5,560 | VERIFICATO |
| 63 | 0,00 | 0,58 | 6 | 427 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 63 | 0,58 | 3,36 | 427 | 1064 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 64 | 0,00 | 0,58 | 32 | 461 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 64 | 0,58 | 3,36 | 461 | 1096 | 2 | 1,364 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 65 | 0,00 | 0,58 | 34 | 462 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 65 | 0,58 | 3,36 | 462 | 1097 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 66 | 0,00 | 3,36 | 36 | 1098 | 2 | 1,646 | 16,800 | 2 | 1,171 | 6,720 | VERIFICATO |
| 67 | 0,00 | 3,36 | 38 | 1099 | 2 | 1,647 | 16,800 | 2 | 1,172 | 6,720 | VERIFICATO |
| 68 | 0,00 | 3,36 | 40 | 1100 | 2 | 1,649 | 16,800 | 2 | 1,173 | 6,720 | VERIFICATO |
| 69 | 0,00 | 3,36 | 42 | 1101 | 2 | 1,650 | 16,800 | 2 | 1,174 | 6,720 | VERIFICATO |
| 70 | 0,00 | 3,36 | 44 | 1102 | 2 | 1,656 | 16,800 | 2 | 1,178 | 6,720 | VERIFICATO |
| 71 | 0,00 | 3,36 | 46 | 1103 | 2 | 1,657 | 16,800 | 2 | 1,178 | 6,720 | VERIFICATO |
| 72 | 0,00 | 3,36 | 48 | 1104 | 2 | 1,662 | 16,800 | 2 | 1,181 | 6,720 | VERIFICATO |
| 73 | 0,00 | 0,58 | 22 | 433 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 73 | 0,58 | 3,36 | 433 | 1071 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,991 | 5,560 | VERIFICATO |
| 74 | 0,00 | 0,58 | 50 | 470 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 74 | 0,58 | 3,36 | 470 | 1105 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 75 | 0,00 | 0,58 | 52 | 471 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 75 | 0,58 | 3,36 | 471 | 1106 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |
| 76 | 0,00 | 3,36 | 18 | 1069 | 2 | 1,692 | 16,800 | 2 | 1,201 | 6,720 | VERIFICATO |
| 77 | 0,00 | 3,36 | 54 | 1107 | 2 | 1,697 | 16,800 | 2 | 1,205 | 6,720 | VERIFICATO |
| 78 | 0,00 | 3,36 | 56 | 1108 | 2 | 1,702 | 16,800 | 2 | 1,208 | 6,720 | VERIFICATO |
| 79 | 0,00 | 0,58 | 58 | 472 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 79 | 0,58 | 3,36 | 472 | 1109 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 80 | 0,00 | 0,58 | 60 | 473 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 80 | 0,58 | 3,36 | 473 | 1110 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,019 | 5,560 | VERIFICATO |
| 81 | 0,00 | 0,58 | 62 | 474 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 81 | 0,58 | 3,36 | 474 | 1111 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 82 | 0,00 | 0,58 | 64 | 475 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 82 | 0,58 | 3,36 | 475 | 1112 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |

| SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------------|-----------------------|----------------------|------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| IDENTIFICATIVO | | | | | INVILUPPO S.L.D. | | | INVILUPPO S.L.O. | | | Stringa di Controllo Verifica |
| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | |
| 83 | 0,00 | 0,58 | 66 | 476 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 83 | 0,58 | 3,36 | 476 | 1113 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,029 | 5,560 | VERIFICATO |
| 84 | 0,00 | 0,58 | 26 | 346 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 84 | 0,58 | 3,36 | 346 | 1025 | 2 | 1,361 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 85 | 0,00 | 0,58 | 87 | 347 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 85 | 0,58 | 3,36 | 347 | 1026 | 2 | 1,456 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 86 | 0,00 | 0,58 | 28 | 458 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 86 | 0,58 | 3,36 | 458 | 1093 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,001 | 5,560 | VERIFICATO |
| 87 | 0,00 | 0,58 | 30 | 460 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 87 | 0,58 | 3,36 | 460 | 1095 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 88 | 0,00 | 0,58 | 25 | 457 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 88 | 0,58 | 3,36 | 457 | 1091 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 89 | 0,00 | 0,58 | 69 | 477 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 89 | 0,58 | 3,36 | 477 | 1114 | 2 | 1,364 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 90 | 0,00 | 0,58 | 70 | 478 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 90 | 0,58 | 3,36 | 478 | 1115 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 91 | 0,00 | 3,36 | 71 | 1116 | 2 | 1,646 | 16,800 | 2 | 1,171 | 6,720 | VERIFICATO |
| 92 | 0,00 | 3,36 | 72 | 1117 | 2 | 1,647 | 16,800 | 2 | 1,172 | 6,720 | VERIFICATO |
| 93 | 0,00 | 3,36 | 73 | 1118 | 2 | 1,648 | 16,800 | 2 | 1,173 | 6,720 | VERIFICATO |
| 94 | 0,00 | 3,36 | 74 | 1119 | 2 | 1,650 | 16,800 | 2 | 1,174 | 6,720 | VERIFICATO |
| 95 | 0,00 | 3,36 | 75 | 1120 | 2 | 1,655 | 16,800 | 2 | 1,177 | 6,720 | VERIFICATO |
| 96 | 0,00 | 3,36 | 76 | 1121 | 2 | 1,657 | 16,800 | 2 | 1,178 | 6,720 | VERIFICATO |
| 97 | 0,00 | 3,36 | 77 | 1122 | 2 | 1,662 | 16,800 | 2 | 1,181 | 6,720 | VERIFICATO |
| 98 | 0,00 | 0,58 | 29 | 459 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 98 | 0,58 | 3,36 | 459 | 1094 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,991 | 5,560 | VERIFICATO |
| 99 | 0,00 | 0,58 | 78 | 479 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 99 | 0,58 | 3,36 | 479 | 1123 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 100 | 0,00 | 0,58 | 79 | 487 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 100 | 0,58 | 3,36 | 487 | 1124 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |
| 101 | 0,00 | 0,58 | 27 | 399 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 101 | 0,58 | 3,36 | 399 | 1092 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 102 | 0,00 | 3,36 | 80 | 1125 | 2 | 1,697 | 16,800 | 2 | 1,205 | 6,720 | VERIFICATO |
| 103 | 0,00 | 3,36 | 81 | 1126 | 2 | 1,702 | 16,800 | 2 | 1,208 | 6,720 | VERIFICATO |
| 104 | 0,00 | 0,58 | 82 | 488 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 104 | 0,58 | 3,36 | 488 | 1127 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 105 | 0,00 | 0,58 | 83 | 489 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 105 | 0,58 | 3,36 | 489 | 1128 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,018 | 5,560 | VERIFICATO |
| 106 | 0,00 | 0,58 | 84 | 490 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 106 | 0,58 | 3,36 | 490 | 1129 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 107 | 0,00 | 0,58 | 85 | 491 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 107 | 0,58 | 3,36 | 491 | 1130 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |
| 108 | 0,00 | 0,58 | 86 | 492 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 108 | 0,58 | 3,36 | 492 | 1131 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,029 | 5,560 | VERIFICATO |
| 109 | 0,00 | 0,58 | 89 | 348 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 109 | 0,58 | 3,36 | 348 | 1027 | 2 | 1,361 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 110 | 0,00 | 0,58 | 112 | 349 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 110 | 0,58 | 3,36 | 349 | 1028 | 2 | 1,455 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 111 | 0,00 | 0,58 | 91 | 494 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 111 | 0,58 | 3,36 | 494 | 1134 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,001 | 5,560 | VERIFICATO |
| 112 | 0,00 | 0,58 | 93 | 496 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 112 | 0,58 | 3,36 | 496 | 1136 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 113 | 0,00 | 0,58 | 88 | 493 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 113 | 0,58 | 3,36 | 493 | 1132 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 114 | 0,00 | 0,58 | 94 | 497 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 114 | 0,58 | 3,36 | 497 | 1137 | 2 | 1,364 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 115 | 0,00 | 0,58 | 95 | 498 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 115 | 0,58 | 3,36 | 498 | 1138 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 116 | 0,00 | 3,36 | 96 | 1139 | 2 | 1,646 | 16,800 | 2 | 1,171 | 6,720 | VERIFICATO |
| 117 | 0,00 | 3,36 | 97 | 1140 | 2 | 1,647 | 16,800 | 2 | 1,172 | 6,720 | VERIFICATO |
| 118 | 0,00 | 3,36 | 98 | 1141 | 2 | 1,648 | 16,800 | 2 | 1,173 | 6,720 | VERIFICATO |
| 119 | 0,00 | 3,36 | 99 | 1142 | 2 | 1,650 | 16,800 | 2 | 1,174 | 6,720 | VERIFICATO |
| 120 | 0,00 | 3,36 | 100 | 1143 | 2 | 1,655 | 16,800 | 2 | 1,177 | 6,720 | VERIFICATO |
| 121 | 0,00 | 3,36 | 101 | 1144 | 2 | 1,657 | 16,800 | 2 | 1,178 | 6,720 | VERIFICATO |
| 122 | 0,00 | 3,36 | 102 | 1145 | 2 | 1,662 | 16,800 | 2 | 1,181 | 6,720 | VERIFICATO |
| 123 | 0,00 | 3,36 | 92 | 1135 | 2 | 1,671 | 16,800 | 2 | 1,187 | 6,720 | VERIFICATO |
| 124 | 0,00 | 3,36 | 103 | 1146 | 2 | 1,676 | 16,800 | 2 | 1,191 | 6,720 | VERIFICATO |
| 125 | 0,00 | 3,36 | 104 | 1147 | 2 | 1,682 | 16,800 | 2 | 1,194 | 6,720 | VERIFICATO |
| 126 | 0,00 | 0,58 | 90 | 402 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 126 | 0,58 | 3,36 | 402 | 1133 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 127 | 0,00 | 0,58 | 105 | 397 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 127 | 0,58 | 3,36 | 397 | 1148 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 128 | 0,00 | 3,36 | 106 | 1149 | 2 | 1,702 | 16,800 | 2 | 1,208 | 6,720 | VERIFICATO |
| 129 | 0,00 | 0,58 | 107 | 505 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 129 | 0,58 | 3,36 | 505 | 1150 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 130 | 0,00 | 0,58 | 108 | 506 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |

| SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------------|-----------------------|----------------------|------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| IDENTIFICATIVO | | | | | INVILUPPO S.L.D. | | | INVILUPPO S.L.O. | | | Stringa di Controllo Verifica |
| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | |
| 130 | 0,58 | 3,36 | 506 | 1151 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,018 | 5,560 | VERIFICATO |
| 131 | 0,00 | 0,58 | 109 | 507 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 131 | 0,58 | 3,36 | 507 | 1152 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 132 | 0,00 | 0,58 | 110 | 508 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 132 | 0,58 | 3,36 | 508 | 1153 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |
| 133 | 0,00 | 3,36 | 111 | 1154 | 2 | 1,728 | 16,800 | 2 | 1,225 | 6,720 | VERIFICATO |
| 134 | 0,00 | 0,58 | 114 | 350 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 134 | 0,58 | 3,36 | 350 | 1029 | 2 | 1,361 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 135 | 0,00 | 0,58 | 137 | 351 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 135 | 0,58 | 3,36 | 351 | 1030 | 2 | 1,455 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 136 | 0,00 | 0,58 | 116 | 511 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 136 | 0,58 | 3,36 | 511 | 1157 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,001 | 5,560 | VERIFICATO |
| 137 | 0,00 | 0,58 | 118 | 512 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 137 | 0,58 | 3,36 | 512 | 1159 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 138 | 0,00 | 0,58 | 113 | 509 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 138 | 0,58 | 3,36 | 509 | 1155 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 139 | 0,00 | 0,58 | 119 | 513 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 139 | 0,58 | 3,36 | 513 | 1160 | 2 | 1,364 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 140 | 0,00 | 0,58 | 120 | 514 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 140 | 0,58 | 3,36 | 514 | 1161 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 141 | 0,00 | 0,58 | 121 | 515 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 141 | 0,58 | 3,36 | 515 | 1162 | 2 | 1,366 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 142 | 0,00 | 0,58 | 122 | 516 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 142 | 0,58 | 3,36 | 516 | 1163 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 143 | 0,00 | 0,58 | 123 | 517 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 143 | 0,58 | 3,36 | 517 | 1164 | 2 | 1,370 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 144 | 0,00 | 0,58 | 124 | 518 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 144 | 0,58 | 3,36 | 518 | 1165 | 2 | 1,373 | 13,900 | 2 | 0,977 | 5,560 | VERIFICATO |
| 145 | 0,00 | 0,58 | 125 | 519 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 145 | 0,58 | 3,36 | 519 | 1166 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,978 | 5,560 | VERIFICATO |
| 146 | 0,00 | 0,58 | 126 | 520 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 146 | 0,58 | 3,36 | 520 | 1167 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,981 | 5,560 | VERIFICATO |
| 147 | 0,00 | 0,58 | 127 | 521 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 147 | 0,58 | 3,36 | 521 | 1168 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,984 | 5,560 | VERIFICATO |
| 148 | 0,00 | 3,36 | 117 | 1158 | 2 | 1,671 | 16,800 | 2 | 1,187 | 6,720 | VERIFICATO |
| 149 | 0,00 | 3,36 | 128 | 1169 | 2 | 1,676 | 16,800 | 2 | 1,191 | 6,720 | VERIFICATO |
| 150 | 0,00 | 3,36 | 129 | 1170 | 2 | 1,682 | 16,800 | 2 | 1,194 | 6,720 | VERIFICATO |
| 151 | 0,00 | 0,58 | 115 | 510 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 151 | 0,58 | 3,36 | 510 | 1156 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 152 | 0,00 | 0,58 | 130 | 522 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 152 | 0,58 | 3,36 | 522 | 1171 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 153 | 0,00 | 0,58 | 131 | 523 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 153 | 0,58 | 3,36 | 523 | 1172 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 154 | 0,00 | 0,58 | 132 | 524 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 154 | 0,58 | 3,36 | 524 | 1173 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 155 | 0,00 | 0,58 | 133 | 525 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 155 | 0,58 | 3,36 | 525 | 1174 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,018 | 5,560 | VERIFICATO |
| 156 | 0,00 | 0,58 | 134 | 526 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 156 | 0,58 | 3,36 | 526 | 1175 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 157 | 0,00 | 0,58 | 135 | 527 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 157 | 0,58 | 3,36 | 527 | 1176 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |
| 158 | 0,00 | 0,58 | 136 | 528 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 158 | 0,58 | 3,36 | 528 | 1177 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,028 | 5,560 | VERIFICATO |
| 159 | 0,00 | 0,58 | 139 | 352 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 159 | 0,58 | 3,36 | 352 | 1031 | 2 | 1,361 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 160 | 0,00 | 0,58 | 162 | 353 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 160 | 0,58 | 3,36 | 353 | 1032 | 2 | 1,455 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 161 | 0,00 | 0,58 | 141 | 532 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 161 | 0,58 | 3,36 | 532 | 1180 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,000 | 5,560 | VERIFICATO |
| 162 | 0,00 | 0,58 | 143 | 533 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 162 | 0,58 | 3,36 | 533 | 1182 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 163 | 0,00 | 0,58 | 138 | 530 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 163 | 0,58 | 3,36 | 530 | 1178 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 164 | 0,00 | 0,58 | 144 | 534 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 164 | 0,58 | 3,36 | 534 | 1183 | 2 | 1,364 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 165 | 0,00 | 0,58 | 145 | 535 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 165 | 0,58 | 3,36 | 535 | 1184 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 166 | 0,00 | 0,58 | 146 | 536 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 166 | 0,58 | 3,36 | 536 | 1185 | 2 | 1,366 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 167 | 0,00 | 0,58 | 147 | 537 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 167 | 0,58 | 3,36 | 537 | 1186 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 168 | 0,00 | 0,58 | 148 | 538 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 168 | 0,58 | 3,36 | 538 | 1187 | 2 | 1,370 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 169 | 0,00 | 0,58 | 149 | 539 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 169 | 0,58 | 3,36 | 539 | 1188 | 2 | 1,373 | 13,900 | 2 | 0,976 | 5,560 | VERIFICATO |

| SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------------|-----------------------|----------------------|------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| IDENTIFICATIVO | | | | | INVILUPPO S.L.D. | | | INVILUPPO S.L.O. | | | Stringa di Controllo Verifica |
| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | |
| 170 | 0,00 | 0,58 | 150 | 540 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 170 | 0,58 | 3,36 | 540 | 1189 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,978 | 5,560 | VERIFICATO |
| 171 | 0,00 | 0,58 | 151 | 541 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 171 | 0,58 | 3,36 | 541 | 1190 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,981 | 5,560 | VERIFICATO |
| 172 | 0,00 | 0,58 | 152 | 542 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 172 | 0,58 | 3,36 | 542 | 1191 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,984 | 5,560 | VERIFICATO |
| 173 | 0,00 | 3,36 | 142 | 1181 | 2 | 1,671 | 16,800 | 2 | 1,187 | 6,720 | VERIFICATO |
| 174 | 0,00 | 3,36 | 153 | 1192 | 2 | 1,676 | 16,800 | 2 | 1,191 | 6,720 | VERIFICATO |
| 175 | 0,00 | 3,36 | 154 | 1193 | 2 | 1,682 | 16,800 | 2 | 1,194 | 6,720 | VERIFICATO |
| 176 | 0,00 | 0,58 | 140 | 531 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 176 | 0,58 | 3,36 | 531 | 1179 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 177 | 0,00 | 0,58 | 155 | 543 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 177 | 0,58 | 3,36 | 543 | 1194 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 178 | 0,00 | 0,58 | 156 | 544 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 178 | 0,58 | 3,36 | 544 | 1195 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 179 | 0,00 | 0,58 | 157 | 545 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 179 | 0,58 | 3,36 | 545 | 1196 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 180 | 0,00 | 0,58 | 158 | 546 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 180 | 0,58 | 3,36 | 546 | 1197 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,018 | 5,560 | VERIFICATO |
| 181 | 0,00 | 0,58 | 159 | 547 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 181 | 0,58 | 3,36 | 547 | 1198 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 182 | 0,00 | 0,58 | 160 | 548 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 182 | 0,58 | 3,36 | 548 | 1199 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |
| 183 | 0,00 | 0,58 | 161 | 549 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 183 | 0,58 | 3,36 | 549 | 1200 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,028 | 5,560 | VERIFICATO |
| 184 | 0,00 | 0,58 | 164 | 354 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 184 | 0,58 | 3,36 | 354 | 1033 | 2 | 1,360 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 185 | 0,00 | 0,58 | 187 | 355 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 185 | 0,58 | 3,36 | 355 | 1034 | 2 | 1,455 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 186 | 0,00 | 0,58 | 166 | 552 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 186 | 0,58 | 3,36 | 552 | 1203 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,000 | 5,560 | VERIFICATO |
| 187 | 0,00 | 0,58 | 168 | 554 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 187 | 0,58 | 3,36 | 554 | 1205 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 188 | 0,00 | 0,58 | 163 | 550 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 188 | 0,58 | 3,36 | 550 | 1201 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 189 | 0,00 | 0,58 | 169 | 555 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 189 | 0,58 | 3,36 | 555 | 1206 | 2 | 1,363 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 190 | 0,00 | 0,58 | 170 | 556 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 190 | 0,58 | 3,36 | 556 | 1207 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 191 | 0,00 | 0,58 | 171 | 557 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 191 | 0,58 | 3,36 | 557 | 1208 | 2 | 1,366 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 192 | 0,00 | 0,58 | 172 | 558 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 192 | 0,58 | 3,36 | 558 | 1209 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 193 | 0,00 | 0,58 | 173 | 559 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 193 | 0,58 | 3,36 | 559 | 1210 | 2 | 1,370 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 194 | 0,00 | 0,58 | 174 | 560 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 194 | 0,58 | 3,36 | 560 | 1211 | 2 | 1,372 | 13,900 | 2 | 0,976 | 5,560 | VERIFICATO |
| 195 | 0,00 | 0,58 | 175 | 561 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 195 | 0,58 | 3,36 | 561 | 1212 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,978 | 5,560 | VERIFICATO |
| 196 | 0,00 | 0,58 | 176 | 562 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 196 | 0,58 | 3,36 | 562 | 1213 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,981 | 5,560 | VERIFICATO |
| 197 | 0,00 | 0,58 | 177 | 563 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 197 | 0,58 | 3,36 | 563 | 1214 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,984 | 5,560 | VERIFICATO |
| 198 | 0,00 | 0,58 | 167 | 553 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 198 | 0,58 | 3,36 | 553 | 1204 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,990 | 5,560 | VERIFICATO |
| 199 | 0,00 | 0,58 | 178 | 564 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 199 | 0,58 | 3,36 | 564 | 1215 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 200 | 0,00 | 0,58 | 179 | 565 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 200 | 0,58 | 3,36 | 565 | 1216 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |
| 201 | 0,00 | 0,58 | 165 | 551 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 201 | 0,58 | 3,36 | 551 | 1202 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 202 | 0,00 | 0,58 | 180 | 566 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 202 | 0,58 | 3,36 | 566 | 1217 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 203 | 0,00 | 0,58 | 181 | 567 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 203 | 0,58 | 3,36 | 567 | 1218 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 204 | 0,00 | 0,58 | 182 | 568 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 204 | 0,58 | 3,36 | 568 | 1219 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 205 | 0,00 | 0,58 | 183 | 569 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 205 | 0,58 | 3,36 | 569 | 1220 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,018 | 5,560 | VERIFICATO |
| 206 | 0,00 | 0,58 | 184 | 570 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 206 | 0,58 | 3,36 | 570 | 1221 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 207 | 0,00 | 0,58 | 185 | 571 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 207 | 0,58 | 3,36 | 571 | 1222 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,025 | 5,560 | VERIFICATO |
| 208 | 0,00 | 0,58 | 186 | 572 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 208 | 0,58 | 3,36 | 572 | 1223 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,028 | 5,560 | VERIFICATO |

| SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------------|-----------------------|----------------------|------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| IDENTIFICATIVO | | | | | INVILUPPO S.L.D. | | | INVILUPPO S.L.O. | | | Stringa di Controllo Verifica |
| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | |
| 209 | 0,00 | 0,58 | 189 | 356 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 209 | 0,58 | 3,36 | 356 | 1035 | 2 | 1,360 | 13,900 | 2 | 0,969 | 5,560 | VERIFICATO |
| 210 | 0,00 | 0,58 | 212 | 357 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 210 | 0,58 | 3,36 | 357 | 1036 | 2 | 1,455 | 13,900 | 2 | 1,031 | 5,560 | VERIFICATO |
| 211 | 0,00 | 0,58 | 191 | 575 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 211 | 0,58 | 3,36 | 575 | 1226 | 2 | 1,409 | 13,900 | 2 | 1,000 | 5,560 | VERIFICATO |
| 212 | 0,00 | 0,58 | 193 | 577 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 212 | 0,58 | 3,36 | 577 | 1228 | 2 | 1,390 | 13,900 | 2 | 0,988 | 5,560 | VERIFICATO |
| 213 | 0,00 | 0,58 | 188 | 573 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 213 | 0,58 | 3,36 | 573 | 1224 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 214 | 0,00 | 0,58 | 194 | 578 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 214 | 0,58 | 3,36 | 578 | 1229 | 2 | 1,363 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 215 | 0,00 | 0,58 | 195 | 579 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 215 | 0,58 | 3,36 | 579 | 1230 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 216 | 0,00 | 0,58 | 196 | 580 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 216 | 0,58 | 3,36 | 580 | 1231 | 2 | 1,366 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 217 | 0,00 | 0,58 | 197 | 581 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 217 | 0,58 | 3,36 | 581 | 1232 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 218 | 0,00 | 0,58 | 198 | 582 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 218 | 0,58 | 3,36 | 582 | 1233 | 2 | 1,370 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 219 | 0,00 | 0,58 | 199 | 583 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 219 | 0,58 | 3,36 | 583 | 1234 | 2 | 1,372 | 13,900 | 2 | 0,976 | 5,560 | VERIFICATO |
| 220 | 0,00 | 0,58 | 200 | 584 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 220 | 0,58 | 3,36 | 584 | 1235 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,978 | 5,560 | VERIFICATO |
| 221 | 0,00 | 0,58 | 201 | 585 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 221 | 0,58 | 3,36 | 585 | 1236 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,981 | 5,560 | VERIFICATO |
| 222 | 0,00 | 0,58 | 202 | 586 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 222 | 0,58 | 3,36 | 586 | 1237 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,984 | 5,560 | VERIFICATO |
| 223 | 0,00 | 0,58 | 192 | 576 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 223 | 0,58 | 3,36 | 576 | 1227 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,990 | 5,560 | VERIFICATO |
| 224 | 0,00 | 0,58 | 203 | 587 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 224 | 0,58 | 3,36 | 587 | 1238 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 225 | 0,00 | 0,58 | 204 | 588 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 225 | 0,58 | 3,36 | 588 | 1239 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |
| 226 | 0,00 | 0,58 | 190 | 574 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 226 | 0,58 | 3,36 | 574 | 1225 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 227 | 0,00 | 0,58 | 205 | 589 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 227 | 0,58 | 3,36 | 589 | 1240 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 228 | 0,00 | 0,58 | 206 | 590 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 228 | 0,58 | 3,36 | 590 | 1241 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 229 | 0,00 | 0,58 | 207 | 591 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 229 | 0,58 | 3,36 | 591 | 1242 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 230 | 0,00 | 3,36 | 208 | 1243 | 2 | 1,713 | 16,800 | 2 | 1,215 | 6,720 | VERIFICATO |
| 231 | 0,00 | 0,58 | 209 | 592 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 231 | 0,58 | 3,36 | 592 | 1244 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 232 | 0,00 | 0,58 | 210 | 593 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 232 | 0,58 | 3,36 | 593 | 1245 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,025 | 5,560 | VERIFICATO |
| 233 | 0,00 | 0,58 | 211 | 594 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 233 | 0,58 | 3,36 | 594 | 1246 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,028 | 5,560 | VERIFICATO |
| 234 | 0,00 | 0,58 | 1 | 358 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 234 | 0,58 | 3,36 | 358 | 1063 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 235 | 0,00 | 0,58 | 213 | 359 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 235 | 0,58 | 3,36 | 359 | 1247 | 2 | 1,363 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 236 | 0,00 | 0,58 | 214 | 360 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 236 | 0,58 | 3,36 | 360 | 1248 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 237 | 0,00 | 0,58 | 215 | 361 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 237 | 0,58 | 3,36 | 361 | 1249 | 2 | 1,366 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 238 | 0,00 | 0,58 | 216 | 362 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 238 | 0,58 | 3,36 | 362 | 1250 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 239 | 0,00 | 0,58 | 217 | 363 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 239 | 0,58 | 3,36 | 363 | 1251 | 2 | 1,370 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 240 | 0,00 | 0,58 | 218 | 364 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 240 | 0,58 | 3,36 | 364 | 1252 | 2 | 1,372 | 13,900 | 2 | 0,976 | 5,560 | VERIFICATO |
| 241 | 0,00 | 0,58 | 219 | 365 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 241 | 0,58 | 3,36 | 365 | 1253 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,978 | 5,560 | VERIFICATO |
| 242 | 0,00 | 0,58 | 220 | 366 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 242 | 0,58 | 3,36 | 366 | 1254 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,981 | 5,560 | VERIFICATO |
| 243 | 0,00 | 0,58 | 221 | 367 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 243 | 0,58 | 3,36 | 367 | 1255 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,984 | 5,560 | VERIFICATO |
| 244 | 0,00 | 0,58 | 9 | 368 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 244 | 0,58 | 3,36 | 368 | 1065 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,990 | 5,560 | VERIFICATO |
| 245 | 0,00 | 0,58 | 222 | 369 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 245 | 0,58 | 3,36 | 369 | 1256 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 246 | 0,00 | 0,58 | 223 | 370 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 246 | 0,58 | 3,36 | 370 | 1257 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |

| SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------------------|-----------------------|----------------------|------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------------|
| IDENTIFICATIVO | | | | | INVILUPPO S.L.D. | | | INVILUPPO S.L.O. | | | Stringa di Controllo Verifica |
| Filo N.ro | Quota inf. (m) | Quota sup. (m) | Nodo inf. N.ro | Nodo sup. N.ro | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | Sis ma Nro | Spostam. Calcolo (mm) | Spostam. Limite (mm) | |
| 247 | 0,00 | 0,58 | 13 | 371 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 247 | 0,58 | 3,36 | 371 | 1067 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 248 | 0,00 | 0,58 | 224 | 372 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 248 | 0,58 | 3,36 | 372 | 1258 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 249 | 0,00 | 0,58 | 225 | 373 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 249 | 0,58 | 3,36 | 373 | 1259 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 250 | 0,00 | 0,58 | 226 | 374 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 250 | 0,58 | 3,36 | 374 | 1260 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 251 | 0,00 | 0,58 | 227 | 375 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 251 | 0,58 | 3,36 | 375 | 1261 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,018 | 5,560 | VERIFICATO |
| 252 | 0,00 | 0,58 | 228 | 376 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 252 | 0,58 | 3,36 | 376 | 1262 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 253 | 0,00 | 0,58 | 229 | 377 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 253 | 0,58 | 3,36 | 377 | 1263 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,025 | 5,560 | VERIFICATO |
| 254 | 0,00 | 0,58 | 230 | 378 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 254 | 0,58 | 3,36 | 378 | 1264 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,028 | 5,560 | VERIFICATO |
| 255 | 0,00 | 0,58 | 2 | 425 | 2 | 0,281 | 2,900 | 2 | 0,200 | 1,160 | VERIFICATO |
| 255 | 0,58 | 3,36 | 425 | 1037 | 2 | 1,362 | 13,900 | 2 | 0,970 | 5,560 | VERIFICATO |
| 256 | 0,00 | 0,58 | 231 | 596 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 256 | 0,58 | 3,36 | 596 | 1038 | 2 | 1,363 | 13,900 | 2 | 0,971 | 5,560 | VERIFICATO |
| 257 | 0,00 | 0,58 | 232 | 597 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 257 | 0,58 | 3,36 | 597 | 1039 | 2 | 1,365 | 13,900 | 2 | 0,972 | 5,560 | VERIFICATO |
| 258 | 0,00 | 0,58 | 233 | 598 | 2 | 0,280 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 258 | 0,58 | 3,36 | 598 | 1040 | 2 | 1,366 | 13,900 | 2 | 0,973 | 5,560 | VERIFICATO |
| 259 | 0,00 | 0,58 | 234 | 600 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,199 | 1,160 | VERIFICATO |
| 259 | 0,58 | 3,36 | 600 | 1041 | 2 | 1,368 | 13,900 | 2 | 0,974 | 5,560 | VERIFICATO |
| 260 | 0,00 | 0,58 | 235 | 601 | 2 | 0,279 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 260 | 0,58 | 3,36 | 601 | 1042 | 2 | 1,369 | 13,900 | 2 | 0,975 | 5,560 | VERIFICATO |
| 261 | 0,00 | 0,58 | 236 | 602 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 261 | 0,58 | 3,36 | 602 | 1043 | 2 | 1,372 | 13,900 | 2 | 0,976 | 5,560 | VERIFICATO |
| 262 | 0,00 | 0,58 | 237 | 603 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,198 | 1,160 | VERIFICATO |
| 262 | 0,58 | 3,36 | 603 | 1044 | 2 | 1,376 | 13,900 | 2 | 0,978 | 5,560 | VERIFICATO |
| 263 | 0,00 | 0,58 | 238 | 605 | 2 | 0,278 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 263 | 0,58 | 3,36 | 605 | 1045 | 2 | 1,381 | 13,900 | 2 | 0,981 | 5,560 | VERIFICATO |
| 264 | 0,00 | 0,58 | 239 | 606 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 264 | 0,58 | 3,36 | 606 | 1046 | 2 | 1,385 | 13,900 | 2 | 0,984 | 5,560 | VERIFICATO |
| 265 | 0,00 | 0,58 | 10 | 428 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 265 | 0,58 | 3,36 | 428 | 1047 | 2 | 1,394 | 13,900 | 2 | 0,990 | 5,560 | VERIFICATO |
| 266 | 0,00 | 0,58 | 240 | 608 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 266 | 0,58 | 3,36 | 608 | 1048 | 2 | 1,400 | 13,900 | 2 | 0,994 | 5,560 | VERIFICATO |
| 267 | 0,00 | 0,58 | 241 | 609 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 267 | 0,58 | 3,36 | 609 | 1049 | 2 | 1,405 | 13,900 | 2 | 0,998 | 5,560 | VERIFICATO |
| 268 | 0,00 | 0,58 | 14 | 430 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 268 | 0,58 | 3,36 | 430 | 1050 | 2 | 1,415 | 13,900 | 2 | 1,004 | 5,560 | VERIFICATO |
| 269 | 0,00 | 0,58 | 242 | 611 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 269 | 0,58 | 3,36 | 611 | 1051 | 2 | 1,420 | 13,900 | 2 | 1,008 | 5,560 | VERIFICATO |
| 270 | 0,00 | 0,58 | 243 | 612 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 270 | 0,58 | 3,36 | 612 | 1052 | 2 | 1,425 | 13,900 | 2 | 1,011 | 5,560 | VERIFICATO |
| 271 | 0,00 | 0,58 | 244 | 613 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 271 | 0,58 | 3,36 | 613 | 1053 | 2 | 1,431 | 13,900 | 2 | 1,015 | 5,560 | VERIFICATO |
| 272 | 0,00 | 0,58 | 245 | 614 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 272 | 0,58 | 3,36 | 614 | 1054 | 2 | 1,436 | 13,900 | 2 | 1,018 | 5,560 | VERIFICATO |
| 273 | 0,00 | 0,58 | 246 | 615 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 273 | 0,58 | 3,36 | 615 | 1055 | 2 | 1,441 | 13,900 | 2 | 1,022 | 5,560 | VERIFICATO |
| 274 | 0,00 | 0,58 | 247 | 616 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 274 | 0,58 | 3,36 | 616 | 1056 | 2 | 1,447 | 13,900 | 2 | 1,026 | 5,560 | VERIFICATO |
| 275 | 0,00 | 0,58 | 248 | 617 | 2 | 0,277 | 2,900 | 2 | 0,197 | 1,160 | VERIFICATO |
| 275 | 0,58 | 3,36 | 617 | 1057 | 2 | 1,451 | 13,900 | 2 | 1,028 | 5,560 | VERIFICATO |

B.5.5 BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

| BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------|------------------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|------------------------------------|-------------|----------------|----------------|-----------------|
| IDENTIFICATORE | | BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE | | | | | | | RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI | | | | |
| PIANO N.ro | QUOTA (m) | PESO (t) | XG (m) | YG (m) | XR (m) | YR (m) | DX (m) | DY (m) | Lp.anta (m) | Bp.anta (m) | Rig.FleX (t/m) | Rig.FleY (t/m) | Rig.Tors. (t*m) |
| 1 | 0,58 | 23,93 | 3,96 | 1,31 | 3,82 | 1,29 | -0,14 | -0,02 | 2,58 | 7,92 | 571225 | 77387 | 10592142 |
| 2 | 3,36 | 8,83 | 3,84 | 1,24 | 2,18 | 1,01 | -1,65 | -0,23 | 2,58 | 7,92 | 19574 | 2506 | 565584 |
| | | | | | | | | | | | | | 1,79 |
| | | | | | | | | | | | | | 2,24 |

B.5.6 VERIFICA SLU E SLE VASCA DI FONDAZIONE

B.5.6.1 SOLETTA VASCA DI FONDAZIONE

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|-----------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|--------------|----------------|----------------|----------------|----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|--------------|-----------|-------------|--------------|
| Quo N.r | Per N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kgm/m | My kgm/m | Mxy kgm/m | ex x *10000 | ex y *10000 | ef x *10000 | ef y *10000 | Ax s cmq | Ay s cmq | Ax i cmq | Ay i cmq | Atag cmq | σt kg/cmq | eta mm | Fpunz kg | Apunz cmq |
| 0 | 1 | 3 | 0 | 0 | 0 | 529 | 321 | 3 | 5 | 3 | 21 | 18 | 2,0 | 1,5 | 1,7 | 1,5 | 0,0 | 1,0 | -2,4 | | |
| 0 | 1 | 7 | 0 | 0 | 0 | 708 | -277 | 100 | 7 | 3 | 30 | 18 | 2,3 | 1,5 | 2,3 | 1,5 | 0,0 | 1,0 | -2,4 | | |
| 0 | 1 | 28 | 0 | 0 | 0 | 742 | 760 | 36 | 7 | 8 | 31 | 32 | 0,8 | 0,8 | 2,4 | 2,4 | 0,0 | 0,5 | -1,2 | 3439 | 0,0 |
| 0 | 1 | 30 | 0 | 0 | 0 | 849 | 858 | -36 | 9 | 9 | 37 | 38 | 0,8 | 0,8 | 2,7 | 2,7 | 0,0 | 0,5 | -1,2 | 3797 | 0,0 |
| 0 | 1 | 35 | 0 | 0 | 0 | 219 | 790 | 36 | 3 | 8 | 15 | 34 | 0,8 | 0,8 | 1,5 | 2,5 | 0,0 | 0,9 | -2,3 | | |
| 0 | 1 | 37 | 0 | 0 | 0 | 185 | 806 | 10 | 2 | 8 | 13 | 35 | 0,8 | 0,8 | 1,5 | 2,6 | 0,0 | 0,9 | -2,2 | | |
| 0 | 1 | 39 | 0 | 0 | 0 | 170 | 802 | -4 | 2 | 8 | 12 | 34 | 0,8 | 0,8 | 1,5 | 2,6 | 0,0 | 0,9 | -2,2 | | |
| 0 | 1 | 41 | 0 | 0 | 0 | 178 | 795 | -18 | 2 | 8 | 12 | 34 | 0,8 | 0,8 | 1,5 | 2,5 | 0,0 | 0,9 | -2,2 | | |
| 0 | 1 | 67 | 0 | 0 | 0 | 675 | 395 | -77 | 7 | 4 | 28 | 19 | 1,9 | 1,5 | 2,2 | 1,5 | 0,0 | 0,9 | -2,3 | | |
| 0 | 1 | 89 | 0 | 0 | 0 | 638 | 176 | 94 | 6 | 2 | 26 | 12 | 1,5 | 1,5 | 2,0 | 1,5 | 0,0 | 0,6 | -1,4 | | |
| 0 | 1 | 96 | 0 | 0 | 0 | -261 | -531 | 8 | 3 | 5 | 18 | 21 | 1,5 | 1,7 | 1,5 | 1,5 | 0,0 | 0,3 | -0,7 | | |
| 0 | 1 | 97 | 0 | 0 | 0 | -181 | -550 | -9 | 2 | 5 | 13 | 22 | 1,5 | 1,8 | 1,5</ | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|----------|-------------|----------|------------------|----------|-------------|----------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | DIREZIONE Y | | | |
| Quo N.r | Per N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MIX (t'm) | NX (t) | MIY (t'm) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t'm) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t'm) | N (t) |
| 0 | 1 | 3 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 26,3 | 4 | 0,1 | 0,0 | 19,1 | 1 | 0,1 | 0,0 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 896 | 4 | 0,1 | 0,0 | 648 | 1 | 0,1 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 22,1 | 1 | -0,1 | 0,0 | 13,3 | 1 | 0,1 | 0,0 |
| 0 | 1 | 7 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 39,2 | 4 | -0,3 | 0,0 | 13,9 | 1 | 0,1 | 0,0 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 983 | 4 | -0,3 | 0,0 | 342 | 1 | 0,1 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 10,0 | 1 | -0,1 | 0,0 | 11,4 | 1 | 0,1 | 0,0 |
| 0 | 1 | 28 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 90,3 | 4 | 0,5 | 0,0 | 90,8 | 4 | 0,5 | 0,0 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,4 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 3175 | 4 | 0,5 | 0,0 | 3195 | 4 | 0,5 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,4 | 0,0 | 0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 67,4 | 1 | 0,4 | 0,0 | 56,9 | 1 | 0,3 | 0,0 |
| 0 | 1 | 30 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 78,8 | 4 | 0,6 | 0,0 | 78,5 | 4 | 0,6 | 0,0 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,5 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | 0,000</ | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|-------------|-------------|----------|------------------|----------|-------------|----------|-----|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | |
| Quo N.r | Per N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MIX (t*m) | NX (t) | MIY (t*m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t*m) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t*m) | N (t) | | |
| 0 | 1 | 106 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 806 | 1 | -0,1 | 0,0 | 1745 | 1 | -0,3 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 21,9 | 1 | -0,1 | 0,0 | 44,4 | 1 | -0,2 | 0,0 | | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 24,0 | 1 | -0,1 | 0,0 | 51,4 | 1 | -0,3 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 816 | 1 | -0,1 | 0,0 | 1771 | 1 | -0,3 | 0,0 | | |
| 0 | 1 | 107 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 21,3 | 1 | -0,1 | 0,0 | 43,8 | 1 | -0,2 | 0,0 | | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 25,1 | 1 | -0,1 | 0,0 | 52,4 | 1 | -0,3 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 854 | 1 | -0,1 | 0,0 | 1806 | 1 | -0,3 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 19,8 | 1 | -0,1 | 0,0 | 42,9 | 1 | -0,2 | 0,0 | | |
| 0 | 1 | 112 | Rara | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 64,8 | 1 | 0,5 | 0,0 | 19,1 | 1 | 0,1 | 0,0 | | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,4 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1635 | 1 | 0,5 | 0,0 | 469 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,4 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | | | | | | | | | | | | | |

B.5.6.2 ELEMENTI LATERALI VASCA DI FONDAZIONE

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------------|-----------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|--------------|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|-----------|
| Gr.Q N.ro | Gen N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kgm/m | My kgm/m | Mxy kgm/m | ec x *10000 | ec y *10000 | ef x *10000 | ef y *10000 | Ax s. cmq | Ay s. cmq | Ax i. cmq | Ay i. cmq | Atag. cmq | σt kg/cmq | eta mm |
| 1 | 2 | 67 | 1686 | 7686 | 1830 | -93 | -336 | 32 | 1 | 2 | 8 | 18 | 1,5 | 2,5 | 1,5 | 1,7 | 0,2 | 0,94 | -2,3 |
| 1 | 2 | 255 | 1064 | 5610 | 10076 | 123 | 378 | -20 | 1 | 6 | 11 | 65 | 2,2 | 2,4 | 2,2 | 3,2 | 1,3 | | -2,3 |
| 1 | 2 | 282 | 6562 | 5625 | 8269 | -19 | -37 | 5 | 13 | 10 | 16 | 16 | 2,1 | 2,0 | 2,1 | 2,0 | 1,1 | | -1,3 |
| 1 | 2 | 283 | 4787 | 2293 | 16788 | -43 | -61 | 30 | 8 | 0 | 17 | 11 | 3,0 | 3,0 | 3,0 | 3,0 | 2,1 | | -1,3 |
| 1 | 2 | 284 | 1741 | -1904 | 18647 | -51 | -93 | 43 | 0 | 1 | 8 | 1 | 3,3 | 3,3 | 3,3 | 3,3 | 2,4 | | -1,4 |
| 1 | 2 | 285 | 1050 | 33 | 18572 | -78 | -64 | 45 | 1 | 1 | 6 | 3 | 3,5 | 3,5 | 3,5 | 3,5 | 2,4 | | -1,5 |

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------------|-----------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|--------------|----------------|----------------|----------------|----------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|-----------|
| Gr.Q N.ro | Gen N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kgm/m | My kgm/m | Mxy kgm/m | ec x *10000 | ec y *10000 | ef x *10000 | ef y *10000 | Ax s. cmq | Ay s. cmq | Ax i. cmq | Ay i. cmq | Atag. cmq | σt kg/cmq | eta mm |
| 1 | 4 | 7 | 1172 | 5591 | 1464 | -108 | -389 | -14 | 1 | 3 | 8 | 18 | 1,3 | 2,3 | 1,3 | 1,5 | 0,2 | 0,97 | -2,4 |
| 1 | 4 | 139 | -79 | -2594 | 1684 | -157 | -657 | 32 | 2 | 5 | 7 | 14 | 1,4 | 2,7 | 1,4 | 1,6 | 0,2 | 0,55 | -1,4 |
| 1 | 4 | 251 | 1248 | -3252 | 9293 | -148 | -535 | 102 | 2 | 6 | 14 | 27 | 2,0 | 2,4 | 2,0 | 4,0 | 1,2 | | -2,4 |
| 1 | 4 | 257 | 1633 | 5091 | 8999 | -99 | 453 | -93 | 1 | 3 | 10 | 13 | 2,1 | 2,5 | 2,1 | 4,1 | 1,1 | | -2,4 |
| 1 | 4 | 313 | 1024 | -1117 | 11686 | -48 | -83 | -47 | 0 | 1 | 5 | 2 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 1,5 | | -1,4 |
| 1 | 4 | 314 | 1645 | -2051 | 10620 | -52 | -111 | -29 | 0 | 1 | 6 | 2 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 1,4 | | -1,6 |

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----|---------|------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|--------|------|-------|-------|-------|-------|--------|------|------|
| Gr.Q | Gen | Nodo 3d | Nx | Ny | Txy | Mx | My | Mxy | ec x | ec y | ef x | ef y | Ax s. | Ay s. | Ax i. | Atag. | σt | eta | |
| N.ro | N.r | N.ro | Kg/m | Kg/m | Kg/m | kgm/m | kgm/m | kgm/m | *10000 | | *10000 | | cmq | cmq | cmq | cmq | kg/cmq | mm | |
| 1 | 5 | 7 | 690 | 5517 | 2606 | 78 | 121 | -19 | 1 | 2 | 6 | 53 | 1,4 | 1,4 | 1,4 | 1,4 | 0,3 | 0,97 | -2,4 |
| 1 | 5 | 57 | -36 | -2324 | 1439 | -138 | -750 | 6 | 1 | 5 | 7 | 14 | 1,3 | 3,0 | 1,3 | 1,5 | 0,2 | 0,86 | -2,2 |
| 1 | 5 | 59 | -306 | -1863 | 2261 | -166 | -735 | -24 | 2 | 5 | 8 | 14 | 1,5 | 3,2 | 1,5 | 1,7 | 0,3 | 0,88 | -2,2 |
| 1 | 5 | 67 | 2073 | 8237 | 1503 | 40 | 100 | 25 | 1 | 7 | 6 | 18 | 1,4 | 1,6 | 1,4 | 1,6 | 0,2 | 0,94 | -2,3 |
| 1 | 5 | 251 | 1881 | 5756 | 15427 | 113 | -179 | -8 | 1 | 0 | 14 | 14 | 2,8 | 3,8 | 2,8 | 3,0 | 2,0 | | -2,4 |
| 1 | 5 | 252 | 561 | 543 | 13374 | -62 | 11 | 2 | 1 | 0 | 6 | 2 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 1,7 | | -2,4 |
| 1 | 5 | 253 | 3948 | 8578 | 11976 | 69 | -127 | -5 | 2 | 5 | 13 | 18 | 2,6 | 3,1 | 2,6 | 3,1 | 1,5 | | -2,4 |
| 1 | 5 | 263 | -908 | -360 | 12632 | -79 | -42 | -20 | 1 | 0 | 3 | 2 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 1,6 | | -2,4 |
| 1 | 5 | 265 | -652 | -5013 | 12127 | -35 | 0 | -15 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 1,5 | | -2,3 |
| 1 | 5 | 266 | 259 | 163 | 11698 | -21 | -32 | 0 | 0 | 0 | 2 | 2 | 2,7 | 2,7 | 2,7 | 2,7 | 1,5 | | -2,2 |
| 1 | 5 | 267 | 1046 | -38 | 10192 | -28 | -39 | 8 | 0 | 0 | 4 | 2 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 1,3 | | -2,2 |
| 1 | 5 | 277 | 1167 | -1813 | 14114 | -28 | -110 | 8 | 0 | 1 | 5 | 2 | 2,8 | 2,8 | 2,8 | 2,8 | 1,8 | | -2,2 |
| 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----|---------|------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|--------|------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|
| Gr.Q | Gen | Nodo 3d | Nx | Ny | Txy | Mx | My | Mxy | εc x | εc y | εf x | εf y | Ax s. | Ay s. | Ax i. | Ay i. | Atag. | σt | eta |
| N.ro | N.r | N.ro | Kg/m | Kg/m | Kg/m | kgm/m | kgm/m | kgm/m | *10000 | | *10000 | | cmq | cmq | cmq | cmq | cmq | kg/cmq | mm |
| 1 | 6 | 3 | 1469 | 5324 | 1911 | 48 | 147 | 23 | 0 | 1 | 5 | 18 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,2 | 0,95 | -2,4 |
| 1 | 6 | 15 | -179 | -1592 | 608 | -108 | -468 | -18 | 1 | 11 | 5 | 93 | 1,3 | 1,3 | 1,3 | 1,3 | 0,1 | 0,82 | -2,1 |
| 1 | 6 | 216 | -611 | -3033 | 1900 | -178 | -857 | -9 | 2 | 6 | 8 | 15 | 1,4 | 3,2 | 1,4 | 1,6 | 0,2 | 0,89 | -2,2 |
| 1 | 6 | 217 | -335 | -1964 | 1576 | -173 | -852 | 3 | 2 | 6 | 7 | 15 | 1,4 | 3,4 | 1,4 | 1,6 | 0,2 | 0,87 | -2,2 |
| 1 | 6 | 227 | -503 | -2500 | 1013 | -182 | -813 | 24 | 2 | 6 | 8 | 15 | 1,4 | 3,1 | 1,4 | 1,6 | 0,1 | 0,87 | -2,2 |
| 1 | 6 | 255 | 2507 | 6607 | 13078 | -50 | -354 | 0 | 1 | 5 | 9 | 55 | 2,7 | 3,7 | 2,7 | 2,9 | 1,7 | | -2,3 |
| 1 | 6 | 256 | 1615 | 1559 | 11534 | 38 | -7 | 7 | 0 | 3 | 6 | 4 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 1,5 | | -2,3 |
| 1 | 6 | 257 | 249 | 5583 | 13827 | 131 | -211 | 6 | 1 | 1 | 8 | 13 | 2,8 | 3,8 | 2,8 | 3,0 | 1,8 | | -2,4 |
| 1 | 6 | 291 | 938 | 850 | 12137 | -52 | 13 | -3 | 1 | 1 | 5 | 3 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 1,6 | | -2,4 |
| 1 | 6 | 292 | 877 | 314 | 12090 | -55 | -39 | 17 | 1 | 0 | 5 | 3 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 2,6 | 1,5 | | -2,3 |
| 1 | 6 | 293 | 876 | 394 | 11966 | -42 | -43 | 17 | 0 | 0 | 5 | 3 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 2,5 | 1,5 | | -2,3 |
| 1 | 6 | 295 | 471 | -132 | 14354 | -20 | -43 | 6 | 0 | 0 | 3 | 3 | 2,7 | 2,7 | 2,7 | 2,7 | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|----------|-------------|----------|------------------|----------|-------------|----------|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrO N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MfX (t'm) | NX (t) | MfY (t'm) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t'm) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t'm) | N (t) | |
| 1 | 2 | 67 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 10,8 | 4 | -0,1 | 0,6 | 14,0 | 4 | -0,1 | 1,8 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,4 | -0,1 | 1,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 548 | 4 | -0,1 | 0,6 | 657 | 4 | -0,1 | 1,8 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | 0,8 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 7,6 | 1 | 0,0 | 0,4 | 5,1 | 1 | 0,0 | 0,8 | |
| 1 | 2 | 255 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 12,5 | 1 | 0,1 | 0,4 | 15,9 | 4 | -0,1 | -0,1 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 3 | 0,1 | 0,5 | 0,1 | 0,9 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 399 | 4 | 0,1 | 0,7 | 376 | 4 | -0,1 | -0,1 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,5 | 0,1 | 1,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 9,9 | 1 | 0,1 | 0,5 | 8,3 | 1 | 0,1 | 1,0 | |
| 1 | 2 | 282 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 6,0 | 1 | 0,0 | -0,5 | 7,4 | 1 | -0,1 | -3,2 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | -0,1 | -2,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 87 | 1 | 0,0 | -0,5 | 39 | 1 | -0,1 | -3,2 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | -0,1 | -1,9 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 4,6 | 1 | 0,0 | 0,1 | 5,2 | 1 | -0,1 | -1,9 | |
| 1 | 2 | 283 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 3,4 | 1 | 0,0 | 0,1 | 5,8 | 1 | -0,1 | -2,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,3 | 0,0 | -1,4 | 0,000 | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|-------------|-------------|----------|------------------|-------------|-------------|----------|------|------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | TENSIONI | | | DIREZIONE X | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrO N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MfX (t'm) | NX (t) | MfY (t'm) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t'm) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t'm) | N (t) | | |
| 1 | 4 | 7 | Rara | | | | | | | | | | | | RaraClS | 192,0 | 13,3 | 4 | -0,1 | 0,8 | 23,8 | 4 | -0,2 | 2,4 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | 0,5 | -0,1 | 1,4 | 0,000 | 0,000 | | | RaraFer | 3600 | 687 | 4 | -0,1 | 0,8 | 1008 | 4 | -0,2 | 2,4 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | -0,1 | 1,1 | 0,000 | 0,000 | | | PermClS | 144,0 | 8,4 | 1 | 0,0 | 0,4 | 6,9 | 1 | -0,1 | 1,1 |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | | | RaraClS | 192,0 | 15,7 | 1 | -0,1 | -0,1 | 62,6 | 1 | -0,5 | -1,8 |
| 1 | 4 | 139 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,1 | -0,4 | -1,5 | 0,000 | 0,000 | | | RaraFer | 3600 | 382 | 1 | -0,1 | -0,1 | 1377 | 1 | -0,5 | -1,8 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,1 | -0,4 | -1,5 | 0,000 | 0,000 | | | PermClS | 144,0 | 12,5 | 1 | -0,1 | -0,1 | 48,1 | 1 | -0,4 | -1,5 |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | | | RaraClS | 192,0 | 17,4 | 4 | 0,1 | 0,5 | 25,5 | 4 | 0,2 | 2,4 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,1 | 0,5 | 0,1 | 1,4 | 0,000 | 0,000 | | | RaraFer | 3600 | 742 | 4 | 0,1 | 0,5 | 1037 | 4 | 0,2 | 2,4 |
| 1 | 4 | 251 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,5 | 0,1 | 1,1 | 0,000 | 0,000 | | | PermClS | 144,0 | 12,7 | 1 | 0,1 | 0,5 | 5,9 | 1 | 0,1 | 1,1 |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | | | RaraClS | 192,0 | 12,0 | 1 | 0,1 | 0,5 | 16,8 | 4 | -0,1 | 0,0 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0</ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-----|------|--------------|-----|------|-----|----|-------|-----|-------|------|-------|----------|---------|-------------|--------|----|-------|-------------|--------|----|-------|------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrQ | Gen | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIX | NX | MfY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t*m) | (t) | (t*m) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | -0,1 | -1,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 5,9 | 1 | 0,0 | 0,4 | 7,3 | 1 | -0,1 | -1,2 |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-----|------|--------------|-----|------|-----|----|-------|------|-------|------|-------|----------|---------|--------|-------------|----|-------|------|--------|-------------|-------|------|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | |
| GrQ | Gen | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIX | NX | MIY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N | |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t*m) | (t) | (t*m) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) | |
| 1 | 5 | 7 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 7,6 | 1 | 0,1 | 0,5 | 8,1 | 1 | 0,1 | 1,5 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,3 | 0,1 | 0,9 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 262 | 1 | 0,1 | 0,5 | 572 | 4 | 0,1 | 2,4 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,3 | 0,0 | 1,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 6,6 | 1 | 0,0 | 0,3 | 5,5 | 1 | 0,0 | 1,0 | |
| 1 | 5 | 57 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 15,3 | 1 | -0,1 | -0,4 | 72,9 | 1 | -0,5 | -1,7 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,4 | -0,4 | -1,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 334 | 1 | -0,1 | -0,4 | 1667 | 1 | -0,5 | -1,7 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,3 | -0,4 | -1,6 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 11,6 | 1 | -0,1 | -0,3 | 56,7 | 1 | -0,4 | -1,6 | |
| 1 | 5 | 59 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 16,8 | 1 | -0,1 | -0,2 | 71,8 | 1 | -0,5 | -1,3 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,2 | -0,4 | -1,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 391 | 1 | -0,1 | -0,2 | 1677 | 1 | -0,5 | -1,3 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,2 | -0,4 | -1,1 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 13,0 | 1 | -0,1 | -0,2 | 56,5 | 1 | -0,4 | -1,1 | |
| 1 | 5 | 67 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 7,7 | 1 | 0,1 | 0,4 | 9,0 | 1 | 0,1 | 0,9 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,3 | 0,1 | 0,7 | 0,000 | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-----|------|--------------|-----|------|-----|----|-------|------|-------|------|-------|---------|----------|--------|--------|-------------|-------|------|--------|------|-------------|------|--|--|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | TENSIONI | | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrQ | Gen | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIX | NX | MIY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N | | | |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t*m) | (t) | (t*m) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) | | | |
| 1 | 6 | 3 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 9,9 | 1 | -0,1 | 0,1 | 11,6 | 4 | -0,1 | -0,1 | | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,3 | 0,1 | 1,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 252 | 1 | -0,1 | 0,1 | 296 | 2 | -0,1 | 0,4 | | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,1 | 1,1 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 6,4 | 1 | 0,0 | 0,4 | 5,6 | 1 | 0,1 | 1,1 | | | |
| 1 | 6 | 15 | Rara | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 14,7 | 1 | -0,1 | -0,1 | 62,9 | 1 | -0,3 | -1,1 | | | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 459 | 1 | -0,1 | -0,1 | 1834 | 1 | -0,3 | -1,1 | | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | -0,2 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 8,3 | 1 | 0,0 | 0,0 | 32,3 | 1 | -0,2 | -0,2 | | | |
| 1 | 6 | 216 | Rara | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 17,5 | 1 | -0,1 | -0,4 | 80,8 | 1 | -0,6 | -2,1 | | | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,4 | -0,5 | -1,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 382 | 1 | -0,1 | -0,4 | 1826 | 1 | -0,6 | -2,1 | | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,4 | -0,5 | -1,6 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 13,1 | 1 | -0,1 | -0,4 | 61,6 | 1 | -0,5 | -1,6 | | | |
| 1 | 6 | 217 | Rara | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 17,0 | 1 | -0,1 | -0,2 | 81,0 | 1 | -0,6 | -1,4 | | | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,3 | -0,5 | -1,1 | 0,000 | | | | | | | | | | | | | | |

B.5.6.3 PAVIMENTO MONOBLOCCO

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|-----------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|--------------|----------------|----------------|----------------|----------------|-------------|-------------|------------|------------|-------------|--------------|-----------|-------------|--------------|
| Quo N.r | Per N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kgm/m | My kgm/m | Mxy kgm/m | ec x *10000 | ec y *10000 | ef x *10000 | ef y *10000 | Ax s cmg | Ay s cmg | Axi cmg | Ayi cmg | Atag cmg | σt kg/cmq | eta mm | Fpunz kg | Apunz cmg |
| 1 | 1 | 321 | 0 | 0 | 0 | 127 | 607 | -45 | 2 | 6 | 12 | 15 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 3,4 | 0,0 | -2,1 | -479 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 322 | 0 | 0 | 0 | 141 | 675 | 55 | 3 | 7 | 13 | 15 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 3,7 | 0,0 | -2,1 | 533 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 327 | 0 | 0 | 0 | -110 | -422 | 23 | 2 | 11 | 10 | 70 | 1,2 | 1,7 | 0,8 | 0,8 | 0,0 | -2,3 | -1350 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 334 | 0 | 0 | 0 | 150 | -267 | 29 | 3 | 6 | 14 | 32 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 1,5 | 0,0 | -2,1 | -992 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 335 | 0 | 0 | 0 | 131 | 691 | 28 | 2 | 7 | 12 | 15 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 3,8 | 0,0 | -2,1 | 991 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 337 | 0 | 0 | 0 | 109 | 636 | -17 | 2 | 6 | 10 | 15 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 3,5 | 0,0 | -2,1 | -1449 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 343 | 0 | 0 | 0 | -365 | -538 | 232 | 9 | 6 | 59 | 14 | 1,5 | 3,1 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,3 | -1198 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 344 | 0 | 0 | 0 | -200 | -578 | 64 | 4 | 6 | 18 | 15 | 1,2 | 3,2 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,3 | -3717 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 345 | 0 | 0 | 0 | -165 | -435 | -94 | 3 | 11 | 15 | 59 | 1,2 | 1,7 | 1,2 | 1,3 | 0,0 | -2,3 | -1465 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 360 | 0 | 0 | 0 | -126 | -486 | 90 | 2 | 13 | 11 | 84 | 1,2 | 1,9 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,3 | -1550 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 361 | 0 | 0 | 0 | -222 | -636 | 82 | 5 | 7 | 34 | 15 | 1,2 | 3,4 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,3 | -3420 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 362 | 0 | 0 | 0 | -335 | -519 | 211 | 8 | 15 | 53 | 91 | 1,3 | 2,1 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,2 | -1072 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 364 | 0 | 0 | 0 | -347 | -566 | -242 | 9 | 6 | 56 | 14 | 1,4 | 3,2 | 1,2</ | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|----------|-------------|----------|------------------|-------------|-------------|----------|-----|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| Quo N.r | Per N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MfX (t°m) | NX (t) | MfY (t°m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | | |
| 1 | 1 | 321 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 14,1 | 4 | 0,1 | 0,0 | 65,5 | 4 | 0,4 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 207 | 4 | 0,1 | 0,0 | 987 | 4 | 0,4 | 0,0 | | |
| 1 | 1 | 322 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 6,4 | 1 | 0,0 | 0,0 | 11,6 | 1 | 0,1 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 15,8 | 4 | 0,1 | 0,0 | 72,1 | 4 | 0,4 | 0,0 | | |
| 1 | 1 | 327 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 233 | 4 | 0,1 | 0,0 | 1090 | 4 | 0,4 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 5,6 | 1 | 0,0 | 0,0 | 11,6 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 3 | -0,1 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 21,4 | 4 | -0,1 | 0,0 | 76,2 | 2 | -0,3 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 591 | 4 | -0,1 | 0,0 | 2155 | 2 | -0,3 | 0,0 | | |
| 1 | 1 | 334 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 16,2 | 1 | -0,1 | 0,0 | 78,7 | 1 | -0,3 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 29,1 | 4 | 0,1 | 0,0 | 68,2 | 4 | 0,2 | 0,0 | | |
| | | | Rara | Freq</ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|----------|-------------|----------|------------------|----------|-------------|----------|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| Quo N.r | Per N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MIx (t°m) | NX (t) | MIY (t°m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | |
| 1 | 1 | 364 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 49,1 | 4 | -0,2 | 0,0 | 78,7 | 4 | -0,4 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,2 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1008 | 4 | -0,2 | 0,0 | 1643 | 4 | -0,4 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,2 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 36,6 | 1 | -0,2 | 0,0 | 58,2 | 1 | -0,3 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 365 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 42,2 | 4 | -0,2 | 0,0 | 104,9 | 4 | -0,5 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,2 | 0,0 | -0,4 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 861 | 4 | -0,2 | 0,0 | 2229 | 4 | -0,5 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,4 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 30,1 | 1 | -0,1 | 0,0 | 73,0 | 1 | -0,4 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 366 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 14,3 | 4 | -0,1 | 0,0 | 76,3 | 4 | -0,4 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 288 | 4 | -0,1 | 0,0 | 1590 | 4 | -0,4 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 9,6 | 1 | 0,0 | 0,0 | 45,3 | 1 | -0,2 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 372 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 21,3 | 4 | -0,1 | 0,0 | 72,4 | 4 | -0,3 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 449 | 4 | -0,1 | 0,0 | 1576 | 4 | -0,3 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 14,5 | 1 | -0,1 | 0,0 | 44,8 | 1 | -0,2 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 373 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 25,8 | 4 | -0,1 | 0,0 | 77,0 | 4 | -0,4 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 546 | 4 | -0,1 | 0,0 | 1681 | 4 | -0,4 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 17,4 | 1 | -0,1 | 0,0 | 52,7 | 1 | -0,2 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 421 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 26,7 | 4 | 0,1 | 0,0 | 85,7 | 4 | 0,3 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 749 | 4 | 0,1 | 0,0 | 2468 | 4 | 0,3 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 11,1 | 1 | 0,0 | 0,0 | 14,2 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 423 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 5,2 | 1 | 0,0 | 0,0 | 109,8 | 4 | 0,7 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 133 | 1 | 0,0 | 0,0 | 1697 | 4 | 0,7 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,6 | 1 | 0,0 | 0,0 | 11,3 | 1 | 0,1 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 424 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 14,6 | 4 | 0,1 | 0,0 | 39,8 | 4 | 0,2 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 215 | 4 | 0,1 | 0,0 | 593 | 4 | 0,2 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,7 | 1 | 0,0 | 0,0 | 2,6 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 443 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 27,1 | 4 | 0,1 | 0,0 | 88,1 | 4 | 0,3 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 759 | 4 | 0,1 | 0,0 | 2542 | 4 | 0,3 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 9,1 | 1 | 0,0 | 0,0 | 14,0 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 444 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 18,8 | 4 | -0,1 | 0,0 | 88,2 | 4 | 0,5 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 488 | 4 | -0,1 | 0,0 | 1346 | 4 | 0,5 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,9 | 1 | 0,0 | 0,0 | 9,2 | 1 | 0,1 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 446 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 11,3 | 1 | 0,0 | 0,0 | 108,1 | 4 | 0,7 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 292 | 1 | 0,0 | 0,0 | 1669 | 4 | 0,7 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 3,2 | 1 | 0,0 | 0,0 | 10,4 | 1 | 0,1 | 0,0 | |
| 1 | 1 | 447 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 14,9 | 4 | 0,0 | 0,0 | 84,4 | 4 | 0,5 | 0,0 | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 387 | 4 | 0,0 | 0,0 | 1284 | 4 | 0,5 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

Pagina 144

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-------------|-----------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|--------------|----------------|------|----------------|------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|-----------|
| Gr.Q N.ro | Gen N.ro | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kgm/m | My kgm/m | Mxy kgm/m | ex x *10000 | ex y | ey x *10000 | ey y | Ax s. cmq | Ay s. cmq | Ax i. cmq | Ay i. cmq | Atag. cmq | ot kg/cmq | eta mm |
| 2 | 3 | 755 | 11495 | 3040 | 2353 | -17 | -13 | -11 | 14 | 6 | 17 | 10 | 2,0 | 1,1 | 2,0 | 1,1 | 0,3 | | -2,5 |
| 2 | 3 | 756 | 13164 | 3437 | 4299 | -21 | -12 | -9 | 15 | 8 | 17 | 11 | 2,5 | 1,4 | 2,5 | 1,4 | 0,5 | | -2,5 |
| 2 | 3 | 757 | 3831 | 3658 | 3743 | -7 | -4 | -2 | 10 | 13 | 12 | 14 | 1,3 | 1,5 | 1,3 | 1,5 | 0,5 | | -2,5 |
| 2 | 3 | 758 | 5867 | -3837 | 4005 | -11 | 95 | 0 | 12 | 1 | 15 | 0 | 1,5 | 1,4 | 1,5 | 1,4 | 0,5 | | -2,5 |
| 2 | 3 | 759 | 6545 | 472 | 4594 | 37 | 18 | 16 | 9 | 0 | 18 | 3 | 1,7 | 1,4 | 1,7 | 1,4 | 0,6 | | -2,4 |
| 2 | 3 | 761 | 11467 | 16 | 2015 | 21 | 102 | 7 | 14 | 2 | 17 | 9 | 2,0 | 1,1 | 2,0 | 1,1 | 0,3 | | -2,5 |
| 2 | 3 | 762 | 6186 | 8744 | 1353 | 10 | 6 | -5 | 13 | 15 | 15 | 16 | 1,2 | 1,5 | 1,2 | 1,5 | 0,2 | | -2,5 |
| 2 | 3 | 767 | 2246 | -3091 | 4779 | -85 | 17 | -40 | 1 | 0 | 1 | 0 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 1,5 | 0,6 | | -2,4 |
| 2 | 3 | 772 | 7747 | 415 | 2067 | 34 | -71 | 20 | 5 | 1 | 18 | 7 | 2,2 | 1,2 | 1,5 | 1,2 | 0,3 | | -2,4 |
| 2 | 3 | 773 | 3744 | 768 | 3089 | -128 | -55 | -47 | 5 | 1 | 54 | 6 | 1,4 | 1,4 | 1,4 | 1,4 | 0,4 | | -2,4 |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-----|------|--------------|------|------|------|----|--------|------|--------|------|-------|----------|---------|-------------|--------|------|--------|------|-------------|------|--------|------|------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrQ | Gen | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIx | NX | MIY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N | |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t*mm) | (t) | (t*mm) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t*mm) | (t) | Kg/cmq | mb | (t*mm) | (t) | |
| 2 | 1 | 674 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1215 | 4 | 0,3 | 0,2 | 636 | 4 | 0,1 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,1 | 1 | 0,0 | 0,0 | 1,3 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,5 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 697 | 4 | 0,2 | -1,0 | 21,0 | 4 | 0,1 | -1,3 |
| 2 | 1 | 675 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,6 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,0 | 1 | 0,0 | -0,6 | 1,2 | 1 | 0,0 | -0,7 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,2 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1242 | 4 | 0,2 | 1,7 | 521 | 4 | 0,1 | 0,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,5 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 1,1 | 1 | 0,0 | 0,2 | |
| 2 | 1 | 676 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,4 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1011 | 4 | 0,2 | 1,9 | 434 | 4 | 0,1 | 0,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,5 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,4 | 1 | 0,0 | 0,3 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,5 | 0,0 | 0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 875 | 4 | 0,1 | 2,1 | 348 | 4 | 0,1 | 0,2 |
| 2 | 1 | 677 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,6 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,5 | 1 | 0,0 | 0,2 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,6 | 0,0 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 402 | 4 | 0,1 | -1,1 | 305 | 4 | 0,1 | -0,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,7 | 0,0 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,9 | 1 | 0,0 | -0,7 | 0,5 | 1 | 0,0 | -0,2 | |
| 2 | 1 | 681 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 279 | 4 | 0,1 | -1,6 | 230 | 4 | 0,1 | -0,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,3 | 1 | 0,0 | -0,9 | 0,6 | 1 | 0,0 | -0,3 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -1,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 269 | 4 | 0,1 | -1,8 | 171 | 4 | -0,1 | -1,4 |
| 2 | 1 | 682 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -1,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,4 | 1 | 0,0 | -1,0 | 1,2 | 1 | 0,0 | -0,7 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,5 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 829 | 4 | -0,1 | 2,0 | 499 | 4 | -0,1 | 0,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,5 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 687 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 146 | 4 | 0,1 | -1,6 | 431 | 4 | -0,1 | -0,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,4 | 1 | 0,0 | -0,9 | 0,7 | 1 | 0,0 | -0,3 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,7 | 0,0 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 136 | 4 | -0,1 | -1,2 | 297 | 4 | -0,1 | -0,2 |
| 2 | 1 | 689 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,6 | 0,0 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,2 | 1 | 0,0 | -0,6 | 0,9 | 1 | 0,0 | -0,1 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,7 | 0,0 | -0,6 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 479 | 4 | -0,1 | -1,2 | 337 | 4 | -0,1 | -1,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,5 | 0,0 | -0,6 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,1 | 1 | 0,0 | -0,5 | 1,2 | 1 | 0,0 | -0,6 | |
| 2 | 1 | 693 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1266 | 4 | -0,2 | 1,1 | 740 | 4 | -0,2 | -0,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 1,2 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | 0,8 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1346 | 4 | -0,3 | 0,6 | 853 | 4 | -0,2 | 0,2 |
| 2 | 1 | 695 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|----------|-------------|----------|------------------|----------|-------------|----------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | |
| GrO N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MIx (t*m) | NX (t) | MIY (t*m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | MI (t*m) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | MI (t*m) | N (t) |
| 2 | 2 | 317 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 8,7 | 2 | 0,0 | 0,1 | 8,8 | 2 | 0,0 | 0,4 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 260 | 2 | 0,0 | 0,1 | 302 | 4 | 0,0 | 0,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 10,1 | 1 | 0,0 | 0,0 | 7,9 | 1 | 0,0 | 0,0 |
| 2 | 2 | 324 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 14,8 | 2 | 0,1 | -0,1 | 21,3 | 4 | 0,1 | 0,0 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 397 | 2 | 0,1 | -0,1 | 451 | 4 | 0,1 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 15,4 | 1 | 0,1 | 0,0 | 17,0 | 1 | 0,1 | -0,3 |
| 2 | 2 | 705 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 7,4 | 4 | 0,0 | -1,2 | 16,7 | 2 | 0,1 | -2,3 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,5 | 0,1 | -1,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 57 | 2 | 0,0 | -1,0 | 126 | 2 | 0,1 | -2,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,4 | 0,1 | -0,8 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 6,3 | 1 | 0,0 | -0,4 | 18,2 | 1 | 0,1 | -0,8 |
| 2 | 2 | 712 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 5,9 | 4 | 0,0 | 1,4 | 3,7 | 4 | 0,0 | -0,3 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,8 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 281 | 4 | 0,0 | 1,4 | 38 | 4 | 0,0 | -0,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,6 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 3,8 | 1 | 0,0 | 0,1 | 2,4 | 1 | 0,0 | -0,6 |
| 2 | 2 | 713 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 8,8 | 4 | -0,1 | 2,8 | 4,3 | 4 | 0,0 | 1,2 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 511 | 4 | -0,1 | 2,8 | 262 | 4 | 0,0 | 1,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | -0,5 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 4,3 | 1 | 0,0 | 0,2 | 1,6 | 1 | 0,0 | -0,5 |
| 2 | 2 | 714 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 13,3 | 4 | -0,1 | 4,7 | 8,4 | 4 | 0,0 | 0,2 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,1 | 0,0 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 833 | 4 | -0,1 | 4,7 | 185 | 4 | 0,0 | 0,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,7 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 4,7 | 1 | 0,0 | 0,7 | 0,7 | 1 | 0,0 | -0,3 |
| 2 | 2 | 716 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 12,6 | 4 | -0,1 | -1,0 | 5,6 | 4 | 0,0 | -0,4 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | -0,6 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 132 | 4 | -0,1 | -1,0 | 63 | 4 | 0,0 | -0,4 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 3,8 | 1 | 0,0 | 0,1 | 1,1 | 1 | 0,0 | -0,4 |
| 2 | 2 | 717 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 13,6 | 4 | -0,1 | -1,8 | 5,1 | 3 | 0,0 | 0,6 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | -0,5 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 103 | 3 | -0,1 | -1,2 | 314 | 4 | 0,0 | 1,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 1,9 | 1 | 0,0 | -0,3 | 0,9 | 1 | 0,0 | -0,4 |
| 2 | 2 | 719 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 7,7 | 3 | -0,1 | 3,4 | 5,6 | 4 | 0,0 | 0,1 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,3 | 0,0 | 0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 719 | 4 | -0,1 | 4,4 | 121 | 4 | 0,0 | 0,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 0,1 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 3,1 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,9 | 1 | 0,0 | 0,1 |
| 2 | 2 | 720 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCis | 192,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 2,2 | 3 | 0,0 | 0,6 |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,4 | 0,0 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 584 | 4 | -0,1 | 4,2 | 149 | 1 | 0,0 | 0,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 1,8 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,2 | 1 | 0,0 | 0,2 |
| 2 | 2 | 738 | Rara | | | | </ | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-----|------|--------------|------|------|------|----|-------|------|-------|------|-------|----------|---------|-------------|--------|------|-------|------|-------------|-----|-------|------|------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrQ | Gen | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIX | NX | MIY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N | |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t°m) | (t) | (t°m) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t°m) | (t) | Kg/cmq | mb | (t°m) | (t) | |
| 2 | 2 | 743 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,8 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 828 | 4 | 0,1 | 2,8 | 224 | 4 | 0,0 | 0,2 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,3 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,7 | 1 | 0,0 | 0,3 | 1,8 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -1,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 680 | 4 | 0,1 | 1,4 | 41 | 4 | 0,0 | -3,4 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | -1,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 2,1 | 1 | 0,0 | -0,1 | 1,9 | 1 | 0,0 | -1,0 | |
| 2 | 2 | 744 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,4 | 0,0 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1032 | 4 | 0,1 | 3,7 | 111 | 4 | 0,1 | -1,3 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 1,4 | 1 | 0,0 | -0,3 | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|----------|-------------|----------|------------------|----------|-------------|----------|------|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrO N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MIX (t°m) | NX (t) | MIY (t°m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | |
| 2 | 3 | 752 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,2 | 0,0 | -1,1 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 192,0 | 15,3 | 4 | 0,1 | 1,7 | 18,4 | 4 | 0,1 | -1,6 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,3 | 0,0 | -1,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 489 | 1 | 0,1 | 2,9 | 229 | 4 | 0,1 | -1,6 | |
| 2 | 3 | 755 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,5 | 0,0 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 2,1 | 1 | 0,0 | -1,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 192,0 | 17,9 | 4 | 0,1 | 0,7 | 19,6 | 4 | 0,1 | -0,1 | |
| 2 | 3 | 756 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 3600 | 467 | 4 | 0,1 | 0,7 | 531 | 4 | 0,1 | -0,1 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 144,0 | 2,5 | 1 | 0,0 | 0,4 | 1,1 | 1 | 0,0 | -0,1 | |
| 2 | 3 | 757 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 192,0 | 20,9 | 4 | 0,1 | 0,0 | 21,8 | 4 | 0,1 | -0,2 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 442 | 4 | 0,1 | 0,0 | 556 | 4 | 0,1 | -0,2 | |
| 2 | 3 | 758 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 144,0 | 3,7 | 1 | 0,0 | -0,1 | 1,1 | 1 | 0,0 | -0,2 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,4 | 0,0 | -1,9 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 192,0 | 17,7 | 4 | 0,1 | -0,5 | 12,1 | 4 | 0,1 | -2,8 | |
| 2 | 3 | 759 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | -1,9 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 3600 | 314 | 4 | 0,1 | -0,5 | 52 | 4 | 0,1 | -2,8 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,4 | 0,0 | -1,9 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 144,0 | 2,1 | 1 | 0,0 | -0,4 | 3,2 | 1 | 0,0 | -1,9 | |
| 2 | 3 | 761 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | -1,9 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 192,0 | 19,2 | 4 | 0,1 | -0,5 | 10,5 | 4 | 0,1 | -2,6 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,4 | 0,0 | -1,9 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 436 | 4 | 0,1 | -0,5 | 46 | 4 | 0,1 | -2,6 | |
| 2 | 3 | 762 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 144,0 | 3,4 | 1 | 0,0 | -0,4 | 3,2 | 1 | 0,0 | -1,9 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 192,0 | 7,8 | 4 | 0,0 | -0,4 | 8,0 | 4 | 0,0 | -1,3 | |
| 2 | 3 | 763 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 3600 | 112 | 4 | 0,0 | -0,4 | 45 | 4 | 0,0 | -1,3 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 144,0 | 2,5 | 1 | 0,0 | 0,0 | 1,2 | 1 | 0,0 | -0,7 | |
| 2 | 3 | 764 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 192,0 | 14,2 | 4 | 0,1 | 1,1 | 19,7 | 4 | 0,1 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 359 | 4 | 0,1 | 1,1 | 555 | 4 | 0,1 | 0,0 | |
| 2 | 3 | 765 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,8 | 1 | 0,0 | 0,0 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,9 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 192,0 | 16,8 | 4 | 0,1 | 0,5 | 13,8 | 4 | 0,1 | -2,4 | |
| 2 | 3 | 766 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,6 | 0,0 | -1,6 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 3600 | 351 | 4 | 0,1 | 0,5 | 72 | 4 | 0,1 | -2,4 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,5 | 0,0 | -1,6 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 2,4 | 1 | 0,0 | -1,6 | |
| 2 | 3 | 767 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | -0,8 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 192,0 | 12,1 | 4 | -0,1 | -1,6 | 4,4 | 4 | 0,0 | -1,5 |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | -0,8 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 99 | 4 | -0,1 | -1,6 | 22 | 1 | 0,0 | -2,1 | |
| 2 | 3 | 768 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | -0,9 | 0,0 | -0,8 | 0,000 | 0,000 | RaraCls | 144,0 | 2,0 | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-----|------|--------------|------|------|------|-----|-------|------|-------|------|-------|-------|----------|---------|-------------|------|-------|------|--------|-------------|-------|------|------|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrO | Gen | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIx | NX | MIY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N | | |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t°m) | (t) | (t°m) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t°m) | (t) | Kg/cmq | mb | (t°m) | (t) | | |
| 2 | 3 | 832 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,6 | 0,0 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 334 | 4 | 0,0 | 0,7 | 309 | 4 | 0,0 | -0,1 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,5 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,2 | 1 | 0,0 | -0,1 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,1 | 2,1 | 0,1 | -1,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 919 | 4 | 0,1 | 2,3 | 476 | 4 | 0,1 | -1,4 | |
| 2 | 3 | 834 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 2,0 | 0,0 | -1,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 12,8 | 1 | 0,1 | 2,0 | 11,0 | 1 | 0,0 | -1,0 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -1,8 | 0,1 | -2,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 59 | 1 | -0,1 | -4,0 | 597 | 4 | 0,2 | -2,6 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -1,9 | 0,1 | -2,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 6,9 | 1 | 0,0 | -1,9 | 15,4 | 1 | 0,1 | -2,0 | | |
| 2 | 3 | 848 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,5 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 319 | 4 | 0,0 | 0,7 | 339 | 4 | 0,0 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,7 | 1 | 0,0 | 0,4 | 0,3 | 1 | 0,0 | 0,0 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,1 | 3,2 | 0,1 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1028 | 4 | 0,1 | 4,2 | 634 | 4 | -0,1 | 0,4 | |
| 2 | 3 | 857 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 3,4 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 8,7 | 1 | 0,0 | 0,3 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,3 | 0,1 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 76 | 2 | 0,0 | -0,4 | 300 | 2 | 0,0 | -0,3 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,3 | 0,1 | -0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 8,4 | 1 | 0,0 | -0,3 | 14,9 | 1 | 0,1 | -0,2 | | |
| 2 | 3 | 858 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,1 | 3,2 | 0,1 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1021 | 4 | 0,1 | 3,7 | 851 | 4 | 0,1 | 0,5 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 3,0 | 0,0 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 2,7 | 1 | 0,1 | 3,0 | 11,7 | 1 | 0,0 | 0,4 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,3 | 0,1 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 96 | 2 | 0,0 | -0,4 | 403 | 2 | 0,1 | -0,2 | |
| 2 | 3 | 863 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,3 | 0,1 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 8,5 | 1 | 0,0 | -0,3 | 17,6 | 1 | 0,1 | -0,1 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,2 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 459 | 4 | 0,1 | 1,0 | 317 | 4 | 0,0 | -0,1 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,0 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,6 | 1 | 0,0 | 0,0 | | |
| 2 | 3 | 888 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 1,2 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 416 | 4 | 0,1 | 1,1 | 366 | 4 | 0,0 | 0,2 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 1,0 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | -0,8 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 688 | 1 | 0,1 | 0,8 | 172 | 4 | 0,1 | -1,4 | |
| 2 | 3 | 891 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,9 | 1 | 0,0 | 0,2 | 1,1 | 1 | 0,0 | -0,7 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -3,2 | 0,1 | -3,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 37 | 4 | 0,0 | -3,3 | 55 | 4 | 0,1 | -4,6 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -3,0 | 0,1 | -3,6 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 7,6 | 1 | 0,0 | -3,0 | 8,9 | 1 | 0,1 | -3,6 | | |
| 2 | 3 | 902 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | -3,1 | -0,1 | -2,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 44 | 4 | -0,1 | -3,2 | 36 | 2 | 0,0 | -2,3 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -2,9 | -0,1 | -2,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 9,2 | 1 | -0,1 | -2,9 | 9,1 | 1 | -0,1 | -2,0 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 3 | 0,0 | -0,3 | 0,0 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 273 | 3 | 0,0 | -0,3 | 105 | 3 | 0,0 | -0,8 | |
| 2 | 3 | 1337 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1</ | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|--------------|---------------|------------|------------|-----------|----------|--------------|-----------|--------------|-----------|-------------|-------------|-------------------|------------------|------------------|----------|-------------|----------|------------------|-------------|-------------|----------|------|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrO N.r | Gen N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MIX (t°m) | NX (t) | MIY (t°m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | | |
| 2 | 4 | 323 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | -0,1 | 0,1 | -0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 16,2 | 3 | 0,1 | -0,2 | 32,7 | 4 | 0,1 | 0,4 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,1 | 0,1 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 402 | 3 | 0,1 | -0,2 | 1054 | 4 | 0,1 | 0,4 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,1 | -0,1 | 0,1 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 13,0 | 1 | 0,0 | -0,1 | 20,6 | 1 | 0,1 | -0,3 | |
| 2 | 4 | 354 | Rara | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | -0,1 | 0,1 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 20,8 | 2 | 0,1 | -0,1 | 30,9 | 2 | 0,1 | -0,4 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,1 | -0,1 | 0,1 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 557 | 2 | 0,1 | -0,1 | 776 | 2 | 0,1 | -0,4 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | -0,1 | 0,1 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 20,7 | 1 | 0,1 | -0,1 | 34,9 | 1 | 0,1 | -0,4 | | |
| 2 | 4 | 620 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 78,3 | 4 | -0,4 | -0,9 | 34,5 | 4 | -0,1 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1615 | 4 | -0,4 | -0,9 | 973 | 4 | -0,1 | 0,0 | | |
| | | | Rara | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 2,3 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,9 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| 2 | 4 | 626 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,3 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 37,4 | 4 | 0,2 | 0,8 | 19,2 | 4 | 0,1 | 0,4 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 900 | 4 | 0,2 | 0,8 | 671 | 4 | 0,1 | 0,4 | | |
| | | | Rara | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 3,0 | 1 | 0,0 | 0,3 | |
| 2 | 4 | 910 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,1 | -0,1 | 0,1 | 0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 11,4 | 4 | 0,1 | -0,2 | 26,7 | 4 | 0,1 | 0,3 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | -0,2 | 0,1 | 0,1 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 221 | 4 | 0,1 | -0,2 | 605 | 4 | 0,1 | 0,3 | | |
| | | | Rara | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | -0,2 | 0,1 | 0,1 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 11,2 | 1 | 0,1 | -0,2 | 25,5 | 1 | 0,1 | 0,1 | |
| 2 | 4 | 911 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,1 | 0,1 | 0,1 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 14,9 | 4 | 0,1 | 0,3 | 32,4 | 4 | 0,1 | 0,4 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,1 | 0,1 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 352 | 4 | 0,1 | 0,3 | 747 | 4 | 0,1 | 0,4 | | |
| | | | Rara | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,1 | 0,1 | 0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 13,2 | 1 | 0,1 | 0,0 | 29,9 | 1 | 0,1 | 0,4 | |
| 2 | 4 | 914 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 3 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 10,3 | 3 | 0,0 | 0,9 | 4,2 | 3 | 0,0 | 0,0 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 385 | 4 | 0,0 | 1,6 | 171 | 4 | 0,0 | 0,4 | | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 3 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 8,7 | 1 | 0,0 | 0,1 | 1,2 | 1 | 0,0 | -0,3 | |
| 2 | 4 | 915 | Rara | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 9,8 | 3 | 0,0 | 0,6 | 6,5 | 3 | 0,0 | -0,6 | |
| | | | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 3 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 311 | 4 | 0,0 | 1,1 | 101 | 4 | 0,0 | -0,3 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 11,2 | 1 | 0,1 | 0,0 | 7,0 | 1 | 0,0 | -0,7 | | |
| 2 | 4 | 916 | Rara | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraCis | 192,0 | 6,1 | 2 | 0,0 | 0,7 | 3,9 | 2 | 0,0 | -0,7 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 261 | 4 | 0,0 | 1,1 | 46 | 4 | 0,0 | -0,3 | | |
| | | | Rara | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | -0,7 | 0,000 | 0,000 | PermCis | 144,0 | 9,5 | 1 | 0,0 | 0,1 | 6,3 | 1 | 0,0 | -0,7 | |
| 2 | 4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA SHELLS - QUOTA: 2 ELEMENTO: 4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|-----|------|--------------|-----|------|-----|----|-------|------|-------|------|-------|----------|---------|-------------|--------|----|-------|------|-------------|----|-------|------|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | | |
| GrQ | Gen | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIx | NX | MIY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N | |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t'm) | (t) | (t'm) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t'm) | (t) | Kg/cmq | mb | (t'm) | (t) | |
| 2 | 4 | 984 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 3 | 0,0 | -0,5 | 0,1 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 551 | 4 | -0,1 | 2,0 | 414 | 2 | 0,1 | -0,9 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | -0,5 | 0,1 | -0,4 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 13,6 | 1 | -0,1 | -0,5 | 21,9 | 1 | 0,1 | -0,4 | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 22,5 | 2 | -0,1 | 1,0 | 26,4 | 2 | 0,1 | -0,2 | |
| 2 | 4 | 985 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | -0,1 | -0,6 | -0,1 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 756 | 4 | -0,1 | 2,2 | 687 | 2 | 0,1 | -0,2 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | -0,6 | -0,1 | -0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 22,1 | 1 | -0,1 | -0,6 | 27,3 | 1 | 0,1 | -0,3 | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 19,8 | 2 | 0,1 | 1,2 | 25,6 | 2 | 0,1 | 0,6 | |
| 2 | 4 | 994 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 2 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 671 | 4 | 0,1 | 1,9 | 890 | 2 | 0,1 | 0,6 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,3 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 20,5 | 1 | 0,1 | 0,0 | 27,5 | 1 | 0,1 | 0,3 | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 30,5 | 4 | 0,1 | 0,7 | 10,7 | 4 | 0,0 | 0,2 | |
| 2 | 4 | 996 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | 0,0 | 0,3 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 737 | 4 | 0,1 | 0,7 | 366 | 4 | 0,0 | 0,2 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,2 | 0,0 | 0,2 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 0,0 | 0 | 0,0 | 0,0 | 1,2 | 1 | 0,0 | 0,2 | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 62,9 | 4 | -0,3 | -0,5 | 20,9 | 4 | -0,1 | 0,1 | |
| 2 | 4 | 996 | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 4 | -0,1 | -0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1308 | 4 | -0,3 | -0,5 | 604 | 4 | -0,1 | 0,1 | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 1,9 | 1 | 0,0 | 0,1 | 0,2 | 1 | 0,0 | 0,0 | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 62,9 | 4 | -0,3 | -0,5 | 20,9 | 4 | -0,1 | 0,1 | |

B.5.6.5 COPERTURA MONOBLOCCO

| S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|------------|-----------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|--------------|----------------|----------------|----------------|----------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|--------------|-----------|-------------|--------------|
| Quo N.r | Per N.r | Nodo 3d N.ro | Nx Kg/m | Ny Kg/m | Txy Kg/m | Mx kgm/m | My kgm/m | Mxy kgm/m | εc x *10000 | εc y *10000 | εf x *10000 | εf y *10000 | Ax s cmq | Ay s cmq | Ax i cmq | Ay i cmq | Atag cmq | σt kg/cmq | eta mm | Fpunz kg | Apunz cmq |
| 2 | 1 | 986 | 0 | 0 | 0 | 401 | -601 | -80 | 8 | 6 | 37 | 15 | 3,5 | 3,4 | 1,6 | 1,2 | 0,0 | -2,6 | 376 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 987 | 0 | 0 | 0 | -669 | -620 | 415 | 7 | 6 | 15 | 15 | 3,7 | 3,5 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,6 | 369 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 990 | 0 | 0 | 0 | 213 | -519 | -128 | 4 | 13 | 15 | 76 | 3,5 | 2,1 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,5 | 497 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 993 | 0 | 0 | 0 | -264 | -280 | 77 | 6 | 6 | 29 | 32 | 1,2 | 1,2 | 1,7 | 1,6 | 0,0 | -2,6 | 719 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 995 | 0 | 0 | 0 | -342 | -354 | 343 | 8 | 8 | 43 | 46 | 1,4 | 1,4 | 1,4 | 1,3 | 0,0 | -2,4 | -163 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 997 | 0 | 0 | 0 | -255 | -322 | -379 | 5 | 7 | 27 | 36 | 1,2 | 1,3 | 2,0 | 1,7 | 0,0 | -2,4 | 251 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 999 | 0 | 0 | 0 | -258 | -316 | 376 | 5 | 7 | 27 | 36 | 1,2 | 1,3 | 2,0 | 1,7 | 0,0 | -2,4 | 211 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1001 | 0 | 0 | 0 | -293 | -381 | -377 | 6 | 9 | 32 | 47 | 1,2 | 1,5 | 1,8 | 1,5 | 0,0 | -2,3 | 238 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1002 | 0 | 0 | 0 | -286 | -230 | -324 | 6 | 5 | 35 | 26 | 1,2 | 1,2 | 1,4 | 1,7 | 0,0 | -2,6 | -181 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1022 | 0 | 0 | 0 | -325 | -242 | 333 | 7 | 5 | 41 | 27 | 1,3 | 1,2 | 1,4 | 1,7 | 0,0 | -2,5 | -199 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1023 | 0 | 0 | 0 | -312 | -290 | -299 | 7 | 7 | 42 | 38 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,1 | -239 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1024 | 0 | 0 | 0 | -318 | -298 | 302 | 7 | 7 | 43 | 39 | 1,3 | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,0 | -252 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1035 | 0 | 0 | 0 | -313 | -313 | 311 | 7 | 7 | 41 | 41 | 1,3 | 1,3 | 1,2 | 1,2 | 0,0 | -2,1 | -243 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1036 | 0 | 0 | 0 | -312 | -288 | -317 | 7 | 6 | 40 | 36 | 1,2 | 1,2 | 1,3 | 1,4 | 0,0 | -2,0 | -236 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1037 | 0 | 0 | 0 | -319 | -348 | 322 | 7 | 8 | 41 | 47 | 1,3 | 1,4 | 1,3 | 1,2 | 0,0 | -2,5 | -225 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1057 | 0 | 0 | 0 | -325 | -265 | -336 | 7 | 6 | 40 | 30 | 1,3 | 1,2 | 1,4 | 1,6 | 0,0 | -2,5 | -160 | 0,0 | |
| 2 | 1 | 1058 | 0 | 0 | 0 | -295 | -262 | -325 | 7 | 6 | 36 | 30 | 1,2 | 1,2 | 1,4 | 1,6 | 0,0 | -2,4 | | | |
| 2 | 1 | 1064 | 0 | 0 | 0 | 393 | 405 | -295 | 10 | 10 | 64 | 67 | 1,2 | 1,2 | 1,6 | 1,6 | 0,0 | -2,2 | | | |
| 2 | 1 | 1090 | 0 | 0 | 0 | -309 | -273 | 332 | 7 | 6 | 38 | 32 | 1,2 | 1,2 | 1,4 | 1,6 | 0,0 | -2,4 | | | |
| 2 | 1 | 1096 | 0 | 0 | 0 | 367 | 447 | -260 | 9 | 12 | 59 | 75 | 1,2 | 1,2 | 1,5 | 1,8 | 0,0 | -2,2 | | | |
| 2 | 1 | 1112 | 0 | 0 | 0 | 374 | 442 | 267 | 9 | 12 | 61 | 74 | 1,2 | 1,2 | 1,5 | 1,8 | 0,0 | -2,2 | | | |
| 2 | 1 | 1113 | 0 | 0 | 0 | 392 | 395 | 298 | 10 | 10 | 64 | 65 | 1,2 | 1,2 | 1,6 | 1,6 | 0,0 | -2,1 | | | |
| 2 | 1 | 1114 | 0 | 0 | 0 | 361 | 457 | -197 | 9 | 12 | 58 | 77 | 1,2 | 0,8 | 1,4 | 1,8 | 0,0 | -2,4 | | | |
| 2 | 1 | 1130 | 0 | 0 | 0 | 364 | 441 | 200 | 9 | 12 | 59 | 74 | 1,2 | 1,2 | 1,5 | 1,8 | 0,0 | -2,3 | | | |
| 2 | 1 | 1156 | 0 | 0 | 0 | 206 | 756 | 2 | 4 | 7 | 20 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,0 | 0,0 | -5,4 | | | |
| 2 | 1 | 1157 | 0 | 0 | 0 | 198 | 776 | 1 | 4 | 8 | 18 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,1 | 0,0 | -5,5 | | | |
| 2 | 1 | 1158 | 0 | 0 | 0 | 191 | 793 | 0 | 3 | 8 | 17 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,2 | 0,0 | -5,6 | | | |
| 2 | 1 | 1159 | 0 | 0 | 0 | 192 | 790 | 0 | 3 | 8 | 17 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,2 | 0,0 | -5,6 | | | |
| 2 | 1 | 1167 | 0 | 0 | 0 | 200 | 769 | -1 | 4 | 8 | 18 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,1 | 0,0 | -5,5 | | | |
| 2 | 1 | 1168 | 0 | 0 | 0 | 196 | 782 | 0 | 4 | 8 | 18 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,1 | 0,0 | -5,5 | | | |
| 2 | 1 | 1169 | 0 | 0 | 0 | 192 | 792 | 0 | 3 | 8 | 17 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,2 | 0,0 | -5,6 | | | |
| 2 | 1 | 1170 | 0 | 0 | 0 | 195 | 786 | 1 | 4 | 8 | 18 | 16 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,1 | 0,0 | -5,6 | | | |
| 2 | 1 | 1180 | 0 | 0 | 0 | 198 | 752 | -10 | 4 | 7 | 18 | 15 | 0,8 | 1,0 | 1,2 | 4,0 | 0,0 | -5,4 | | | |
| 2 | 1 | 1181 | 0 | 0 | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----|------|--------------|-----|------|-----|----|-------|-----|-------|-----|-------|----------|---------|--------|--------|-------------|-------|-----|--------|----|-------------|-----|--|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | | | DIREZIONE X | | | | | DIREZIONE Y | | | |
| Quo | Per | Nodo | Comb. | Fes | Fess | dis | Co | MIx | NX | MIY | NY | cos | sin | Combina | σ lim. | σ cal. | Co | Mf | N | σ cal. | Co | Mf | N | | |
| N.r | N.r | N.ro | Cari | lim | mm | mm | mb | (t*m) | (t) | (t*m) | (t) | teta | teta | Carico | Kg/cmq | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) | Kg/cmq | mb | (t*m) | (t) | | |
| 2 | 1 | 997 | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 22,7 | 1 | 0,1 | 0,0 | 22,3 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| | | | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 100,8 | 1 | 0,4 | 0,0 | 87,6 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,2 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 2863 | 1 | 0,4 | 0,0 | 2470 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 31,9 | 1 | 0,1 | 0,0 | 26,9 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 999 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 98,2 | 1 | 0,3 | 0,0 | 87,4 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,2 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 2786 | 1 | 0,3 | 0,0 | 2466 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 31,7 | 1 | 0,1 | 0,0 | 26,8 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1001 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 92,3 | 1 | 0,3 | 0,0 | 75,6 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 2610 | 1 | 0,3 | 0,0 | 2118 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 30,2 | 1 | 0,1 | 0,0 | 25,4 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1002 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 72,1 | 1 | 0,3 | 0,0 | 82,0 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 2066 | 1 | 0,3 | 0,0 | 2361 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 22,5 | 1 | 0,1 | 0,0 | 25,6 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1022 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 68,3 | 1 | 0,2 | 0,0 | 85,1 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1906 | 1 | 0,2 | 0,0 | 2397 | 1 | 0,3 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 21,2 | 1 | 0,1 | 0,0 | 25,9 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1023 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 62,3 | 1 | -0,2 | 0,0 | 61,2 | 1 | 0,2 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1775 | 1 | -0,2 | 0,0 | 1744 | 1 | 0,2 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 20,0 | 1 | -0,1 | 0,0 | 19,5 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1024 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 63,6 | 1 | -0,2 | 0,0 | 61,2 | 1 | 0,2 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1812 | 1 | -0,2 | 0,0 | 1742 | 1 | 0,2 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | -0,1 | 0,0 | -0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 20,4 | 1 | -0,1 | 0,0 | 19,4 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1035 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 62,6 | 1 | -0,2 | 0,0 | 62,7 | 1 | -0,2 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1783 | 1 | -0,2 | 0,0 | 1787 | 1 | -0,2 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 20,0 | 1 | -0,1 | 0,0 | 20,4 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1036 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 64,3 | 1 | 0,2 | 0,0 | 68,9 | 1 | 0,2 | 0,0 | | |
| | | | Freq | 0,4 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | RaraFer | 3600 | 1834 | 1 | 0,2 | 0,0 | 1971 | 1 | 0,2 | 0,0 | | |
| | | | Perm | 0,3 | 0,00 | 0 | 1 | 0,1 | 0,0 | 0,1 | 0,0 | 0,000 | 0,000 | PermCls | 144,0 | 20,3 | 1 | 0,1 | 0,0 | 21,2 | 1 | 0,1 | 0,0 | | |
| 2 | 1 | 1037 | Rara | | | | | | | | | | | RaraCls | 192,0 | 65,0 | 1 | 0,2 | 0,0 | 69,4 | 1 | -0 | | | |

| S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|------------|--------------|------------------------------|--------------------------|------------------------------|------------------|------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|----------------------------------|----------------------------------|--|---------------------------------|------------------------------|--------------------|--------------------------|--------------------------|------------------------------|--------------------|--------------------------|--------------------------|--|
| | | | FESSURAZIONI | | | | | | | | | | TENSIONI | | | | DIREZIONE X | | | | DIREZIONE Y | | | |
| Quo N.r | Per N.r | Nodo N.ro | Comb. Cari | Fes lim | Fess mm | dis mm | Co mb | MIX (t°m) | NX (t) | MIY (t°m) | NY (t) | cos teta | sin teta | Combina Carico | σ lim. Kg/cmq | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | σ cal. Kg/cmq | Co mb | Mf (t°m) | N (t) | |
| 2 | 1 | 1224 | Perm Rara Freq Perm | 0,3 0,4 0,0 0,3 | 0,00 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 0 | 1 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 0,000 | PermCls RaraCls RaraFer PermCls | 144,0 192,0 3600 144,0 | 23,0 72,1 2066 23,1 | 1 1 0,3 1 | 0,1 0,3 0,3 0,1 | 0,0 0,0 0,0 0,0 | 27,9 78,2 2246 25,1 | 1 1 0,3 1 | 0,1 0,3 0,3 0,1 | 0,0 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1229 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 70,0 2002 22,3 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 83,8 2413 27,0 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,3 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1245 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 74,6 2139 24,0 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,0 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 87,6 2528 28,3 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,3 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1246 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 79,1 2273 25,4 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,0 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 78,2 2248 25,2 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,3 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1249 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 45,9 1298 14,9 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,0 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 57,6 1638 18,7 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,2 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1250 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 34,1 960 10,5 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 46,1 1305 14,4 | 1 0,2 0,0 | 0,2 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1251 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 29,7 833 9,6 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 42,9 1211 13,6 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1252 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 25,0 700 8,2 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 39,4 1112 12,5 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1253 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 17,4 486 6,0 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 34,6 974 10,9 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1256 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 9,2 256 3,6 | 1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 28,0 786 9,5 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1257 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 10,6 296 3,0 | 1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 30,6 859 9,3 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1259 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 25,9 726 7,9 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 41,1 1159 12,8 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1260 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,0 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 36,9 1039 12,0 | 1 0,1 0,0 | 0,1 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 48,6 1376 15,7 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,2 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1261 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 44,1 1246 14,2 | 1 0,2 0,0 | 0,2 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 53,7 1523 17,2 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,2 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1262 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 51,3 1455 16,5 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,0 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 58,4 1661 18,7 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,0 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1263 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 62,7 1789 20,2 | 1 0,2 0,1 | 0,2 0,0 0,0 | 0,0 0,0 0,0 | 72,2 2067 23,2 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,3 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |
| 2 | 1 | 1264 | Rara Freq Perm | 0,4 0,3 0,3 | 0,00 0,00 0,00 | 0 0 0 | 1 1 1 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,1 0,1 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 0,000 0,000 0,000 | 0,000 0,000 0,000 | RaraCls RaraFer PermCls | 192,0 3600 144,0 | 74,3 2082 23,8 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,0 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | 81,4 2288 26,2 | 1 0,3 0,1 | 0,3 0,3 0,1 | 0,0 0,0 0,0 | |

RELAZIONE SUI MATERIALI

AI SENSI DEL CAP. 10 DEL D.M. DEL 14.01.2008

A.1.1 CARATTERISTICHE DEL CALCESTRUZZO DA IMPIEGARE

La scelta delle caratteristiche del calcestruzzo da impiegare è fatta seguendo le prescrizioni fornite dal prospetto 4 (Valori limiti per la composizione e le proprietà del calcestruzzo) dalla UNI 11104. In base a tale specifica e al sito di ubicazione della struttura analizzata, al variare dell'elemento strutturale si ha:

| PARTI DI STRUTTURA INTERESSATE | CLASSE DI ESPOSIZIONE | MASSIMO A/C | CLASSE DI RESISTENZA MINIMA | DOSAGGIO MINIMO DI CEMENTO [kg/m ³] |
|--------------------------------|-----------------------|-------------|-----------------------------|---|
| Pareti in elevazione | XC1+XC3 | 0,50 | C32/40 | 340 |
| Solaio di copertura | XC1+XC3 | 0,50 | C32/40 | 340 |
| Solaio di calpestio | XC1+XC3 | 0,50 | C32/40 | 340 |
| Fondazione | XC1+XC3+XC2 | 0,50 | C32/40 | 340 |

Viste le caratteristiche delle strutture e analizzando il prospetto sopra riportato, si decide di utilizzare per tutte le parti che costituiscono il fabbricato un calcestruzzo avente le seguenti caratteristiche:

| | |
|--------------------------|---------------------------|
| CLASSE DI RESISTENZA | C32/40 |
| CLASSE DI CONSISTENZA | S5 |
| PESO PER UNITÀ DI VOLUME | 24kN/m³ |
| RAPPORTO A/C | 0,48 |

La ricetta che dovrà essere utilizzata è la seguente:

| | Tipologia | Dosaggio |
|-----------------------------|---------------|------------------------|
| Cemento | CEM I 52.5R | 400 kg/m ³ |
| Rapporto acqua cemento | / | 0,48 |
| Sabbia | 0/4 mm | 1148 kg/m ³ |
| Pietrisco | 4/12,5 mm | 621 kg/m ³ |
| Additivo superfluidificante | Adva Flow 371 | 3,8 l/m ³ |

A.1.2 CARATTERISTICHE DELL'ACCIAIO DA IMPIEGARE

L'acciaio che verrà utilizzato nella realizzazione della struttura dovrà essere conforme a quanto disposto dal DM 14/01/2008 e in particolare dovrà avere le seguenti caratteristiche:

- **Acciaio in barre** per cemento armato tipo **B450C** caratterizzato dai seguenti valori nominali delle tensioni caratteristiche di snervamento e rottura:

| | |
|--------------|----------------------|
| $f_{y\,nom}$ | 450N/mm ² |
| $f_{t\,nom}$ | 540N/mm ² |

L'acciaio B450C dovrà rispettare inoltre i seguenti requisiti:

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

- **Reti di acciaio elettrosaldato** costituite da barre di acciaio tipo **B450A** caratterizzate dai seguenti valori nominali delle tensioni caratteristiche di snervamento e rottura:

| | |
|--------------|----------------------|
| $f_{y\,nom}$ | 450N/mm ² |
| $f_{t\,nom}$ | 540N/mm ² |

L'acciaio B450A dovrà rispettare inoltre i seguenti requisiti:

| Caratteristiche | | Requisiti | Frattile (%) |
|---|----------------------|-------------------|--------------|
| Tensione caratteristica di snervamento | f_{yk} | $\geq f_{y\,nom}$ | 5.0 |
| Tensione caratteristica di rottura | f_{tk} | $\geq f_{t\,nom}$ | 5.0 |
| | $(f_t/f_y)_k$ | $\geq 1,05$ | 10.0 |
| | $(f_y/f_{y\,nom})_k$ | $\leq 1,25$ | 10.0 |
| Allungamento | $(A_{gt})_k$ | $\geq 2,5\%$ | 10.0 |
| Diametro del mandrillo per prove di piegamento a 90° e successivo raddrizzamento senza cricche: | $\emptyset < 10mm$ | 4 \emptyset | |

- **Acciaio** tondo per c.a. idoneo a realizzare eventuali ganci ad occhiello per il sollevamento del tipo Feb 32K con resilienza KV (0°C. $\geq 3.5 \text{ Kgm/cm}^2$)
- **Acciaio laminato a caldo da carpenteria** secondo UNI EN 10025-2 recanti marchiatura CE idoneo a soddisfare le caratteristiche meccaniche indicate nella Tabella 11.3.IX delle NTC
 $f_{tk} \geq 430 \text{ N/mm}^2$
 Saldatura degli acciai con processo codificato dalla norma UNI EN ISO 4063:2001 ed ai sensi del punto 11.3.4.5 delle NTC.
- **Bulloni** normali conformi alle classi di alta resistenza di cui alla Tabella 11.3.XII.a delle NTC con viti cl 8.8 e dadi 8. $f_{yb} = 649 \text{ N/mm}^2$ $f_{tb} = 800 \text{ N/mm}^2$

A.1.3 CONTROLLI DI ACCETTAZIONE

A.1.3.1 CONTROLLI SUL CALCESTRUZZO

Il Direttore Tecnico di Stabilimento, secondo quanto disposto dal capitolo 11.8.3.1 del DM 14.01.2008, dovrà effettuare il controllo continuo (**ogni giorno di getto**) del calcestruzzo stesso secondo le prescrizioni contenute nel § 11.2, utilizzando attrezzature tarate annualmente da uno dei laboratori di cui all'art. 59 del DPR n.380/2001. Le prove in stabilimento dovranno essere eseguite a 28gg di stagionatura e ai tempi significativi nelle varie fasi del ciclo tecnologico, secondo le modalità precisate in § 11.2.4. La resistenza caratteristica derivante da queste prove dovrà essere determinata secondo il metodo di **controllo di tipo B** di cui al § 11.2.5, ed immediatamente registrata.

Inoltre, secondo quanto disposto dal § 11.8.3.1 del DM 14.01.2008, **ogni 5 giorni di produzione** dovrà essere effettuato un prelievo per il controllo 28gg presso un laboratorio di cui all'art. 59 del DPR n.380/2001. I risultati di tali prove dovranno soddisfare il **controllo di tipo A** di cui al § 11.2.5, operando su tre prelievi consecutivi, indipendentemente dal quantitativo di calcestruzzo prodotto.

Pertanto il controllo di accettazione risulterà positivo ed il quantitativo di calcestruzzo accettato se risultano verificate le disuguaglianze di cui alla tabella seguente:

| Controllo di tipo A | Controllo di tipo B |
|---|---|
| $R_l \geq R_{ck}-3,5$ | |
| $R_m \geq R_{ck}+3,5$ (N° prelievi: 3) | $R_m \geq R_{ck}+1,4 s$ (N° prelievi ≥ 15) |
| Ove: R_m = resistenza media dei prelievi (N/mm ²); R_l = minore valore di resistenza dei prelievi (N/mm ²); s = scarto quadratico medio. | |

Le registrazioni per il Controllo di **tipo A** e di **tipo B** dovranno essere riportate su un apposito modello. Il Direttore Tecnico di stabilimento infatti dovrà provvedere alla registrazione giornaliera dei risultati sui registri con data certa e li dovrà conservare per almeno 10 anni. Detti registri dovranno essere disponibili per i competenti organi del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici – Servizio Tecnico Centrale, per i Direttori dei lavori e per tutti gli aventi causa nella costruzione (vedere DM 14.01.2008 p.to 11.8.3.1).

A.1.3.2 CONTROLLI SULL'ACCIAIO

I controlli di accettazione in cantiere dovranno essere effettuati entro 30 giorni dalla data di consegna del materiale e dovranno essere campionati, nell'ambito di ciascun lotto di spedizione, con le medesime modalità contemplate nelle prove a carattere statistico di cui al punto 11.3.2.10.1.2 (NTC), in ragione di 3 spezzoni, marchiati, di uno stesso diametro, scelto entro ciascun lotto, sempre che il marchio e la documentazione di accompagnamento dimostrino la provenienza del materiale da uno stesso stabilimento. In caso contrario i controlli dovranno essere estesi ai lotti provenienti da altri stabilimenti.

Il prelievo dei campioni dovrà essere effettuato a cura del Direttore Tecnico Responsabile della Produzione o di tecnico di sua fiducia il quale dovrà assicurare, mediante sigle, etichettature indelebili, ecc., che i campioni inviati per le prove al laboratorio incaricato siano effettivamente quelli da lui prelevati.

I valori di resistenza ed allungamento di ciascun campione, eseguiti prima della messa in opera del prodotto riferiti ad uno stesso diametro, dovranno essere compresi fra i valori massimi e minimi riportati nella tabella seguente:

Tabella 11.3.VI – Valori di accettazione

| Caratteristica | Valore limite | NOTE |
|---------------------------|---------------------------------|---------------------------------------|
| f_y minimo | 425 N/mm ² | (450 – 25) N/mm ² |
| f_y massimo | 572 N/mm ² | [450 x (1,25+0,02)] N/mm ² |
| A_{gt} minimo | $\geq 6,0\%$ | per acciai B450C |
| A_{gt} minimo | $\geq 2,0\%$ | per acciai B450A |
| Rottura/snervamento | $1,13 \leq f_t / f_y \leq 1,37$ | per acciai B450C |
| Rottura/snervamento | $f_t / f_y \geq 1,03$ | per acciai B450A |
| Piegamento/raddrizzamento | assenza di cricche | per tutti |