



Fondo di Sviluppo e Coesione
2007-2013

Accordo di Programma Quadro "BAR1 - Piano di sviluppo e coesione della Città di Potenza" I Atto integrativo Delibera CIPE 88/2012

LA NUOVA STAZIONE CENTRALE

RIQUALIFICAZIONE PIAZZA E AMBITI LIMITROFI

Progetto preliminare

Progetto definitivo

Progetto esecutivo

Elaborato

N. 24

Titolo

Relazione di calcolo, di sintesi, geotecnica sulle fondazioni e sui materiali

Scala

Data

ottobre 2015

Responsabile **Unico del Procedimento**

ing. Stefano Viggiano

Progettisti:

arch. Giancarlo Grano
arch. Valeria D'Urso
geom. Angelo De Carlo

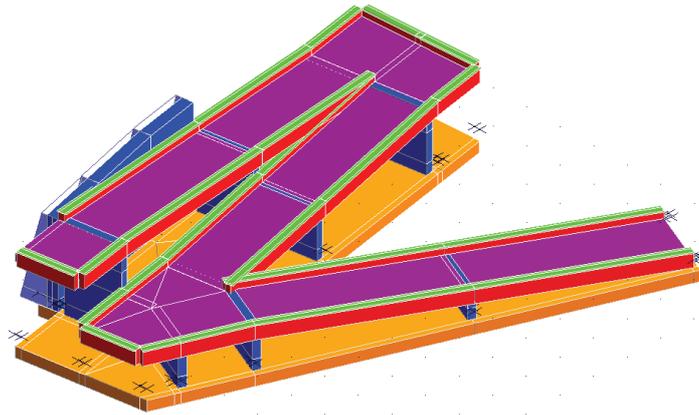
Assistenza al RUP
ing. Donatella Zotta

Prestazioni Specialistiche

Strutture: ing. Domenico Di Lorenzo
Illuminotecnica: ing. Giuseppe Giacomino
Rilievi e computi: geom. Giuseppe Iacovera
Geologia: geol. Vita Locantore
Geologia: geol. Vito Sarli



RELAZIONE DI CALCOLO



- DESCRIZIONE GENERALE OPERA

L'opera riguarda la costruzione di un sistema di rampe per consentire alle persone con ridotta capacità motoria di superare il dislivello esistente tra la Stazione Centrale della FF.S e la stazione inferiore delle F.A.L. nella città di Potenza. Verranno realizzate con solette e setti in c.a. dello spessore di cm 20 e fondazione a piastra dello spessore di cm 30.

- DESCRIZIONE DELLE CARATTERISTICHE GEOLOGICHE DEL SITO

L'opera oggetto di progettazione strutturale ricade nel territorio comunale di Potenza. Dalla relazione geologica, a firma dei geol. Vita Locantore e Canio Sarli, risulta che le fondazioni dell'opera interessano il primo strato del sottosuolo costituito da:

1° STRATO Sabbie limose e limi sabbiosi giallastri (3.30mt)

Attrito interno	=	25°
Coesione	=	0.06 kg/cmq
Coesione non drenata	=	0.2 kg/cmq
Peso di volume	=	2.1 t/mc

2° STRATO Limi sabbiosi e sabbie limose grigie

Attrito interno	=	28°
Coesione	=	0.45 kg/cmq
Peso di volume	=	2.08 t/mc

L'area oggetto di studio ha un'inclinazione media inferiore ai 15° con coefficiente di amplificazione topografica T1.

Il sottosuolo appartiene alla categoria B di cui alle NTC2008.

L'esatta individuazione del sito è riportata nei grafici di progetto.

- MODELLAZIONE SISMICA DEL SITO E DELLA STRUTTURA

La combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e per gli stati limite di servizio è la seguente: $E + G_1 + \Psi_{21} \times Q_{k1} + \Psi_{22} \times Q_{k2}$

Gli stati limite ultimi introdotti dalla norma sono i seguenti:

- Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV): a seguito del terremoto la costruzione subisce rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e significativi danni dei componenti strutturali cui si associa una perdita significativa di rigidità nei confronti delle azioni orizzontali; la costruzione conserva invece una parte della resistenza e rigidità per azioni verticali e un margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni sismiche orizzontali;
- Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC): a seguito del terremoto la costruzione subisce gravi rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e danni molto gravi dei componenti strutturali; la costruzione conserva ancora un margine di sicurezza per azioni verticali ed un esiguo margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni orizzontali.

Gli stati limite di esercizio sono:

- Stato Limite di Operatività (SLO): a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, non deve subire danni ed interruzioni d'uso significativi;
- Stato Limite di Danno (SLD): a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, subisce danni tali da non mettere a rischio gli utenti e da non compromettere significativamente la capacità di resistenza e di rigidità nei confronti delle azioni verticali ed orizzontali, mantenendosi immediatamente utilizzabile pur nell'interruzione d'uso di parte delle apparecchiature.

Si decide di dimensionare l'opera agli SLU per lo Stato limite del collasso (SLV), (probabilità di superamento nel periodo di riferimento PVR del 10%), e agli SLE per lo Stato limite di danno (SLD), (probabilità di superamento nel periodo di riferimento PVR del 63%).

L'analisi sismica sarà di tipo dinamico modale in campo lineare adottando lo spettro di risposta di progetto in termini di accelerazione. Si terrà conto di un numero di modi di vibrazione sufficiente ad assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura. Le sollecitazioni complessive si ottengono dai valori dei singoli modi di vibrazione con una combinazione CQC (Combinazione Quadratica Completa). Per considerare la variabilità nello spazio dell'azione sismica, le combinazioni CQC ottenute vengono poi combinate per considerare la variabilità in termini di direzione dell'azione sismica. Per definire lo spettro di risposta elastica in accelerazione sono state assunte le seguenti ipotesi:

Vita nominale dell'opera

VN = 50 anni (opere ordinarie, ponti, opere infrastrutturali e dighe di dimensioni contenute o di importanza normale).

Classe d'uso

Classe 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 III o in Classe d'uso IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti).

Periodo di riferimento per l'azione sismica:

$$VR = VN \times CU = 50 \times 1.0 = 50 \text{ anni (CU = 1.0 per classe II)}$$

Probabilità di superamento nel periodo di riferimento allo SLU

$$PVR = 10\% \text{ (per lo stato limite di salvaguardia della vita SLV)}$$

Periodo di ritorno dell'evento sismico allo SLV

$$TR = -VR / [\ln(1 - PVR)] = 475 \text{ anni}$$

Probabilità di superamento nel periodo di riferimento allo SLE

$$PVR = 63\% \text{ (per lo stato limite di danno SLD)}$$

Periodo di ritorno dell'evento sismico allo SLD

$$TR = -VR / [\ln(1 - PVR)] = 50 \text{ anni}$$

Categoria del sottosuolo

Categoria B (Vedasi relazione geologica)

Categoria topografica

Categoria T2 (pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$)

Masse strutturali

Le masse delle strutture sottoposte al moto impresso dal sisma sono quelle del peso proprio e dei sovraccarichi permanenti nonché di un'aliquota dei sovraccarichi accidentali corrispondente all'azione quasi permanente (coefficiente Ψ_2).

Parametri sismici

La normativa presenta il territorio italiano suddiviso in reticoli sui quali vertici sono noti i valori dei parametri da misura in corrispondenza ad un dato tempo di ritorno; per il sito in esame con Longitudine= 15.80549e Latitudine= 40,63333si ha:

Stato limite di salvaguardia della vita

- $ag/g = 0,203$ accelerazione orizzontale massima al sito;

- $F_0 = 2,448943$ valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

- $T \cdot C = 0,361661$ periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

coefficiente di amplificazione stratigrafica

$$S_S = 1,2$$

coefficiente di amplificazione topografica

$$S_T = 1,0 \text{ (per categoria topografica T1)}$$

Coefficiente di amplificazione dello spettro

$$S = S_S \times S_T = 1,2$$

Stato limite di danno

- $a_{g/g} = 0,072$ accelerazione orizzontale massima al sito;

- $F_0 = 2,332081$ valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

- $T \cdot C = 0,31$ periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale

coefficiente di amplificazione stratigrafica

$$S_S = 1.2$$

coefficiente di amplificazione topografica

$$S_T = 1,0 \text{ (per categoria topografica T1)}$$

Coefficiente di amplificazione dello spettro

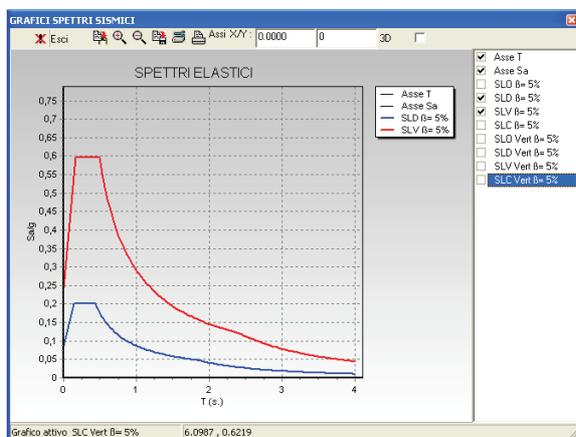
$$S = S_S \times S_T = 1,2$$

Fattori di struttura

Le capacità dissipative delle strutture possono essere messe in conto attraverso una riduzione delle forze elastiche, che tiene conto in modo semplificato della capacità dissipativa anelastica della struttura, della sua sovrarigidità, dell'incremento del suo periodo proprio a seguito delle plasticizzazioni. In tal caso, lo spettro di progetto $S_d(T)$ da utilizzare, sia per le componenti orizzontali, sia per la componente verticale, è lo spettro elastico corrispondente riferito alla probabilità di superamento nel periodo di riferimento PVR considerata con le ordinate ridotte sostituendo nelle formule h con $1/q$, dove q è il fattore di struttura.

Nel caso in esame le strutture si sono considerate non dissipative con $q=1$

Di seguito si riportano gli spettri elastici per SLD ed SLV.



stati limite del danno (SLD) e di salvaguardia della vita umana (SLV)

STATI LIMITE ADOTTATI IN RELAZIONE ALLA PRESTAZIONE ATTESA – CLASSE DELLA COSTRUZIONE - VITA ESERCIZIO - MODELLI DI CALCOLO – TOLLERANZE – DURABILITÀ - PROCEDURE QUALITA' E MANUTENZIONE

- NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Il calcolo delle opere si è svolta nel rispetto della seguente normativa vigente:

- D.M 14.01.2008 - Nuove Norme tecniche per le costruzioni;
- Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n. 617 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008;

Le norme NTC 2008, precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale.

Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali.

Le prestazioni della struttura e la vita nominale sono riportati nei successivi tabulati di calcolo della struttura

La sicurezza e le prestazioni saranno garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto con il 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. ed i.

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
- robustezza nei confronti di opportune azioni accidentali in modo da evitare danni sproporzionati in caso di incendi, urti, esplosioni, errori umani.

- Per quando riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

COMBINAZIONI DELLE AZIONI SULLA COSTRUZIONE

Le azioni definite come al § 2.5.1 delle NTC 2008 sono state combinate in accordo a quanto definito al § 2.5.3. applicando i coefficienti di combinazione come di seguito definiti:

Tabella 2.5.I – Valori dei coefficienti di combinazione

Categoria/Azione variabile	Ψ_{0j}	Ψ_{1j}	Ψ_{2j}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} utilizzati nelle calcolazioni sono dati nelle NTC 2008 in § 2.6.1, Tab. 2.6.I

AZIONI AMBIENTALI E NATURALI

Si è concordato con il Committente che le prestazioni attese nei confronti delle azioni sismiche siano verificate agli stati limite, sia di esercizio che ultimi individuati riferendosi alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti.

Gli stati limite di esercizio sono:

- **Stato Limite di Operatività (SLO)**
- **Stato Limite di Danno (SLD)**

Gli stati limite ultimi sono:

- **Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV)**
- **Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC)**

Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento PVR, cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella successiva tabella:

Stati Limite P_{VR}:		Probabilità di superamento nel periodo di riferimento V_R
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%
Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

Per la definizione delle forme spettrali (spettri elastici e spettri di progetto), in conformità ai dettami del D.M. 14 gennaio 2008 § 3.2.3. sono stati definiti i seguenti termini:

- Vita Nominale
- Classe d'Uso;
- Categoria del suolo;
- Coefficiente Topografico;
- Latitudine e longitudine del sito oggetto di edificazione

Tali valori sono stati utilizzati da apposita procedura informatizzata sviluppata dalla STS s.r.l., che, a partire dalle coordinate del sito oggetto di intervento, fornisce i parametri di pericolosità sismica da considerare ai fini del calcolo strutturale, riportati nei tabulati di calcolo.

Si è inoltre concordato che le verifiche delle prestazioni saranno effettuate per le azioni derivanti dalla *neve, dal vento e dalla temperatura* secondo quanto previsto al cap. 3 del DM 14.01.08 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009 n. 617 per un periodo di ritorno coerente alla classe della struttura ed alla sua vita utile.

Nel caso in specie trattandosi di opere di classe II gli stati limite da verificare ed il tipo di verifica da effettuare secondo norma sono i seguenti:

- Stato Limite di Danno (SLD) con controllo degli spostamenti;
- Stato Limite di Salvaguardia (SLD) con verifica di resistenza.

DESTINAZIONE D'USO E SOVRACCARICHI VARIABILI DOVUTO ALLE AZIONI ANTROPICHE

Per la determinazione dell'entità e della distribuzione spaziale e temporale dei sovraccarichi variabili si è fatto 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:

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

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

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	3,00	2,00	1,00
	Cat. C2 Balconi, ballatoi e scale comuni, sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi	4,00	4,00	2,00
	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	5,00	5,00	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
	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	$\geq 6,00$ —	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** —
	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 — —
* non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati				
** per i soli parapetti o partizioni nelle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso				

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. In presenza di carichi verticali concentrati Q_k essi sono stati applicati su impronte di carico appropriate all'utilizzo ed alla forma dell'orizzontamento, in generale con forma dell'impronta di carico quadrata pari a 50 x 50 mm., salvo che per le rimesse ed i parcheggi, per i quali i carichi si sono applicano su due impronte di 200 x 200 mm, distanti assialmente di 1,80 m.

MODELLI DI CALCOLO

Si sono utilizzati come modelli di calcolo quelli esplicitamente richiamati nel D.M. 14.01.2008 ed in particolare:

- analisi elastica lineare per il calcolo delle sollecitazioni derivanti da carichi statici
- analisi dinamica modale con spettri di progetto per il calcolo delle sollecitazioni di progetto dovute all'azione sismica
- analisi degli effetti del 2° ordine quando significativi
- verifiche sezionali agli s.l.u. per le sezioni in c.a. utilizzando il legame parabola rettangolo per il calcestruzzo ed il legame elastoplastico incrudente a duttilità limitata per l'acciaio
- verifiche plastiche per le sezioni in acciaio di classe 1 e 2 e tensionali per quelle di classe 3
- verifiche tensionali per le sezioni in legno
- analisi statica non lineare (push Over), quando specificato, nelle elaborazioni numeriche allegate

Per quanto riguarda le azioni sismiche ed in particolare per la determinazione del fattore di struttura, dei dettagli costruttivi e le prestazioni sia agli SLU che allo SLD si è fatto riferimento al D.M. 14.01.08 e alla circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009, n. 617 che è stata utilizzata come norma di dettaglio.

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

TOLLERANZE

Nelle calcolazioni si è fatto riferimento ai valori nominali delle grandezze geometriche ipotizzando che le tolleranze ammesse in fase di realizzazione siano conformi alle euronorme EN 1992-1991- EN206 - EN 1992-2005:

- Copriferro -5 mm (EC2 4.4.1.3)
- Per dimensioni ≤ 150 mm ± 5 mm
- Per dimensioni ≤ 400 mm ± 15 mm
- Per dimensioni ≥ 2500 mm ± 30 mm

Per i valori intermedi con interpolazione lineare.

DURABILITÀ

Per garantire la durabilità della struttura sono state prese in considerazione opportuni stati limite di esercizio (SLE) in funzione dell'uso e dell'ambiente in cui la struttura dovrà essere

utilizzata limitando sia gli stati tensionali che nel caso delle opere in calcestruzzo anche l'ampiezza delle fessure. La definizione quantitativa delle prestazioni, la classe di esposizione e le verifiche sono stati riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Inoltre per garantire la durabilità, così come tutte le prestazioni attese, è stata posta adeguata cura nelle previsioni sia nell'esecuzione che nella manutenzione e gestione della struttura prevedendo tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche e dinamiche dei materiali e delle strutture. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono stati previsti in coerenza con tali obiettivi.

Durante le fasi di costruzione il Direttore dei Lavori si impegna ad implementare severe procedure di controllo sulla qualità dei materiali, sulle metodologie di lavorazione e sulla conformità delle opere eseguite al progetto esecutivo nonché alle prescrizioni contenute nelle "Norme Tecniche per le Costruzioni" DM 14.01.2008. e relative Istruzioni.

RELAZIONE DI CALCOLO

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

- D.M 14.01.2008 - Nuove Norme tecniche per le costruzioni;
- Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n. 617 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008;

• **REFERENZE TECNICHE (Cap. 12 D.M. 14.01.2008)**

UNI ENV 1992-1-1 Parte 1-1:Regole generali e regole per gli edifici.

UNI EN 206-1/2001 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.

UNI EN 1993-1-1 - Parte 1-1:Regole generali e regole per gli edifici.

UNI EN 1995-1 – Costruzioni in legno

UNI EN 1998-1 – Azioni sismiche e regole sulle costruzioni

UNI EN 1998-5 – Fondazioni ed opere di sostegno

• **MISURA DELLA SICUREZZA**

Il metodo di verifica della sicurezza adottato è stato quello degli Stati Limite (**SL**) prevedendo due insiemi di verifiche rispettivamente per gli stati limite ultimi **SLU** e gli stati limite di esercizio **SLE**.

La sicurezza è stata quindi garantita progettando i vari elementi resistenti in modo da assicurare che la loro resistenza di calcolo sia sempre maggiore delle corrispondente domanda in termini di azioni di calcolo.

● CRITERI ADOTTATI PER LA SCHEMATIZZAZIONE DELLA STRUTTURA

La struttura è stata modellata con il metodo degli elementi finiti utilizzando vari elementi di libreria specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali.

In particolare le travi ed i pilastri sono state schematizzate con elementi trave a due nodi deformabili assialmente, a flessione e taglio utilizzando funzioni di forma cubiche di Hermite, modello finito che ha la caratteristica di fornire la soluzione esatta in campo elastico lineare per cui non necessita di ulteriore suddivisioni interne degli elementi strutturali.

Gli elementi finiti a due nodi possono essere utilizzati in analisi di tipo non lineare potendo modellare non linearità sia di tipo geometrico che meccanico con i seguenti modelli :

1. Matrice geometrica per gli effetti del II° ordine;
2. Non linearità meccanica per comportamento assiale solo resistente a trazione o compressione;
3. Non linearità meccanica di tipo elasto-plastica con modellazione a plasticità concentrata e duttilità limitata con controllo della capacità rotazionale ultima delle cerniere plastiche.
*(per le analisi sismiche di tipo **PUSHOVER** con le modalità previste dal D.M. 14/01/2008 e s.m.i.)*

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

Tale elemento finito di tipo isoparametrico è stato modellato con funzioni di forma di tipo polinomiale che rappresentano una soluzione congruente ma non esatta nello spirito del metodo FEM. Per questo tipo di elementi finiti la precisione dei risultati ottenuti dipende dalla forma e densità della MESH.

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

Le verifiche sono state effettuate sia direttamente sullo stato tensionale ottenuto, per le azioni di tipo statico e di esercizio. Per le azioni dovute al sisma (ed in genere per le azioni che

provocano elevata domanda di deformazione anelastica), le verifiche sono state effettuate sulle risultanti (forze e momenti) agenti globalmente su una sezione dell'oggetto strutturale (muro a taglio, trave accoppiamento, etc..)

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

La presenza di eventuali orizzontamenti sono stati tenuti in conto con vincoli cinematici rigidi o con modellazione della soletta con elementi SHELL.

L'analisi delle sollecitazioni è stata condotta in fase elastica lineare tenendo conto eventualmente degli effetti del secondo ordine.

Le sollecitazioni derivanti dalle azioni sismiche sono state ottenute sia con da analisi statiche equivalenti che con da analisi dinamiche modali.

Nel caso di calcolo della capacità di una struttura progettata, o di una esistente, a resistere al sisma, con verifica dell'effettiva duttilità strutturale si è ricorso ad una analisi statica di tipo non lineare (PUSHOVER).

I vincoli tra i vari elementi strutturali e con il terreno sono stati modellati in maniera congruente al reale comportamento strutturale.

Il modello di calcolo ha tenuto conto dell'interazione suolo-struttura schematizzando le fondazioni superficiali (con elementi plinto, trave o piastra) su suolo elastico alla Winkler.

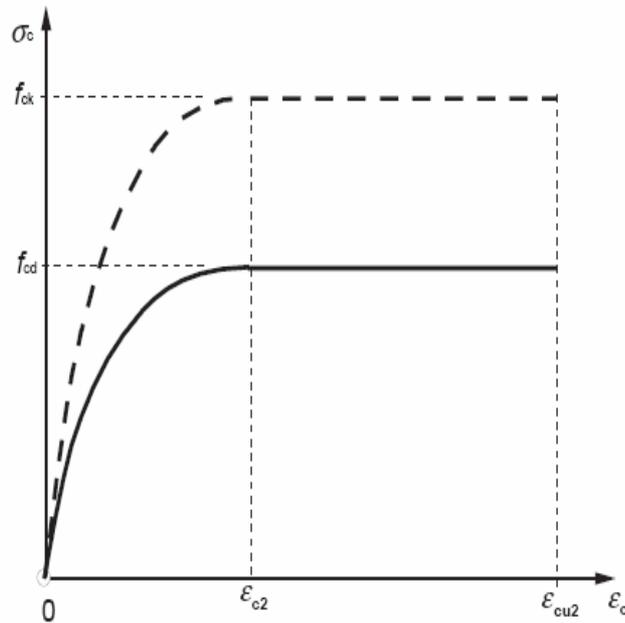
Nel caso di fondazioni profonde i pali vengono modellati sia per le azioni verticali che trasversali modellando il terreno alla Winkler in funzione del modulo di reazione orizzontale.

Nel caso delle strutture isolate alla base gli isolatori sono stati modellati come elementi a due nodi a comportamento elasto-viscoso deformabili sia a taglio che assialmente.

I legami costitutivi utilizzati nelle analisi globali finalizzate al calcolo delle sollecitazioni sono del tipo elastico lineare, mentre nelle eventuali analisi non lineari di tipo PUSHOVER i legami costitutivi utilizzati sono di tipo elastoplastico - incrudente a duttilità limitata, elasto-fragile, elastoplastico a compressione e fragile a trazione.

Per le verifiche sezionali sono stati utilizzati i seguenti legami:

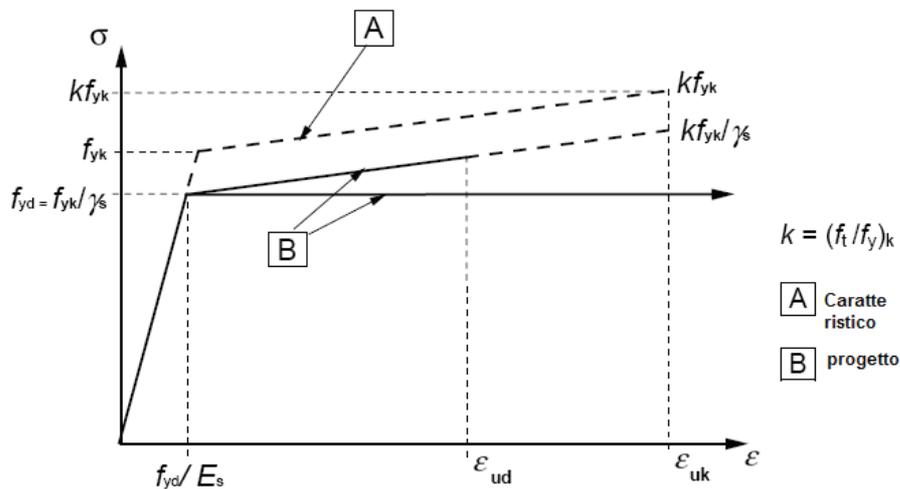
- **LEGAME PARABOLA RETTANGOLO PER IL CALCESTRUZZO**



Legame costitutivo di progetto del calcestruzzo

Il valore ϵ_{cu2} nel caso di analisi non lineari è stato valutato in funzione dell'effettivo grado di confinamento esercitato dalle staffe sul nucleo di calcestruzzo.

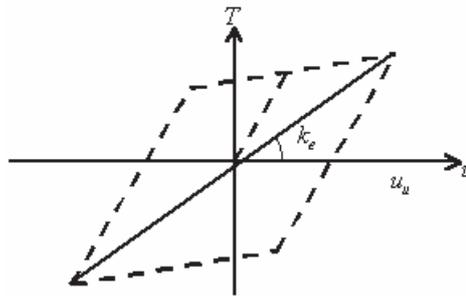
- LEGAME ELASTICO PREFETTAMENTE PLASTICO O INCRUDENTE O DUTTILITA' LIMITATA PER L'ACCIAIO



Legame costitutivo di progetto acciaio per c.a.

- legame rigido plastico per le sezioni in acciaio di classe 1 e 2 e elastico lineare per quelle di classe 3 e 4
- legame elastico lineare per le sezioni in legno

- legame elasto-viscoso per gli isolatori



Legame costitutivo isolatori

Il modello di calcolo utilizzato è rappresentativo della realtà fisica per la configurazione finale anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

• COMBINAZIONI DI CALCOLO

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal D.M. 14.01.2008 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive.

In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite, sono state definite le seguenti combinazioni delle azioni (Cfr. al § 2.5.3 NTC 2008):

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU) (2.5.1)
- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7(2.5.2)
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili (2.5.3)
- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine(2.5.4)
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2 form. 2.5.5):
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto Ad (v. § 3.6 form. 2.5.6):

Nelle combinazioni per SLE, sono stati omessi i carichi Q_{kj} dal momento che hanno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi G_2 .

Altre combinazioni sono state considerate in funzione di specifici aspetti (p. es. fatica, ecc.), ove nelle formule il simbolo “+” è da intendersi “combinato con”.

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} sono stati desunti dalle norme (Cfr. § 2.6.1, Tab. 2.6.I)

Per le combinazioni sismiche:

Nel caso delle costruzioni civili e industriali le verifiche agli stati limite ultimi o di esercizio sono state effettuate per la combinazione dell'azione sismica con le altre azioni (Cfr. § 2.5.3 form. 3.2.16 delle NTC 2008)

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai carichi gravitazionali (form. 3.2.17).

I valori dei coefficienti Ψ_{2j} sono stati desunti dalle norme (Cfr. Tabella 2.5.I)

La struttura è stata progettata così che il degrado nel corso della sua vita nominale, con manutenzione ordinaria, non pregiudichi le sue prestazioni in termini di resistenza, stabilità e funzionalità, portandole al di sotto del livello richiesto dalle presenti norme.

Le misure di protezione contro l'eccessivo degrado sono state stabilite con riferimento alle previste condizioni ambientali.

La protezione contro l'eccessivo degrado è stata ottenuta con un'opportuna scelta dei dettagli, dei materiali e delle dimensioni strutturali, con l'utilizzo, ove necessario, dell'applicazione di sostanze o ricoprimenti protettivi, nonché con l'adozione di altre misure di protezione attiva o passiva.

• **AZIONI SULLA COSTRUZIONE**

AZIONE SISMICA

Come indicato nelle NTC 2008 l'azione sismica è stata caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X ed Y ed una verticale contrassegnata da Z, considerate tra di loro indipendenti, ed in funzione del tipo di analisi adottata, mediante una delle seguenti rappresentazioni:

- accelerazione massima attesa in superficie;
- accelerazione massima e relativo spettro di risposta attesi in superficie;
- accelerogramma.

l'azione in superficie è stata assunta come agente su tali piani.

Le due componenti ortogonali indipendenti che descrivono il moto orizzontale sono state caratterizzate dallo stesso spettro di risposta. L'accelerazione massima e lo spettro di risposta della componente verticale attesa in superficie sono stati determinati sulla base dell'accelerazione massima e dello spettro di risposta delle due componenti orizzontali.

In allegato alle NTC, per tutti i siti considerati, sono stati forniti i valori dei precedenti parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

AZIONI DOVUTE AL 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. Si precisa che tali azioni hanno valenza significativa in caso di strutture di elevata snellezza e con determinate caratteristiche tipologiche come ad esempio le strutture in acciaio.

AZIONI DOVUTE ALLA TEMPERATURA

E' stato tenuto conto delle variazioni giornaliere e stagionali della temperatura esterna, irraggiamento solare e convezione comportano variazioni della distribuzione di temperatura nei singoli elementi strutturali, con un delta di temperatura di 15° C.

Nel calcolo delle azioni termiche, si è tenuto conto di più fattori, quali le condizioni climatiche del sito, l'esposizione, la massa complessiva della struttura, la eventuale presenza di elementi non strutturali isolanti, le temperature dell'aria esterne (Cfr. § 3.5.2), dell'aria interna (Cfr. § 3.5.3) e la distribuzione della temperatura negli elementi strutturali (Cfr § 3.5.4) ~~viene assunta~~ in conformità ai dettami delle NTC 2008.

NEVE

Il carico provocato dalla neve sulle coperture è stato valutato mediante la seguente espressione di normativa:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t \quad (\text{Cfr. §3.3.7})$$

dove: q_s è il carico neve sulla copertura;

μ_i è il coefficiente di forma della copertura, fornito al (Cfr. § 3.4.5);

q_{sk} è il valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [kN/m²], fornito al (Cfr. § 3.4.2) delle NTC per un periodo di ritorno di 50 anni;

C_E è il coefficiente di esposizione di cui al (Cfr. § 3.4.3);

C_t è il coefficiente termico di cui al (Cfr. § 3.4.4).

AZIONI ECCEZIONALI

Per le azioni eccezionali, che si presentano in occasione di eventi quali incendi, esplosioni ed urti, ove richiesto da specifiche esigenze di destinazione d'uso, sono state considerate nella

progettazione, con calcolo e verifica della suddette azioni, determinate sulla base delle indicazioni di cui al § 3.6.1 delle NTC.

AZIONI ANTROPICHE E PESI PROPRI

Nel caso delle spinte del terrapieno sulle pareti di cantinato (ove questo fosse presente), in sede di valutazione di tali carichi, (a condizione che non ci sia grossa variabilità dei parametri geotecnici dei vari strati così come individuati nella relazione geologica), è stata adottata una sola tipologia di terreno ai soli fini della definizione dei lati di spinta e/o di eventuali sovraccarichi.

SOFTWARE UTILIZZATI – TIPO DI ELABORATORE

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 è stata effettuata una analisi dinamica modale.

SOFTWARE UTILIZZATO : CDSWin 2011a 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).

CODICE DI CALCOLO, SOLUTORE E AFFIDABILITA' DEI RISULTATI

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.

Si allegano alla presente i test sui casi prova forniti dalla S.T.S. s.r.l. a riprova dell'affidabilità dei risultati ottenuti.

La S.T.S. s.r.l. a riprova dell'affidabilità dei risultati ottenuti fornisce direttamente on-line i test sui casi prova (<http://www.stsweb.it/STSWeb/ITA/homepage.htm>)

Il software è inoltre dotato di filtri e controlli di autodiagnostica che agiscono a vari livelli sia della definizione del modello che del calcolo vero e proprio.

I controlli vengono visualizzati, sotto forma di tabulati, di videate a colori o finestre di messaggi.

In particolare il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello di calcolo generato
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti o non adeguate.
- Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su eventuali mal condizionamenti delle matrici, verifica dell'indice di condizionamento.
- Controlli sulla verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata.
- Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti.

VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIO MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITÀ

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

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello permettono di controllare sia la coerenza geometrica che le azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti, reazioni vincolari hanno permesso un immediato controllo con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati di cui è nota la soluzione in forma chiusa nell'ambito della Scienza delle Costruzioni.

Si è inoltre controllato che le reazioni vincolari abbiano dato valori in equilibrio con i carichi applicati, in particolare per i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche si è provveduto a confrontarli con valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Le sollecitazioni ottenute sulle travi per i carichi verticali direttamente agenti sono stati confrontati con semplici schemi a trave continua.

Per gli elementi inflessi di tipo bidimensionale si è provveduto a confrontare i valori ottenuti dall'analisi FEM con i valori di momento flettente ottenuti con gli schemi semplificati della Tecnica delle Costruzioni.

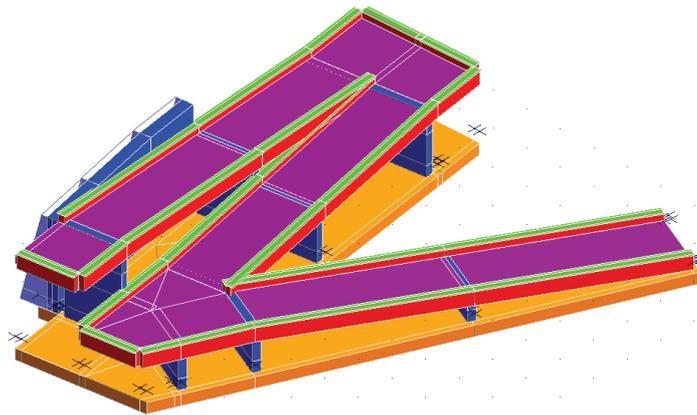
Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato esito positivo.

PRESTAZIONI ATTESE AL COLLAUDO

La struttura a collaudo dovrà essere conforme alle tolleranze dimensionali prescritte nella presente relazione, inoltre relativamente alle prestazioni attese esse dovranno essere quelle di cui al § 9 del D.M. 14.01.2008.

Ai fini della verifica delle prestazioni il collaudatore farà riferimento ai valori di tensioni, deformazioni e spostamenti desumibili dall'allegato fascicolo dei calcoli statici per il valore delle le azioni pari a quelle di esercizio.

RELAZIONE DI SINTESI



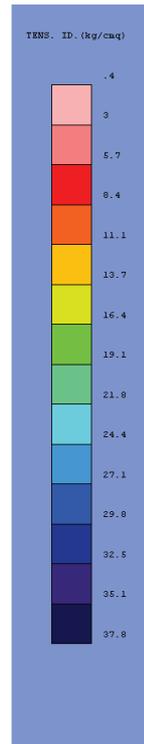
- DESCRIZIONE GENERALE OPERA

L'opera riguarda la costruzione di un sistema di rampe per consentire alle persone con ridotta capacità motoria di superare il dislivello esistente tra la Stazione Centrale della FF.S e la stazione inferiore delle F.A.L. nella città di Potenza. Verranno realizzate con solette e setti in c.a. dello spessore di cm 20 e fondazione a piastra dello spessore di cm 30.

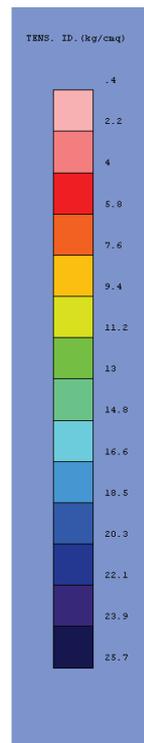
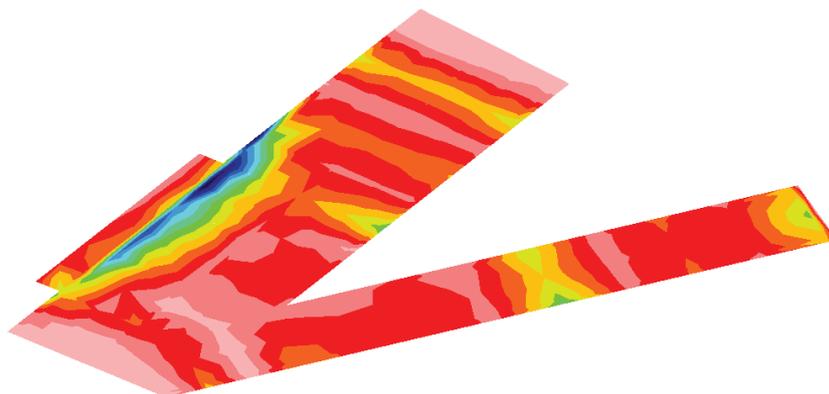
Le analisi e le verifiche sono state condotte con il metodo degli stati limite (SLU ed SLE) utilizzando i coefficienti parziali della normativa di cui al DM 14.01.2008 come in dettaglio specificato negli allegati tabulati di calcolo.

L'analisi delle sollecitazioni è stata effettuata in campo elastico lineare, per l'analisi sismica è stata effettuata una analisi dinamica modale, utilizzando il software CDSW in 2011a prodotto dalla : **S.T.S. s.r.l. Software Tecnico Scientifico S.r.l.**

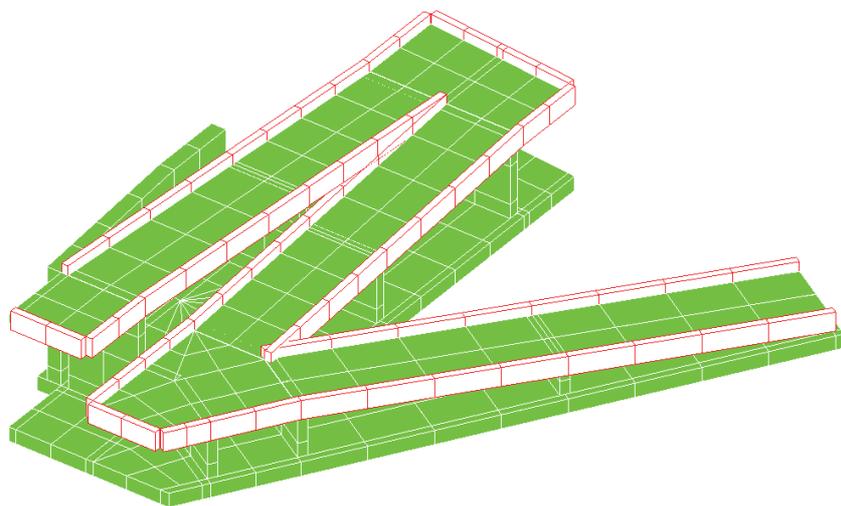
Al fine illustrare i principali risultati raggiunti di seguito si allegano i colomap delle sollecitazioni e delle relative verifiche.



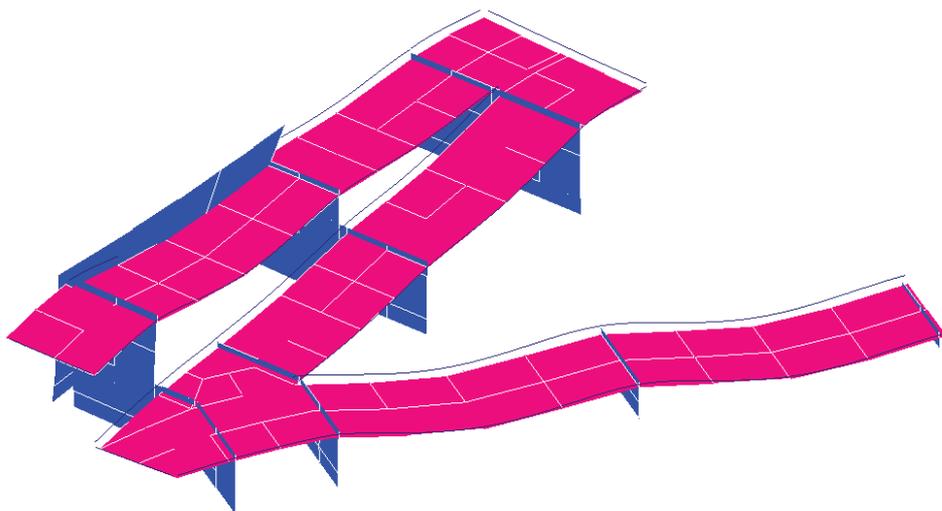
Tensioni ideali elevazione



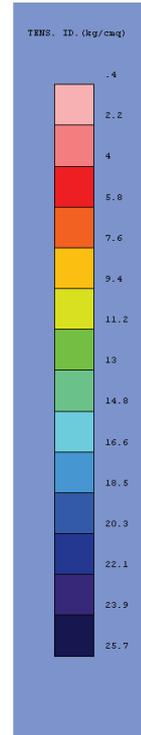
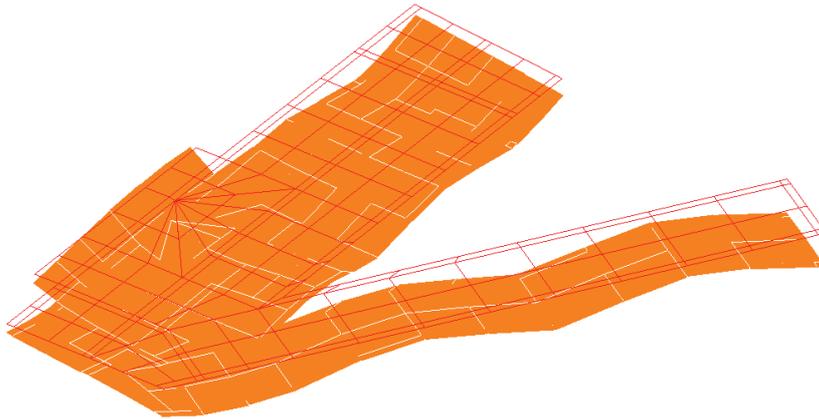
Tensioni ideali fondazione



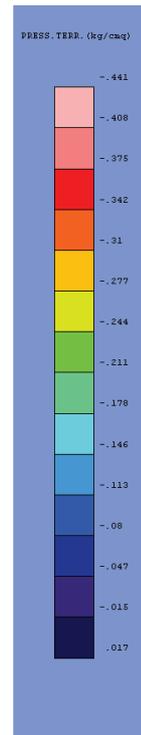
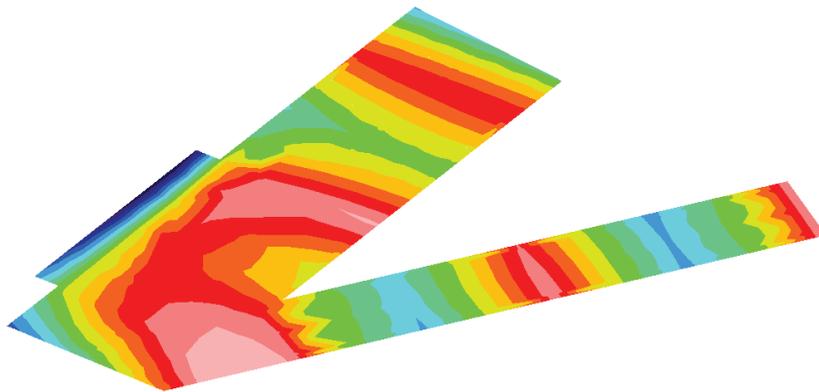
Verifica elementi shell



Deformata elevazione

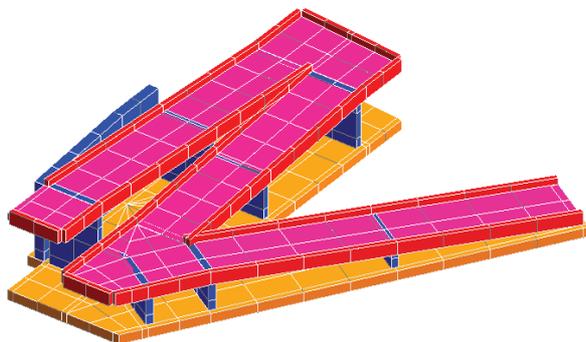


Deformata fondazione



Pressione terreno

RELAZIONE DI CALCOLO



Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l’applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

• **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell’*ANALISI MODALE* o dell’*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l’ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L’elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

• RELAZIONE SUI MATERIALI

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

• ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il metodo delle "iterazioni nel sottospazio".

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

• VERIFICHE

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compressa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;

Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

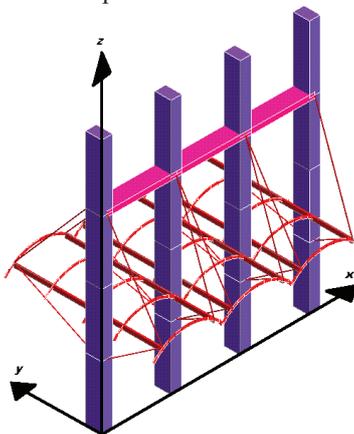
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- 1/3 e 1/2 del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

• SISTEMI DI RIFERIMENTO

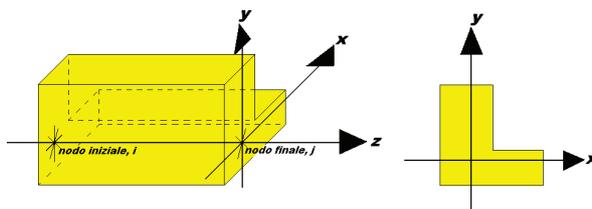
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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



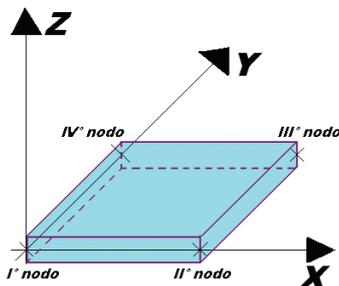
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

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



• **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

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

• **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

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

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

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

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	: Numero identificativo del materiale in esame
Densità	: Peso specifico del materiale
Ex * 1E3	: Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
Ni.x	: Coefficiente di Poisson in direzione x
Alfa.x	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
Ey * 1E3	: Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
Ni.y	: Coefficiente di Poisson in direzione y
Alfa.y	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
E11 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna
E12 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
E13 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
E22 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
E23 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
E33 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio shell.

Sezione N.ro	: Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
Spessore	: Spessore dell'elemento
Base foro	: Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Altezza foro	: Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Codice	: Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)
Ascissa foro	: Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro
Ordinata foro	: Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro
Tipo mater.	: Numero di archivio dei materiali shell
Tipo elem.	: Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo: 0 = Lastra – Piastra 1 = Lastra 2 = Piastra

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	: Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	: Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	: Percentuale di rigidità torsionale
Mod. E	: Modulo di elasticità normale
Poisson	: Coefficiente di Poisson
Sgmc	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	: Tensione tangenziale minima
tauc1	: Tensione tangenziale massima
Sgmf	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	: Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	: Peso specifico del materiale
Copristaffa	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	: Diametro delle staffe
Lar. st.	: Larghezza massima delle staffe
Psc	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	: Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	: Passo minimo delle staffe
tMt min.	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	: Flessione retta forzata per sezioni dissimetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
Linear.	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	: Costante di sottofondo del terreno

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	: Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
fck	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fcd	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rcd	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	: Modulo elastico dell'acciaio
ec0	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
ecu	: Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	: Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	: Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang.	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
Filo in.	: Numero del filo fisso iniziale della trave
Filo fin.	: Numero del filo fisso finale della trave
Quota in.	: Quota dell'estremo iniziale della trave
Quota fin.	: Quota dell'estremo finale della trave
dx in	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dx f	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
dy in	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dy f	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
Pann.	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
Tamp.	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
Ball.	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
Espl.	: Carico sulla trave imposto dal progettista
Tot.	: Totale dei carichi verticali precedenti
Torc.	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Orizz.	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Assia.	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Ali.	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz	: Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che

non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

Piastra N.ro	: <i>Numero identificativo della piastra in esame</i>
Filo 1	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra</i>
Filo 2	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra</i>
Filo 3	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra</i>
Filo 4	: <i>Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra</i>
Tipo carico	: <i>Numero di archivio delle tipologie di carico</i>
Quota filo 1	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso</i>
Quota filo 2	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso</i>
Quota filo 3	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso</i>
Quota filo 4	: <i>Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso</i>
Tipo sezione	: <i>Numero identificativo della sezione della piastra</i>
Spessore	: <i>Spessore della piastra</i>
Kwinkler	: <i>Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)</i>
Tipo mater.	: <i>Numero di archivio dei materiali shell</i>

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

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
6	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
7	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
8	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
9	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
10	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
11	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	20	1	LASTRA-PIASTRA
602	30	1	LASTRA-PIASTRA

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	0	200	400	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE				FLAG		
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cm ²	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st.	Lun sta	Li n.	Ap pe
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	100	1	0
3	PILAS	10	100	C28/35	B450C	323082	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	100	1	0
6	ELEV.	10	100	C25/30	FeB44k	312201	0,20	2500	ORDIN. X0	SENSIBILE	0,00	3,0	5,0	16	12	40	1	0
7	ELEV.	10	100	C25/30	FeB44k	312201	0,20	2500	ORDIN. X0	SENSIBILE	0,00	2,0	3,6	16	8	70	1	0
8	PILAS	1	100	C28/35	FeB44k	337216	0,20	2500	ORDIN. X0	SENSIBILE	0,00	3,5	5,1	16	8	100	1	0
9	PILAS	1	100	C28/35	FeB44k	337216	0,20	2500	ORDIN. X0	SENSIBILE	0,00	1,5	3,1	16	8	100	1	0
10	PILAS	1	100	C25/30	FeB44k	312201	0,20	2500	ORDIN. X0	SENSIBILE	0,00	3,5	5,1	16	8	100	1	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO

Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	150,0	112,0	3600					2,0	0,08
3	PILAS	300,0	170,0	170,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	168,0	126,0	3600					2,0	0,08
6	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	150,0	112,0	3520					2,0	0,04
7	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	150,0	112,0	3520					2,0	0,04
8	PILAS	300,0	170,0	170,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	168,0	126,0	3520					2,0	0,04
9	PILAS	300,0	170,0	170,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	168,0	126,0	3520					2,0	0,04
10	PILAS	250,0	141,0	141,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	150,0	112,0	3520					2,0	0,04

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	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0	

MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO

Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	SETTI	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50		0,4	0,3	150,0	112,0	3600						

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	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
1	15,00	0,00	2	10,00	0,00			

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	15,00	Altezza edificio (m)	6,00
Massima dimens. dir. Y (m)	15,00	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	SECONDA
Longitudine Est (Grd)	15,80549	Latitudine Nord (Grd)	40,63333
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	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.)	0,31
Fo	2,33	Fv	0,85
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,43	Periodo TD (sec.)	1,89
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,20	Periodo T'c (sec.)	0,36
Fo	2,45	Fv	1,49
Fattore Stratigrafia 'S'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,49	Periodo TD (sec.)	2,41
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 carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. ecce.	1,00	Legno per comb. fundament.:	1,50
Livello conoscenza	LC2		
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		

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	10,58	1,67	2	11,16	3,05
3	5,96	3,59	4	6,54	4,97
5	1,35	5,50	6	1,92	6,89
7	-0,21	6,15	8	0,36	7,54
9	0,27	8,15	10	1,69	8,37
11	5,27	7,41	12	5,03	8,90
13	9,00	9,52	14	9,24	8,04
15	8,98	9,67	16	8,75	11,15
17	4,78	10,52	18	5,01	9,04
19	0,01	9,77	20	0,24	8,29
21	-1,25	7,91	22	-1,02	6,49
23	10,73	8,27	24	10,63	9,78
25	10,62	9,93	26	10,52	11,43
27	-1,51	9,54	28	-1,27	8,05
29	10,52	1,53	30	11,21	3,19
31	6,60	5,11	32	5,91	3,45
33	2,47	6,82	34	1,29	5,37
35	5,29	7,27	36	9,26	7,89
37	8,72	11,30	38	4,75	10,67
39	-0,01	9,92	40	-0,27	6,01
41	1,67	8,52	42	1,43	10,00
43	1,41	10,15	44	-0,16	9,90
45	-0,14	9,75	46	0,10	8,27
47	0,12	8,12	48	0,21	7,56
49	-0,35	6,21	50	-0,41	6,07
51	-1,53	9,69	52	8,87	11,32

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
53	8,89	11,17	54	9,13	9,69
55	9,15	9,54	56	9,38	8,06
57	9,41	7,92	58	11,35	3,13
59	11,29	2,99	60	10,72	1,61
61	10,66	1,47	62	-0,99	6,31
63	10,52	11,58	64	10,73	8,12
65	3,25	10,44	66	3,25	10,29
67	-0,10	10,42	68	1,32	10,65
69	3,16	10,94	70	4,66	11,17

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	Irreg XY	Tamp Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	0,30	Interpiano	NO	NO
2	1,10	Interpiano	NO	NO	3	1,70	Interpiano	NO	NO
4	2,40	Interpiano	NO	NO					

SETTI ALLA QUOTA .3 m

Sett N.ro	Sez N.r	GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR						
		Sp. cm	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat N.ro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	20	1	2	0,30	0,30	-9	4	0	-9	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	601	20	3	4	0,30	0,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	601	20	5	6	0,30	0,30	9	-4	0	9	-4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	601	20	9	8	0,30	0,30	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	601	20	8	7	0,30	0,30	9	-4	0	9	-4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	601	20	10	6	0,30	0,30	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	601	20	12	11	0,30	0,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	601	20	13	14	0,30	0,30	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	601	20	16	15	0,30	0,30	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	601	20	17	18	0,30	0,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	601	20	19	20	0,30	0,30	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	601	20	20	9	0,30	0,30	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	601	20	18	12	0,30	0,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	601	20	15	13	0,30	0,30	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
17	602	30	43	65	0,30	0,30	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2328	-2540			
18	602	30	39	43	0,30	0,30	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2328	-2540			
19	602	30	65	38	0,30	0,30	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-2328	-2540			

SPINTA TERRE .3 m

IDENTIFICATIVO														ARCHIVIO TERRENO PER CALCOLO SPINTA TERRE											ANALISI DEI CARICHI SPINTE SUI SETTI					
Pian N.ro	Setto N.ro	Filo in.	Filo fin.	Tipo Terr	Fi Grd	F' Grd	Incl Grd	Gamma kg/mc	Sovr. kg/mq	Dh in. (m)	Dh fin. (m)	Inc Sis	Ka	P sup kg/mq	P inf kg/mq	Dp sup kg/mq	Dp inf kg/mq	P sup. kg/mq	P inf. kg/mq											
1	1	1	2											0	0	0	0	0	0	0										
1	2	3	4											0	0	0	0	0	0	0										
1	3	5	6											0	0	0	0	0	0	0										
1	4	9	8											0	0	0	0	0	0	0										
1	5	8	7											0	0	0	0	0	0	0										
1	6	10	6											0	0	0	0	0	0	0										
1	7	12	11											0	0	0	0	0	0	0										
1	8	13	14											0	0	0	0	0	0	0										
1	9	16	15											0	0	0	0	0	0	0										
1	10	17	18											0	0	0	0	0	0	0										
1	11	19	20											0	0	0	0	0	0	0										
1	12	20	9											0	0	0	0	0	0	0										
1	13	18	12											0	0	0	0	0	0	0										
1	14	15	13											0	0	0	0	0	0	0										
1	17	43	65	4	25	20	0	2100	400	2,10	0,00	1	0,617	-2328	-2540	0	0	-2328	-2540											
1	18	39	43	4	25	20	0	2100	400	2,10	0,00	1	0,617	-2328	-2540	0	0	-2328	-2540											
1	19	65	38	4	25	20	0	2100	400	2,10	0,00	1	0,617	-2328	-2540	0	0	-2328	-2540											

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 1.1 m

DATI GENERALI		QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI								Crit N.ro					
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin.	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl		Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia	Ali %
14	1934	Tel.SismoRes.	0	7	22	1,10	1,10	-3	-7	20	-3	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
15	1934	Tel.SismoRes.	0	7	5	1,10	1,10	-3	-7	20	-3	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
16	1934	Tel.SismoRes.	0	5	3	1,10	1,10	-3	-7	20	-3	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
17	1934	Tel.SismoRes.	0	6	4	1,10	1,10	3	7	20	3	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
18	1934	Tel.SismoRes.	0	22	21	1,10	1,10	-7	-1	20	-7	-2	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
19	1934	Tel.SismoRes.	180	9	10	1,10	1,10	-1	7	20	-2	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
20	1934	Tel.SismoRes.	0	4	2	1,10	0,30	3	7	20	3	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
21	1934	Tel.SismoRes.	0	3	1	1,10	0,30	-3	-7	20	-3	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
22	1934	Tel.SismoRes.	180	9	21	1,10	1,10	-1	7	20	-2	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

SETTI ALLA QUOTA 1.1 m																										
GEOMETRIA					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI							PRESSIONI			RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia kg/m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	601	20	12	11	1,10	1,10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	601	20	20	9	1,10	1,10	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	601	20	3	4	1,10	1,10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	601	20	5	6	1,10	1,10	9	-4	0	9	-4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	601	20	9	8	1,10	1,10	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
6	601	20	8	7	1,10	1,10	9	-4	0	9	-4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	601	20	10	6	1,10	1,10	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	601	20	13	14	1,10	1,10	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
9	601	20	16	15	1,10	1,10	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	601	20	17	18	1,10	1,10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
11	601	20	19	20	1,10	1,10	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
12	601	20	18	12	1,10	1,10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	601	20	15	13	1,10	1,10	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	602	30	43	65	1,10	1,10	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1764	-2328		
26	602	30	39	43	1,10	1,10	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1764	-2328		
27	602	30	65	38	1,10	1,10	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1764	-2328		

SPINTA TERRE 1.1 m															ANALISI DEI CARICHI SPINTE SUI SETTI					
IDENTIFICATIVO				ARCHIVIO TERRENO PER CALCOLO SPINTA TERRE										TERRENO		AGGIUNTIVE		TOTALI		
Pian N.ro	Setto N.ro	Filo in.	Filo fin.	Tipo Terr	Fi Grd	Fi' Grd	Incl Grd	Gamma kg/mc	Sovr. kg/mq	Dh in. (m)	Dh fin. (m)	Inc Sis	Ka	P sup kg/mq	P inf kg/mq	Dp sup kg/mq	Dp inf kg/mq	P sup. kg/mq	P inf. kg/mq	
2	1	12	11											0	0	0	0	0	0	
2	2	20	9											0	0	0	0	0	0	
2	3	3	4											0	0	0	0	0	0	
2	4	5	6											0	0	0	0	0	0	
2	5	9	8											0	0	0	0	0	0	
2	6	8	7											0	0	0	0	0	0	
2	7	10	6											0	0	0	0	0	0	
2	8	13	14											0	0	0	0	0	0	
2	9	16	15											0	0	0	0	0	0	
2	10	17	18											0	0	0	0	0	0	
2	11	19	20											0	0	0	0	0	0	
2	12	18	12											0	0	0	0	0	0	
2	13	15	13											0	0	0	0	0	0	
2	25	43	65	3	25	20	0	2100	400	1,30	0,30	1	0,617	-1764	-2328	0	0	-1764	-2328	
2	26	39	43	3	25	20	0	2100	400	1,30	0,30	1	0,617	-1764	-2328	0	0	-1764	-2328	
2	27	65	38	3	25	20	0	2100	400	1,30	0,30	1	0,617	-1764	-2328	0	0	-1764	-2328	

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 1.7 m																							
DATI GENERALI				QUOTE				SCOSTAMENTI				CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia kg/m	Ali %	Crit N.ro
3	1934	Tel.SismoRes.	0	6	11	1,10	1,70	1	-7	20	1	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
4	1934	Tel.SismoRes.	0	11	14	1,70	1,70	1	-7	20	1	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
5	1934	Tel.SismoRes.	0	14	23	1,70	1,70	1	-7	20	1	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
6	1934	Tel.SismoRes.	0	10	12	1,10	1,70	-1	7	20	-1	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
12	1934	Tel.SismoRes.	0	23	24	1,70	1,70	8	1	20	8	1	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
13	1934	Tel.SismoRes.	0	24	25	1,70	1,70	8	1	20	8	1	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
14	1934	Tel.SismoRes.	0	25	26	1,70	1,70	8	1	20	8	1	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
15	1934	Tel.SismoRes.	180	16	26	1,70	1,70	-1	7	20	-1	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101
17	1934	Tel.SismoRes.	0	12	13	1,70	1,70	-1	7	20	-1	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	101

SETTI ALLA QUOTA 1.7 m																										
GEOMETRIA					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI							PRESSIONI			RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia kg/m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf. kg/mq	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	601	20	12	11	1,70	1,70	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
2	601	20	15	13	1,70	1,70	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	601	20	13	14	1,70	1,70	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	601	20	16	15	1,70	1,70	-10	-2	0	-10	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
9	601	20	17	18	1,70	1,70	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
10	601	20	19	20	1,70	1,70	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
16	601	20	18	12	1,70	1,70	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
20	602	30	43	65	1,70	1,70	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1418	-1841		
21	602	30	39	43	1,70	1,70	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1418	-1841		
22	602	30	65	38	1,70	1,70	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1418	-1841		

SPINTA TERRE 1.7 m															ANALISI DEI CARICHI SPINTE SUI SETTI					
IDENTIFICATIVO				ARCHIVIO TERRENO PER CALCOLO SPINTA TERRE										TERRENO		AGGIUNTIVE		TOTALI		
Pian N.ro	Setto N.ro	Filo in.	Filo fin.	Tipo Terr	Fi Grd	Fi' Grd	Incl Grd	Gamma kg/mc	Sovr. kg/mq	Dh in. (m)	Dh fin. (m)	Inc Sis	Ka	P sup kg/mq	P inf kg/mq	Dp sup kg/mq	Dp inf kg/mq	P sup. kg/mq	P inf. kg/mq	
3	1	12	11											0	0	0	0	0	0	
3	2	15	13											0	0	0	0	0	0	
3	7	13	14											0	0	0	0	0	0	
3	8	16	15											0	0	0	0	0	0	
3	9	17	18											0	0	0	0	0	0	
3	10	19	20											0	0	0	0	0	0	

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

SPINTA TERRE 1.7 m

IDENTIFICATIVO														ARCHIVIO TERRENO PER CALCOLO SPINTA TERRE										ANALISI DEI CARICHI SPINTE SUI SETTI					
														TERRENO		AGGIUNTIVE		TOTALI											
Pian N.ro	Setto N.ro	Filo in.	Filo fin.	Tipo Terr	Fi Grd	F' Grd	Incl Grd	Gamma kg/mc	Sovr. kg/mq	Dh in. (m)	Dh fin. (m)	Inc Sis	Ka	P sup kg/mq	P inf kg/mq	Dp sup kg/mq	Dp inf kg/mq	P sup. kg/mq	P inf. kg/mq										
3	16	18	12	2	25	20	0	2100	400	0,70	1,40	1	0,617	0	0	0	0	0	0										
3	20	43	65	2	25	20	0	2100	400	0,70	1,40	1	0,617	-1418	-1841	0	0	-1418	-1841										
3	21	39	43	2	25	20	0	2100	400	0,70	1,40	1	0,617	-1418	-1841	0	0	-1418	-1841										
3	22	65	38	2	25	20	0	2100	400	0,70	1,40	1	0,617	-1418	-1841	0	0	-1418	-1841										

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 2.4 m

DATI GENERALI				QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici		Ang Grd	Fi in.	Fi fin.	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
1	1934	Tel.SismoRes.		0	28	20	2,40	2,40	1	-6	20	1	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	0	101
2	1934	Tel.SismoRes.		0	20	18	2,40	2,40	1	-6	20	1	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	0	101
3	1934	Tel.SismoRes.		0	18	15	2,40	1,70	1	-6	20	1	-7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	0	101
4	1934	Tel.SismoRes.		0	19	17	2,40	2,40	-1	8	20	-1	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	0	101
5	1934	Tel.SismoRes.		0	17	16	2,40	1,70	-1	7	20	-1	7	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	0	101
6	1934	Tel.SismoRes.		0	27	28	2,40	2,40	-7	-1	20	-8	-1	20	0	0	0	100	100	0	0	0	0	0	101

SETTI ALLA QUOTA 2.4 m

GEOMETRIA		QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR									
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fi in.	Fi fin.	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg/m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg/m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
9	601	20	17	18	2,40	2,40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	601	20	19	20	2,40	2,40	10	2	0	10	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	602	30	43	65	2,40	2,40	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-902	-1547			
12	602	30	39	43	2,40	2,40	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-864	-1403			
13	602	30	65	38	2,40	2,40	-2	15	0	-2	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-924	-1629			

SPINTA TERRE 2.4 m

IDENTIFICATIVO														ARCHIVIO TERRENO PER CALCOLO SPINTA TERRE										ANALISI DEI CARICHI SPINTE SUI SETTI					
														TERRENO		AGGIUNTIVE		TOTALI											
Pian N.ro	Setto N.ro	Filo in.	Filo fin.	Tipo Terr	Fi Grd	F' Grd	Incl Grd	Gamma kg/mc	Sovr. kg/mq	Dh in. (m)	Dh fin. (m)	Inc Sis	Ka	P sup kg/mq	P inf kg/mq	Dp sup kg/mq	Dp inf kg/mq	P sup. kg/mq	P inf. kg/mq										
4	9	17	18											0	0	0	0	0	0										
4	10	19	20											0	0	0	0	0	0										
4	11	43	65	1	25	20	0	2100	400	0,00	1,70	1	0,617	-902	-1547	0	0	-902	-1547										
4	12	39	43	1	25	20	0	2100	400	0,00	1,70	1	0,617	-864	-1403	0	0	-864	-1403										
4	13	65	38	1	25	20	0	2100	400	0,00	1,70	1	0,617	-924	-1629	0	0	-924	-1629										

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 0 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	5	34	32	3	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
2	6	5	3	4	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
3	6	4	31	33	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
4	32	29	1	3	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
5	3	1	2	4	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
6	4	2	30	31	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
7	8	7	5	6	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
8	40	34	5	7	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
9	9	8	6	10	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
10	20	9	10	41	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
11	10	12	18	41	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
12	12	13	15	18	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
13	6	11	12	10	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
14	35	36	14	11	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
15	11	14	13	12	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
16	18	15	16	17	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
17	17	16	37	38	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
18	6	33	35	11	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
19	60	59	2	1	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
20	59	58	30	2	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
21	55	54	15	13	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
22	56	55	13	14	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
23	54	53	16	15	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
24	53	52	37	16	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
25	57	56	14	36	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
26	43	42	66	65	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
27	65	66	17	38	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
28	42	43	39	19	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
29	41	42	19	20	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
30	19	39	44	45	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 0 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
31	20	19	45	46	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
32	9	20	46	47	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
33	9	47	48	8	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
34	49	7	8	48	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
35	49	50	40	7	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
36	60	1	29	61	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
37	51	27	45	44	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
38	27	28	46	45	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
39	28	21	47	46	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
40	48	47	21	21	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
41	62	50	49	22	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
42	21	22	49	48	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
43	52	53	26	63	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
44	54	55	24	25	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
45	53	54	25	26	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
46	24	55	56	23	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
47	56	57	64	23	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
48	42	41	66	66	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
49	18	17	66	66	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
50	41	18	66	66	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
51	67	39	43	68	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
52	68	43	65	69	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1
53	69	65	38	70	0	0	0	0	0	2	30,0	10,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 1.1 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	6	5	3	4	1	2	2	2	2	1	20,0	0,0	1
2	4	3	1	2	1	2	2	1	1	1	20,0	0,0	1
3	8	9	21	21	1	2	2	2	2	1	20,0	0,0	1
4	7	8	21	22	1	2	2	2	2	1	20,0	0,0	1
5	6	8	7	5	1	2	2	2	2	1	20,0	0,0	1
6	8	6	10	10	1	2	2	2	2	1	20,0	0,0	1
7	9	8	10	10	1	2	2	2	2	1	20,0	0,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 1.7 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	10	6	11	12	1	2	2	3	3	1	20,0	0,0	1
2	12	11	14	13	1	3	3	3	3	1	20,0	0,0	1
3	13	14	23	24	1	3	3	3	3	1	20,0	0,0	1
4	15	13	24	25	1	3	3	3	3	1	20,0	0,0	1
5	16	15	25	26	1	3	3	3	3	1	20,0	0,0	1

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 2.4 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	17	18	15	16	1	4	4	3	3	1	20,0	0,0	1
2	19	20	18	17	1	4	4	4	4	1	20,0	0,0	1
3	27	28	20	19	1	4	4	4	4	1	20,0	0,0	1
4	51	27	19	39	1	4	4	4	4	1	20,0	0,0	1

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Peso Strutturale	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,50	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	1,00

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,50
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,30
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00

SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

- Tratto** : Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
- Filo in.** : Filo iniziale
- Filo fin.** : Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

- Alt.** : Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione
- Tx** : Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
- Ty** : Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
- N** : Sforzo assiale
- Mx** : Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
- My** : Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
- Mt** : Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:

- Origine** : I° punto di inserimento dello shell
- Asse 1** : Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
- Piano 12** : Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
- Asse 2** : Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°
- Asse 3** : Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

Shell Nro	: <i>numero dell'elemento bidimensionale</i>
nodo N.ro	: <i>numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra</i>
S11	: <i>tensione normale di lastra</i>
S22	: <i>tensione normale di lastra</i>
S12	: <i>tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)</i>
M11	: <i>tensione normale di piastra sulla faccia positiva</i>
M22	: <i>tensione normale di piastra sulla faccia positiva</i>
M12	: <i>tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva</i>

• VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

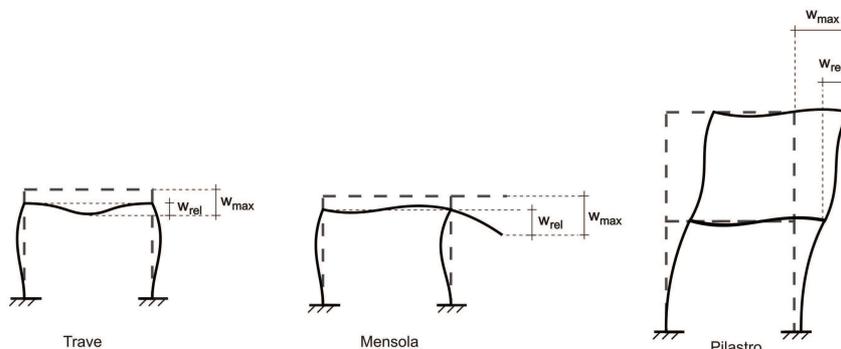
Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione e di seguito le caratteristiche per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo)
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con la formula del DM 2008 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/f_y)^{(1/2)}$ Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha provato a classificare una sezione di classe 4 come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima.
Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flesso-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]

Wmax	: <i>Spostamento massimo</i>
Wrel	: <i>Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi</i>
Wlim	: <i>Spostamento limite</i>

Per una piu' agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si puo' fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica e' sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l' asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap %	: <i>111 La sezione non verifica per taglio elevato</i>
Rap %	: <i>444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4</i>

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd → σ_n	: <i>Tensione normale dovuta a sforzo normale</i>
$M_x V.Rd \rightarrow \sigma_{M_x}$: <i>Tensione normale dovuta a momento M_x</i>
$M_y V.Rd \rightarrow \sigma_{M_y}$: <i>Tensione normale dovuta a momento M_y</i>
$V_{xpl} Rd \rightarrow \tau_x$: <i>Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x</i>
$V_{ypl} Rd \rightarrow \tau_y$: <i>Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y</i>
T Rd → τ_{M_t}	: <i>Tensione tangenziale da momento torcente</i>
fy rid → Rapp. Fless	: <i>Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule del DM 2008 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno</i>
Rap % → Rapp.Taglio	: <i>Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule del DM 2008 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente</i>
clas. → KcC	: <i>Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]</i>
lmd → KcM	: <i>Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]</i>
R%pf → Rx	: <i>Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y</i>
R%ft → Ry	: <i>Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento X</i>

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

FREQUENZE E MASSE ECCITATE

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 SLV Z	Sd/g SLC	Eccitat Totale	SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3	
											Massa 64.32 70.65	Perc. .91	Massa 63.49 70.65	Perc. .89	Massa	Perc.
Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.											
1	129,053	0,04869	5,0		0,125	0,349	0,349				0,19	0,00	13,22	0,19		
2	155,589	0,04038	5,0		0,119	0,331	0,331				44,03	0,62	0,11	0,00		
3	171,390	0,03666	5,0		0,116	0,323	0,323				0,06	0,00	25,15	0,36		
4	204,553	0,03072	5,0		0,111	0,310	0,310				1,26	0,02	8,96	0,13		
5	258,041	0,02435	5,0		0,106	0,296	0,296				12,63	0,18	0,16	0,00		
6	279,690	0,02246	5,0		0,104	0,292	0,292				0,83	0,01	8,15	0,12		
7	342,953	0,01832	5,0		0,101	0,283	0,283				0,03	0,00	0,00	0,00		
8	373,291	0,01683	5,0		0,100	0,280	0,280				0,47	0,01	3,10	0,04		
9	416,113	0,01510	5,0		0,098	0,276	0,276				1,13	0,02	2,75	0,04		
10	423,924	0,01482	5,0		0,098	0,276	0,276				2,51	0,04	0,09	0,00		
11	505,005	0,01244	5,0		0,096	0,271	0,271				0,00	0,00	1,30	0,02		
12	566,234	0,01110	5,0		0,095	0,268	0,268				1,19	0,02	0,49	0,01		

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0° ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	7	1,10	0,01	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	22	1,10	-0,01	0,00	0,03	-0,01	0,00	0,00
1	7	1,10	0,00	-0,07	0,08	0,07	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,07	-0,08	-0,01	0,00	0,00
1	5	1,10	0,00	-0,01	0,28	0,02	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,01	-0,28	-0,02	0,00	0,00
1	6	1,10	0,00	-0,03	0,30	0,05	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,03	-0,30	-0,02	0,00	0,00
1	22	1,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
1	9	1,10	0,02	0,10	0,17	-0,09	0,01	0,00	10	1,10	-0,02	-0,10	-0,17	0,02	0,01	0,00
1	4	0,70	0,00	-0,02	0,22	0,05	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,02	-0,22	-0,03	0,00	0,00
1	3	0,70	0,00	-0,02	0,13	0,05	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,02	-0,13	-0,03	0,00	0,00
1	9	1,10	-0,01	-0,01	0,09	0,01	0,00	0,00	21	1,10	0,01	0,01	-0,09	0,00	0,00	0,00
1	6	1,10	-0,02	-0,03	-0,75	0,06	-0,01	0,00	11	1,37	0,02	0,03	0,75	-0,04	-0,01	0,00
1	11	1,37	-0,01	0,02	0,24	0,01	0,00	0,00	14	1,70	0,01	-0,02	-0,24	-0,03	-0,01	0,00
1	14	1,70	0,00	0,01	0,24	-0,01	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,01	-0,24	0,01	0,00	0,00
1	10	1,10	-0,01	0,01	-0,13	0,02	0,00	0,00	12	1,37	0,01	-0,01	0,13	-0,03	0,00	0,00
1	23	1,70	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	24	1,70	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
	24	1,70	-0,03	0,03	0,06	0,00	0,00	0,00	25	1,70	0,03	-0,03	-0,06	0,00	0,00	0,00
1	25	1,70	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
1	16	1,70	0,00	-0,01	-0,16	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,01	0,16	0,01	0,00	0,00
1	12	1,37	-0,01	-0,03	-0,59	0,05	-0,01	0,00	13	1,70	0,01	0,03	0,59	-0,03	-0,01	0,00
1	28	2,40	-0,02	0,00	0,07	0,00	-0,01	0,00	20	2,40	0,02	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00
1	20	2,40	0,00	-0,05	0,57	0,07	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,05	-0,57	-0,02	0,00	0,00
1	18	2,02	0,00	-0,03	0,52	0,07	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,03	-0,52	-0,04	0,00	0,00
1	19	2,40	0,00	-0,01	-1,02	0,03	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,01	1,02	-0,02	0,00	0,00
1	17	2,02	0,00	-0,04	-0,53	0,08	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,04	0,53	-0,04	0,00	0,00
1	27	2,40	-0,02	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	28	2,40	0,02	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00
2	7	1,10	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	22	1,10	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
2	7	1,10	0,00	-0,07	0,28	0,01	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,07	-0,28	0,05	0,00	0,00
2	5	1,10	0,00	-0,02	0,26	0,01	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,02	-0,26	0,01	0,00	0,00
3	5	1,10	0,00	-0,01	0,27	-0,01	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,01	-0,27	0,02	0,00	0,00
4	5	1,10	0,00	0,01	0,23	-0,03	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,01	-0,23	0,02	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	-0,02	0,24	0,02	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,02	-0,24	0,01	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,02	0,28	-0,01	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,02	-0,28	0,03	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,01	0,32	-0,03	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,01	-0,32	0,03	0,00	0,00
2	22	1,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
2	9	1,10	0,01	0,06	-0,12	0,00	0,00	0,00	10	1,10	-0,01	-0,06	0,12	-0,05	0,00	0,00
2	4	0,70	0,00	-0,03	0,24	0,02	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,03	-0,24	0,01	0,00	0,00
3	4	0,70	0,00	-0,02	0,24	-0,01	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,02	-0,24	0,04	0,00	0,00
4	4	0,70	0,00	-0,01	0,24	-0,04	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,01	-0,24	0,05	0,00	0,00
2	3	0,70	0,00	-0,03	0,19	0,02	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,03	-0,19	0,01	0,00	0,00
3	3	0,70	0,00	-0,02	0,21	-0,01	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,02	-0,21	0,04	0,00	0,00
4	3	0,70	0,00	-0,01	0,21	-0,04	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,01	-0,21	0,05	0,00	0,00
2	9	1,10	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,00	0,00
2	6	1,10	-0,01	-0,04	-0,41	0,04	-0,01	0,00	11	1,37	0,01	0,04	0,41	0,00	-0,01	0,00
3	6	1,10	-0,01	-0,04	-0,19	0,01	-0,01	0,00	11	1,37	0,01	0,04	0,19	0,03	-0,01	0,00
4	6	1,10	-0,01	-0,03	0,17	-0,03	0,00	0,00	11	1,37	0,01	0,03	-0,17	0,05	-0,01	0,00
2	11	1,37	-0,01	-0,02	0,31	0,02	0,00	0,00	14	1,70	0,01	0,02	-0,31	0,00	0,00	0,00
3	11	1,37	0,00	-0,02	0,39	0,00	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,02	-0,39	0,02	0,00	0,00
4	11	1,37	0,00	-0,01	0,38	-0,03	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,01	-0,38	0,03	0,00	0,00
2	14	1,70	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	23	1,70	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
2	10	1,10	-0,01	-0,02	-0,25	0,02	-0,01	0,00	12	1,37	0,01	0,02	0,25	0,00	-0,01	0,00
3	10	1,10	-0,02	-0,03	-0,49	0,00	-0,01	0,00	12	1,37	0,02	0,03	0,49	0,03	-0,01	0,00
4	10	1,10	-0,03	-0,02	-0,77	-0,03	-0,01	0,00	12	1,37	0,03	0,02	0,77	0,05	-0,01	0,00
2	23	1,70	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	24	1,70	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
2	25	1,70	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
2	16	1,70	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
2	12	1,37	-0,01	-0,03	-0,72	0,03	0,00	0,00	13	1,70	0,01	0,03	0,72	0,00	-0,01	0,00
3	12	1,37	-0,01	-0,04	-0,77	0,01	0,00	0,00	13	1,70	0,01	0,04	0,77	0,03	0,00	0,00
4	12	1,37	-0,01	-0,05	-0,87	-0,03	0,00	0,00	13	1,70	0,01	0,05	0,87	0,07	-0,01	0,00
2	28	2,40	-0,02	0,01	0,33	0,00	-0,01	0,00	20	2,40	0,02	-0,01	-0,33	0,00	-0,01	0,00
2	20	2,40	0,00	-0,03	0,68	0,02	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,03	-0,68	0,01	0,00	0,00
3	20	2,40	0,00	-0,02	0,69	0,00	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,02	-0,69	0,03	0,00	0,00
4	20	2,40	0,00	-0,02	0,67	-0,02	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,02	-0,67	0,05	0,00	0,00
2	18	2,02	0,00	-0,04	0,60	0,04	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,04	-0,60	0,01	0,00	0,00

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0° ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
3	18	2,02	0,00	-0,03	0,62	-0,01	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,03	-0,62	0,04	0,00	0,00
4	18	2,02	0,00	0,01	0,68	-0,05	0,00	0,00	15	1,70	0,00	-0,01	-0,68	0,04	0,00	0,00
2	19	2,40	0,00	-0,02	-0,87	0,02	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,02	0,87	0,00	0,00	0,00
3	19	2,40	0,00	0,00	-0,78	-0,01	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,00	0,78	0,01	0,00	0,00
4	19	2,40	0,00	0,04	-0,64	-0,02	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,04	0,64	-0,02	0,00	0,00
2	17	2,02	0,00	-0,05	-0,52	0,04	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,05	0,52	0,02	0,00	0,00
3	17	2,02	0,00	-0,05	-0,46	-0,01	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,05	0,46	0,05	0,00	0,00
4	17	2,02	0,00	-0,03	-0,31	-0,05	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,03	0,31	0,08	0,00	0,00
2	27	2,40	-0,02	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	28	2,40	0,02	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	148	0,00	0,00	0,00	0,04	0,78	0,29	149	0,00	0,00	0,00	0,06	0,88	0,30
	1	0,00	0,00	0,00	0,08	0,33	0,13	2	0,00	0,00	0,00	0,06	0,35	0,14
2	155	0,00	0,00	0,00	0,55	0,76	0,18	156	0,00	0,00	0,00	0,14	0,40	0,32
	5	0,00	0,00	0,00	1,06	0,72	0,18	154	0,00	0,00	0,00	0,39	0,97	0,34
3	7	0,00	0,00	0,00	0,71	0,85	0,17	162	0,00	0,00	0,00	0,27	0,54	0,32
	5	0,00	0,00	0,00	1,16	1,48	0,50	155	0,00	0,00	0,00	0,71	1,17	0,08
4	3	0,00	0,00	0,00	1,07	0,23	0,33	168	0,00	0,00	0,00	0,55	0,07	0,65
	4	0,00	0,00	0,00	0,90	0,22	0,32	165	0,00	0,00	0,00	0,46	0,09	0,66
5	161	0,00	0,00	0,00	1,71	0,29	0,12	171	0,00	0,00	0,00	0,20	0,08	0,41
	3	0,00	0,00	0,00	1,08	0,31	0,06	168	0,00	0,00	0,00	0,56	0,08	0,34
6	8	0,00	0,00	0,00	1,43	0,14	0,28	178	0,00	0,00	0,00	0,54	0,07	0,53
	6	0,00	0,00	0,00	1,69	0,54	0,26	175	0,00	0,00	0,00	0,32	0,14	0,54
7	182	0,00	0,00	0,00	0,93	0,73	0,21	183	0,00	0,00	0,00	0,25	0,46	0,19
	13	0,00	0,00	0,00	1,64	2,46	0,14	181	0,00	0,00	0,00	0,09	0,89	0,14
8	14	0,00	0,00	0,00	0,99	0,21	0,59	184	0,00	0,00	0,00	0,41	0,04	0,31
	15	0,00	0,00	0,00	0,92	0,06	0,58	185	0,00	0,00	0,00	0,60	0,12	0,33
9	187	0,00	0,00	0,00	0,44	0,66	0,28	188	0,00	0,00	0,00	0,45	0,73	0,27
	16	0,00	0,00	0,00	0,77	0,78	0,24	186	0,00	0,00	0,00	0,77	0,85	0,22
10	190	0,00	0,00	0,00	0,56	0,22	0,64	187	0,00	0,00	0,00	0,71	0,09	0,64
	18	0,00	0,00	0,00	0,86	0,67	0,26	16	0,00	0,00	0,00	0,59	1,15	0,26
11	19	0,00	0,00	0,00	0,37	0,74	0,57	194	0,00	0,00	0,00	0,59	0,18	1,25
	17	0,00	0,00	0,00	1,44	1,06	0,66	191	0,00	0,00	0,00	0,40	0,09	1,13
12	21	0,00	0,00	0,00	1,52	0,21	0,19	200	0,00	0,00	0,00	0,41	0,02	0,68
	20	0,00	0,00	0,00	1,68	0,12	0,16	197	0,00	0,00	0,00	0,10	0,12	0,66
13	189	0,00	0,00	0,00	1,82	0,44	0,21	206	0,00	0,00	0,00	0,50	0,35	0,27
	5	0,00	0,00	0,00	1,43	1,48	0,35	203	0,00	0,00	0,00	0,97	0,28	0,38
14	24	0,00	0,00	0,00	1,35	0,63	0,73	213	0,00	0,00	0,00	0,40	0,19	1,15
	25	0,00	0,00	0,00	1,50	0,13	0,75	210	0,00	0,00	0,00	0,18	0,05	1,13
15	209	0,00	0,00	0,00	1,38	0,27	0,10	216	0,00	0,00	0,00	0,14	0,05	0,61
	24	0,00	0,00	0,00	1,33	0,48	0,06	213	0,00	0,00	0,00	0,38	0,10	0,49
16	220	0,00	0,00	0,00	2,64	0,24	0,10	221	0,00	0,00	0,00	0,18	0,18	0,67
	21	0,00	0,00	0,00	1,58	0,30	0,08	200	0,00	0,00	0,00	0,39	0,10	0,66
17	30	0,00	0,00	0,00	4,78	2,81	1,01	228	0,00	0,00	0,00	0,50	0,66	2,05
	28	0,00	0,00	0,00	4,01	1,01	0,87	225	0,00	0,00	0,00	0,23	0,20	2,08
18	203	0,00	0,00	0,00	0,99	0,49	0,40	231	0,00	0,00	0,00	1,08	0,59	0,35
	5	0,00	0,00	0,00	0,97	0,50	0,57	7	0,00	0,00	0,00	1,03	0,46	0,47
19	10	0,00	0,00	0,00	0,50	0,42	0,30	174	0,00	0,00	0,00	0,07	0,05	0,39
	32	0,00	0,00	0,00	0,52	0,08	0,31	234	0,00	0,00	0,00	0,33	0,07	0,38
20	11	0,00	0,00	0,00	0,49	0,48	0,74	12	0,00	0,00	0,00	0,09	1,98	0,62
	33	0,00	0,00	0,00	0,74	0,10	0,22	34	0,00	0,00	0,00	0,12	0,31	0,18
21	22	0,00	0,00	0,00	0,11	1,12	0,34	23	0,00	0,00	0,00	0,22	1,27	0,14
	35	0,00	0,00	0,00	0,49	1,13	0,30	36	0,00	0,00	0,00	0,42	1,10	0,08
22	27	0,00	0,00	0,00	0,70	1,88	0,26	219	0,00	0,00	0,00	0,45	1,66	0,52
	37	0,00	0,00	0,00	0,24	1,18	0,24	235	0,00	0,00	0,00	0,33	1,25	0,53
23	23	0,00	0,00	0,00	0,19	1,26	0,09	224	0,00	0,00	0,00	0,37	1,26	0,19
	36	0,00	0,00	0,00	0,13	1,04	0,08	236	0,00	0,00	0,00	0,28	1,09	0,21
24	29	0,00	0,00	0,00	0,24	0,97	0,90	31	0,00	0,00	0,00	0,11	2,41	0,64
	38	0,00	0,00	0,00	0,30	0,53	0,26	39	0,00	0,00	0,00	0,09	0,92	0,47
25	26	0,00	0,00	0,00	0,07	1,41	0,12	27	0,00	0,00	0,00	0,09	1,76	0,38
	40	0,00	0,00	0,00	0,03	1,97	0,16	37	0,00	0,00	0,00	0,92	1,31	0,19
26	237	0,00	0,00	0,00	0,23	0,71	0,44	238	0,00	0,00	0,00	0,27	0,62	0,45
	41	0,00	0,00	0,00	0,20	0,65	0,43	42	0,00	0,00	0,00	0,23	0,56	0,44
27	239	0,00	0,00	0,00	0,46	1,08	0,62	240	0,00	0,00	0,00	0,49	1,11	0,65
	43	0,00	0,00	0,00	0,32	1,02	0,60	44	0,00	0,00	0,00	0,35	1,06	0,61
28	241	0,00	0,00	0,00	0,77	0,25	0,30	242	0,00	0,00	0,00	0,59	0,15	0,30
	42	0,00	0,00	0,00	0,54	0,26	0,45	41	0,00	0,00	0,00	0,66	0,10	0,46
29	190	0,00	0,00	0,00	0,66	0,13	0,38	244	0,00	0,00	0,00	0,22	0,14	0,50
	19	0,00	0,00	0,00	0,16	0,69	0,30	243	0,00	0,00	0,00	0,45	0,17	0,46
30	47	0,00	0,00	0,00	0,72	2,73	0,54	48	0,00	0,00	0,00	0,28	2,80	0,52
	45	0,00	0,00	0,00	0,58	3,11	0,89	46	0,00	0,00	0,00	2,44	6,49	0,82
31	49	0,00	0,00	0,00	0,49	1,45	0,46	246	0,00	0,00	0,00	0,17	1,74	0,25
	18	0,00	0,00	0,00	0,43	1,75	0,43	245	0,00	0,00	0,00	0,20	2,42	0,20
32	50	0,00	0,00	0,00	0,48	1,30	0,37	49	0,00	0,00	0,00	0,49	1,53	0,45
	16	0,00	0,00	0,00	0,24	2,11	0,45	18	0,00	0,00	0,00	0,49	1,66	0,55
33	13	0,00	0,00	0,00	0,86	0,99	0,12	51	0,00	0,00	0,00	0,91	0,99	0,21
	16	0,00	0,00	0,00	1,30	0,78	0,11	50	0,00	0,00	0,00	1,36	0,77	0,20
34	247	0,00	0,00	0,00	1,71	0,38	0,31	181	0,00	0,00	0,00	1,95	0,47	0,39
	52	0,00	0,00	0,00	1,61	0,46	0,25	14	0,00	0,00	0,00	1,84	0,55	0,33
35	14	0,00	0,00	0,00	0,44	2,40	0,66	15	0,00	0,00	0,00	0,07	1,09	0,72
	52	0,00	0,00	0,00	0,47	1,35	0,10	53	0,00	0,00	0,00	0,23	1,79	0,10
36	54	0,00	0,00	0,00	0,32	0,15	0,16	9	0,00	0,00	0,00	1,95	0,11	0,60

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
37	32	0,00	0,00	0,00	0,15	0,58	0,20	10	0,00	0,00	0,00	0,43	0,49	0,78
	248	0,00	0,00	0,00	0,14	0,34	0,25	249	0,00	0,00	0,00	0,14	0,33	0,23
	55	0,00	0,00	0,00	0,16	0,19	0,25	56	0,00	0,00	0,00	0,16	0,18	0,22
38	249	0,00	0,00	0,00	0,11	0,12	0,31	251	0,00	0,00	0,00	0,38	0,31	0,40
	56	0,00	0,00	0,00	0,20	0,07	0,23	250	0,00	0,00	0,00	0,58	0,07	0,32
39	252	0,00	0,00	0,00	0,31	0,86	0,31	253	0,00	0,00	0,00	0,33	0,81	0,30
	57	0,00	0,00	0,00	0,37	0,86	0,26	58	0,00	0,00	0,00	0,39	0,81	0,25
40	254	0,00	0,00	0,00	0,75	0,95	0,25	253	0,00	0,00	0,00	0,75	0,84	0,24
	51	0,00	0,00	0,00	1,07	0,92	0,24	50	0,00	0,00	0,00	1,07	0,81	0,23
41	60	0,00	0,00	0,00	0,37	0,04	0,16	52	0,00	0,00	0,00	0,69	0,02	0,23
	59	0,00	0,00	0,00	0,36	0,10	0,18	53	0,00	0,00	0,00	0,67	0,06	0,25
42	254	0,00	0,00	0,00	0,36	0,75	0,16	256	0,00	0,00	0,00	0,26	0,62	0,13
	58	0,00	0,00	0,00	0,35	0,74	0,21	255	0,00	0,00	0,00	0,25	0,62	0,18
43	258	0,00	0,00	0,00	0,51	0,09	0,08	259	0,00	0,00	0,00	0,50	0,10	0,09
	39	0,00	0,00	0,00	0,57	0,03	0,08	38	0,00	0,00	0,00	0,57	0,04	0,09
44	260	0,00	0,00	0,00	0,59	0,19	0,15	261	0,00	0,00	0,00	0,58	0,21	0,12
	36	0,00	0,00	0,00	0,84	0,11	0,10	35	0,00	0,00	0,00	0,84	0,12	0,08
45	259	0,00	0,00	0,00	0,47	0,06	0,11	262	0,00	0,00	0,00	0,53	0,10	0,11
	38	0,00	0,00	0,00	0,63	0,09	0,07	236	0,00	0,00	0,00	0,68	0,13	0,07
46	264	0,00	0,00	0,00	0,10	0,07	0,15	265	0,00	0,00	0,00	0,19	0,05	0,15
	64	0,00	0,00	0,00	0,11	0,05	0,17	261	0,00	0,00	0,00	0,19	0,03	0,16
47	266	0,00	0,00	0,00	0,60	0,12	0,07	267	0,00	0,00	0,00	0,60	0,16	0,04
	37	0,00	0,00	0,00	0,94	0,05	0,05	40	0,00	0,00	0,00	0,94	0,09	0,08
48	238	0,00	0,00	0,00	0,29	0,56	0,42	268	0,00	0,00	0,00	0,35	0,39	0,42
	42	0,00	0,00	0,00	0,23	0,44	0,39	243	0,00	0,00	0,00	0,29	0,30	0,38
49	270	0,00	0,00	0,00	0,25	0,53	0,31	271	0,00	0,00	0,00	0,42	0,55	0,25
	21	0,00	0,00	0,00	0,44	0,21	0,20	220	0,00	0,00	0,00	0,60	0,21	0,17
50	269	0,00	0,00	0,00	0,53	0,18	0,41	272	0,00	0,00	0,00	0,47	0,20	0,40
	19	0,00	0,00	0,00	0,50	0,18	0,34	194	0,00	0,00	0,00	0,43	0,24	0,32
51	275	0,00	0,00	0,00	0,49	0,30	0,26	242	0,00	0,00	0,00	0,74	0,84	0,28
	67	0,00	0,00	0,00	0,80	0,54	0,41	46	0,00	0,00	0,00	1,05	1,07	0,43
52	276	0,00	0,00	0,00	0,18	0,21	0,42	237	0,00	0,00	0,00	0,21	0,29	0,43
	68	0,00	0,00	0,00	0,13	0,26	0,38	41	0,00	0,00	0,00	0,16	0,34	0,39
53	277	0,00	0,00	0,00	0,24	0,07	0,48	239	0,00	0,00	0,00	0,24	0,16	0,51
	69	0,00	0,00	0,00	0,18	0,07	0,50	43	0,00	0,00	0,00	0,18	0,10	0,54
54	71	0,08	0,34	0,42	1,51	4,69	0,36	278	0,14	0,15	0,16	0,11	1,33	0,21
	10	0,11	0,36	0,30	1,47	7,36	0,24	174	0,02	0,14	0,17	1,04	5,21	0,26
55	73	0,20	0,68	0,26	0,09	2,15	0,20	279	0,02	0,30	0,28	0,64	2,17	0,19
	3	0,19	0,67	0,24	1,50	7,51	0,17	161	0,01	0,31	0,26	1,41	7,03	0,05
56	75	0,36	1,03	0,32	0,23	2,56	0,11	280	0,13	0,17	0,46	0,74	2,73	0,18
	1	0,29	1,02	0,28	1,13	5,64	0,08	154	0,06	0,18	0,41	1,00	4,99	0,05
57	77	0,47	0,69	0,44	0,58	2,35	0,74	78	0,83	1,23	1,24	0,33	1,90	0,43
	16	0,05	0,78	0,67	0,97	4,85	0,53	13	0,34	1,13	0,40	1,23	6,15	0,06
58	78	0,94	1,02	0,47	0,40	2,23	0,24	281	0,54	1,01	0,34	0,85	2,59	0,49
	13	0,29	0,90	0,36	1,26	6,28	0,11	181	0,11	1,13	0,29	1,09	5,45	0,39
59	80	0,35	0,93	0,51	0,22	3,09	0,25	282	0,06	0,57	0,22	0,93	3,34	0,22
	17	0,25	0,91	0,21	1,31	6,55	0,17	189	0,06	0,59	0,29	1,26	6,31	0,09
60	81	0,07	0,18	0,32	0,75	3,24	0,16	283	0,10	0,15	0,42	0,63	3,20	0,30
	20	0,04	0,19	0,31	0,89	4,46	0,10	209	0,03	0,15	0,39	1,06	5,30	0,15
61	83	0,02	0,09	0,13	0,83	3,38	0,50	284	0,06	0,29	0,11	0,40	2,38	0,46
	22	0,02	0,10	0,28	0,94	4,68	0,11	219	0,05	0,29	0,27	0,75	3,74	0,07
62	85	0,21	0,76	0,24	0,18	5,40	0,23	285	0,02	0,20	0,20	1,08	4,31	0,87
	29	0,19	0,76	0,15	1,71	8,56	0,39	224	0,01	0,20	0,11	1,32	6,60	0,33
63	87	0,75	2,09	0,90	0,11	3,81	0,27	286	0,12	1,20	0,52	0,76	3,49	0,50
	28	0,57	2,06	0,51	1,05	5,26	0,37	220	0,09	1,24	0,28	0,99	4,94	0,37
64	89	0,59	0,70	0,63	0,14	1,77	0,61	287	0,38	1,07	1,31	0,66	2,01	0,47
	45	0,20	0,69	0,37	0,21	1,07	0,24	245	0,14	1,16	1,01	0,65	3,23	0,21
65	90	2,62	0,29	0,45	1,53	2,95	0,50	77	2,64	0,41	0,55	1,23	2,33	0,56
	18	0,50	0,37	0,40	0,87	4,35	0,48	16	0,52	0,33	0,61	0,97	4,85	0,53
66	88	0,12	0,21	0,18	0,40	2,92	0,28	81	0,11	0,20	0,24	1,30	3,33	0,26
	21	0,07	0,23	0,20	0,98	4,92	0,17	20	0,06	0,22	0,24	0,89	4,46	0,16
67	86	0,01	0,12	0,17	0,38	3,33	0,57	83	0,01	0,09	0,20	1,05	3,42	0,56
	23	0,03	0,12	0,19	1,00	5,01	0,21	22	0,04	0,08	0,21	0,94	4,68	0,20
68	91	0,02	0,09	0,07	0,13	0,49	0,48	288	0,02	0,05	0,21	0,20	0,57	0,59
	41	0,01	0,09	0,41	0,14	0,68	0,44	237	0,01	0,05	0,56	0,13	0,67	0,56
69	93	0,69	2,07	0,69	0,13	0,51	0,49	289	0,10	0,91	0,13	0,11	0,46	0,49
	46	0,59	2,05	0,68	0,20	1,00	0,44	242	0,01	0,93	0,16	0,16	0,79	0,44
70	92	0,16	0,17	0,17	0,29	0,85	0,60	290	0,18	0,26	0,08	0,25	1,15	0,58
	43	0,02	0,14	0,50	0,22	1,11	0,57	239	0,04	0,23	0,40	0,25	1,23	0,55
71	95	0,54	0,29	0,42	1,68	1,43	0,39	291	0,49	0,09	0,42	0,67	2,31	0,17
	81	0,13	0,22	0,34	0,75	3,23	0,17	283	0,09	0,13	0,35	0,64	3,26	0,44
72	97	7,58	3,15	0,82	2,21	2,82	3,58	98	7,46	2,54	1,51	5,55	4,19	3,43
	90	3,52	0,95	0,65	1,25	1,84	2,79	77	3,65	0,35	0,25	1,08	3,33	2,88
73	99	0,12	0,14	0,13	1,14	5,63	0,22	292	0,12	0,07	0,36	0,76	3,68	0,29
	73	0,03	0,14	0,12	0,13	2,33	0,23	279	0,02	0,07	0,37	0,59	1,95	0,17
74	101	0,25	0,17	0,09	0,93	5,81	0,23	293	0,30	0,28	0,42	1,04	4,26	0,31
	75	0,09	0,17	0,14	0,29	2,87	0,30	280	0,05	0,23	0,53	0,69	2,45	0,23
75	98	1,66	0,98	0,34	1,38	4,14	0,63	103	1,37	0,48	0,40	1,03	3,86	0,43
	77	0,88	0,83	1,06	0,87	3,44	0,32	78	0,60	0,62	0,93	0,46	1,76	0,48
76	103	0,24	0,37	0,71	1,13	3,49	0,31	294	0,30	0,06	0,39	0,33	3,38	0,42
	78	0,36	0,33	0,70	0,56	1,24	0,29	281	0,44	0,07	0,41	0,85	2,61	0,24
77	105	0,11	0,44	0,12	0,91	6,61	0,37	295	0,11	0,25	0,33	1,75	5,08	0,42
	80	0,22	0,47	0,21	0,28	3,43	0,32	282	0,09	0,23	0,23	0,86	2,98	0,26
78	106	0,10	0,13	0,25	0,13	0,85	0,90	296	0,10	0,19	0,28	0,28	0,52	0,77

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0° SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
79	83	0,04	0,16	0,21	0,82	3,37	0,65	284	0,05	0,21	0,24	0,42	2,44	0,53
	108	0,06	0,30	0,02	0,05	1,57	1,05	297	0,02	0,05	0,20	0,30	1,06	0,72
	85	0,06	0,30	0,07	0,15	5,27	0,80	285	0,01	0,06	0,25	1,09	4,34	0,48
80	110	0,21	0,81	0,06	0,27	0,39	0,25	298	0,17	0,18	0,30	0,29	1,00	0,19
	87	0,26	0,83	0,31	0,12	3,84	0,31	286	0,12	0,20	0,57	0,75	3,37	0,35
81	112	0,30	1,71	0,16	0,20	0,58	0,81	299	0,56	0,42	0,43	0,68	1,49	0,66
	89	0,09	1,76	0,43	0,12	1,80	0,50	287	0,28	0,47	0,99	0,69	2,15	0,51
82	111	0,47	0,33	0,34	4,43	1,76	1,04	95	0,46	0,28	0,34	1,04	1,54	0,76
	88	0,10	0,26	0,25	0,42	2,96	0,17	81	0,10	0,21	0,26	1,32	3,33	0,37
83	109	0,11	0,11	0,17	1,42	0,47	0,92	106	0,10	0,14	0,28	1,65	1,13	0,92
	86	0,02	0,13	0,17	0,38	3,30	0,47	83	0,01	0,16	0,29	1,05	3,41	0,47
84	113	0,22	0,10	0,38	0,28	0,20	0,58	300	0,20	0,04	0,38	0,15	0,29	0,62
	91	0,03	0,07	0,37	0,12	0,48	0,53	288	0,02	0,02	0,37	0,20	0,57	0,57
85	115	0,14	1,04	0,11	0,08	0,25	0,54	301	0,06	0,06	0,09	0,15	0,18	0,53
	93	0,29	1,07	0,25	0,13	0,52	0,49	289	0,09	0,08	0,40	0,11	0,46	0,48
86	114	0,22	0,08	0,37	0,10	0,43	0,62	302	0,24	0,15	0,39	0,19	0,59	0,59
	92	0,18	0,08	0,34	0,29	0,86	0,61	290	0,20	0,14	0,35	0,25	1,16	0,58
87	303	0,34	1,25	0,23	0,10	0,52	0,11	304	0,29	0,81	0,14	0,13	0,32	0,12
	102	0,64	1,11	0,28	0,63	1,78	0,10	293	0,68	0,64	0,22	0,15	1,78	0,06
88	312	0,03	0,96	0,09	0,01	0,89	0,14	313	0,04	0,72	0,15	0,13	0,47	0,13
	100	0,05	0,95	0,11	0,23	1,68	0,19	292	0,05	0,72	0,17	0,49	2,59	0,18
89	321	0,18	0,35	0,09	0,21	0,40	0,09	322	0,19	0,24	0,51	0,08	0,25	0,08
	103	0,17	1,26	0,26	0,26	0,25	0,07	98	0,39	1,37	0,47	0,09	0,45	0,12
90	323	0,12	0,07	0,05	0,02	0,13	0,09	324	0,11	0,10	0,11	0,09	0,06	0,04
	104	0,08	0,22	0,08	0,04	0,22	0,11	294	0,11	0,34	0,15	0,12	0,14	0,05
91	293	0,72	0,91	0,51	2,99	0,88	0,06	327	0,88	0,13	0,39	0,48	0,31	0,22
	102	0,45	1,11	1,09	1,35	0,09	0,44	326	0,33	0,25	0,98	0,82	0,70	0,49
92	329	0,43	0,12	0,42	0,75	0,44	0,13	330	0,36	0,16	0,37	0,61	0,05	0,12
	103	0,35	0,74	0,56	1,84	1,13	0,13	326	0,39	0,42	0,59	0,49	0,73	0,19
93	331	0,83	0,16	0,62	1,65	0,39	0,09	329	0,78	0,22	0,17	1,64	0,60	0,13
	98	1,17	1,07	1,05	1,97	0,29	0,18	103	0,10	1,02	0,76	1,96	0,46	0,16
94	119	0,17	0,06	0,45	1,29	7,38	0,33	332	0,13	0,25	0,21	2,30	3,52	0,63
	95	0,54	0,11	0,28	1,83	1,33	0,40	291	0,48	0,17	0,35	0,75	2,68	0,84
95	121	0,71	0,08	0,09	8,09	5,09	0,89	122	0,68	0,18	0,15	7,91	1,96	0,78
	109	0,13	0,21	0,21	1,45	0,38	1,29	106	0,15	0,32	0,32	1,65	1,14	1,18
96	122	0,10	0,34	0,40	0,55	3,07	0,24	333	0,07	0,18	0,33	0,63	2,05	0,09
	106	0,09	0,31	0,29	0,12	0,84	0,84	296	0,13	0,15	0,23	0,27	0,59	0,70
97	124	0,05	0,05	0,03	0,97	6,73	0,07	334	0,06	0,07	0,17	1,07	3,86	0,03
	108	0,05	0,05	0,02	0,04	1,11	0,90	297	0,04	0,05	0,16	0,34	1,28	0,94
98	125	0,16	0,45	0,17	0,49	1,73	0,28	335	0,13	0,11	0,34	0,43	1,34	0,26
	110	0,18	0,45	0,04	0,42	1,04	0,23	298	0,23	0,11	0,26	0,36	0,80	0,19
99	127	0,22	1,98	0,11	0,38	0,68	0,92	336	0,11	0,37	0,66	0,26	0,56	1,08
	112	0,25	1,89	0,04	0,23	0,72	0,68	299	0,57	0,31	0,60	0,82	0,92	0,79
100	126	4,77	2,38	1,04	5,43	10,40	8,41	119	4,59	1,43	1,03	21,23	5,14	6,06
	111	0,04	1,44	0,27	3,30	4,69	0,89	95	0,19	0,48	0,34	0,87	1,12	2,90
101	129	0,52	0,11	0,42	0,38	0,23	0,55	337	0,51	0,07	0,34	0,35	0,19	0,61
	113	0,20	0,04	0,49	0,28	0,20	0,56	300	0,19	0,02	0,40	0,15	0,29	0,63
102	131	0,09	0,84	0,10	0,13	0,51	0,61	338	0,09	0,12	0,37	0,51	0,32	0,55
	115	0,05	0,82	0,41	0,07	0,22	0,55	301	0,21	0,14	0,19	0,15	0,18	0,50
103	130	0,16	0,02	0,29	0,25	0,21	0,56	339	0,20	0,18	0,25	0,10	0,29	0,49
	114	0,19	0,03	0,40	0,10	0,44	0,62	302	0,22	0,19	0,35	0,19	0,57	0,55
104	340	0,05	0,63	0,06	0,03	0,90	0,35	341	0,11	1,10	0,38	0,26	0,76	0,33
	105	0,12	0,65	0,17	0,24	0,68	0,39	295	0,26	1,13	0,49	0,40	2,35	0,41
105	349	0,09	2,64	0,47	0,05	0,92	0,19	350	0,35	1,22	0,27	0,20	0,58	0,27
	119	0,48	2,73	0,32	0,52	1,79	0,08	332	0,25	1,30	0,12	0,41	1,88	0,06
106	358	0,84	0,09	0,42	0,04	0,08	0,15	359	0,58	0,33	0,31	0,06	0,10	0,14
	122	0,93	0,12	0,27	0,11	0,06	0,17	333	0,65	0,22	0,46	0,13	0,09	0,15
107	362	0,14	0,43	0,22	0,06	0,05	0,14	358	0,77	0,30	0,26	0,05	0,30	0,12
	121	0,23	0,76	1,20	0,03	0,09	0,31	122	0,61	0,89	1,25	0,09	0,27	0,29
108	363	0,69	0,17	0,05	0,11	0,01	0,11	364	0,10	0,04	0,23	0,29	0,18	0,12
	124	0,70	0,04	0,07	0,23	0,04	0,01	334	0,10	0,20	0,34	0,41	0,21	0,02
109	137	0,11	0,29	0,22	0,95	3,73	1,14	366	0,16	0,51	0,38	1,07	3,18	1,08
	125	0,42	0,34	0,19	0,86	3,17	1,02	335	0,23	0,51	0,43	1,00	2,61	0,97
110	139	0,45	1,47	0,49	1,47	1,42	0,32	367	0,14	0,34	0,77	2,11	2,42	0,46
	127	0,47	1,44	0,62	0,43	0,90	1,21	336	0,38	0,34	1,09	0,35	0,47	1,29
111	141	0,92	0,05	0,06	0,48	0,12	0,57	368	0,88	0,04	0,09	0,44	0,12	0,57
	129	0,55	0,02	0,49	0,41	0,15	0,56	337	0,54	0,03	0,34	0,37	0,15	0,56
112	143	4,31	0,63	1,05	0,85	0,65	0,79	369	4,90	1,89	0,98	0,55	0,37	0,66
	131	1,72	1,56	0,41	0,48	0,47	0,68	338	1,06	0,71	0,13	0,25	0,24	0,56
113	142	0,07	0,03	0,08	0,30	0,13	0,46	370	0,09	0,05	0,03	0,49	0,06	0,34
	130	0,18	0,01	0,28	0,26	0,21	0,58	339	0,20	0,08	0,19	0,10	0,29	0,46
114	371	0,22	2,18	0,16	0,03	1,39	0,16	372	0,23	0,32	0,16	0,26	0,87	0,26
	137	0,27	2,19	0,13	0,60	2,69	0,41	366	0,19	0,32	0,16	0,89	3,77	0,53
115	380	0,45	4,10	0,36	0,17	0,58	0,68	381	0,34	0,26	0,32	0,14	0,50	0,54
	139	1,00	4,20	0,82	1,07	1,47	0,36	367	0,25	0,34	0,26	0,50	2,13	0,16
116	390	0,59	0,49	0,43	0,18	0,04	0,07	391	0,51	0,05	0,47	0,18	0,03	0,08
	146	0,18	0,35	0,33	0,05	0,10	0,05	389	0,27	0,14	0,32	0,08	0,02	0,04
117	393	0,85	1,66	1,82	0,05	0,24	0,08	390	0,21	0,77	0,22	0,04	0,35	0,11
	147	0,91	0,20	0,81	0,08	0,04	0,04	146	0,17	0,83	1,11	0,04	0,15	0,04
118	150	0,00	0,00	0,00	0,05	0,23	0,14	151	0,00	0,00	0,00	0,06	0,27	0,13
	148	0,00	0,00	0,00	0,06	0,63	0,21	149	0,00	0,00	0,00	0,06	0,59	0,20
119	152	0,00	0,00	0,00	0,02	0,23	0,15	153	0,00	0,00	0,00	0,08	0,21	0,15
	150	0,00	0,00	0,00	0,10	0,25	0,12	151	0,00	0,00	0,00	0,02	0,27	0,12
120	3	0,00	0,00	0,00	0,34	1,50	0,20	4	0,00	0,00	0,00	0,21	1,31	0,19

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	152	0,00	0,00	0,00	0,08	0,29	0,21	153	0,00	0,00	0,00	0,02	0,38	0,21
121	156	0,00	0,00	0,00	0,16	0,41	0,46	148	0,00	0,00	0,00	0,14	0,80	0,33
	154	0,00	0,00	0,00	0,13	0,92	0,20	1	0,00	0,00	0,00	0,48	0,35	0,09
122	157	0,00	0,00	0,00	0,18	0,10	0,13	158	0,00	0,00	0,00	0,13	0,09	0,11
	155	0,00	0,00	0,00	0,45	0,29	0,22	156	0,00	0,00	0,00	0,16	0,53	0,33
123	158	0,00	0,00	0,00	0,05	0,08	0,12	150	0,00	0,00	0,00	0,11	0,24	0,11
	156	0,00	0,00	0,00	0,18	0,54	0,27	148	0,00	0,00	0,00	0,11	0,64	0,26
124	159	0,00	0,00	0,00	0,05	0,27	0,18	160	0,00	0,00	0,00	0,09	0,24	0,19
	157	0,00	0,00	0,00	0,18	0,08	0,09	158	0,00	0,00	0,00	0,13	0,12	0,09
125	160	0,00	0,00	0,00	0,08	0,24	0,19	152	0,00	0,00	0,00	0,07	0,23	0,18
	158	0,00	0,00	0,00	0,06	0,10	0,10	150	0,00	0,00	0,00	0,11	0,26	0,10
126	6	0,00	0,00	0,00	0,21	1,04	0,10	161	0,00	0,00	0,00	0,33	1,62	0,10
	159	0,00	0,00	0,00	0,09	0,45	0,26	160	0,00	0,00	0,00	0,07	0,13	0,34
127	161	0,00	0,00	0,00	0,41	1,64	0,17	3	0,00	0,00	0,00	0,49	1,53	0,09
	160	0,00	0,00	0,00	0,06	0,13	0,28	152	0,00	0,00	0,00	0,08	0,29	0,22
128	162	0,00	0,00	0,00	0,13	0,58	0,14	163	0,00	0,00	0,00	0,13	0,26	0,10
	155	0,00	0,00	0,00	0,18	0,23	0,04	157	0,00	0,00	0,00	0,18	0,12	0,09
129	163	0,00	0,00	0,00	0,23	0,35	0,10	164	0,00	0,00	0,00	0,28	0,13	0,08
	157	0,00	0,00	0,00	0,12	0,11	0,14	159	0,00	0,00	0,00	0,15	0,21	0,15
130	164	0,00	0,00	0,00	0,63	0,38	0,18	8	0,00	0,00	0,00	0,67	0,19	0,30
	159	0,00	0,00	0,00	0,57	0,29	0,23	6	0,00	0,00	0,00	0,60	0,11	0,35
131	168	0,00	0,00	0,00	0,42	0,03	0,39	169	0,00	0,00	0,00	0,21	0,03	0,18
	165	0,00	0,00	0,00	0,73	0,07	0,38	166	0,00	0,00	0,00	0,34	0,06	0,19
132	169	0,00	0,00	0,00	0,18	0,02	0,23	170	0,00	0,00	0,00	1,18	0,04	0,30
	166	0,00	0,00	0,00	0,26	0,04	0,23	167	0,00	0,00	0,00	1,19	0,04	0,31
133	170	0,00	0,00	0,00	1,17	0,05	0,45	10	0,00	0,00	0,00	2,13	0,04	0,40
	167	0,00	0,00	0,00	1,44	0,05	0,44	9	0,00	0,00	0,00	1,66	0,02	0,42
134	171	0,00	0,00	0,00	0,29	0,09	0,24	172	0,00	0,00	0,00	0,22	0,01	0,08
	168	0,00	0,00	0,00	0,42	0,06	0,23	169	0,00	0,00	0,00	0,21	0,02	0,07
135	172	0,00	0,00	0,00	0,25	0,01	0,08	173	0,00	0,00	0,00	1,10	0,09	0,11
	169	0,00	0,00	0,00	0,18	0,02	0,07	170	0,00	0,00	0,00	1,18	0,06	0,11
136	173	0,00	0,00	0,00	1,04	0,08	0,15	174	0,00	0,00	0,00	2,63	0,57	0,27
	170	0,00	0,00	0,00	1,18	0,06	0,13	10	0,00	0,00	0,00	2,13	0,13	0,25
137	6	0,00	0,00	0,00	1,70	0,56	0,11	175	0,00	0,00	0,00	0,32	0,10	0,24
	161	0,00	0,00	0,00	1,73	0,37	0,21	171	0,00	0,00	0,00	0,20	0,07	0,33
138	175	0,00	0,00	0,00	0,30	0,09	0,26	176	0,00	0,00	0,00	0,32	0,01	0,14
	171	0,00	0,00	0,00	0,29	0,09	0,21	172	0,00	0,00	0,00	0,22	0,01	0,09
139	176	0,00	0,00	0,00	0,24	0,03	0,15	177	0,00	0,00	0,00	1,26	0,08	0,12
	172	0,00	0,00	0,00	0,25	0,01	0,11	173	0,00	0,00	0,00	1,10	0,09	0,11
140	177	0,00	0,00	0,00	1,22	0,07	0,11	11	0,00	0,00	0,00	2,24	0,12	0,22
	173	0,00	0,00	0,00	1,04	0,08	0,15	174	0,00	0,00	0,00	2,63	0,59	0,25
141	178	0,00	0,00	0,00	0,39	0,11	0,32	179	0,00	0,00	0,00	0,18	0,09	0,23
	175	0,00	0,00	0,00	0,31	0,10	0,30	176	0,00	0,00	0,00	0,32	0,00	0,22
142	179	0,00	0,00	0,00	0,57	0,07	0,37	180	0,00	0,00	0,00	1,09	0,07	0,31
	176	0,00	0,00	0,00	0,24	0,03	0,36	177	0,00	0,00	0,00	1,26	0,06	0,31
143	180	0,00	0,00	0,00	1,54	0,05	0,41	12	0,00	0,00	0,00	1,73	0,02	0,35
	177	0,00	0,00	0,00	1,22	0,05	0,43	11	0,00	0,00	0,00	2,25	0,05	0,34
144	183	0,00	0,00	0,00	0,23	0,45	0,20	184	0,00	0,00	0,00	0,08	0,43	0,16
	181	0,00	0,00	0,00	0,26	0,92	0,21	14	0,00	0,00	0,00	0,43	1,01	0,28
145	5	0,00	0,00	0,00	0,98	0,32	0,14	154	0,00	0,00	0,00	0,14	1,69	0,17
	182	0,00	0,00	0,00	1,08	0,09	0,44	183	0,00	0,00	0,00	0,25	0,46	0,41
146	154	0,00	0,00	0,00	0,41	1,74	0,15	1	0,00	0,00	0,00	0,79	1,81	0,13
	183	0,00	0,00	0,00	0,23	0,46	0,20	184	0,00	0,00	0,00	0,08	0,41	0,18
147	184	0,00	0,00	0,00	0,39	0,02	0,26	1	0,00	0,00	0,00	1,73	0,38	0,10
	185	0,00	0,00	0,00	0,33	0,05	0,26	2	0,00	0,00	0,00	1,48	0,24	0,09
148	188	0,00	0,00	0,00	0,29	0,77	0,21	182	0,00	0,00	0,00	0,36	0,91	0,17
	186	0,00	0,00	0,00	1,15	1,07	0,17	13	0,00	0,00	0,00	1,22	1,20	0,22
149	17	0,00	0,00	0,00	0,43	0,51	0,27	189	0,00	0,00	0,00	0,57	0,29	0,21
	187	0,00	0,00	0,00	0,14	0,62	0,33	188	0,00	0,00	0,00	0,14	0,39	0,27
150	189	0,00	0,00	0,00	0,34	0,41	0,10	5	0,00	0,00	0,00	0,13	0,91	0,14
	188	0,00	0,00	0,00	0,14	0,54	0,21	182	0,00	0,00	0,00	0,21	1,04	0,28
151	19	0,00	0,00	0,00	0,83	0,83	0,66	17	0,00	0,00	0,00	0,73	0,71	0,63
	190	0,00	0,00	0,00	0,52	0,16	0,76	187	0,00	0,00	0,00	0,75	0,38	0,77
152	194	0,00	0,00	0,00	0,48	0,18	0,49	195	0,00	0,00	0,00	0,19	0,22	0,39
	191	0,00	0,00	0,00	0,15	0,09	0,49	192	0,00	0,00	0,00	0,21	0,19	0,39
153	195	0,00	0,00	0,00	0,17	0,18	0,43	196	0,00	0,00	0,00	0,51	0,20	0,53
	192	0,00	0,00	0,00	0,23	0,25	0,44	193	0,00	0,00	0,00	0,30	0,22	0,54
154	196	0,00	0,00	0,00	0,59	0,23	0,89	21	0,00	0,00	0,00	0,23	0,40	0,19
	193	0,00	0,00	0,00	0,59	0,28	0,85	20	0,00	0,00	0,00	0,42	0,41	0,23
155	200	0,00	0,00	0,00	0,12	0,09	0,58	201	0,00	0,00	0,00	0,22	0,11	0,43
	197	0,00	0,00	0,00	0,37	0,06	0,58	198	0,00	0,00	0,00	0,48	0,16	0,42
156	201	0,00	0,00	0,00	0,48	0,16	0,44	202	0,00	0,00	0,00	0,43	0,13	0,47
	198	0,00	0,00	0,00	0,20	0,10	0,44	199	0,00	0,00	0,00	0,71	0,11	0,46
157	202	0,00	0,00	0,00	0,68	0,19	0,72	23	0,00	0,00	0,00	1,01	0,24	0,29
	199	0,00	0,00	0,00	0,46	0,07	0,73	22	0,00	0,00	0,00	0,90	0,29	0,28
158	206	0,00	0,00	0,00	0,61	0,37	0,16	207	0,00	0,00	0,00	0,18	0,16	0,41
	203	0,00	0,00	0,00	1,01	0,24	0,18	204	0,00	0,00	0,00	0,42	0,08	0,41
159	207	0,00	0,00	0,00	0,21	0,16	0,41	208	0,00	0,00	0,00	0,47	0,27	0,48
	204	0,00	0,00	0,00	0,37	0,07	0,40	205	0,00	0,00	0,00	0,52	0,13	0,47
160	208	0,00	0,00	0,00	0,42	0,26	0,57	209	0,00	0,00	0,00	1,54	0,54	0,23
	205	0,00	0,00	0,00	0,39	0,09	0,50	24	0,00	0,00	0,00	2,36	0,67	0,17
161	17	0,00	0,00	0,00	1,42	0,96	0,19	191	0,00	0,00	0,00	0,41	0,12	0,41
	189	0,00	0,00	0,00	1,85	0,55	0,22	206	0,00	0,00	0,00	0,48	0,25	0,25
162	191	0,00	0,00	0,00	0,16	0,10	0,37	192	0,00	0,00	0,00	0,21	0,17	0,51

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
163	206	0,00	0,00	0,00	0,59	0,27	0,25	207	0,00	0,00	0,00	0,19	0,12	0,37
	192	0,00	0,00	0,00	0,22	0,23	0,45	193	0,00	0,00	0,00	0,30	0,23	0,51
	207	0,00	0,00	0,00	0,22	0,11	0,43	208	0,00	0,00	0,00	0,48	0,33	0,48
164	193	0,00	0,00	0,00	0,59	0,28	0,54	20	0,00	0,00	0,00	0,41	0,38	0,07
	208	0,00	0,00	0,00	0,43	0,32	0,60	209	0,00	0,00	0,00	1,46	0,17	0,12
165	213	0,00	0,00	0,00	0,16	0,12	0,34	214	0,00	0,00	0,00	0,31	0,03	0,51
	210	0,00	0,00	0,00	0,94	0,17	0,35	211	0,00	0,00	0,00	1,06	0,17	0,51
166	214	0,00	0,00	0,00	0,43	0,07	0,56	215	0,00	0,00	0,00	0,42	0,09	0,27
	211	0,00	0,00	0,00	0,69	0,16	0,55	212	0,00	0,00	0,00	1,13	0,14	0,26
167	215	0,00	0,00	0,00	0,64	0,04	0,59	27	0,00	0,00	0,00	1,19	0,10	0,28
	212	0,00	0,00	0,00	0,35	0,07	0,64	26	0,00	0,00	0,00	0,91	0,03	0,23
168	216	0,00	0,00	0,00	0,18	0,05	0,45	217	0,00	0,00	0,00	0,32	0,07	0,42
	213	0,00	0,00	0,00	0,15	0,05	0,43	214	0,00	0,00	0,00	0,31	0,04	0,40
169	217	0,00	0,00	0,00	0,34	0,07	0,41	218	0,00	0,00	0,00	0,50	0,06	0,39
	214	0,00	0,00	0,00	0,42	0,02	0,40	215	0,00	0,00	0,00	0,44	0,05	0,37
170	218	0,00	0,00	0,00	0,49	0,05	0,52	219	0,00	0,00	0,00	0,39	0,16	0,06
	215	0,00	0,00	0,00	0,67	0,11	0,42	27	0,00	0,00	0,00	1,31	0,58	0,09
171	20	0,00	0,00	0,00	1,70	0,23	0,12	197	0,00	0,00	0,00	0,10	0,11	0,50
	209	0,00	0,00	0,00	1,40	0,32	0,13	216	0,00	0,00	0,00	0,13	0,09	0,52
172	197	0,00	0,00	0,00	0,37	0,04	0,50	198	0,00	0,00	0,00	0,48	0,14	0,49
	216	0,00	0,00	0,00	0,16	0,09	0,44	217	0,00	0,00	0,00	0,32	0,07	0,44
173	198	0,00	0,00	0,00	0,20	0,08	0,47	199	0,00	0,00	0,00	0,73	0,20	0,42
	217	0,00	0,00	0,00	0,34	0,07	0,44	218	0,00	0,00	0,00	0,49	0,06	0,39
174	199	0,00	0,00	0,00	0,47	0,15	0,44	22	0,00	0,00	0,00	0,85	0,06	0,08
	218	0,00	0,00	0,00	0,48	0,06	0,48	219	0,00	0,00	0,00	0,40	0,23	0,06
175	221	0,00	0,00	0,00	0,18	0,18	0,57	222	0,00	0,00	0,00	0,42	0,16	0,52
	200	0,00	0,00	0,00	0,12	0,18	0,53	201	0,00	0,00	0,00	0,21	0,10	0,47
176	222	0,00	0,00	0,00	0,42	0,16	0,48	223	0,00	0,00	0,00	0,64	0,26	0,40
	201	0,00	0,00	0,00	0,48	0,16	0,49	202	0,00	0,00	0,00	0,43	0,12	0,42
177	223	0,00	0,00	0,00	0,59	0,25	0,51	224	0,00	0,00	0,00	1,97	0,25	0,06
	202	0,00	0,00	0,00	0,67	0,16	0,45	23	0,00	0,00	0,00	1,02	0,31	0,08
178	28	0,00	0,00	0,00	4,03	1,16	0,42	225	0,00	0,00	0,00	0,24	0,20	0,84
	220	0,00	0,00	0,00	2,64	0,27	0,13	221	0,00	0,00	0,00	0,17	0,19	0,72
179	225	0,00	0,00	0,00	0,31	0,12	0,67	226	0,00	0,00	0,00	0,75	0,07	0,57
	221	0,00	0,00	0,00	0,17	0,19	0,58	222	0,00	0,00	0,00	0,42	0,16	0,48
180	226	0,00	0,00	0,00	0,43	0,01	0,51	227	0,00	0,00	0,00	0,86	0,03	0,38
	222	0,00	0,00	0,00	0,42	0,16	0,49	223	0,00	0,00	0,00	0,64	0,22	0,36
181	227	0,00	0,00	0,00	0,64	0,06	0,33	29	0,00	0,00	0,00	2,50	0,66	0,06
	223	0,00	0,00	0,00	0,59	0,21	0,44	224	0,00	0,00	0,00	2,03	0,55	0,17
182	228	0,00	0,00	0,00	1,36	0,93	0,89	229	0,00	0,00	0,00	0,78	0,41	0,67
	225	0,00	0,00	0,00	0,32	0,14	0,84	226	0,00	0,00	0,00	0,75	0,07	0,60
183	229	0,00	0,00	0,00	1,54	0,10	0,86	230	0,00	0,00	0,00	0,20	0,16	0,10
	226	0,00	0,00	0,00	0,43	0,04	0,86	227	0,00	0,00	0,00	0,86	0,05	0,11
184	230	0,00	0,00	0,00	1,49	0,17	0,22	31	0,00	0,00	0,00	1,49	0,07	0,18
	227	0,00	0,00	0,00	0,64	0,01	0,21	29	0,00	0,00	0,00	2,43	0,36	0,18
185	204	0,00	0,00	0,00	0,70	0,24	0,30	232	0,00	0,00	0,00	0,47	0,38	0,18
	203	0,00	0,00	0,00	0,93	0,32	0,22	231	0,00	0,00	0,00	0,68	0,32	0,17
186	205	0,00	0,00	0,00	0,21	0,09	0,48	233	0,00	0,00	0,00	0,31	0,40	0,38
	204	0,00	0,00	0,00	0,28	0,10	0,49	232	0,00	0,00	0,00	0,20	0,57	0,39
187	24	0,00	0,00	0,00	1,27	0,13	0,64	25	0,00	0,00	0,00	1,37	0,22	0,57
	205	0,00	0,00	0,00	0,91	0,32	0,50	233	0,00	0,00	0,00	1,01	0,51	0,43
188	174	0,00	0,00	0,00	0,08	0,05	0,40	11	0,00	0,00	0,00	0,57	0,51	0,28
	234	0,00	0,00	0,00	0,32	0,08	0,39	33	0,00	0,00	0,00	0,51	0,10	0,29
189	219	0,00	0,00	0,00	0,13	1,58	0,17	22	0,00	0,00	0,00	0,43	1,18	0,11
	235	0,00	0,00	0,00	0,39	1,26	0,22	35	0,00	0,00	0,00	0,10	1,05	0,13
190	224	0,00	0,00	0,00	0,15	1,22	0,23	29	0,00	0,00	0,00	0,21	0,97	0,37
	236	0,00	0,00	0,00	0,22	1,08	0,32	38	0,00	0,00	0,00	0,10	0,49	0,26
191	43	0,00	0,00	0,00	0,35	0,76	0,62	44	0,00	0,00	0,00	0,37	0,77	0,66
	237	0,00	0,00	0,00	0,24	0,55	0,56	238	0,00	0,00	0,00	0,26	0,57	0,59
192	30	0,00	0,00	0,00	1,43	1,05	0,62	28	0,00	0,00	0,00	1,41	0,92	0,60
	239	0,00	0,00	0,00	1,09	1,51	0,71	240	0,00	0,00	0,00	1,06	1,35	0,69
193	45	0,00	0,00	0,00	0,83	2,32	0,75	46	0,00	0,00	0,00	1,80	2,30	0,80
	241	0,00	0,00	0,00	0,56	0,27	0,20	242	0,00	0,00	0,00	0,51	0,09	0,23
194	244	0,00	0,00	0,00	0,32	0,17	0,45	241	0,00	0,00	0,00	0,48	0,19	0,41
	243	0,00	0,00	0,00	0,33	0,12	0,42	42	0,00	0,00	0,00	0,46	0,28	0,40
195	18	0,00	0,00	0,00	0,59	0,62	0,19	245	0,00	0,00	0,00	0,18	1,24	0,27
	190	0,00	0,00	0,00	0,73	0,26	0,51	244	0,00	0,00	0,00	0,20	0,08	0,57
196	245	0,00	0,00	0,00	0,16	1,26	0,28	45	0,00	0,00	0,00	0,50	2,58	0,20
	244	0,00	0,00	0,00	0,30	0,09	0,49	241	0,00	0,00	0,00	0,46	0,30	0,56
197	246	0,00	0,00	0,00	0,09	1,73	0,48	47	0,00	0,00	0,00	0,21	2,77	0,28
	245	0,00	0,00	0,00	0,21	2,44	0,36	45	0,00	0,00	0,00	0,62	3,21	0,42
198	51	0,00	0,00	0,00	1,02	0,71	0,17	13	0,00	0,00	0,00	1,02	0,62	0,26
	247	0,00	0,00	0,00	1,31	0,28	0,20	181	0,00	0,00	0,00	1,31	0,21	0,28
199	48	0,00	0,00	0,00	1,70	0,19	0,07	47	0,00	0,00	0,00	1,72	0,21	0,09
	248	0,00	0,00	0,00	1,12	0,18	0,17	249	0,00	0,00	0,00	1,14	0,15	0,22
200	251	0,00	0,00	0,00	0,39	0,31	0,42	252	0,00	0,00	0,00	0,59	0,18	0,52
	250	0,00	0,00	0,00	0,54	0,06	0,30	57	0,00	0,00	0,00	0,73	0,30	0,40
201	47	0,00	0,00	0,00	0,16	2,49	0,25	246	0,00	0,00	0,00	0,11	1,83	0,23
	249	0,00	0,00	0,00	0,09	0,23	0,44	251	0,00	0,00	0,00	0,39	0,26	0,41
202	246	0,00	0,00	0,00	0,18	1,84	0,29	49	0,00	0,00	0,00	0,51	1,38	0,37
	251	0,00	0,00	0,00	0,39	0,26	0,44	252	0,00	0,00	0,00	0,57	0,28	0,50
203	49	0,00	0,00	0,00	1,07	0,63	0,18	50	0,00	0,00	0,00	1,08	0,67	0,22
	252	0,00	0,00	0,00	0,76	0,57	0,23	253	0,00	0,00	0,00	0,78	0,61	0,26
204	58	0,00	0,00	0,00	0,34	0,75	0,27	58	0,00	0,00	0,00	0,34	0,75	0,27

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	254	0,00	0,00	0,00	0,34	0,75	0,27	253	0,00	0,00	0,00	0,34	0,75	0,27
205	256	0,00	0,00	0,00	0,33	0,22	0,10	257	0,00	0,00	0,00	0,34	0,05	0,08
	255	0,00	0,00	0,00	0,14	0,29	0,10	60	0,00	0,00	0,00	0,15	0,10	0,08
206	51	0,00	0,00	0,00	1,10	0,64	0,19	247	0,00	0,00	0,00	1,08	0,42	0,14
	254	0,00	0,00	0,00	0,80	0,71	0,16	256	0,00	0,00	0,00	0,78	0,49	0,11
207	247	0,00	0,00	0,00	1,13	0,13	0,16	52	0,00	0,00	0,00	1,13	0,30	0,17
	256	0,00	0,00	0,00	0,71	0,09	0,11	257	0,00	0,00	0,00	0,71	0,14	0,12
208	61	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,08	62	0,00	0,00	0,00	0,13	0,01	0,07
	258	0,00	0,00	0,00	0,23	0,09	0,08	259	0,00	0,00	0,00	0,23	0,09	0,07
209	63	0,00	0,00	0,00	0,12	0,06	0,17	64	0,00	0,00	0,00	0,11	0,07	0,17
	260	0,00	0,00	0,00	0,16	0,15	0,15	261	0,00	0,00	0,00	0,16	0,15	0,15
210	262	0,00	0,00	0,00	0,52	0,11	0,13	260	0,00	0,00	0,00	0,56	0,10	0,14
	236	0,00	0,00	0,00	0,76	0,12	0,08	36	0,00	0,00	0,00	0,79	0,12	0,09
211	62	0,00	0,00	0,00	0,14	0,05	0,10	263	0,00	0,00	0,00	0,13	0,05	0,12
	259	0,00	0,00	0,00	0,23	0,03	0,10	262	0,00	0,00	0,00	0,22	0,04	0,12
212	263	0,00	0,00	0,00	0,12	0,05	0,17	63	0,00	0,00	0,00	0,12	0,04	0,17
	262	0,00	0,00	0,00	0,22	0,06	0,16	260	0,00	0,00	0,00	0,21	0,05	0,17
213	265	0,00	0,00	0,00	0,58	0,10	0,13	235	0,00	0,00	0,00	0,88	0,14	0,09
	261	0,00	0,00	0,00	0,55	0,08	0,12	35	0,00	0,00	0,00	0,84	0,11	0,08
214	65	0,00	0,00	0,00	0,08	0,07	0,10	266	0,00	0,00	0,00	0,15	0,03	0,10
	264	0,00	0,00	0,00	0,09	0,07	0,12	265	0,00	0,00	0,00	0,17	0,04	0,12
215	266	0,00	0,00	0,00	0,57	0,09	0,09	37	0,00	0,00	0,00	0,93	0,17	0,05
	265	0,00	0,00	0,00	0,56	0,09	0,09	235	0,00	0,00	0,00	0,91	0,16	0,05
216	65	0,00	0,00	0,00	0,08	0,08	0,08	66	0,00	0,00	0,00	0,09	0,07	0,09
	266	0,00	0,00	0,00	0,10	0,18	0,07	267	0,00	0,00	0,00	0,10	0,17	0,09
217	268	0,00	0,00	0,00	0,50	0,38	0,43	269	0,00	0,00	0,00	0,53	0,30	0,43
	243	0,00	0,00	0,00	0,28	0,22	0,38	19	0,00	0,00	0,00	0,33	0,16	0,38
218	44	0,00	0,00	0,00	0,22	0,52	0,53	44	0,00	0,00	0,00	0,22	0,52	0,53
	238	0,00	0,00	0,00	0,22	0,52	0,53	268	0,00	0,00	0,00	0,22	0,52	0,53
219	44	0,00	0,00	0,00	0,16	0,44	0,46	44	0,00	0,00	0,00	0,16	0,44	0,46
	268	0,00	0,00	0,00	0,16	0,44	0,46	269	0,00	0,00	0,00	0,16	0,44	0,46
220	271	0,00	0,00	0,00	0,54	0,50	0,40	240	0,00	0,00	0,00	0,92	0,83	0,48
	220	0,00	0,00	0,00	0,69	0,70	0,26	28	0,00	0,00	0,00	1,01	0,58	0,29
221	44	0,00	0,00	0,00	0,21	0,32	0,54	44	0,00	0,00	0,00	0,21	0,32	0,54
	270	0,00	0,00	0,00	0,21	0,32	0,54	271	0,00	0,00	0,00	0,21	0,32	0,54
222	44	0,00	0,00	0,00	0,34	0,58	0,61	44	0,00	0,00	0,00	0,34	0,58	0,61
	271	0,00	0,00	0,00	0,34	0,58	0,61	240	0,00	0,00	0,00	0,34	0,58	0,61
223	272	0,00	0,00	0,00	0,39	0,24	0,47	273	0,00	0,00	0,00	0,13	0,34	0,49
	194	0,00	0,00	0,00	0,44	0,16	0,39	195	0,00	0,00	0,00	0,17	0,26	0,41
224	273	0,00	0,00	0,00	0,18	0,36	0,48	274	0,00	0,00	0,00	0,14	0,41	0,49
	195	0,00	0,00	0,00	0,13	0,34	0,42	196	0,00	0,00	0,00	0,21	0,40	0,43
225	274	0,00	0,00	0,00	0,28	0,47	0,45	270	0,00	0,00	0,00	0,24	0,47	0,43
	196	0,00	0,00	0,00	0,22	0,26	0,38	21	0,00	0,00	0,00	0,25	0,27	0,36
226	44	0,00	0,00	0,00	0,20	0,47	0,51	44	0,00	0,00	0,00	0,20	0,47	0,51
	269	0,00	0,00	0,00	0,20	0,47	0,51	272	0,00	0,00	0,00	0,20	0,47	0,51
227	44	0,00	0,00	0,00	0,24	0,47	0,62	44	0,00	0,00	0,00	0,24	0,47	0,62
	272	0,00	0,00	0,00	0,24	0,47	0,62	273	0,00	0,00	0,00	0,24	0,47	0,62
228	44	0,00	0,00	0,00	0,32	0,49	0,58	44	0,00	0,00	0,00	0,32	0,49	0,58
	273	0,00	0,00	0,00	0,32	0,49	0,58	274	0,00	0,00	0,00	0,32	0,49	0,58
229	44	0,00	0,00	0,00	0,30	0,40	0,46	44	0,00	0,00	0,00	0,30	0,40	0,46
	274	0,00	0,00	0,00	0,30	0,40	0,46	270	0,00	0,00	0,00	0,30	0,40	0,46
230	68	0,00	0,00	0,00	0,10	0,28	0,34	41	0,00	0,00	0,00	0,12	0,41	0,33
	275	0,00	0,00	0,00	0,05	0,32	0,31	242	0,00	0,00	0,00	0,06	0,44	0,30
231	69	0,00	0,00	0,00	0,20	0,11	0,48	43	0,00	0,00	0,00	0,22	0,12	0,51
	276	0,00	0,00	0,00	0,12	0,20	0,47	237	0,00	0,00	0,00	0,14	0,21	0,50
232	70	0,00	0,00	0,00	1,04	0,39	0,37	30	0,00	0,00	0,00	1,29	0,89	0,52
	277	0,00	0,00	0,00	0,68	0,15	0,30	239	0,00	0,00	0,00	0,92	0,65	0,45
233	278	0,17	0,21	0,16	0,10	1,35	0,25	72	0,08	0,41	0,43	1,60	5,41	0,30
	174	0,01	0,18	0,17	1,04	5,21	0,36	11	0,13	0,44	0,30	1,61	8,03	0,22
234	279	0,03	0,36	0,27	0,61	2,17	0,38	74	0,19	0,73	0,25	0,13	2,27	0,25
	161	0,02	0,35	0,26	1,41	7,03	0,04	6	0,20	0,73	0,24	1,77	8,83	0,15
235	280	0,38	1,21	0,47	0,53	2,68	0,18	76	0,92	1,52	0,27	0,50	2,51	0,17
	154	0,12	1,30	0,36	1,00	4,99	0,16	5	0,43	1,43	0,19	1,39	6,96	0,18
236	281	0,05	0,15	0,31	1,04	2,62	0,12	79	0,22	0,97	0,23	0,16	3,23	0,16
	181	0,07	0,17	0,35	1,09	5,45	0,20	14	0,25	0,97	0,23	1,19	5,95	0,19
237	282	0,41	1,08	0,39	0,63	3,27	0,13	76	0,92	1,47	0,26	0,48	2,24	0,09
	189	0,08	1,18	0,15	1,26	6,31	0,10	5	0,43	1,37	0,23	1,42	7,11	0,10
238	283	0,12	0,33	0,55	0,77	3,23	0,40	82	0,40	1,14	0,46	0,08	3,52	0,20
	209	0,03	0,36	0,31	1,06	5,30	0,20	24	0,29	1,12	0,23	1,20	6,00	0,35
239	284	0,03	0,12	0,21	0,64	2,43	0,45	84	0,27	1,07	0,30	0,07	2,17	0,65
	219	0,04	0,12	0,16	0,75	3,74	0,08	27	0,28	1,07	0,25	0,50	2,50	0,27
240	285	0,06	0,11	0,13	1,07	4,30	0,56	86	0,02	0,09	0,20	0,54	3,37	0,51
	224	0,02	0,10	0,17	1,32	6,60	0,13	23	0,02	0,10	0,23	1,00	5,01	0,08
241	286	0,13	0,27	0,27	0,84	3,51	0,47	88	0,13	0,19	0,17	0,73	3,05	0,24
	220	0,06	0,29	0,24	0,99	4,94	0,24	21	0,05	0,22	0,24	0,98	4,92	0,10
242	287	0,12	0,30	1,25	0,25	1,93	0,56	90	0,07	0,20	0,26	0,89	2,85	0,54
	245	0,10	0,32	0,99	0,65	3,23	0,23	18	0,06	0,22	0,38	0,87	4,35	0,22
243	288	0,09	0,09	0,28	0,16	0,58	0,58	92	0,09	0,11	0,21	0,20	0,84	0,60
	237	0,02	0,08	0,54	0,13	0,67	0,57	43	0,02	0,10	0,48	0,22	1,11	0,59
244	289	0,14	0,21	0,26	0,20	0,47	0,48	91	0,11	0,09	0,15	0,21	0,48	0,51
	242	0,02	0,19	0,30	0,16	0,79	0,38	41	0,01	0,07	0,42	0,14	0,68	0,41
245	290	0,10	0,99	0,38	0,34	1,19	0,59	94	0,80	2,52	0,90	0,16	1,70	0,62
	239	0,02	1,02	0,25	0,25	1,23	0,59	30	0,68	2,50	0,69	0,53	2,67	0,79
246	291	0,05	0,12	0,30	0,93	2,38	0,15	96	0,07	0,30	0,03	0,13	2,96	0,17

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	283	0,07	0,12	0,48	0,78	3,29	0,15	82	0,12	0,31	0,21	0,08	3,56	0,34
247	292	0,19	0,06	0,38	0,64	3,65	0,25	100	0,16	0,17	0,18	1,53	6,93	0,18
	279	0,01	0,06	0,36	0,57	1,95	0,35	74	0,03	0,20	0,15	0,18	2,53	0,45
248	293	1,15	0,20	0,40	0,41	4,10	0,09	102	1,16	0,25	0,65	1,36	4,93	0,19
	280	0,35	0,10	0,54	0,48	2,41	0,17	76	0,34	0,08	0,79	0,59	2,93	0,27
249	294	0,15	0,22	0,53	0,85	3,49	0,12	104	0,11	0,47	0,14	0,72	4,96	0,07
	281	0,05	0,24	0,36	1,04	2,65	0,26	79	0,04	0,49	0,19	0,18	3,31	0,29
250	295	0,44	0,08	0,28	1,02	4,92	0,21	102	0,43	0,09	0,18	1,79	5,09	0,14
	282	0,22	0,09	0,40	0,57	2,92	0,18	76	0,23	0,17	0,63	0,65	3,14	0,20
251	296	0,01	0,22	0,30	0,12	0,55	0,70	107	0,04	0,45	0,03	0,13	0,57	0,59
	284	0,02	0,22	0,34	0,66	2,49	0,61	84	0,07	0,46	0,07	0,07	2,14	0,50
252	297	0,08	0,05	0,20	0,37	1,07	0,86	109	0,06	0,12	0,22	0,13	0,69	0,92
	285	0,05	0,05	0,17	1,08	4,34	0,60	86	0,02	0,13	0,19	0,53	3,34	0,65
253	298	0,59	0,13	0,39	1,24	0,83	0,71	111	0,67	0,42	0,24	1,10	1,44	0,98
	286	0,16	0,22	0,24	0,81	3,39	0,26	88	0,17	0,31	0,22	0,73	3,09	0,52
254	299	1,94	0,58	0,20	0,44	1,55	0,40	97	2,36	1,57	0,20	1,27	2,79	0,51
	287	0,23	0,91	0,93	0,28	2,07	0,75	90	0,64	1,23	0,98	0,61	1,77	0,59
255	300	0,24	0,05	0,41	0,23	0,29	0,62	114	0,26	0,11	0,35	0,16	0,44	0,64
	288	0,08	0,02	0,44	0,16	0,58	0,59	92	0,09	0,08	0,38	0,20	0,84	0,60
256	301	0,07	0,06	0,26	0,20	0,21	0,55	113	0,06	0,08	0,23	0,20	0,18	0,57
	289	0,15	0,06	0,22	0,20	0,47	0,49	91	0,13	0,06	0,20	0,21	0,47	0,52
257	302	0,01	0,16	0,39	0,06	0,57	0,56	116	0,16	0,96	0,03	0,09	0,63	0,57
	290	0,12	0,18	0,68	0,34	1,20	0,58	94	0,28	0,98	0,30	0,16	1,61	0,58
258	304	0,06	0,82	0,21	0,05	0,31	0,26	305	0,12	1,16	0,11	0,07	0,59	0,26
	293	0,20	0,79	0,18	0,58	1,87	0,27	101	0,13	1,12	0,07	0,21	0,76	0,27
259	306	0,08	1,08	0,14	0,01	0,25	0,19	307	0,08	1,05	0,11	0,04	0,24	0,14
	303	0,09	1,10	0,05	0,11	0,49	0,14	304	0,07	1,06	0,09	0,16	0,46	0,10
260	307	0,05	1,02	0,13	0,02	0,23	0,13	308	0,04	1,13	0,04	0,03	0,28	0,11
	304	0,06	1,04	0,15	0,07	0,44	0,13	305	0,08	1,14	0,07	0,05	0,48	0,10
261	309	0,08	1,21	0,04	0,04	0,79	0,11	310	0,05	1,11	0,08	0,20	0,76	0,09
	306	0,07	1,23	0,04	0,01	0,27	0,17	307	0,05	1,13	0,09	0,05	0,28	0,15
262	310	0,02	1,11	0,09	0,22	0,77	0,15	311	0,06	1,16	0,07	0,02	0,81	0,14
	307	0,04	1,12	0,07	0,03	0,27	0,12	308	0,05	1,16	0,05	0,02	0,25	0,11
263	100	0,11	1,39	0,11	0,32	1,06	0,15	292	0,07	1,19	0,15	0,42	1,88	0,23
	309	0,02	1,37	0,11	0,01	0,92	0,17	310	0,04	1,17	0,15	0,15	0,52	0,10
264	292	0,12	1,21	0,18	0,34	1,86	0,17	99	0,09	1,03	0,10	0,20	0,80	0,14
	310	0,04	1,18	0,15	0,17	0,52	0,31	311	0,05	1,00	0,09	0,01	0,90	0,34
265	313	0,04	0,73	0,15	0,12	0,47	0,23	314	0,03	0,60	0,09	0,01	0,87	0,27
	292	0,02	0,73	0,15	0,58	2,61	0,18	99	0,05	0,60	0,09	0,29	1,57	0,15
266	315	0,05	1,02	0,04	0,01	0,27	0,15	316	0,05	0,78	0,07	0,02	0,26	0,10
	312	0,07	1,02	0,04	0,03	0,75	0,11	313	0,02	0,79	0,05	0,18	0,71	0,07
267	316	0,05	0,78	0,07	0,02	0,25	0,08	317	0,06	0,83	0,04	0,01	0,29	0,07
	313	0,04	0,79	0,05	0,17	0,71	0,11	314	0,07	0,84	0,02	0,03	0,76	0,07
268	318	0,09	1,00	0,05	0,07	1,16	0,09	319	0,06	0,84	0,10	0,22	1,12	0,05
	315	0,06	1,02	0,06	0,02	0,30	0,15	316	0,06	0,86	0,09	0,03	0,31	0,10
269	319	0,04	0,85	0,09	0,23	1,12	0,10	320	0,09	0,87	0,06	0,06	1,16	0,07
	316	0,06	0,86	0,09	0,02	0,30	0,08	317	0,04	0,88	0,07	0,01	0,27	0,07
270	72	0,14	0,97	0,15	0,54	1,92	0,16	278	0,12	0,88	0,28	0,42	2,49	0,19
	318	0,05	0,95	0,26	0,06	1,24	0,15	319	0,04	0,86	0,17	0,18	0,93	0,09
271	278	0,14	0,89	0,27	0,39	2,48	0,21	71	0,13	0,86	0,13	0,48	1,71	0,18
	319	0,04	0,86	0,16	0,19	0,93	0,20	320	0,03	0,84	0,25	0,05	1,24	0,26
272	118	0,00	0,00	0,00	0,02	0,10	0,05	118	0,13	0,61	0,07	0,02	0,10	0,05
	321	0,11	0,37	0,16	0,02	0,10	0,05	322	0,10	0,31	0,02	0,02	0,10	0,05
273	324	0,10	0,20	0,06	0,12	0,06	0,06	321	0,14	0,13	0,11	0,12	0,35	0,03
	294	0,06	0,68	0,13	0,06	0,06	0,03	103	0,13	0,58	0,06	0,28	0,35	0,07
274	117	0,05	0,04	0,05	0,01	0,05	0,07	325	0,02	0,06	0,05	0,01	0,05	0,06
	323	0,04	0,06	0,05	0,02	0,07	0,07	324	0,02	0,08	0,04	0,02	0,07	0,06
275	325	0,03	0,10	0,07	0,04	0,08	0,04	118	0,06	0,08	0,07	0,04	0,09	0,02
	324	0,10	0,13	0,06	0,04	0,15	0,04	321	0,12	0,15	0,06	0,04	0,15	0,02
276	327	0,15	0,22	0,66	0,13	0,24	0,24	294	0,27	0,45	0,69	3,20	0,51	0,14
	326	0,23	0,22	0,97	0,12	0,84	0,22	103	0,34	0,46	1,00	3,00	1,23	0,36
277	101	1,08	0,14	0,12	1,77	0,67	0,28	328	1,12	0,08	0,22	0,22	0,03	0,24
	293	0,78	0,21	0,37	2,89	0,36	0,34	327	0,81	0,04	0,51	0,46	0,22	0,18
278	328	0,35	0,19	0,34	0,38	0,06	0,22	104	0,42	0,23	0,15	2,25	0,45	0,14
	327	0,14	0,23	0,77	0,11	0,15	0,18	294	0,22	0,19	0,58	3,28	0,86	0,18
279	330	0,68	0,22	0,25	1,65	0,29	0,09	295	0,71	0,30	0,28	2,17	0,38	0,02
	326	0,71	0,35	0,53	1,03	0,34	0,25	102	0,83	0,54	0,64	1,54	0,26	0,16
280	105	0,00	0,00	0,00	0,88	0,03	0,26	105	0,44	0,18	0,07	0,88	0,03	0,26
	329	0,30	0,18	0,20	0,88	0,03	0,26	330	0,27	0,05	0,18	0,88	0,03	0,26
281	105	0,00	0,00	0,00	2,17	0,40	0,06	105	0,29	0,12	0,11	2,17	0,40	0,06
	330	0,43	0,08	0,12	2,17	0,40	0,06	295	0,50	0,22	0,19	2,17	0,40	0,06
282	105	0,00	0,00	0,00	0,79	0,42	0,16	105	0,51	0,49	0,26	0,79	0,42	0,16
	331	0,44	0,29	0,14	0,79	0,42	0,16	329	0,48	0,29	0,20	0,79	0,42	0,16
283	332	0,13	0,22	0,18	1,31	3,02	0,46	120	0,07	0,32	0,04	2,38	5,73	0,41
	291	0,11	0,22	0,26	1,01	2,74	0,22	96	0,06	0,32	0,15	0,13	2,86	0,11
284	333	0,16	0,16	0,26	0,50	1,94	0,23	123	0,20	0,12	0,14	0,75	1,93	0,29
	296	0,02	0,18	0,25	0,14	0,62	0,60	107	0,06	0,09	0,12	0,11	0,51	0,65
285	334	0,25	0,03	0,10	0,91	3,83	0,30	121	0,21	0,17	0,16	1,24	3,80	0,57
	297	0,08	0,03	0,16	0,41	1,30	0,62	109	0,05	0,20	0,26	0,11	0,55	0,90
286	335	0,69	0,42	0,63	1,21	1,11	0,24	126	1,20	0,70	0,22	0,82	2,01	0,99
	298	0,65	0,44	0,22	0,49	1,42	0,43	111	0,94	0,65	0,32	0,22	2,75	1,31
287	336	0,25	0,68	0,47	0,87	0,58	1,63	128	0,41	2,10	0,79	0,24	1,30	2,03
	299	1,64	0,33	0,95	0,53	0,95	0,18	97	2,19	2,46	1,31	1,24	6,84	0,66
288	337	0,34	0,02	0,35	0,28	0,17	0,60	130	0,34	0,06	0,29	0,16	0,20	0,58

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0° SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
289	300	0,24	0,01	0,44	0,23	0,29	0,63	114	0,24	0,04	0,38	0,16	0,44	0,61
	338	0,57	0,46	0,57	0,26	0,30	0,49	129	0,51	0,16	0,53	0,46	0,25	0,54
	301	0,06	0,35	0,39	0,20	0,21	0,52	113	0,07	0,05	0,34	0,19	0,17	0,58
290	339	0,05	0,21	0,21	0,27	0,31	0,45	132	0,05	0,26	0,04	0,05	0,50	0,43
	302	0,02	0,21	0,36	0,06	0,55	0,57	116	0,03	0,25	0,11	0,08	0,70	0,55
291	341	0,09	0,88	0,25	0,40	0,79	0,26	342	0,37	2,98	0,73	0,22	1,04	0,17
	295	0,58	0,98	0,61	0,18	2,25	0,06	102	0,99	3,10	1,10	1,54	2,53	0,20
292	343	0,13	1,04	0,12	0,02	0,15	0,26	344	0,06	1,40	0,58	0,05	0,12	0,29
	340	0,14	1,09	0,35	0,04	0,84	0,19	341	0,22	1,45	0,82	0,29	0,91	0,22
293	344	0,06	1,37	0,60	0,03	0,12	0,28	345	0,12	1,74	0,22	0,05	0,21	0,35
	341	0,13	1,34	0,68	0,43	0,93	0,15	342	0,08	1,71	0,30	0,22	1,01	0,21
294	346	0,05	1,96	0,19	0,02	1,00	0,30	347	0,17	1,28	0,50	0,27	0,86	0,32
	343	0,15	1,99	0,36	0,02	0,13	0,25	344	0,02	1,31	0,67	0,04	0,10	0,27
295	347	0,22	1,39	0,71	0,27	0,86	0,25	348	0,06	0,86	0,19	0,05	0,83	0,29
	344	0,04	1,34	0,70	0,02	0,09	0,28	345	0,18	0,84	0,19	0,02	0,13	0,33
296	119	0,85	3,09	0,73	0,24	1,70	0,09	332	0,42	1,03	0,30	0,52	2,70	0,11
	346	0,32	2,98	0,77	0,02	0,91	0,40	347	0,13	0,94	0,31	0,24	0,70	0,43
297	332	0,27	1,13	0,48	0,57	2,71	0,39	120	0,10	0,63	0,09	0,44	1,79	0,31
	347	0,15	1,10	0,51	0,24	0,70	0,24	348	0,16	0,63	0,11	0,01	1,08	0,18
298	350	0,16	1,23	0,31	0,21	0,58	0,47	351	0,23	0,93	0,10	0,04	0,81	0,44
	332	0,29	1,25	0,24	0,34	1,87	0,27	120	0,14	0,91	0,06	0,07	0,43	0,30
299	352	0,19	3,00	0,16	0,03	0,19	0,40	350	0,24	1,00	0,29	0,05	0,14	0,35
	349	0,25	3,01	0,04	0,07	0,82	0,28	350	0,19	1,01	0,16	0,23	0,75	0,23
300	353	0,22	1,08	0,34	0,06	0,14	0,33	354	0,21	1,24	0,12	0,01	0,15	0,32
	350	0,16	1,07	0,21	0,24	0,75	0,29	351	0,27	1,25	0,12	0,04	0,75	0,28
301	355	0,17	3,15	0,13	0,07	0,82	0,31	356	0,30	0,88	0,14	0,15	0,74	0,26
	352	0,29	3,17	0,07	0,01	0,14	0,40	353	0,18	0,90	0,08	0,04	0,12	0,35
302	356	0,34	1,05	0,32	0,16	0,74	0,31	357	0,15	1,53	0,12	0,03	0,79	0,29
	353	0,19	1,02	0,11	0,05	0,12	0,33	354	0,30	1,56	0,12	0,02	0,17	0,31
303	122	0,91	3,54	0,72	0,43	2,44	0,13	333	0,30	0,52	0,08	0,51	2,22	0,07
	355	0,37	3,43	0,50	0,05	0,91	0,27	356	0,25	0,43	0,30	0,14	0,66	0,33
304	333	0,25	0,63	0,07	0,54	2,23	0,16	123	0,17	1,51	0,11	0,20	1,19	0,11
	356	0,27	0,63	0,11	0,15	0,66	0,39	357	0,14	1,50	0,13	0,02	0,77	0,45
305	359	0,53	0,12	0,36	0,09	0,08	0,14	360	0,87	0,38	0,38	0,14	0,10	0,15
	333	0,61	0,07	0,50	0,16	0,11	0,18	123	0,78	0,19	0,54	0,20	0,14	0,19
306	134	0,08	0,27	0,14	0,01	0,05	0,08	361	0,21	0,30	0,22	0,00	0,05	0,09
	358	0,09	0,20	0,13	0,02	0,08	0,08	359	0,21	0,27	0,23	0,03	0,07	0,10
307	361	0,16	0,10	0,14	0,01	0,06	0,09	133	0,22	0,17	0,13	0,03	0,04	0,10
	359	0,20	0,11	0,26	0,05	0,07	0,11	360	0,18	0,18	0,27	0,06	0,05	0,11
308	135	0,13	0,38	0,08	0,03	0,06	0,06	134	0,05	0,38	0,24	0,00	0,03	0,05
	362	0,32	0,05	0,25	0,05	0,03	0,10	358	0,19	0,06	0,11	0,02	0,06	0,10
309	364	0,21	0,08	0,22	0,25	0,18	0,08	362	0,22	0,28	0,46	0,04	0,03	0,11
	334	0,13	0,31	0,35	0,43	0,12	0,17	121	0,16	0,58	0,32	0,21	0,09	0,20
310	136	0,15	0,10	0,03	0,05	0,03	0,09	365	0,08	0,13	0,07	0,05	0,06	0,09
	363	0,16	0,09	0,09	0,11	0,05	0,10	364	0,09	0,05	0,03	0,11	0,09	0,09
311	365	0,03	0,23	0,05	0,04	0,08	0,08	135	0,14	0,19	0,06	0,03	0,07	0,07
	364	0,03	0,03	0,07	0,09	0,09	0,08	362	0,15	0,08	0,12	0,07	0,08	0,08
312	366	0,23	0,21	0,37	1,50	3,98	1,60	138	0,30	0,26	0,34	1,34	3,41	1,88
	335	0,82	0,23	0,62	1,21	1,49	1,04	126	0,94	0,26	0,54	1,07	1,47	1,32
313	367	0,27	0,04	0,82	0,33	2,00	0,18	140	0,21	0,31	0,23	1,61	6,31	0,41
	336	0,12	0,07	0,87	0,95	0,58	1,55	128	0,07	0,34	0,28	0,40	0,85	1,85
314	368	0,36	0,04	0,06	0,31	0,09	0,57	142	0,36	0,02	0,04	0,28	0,08	0,55
	337	0,35	0,04	0,36	0,26	0,13	0,57	130	0,36	0,03	0,28	0,22	0,13	0,55
315	369	1,81	0,02	0,06	0,51	0,12	0,53	141	1,73	0,15	0,35	0,53	0,12	0,52
	338	0,66	0,23	0,98	0,38	0,19	0,53	129	0,66	0,07	0,59	0,42	0,18	0,52
316	370	0,03	0,05	0,07	0,33	0,02	0,32	144	0,03	0,04	0,06	0,03	0,07	0,24
	339	0,05	0,06	0,16	0,27	0,31	0,44	132	0,05	0,05	0,04	0,06	0,46	0,36
317	372	0,25	0,30	0,22	0,30	0,88	0,52	373	0,17	2,11	0,13	0,08	1,17	0,60
	366	0,11	0,30	0,36	0,71	3,74	0,23	138	0,31	2,13	0,11	0,66	2,73	0,30
318	374	0,26	2,10	0,06	0,02	0,30	0,46	375	0,20	0,33	0,11	0,06	0,35	0,38
	371	0,24	2,09	0,07	0,09	1,07	0,40	372	0,23	0,33	0,10	0,31	1,08	0,31
319	375	0,23	0,25	0,09	0,07	0,35	0,35	376	0,23	2,44	0,11	0,02	0,45	0,28
	372	0,22	0,25	0,13	0,34	1,09	0,43	373	0,24	2,44	0,05	0,06	1,29	0,36
320	377	0,19	1,84	0,04	0,04	1,59	0,29	378	0,26	0,45	0,12	0,37	1,48	0,23
	374	0,23	1,85	0,05	0,03	0,49	0,46	375	0,22	0,44	0,12	0,07	0,41	0,39
321	378	0,26	0,32	0,12	0,38	1,48	0,34	379	0,18	2,48	0,12	0,04	1,54	0,30
	375	0,18	0,33	0,08	0,08	0,41	0,34	376	0,26	2,50	0,04	0,02	0,29	0,30
322	124	0,20	1,24	0,18	0,36	2,76	0,07	334	0,11	0,29	0,37	0,73	3,37	0,11
	377	0,04	1,21	0,09	0,01	1,80	0,14	378	0,26	0,32	0,27	0,32	1,23	0,17
323	334	0,06	0,16	0,31	0,80	3,38	0,29	121	0,54	2,61	0,33	0,18	1,44	0,23
	378	0,10	0,15	0,27	0,33	1,23	0,52	379	0,40	2,58	0,36	0,05	1,58	0,58
324	381	0,37	0,47	0,27	0,07	0,49	0,44	382	0,17	2,25	0,11	0,03	0,71	0,48
	367	0,28	0,45	0,34	0,43	2,11	0,12	140	0,26	2,27	0,08	0,23	2,35	0,16
325	383	0,39	3,55	0,12	0,03	0,32	0,41	384	0,24	0,57	0,17	0,08	0,21	0,46
	380	0,24	3,51	0,10	0,14	0,67	0,42	381	0,41	0,53	0,18	0,15	0,57	0,47
326	384	0,28	0,69	0,20	0,07	0,20	0,47	385	0,38	2,75	0,07	0,01	0,15	0,52
	381	0,41	0,72	0,28	0,08	0,56	0,42	382	0,27	2,73	0,24	0,05	0,58	0,47
327	386	0,35	3,20	0,13	0,05	0,62	0,38	387	0,27	0,44	0,25	0,20	0,64	0,38
	383	0,28	3,18	0,10	0,03	0,11	0,45	384	0,34	0,42	0,32	0,09	0,24	0,45
328	387	0,29	0,48	0,21	0,12	0,62	0,34	388	0,33	2,85	0,08	0,03	0,67	0,38
	384	0,29	0,48	0,27	0,08	0,24	0,47	385	0,32	2,85	0,20	0,03	0,34	0,51
329	137	0,37	2,61	0,12	0,21	0,67	0,41	366	0,17	0,37	0,40	0,15	1,14	0,37
	386	0,20	2,57	0,12	0,07	0,70	0,60	387	0,34	0,37	0,39	0,16	0,46	0,64
330	366	0,21	0,36	0,28	0,30	1,18	0,17	138	0,36	2,82	0,18	0,25	1,57	0,20

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
331	387	0,32	0,37	0,29	0,09	0,45	0,39	388	0,24	2,80	0,30	0,03	0,76	0,36
	391	0,12	0,14	0,45	0,14	0,04	0,08	392	0,20	0,38	0,04	0,03	0,09	0,10
	389	0,08	0,17	0,37	0,11	0,03	0,04	145	0,02	0,35	0,11	0,04	0,05	0,07
332	139	0,31	0,93	0,87	0,69	0,43	0,25	367	0,31	0,51	0,70	0,21	0,28	0,33
	390	0,80	0,83	0,26	0,18	0,13	0,13	391	0,85	0,40	0,35	0,17	0,08	0,15
333	367	0,26	0,39	1,17	0,20	0,31	0,22	140	0,08	1,33	0,57	0,31	0,13	0,10
	391	0,19	0,31	0,65	0,13	0,09	0,16	392	0,49	1,41	0,14	0,03	0,04	0,13
334	143	2,39	0,95	6,38	0,53	1,35	0,23	139	3,71	1,31	8,52	0,40	0,77	0,24
	393	5,99	2,48	3,17	0,24	0,57	0,10	390	0,56	2,03	0,81	0,19	0,31	0,11

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90° ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	7	1,10	0,00	0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	22	1,10	0,00	-0,01	0,04	0,00	0,00	0,00
1	7	1,10	0,00	-0,03	0,06	0,03	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,03	-0,06	0,00	0,00	0,00
1	5	1,10	0,00	0,01	0,13	0,02	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,01	-0,13	-0,01	0,00	0,00
1	6	1,10	0,00	-0,02	0,16	0,03	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,02	-0,16	-0,01	0,00	0,00
1	22	1,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
1	9	1,10	-0,02	0,05	-0,07	-0,03	-0,01	0,00	10	1,10	0,02	-0,05	0,07	0,01	-0,01	0,00
1	4	0,70	0,00	-0,01	0,12	0,02	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,01	-0,12	-0,01	0,00	0,00
1	3	0,70	0,00	-0,01	-0,11	0,02	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,01	0,11	-0,01	0,00	0,00
1	9	1,10	-0,01	-0,01	0,07	0,01	0,00	0,00	21	1,10	0,01	0,01	-0,07	0,00	0,00	0,00
1	6	1,10	-0,01	-0,02	-0,46	0,04	-0,01	0,00	11	1,37	0,01	0,02	0,46	-0,02	0,00	0,00
1	11	1,37	0,00	-0,01	-0,38	0,02	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,01	0,38	-0,01	0,00	0,00
1	14	1,70	0,00	0,01	-0,18	-0,01	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,01	0,18	0,00	0,00	0,00
1	10	1,10	0,00	0,01	0,24	0,02	0,00	0,00	12	1,37	0,00	-0,01	-0,24	-0,02	0,00	0,00
1	23	1,70	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	24	1,70	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
1	24	1,70	0,01	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	25	1,70	-0,01	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
1	25	1,70	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
1	16	1,70	0,00	0,01	0,10	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	-0,01	-0,10	0,00	0,00	0,00
1	12	1,37	0,00	0,02	0,20	-0,01	0,00	0,00	13	1,70	0,00	-0,02	-0,20	-0,01	0,00	0,00
1	28	2,40	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	20	2,40	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
1	20	2,40	0,00	-0,01	-0,11	-0,01	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,01	0,11	0,01	0,00	0,00
1	18	2,02	0,00	-0,01	-0,13	0,01	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,01	0,13	0,01	0,00	0,00
1	19	2,40	0,00	0,01	0,34	-0,01	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,01	-0,34	0,01	0,00	0,00
1	17	2,02	0,00	0,02	0,23	-0,03	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,02	-0,23	0,01	0,00	0,00
1	27	2,40	-0,02	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	28	2,40	0,02	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00
2	7	1,10	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	22	1,10	0,00	-0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00
2	7	1,10	0,00	-0,03	0,14	0,00	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,03	-0,14	0,03	0,00	0,00
2	5	1,10	0,00	-0,01	0,18	0,01	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,01	-0,18	0,01	0,00	0,00
3	5	1,10	0,00	-0,01	0,22	-0,01	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,01	-0,22	0,01	0,00	0,00
4	5	1,10	0,00	0,01	0,13	-0,01	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,01	-0,13	0,02	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	-0,01	0,17	0,01	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,01	-0,17	0,01	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,01	0,21	-0,01	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,01	-0,21	0,01	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,01	0,13	-0,01	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,01	-0,13	0,02	0,00	0,00
2	22	1,10	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
2	9	1,10	-0,01	0,03	0,20	-0,01	0,00	0,00	10	1,10	0,01	-0,03	-0,20	-0,02	0,00	0,00
2	4	0,70	0,00	-0,01	0,24	0,01	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,01	-0,24	0,01	0,00	0,00
3	4	0,70	0,00	-0,01	0,22	-0,01	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,01	-0,22	0,02	0,00	0,00
4	4	0,70	0,00	-0,01	0,10	-0,02	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,01	-0,10	0,03	0,00	0,00
2	3	0,70	0,00	-0,01	0,24	0,01	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,01	-0,24	0,01	0,00	0,00
3	3	0,70	0,00	-0,01	0,21	-0,01	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,01	-0,21	0,02	0,00	0,00
4	3	0,70	0,00	-0,01	0,09	-0,02	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,01	-0,09	0,03	0,00	0,00
2	9	1,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
2	6	1,10	-0,01	-0,02	-0,40	0,02	0,00	0,00	11	1,37	0,01	0,02	0,40	0,00	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,02	-0,38	0,01	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,02	0,38	0,01	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,02	-0,40	-0,01	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,02	0,40	0,03	0,00	0,00
2	11	1,37	0,00	-0,01	-0,27	0,01	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,01	0,27	0,00	0,00	0,00
3	11	1,37	0,00	-0,02	-0,19	0,01	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,02	0,19	0,01	0,00	0,00
4	11	1,37	0,00	-0,03	-0,21	-0,01	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,03	0,21	0,04	0,00	0,00
2	14	1,70	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	23	1,70	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
2	10	1,10	0,00	-0,01	0,19	0,01	0,00	0,00	12	1,37	0,00	0,01	-0,19	0,00	0,00	0,00
3	10	1,10	-0,01	-0,01	0,19	0,00	0,00	0,00	12	1,37	0,01	0,01	-0,19	0,01	0,00	0,00
4	10	1,10	-0,01	-0,01	0,25	-0,01	0,00	0,00	12	1,37	0,01	0,01	-0,25	0,02	0,00	0,00
2	23	1,70	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	24	1,70	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
2	25	1,70	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
2	16	1,70	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
2	12	1,37	0,00	0,00	-0,15	0,01	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00
3	12	1,37	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00
4	12	1,37	0,00	0,01	-0,11	-0,01	0,00	0,00	13	1,70	0,00	-0,01	0,11	-0,01	0,00	0,00
2	28	2,40	0,01	0,01	-0,09	0,00	0,00	0,00	20	2,40	-0,01	-0,01	0,09	-0,01	0,00	0,00
2	20	2,40	0,00	0,00	0,22	-0,01	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00
3	20	2,40	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00
4	20	2,40	0,00	-0,01	-0,15	0,00	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,01	0,15	0,01	0,00	0,00
2	18	2,02	0,00	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00
3	18	2,02	0,00	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,00
4	18	2,02	0,00	-0,01	0,16	0,01	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,01	-0,16	0,01	0,00	0,00
2	19	2,40	0,00	0,01	0,35	-0,01	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,01	-0,35	0,00	0,00	0,00
3	19	2,40	0,00	0,00	0,32	0,00	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,00	0,00
4	19	2,40	0,00	0,01	0,27	0,00	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,01	-0,27	0,00	0,00	0,00
2	17	2,02	0,00	0,02	0,13	-0,01	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,02	-0,13	-0,01	0,00	0,00
3	17	2,02	0,00	0,01	-0,10	0,00	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,01	0,10	-0,01	0,00	0,00
4	17	2,02	0,00	0,02	0,09	0,01										

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	148	0,00	0,00	0,00	0,07	0,59	0,17	149	0,00	0,00	0,00	0,06	0,60	0,18
	1	0,00	0,00	0,00	0,23	1,15	0,27	2	0,00	0,00	0,00	0,11	1,09	0,27
2	155	0,00	0,00	0,00	0,57	0,34	0,46	156	0,00	0,00	0,00	0,14	0,34	0,36
	5	0,00	0,00	0,00	0,40	0,55	0,35	154	0,00	0,00	0,00	0,20	0,86	0,24
3	7	0,00	0,00	0,00	0,39	0,49	0,55	162	0,00	0,00	0,00	0,26	0,30	0,20
	5	0,00	0,00	0,00	0,59	0,83	0,69	155	0,00	0,00	0,00	0,33	0,62	0,23
4	3	0,00	0,00	0,00	1,22	0,47	0,45	168	0,00	0,00	0,00	0,52	0,17	1,00
	4	0,00	0,00	0,00	1,03	0,09	0,45	165	0,00	0,00	0,00	0,24	0,10	1,00
5	161	0,00	0,00	0,00	0,66	0,20	0,28	171	0,00	0,00	0,00	0,11	0,03	0,69
	3	0,00	0,00	0,00	1,27	0,74	0,10	168	0,00	0,00	0,00	0,52	0,18	0,51
6	8	0,00	0,00	0,00	1,42	0,32	0,68	178	0,00	0,00	0,00	0,23	0,04	1,19
	6	0,00	0,00	0,00	1,44	0,87	0,64	175	0,00	0,00	0,00	0,52	0,29	1,23
7	182	0,00	0,00	0,00	0,37	0,46	0,23	183	0,00	0,00	0,00	0,11	0,17	0,21
	13	0,00	0,00	0,00	0,67	1,45	0,14	181	0,00	0,00	0,00	0,10	1,09	0,10
8	14	0,00	0,00	0,00	1,43	0,27	0,22	184	0,00	0,00	0,00	0,29	0,03	0,23
	15	0,00	0,00	0,00	1,19	0,04	0,22	185	0,00	0,00	0,00	0,30	0,07	0,24
9	187	0,00	0,00	0,00	0,33	0,30	0,26	188	0,00	0,00	0,00	0,27	0,25	0,21
	16	0,00	0,00	0,00	0,68	0,45	0,25	186	0,00	0,00	0,00	0,61	0,35	0,19
10	190	0,00	0,00	0,00	0,35	0,21	0,48	187	0,00	0,00	0,00	0,32	0,23	0,50
	18	0,00	0,00	0,00	0,28	0,85	0,15	16	0,00	0,00	0,00	0,43	1,12	0,16
11	19	0,00	0,00	0,00	0,39	0,34	0,49	194	0,00	0,00	0,00	0,44	0,25	0,66
	17	0,00	0,00	0,00	1,25	1,03	0,55	191	0,00	0,00	0,00	0,43	0,15	0,59
12	21	0,00	0,00	0,00	1,27	0,44	0,63	200	0,00	0,00	0,00	0,30	0,09	0,74
	20	0,00	0,00	0,00	0,75	0,26	0,61	197	0,00	0,00	0,00	0,14	0,12	0,75
13	189	0,00	0,00	0,00	1,05	0,19	0,28	206	0,00	0,00	0,00	0,52	0,33	0,32
	5	0,00	0,00	0,00	0,77	0,64	0,36	203	0,00	0,00	0,00	0,64	0,68	0,40
14	24	0,00	0,00	0,00	2,91	1,15	0,71	213	0,00	0,00	0,00	0,95	0,28	0,90
	25	0,00	0,00	0,00	3,45	0,39	0,72	210	0,00	0,00	0,00	1,28	0,13	0,88
15	209	0,00	0,00	0,00	1,72	0,58	0,16	216	0,00	0,00	0,00	0,49	0,15	0,55
	24	0,00	0,00	0,00	2,89	1,05	0,12	213	0,00	0,00	0,00	0,94	0,20	0,33
16	220	0,00	0,00	0,00	1,47	0,79	0,14	221	0,00	0,00	0,00	0,47	0,59	0,62
	21	0,00	0,00	0,00	1,10	0,59	0,07	200	0,00	0,00	0,00	0,28	0,18	0,60
17	30	0,00	0,00	0,00	2,27	7,13	1,08	228	0,00	0,00	0,00	1,76	2,14	4,05
	28	0,00	0,00	0,00	2,48	6,46	0,19	225	0,00	0,00	0,00	0,86	0,59	3,11
18	203	0,00	0,00	0,00	0,74	0,53	0,39	231	0,00	0,00	0,00	1,26	0,36	0,20
	5	0,00	0,00	0,00	0,38	0,98	0,78	7	0,00	0,00	0,00	0,80	0,27	0,33
19	10	0,00	0,00	0,00	0,42	0,36	0,24	174	0,00	0,00	0,00	0,07	0,02	0,88
	32	0,00	0,00	0,00	0,27	0,09	0,23	234	0,00	0,00	0,00	0,72	0,14	0,86
20	11	0,00	0,00	0,00	0,25	0,34	0,65	12	0,00	0,00	0,00	0,19	1,00	0,36
	33	0,00	0,00	0,00	1,15	0,17	0,46	34	0,00	0,00	0,00	0,21	0,18	0,16
21	22	0,00	0,00	0,00	0,09	0,22	0,11	23	0,00	0,00	0,00	0,04	0,32	0,15
	35	0,00	0,00	0,00	0,54	0,18	0,50	36	0,00	0,00	0,00	0,39	0,59	0,54
22	27	0,00	0,00	0,00	1,93	4,60	1,17	219	0,00	0,00	0,00	0,89	2,18	1,10
	37	0,00	0,00	0,00	0,51	2,58	0,89	235	0,00	0,00	0,00	0,67	1,46	1,39
23	23	0,00	0,00	0,00	0,69	0,46	0,32	224	0,00	0,00	0,00	0,31	2,39	0,40
	36	0,00	0,00	0,00	0,25	0,71	0,07	236	0,00	0,00	0,00	0,41	1,76	0,66
24	29	0,00	0,00	0,00	0,08	4,73	1,86	31	0,00	0,00	0,00	0,24	5,60	0,45
	38	0,00	0,00	0,00	2,77	3,45	0,58	39	0,00	0,00	0,00	0,61	5,29	0,86
25	26	0,00	0,00	0,00	0,26	5,28	0,69	27	0,00	0,00	0,00	0,04	4,21	1,83
	40	0,00	0,00	0,00	0,04	4,78	0,70	37	0,00	0,00	0,00	2,68	3,01	0,45
26	237	0,00	0,00	0,00	0,42	3,41	0,35	238	0,00	0,00	0,00	0,47	3,45	0,31
	41	0,00	0,00	0,00	0,31	3,07	0,47	42	0,00	0,00	0,00	0,35	3,11	0,43
27	239	0,00	0,00	0,00	1,63	5,73	0,57	240	0,00	0,00	0,00	1,82	6,13	0,67
	43	0,00	0,00	0,00	1,12	5,93	0,37	44	0,00	0,00	0,00	1,31	6,33	0,46
28	241	0,00	0,00	0,00	1,14	0,18	0,74	242	0,00	0,00	0,00	1,76	0,34	0,98
	42	0,00	0,00	0,00	2,77	0,72	0,71	41	0,00	0,00	0,00	2,93	0,60	0,93
29	190	0,00	0,00	0,00	0,29	0,11	0,69	244	0,00	0,00	0,00	0,81	0,12	0,44
	19	0,00	0,00	0,00	0,65	1,34	0,31	243	0,00	0,00	0,00	0,88	0,07	0,10
30	47	0,00	0,00	0,00	0,64	0,92	0,39	48	0,00	0,00	0,00	0,28	1,19	0,52
	45	0,00	0,00	0,00	0,38	1,39	0,98	46	0,00	0,00	0,00	0,75	2,03	0,68
31	49	0,00	0,00	0,00	0,52	0,38	0,25	246	0,00	0,00	0,00	0,11	0,43	0,41
	18	0,00	0,00	0,00	0,67	0,84	0,37	245	0,00	0,00	0,00	0,30	0,73	0,28
32	50	0,00	0,00	0,00	0,34	0,73	0,15	49	0,00	0,00	0,00	0,80	0,42	0,13
	16	0,00	0,00	0,00	0,36	0,67	0,15	18	0,00	0,00	0,00	0,26	0,76	0,26
33	13	0,00	0,00	0,00	0,67	0,44	0,08	51	0,00	0,00	0,00	0,56	0,41	0,10
	16	0,00	0,00	0,00	0,64	0,57	0,09	50	0,00	0,00	0,00	0,55	0,53	0,11
34	247	0,00	0,00	0,00	0,69	0,20	0,14	181	0,00	0,00	0,00	0,80	0,27	0,20
	52	0,00	0,00	0,00	0,77	0,32	0,15	14	0,00	0,00	0,00	0,88	0,39	0,21
35	14	0,00	0,00	0,00	0,22	1,22	0,31	15	0,00	0,00	0,00	0,06	1,47	0,29
	52	0,00	0,00	0,00	0,22	0,87	0,07	53	0,00	0,00	0,00	0,12	0,90	0,15
36	54	0,00	0,00	0,00	0,19	0,21	0,15	9	0,00	0,00	0,00	1,06	0,19	0,37
	32	0,00	0,00	0,00	0,18	1,14	0,46	10	0,00	0,00	0,00	0,32	0,24	0,66
37	248	0,00	0,00	0,00	0,06	0,16	0,21	249	0,00	0,00	0,00	0,06	0,15	0,20
	55	0,00	0,00	0,00	0,02	0,13	0,18	56	0,00	0,00	0,00	0,03	0,12	0,17
38	249	0,00	0,00	0,00	0,08	0,18	0,23	251	0,00	0,00	0,00	0,19	0,07	0,28
	56	0,00	0,00	0,00	0,12	0,02	0,16	250	0,00	0,00	0,00	0,23	0,02	0,22
39	252	0,00	0,00	0,00	0,10	0,26	0,16	253	0,00	0,00	0,00	0,10	0,25	0,15
	57	0,00	0,00	0,00	0,12	0,23	0,17	58	0,00	0,00	0,00	0,12	0,22	0,17
40	254	0,00	0,00	0,00	0,19	0,35	0,07	253	0,00	0,00	0,00	0,17	0,34	0,08
	51	0,00	0,00	0,00	0,37	0,39	0,08	50	0,00	0,00	0,00	0,32	0,38	0,08
41	60	0,00	0,00	0,00	0,13	0,04	0,07	52	0,00	0,00	0,00	0,30	0,06	0,12
	59	0,00	0,00	0,00	0,13	0,06	0,07	53	0,00	0,00	0,00	0,30	0,03	0,12
42	254	0,00	0,00	0,00	0,08	0,21	0,10	256	0,00	0,00	0,00	0,06	0,17	0,08

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90° SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	58	0,00	0,00	0,00	0,10	0,20	0,12	255	0,00	0,00	0,00	0,06	0,16	0,10
43	258	0,00	0,00	0,00	0,73	0,60	0,43	259	0,00	0,00	0,00	0,66	0,61	0,58
	39	0,00	0,00	0,00	1,66	0,23	0,54	38	0,00	0,00	0,00	1,59	0,25	0,70
44	260	0,00	0,00	0,00	0,06	0,42	0,71	261	0,00	0,00	0,00	0,12	0,19	0,74
	36	0,00	0,00	0,00	0,08	0,37	0,64	35	0,00	0,00	0,00	0,09	0,14	0,67
45	259	0,00	0,00	0,00	0,58	0,51	0,67	262	0,00	0,00	0,00	0,37	0,38	0,68
	38	0,00	0,00	0,00	1,44	0,66	0,65	236	0,00	0,00	0,00	1,23	0,53	0,66
46	264	0,00	0,00	0,00	0,11	0,48	0,75	265	0,00	0,00	0,00	0,13	0,41	0,75
	64	0,00	0,00	0,00	0,13	0,36	0,80	261	0,00	0,00	0,00	0,15	0,30	0,80
47	266	0,00	0,00	0,00	0,83	0,18	0,39	267	0,00	0,00	0,00	0,84	0,30	0,27
	37	0,00	0,00	0,00	1,74	0,05	0,15	40	0,00	0,00	0,00	1,75	0,17	0,04
48	238	0,00	0,00	0,00	0,62	3,33	0,18	268	0,00	0,00	0,00	0,49	2,77	0,16
	42	0,00	0,00	0,00	0,19	2,57	0,19	243	0,00	0,00	0,00	0,08	2,01	0,16
49	270	0,00	0,00	0,00	0,87	1,47	0,38	271	0,00	0,00	0,00	1,14	2,35	0,52
	21	0,00	0,00	0,00	0,33	0,14	0,29	220	0,00	0,00	0,00	0,43	0,96	0,41
50	269	0,00	0,00	0,00	0,38	1,13	0,18	272	0,00	0,00	0,00	0,52	1,28	0,19
	19	0,00	0,00	0,00	0,43	0,46	0,14	194	0,00	0,00	0,00	0,43	0,61	0,16
51	275	0,00	0,00	0,00	0,20	0,31	0,52	242	0,00	0,00	0,00	0,38	0,56	0,58
	67	0,00	0,00	0,00	0,24	0,54	0,34	46	0,00	0,00	0,00	0,38	0,77	0,40
52	276	0,00	0,00	0,00	0,50	0,21	0,69	237	0,00	0,00	0,00	0,51	0,47	0,77
	68	0,00	0,00	0,00	0,39	0,18	0,76	41	0,00	0,00	0,00	0,39	0,37	0,84
53	277	0,00	0,00	0,00	0,33	0,52	0,13	239	0,00	0,00	0,00	0,17	0,79	0,22
	69	0,00	0,00	0,00	0,34	0,32	0,27	43	0,00	0,00	0,00	0,18	0,60	0,39
54	71	0,09	0,42	0,37	0,67	2,85	0,53	278	0,09	0,30	0,32	0,14	0,51	0,50
	10	0,13	0,43	0,33	0,80	3,98	0,49	174	0,01	0,29	0,31	0,46	2,30	0,48
55	73	0,42	1,45	0,55	0,05	0,89	0,36	279	0,02	0,69	0,60	0,25	0,84	0,37
	3	0,40	1,45	0,51	0,72	3,61	0,09	161	0,03	0,69	0,56	0,57	2,83	0,08
56	75	0,33	1,07	0,35	0,21	1,36	0,23	280	0,09	0,18	0,43	0,36	1,32	0,28
	1	0,28	1,06	0,24	0,66	3,30	0,12	154	0,03	0,19	0,32	0,44	2,21	0,05
57	77	0,18	0,54	0,71	0,12	0,96	0,35	78	0,29	0,54	1,43	0,21	0,95	0,24
	16	0,08	0,55	0,29	0,37	1,86	0,21	13	0,14	0,51	0,68	0,42	2,10	0,13
58	78	0,39	0,46	0,73	0,35	0,81	0,26	281	0,29	0,31	0,52	0,32	1,04	0,32
	13	0,12	0,41	0,59	0,60	2,98	0,07	181	0,03	0,33	0,38	0,39	1,93	0,12
59	80	0,55	1,79	0,67	0,14	1,21	0,16	282	0,07	0,69	0,47	0,29	1,22	0,16
	17	0,48	1,78	0,43	0,52	2,59	0,18	189	0,02	0,70	0,26	0,47	2,34	0,13
60	81	0,09	0,32	0,58	0,08	0,80	0,35	283	0,13	0,43	0,62	0,34	1,19	0,34
	20	0,08	0,32	0,64	0,16	0,82	0,15	209	0,09	0,43	0,69	0,40	2,02	0,10
61	83	0,07	0,03	0,67	0,11	0,41	0,31	284	0,22	0,75	0,46	0,31	0,99	0,30
	22	0,01	0,03	1,04	0,12	0,58	0,03	219	0,14	0,74	0,82	0,31	1,53	0,03
62	85	0,96	3,66	1,08	0,08	1,30	0,32	285	0,11	0,55	0,79	0,19	0,71	0,46
	29	0,93	3,66	0,77	0,53	2,66	0,05	224	0,09	0,55	0,48	0,22	1,11	0,10
63	87	2,23	6,04	2,90	0,05	1,09	0,20	286	0,29	3,97	0,51	0,21	0,54	0,39
	28	1,76	5,96	1,63	0,55	2,77	0,54	220	0,23	4,07	0,94	0,24	1,20	0,34
64	89	0,44	1,33	0,52	0,04	0,31	0,19	287	0,34	0,70	0,92	0,20	0,41	0,26
	45	0,33	1,37	0,31	0,08	0,41	0,16	245	0,06	0,75	0,63	0,21	1,04	0,14
65	90	2,35	0,55	0,77	0,17	0,85	0,18	77	2,39	0,76	0,26	0,74	1,09	0,24
	18	0,52	0,23	0,73	0,36	1,81	0,08	16	0,57	0,42	0,33	0,37	1,86	0,15
66	88	0,06	0,54	0,43	0,18	0,56	0,22	81	0,07	0,37	0,46	0,26	0,83	0,23
	21	0,23	0,58	0,51	0,29	1,44	0,48	20	0,19	0,41	0,53	0,16	0,82	0,50
67	86	0,00	0,05	0,72	0,11	0,34	0,31	83	0,02	0,08	0,73	0,16	0,43	0,30
	23	0,02	0,05	0,80	0,10	0,52	0,12	22	0,03	0,08	0,81	0,12	0,58	0,12
68	91	0,03	0,12	0,12	0,24	2,55	1,40	288	0,04	0,11	0,16	0,85	4,08	1,08
	41	0,02	0,13	0,12	0,69	3,46	1,05	237	0,03	0,11	0,16	0,91	4,55	0,72
69	93	0,21	0,61	0,29	0,43	0,81	1,86	289	0,03	0,28	0,16	0,57	1,39	1,76
	46	0,17	0,60	0,16	0,60	2,99	0,97	242	0,02	0,29	0,23	0,39	1,95	0,86
70	92	0,07	0,21	0,10	0,94	5,51	0,70	290	0,10	0,19	0,19	1,24	6,59	0,49
	43	0,07	0,24	0,28	1,45	7,25	0,49	239	0,03	0,20	0,15	1,50	7,48	0,28
71	95	0,62	0,61	0,95	0,55	0,38	0,36	291	0,55	0,20	0,81	0,32	1,11	0,40
	81	0,16	0,53	0,73	0,06	0,67	0,39	283	0,09	0,14	0,59	0,33	1,19	0,44
72	97	6,78	3,29	1,31	1,20	1,71	0,62	98	6,64	2,55	1,90	3,26	2,25	0,55
	90	3,36	1,27	0,29	0,13	0,84	0,45	77	3,51	0,53	0,50	0,72	1,04	0,38
73	99	0,06	0,26	0,31	0,58	2,90	0,19	292	0,08	0,13	0,79	0,38	1,53	0,16
	73	0,03	0,28	0,30	0,07	0,99	0,42	279	0,01	0,15	0,78	0,24	0,75	0,37
74	101	0,15	0,28	0,12	0,77	3,17	0,10	293	0,18	0,10	0,40	0,63	1,87	0,11
	75	0,10	0,30	0,13	0,25	1,58	0,39	280	0,06	0,10	0,46	0,32	1,11	0,34
75	98	1,55	1,09	0,33	0,85	1,81	0,18	103	1,28	0,28	0,31	0,20	1,36	0,13
	77	0,62	0,91	1,28	0,21	0,91	0,25	78	0,35	0,46	1,01	0,46	0,96	0,28
76	103	0,21	0,22	0,31	0,63	1,49	0,22	294	0,26	0,11	0,31	0,27	1,45	0,23
	78	0,21	0,22	0,48	0,37	0,90	0,23	281	0,28	0,12	0,49	0,30	0,91	0,23
77	105	0,09	0,55	0,14	0,52	2,50	0,14	295	0,17	0,09	0,58	0,38	1,84	0,17
	80	0,18	0,59	0,20	0,16	1,33	0,22	282	0,07	0,09	0,62	0,26	1,09	0,22
78	106	0,04	0,04	1,03	0,05	0,11	0,51	296	0,07	0,38	0,95	0,11	0,39	0,51
	83	0,11	0,05	0,86	0,11	0,40	0,37	284	0,18	0,41	0,78	0,31	0,99	0,37
79	108	0,18	1,64	0,07	0,04	0,64	0,61	297	0,05	0,47	0,87	0,03	0,33	0,51
	85	0,30	1,66	0,29	0,07	1,26	0,48	285	0,07	0,49	1,09	0,19	0,70	0,38
80	110	0,33	2,52	0,18	0,08	0,38	0,51	298	0,29	0,50	0,66	0,15	0,27	0,48
	87	0,86	2,62	0,64	0,04	1,02	0,32	286	0,38	0,48	1,08	0,22	0,55	0,30
81	112	0,22	1,72	0,16	0,06	0,29	0,14	299	0,55	0,11	0,21	0,27	0,70	0,19
	89	0,16	1,79	0,29	0,03	0,25	0,20	287	0,25	0,13	0,57	0,20	0,44	0,30
82	111	0,43	0,70	0,91	0,91	0,41	0,42	95	0,42	0,57	0,86	0,27	0,42	0,40
	88	0,21	0,62	0,59	0,20	0,62	0,30	81	0,23	0,50	0,57	0,25	0,70	0,31
83	109	0,05	0,07	1,00	0,24	0,07	0,50	106	0,04	0,05	1,04	0,29	0,15	0,50
	86	0,03	0,06	0,88	0,12	0,34	0,36	83	0,01	0,05	0,92	0,16	0,43	0,35
84	113	0,13	0,08	0,13	0,27	1,32	2,20	300	0,12	0,09	0,11	0,48	1,86	1,90

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
85	91	0,04	0,08	0,13	0,24	2,54	1,45	288	0,03	0,10	0,11	0,85	4,06	1,15
	115	0,04	0,35	0,05	0,35	0,83	2,33	301	0,02	0,13	0,16	0,39	0,83	2,25
	93	0,08	0,36	0,06	0,40	0,83	1,82	289	0,04	0,14	0,16	0,59	1,45	1,73
86	114	0,13	0,17	0,14	0,16	2,47	1,41	302	0,15	0,06	0,21	0,07	2,81	1,15
	92	0,11	0,17	0,12	0,94	5,51	0,79	290	0,13	0,06	0,18	1,25	6,64	0,54
87	303	0,14	0,64	0,33	0,05	0,20	0,31	304	0,13	0,30	0,23	0,07	0,17	0,30
	102	0,45	0,67	0,37	0,29	0,84	0,07	293	0,42	0,27	0,29	0,11	0,83	0,08
88	312	0,03	0,49	0,19	0,01	0,34	0,19	313	0,09	0,24	0,30	0,06	0,17	0,15
	100	0,10	0,51	0,20	0,15	0,78	0,12	292	0,04	0,24	0,31	0,26	1,15	0,09
89	321	0,21	0,28	0,13	0,10	0,10	0,06	322	0,15	0,16	0,45	0,07	0,21	0,06
	103	0,07	0,97	0,09	0,11	0,16	0,06	98	0,29	1,11	0,39	0,08	0,36	0,05
90	323	0,11	0,09	0,07	0,02	0,07	0,02	324	0,03	0,08	0,09	0,07	0,11	0,02
	104	0,10	0,12	0,09	0,07	0,09	0,03	294	0,04	0,15	0,12	0,14	0,12	0,02
91	293	0,30	0,48	0,26	1,29	0,36	0,07	327	0,32	0,24	0,20	0,19	0,12	0,23
	102	0,83	0,62	0,48	0,51	0,24	0,18	326	0,10	0,13	0,37	0,37	0,28	0,24
92	329	0,21	0,14	0,38	0,27	0,18	0,12	330	0,19	0,12	0,36	0,32	0,05	0,11
	103	0,25	0,36	0,47	0,66	0,44	0,13	326	0,27	0,19	0,45	0,19	0,28	0,14
93	331	0,31	0,30	0,61	0,53	0,19	0,19	329	0,26	0,20	0,17	0,55	0,24	0,14
	98	0,45	0,73	0,75	0,65	0,28	0,18	103	0,14	0,79	0,46	0,67	0,26	0,14
94	119	0,30	0,14	0,56	0,42	0,90	0,23	332	0,25	0,18	0,39	0,63	1,57	0,19
	95	0,58	0,19	0,74	0,57	0,36	0,42	291	0,52	0,13	0,65	0,32	1,13	0,24
95	121	0,33	0,13	0,87	1,55	0,54	0,23	122	0,32	0,10	0,90	1,28	0,46	0,18
	109	0,08	0,06	0,98	0,25	0,08	0,51	106	0,08	0,06	1,02	0,30	0,16	0,45
96	122	0,17	0,06	1,00	0,20	0,39	0,09	333	0,13	0,17	0,83	0,13	0,99	0,09
	106	0,05	0,05	1,01	0,05	0,11	0,45	296	0,04	0,19	0,84	0,13	0,47	0,46
97	124	0,14	0,33	0,15	0,42	2,46	0,02	334	0,15	0,26	0,77	0,28	0,85	0,06
	108	0,05	0,35	0,15	0,03	0,41	0,55	297	0,06	0,27	0,77	0,04	0,39	0,60
98	125	0,20	1,30	0,28	0,15	0,65	0,34	335	0,13	0,27	0,76	0,11	0,48	0,33
	110	0,15	1,33	0,06	0,14	0,43	0,40	298	0,29	0,24	0,64	0,10	0,27	0,39
99	127	0,23	1,45	0,09	0,18	0,33	0,17	336	0,07	0,09	0,92	0,17	0,51	0,25
	112	0,25	1,36	0,06	0,07	0,32	0,14	299	0,55	0,17	0,89	0,29	0,60	0,14
100	126	4,89	3,27	2,17	0,89	1,90	1,23	119	4,57	1,58	2,28	4,24	0,91	0,69
	111	0,10	2,34	0,56	0,74	0,70	0,45	95	0,39	0,60	0,67	0,26	0,36	0,66
101	129	0,23	0,05	0,12	0,76	0,66	2,41	337	0,22	0,05	0,09	0,61	0,81	2,08
	113	0,12	0,03	0,14	0,27	1,32	2,19	300	0,11	0,06	0,10	0,48	1,87	1,86
102	131	0,02	0,50	0,04	0,25	0,76	2,32	338	0,06	0,18	0,29	0,52	0,61	2,38
	115	0,05	0,50	0,13	0,31	0,63	2,22	301	0,08	0,19	0,21	0,39	0,84	2,28
103	130	0,09	0,09	0,11	0,93	0,81	1,48	339	0,12	0,06	0,14	0,36	0,92	1,13
	114	0,13	0,08	0,15	0,17	2,49	1,42	302	0,15	0,07	0,18	0,08	2,69	1,06
104	340	0,11	0,95	0,11	0,02	0,46	0,21	341	0,14	0,43	0,23	0,11	0,51	0,22
	105	0,05	0,93	0,17	0,13	0,66	0,13	295	0,20	0,43	0,30	0,21	1,06	0,17
105	349	0,13	0,80	0,22	0,04	0,24	0,50	350	0,16	0,55	0,27	0,14	0,20	0,48
	119	0,35	0,85	0,28	0,29	0,19	0,09	332	0,23	0,54	0,29	0,29	0,87	0,08
106	358	0,30	0,15	0,49	0,03	0,06	0,03	359	0,18	0,22	0,42	0,09	0,14	0,03
	122	0,34	0,07	0,50	0,11	0,08	0,03	333	0,14	0,06	0,46	0,16	0,15	0,03
107	362	0,27	0,28	0,34	0,02	0,05	0,02	358	0,27	0,32	0,42	0,04	0,09	0,03
	121	0,36	0,16	0,42	0,03	0,09	0,06	122	0,33	0,15	0,52	0,05	0,13	0,05
108	363	0,43	0,04	0,06	0,03	0,05	0,08	364	0,27	0,07	0,22	0,09	0,13	0,06
	124	0,41	0,12	0,06	0,11	0,12	0,06	334	0,25	0,21	0,22	0,16	0,21	0,03
109	137	0,25	0,36	0,13	0,32	1,40	0,26	366	0,52	0,71	0,74	0,15	0,84	0,19
	125	0,47	0,36	0,16	0,22	1,23	0,12	335	0,37	0,79	0,84	0,11	0,68	0,10
110	139	0,58	0,93	0,75	0,84	0,47	0,14	367	0,44	0,43	0,82	0,87	0,42	0,16
	127	0,79	1,00	1,05	0,18	0,32	0,23	336	0,54	0,35	1,12	0,17	0,44	0,26
111	141	0,38	0,04	0,03	1,03	0,46	2,33	368	0,37	0,01	0,04	1,11	0,49	2,19
	129	0,24	0,01	0,14	0,76	0,67	2,31	337	0,23	0,03	0,10	0,84	0,70	2,16
112	143	1,55	1,12	0,56	0,90	0,60	2,41	369	1,70	0,72	0,35	0,64	0,51	2,63
	131	0,77	1,28	0,43	0,43	0,56	2,21	338	0,39	0,39	0,06	0,24	0,51	2,43
113	142	0,08	0,04	0,02	1,65	0,35	1,43	370	0,09	0,03	0,02	1,67	0,14	0,89
	130	0,10	0,03	0,12	0,97	0,61	1,61	339	0,11	0,03	0,11	0,36	0,91	1,08
114	371	0,13	0,95	0,19	0,03	0,33	0,33	372	0,06	0,38	0,33	0,04	0,14	0,42
	137	0,10	0,93	0,23	0,33	0,79	0,16	366	0,16	0,37	0,38	0,33	0,71	0,25
115	380	0,17	1,38	0,35	0,14	0,21	0,28	381	0,16	0,22	0,34	0,15	0,18	0,23
	139	0,55	1,44	0,40	0,84	0,52	0,14	367	0,43	0,27	0,35	0,17	0,40	0,15
116	390	0,35	0,35	0,63	0,13	0,03	0,09	391	0,28	0,04	0,25	0,20	0,02	0,02
	146	0,20	0,25	0,18	0,02	0,04	0,09	389	0,26	0,10	0,39	0,08	0,01	0,02
117	393	0,62	2,76	3,06	0,02	0,15	0,13	390	0,32	1,88	0,70	0,04	0,16	0,13
	147	0,33	0,37	0,39	0,04	0,07	0,09	146	0,76	1,32	2,04	0,05	0,06	0,08
118	150	0,00	0,00	0,00	0,08	0,33	0,24	151	0,00	0,00	0,00	0,07	0,37	0,24
	148	0,00	0,00	0,00	0,09	0,48	0,24	149	0,00	0,00	0,00	0,03	0,47	0,23
119	152	0,00	0,00	0,00	0,02	0,32	0,37	153	0,00	0,00	0,00	0,05	0,29	0,37
	150	0,00	0,00	0,00	0,13	0,35	0,30	151	0,00	0,00	0,00	0,03	0,39	0,29
120	3	0,00	0,00	0,00	0,40	1,44	0,23	4	0,00	0,00	0,00	0,18	1,44	0,23
	152	0,00	0,00	0,00	0,13	0,57	0,41	153	0,00	0,00	0,00	0,02	0,62	0,42
121	156	0,00	0,00	0,00	0,16	0,34	0,39	148	0,00	0,00	0,00	0,18	0,61	0,28
	154	0,00	0,00	0,00	0,14	0,87	0,28	1	0,00	0,00	0,00	0,64	1,23	0,16
122	157	0,00	0,00	0,00	0,16	0,18	0,35	158	0,00	0,00	0,00	0,20	0,17	0,26
	155	0,00	0,00	0,00	0,50	0,18	0,26	156	0,00	0,00	0,00	0,14	0,34	0,35
123	158	0,00	0,00	0,00	0,11	0,16	0,25	150	0,00	0,00	0,00	0,15	0,34	0,24
	156	0,00	0,00	0,00	0,17	0,35	0,26	148	0,00	0,00	0,00	0,16	0,50	0,26
124	159	0,00	0,00	0,00	0,02	0,29	0,48	160	0,00	0,00	0,00	0,04	0,16	0,49
	157	0,00	0,00	0,00	0,14	0,12	0,25	158	0,00	0,00	0,00	0,21	0,22	0,25
125	160	0,00	0,00	0,00	0,03	0,17	0,47	152	0,00	0,00	0,00	0,10	0,34	0,44
	158	0,00	0,00	0,00	0,12	0,21	0,25	150	0,00	0,00	0,00	0,15	0,35	0,24
126	6	0,00	0,00	0,00	0,53	1,06	0,12	161	0,00	0,00	0,00	0,24	0,67	0,25

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
127	159	0,00	0,00	0,00	0,03	0,27	0,58	160	0,00	0,00	0,00	0,04	0,12	0,71
	161	0,00	0,00	0,00	0,23	0,69	0,26	3	0,00	0,00	0,00	0,77	1,51	0,10
	160	0,00	0,00	0,00	0,02	0,12	0,73	152	0,00	0,00	0,00	0,14	0,58	0,57
128	162	0,00	0,00	0,00	0,31	0,30	0,15	163	0,00	0,00	0,00	0,35	0,14	0,19
	155	0,00	0,00	0,00	0,30	0,26	0,11	157	0,00	0,00	0,00	0,34	0,14	0,20
129	163	0,00	0,00	0,00	0,36	0,41	0,25	164	0,00	0,00	0,00	0,40	0,20	0,21
	157	0,00	0,00	0,00	0,35	0,30	0,25	159	0,00	0,00	0,00	0,38	0,14	0,22
130	164	0,00	0,00	0,00	0,28	0,40	0,23	8	0,00	0,00	0,00	0,32	0,19	0,46
	159	0,00	0,00	0,00	0,25	0,36	0,29	6	0,00	0,00	0,00	0,28	0,15	0,52
131	168	0,00	0,00	0,00	0,31	0,07	0,67	169	0,00	0,00	0,00	0,25	0,04	0,19
	165	0,00	0,00	0,00	0,95	0,15	0,68	166	0,00	0,00	0,00	0,35	0,12	0,19
132	169	0,00	0,00	0,00	0,21	0,01	0,55	170	0,00	0,00	0,00	0,54	0,07	0,67
	166	0,00	0,00	0,00	0,44	0,06	0,55	167	0,00	0,00	0,00	0,73	0,06	0,67
133	170	0,00	0,00	0,00	0,52	0,04	0,56	10	0,00	0,00	0,00	0,98	0,03	0,22
	167	0,00	0,00	0,00	0,65	0,06	0,55	9	0,00	0,00	0,00	0,86	0,03	0,22
134	171	0,00	0,00	0,00	0,14	0,04	0,42	172	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	0,13
	168	0,00	0,00	0,00	0,32	0,13	0,45	169	0,00	0,00	0,00	0,24	0,01	0,15
135	172	0,00	0,00	0,00	0,09	0,01	0,15	173	0,00	0,00	0,00	0,45	0,05	0,21
	169	0,00	0,00	0,00	0,21	0,01	0,14	170	0,00	0,00	0,00	0,54	0,10	0,23
136	173	0,00	0,00	0,00	0,43	0,05	0,25	174	0,00	0,00	0,00	1,14	0,25	0,57
	170	0,00	0,00	0,00	0,53	0,10	0,19	10	0,00	0,00	0,00	0,96	0,26	0,50
137	6	0,00	0,00	0,00	1,39	0,61	0,08	175	0,00	0,00	0,00	0,50	0,16	0,56
	161	0,00	0,00	0,00	0,67	0,24	0,23	171	0,00	0,00	0,00	0,11	0,05	0,71
138	175	0,00	0,00	0,00	0,29	0,11	0,46	176	0,00	0,00	0,00	0,26	0,01	0,16
	171	0,00	0,00	0,00	0,14	0,06	0,43	172	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	0,13
139	176	0,00	0,00	0,00	0,22	0,01	0,15	177	0,00	0,00	0,00	0,59	0,10	0,23
	172	0,00	0,00	0,00	0,09	0,01	0,15	173	0,00	0,00	0,00	0,45	0,05	0,21
140	177	0,00	0,00	0,00	0,58	0,10	0,19	11	0,00	0,00	0,00	1,04	0,26	0,50
	173	0,00	0,00	0,00	0,43	0,04	0,25	174	0,00	0,00	0,00	1,15	0,27	0,57
141	178	0,00	0,00	0,00	0,96	0,23	0,70	179	0,00	0,00	0,00	0,35	0,15	0,19
	175	0,00	0,00	0,00	0,30	0,18	0,69	176	0,00	0,00	0,00	0,26	0,01	0,20
142	179	0,00	0,00	0,00	0,49	0,06	0,57	180	0,00	0,00	0,00	0,71	0,07	0,68
	176	0,00	0,00	0,00	0,21	0,04	0,57	177	0,00	0,00	0,00	0,59	0,08	0,68
143	180	0,00	0,00	0,00	0,63	0,06	0,55	12	0,00	0,00	0,00	0,94	0,03	0,20
	177	0,00	0,00	0,00	0,57	0,04	0,56	11	0,00	0,00	0,00	1,06	0,03	0,20
144	183	0,00	0,00	0,00	0,12	0,17	0,22	184	0,00	0,00	0,00	0,12	0,31	0,18
	181	0,00	0,00	0,00	0,15	1,10	0,12	14	0,00	0,00	0,00	0,54	1,48	0,11
145	5	0,00	0,00	0,00	0,37	0,37	0,23	154	0,00	0,00	0,00	0,07	0,83	0,18
	182	0,00	0,00	0,00	0,43	0,26	0,25	183	0,00	0,00	0,00	0,10	0,21	0,27
146	154	0,00	0,00	0,00	0,18	0,86	0,11	1	0,00	0,00	0,00	0,61	1,20	0,19
	183	0,00	0,00	0,00	0,12	0,21	0,21	184	0,00	0,00	0,00	0,11	0,28	0,20
147	184	0,00	0,00	0,00	0,26	0,01	0,25	1	0,00	0,00	0,00	1,13	0,20	0,21
	185	0,00	0,00	0,00	0,38	0,05	0,25	2	0,00	0,00	0,00	1,08	0,10	0,20
148	188	0,00	0,00	0,00	0,21	0,27	0,18	182	0,00	0,00	0,00	0,24	0,34	0,17
	186	0,00	0,00	0,00	0,73	0,38	0,17	13	0,00	0,00	0,00	0,76	0,45	0,18
149	17	0,00	0,00	0,00	0,74	0,67	0,30	189	0,00	0,00	0,00	0,73	0,49	0,20
	187	0,00	0,00	0,00	0,32	0,45	0,31	188	0,00	0,00	0,00	0,31	0,26	0,21
150	189	0,00	0,00	0,00	0,47	0,19	0,15	5	0,00	0,00	0,00	0,34	0,39	0,13
	188	0,00	0,00	0,00	0,36	0,21	0,17	182	0,00	0,00	0,00	0,23	0,41	0,17
151	19	0,00	0,00	0,00	0,50	1,48	0,82	17	0,00	0,00	0,00	1,03	1,29	0,72
	190	0,00	0,00	0,00	0,37	0,13	0,35	187	0,00	0,00	0,00	0,34	0,27	0,28
152	194	0,00	0,00	0,00	0,44	0,26	0,21	195	0,00	0,00	0,00	0,50	0,48	0,46
	191	0,00	0,00	0,00	0,27	0,15	0,23	192	0,00	0,00	0,00	0,51	0,23	0,44
153	195	0,00	0,00	0,00	0,49	0,40	0,33	196	0,00	0,00	0,00	0,81	0,22	0,79
	192	0,00	0,00	0,00	0,47	0,28	0,33	193	0,00	0,00	0,00	0,19	0,15	0,82
154	196	0,00	0,00	0,00	0,33	0,10	1,21	21	0,00	0,00	0,00	0,35	0,21	0,49
	193	0,00	0,00	0,00	0,53	0,23	1,21	20	0,00	0,00	0,00	0,84	0,30	0,51
155	200	0,00	0,00	0,00	0,13	0,10	0,70	201	0,00	0,00	0,00	0,17	0,09	0,71
	197	0,00	0,00	0,00	0,25	0,07	0,70	198	0,00	0,00	0,00	0,25	0,13	0,71
156	201	0,00	0,00	0,00	0,30	0,05	0,28	202	0,00	0,00	0,00	0,44	0,03	1,55
	198	0,00	0,00	0,00	0,19	0,08	0,28	199	0,00	0,00	0,00	0,53	0,03	1,55
157	202	0,00	0,00	0,00	0,41	0,18	2,01	23	0,00	0,00	0,00	0,24	0,05	0,35
	199	0,00	0,00	0,00	0,31	0,15	2,01	22	0,00	0,00	0,00	0,09	0,04	0,35
158	206	0,00	0,00	0,00	0,51	0,32	0,32	207	0,00	0,00	0,00	0,51	0,23	0,35
	203	0,00	0,00	0,00	1,14	0,58	0,21	204	0,00	0,00	0,00	0,97	0,22	0,50
159	207	0,00	0,00	0,00	0,54	0,23	0,41	208	0,00	0,00	0,00	0,18	0,24	0,62
	204	0,00	0,00	0,00	0,81	0,19	0,38	205	0,00	0,00	0,00	0,14	0,12	0,57
160	208	0,00	0,00	0,00	0,11	0,23	0,79	209	0,00	0,00	0,00	2,29	0,70	0,34
	205	0,00	0,00	0,00	0,24	0,09	0,62	24	0,00	0,00	0,00	3,59	1,19	0,17
161	17	0,00	0,00	0,00	1,29	1,18	0,20	191	0,00	0,00	0,00	0,43	0,17	0,24
	189	0,00	0,00	0,00	1,09	0,29	0,42	206	0,00	0,00	0,00	0,50	0,25	0,37
162	191	0,00	0,00	0,00	0,26	0,16	0,24	192	0,00	0,00	0,00	0,51	0,23	0,40
	206	0,00	0,00	0,00	0,49	0,24	0,25	207	0,00	0,00	0,00	0,53	0,20	0,30
163	192	0,00	0,00	0,00	0,47	0,27	0,40	193	0,00	0,00	0,00	0,20	0,09	0,64
	207	0,00	0,00	0,00	0,56	0,20	0,40	208	0,00	0,00	0,00	0,20	0,32	0,64
164	193	0,00	0,00	0,00	0,52	0,16	0,71	20	0,00	0,00	0,00	0,89	0,56	0,23
	208	0,00	0,00	0,00	0,12	0,30	0,77	209	0,00	0,00	0,00	2,18	0,16	0,25
165	213	0,00	0,00	0,00	0,89	0,21	0,64	214	0,00	0,00	0,00	1,44	0,18	0,89
	210	0,00	0,00	0,00	0,75	0,12	0,67	211	0,00	0,00	0,00	2,31	0,15	0,87
166	214	0,00	0,00	0,00	1,63	0,19	0,47	215	0,00	0,00	0,00	0,70	0,15	1,19
	211	0,00	0,00	0,00	0,96	0,24	0,47	212	0,00	0,00	0,00	2,11	0,27	1,19
167	215	0,00	0,00	0,00	1,26	0,08	1,10	27	0,00	0,00	0,00	4,88	0,13	0,11
	212	0,00	0,00	0,00	0,48	0,16	1,23	26	0,00	0,00	0,00	3,77	0,04	0,07
168	216	0,00	0,00	0,00	0,49	0,15	0,32	217	0,00	0,00	0,00	0,95	0,31	0,49

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
169	213	0,00	0,00	0,00	0,89	0,17	0,34	214	0,00	0,00	0,00	1,43	0,10	0,47
	217	0,00	0,00	0,00	0,96	0,31	0,52	218	0,00	0,00	0,00	0,53	0,06	0,96
	214	0,00	0,00	0,00	1,62	0,14	0,54	215	0,00	0,00	0,00	0,76	0,22	0,98
170	218	0,00	0,00	0,00	0,57	0,06	1,42	219	0,00	0,00	0,00	2,79	1,01	0,55
	215	0,00	0,00	0,00	1,35	0,35	0,97	27	0,00	0,00	0,00	5,27	2,07	0,11
171	20	0,00	0,00	0,00	0,80	0,54	0,22	197	0,00	0,00	0,00	0,14	0,07	0,47
	209	0,00	0,00	0,00	1,61	0,09	0,17	216	0,00	0,00	0,00	0,48	0,11	0,47
172	197	0,00	0,00	0,00	0,27	0,08	0,41	198	0,00	0,00	0,00	0,23	0,07	0,49
	216	0,00	0,00	0,00	0,48	0,12	0,36	217	0,00	0,00	0,00	0,96	0,33	0,50
173	198	0,00	0,00	0,00	0,20	0,05	0,64	199	0,00	0,00	0,00	0,57	0,21	1,14
	217	0,00	0,00	0,00	0,96	0,33	0,55	218	0,00	0,00	0,00	0,50	0,19	1,04
174	199	0,00	0,00	0,00	0,27	0,06	1,25	22	0,00	0,00	0,00	0,19	0,59	0,25
	218	0,00	0,00	0,00	0,54	0,18	1,36	219	0,00	0,00	0,00	2,54	0,24	0,36
175	221	0,00	0,00	0,00	0,39	0,58	0,42	222	0,00	0,00	0,00	0,77	0,31	0,55
	200	0,00	0,00	0,00	0,15	0,23	0,45	201	0,00	0,00	0,00	0,16	0,10	0,48
176	222	0,00	0,00	0,00	0,78	0,31	0,58	223	0,00	0,00	0,00	0,38	0,22	1,05
	201	0,00	0,00	0,00	0,32	0,15	0,65	202	0,00	0,00	0,00	0,48	0,20	1,14
177	223	0,00	0,00	0,00	0,41	0,21	1,37	224	0,00	0,00	0,00	2,79	0,24	0,34
	202	0,00	0,00	0,00	0,36	0,05	1,26	23	0,00	0,00	0,00	0,37	0,67	0,24
178	28	0,00	0,00	0,00	2,60	6,28	1,55	225	0,00	0,00	0,00	0,89	0,24	1,06
	220	0,00	0,00	0,00	1,40	0,48	0,35	221	0,00	0,00	0,00	0,47	0,61	0,97
179	225	0,00	0,00	0,00	0,98	0,29	0,47	226	0,00	0,00	0,00	1,22	0,08	0,64
	221	0,00	0,00	0,00	0,40	0,61	0,39	222	0,00	0,00	0,00	0,77	0,28	0,54
180	226	0,00	0,00	0,00	1,45	0,16	0,60	227	0,00	0,00	0,00	0,65	0,23	0,98
	222	0,00	0,00	0,00	0,78	0,29	0,58	223	0,00	0,00	0,00	0,41	0,05	0,96
181	227	0,00	0,00	0,00	1,24	0,36	0,96	29	0,00	0,00	0,00	5,62	2,15	0,05
	223	0,00	0,00	0,00	0,45	0,06	1,44	224	0,00	0,00	0,00	3,05	1,10	0,53
182	228	0,00	0,00	0,00	2,09	1,45	1,80	229	0,00	0,00	0,00	2,66	0,30	1,57
	225	0,00	0,00	0,00	1,02	0,68	1,98	226	0,00	0,00	0,00	1,25	0,22	1,42
183	229	0,00	0,00	0,00	0,88	0,64	0,62	230	0,00	0,00	0,00	1,99	0,36	1,12
	226	0,00	0,00	0,00	1,47	0,26	0,60	227	0,00	0,00	0,00	0,58	0,19	1,12
184	230	0,00	0,00	0,00	0,57	0,22	1,25	31	0,00	0,00	0,00	4,15	0,08	0,08
	227	0,00	0,00	0,00	1,16	0,06	1,12	29	0,00	0,00	0,00	5,22	0,16	0,19
185	204	0,00	0,00	0,00	1,13	0,33	0,21	232	0,00	0,00	0,00	0,93	0,19	0,11
	203	0,00	0,00	0,00	1,31	0,44	0,20	231	0,00	0,00	0,00	1,11	0,12	0,12
186	205	0,00	0,00	0,00	0,46	0,16	0,42	233	0,00	0,00	0,00	0,24	0,42	0,30
	204	0,00	0,00	0,00	0,68	0,04	0,44	232	0,00	0,00	0,00	0,44	0,58	0,33
187	24	0,00	0,00	0,00	1,71	0,22	0,89	25	0,00	0,00	0,00	1,86	0,09	0,78
	205	0,00	0,00	0,00	1,06	0,38	0,56	233	0,00	0,00	0,00	1,21	0,67	0,45
188	174	0,00	0,00	0,00	0,07	0,02	0,88	11	0,00	0,00	0,00	0,43	0,39	0,23
	234	0,00	0,00	0,00	0,72	0,15	0,86	33	0,00	0,00	0,00	0,25	0,10	0,22
189	219	0,00	0,00	0,00	0,37	1,93	0,36	22	0,00	0,00	0,00	0,56	0,13	0,33
	235	0,00	0,00	0,00	0,31	1,39	0,63	35	0,00	0,00	0,00	0,17	0,30	0,07
190	224	0,00	0,00	0,00	1,01	2,66	1,20	29	0,00	0,00	0,00	2,05	5,13	1,17
	236	0,00	0,00	0,00	0,81	1,84	1,50	38	0,00	0,00	0,00	0,54	3,01	0,87
191	43	0,00	0,00	0,00	1,02	5,37	0,53	44	0,00	0,00	0,00	1,13	5,53	0,64
	237	0,00	0,00	0,00	0,90	3,81	0,23	238	0,00	0,00	0,00	1,01	3,98	0,32
192	30	0,00	0,00	0,00	1,20	5,82	1,67	28	0,00	0,00	0,00	1,31	6,01	1,69
	239	0,00	0,00	0,00	1,06	6,02	1,51	240	0,00	0,00	0,00	1,13	6,22	1,52
193	45	0,00	0,00	0,00	0,56	0,99	0,57	46	0,00	0,00	0,00	0,97	0,78	0,80
	241	0,00	0,00	0,00	1,52	0,46	0,72	242	0,00	0,00	0,00	1,41	0,34	0,90
194	244	0,00	0,00	0,00	0,67	0,13	0,31	241	0,00	0,00	0,00	1,48	0,25	0,66
	243	0,00	0,00	0,00	1,69	0,17	0,17	42	0,00	0,00	0,00	2,44	0,65	0,78
195	18	0,00	0,00	0,00	0,66	0,91	0,18	245	0,00	0,00	0,00	0,30	0,79	0,22
	190	0,00	0,00	0,00	0,29	0,23	0,55	244	0,00	0,00	0,00	0,83	0,17	0,59
196	245	0,00	0,00	0,00	0,25	0,85	0,35	45	0,00	0,00	0,00	0,62	1,16	0,53
	244	0,00	0,00	0,00	0,69	0,15	0,45	241	0,00	0,00	0,00	1,50	0,47	0,59
197	246	0,00	0,00	0,00	0,17	0,42	0,48	47	0,00	0,00	0,00	0,27	0,98	0,55
	245	0,00	0,00	0,00	0,25	0,77	0,38	45	0,00	0,00	0,00	0,67	1,45	0,63
198	51	0,00	0,00	0,00	0,46	0,28	0,09	13	0,00	0,00	0,00	0,51	0,28	0,11
	247	0,00	0,00	0,00	0,56	0,16	0,16	181	0,00	0,00	0,00	0,61	0,17	0,17
199	48	0,00	0,00	0,00	0,54	0,20	0,21	47	0,00	0,00	0,00	0,55	0,17	0,22
	248	0,00	0,00	0,00	0,28	0,13	0,22	249	0,00	0,00	0,00	0,29	0,09	0,24
200	251	0,00	0,00	0,00	0,19	0,07	0,28	252	0,00	0,00	0,00	0,23	0,06	0,24
	250	0,00	0,00	0,00	0,24	0,02	0,25	57	0,00	0,00	0,00	0,19	0,08	0,21
201	47	0,00	0,00	0,00	0,28	0,86	0,27	246	0,00	0,00	0,00	0,17	0,46	0,20
	249	0,00	0,00	0,00	0,07	0,17	0,31	251	0,00	0,00	0,00	0,20	0,07	0,30
202	246	0,00	0,00	0,00	0,10	0,47	0,19	49	0,00	0,00	0,00	0,55	0,46	0,12
	251	0,00	0,00	0,00	0,20	0,07	0,36	252	0,00	0,00	0,00	0,23	0,09	0,26
203	49	0,00	0,00	0,00	0,27	0,39	0,10	50	0,00	0,00	0,00	0,29	0,42	0,08
	252	0,00	0,00	0,00	0,16	0,33	0,12	253	0,00	0,00	0,00	0,17	0,36	0,10
204	58	0,00	0,00	0,00	0,09	0,22	0,11	58	0,00	0,00	0,00	0,09	0,22	0,11
	254	0,00	0,00	0,00	0,09	0,22	0,11	253	0,00	0,00	0,00	0,09	0,22	0,11
205	256	0,00	0,00	0,00	0,09	0,07	0,06	257	0,00	0,00	0,00	0,11	0,05	0,05
	255	0,00	0,00	0,00	0,03	0,10	0,07	60	0,00	0,00	0,00	0,06	0,06	0,05
206	51	0,00	0,00	0,00	0,37	0,24	0,07	247	0,00	0,00	0,00	0,40	0,15	0,07
	254	0,00	0,00	0,00	0,24	0,23	0,05	256	0,00	0,00	0,00	0,27	0,15	0,05
207	247	0,00	0,00	0,00	0,49	0,11	0,07	52	0,00	0,00	0,00	0,53	0,19	0,08
	256	0,00	0,00	0,00	0,27	0,06	0,04	257	0,00	0,00	0,00	0,31	0,12	0,05
208	61	0,00	0,00	0,00	0,16	0,00	0,50	62	0,00	0,00	0,00	0,14	0,04	0,42
	258	0,00	0,00	0,00	0,49	0,22	0,52	259	0,00	0,00	0,00	0,46	0,26	0,44
209	63	0,00	0,00	0,00	0,13	0,34	0,84	64	0,00	0,00	0,00	0,14	0,32	0,84
	260	0,00	0,00	0,00	0,13	0,32	0,82	261	0,00	0,00	0,00	0,14	0,30	0,81
210	262	0,00	0,00	0,00	0,30	0,47	0,80	260	0,00	0,00	0,00	0,09	0,24	0,80

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
211	236	0,00	0,00	0,00	0,72	0,51	0,67	36	0,00	0,00	0,00	0,38	0,28	0,67
	62	0,00	0,00	0,00	0,21	0,09	0,48	263	0,00	0,00	0,00	0,14	0,01	0,59
	259	0,00	0,00	0,00	0,25	0,12	0,51	262	0,00	0,00	0,00	0,18	0,20	0,62
212	263	0,00	0,00	0,00	0,16	0,09	0,78	63	0,00	0,00	0,00	0,14	0,25	0,81
	262	0,00	0,00	0,00	0,15	0,18	0,77	260	0,00	0,00	0,00	0,13	0,34	0,80
213	265	0,00	0,00	0,00	0,50	0,10	0,70	235	0,00	0,00	0,00	0,74	0,07	0,50
	261	0,00	0,00	0,00	0,13	0,36	0,74	35	0,00	0,00	0,00	0,37	0,21	0,54
214	65	0,00	0,00	0,00	0,02	0,38	0,48	266	0,00	0,00	0,00	0,03	0,21	0,52
	264	0,00	0,00	0,00	0,05	0,41	0,57	265	0,00	0,00	0,00	0,09	0,24	0,61
215	266	0,00	0,00	0,00	0,79	0,13	0,49	37	0,00	0,00	0,00	1,53	0,35	0,29
	265	0,00	0,00	0,00	0,52	0,07	0,52	235	0,00	0,00	0,00	1,26	0,17	0,32
216	65	0,00	0,00	0,00	0,02	0,31	0,38	66	0,00	0,00	0,00	0,03	0,30	0,43
	266	0,00	0,00	0,00	0,19	0,45	0,39	267	0,00	0,00	0,00	0,17	0,44	0,44
217	268	0,00	0,00	0,00	0,93	2,51	0,29	269	0,00	0,00	0,00	0,74	1,72	0,23
	243	0,00	0,00	0,00	0,27	1,51	0,20	19	0,00	0,00	0,00	0,25	0,74	0,14
218	44	0,00	0,00	0,00	0,63	2,58	0,19	44	0,00	0,00	0,00	0,63	2,58	0,19
	238	0,00	0,00	0,00	0,63	2,58	0,19	268	0,00	0,00	0,00	0,63	2,58	0,19
219	44	0,00	0,00	0,00	0,31	1,99	0,39	44	0,00	0,00	0,00	0,31	1,99	0,39
	268	0,00	0,00	0,00	0,31	1,99	0,39	269	0,00	0,00	0,00	0,31	1,99	0,39
220	271	0,00	0,00	0,00	0,80	3,17	1,13	240	0,00	0,00	0,00	1,13	4,77	1,27
	220	0,00	0,00	0,00	0,64	2,30	1,18	28	0,00	0,00	0,00	0,70	3,85	1,32
221	44	0,00	0,00	0,00	0,72	1,61	1,14	44	0,00	0,00	0,00	0,72	1,61	1,14
	270	0,00	0,00	0,00	0,72	1,61	1,14	271	0,00	0,00	0,00	0,72	1,61	1,14
222	44	0,00	0,00	0,00	1,33	3,71	0,70	44	0,00	0,00	0,00	1,33	3,71	0,70
	271	0,00	0,00	0,00	1,33	3,71	0,70	240	0,00	0,00	0,00	1,33	3,71	0,70
223	272	0,00	0,00	0,00	0,54	1,28	0,24	273	0,00	0,00	0,00	0,59	1,37	0,28
	194	0,00	0,00	0,00	0,51	0,71	0,24	195	0,00	0,00	0,00	0,55	0,81	0,25
224	273	0,00	0,00	0,00	0,63	1,33	0,37	274	0,00	0,00	0,00	0,59	1,15	0,46
	195	0,00	0,00	0,00	0,58	0,81	0,34	196	0,00	0,00	0,00	0,52	0,63	0,41
225	274	0,00	0,00	0,00	0,61	0,98	0,50	270	0,00	0,00	0,00	0,26	0,68	0,52
	196	0,00	0,00	0,00	0,31	0,44	0,40	21	0,00	0,00	0,00	0,11	0,17	0,39
226	44	0,00	0,00	0,00	0,57	3,08	0,32	44	0,00	0,00	0,00	0,57	3,08	0,32
	269	0,00	0,00	0,00	0,57	3,08	0,32	272	0,00	0,00	0,00	0,57	3,08	0,32
227	44	0,00	0,00	0,00	0,97	3,25	0,49	44	0,00	0,00	0,00	0,97	3,25	0,49
	272	0,00	0,00	0,00	0,97	3,25	0,49	273	0,00	0,00	0,00	0,97	3,25	0,49
228	44	0,00	0,00	0,00	1,05	3,24	0,57	44	0,00	0,00	0,00	1,05	3,24	0,57
	273	0,00	0,00	0,00	1,05	3,24	0,57	274	0,00	0,00	0,00	1,05	3,24	0,57
229	44	0,00	0,00	0,00	0,86	3,03	0,78	44	0,00	0,00	0,00	0,86	3,03	0,78
	274	0,00	0,00	0,00	0,86	3,03	0,78	270	0,00	0,00	0,00	0,86	3,03	0,78
230	68	0,00	0,00	0,00	0,25	0,22	0,78	41	0,00	0,00	0,00	0,31	0,33	0,83
	275	0,00	0,00	0,00	0,15	0,32	0,75	242	0,00	0,00	0,00	0,22	0,38	0,80
231	69	0,00	0,00	0,00	0,39	0,28	0,36	43	0,00	0,00	0,00	0,32	0,53	0,38
	276	0,00	0,00	0,00	0,30	0,28	0,51	237	0,00	0,00	0,00	0,23	0,53	0,53
232	70	0,00	0,00	0,00	0,29	0,13	0,29	30	0,00	0,00	0,00	0,30	0,31	0,46
	277	0,00	0,00	0,00	0,75	0,53	0,27	239	0,00	0,00	0,00	0,75	0,83	0,44
233	278	0,10	0,30	0,32	0,14	0,51	0,50	72	0,09	0,43	0,37	0,78	3,15	0,52
	174	0,01	0,29	0,31	0,46	2,30	0,49	11	0,14	0,44	0,33	0,87	4,37	0,49
234	279	0,03	0,65	0,59	0,23	0,84	0,40	74	0,39	1,40	0,50	0,06	0,86	0,36
	161	0,03	0,65	0,59	0,57	2,83	0,07	6	0,38	1,40	0,50	0,74	3,68	0,07
235	280	0,16	0,46	0,35	0,35	1,31	0,21	76	0,38	0,71	0,37	0,25	1,00	0,14
	154	0,05	0,49	0,43	0,44	2,21	0,16	5	0,19	0,68	0,46	0,61	3,03	0,21
236	281	0,05	0,13	0,47	0,43	1,06	0,20	79	0,26	0,95	0,37	0,09	1,19	0,20
	181	0,02	0,13	0,27	0,39	1,93	0,09	14	0,23	0,95	0,17	0,53	2,66	0,12
237	282	0,16	0,47	0,34	0,30	1,22	0,12	76	0,37	0,65	0,35	0,21	1,15	0,16
	189	0,03	0,50	0,45	0,47	2,34	0,19	5	0,19	0,62	0,48	0,55	2,77	0,17
238	283	0,18	0,28	0,87	0,30	1,18	0,49	82	0,66	2,15	0,76	0,10	1,80	0,28
	209	0,06	0,31	0,53	0,40	2,02	0,11	24	0,55	2,13	0,42	0,77	3,86	0,16
239	284	0,10	0,58	0,77	0,26	0,98	0,43	84	0,93	3,55	1,04	0,08	1,56	0,26
	219	0,08	0,58	0,50	0,31	1,53	0,08	27	0,91	3,54	0,76	0,58	2,92	0,11
240	285	0,24	0,80	0,47	0,28	0,72	0,34	86	0,09	0,05	0,69	0,17	0,36	0,32
	224	0,15	0,78	0,82	0,22	1,11	0,05	23	0,01	0,03	1,03	0,10	0,52	0,03
241	286	0,37	0,40	0,52	0,25	0,55	0,24	88	0,29	0,41	0,55	0,29	0,59	0,35
	220	0,10	0,41	0,40	0,24	1,20	0,17	21	0,11	0,48	0,59	0,29	1,44	0,16
242	287	0,21	0,11	0,91	0,14	0,40	0,34	90	0,13	0,38	0,47	0,13	0,86	0,26
	245	0,04	0,12	0,67	0,21	1,04	0,12	18	0,06	0,41	0,73	0,36	1,81	0,06
243	288	0,07	0,22	0,12	0,40	3,99	1,13	92	0,05	0,35	0,07	1,23	5,57	0,77
	237	0,04	0,23	0,16	0,91	4,55	0,58	43	0,07	0,36	0,18	1,45	7,25	0,25
244	289	0,05	0,14	0,16	0,35	1,25	1,54	91	0,04	0,13	0,14	0,92	2,68	1,41
	242	0,02	0,13	0,13	0,39	1,95	1,02	41	0,02	0,13	0,13	0,69	3,46	0,89
245	290	0,05	0,83	0,26	1,36	6,61	1,18	94	0,50	1,57	0,49	0,13	8,44	0,59
	239	0,06	0,85	0,37	1,50	7,48	0,24	30	0,41	1,56	0,47	2,45	12,26	1,62
246	291	0,08	0,19	0,61	0,29	1,11	0,29	96	0,13	0,73	0,04	0,09	1,99	0,47
	283	0,10	0,20	0,85	0,29	1,18	0,38	82	0,20	0,75	0,27	0,11	1,85	0,56
247	292	0,09	0,14	0,79	0,28	1,52	0,16	100	0,07	0,25	0,31	0,69	2,95	0,20
	279	0,01	0,15	0,77	0,22	0,75	0,37	74	0,02	0,26	0,29	0,09	0,97	0,44
248	293	0,51	0,11	0,37	0,77	1,84	0,15	102	0,52	0,19	0,55	0,95	2,10	0,18
	280	0,13	0,08	0,39	0,32	1,11	0,27	76	0,14	0,15	0,57	0,33	1,30	0,31
249	294	0,08	0,08	0,32	0,43	1,52	0,06	104	0,07	0,24	0,07	0,41	2,42	0,06
	281	0,05	0,09	0,44	0,41	0,93	0,27	79	0,07	0,25	0,19	0,12	1,32	0,26
250	295	0,39	0,05	0,52	0,68	1,87	0,11	102	0,40	0,20	0,50	0,77	2,01	0,09
	282	0,09	0,06	0,49	0,28	1,09	0,15	76	0,09	0,18	0,50	0,22	1,21	0,16
251	296	0,06	0,42	0,89	0,05	0,38	0,46	107	0,17	1,55	0,08	0,03	0,67	0,57
	284	0,06	0,44	1,09	0,26	0,98	0,33	84	0,29	1,57	0,28	0,07	1,51	0,44
252	297	0,12	0,44	0,94	0,12	0,34	0,58	109	0,05	0,05	1,02	0,17	0,08	0,54

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 90° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
253	285	0,21	0,46	0,77	0,28	0,72	0,41	86	0,12	0,06	0,85	0,17	0,36	0,37
	298	0,53	0,47	0,60	0,21	0,23	0,51	111	0,67	0,85	0,57	0,40	0,38	0,46
	286	0,48	0,53	0,31	0,25	0,56	0,35	88	0,42	0,73	0,55	0,30	0,64	0,31
254	299	1,68	0,21	0,28	0,29	0,69	0,26	97	2,09	1,89	0,32	0,72	1,63	0,30
	287	0,13	0,52	0,54	0,14	0,42	0,35	90	0,48	1,57	0,56	0,12	0,85	0,39
255	300	0,14	0,09	0,11	0,19	1,96	1,86	114	0,13	0,17	0,12	0,26	2,40	1,50
	288	0,05	0,10	0,12	0,40	3,97	1,16	92	0,04	0,18	0,11	1,23	5,57	0,81
256	301	0,08	0,13	0,14	0,30	0,95	2,39	113	0,07	0,08	0,13	0,44	1,21	2,22
	289	0,06	0,13	0,14	0,33	1,31	1,61	91	0,04	0,08	0,13	0,92	2,67	1,45
257	302	0,01	0,06	0,23	0,19	2,85	1,11	116	0,12	0,62	0,02	0,18	2,80	1,27
	290	0,07	0,06	0,41	1,37	6,67	0,41	94	0,19	0,63	0,19	0,08	8,13	0,55
258	304	0,06	0,30	0,34	0,03	0,18	0,26	305	0,09	0,52	0,17	0,03	0,23	0,25
	293	0,16	0,29	0,30	0,23	0,84	0,16	101	0,12	0,50	0,14	0,16	0,50	0,16
259	306	0,06	0,73	0,18	0,01	0,20	0,25	307	0,11	0,36	0,21	0,03	0,18	0,24
	303	0,16	0,75	0,06	0,05	0,19	0,25	304	0,07	0,36	0,12	0,08	0,18	0,24
260	307	0,09	0,36	0,22	0,02	0,18	0,24	308	0,05	0,71	0,09	0,02	0,18	0,24
	304	0,05	0,36	0,22	0,05	0,18	0,23	305	0,13	0,73	0,10	0,04	0,19	0,23
261	309	0,12	0,86	0,05	0,02	0,37	0,20	310	0,05	0,37	0,10	0,09	0,35	0,20
	306	0,10	0,86	0,07	0,02	0,19	0,25	307	0,06	0,38	0,12	0,03	0,19	0,24
262	310	0,04	0,37	0,10	0,09	0,35	0,21	311	0,13	0,89	0,06	0,02	0,37	0,20
	307	0,07	0,37	0,10	0,03	0,19	0,24	308	0,09	0,88	0,07	0,01	0,21	0,24
263	100	0,11	0,58	0,16	0,10	0,55	0,07	292	0,05	0,40	0,26	0,20	0,73	0,11
	309	0,03	0,56	0,18	0,01	0,41	0,29	310	0,09	0,40	0,27	0,07	0,25	0,24
264	292	0,05	0,41	0,26	0,20	0,73	0,10	99	0,11	0,59	0,17	0,10	0,52	0,08
	310	0,08	0,40	0,27	0,07	0,25	0,24	311	0,03	0,57	0,18	0,01	0,42	0,29
265	313	0,09	0,24	0,29	0,05	0,16	0,16	314	0,03	0,47	0,19	0,02	0,33	0,21
	292	0,03	0,25	0,30	0,30	1,16	0,09	99	0,10	0,49	0,20	0,18	0,76	0,12
266	315	0,10	0,96	0,06	0,01	0,20	0,15	316	0,09	0,28	0,12	0,02	0,19	0,15
	312	0,15	0,98	0,04	0,02	0,28	0,15	313	0,04	0,28	0,08	0,08	0,26	0,14
267	316	0,09	0,27	0,12	0,02	0,19	0,15	317	0,10	0,96	0,07	0,01	0,21	0,14
	313	0,04	0,27	0,07	0,07	0,26	0,15	314	0,15	0,97	0,03	0,02	0,29	0,14
268	318	0,15	0,89	0,07	0,03	0,53	0,12	319	0,04	0,32	0,16	0,10	0,50	0,11
	315	0,07	0,87	0,10	0,01	0,21	0,16	316	0,10	0,33	0,20	0,03	0,21	0,15
269	319	0,03	0,31	0,17	0,11	0,51	0,11	320	0,16	0,88	0,08	0,02	0,51	0,12
	316	0,10	0,32	0,20	0,03	0,21	0,15	317	0,07	0,86	0,10	0,01	0,20	0,15
270	72	0,07	0,41	0,25	0,26	1,04	0,34	278	0,06	0,35	0,36	0,26	0,96	0,28
	318	0,06	0,41	0,23	0,03	0,54	0,15	319	0,06	0,35	0,31	0,09	0,43	0,19
271	278	0,07	0,36	0,36	0,25	0,94	0,29	71	0,07	0,39	0,25	0,24	0,94	0,34
	319	0,06	0,35	0,31	0,10	0,43	0,20	320	0,06	0,37	0,23	0,03	0,55	0,17
272	118	0,00	0,00	0,00	0,01	0,02	0,05	118	0,08	0,53	0,05	0,01	0,02	0,05
	321	0,12	0,33	0,13	0,01	0,02	0,05	322	0,10	0,27	0,01	0,01	0,02	0,05
273	324	0,05	0,16	0,07	0,09	0,09	0,02	321	0,13	0,10	0,11	0,04	0,10	0,03
	294	0,05	0,46	0,14	0,07	0,10	0,05	103	0,16	0,37	0,10	0,08	0,10	0,07
274	117	0,04	0,03	0,04	0,02	0,05	0,02	325	0,01	0,03	0,06	0,01	0,06	0,01
	323	0,04	0,06	0,04	0,02	0,07	0,02	324	0,01	0,06	0,05	0,02	0,08	0,01
275	325	0,04	0,08	0,07	0,01	0,05	0,02	118	0,04	0,05	0,05	0,02	0,03	0,02
	324	0,06	0,11	0,05	0,02	0,06	0,02	321	0,08	0,11	0,07	0,03	0,04	0,02
276	327	0,12	0,25	0,28	0,10	0,10	0,21	294	0,22	0,28	0,30	1,27	0,18	0,10
	326	0,46	0,19	0,35	0,12	0,34	0,23	103	0,56	0,33	0,43	1,02	0,48	0,17
277	101	0,53	0,07	0,11	0,83	0,27	0,16	328	0,56	0,09	0,13	0,08	0,03	0,18
	293	0,30	0,15	0,17	1,27	0,29	0,17	327	0,31	0,05	0,22	0,19	0,07	0,14
278	328	0,25	0,06	0,18	0,14	0,03	0,17	104	0,27	0,10	0,07	1,03	0,16	0,08
	327	0,17	0,09	0,32	0,09	0,05	0,16	294	0,17	0,08	0,20	1,29	0,30	0,07
279	330	0,34	0,14	0,36	0,65	0,11	0,06	295	0,33	0,28	0,45	0,83	0,15	0,03
	326	0,68	0,20	0,37	0,41	0,14	0,12	102	0,77	0,39	0,37	0,59	0,10	0,07
280	105	0,00	0,00	0,00	0,45	0,08	0,09	105	0,59	0,13	0,27	0,45	0,08	0,09
	329	0,26	0,12	0,50	0,45	0,08	0,09	330	0,16	0,08	0,36	0,45	0,08	0,09
281	105	0,00	0,00	0,00	0,84	0,17	0,03	105	0,47	0,05	0,34	0,84	0,17	0,03
	330	0,23	0,05	0,40	0,84	0,17	0,03	295	0,28	0,12	0,28	0,84	0,17	0,03
282	105	0,00	0,00	0,00	0,50	0,17	0,14	105	0,65	0,52	0,32	0,50	0,17	0,14
	331	0,79	0,39	0,30	0,50	0,17	0,14	329	0,74	0,33	0,17	0,50	0,17	0,14
283	332	0,28	0,21	0,39	0,41	1,51	0,12	120	0,25	0,14	0,12	0,95	4,11	0,35
	291	0,13	0,23	0,46	0,30	1,12	0,42	96	0,09	0,17	0,16	0,10	2,03	0,18
284	333	0,23	0,21	0,81	0,30	1,02	0,02	123	0,24	0,19	0,22	0,42	2,63	0,04
	296	0,08	0,24	0,79	0,07	0,46	0,56	107	0,09	0,21	0,20	0,03	0,44	0,52
285	334	0,08	0,21	0,77	0,16	0,82	0,12	121	0,13	0,06	0,95	0,22	0,32	0,14
	297	0,08	0,24	0,83	0,13	0,40	0,50	109	0,05	0,05	1,00	0,17	0,07	0,52
286	335	0,76	0,69	1,07	0,13	0,29	0,31	126	1,44	1,53	0,56	0,12	0,43	0,35
	298	0,60	0,75	0,58	0,09	0,36	0,37	111	1,03	1,43	0,38	0,16	0,54	0,41
287	336	0,11	0,40	0,75	0,21	0,49	0,44	128	0,65	2,57	0,90	0,16	0,42	0,36
	299	1,51	0,13	1,18	0,31	0,59	0,14	97	2,10	2,85	1,34	0,81	2,28	0,25
288	337	0,17	0,05	0,09	1,03	0,72	2,07	130	0,17	0,08	0,10	0,67	0,87	1,52
	300	0,14	0,05	0,12	0,19	1,96	1,91	114	0,13	0,08	0,13	0,25	2,42	1,37
289	338	0,29	0,26	0,22	0,33	0,51	2,48	129	0,25	0,06	0,16	0,48	0,75	2,45
	301	0,09	0,22	0,20	0,30	0,96	2,26	113	0,06	0,02	0,11	0,44	1,21	2,23
290	339	0,03	0,08	0,13	0,75	0,85	1,03	132	0,05	0,18	0,02	0,08	0,51	1,13
	302	0,01	0,07	0,20	0,16	2,73	1,08	116	0,03	0,18	0,06	0,11	3,17	1,18
291	341	0,14	0,34	0,23	0,16	0,52	0,23	342	0,20	1,80	0,44	0,08	0,61	0,16
	295	0,46	0,38	0,26	0,21	1,04	0,06	102	0,74	1,90	0,52	0,59	1,31	0,09
292	343	0,15	0,77	0,08	0,01	0,06	0,18	344	0,11	0,55	0,28	0,03	0,10	0,20
	340	0,08	0,75	0,15	0,03	0,52	0,15	341	0,18	0,56	0,36	0,12	0,52	0,17
293	344	0,09	0,50	0,27	0,01	0,10	0,21	345	0,15	1,62	0,13	0,03	0,21	0,26
	341	0,17	0,49	0,25	0,17	0,53	0,14	342	0,10	1,60	0,11	0,09	0,53	0,20
294	346	0,11	0,74	0,09	0,04	0,40	0,17	347	0,15	0,52	0,23	0,07	0,36	0,20

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90° SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
295	343	0,14	0,75	0,12	0,02	0,15	0,18	344	0,10	0,51	0,26	0,02	0,11	0,21
	347	0,14	0,47	0,30	0,07	0,36	0,19	348	0,12	1,59	0,12	0,03	0,29	0,24
	344	0,12	0,47	0,25	0,01	0,11	0,20	345	0,13	1,59	0,07	0,02	0,04	0,25
296	119	0,43	1,01	0,31	0,26	0,62	0,06	332	0,29	0,49	0,20	0,12	1,13	0,07
	346	0,14	0,97	0,25	0,04	0,34	0,21	347	0,14	0,51	0,13	0,06	0,30	0,27
297	332	0,19	0,44	0,22	0,09	1,13	0,19	120	0,12	1,64	0,11	0,09	0,86	0,25
	347	0,12	0,44	0,19	0,05	0,30	0,18	348	0,14	1,65	0,08	0,01	0,49	0,22
298	350	0,08	0,50	0,29	0,13	0,20	0,33	351	0,16	1,59	0,14	0,01	0,47	0,26
	332	0,18	0,49	0,30	0,32	0,87	0,24	120	0,09	1,57	0,15	0,22	0,67	0,17
299	352	0,10	0,59	0,13	0,02	0,11	0,40	353	0,06	0,47	0,21	0,03	0,08	0,38
	349	0,07	0,59	0,09	0,05	0,37	0,39	350	0,12	0,48	0,18	0,16	0,29	0,37
300	353	0,05	0,47	0,24	0,03	0,07	0,41	354	0,11	1,13	0,09	0,04	0,19	0,42
	350	0,12	0,45	0,24	0,15	0,29	0,32	351	0,08	1,11	0,09	0,04	0,27	0,33
301	355	0,09	0,59	0,07	0,03	0,30	0,34	356	0,09	0,42	0,11	0,04	0,26	0,35
	352	0,05	0,58	0,08	0,03	0,17	0,39	353	0,06	0,42	0,14	0,03	0,07	0,41
302	356	0,07	0,43	0,12	0,04	0,26	0,36	357	0,08	0,83	0,04	0,04	0,22	0,39
	353	0,07	0,43	0,14	0,03	0,07	0,39	354	0,05	0,83	0,07	0,02	0,09	0,43
303	122	0,21	0,43	0,24	0,07	0,19	0,03	333	0,11	0,32	0,21	0,10	0,80	0,02
	355	0,05	0,43	0,23	0,01	0,19	0,40	356	0,08	0,34	0,23	0,04	0,23	0,43
304	333	0,16	0,31	0,21	0,13	0,79	0,09	123	0,10	0,81	0,14	0,09	1,08	0,15
	356	0,05	0,33	0,25	0,04	0,22	0,37	357	0,10	0,83	0,19	0,01	0,41	0,44
305	359	0,12	0,12	0,45	0,07	0,18	0,03	360	0,64	0,20	0,29	0,05	0,09	0,05
	333	0,11	0,05	0,47	0,16	0,22	0,03	123	0,59	0,04	0,33	0,06	0,13	0,02
306	134	0,09	0,14	0,20	0,01	0,05	0,02	361	0,05	0,17	0,22	0,00	0,07	0,01
	358	0,10	0,13	0,21	0,03	0,07	0,02	359	0,04	0,16	0,24	0,02	0,09	0,02
307	361	0,02	0,03	0,25	0,01	0,07	0,02	133	0,17	0,04	0,06	0,01	0,05	0,04
	359	0,03	0,04	0,27	0,02	0,10	0,03	360	0,16	0,03	0,09	0,01	0,08	0,04
308	135	0,07	0,27	0,16	0,01	0,01	0,02	134	0,06	0,27	0,18	0,01	0,02	0,02
	362	0,11	0,08	0,18	0,01	0,02	0,02	358	0,10	0,09	0,18	0,01	0,01	0,02
309	364	0,28	0,10	0,21	0,07	0,13	0,01	362	0,30	0,15	0,36	0,01	0,05	0,01
	334	0,28	0,17	0,22	0,15	0,14	0,04	121	0,29	0,25	0,37	0,08	0,06	0,03
310	136	0,09	0,13	0,02	0,02	0,02	0,04	365	0,11	0,15	0,15	0,01	0,04	0,04
	363	0,08	0,04	0,10	0,04	0,04	0,05	364	0,09	0,07	0,08	0,03	0,06	0,04
311	365	0,07	0,24	0,08	0,01	0,05	0,02	135	0,07	0,26	0,19	0,01	0,03	0,01
	364	0,09	0,09	0,08	0,02	0,07	0,01	362	0,09	0,13	0,18	0,02	0,06	0,01
312	366	0,26	0,77	0,75	0,20	0,48	0,20	138	0,51	0,88	0,87	0,18	0,24	0,25
	335	1,14	0,74	0,94	0,12	0,46	0,16	126	1,43	0,99	0,93	0,24	0,39	0,23
313	367	0,18	0,13	0,91	0,69	0,36	0,08	140	0,11	0,57	0,15	0,74	1,11	0,21
	336	0,07	0,14	0,95	0,22	0,42	0,30	128	0,04	0,59	0,20	0,17	0,59	0,44
314	368	0,21	0,02	0,03	1,35	0,42	1,85	142	0,22	0,01	0,02	1,36	0,39	1,68
	337	0,17	0,03	0,10	1,01	0,70	1,87	130	0,18	0,02	0,11	1,02	0,68	1,70
315	369	0,64	0,03	0,03	0,62	0,47	2,57	141	0,61	0,05	0,14	0,71	0,51	2,49
	338	0,28	0,07	0,31	0,43	0,61	2,52	129	0,28	0,06	0,18	0,51	0,65	2,44
316	370	0,02	0,02	0,03	1,36	0,08	0,82	144	0,02	0,02	0,04	0,10	0,17	0,64
	339	0,03	0,02	0,10	0,75	0,84	1,06	132	0,03	0,03	0,04	0,11	0,63	0,88
317	372	0,05	0,39	0,33	0,08	0,15	0,47	373	0,13	0,52	0,19	0,02	0,14	0,42
	366	0,14	0,41	0,39	0,32	0,66	0,18	138	0,07	0,50	0,24	0,28	0,32	0,14
318	374	0,05	0,53	0,09	0,03	0,08	0,42	375	0,04	0,39	0,22	0,01	0,08	0,39
	371	0,09	0,53	0,08	0,05	0,14	0,38	372	0,06	0,38	0,21	0,05	0,19	0,35
319	375	0,04	0,36	0,22	0,01	0,09	0,38	376	0,06	0,62	0,09	0,02	0,16	0,38
	372	0,06	0,37	0,21	0,09	0,20	0,38	373	0,09	0,63	0,08	0,03	0,27	0,38
320	377	0,09	0,40	0,05	0,03	0,28	0,36	378	0,04	0,38	0,12	0,06	0,30	0,32
	374	0,07	0,39	0,05	0,02	0,21	0,42	375	0,04	0,37	0,12	0,01	0,08	0,39
321	378	0,04	0,34	0,08	0,06	0,30	0,32	379	0,10	0,77	0,04	0,04	0,29	0,30
	375	0,05	0,34	0,12	0,01	0,09	0,39	376	0,06	0,77	0,07	0,03	0,09	0,38
322	124	0,13	0,34	0,15	0,12	0,93	0,10	334	0,13	0,29	0,27	0,18	0,59	0,05
	377	0,05	0,36	0,17	0,01	0,45	0,40	378	0,07	0,31	0,28	0,05	0,26	0,34
323	334	0,11	0,29	0,26	0,11	0,60	0,04	121	0,17	0,64	0,26	0,12	0,22	0,07
	378	0,02	0,29	0,24	0,06	0,26	0,40	379	0,07	0,64	0,23	0,02	0,21	0,36
324	381	0,13	0,29	0,38	0,07	0,18	0,22	382	0,07	0,44	0,22	0,02	0,17	0,25
	367	0,14	0,28	0,36	0,32	0,41	0,10	140	0,13	0,45	0,23	0,14	0,29	0,13
325	383	0,14	1,42	0,16	0,03	0,15	0,20	384	0,11	0,40	0,17	0,03	0,12	0,19
	380	0,16	1,42	0,05	0,13	0,16	0,18	381	0,13	0,39	0,12	0,16	0,18	0,17
326	384	0,10	0,45	0,18	0,02	0,12	0,19	385	0,14	0,87	0,08	0,01	0,10	0,19
	381	0,13	0,46	0,17	0,08	0,18	0,19	382	0,15	0,88	0,07	0,02	0,22	0,20
327	386	0,15	1,33	0,06	0,03	0,11	0,18	387	0,09	0,38	0,19	0,05	0,10	0,18
	383	0,10	1,32	0,10	0,03	0,09	0,19	384	0,12	0,38	0,23	0,03	0,12	0,19
328	387	0,09	0,41	0,17	0,03	0,10	0,18	388	0,15	0,88	0,07	0,02	0,09	0,17
	384	0,11	0,41	0,22	0,02	0,12	0,19	385	0,11	0,87	0,11	0,01	0,16	0,19
329	137	0,15	1,12	0,24	0,26	0,13	0,21	366	0,16	0,36	0,42	0,23	0,15	0,15
	386	0,13	1,12	0,22	0,04	0,10	0,22	387	0,11	0,36	0,39	0,04	0,10	0,14
330	366	0,14	0,40	0,40	0,32	0,19	0,10	138	0,12	0,58	0,26	0,22	0,22	0,14
	387	0,10	0,40	0,38	0,03	0,11	0,17	388	0,12	0,59	0,24	0,02	0,12	0,23
331	391	0,09	0,12	0,17	0,15	0,02	0,03	392	0,11	0,09	0,09	0,03	0,04	0,07
	389	0,04	0,14	0,17	0,08	0,02	0,01	145	0,02	0,09	0,07	0,02	0,03	0,05
332	139	0,51	0,37	0,31	0,80	0,29	0,18	367	0,47	0,29	0,21	0,12	0,13	0,13
	390	0,49	0,31	0,37	0,15	0,22	0,17	391	0,46	0,23	0,23	0,19	0,04	0,06
333	367	0,13	0,20	0,29	0,30	0,15	0,09	140	0,08	0,31	0,18	0,13	0,22	0,10
	391	0,10	0,17	0,18	0,15	0,05	0,07	392	0,15	0,33	0,17	0,02	0,03	0,11
334	143	1,29	3,25	4,65	0,20	0,92	0,64	139	1,09	5,96	4,79	0,22	0,80	0,62
	393	2,35	6,70	5,53	0,15	0,36	0,24	390	0,98	3,72	2,31	0,11	0,30	0,19

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
-----	------	------	----	----	---	----	----	----	------	------	----	----	---	----	----	----

ing. Domenico Di Lorenzo
SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
1	7	1,10	0,00	0,10	0,01	-0,09	0,00	0,00	22	1,10	0,00	-0,09	-0,01	0,05	0,00	0,00
1	7	1,10	0,00	0,02	0,02	-0,05	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,00	-0,02	0,05	0,00	0,00
1	5	1,10	0,00	0,25	-0,04	-0,23	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,23	0,04	-0,07	0,00	0,00
1	6	1,10	0,00	0,27	0,07	-0,25	0,00	0,00	4	0,70	0,00	-0,24	-0,07	-0,07	0,00	0,00
1	22	1,10	0,00	0,05	0,01	-0,01	0,00	0,00	21	1,10	0,00	-0,03	-0,01	-0,01	0,00	0,00
1	9	1,10	-0,01	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	10	1,10	0,01	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00
1	4	0,70	0,00	0,29	0,06	-0,32	0,00	0,00	2	0,30	0,00	-0,27	-0,06	-0,03	0,00	0,00
1	3	0,70	0,00	0,29	0,02	-0,32	0,00	0,00	1	0,30	0,00	-0,27	-0,02	-0,03	0,00	0,00
1	9	1,10	0,00	-0,15	0,01	0,12	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,14	-0,01	-0,01	0,00	0,00
1	6	1,10	-0,01	0,10	-0,11	-0,04	0,00	0,00	11	1,37	0,01	-0,09	0,11	-0,04	0,00	0,00
1	11	1,37	0,00	0,21	0,13	-0,16	0,00	0,00	14	1,70	0,00	-0,19	-0,13	-0,03	0,00	0,00
1	14	1,70	0,00	0,17	0,00	-0,21	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,15	0,00	0,09	0,00	0,00
1	10	1,10	0,00	0,16	0,10	-0,10	0,00	0,00	12	1,37	0,00	-0,15	-0,10	-0,03	0,00	0,00
1	23	1,70	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	24	1,70	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
	24	1,70	0,00	0,09	0,01	0,01	0,00	0,00	25	1,70	0,00	-0,09	-0,01	-0,03	0,00	0,00
1	25	1,70	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
1	16	1,70	0,00	-0,19	0,02	0,23	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,17	-0,02	-0,07	0,00	0,00
1	12	1,37	0,00	0,20	-0,06	-0,16	0,00	0,00	13	1,70	0,00	-0,18	0,06	-0,03	0,00	0,00
1	28	2,40	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	20	2,40	0,00	0,09	0,00	0,07	0,00	0,00
1	20	2,40	0,00	0,26	0,04	-0,24	0,00	0,00	18	2,02	0,00	-0,23	-0,04	-0,06	0,00	0,00
1	18	2,02	0,00	0,23	0,02	-0,20	0,00	0,00	15	1,70	0,00	-0,21	-0,02	-0,02	0,00	0,00
1	19	2,40	0,00	0,27	-0,07	-0,25	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,24	0,06	-0,06	0,00	0,00
1	17	2,02	0,00	0,21	-0,07	-0,19	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,19	0,07	-0,01	0,00	0,00
1	27	2,40	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	28	2,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
2	7	1,10	0,00	0,05	0,01	-0,04	0,00	0,00	22	1,10	0,00	-0,04	-0,01	0,01	0,00	0,00
2	7	1,10	0,00	-0,08	-0,05	-0,05	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,10	0,05	0,12	0,00	0,00
2	5	1,10	0,00	0,10	-0,04	0,07	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,08	0,04	-0,19	0,00	0,00
3	5	1,10	0,00	-0,10	-0,03	0,19	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,12	0,03	-0,05	0,00	0,00
4	5	1,10	0,00	-0,26	-0,01	0,05	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,29	0,01	0,29	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	0,11	0,04	0,07	0,00	0,00	4	0,70	0,00	-0,08	-0,04	-0,19	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,10	0,04	0,19	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,12	-0,04	-0,05	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,26	0,04	0,05	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,29	-0,04	0,29	0,00	0,00
2	22	1,10	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
2	9	1,10	0,00	0,01	0,10	0,04	0,00	0,00	10	1,10	0,00	-0,02	-0,10	-0,05	0,00	0,00
2	4	0,70	0,00	0,14	0,05	0,03	0,00	0,00	2	0,30	0,00	-0,11	-0,06	-0,19	0,00	0,00
3	4	0,70	0,00	-0,06	0,05	0,19	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,09	-0,05	-0,10	0,00	0,00
4	4	0,70	0,00	-0,20	0,09	0,09	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,23	-0,09	0,18	0,00	0,00
2	3	0,70	0,00	0,14	0,03	0,03	0,00	0,00	1	0,30	0,00	-0,11	-0,03	-0,19	0,00	0,00
3	3	0,70	0,00	-0,06	0,03	0,19	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,09	-0,04	-0,10	0,00	0,00
4	3	0,70	0,00	-0,20	0,09	0,09	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,23	-0,09	0,18	0,00	0,00
2	9	1,10	0,00	-0,04	0,00	0,03	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	0,05	-0,04	0,05	0,00	0,00	11	1,37	0,00	-0,03	0,04	-0,08	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,09	0,04	0,09	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,10	-0,04	-0,01	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,18	0,11	0,01	0,00	0,00	11	1,37	0,00	-0,10	0,15	0,00	0,00	0,00
2	11	1,37	0,00	0,09	0,08	0,04	0,00	0,00	14	1,70	0,00	-0,06	-0,07	-0,11	0,00	0,00
3	11	1,37	0,00	-0,08	0,03	0,11	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,10	-0,03	-0,02	0,00	0,00
4	11	1,37	0,00	-0,20	0,00	0,02	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,22	0,00	0,19	0,00	0,00
2	14	1,70	0,00	0,11	0,00	-0,08	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,09	0,00	0,01	0,00	0,00
2	10	1,10	0,00	0,06	0,04	0,04	0,00	0,00	12	1,37	0,00	-0,05	-0,04	-0,08	0,00	0,00
3	10	1,10	0,00	-0,07	-0,04	0,08	0,00	0,00	12	1,37	0,00	0,09	0,04	-0,01	0,00	0,00
4	10	1,10	-0,01	-0,16	-0,13	0,01	0,00	0,00	12	1,37	0,01	0,18	0,13	0,14	0,00	0,00
2	23	1,70	0,00	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	24	1,70	0,00	-0,01	-0,02	-0,02	0,00	0,00
2	25	1,70	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
2	16	1,70	0,00	-0,09	0,00	0,07	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
2	12	1,37	0,00	0,08	-0,04	0,04	0,00	0,00	13	1,70	0,00	-0,06	0,04	-0,11	0,00	0,00
3	12	1,37	0,00	-0,08	0,00	0,11	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,10	0,00	-0,02	0,00	0,00
4	12	1,37	0,00	-0,20	0,05	0,02	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,22	-0,05	0,19	0,00	0,00
2	28	2,40	0,00	-0,14	0,02	-0,08	0,00	0,00	20	2,40	0,00	0,15	-0,02	0,19	0,00	0,00
2	20	2,40	0,00	0,11	0,05	0,06	0,00	0,00	18	2,02	0,00	-0,08	-0,05	-0,18	0,00	0,00
3	20	2,40	0,00	-0,09	0,06	0,18	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,11	-0,06	-0,06	0,00	0,00
4	20	2,40	0,00	-0,24	0,08	0,06	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,26	-0,08	0,25	0,00	0,00
2	18	2,02	0,00	0,10	-0,01	0,02	0,00	0,00	15	1,70	0,00	-0,08	0,01	-0,10	0,00	0,00
3	18	2,02	0,00	-0,06	-0,04	0,10	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,08	0,04	-0,02	0,00	0,00
4	18	2,02	0,00	-0,17	-0,07	0,02	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,19	0,07	0,16	0,00	0,00
2	19	2,40	0,00	0,11	-0,06	0,06	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,09	0,06	-0,18	0,00	0,00
3	19	2,40	0,00	-0,08	-0,07	0,18	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,11	0,06	-0,06	0,00	0,00
4	19	2,40	0,00	-0,23	-0,06	0,06	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,26	0,06	0,24	0,00	0,00
2	17	2,02	0,00	0,09	-0,04	0,02	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,07	0,04	-0,10	0,00	0,00
3	17	2,02	0,00	-0,07	-0,01	0,10	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,10	0,00	-0,01	0,00	0,00
4	17	2,02	0,00	-0,20	0,03	0,01	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,23	-0,03	0,20	0,00	0,00
2	27	2,40	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	28	2,40	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	148	0,00	0,00	0,00	-0,01	-1,27	-0,02	149	0,00	0,00	0,00	0,01	-1,31	0,04
	1	0,00	0,00	0,00	0,02	1,46	-0,12	2	0,00	0,00	0,00	-0,03	1,52	-0,07
2	155	0,00	0,00	0,00	-0,21	-0,72	0,58	156	0,00	0,00	0,00	-0,13	-1,46	0,29
	5	0,00	0,00	0,00	1,02	0,06	-0,12	154	0,00	0,00	0,00	0,57	1,73	-0,40
3	7	0,00	0,00	0,00	-0,67	0,22	-0,16	162	0,00	0,00	0,00	-0,96	-0,24	-0,17
	5	0,00	0,00	0,00	-0,13	1,06	0,25	155	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,60	0,24
4	3	0,00	0,00	0,00	4,00	0,17	0,25	168	0,00	0,00	0,00	-1,19	0,01	-0,13
	4	0,00	0,00	0,00	4,00	-0,02	0,15	165	0,00	0,00	0,00	-1,11	0,00	-0,22
5	161	0,00	0,00	0,00	3,94	0,92	-0,02	171	0,00	0,00	0,00	-1,10	-0,06	-0,10
	3	0,00	0,00	0,00	4,22	1								

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
6		0,00	0,00	0,00	4,74	1,42	-0,62	175	0,00	0,00	0,00	-1,28	-0,31	0,46
7	182	0,00	0,00	0,00	0,38	-0,34	-0,33	183	0,00	0,00	0,00	0,11	0,20	0,00
8	13	0,00	0,00	0,00	-0,07	1,95	-0,66	181	0,00	0,00	0,00	0,54	2,18	-0,34
9	14	0,00	0,00	0,00	2,10	0,16	0,34	184	0,00	0,00	0,00	0,38	0,07	0,19
10	15	0,00	0,00	0,00	2,31	0,04	0,30	185	0,00	0,00	0,00	0,18	-0,07	0,15
11	187	0,00	0,00	0,00	1,17	0,29	0,48	188	0,00	0,00	0,00	0,84	-0,13	0,46
12	16	0,00	0,00	0,00	1,99	0,26	0,26	186	0,00	0,00	0,00	1,67	-0,16	0,24
13	190	0,00	0,00	0,00	0,06	0,02	-0,67	187	0,00	0,00	0,00	-0,58	-0,42	-0,53
14	18	0,00	0,00	0,00	-0,95	3,82	0,09	16	0,00	0,00	0,00	0,47	4,04	0,23
15	19	0,00	0,00	0,00	0,29	-1,69	0,49	194	0,00	0,00	0,00	-1,97	-1,06	-1,53
16	17	0,00	0,00	0,00	0,93	-0,46	0,41	191	0,00	0,00	0,00	-1,48	-0,96	-1,61
17	21	0,00	0,00	0,00	5,71	0,64	-0,54	200	0,00	0,00	0,00	-1,49	-0,15	1,05
18	20	0,00	0,00	0,00	4,83	0,23	-0,64	197	0,00	0,00	0,00	-1,24	-0,05	0,95
19	189	0,00	0,00	0,00	2,60	1,42	-0,45	206	0,00	0,00	0,00	-2,07	-0,47	0,21
20	5	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,17	-0,11	203	0,00	0,00	0,00	-0,98	0,00	0,56
21	24	0,00	0,00	0,00	4,29	0,93	0,54	213	0,00	0,00	0,00	-0,85	-0,08	0,04
22	25	0,00	0,00	0,00	4,87	0,80	0,53	210	0,00	0,00	0,00	-1,32	-0,28	0,03
23	209	0,00	0,00	0,00	4,59	0,94	0,16	216	0,00	0,00	0,00	-1,08	-0,05	0,19
24	24	0,00	0,00	0,00	4,36	1,32	0,24	213	0,00	0,00	0,00	-0,86	-0,16	0,28
25	220	0,00	0,00	0,00	4,96	2,09	0,62	221	0,00	0,00	0,00	-1,37	-0,56	0,15
26	21	0,00	0,00	0,00	5,59	0,02	0,63	200	0,00	0,00	0,00	-1,47	-0,03	0,16
27	30	0,00	0,00	0,00	5,65	1,42	-0,24	228	0,00	0,00	0,00	-1,23	-0,28	1,43
28	28	0,00	0,00	0,00	5,24	-0,87	-0,37	225	0,00	0,00	0,00	-1,79	0,16	1,30
29	203	0,00	0,00	0,00	-0,79	0,31	-0,18	231	0,00	0,00	0,00	-1,32	-0,38	0,20
30	5	0,00	0,00	0,00	-0,27	0,66	-0,12	7	0,00	0,00	0,00	-0,80	-0,04	0,26
31	10	0,00	0,00	0,00	0,41	0,00	-0,87	174	0,00	0,00	0,00	-0,33	-0,35	0,06
32	32	0,00	0,00	0,00	0,03	0,09	-0,85	234	0,00	0,00	0,00	-0,32	-0,04	0,09
33	11	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,21	1,37	12	0,00	0,00	0,00	0,10	2,74	0,84
34	33	0,00	0,00	0,00	0,53	0,20	0,39	34	0,00	0,00	0,00	-0,28	-0,45	-0,13
35	22	0,00	0,00	0,00	-0,33	4,28	0,84	23	0,00	0,00	0,00	-0,36	4,31	-0,87
36	35	0,00	0,00	0,00	1,62	3,87	0,81	36	0,00	0,00	0,00	1,63	3,92	-0,90
37	27	0,00	0,00	0,00	1,40	4,32	-0,67	219	0,00	0,00	0,00	0,90	4,50	0,56
38	37	0,00	0,00	0,00	0,22	3,04	-0,71	235	0,00	0,00	0,00	1,01	3,40	0,52
39	23	0,00	0,00	0,00	1,50	4,68	-0,31	224	0,00	0,00	0,00	0,65	4,90	0,24
40	36	0,00	0,00	0,00	0,35	3,66	-0,33	236	0,00	0,00	0,00	1,08	3,69	0,22
41	29	0,00	0,00	0,00	-0,41	4,88	1,38	31	0,00	0,00	0,00	-0,01	4,21	0,00
42	38	0,00	0,00	0,00	2,24	4,03	1,01	39	0,00	0,00	0,00	0,72	5,37	-0,37
43	26	0,00	0,00	0,00	-0,02	3,44	-0,18	27	0,00	0,00	0,00	-0,49	3,94	-1,14
44	40	0,00	0,00	0,00	0,12	4,50	0,19	37	0,00	0,00	0,00	1,77	3,36	-0,77
45	237	0,00	0,00	0,00	0,50	2,19	-0,60	238	0,00	0,00	0,00	0,38	1,66	-0,57
46	41	0,00	0,00	0,00	0,48	1,66	-0,57	42	0,00	0,00	0,00	0,36	1,13	-0,54
47	239	0,00	0,00	0,00	-0,15	1,07	0,55	240	0,00	0,00	0,00	-0,36	0,54	0,77
48	43	0,00	0,00	0,00	0,24	2,24	0,31	44	0,00	0,00	0,00	0,03	1,71	0,54
49	241	0,00	0,00	0,00	1,06	0,25	0,86	242	0,00	0,00	0,00	0,33	0,26	0,73
50	42	0,00	0,00	0,00	0,64	-0,11	0,36	41	0,00	0,00	0,00	2,25	0,31	0,22
51	190	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,05	-0,61	244	0,00	0,00	0,00	-0,62	0,20	0,19
52	19	0,00	0,00	0,00	-1,23	0,94	-0,02	243	0,00	0,00	0,00	-1,82	-0,82	0,78
53	47	0,00	0,00	0,00	1,38	4,30	0,11	48	0,00	0,00	0,00	0,27	4,49	0,49
54	45	0,00	0,00	0,00	-0,68	4,74	-1,18	46	0,00	0,00	0,00	2,20	8,00	-0,80
55	49	0,00	0,00	0,00	0,27	3,08	0,58	246	0,00	0,00	0,00	0,72	3,63	-0,22
56	18	0,00	0,00	0,00	1,34	4,69	0,50	245	0,00	0,00	0,00	0,64	5,04	-0,30
57	32	0,00	0,00	0,00	-0,19	3,33	0,26	49	0,00	0,00	0,00	1,11	3,25	0,95
58	16	0,00	0,00	0,00	0,30	3,16	-0,15	18	0,00	0,00	0,00	-0,86	4,25	0,53
59	33	0,00	0,00	0,00	2,46	0,06	0,05	51	0,00	0,00	0,00	2,11	-0,09	-0,08
60	16	0,00	0,00	0,00	3,04	0,26	0,23	50	0,00	0,00	0,00	2,70	0,11	0,10
61	247	0,00	0,00	0,00	2,18	0,50	-0,48	181	0,00	0,00	0,00	2,52	0,63	-0,58
62	52	0,00	0,00	0,00	1,97	0,58	-0,42	14	0,00	0,00	0,00	2,31	0,72	-0,52
63	14	0,00	0,00	0,00	0,25	2,58	-0,33	15	0,00	0,00	0,00	-0,07	1,76	-0,54
64	52	0,00	0,00	0,00	0,29	2,04	0,01	53	0,00	0,00	0,00	0,34	1,99	-0,20
65	54	0,00	0,00	0,00	-0,46	-0,29	-0,13	9	0,00	0,00	0,00	2,79	0,10	0,86
66	32	0,00	0,00	0,00	0,21	0,60	0,43	10	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,55	1,41
67	248	0,00	0,00	0,00	0,19	-0,43	-0,18	249	0,00	0,00	0,00	0,18	-0,42	-0,15
68	55	0,00	0,00	0,00	0,22	-0,17	-0,21	56	0,00	0,00	0,00	0,21	-0,17	-0,17
69	38	249	0,00	0,00	-0,11	0,22	0,22	251	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,39	0,33
70	56	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,09	0,18	250	0,00	0,00	0,00	-0,47	-0,06	0,29
71	39	252	0,00	0,00	0,35	-0,72	-0,35	253	0,00	0,00	0,00	0,37	-0,68	-0,35
72	57	0,00	0,00	0,00	0,37	-0,71	-0,33	58	0,00	0,00	0,00	0,39	-0,67	-0,32
73	40	254	0,00	0,00	1,28	-0,46	-0,32	253	0,00	0,00	0,00	1,35	-0,31	-0,23
74	51	0,00	0,00	0,00	2,01	-0,29	-0,23	50	0,00	0,00	0,00	2,08	-0,15	-0,13
75	41	60	0,00	0,00	0,52	0,14	-0,30	52	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	-0,41
76	59	0,00	0,00	0,00	0,51	0,20	-0,31	53	0,00	0,00	0,00	0,89	0,06	-0,42
77	42	254	0,00	0,00	0,42	-0,50	-0,29	256	0,00	0,00	0,00	0,35	-0,37	-0,28
78	58	0,00	0,00	0,00	0,35	-0,53	-0,32	255	0,00	0,00	0,00	0,28	-0,41	-0,31
79	43	258	0,00	0,00	1,73	0,58	0,11	259	0,00	0,00	0,00	1,67	0,61	0,25
80	39	0,00	0,00	0,00	2,62	0,08	0,26	38	0,00	0,00	0,00	2,56	0,11	0,39
81	44	260	0,00	0,00	1,63	0,71	0,17	261	0,00	0,00	0,00	1,57	0,75	0,32
82	36	0,00	0,00	0,00	2,62	0,47	0,34	35	0,00	0,00	0,00	2,57	0,51	0,49
83	45	259	0,00	0,00	1,55	0,36	0,24	262	0,00	0,00	0,00	1,52	0,40	0,21
84	38	0,00	0,00	0,00	2,59	0,50	0,34	236	0,00	0,00	0,00	2,57	0,55	0,31
85	46	264	0,00	0,00	0,18	0,15	0,13	265	0,00	0,00	0,00	0,36	0,21	0,15
86	64	0,00	0,00	0,00	0,15	0,12	0,12	261	0,00	0,00	0,00	0,34	0,18	0,14
87	47	266	0,00	0,00	1,66	0,42	0,23	267	0,00	0,00	0,00	1,66	0,50	0,32
88	37	0,00	0,00	0,00	2,41	0,18	0,44	40	0,00	0,00	0,00	2,41	0,25	0,53
89	48	238	0,00	0,00	0,24	0,73	-0,67	268	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,13	-0,61

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
42		0,00	0,00	0,00	0,12	0,16	-0,58	243	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,69	-0,52
49	270	0,00	0,00	0,00	1,23	0,24	0,69	271	0,00	0,00	0,00	1,47	0,52	0,94
	21	0,00	0,00	0,00	1,88	0,30	0,55	220	0,00	0,00	0,00	2,12	0,58	0,80
50	269	0,00	0,00	0,00	-0,94	-1,82	-0,35	272	0,00	0,00	0,00	-1,64	-1,94	-0,21
	19	0,00	0,00	0,00	-0,34	-1,10	-0,52	194	0,00	0,00	0,00	-1,04	-1,22	-0,39
51	275	0,00	0,00	0,00	0,56	0,26	-0,17	242	0,00	0,00	0,00	0,98	0,83	-0,22
	67	0,00	0,00	0,00	0,94	0,32	0,15	46	0,00	0,00	0,00	1,36	0,89	0,09
52	276	0,00	0,00	0,00	0,25	0,52	-0,26	237	0,00	0,00	0,00	0,28	0,98	-0,35
	68	0,00	0,00	0,00	0,26	0,42	-0,35	41	0,00	0,00	0,00	0,28	0,89	-0,44
53	277	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,49	0,24	239	0,00	0,00	0,00	-0,10	1,01	0,24
	69	0,00	0,00	0,00	0,16	0,71	0,20	43	0,00	0,00	0,00	0,19	1,23	0,21
54	71	-0,10	-1,29	-0,12	-3,25	-16,94	0,93	278	0,16	-0,01	-0,40	-1,52	-6,22	0,79
	10	-0,38	-1,35	0,38	-1,72	-8,61	-0,53	174	-0,13	-0,06	0,10	-2,06	-10,28	-0,68
55	73	-0,56	-2,32	-0,21	-0,05	-0,50	0,09	279	-0,23	-0,67	-0,06	-0,13	-0,59	0,13
	3	-0,52	-2,31	-0,10	-0,54	-2,70	-0,04	161	-0,19	-0,66	0,05	-0,36	-1,80	0,00
56	75	-0,41	-1,22	-0,36	-0,38	0,53	0,37	280	-0,26	-0,46	-0,26	0,32	0,56	0,08
	1	-0,29	-1,20	-0,03	-0,54	-2,72	0,19	154	-0,14	-0,43	0,07	-0,29	-1,44	-0,11
57	77	0,02	-1,30	0,30	0,56	0,86	0,14	78	0,22	-0,28	-0,07	-0,37	0,42	0,09
	16	-0,28	-1,36	0,47	0,07	0,33	0,15	13	-0,08	-0,34	0,10	0,11	0,54	0,10
58	78	0,14	-0,28	0,02	-0,20	0,82	-0,04	281	0,05	-0,76	-0,18	0,43	1,06	-0,19
	13	-0,07	-0,32	0,00	0,06	0,30	-0,21	181	-0,17	-0,81	-0,19	0,24	1,22	-0,36
59	80	-0,75	-2,26	-0,48	0,08	-1,33	0,02	282	-0,33	-0,18	-0,80	-0,45	-1,53	0,23
	17	-0,51	-2,21	-0,21	-0,27	-1,36	-0,10	189	-0,10	-0,13	-0,53	-0,11	-0,55	0,11
60	81	-0,30	-1,44	-0,12	-0,05	0,01	0,10	283	-0,25	-1,16	-0,06	-0,07	-0,14	0,01
	20	-0,32	-1,44	0,08	-0,13	-0,63	0,00	209	-0,27	-1,16	0,14	0,03	0,16	-0,10
61	83	-0,25	-1,19	-0,13	0,03	0,05	0,02	284	-0,23	-1,13	-0,01	0,05	0,20	0,06
	22	-0,27	-1,20	-0,06	0,05	0,25	-0,01	219	-0,26	-1,14	0,06	0,06	0,30	0,02
62	85	-0,50	-2,37	-0,64	-0,01	0,06	-0,01	285	-0,18	-0,78	-0,35	0,01	0,08	-0,04
	29	-0,58	-2,38	-0,19	0,09	0,44	0,03	224	-0,27	-0,80	0,10	0,04	0,20	0,00
63	87	0,10	-0,84	0,11	-0,04	-1,76	-0,09	286	-0,07	-1,71	0,04	-0,37	-1,00	0,06
	28	-0,13	-0,88	0,18	-0,49	-2,43	-0,23	220	-0,31	-1,76	0,10	-0,49	-2,43	-0,07
64	89	0,11	-0,83	-0,01	0,02	1,35	0,09	287	-0,04	-1,58	0,26	0,24	1,19	-0,17
	45	-0,18	-0,88	0,12	0,38	1,90	0,19	245	-0,33	-1,64	0,38	0,30	1,52	-0,07
65	90	0,63	-1,31	0,36	0,13	0,71	-0,07	77	0,63	-1,29	0,45	0,45	0,83	-0,02
	18	0,04	-1,43	0,34	0,10	0,48	0,00	16	0,04	-1,41	0,44	0,07	0,33	0,05
66	88	-0,10	-1,96	-0,01	0,16	-0,62	-0,37	81	-0,05	-1,67	0,02	0,00	0,02	-0,31
	21	-0,17	-1,97	-0,05	0,20	1,01	0,37	20	-0,12	-1,68	-0,01	-0,13	-0,63	0,43
67	86	-0,13	-1,39	0,08	-0,04	0,03	0,01	83	-0,14	-1,40	-0,17	0,09	0,06	0,01
	23	-0,06	-1,38	0,07	0,05	0,23	-0,01	22	-0,06	-1,39	-0,18	0,05	0,25	-0,01
68	91	-0,13	-0,66	0,30	0,16	0,32	-0,31	288	-0,13	-0,67	0,18	0,19	0,74	-0,13
	41	-0,13	-0,66	-0,02	0,09	0,46	-0,42	237	-0,13	-0,67	-0,14	0,18	0,88	-0,24
69	93	-0,71	-1,91	-0,90	0,06	-0,06	-0,22	289	-0,18	0,75	0,01	-0,15	0,04	-0,31
	46	-0,59	-1,88	-0,49	0,03	0,15	-0,16	242	-0,06	0,78	0,42	-0,07	-0,36	-0,25
70	92	-0,19	-0,94	-0,05	0,31	0,63	0,06	290	-0,12	-0,61	-0,15	-0,06	-0,04	0,21
	43	-0,18	-0,94	-0,24	0,29	1,46	0,48	239	-0,11	-0,61	-0,34	-0,11	-0,57	0,62
71	95	-0,04	-1,27	0,31	-0,45	-0,35	0,10	291	0,03	-0,93	0,08	-0,06	-0,48	0,00
	81	-0,30	-1,32	0,16	-0,10	-0,26	0,11	283	-0,23	-0,98	-0,06	-0,05	-0,06	0,01
72	97	1,29	-0,81	0,09	0,75	1,35	1,41	98	1,31	-0,69	0,27	1,21	3,91	1,46
	90	-0,36	-1,13	0,22	0,21	1,12	-1,41	77	-0,33	-1,02	0,40	0,27	-0,07	-1,36
73	99	-0,38	-2,33	0,36	0,51	2,37	-0,04	292	-0,01	-0,45	-0,17	0,18	1,23	-0,10
	73	-0,61	-2,38	0,47	-0,07	-0,62	0,16	279	-0,24	-0,50	-0,06	-0,10	-0,46	0,11
74	101	-0,21	-1,20	0,43	1,73	8,30	-0,43	293	-0,06	-0,41	0,22	0,88	5,10	-0,35
	75	-0,46	-1,25	0,26	-0,51	-0,07	0,45	280	-0,30	-0,46	0,05	0,45	1,17	0,53
75	98	0,28	-1,07	0,31	0,73	3,82	-0,34	103	0,51	0,07	0,12	0,42	1,78	-0,31
	77	0,32	-1,06	0,24	0,38	-0,05	0,33	78	0,55	0,08	0,04	-0,34	0,54	0,36
76	103	0,15	-0,05	0,29	0,29	1,88	0,36	294	0,00	-0,80	0,24	0,60	2,47	0,42
	78	0,43	0,01	-0,04	-0,28	0,40	-0,16	281	0,28	-0,75	-0,08	0,46	1,19	-0,10
77	105	-0,11	-1,42	0,28	-0,37	-1,38	-0,06	295	0,12	-0,24	-0,07	-0,12	-1,45	-0,11
	80	-0,50	-1,50	-0,04	0,07	-1,35	0,11	282	-0,27	-0,32	-0,39	-0,49	-1,72	0,06
78	106	-0,17	-1,10	0,03	0,12	-0,34	0,09	296	-0,17	-1,07	-0,08	-0,13	-0,35	0,13
	83	-0,22	-1,11	0,00	0,03	0,07	0,03	284	-0,22	-1,08	-0,11	0,05	0,17	0,07
79	108	-0,09	-1,55	0,11	0,03	-0,74	0,04	297	-0,02	-1,20	-0,16	-0,22	-0,52	0,08
	85	-0,18	-1,57	-0,03	0,01	0,11	-0,06	285	-0,11	-1,22	-0,30	0,00	0,06	-0,02
80	110	0,08	-1,09	0,10	0,13	0,56	0,19	298	0,01	-1,45	0,13	0,22	0,33	0,20
	87	0,02	-1,10	0,16	-0,01	-1,61	0,06	286	-0,05	-1,46	0,18	-0,40	-1,15	0,07
81	112	0,12	-1,07	0,06	0,01	0,08	-0,12	299	0,06	-1,38	0,02	-0,04	0,14	-0,05
	89	0,06	-1,08	0,20	0,02	1,32	-0,08	287	0,00	-1,39	0,16	0,24	1,21	-0,02
82	111	0,10	-1,39	0,08	-0,45	-0,35	0,34	95	0,12	-1,29	0,43	-0,41	-0,34	0,27
	88	-0,14	-1,44	-0,05	0,22	-0,32	0,06	81	-0,11	-1,34	0,30	-0,06	-0,25	-0,02
83	109	-0,09	-1,11	-0,10	0,31	-0,29	0,03	106	-0,09	-1,10	-0,05	-0,01	-0,37	0,06
	86	-0,28	-1,15	-0,09	-0,04	0,04	0,01	83	-0,28	-1,14	-0,04	0,09	0,08	0,04
84	113	-0,09	-0,48	0,17	0,09	0,21	-0,12	300	-0,11	-0,55	0,08	0,29	0,23	-0,04
	91	-0,10	-0,48	0,08	0,17	0,34	-0,24	288	-0,11	-0,55	-0,01	0,18	0,70	-0,16
85	115	-0,06	-0,70	0,09	-0,02	0,16	-0,19	301	0,01	-0,34	-0,01	0,03	0,20	-0,19
	93	-0,23	-0,74	-0,16	0,07	-0,01	-0,25	289	-0,16	-0,38	-0,27	-0,15	0,03	-0,24
86	114	-0,11	-0,65	0,05	0,25	0,14	-0,16	302	-0,04	-0,31	0,01	0,03	0,11	-0,12
	92	-0,15	-0,66	-0,22	0,31	0,62	0,11	290	-0,08	-0,32	-0,26	-0,07	-0,07	0,14
87	303	-0,20	-0,25	0,09	0,72	2,61	-0,44	304	-0,15	0,02	-0,07	0,59	3,24	-0,10
	102	0,40	-0,13	0,08	-3,14	-8,93	-0,25	293	0,45	0,14	-0,07	-1,78	-9,58	0,09
88	312	-0,05	-0,26	0,01	0,64	1,40	-0,34	313	-0,04	-0,19	-0,03	0,52	1,98	-0,03
	100	0,14	-0,22	0,06	-2,94	-11,14	-0,21	292	0,15	-0,15	0,01	-2,43	-11,83	0,10
89	321	-0,02	-0,09	-0,04	-1,85	0,32	0,44	322	-0,06	-0,06	0,06	-1,93	0,09	0,26
	103	0,02	0,24	-0,04	-2,77	-0,01	0,34	98	0,00	0,26	0,02	-2,85	-0,24	0,16
90	323	-0,11	-0,02	-0,02	-1,47	-0,53	0,61	324	0,08	-0,01	0,03	-1,61	-0,32	0,59

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	104	-0,03	0,08	0,05	-2,62	-0,89	0,73	294	0,13	0,05	0,08	-2,77	-0,67	0,71
91	293	0,27	0,58	-0,15	-3,80	-0,64	0,23	327	0,14	-0,07	-0,25	-0,63	0,06	0,49
	102	0,59	0,64	0,07	-4,86	-2,31	-0,29	326	0,46	-0,01	-0,03	-0,51	-0,10	-0,03
92	329	-0,05	-0,23	-0,22	-0,66	0,24	0,00	330	-0,01	0,08	-0,19	-0,93	0,06	0,00
	103	0,12	0,19	-0,36	-0,46	0,24	0,04	326	0,16	0,28	-0,33	-0,73	0,05	0,04
93	331	0,11	-0,06	-0,33	-0,78	0,17	0,10	329	-0,03	-0,05	-0,22	-0,43	0,51	-0,05
	98	0,16	0,15	-0,37	-1,09	-0,05	0,24	103	0,04	0,16	-0,29	-0,73	0,30	0,09
94	119	0,01	-1,13	0,50	-0,54	-1,25	-0,10	332	0,09	-0,72	-0,19	0,11	-0,30	0,16
	95	0,01	-1,13	0,83	-0,40	-0,12	-0,14	291	0,09	-0,72	0,14	-0,07	-0,57	0,12
95	121	0,06	-0,97	-0,16	-1,10	-0,05	0,22	122	0,05	-1,01	-0,15	0,74	0,58	0,13
	109	-0,20	-1,02	-0,08	0,29	-0,39	-0,03	106	-0,21	-1,06	-0,07	-0,05	-0,57	-0,12
96	122	-0,09	-1,07	0,08	0,15	0,46	-0,19	333	-0,04	-0,84	-0,03	-0,23	-1,23	-0,22
	106	-0,13	-1,08	0,00	0,08	-0,55	0,23	296	-0,09	-0,85	-0,11	-0,10	-0,22	0,20
97	124	-0,23	-1,53	0,31	-0,17	-1,44	0,24	334	-0,06	-0,71	-0,16	-0,42	-1,60	0,22
	108	-0,24	-1,53	0,33	0,02	-0,81	0,13	297	-0,08	-0,71	-0,14	-0,20	-0,40	0,11
98	125	-0,17	-1,40	0,25	0,27	1,38	0,08	335	-0,21	-1,16	0,12	0,22	1,16	0,04
	110	0,00	-1,36	0,17	0,25	0,93	0,15	298	0,04	-1,12	0,02	0,19	0,71	0,11
99	127	-0,08	-1,04	0,11	0,04	-0,91	-0,08	336	-0,11	-1,19	-0,14	-0,10	-0,96	0,12
	112	0,11	-1,01	0,09	0,00	0,05	-0,16	299	0,08	-1,15	-0,16	-0,01	0,30	0,04
100	126	1,34	-0,85	-0,55	0,20	0,01	-0,14	119	1,28	-1,16	0,15	-2,20	-1,58	-0,37
	111	0,11	-1,10	0,26	-0,44	-0,34	0,53	95	0,05	-1,41	0,96	-0,36	-0,11	0,31
101	129	-0,02	-0,26	0,14	0,15	0,11	-0,13	337	-0,04	-0,35	0,07	0,26	0,09	-0,09
	113	-0,04	-0,26	0,04	0,09	0,20	-0,12	300	-0,06	-0,36	-0,03	0,30	0,25	-0,08
102	131	-0,08	-0,41	0,24	-0,01	0,20	-0,21	338	-0,06	-0,32	0,11	0,07	0,14	-0,19
	115	-0,05	-0,40	-0,03	-0,03	0,13	-0,20	301	-0,03	-0,31	-0,16	0,03	0,19	-0,17
103	130	-0,01	-0,35	0,06	0,23	0,08	-0,10	339	-0,01	-0,31	-0,02	0,07	0,08	-0,08
	114	-0,05	-0,35	-0,05	0,25	0,16	-0,10	302	-0,04	-0,32	-0,13	0,03	0,11	-0,08
104	340	-0,01	-0,41	0,02	0,24	1,37	-0,35	341	0,06	-0,11	-0,15	0,40	2,26	-0,28
	105	0,08	-0,39	0,02	-0,56	-3,48	-0,26	295	0,14	-0,09	-0,15	-1,36	-4,69	-0,19
105	349	-0,03	0,28	0,06	0,48	1,49	-0,38	350	-0,11	-0,11	0,00	0,47	1,84	-0,10
	119	0,31	0,35	0,17	-2,01	-5,73	-0,18	332	0,23	-0,05	0,11	-1,00	-6,26	0,10
106	358	0,06	0,03	-0,09	-4,72	-1,30	-0,94	359	-0,09	0,03	-0,02	-4,28	-0,90	-0,93
	122	0,07	0,12	-0,08	-7,09	-1,61	-0,99	333	-0,07	0,12	-0,01	-6,66	-1,21	-0,97
107	362	0,10	-0,07	0,03	-5,14	-2,07	-0,60	358	0,03	-0,10	-0,02	-5,11	-2,27	-0,81
	121	0,21	0,18	-0,13	-7,11	0,25	-1,31	122	0,14	0,14	-0,18	-7,09	0,05	-1,51
108	363	-0,07	-0,03	-0,04	-4,01	-0,55	-0,33	364	-0,04	0,00	0,06	-4,19	-0,70	-0,48
	124	-0,01	0,14	-0,10	-6,17	-1,21	-0,67	334	0,01	0,19	0,01	-6,35	-1,37	-0,81
109	137	-0,73	-1,79	0,71	0,72	2,65	-0,65	366	0,04	-0,51	-0,14	0,56	2,18	-0,54
	125	-0,60	-1,62	1,00	0,55	2,24	-0,53	335	-0,24	-0,34	0,25	0,40	1,77	-0,42
110	139	-0,02	-0,84	0,11	-0,47	-2,35	0,16	367	-0,05	-0,99	0,06	-0,29	1,68	0,05
	127	0,06	-0,83	-0,03	0,05	-0,82	0,00	336	0,03	-0,97	-0,08	-0,13	-1,08	-0,11
111	141	0,09	-0,09	0,04	0,21	0,02	-0,13	368	0,10	-0,11	-0,01	0,23	0,01	-0,11
	129	0,00	-0,11	0,04	0,19	0,06	-0,13	337	0,00	-0,13	-0,01	0,21	0,05	-0,11
112	143	-0,32	-0,27	0,22	0,00	0,23	-0,28	369	-0,51	-0,47	0,65	0,00	0,11	-0,29
	131	0,37	-0,13	-0,45	0,01	0,23	-0,22	338	0,27	-0,31	-0,02	0,01	0,11	-0,22
113	142	0,05	-0,14	0,06	0,17	-0,02	-0,07	370	0,05	-0,12	-0,04	0,14	0,01	-0,06
	130	0,04	-0,14	0,01	0,23	0,10	-0,10	339	0,04	-0,12	-0,09	0,07	0,08	-0,08
114	371	0,00	0,33	0,04	0,53	0,94	-0,47	372	-0,05	0,09	0,03	0,45	1,03	-0,01
	137	0,20	0,37	0,13	-2,33	-7,00	-0,55	366	0,16	0,13	0,12	-1,30	-6,76	-0,10
115	380	0,02	0,26	0,04	0,43	2,06	-0,18	381	-0,03	-0,01	-0,05	0,72	2,73	-0,16
	139	0,15	0,29	0,09	-1,55	-8,55	-0,01	367	0,09	0,02	-0,01	-1,94	-9,49	0,01
116	390	-0,05	-0,05	0,09	-0,10	-1,62	-0,39	391	-0,03	0,02	0,05	-0,06	-1,79	-0,40
	146	0,01	-0,04	0,00	-0,10	-0,23	-0,37	389	0,03	0,03	-0,04	0,60	0,04	-0,38
117	393	-0,02	0,34	0,37	-1,01	0,78	0,25	390	0,01	0,21	0,06	-1,07	0,58	0,26
	147	0,03	-0,03	0,07	-0,80	0,27	0,29	146	0,06	-0,16	-0,25	-0,86	0,07	0,30
118	150	0,00	0,00	0,00	-0,10	-1,64	-0,05	151	0,00	0,00	0,00	-0,01	-1,66	-0,05
	148	0,00	0,00	0,00	0,03	-1,27	-0,02	149	0,00	0,00	0,00	-0,01	-1,25	-0,02
119	152	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,95	-0,14	153	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,90	-0,15
	150	0,00	0,00	0,00	-0,07	-1,66	-0,14	151	0,00	0,00	0,00	-0,05	-1,70	-0,15
120	3	0,00	0,00	0,00	0,32	4,74	-0,03	4	0,00	0,00	0,00	0,09	4,59	-0,12
	152	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,94	0,05	153	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,86	-0,04
121	156	0,00	0,00	0,00	-0,15	-1,47	-0,01	148	0,00	0,00	0,00	-0,12	-1,29	-0,07
	154	0,00	0,00	0,00	0,55	1,73	-0,01	1	0,00	0,00	0,00	0,62	1,58	-0,06
122	157	0,00	0,00	0,00	-0,20	-1,69	-0,20	158	0,00	0,00	0,00	-0,22	-1,56	-0,17
	155	0,00	0,00	0,00	-0,22	-0,75	0,05	156	0,00	0,00	0,00	-0,08	-1,23	0,09
123	158	0,00	0,00	0,00	-0,23	-1,56	-0,12	150	0,00	0,00	0,00	-0,05	-1,63	-0,10
	156	0,00	0,00	0,00	-0,11	-1,23	0,00	148	0,00	0,00	0,00	-0,12	-1,30	0,01
124	159	0,00	0,00	0,00	0,17	-1,59	-0,15	160	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,95	-0,04
	157	0,00	0,00	0,00	-0,10	-1,20	-0,30	158	0,00	0,00	0,00	-0,24	-1,69	-0,18
125	160	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,94	-0,10	152	0,00	0,00	0,00	-0,18	-0,98	-0,12
	158	0,00	0,00	0,00	-0,26	-1,69	-0,11	150	0,00	0,00	0,00	-0,06	-1,65	-0,13
126	6	0,00	0,00	0,00	0,88	3,74	0,17	161	0,00	0,00	0,00	1,24	5,06	0,08
	159	0,00	0,00	0,00	0,44	-0,27	-0,15	160	0,00	0,00	0,00	-0,03	-1,14	-0,24
127	161	0,00	0,00	0,00	1,14	5,04	-0,06	3	0,00	0,00	0,00	1,41	4,96	0,01
	160	0,00	0,00	0,00	0,03	-1,13	-0,11	152	0,00	0,00	0,00	-0,18	-0,97	-0,03
128	162	0,00	0,00	0,00	-1,11	-0,78	0,26	163	0,00	0,00	0,00	-1,10	-0,77	0,55
	155	0,00	0,00	0,00	-0,89	-0,37	0,43	157	0,00	0,00	0,00	-0,87	-0,36	0,71
129	163	0,00	0,00	0,00	-0,98	-0,29	0,64	164	0,00	0,00	0,00	-0,96	-0,60	0,72
	157	0,00	0,00	0,00	-1,14	-0,72	0,53	159	0,00	0,00	0,00	-1,12	-1,03	0,60
130	164	0,00	0,00	0,00	1,40	1,00	-0,04	8	0,00	0,00	0,00	1,51	-0,31	-1,04
	159	0,00	0,00	0,00	1,14	0,74	-0,25	6	0,00	0,00	0,00	1,25	-0,57	-1,26
131	168	0,00	0,00	0,00	-1,13	0,01	-0,18	169	0,00	0,00	0,00	-1,86	-0,07	0,01
	165	0,00	0,00	0,00	-1,18	0,00	-0,19	166	0,00	0,00	0,00	-1,85	0,01	0,00
132	169	0,00	0,00	0,00	-1,87	-0,08	-0,08	170	0,00	0,00	0,00	-1,06	0,05	0,23

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
133	166	0,00	0,00	0,00	-1,85	0,03	-0,06	167	0,00	0,00	0,00	-1,17	-0,08	0,24
	170	0,00	0,00	0,00	-1,02	0,05	-0,49	10	0,00	0,00	0,00	3,16	0,11	0,60
	167	0,00	0,00	0,00	-0,53	0,06	-0,42	9	0,00	0,00	0,00	2,34	0,01	0,67
134	171	0,00	0,00	0,00	-1,21	-0,08	0,02	172	0,00	0,00	0,00	-1,81	-0,20	0,04
	168	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,24	-0,08	169	0,00	0,00	0,00	-1,84	0,02	-0,06
135	172	0,00	0,00	0,00	-1,81	-0,20	-0,01	173	0,00	0,00	0,00	-1,14	0,05	0,00
	169	0,00	0,00	0,00	-1,85	0,02	0,05	170	0,00	0,00	0,00	-1,11	-0,20	0,06
136	173	0,00	0,00	0,00	-1,32	0,01	-0,15	174	0,00	0,00	0,00	4,11	0,56	0,25
	170	0,00	0,00	0,00	-1,06	-0,19	-0,11	10	0,00	0,00	0,00	3,35	1,08	0,29
137	6	0,00	0,00	0,00	4,67	1,06	-0,28	175	0,00	0,00	0,00	-1,26	-0,20	0,11
	161	0,00	0,00	0,00	3,96	1,02	-0,24	171	0,00	0,00	0,00	-1,10	-0,09	0,15
138	175	0,00	0,00	0,00	-1,16	-0,18	0,10	176	0,00	0,00	0,00	-1,85	-0,01	0,08
	171	0,00	0,00	0,00	-1,21	-0,12	0,01	172	0,00	0,00	0,00	-1,81	-0,19	0,00
139	176	0,00	0,00	0,00	-1,85	-0,01	-0,02	177	0,00	0,00	0,00	-1,11	-0,19	-0,03
	172	0,00	0,00	0,00	-1,80	-0,19	0,03	173	0,00	0,00	0,00	-1,14	0,04	0,03
140	177	0,00	0,00	0,00	-1,06	-0,18	0,13	11	0,00	0,00	0,00	3,36	1,06	-0,25
	173	0,00	0,00	0,00	-1,32	0,01	0,17	174	0,00	0,00	0,00	4,11	0,57	-0,21
141	178	0,00	0,00	0,00	-1,21	-0,45	0,13	179	0,00	0,00	0,00	-1,82	0,14	0,18
	175	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,29	0,07	176	0,00	0,00	0,00	-1,85	0,00	0,13
142	179	0,00	0,00	0,00	-1,91	0,13	0,10	180	0,00	0,00	0,00	-1,10	-0,10	-0,23
	176	0,00	0,00	0,00	-1,85	-0,02	0,12	177	0,00	0,00	0,00	-1,07	0,04	-0,21
143	180	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,01	0,48	12	0,00	0,00	0,00	2,39	0,03	-0,67
	177	0,00	0,00	0,00	-1,01	0,04	0,55	11	0,00	0,00	0,00	3,17	0,12	-0,61
144	183	0,00	0,00	0,00	0,22	0,22	-0,14	184	0,00	0,00	0,00	-0,12	0,35	-0,18
	181	0,00	0,00	0,00	0,28	2,13	-0,23	14	0,00	0,00	0,00	0,68	2,20	-0,26
145	5	0,00	0,00	0,00	1,65	3,21	-0,61	154	0,00	0,00	0,00	0,64	2,08	-0,35
	182	0,00	0,00	0,00	0,52	0,33	-0,19	183	0,00	0,00	0,00	0,12	0,27	0,08
146	154	0,00	0,00	0,00	0,62	2,08	-0,12	1	0,00	0,00	0,00	0,80	2,42	0,08
	183	0,00	0,00	0,00	0,23	0,29	-0,26	184	0,00	0,00	0,00	-0,14	0,21	-0,07
147	184	0,00	0,00	0,00	0,25	0,04	0,05	1	0,00	0,00	0,00	2,30	0,21	-0,12
	185	0,00	0,00	0,00	0,62	0,02	0,09	2	0,00	0,00	0,00	1,97	0,04	-0,08
148	188	0,00	0,00	0,00	0,78	-0,01	0,26	182	0,00	0,00	0,00	0,85	0,20	0,25
	186	0,00	0,00	0,00	1,45	-0,14	0,39	13	0,00	0,00	0,00	1,52	0,07	0,38
149	17	0,00	0,00	0,00	0,96	0,27	0,36	189	0,00	0,00	0,00	1,16	0,40	0,23
	187	0,00	0,00	0,00	0,39	-0,01	0,43	188	0,00	0,00	0,00	0,59	0,12	0,29
150	189	0,00	0,00	0,00	1,55	0,39	0,00	5	0,00	0,00	0,00	2,05	0,95	-0,12
	188	0,00	0,00	0,00	0,73	0,09	0,29	182	0,00	0,00	0,00	1,22	0,65	0,16
151	19	0,00	0,00	0,00	-1,59	0,87	-0,19	17	0,00	0,00	0,00	-0,44	0,95	-0,36
	190	0,00	0,00	0,00	0,07	0,18	-0,46	187	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,36	-0,63
152	194	0,00	0,00	0,00	-0,63	-0,79	-0,91	195	0,00	0,00	0,00	-2,81	-1,66	0,25
	191	0,00	0,00	0,00	-1,84	-1,03	-0,85	192	0,00	0,00	0,00	-2,10	-1,47	0,31
153	195	0,00	0,00	0,00	-1,79	-1,46	-0,19	196	0,00	0,00	0,00	-0,60	-0,64	0,46
	192	0,00	0,00	0,00	-2,20	-1,49	-0,28	193	0,00	0,00	0,00	-0,44	-0,48	0,37
154	196	0,00	0,00	0,00	0,47	-0,43	1,01	21	0,00	0,00	0,00	2,87	0,07	-0,27
	193	0,00	0,00	0,00	-0,30	-0,46	1,03	20	0,00	0,00	0,00	4,18	0,11	-0,25
155	200	0,00	0,00	0,00	-1,36	-0,12	0,38	201	0,00	0,00	0,00	-2,65	-0,55	0,01
	197	0,00	0,00	0,00	-1,13	-0,03	0,40	198	0,00	0,00	0,00	-2,72	-0,56	0,03
156	201	0,00	0,00	0,00	-2,72	-0,57	0,17	202	0,00	0,00	0,00	-1,08	0,13	-0,11
	198	0,00	0,00	0,00	-2,66	-0,55	0,12	199	0,00	0,00	0,00	-1,03	0,14	-0,15
157	202	0,00	0,00	0,00	-1,02	0,14	-0,22	23	0,00	0,00	0,00	4,44	-0,33	-0,07
	199	0,00	0,00	0,00	-1,06	0,13	-0,02	22	0,00	0,00	0,00	4,42	-0,30	0,12
158	206	0,00	0,00	0,00	-1,75	-0,41	0,04	207	0,00	0,00	0,00	-2,19	-0,72	-0,23
	203	0,00	0,00	0,00	-1,08	-0,02	0,11	204	0,00	0,00	0,00	-2,11	-0,19	-0,16
159	207	0,00	0,00	0,00	-2,27	-0,74	-0,17	208	0,00	0,00	0,00	-0,60	-0,20	-0,13
	204	0,00	0,00	0,00	-1,80	-0,13	-0,25	205	0,00	0,00	0,00	-0,97	0,05	-0,21
160	208	0,00	0,00	0,00	-0,71	-0,22	-0,07	209	0,00	0,00	0,00	4,70	0,96	0,19
	205	0,00	0,00	0,00	-0,82	0,08	-0,18	24	0,00	0,00	0,00	4,39	1,32	0,08
161	17	0,00	0,00	0,00	1,16	0,72	-0,33	191	0,00	0,00	0,00	-1,53	-1,21	-0,63
	189	0,00	0,00	0,00	2,39	0,34	0,07	206	0,00	0,00	0,00	-2,02	-0,25	-0,22
162	191	0,00	0,00	0,00	-1,89	-1,28	-0,36	192	0,00	0,00	0,00	-2,06	-1,28	-0,24
	206	0,00	0,00	0,00	-1,71	-0,19	-0,21	207	0,00	0,00	0,00	-2,19	-0,75	-0,08
163	192	0,00	0,00	0,00	-2,16	-1,30	-0,05	193	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,77	0,15
	207	0,00	0,00	0,00	-2,28	-0,76	-0,23	208	0,00	0,00	0,00	-0,58	-0,13	-0,03
164	193	0,00	0,00	0,00	-0,36	-0,74	0,30	20	0,00	0,00	0,00	4,42	1,30	0,35
	208	0,00	0,00	0,00	-0,70	-0,15	-0,05	209	0,00	0,00	0,00	4,66	0,77	0,00
165	213	0,00	0,00	0,00	-1,00	-0,13	0,18	214	0,00	0,00	0,00	-2,34	-0,11	-0,08
	210	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,11	0,13	211	0,00	0,00	0,00	-2,66	0,00	-0,13
166	214	0,00	0,00	0,00	-2,40	-0,14	0,16	215	0,00	0,00	0,00	-0,86	0,25	0,09
	211	0,00	0,00	0,00	-2,25	0,10	0,18	212	0,00	0,00	0,00	-1,01	-0,09	0,12
167	215	0,00	0,00	0,00	-0,90	0,23	-0,25	27	0,00	0,00	0,00	4,17	-0,44	0,07
	212	0,00	0,00	0,00	-0,62	0,00	-0,09	26	0,00	0,00	0,00	3,82	0,06	0,23
168	216	0,00	0,00	0,00	-1,10	-0,06	0,24	217	0,00	0,00	0,00	-2,46	-0,36	0,13
	213	0,00	0,00	0,00	-1,01	-0,19	0,12	214	0,00	0,00	0,00	-2,33	-0,05	0,02
169	217	0,00	0,00	0,00	-2,45	-0,36	0,04	218	0,00	0,00	0,00	-1,06	-0,01	-0,04
	214	0,00	0,00	0,00	-2,39	-0,06	0,15	215	0,00	0,00	0,00	-0,95	-0,19	0,07
170	218	0,00	0,00	0,00	-1,06	-0,01	0,02	219	0,00	0,00	0,00	4,64	0,93	0,08
	215	0,00	0,00	0,00	-0,99	-0,20	-0,08	27	0,00	0,00	0,00	4,54	1,44	-0,03
171	20	0,00	0,00	0,00	5,07	1,43	0,14	197	0,00	0,00	0,00	-1,30	-0,35	0,26
	209	0,00	0,00	0,00	4,55	0,75	0,19	216	0,00	0,00	0,00	-1,08	-0,03	0,31
172	197	0,00	0,00	0,00	-1,19	-0,33	0,28	198	0,00	0,00	0,00	-2,69	-0,40	0,13
	216	0,00	0,00	0,00	-1,09	-0,03	0,22	217	0,00	0,00	0,00	-2,46	-0,36	0,07
173	198	0,00	0,00	0,00	-2,63	-0,39	0,05	199	0,00	0,00	0,00	-1,12	-0,29	-0,05
	217	0,00	0,00	0,00	-2,45	-0,36	0,09	218	0,00	0,00	0,00	-1,05	0,01	-0,01
174	199	0,00	0,00	0,00	-1,14	-0,30	0,00	22	0,00	0,00	0,00	4,77	1,42	0,00

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	218	0,00	0,00	0,00	-1,05	0,01	-0,04	219	0,00	0,00	0,00	4,60	0,72	-0,04
175	221	0,00	0,00	0,00	-1,57	-0,60	0,31	222	0,00	0,00	0,00	-2,84	-0,47	0,13
	200	0,00	0,00	0,00	-1,34	-0,01	0,25	201	0,00	0,00	0,00	-2,63	-0,48	0,07
176	222	0,00	0,00	0,00	-2,83	-0,47	0,09	223	0,00	0,00	0,00	-1,25	-0,03	-0,06
	201	0,00	0,00	0,00	-2,71	-0,49	0,09	202	0,00	0,00	0,00	-1,17	-0,32	-0,06
177	223	0,00	0,00	0,00	-1,26	-0,03	-0,10	224	0,00	0,00	0,00	4,99	0,66	-0,01
	202	0,00	0,00	0,00	-1,11	-0,31	-0,13	23	0,00	0,00	0,00	4,81	1,53	-0,04
178	28	0,00	0,00	0,00	5,71	1,48	0,43	225	0,00	0,00	0,00	-1,92	-0,46	0,60
	220	0,00	0,00	0,00	4,54	0,01	0,23	221	0,00	0,00	0,00	-1,27	-0,10	0,40
179	225	0,00	0,00	0,00	-1,56	-0,39	0,47	226	0,00	0,00	0,00	-3,15	-0,08	0,23
	221	0,00	0,00	0,00	-1,48	-0,14	0,33	222	0,00	0,00	0,00	-2,86	-0,59	0,09
180	226	0,00	0,00	0,00	-3,04	-0,05	0,05	227	0,00	0,00	0,00	-1,33	-0,26	-0,13
	222	0,00	0,00	0,00	-2,86	-0,59	0,16	223	0,00	0,00	0,00	-1,26	-0,06	-0,02
181	227	0,00	0,00	0,00	-1,41	-0,28	0,03	29	0,00	0,00	0,00	5,37	1,83	0,05
	223	0,00	0,00	0,00	-1,26	-0,06	-0,17	224	0,00	0,00	0,00	5,08	1,09	-0,15
182	228	0,00	0,00	0,00	-2,55	-0,55	1,01	229	0,00	0,00	0,00	-2,56	0,23	-0,17
	225	0,00	0,00	0,00	-1,44	0,23	0,98	226	0,00	0,00	0,00	-3,20	-0,30	-0,21
183	229	0,00	0,00	0,00	-3,39	0,06	0,26	230	0,00	0,00	0,00	-1,16	-0,05	-0,45
	226	0,00	0,00	0,00	-3,08	-0,28	0,28	227	0,00	0,00	0,00	-1,23	0,27	-0,42
184	230	0,00	0,00	0,00	-1,04	-0,02	0,05	31	0,00	0,00	0,00	4,58	0,06	-0,27
	227	0,00	0,00	0,00	-1,30	0,26	0,23	29	0,00	0,00	0,00	4,92	-0,41	-0,09
185	204	0,00	0,00	0,00	-1,58	-0,31	-0,60	232	0,00	0,00	0,00	-1,64	-0,43	-0,59
	203	0,00	0,00	0,00	-1,46	-0,30	-0,30	231	0,00	0,00	0,00	-1,52	-0,42	-0,29
186	205	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,52	-0,33	233	0,00	0,00	0,00	-0,92	0,14	-0,48
	204	0,00	0,00	0,00	-1,48	-0,54	-0,42	232	0,00	0,00	0,00	-1,22	0,12	-0,57
187	24	0,00	0,00	0,00	1,97	-0,67	0,68	25	0,00	0,00	0,00	2,14	-0,31	0,55
	205	0,00	0,00	0,00	1,11	0,32	0,13	233	0,00	0,00	0,00	1,29	0,68	0,01
188	174	0,00	0,00	0,00	-0,32	-0,35	-0,12	11	0,00	0,00	0,00	0,38	-0,02	0,85
	234	0,00	0,00	0,00	-0,37	-0,05	-0,15	33	0,00	0,00	0,00	0,04	0,10	0,83
189	219	0,00	0,00	0,00	0,70	4,46	-0,34	22	0,00	0,00	0,00	1,39	4,63	0,38
	235	0,00	0,00	0,00	0,97	3,39	-0,37	35	0,00	0,00	0,00	0,35	3,62	0,35
190	224	0,00	0,00	0,00	1,07	4,98	-0,82	29	0,00	0,00	0,00	1,83	5,33	0,87
	236	0,00	0,00	0,00	1,13	3,70	-0,84	38	0,00	0,00	0,00	0,37	3,66	0,85
191	43	0,00	0,00	0,00	0,40	3,18	-0,42	44	0,00	0,00	0,00	0,18	2,34	-0,33
	237	0,00	0,00	0,00	0,63	2,35	-0,45	238	0,00	0,00	0,00	0,41	1,51	-0,36
192	30	0,00	0,00	0,00	1,38	-0,80	0,75	28	0,00	0,00	0,00	1,51	-0,41	0,71
	239	0,00	0,00	0,00	0,76	0,47	0,63	240	0,00	0,00	0,00	0,89	0,87	0,59
193	45	0,00	0,00	0,00	-1,05	3,54	-0,64	46	0,00	0,00	0,00	1,30	2,90	-0,84
	241	0,00	0,00	0,00	0,68	-0,34	1,33	242	0,00	0,00	0,00	0,50	-0,24	1,13
194	244	0,00	0,00	0,00	-0,61	0,21	0,57	241	0,00	0,00	0,00	0,32	0,10	0,65
	243	0,00	0,00	0,00	-1,53	-0,76	0,60	42	0,00	0,00	0,00	0,82	-0,08	0,68
195	18	0,00	0,00	0,00	1,26	4,26	-0,17	245	0,00	0,00	0,00	0,50	4,34	0,38
	190	0,00	0,00	0,00	-0,59	-0,11	-0,36	244	0,00	0,00	0,00	-0,64	0,12	0,19
196	245	0,00	0,00	0,00	0,44	4,33	0,00	45	0,00	0,00	0,00	1,23	4,00	0,15
	244	0,00	0,00	0,00	-0,63	0,12	0,49	241	0,00	0,00	0,00	0,22	-0,44	0,64
197	246	0,00	0,00	0,00	0,69	3,62	0,57	47	0,00	0,00	0,00	0,42	4,09	-0,32
	245	0,00	0,00	0,00	0,58	5,03	0,53	45	0,00	0,00	0,00	1,47	5,20	-0,36
198	51	0,00	0,00	0,00	2,00	-0,09	-0,21	13	0,00	0,00	0,00	2,28	0,07	-0,33
	247	0,00	0,00	0,00	2,07	0,17	-0,28	181	0,00	0,00	0,00	2,35	0,34	-0,40
199	48	0,00	0,00	0,00	2,62	-0,08	0,28	47	0,00	0,00	0,00	2,64	-0,13	0,20
	248	0,00	0,00	0,00	1,77	0,40	0,03	249	0,00	0,00	0,00	1,78	0,35	-0,05
200	251	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,39	0,35	252	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,28	0,53
	250	0,00	0,00	0,00	-0,41	-0,05	0,26	57	0,00	0,00	0,00	-0,58	0,23	0,45
201	47	0,00	0,00	0,00	0,38	3,90	0,15	246	0,00	0,00	0,00	0,70	3,68	0,14
	249	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,46	0,31	251	0,00	0,00	0,00	-0,21	0,31	0,30
202	246	0,00	0,00	0,00	0,74	3,69	0,16	49	0,00	0,00	0,00	0,24	2,94	0,29
	251	0,00	0,00	0,00	-0,22	0,31	0,40	252	0,00	0,00	0,00	-0,28	0,33	0,52
203	49	0,00	0,00	0,00	2,05	-0,30	-0,06	50	0,00	0,00	0,00	2,06	-0,40	-0,12
	252	0,00	0,00	0,00	1,38	0,02	-0,20	253	0,00	0,00	0,00	1,39	-0,08	-0,26
204	58	0,00	0,00	0,00	0,38	-0,55	-0,34	58	0,00	0,00	0,00	0,38	-0,55	-0,34
	254	0,00	0,00	0,00	0,38	-0,55	-0,34	253	0,00	0,00	0,00	0,38	-0,55	-0,34
205	256	0,00	0,00	0,00	0,42	-0,08	-0,26	257	0,00	0,00	0,00	0,45	0,13	-0,23
	255	0,00	0,00	0,00	0,21	-0,14	-0,25	60	0,00	0,00	0,00	0,24	0,07	-0,22
206	51	0,00	0,00	0,00	1,85	-0,08	-0,30	247	0,00	0,00	0,00	1,68	-0,03	-0,31
	254	0,00	0,00	0,00	1,24	-0,27	-0,29	256	0,00	0,00	0,00	1,06	-0,21	-0,30
207	247	0,00	0,00	0,00	1,49	0,26	-0,36	52	0,00	0,00	0,00	1,45	0,42	-0,35
	256	0,00	0,00	0,00	0,97	0,10	-0,30	257	0,00	0,00	0,00	0,94	0,26	-0,30
208	61	0,00	0,00	0,00	0,15	0,00	0,15	62	0,00	0,00	0,00	0,17	-0,03	0,09
	258	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,43	0,19	259	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,46	0,14
209	63	0,00	0,00	0,00	0,16	-0,02	0,17	64	0,00	0,00	0,00	0,17	-0,02	0,14
	260	0,00	0,00	0,00	0,16	-0,37	0,22	261	0,00	0,00	0,00	0,17	-0,37	0,19
210	262	0,00	0,00	0,00	1,48	0,43	0,27	260	0,00	0,00	0,00	1,50	0,37	0,25
	236	0,00	0,00	0,00	2,52	0,56	0,41	36	0,00	0,00	0,00	2,54	0,50	0,39
211	62	0,00	0,00	0,00	0,13	0,02	0,07	263	0,00	0,00	0,00	0,15	0,05	0,09
	259	0,00	0,00	0,00	0,23	0,08	0,09	262	0,00	0,00	0,00	0,26	0,12	0,11
212	263	0,00	0,00	0,00	0,14	0,07	0,11	63	0,00	0,00	0,00	0,14	0,10	0,13
	262	0,00	0,00	0,00	0,31	0,14	0,12	260	0,00	0,00	0,00	0,31	0,17	0,14
213	265	0,00	0,00	0,00	1,48	0,42	0,27	235	0,00	0,00	0,00	2,43	0,51	0,36
	261	0,00	0,00	0,00	1,50	0,40	0,32	35	0,00	0,00	0,00	2,46	0,49	0,41
214	65	0,00	0,00	0,00	0,23	0,15	0,10	266	0,00	0,00	0,00	0,42	0,16	0,13
	264	0,00	0,00	0,00	0,21	0,15	0,11	265	0,00	0,00	0,00	0,39	0,17	0,14
215	266	0,00	0,00	0,00	1,53	0,34	0,29	37	0,00	0,00	0,00	2,40	0,46	0,41
	265	0,00	0,00	0,00	1,49	0,42	0,30	235	0,00	0,00	0,00	2,36	0,55	0,42
216	65	0,00	0,00	0,00	0,25	0,01	0,10	66	0,00	0,00	0,00	0,26	0,03	0,07

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	266	0,00	0,00	0,00	0,34	-0,31	0,16	267	0,00	0,00	0,00	0,36	-0,30	0,14
217	268	0,00	0,00	0,00	-0,36	-1,47	-0,47	269	0,00	0,00	0,00	-0,41	-1,61	-0,44
	243	0,00	0,00	0,00	-0,13	-1,57	-0,37	19	0,00	0,00	0,00	-0,18	-1,71	-0,34
218	44	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,42	-0,19	44	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,42	-0,19
	238	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,42	-0,19	268	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,42	-0,19
219	44	0,00	0,00	0,00	-0,23	-0,29	-0,22	44	0,00	0,00	0,00	-0,23	-0,29	-0,22
	268	0,00	0,00	0,00	-0,23	-0,29	-0,22	269	0,00	0,00	0,00	-0,23	-0,29	-0,22
220	271	0,00	0,00	0,00	1,06	0,69	0,87	240	0,00	0,00	0,00	0,74	0,44	0,91
	220	0,00	0,00	0,00	2,15	0,47	0,70	28	0,00	0,00	0,00	1,83	0,22	0,74
221	44	0,00	0,00	0,00	-0,38	-0,02	0,95	44	0,00	0,00	0,00	-0,38	-0,02	0,95
	270	0,00	0,00	0,00	-0,38	-0,02	0,95	271	0,00	0,00	0,00	-0,38	-0,02	0,95
222	44	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,20	0,84	44	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,20	0,84
	271	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,20	0,84	240	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,20	0,84
223	272	0,00	0,00	0,00	-1,26	-1,43	-0,11	273	0,00	0,00	0,00	-1,36	-1,23	0,11
	194	0,00	0,00	0,00	-1,43	-1,46	-0,38	195	0,00	0,00	0,00	-1,52	-1,26	-0,16
224	273	0,00	0,00	0,00	-1,47	-0,99	0,24	274	0,00	0,00	0,00	-1,06	-0,68	0,38
	195	0,00	0,00	0,00	-1,41	-0,98	0,15	196	0,00	0,00	0,00	-1,01	-0,68	0,28
225	274	0,00	0,00	0,00	-0,82	-0,61	0,35	270	0,00	0,00	0,00	0,69	-0,02	0,67
	196	0,00	0,00	0,00	0,37	-0,10	0,39	21	0,00	0,00	0,00	1,88	0,49	0,71
226	44	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,21	-0,31	44	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,21	-0,31
	269	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,21	-0,31	272	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,21	-0,31
227	44	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,73	0,28	44	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,73	0,28
	272	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,73	0,28	273	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,73	0,28
228	44	0,00	0,00	0,00	-0,91	-0,74	0,53	44	0,00	0,00	0,00	-0,91	-0,74	0,53
	273	0,00	0,00	0,00	-0,91	-0,74	0,53	274	0,00	0,00	0,00	-0,91	-0,74	0,53
229	44	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,27	0,81	44	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,27	0,81
	274	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,27	0,81	270	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,27	0,81
230	68	0,00	0,00	0,00	0,14	0,35	-0,36	41	0,00	0,00	0,00	0,28	0,78	-0,44
	275	0,00	0,00	0,00	0,13	0,26	-0,31	242	0,00	0,00	0,00	0,27	0,70	-0,40
231	69	0,00	0,00	0,00	0,14	0,70	-0,01	43	0,00	0,00	0,00	0,12	1,20	-0,11
	276	0,00	0,00	0,00	0,33	0,60	-0,13	237	0,00	0,00	0,00	0,31	1,10	-0,23
232	70	0,00	0,00	0,00	0,99	0,21	0,17	30	0,00	0,00	0,00	1,42	0,81	0,21
	277	0,00	0,00	0,00	0,51	0,43	0,35	239	0,00	0,00	0,00	0,94	1,04	0,39
233	278	0,16	-0,02	0,38	-1,52	-6,22	-0,82	72	-0,09	-1,27	0,11	-3,23	-16,80	-0,97
	174	-0,13	-0,08	-0,12	-2,06	-10,28	0,64	11	-0,38	-1,32	-0,39	-1,75	-8,75	0,50
234	279	-0,22	-0,76	0,09	-0,18	-0,60	-0,12	74	-0,52	-2,28	0,14	0,00	-0,75	-0,03
	161	-0,20	-0,75	0,02	-0,36	-1,80	0,16	6	-0,50	-2,28	0,07	-0,67	-3,34	0,25
235	280	-0,56	-0,38	0,00	0,09	0,51	0,50	76	-0,84	-1,77	0,40	0,32	1,53	0,49
	154	-0,13	-0,29	-0,09	-0,29	-1,44	-0,29	5	-0,41	-1,69	0,32	0,49	2,46	-0,29
236	281	0,03	-0,63	0,09	0,50	1,07	0,00	79	-0,06	-1,06	0,19	-0,11	1,71	-0,18
	181	-0,16	-0,67	-0,16	0,24	1,22	-0,09	14	-0,25	-1,09	-0,06	0,20	0,98	-0,27
237	282	-0,55	-0,29	-0,54	-0,29	-1,50	-0,08	76	-0,86	-1,85	-0,24	-0,08	-0,45	-0,06
	189	-0,10	-0,21	-0,51	-0,11	-0,55	0,25	5	-0,41	-1,77	-0,21	-0,72	-3,61	0,26
238	283	-0,16	-0,96	0,20	-0,02	-0,13	0,02	82	-0,36	-1,94	0,37	0,01	0,14	0,00
	209	-0,26	-0,98	-0,04	0,03	0,16	-0,09	24	-0,46	-1,96	0,13	0,11	0,55	-0,10
239	284	-0,16	-0,87	0,24	0,05	0,20	0,10	84	-0,33	-1,71	0,45	0,01	0,30	0,05
	219	-0,25	-0,88	-0,15	0,06	0,30	0,00	27	-0,41	-1,73	0,06	0,16	0,81	-0,05
240	285	-0,28	-1,29	-0,04	0,00	0,08	-0,03	86	-0,26	-1,20	0,05	0,04	0,05	-0,01
	224	-0,29	-1,30	-0,17	0,04	0,20	-0,03	23	-0,27	-1,20	-0,09	0,05	0,23	-0,01
241	286	-0,10	-1,31	0,14	-0,34	-1,00	0,15	88	-0,20	-1,78	0,19	0,09	-0,64	0,23
	220	-0,29	-1,35	0,27	-0,49	-2,43	-0,45	21	-0,39	-1,82	0,33	0,20	1,01	-0,37
242	287	-0,02	-1,42	0,35	0,22	1,19	-0,21	90	0,03	-1,17	0,51	0,21	0,73	-0,17
	245	-0,33	-1,48	0,10	0,30	1,52	0,03	18	-0,28	-1,23	0,26	0,10	0,48	0,08
243	288	-0,09	-0,68	0,25	0,24	0,75	-0,20	92	-0,14	-0,94	0,07	0,36	0,63	0,22
	237	-0,13	-0,69	0,05	0,18	0,88	-0,26	43	-0,18	-0,95	-0,13	0,29	1,46	0,17
244	289	-0,15	-0,49	0,33	0,01	0,07	-0,22	91	-0,19	-0,66	0,36	0,01	0,29	-0,28
	242	-0,09	-0,48	-0,03	-0,07	-0,36	-0,39	41	-0,12	-0,65	-0,01	0,09	0,46	-0,45
245	290	-0,20	0,90	0,20	-0,21	-0,07	0,20	94	-0,73	-1,74	1,32	0,07	-0,70	0,21
	239	-0,04	0,93	-0,93	-0,11	-0,57	0,41	30	-0,57	-1,71	0,19	-0,24	-1,18	0,42
246	291	-0,06	-1,02	0,02	-0,11	-0,49	0,04	96	-0,17	-1,58	-0,24	-0,03	-0,55	0,07
	283	-0,08	-1,02	0,20	0,00	-0,05	0,01	82	-0,19	-1,58	-0,06	0,00	0,09	0,04
247	292	0,01	-0,45	0,17	0,22	1,24	0,10	100	-0,37	-2,34	-0,38	0,46	2,36	0,00
	279	-0,23	-0,50	0,08	-0,16	-0,47	-0,05	74	-0,60	-2,39	-0,46	-0,03	-0,88	-0,14
248	293	0,03	-0,04	0,74	1,35	5,19	-0,08	102	-0,32	-1,80	0,34	0,88	6,00	-0,09
	280	-0,95	-0,24	0,32	0,21	1,12	0,23	76	-1,30	-2,00	-0,08	-0,10	-0,55	0,23
249	294	-0,05	-0,60	0,27	0,59	2,47	0,31	104	-0,09	-0,81	-0,08	0,46	2,96	0,36
	281	0,05	-0,58	0,18	0,53	1,21	-0,10	79	0,00	-0,79	-0,17	-0,16	1,46	-0,05
250	295	0,02	0,29	0,22	-0,68	-1,56	-0,51	102	-0,38	-1,71	-0,45	-0,71	-5,51	-0,51
	282	-1,02	0,08	-0,13	-0,33	-1,69	0,46	76	-1,42	-1,92	-0,80	0,04	0,13	0,47
251	296	-0,03	-1,10	0,05	-0,12	-0,35	0,07	107	-0,05	-1,21	-0,11	0,02	-0,48	0,11
	284	-0,09	-1,11	0,14	0,04	0,17	0,07	84	-0,12	-1,22	-0,02	0,01	0,32	0,11
252	297	-0,21	-1,16	-0,05	-0,23	-0,52	0,02	109	-0,19	-1,10	-0,19	0,08	-0,34	0,02
	285	-0,25	-1,17	0,01	-0,01	0,05	-0,03	86	-0,24	-1,11	-0,13	0,05	0,05	-0,03
253	298	0,15	-1,43	0,29	0,28	0,34	0,25	111	0,16	-1,40	0,17	-0,11	-0,28	0,28
	286	-0,09	-1,48	0,28	-0,37	-1,15	0,18	88	-0,09	-1,45	0,16	0,15	-0,34	0,21
254	299	0,42	-1,43	0,04	-0,05	0,14	0,14	97	0,49	-1,12	0,15	0,51	1,30	0,20
	287	0,15	-1,49	0,25	0,22	1,21	-0,28	90	0,21	-1,18	0,37	0,29	1,14	-0,23
255	300	-0,05	-0,54	0,15	0,26	0,22	-0,10	114	-0,07	-0,65	-0,02	0,25	0,13	-0,04
	288	-0,07	-0,55	0,07	0,23	0,71	-0,03	92	-0,09	-0,66	-0,10	0,36	0,63	0,02
256	301	-0,12	-0,33	0,04	-0,03	0,18	-0,15	113	-0,15	-0,48	0,13	0,15	0,22	-0,11
	289	-0,14	-0,33	0,05	0,00	0,06	-0,27	91	-0,17	-0,48	0,14	0,01	0,31	-0,23
257	302	0,01	-0,32	0,10	0,05	0,11	-0,08	116	-0,04	-0,54	0,04	0,00	0,08	-0,08
	290	-0,21	-0,36	0,09	-0,22	-0,10	0,16	94	-0,25	-0,59	0,03	0,09	-0,57	0,16
258	304	-0,04	0,00	0,06	0,63	3,25	0,23	305	0,00	0,16	-0,04	0,52	2,47	0,32

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	293	0,14	0,03	-0,01	-1,81	-9,58	-0,45	101	0,17	0,19	-0,10	-2,02	-7,90	-0,36
259	306	0,00	-0,19	0,06	0,10	6,17	0,15	307	0,04	-0,01	-0,01	1,58	6,15	-0,08
	303	-0,03	-0,19	-0,02	0,72	2,63	0,10	304	0,00	-0,01	-0,10	0,53	2,97	-0,13
260	307	-0,01	0,00	-0,02	1,56	6,15	0,04	308	0,02	0,14	-0,02	0,13	6,16	-0,16
	304	-0,03	-0,01	0,03	0,58	2,98	0,02	305	-0,01	0,13	0,02	0,56	2,70	-0,18
261	309	-0,02	-0,18	0,01	0,64	1,97	-0,23	310	0,01	-0,03	0,05	0,62	2,31	0,07
	306	-0,02	-0,18	-0,05	0,09	6,13	-0,27	307	0,01	-0,03	-0,01	1,58	6,14	0,03
262	310	-0,02	-0,03	-0,05	0,63	2,32	-0,10	311	0,01	0,09	-0,01	0,63	1,96	0,19
	307	-0,01	-0,03	-0,02	1,56	6,14	-0,06	308	0,02	0,09	0,02	0,13	6,16	0,23
263	100	0,17	-0,14	-0,09	-2,76	-10,22	0,31	292	0,19	-0,04	0,03	-2,11	-10,24	0,01
	309	-0,06	-0,18	-0,08	0,64	1,98	0,20	310	-0,04	-0,08	0,04	0,61	2,28	-0,10
264	292	0,17	-0,04	-0,03	-2,12	-10,24	-0,03	99	0,20	0,08	0,09	-2,74	-10,19	-0,32
	310	-0,06	-0,09	-0,07	0,62	2,28	0,06	311	-0,04	0,03	0,05	0,63	1,98	-0,23
265	313	-0,05	-0,19	0,02	0,52	1,98	0,04	314	-0,03	-0,08	-0,02	0,64	1,40	0,35
	292	0,13	-0,15	-0,04	-2,43	-11,83	-0,11	99	0,16	-0,04	-0,08	-2,92	-11,12	0,20
266	315	-0,01	-0,25	0,01	0,08	6,27	0,32	316	0,01	-0,18	-0,01	1,55	6,30	-0,02
	312	-0,01	-0,25	-0,02	0,66	1,47	0,23	313	0,01	-0,18	-0,04	0,49	1,84	-0,11
267	316	0,00	-0,18	-0,01	1,55	6,30	0,03	317	0,01	-0,13	-0,02	0,08	6,27	-0,31
	313	-0,01	-0,18	0,01	0,49	1,84	0,12	314	0,00	-0,14	0,00	0,66	1,48	-0,22
268	318	-0,02	-0,24	-0,01	0,66	3,46	-0,04	319	-0,02	-0,22	0,03	0,39	3,69	0,08
	315	0,01	-0,23	-0,04	0,09	6,30	-0,06	316	0,02	-0,21	-0,01	1,56	6,33	0,07
269	319	-0,02	-0,22	-0,05	0,40	3,69	-0,08	320	-0,01	-0,18	0,00	0,66	3,45	0,05
	316	0,01	-0,22	-0,02	1,56	6,33	-0,06	317	0,01	-0,17	0,03	0,09	6,30	0,06
270	72	0,14	-0,33	0,08	-2,41	-6,36	-0,62	278	0,20	-0,02	0,13	-1,57	-9,47	-0,73
	318	-0,15	-0,39	-0,02	0,59	3,08	0,68	319	-0,09	-0,08	0,03	0,55	4,48	0,57
271	278	0,20	-0,02	-0,15	-1,58	-9,47	0,71	71	0,14	-0,33	-0,09	-2,42	-6,40	0,59
	319	-0,09	-0,08	-0,05	0,55	4,48	-0,57	320	-0,15	-0,38	0,01	0,59	3,08	-0,68
272	118	0,00	0,00	0,00	-0,49	0,58	0,52	118	0,01	0,14	-0,01	-0,49	0,58	0,52
	321	-0,04	-0,09	-0,04	-0,49	0,58	0,52	322	-0,03	-0,08	0,00	-0,49	0,58	0,52
273	324	0,08	0,02	0,02	-1,84	-0,04	0,44	321	-0,02	0,01	-0,02	-1,79	0,27	0,40
	294	0,03	-0,01	-0,05	-2,79	-0,41	0,59	103	-0,05	0,01	-0,08	-2,75	-0,10	0,55
274	117	-0,01	-0,01	0,02	-0,28	-0,01	0,40	325	0,01	-0,02	0,00	-0,23	0,18	0,36
	323	-0,01	-0,03	0,02	-0,73	-0,18	0,42	324	0,01	-0,02	0,00	-0,68	0,01	0,38
275	325	0,02	-0,02	-0,01	-0,48	0,44	0,37	118	-0,01	-0,02	-0,02	-0,59	0,32	0,37
	324	0,02	0,00	0,00	-0,46	0,50	0,33	321	0,00	0,00	-0,01	-0,58	0,38	0,33
276	327	0,19	-0,05	-0,13	-0,45	0,10	0,28	294	0,20	-0,01	-0,24	-1,77	-0,64	-0,27
	326	0,36	-0,02	-0,15	-0,43	-0,08	0,21	103	0,37	0,02	-0,26	-0,42	0,57	-0,33
277	101	0,26	0,17	-0,19	-4,68	-1,39	0,86	328	0,23	0,05	-0,09	-0,96	0,54	0,32
	293	0,18	0,15	-0,26	-3,80	-0,64	0,47	327	0,15	0,04	-0,17	-0,67	-0,14	-0,07
278	328	-0,03	-0,04	0,02	-1,10	0,51	-0,06	104	-0,01	0,05	-0,07	-2,17	-1,07	-0,55
	327	0,24	0,02	-0,05	-0,49	-0,10	0,29	294	0,26	0,11	-0,14	-1,63	0,08	-0,20
279	330	-0,04	0,00	-0,07	-1,56	0,23	-0,05	295	-0,14	0,50	-0,18	-2,77	-0,47	0,33
	326	0,33	0,23	-0,27	-1,89	-0,62	0,05	102	0,28	0,52	-0,33	-3,10	-1,31	0,44
280	105	0,00	0,00	0,00	-1,49	-0,34	-0,22	105	-0,30	0,10	-0,12	-1,49	-0,34	-0,22
	329	-0,13	0,15	-0,23	-1,49	-0,34	-0,22	330	-0,07	0,15	-0,17	-1,49	-0,34	-0,22
281	105	0,00	0,00	0,00	-2,15	-0,59	-0,22	105	-0,09	0,10	-0,12	-2,15	-0,59	-0,22
	330	-0,13	0,04	-0,07	-2,15	-0,59	-0,22	295	-0,12	0,11	-0,06	-2,15	-0,59	-0,22
282	105	0,00	0,00	0,00	-1,52	-0,41	-0,15	105	-0,36	0,20	-0,09	-1,52	-0,41	-0,15
	331	-0,40	-0,08	-0,11	-1,52	-0,41	-0,15	329	-0,36	-0,06	-0,06	-1,52	-0,41	-0,15
283	332	0,17	-0,07	0,48	-0,26	-0,38	0,08	120	-0,21	-2,00	-0,31	-0,10	-0,88	-0,11
	291	-0,03	-0,11	0,08	-0,13	-0,58	0,15	96	-0,41	-2,04	-0,72	-0,02	-0,49	-0,05
284	333	-0,08	-0,68	0,06	-0,22	-1,22	0,01	123	-0,21	-1,33	-0,30	-0,21	-1,01	-0,02
	296	-0,08	-0,68	0,03	-0,10	-0,22	0,05	107	-0,21	-1,33	-0,33	0,01	-0,53	0,02
285	334	-0,05	-0,89	-0,11	-0,22	-1,56	0,48	121	-0,08	-1,03	-0,24	-0,11	0,15	0,45
	297	-0,11	-0,90	-0,03	-0,20	-0,40	-0,05	109	-0,14	-1,05	-0,17	0,06	-0,44	-0,09
286	335	0,11	-1,34	-0,06	0,30	0,81	0,00	126	0,25	-1,40	0,12	0,09	0,35	0,00
	298	0,19	-1,32	0,13	0,23	0,44	0,10	111	0,22	-1,40	0,30	0,02	-0,01	0,11
287	336	-0,04	-1,09	0,09	-0,09	-0,95	-0,01	128	-0,14	-1,55	0,06	0,05	-1,04	0,09
	299	0,28	-1,03	-0,14	-0,02	0,29	0,19	97	0,19	-1,49	-0,17	0,23	-0,12	0,28
288	337	0,00	-0,34	0,13	0,27	0,09	-0,09	130	-0,01	-0,36	-0,04	0,19	0,07	-0,10
	300	-0,01	-0,34	0,04	0,27	0,24	-0,07	114	-0,01	-0,36	-0,13	0,25	0,17	-0,08
289	338	-0,07	-0,36	0,12	0,02	0,13	-0,18	129	-0,05	-0,29	0,24	0,16	0,11	-0,14
	301	-0,08	-0,37	-0,11	-0,03	0,18	-0,17	113	-0,07	-0,29	0,00	0,15	0,21	-0,12
290	339	-0,02	-0,32	0,09	0,09	0,08	-0,08	132	0,00	-0,27	-0,01	0,00	0,11	-0,06
	302	-0,01	-0,32	-0,04	0,05	0,12	-0,06	116	0,00	-0,27	-0,15	-0,02	-0,01	-0,04
291	341	-0,12	-0,16	0,02	0,20	2,23	0,26	342	0,00	0,40	-0,39	0,38	1,71	0,78
	295	0,61	-0,02	0,00	-0,90	-4,60	-0,90	102	0,72	0,54	-0,42	-1,97	-1,79	-0,39
292	343	-0,07	-0,19	-0,02	0,13	2,81	0,12	344	-0,02	0,04	-0,19	1,04	2,99	0,16
	340	0,03	-0,17	-0,10	0,24	1,38	-0,14	341	0,08	0,06	-0,28	0,33	1,94	-0,10
293	344	0,03	0,00	-0,18	1,09	3,00	0,15	345	0,04	0,10	-0,13	0,10	2,93	0,22
	341	-0,08	0,02	-0,10	0,14	1,90	0,18	342	-0,06	0,08	-0,05	0,39	1,75	0,25
294	346	-0,02	0,14	-0,05	0,39	0,53	0,17	347	-0,04	0,02	-0,16	0,24	0,84	0,29
	343	0,02	0,15	-0,09	0,14	2,82	0,01	344	0,00	0,03	-0,19	1,05	3,01	0,13
295	347	0,05	0,05	-0,26	0,21	0,84	-0,02	348	0,01	-0,17	-0,11	0,48	0,56	0,13
	344	-0,01	0,04	-0,17	1,09	3,02	0,15	345	-0,05	-0,19	-0,03	0,06	2,76	0,31
296	119	0,42	0,57	-0,32	-1,91	-5,22	0,32	332	0,30	-0,03	-0,16	-0,88	-5,69	-0,04
	346	0,06	0,50	-0,22	0,42	0,67	0,51	347	-0,06	-0,10	-0,06	0,25	0,91	0,15
297	332	0,28	0,01	-0,16	-1,00	-5,71	0,22	120	0,21	-0,35	0,02	-2,48	-5,79	-0,37
	347	0,00	-0,04	-0,16	0,23	0,90	0,28	348	-0,07	-0,40	0,02	0,48	0,60	-0,31
298	350	-0,02	-0,10	0,10	0,45	1,83	-0,11	351	-0,11	-0,53	-0,02	0,56	1,49	0,36
	332	0,27	-0,04	0,11	-1,12	-6,28	-0,19	120	0,18	-0,47	-0,02	-2,53	-6,06	0,29
299	352	0,03	0,15	0,05	0,15	3,73	0,02	353	-0,01	-0,06	0,06	1,30	3,77	-0,09
	349	0,00	0,14	0,04	0,48	1,45	-0,05	350	-0,04	-0,07	0,05	0,45	1,74	-0,15
300	353	0,02	-0,05	0,08	1,34	3,78	-0,03	354	-0,04	-0,33	-0,01	0,10	3,67	-0,15

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
301	350	0,03	-0,05	0,16	0,43	1,74	0,06	351	-0,03	-0,33	0,07	0,55	1,45	-0,06
	355	0,02	0,01	0,05	0,31	0,99	-0,12	356	0,01	-0,04	0,09	0,56	1,31	0,02
	352	-0,01	0,00	0,04	0,14	3,68	-0,19	353	-0,02	-0,05	0,08	1,30	3,77	-0,05
302	356	-0,02	-0,06	0,07	0,40	1,28	-0,18	357	-0,04	-0,14	0,02	0,48	0,95	-0,03
	353	0,02	-0,05	0,10	1,34	3,78	-0,08	354	0,01	-0,13	0,05	0,10	3,70	0,07
303	122	0,04	-0,15	0,07	-0,99	-6,30	-0,08	333	0,07	0,02	0,06	-1,83	-7,59	-0,22
	355	-0,06	-0,17	0,08	0,28	0,84	0,22	356	-0,03	0,00	0,06	0,59	1,49	0,08
304	333	0,13	0,02	0,07	-1,24	-7,47	0,03	123	0,14	0,05	0,08	-2,02	-6,81	-0,23
	356	-0,04	-0,01	0,04	0,44	1,45	-0,15	357	-0,03	0,02	0,05	0,48	0,97	-0,41
305	359	-0,06	-0,01	-0,04	-4,06	-0,89	-1,01	360	-0,01	0,02	0,05	-3,75	-0,80	-1,11
	333	-0,05	0,14	-0,01	-6,09	-1,41	-1,06	123	0,01	0,18	0,07	-5,78	-1,32	-1,15
306	134	0,01	-0,05	-0,01	-0,61	-0,02	-0,51	361	-0,01	-0,06	-0,01	-0,64	-0,01	-0,63
	358	0,03	0,03	-0,02	-1,38	-0,36	-0,59	359	0,00	0,02	-0,02	-1,41	-0,36	-0,71
307	361	0,00	-0,02	-0,02	-0,65	-0,12	-0,70	133	-0,02	-0,02	0,00	-0,71	-0,14	-0,68
	359	0,01	0,01	-0,04	-1,46	-0,22	-0,79	360	-0,01	0,01	-0,01	-1,51	-0,24	-0,78
308	135	0,00	-0,11	-0,03	-0,70	0,24	-0,42	134	0,00	-0,10	0,01	-0,73	0,18	-0,43
	362	0,03	0,07	-0,01	-0,98	0,84	-0,59	358	0,03	0,08	0,03	-1,00	0,78	-0,60
309	364	-0,02	0,00	0,03	-4,30	-0,76	-0,65	362	0,12	0,03	0,02	-4,73	-1,18	-0,67
	334	0,00	0,12	0,03	-6,65	-1,24	-1,13	121	0,14	0,14	0,03	-7,08	-1,66	-1,15
310	136	-0,03	-0,02	-0,01	-0,71	0,10	-0,12	365	0,01	-0,01	0,02	-0,70	0,19	-0,12
	363	-0,04	0,00	0,03	-1,39	0,04	-0,19	364	0,00	0,01	0,06	-1,38	0,13	-0,18
311	365	0,01	-0,05	0,03	-0,64	0,22	-0,21	135	0,00	-0,06	0,01	-0,61	0,15	-0,31
	364	0,02	0,01	0,02	-1,40	-0,11	-0,24	362	0,02	0,00	0,00	-1,37	-0,18	-0,34
312	366	-0,25	-0,42	0,28	0,55	2,24	-0,46	138	-0,30	-2,04	0,18	0,53	2,26	-0,48
	335	-0,06	-0,47	0,14	0,42	1,40	-0,42	126	-0,28	-2,19	-0,10	0,40	1,41	-0,44
313	367	-0,09	-0,74	0,21	-0,34	-1,69	-0,26	140	-0,26	-1,57	-0,30	-0,64	-3,23	-0,42
	336	-0,04	-0,73	0,14	-0,11	-1,08	0,25	128	-0,21	-1,56	-0,37	0,08	-0,86	0,09
314	368	0,08	-0,12	0,08	0,24	0,02	-0,09	142	0,11	-0,12	-0,05	0,23	0,02	-0,08
	337	0,03	-0,13	0,05	0,23	0,05	-0,10	130	0,03	-0,14	-0,09	0,22	0,05	-0,09
315	369	0,05	-0,03	-0,10	0,13	0,03	-0,20	141	-0,01	-0,11	0,07	0,15	0,02	-0,18
	338	-0,04	-0,05	-0,03	0,09	0,08	-0,19	129	-0,05	-0,12	0,14	0,11	0,07	-0,17
316	370	0,05	-0,10	0,10	0,11	0,00	-0,05	144	0,05	-0,13	-0,05	0,00	-0,01	-0,03
	339	-0,01	-0,11	0,02	0,09	0,08	-0,07	132	-0,02	-0,14	-0,13	0,00	0,09	-0,05
317	372	-0,04	0,10	0,09	0,48	1,04	-0,26	373	-0,07	-0,05	0,00	0,47	0,82	0,13
	366	0,23	0,15	0,03	-1,32	-6,76	-0,04	138	0,20	0,01	-0,06	-2,14	-7,11	0,36
318	374	0,01	0,16	0,04	0,11	3,31	-0,01	375	0,00	0,13	0,07	1,34	3,37	-0,16
	371	-0,01	0,16	0,01	0,49	0,74	-0,11	372	-0,01	0,13	0,04	0,46	1,09	-0,26
319	375	0,00	0,13	0,06	1,29	3,37	-0,12	376	-0,02	0,05	0,01	0,13	3,27	-0,27
	372	0,01	0,14	0,10	0,49	1,10	-0,04	373	0,00	0,05	0,05	0,46	0,80	-0,19
320	377	0,00	0,02	0,04	0,50	0,75	-0,08	378	0,02	0,12	0,12	0,40	1,16	0,04
	374	-0,02	0,01	0,00	0,10	3,25	-0,25	375	0,00	0,11	0,07	1,34	3,37	-0,13
321	378	-0,02	0,11	0,03	0,54	1,19	-0,16	379	-0,01	0,16	0,02	0,26	0,89	-0,07
	375	0,00	0,11	0,06	1,29	3,36	-0,16	376	0,01	0,16	0,05	0,15	3,37	-0,07
322	124	0,15	-0,07	-0,05	-2,13	-7,28	0,44	334	0,18	0,08	0,07	-1,31	-7,40	0,12
	377	-0,05	-0,11	-0,03	0,51	0,78	0,27	378	-0,02	0,04	0,08	0,44	1,35	-0,04
323	334	0,14	0,05	0,06	-1,86	-7,51	0,41	121	0,19	0,33	0,16	-0,80	-5,46	0,27
	378	-0,04	0,02	0,00	0,57	1,38	-0,31	379	0,02	0,30	0,10	0,24	0,76	-0,45
324	381	-0,03	0,01	0,01	0,63	2,71	0,14	382	-0,06	-0,15	-0,04	0,54	2,08	0,34
	367	0,18	0,05	-0,03	-1,79	-9,46	-0,33	140	0,15	-0,11	-0,08	-2,31	-8,26	-0,13
325	383	0,02	0,25	0,01	0,14	5,78	0,21	384	-0,02	0,03	-0,01	1,51	5,80	-0,02
	380	0,01	0,24	-0,02	0,45	2,17	0,17	381	-0,03	0,03	-0,03	0,68	2,52	-0,05
326	384	0,03	0,04	-0,02	1,52	5,80	0,08	385	-0,02	-0,22	-0,03	0,10	5,78	-0,15
	381	0,02	0,04	0,03	0,59	2,50	0,08	382	-0,03	-0,22	0,01	0,57	2,23	-0,15
327	386	0,01	0,24	0,00	0,61	2,21	-0,12	387	-0,04	0,00	0,04	0,53	2,53	0,11
	383	0,03	0,25	-0,04	0,14	5,80	-0,15	384	-0,02	0,01	0,00	1,50	5,78	0,08
328	387	0,02	0,01	-0,07	0,55	2,53	-0,06	388	-0,03	-0,27	-0,02	0,59	2,19	0,17
	384	0,03	0,01	-0,01	1,52	5,79	-0,02	385	-0,03	-0,27	0,04	0,11	5,80	0,21
329	137	0,21	0,29	-0,11	-2,61	-8,38	0,02	366	0,15	-0,01	0,03	-1,83	-9,39	-0,26
	386	-0,01	0,24	-0,08	0,60	2,12	0,40	387	-0,07	-0,05	0,06	0,56	2,72	0,12
330	366	0,23	0,01	-0,06	-1,85	-9,40	0,11	138	0,17	-0,27	0,07	-2,45	-8,65	-0,12
	387	-0,03	-0,04	-0,06	0,58	2,72	-0,07	388	-0,08	-0,32	0,08	0,57	2,12	-0,30
331	391	-0,02	0,03	-0,02	-0,15	-1,81	-0,56	392	-0,03	-0,02	-0,02	0,25	-2,33	-0,41
	389	0,01	0,03	0,00	0,30	-0,02	-0,37	145	0,00	-0,02	0,00	0,28	0,14	-0,22
332	139	0,06	0,06	-0,07	-1,57	-8,65	0,17	367	0,06	0,04	-0,05	-1,52	-7,42	0,01
	390	-0,07	0,03	-0,02	-0,18	-2,02	-0,41	391	-0,07	0,02	0,00	-0,08	-1,86	-0,57
333	367	0,20	0,06	-0,06	-1,38	-7,40	-0,17	140	0,18	-0,01	0,04	-2,11	-7,24	-0,78
	391	-0,04	0,01	-0,07	-0,15	-1,88	-0,26	392	-0,06	-0,05	0,04	0,34	-1,87	-0,87
334	143	-0,07	0,27	-0,70	-5,40	1,06	-0,21	139	0,20	0,55	-0,06	-5,87	0,02	-0,04
	393	-0,37	-0,74	-0,39	-4,16	-0,47	-0,55	390	-0,09	-0,44	0,25	-4,63	-1,52	-0,38

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	7	1,10	0,00	0,10	0,00	-0,08	0,00	0,00	22	1,10	0,00	-0,06	0,00	0,04	0,00	0,00
1	7	1,10	0,00	0,02	0,04	-0,01	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,07	-0,04	0,03	0,00	0,00
1	5	1,10	0,00	0,21	0,19	-0,14	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,09	-0,20	-0,05	0,00	0,00
1	6	1,10	0,00	0,22	0,10	-0,15	0,00	0,00	4	0,70	0,00	-0,09	-0,11	-0,05	0,00	0,00
1	22	1,10	0,00	0,06	-0,02	-0,02	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,01	0,02	0,00	0,00	0,00
1	9	1,10	0,04	-0,07	0,04	0,05	0,01	0,00	10	1,10	-0,04	0,00	-0,04	-0,03	0,01	0,00
1	4	0,70	0,00	0,24	0,08	-0,20	0,00	0,00	2	0,30	0,00	-0,12	-0,09	-0,02	0,00	0,00
1	3	0,70	0,00	0,24	0,14	-0,20	0,00	0,00	1	0,30	0,00	-0,12	-0,15	-0,02	0,00	0,00
1	9	1,10	-0,02	-0,15	0,05	0,11	-0,01	0,00	21	1,10	0,02	0,07	-0,05	-0,02	-0,01	0,00
1	6	1,10	0,00	0,12	0,20	-0,04	0,00	0,00	11	1,37	0,00	-0,03	-0,20	-0,02	0,00	0,00
1	11	1,37	0,00	0,17	-0,25	-0,10	0,00	0,00	14	1,70	0,00	-0,07	0,26	-0,02	0,00	0,00

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
1	14	1,70	0,00	0,16	0,00	-0,16	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,09	0,00	0,07	0,00	0,00
1	10	1,10	0,00	0,15	-0,29	-0,07	0,00	0,00	12	1,37	0,00	-0,07	0,30	-0,02	0,00	0,00
1	23	1,70	0,00	0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00	24	1,70	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
1	24	1,70	-0,01	0,08	-0,02	0,00	0,00	0,00	25	1,70	0,01	-0,06	0,02	-0,01	0,00	0,00
1	25	1,70	0,00	0,04	-0,01	-0,01	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00
1	16	1,70	0,00	-0,18	-0,05	0,18	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,09	0,05	-0,06	0,00	0,00
1	12	1,37	0,00	0,18	0,19	-0,11	0,00	0,00	13	1,70	0,00	-0,08	-0,18	-0,02	0,00	0,00
1	28	2,40	-0,03	-0,03	-0,02	0,00	-0,01	0,00	20	2,40	0,03	0,11	0,02	0,06	-0,01	0,00
1	20	2,40	-0,01	0,21	-0,10	-0,16	0,00	0,00	18	2,02	0,01	-0,09	0,10	-0,02	0,00	0,00
1	18	2,02	0,00	0,18	0,18	-0,13	0,00	0,00	15	1,70	0,00	-0,08	-0,19	0,00	0,00	0,00
1	19	2,40	-0,01	0,24	0,15	-0,19	-0,01	0,00	17	2,02	0,01	-0,12	-0,16	-0,03	-0,01	0,00
1	17	2,02	0,00	0,19	-0,15	-0,14	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,09	0,14	0,00	0,00	0,00
1	27	2,40	-0,07	0,04	-0,04	0,00	-0,03	0,00	28	2,40	0,07	0,04	0,04	0,00	-0,02	0,00
2	7	1,10	-0,01	0,07	-0,02	-0,04	0,00	0,00	22	1,10	0,01	-0,02	0,02	0,02	0,00	0,00
2	7	1,10	0,00	-0,06	0,16	-0,03	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,14	-0,16	0,12	0,00	0,00
2	5	1,10	0,00	0,11	0,18	0,05	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,02	-0,19	-0,11	0,00	0,00
3	5	1,10	0,00	-0,02	0,18	0,11	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,14	-0,19	-0,01	0,00	0,00
4	5	1,10	0,00	-0,12	0,19	0,01	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,25	-0,20	0,22	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	0,11	0,08	0,04	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,01	-0,09	-0,11	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,02	0,09	0,11	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,14	-0,10	-0,01	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,11	0,09	0,01	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,24	-0,10	0,21	0,00	0,00
2	22	1,10	0,00	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00
2	9	1,10	0,02	-0,03	-0,27	0,03	0,01	0,00	10	1,10	-0,02	-0,04	0,27	-0,03	0,01	0,00
2	4	0,70	0,00	0,13	0,09	0,02	0,00	0,00	2	0,30	0,00	-0,01	-0,10	-0,11	0,00	0,00
3	4	0,70	0,00	0,01	0,09	0,11	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,12	-0,10	-0,04	0,00	0,00
4	4	0,70	0,00	-0,08	0,15	0,03	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,20	-0,16	0,14	0,00	0,00
2	3	0,70	0,00	0,13	0,13	0,02	0,00	0,00	1	0,30	0,00	-0,01	-0,14	-0,11	0,00	0,00
3	3	0,70	0,00	0,01	0,12	0,11	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,12	-0,13	-0,04	0,00	0,00
4	3	0,70	0,00	-0,08	0,16	0,03	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,20	-0,17	0,14	0,00	0,00
2	9	1,10	0,00	-0,07	-0,01	0,03	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	0,07	0,06	0,03	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,01	-0,05	-0,05	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,01	-0,09	0,05	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,10	0,10	0,00	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,08	-0,23	0,00	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,16	0,23	0,10	0,00	0,00
2	11	1,37	0,00	0,09	-0,18	0,02	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,01	0,19	-0,06	0,00	0,00
3	11	1,37	0,00	-0,02	-0,10	0,06	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,12	0,10	0,00	0,00	0,00
4	11	1,37	0,00	-0,10	-0,02	0,00	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,20	0,03	0,15	0,00	0,00
2	14	1,70	0,00	0,12	0,00	-0,07	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00	0,00
2	10	1,10	0,00	0,08	-0,13	0,02	0,00	0,00	12	1,37	0,00	0,01	0,14	-0,05	0,00	0,00
3	10	1,10	0,00	-0,01	0,01	0,05	0,00	0,00	12	1,37	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00
4	10	1,10	0,01	-0,08	0,14	0,00	0,00	0,00	12	1,37	-0,01	0,16	-0,13	0,10	0,00	0,00
2	23	1,70	0,00	0,05	-0,01	-0,01	0,00	0,00	24	1,70	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00
2	25	1,70	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
2	16	1,70	0,00	-0,12	0,00	0,07	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
2	12	1,37	0,00	0,09	0,12	0,02	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,01	-0,11	-0,07	0,00	0,00
3	12	1,37	0,00	-0,01	0,03	0,06	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,11	-0,02	-0,01	0,00	0,00
4	12	1,37	0,00	-0,08	-0,07	0,00	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,18	0,07	0,13	0,00	0,00
2	28	2,40	-0,02	-0,08	-0,02	-0,06	-0,01	0,00	20	2,40	0,02	0,16	0,02	0,15	-0,01	0,00
2	20	2,40	-0,01	0,12	-0,04	0,03	0,00	0,00	18	2,02	0,01	0,00	0,03	-0,10	0,00	0,00
3	20	2,40	0,00	0,00	0,08	0,10	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,12	-0,09	-0,02	0,00	0,00
4	20	2,40	0,00	-0,11	0,19	0,03	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,23	-0,20	0,18	0,00	0,00
2	18	2,02	0,00	0,10	0,17	0,00	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,00	-0,18	-0,06	0,00	0,00
3	18	2,02	0,00	0,00	0,17	0,06	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,10	-0,18	-0,01	0,00	0,00
4	18	2,02	0,00	-0,08	0,19	0,01	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,18	-0,20	0,12	0,00	0,00
2	19	2,40	-0,01	0,13	0,11	0,02	-0,01	0,00	17	2,02	0,01	-0,01	-0,12	-0,10	0,00	0,00
3	19	2,40	0,00	0,01	-0,01	0,10	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,12	0,00	-0,03	0,00	0,00
4	19	2,40	0,00	-0,09	-0,11	0,03	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,21	0,10	0,15	0,00	0,00
2	17	2,02	0,00	0,11	-0,14	0,00	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,01	0,13	-0,06	0,00	0,00
3	17	2,02	0,00	0,00	-0,13	0,06	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,10	0,13	-0,01	0,00	0,00
4	17	2,02	0,00	-0,09	-0,11	0,01	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,19	0,10	0,13	0,00	0,00
2	27	2,40	-0,03	0,03	-0,04	0,00	-0,01	0,00	28	2,40	0,03	0,05	0,04	0,00	-0,01	0,00

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12
Nro	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq
1	148	0,00	0,00	0,00	-0,09	-1,31	0,07	149	0,00	0,00	0,00	-0,06	-1,23	0,12
	1	0,00	0,00	0,00	0,32	2,52	0,35	2	0,00	0,00	0,00	0,16	2,34	0,39
2	155	0,00	0,00	0,00	-0,53	-0,44	0,91	156	0,00	0,00	0,00	-0,27	-1,24	0,64
	5	0,00	0,00	0,00	0,70	0,75	0,29	154	0,00	0,00	0,00	0,57	2,48	0,01
3	7	0,00	0,00	0,00	-0,60	0,03	-0,81	162	0,00	0,00	0,00	-0,61	-0,33	-0,44
	5	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,83	-0,48	155	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,47	-0,11
4	3	0,00	0,00	0,00	2,88	0,23	0,10	168	0,00	0,00	0,00	-0,57	-0,01	-0,07
	4	0,00	0,00	0,00	2,74	0,07	0,05	165	0,00	0,00	0,00	-0,41	0,00	-0,12
5	161	0,00	0,00	0,00	2,86	0,62	-0,05	171	0,00	0,00	0,00	-0,53	0,00	-0,09
	3	0,00	0,00	0,00	3,02	0,90	0,02	168	0,00	0,00	0,00	-0,60	-0,17	-0,02
6	8	0,00	0,00	0,00	3,32	1,04	-0,34	178	0,00	0,00	0,00	-0,66	-0,30	0,08
	6	0,00	0,00	0,00	3,07	0,90	-0,30	175	0,00	0,00	0,00	-0,54	-0,17	0,12
7	182	0,00	0,00	0,00	0,16	-0,32	0,14	183	0,00	0,00	0,00	0,17	0,10	0,27
	13	0,00	0,00	0,00	0,81	2,51	-0,10	181	0,00	0,00	0,00	0,22	2,48	0,03
8	14	0,00	0,00	0,00	3,16	0,53	0,17	184	0,00	0,00	0,00	-0,17	-0,01	-0,25
	15	0,00	0,00	0,00	2,70	-0,03	0,12	185	0,00	0,00	0,00	0,37	0,05	-0,30
9	187	0,00	0,00	0,00	0,47	0,27	-0,70	188	0,00	0,00	0,00	0,41	-0,02	-0,54
	16	0,00	0,00	0,00	1,09	0,82	-0,67	186	0,00	0,00	0,00	1,03	0,53	-0,52
10	190	0,00	0,00	0,00	0,72	-0,27	1,30	187	0,00	0,00	0,00	0,58	-0,30	1,35
	18	0,00	0,00	0,00	0,52	0,86	0,36	16	0,00	0,00	0,00	0,81		

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
11	19	0,00	0,00	0,00	0,68	-0,24	-1,54	194	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,47	0,54
	17	0,00	0,00	0,00	-1,73	-1,97	-1,73	191	0,00	0,00	0,00	0,90	0,21	0,35
12	21	0,00	0,00	0,00	-0,59	-0,69	1,66	200	0,00	0,00	0,00	-0,62	0,24	-1,64
	20	0,00	0,00	0,00	0,70	-0,40	1,55	197	0,00	0,00	0,00	-0,67	0,22	-1,75
13	189	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,67	-1,20	206	0,00	0,00	0,00	-0,95	-0,95	-0,86
	5	0,00	0,00	0,00	-0,56	0,20	-0,70	203	0,00	0,00	0,00	-1,04	0,18	-0,36
14	24	0,00	0,00	0,00	4,49	1,60	1,13	213	0,00	0,00	0,00	-1,11	-0,29	-1,03
	25	0,00	0,00	0,00	5,06	0,59	1,15	210	0,00	0,00	0,00	-1,08	-0,15	-1,01
15	209	0,00	0,00	0,00	2,89	0,99	0,11	216	0,00	0,00	0,00	-0,93	-0,03	-0,65
	24	0,00	0,00	0,00	4,48	1,56	0,40	213	0,00	0,00	0,00	-1,09	-0,21	-0,36
16	220	0,00	0,00	0,00	-2,78	-2,01	0,38	221	0,00	0,00	0,00	0,09	1,92	-0,49
	21	0,00	0,00	0,00	-0,01	2,20	0,14	200	0,00	0,00	0,00	-0,77	-0,53	-0,73
17	30	0,00	0,00	0,00	4,72	23,55	-3,68	228	0,00	0,00	0,00	-4,81	-7,11	-13,37
	28	0,00	0,00	0,00	4,03	20,82	-0,53	225	0,00	0,00	0,00	-0,13	-1,84	-10,22
18	203	0,00	0,00	0,00	-0,87	0,04	-0,70	231	0,00	0,00	0,00	-1,39	-0,60	-0,30
	5	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,44	-0,92	7	0,00	0,00	0,00	-0,89	-0,19	-0,52
19	10	0,00	0,00	0,00	0,44	0,18	-0,45	174	0,00	0,00	0,00	-0,33	-0,27	0,05
	32	0,00	0,00	0,00	0,22	0,03	-0,43	234	0,00	0,00	0,00	-0,33	-0,01	0,07
20	11	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,04	0,62	12	0,00	0,00	0,00	0,06	1,03	0,32
	33	0,00	0,00	0,00	0,53	0,10	0,28	34	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,17	-0,01
21	22	0,00	0,00	0,00	-0,19	1,87	0,35	23	0,00	0,00	0,00	-0,21	1,80	-0,43
	35	0,00	0,00	0,00	0,60	1,71	0,43	36	0,00	0,00	0,00	0,79	1,62	-0,34
22	27	0,00	0,00	0,00	0,93	2,64	-0,44	219	0,00	0,00	0,00	0,52	2,32	0,39
	37	0,00	0,00	0,00	0,19	1,69	-0,42	235	0,00	0,00	0,00	0,55	1,74	0,41
23	23	0,00	0,00	0,00	0,57	1,96	-0,22	224	0,00	0,00	0,00	0,30	1,74	0,16
	36	0,00	0,00	0,00	0,10	1,48	-0,18	236	0,00	0,00	0,00	0,40	1,29	0,19
24	29	0,00	0,00	0,00	-0,28	1,32	0,58	31	0,00	0,00	0,00	0,21	1,85	0,20
	38	0,00	0,00	0,00	0,57	1,32	0,28	39	0,00	0,00	0,00	0,21	1,55	-0,11
25	26	0,00	0,00	0,00	0,00	1,93	-0,08	27	0,00	0,00	0,00	-0,21	2,42	-0,67
	40	0,00	0,00	0,00	0,04	2,72	0,14	37	0,00	0,00	0,00	1,21	1,90	-0,45
26	237	0,00	0,00	0,00	2,07	14,61	0,33	238	0,00	0,00	0,00	2,19	14,66	0,25
	41	0,00	0,00	0,00	1,83	13,68	0,76	42	0,00	0,00	0,00	1,95	13,74	0,68
27	239	0,00	0,00	0,00	5,68	19,74	-2,17	240	0,00	0,00	0,00	6,24	20,99	-2,37
	43	0,00	0,00	0,00	4,17	21,47	-1,58	44	0,00	0,00	0,00	4,73	22,72	-1,79
28	241	0,00	0,00	0,00	7,42	1,13	-2,64	242	0,00	0,00	0,00	9,88	2,06	-3,44
	42	0,00	0,00	0,00	12,70	3,19	-2,04	41	0,00	0,00	0,00	14,28	2,76	-2,84
29	190	0,00	0,00	0,00	0,28	0,20	1,62	244	0,00	0,00	0,00	3,42	0,70	0,59
	19	0,00	0,00	0,00	2,15	-1,43	1,16	243	0,00	0,00	0,00	3,48	0,11	0,13
30	47	0,00	0,00	0,00	5,45	-0,92	-1,70	48	0,00	0,00	0,00	-2,20	4,79	-4,20
	45	0,00	0,00	0,00	3,80	0,11	-2,93	46	0,00	0,00	0,00	3,88	-4,19	-5,42
31	49	0,00	0,00	0,00	1,10	0,26	0,24	246	0,00	0,00	0,00	0,73	-0,17	-0,60
	18	0,00	0,00	0,00	1,85	1,77	0,53	245	0,00	0,00	0,00	0,38	-1,65	-0,31
32	50	0,00	0,00	0,00	0,64	1,36	-0,20	49	0,00	0,00	0,00	1,80	0,40	0,30
	16	0,00	0,00	0,00	0,75	1,07	0,10	18	0,00	0,00	0,00	0,65	1,53	0,60
33	13	0,00	0,00	0,00	1,40	0,65	-0,20	51	0,00	0,00	0,00	1,16	0,56	-0,26
	16	0,00	0,00	0,00	1,23	1,15	-0,17	50	0,00	0,00	0,00	0,98	1,05	-0,23
34	247	0,00	0,00	0,00	1,32	0,46	-0,31	181	0,00	0,00	0,00	1,57	0,61	-0,44
	52	0,00	0,00	0,00	1,49	0,70	-0,33	14	0,00	0,00	0,00	1,74	0,85	-0,46
35	14	0,00	0,00	0,00	0,35	2,27	0,25	15	0,00	0,00	0,00	0,05	3,11	0,01
	52	0,00	0,00	0,00	0,38	1,84	-0,09	53	0,00	0,00	0,00	0,25	1,73	-0,33
36	54	0,00	0,00	0,00	-0,16	-0,14	-0,02	9	0,00	0,00	0,00	0,98	0,04	0,30
	32	0,00	0,00	0,00	0,08	0,52	0,28	10	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,16	0,60
37	248	0,00	0,00	0,00	0,17	0,48	0,82	249	0,00	0,00	0,00	0,09	0,29	0,80
	55	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,45	0,60	56	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,26	0,58
38	249	0,00	0,00	0,00	0,41	0,46	-0,76	251	0,00	0,00	0,00	0,90	0,03	-0,65
	56	0,00	0,00	0,00	0,26	0,02	-0,53	250	0,00	0,00	0,00	0,73	0,04	-0,42
39	252	0,00	0,00	0,00	-0,22	0,36	0,25	253	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,38	0,24
	57	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,24	0,30	58	0,00	0,00	0,00	-0,21	0,26	0,28
40	254	0,00	0,00	0,00	0,23	0,53	-0,07	253	0,00	0,00	0,00	0,09	0,56	0,01
	51	0,00	0,00	0,00	0,64	0,64	-0,17	50	0,00	0,00	0,00	0,49	0,67	-0,09
41	60	0,00	0,00	0,00	0,26	0,04	-0,15	52	0,00	0,00	0,00	0,59	-0,09	-0,26
	59	0,00	0,00	0,00	0,26	0,12	-0,15	53	0,00	0,00	0,00	0,59	-0,01	-0,26
42	254	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,10	0,15	256	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,02	0,11
	58	0,00	0,00	0,00	-0,14	0,08	0,21	255	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,17
43	258	0,00	0,00	0,00	0,64	0,17	-0,01	259	0,00	0,00	0,00	0,63	0,18	0,03
	39	0,00	0,00	0,00	0,90	-0,01	0,04	38	0,00	0,00	0,00	0,89	0,00	0,08
44	260	0,00	0,00	0,00	0,70	0,24	-0,03	261	0,00	0,00	0,00	0,69	0,30	0,04
	36	0,00	0,00	0,00	1,13	0,15	0,06	35	0,00	0,00	0,00	1,12	0,21	0,13
45	259	0,00	0,00	0,00	0,59	0,07	0,01	262	0,00	0,00	0,00	0,60	0,11	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,91	0,11	0,05	236	0,00	0,00	0,00	0,92	0,14	0,04
46	264	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	-0,05	265	0,00	0,00	0,00	0,17	0,04	-0,04
	64	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,06	261	0,00	0,00	0,00	0,16	0,04	-0,05
47	266	0,00	0,00	0,00	0,85	0,22	0,05	267	0,00	0,00	0,00	0,85	0,27	0,11
	37	0,00	0,00	0,00	1,31	0,10	0,18	40	0,00	0,00	0,00	1,31	0,15	0,24
48	238	0,00	0,00	0,00	2,63	13,76	-0,17	268	0,00	0,00	0,00	1,97	11,36	-0,05
	42	0,00	0,00	0,00	1,10	11,02	0,03	243	0,00	0,00	0,00	0,44	8,62	0,15
49	270	0,00	0,00	0,00	3,34	5,43	-0,24	271	0,00	0,00	0,00	4,26	8,55	-1,04
	21	0,00	0,00	0,00	-0,22	0,47	-0,08	220	0,00	0,00	0,00	0,70	3,59	-0,88
50	269	0,00	0,00	0,00	0,83	4,18	0,05	272	0,00	0,00	0,00	1,49	4,67	0,03
	19	0,00	0,00	0,00	0,37	1,62	-0,18	194	0,00	0,00	0,00	1,03	2,10	-0,20
51	275	0,00	0,00	0,00	-0,74	0,72	1,83	242	0,00	0,00	0,00	-1,38	1,25	2,13
	67	0,00	0,00	0,00	-0,28	1,77	1,21	46	0,00	0,00	0,00	-0,92	2,30	1,51
52	276	0,00	0,00	0,00	-1,84	-0,70	1,97	237	0,00	0,00	0,00	-1,81	-1,55	2,25
	68	0,00	0,00	0,00	-1,43	-0,17	2,28	41	0,00	0,00	0,00	-1,41	-1,02	2,57

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
53	277	0,00	0,00	0,00	-0,92	-1,74	-0,14	239	0,00	0,00	0,00	-0,43	-2,42	0,29
	69	0,00	0,00	0,00	-0,96	-0,92	0,42	43	0,00	0,00	0,00	-0,47	-1,60	0,85
54	71	0,03	-1,00	-0,15	-2,79	-13,15	0,81	278	0,26	0,16	-0,26	-0,94	-4,16	0,53
	10	-0,30	-1,06	0,24	-0,47	-2,37	-0,29	174	-0,07	0,09	0,13	-0,89	-4,46	-0,57
55	73	-0,38	-1,53	-0,07	0,03	0,45	-0,07	279	-0,12	-0,28	0,05	0,12	0,37	-0,09
	3	-0,34	-1,52	-0,09	0,38	1,91	0,00	161	-0,09	-0,27	0,04	0,31	1,56	-0,01
56	75	-0,57	-1,80	-0,59	-0,04	2,17	0,08	280	-0,23	-0,14	-0,59	0,57	2,19	-0,27
	1	-0,43	-1,78	-0,32	0,59	2,94	0,34	154	-0,10	-0,11	-0,32	0,29	1,43	-0,02
57	77	0,01	-1,20	1,32	0,07	1,54	-0,64	78	0,11	-0,70	3,13	0,31	-1,04	-0,40
	16	-0,17	-1,23	-0,47	-0,03	-0,14	0,10	13	-0,07	-0,73	1,35	-0,23	-1,17	0,34
58	78	-0,62	-0,44	1,46	0,63	1,40	0,30	281	-0,62	-0,44	0,88	-0,32	-0,34	0,40
	13	-0,08	-0,33	1,03	-0,88	-4,41	0,07	181	-0,08	-0,33	0,46	-0,27	-1,37	0,17
59	80	0,80	3,03	1,06	0,08	0,61	-0,02	282	-0,12	-1,54	0,46	0,02	-0,15	-0,01
	17	0,83	3,04	0,84	0,60	3,02	0,54	189	-0,08	-1,53	0,24	0,06	0,32	0,55
60	81	-0,25	-0,27	0,99	-0,19	-1,64	-0,31	283	-0,40	-1,04	0,90	-0,07	-0,45	-0,15
	20	0,00	-0,22	0,63	-0,11	-0,57	-0,47	209	-0,16	-0,99	0,54	-0,15	-0,75	-0,31
61	83	-0,12	-0,55	0,00	0,11	0,22	-0,10	284	-0,14	-0,63	0,05	-0,02	0,05	-0,06
	22	-0,12	-0,55	0,05	0,08	0,42	-0,03	219	-0,13	-0,63	0,10	0,03	0,13	0,01
62	85	-0,10	-0,62	-0,16	0,03	0,93	-0,17	285	-0,06	-0,43	-0,03	0,17	0,62	-0,28
	29	-0,14	-0,63	-0,04	0,41	2,07	0,06	224	-0,10	-0,43	0,09	0,20	1,02	-0,05
63	87	-6,47	-14,89	-8,82	-0,13	0,15	0,09	286	-1,03	12,32	-0,98	-0,70	-1,41	-0,51
	28	-4,71	-14,54	-4,76	0,90	4,51	1,78	220	0,73	12,67	3,08	-0,90	-4,50	1,17
64	89	-2,30	-2,84	-3,02	0,13	0,68	-0,11	287	-0,99	3,69	-2,64	0,33	0,94	0,03
	45	-1,04	-2,58	-1,48	-0,06	-0,28	-0,57	245	0,26	3,94	-1,10	0,47	2,35	-0,43
65	90	-5,47	-1,25	1,69	-0,21	0,75	-0,28	77	-5,56	-1,71	-0,30	0,65	1,65	-0,29
	18	-1,12	-0,38	1,27	0,17	0,87	-0,08	16	-1,21	-0,84	-0,72	-0,03	-0,14	-0,09
66	88	-0,05	0,58	1,09	-0,50	-1,43	0,32	81	-0,19	-0,09	1,23	-0,18	-1,64	0,30
	21	0,53	0,70	0,39	-0,54	-2,68	-1,14	20	0,40	0,03	0,53	-0,11	-0,57	-1,15
67	86	-0,09	-0,61	0,14	0,20	0,26	-0,13	83	-0,09	-0,60	-0,03	-0,07	0,18	-0,12
	23	-0,06	-0,61	0,14	0,10	0,51	-0,03	22	-0,06	-0,60	-0,03	0,08	0,42	-0,03
68	91	0,02	-0,45	0,24	0,71	9,10	4,32	288	0,09	-0,08	-0,27	2,57	13,70	2,65
	41	-0,05	-0,47	0,14	3,25	16,27	3,41	237	0,02	-0,09	-0,37	3,78	18,90	1,75
69	93	0,76	2,13	1,20	-1,51	1,13	6,56	289	0,10	-1,18	0,44	2,09	5,06	5,91
	46	0,62	2,10	0,34	-0,60	-3,00	3,73	242	-0,04	-1,20	-0,42	2,13	10,64	3,07
70	92	0,02	-0,70	-0,11	3,29	17,43	1,23	290	0,25	0,45	0,58	3,39	19,87	0,40
	43	-0,24	-0,75	-0,92	5,38	26,89	1,09	239	-0,01	0,40	-0,24	5,05	25,24	0,27
71	95	-1,20	-0,63	0,72	-0,02	-0,25	0,22	291	-1,19	-0,58	0,73	-0,05	-0,27	0,17
	81	-0,37	-0,47	0,76	-0,13	-1,34	-0,11	283	-0,36	-0,42	0,77	-0,10	-0,58	-0,16
72	97	-16,03	-7,73	1,63	-0,01	-0,13	1,65	98	-15,76	-6,39	3,40	-1,58	2,12	1,50
	90	8,03	-2,92	-0,72	-0,10	1,27	-1,37	77	8,30	-1,58	1,04	0,35	0,15	-1,52
73	99	-0,21	-1,72	0,21	-0,39	-1,73	0,06	292	0,13	-0,02	-0,12	-0,19	-0,86	0,02
	73	-0,51	-1,78	0,37	0,04	0,49	-0,09	279	-0,17	-0,08	0,04	0,12	0,35	-0,13
74	101	-0,05	-1,20	0,22	0,22	1,46	-0,30	293	0,17	-0,11	-0,32	0,41	1,46	-0,15
	75	-0,54	-1,30	0,08	-0,03	2,20	-0,15	280	-0,33	-0,21	-0,46	0,54	2,03	0,00
75	98	-3,78	-2,98	-0,04	0,03	2,44	0,13	103	-3,03	0,77	-0,57	0,62	1,35	0,00
	77	-1,28	-2,48	2,66	-0,23	0,04	-0,23	78	-0,53	1,27	2,13	0,94	2,15	-0,36
76	103	-0,49	0,61	0,30	1,10	1,79	-0,17	294	-0,72	-0,56	0,42	-0,04	3,50	-0,20
	78	-0,27	0,65	0,71	0,79	2,18	-0,06	281	-0,50	-0,51	0,82	-0,29	-0,20	-0,10
77	105	-0,09	0,59	0,43	-0,68	-2,76	-0,24	295	-0,21	0,00	1,12	-0,05	-1,30	-0,21
	80	0,06	0,62	0,43	0,12	0,82	-0,18	282	-0,06	0,03	1,12	-0,08	-0,68	-0,16
78	106	-0,10	-0,56	0,12	0,10	-0,38	-0,12	296	-0,11	-0,60	0,08	-0,16	-0,31	-0,11
	83	-0,14	-0,56	0,07	0,11	0,21	-0,10	284	-0,14	-0,60	0,03	-0,02	0,03	-0,09
79	108	-0,03	-0,58	0,03	0,05	-1,08	-0,31	297	-0,01	-0,52	0,09	-0,21	-0,71	-0,19
	85	-0,05	-0,59	-0,02	0,04	0,95	-0,32	285	-0,04	-0,53	0,04	0,16	0,59	-0,20
80	110	-0,97	-3,74	-0,38	0,04	-0,29	-0,71	298	0,01	1,12	-1,09	-0,17	0,07	-0,51
	87	-2,29	-4,01	-2,05	-0,14	0,12	-0,24	286	-1,32	0,85	-2,76	-0,71	-1,44	-0,05
81	112	-0,65	2,47	0,16	-0,12	-0,01	-0,14	299	-1,11	0,19	-0,93	0,34	-0,39	-0,07
	89	-0,42	2,51	-1,14	0,11	0,59	-0,08	287	-0,88	0,23	-2,24	0,33	0,97	-0,01
82	111	-1,12	-0,58	-0,03	-0,19	-0,33	0,15	95	-1,13	-0,66	0,67	0,00	-0,24	0,15
	88	-0,69	-0,50	0,30	-0,50	-1,44	-0,02	81	-0,70	-0,57	1,00	-0,11	-1,33	-0,02
83	109	-0,07	-0,56	0,11	-0,18	-0,50	-0,16	106	-0,07	-0,57	0,04	0,48	-0,30	-0,12
	86	-0,12	-0,57	0,11	0,21	0,29	-0,18	83	-0,13	-0,58	0,03	-0,08	0,18	-0,15
84	113	0,20	-0,13	0,14	-1,44	0,63	6,74	300	0,21	-0,10	0,02	-2,70	2,51	5,05
	91	0,08	-0,16	0,00	0,70	9,05	4,49	288	0,08	-0,13	-0,11	2,55	13,58	2,80
85	115	0,14	0,76	0,12	1,02	-2,10	8,19	301	-0,01	0,05	0,32	-2,89	-1,23	7,98
	93	0,26	0,79	0,14	-1,39	1,73	6,14	289	0,12	0,07	0,33	2,12	5,21	5,93
86	114	0,23	-0,39	-0,20	-0,45	4,35	3,04	302	0,28	-0,13	-0,28	-0,32	5,56	2,26
	92	0,20	-0,40	-0,16	3,29	17,47	1,42	290	0,25	-0,13	-0,24	3,42	20,02	0,64
87	303	-0,08	-0,42	-0,05	0,36	2,03	-0,01	304	-0,11	-0,59	-0,04	-0,13	2,13	0,09
	102	0,22	-0,36	0,07	-1,92	-4,97	-0,02	293	0,19	-0,53	0,08	-1,10	-5,00	0,09
88	312	-0,02	-0,36	0,03	0,33	1,20	0,03	313	-0,05	-0,50	-0,02	-0,14	1,18	0,11
	100	0,14	-0,33	0,06	-1,86	-6,70	-0,11	292	0,11	-0,47	0,02	-1,42	-6,48	-0,03
89	321	0,48	0,67	0,22	-1,54	0,21	0,45	322	-0,10	0,15	-0,88	-1,81	-0,64	0,21
	103	-0,13	-2,45	-0,23	-2,26	-0,31	0,33	98	-0,49	-2,77	-0,90	-2,54	-1,16	0,09
90	323	-0,13	-0,18	-0,03	-1,45	-0,49	0,48	324	0,03	-0,20	0,14	-1,62	-0,44	0,46
	104	0,03	-0,18	0,13	-2,33	-0,73	0,55	294	0,11	-0,33	0,28	-2,50	-0,68	0,52
91	293	-0,57	0,25	0,13	-3,30	-0,74	0,03	327	-0,54	0,36	0,39	-0,72	-0,27	-0,19
	102	-0,80	0,20	0,19	-3,31	-1,62	-0,17	326	-0,78	0,31	0,44	-0,44	-0,44	-0,40
92	329	-0,08	0,11	0,81	-0,78	0,04	-0,22	330	-0,15	0,17	0,73	-0,77	0,05	-0,19
	103	-0,20	-0,79	0,93	-0,81	-0,03	-0,26	326	-0,16	-0,21	0,94	-0,80	-0,01	-0,24
93	331	-0,72	0,68	1,24	-0,95	-0,48	0,08	329	0,59	0,49	0,13	-0,58	0,06	-0,25
	98	-1,28	-1,93	1,77	-1,45	-0,93	0,11	103	-0,26	-2,03	1,05	-1,07	-0,39	-0,21
94	119	-0,72	-0,73	-0,27	0,00	0,08	0,19	332	-0,55	0,12	-0,14	-0,07	-0,12	0,08
	95	-1,31	-0,85	0,49	-0,04	-0,35	0,20	291	-1,14	0,00	0,62	-0,04	-0,21	0,09

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
95	121	0,07	-0,68	0,08	1,60	0,34	0,16	122	0,07	-0,68	0,07	-1,45	-0,23	0,12
	109	-0,03	-0,70	0,09	-0,21	-0,65	-0,06	106	-0,04	-0,70	0,08	0,45	-0,43	-0,10
96	122	-0,04	-0,69	0,22	-0,19	0,02	-0,22	333	0,01	-0,42	0,14	-0,08	-1,02	-0,29
	106	-0,12	-0,70	0,16	0,07	-0,51	0,02	296	-0,07	-0,44	0,09	-0,13	-0,19	-0,06
97	124	-0,21	-0,97	0,21	-0,71	-3,34	0,33	334	-0,06	-0,25	0,02	-0,36	-2,07	0,24
	108	-0,22	-0,97	0,27	0,07	-0,97	-0,19	297	-0,08	-0,25	0,07	-0,20	-0,66	-0,28
98	125	-0,34	-0,75	0,14	0,02	0,28	-0,41	335	-0,52	-0,67	-0,31	0,01	0,31	-0,42
	110	-0,53	-0,79	-0,02	0,00	0,14	-0,43	298	-0,46	-0,66	-0,50	-0,01	0,17	-0,44
99	127	0,53	3,53	0,08	0,52	-0,66	-0,24	336	-0,26	-0,44	1,04	-0,47	-0,93	-0,21
	112	-0,50	3,33	0,18	-0,14	-0,11	-0,18	299	-1,30	-0,65	1,14	0,39	-0,10	-0,15
100	126	-7,68	-3,54	-0,06	1,77	-0,28	0,10	119	-7,63	-3,31	0,69	-0,54	-0,02	0,41
	111	-0,16	-2,04	-0,31	-0,12	0,03	-0,15	95	-0,11	-1,81	0,44	-0,02	-0,35	0,17
101	129	0,26	-0,02	0,08	-4,87	-1,00	-1,00	337	0,24	-0,11	0,09	-3,36	-0,28	5,49
	113	0,19	-0,03	0,00	-1,43	0,66	6,89	300	0,18	-0,12	0,01	-2,69	2,54	4,81
102	131	-0,01	0,29	0,17	-0,22	-1,87	9,16	338	-0,02	0,20	0,22	-1,87	-1,48	9,05
	115	0,04	0,30	-0,08	0,90	-2,70	8,14	301	0,03	0,21	-0,02	-2,89	-1,24	8,03
103	130	0,14	-0,20	-0,14	-3,34	0,07	3,36	339	0,19	0,06	-0,21	-1,28	0,40	2,32
	114	0,26	-0,18	-0,24	-0,44	4,41	3,12	302	0,31	0,09	-0,31	-0,39	5,22	2,09
104	340	0,19	1,18	0,16	0,07	0,80	0,00	341	-0,03	0,04	0,24	-0,10	1,15	-0,32
	105	0,11	1,16	0,33	-0,15	-2,23	0,07	295	-0,12	0,03	0,42	-0,43	-2,83	-0,25
105	349	0,01	-0,75	-0,20	0,30	1,11	0,07	350	0,21	0,24	0,02	-0,20	1,11	0,21
	119	-0,63	-0,87	-0,35	-1,77	-3,57	0,04	332	-0,43	0,11	-0,13	-0,42	-3,35	0,19
106	358	-0,02	0,05	0,09	-3,77	-1,08	-0,63	359	0,04	0,05	0,06	-3,44	-0,79	-0,59
	122	0,01	0,11	0,05	-5,18	-1,19	-0,62	333	0,07	0,10	0,02	-4,84	-0,90	-0,58
107	362	-0,15	0,05	-0,01	-4,07	-1,71	-0,48	358	-0,01	0,09	0,06	-4,05	-1,80	-0,58
	121	-0,21	0,15	0,20	-5,23	-0,04	-0,92	122	-0,08	0,20	0,27	-5,22	-0,13	-1,02
108	363	0,22	0,05	-0,07	-3,12	-0,58	-0,48	364	-0,10	-0,01	-0,07	-3,28	-0,74	-0,55
	124	0,25	0,08	-0,13	-4,51	-0,96	-0,72	334	-0,06	0,03	-0,14	-4,67	-1,13	-0,79
109	137	-0,52	-1,28	0,37	0,14	0,49	-0,32	366	0,12	0,00	-0,30	0,43	0,80	-0,31
	125	-0,71	-1,03	0,89	0,12	0,32	-0,42	335	-0,37	0,27	0,34	0,41	0,63	-0,40
110	139	-1,80	0,39	1,09	-2,64	-2,48	0,22	367	-2,09	-1,03	1,63	2,08	-0,18	0,05
	127	-0,31	0,69	1,57	0,55	-0,50	-0,24	336	-0,60	-0,74	2,10	-0,47	-0,89	-0,41
111	141	0,36	0,02	0,04	-5,62	0,46	6,80	368	0,35	-0,02	0,06	-5,52	0,47	6,04
	129	0,24	0,00	0,02	-4,50	0,29	6,87	337	0,23	-0,05	0,04	-4,39	0,30	6,11
112	143	0,40	0,63	-0,31	1,38	0,87	9,52	369	-0,02	-0,31	0,52	-0,65	1,24	9,72
	131	0,49	0,65	-0,71	0,62	-0,73	9,18	338	0,25	-0,26	0,09	-1,41	-0,36	9,37
113	142	0,12	-0,07	-0,01	-4,81	1,05	3,33	370	0,15	0,04	-0,01	-4,02	-0,37	1,98
	130	0,16	-0,06	-0,17	-3,54	-0,92	3,69	339	0,19	0,05	-0,17	-1,27	0,45	2,35
114	371	0,07	0,59	0,00	0,18	0,44	0,07	372	-0,08	-0,14	-0,05	-0,15	0,46	0,26
	137	0,19	0,61	0,12	-1,22	-4,69	-0,17	366	0,05	-0,11	0,07	-1,36	-4,38	0,03
115	380	0,48	-0,63	-0,70	0,19	1,13	0,49	381	0,63	0,10	0,16	-0,11	1,40	0,19
	139	-1,86	-1,10	-0,70	-0,87	-5,86	0,33	367	-1,71	-0,37	0,16	-0,78	-5,94	0,04
116	390	1,00	0,86	-2,19	-0,40	-1,67	0,13	391	0,85	0,12	-0,10	-0,36	-1,70	-0,07
	146	-0,69	0,52	-0,64	0,04	-0,39	0,03	389	-0,83	-0,22	1,44	0,27	-0,08	-0,17
117	393	2,43	-10,85	-11,84	-0,93	0,91	-0,23	390	-1,61	-7,21	-1,73	-0,92	0,82	-0,28
	147	0,84	1,27	-1,87	-0,84	0,04	-0,08	146	-3,15	5,27	8,18	-0,83	-0,05	-0,12
118	150	0,00	0,00	0,00	-0,11	-1,28	0,08	151	0,00	0,00	0,00	-0,04	-1,31	0,08
	148	0,00	0,00	0,00	-0,08	-1,22	0,25	149	0,00	0,00	0,00	-0,05	-1,22	0,25
119	152	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,78	-0,09	153	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,73	-0,09
	150	0,00	0,00	0,00	-0,12	-1,33	0,00	151	0,00	0,00	0,00	-0,06	-1,39	-0,01
120	3	0,00	0,00	0,00	0,11	2,27	0,04	4	0,00	0,00	0,00	-0,01	2,32	-0,01
	152	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,81	-0,06	153	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,85	-0,12
121	156	0,00	0,00	0,00	-0,24	-1,23	0,39	148	0,00	0,00	0,00	-0,28	-1,34	0,24
	154	0,00	0,00	0,00	0,47	2,46	0,39	1	0,00	0,00	0,00	1,16	2,69	0,24
122	157	0,00	0,00	0,00	-0,07	-1,17	-0,25	158	0,00	0,00	0,00	-0,30	-1,13	-0,10
	155	0,00	0,00	0,00	-0,49	-0,22	0,29	156	0,00	0,00	0,00	-0,23	-1,03	0,44
123	158	0,00	0,00	0,00	-0,26	-1,13	-0,01	150	0,00	0,00	0,00	-0,12	-1,28	0,02
	156	0,00	0,00	0,00	-0,20	-1,03	0,27	148	0,00	0,00	0,00	-0,26	-1,26	0,30
124	159	0,00	0,00	0,00	0,09	-1,19	-0,12	160	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,77	-0,03
	157	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,89	-0,20	158	0,00	0,00	0,00	-0,33	-1,27	-0,11
125	160	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,77	-0,09	152	0,00	0,00	0,00	-0,13	-0,81	-0,07
	158	0,00	0,00	0,00	-0,28	-1,26	-0,01	150	0,00	0,00	0,00	-0,13	-1,34	0,00
126	6	0,00	0,00	0,00	0,47	1,72	0,08	161	0,00	0,00	0,00	0,53	2,26	0,01
	159	0,00	0,00	0,00	0,24	-0,44	-0,06	160	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,83	-0,12
127	161	0,00	0,00	0,00	0,50	2,26	-0,03	3	0,00	0,00	0,00	0,78	2,40	0,01
	160	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,83	-0,10	152	0,00	0,00	0,00	-0,14	-0,84	-0,06
128	162	0,00	0,00	0,00	-0,75	-0,70	-0,02	163	0,00	0,00	0,00	-0,78	-0,64	0,28
	155	0,00	0,00	0,00	-0,40	-0,04	0,24	157	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,02	0,54
129	163	0,00	0,00	0,00	-0,81	-0,53	0,45	164	0,00	0,00	0,00	-0,80	-0,48	0,49
	157	0,00	0,00	0,00	-0,82	-0,58	0,44	159	0,00	0,00	0,00	-0,81	-0,53	0,48
130	164	0,00	0,00	0,00	0,49	0,45	0,08	8	0,00	0,00	0,00	0,54	-0,27	-0,48
	159	0,00	0,00	0,00	0,36	0,34	-0,02	6	0,00	0,00	0,00	0,41	-0,37	-0,59
131	168	0,00	0,00	0,00	-0,52	0,00	-0,12	169	0,00	0,00	0,00	-1,16	-0,04	-0,07
	165	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,05	-0,13	166	0,00	0,00	0,00	-1,05	0,03	-0,09
132	169	0,00	0,00	0,00	-1,13	-0,04	-0,13	170	0,00	0,00	0,00	-1,02	0,01	0,15
	166	0,00	0,00	0,00	-1,23	0,00	-0,13	167	0,00	0,00	0,00	-1,00	-0,03	0,16
133	170	0,00	0,00	0,00	-0,98	0,02	-0,19	10	0,00	0,00	0,00	1,12	0,05	0,24
	167	0,00	0,00	0,00	-0,81	0,02	-0,16	9	0,00	0,00	0,00	0,83	0,01	0,28
134	171	0,00	0,00	0,00	-0,57	-0,01	-0,02	172	0,00	0,00	0,00	-1,11	-0,12	0,00
	168	0,00	0,00	0,00	-0,55	-0,16	-0,09	169	0,00	0,00	0,00	-1,15	0,02	-0,08
135	172	0,00	0,00	0,00	-1,12	-0,12	-0,04	173	0,00	0,00	0,00	-1,01	0,00	-0,01
	169	0,00	0,00	0,00	-1,12	0,02	-0,01	170	0,00	0,00	0,00	-1,05	-0,15	0,02
136	173	0,00	0,00	0,00	-1,10	-0,02	-0,07	174	0,00	0,00	0,00	1,52	0,03	0,13
	170	0,00	0,00	0,00	-1,01	-0,14	-0,04	10	0,00	0,00	0,00	1,24	0,65	0,16

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
137	6	0,00	0,00	0,00	3,04	0,74	-0,15	175	0,00	0,00	0,00	-0,53	-0,12	-0,02
	161	0,00	0,00	0,00	2,87	0,65	-0,11	171	0,00	0,00	0,00	-0,53	-0,02	0,01
138	175	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,12	0,02	176	0,00	0,00	0,00	-1,13	0,01	0,05
	171	0,00	0,00	0,00	-0,57	-0,03	-0,04	172	0,00	0,00	0,00	-1,11	-0,11	-0,02
139	176	0,00	0,00	0,00	-1,12	0,01	-0,01	177	0,00	0,00	0,00	-1,04	-0,15	-0,03
	172	0,00	0,00	0,00	-1,12	-0,11	0,01	173	0,00	0,00	0,00	-1,01	0,00	-0,01
140	177	0,00	0,00	0,00	-1,01	-0,14	0,02	11	0,00	0,00	0,00	1,26	0,66	-0,17
	173	0,00	0,00	0,00	-1,10	-0,02	0,06	174	0,00	0,00	0,00	1,52	0,03	-0,14
141	178	0,00	0,00	0,00	-0,46	-0,25	0,01	179	0,00	0,00	0,00	-1,15	0,07	0,16
	175	0,00	0,00	0,00	-0,53	-0,18	-0,03	176	0,00	0,00	0,00	-1,13	0,00	0,12
142	179	0,00	0,00	0,00	-1,13	0,08	0,07	180	0,00	0,00	0,00	-1,06	-0,06	-0,15
	176	0,00	0,00	0,00	-1,12	0,00	0,08	177	0,00	0,00	0,00	-1,01	0,00	-0,15
143	180	0,00	0,00	0,00	-0,78	0,01	0,12	12	0,00	0,00	0,00	0,82	0,02	-0,27
	177	0,00	0,00	0,00	-0,98	0,00	0,15	11	0,00	0,00	0,00	1,14	0,06	-0,23
144	183	0,00	0,00	0,00	0,23	0,12	0,33	184	0,00	0,00	0,00	-0,24	-0,22	0,19
	181	0,00	0,00	0,00	0,38	2,52	0,15	14	0,00	0,00	0,00	1,16	3,29	0,02
145	5	0,00	0,00	0,00	1,07	2,59	-0,10	154	0,00	0,00	0,00	0,36	1,41	-0,01
	182	0,00	0,00	0,00	0,20	-0,08	0,28	183	0,00	0,00	0,00	0,18	0,14	0,38
146	154	0,00	0,00	0,00	0,26	1,39	0,15	1	0,00	0,00	0,00	1,00	1,88	0,37
	183	0,00	0,00	0,00	0,24	0,15	0,05	184	0,00	0,00	0,00	-0,21	-0,06	0,27
147	184	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,03	-0,44	1	0,00	0,00	0,00	1,71	0,15	-0,32
	185	0,00	0,00	0,00	-0,31	-0,08	-0,41	2	0,00	0,00	0,00	1,92	0,07	-0,29
148	188	0,00	0,00	0,00	0,42	0,17	-0,41	182	0,00	0,00	0,00	0,50	0,30	-0,34
	186	0,00	0,00	0,00	1,19	0,30	-0,27	13	0,00	0,00	0,00	1,27	0,44	-0,20
149	17	0,00	0,00	0,00	-0,34	-1,13	-0,83	189	0,00	0,00	0,00	-0,28	-0,93	-0,58
	187	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,61	-0,83	188	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,41	-0,58
150	189	0,00	0,00	0,00	0,51	0,09	-0,52	5	0,00	0,00	0,00	1,03	0,69	-0,50
	188	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,27	182	0,00	0,00	0,00	0,53	0,60	-0,25
151	19	0,00	0,00	0,00	-0,78	-2,02	2,42	17	0,00	0,00	0,00	-1,79	-0,82	2,12
	190	0,00	0,00	0,00	0,87	0,32	0,68	187	0,00	0,00	0,00	0,56	-0,27	0,38
152	194	0,00	0,00	0,00	0,85	0,69	-0,74	195	0,00	0,00	0,00	1,07	1,33	0,60
	191	0,00	0,00	0,00	0,38	0,10	-0,81	192	0,00	0,00	0,00	0,68	0,44	0,54
153	195	0,00	0,00	0,00	0,33	1,18	-0,50	196	0,00	0,00	0,00	2,23	0,73	1,67
	192	0,00	0,00	0,00	0,98	0,50	-0,42	193	0,00	0,00	0,00	0,40	0,07	1,75
154	196	0,00	0,00	0,00	-0,56	0,17	1,29	21	0,00	0,00	0,00	1,74	-0,22	0,81
	193	0,00	0,00	0,00	1,28	0,25	1,39	20	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,52	0,91
155	200	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,29	-0,75	201	0,00	0,00	0,00	-1,24	-0,07	-0,04
	197	0,00	0,00	0,00	-0,91	0,17	-0,72	198	0,00	0,00	0,00	-0,99	-0,11	-0,01
156	201	0,00	0,00	0,00	-1,04	-0,03	-0,31	202	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,16	0,06
	198	0,00	0,00	0,00	-1,20	-0,15	-0,32	199	0,00	0,00	0,00	-0,37	0,15	0,04
157	202	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,17	-0,06	23	0,00	0,00	0,00	2,06	-0,16	-0,01
	199	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,15	0,04	22	0,00	0,00	0,00	2,07	-0,15	0,09
158	206	0,00	0,00	0,00	-0,76	-0,91	-0,70	207	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,74	0,14
	203	0,00	0,00	0,00	-1,36	0,12	-0,57	204	0,00	0,00	0,00	-1,49	-0,39	0,28
159	207	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,75	0,32	208	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,35	0,96
	204	0,00	0,00	0,00	-1,25	-0,35	0,13	205	0,00	0,00	0,00	-0,56	0,05	0,77
160	208	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,38	1,26	209	0,00	0,00	0,00	2,70	0,95	0,80
	205	0,00	0,00	0,00	-0,65	0,03	0,79	24	0,00	0,00	0,00	4,38	1,54	0,33
161	17	0,00	0,00	0,00	-1,69	-1,75	-0,90	191	0,00	0,00	0,00	0,87	0,07	-0,68
	189	0,00	0,00	0,00	-0,29	-0,51	-1,32	206	0,00	0,00	0,00	-0,92	-0,79	-1,10
162	191	0,00	0,00	0,00	0,35	-0,04	-0,62	192	0,00	0,00	0,00	0,68	0,47	0,29
	206	0,00	0,00	0,00	-0,73	-0,75	-0,73	207	0,00	0,00	0,00	-0,59	-0,87	0,18
163	192	0,00	0,00	0,00	0,98	0,53	0,34	193	0,00	0,00	0,00	0,36	-0,09	1,12
	207	0,00	0,00	0,00	-0,67	-0,89	0,32	208	0,00	0,00	0,00	0,05	-0,19	1,10
164	193	0,00	0,00	0,00	1,24	0,08	1,36	20	0,00	0,00	0,00	0,22	0,28	0,87
	208	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,23	1,26	209	0,00	0,00	0,00	2,54	0,17	0,77
165	213	0,00	0,00	0,00	-0,89	-0,23	-0,33	214	0,00	0,00	0,00	-1,71	-0,12	-0,37
	210	0,00	0,00	0,00	-1,21	-0,20	-0,36	211	0,00	0,00	0,00	-1,32	0,12	-0,41
166	214	0,00	0,00	0,00	-1,60	-0,09	-0,39	215	0,00	0,00	0,00	-0,72	0,11	0,28
	211	0,00	0,00	0,00	-2,05	-0,03	-0,38	212	0,00	0,00	0,00	-0,51	0,01	0,30
167	215	0,00	0,00	0,00	-0,73	0,11	-0,19	27	0,00	0,00	0,00	2,32	-0,23	0,11
	212	0,00	0,00	0,00	-0,70	-0,03	-0,09	26	0,00	0,00	0,00	2,21	0,05	0,20
168	216	0,00	0,00	0,00	-0,89	-0,02	-0,37	217	0,00	0,00	0,00	-1,42	-0,26	-0,22
	213	0,00	0,00	0,00	-0,88	-0,17	-0,41	214	0,00	0,00	0,00	-1,71	-0,09	-0,25
169	217	0,00	0,00	0,00	-1,41	-0,26	-0,22	218	0,00	0,00	0,00	-0,61	-0,05	-0,02
	214	0,00	0,00	0,00	-1,60	-0,07	-0,17	215	0,00	0,00	0,00	-0,76	-0,14	0,03
170	218	0,00	0,00	0,00	-0,61	-0,05	0,08	219	0,00	0,00	0,00	2,38	0,53	0,11
	215	0,00	0,00	0,00	-0,78	-0,14	-0,04	27	0,00	0,00	0,00	2,55	0,91	0,00
171	20	0,00	0,00	0,00	0,86	0,41	0,41	197	0,00	0,00	0,00	-0,72	-0,03	-0,54
	209	0,00	0,00	0,00	2,74	0,21	0,26	216	0,00	0,00	0,00	-0,92	0,07	-0,68
172	197	0,00	0,00	0,00	-0,96	-0,08	-0,48	198	0,00	0,00	0,00	-0,97	0,01	-0,29
	216	0,00	0,00	0,00	-0,87	0,08	-0,43	217	0,00	0,00	0,00	-1,43	-0,28	-0,24
173	198	0,00	0,00	0,00	-1,17	-0,04	-0,23	199	0,00	0,00	0,00	-0,42	-0,08	-0,01
	217	0,00	0,00	0,00	-1,42	-0,28	-0,20	218	0,00	0,00	0,00	-0,60	-0,02	0,02
174	199	0,00	0,00	0,00	-0,42	-0,08	0,03	22	0,00	0,00	0,00	2,24	0,73	0,04
	218	0,00	0,00	0,00	-0,61	-0,02	0,04	219	0,00	0,00	0,00	2,33	0,28	0,05
175	221	0,00	0,00	0,00	-0,21	1,86	-0,56	222	0,00	0,00	0,00	-0,92	0,13	-0,49
	200	0,00	0,00	0,00	-0,53	-0,48	-0,31	201	0,00	0,00	0,00	-1,19	0,16	-0,24
176	222	0,00	0,00	0,00	-0,86	0,14	-0,41	223	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,12	-0,19
	201	0,00	0,00	0,00	-0,99	0,20	-0,25	202	0,00	0,00	0,00	-0,42	-0,05	-0,03
177	223	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,11	-0,09	224	0,00	0,00	0,00	2,22	0,39	0,04
	202	0,00	0,00	0,00	-0,40	-0,05	-0,08	23	0,00	0,00	0,00	2,22	0,63	0,05
178	28	0,00	0,00	0,00	3,74	19,39	-5,20	225	0,00	0,00	0,00	0,17	-0,32	-3,65
	220	0,00	0,00	0,00	-2,19	0,96	0,50	221	0,00	0,00	0,00	0,12	2,09	2,05

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
179	225	0,00	0,00	0,00	-1,57	-0,67	-1,43	226	0,00	0,00	0,00	0,61	-0,06	-1,03
	221	0,00	0,00	0,00	-0,17	2,03	-0,95	222	0,00	0,00	0,00	-0,91	0,15	-0,55
180	226	0,00	0,00	0,00	-0,40	-0,26	-0,55	227	0,00	0,00	0,00	0,10	0,00	-0,11
	222	0,00	0,00	0,00	-0,85	0,17	-0,53	223	0,00	0,00	0,00	-0,14	0,09	-0,09
181	227	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	-0,09	29	0,00	0,00	0,00	2,20	0,63	0,00
	223	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,08	-0,11	224	0,00	0,00	0,00	2,23	0,43	-0,02
182	228	0,00	0,00	0,00	7,00	-4,75	-6,48	229	0,00	0,00	0,00	-4,39	0,76	5,30
	225	0,00	0,00	0,00	-1,87	-2,19	-7,08	226	0,00	0,00	0,00	0,66	0,20	4,70
183	229	0,00	0,00	0,00	1,11	1,86	-1,01	230	0,00	0,00	0,00	-0,69	-0,62	0,18
	226	0,00	0,00	0,00	-0,35	-0,01	-0,88	227	0,00	0,00	0,00	0,12	0,12	0,31
184	230	0,00	0,00	0,00	0,45	-0,39	-0,14	31	0,00	0,00	0,00	1,67	0,17	0,03
	227	0,00	0,00	0,00	0,05	0,11	-0,12	29	0,00	0,00	0,00	2,05	-0,13	0,05
185	204	0,00	0,00	0,00	-1,45	-0,55	-0,20	232	0,00	0,00	0,00	-1,45	-0,39	-0,18
	203	0,00	0,00	0,00	-1,40	-0,38	-0,34	231	0,00	0,00	0,00	-1,39	-0,22	-0,32
186	205	0,00	0,00	0,00	-0,93	-0,25	0,36	233	0,00	0,00	0,00	-0,72	0,32	0,26
	204	0,00	0,00	0,00	-1,12	-0,08	0,31	232	0,00	0,00	0,00	-0,91	0,49	0,21
187	24	0,00	0,00	0,00	1,87	-0,33	1,22	25	0,00	0,00	0,00	2,05	0,03	1,08
	205	0,00	0,00	0,00	0,99	0,45	0,72	233	0,00	0,00	0,00	1,17	0,81	0,58
188	174	0,00	0,00	0,00	-0,33	-0,27	-0,04	11	0,00	0,00	0,00	0,44	0,17	0,45
	234	0,00	0,00	0,00	-0,32	-0,01	-0,06	33	0,00	0,00	0,00	0,21	0,03	0,43
189	219	0,00	0,00	0,00	0,26	2,27	-0,12	22	0,00	0,00	0,00	0,69	2,05	0,10
	235	0,00	0,00	0,00	0,48	1,72	-0,09	35	0,00	0,00	0,00	0,18	1,63	0,13
190	224	0,00	0,00	0,00	0,34	1,75	-0,21	29	0,00	0,00	0,00	0,48	1,48	0,29
	236	0,00	0,00	0,00	0,38	1,28	-0,19	38	0,00	0,00	0,00	0,05	1,22	0,32
191	43	0,00	0,00	0,00	4,06	20,44	-2,49	44	0,00	0,00	0,00	4,42	21,03	-2,82
	237	0,00	0,00	0,00	3,93	15,22	-1,26	238	0,00	0,00	0,00	4,28	15,81	-1,59
192	30	0,00	0,00	0,00	3,97	19,22	-5,86	28	0,00	0,00	0,00	4,30	19,88	-5,89
	239	0,00	0,00	0,00	3,59	19,93	-5,31	240	0,00	0,00	0,00	3,92	20,60	-5,35
193	45	0,00	0,00	0,00	4,11	-0,41	-2,78	46	0,00	0,00	0,00	4,12	-0,95	-3,49
	241	0,00	0,00	0,00	9,01	1,30	-2,05	242	0,00	0,00	0,00	8,27	1,34	-2,76
194	244	0,00	0,00	0,00	2,87	0,58	0,64	241	0,00	0,00	0,00	8,39	1,32	-2,19
	243	0,00	0,00	0,00	6,40	0,69	0,29	42	0,00	0,00	0,00	11,76	3,00	-2,54
195	18	0,00	0,00	0,00	1,71	1,09	0,67	245	0,00	0,00	0,00	0,30	-2,08	0,10
	190	0,00	0,00	0,00	0,16	-0,38	1,53	244	0,00	0,00	0,00	3,48	1,01	0,97
196	245	0,00	0,00	0,00	-0,06	-2,15	0,38	45	0,00	0,00	0,00	4,29	-0,41	-2,28
	244	0,00	0,00	0,00	2,94	0,90	0,34	241	0,00	0,00	0,00	8,37	1,22	-2,32
197	246	0,00	0,00	0,00	0,88	-0,14	0,51	47	0,00	0,00	0,00	2,16	-1,88	-2,20
	245	0,00	0,00	0,00	0,03	-1,72	0,56	45	0,00	0,00	0,00	4,47	0,55	-2,15
198	51	0,00	0,00	0,00	0,94	0,36	-0,23	13	0,00	0,00	0,00	1,07	0,42	-0,28
	247	0,00	0,00	0,00	1,13	0,30	-0,36	181	0,00	0,00	0,00	1,26	0,36	-0,40
199	48	0,00	0,00	0,00	-0,41	1,75	1,59	47	0,00	0,00	0,00	-0,56	1,45	1,55
	248	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,99	1,35	249	0,00	0,00	0,00	-0,39	0,70	1,32
200	251	0,00	0,00	0,00	0,78	0,01	-0,56	252	0,00	0,00	0,00	0,44	-0,17	-0,41
	250	0,00	0,00	0,00	0,74	0,05	-0,53	57	0,00	0,00	0,00	0,15	-0,06	-0,37
201	47	0,00	0,00	0,00	2,52	-0,11	-1,41	246	0,00	0,00	0,00	0,79	-0,56	-0,41
	249	0,00	0,00	0,00	0,39	0,34	-1,25	251	0,00	0,00	0,00	0,93	0,13	-0,25
202	246	0,00	0,00	0,00	0,65	-0,59	-0,36	49	0,00	0,00	0,00	1,18	0,70	-0,11
	251	0,00	0,00	0,00	0,79	0,10	-0,71	252	0,00	0,00	0,00	0,43	-0,25	-0,46
203	49	0,00	0,00	0,00	0,31	0,79	0,10	50	0,00	0,00	0,00	0,38	0,87	0,03
	252	0,00	0,00	0,00	0,00	0,65	0,15	253	0,00	0,00	0,00	0,07	0,73	0,08
204	58	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,24	0,16	58	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,24	0,16
	254	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,24	0,16	253	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,24	0,16
205	256	0,00	0,00	0,00	0,13	-0,02	0,07	257	0,00	0,00	0,00	0,20	0,08	0,03
	255	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,10	0,09	60	0,00	0,00	0,00	0,11	0,00	0,05
206	51	0,00	0,00	0,00	0,66	0,25	-0,14	247	0,00	0,00	0,00	0,75	0,13	-0,16
	254	0,00	0,00	0,00	0,36	0,21	-0,03	256	0,00	0,00	0,00	0,45	0,09	-0,05
207	247	0,00	0,00	0,00	0,93	0,26	-0,15	52	0,00	0,00	0,00	1,04	0,44	-0,17
	256	0,00	0,00	0,00	0,49	0,11	-0,05	257	0,00	0,00	0,00	0,60	0,28	-0,07
208	61	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,01	-0,02
	258	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,16	0,01	259	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,16	0,00
209	63	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,06	-0,05	64	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,06	-0,06
	260	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,21	-0,02	261	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,21	-0,03
210	262	0,00	0,00	0,00	0,59	0,11	0,01	260	0,00	0,00	0,00	0,65	0,12	0,00
	236	0,00	0,00	0,00	0,97	0,16	0,09	36	0,00	0,00	0,00	1,04	0,17	0,08
211	62	0,00	0,00	0,00	0,08	0,02	-0,04	263	0,00	0,00	0,00	0,08	0,02	-0,04
	259	0,00	0,00	0,00	0,13	0,01	-0,03	262	0,00	0,00	0,00	0,13	0,01	-0,04
212	263	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	-0,06	63	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,06
	262	0,00	0,00	0,00	0,15	0,03	-0,06	260	0,00	0,00	0,00	0,14	0,02	-0,05
213	265	0,00	0,00	0,00	0,72	0,18	0,02	235	0,00	0,00	0,00	1,17	0,24	0,09
	261	0,00	0,00	0,00	0,67	0,13	0,04	35	0,00	0,00	0,00	1,12	0,19	0,11
214	65	0,00	0,00	0,00	0,10	0,02	-0,02	266	0,00	0,00	0,00	0,19	0,05	-0,02
	264	0,00	0,00	0,00	0,09	0,01	-0,03	265	0,00	0,00	0,00	0,18	0,05	-0,03
215	266	0,00	0,00	0,00	0,78	0,18	0,06	37	0,00	0,00	0,00	1,28	0,27	0,14
	265	0,00	0,00	0,00	0,73	0,19	0,06	235	0,00	0,00	0,00	1,22	0,28	0,14
216	65	0,00	0,00	0,00	0,11	-0,04	-0,01	66	0,00	0,00	0,00	0,12	-0,03	-0,03
	266	0,00	0,00	0,00	0,12	-0,20	0,02	267	0,00	0,00	0,00	0,13	-0,19	0,00
217	268	0,00	0,00	0,00	3,62	9,89	-1,16	269	0,00	0,00	0,00	2,67	6,64	-0,78
	243	0,00	0,00	0,00	0,82	5,87	-0,75	19	0,00	0,00	0,00	-0,14	2,61	-0,37
218	44	0,00	0,00	0,00	2,66	10,32	-0,12	44	0,00	0,00	0,00	2,66	10,32	-0,12
	238	0,00	0,00	0,00	2,66	10,32	-0,12	268	0,00	0,00	0,00	2,66	10,32	-0,12
219	44	0,00	0,00	0,00	1,04	7,56	1,17	44	0,00	0,00	0,00	1,04	7,56	1,17
	268	0,00	0,00	0,00	1,04	7,56	1,17	269	0,00	0,00	0,00	1,04	7,56	1,17
220	271	0,00	0,00	0,00	2,98	10,94	-3,67	240	0,00	0,00	0,00	4,00	16,13	-4,35
	220	0,00	0,00	0,00	0,50	7,22	-3,86	28	0,00	0,00	0,00	1,52	12,40	-4,54

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
221	44	0,00	0,00	0,00	2,62	6,16	-3,61	44	0,00	0,00	0,00	2,62	6,16	-3,61
	270	0,00	0,00	0,00	2,62	6,16	-3,61	271	0,00	0,00	0,00	2,62	6,16	-3,61
222	44	0,00	0,00	0,00	4,58	12,72	-2,41	44	0,00	0,00	0,00	4,58	12,72	-2,41
	271	0,00	0,00	0,00	4,58	12,72	-2,41	240	0,00	0,00	0,00	4,58	12,72	-2,41
223	272	0,00	0,00	0,00	1,20	4,78	-0,11	273	0,00	0,00	0,00	1,52	5,14	-0,34
	194	0,00	0,00	0,00	1,06	2,53	0,02	195	0,00	0,00	0,00	1,38	2,89	-0,21
224	273	0,00	0,00	0,00	1,75	4,94	-0,53	274	0,00	0,00	0,00	1,77	4,31	-0,65
	195	0,00	0,00	0,00	1,47	2,90	0,11	196	0,00	0,00	0,00	1,48	2,28	0,00
225	274	0,00	0,00	0,00	1,87	3,62	-0,73	270	0,00	0,00	0,00	1,09	2,64	-0,77
	196	0,00	0,00	0,00	1,21	1,77	0,32	21	0,00	0,00	0,00	0,43	0,79	0,28
226	44	0,00	0,00	0,00	1,56	11,39	-0,65	44	0,00	0,00	0,00	1,56	11,39	-0,65
	269	0,00	0,00	0,00	1,56	11,39	-0,65	272	0,00	0,00	0,00	1,56	11,39	-0,65
227	44	0,00	0,00	0,00	2,86	11,94	-1,42	44	0,00	0,00	0,00	2,86	11,94	-1,42
	272	0,00	0,00	0,00	2,86	11,94	-1,42	273	0,00	0,00	0,00	2,86	11,94	-1,42
228	44	0,00	0,00	0,00	3,57	11,98	-1,67	44	0,00	0,00	0,00	3,57	11,98	-1,67
	273	0,00	0,00	0,00	3,57	11,98	-1,67	274	0,00	0,00	0,00	3,57	11,98	-1,67
229	44	0,00	0,00	0,00	3,06	11,47	-2,21	44	0,00	0,00	0,00	3,06	11,47	-2,21
	274	0,00	0,00	0,00	3,06	11,47	-2,21	270	0,00	0,00	0,00	3,06	11,47	-2,21
230	68	0,00	0,00	0,00	-1,03	0,20	2,54	41	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,22	2,75
	275	0,00	0,00	0,00	-0,70	0,64	2,52	242	0,00	0,00	0,00	-0,86	0,21	2,73
231	69	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,78	0,66	43	0,00	0,00	0,00	-0,93	-1,54	0,71
	276	0,00	0,00	0,00	-0,83	-0,98	1,23	237	0,00	0,00	0,00	-0,58	-1,75	1,28
232	70	0,00	0,00	0,00	-0,70	0,32	-1,07	30	0,00	0,00	0,00	-0,68	-0,51	-1,69
	277	0,00	0,00	0,00	-2,17	-1,74	-1,05	239	0,00	0,00	0,00	-2,15	-2,57	-1,67
233	278	0,25	0,15	0,28	-0,87	-4,14	-0,53	72	0,02	-0,99	0,17	-2,82	-13,04	-0,79
	174	-0,07	0,09	-0,11	-0,89	-4,46	0,56	11	-0,30	-1,06	-0,22	-0,48	-2,42	0,30
234	279	-0,12	-0,36	-0,05	0,10	0,36	-0,11	74	-0,33	-1,39	0,02	0,04	0,23	-0,09
	161	-0,09	-0,35	-0,02	0,31	1,56	0,06	6	-0,29	-1,38	0,05	0,12	0,58	0,08
235	280	-0,45	-0,28	-0,40	0,56	2,18	0,01	76	-0,74	-1,75	-0,48	0,11	0,12	0,23
	154	-0,11	-0,21	-0,52	0,29	1,43	-0,08	5	-0,40	-1,68	-0,60	0,82	4,09	0,13
236	281	-0,06	0,02	0,82	-0,49	-0,37	0,00	79	-0,46	-1,96	0,81	-0,14	-0,37	-0,49
	181	-0,06	0,02	0,25	-0,27	-1,37	0,23	14	-0,46	-1,95	0,23	-0,54	-2,70	-0,27
237	282	-0,23	0,38	0,29	-0,01	-0,16	-0,04	76	-0,62	-1,56	0,53	-0,48	-1,78	-0,15
	189	0,00	0,43	0,47	0,06	0,32	0,66	5	-0,39	-1,51	0,71	-0,49	-2,47	0,55
238	283	-0,25	0,16	1,01	0,04	-0,42	-0,15	82	-0,88	-2,99	1,09	-0,06	-0,29	-0,02
	209	-0,11	0,19	0,40	-0,15	-0,75	-0,31	24	-0,74	-2,97	0,48	0,02	0,12	-0,19
239	284	-0,08	-0,35	0,14	0,00	0,05	-0,07	84	-0,26	-1,25	0,34	-0,01	-0,09	-0,08
	219	-0,12	-0,36	-0,04	0,03	0,13	-0,02	27	-0,30	-1,26	0,16	-0,02	-0,08	-0,03
240	285	-0,09	-0,47	0,01	0,19	0,62	-0,19	86	-0,11	-0,54	0,09	0,02	0,23	-0,14
	224	-0,10	-0,47	0,02	0,20	1,02	-0,04	23	-0,12	-0,55	0,10	0,10	0,51	0,00
241	286	-0,80	0,54	1,65	-0,81	-1,43	0,36	88	-0,92	-0,06	1,95	-0,42	-1,41	-0,33
	220	0,24	0,75	-0,55	-0,90	-4,50	0,07	21	0,12	0,15	-0,24	-0,54	-2,68	-0,61
242	287	0,25	0,04	-1,99	0,49	0,97	-0,20	90	0,04	-1,01	1,07	-0,13	0,77	-0,18
	245	0,10	0,01	-1,92	0,47	2,35	0,05	18	-0,11	-1,04	1,14	0,17	0,87	0,07
243	288	0,19	0,56	-0,06	1,40	13,47	2,82	92	-0,14	-1,07	0,12	3,79	17,53	1,51
	237	0,08	0,54	0,23	3,78	18,90	1,31	43	-0,24	-1,09	0,41	5,38	26,90	0,00
244	289	0,14	0,05	0,16	-1,09	4,42	5,29	91	0,13	0,03	0,21	3,00	9,56	4,40
	242	-0,01	0,02	-0,12	2,13	10,64	3,60	41	-0,01	0,00	-0,06	3,25	16,27	2,71
245	290	0,13	-2,34	0,05	4,20	20,04	2,80	94	1,28	3,42	-1,33	0,14	25,13	-2,15
	239	-0,14	-2,39	0,10	5,05	25,24	-0,49	30	1,02	3,37	-1,28	7,98	39,90	-5,44
246	291	-0,21	-0,50	0,31	-0,05	-0,27	0,07	96	-0,39	-1,42	-0,18	0,00	-0,23	0,05
	283	-0,15	-0,49	0,89	0,01	-0,56	-0,07	82	-0,33	-1,41	0,40	-0,06	-0,29	-0,10
247	292	0,10	-0,05	0,08	-0,18	-0,86	-0,06	100	-0,22	-1,64	-0,22	-0,18	-0,73	-0,11
	279	-0,16	-0,10	-0,07	0,10	0,35	-0,07	74	-0,47	-1,69	-0,37	0,03	0,21	-0,11
248	293	0,06	0,01	-0,07	0,00	1,38	-0,10	102	-0,22	-1,36	-0,67	0,95	3,11	-0,16
	280	-0,67	-0,14	-0,27	0,53	2,03	-0,19	76	-0,95	-1,51	-0,87	0,21	0,62	-0,25
249	294	-0,14	-0,30	0,43	0,89	3,69	0,14	104	-0,24	-0,80	-0,09	0,85	5,54	0,29
	281	-0,09	-0,29	0,76	-0,46	-0,23	-0,46	79	-0,19	-0,79	0,24	-0,20	-0,69	-0,31
250	295	-0,07	0,27	1,27	-0,29	-1,35	-0,51	102	-0,40	-1,41	0,63	-0,83	-3,74	-0,51
	282	-0,49	0,18	0,95	-0,12	-0,69	0,16	76	-0,82	-1,49	0,30	-0,11	0,09	0,16
251	296	-0,01	-0,62	0,04	-0,12	-0,31	-0,16	107	-0,06	-0,90	-0,02	0,00	-0,37	-0,15
	284	-0,05	-0,63	0,12	0,00	0,03	-0,08	84	-0,11	-0,91	0,06	0,00	-0,05	-0,07
252	297	-0,09	-0,51	0,06	-0,20	-0,71	-0,28	109	-0,10	-0,55	0,05	0,19	-0,43	-0,21
	285	-0,11	-0,51	0,08	0,19	0,59	-0,23	86	-0,12	-0,55	0,06	0,02	0,26	-0,16
253	298	-1,62	1,09	-1,40	0,00	0,10	-0,37	111	-1,97	-0,63	-0,11	0,20	-0,25	-0,03
	286	-0,90	1,24	-0,14	-0,81	-1,46	-0,18	88	-1,24	-0,48	1,16	-0,42	-1,42	0,16
254	299	-3,99	0,58	-0,13	0,10	-0,44	0,11	97	-4,98	-4,35	0,12	0,13	-0,10	0,23
	287	-0,42	1,30	-1,59	0,50	1,01	-0,21	90	-1,41	-3,63	-1,35	-0,02	1,28	-0,09
255	300	0,25	-0,05	-0,03	-1,35	2,78	4,78	114	0,18	-0,39	-0,07	-1,29	4,18	3,31
	288	0,09	-0,08	0,10	1,37	13,35	2,94	92	0,02	-0,42	0,07	3,80	17,57	1,48
256	301	0,20	0,03	0,28	-0,71	-0,80	8,21	113	0,17	-0,11	0,21	-3,27	0,26	7,09
	289	0,18	0,03	0,05	-1,07	4,57	5,57	91	0,15	-0,12	-0,03	2,99	9,50	4,45
257	302	-0,04	-0,14	-0,35	-0,09	5,61	2,22	116	0,22	1,14	-0,02	-0,46	5,42	2,99
	290	0,20	-0,09	-0,77	4,23	20,18	0,09	94	0,46	1,19	-0,44	-0,03	24,29	0,86
258	304	-0,04	-0,58	0,01	-0,07	2,15	0,15	305	-0,09	-0,81	0,02	0,24	2,00	0,16
	293	0,18	-0,54	-0,05	-1,31	-5,04	-0,11	101	0,14	-0,76	-0,03	-1,29	-4,45	-0,10
259	306	0,02	-0,41	0,00	-0,04	3,83	0,16	307	-0,02	-0,60	-0,01	0,43	3,76	0,03
	303	0,02	-0,41	0,01	0,37	2,06	0,19	304	-0,02	-0,60	-0,01	-0,14	2,08	0,05
260	307	0,02	-0,59	-0,02	0,41	3,76	0,14	308	-0,02	-0,80	-0,02	-0,01	3,87	0,02
	304	0,02	-0,59	0,04	-0,08	2,09	0,08	305	-0,02	-0,80	0,03	0,25	2,05	-0,03
261	309	0,02	-0,42	-0,01	0,34	0,84	-0,10	310	-0,02	-0,61	0,01	-0,22	0,91	0,12
	306	0,02	-0,42	-0,01	-0,04	3,85	-0,10	307	-0,02	-0,61	0,02	0,42	3,74	0,13
262	310	0,02	-0,60	-0,04	-0,20	0,92	0,03	311	-0,02	-0,81	-0,01	0,35	0,85	0,27
	307	0,02	-0,60	0,01	0,40	3,74	0,04	308	-0,02	-0,81	0,04	-0,03	3,82	0,27

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
263	100	0,12	-0,42	-0,07	-1,93	-7,09	0,05	292	0,08	-0,62	-0,01	-1,61	-7,46	-0,05
	309	-0,01	-0,44	-0,02	0,33	0,81	0,18	310	-0,05	-0,65	0,04	-0,21	0,95	0,08
264	292	0,11	-0,61	-0,01	-1,64	-7,46	0,08	99	0,08	-0,80	0,04	-2,01	-7,32	-0,04
	310	-0,01	-0,64	-0,01	-0,20	0,95	0,11	311	-0,05	-0,82	0,04	0,34	0,79	-0,01
265	313	-0,03	-0,50	0,04	-0,14	1,18	-0,08	314	-0,05	-0,61	-0,03	0,34	1,21	0,02
	292	0,14	-0,46	0,02	-1,45	-6,49	0,02	99	0,12	-0,58	-0,05	-1,88	-6,66	0,13
266	315	0,02	-0,41	0,02	-0,05	3,88	0,20	316	0,00	-0,49	0,01	0,41	3,83	-0,02
	312	0,00	-0,41	-0,01	0,34	1,21	0,21	313	-0,02	-0,49	-0,01	-0,13	1,25	-0,02
267	316	0,02	-0,48	0,01	0,41	3,83	0,06	317	0,00	-0,59	-0,01	-0,05	3,89	-0,16
	313	0,00	-0,49	0,04	-0,13	1,25	0,05	314	-0,02	-0,59	0,02	0,34	1,21	-0,17
268	318	0,01	-0,44	-0,01	0,38	1,84	-0,06	319	0,00	-0,52	0,01	-0,36	1,83	0,06
	315	0,00	-0,45	0,00	-0,04	3,91	-0,04	316	-0,01	-0,52	0,02	0,41	3,84	0,08
269	319	0,01	-0,52	0,01	-0,36	1,83	-0,02	320	0,00	-0,56	0,02	0,38	1,85	0,10
	316	0,00	-0,52	0,01	0,41	3,84	-0,04	317	0,00	-0,56	0,02	-0,05	3,91	0,07
270	72	0,08	-0,57	0,10	-1,78	-4,61	-0,57	278	0,13	-0,35	0,01	-1,19	-6,89	-0,55
	318	-0,14	-0,62	0,10	0,32	1,55	0,42	319	-0,10	-0,40	0,01	-0,24	2,42	0,43
271	278	0,13	-0,35	0,02	-1,18	-6,89	0,57	71	0,08	-0,62	-0,09	-1,79	-4,64	0,58
	319	-0,09	-0,39	0,01	-0,25	2,42	-0,39	320	-0,15	-0,66	-0,09	0,32	1,54	-0,38
272	118	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,43	0,29	118	-0,15	-1,27	0,08	-0,55	0,43	0,29
	321	0,29	0,76	0,31	-0,55	0,43	0,29	322	0,22	0,63	0,00	-0,55	0,43	0,29
273	324	-0,02	-0,37	-0,02	-1,82	-0,21	0,37	321	0,32	-0,23	-0,20	-1,65	0,10	0,35
	294	0,08	-1,24	0,28	-2,33	-0,44	0,51	103	0,36	-1,01	0,10	-2,16	-0,14	0,49
274	117	-0,02	0,06	-0,03	-0,32	-0,06	0,37	325	0,03	0,07	-0,02	-0,33	0,00	0,31
	323	-0,01	-0,15	-0,02	-0,78	-0,23	0,36	324	0,02	-0,15	0,00	-0,79	-0,16	0,31
275	325	0,09	0,19	0,13	-0,53	0,20	0,26	118	-0,01	0,11	0,05	-0,55	0,20	0,26
	324	-0,12	-0,24	-0,11	-0,62	0,20	0,25	321	-0,18	-0,27	-0,16	-0,64	0,20	0,25
276	327	-0,14	0,47	0,30	-0,76	-0,28	-0,22	294	-0,40	-0,78	0,58	0,16	-0,04	-0,04
	326	-0,81	0,34	0,80	-0,57	-0,47	-0,52	103	-1,06	-0,92	1,08	-0,39	0,31	-0,33
277	101	-0,58	0,21	0,00	-3,99	-1,19	0,32	328	-0,64	-0,09	0,22	-0,70	0,24	0,00
	293	-0,56	0,21	0,24	-3,34	-0,98	0,00	327	-0,62	-0,09	0,46	-0,73	-0,36	-0,32
278	328	-0,17	0,03	0,15	-0,63	0,26	-0,17	104	-0,20	-0,08	0,09	-0,54	-0,55	-0,44
	327	-0,22	0,02	0,36	-0,78	-0,36	0,03	294	-0,24	-0,09	0,30	0,19	0,11	-0,24
279	330	-0,13	0,10	0,74	-0,91	0,25	-0,15	295	-0,09	0,55	0,77	-1,51	-0,15	0,20
	326	-0,42	0,13	0,65	-1,41	-0,47	-0,10	102	-0,54	0,33	0,54	-2,01	-0,87	0,25
280	105	0,00	0,00	0,00	-0,79	0,09	-0,14	105	0,82	0,41	0,45	-0,79	0,09	-0,14
	329	0,18	0,19	0,87	-0,79	0,09	-0,14	330	-0,05	0,20	0,65	-0,79	0,09	-0,14
281	105	0,00	0,00	0,00	-0,92	0,01	-0,13	105	0,75	0,19	0,64	-0,92	0,01	-0,13
	330	0,04	0,04	0,78	-0,92	0,01	-0,13	295	-0,16	0,01	0,59	-0,92	0,01	-0,13
282	105	0,00	0,00	0,00	-0,90	-0,03	-0,04	105	0,74	-1,20	0,71	-0,90	-0,03	-0,04
	331	1,21	0,89	0,45	-0,90	-0,03	-0,04	329	1,31	0,78	0,11	-0,90	-0,03	-0,04
283	332	-0,22	-0,02	0,43	-0,03	-0,11	0,11	120	-0,47	-1,27	-0,29	-0,04	-0,04	-0,01
	291	-0,29	-0,03	0,20	-0,04	-0,21	0,09	96	-0,54	-1,29	-0,52	0,01	-0,19	-0,02
284	333	0,00	-0,26	0,11	-0,41	-1,09	-0,09	123	-0,17	-1,12	-0,19	0,08	-0,36	-0,12
	296	-0,08	-0,28	0,04	-0,10	-0,19	-0,19	107	-0,25	-1,13	-0,26	-0,02	-0,49	-0,22
285	334	0,04	-0,37	-0,02	-0,38	-2,07	0,37	121	-0,02	-0,68	-0,04	0,15	0,05	0,34
	297	-0,06	-0,39	0,05	-0,19	-0,66	-0,30	109	-0,12	-0,70	0,02	0,16	-0,58	-0,33
286	335	-1,57	0,03	-0,15	0,24	0,33	-0,35	126	-1,70	-0,81	0,16	0,26	0,05	-0,28
	298	-1,83	-0,03	-0,73	0,13	0,05	-0,30	111	-2,17	-0,90	-0,27	0,15	-0,22	-0,23
287	336	0,20	0,36	1,01	0,51	-0,74	-0,49	128	-1,01	-5,67	1,91	-0,42	-0,60	-0,48
	299	-3,56	-0,39	1,94	0,16	-0,14	0,04	97	-4,76	-6,42	2,84	-0,27	-2,12	0,05
288	337	0,24	-0,10	0,00	-4,80	-0,57	5,45	130	0,22	-0,18	-0,07	-2,46	0,24	3,40
	300	0,23	-0,10	-0,04	-1,35	2,81	4,98	114	0,22	-0,18	-0,11	-1,27	4,25	2,93
289	338	0,28	0,16	0,12	-3,26	-1,76	9,01	129	0,23	-0,06	0,25	-3,47	-0,71	7,83
	301	0,22	0,15	-0,06	-0,72	-0,81	8,07	113	0,18	-0,07	0,08	-3,26	0,29	6,89
290	339	0,04	0,09	-0,21	-2,16	0,23	2,14	132	0,09	0,33	0,04	0,09	-0,58	2,54
	302	0,01	0,09	-0,38	-0,16	5,27	2,16	116	0,06	0,32	-0,12	-0,26	6,42	2,57
291	341	0,03	0,15	0,25	-0,15	1,14	-0,02	342	-0,15	-0,76	0,12	0,12	0,95	0,17
	295	0,16	0,17	0,33	-0,68	-2,88	-0,68	102	-0,02	-0,74	0,20	-1,14	-1,33	-0,49
292	343	0,08	0,57	0,13	-0,01	1,76	0,00	344	-0,01	0,16	0,33	0,18	1,76	-0,04
	340	0,01	0,56	0,18	0,08	0,86	-0,05	341	-0,07	0,15	0,39	-0,13	0,96	-0,10
293	344	0,01	0,17	0,36	0,18	1,76	0,03	345	-0,07	-0,23	0,11	-0,02	1,78	-0,01
	341	0,09	0,19	0,39	-0,19	0,95	-0,05	342	0,01	-0,21	0,15	0,16	1,13	-0,09
294	346	0,07	0,04	0,15	0,26	0,38	-0,05	347	0,10	0,19	0,32	-0,30	0,39	0,07
	343	-0,07	0,01	0,16	-0,02	1,71	-0,11	344	-0,04	0,17	0,33	0,18	1,75	0,01
295	347	-0,10	0,12	0,43	-0,25	0,40	-0,04	348	-0,05	0,37	0,18	0,21	0,44	0,08
	344	0,03	0,14	0,35	0,18	1,75	-0,05	345	0,08	0,39	0,11	-0,02	1,78	0,08
296	119	-0,61	-0,64	0,44	-1,80	-3,74	0,23	332	-0,45	0,14	0,25	-0,40	-3,25	0,00
	346	-0,02	-0,52	0,32	0,28	0,46	0,12	347	0,14	0,26	0,14	-0,31	0,37	-0,11
297	332	-0,07	0,19	0,30	-0,67	-3,31	0,16	120	0,08	0,93	0,20	-1,54	-3,39	-0,08
	347	-0,07	0,19	0,24	-0,26	0,38	0,12	348	0,08	0,93	0,14	0,21	0,46	-0,11
298	350	-0,10	0,18	-0,08	-0,15	1,12	0,09	351	0,07	1,04	-0,09	0,27	1,19	0,25
	332	-0,08	0,18	-0,08	-0,69	-3,40	-0,01	120	0,09	1,04	-0,09	-1,53	-3,38	0,15
299	352	-0,12	-0,42	-0,08	-0,02	2,28	0,19	353	0,00	0,16	-0,13	0,28	2,27	0,10
	349	0,01	-0,39	-0,09	0,32	1,18	0,21	350	0,13	0,19	-0,14	-0,20	1,11	0,11
300	353	-0,03	0,11	-0,15	0,29	2,28	0,20	354	0,10	0,77	-0,04	-0,02	2,35	0,10
	350	-0,11	0,10	-0,24	-0,15	1,12	0,17	351	0,02	0,76	-0,13	0,25	1,10	0,08
301	355	-0,07	-0,11	-0,04	0,10	0,47	0,01	356	-0,01	0,18	-0,14	-0,16	0,48	0,13
	352	0,01	-0,09	-0,08	-0,01	2,36	0,05	353	0,07	0,19	-0,18	0,28	2,27	0,18
302	356	0,00	0,19	-0,21	-0,23	0,47	0,06	357	0,04	0,42	-0,08	0,24	0,41	0,21
	353	-0,04	0,18	-0,19	0,29	2,27	0,11	354	0,01	0,41	-0,06	-0,03	2,25	0,27
303	122	0,20	0,31	-0,23	-0,59	-3,98	-0,24	333	0,17	0,14	-0,15	-1,32	-5,12	-0,19
	355	0,03	0,27	-0,17	0,08	0,37	0,18	356	0,00	0,11	-0,09	-0,14	0,57	0,23
304	333	0,17	0,18	-0,15	-1,05	-5,07	-0,03	123	0,17	0,17	-0,02	-1,44	-5,15	-0,12
	356	-0,05	0,14	-0,16	-0,21	0,56	0,13	357	-0,05	0,13	-0,03	0,23	0,36	0,04

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
305	359	0,04	-0,01	0,02	-3,22	-0,75	-0,59	360	-0,01	-0,01	0,05	-3,03	-0,66	-0,65
	333	0,08	0,18	0,00	-4,54	-1,09	-0,62	123	0,03	0,18	0,03	-4,35	-1,00	-0,69
306	134	-0,03	0,01	0,01	-0,72	-0,29	-0,38	361	0,03	0,02	0,03	-0,71	-0,26	-0,44
	358	-0,03	0,04	0,02	-1,41	-0,50	-0,43	359	0,03	0,06	0,04	-1,40	-0,47	-0,49
307	361	0,02	0,01	0,02	-0,66	-0,26	-0,48	133	-0,01	0,00	0,00	-0,61	-0,15	-0,48
	359	0,02	0,00	0,00	-1,36	-0,34	-0,52	360	-0,01	-0,01	-0,02	-1,32	-0,23	-0,52
308	135	-0,02	0,01	0,00	-0,84	-0,32	-0,29	134	-0,06	0,01	0,06	-0,84	-0,36	-0,32
	362	0,02	0,08	-0,06	-1,20	0,24	-0,44	358	-0,02	0,09	0,00	-1,21	0,20	-0,47
309	364	-0,09	0,07	-0,11	-3,45	-0,80	-0,60	362	-0,20	0,10	0,06	-3,75	-1,04	-0,58
	334	-0,07	0,10	-0,16	-4,86	-1,03	-0,92	121	-0,17	0,15	0,02	-5,16	-1,26	-0,90
310	136	0,03	0,01	-0,01	-0,59	-0,01	-0,12	365	-0,01	0,00	-0,01	-0,68	-0,08	-0,12
	363	0,03	0,02	-0,03	-1,21	-0,10	-0,23	364	-0,01	0,01	-0,03	-1,30	-0,18	-0,23
311	365	0,00	0,02	-0,05	-0,69	-0,14	-0,20	135	-0,03	0,03	0,03	-0,71	-0,20	-0,25
	364	0,01	0,07	-0,06	-1,39	-0,36	-0,26	362	-0,02	0,09	0,02	-1,41	-0,43	-0,31
312	366	0,25	-0,21	-0,08	0,31	1,40	-0,46	138	0,04	-1,45	0,04	0,68	1,68	-0,53
	335	-1,43	-0,22	0,37	0,30	0,55	-0,50	126	-1,65	-1,53	0,39	0,67	0,83	-0,56
313	367	-0,29	-0,67	1,67	-2,45	-1,09	-0,10	140	-0,60	-2,25	-0,20	2,21	0,29	-0,29
	336	0,19	-0,58	2,07	0,52	-0,69	-0,29	128	-0,13	-2,16	0,21	-0,47	-0,85	-0,48
314	368	0,29	-0,03	0,04	-5,33	0,29	4,59	142	0,31	-0,02	-0,01	-4,89	0,18	3,97
	337	0,24	-0,05	-0,05	-4,25	0,35	4,76	130	0,24	-0,03	-0,11	-3,81	0,23	4,13
315	369	0,31	0,09	-0,10	-4,27	0,63	8,75	141	0,24	0,00	0,13	-4,81	0,70	8,13
	338	0,21	0,07	-0,03	-3,26	0,09	8,72	129	0,19	-0,01	0,19	-3,79	0,16	8,10
316	370	0,02	0,03	-0,04	-3,35	-0,23	1,81	144	0,02	0,04	0,07	-0,13	0,40	1,33
	339	0,04	0,03	-0,17	-2,15	0,28	2,35	132	0,05	0,05	-0,06	0,15	-0,25	1,88
317	372	0,01	-0,10	0,00	-0,25	0,44	0,07	373	-0,12	-0,75	-0,04	0,27	0,56	0,24
	366	0,27	-0,05	0,01	-0,88	-4,29	0,08	138	0,14	-0,69	-0,04	-1,58	-4,46	0,25
318	374	0,06	0,54	-0,01	-0,02	2,01	0,26	375	-0,06	-0,09	-0,01	0,28	2,02	0,14
	371	0,06	0,54	0,01	0,18	0,47	0,22	372	-0,07	-0,09	0,01	-0,14	0,52	0,10
319	375	0,07	-0,07	-0,01	0,28	2,01	0,20	376	-0,06	-0,75	-0,03	0,01	2,14	0,09
	372	0,07	-0,07	0,06	-0,24	0,50	0,19	373	-0,07	-0,75	0,05	0,24	0,45	0,07
320	377	0,04	0,51	-0,01	0,20	0,51	0,11	378	-0,08	-0,12	0,00	-0,14	0,63	0,22
	374	0,07	0,51	0,02	0,01	2,13	0,09	375	-0,06	-0,12	0,03	0,29	2,03	0,21
321	378	0,08	-0,08	-0,02	-0,06	0,64	0,19	379	-0,05	-0,72	-0,01	0,11	0,71	0,29
	375	0,05	-0,09	0,03	0,28	2,03	0,13	376	-0,08	-0,73	0,03	-0,01	2,04	0,23
322	124	0,17	0,46	-0,04	-1,25	-4,51	0,35	334	0,07	-0,06	0,04	-0,83	-4,26	0,30
	377	0,01	0,42	0,01	0,23	0,66	0,21	378	-0,10	-0,09	0,08	-0,13	0,65	0,17
323	334	0,05	-0,03	0,05	-1,16	-4,33	0,37	121	-0,09	-0,75	-0,08	-0,49	-3,56	0,41
	378	0,03	-0,03	0,07	-0,05	0,67	0,13	379	-0,11	-0,75	-0,06	0,06	0,48	0,18
324	381	-0,12	0,05	-0,31	-0,03	1,42	0,30	382	-0,06	0,38	-0,14	0,26	1,28	0,51
	367	-0,18	0,04	0,19	-1,75	-6,13	-0,15	140	-0,12	0,36	0,36	-1,62	-5,24	0,05
325	383	-0,17	-0,31	-0,40	-0,01	3,51	0,46	384	-0,14	-0,19	-0,18	0,38	3,53	0,30
	380	0,13	-0,25	0,02	0,23	1,35	0,48	381	0,15	-0,13	0,23	-0,13	1,32	0,32
326	384	0,04	-0,25	-0,25	0,39	3,53	0,41	385	0,11	0,10	-0,08	-0,01	3,67	0,22
	381	-0,08	-0,28	-0,25	-0,05	1,34	0,34	382	-0,01	0,08	-0,08	0,26	1,27	0,15
327	386	-0,04	0,01	-0,17	0,20	1,39	0,20	387	-0,08	-0,17	-0,27	-0,11	1,51	0,34
	383	0,12	0,05	0,03	0,03	3,70	0,25	384	0,08	-0,14	-0,06	0,38	3,51	0,39
328	387	0,03	-0,15	-0,35	-0,20	1,49	0,29	388	-0,02	-0,39	-0,14	0,35	1,48	0,45
	384	0,01	-0,16	-0,12	0,39	3,51	0,30	385	-0,04	-0,39	0,09	-0,04	3,53	0,46
329	137	0,18	0,44	-0,26	-1,26	-4,88	0,06	366	0,05	-0,19	-0,27	-1,64	-5,78	-0,01
	386	0,06	0,42	-0,01	0,21	1,43	0,47	387	-0,07	-0,21	-0,02	-0,10	1,57	0,40
330	366	0,27	-0,13	-0,34	-1,16	-5,68	0,16	138	0,14	-0,77	-0,11	-1,84	-5,76	0,09
	387	-0,01	-0,18	-0,11	-0,19	1,56	0,34	388	-0,14	-0,82	0,12	0,33	1,35	0,27
331	391	-0,01	-0,39	-0,28	-0,30	-1,69	-0,15	392	0,09	0,16	0,28	0,05	-1,80	-0,13
	389	-0,12	-0,41	-0,36	0,17	-0,10	-0,16	145	-0,01	0,14	0,20	0,23	0,11	-0,14
332	139	-2,08	-0,69	0,59	-1,12	-6,26	-0,06	367	-2,01	-0,33	-0,42	-0,42	-4,96	0,27
	390	1,13	-0,05	1,44	-0,31	-1,22	-0,28	391	1,21	0,31	0,43	-0,39	-1,87	0,04
333	367	-0,19	0,01	-0,39	-1,74	-5,23	0,18	140	-0,18	0,03	-0,22	-1,49	-5,41	-0,45
	391	0,07	0,06	0,25	-0,33	-1,86	0,19	392	0,07	0,08	0,41	0,10	-1,54	-0,44
334	143	-3,86	-15,53	13,42	-4,55	-3,17	-0,61	139	-1,15	-25,64	-15,72	-4,96	-3,91	-0,07
	393	0,93	26,82	20,70	-2,83	-1,32	-0,91	390	3,37	15,63	-8,38	-3,25	-2,06	-0,36

CARATT. Var.Abitazioni: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	7	1,10	0,00	0,07	0,01	-0,06	0,00	0,00	22	1,10	0,00	-0,07	-0,01	0,03	0,00	0,00
1	7	1,10	0,00	0,00	0,01	-0,03	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,00	-0,01	0,03	0,00	0,00
1	5	1,10	0,00	0,18	0,01	-0,17	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,18	-0,01	-0,06	0,00	0,00
1	6	1,10	0,00	0,19	0,10	-0,18	0,00	0,00	4	0,70	0,00	-0,19	-0,10	-0,06	0,00	0,00
1	22	1,10	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	21	1,10	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
1	9	1,10	0,00	-0,02	-0,03	0,03	0,00	0,00	10	1,10	0,00	0,02	0,03	-0,02	0,00	0,00
1	4	0,70	0,00	0,21	0,05	-0,24	0,00	0,00	2	0,30	0,00	-0,21	-0,05	-0,03	0,00	0,00
1	3	0,70	0,00	0,21	0,07	-0,23	0,00	0,00	1	0,30	0,00	-0,21	-0,07	-0,03	0,00	0,00
1	9	1,10	0,00	-0,10	0,02	0,09	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,10	-0,02	-0,01	0,00	0,00
1	6	1,10	0,00	0,08	-0,04	-0,03	0,00	0,00	11	1,37	0,00	-0,08	0,04	-0,03	0,00	0,00
1	11	1,37	0,00	0,14	-0,03	-0,12	0,00	0,00	14	1,70	0,00	-0,14	0,03	-0,03	0,00	0,00
1	14	1,70	0,00	0,12	0,00	-0,15	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,12	0,00	0,06	0,00	0,00
1	10	1,10	0,00	0,11	-0,01	-0,07	0,00	0,00	12	1,37	0,00	-0,11	0,01	-0,03	0,00	0,00
1	23	1,70	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	24	1,70	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
1	24	1,70	0,00	0,07	0,00	0,01	0,00	0,00	25	1,70	0,00	-0,07	0,00	-0,02	0,00	0,00
1	25	1,70	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
1	16	1,70	0,00	-0,13	-0,01	0,17	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,13	0,01	-0,05	0,00	0,00
1	12	1,37	0,00	0,15	0,05	-0,12	0,00	0,00	13	1,70	0,00	-0,15	-0,05	-0,03	0,00	0,00
1	28	2,40	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	20	2,40	0,00	0,06	0,00	0,05	0,00	0,00
1	20	2,40	0,00	0,18	0,01	-0,18	0,00	0,00	18	2,02	0,00	-0,18	-0,01	-0,04	0,00	0,00

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

CARATT. Var.Abitazioni: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	18	2,02	0,00	0,16	-0,03	-0,15	0,00	0,00	15	1,70	0,00	-0,16	0,03	-0,01	0,00	0,00
1	19	2,40	0,00	0,20	-0,01	-0,19	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,20	0,01	-0,05	0,00	0,00
1	17	2,02	0,00	0,16	0,01	-0,15	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,16	-0,01	-0,01	0,00	0,00
1	27	2,40	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	28	2,40	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
2	7	1,10	0,00	0,03	0,00	-0,02	0,00	0,00	22	1,10	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
2	7	1,10	0,00	-0,07	0,00	-0,03	0,00	0,00	5	1,10	0,00	0,07	0,00	0,09	0,00	0,00
2	5	1,10	0,00	0,07	0,02	0,06	0,00	0,00	3	0,70	0,00	-0,07	-0,02	-0,14	0,00	0,00
3	5	1,10	0,00	-0,09	0,04	0,14	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,09	-0,04	-0,04	0,00	0,00
4	5	1,10	0,00	-0,21	0,06	0,04	0,00	0,00	3	0,70	0,00	0,21	-0,06	0,22	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	0,07	0,07	0,06	0,00	0,00	4	0,70	0,00	-0,07	-0,07	-0,14	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,09	0,06	0,14	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,09	-0,06	-0,04	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,20	0,05	0,04	0,00	0,00	4	0,70	0,00	0,20	-0,05	0,22	0,00	0,00
2	22	1,10	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	21	1,10	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
2	9	1,10	0,00	0,00	-0,02	0,03	0,00	0,00	10	1,10	0,00	0,00	0,02	-0,03	0,00	0,00
2	4	0,70	0,00	0,09	0,05	0,03	0,00	0,00	2	0,30	0,00	-0,09	-0,05	-0,15	0,00	0,00
3	4	0,70	0,00	-0,06	0,06	0,15	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,06	-0,06	-0,07	0,00	0,00
4	4	0,70	0,00	-0,16	0,10	0,06	0,00	0,00	2	0,30	0,00	0,16	-0,10	0,14	0,00	0,00
2	3	0,70	0,00	0,09	0,07	0,03	0,00	0,00	1	0,30	0,00	-0,09	-0,07	-0,15	0,00	0,00
3	3	0,70	0,00	-0,06	0,07	0,15	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,06	-0,07	-0,07	0,00	0,00
4	3	0,70	0,00	-0,16	0,11	0,06	0,00	0,00	1	0,30	0,00	0,16	-0,11	0,14	0,00	0,00
2	9	1,10	0,00	-0,03	0,00	0,02	0,00	0,00	21	1,10	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
2	6	1,10	0,00	0,03	-0,03	0,04	0,00	0,00	11	1,37	0,00	-0,03	0,03	-0,06	0,00	0,00
3	6	1,10	0,00	-0,07	-0,03	0,07	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,07	0,03	-0,01	0,00	0,00
4	6	1,10	0,00	-0,14	-0,03	0,01	0,00	0,00	11	1,37	0,00	0,14	0,03	0,11	0,00	0,00
2	11	1,37	0,00	0,06	-0,03	0,03	0,00	0,00	14	1,70	0,00	-0,06	0,03	-0,09	0,00	0,00
3	11	1,37	0,00	-0,07	-0,03	0,09	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,07	0,03	-0,02	0,00	0,00
4	11	1,37	0,00	-0,16	-0,01	0,02	0,00	0,00	14	1,70	0,00	0,16	0,01	0,14	0,00	0,00
2	14	1,70	0,00	0,07	0,00	-0,06	0,00	0,00	23	1,70	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
2	10	1,10	0,00	0,04	0,00	0,03	0,00	0,00	12	1,37	0,00	-0,04	0,00	-0,06	0,00	0,00
3	10	1,10	0,00	-0,06	-0,01	0,06	0,00	0,00	12	1,37	0,00	0,06	0,01	-0,01	0,00	0,00
4	10	1,10	0,00	-0,13	-0,02	0,01	0,00	0,00	12	1,37	0,00	0,13	0,02	0,10	0,00	0,00
2	23	1,70	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	24	1,70	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
2	25	1,70	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
2	16	1,70	0,00	-0,06	0,00	0,05	0,00	0,00	26	1,70	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
2	12	1,37	0,00	0,06	0,03	0,03	0,00	0,00	13	1,70	0,00	-0,06	-0,03	-0,09	0,00	0,00
3	12	1,37	0,00	-0,06	0,02	0,09	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,06	-0,02	-0,02	0,00	0,00
4	12	1,37	0,00	-0,15	0,01	0,02	0,00	0,00	13	1,70	0,00	0,15	-0,01	0,13	0,00	0,00
2	28	2,40	0,00	-0,11	0,01	-0,06	0,00	0,00	20	2,40	0,00	0,11	-0,01	0,14	0,00	0,00
2	20	2,40	0,00	0,07	0,01	0,05	0,00	0,00	18	2,02	0,00	-0,07	-0,01	-0,13	0,00	0,00
3	20	2,40	0,00	-0,07	0,01	0,14	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,07	-0,01	-0,04	0,00	0,00
4	20	2,40	0,00	-0,19	0,01	0,04	0,00	0,00	18	2,02	0,00	0,19	-0,01	0,19	0,00	0,00
2	18	2,02	0,00	0,07	-0,02	0,01	0,00	0,00	15	1,70	0,00	-0,07	0,02	-0,08	0,00	0,00
3	18	2,02	0,00	-0,05	-0,01	0,08	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,05	0,01	-0,02	0,00	0,00
4	18	2,02	0,00	-0,14	0,01	0,02	0,00	0,00	15	1,70	0,00	0,14	-0,01	0,12	0,00	0,00
2	19	2,40	0,00	0,07	0,00	0,05	0,00	0,00	17	2,02	0,00	-0,07	0,00	-0,14	0,00	0,00
3	19	2,40	0,00	-0,07	0,01	0,13	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,07	-0,01	-0,05	0,00	0,00
4	19	2,40	0,00	-0,18	0,02	0,04	0,00	0,00	17	2,02	0,00	0,18	-0,02	0,18	0,00	0,00
2	17	2,02	0,00	0,07	0,00	0,01	0,00	0,00	16	1,70	0,00	-0,07	0,00	-0,08	0,00	0,00
3	17	2,02	0,00	-0,06	-0,01	0,08	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,06	0,01	-0,02	0,00	0,00
4	17	2,02	0,00	-0,15	-0,01	0,02	0,00	0,00	16	1,70	0,00	0,15	0,01	0,14	0,00	0,00
2	27	2,40	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	28	2,40	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00

TENS. Var.Abitazioni: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	148	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,87	0,07	149	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,89	0,11
	1	0,00	0,00	0,00	0,10	1,34	0,04	2	0,00	0,00	0,00	0,02	1,36	0,07
2	155	0,00	0,00	0,00	-0,25	-0,38	0,51	156	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,88	0,32
	5	0,00	0,00	0,00	0,61	0,25	0,09	154	0,00	0,00	0,00	0,36	1,32	-0,10
3	7	0,00	0,00	0,00	-0,44	0,13	-0,33	162	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,14	-0,23
	5	0,00	0,00	0,00	-0,11	0,67	-0,09	155	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,39	0,02
4	3	0,00	0,00	0,00	2,90	0,17	0,17	168	0,00	0,00	0,00	-0,81	-0,01	-0,13
	4	0,00	0,00	0,00	2,84	0,00	0,11	165	0,00	0,00	0,00	-0,69	0,01	-0,19
5	161	0,00	0,00	0,00	2,80	0,65	-0,04	171	0,00	0,00	0,00	-0,73	-0,03	-0,11
	3	0,00	0,00	0,00	3,05	0,93	0,04	168	0,00	0,00	0,00	-0,84	-0,18	-0,03
6	8	0,00	0,00	0,00	3,51	1,19	-0,41	178	0,00	0,00	0,00	-0,94	-0,34	0,14
	6	0,00	0,00	0,00	3,19	0,94	-0,36	175	0,00	0,00	0,00	-0,80	-0,19	0,19
7	182	0,00	0,00	0,00	0,20	-0,02	-0,12	183	0,00	0,00	0,00	0,11	0,17	0,03
	13	0,00	0,00	0,00	0,04	0,78	-0,27	181	0,00	0,00	0,00	0,18	0,93	-0,13
8	14	0,00	0,00	0,00	1,07	0,13	0,20	184	0,00	0,00	0,00	0,16	0,04	0,04
	15	0,00	0,00	0,00	1,09	0,02	0,18	185	0,00	0,00	0,00	0,18	-0,03	0,02
9	187	0,00	0,00	0,00	0,47	0,22	0,18	188	0,00	0,00	0,00	0,37	0,06	0,17
	16	0,00	0,00	0,00	0,75	0,21	0,12	186	0,00	0,00	0,00	0,65	0,05	0,11
10	190	0,00	0,00	0,00	0,19	0,05	-0,25	187	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,10	-0,18
	18	0,00	0,00	0,00	-0,21	1,38	-0,07	16	0,00	0,00	0,00	0,22	1,48	0,00
11	19	0,00	0,00	0,00	0,14	-0,41	0,07	194	0,00	0,00	0,00	-0,71	-0,13	-0,63
	17	0,00	0,00	0,00	0,41	0,12	0,04	191	0,00	0,00	0,00	-0,58	-0,12	-0,66
12	21	0,00	0,00	0,00	2,40	0,26	-0,31	200	0,00	0,00	0,00	-0,67	0,00	0,21
	20	0,00	0,00	0,00	1,97	0,10	-0,36	197	0,00	0,00	0,00	-0,45	0,04	0,16
13	189	0,00	0,00	0,00	1,10	0,79	-0,35	206	0,00	0,00	0,00	-0,99	-0,12	0,04
	5	0,00	0,00	0,00	-0,26	0,08	-0,23	203	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,18	0,17
14	24	0,00	0,00	0,00	2,57	0,70	0,45	213	0,00	0,00	0,00	-0,60	-0,11	-0,36
	25	0,00	0,00	0,00	2,87	0,41	0,45	210	0,00	0,00	0,00	-0,67	-0,12	-0,36
15	209	0,00	0,00	0,00	2,30	0,58	-0,02	216	0,00	0,00	0,00	-0,57	-0,03	-0,15

ing. Domenico Di Lorenzo
SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
16	24	0,00	0,00	0,00	2,60	0,85	0,09	213	0,00	0,00	0,00	-0,60	-0,12	-0,04
	220	0,00	0,00	0,00	1,93	0,92	0,09	221	0,00	0,00	0,00	-0,48	-0,02	-0,14
	21	0,00	0,00	0,00	2,39	0,20	0,11	200	0,00	0,00	0,00	-0,67	-0,01	-0,12
17	30	0,00	0,00	0,00	1,63	-0,02	0,09	228	0,00	0,00	0,00	-0,54	-0,04	-0,65
	28	0,00	0,00	0,00	1,89	0,30	0,04	225	0,00	0,00	0,00	-0,45	0,12	-0,69
18	203	0,00	0,00	0,00	-0,53	0,25	-0,17	231	0,00	0,00	0,00	-0,86	-0,16	0,08
	5	0,00	0,00	0,00	-0,21	0,47	-0,29	7	0,00	0,00	0,00	-0,54	0,07	-0,04
19	10	0,00	0,00	0,00	0,34	0,05	-0,60	174	0,00	0,00	0,00	-0,25	-0,27	0,04
	32	0,00	0,00	0,00	0,07	0,06	-0,58	234	0,00	0,00	0,00	-0,24	-0,02	0,06
20	11	0,00	0,00	0,00	-0,36	-0,11	0,91	12	0,00	0,00	0,00	0,07	1,77	0,54
	33	0,00	0,00	0,00	0,43	0,13	0,29	34	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,29	-0,08
21	22	0,00	0,00	0,00	-0,20	2,24	0,43	23	0,00	0,00	0,00	-0,22	2,22	-0,49
	35	0,00	0,00	0,00	0,80	2,04	0,46	36	0,00	0,00	0,00	0,90	2,01	-0,46
22	27	0,00	0,00	0,00	0,88	2,61	-0,41	219	0,00	0,00	0,00	0,52	2,52	0,35
	37	0,00	0,00	0,00	0,16	1,76	-0,42	235	0,00	0,00	0,00	0,58	1,90	0,35
23	23	0,00	0,00	0,00	0,75	2,42	-0,21	224	0,00	0,00	0,00	0,34	2,37	0,15
	36	0,00	0,00	0,00	0,16	1,86	-0,20	236	0,00	0,00	0,00	0,53	1,78	0,16
24	29	0,00	0,00	0,00	-0,25	2,18	0,67	31	0,00	0,00	0,00	-0,01	2,05	0,02
	38	0,00	0,00	0,00	0,97	1,87	0,47	39	0,00	0,00	0,00	0,33	2,41	-0,18
25	26	0,00	0,00	0,00	-0,01	2,00	-0,09	27	0,00	0,00	0,00	-0,26	2,39	-0,67
	40	0,00	0,00	0,00	0,06	2,71	0,13	37	0,00	0,00	0,00	1,13	1,96	-0,45
26	237	0,00	0,00	0,00	0,10	0,60	-0,15	238	0,00	0,00	0,00	0,06	0,44	-0,14
	41	0,00	0,00	0,00	0,11	0,40	-0,15	42	0,00	0,00	0,00	0,07	0,24	-0,14
27	239	0,00	0,00	0,00	-0,16	0,22	0,31	240	0,00	0,00	0,00	-0,24	0,04	0,39
	43	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,68	0,20	44	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,51	0,28
28	241	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,03	0,38	242	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,32
	42	0,00	0,00	0,00	0,23	-0,08	0,02	41	0,00	0,00	0,00	0,41	-0,12	-0,03
29	190	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,05	-0,27	244	0,00	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00
	19	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,58	0,05	243	0,00	0,00	0,00	-0,46	-0,28	0,31
30	47	0,00	0,00	0,00	0,80	1,28	-0,46	48	0,00	0,00	0,00	-0,05	1,78	-0,07
	45	0,00	0,00	0,00	-0,12	1,46	-0,69	46	0,00	0,00	0,00	-0,13	1,33	-0,30
31	49	0,00	0,00	0,00	0,19	1,04	0,07	246	0,00	0,00	0,00	0,38	1,27	-0,20
	18	0,00	0,00	0,00	0,60	1,64	0,04	245	0,00	0,00	0,00	0,29	1,68	-0,22
32	50	0,00	0,00	0,00	-0,01	1,21	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,44	1,09	0,22
	16	0,00	0,00	0,00	0,13	1,02	-0,13	18	0,00	0,00	0,00	-0,19	1,48	0,09
33	13	0,00	0,00	0,00	0,88	0,05	0,07	51	0,00	0,00	0,00	0,73	-0,02	0,01
	16	0,00	0,00	0,00	1,03	0,18	0,13	50	0,00	0,00	0,00	0,88	0,11	0,08
34	247	0,00	0,00	0,00	0,85	0,19	-0,13	181	0,00	0,00	0,00	1,01	0,26	-0,19
	52	0,00	0,00	0,00	0,82	0,26	-0,12	14	0,00	0,00	0,00	0,98	0,33	-0,18
35	14	0,00	0,00	0,00	0,14	1,12	-0,13	15	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,90	-0,23
	52	0,00	0,00	0,00	0,13	0,84	-0,03	53	0,00	0,00	0,00	0,14	0,79	-0,13
36	54	0,00	0,00	0,00	-0,29	-0,20	-0,07	9	0,00	0,00	0,00	1,76	0,06	0,54
	32	0,00	0,00	0,00	0,14	0,48	0,32	10	0,00	0,00	0,00	-0,08	-0,35	0,93
37	248	0,00	0,00	0,00	0,12	-0,06	0,09	249	0,00	0,00	0,00	0,11	-0,08	0,09
	55	0,00	0,00	0,00	0,09	0,03	0,05	56	0,00	0,00	0,00	0,07	0,01	0,05
38	249	0,00	0,00	0,00	0,03	0,21	-0,07	251	0,00	0,00	0,00	0,08	0,16	-0,04
	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,04	250	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	-0,01
39	252	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,20	-0,02	253	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,19	-0,02
	57	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,21	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,21	0,00
40	254	0,00	0,00	0,00	0,40	-0,14	-0,04	253	0,00	0,00	0,00	0,41	-0,08	0,01
	51	0,00	0,00	0,00	0,67	-0,06	-0,02	50	0,00	0,00	0,00	0,68	0,00	0,03
41	60	0,00	0,00	0,00	0,16	0,00	-0,07	52	0,00	0,00	0,00	0,32	-0,05	-0,11
	59	0,00	0,00	0,00	0,16	0,04	-0,07	53	0,00	0,00	0,00	0,32	-0,02	-0,12
42	254	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,21	0,00	256	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,20	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,22	0,00	255	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,21	0,00
43	258	0,00	0,00	0,00	0,84	0,26	0,04	259	0,00	0,00	0,00	0,81	0,28	0,10
	39	0,00	0,00	0,00	1,24	0,02	0,10	38	0,00	0,00	0,00	1,21	0,04	0,16
44	260	0,00	0,00	0,00	0,85	0,34	0,05	261	0,00	0,00	0,00	0,83	0,38	0,12
	36	0,00	0,00	0,00	1,36	0,22	0,14	35	0,00	0,00	0,00	1,34	0,26	0,22
45	259	0,00	0,00	0,00	0,76	0,15	0,08	262	0,00	0,00	0,00	0,76	0,18	0,07
	38	0,00	0,00	0,00	1,24	0,21	0,14	236	0,00	0,00	0,00	1,24	0,24	0,12
46	264	0,00	0,00	0,00	0,10	0,05	0,02	265	0,00	0,00	0,00	0,20	0,09	0,03
	64	0,00	0,00	0,00	0,09	0,04	0,01	261	0,00	0,00	0,00	0,19	0,08	0,02
47	266	0,00	0,00	0,00	0,93	0,24	0,10	267	0,00	0,00	0,00	0,93	0,28	0,15
	37	0,00	0,00	0,00	1,38	0,10	0,23	40	0,00	0,00	0,00	1,38	0,15	0,28
48	238	0,00	0,00	0,00	0,05	0,29	-0,21	268	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,06	-0,21
	42	0,00	0,00	0,00	0,01	0,08	-0,19	243	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,15	-0,19
49	270	0,00	0,00	0,00	0,49	0,36	0,14	271	0,00	0,00	0,00	0,57	0,55	0,19
	21	0,00	0,00	0,00	0,71	0,19	0,06	220	0,00	0,00	0,00	0,79	0,38	0,12
50	269	0,00	0,00	0,00	-0,32	-0,39	-0,17	272	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,38	-0,14
	19	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,20	-0,25	194	0,00	0,00	0,00	-0,33	-0,20	-0,22
51	275	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,09	242	0,00	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,11
	67	0,00	0,00	0,00	0,12	-0,01	-0,03	46	0,00	0,00	0,00	0,18	0,03	-0,04
52	276	0,00	0,00	0,00	0,04	0,11	-0,06	237	0,00	0,00	0,00	0,04	0,19	-0,07
	68	0,00	0,00	0,00	0,06	0,09	-0,09	41	0,00	0,00	0,00	0,05	0,17	-0,11
53	277	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,13	0,17	239	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,25	0,18
	69	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,21	0,16	43	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,32	0,17
54	71	-0,04	-0,95	-0,13	-2,62	-13,25	0,72	278	0,14	-0,01	-0,27	-1,16	-4,89	0,56
	10	-0,28	-1,00	0,24	-1,06	-5,30	-0,37	174	-0,09	-0,05	0,09	-1,38	-6,88	-0,53
55	73	-0,39	-1,67	-0,17	-0,02	-0,10	0,01	279	-0,14	-0,43	0,00	-0,03	-0,18	0,02
	3	-0,37	-1,67	-0,15	-0,17	-0,83	-0,02	161	-0,13	-0,43	0,02	-0,12	-0,58	-0,01
56	75	-0,34	-1,08	-0,34	-0,25	0,53	0,23	280	-0,17	-0,21	-0,26	0,26	0,46	0,03
	1	-0,26	-1,06	-0,16	-0,30	-1,52	0,17	154	-0,08	-0,20	-0,08	-0,19	-0,96	-0,03
57	77	0,05	-0,53	0,18	0,32	0,40	-0,03	78	0,13	-0,12	0,21	-0,11	0,23	0,05

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	16	-0,10	-0,56	0,08	-0,02	-0,08	-0,02	13	-0,02	-0,15	0,12	0,00	0,00	0,05
58	78	0,04	-0,08	0,08	-0,07	0,43	-0,02	281	-0,02	-0,35	-0,01	0,19	0,46	-0,08
	13	-0,02	-0,09	0,04	-0,04	-0,21	-0,09	181	-0,08	-0,36	-0,05	0,05	0,23	-0,15
59	80	-0,45	-1,10	-0,32	0,07	-0,48	0,01	282	-0,22	0,05	-0,40	-0,17	-0,61	0,14
	17	-0,26	-1,06	-0,17	0,01	0,05	0,00	189	-0,03	0,09	-0,25	0,04	0,22	0,12
60	81	-0,18	-0,62	-0,03	-0,04	0,12	0,10	283	-0,18	-0,63	0,06	-0,05	-0,04	-0,01
	20	-0,13	-0,61	0,03	-0,03	-0,16	0,06	209	-0,13	-0,62	0,12	0,04	0,21	-0,04
61	83	-0,13	-0,66	-0,03	0,05	0,08	-0,04	284	-0,13	-0,66	0,06	0,01	0,07	-0,01
	22	-0,14	-0,66	-0,01	0,05	0,24	-0,02	219	-0,14	-0,66	0,08	0,03	0,13	0,01
62	85	-0,19	-1,03	-0,29	0,01	0,33	-0,06	285	-0,08	-0,46	-0,11	0,06	0,24	-0,11
	29	-0,24	-1,04	-0,11	0,18	0,88	0,02	224	-0,13	-0,47	0,07	0,09	0,44	-0,03
63	87	-0,55	-2,20	-0,65	-0,03	-0,39	0,03	286	-0,09	0,08	-0,24	-0,07	-0,24	0,05
	28	-0,55	-2,20	-0,42	-0,09	-0,43	0,07	220	-0,09	0,08	0,00	-0,17	-0,87	0,10
64	89	-0,28	-1,07	-0,37	0,03	0,49	-0,03	287	-0,09	-0,14	-0,20	0,05	0,51	-0,15
	45	-0,28	-1,07	-0,25	0,15	0,73	-0,01	245	-0,09	-0,14	-0,08	0,12	0,62	-0,14
65	90	-0,25	-0,54	0,24	0,10	0,27	-0,12	77	-0,25	-0,56	0,11	0,15	0,36	-0,10
	18	-0,09	-0,51	0,17	0,01	0,05	-0,09	16	-0,09	-0,52	0,04	-0,02	-0,08	-0,06
66	88	-0,13	-0,77	0,06	0,06	-0,18	-0,10	81	-0,11	-0,68	0,05	-0,02	0,12	-0,09
	21	-0,06	-0,76	-0,03	0,12	0,61	0,26	20	-0,04	-0,66	-0,03	-0,03	-0,16	0,27
67	86	-0,09	-0,73	0,11	0,04	0,09	-0,05	83	-0,09	-0,72	-0,09	0,02	0,08	-0,05
	23	-0,08	-0,72	0,11	0,05	0,27	-0,02	22	-0,08	-0,72	-0,09	0,05	0,24	-0,02
68	91	-0,01	-0,15	0,23	0,05	0,08	-0,07	288	0,00	-0,12	0,18	0,08	0,25	0,00
	41	-0,03	-0,16	-0,06	0,03	0,14	-0,12	237	-0,02	-0,13	-0,11	0,06	0,30	-0,04
69	93	0,03	0,18	0,14	0,01	-0,25	-0,05	289	-0,01	-0,01	0,31	-0,07	-0,10	-0,04
	46	0,03	0,18	-0,13	-0,09	-0,46	-0,13	242	-0,01	-0,01	0,03	-0,04	-0,20	-0,11
70	92	0,03	-0,21	0,00	0,10	0,21	0,08	290	0,05	-0,08	-0,04	0,00	-0,10	0,16
	43	-0,04	-0,23	-0,17	0,11	0,53	0,24	239	-0,02	-0,09	-0,21	-0,04	-0,20	0,32
71	95	-0,19	-0,68	0,11	-0,45	-0,31	0,02	291	-0,16	-0,56	0,13	-0,03	-0,41	-0,07
	81	-0,22	-0,69	0,05	-0,07	-0,02	0,09	283	-0,19	-0,57	0,07	-0,04	0,01	0,00
72	97	-0,96	-0,99	-0,02	0,51	0,97	0,88	98	-0,94	-0,89	0,19	1,20	2,68	0,94
	90	0,60	-0,68	-0,03	0,15	0,53	-0,97	77	0,62	-0,58	0,18	0,03	-0,24	-0,91
73	99	-0,26	-1,72	0,18	0,16	0,80	-0,03	292	0,02	-0,35	-0,15	0,08	0,53	-0,05
	73	-0,45	-1,76	0,30	-0,03	-0,15	0,03	279	-0,18	-0,38	-0,02	-0,02	-0,12	0,00
74	101	-0,15	-0,93	0,21	1,11	5,63	-0,33	293	-0,03	-0,31	0,00	0,72	3,69	-0,27
	75	-0,35	-0,97	0,13	-0,33	0,15	0,26	280	-0,22	-0,35	-0,08	0,33	0,81	0,32
75	98	-0,26	-0,75	-0,02	0,59	2,56	-0,18	103	-0,09	0,09	-0,07	0,21	1,13	-0,18
	77	0,05	-0,69	0,25	0,20	-0,21	0,19	78	0,22	0,16	0,20	-0,07	0,41	0,18
76	103	0,01	0,04	0,11	0,35	1,19	0,22	294	-0,10	-0,49	0,16	0,28	1,88	0,24
	78	0,19	0,07	-0,02	-0,07	0,40	-0,12	281	0,09	-0,45	0,03	0,20	0,52	-0,09
77	105	-0,11	-0,75	0,15	-0,38	-1,70	-0,02	295	0,01	-0,12	0,08	-0,20	-1,42	-0,05
	80	-0,31	-0,79	-0,04	0,08	-0,42	0,04	282	-0,19	-0,17	-0,10	-0,22	-0,86	0,01
78	106	-0,10	-0,67	0,04	0,07	-0,29	-0,02	296	-0,10	-0,68	0,04	-0,10	-0,25	0,00
	83	-0,14	-0,68	0,01	0,05	0,09	-0,04	284	-0,14	-0,69	0,01	0,00	0,05	-0,02
79	108	-0,03	-0,78	0,01	0,03	-0,70	-0,09	297	-0,01	-0,69	-0,01	-0,18	-0,48	-0,04
	85	-0,08	-0,79	-0,04	0,02	0,36	-0,14	285	-0,06	-0,70	-0,06	0,05	0,22	-0,08
80	110	-0,09	-1,26	-0,01	0,04	0,44	0,00	298	0,01	-0,74	-0,12	0,19	0,26	0,03
	87	-0,22	-1,28	-0,19	-0,02	-0,37	0,07	286	-0,12	-0,76	-0,30	-0,09	-0,31	0,09
81	112	-0,03	-0,46	0,00	0,01	-0,12	-0,05	299	-0,05	-0,56	-0,15	-0,10	-0,01	-0,03
	89	-0,07	-0,47	-0,12	0,03	0,51	-0,11	287	-0,09	-0,57	-0,26	0,05	0,52	-0,08
82	111	-0,13	-0,73	-0,02	-0,37	-0,32	0,18	95	-0,13	-0,70	0,12	-0,38	-0,30	0,13
	88	-0,17	-0,73	-0,02	0,09	-0,02	0,08	81	-0,17	-0,71	0,13	-0,05	-0,02	0,03
83	109	-0,08	-0,68	0,07	0,08	-0,31	-0,05	106	-0,08	-0,68	-0,04	0,10	-0,29	-0,03
	86	-0,14	-0,70	0,07	0,04	0,10	-0,07	83	-0,14	-0,70	-0,04	0,02	0,09	-0,05
84	113	0,04	-0,08	0,11	0,03	0,06	0,01	300	0,03	-0,11	0,11	0,10	0,06	0,03
	91	0,00	-0,09	0,02	0,05	0,08	-0,04	288	0,00	-0,12	0,02	0,07	0,24	-0,02
85	115	0,02	0,02	0,08	0,01	0,05	0,03	301	0,01	-0,04	0,22	-0,01	0,05	0,02
	93	0,00	0,01	-0,06	0,02	-0,22	-0,03	289	-0,01	-0,05	0,09	-0,07	-0,10	-0,05
86	114	0,06	-0,16	-0,07	0,10	0,01	-0,03	302	0,10	0,02	-0,11	0,00	-0,02	-0,02
	92	0,05	-0,16	-0,13	0,10	0,20	0,11	290	0,09	0,02	-0,17	0,00	-0,11	0,11
87	303	-0,12	-0,40	0,00	0,56	2,05	-0,29	304	-0,07	-0,15	-0,03	0,54	2,54	-0,03
	102	0,16	-0,35	-0,01	-2,35	-6,66	-0,21	293	0,21	-0,09	-0,04	-1,27	-7,06	0,06
88	312	-0,02	-0,23	0,01	0,49	1,15	-0,24	313	-0,03	-0,27	-0,02	0,51	1,60	0,00
	100	0,10	-0,20	0,05	-2,13	-8,27	-0,19	292	0,09	-0,24	0,02	-1,79	-8,72	0,05
89	321	0,08	0,03	0,02	-1,30	0,28	0,29	322	-0,04	-0,05	-0,14	-1,36	0,05	0,14
	103	0,02	-0,19	-0,02	-2,00	-0,01	0,21	98	-0,08	-0,25	-0,14	-2,07	-0,23	0,07
90	323	-0,07	-0,03	-0,01	-1,00	-0,33	0,43	324	0,04	-0,03	0,03	-1,12	-0,21	0,42
	104	-0,01	0,00	0,05	-1,85	-0,58	0,52	294	0,07	-0,03	0,07	-1,97	-0,46	0,50
91	293	0,02	0,31	-0,06	-2,92	-0,45	0,16	327	-0,03	0,03	-0,06	-0,32	0,06	0,25
	102	0,15	0,34	0,07	-3,55	-1,72	-0,19	326	0,09	0,06	0,07	-0,16	-0,09	-0,10
92	329	0,05	-0,08	0,01	-0,47	0,17	-0,05	330	0,05	0,08	0,01	-0,53	0,10	-0,07
	103	0,08	-0,01	-0,01	-0,43	0,09	-0,04	326	0,08	0,11	-0,01	-0,49	0,02	-0,06
93	331	0,09	0,05	-0,03	-0,63	0,10	0,05	329	0,10	0,05	-0,05	-0,37	0,37	-0,08
	98	0,05	-0,13	0,05	-0,93	-0,10	0,13	103	0,01	-0,14	0,04	-0,66	0,17	0,00
94	119	-0,13	-0,77	0,10	-0,47	-1,33	-0,13	332	-0,07	-0,47	-0,17	0,05	-0,28	0,14
	95	-0,22	-0,79	0,41	-0,41	-0,12	-0,21	291	-0,16	-0,49	0,14	-0,05	-0,50	0,06
95	121	-0,02	-0,73	0,03	-0,07	-0,02	0,14	122	-0,03	-0,76	-0,07	0,03	0,15	0,10
	109	-0,09	-0,75	0,07	0,06	-0,40	-0,06	106	-0,10	-0,77	-0,03	0,08	-0,42	-0,10
96	122	-0,09	-0,77	0,09	-0,01	0,15	-0,13	333	-0,06	-0,62	0,06	-0,11	-0,84	-0,16
	106	-0,11	-0,77	0,05	0,05	-0,43	0,09	296	-0,08	-0,62	0,02	-0,08	-0,14	0,06
97	124	-0,18	-0,97	0,15	-0,31	-1,69	0,18	334	-0,08	-0,50	-0,05	-0,30	-1,44	0,15
	108	-0,17	-0,97	0,21	0,03	-0,70	-0,01	297	-0,07	-0,50	0,02	-0,17	-0,41	-0,04
98	125	-0,14	-1,05	0,11	0,16	0,84	-0,06	335	-0,17	-0,82	0,00	0,14	0,70	-0,09
	110	-0,08	-1,04	0,03	0,15	0,63	-0,01	298	-0,04	-0,80	-0,10	0,13	0,49	-0,04
99	127	0,00	-0,21	0,02	0,01	-0,73	0,01	336	-0,09	-0,63	-0,07	-0,10	-0,74	0,14

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
100	112	0,01	-0,20	0,00	0,00	-0,16	-0,08	299	-0,08	-0,63	-0,09	-0,08	0,08	0,05
	126	-0,30	-0,84	-0,59	0,24	-0,19	-0,22	119	-0,37	-1,21	-0,21	-2,13	-1,66	-0,43
	111	0,03	-0,77	0,05	-0,36	-0,28	0,41	95	-0,05	-1,15	0,42	-0,34	-0,11	0,20
101	129	0,09	-0,01	0,06	0,02	0,04	0,00	337	0,07	-0,07	0,10	0,10	0,03	0,01
	113	0,05	-0,02	-0,03	0,03	0,06	0,01	300	0,04	-0,08	0,01	0,10	0,07	0,02
102	131	-0,04	-0,21	0,16	-0,03	0,20	0,00	338	0,00	-0,04	0,30	0,07	0,10	0,00
	115	-0,03	-0,21	-0,12	0,00	0,01	0,02	301	0,00	-0,04	0,01	-0,01	0,05	0,02
103	130	0,06	-0,07	-0,07	0,07	0,01	-0,01	339	0,08	0,04	-0,06	0,02	0,00	-0,01
	114	0,07	-0,06	-0,14	0,11	0,02	0,00	302	0,09	0,04	-0,13	0,00	-0,02	-0,01
104	340	0,03	0,03	0,04	0,17	1,00	-0,31	341	0,02	-0,01	0,00	0,41	1,72	-0,28
	105	0,03	0,03	0,07	-0,26	-2,50	-0,14	295	0,03	-0,01	0,02	-1,02	-3,67	-0,11
105	349	-0,04	-0,18	-0,04	0,40	1,08	-0,23	350	-0,01	0,01	-0,01	0,44	1,40	0,01
	119	0,01	-0,17	-0,02	-1,60	-4,53	-0,15	332	0,04	0,02	0,01	-0,70	-4,80	0,08
106	358	0,01	0,03	-0,02	-3,42	-0,93	-0,70	359	-0,03	0,03	0,01	-3,10	-0,64	-0,70
	122	0,02	0,07	-0,03	-5,23	-1,17	-0,74	333	-0,02	0,07	0,00	-4,91	-0,89	-0,73
107	362	0,00	0,00	0,00	-3,74	-1,50	-0,43	358	0,00	0,00	0,00	-3,71	-1,64	-0,60
	121	0,02	0,07	-0,01	-5,26	0,19	-0,95	122	0,02	0,08	-0,01	-5,23	0,05	-1,11
108	363	0,03	0,00	-0,04	-2,92	-0,35	-0,22	364	-0,04	0,00	0,01	-3,07	-0,49	-0,32
	124	0,06	0,08	-0,07	-4,53	-0,83	-0,48	334	-0,01	0,09	-0,03	-4,68	-0,97	-0,58
109	137	-0,48	-1,36	0,44	0,41	1,40	-0,41	366	0,09	-0,41	-0,17	0,37	1,24	-0,36
	125	-0,45	-1,22	0,69	0,34	1,19	-0,38	335	-0,18	-0,27	0,16	0,30	1,03	-0,32
110	139	0,05	-0,11	-0,10	-0,28	-1,49	0,11	367	-0,10	-0,83	0,15	-0,26	-1,31	0,03
	127	0,14	-0,09	-0,11	0,02	-0,70	0,09	336	0,00	-0,81	0,14	-0,12	-0,84	0,00
111	141	0,21	0,02	-0,01	0,06	0,02	-0,01	368	0,19	0,00	0,06	0,07	0,01	-0,01
	129	0,07	-0,01	-0,04	0,06	0,03	-0,01	337	0,07	-0,03	0,04	0,07	0,02	0,00
112	143	-0,01	-0,40	0,14	0,01	0,37	-0,13	369	-0,05	-0,08	0,52	-0,03	0,18	-0,14
	131	0,06	-0,39	-0,33	0,03	0,30	-0,02	338	0,11	-0,05	0,07	-0,02	0,11	-0,04
113	142	0,06	-0,03	-0,02	0,05	0,00	-0,01	370	0,07	0,02	0,01	0,03	0,00	-0,01
	130	0,06	-0,03	-0,10	0,07	0,01	-0,01	339	0,07	0,02	-0,07	0,03	0,00	-0,01
114	371	-0,03	-0,01	0,01	0,40	0,54	-0,32	372	-0,02	0,02	-0,02	0,42	0,74	0,07
	137	0,13	0,02	0,05	-1,74	-5,60	-0,41	366	0,13	0,05	0,01	-1,17	-5,51	-0,03
115	380	0,04	0,04	0,01	0,29	1,55	-0,07	381	0,03	-0,02	0,00	0,69	2,10	-0,11
	139	-0,02	0,03	0,02	-0,85	-6,47	-0,01	367	-0,04	-0,03	0,01	-1,46	-7,14	-0,05
116	390	0,01	0,00	0,01	-0,09	-1,11	-0,34	391	0,01	0,01	0,01	0,04	-1,23	-0,33
	146	-0,01	-0,01	0,00	-0,10	-0,16	-0,32	389	0,00	0,01	0,00	0,48	0,05	-0,31
117	393	0,00	0,00	0,01	-0,68	0,69	0,27	390	-0,02	0,01	0,02	-0,73	0,51	0,26
	147	0,01	0,00	-0,02	-0,57	0,24	0,28	146	-0,01	0,00	0,00	-0,63	0,07	0,28
118	150	0,00	0,00	0,00	-0,09	-1,11	0,02	151	0,00	0,00	0,00	-0,03	-1,13	0,02
	148	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,83	0,09	149	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,81	0,09
119	152	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,69	-0,09	153	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,66	-0,10
	150	0,00	0,00	0,00	-0,08	-1,13	-0,05	151	0,00	0,00	0,00	-0,04	-1,17	-0,06
120	3	0,00	0,00	0,00	0,21	3,10	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,05	3,05	-0,06
	152	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,70	0,01	153	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,68	-0,05
121	156	0,00	0,00	0,00	-0,13	-0,88	0,17	148	0,00	0,00	0,00	-0,13	-0,89	0,08
	154	0,00	0,00	0,00	0,38	1,33	0,13	1	0,00	0,00	0,00	0,61	1,44	0,04
122	157	0,00	0,00	0,00	-0,12	-1,04	-0,14	158	0,00	0,00	0,00	-0,20	-1,01	-0,09
	155	0,00	0,00	0,00	-0,24	-0,32	0,14	156	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,75	0,19
123	158	0,00	0,00	0,00	-0,19	-1,01	-0,04	150	0,00	0,00	0,00	-0,07	-1,11	-0,03
	156	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,75	0,11	148	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,85	0,12
124	159	0,00	0,00	0,00	0,11	-1,07	-0,13	160	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,68	-0,04
	157	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,74	-0,19	158	0,00	0,00	0,00	-0,22	-1,11	-0,10
125	160	0,00	0,00	0,00	0,03	-0,67	-0,08	152	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,72	-0,08
	158	0,00	0,00	0,00	-0,21	-1,11	-0,04	150	0,00	0,00	0,00	-0,08	-1,13	-0,04
126	6	0,00	0,00	0,00	0,58	2,39	0,09	161	0,00	0,00	0,00	0,78	3,24	0,03
	159	0,00	0,00	0,00	0,28	-0,22	-0,12	160	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,79	-0,18
127	161	0,00	0,00	0,00	0,74	3,23	-0,06	3	0,00	0,00	0,00	0,97	3,26	0,01
	160	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,78	-0,10	152	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,73	-0,04
128	162	0,00	0,00	0,00	-0,67	-0,50	0,07	163	0,00	0,00	0,00	-0,68	-0,50	0,29
	155	0,00	0,00	0,00	-0,47	-0,12	0,22	157	0,00	0,00	0,00	-0,47	-0,12	0,44
129	163	0,00	0,00	0,00	-0,65	-0,30	0,41	164	0,00	0,00	0,00	-0,63	-0,43	0,48
	157	0,00	0,00	0,00	-0,73	-0,51	0,35	159	0,00	0,00	0,00	-0,71	-0,64	0,42
130	164	0,00	0,00	0,00	0,88	0,59	0,01	8	0,00	0,00	0,00	0,95	-0,25	-0,65
	159	0,00	0,00	0,00	0,71	0,44	-0,13	6	0,00	0,00	0,00	0,79	-0,40	-0,79
131	168	0,00	0,00	0,00	-0,75	0,01	-0,15	169	0,00	0,00	0,00	-1,30	-0,05	-0,02
	165	0,00	0,00	0,00	-0,85	-0,02	-0,16	166	0,00	0,00	0,00	-1,23	0,02	-0,03
132	169	0,00	0,00	0,00	-1,29	-0,06	-0,09	170	0,00	0,00	0,00	-0,81	0,03	0,16
	166	0,00	0,00	0,00	-1,34	0,01	-0,09	167	0,00	0,00	0,00	-0,84	-0,04	0,17
133	170	0,00	0,00	0,00	-0,77	0,04	-0,34	10	0,00	0,00	0,00	2,02	0,06	0,40
	167	0,00	0,00	0,00	-0,48	0,03	-0,29	9	0,00	0,00	0,00	1,51	0,01	0,44
134	171	0,00	0,00	0,00	-0,79	-0,05	-0,02	172	0,00	0,00	0,00	-1,25	-0,14	0,01
	168	0,00	0,00	0,00	-0,79	-0,17	-0,09	169	0,00	0,00	0,00	-1,29	0,02	-0,06
135	172	0,00	0,00	0,00	-1,25	-0,14	-0,03	173	0,00	0,00	0,00	-0,85	0,03	-0,01
	169	0,00	0,00	0,00	-1,28	0,02	0,01	170	0,00	0,00	0,00	-0,85	-0,15	0,03
136	173	0,00	0,00	0,00	-0,97	0,01	-0,11	174	0,00	0,00	0,00	2,67	0,34	0,18
	170	0,00	0,00	0,00	-0,81	-0,14	-0,08	10	0,00	0,00	0,00	2,16	0,76	0,20
137	6	0,00	0,00	0,00	3,15	0,73	-0,18	175	0,00	0,00	0,00	-0,79	-0,13	0,02
	161	0,00	0,00	0,00	2,81	0,69	-0,16	171	0,00	0,00	0,00	-0,73	-0,05	0,04
138	175	0,00	0,00	0,00	-0,75	-0,12	0,03	176	0,00	0,00	0,00	-1,27	0,00	0,04
	171	0,00	0,00	0,00	-0,80	-0,06	-0,03	172	0,00	0,00	0,00	-1,25	-0,13	-0,02
139	176	0,00	0,00	0,00	-1,27	0,00	-0,03	177	0,00	0,00	0,00	-0,84	-0,14	-0,03
	172	0,00	0,00	0,00	-1,25	-0,13	0,01	173	0,00	0,00	0,00	-0,85	0,03	0,01
140	177	0,00	0,00	0,00	-0,80	-0,13	0,08	11	0,00	0,00	0,00	2,18	0,75	-0,18
	173	0,00	0,00	0,00	-0,98	0,00	0,11	174	0,00	0,00	0,00	2,68	0,34	-0,15
141	178	0,00	0,00	0,00	-0,71	-0,29	0,04	179	0,00	0,00	0,00	-1,30	0,08	0,13

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
142	175	0,00	0,00	0,00	-0,76	-0,19	0,00	176	0,00	0,00	0,00	-1,27	0,00	0,09
	179	0,00	0,00	0,00	-1,27	0,10	0,04	180	0,00	0,00	0,00	-0,85	-0,07	-0,15
	176	0,00	0,00	0,00	-1,27	-0,01	0,05	177	0,00	0,00	0,00	-0,80	0,03	-0,13
143	180	0,00	0,00	0,00	-0,47	0,01	0,30	12	0,00	0,00	0,00	1,53	0,02	-0,43
	177	0,00	0,00	0,00	-0,77	0,03	0,34	11	0,00	0,00	0,00	2,05	0,07	-0,39
144	183	0,00	0,00	0,00	0,15	0,18	0,00	184	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,14	-0,05
	181	0,00	0,00	0,00	0,14	0,92	-0,07	14	0,00	0,00	0,00	0,41	1,13	-0,13
145	5	0,00	0,00	0,00	0,94	1,93	-0,25	154	0,00	0,00	0,00	0,41	1,59	-0,11
	182	0,00	0,00	0,00	0,27	0,31	-0,10	183	0,00	0,00	0,00	0,11	0,19	0,04
146	154	0,00	0,00	0,00	0,43	1,59	-0,03	1	0,00	0,00	0,00	0,70	1,92	0,13
	183	0,00	0,00	0,00	0,15	0,19	-0,14	184	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,11	0,02
147	184	0,00	0,00	0,00	0,13	0,03	-0,08	1	0,00	0,00	0,00	1,82	0,20	-0,13
	185	0,00	0,00	0,00	0,25	-0,02	-0,05	2	0,00	0,00	0,00	1,69	0,08	-0,10
148	188	0,00	0,00	0,00	0,35	0,03	0,09	182	0,00	0,00	0,00	0,40	0,13	0,08
	186	0,00	0,00	0,00	0,59	-0,03	0,16	13	0,00	0,00	0,00	0,63	0,07	0,15
149	17	0,00	0,00	0,00	0,56	0,27	0,08	189	0,00	0,00	0,00	0,66	0,26	0,02
	187	0,00	0,00	0,00	0,27	0,15	0,12	188	0,00	0,00	0,00	0,38	0,14	0,06
150	189	0,00	0,00	0,00	0,90	0,24	-0,09	5	0,00	0,00	0,00	1,20	0,56	-0,16
	188	0,00	0,00	0,00	0,47	0,09	0,08	182	0,00	0,00	0,00	0,76	0,40	0,02
151	19	0,00	0,00	0,00	-0,32	0,55	-0,02	17	0,00	0,00	0,00	0,15	0,64	-0,07
	190	0,00	0,00	0,00	0,21	0,10	-0,20	187	0,00	0,00	0,00	0,02	0,15	-0,25
152	194	0,00	0,00	0,00	-0,30	-0,04	-0,39	195	0,00	0,00	0,00	-1,09	-0,34	0,16
	191	0,00	0,00	0,00	-0,76	-0,16	-0,38	192	0,00	0,00	0,00	-0,88	-0,30	0,18
153	195	0,00	0,00	0,00	-0,78	-0,28	0,00	196	0,00	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,17
	192	0,00	0,00	0,00	-0,91	-0,31	-0,02	193	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,04	0,15
154	196	0,00	0,00	0,00	0,37	0,12	0,48	21	0,00	0,00	0,00	1,12	0,01	-0,22
	193	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,53	20	0,00	0,00	0,00	1,81	0,06	-0,17
155	200	0,00	0,00	0,00	-0,51	0,03	-0,07	201	0,00	0,00	0,00	-1,26	-0,24	-0,03
	197	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,02	-0,06	198	0,00	0,00	0,00	-1,23	-0,24	-0,02
156	201	0,00	0,00	0,00	-1,24	-0,23	-0,04	202	0,00	0,00	0,00	-0,46	0,10	0,02
	198	0,00	0,00	0,00	-1,26	-0,25	-0,06	199	0,00	0,00	0,00	-0,47	0,10	0,00
157	202	0,00	0,00	0,00	-0,45	0,11	-0,06	23	0,00	0,00	0,00	2,36	-0,20	-0,03
	199	0,00	0,00	0,00	-0,46	0,10	0,05	22	0,00	0,00	0,00	2,36	-0,18	0,08
158	206	0,00	0,00	0,00	-0,82	-0,09	-0,07	207	0,00	0,00	0,00	-1,04	-0,16	-0,03
	203	0,00	0,00	0,00	-0,77	0,13	0,01	204	0,00	0,00	0,00	-1,12	-0,13	0,05
159	207	0,00	0,00	0,00	-1,07	-0,17	0,00	208	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,02	0,06
	204	0,00	0,00	0,00	-0,97	-0,10	-0,02	205	0,00	0,00	0,00	-0,44	0,05	0,04
160	208	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,01	0,14	209	0,00	0,00	0,00	2,40	0,60	0,13
	205	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,06	0,05	24	0,00	0,00	0,00	2,62	0,85	0,04
161	17	0,00	0,00	0,00	0,52	0,62	-0,21	191	0,00	0,00	0,00	-0,60	-0,24	-0,27
	189	0,00	0,00	0,00	0,95	0,07	-0,10	206	0,00	0,00	0,00	-0,96	0,03	-0,16
162	191	0,00	0,00	0,00	-0,78	-0,27	-0,18	192	0,00	0,00	0,00	-0,87	-0,23	-0,06
	206	0,00	0,00	0,00	-0,79	0,07	-0,12	207	0,00	0,00	0,00	-1,05	-0,21	0,00
163	192	0,00	0,00	0,00	-0,90	-0,23	0,00	193	0,00	0,00	0,00	-0,16	-0,11	0,14
	207	0,00	0,00	0,00	-1,08	-0,21	-0,03	208	0,00	0,00	0,00	-0,22	0,07	0,10
164	193	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,09	0,20	20	0,00	0,00	0,00	1,93	0,66	0,09
	208	0,00	0,00	0,00	-0,28	0,06	0,14	209	0,00	0,00	0,00	2,35	0,37	0,04
165	213	0,00	0,00	0,00	-0,58	-0,11	-0,12	214	0,00	0,00	0,00	-1,34	-0,08	-0,08
	210	0,00	0,00	0,00	-0,61	-0,11	-0,15	211	0,00	0,00	0,00	-1,29	0,04	-0,11
166	214	0,00	0,00	0,00	-1,32	-0,08	-0,06	215	0,00	0,00	0,00	-0,52	0,13	0,14
	211	0,00	0,00	0,00	-1,41	0,02	-0,05	212	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,03	0,15
167	215	0,00	0,00	0,00	-0,54	0,13	-0,14	27	0,00	0,00	0,00	2,41	-0,25	0,06
	212	0,00	0,00	0,00	-0,41	-0,01	-0,05	26	0,00	0,00	0,00	2,23	0,04	0,15
168	216	0,00	0,00	0,00	-0,57	-0,03	-0,05	217	0,00	0,00	0,00	-1,27	-0,22	-0,01
	213	0,00	0,00	0,00	-0,58	-0,12	-0,11	214	0,00	0,00	0,00	-1,33	-0,04	-0,07
169	217	0,00	0,00	0,00	-1,27	-0,22	-0,05	218	0,00	0,00	0,00	-0,55	-0,02	-0,01
	214	0,00	0,00	0,00	-1,31	-0,04	0,01	215	0,00	0,00	0,00	-0,57	-0,12	0,05
170	218	0,00	0,00	0,00	-0,55	-0,02	0,06	219	0,00	0,00	0,00	2,58	0,53	0,08
	215	0,00	0,00	0,00	-0,59	-0,13	-0,03	27	0,00	0,00	0,00	2,63	0,88	-0,01
171	20	0,00	0,00	0,00	2,09	0,70	-0,04	197	0,00	0,00	0,00	-0,48	-0,11	-0,11
	209	0,00	0,00	0,00	2,25	0,35	-0,01	216	0,00	0,00	0,00	-0,57	0,00	-0,08
172	197	0,00	0,00	0,00	-0,58	-0,13	-0,06	198	0,00	0,00	0,00	-1,22	-0,16	-0,03
	216	0,00	0,00	0,00	-0,57	0,00	-0,07	217	0,00	0,00	0,00	-1,27	-0,22	-0,04
173	198	0,00	0,00	0,00	-1,24	-0,16	-0,04	199	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,15	0,00
	217	0,00	0,00	0,00	-1,27	-0,22	-0,03	218	0,00	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,02
174	199	0,00	0,00	0,00	-0,51	-0,14	0,04	22	0,00	0,00	0,00	2,55	0,80	0,03
	218	0,00	0,00	0,00	-0,55	0,00	0,02	219	0,00	0,00	0,00	2,55	0,36	0,01
175	221	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,04	-0,07	222	0,00	0,00	0,00	-1,17	-0,14	-0,06
	200	0,00	0,00	0,00	-0,51	0,02	-0,06	201	0,00	0,00	0,00	-1,25	-0,18	-0,05
176	222	0,00	0,00	0,00	-1,17	-0,14	-0,05	223	0,00	0,00	0,00	-0,48	0,02	-0,03
	201	0,00	0,00	0,00	-1,23	-0,18	-0,03	202	0,00	0,00	0,00	-0,51	-0,13	0,00
177	223	0,00	0,00	0,00	-0,48	0,02	-0,02	224	0,00	0,00	0,00	2,58	0,38	0,03
	202	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,13	-0,04	23	0,00	0,00	0,00	2,56	0,78	0,01
178	28	0,00	0,00	0,00	2,14	1,55	-0,27	225	0,00	0,00	0,00	-0,51	-0,15	-0,22
	220	0,00	0,00	0,00	1,79	0,27	-0,02	221	0,00	0,00	0,00	-0,45	0,17	0,04
179	225	0,00	0,00	0,00	-0,56	-0,16	-0,09	226	0,00	0,00	0,00	-1,10	0,00	-0,05
	221	0,00	0,00	0,00	-0,52	0,15	-0,11	222	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,19	-0,07
180	226	0,00	0,00	0,00	-1,16	-0,02	-0,09	227	0,00	0,00	0,00	-0,43	-0,12	-0,06
	222	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,19	-0,04	223	0,00	0,00	0,00	-0,48	0,02	0,00
181	227	0,00	0,00	0,00	-0,47	-0,12	0,03	29	0,00	0,00	0,00	2,65	0,87	0,03
	223	0,00	0,00	0,00	-0,49	0,02	-0,06	224	0,00	0,00	0,00	2,60	0,52	-0,05
182	228	0,00	0,00	0,00	-0,06	0,06	-0,24	229	0,00	0,00	0,00	-1,43	-0,04	0,15
	225	0,00	0,00	0,00	-0,50	0,11	-0,24	226	0,00	0,00	0,00	-1,12	-0,11	0,14
183	229	0,00	0,00	0,00	-1,05	0,03	-0,14	230	0,00	0,00	0,00	-0,49	-0,04	-0,05

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
	226	0,00	0,00	0,00	-1,18	-0,12	-0,13	227	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,14	-0,04
184	230	0,00	0,00	0,00	-0,24	0,01	0,05	31	0,00	0,00	0,00	2,22	0,02	-0,12
	227	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,13	0,13	29	0,00	0,00	0,00	2,43	-0,20	-0,03
185	204	0,00	0,00	0,00	-0,95	-0,21	-0,21	232	0,00	0,00	0,00	-0,92	-0,14	-0,24
	203	0,00	0,00	0,00	-0,95	-0,23	-0,10	231	0,00	0,00	0,00	-0,92	-0,16	-0,13
186	205	0,00	0,00	0,00	-0,62	-0,26	-0,06	233	0,00	0,00	0,00	-0,45	0,16	-0,15
	204	0,00	0,00	0,00	-0,80	-0,23	-0,08	232	0,00	0,00	0,00	-0,63	0,19	-0,17
187	24	0,00	0,00	0,00	1,18	-0,34	0,46	25	0,00	0,00	0,00	1,29	-0,12	0,38
	205	0,00	0,00	0,00	0,68	0,21	0,16	233	0,00	0,00	0,00	0,79	0,44	0,08
188	174	0,00	0,00	0,00	-0,25	-0,27	-0,08	11	0,00	0,00	0,00	0,32	0,03	0,59
	234	0,00	0,00	0,00	-0,27	-0,03	-0,10	33	0,00	0,00	0,00	0,08	0,06	0,57
189	219	0,00	0,00	0,00	0,35	2,49	-0,17	22	0,00	0,00	0,00	0,77	2,44	0,17
	235	0,00	0,00	0,00	0,53	1,89	-0,17	35	0,00	0,00	0,00	0,20	1,92	0,17
190	224	0,00	0,00	0,00	0,48	2,40	-0,37	29	0,00	0,00	0,00	0,82	2,39	0,39
	236	0,00	0,00	0,00	0,52	1,78	-0,36	38	0,00	0,00	0,00	0,15	1,71	0,40
191	43	0,00	0,00	0,00	0,06	1,01	-0,09	44	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,73	-0,06
	237	0,00	0,00	0,00	0,14	0,65	-0,10	238	0,00	0,00	0,00	0,07	0,37	-0,08
192	30	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,43	0,41	28	0,00	0,00	0,00	0,18	-0,06	0,35
	239	0,00	0,00	0,00	-0,20	-0,09	0,38	240	0,00	0,00	0,00	-0,10	0,28	0,31
193	45	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,97	-0,26	46	0,00	0,00	0,00	-0,32	0,50	-0,33
	241	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,34	0,64	242	0,00	0,00	0,00	-0,17	-0,40	0,57
194	244	0,00	0,00	0,00	0,02	0,07	0,19	241	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,06	0,22
	243	0,00	0,00	0,00	-0,30	-0,25	0,22	42	0,00	0,00	0,00	0,15	-0,10	0,24
195	18	0,00	0,00	0,00	0,58	1,54	-0,15	245	0,00	0,00	0,00	0,24	1,41	-0,02
	190	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,13	244	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,04	-0,01
196	245	0,00	0,00	0,00	0,30	1,42	-0,23	45	0,00	0,00	0,00	0,76	1,16	0,01
	244	0,00	0,00	0,00	0,01	0,04	0,07	241	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,37	0,31
197	246	0,00	0,00	0,00	0,46	1,28	0,17	47	0,00	0,00	0,00	0,27	1,13	-0,42
	245	0,00	0,00	0,00	0,35	1,69	0,19	45	0,00	0,00	0,00	0,86	1,70	-0,40
198	51	0,00	0,00	0,00	0,69	-0,07	-0,03	13	0,00	0,00	0,00	0,79	0,00	-0,07
	247	0,00	0,00	0,00	0,76	0,02	-0,07	181	0,00	0,00	0,00	0,86	0,08	-0,12
199	48	0,00	0,00	0,00	0,81	0,17	0,31	47	0,00	0,00	0,00	0,80	0,13	0,29
	248	0,00	0,00	0,00	0,59	0,25	0,22	249	0,00	0,00	0,00	0,58	0,21	0,20
200	251	0,00	0,00	0,00	0,08	0,16	-0,01	252	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,06	0,06
	250	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	-0,04	57	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,08	0,04
201	47	0,00	0,00	0,00	0,29	1,23	-0,18	246	0,00	0,00	0,00	0,46	1,26	-0,09
	249	0,00	0,00	0,00	0,05	0,29	-0,12	251	0,00	0,00	0,00	0,08	0,13	-0,02
202	246	0,00	0,00	0,00	0,38	1,25	-0,09	49	0,00	0,00	0,00	0,18	1,01	-0,02
	251	0,00	0,00	0,00	0,07	0,13	-0,01	252	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,09	0,06
203	49	0,00	0,00	0,00	0,66	-0,03	0,08	50	0,00	0,00	0,00	0,66	-0,07	0,05
	252	0,00	0,00	0,00	0,42	0,05	0,03	253	0,00	0,00	0,00	0,43	0,02	0,01
204	58	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,19	-0,02	58	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,19	-0,02
	254	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,19	-0,02	253	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,19	-0,02
205	256	0,00	0,00	0,00	0,12	-0,09	-0,01	257	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	-0,01
	255	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,13	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,04	-0,01
206	51	0,00	0,00	0,00	0,62	-0,07	-0,04	247	0,00	0,00	0,00	0,59	-0,07	-0,05
	254	0,00	0,00	0,00	0,40	-0,13	-0,02	256	0,00	0,00	0,00	0,37	-0,13	-0,02
207	247	0,00	0,00	0,00	0,57	0,07	-0,07	52	0,00	0,00	0,00	0,57	0,17	-0,07
	256	0,00	0,00	0,00	0,33	-0,01	-0,03	257	0,00	0,00	0,00	0,34	0,08	-0,04
208	61	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,05	62	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,01	0,02
	258	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,21	0,07	259	0,00	0,00	0,00	0,04	-0,22	0,04
209	63	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,03	0,04	64	0,00	0,00	0,00	0,10	-0,03	0,02
	260	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,21	0,06	261	0,00	0,00	0,00	0,09	-0,21	0,05
210	262	0,00	0,00	0,00	0,74	0,19	0,09	260	0,00	0,00	0,00	0,78	0,17	0,08
	236	0,00	0,00	0,00	1,26	0,26	0,17	36	0,00	0,00	0,00	1,30	0,24	0,16
211	62	0,00	0,00	0,00	0,08	0,01	0,01	263	0,00	0,00	0,00	0,09	0,02	0,01
	259	0,00	0,00	0,00	0,13	0,03	0,01	262	0,00	0,00	0,00	0,14	0,04	0,02
212	263	0,00	0,00	0,00	0,08	0,03	0,01	63	0,00	0,00	0,00	0,08	0,03	0,02
	262	0,00	0,00	0,00	0,16	0,06	0,02	260	0,00	0,00	0,00	0,17	0,06	0,02
213	265	0,00	0,00	0,00	0,81	0,22	0,10	235	0,00	0,00	0,00	1,32	0,28	0,16
	261	0,00	0,00	0,00	0,79	0,19	0,12	35	0,00	0,00	0,00	1,31	0,25	0,19
214	65	0,00	0,00	0,00	0,12	0,06	0,02	266	0,00	0,00	0,00	0,22	0,08	0,04
	264	0,00	0,00	0,00	0,11	0,06	0,02	265	0,00	0,00	0,00	0,21	0,08	0,03
215	266	0,00	0,00	0,00	0,85	0,19	0,12	37	0,00	0,00	0,00	1,36	0,27	0,20
	265	0,00	0,00	0,00	0,82	0,22	0,13	235	0,00	0,00	0,00	1,33	0,30	0,20
216	65	0,00	0,00	0,00	0,13	-0,01	0,03	66	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,01
	266	0,00	0,00	0,00	0,17	-0,19	0,06	267	0,00	0,00	0,00	0,18	-0,18	0,05
217	268	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,31	-0,20	269	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,37	-0,19
	243	0,00	0,00	0,00	-0,06	-0,36	-0,19	19	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,43	-0,18
218	44	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,17	-0,04	44	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,17	-0,04
	238	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,17	-0,04	268	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,17	-0,04
219	44	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,07	-0,11	44	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,07	-0,11
	268	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,07	-0,11	269	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,07	-0,11
220	271	0,00	0,00	0,00	0,23	0,58	0,20	240	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,36	0,28
	220	0,00	0,00	0,00	0,83	0,69	0,04	28	0,00	0,00	0,00	0,55	0,48	0,12
221	44	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,27	0,34	44	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,27	0,34
	270	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,27	0,34	271	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,27	0,34
222	44	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,22	0,38	44	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,22	0,38
	271	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,22	0,38	240	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,22	0,38
223	272	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,24	-0,06	273	0,00	0,00	0,00	-0,55	-0,14	0,01
	194	0,00	0,00	0,00	-0,59	-0,29	-0,16	195	0,00	0,00	0,00	-0,62	-0,19	-0,09
224	273	0,00	0,00	0,00	-0,64	-0,06	0,05	274	0,00	0,00	0,00	-0,46	0,04	0,09
	195	0,00	0,00	0,00	-0,59	-0,07	0,03	196	0,00	0,00	0,00	-0,41	0,02	0,06
225	274	0,00	0,00	0,00	-0,24	0,06	0,09	270	0,00	0,00	0,00	0,36	0,26	0,20

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell N.ro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
196		0,00	0,00	0,00	0,24	0,22	0,12	21	0,00	0,00	0,00	0,85	0,42	0,23
226	44	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,14	-0,14	44	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,14	-0,14
	269	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,14	-0,14	272	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,14	-0,14
227	44	0,00	0,00	0,00	-0,31	-0,08	0,09	44	0,00	0,00	0,00	-0,31	-0,08	0,09
	272	0,00	0,00	0,00	-0,31	-0,08	0,09	273	0,00	0,00	0,00	-0,31	-0,08	0,09
228	44	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,10	0,16	44	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,10	0,16
	273	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,10	0,16	274	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,10	0,16
229	44	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,04	0,22	44	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,04	0,22
	274	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,04	0,22	270	0,00	0,00	0,00	-0,35	0,04	0,22
230	68	0,00	0,00	0,00	0,01	0,05	-0,12	41	0,00	0,00	0,00	0,04	0,14	-0,14
	275	0,00	0,00	0,00	0,05	0,03	-0,10	242	0,00	0,00	0,00	0,08	0,12	-0,12
231	69	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,20	0,05	43	0,00	0,00	0,00	-0,04	0,29	0,03
	276	0,00	0,00	0,00	0,07	0,15	0,01	237	0,00	0,00	0,00	0,04	0,24	-0,02
232	70	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,06	0,16	30	0,00	0,00	0,00	0,07	-0,03	0,22
	277	0,00	0,00	0,00	-0,12	0,08	0,18	239	0,00	0,00	0,00	-0,07	0,11	0,24
233	278	0,13	-0,02	0,27	-1,12	-4,88	-0,59	72	-0,05	-0,93	0,13	-2,61	-13,05	-0,73
	174	-0,09	-0,07	-0,09	-1,38	-6,88	0,50	11	-0,28	-0,97	-0,24	-1,09	-5,47	0,35
234	279	-0,14	-0,55	-0,02	-0,06	-0,19	-0,12	74	-0,33	-1,50	0,09	0,00	-0,30	-0,08
	161	-0,13	-0,55	-0,02	-0,12	-0,58	0,09	6	-0,32	-1,50	0,09	-0,35	-1,77	0,14
235	280	-0,35	-0,36	-0,16	0,13	0,44	0,30	76	-0,48	-1,00	0,09	0,10	0,58	0,33
	154	-0,09	-0,31	-0,20	-0,19	-0,96	-0,09	5	-0,22	-0,95	0,05	0,26	1,29	-0,06
236	281	0,03	-0,23	0,09	0,18	0,46	-0,01	79	-0,06	-0,69	0,20	-0,09	0,73	-0,16
	181	-0,07	-0,25	-0,07	0,05	0,23	-0,02	14	-0,16	-0,71	0,05	-0,01	-0,07	-0,16
237	282	-0,31	-0,10	-0,29	-0,13	-0,61	-0,04	76	-0,49	-1,00	0,00	-0,02	-0,29	0,00
	189	-0,04	-0,04	-0,28	0,04	0,22	0,20	5	-0,22	-0,95	0,00	-0,31	-1,57	0,24
238	283	-0,09	-0,35	0,15	-0,01	-0,03	-0,01	82	-0,30	-1,40	0,34	0,01	0,07	-0,01
	209	-0,12	-0,35	0,02	0,04	0,21	-0,04	24	-0,33	-1,40	0,20	0,06	0,28	-0,04
239	284	-0,08	-0,45	0,14	0,01	0,07	0,00	84	-0,21	-1,12	0,32	0,00	0,05	-0,02
	219	-0,13	-0,46	-0,05	0,03	0,13	-0,01	27	-0,27	-1,13	0,13	0,04	0,21	-0,03
240	285	-0,12	-0,64	-0,04	0,06	0,24	-0,08	86	-0,13	-0,66	0,05	0,02	0,08	-0,06
	224	-0,14	-0,64	-0,06	0,09	0,44	-0,03	23	-0,14	-0,66	0,04	0,05	0,27	-0,01
241	286	-0,16	-0,56	-0,01	-0,12	-0,25	0,16	88	-0,20	-0,73	0,17	0,04	-0,18	0,17
	220	-0,11	-0,55	-0,07	-0,17	-0,87	-0,08	21	-0,15	-0,72	0,11	0,12	0,61	-0,07
242	287	0,00	-0,52	-0,12	0,09	0,52	-0,22	90	0,00	-0,51	0,24	0,10	0,27	-0,18
	245	-0,11	-0,54	-0,23	0,12	0,62	-0,09	18	-0,10	-0,53	0,13	0,01	0,05	-0,05
243	288	0,02	-0,13	0,15	0,07	0,25	-0,03	92	0,00	-0,25	0,08	0,16	0,22	0,14
	237	-0,02	-0,14	-0,04	0,06	0,30	-0,05	43	-0,05	-0,26	-0,12	0,11	0,53	0,12
244	289	0,01	-0,05	0,26	-0,02	-0,09	-0,05	91	-0,01	-0,13	0,29	0,01	0,07	-0,06
	242	-0,01	-0,06	-0,05	-0,04	-0,20	-0,13	41	-0,02	-0,13	-0,03	0,03	0,14	-0,14
245	290	-0,03	-0,05	-0,14	-0,11	-0,12	0,11	94	0,13	0,74	0,07	0,05	-0,49	0,17
	239	-0,01	-0,05	-0,42	-0,04	-0,20	0,29	30	0,14	0,74	-0,21	-0,19	-0,94	0,35
246	291	-0,07	-0,60	-0,03	-0,10	-0,43	-0,01	96	-0,16	-1,07	-0,11	-0,02	-0,42	0,01
	283	-0,06	-0,60	0,16	0,00	0,02	-0,02	82	-0,15	-1,06	0,08	0,00	0,05	0,00
247	292	0,00	-0,35	0,08	0,08	0,53	0,03	100	-0,26	-1,67	-0,21	0,27	1,35	-0,02
	279	-0,17	-0,39	-0,04	-0,05	-0,12	-0,08	74	-0,43	-1,70	-0,32	-0,02	-0,39	-0,13
248	293	-0,07	-0,06	0,36	0,86	3,72	-0,10	102	-0,30	-1,23	0,06	0,81	4,53	-0,10
	280	-0,65	-0,18	0,02	0,20	0,79	0,10	76	-0,88	-1,34	-0,28	-0,13	-0,55	0,10
249	294	-0,06	-0,37	0,17	0,48	1,92	0,21	104	-0,08	-0,50	0,00	0,39	2,57	0,25
	281	0,01	-0,35	0,13	0,19	0,52	-0,13	79	-0,02	-0,48	-0,04	-0,12	0,55	-0,09
250	295	-0,15	0,25	0,28	-0,42	-1,46	-0,38	102	-0,43	-1,19	-0,16	-0,74	-4,37	-0,39
	282	-0,67	0,14	0,01	-0,18	-0,85	0,34	76	-0,96	-1,29	-0,43	0,13	0,44	0,33
251	296	-0,01	-0,70	0,04	-0,09	-0,24	-0,04	107	-0,03	-0,81	-0,01	0,00	-0,29	-0,02
	284	-0,06	-0,71	0,09	0,01	0,05	-0,01	84	-0,08	-0,82	0,05	0,00	0,06	0,00
252	297	-0,11	-0,67	-0,02	-0,18	-0,48	-0,09	109	-0,11	-0,68	-0,02	0,08	-0,31	-0,07
	285	-0,13	-0,67	0,01	0,06	0,22	-0,10	86	-0,13	-0,68	0,01	0,02	0,10	-0,08
253	298	-0,16	-0,72	-0,15	0,28	0,28	0,06	111	-0,16	-0,71	0,02	-0,12	-0,27	0,11
	286	-0,21	-0,73	-0,07	-0,13	-0,32	0,15	88	-0,21	-0,72	0,10	0,07	-0,02	0,21
254	299	-0,20	-0,55	-0,13	-0,10	-0,01	0,11	97	-0,25	-0,80	0,02	0,38	0,94	0,13
	287	-0,03	-0,52	-0,18	0,09	0,52	-0,27	90	-0,08	-0,76	-0,03	0,15	0,53	-0,25
255	300	0,08	-0,11	0,03	0,10	0,06	0,01	114	0,07	-0,15	-0,01	0,09	0,01	0,03
	288	0,03	-0,12	-0,01	0,07	0,23	0,04	92	0,02	-0,16	-0,05	0,15	0,21	0,06
256	301	0,01	-0,05	0,16	-0,01	0,05	0,03	113	0,00	-0,09	0,20	0,03	0,06	0,03
	289	0,02	-0,05	0,04	-0,02	-0,09	-0,05	91	0,01	-0,09	0,08	0,01	0,07	-0,05
257	302	0,00	0,03	-0,15	0,03	-0,02	-0,01	116	0,07	0,40	0,03	0,00	-0,02	-0,02
	290	-0,02	0,03	-0,28	-0,11	-0,13	0,13	94	0,05	0,40	-0,10	0,06	-0,42	0,12
258	304	-0,03	-0,17	0,01	0,60	2,55	0,22	305	-0,01	-0,05	-0,02	0,38	1,95	0,31
	293	0,08	-0,15	-0,02	-1,45	-7,09	-0,31	101	0,10	-0,03	-0,05	-1,42	-5,78	-0,21
259	306	-0,01	-0,31	0,02	0,09	4,66	0,15	307	0,01	-0,20	-0,03	1,31	4,67	-0,01
	303	-0,01	-0,31	-0,02	0,56	2,07	0,11	304	0,01	-0,20	-0,06	0,50	2,34	-0,05
260	307	0,00	-0,20	-0,04	1,28	4,67	0,07	308	0,02	-0,10	-0,02	0,12	4,67	-0,07
	304	-0,03	-0,20	-0,01	0,57	2,36	0,06	305	-0,01	-0,10	0,00	0,41	2,10	-0,07
261	309	-0,01	-0,26	-0,01	0,49	1,39	-0,12	310	0,00	-0,21	0,01	0,55	1,70	0,10
	306	0,00	-0,26	-0,04	0,09	4,65	-0,16	307	0,01	-0,21	-0,02	1,30	4,66	0,06
262	310	0,00	-0,21	-0,06	0,56	1,70	-0,04	311	0,00	-0,18	-0,02	0,49	1,39	0,18
	307	0,00	-0,21	-0,03	1,28	4,66	0,01	308	0,00	-0,18	0,01	0,12	4,65	0,23
263	100	0,12	-0,19	-0,08	-2,03	-7,78	0,23	292	0,11	-0,22	-0,01	-1,65	-8,03	0,00
	309	-0,02	-0,22	-0,05	0,49	1,39	0,24	310	-0,03	-0,25	0,01	0,55	1,71	0,01
264	292	0,12	-0,22	-0,04	-1,68	-8,03	0,01	99	0,11	-0,24	0,04	-2,07	-7,88	-0,24
	310	-0,03	-0,25	-0,05	0,56	1,71	0,07	311	-0,04	-0,27	0,03	0,49	1,39	-0,18
265	313	-0,03	-0,27	0,02	0,51	1,60	0,03	314	-0,03	-0,29	-0,01	0,49	1,16	0,29
	292	0,11	-0,24	-0,01	-1,82	-8,73	-0,06	99	0,10	-0,26	-0,04	-2,13	-8,22	0,19
266	315	0,01	-0,25	0,01	0,08	4,74	0,25	316	0,00	-0,26	0,00	1,28	4,77	0,00
	312	0,00	-0,25	-0,01	0,50	1,20	0,17	313	-0,01	-0,26	-0,02	0,49	1,51	-0,07
267	316	0,01	-0,26	0,00	1,28	4,77	0,03	317	0,00	-0,30	-0,01	0,09	4,74	-0,21

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
268	313	0,00	-0,26	0,02	0,49	1,51	0,10	314	-0,01	-0,30	0,01	0,50	1,20	-0,14
	318	-0,01	-0,26	0,00	0,51	2,50	-0,01	319	-0,01	-0,30	0,02	0,38	2,72	0,08
	315	0,01	-0,26	-0,02	0,09	4,77	-0,04	316	0,00	-0,29	0,01	1,28	4,80	0,06
269	319	-0,01	-0,29	-0,02	0,39	2,72	-0,06	320	-0,01	-0,31	0,00	0,51	2,50	0,04
	316	0,01	-0,29	0,00	1,28	4,79	-0,03	317	0,00	-0,30	0,02	0,09	4,76	0,07
270	72	0,08	-0,36	0,07	-1,80	-4,98	-0,44	278	0,13	-0,15	0,07	-1,26	-7,42	-0,54
	318	-0,11	-0,40	0,02	0,45	2,22	0,57	319	-0,07	-0,19	0,02	0,51	3,34	0,46
271	278	0,13	-0,15	-0,06	-1,26	-7,42	0,54	71	0,08	-0,39	-0,08	-1,82	-5,04	0,43
	319	-0,07	-0,19	-0,01	0,51	3,34	-0,42	320	-0,12	-0,43	-0,02	0,46	2,21	-0,53
272	118	0,00	0,00	0,00	-0,34	0,44	0,36	118	-0,02	-0,12	0,00	-0,34	0,44	0,36
	321	0,03	0,07	0,03	-0,34	0,44	0,36	322	0,01	0,06	0,00	-0,34	0,44	0,36
273	324	0,04	-0,05	0,01	-1,29	0,01	0,30	321	0,04	-0,03	-0,04	-1,25	0,22	0,26
	294	0,03	-0,17	0,02	-2,01	-0,28	0,42	103	0,04	-0,12	-0,02	-1,98	-0,07	0,38
274	117	-0,01	0,00	0,01	-0,18	0,01	0,26	325	0,01	0,00	-0,01	-0,13	0,16	0,24
	323	0,00	-0,04	0,01	-0,48	-0,10	0,28	324	0,01	-0,03	0,00	-0,43	0,04	0,26
275	325	0,02	0,02	0,02	-0,32	0,35	0,26	118	-0,01	0,00	-0,01	-0,41	0,25	0,26
	324	0,00	-0,04	-0,01	-0,27	0,40	0,22	321	-0,02	-0,04	-0,03	-0,37	0,30	0,22
276	327	0,07	0,06	-0,01	-0,21	0,08	0,10	294	0,04	-0,10	-0,01	-1,17	-0,38	-0,20
	326	0,07	0,06	0,05	-0,15	-0,09	0,03	103	0,04	-0,10	0,05	-0,47	0,31	-0,28
277	101	0,06	0,11	-0,11	-3,53	-0,97	0,62	328	0,04	0,03	-0,01	-0,66	0,37	0,20
	293	-0,02	0,10	-0,11	-2,96	-0,62	0,32	327	-0,03	0,01	-0,02	-0,34	-0,03	-0,11
278	328	-0,03	0,00	0,02	-0,75	0,36	-0,11	104	-0,03	0,01	-0,02	-1,32	-0,62	-0,43
	327	0,08	0,02	0,03	-0,23	-0,01	0,13	294	0,09	0,03	-0,01	-1,09	0,03	-0,19
279	330	0,04	0,02	0,07	-0,97	0,23	-0,08	295	0,01	0,27	0,03	-1,87	-0,27	0,22
	326	0,11	0,11	0,00	-1,29	-0,43	-0,03	102	0,07	0,25	-0,04	-2,18	-0,93	0,28
280	105	0,00	0,00	0,00	-0,92	-0,13	-0,19	105	0,08	0,10	0,01	-0,92	-0,13	-0,19
	329	0,06	0,08	0,03	-0,92	-0,13	-0,19	330	0,05	0,09	0,02	-0,92	-0,13	-0,19
281	105	0,00	0,00	0,00	-1,36	-0,32	-0,19	105	0,15	0,06	0,04	-1,36	-0,32	-0,19
	330	0,03	0,01	0,08	-1,36	-0,32	-0,19	295	0,01	0,04	0,06	-1,36	-0,32	-0,19
282	105	0,00	0,00	0,00	-0,96	-0,22	-0,13	105	0,06	-0,03	0,04	-0,96	-0,22	-0,13
	331	0,08	0,05	0,03	-0,96	-0,22	-0,13	329	0,08	0,05	0,02	-0,96	-0,22	-0,13
283	332	-0,01	-0,12	0,34	-0,17	-0,32	0,04	120	-0,26	-1,38	-0,17	-0,08	-0,65	-0,09
	291	-0,09	-0,14	-0,02	-0,12	-0,51	0,07	96	-0,35	-1,40	-0,52	-0,01	-0,37	-0,05
284	333	-0,07	-0,51	0,08	-0,22	-0,86	0,01	123	-0,16	-0,95	-0,13	-0,03	-0,33	0,00
	296	-0,07	-0,51	0,01	-0,07	-0,14	-0,07	107	-0,16	-0,95	-0,20	-0,01	-0,37	-0,08
285	334	-0,06	-0,61	-0,03	-0,25	-1,43	0,32	121	-0,08	-0,75	-0,06	-0,03	-0,01	0,29
	297	-0,08	-0,62	0,01	-0,16	-0,41	-0,13	109	-0,11	-0,76	-0,02	0,07	-0,40	-0,16
286	335	-0,15	-0,84	-0,16	0,24	0,50	-0,12	126	-0,01	-0,77	0,06	0,07	0,15	-0,10
	298	-0,16	-0,84	-0,15	0,19	0,26	-0,04	111	-0,15	-0,80	0,07	0,02	-0,09	-0,02
287	336	0,08	-0,55	-0,05	-0,11	-0,74	0,08	128	-0,04	-1,15	0,18	0,03	-0,86	0,16
	299	-0,21	-0,61	-0,07	-0,08	0,08	0,15	97	-0,33	-1,21	0,16	0,20	0,09	0,23
288	337	0,09	-0,06	0,00	0,08	0,02	0,00	130	0,09	-0,06	-0,01	0,07	0,00	-0,01
	300	0,08	-0,07	-0,06	0,10	0,07	0,02	114	0,08	-0,07	-0,08	0,09	0,02	0,01
289	338	0,01	-0,07	0,14	-0,06	0,08	0,00	129	0,01	-0,04	0,25	0,07	0,05	-0,01
	301	0,01	-0,06	-0,05	-0,01	0,06	0,02	113	0,02	-0,04	0,07	0,03	0,06	0,01
290	339	0,01	0,05	-0,08	0,02	0,00	-0,01	132	0,03	0,14	0,03	0,00	0,00	-0,01
	302	0,00	0,05	-0,17	0,03	-0,01	0,00	116	0,02	0,13	-0,06	-0,02	-0,08	0,00
291	341	-0,04	-0,02	0,07	0,25	1,69	0,17	342	-0,01	0,12	-0,15	0,31	1,23	0,55
	295	0,26	0,04	0,07	-0,60	-3,58	-0,66	102	0,29	0,18	-0,14	-1,48	-1,53	-0,28
292	343	-0,02	0,00	0,02	0,12	2,14	0,04	344	0,00	0,08	-0,01	0,89	2,27	0,08
	340	0,01	0,01	-0,01	0,17	1,02	-0,14	341	0,03	0,09	-0,04	0,36	1,46	-0,11
293	344	0,00	0,07	0,00	0,92	2,28	0,06	345	0,01	0,11	-0,03	0,09	2,19	0,11
	341	-0,02	0,07	0,03	0,19	1,42	0,10	342	-0,01	0,10	0,01	0,32	1,28	0,16
294	346	-0,01	0,02	0,01	0,32	0,41	0,09	347	0,01	0,09	0,01	0,27	0,67	0,18
	343	-0,01	0,02	-0,01	0,12	2,12	-0,04	344	0,00	0,09	-0,01	0,89	2,29	0,05
295	347	0,00	0,09	-0,02	0,27	0,67	-0,06	348	0,00	0,11	-0,01	0,36	0,43	0,04
	344	0,00	0,09	0,00	0,92	2,29	0,07	345	0,00	0,11	0,01	0,07	2,10	0,18
296	119	0,11	0,09	-0,08	-1,48	-3,97	0,24	332	0,10	0,05	0,00	-0,60	-4,28	-0,05
	346	0,02	0,07	-0,07	0,34	0,51	0,36	347	0,01	0,03	0,02	0,28	0,73	0,07
297	332	0,11	0,07	0,01	-0,74	-4,31	0,14	120	0,13	0,18	0,07	-1,74	-4,25	-0,29
	347	-0,02	0,04	-0,02	0,28	0,73	0,15	348	0,00	0,15	0,05	0,36	0,48	-0,29
298	350	-0,04	-0,01	0,02	0,44	1,40	0,02	351	-0,02	0,10	-0,03	0,42	1,12	0,37
	332	0,10	0,02	0,02	-0,84	-4,83	-0,13	120	0,12	0,13	-0,04	-1,79	-4,47	0,22
299	352	-0,02	-0,12	0,00	0,12	2,80	0,11	353	0,00	0,01	-0,02	1,09	2,88	0,02
	349	0,00	-0,12	-0,01	0,40	1,08	0,03	350	0,02	0,01	-0,03	0,42	1,32	-0,05
300	353	-0,01	0,00	-0,01	1,11	2,89	0,06	354	0,02	0,11	-0,02	0,10	2,81	-0,03
	350	-0,03	0,00	0,00	0,43	1,32	0,12	351	0,00	0,11	0,00	0,41	1,07	0,04
301	355	-0,02	-0,08	0,00	0,23	0,76	0,01	356	0,00	0,02	-0,01	0,50	1,05	0,10
	352	-0,01	-0,08	-0,01	0,12	2,82	-0,05	353	0,01	0,02	-0,02	1,09	2,88	0,04
302	356	-0,01	0,02	-0,03	0,40	1,03	-0,07	357	0,00	0,09	-0,02	0,37	0,75	0,04
	353	-0,01	0,02	-0,01	1,11	2,88	0,03	354	0,01	0,09	0,01	0,09	2,78	0,14
303	122	0,05	-0,02	-0,03	-0,70	-4,60	-0,02	333	0,07	0,05	-0,03	-1,39	-5,74	-0,14
	355	-0,02	-0,04	-0,01	0,22	0,69	0,29	356	-0,01	0,03	-0,01	0,53	1,20	0,16
304	333	0,10	0,06	-0,03	-1,00	-5,66	0,05	123	0,11	0,09	0,02	-1,44	-5,13	-0,16
	356	-0,03	0,03	-0,03	0,43	1,18	-0,04	357	-0,03	0,07	0,01	0,36	0,73	-0,26
305	359	-0,02	-0,01	-0,01	-2,95	-0,65	-0,78	360	0,00	0,01	0,04	-2,72	-0,57	-0,85
	333	0,00	0,10	0,00	-4,48	-1,04	-0,81	123	0,02	0,13	0,04	-4,25	-0,97	-0,89
306	134	0,00	-0,01	-0,01	-0,40	0,04	-0,38	361	0,00	-0,01	0,01	-0,43	0,04	-0,47
	358	0,00	0,02	-0,01	-0,94	-0,22	-0,43	359	0,01	0,03	0,01	-0,97	-0,22	-0,53
307	361	0,00	0,00	0,00	-0,44	-0,06	-0,52	133	-0,01	0,00	0,00	-0,50	-0,09	-0,51
	359	0,01	0,00	-0,01	-1,02	-0,13	-0,60	360	0,00	0,00	-0,01	-1,08	-0,17	-0,58
308	135	-0,01	-0,03	-0,01	-0,46	0,27	-0,31	134	-0,01	-0,03	0,02	-0,48	0,23	-0,31
	362	0,01	0,04	-0,02	-0,63	0,70	-0,43	358	0,00	0,05	0,01	-0,65	0,66	-0,43
309	364	-0,03	0,02	-0,01	-3,13	-0,52	-0,46	362	0,00	0,03	0,01	-3,44	-0,82	-0,47

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
310	334	-0,02	0,06	-0,02	-4,94	-0,90	-0,82	121	0,01	0,07	0,01	-5,25	-1,20	-0,84
	136	0,00	0,00	-0,01	-0,51	0,08	-0,09	365	0,00	0,00	0,00	-0,49	0,18	-0,08
	363	-0,01	0,00	0,00	-0,99	0,05	-0,13	364	0,00	0,00	0,01	-0,97	0,14	-0,12
311	365	0,00	-0,01	0,00	-0,44	0,21	-0,15	135	-0,01	-0,01	0,01	-0,40	0,17	-0,22
	364	0,01	0,02	-0,01	-0,97	-0,03	-0,16	362	0,00	0,02	0,00	-0,94	-0,08	-0,24
312	366	-0,12	-0,46	0,10	0,39	1,45	-0,38	138	-0,15	-1,32	0,06	0,42	1,54	-0,41
	335	-0,18	-0,50	0,04	0,32	0,80	-0,37	126	-0,30	-1,41	-0,07	0,35	0,88	-0,41
313	367	-0,10	-0,55	0,18	-0,26	-1,31	-0,19	140	-0,22	-1,14	-0,16	-0,51	-2,64	-0,30
	336	-0,01	-0,53	0,16	-0,13	-0,84	0,26	128	-0,12	-1,12	-0,18	0,07	-0,68	0,15
314	368	0,15	-0,02	0,00	0,07	0,00	0,00	142	0,15	0,00	0,02	0,07	0,00	0,00
	337	0,09	-0,03	-0,06	0,08	0,01	0,00	130	0,09	-0,01	-0,05	0,07	0,01	0,00
315	369	0,23	0,08	-0,11	0,04	0,04	-0,05	141	0,16	-0,01	0,15	0,04	0,02	-0,03
	338	0,02	0,03	-0,10	0,02	0,07	-0,04	129	0,00	-0,04	0,15	0,02	0,05	-0,02
316	370	0,01	0,01	-0,02	0,03	0,00	-0,01	144	0,01	0,02	0,04	0,00	0,00	-0,01
	339	0,02	0,01	-0,08	0,03	0,00	-0,01	132	0,02	0,02	-0,03	0,00	-0,01	-0,01
317	372	-0,04	0,02	0,02	0,42	0,74	-0,05	373	-0,02	0,13	-0,02	0,36	0,51	0,24
	366	0,14	0,06	-0,05	-1,06	-5,49	-0,01	138	0,17	0,16	-0,09	-1,55	-5,44	0,28
318	374	-0,01	-0,01	0,01	0,10	2,50	0,10	375	0,00	0,05	-0,01	1,11	2,58	-0,01
	371	-0,01	-0,01	-0,03	0,38	0,44	-0,01	372	0,01	0,05	-0,04	0,42	0,75	-0,12
319	375	0,00	0,05	-0,01	1,08	2,58	0,00	376	0,01	0,07	-0,01	0,12	2,52	-0,11
	372	-0,01	0,05	0,00	0,42	0,75	0,07	373	0,00	0,07	0,00	0,35	0,47	-0,04
320	377	-0,01	0,01	0,00	0,36	0,71	0,04	378	0,00	0,03	0,01	0,44	1,05	0,12
	374	0,00	0,01	-0,02	0,11	2,51	-0,08	375	0,00	0,03	-0,02	1,11	2,59	0,00
321	378	0,01	0,03	-0,03	0,53	1,07	-0,04	379	0,00	0,03	-0,01	0,22	0,82	0,02
	375	-0,01	0,03	-0,02	1,08	2,58	-0,02	376	-0,01	0,03	0,00	0,12	2,54	0,04
322	124	0,09	0,05	-0,05	-1,42	-5,06	0,34	334	0,09	0,02	0,00	-0,92	-5,28	0,12
	377	-0,02	0,03	-0,03	0,37	0,77	0,29	378	-0,02	0,00	0,01	0,46	1,18	0,07
323	334	0,06	0,02	-0,01	-1,33	-5,36	0,29	121	0,05	0,00	0,02	-0,57	-4,03	0,17
	378	-0,01	0,01	-0,03	0,56	1,20	-0,13	379	-0,02	-0,01	0,00	0,19	0,70	-0,25
324	381	-0,03	-0,01	0,02	0,60	2,08	0,13	382	-0,04	-0,05	-0,03	0,42	1,59	0,30
	367	0,10	0,01	0,02	-1,32	-7,12	-0,26	140	0,10	-0,02	-0,02	-1,72	-6,17	-0,09
325	383	0,00	0,00	0,00	0,13	4,37	0,19	384	-0,01	-0,02	0,02	1,24	4,41	0,03
	380	0,00	0,00	-0,01	0,31	1,64	0,16	381	0,00	-0,02	0,01	0,66	1,95	-0,01
326	384	0,00	-0,02	0,00	1,26	4,41	0,09	385	0,00	-0,05	-0,01	0,10	4,39	-0,08
	381	0,00	-0,02	0,02	0,57	1,93	0,09	382	0,00	-0,05	0,01	0,44	1,70	-0,09
327	386	-0,01	-0,04	0,01	0,45	1,65	-0,05	387	-0,01	-0,03	0,04	0,52	1,95	0,12
	383	0,00	-0,04	-0,02	0,14	4,41	-0,08	384	0,01	-0,03	0,02	1,23	4,39	0,09
328	387	-0,01	-0,03	-0,04	0,51	1,95	-0,02	388	-0,01	-0,05	-0,01	0,45	1,65	0,15
	384	0,01	-0,03	0,00	1,26	4,40	0,02	385	0,00	-0,05	0,03	0,10	4,39	0,19
329	137	0,13	-0,05	-0,06	-1,88	-6,32	0,07	366	0,13	-0,04	0,03	-1,49	-7,12	-0,17
	386	-0,03	-0,08	-0,04	0,44	1,61	0,36	387	-0,03	-0,07	0,05	0,54	2,08	0,12
330	366	0,14	-0,04	-0,03	-1,38	-7,10	0,06	138	0,14	-0,02	0,07	-1,78	-6,59	-0,11
	387	-0,04	-0,07	-0,03	0,54	2,08	-0,02	388	-0,03	-0,06	0,06	0,44	1,60	-0,20
331	391	-0,01	0,00	0,00	-0,05	-1,25	-0,46	392	-0,01	-0,01	0,00	0,20	-1,70	-0,33
	389	0,01	0,00	0,00	0,23	0,00	-0,29	145	0,00	0,00	0,00	0,20	0,10	-0,16
332	139	-0,06	0,00	0,01	-0,87	-6,56	0,01	367	-0,06	-0,01	-0,04	-1,15	-5,56	0,01
	390	0,01	0,01	0,03	-0,13	-1,29	-0,43	391	0,01	0,00	-0,02	0,02	-1,30	-0,43
333	367	0,12	0,03	-0,03	-1,01	-5,53	-0,14	140	0,12	0,01	0,03	-1,55	-5,30	-0,60
	391	-0,03	0,00	-0,03	-0,06	-1,31	-0,24	392	-0,03	-0,02	0,03	0,27	-1,35	-0,70
334	143	-0,02	-0,05	-0,05	-4,12	0,53	0,06	139	0,02	-0,04	-0,05	-4,53	-0,29	0,23
	393	-0,03	0,01	0,01	-3,02	-0,37	-0,33	390	0,01	0,01	0,01	-3,43	-1,19	-0,15

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

Mat. N.ro	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq
101	0	Permanente	96,0	96,0	66,0	10,8
	1	Media Durata	128,0	128,0	88,0	14,4
	2	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8
	3	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8
	4	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8
	5	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8
	6	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8
	7	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8
	8	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8
	9	Istantaneo	176,0	176,0	121,0	19,8

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 934	7	1,10		1	-26	-327	1	2	384	0	0	9	0	0	1	0	0,07	0,07
LN140x400	qn=	-121		1	-26	-248	1	2	345	0	0	7	0	0	1	0	0,05	0,07

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless.	Rapp. Taglio
Asta: 1	0	1,10		1	-26	-176	0	2	306	0	0	5	0	0	1	0	0,04	0,06
Instab.:l=	43,8	β¹=		30,7	-26	-327	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=		0,53	0,01	2,19	mm	
Sez.N. 934	7	1,10		1	-97	-130	2	5	42	2	0	3	0	0	0	0	0,03	0,02
LN140x400	qn=	-121		1	-97	-128	0	5	-33	2	0	3	0	0	0	0	0,03	0,02
Asta: 2	0	1,10		0	-77	-111	-1	3	-105	1	0	3	0	0	0	0	0,03	0,04
Instab.:l=	84,5	β¹=		59,2	-97	-158	-2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,02	Wmax/rel/lim=		0,43	0,01	4,23	mm	
Sez.N. 934	5	1,10		1	-246	-760	-1	-2	911	0	0	20	0	0	2	0	0,15	0,17
LN140x400	qn=	-121		1	-255	-244	0	-2	804	0	0	7	0	0	2	0	0,05	0,15
Asta: 3	0	1,00		1	-264	243	1	-2	689	0	0	7	0	0	2	0	0,05	0,13
Instab.:l=	125,4	β¹=		87,8	-246	-760	-1	KcC= 0,99	KcM= 1,00	Rx= 0,16	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=		1,24	0,06	6,27	mm	
Sez.N. 934	6	1,10		1	-383	-829	0	1	962	-1	1	22	0	0	3	0	0,17	0,19
LN140x400	qn=	-121		1	-391	-282	-1	1	856	-1	1	8	0	0	2	0	0,06	0,17
Asta: 4	0	1,00		1	-400	238	-1	1	740	-1	1	6	0	0	2	0	0,05	0,14
Instab.:l=	125,4	β¹=		87,8	-383	-829	0	KcC= 0,99	KcM= 1,00	Rx= 0,17	Ry= 0,12	Wmax/rel/lim=		1,26	0,07	6,27	mm	
Sez.N. 934	22	1,10		0	23	-42	-1	-4	157	1	0	1	0	0	0	0	0,01	0,05
LN140x400	qn=	-121		1	21	5	0	-4	134	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,04
Asta: 5	0	1,10		1	21	42	2	-4	71	2	0	1	0	0	0	0	0,01	0,02
Instab.:l=	71,8	β¹=		50,3	23	-42	-1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01	Wmax/rel/lim=		0,86	0,00	3,59	mm	
Sez.N. 934	9	1,10		0	-71	119	16	46	-128	-2	0	3	1	0	0	0	0,04	0,05
LN140x400	qn=	121		0	-71	84	0	46	-64	-2	0	2	0	0	0	0	0,02	0,04
Asta: 6	0	1,10		0	-71	73	-17	46	0	-2	0	2	1	0	0	0	0,03	0,02
Instab.:l=	72,0	β¹=		50,4	-71	119	16	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,04	Wmax/rel/lim=		0,47	0,01	3,60	mm	
Sez.N. 934	4	0,70		1	-274	-1077	1	1	1063	-1	0	29	0	0	3	0	0,22	0,20
LN140x400	qn=	-121		1	-282	-469	0	1	956	-1	1	13	0	0	3	0	0,09	0,18
Asta: 7	0	0,60		1	-291	116	-1	1	841	-1	1	3	0	0	2	0	0,02	0,16
Instab.:l=	125,4	β¹=		87,8	-274	-1077	1	KcC= 0,99	KcM= 1,00	Rx= 0,22	Ry= 0,16	Wmax/rel/lim=		1,23	0,11	6,27	mm	
Sez.N. 934	3	0,70		1	-333	-1070	0	-1	1057	1	1	29	0	0	3	0	0,22	0,20
LN140x400	qn=	-121		1	-342	-466	0	-1	950	1	1	12	0	0	3	0	0,09	0,18
Asta: 8	0	0,60		1	-351	115	1	-1	834	1	1	3	0	0	2	0	0,02	0,16
Instab.:l=	125,4	β¹=		87,8	-333	-1070	0	KcC= 0,99	KcM= 1,00	Rx= 0,22	Ry= 0,16	Wmax/rel/lim=		1,17	0,11	6,27	mm	
Sez.N. 934	9	1,10		1	-126	457	-12	-31	-574	-1	0	12	1	0	2	0	0,10	0,12
LN140x400	qn=	121		1	-126	250	0	-31	-506	-1	0	7	0	0	1	0	0,05	0,11
Asta: 9	0	1,10		1	-126	70	12	-31	-438	-1	0	2	1	0	1	0	0,02	0,09
Instab.:l=	76,6	β¹=		53,6	-126	457	-12	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,07	Wmax/rel/lim=		0,67	0,03	3,83	mm	
Sez.N. 934	6	1,10		1	-107	-160	-6	-13	426	1	0	4	0	0	1	0	0,03	0,09
LN140x400	qn=	-121		1	-101	5	0	-13	351	1	0	0	0	0	1	0	0,00	0,07
Asta: 10	0	1,17		1	-95	138	6	-13	276	1	0	4	0	0	1	0	0,03	0,06
Instab.:l=	84,9	β¹=		59,4	-975	-163	8	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,03	Wmax/rel/lim=		0,72	0,01	4,24	mm	
Sez.N. 934	11	1,37		1	243	-540	-3	-5	740	2	0	14	0	0	2	0	0,11	0,15
LN140x400	qn=	-121		1	251	-190	0	-5	650	2	0	5	0	0	2	0	0,04	0,13
Asta: 11	0	1,45		1	258	116	2	-5	561	2	0	3	0	0	2	0	0,03	0,11
Instab.:l=	100,8	β¹=		70,5	243	-540	-3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,08	Wmax/rel/lim=		0,75	0,03	5,04	mm	
Sez.N. 934	14	1,70		1	-2	-742	-3	-8	634	2	0	20	0	0	2	0	0,15	0,13
LN140x400	qn=	-121		1	-2	-516	0	-8	567	2	0	14	0	0	2	0	0,10	0,12
Asta: 12	0	1,70		1	-2	-315	3	-8	500	2	0	8	0	0	1	0	0,06	0,11
Instab.:l=	75,4	β¹=		52,8	-2	-742	-3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=		0,71	0,05	3,77	mm	
Sez.N. 934	10	1,10		1	320	-344	3	5	611	-1	1	9	0	0	2	0	0,08	0,12
LN140x400	qn=	-121		1	326	-101	1	5	535	-1	1	3	0	0	1	0	0,03	0,10
Asta: 13	0	1,17		1	332	110	-1	5	460	-1	1	3	0	0	1	0	0,03	0,09
Instab.:l=	84,9	β¹=		59,4	320	-344	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,06	Wmax/rel/lim=		0,66	0,01	4,24	mm	
Sez.N. 934	23	1,70		0	-8	-25	-1	-3	119	-2	0	1	0	0	0	0	0,01	0,04
LN140x400	qn=	-121		1	-9	11	0	-4	84	-3	0	0	0	0	0	0	0,00	0,03
Asta: 14	0	1,70		1	-9	30	1	-4	17	-3	0	1	0	0	0	0	0,01	0,02
Instab.:l=	75,2	β¹=		52,6	-8	-25	-1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01	Wmax/rel/lim=		1,53	0,00	3,76	mm	
Sez.N. 934	24	1,70		1	14	36	-1	-7	335	-1	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07
LN140x400	qn=	-121		1	14	61	-1	-7	322	-1	0	2	0	0	1	0	0,01	0,07
Asta: 15	25	1,70		1	14	85	0	-7	308	-1	0	2	0	0	1	0	0,02	0,07
Instab.:l=	15,1	β¹=		10,5	14	85	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,01	Wmax/rel/lim=		1,75	0,00	0,75	mm	
Sez.N. 934	25	1,70		0	-6	8	1	2	82	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
LN140x400	qn=	-121		1	-9	45	0	2	-2	-1	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 16	0	1,70		0	-6	19	-1	2	-52	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,02
Instab.:l=	75,3	β¹=		52,7	-9	45	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01	Wmax/rel/lim=		1,90	0,00	3,76	mm	
Sez.N. 934	16	1,70		1	50	833	-3	-6	-721	-1	0	22	0	0	2	0	0,17	0,14

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
LN140x400	qn=	121		1	50	527	0	-6	-642	-1	0	14	0	0	2	0	0,11	0,13		
Asta: 17		0	1,70	1	50	258	3	-6	-562	-1	0	7	0	0	2	0	0,05	0,11		
Instab.:l:=	89,6	β*l=		62,7	50	833	-3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,17	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	1,11	0,07	4,48	mm
Sez.N. 934	qn=	1,37		1	-274	-550	-3	-5	754	-1	0	15	0	0	2	0	0,11	0,15		
LN140x400	qn=	-121		1	-267	-193	-1	-5	664	-1	0	5	0	0	2	0	0,04	0,13		
Asta: 18		0	1,45	1	-259	119	2	-5	575	-1	0	3	0	0	2	0	0,02	0,11		
Instab.:l:=	100,8	β*l=		70,5	-274	-550	-3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	0,81	0,03	5,04	mm
Sez.N. 934	qn=	2,40		1	27	-16	-16	-41	-237	-1	0	0	1	0	1	0	0,01	0,06		
LN140x400	qn=	-121		1	27	-120	0	-41	-305	-1	0	3	0	0	1	0	0,02	0,07		
Asta: 19		0	2,40	0	25	-176	16	-41	-282	-1	0	5	1	0	1	0	0,06	0,08		
Instab.:l:=	76,8	β*l=		53,8	27	-250	16	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,97	0,01	3,84	mm
Sez.N. 934	qn=	2,40		1	86	-811	-6	-9	920	1	0	22	0	0	2	0	0,17	0,18		
LN140x400	qn=	-121		1	77	-287	0	-9	813	1	0	8	0	0	2	0	0,06	0,16		
Asta: 20		0	2,31	1	69	172	5	-9	705	1	0	5	0	0	2	0	0,04	0,14		
Instab.:l:=	121,0	β*l=		84,7	86	-811	-6	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,17	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	1,17	0,07	6,05	mm
Sez.N. 934	qn=	2,02		1	-257	-685	-1	-3	808	1	0	18	0	0	2	0	0,14	0,16		
LN140x400	qn=	-121		1	-264	-300	1	-3	718	1	0	8	0	0	2	0	0,06	0,14		
Asta: 21		0	1,94	1	-271	39	3	-3	629	1	0	1	0	0	2	0	0,01	0,13		
Instab.:l:=	100,7	β*l=		70,5	-257	-685	-1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	0,70	0,04	5,04	mm
Sez.N. 934	qn=	2,40		1	-115	-901	-11	-19	1001	1	0	24	1	0	3	0	0,19	0,19		
LN140x400	qn=	-121		1	-124	-328	0	-19	893	1	0	9	0	0	2	0	0,07	0,17		
Asta: 22		0	2,31	1	-132	181	11	-19	786	1	0	5	1	0	2	0	0,04	0,15		
Instab.:l:=	121,0	β*l=		84,7	-115	-901	-11	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,19	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	1,01	0,08	6,05	mm
Sez.N. 934	qn=	2,02		1	303	-693	1	1	811	-2	1	19	0	0	2	0	0,15	0,16		
LN140x400	qn=	-121		1	295	-307	0	1	721	-2	1	8	0	0	2	0	0,07	0,14		
Asta: 23		0	1,94	1	288	34	0	1	632	-2	1	1	0	0	2	0	0,01	0,13		
Instab.:l:=	100,7	β*l=		70,5	303	-693	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	0,75	0,05	5,04	mm
Sez.N. 934	qn=	2,40		0	62	9	-42	-100	73	1	0	0	3	0	0	0	0,03	0,05		
LN140x400	qn=	-121		0	62	24	-4	-100	7	1	0	1	0	0	0	0	0,01	0,03		
Asta: 24		0	2,40	0	62	14	33	-100	-60	1	0	0	3	0	0	0	0,03	0,04		
Instab.:l:=	75,0	β*l=		52,5	62	9	-42	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,86	0,01	3,75	mm
Sez.N. 934	qn=	1,10		0	16	-99	-2	-9	169	-1	0	3	0	0	0	0	0,03	0,05		
LN140x400	qn=	-121		1	14	-91	0	-10	181	-1	0	2	0	0	0	0	0,02	0,04		
Asta: 25		22	1,10	1	14	-56	3	-10	142	-1	0	1	0	0	0	0	0,01	0,03		
Instab.:l:=	43,8	β*l=		30,7	14	-135	-2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02	Wmax/rel/lim=	0,68	0,00	2,19	mm
Sez.N. 934	qn=	1,10		1	-172	-157	3	6	-296	-2	0	4	0	0	1	0	0,03	0,07		
LN140x400	qn=	-121		1	-172	-299	1	6	-371	-2	0	8	0	0	1	0	0,06	0,08		
Asta: 26		5	1,10	1	-172	-471	-2	6	-447	-2	0	13	0	0	1	0	0,10	0,10		
Instab.:l:=	84,5	β*l=		59,2	-172	-471	-2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	0,44	0,04	4,23	mm
Sez.N. 934	qn=	1,00		1	-246	256	-1	-1	398	-1	0	7	0	0	1	0	0,05	0,08		
LN140x400	qn=	-121		1	-254	463	0	-1	291	-1	0	12	0	0	1	0	0,09	0,06		
Asta: 27		0	0,90	1	-263	615	0	-1	176	-1	0	16	0	0	0	0	0,12	0,04		
Instab.:l:=	125,4	β*l=		87,8	-263	615	0	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,68	0,12	6,27	mm
Sez.N. 934	qn=	0,90		1	-294	621	0	1	-282	1	1	17	0	0	1	0	0,12	0,06		
LN140x400	qn=	-121		1	-303	419	0	1	-389	1	1	11	0	0	1	0	0,08	0,08		
Asta: 28		0	0,80	1	-312	128	-1	1	-504	1	1	3	0	0	1	0	0,03	0,10		
Instab.:l:=	125,4	β*l=		87,8	-294	621	0	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,68	0,10	6,27	mm
Sez.N. 934	qn=	0,80		1	-360	131	2	2	-831	-1	1	4	0	0	2	0	0,03	0,16		
LN140x400	qn=	-121		1	-368	-401	0	2	-937	-1	1	11	0	0	3	0	0,08	0,18		
Asta: 29		3	0,70	1	-378	-1050	-1	2	-1053	-1	1	28	0	0	3	0	0,21	0,20		
Instab.:l:=	125,4	β*l=		87,8	-378	-1050	-1	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	1,09	0,12	6,27	mm
Sez.N. 934	qn=	1,00		1	-275	245	1	0	409	1	0	7	0	0	1	0	0,05	0,08		
LN140x400	qn=	-121		1	-283	458	0	0	302	1	1	12	0	0	1	0	0,09	0,06		
Asta: 30		0	0,90	1	-293	618	0	0	187	1	1	17	0	0	0	0	0,12	0,04		
Instab.:l:=	125,4	β*l=		87,8	-293	618	0	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,69	0,12	6,27	mm
Sez.N. 934	qn=	0,90		1	-266	619	-1	-1	-278	-1	0	17	0	0	1	0	0,12	0,06		
LN140x400	qn=	-121		1	-274	419	0	-1	-384	-1	0	11	0	0	1	0	0,08	0,08		
Asta: 31		0	0,80	1	-283	131	1	-1	-500	-1	1	4	0	0	1	0	0,03	0,10		
Instab.:l:=	125,4	β*l=		87,8	-266	619	-1	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,69	0,10	6,27	mm
Sez.N. 934	qn=	0,80		1	-270	129	-2	-3	-817	1	0	3	0	0	2	0	0,03	0,16		
LN140x400	qn=	-121		1	-278	-395	0	-3	-924	1	0	11	0	0	2	0	0,08	0,18		
Asta: 32		4	0,70	1	-287	-1035	2	-3	-1040	1	1	28	0	0	3	0	0,21	0,20		
Instab.:l:=	125,4	β*l=		87,8	-287	-1035	2	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	1,09	0,12	6,27	mm

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmg)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless.	Rapp. Taglio	
Sez.N. 934	0	1,10		0	13	5	0	0	87	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,03	
LN140x400	qn=	-121		1	14	35	0	0	31	2	0	1	0	0	0	0	0,01	0,02	
Asta: 33	21	1,10		0	13	21	0	0	-41	2	0	1	0	0	0	0	0,01	0,02	
Instab.:l=	71,8	$\beta^*l=$		50,3	14	38	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01	Wmax/rel/lim=	0,99	0,00	3,59
Sez.N. 934	0	1,10		0	275	101	8	21	-38	0	0	3	1	0	0	0	0,04	0,02	
LN140x400	qn=	121		1	303	142	4	23	1	1	1	4	0	0	0	0	0,04	0,01	
Asta: 34	10	1,10		0	275	120	-8	21	90	0	0	3	1	0	0	0	0,04	0,03	
Instab.:l=	72,0	$\beta^*l=$		50,4	275	120	-8	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,47	0,01	3,60
Sez.N. 934	0	0,60		1	-281	117	0	0	523	1	1	3	0	0	1	0	0,02	0,10	
LN140x400	qn=	-121		1	-290	399	0	0	416	1	1	11	0	0	1	0	0,08	0,08	
Asta: 35	0	0,50		1	-299	633	0	0	301	1	1	17	0	0	1	0	0,13	0,06	
Instab.:l=	125,4	$\beta^*l=$		87,8	-299	633	0	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,82	0,11	6,27
Sez.N. 934	0	0,50		1	-290	628	0	0	-157	0	1	17	0	0	0	0	0,13	0,03	
LN140x400	qn=	-121		1	-298	501	0	0	-263	0	1	13	0	0	1	0	0,10	0,05	
Asta: 36	0	0,40		0	-223	185	0	0	-290	0	0	5	0	0	1	0	0,05	0,07	
Instab.:l=	125,4	$\beta^*l=$		87,8	-290	628	0	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,83	0,12	6,27
Sez.N. 934	0	0,40		1	-489	254	0	1	-616	0	1	7	0	0	2	0	0,05	0,12	
LN140x400	qn=	-121		1	-498	-148	-1	1	-722	0	1	4	0	0	2	0	0,03	0,14	
Asta: 37	2	0,30		1	-507	-657	-1	1	-838	0	1	18	0	0	2	0	0,13	0,16	
Instab.:l=	125,4	$\beta^*l=$		87,8	-507	-657	-1	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	1,30	0,06	6,27
Sez.N. 934	0	0,60		1	-329	118	0	0	522	-1	1	3	0	0	1	0	0,02	0,10	
LN140x400	qn=	-121		1	-338	400	0	0	415	-1	1	11	0	0	1	0	0,08	0,08	
Asta: 38	0	0,50		1	-347	632	0	0	299	-1	1	17	0	0	1	0	0,13	0,06	
Instab.:l=	125,4	$\beta^*l=$		87,8	-347	632	0	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,75	0,11	6,27
Sez.N. 934	0	0,50		1	-329	628	0	1	-158	1	1	17	0	0	0	0	0,13	0,03	
LN140x400	qn=	-121		1	-337	501	0	1	-264	1	1	13	0	0	1	0	0,10	0,05	
Asta: 39	0	0,40		0	-245	184	0	1	-291	0	0	5	0	0	1	0	0,05	0,08	
Instab.:l=	125,4	$\beta^*l=$		87,8	-329	628	0	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,75	0,12	6,27
Sez.N. 934	0	0,40		1	-521	255	1	0	-621	0	1	7	0	0	2	0	0,05	0,12	
LN140x400	qn=	-121		1	-530	-151	0	0	-727	0	1	4	0	0	2	0	0,03	0,14	
Asta: 40	1	0,30		1	-539	-663	1	0	-843	0	1	18	0	0	2	0	0,13	0,16	
Instab.:l=	125,4	$\beta^*l=$		87,8	-539	-663	1	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	1,30	0,06	6,27
Sez.N. 934	0	1,10		0	6	87	-2	-4	-169	-2	0	2	0	0	0	0	0,02	0,06	
LN140x400	qn=	121		1	4	49	-1	-5	-140	-3	0	1	0	0	0	0	0,01	0,04	
Asta: 41	21	1,10		1	4	8	1	-5	-72	-3	0	0	0	0	0	0	0,00	0,03	
Instab.:l=	76,6	$\beta^*l=$		53,6	6	87	-2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,02	Ry=	0,02	Wmax/rel/lim=	0,97	0,01	3,83
Sez.N. 934	0	1,17		0	-42	108	0	-1	165	0	0	3	0	0	0	0	0,03	0,04	
LN140x400	qn=	-121		1	10	239	0	-3	136	0	0	6	0	0	0	0	0,05	0,03	
Asta: 42	0	1,24		1	16	281	1	-3	61	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,01	
Instab.:l=	84,9	$\beta^*l=$		59,4	16	281	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,79	0,03	4,24
Sez.N. 934	0	1,24		1	125	291	0	0	-237	1	0	8	0	0	1	0	0,06	0,05	
LN140x400	qn=	-121		1	131	174	0	0	-312	1	0	5	0	0	1	0	0,04	0,06	
Asta: 43	0	1,30		1	137	26	0	0	-387	1	0	1	0	0	1	0	0,01	0,08	
Instab.:l=	84,9	$\beta^*l=$		59,4	125	291	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,78	0,02	4,24
Sez.N. 934	0	1,30		1	253	19	1	3	-550	-2	0	1	0	0	1	0	0,01	0,11	
LN140x400	qn=	-121		1	259	-230	0	3	-626	-2	0	6	0	0	2	0	0,05	0,13	
Asta: 44	11	1,37		1	265	-512	-1	3	-701	-2	0	14	0	0	2	0	0,11	0,14	
Instab.:l=	84,9	$\beta^*l=$		59,4	265	-512	-1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,11	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	0,59	0,04	4,24
Sez.N. 934	0	1,45		1	222	128	-2	-4	327	0	0	3	0	0	1	0	0,03	0,06	
LN140x400	qn=	-121		1	229	270	0	-4	238	0	0	7	0	0	1	0	0,06	0,05	
Asta: 45	0	1,54		1	237	368	1	-4	149	0	0	10	0	0	0	0	0,08	0,03	
Instab.:l=	100,8	$\beta^*l=$		70,5	237	368	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,90	0,05	5,04
Sez.N. 934	0	1,54		1	145	372	-2	-3	-227	1	0	10	0	0	1	0	0,08	0,05	
LN140x400	qn=	-121		1	152	235	0	-3	-317	1	0	6	0	0	1	0	0,05	0,06	
Asta: 46	0	1,62		1	160	53	1	-3	-406	1	0	1	0	0	1	0	0,01	0,08	
Instab.:l=	100,8	$\beta^*l=$		70,5	145	372	-2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,89	0,04	5,04
Sez.N. 934	0	1,62		1	51	47	0	-1	-647	-1	0	1	0	0	2	0	0,01	0,13	
LN140x400	qn=	-121		1	59	-302	0	-1	-736	-1	0	8	0	0	2	0	0,06	0,14	
Asta: 47	14	1,70		1	66	-695	1	-1	-826	-1	0	19	0	0	2	0	0,14	0,16	
Instab.:l=	100,8	$\beta^*l=$		70,5	66	-695	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	0,64	0,06	5,04
Sez.N. 934	0	1,70		1	-4	-290	-2	-4	420	2	0	8	0	0	1	0	0,06	0,09	
LN140x400	qn=	-121		1	-4	-144	0	-4	353	2	0	4	0	0	1	0	0,03	0,08	
Asta: 48	23	1,70		1	-4	-23	1	-4	286	2	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	-4	-290	-2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	1,26	0,01	3,77

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA		Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N.	934	0	1,17	0	141	79	1	2	195	0	0	2	0	0	1	0	0,03	0,05	
LN140x400	qn=	-121	1	147	217	0	2	180	0	0	6	0	0	0	0	0	0,05	0,03	
Asta:	49	0	1,24	1	153	277	-1	2	105	0	0	7	0	0	0	0	0,06	0,02	
Instab.:	:=	84,9	β*=	59,4	153	277	-1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,75	0,03	4,24 mm
Sez.N.	934	0	1,24	1	50	277	0	0	-211	0	0	7	0	0	1	0	0,06	0,04	
LN140x400	qn=	-121	1	56	172	0	0	-286	0	0	5	0	0	1	0	0,04	0,05		
Asta:	50	0	1,30	1	62	35	0	0	-361	0	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07	
Instab.:	:=	84,9	β*=	59,4	50	277	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,75	0,02	4,24 mm
Sez.N.	934	0	1,30	1	-3	20	0	-1	-529	2	0	1	0	0	1	0	0,00	0,11	
LN140x400	qn=	-121	1	3	-220	0	0	-1	-604	2	0	6	0	0	2	0	0,04	0,12	
Asta:	51	12	1,37	1	9	-493	0	-1	-679	2	0	13	0	0	2	0	0,10	0,14	
Instab.:	:=	84,9	β*=	59,4	9	-493	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	0,62	0,03	4,24 mm
Sez.N.	934	0	1,70	0	-11	-14	-1	-2	112	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,04	
LN140x400	qn=	-121	1	-14	29	0	0	-3	69	-2	0	1	0	0	0	0	0,01	0,03	
Asta:	52	24	1,70	0	-11	20	1	-2	-22	-1	0	1	0	0	0	0	0,01	0,02	
Instab.:	:=	75,2	β*=	52,6	-14	42	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01	Wmax/rel/lim=	1,72	0,00	3,76 mm
Sez.N.	934	0	1,70	0	-2	21	1	3	32	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,01	
LN140x400	qn=	-121	1	-3	30	0	0	3	-60	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,01	
Asta:	53	26	1,70	0	-2	-6	-1	3	-102	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,03	
Instab.:	:=	75,3	β*=	52,7	-3	40	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01	Wmax/rel/lim=	2,02	0,00	3,76 mm
Sez.N.	934	0	1,70	0	2	193	-1	-2	-295	0	0	5	0	0	1	0	0,05	0,07	
LN140x400	qn=	121	1	3	115	0	0	-3	-305	0	0	3	0	0	1	0	0,02	0,06	
Asta:	54	26	1,70	1	3	-4	1	-3	-226	0	0	0	0	0	1	0	0,00	0,04	
Instab.:	:=	89,6	β*=	62,7	3	269	-1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	1,95	0,02	4,48 mm
Sez.N.	934	0	1,45	1	-168	125	-2	-3	335	1	0	3	0	0	1	0	0,03	0,07	
LN140x400	qn=	-121	1	-160	271	0	0	-3	246	1	0	7	0	0	1	0	0,05	0,05	
Asta:	55	0	1,54	1	-153	373	1	-3	157	1	0	10	0	0	0	0	0,08	0,03	
Instab.:	:=	100,8	β*=	70,5	-153	373	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,97	0,05	5,04 mm
Sez.N.	934	0	1,54	1	-65	370	-2	-3	-209	0	0	10	0	0	1	0	0,08	0,04	
LN140x400	qn=	-121	1	-58	243	0	0	-3	-298	0	0	6	0	0	1	0	0,05	0,06	
Asta:	56	0	1,62	0	-24	38	1	-3	-291	0	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07	
Instab.:	:=	100,8	β*=	70,5	-65	370	-2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,96	0,04	5,04 mm
Sez.N.	934	0	1,62	1	16	61	-3	-5	-601	0	0	2	0	0	2	0	0,01	0,11	
LN140x400	qn=	-121	1	24	-265	0	0	-5	-690	0	0	7	0	0	2	0	0,05	0,13	
Asta:	57	13	1,70	1	31	-635	2	-5	-780	0	0	17	0	0	2	0	0,13	0,13	
Instab.:	:=	100,8	β*=	70,5	31	-635	2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	0,73	0,05	5,04 mm
Sez.N.	934	0	2,40	1	5	-279	-14	-36	-457	-3	0	7	1	0	1	0	0,06	0,11	
LN140x400	qn=	-121	1	5	-468	-1	-36	-525	-3	0	13	0	0	1	0	0,09	0,12		
Asta:	58	20	2,40	1	5	-683	13	-36	-593	-3	0	18	1	0	2	0	0,14	0,13	
Instab.:	:=	76,8	β*=	53,8	5	-683	13	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	0,70	0,05	3,84 mm
Sez.N.	934	0	2,31	1	-20	187	-5	-8	430	0	0	5	0	0	1	0	0,04	0,08	
LN140x400	qn=	-121	1	-29	415	0	0	-8	323	0	0	11	0	0	1	0	0,08	0,06	
Asta:	59	0	2,21	1	-37	578	4	-8	216	0	0	15	0	0	1	0	0,12	0,04	
Instab.:	:=	121,0	β*=	84,7	-37	578	4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	1,59	0,10	6,05 mm
Sez.N.	934	0	2,21	1	-209	585	-3	-5	-228	2	0	16	0	0	1	0	0,12	0,05	
LN140x400	qn=	-121	1	-218	414	0	0	-5	-335	2	0	11	0	0	1	0	0,08	0,07	
Asta:	60	0	2,12	0	-214	112	3	-6	-330	1	0	3	0	0	1	0	0,03	0,09	
Instab.:	:=	121,1	β*=	84,7	-209	585	-3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	1,59	0,09	6,05 mm
Sez.N.	934	0	2,12	1	-401	181	0	0	-763	0	1	5	0	0	2	0	0,04	0,14	
LN140x400	qn=	-121	1	-409	-313	0	0	0	-870	0	1	8	0	0	2	0	0,06	0,16	
Asta:	61	18	2,02	1	-417	-871	1	0	-977	0	1	23	0	0	3	0	0,18	0,18	
Instab.:	:=	121,0	β*=	84,7	-417	-871	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,18	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	1,12	0,09	6,05 mm
Sez.N.	934	0	1,94	1	-210	41	0	-1	379	-1	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07	
LN140x400	qn=	-121	1	-217	210	0	0	-1	290	-1	0	6	0	0	1	0	0,04	0,06	
Asta:	62	0	1,86	1	-224	333	1	-1	201	-1	0	9	0	0	1	0	0,07	0,04	
Instab.:	:=	100,7	β*=	70,5	-224	333	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,84	0,04	5,04 mm
Sez.N.	934	0	1,86	1	-190	332	1	1	-162	1	0	9	0	0	0	0	0,07	0,03	
LN140x400	qn=	-121	1	-197	227	0	0	1	-251	1	0	6	0	0	1	0	0,05	0,05	
Asta:	63	0	1,78	0	-216	44	0	1	-259	0	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07	
Instab.:	:=	100,8	β*=	70,6	-190	332	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,84	0,03	5,04 mm
Sez.N.	934	0	1,78	1	-198	72	1	1	-548	0	0	2	0	0	1	0	0,02	0,10	
LN140x400	qn=	-121	1	-205	-226	1	1	-637	0	0	6	0	0	2	0	0,05	0,12		
Asta:	64	15	1,70	1	-212	-569	0	1	-726	0	0	15	0	0	2	0	0,11	0,14	

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

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

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy (kg/cmq)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:=	100,7	β*:=	70,5		-212	-569	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry= 0,08	Wmax/rel/lim=	0,66	0,05	5,04	mm		
Sez.N. 934	0	2,31	0	-76	105	-8	-12	335	1	0	3	1	0	1	0	0,03	0,09	
LN140x400	qn=	-121	1	-84	411	-1	-12	340	2	0	11	0	0	1	0	0,08	0,07	
Asta: 65	0	2,21	1	-92	584	6	-12	233	2	0	16	0	0	1	0	0,12	0,05	
Instab.:=	121,0	β*:=	84,7	-92	584	6	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry= 0,09	Wmax/rel/lim=	1,52	0,10	6,05	mm			
Sez.N. 934	0	2,21	1	86	577	-4	-8	-210	0	0	15	0	0	1	0	0,12	0,04	
LN140x400	qn=	-121	1	78	417	0	-8	-317	0	0	11	0	0	1	0	0,09	0,06	
Asta: 66	0	2,12	1	69	193	5	-8	-424	0	0	5	0	0	1	0	0,04	0,08	
Instab.:=	121,0	β*:=	84,7	86	577	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry= 0,09	Wmax/rel/lim=	1,52	0,10	6,05	mm			
Sez.N. 934	0	2,12	1	213	176	-4	-7	-700	1	0	5	0	0	2	0	0,04	0,14	
LN140x400	qn=	-121	1	204	-280	0	-7	-807	1	0	7	0	0	2	0	0,06	0,16	
Asta: 67	17	2,02	1	196	-801	5	-7	-914	1	0	21	0	0	2	0	0,17	0,18	
Instab.:=	121,0	β*:=	84,7	196	-801	5	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,17	Ry= 0,12	Wmax/rel/lim=	1,16	0,07	6,05	mm			
Sez.N. 934	0	1,94	1	259	37	0	0	380	1	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07	
LN140x400	qn=	-121	1	252	206	1	0	290	1	0	6	0	0	1	0	0,05	0,06	
Asta: 68	0	1,86	1	245	330	1	0	201	1	0	9	0	0	1	0	0,07	0,04	
Instab.:=	100,7	β*:=	70,5	245	330	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	0,87	0,04	5,04	mm			
Sez.N. 934	0	1,86	1	216	328	0	-1	-181	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,04	
LN140x400	qn=	-121	1	209	215	0	-1	-270	0	0	6	0	0	1	0	0,05	0,05	
Asta: 69	0	1,78	0	194	29	1	-1	-272	0	0	1	0	0	1	0	0,01	0,07	
Instab.:=	100,7	β*:=	70,5	216	328	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	0,87	0,03	5,04	mm			
Sez.N. 934	0	1,78	1	134	47	-1	-2	-627	2	0	1	0	0	2	0	0,01	0,13	
LN140x400	qn=	-121	1	127	-291	0	-2	-717	2	0	8	0	0	2	0	0,06	0,14	
Asta: 70	16	1,70	1	120	-675	1	-2	-806	2	0	18	0	0	2	0	0,14	0,16	
Instab.:=	100,7	β*:=	70,5	120	-675	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,14	Ry= 0,10	Wmax/rel/lim=	0,70	0,06	5,04	mm			
Sez.N. 934	0	2,40	0	52	28	-20	-49	24	1	0	1	1	0	0	0	0,02	0,02	
LN140x400	qn=	-121	1	52	34	-1	-49	-69	1	0	1	0	0	0	0	0,01	0,03	
Asta: 71	28	2,40	0	52	-4	17	-49	-110	1	0	0	1	0	0	0	0,01	0,04	
Instab.:=	75,0	β*:=	52,5	52	28	-20	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,02	Wmax/rel/lim=	0,93	0,00	3,75	mm			

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	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
0	1	161	0	0	0	549	2180	48	1	3	12	17	0,8	1,2	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	164	0	0	0	307	-217	-127	1	0	6	5	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	1	167	0	0	0	-127	-600	127	0	1	3	13	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	1	174	0	0	0	-176	778	136	0	2	4	16	4,5	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	180	0	0	0	-154	-603	-138	0	1	3	13	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	1	181	0	0	0	263	1198	-75	1	2	6	17	0,8	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	182	0	0	0	334	253	25	1	1	7	5	4,5	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	183	0	0	0	179	219	72	0	0	4	5	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	184	0	0	0	-103	132	70	0	0	2	3	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	185	0	0	0	-115	193	95	0	0	2	4	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	234	0	0	0	-273	-181	-165	1	0	6	4	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	247	0	0	0	226	876	-115	0	2	5	17	4,5	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	254	0	0	0	-263	299	-93	1	1	6	6	4,5	0,8	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	1	255	0	0	0	-186	89	-46	0	0	4	2	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	1	256	0	0	0	-153	317	-75	0	1	3	7	4,5	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	1	257	0	0	0	93	315	-22	0	1	2	7	0,8	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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
0	2	26	0	0	0	1862	147	122	3	0	17	3	1,0	4,5	4,5	4,5	0,0	0,4	-0,4		
0	2	28	0	0	0	2205	4942	-596	3	5	17	17	1,2	2,6	4,5	5,3	0,0	0,3	-0,3		
0	2	240	0	0	0	1045	4307	-87	2	4	17	17	0,8	2,3	4,5	4,6	0,0	0,3	-0,3		
0	2	249	0	0	0	469	272	208	1	1	10	6	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	250	0	0	0	102	240	93	0	0	2	5	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,1	-0,1		
0	2	251	0	0	0	176	289	115	0	1	4	6	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	252	0	0	0	229	177	-111	0	0	5	4	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	253	0	0	0	327	-227	-127	1	0	7	5	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	254	0	0	0	348	-281	-138	1	1	7	6	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	258	0	0	0	365	94	77	1	0	8	2	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	259	0	0	0	360	132	98	1	0	8	3	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	260	0	0	0	389	191	143	1	0	8	4	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	261	0	0	0	402	198	153	1	0	8	4	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	262	0	0	0	393	189	128	1	0	8	4	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	263	0	0	0	170	160	123	0	0	4	3	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,1	-0,1		
0	2	264	0	0	0	204	195	133	0	0	4	4	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	265	0	0	0	422	186	132	1	0	9	4	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	266	0	0	0	440	124	-84	1	0	9	3	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	267	0	0	0	463	87	82	1	0	10	2	0,8	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 2

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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
0	2	268	0	0	0	634	2271	147	1	3	13	17	0,8	1,2	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	269	0	0	0	307	1541	85	1	2	6	17	4,5	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	270	0	0	0	634	1568	-39	1	2	13	17	0,8	0,8	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	271	0	0	0	977	2528	-132	2	3	17	17	0,8	1,3	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	272	0	0	0	239	1695	-21	0	2	5	17	4,5	0,9	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	273	0	0	0	355	1810	129	1	3	7	17	4,5	1,0	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	274	0	0	0	462	1723	114	1	2	10	17	0,8	0,9	4,5	4,5	0,0	0,3	-0,3		
0	2	275	0	0	0	499	518	426	1	1	10	11	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,2	-0,2		
0	2	276	0	0	0	-462	-482	342	1	1	10	10	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,1	-0,1		
0	2	277	0	0	0	-373	-327	-81	1	1	8	7	4,5	4,5	0,8	0,8	0,0	0,1	-0,1		

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	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
1	1	100	1110	-2170	267	-659	-2432	-14	2	11	11	75	3,0	3,4	1,4	1,7	0,0		-0,3		
1	1	292	1071	-2573	449	-543	-2510	-19	2	5	10	15	3,0	4,4	1,4	2,2	0,1		-0,3		
1	1	317	203	-3031	76	17	1419	-13	0	4	1	13	3,0	1,3	3,0	3,0	0,0		-1,1		
1	1	319	-402	-2490	539	67	881	12	0	3	1	10	0,9	1,4	3,0	3,0	0,1		-0,8		
1	1	320	-630	2	440	197	487	-18	1	2	5	16	0,9	0,9	3,0	3,0	0,1		-0,8		

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	εf x *10000	εf y	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	100	1110	-2170	267	-659	-2432	-14	2	11	11	75	3,0	3,4	1,4	1,7	0,0		-0,3		
2	1	292	1071	-2573	449	-543	-2510	-19	2	5	10	15	3,0	4,4	1,4	2,2	0,1		-0,3		
2	1	308	6	-2545	92	61	1424	40	0	4	2	13	3,0	1,4	3,0	3,0	0,0		-1,1		
2	1	310	-167	1011	412	103	319	21	0	1	3	13	0,9	0,9	3,0	3,0	0,1		-0,7		
2	1	311	-196	936	269	152	308	30	1	1	4	13	0,9	0,9	3,0	3,0	0,0		-0,7		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 2

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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
2	2	103	-726	-130	2917	-122	-352	74	0	1	2	11	3,0	3,0	3,0	1,2	0,4		-0,3		
2	2	105	979	1195	1888	-328	-529	170	1	1	14	10	3,0	3,0	1,1	1,6	0,2		-0,3		
2	2	293	2008	-1422	602	-358	-1545	-54	1	7	18	47	3,0	3,0	0,9	1,1	0,1		-0,3		
2	2	325	455	161	150	99	-139	-6	0	1	5	5	0,9	3,0	3,0	0,9	0,0		-0,6		
2	2	326	1468	650	2672	-157	-186	54	0	1	10	8	3,0	3,0	3,0	1,2	0,3		-0,3		
2	2	328	-41	1090	960	107	-162	13	0	1	3	9	1,0	3,0	3,0	1,0	0,1		-0,3		
2	2	329	1842	638	1135	-160	-284	110	0	1	11	11	3,0	3,0	3,0	1,0	0,1		-0,3		
2	2	330	1972	-303	1419	-212	-332	107	1	1	13	10	3,0	3,0	3,0	1,0	0,2		-0,3		
2	2	331	3465	748	1248	-159	-215	54	3	1	15	9	3,0	3,0	1,0	1,0	0,2		-0,3		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
3	1	345	4060	225	529	409	54	-47	1	0	12	2	1,4	3,0	3,0	3,0	0,1		-0,5		
3	1	346	5618	154	1230	70	151	-49	11	1	16	5	3,0	3,0	3,0	3,0	0,2		-0,4		
3	1	347	3022	72	1378	78	-54	-39	5	0	11	2	1,0	3,0	3,0	3,0	0,2		-0,4		
3	1	348	4365	-21	591	43	120	-11	10	0	14	4	3,0	0,9	3,0	3,0	0,1		-0,4		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 4 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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
4	1	122	327	1664	1771	-1616	-129	-21	4	0	16	9	3,1	3,0	2,1	1,1	0,2		-0,3		
4	1	355	6835	412	774	42	48	14	13	0	16	3	1,2	3,0	3,0	3,0	0,1		-0,4		
4	1	356	461	-138	491	296	84	-13	1	0	11	2	0,9	3,0	3,0	3,0	0,1		-0,4		
4	1	357	4000	-139	256	174	119	-25	4	0	18	4	0,9	0,9	3,0	3,0	0,0		-0,5		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 5 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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
5	1	137	2400	1474	328	-1788	-566	47	4	2	15	11	3,9	3,0	2,4	1,4	0,0		-0,3		
5	1	377	4099	-29	229	-16	143	1	11	1	12	5	3,0	0,9	3,0	3,0	0,0		-0,4		
5	1	378	795	3	653	253	90	-18	1	0	11	3	0,9	3,0	3,0	3,0	0,1		-0,4		
5	1	379	4451	379	365	228	61	-18	2	0	9	3	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0		-0,4		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 5 ELEMENTO: 2

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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
5	2	121	-451	796	1581	-1606	-197	-56	4	1	18	9	3,0	3,0	1,4	1,0	0,2		-0,3		
5	2	122	327	1664	1773	-1621	-129	-21	4	0	16	9	3,1	3,0	2,1	1,1	0,2		-0,3		
5	2	333	371	1018	850	-1629	-323	-3	4	1	17	14	3,0	3,0	1,9	0,9	0,1		-0,3		
5	2	364	-233	179	417	-707	-96	-7	3	0	18	4	3,0	3,0	0,9	0,9	0,1		-0,5		
5	2	365	-11	380	363	-190	10	-3	1	1	6	1	3,0	0,9	0,9	3,0	0,0		-1,0		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 6 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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
---------	---------	--------------	---------	---------	----------	----------	----------	-----------	-------------	------	-------------	------	----------	----------	----------	----------	----------	-----------	--------	----------	-----------

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 6 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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
6	1	139	-7856	-19979	19281	-1849	-220	38	5	1	17	1	4,5	3,3	3,8	3,3	2,5		-0,3		
6	1	140	422	296	784	-1866	-605	94	7	2	51	10	3,0	3,0	1,9	1,4	0,1		-0,3		
6	1	386	7357	-45	591	292	180	-64	6	1	14	6	1,4	3,0	3,0	3,0	0,1		-0,7		
6	1	387	-743	-234	1094	623	127	-41	3	1	18	3	1,0	3,0	3,0	3,0	0,1		-0,7		
6	1	388	4174	-454	470	318	157	2	0	1	11	4	1,4	0,9	3,0	3,0	0,1		-0,7		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 7 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	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz kg	Apunz cmq
7	1	139	-7895	-19979	19340	-1852	-220	39	5	1	17	1	4,5	3,3	3,8	3,3	2,5		-0,3		
7	1	143	9045	-57012	34623	-779	-286	76	1	2	14	2	7,5	5,3	6,3	5,3	4,4		-0,3		
7	1	392	222	828	1100	-637	41	63	2	1	10	4	3,0	3,0	1,5	3,0	0,1		-0,4		
7	1	393	9052	18885	16329	-629	17	24	0	17	17	17	4,5	4,7	4,0	4,7	2,1		-0,4		

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	
1	1	10	-406	-1479	809	-100	-499	-33	0	2	2	2	12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1	0,28	-0,3
1	1	11	-904	-1398	799	-142	-514	22	1	2	2	2	13	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1	0,29	-0,3
1	1	71	-306	-9190	1679	-1056	-4342	234	3	9	18	19	2,0	5,9	2,0	3,1	0,2		-0,3	
1	1	72	-322	-9054	1699	-1059	-4300	-236	3	8	18	19	2,0	5,9	2,0	3,0	0,2		-0,3	
1	1	174	-417	-48	355	-161	-1014	-2	1	3	4	17	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,28	-0,3	
1	1	278	1588	389	735	-339	-1446	-3	1	4	16	15	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-0,3	

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	
1	2	3	-1331	-6447	1644	111	514	10	0	1	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2	0,29	-0,3	
1	2	6	-1162	-5930	1450	-212	-918	36	1	3	4	14	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2	0,28	-0,3	
1	2	100	-962	-8471	2274	-115	665	8	0	2	1	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3	
1	2	161	-658	-2448	1396	-115	-557	4	0	2	2	11	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2	0,29	-0,3	
1	2	279	-877	-1958	1567	-77	-197	-29	0	1	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3	
1	2	292	585	-1267	1872	-54	318	-8	0	1	4	7	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3	

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

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	
1	3	1	-847	-3906	1530	126	467	41	0	1	2	5	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2	0,30	-0,3	
1	3	101	-1148	-5858	2409	383	1286	-72	2	4	9	12	2,0	2,0	2,0	2,1	0,3		-0,3	
1	3	154	-325	88	1932	98	384	-27	0	2	2	13	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2	0,28	-0,3	
1	3	280	-1809	-650	2113	-8	419	33	0	2	0	12	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3	
1	3	293	168	-1286	1737	246	1008	-49	1	8	9	91	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	
1	4	13	235	167	2322	-57	-221	16	0	1	3	8	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3	0,29	-0,3	
1	4	103	-6839	2536	1936	0	-518	-24	0	1	0	11	2,0	2,1	2,0	2,0	0,2		-0,3	
1	4	112	-253	8012	769	-33	119	26	0	11	0	18	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-0,3	
1	4	139	-2362	2531	4143	298	446	4	1	1	3	10	2,0	2,0	2,0	2,4	0,5		-0,3	
1	4	140	-1504	-7382	1862	-293	713	-22	1	2	5	4	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3	
1	4	245	-305	422	2512	-112	-230	-16	0	1	3	9	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3	0,26	-0,3	
1	4	287	-540	-1193	6498	-101	-296	22	0	1	2	6	2,0	2,0	2,0	2,0	0,8		-0,3	
1	4	299	-7636	-5213	2190	0	-8	-23	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3	
1	4	336	-62	-2566	5464	132	229	82	1	1	4	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,7		-0,3	
1	4	367	-2443	-3660	5865	8	348	13	0	1	0	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,7		-0,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	
1	5	14	-713	-1336	313	-105	197	-18	0	1	1	3	2,0	2,0	2,0	2,0	0,0	0,33	-0,3	
1	5	103	-395	1741	2863	-168	-538	-3	1	1	4	11	2,0	2,2	2,0	2,0	0,4		-0,3	
1	5	104	-1200	-2434	657	-249	-1049	52	1	3	5	13	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1		-0,3	
1	5	181	-355	-303	578	-83	212	-13	0	1	2	6	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1	0,30	-0,3	
1	5	281	203	-2877	2846	-92	-279	-18	0	1	4	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-0,3	
1	5	294	-519	-2214	2570	-121	-719	39	0	3	2	17	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm	
1	6	17	1259	3902	2139	-164	-644	44	1	2	9	15	2,0	2,1	2,0	2,0	0,3	0,26	-0,3	
1	6	105	-315	-912	2434	156	808	7	1	5	4	50	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3	
1	6	189	-159	477	1306	151	534	56	1	3	5	38	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2	0,27	-0,3	
1	6	282	-1416	120	1466	4	385	23	0	2	0	13	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3	
1	6	295	522	11	4330	-121	614	-26	0	2	6	9	2,0	2,0	2,0	2,4	0,6		-0,3	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q N.ro	Gen N.r.	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s cmq	Ay s cmq	Ax i cmq	Ay i cmq	Atag cmq	σt kg/cmq	eta mm
-----------	----------	--------------	---------	---------	----------	----------	----------	-----------	-------------	------	-------------	------	----------	----------	----------	----------	----------	-----------	--------

ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

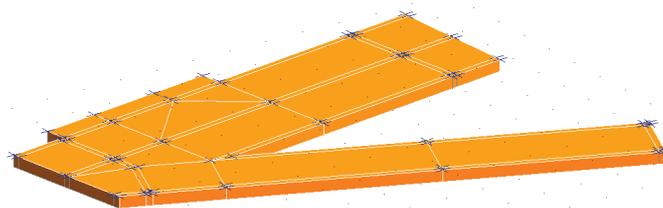
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	kg/cmq	mm		
1	7	24	-4395	-18203	2369	-49	0	-32	0	1	0	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3	0,34	-0,3
1	7	28	-16114	-52510	15062	99	0	165	1	2	0	2	2,8	2,8	2,8	2,8	1,9	0,27	-0,3
1	7	87	-14128	-36091	17206	22	175	-4	1	2	0	1	3,0	3,0	3,0	3,0	2,2		-0,3
1	7	119	-1044	-4968	4027	1059	-498	200	5	1	42	3	2,0	2,0	2,0	2,0	0,5		-0,3
1	7	220	253	15387	4175	206	788	49	1	1	8	59	2,0	3,2	2,0	3,7	0,5	0,29	-0,3
1	7	286	-1812	5806	1903	169	-95	-28	0	5	1	11	2,0	2,0	2,0	2,2	0,2		-0,3
1	7	298	-800	-1771	3009	-60	-142	-38	0	0	0	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-0,3
1	7	332	-152	-772	1527	-79	307	-22	0	1	2	8	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3
1	7	335	-1065	-2684	2795	-152	-319	-61	1	1	2	3	2,0	2,0	2,0	2,0	0,4		-0,3
1	7	366	-150	-1293	2635	-181	-620	-74	1	2	6	17	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

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.	σ	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	8	27	130	361	731	15	32	-1	0	0	1	2	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1	0,35	-0,4
1	8	124	-786	-5693	1864	184	896	46	1	3	4	13	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,4
1	8	219	-406	-1609	731	-70	-157	-1	0	0	1	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1	0,30	-0,3
1	8	224	-468	-1631	715	-105	-287	-11	0	1	2	5	2,0	2,0	2,0	2,0	0,1	0,30	-0,3
1	8	284	-456	-3428	2039	-73	-226	-27	0	0	1	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3
1	8	285	-782	-3654	1995	-158	-420	-68	1	1	3	4	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3
1	8	296	-221	-5739	1981	84	73	55	0	0	2	0	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3
1	8	297	-489	-3324	1876	136	251	-80	1	1	3	1	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3
1	8	333	164	-2326	2147	75	352	-21	0	1	3	5	2,0	2,0	2,0	2,0	0,3		-0,3
1	8	334	-379	-2622	1913	176	582	37	1	2	5	11	2,0	2,0	2,0	2,0	0,2		-0,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

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.	σ	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	9	30	996	3941	1987	-934	3062	-354	1	3	10	17	3,0	3,0	3,0	4,1	0,3	0,24	-0,2
1	9	92	-328	-6903	1215	1250	4465	358	2	5	17	16	3,0	3,0	3,0	4,2	0,2		-0,2
1	9	94	3159	8399	2742	90	5410	38	7	5	11	22	3,0	4,2	3,0	6,7	0,4		-0,2
1	9	129	1107	-542	2579	-2576	1581	1502	3	2	15	17	3,7	3,0	3,2	3,0	0,3		-0,2
1	9	131	1715	-294	2014	-1973	-2212	2017	2	3	14	17	3,1	3,0	3,6	3,0	0,3		-0,3
1	9	141	2338	-340	985	-2770	-1506	1644	3	2	14	17	4,0	3,0	3,0	3,0	0,1		-0,2
1	9	290	455	-2843	1820	1102	4751	284	2	5	11	19	3,0	3,0	3,0	4,6	0,2		-0,2
1	9	369	10927	894	3333	-1961	1977	1760	2	2	18	15	3,8	3,0	3,3	3,0	0,4		-0,2
1	9	370	753	-83	135	-1211	-481	419	2	1	13	10	3,0	3,0	3,0	3,0	0,0		-0,2



Piastra di fondazione

PREMESSA

La presente relazione illustra i criteri adottati per la scelta della tipologia ed il dimensionamento delle strutture di fondazione delle rampe. Le verifiche allo stato limite ultimo delle fondazioni superficiali sono state condotte con riferimento all'approccio 2 (A1+M1+R3) riportato al capitolo 6 delle NTC 08.

Con riferimento alle verifiche di sicurezza relative allo stato limite ultimo (SLU), deve essere verificata la seguente disuguaglianza: $E_d \leq R_d$ dove E_d è il valore di progetto dell'azione o degli effetti delle azioni e R_d il valore di progetto della resistenza del sistema geotecnico. I valori dei coefficienti considerati sono riportati nelle tabelle seguenti:

CARICHI	EFFETTO	Coefficiente Parziale γ_F (o γ_E)	EQU	(A1) STR	(A2) GEO
Permanenti	Favorevole	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevole		1,1	1,3	1,0
Permanenti non strutturali ⁽¹⁾	Favorevole	γ_{G2}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3
Variabili	Favorevole	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3

PARAMETRO	GRANDEZZA ALLA QUALE APPLICARE IL COEFFICIENTE PARZIALE	COEFFICIENTE PARZIALE γ_M	(M1)	(M2)
Tangente dell'angolo di resistenza al taglio	$\tan \phi'_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,0	1,25
Coazione efficace	c'_k	$\gamma_{c'}$	1,0	1,25
Resistenza non drenata	c_{uk}	γ_{cu}	1,0	1,4
Peso dell'unità di volume	γ	γ_Y	1,0	1,0

VERIFICA	COEFFICIENTE PARZIALE (R1)	COEFFICIENTE PARZIALE (R2)	COEFFICIENTE PARZIALE (R3)
Capacità portante	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,8$	$\gamma_R = 2,3$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,1$	$\gamma_R = 1,1$

Figura 1: Tabelle dei coefficienti parziali

RISULTATI DELLE INDAGINI GEOGNOSTICHE

L'opera oggetto di progettazione strutturale ricade nel territorio comunale di Potenza

Dalla relazione geologica, a firma dei geol. Vita Locantore e Canio Sarli, risulta che le fondazioni dell'opera interessano il primo strato del sottosuolo costituito da:

1° STRATO Sabbie limose e limi sabbiosi giallastri (3.30mt)

Attrito interno	=	25°
Coazione	=	0.06 kg/cmq
Coazione non drenata	=	0.2 kg/cmq
Peso di volume	=	2.1 t/mc

2° STRATO Limi sabbiosi e sabbie limose grigie

Attrito interno	=	28°
Coesione	=	0.45 kg/cmq
Peso di volume	=	2.08 t/mc

L'esatta individuazione del sito è riportata nei grafici di progetto.

L'area oggetto di studio ha un'inclinazione minore di 15°.

Il sottosuolo appartiene alla categoria B di cui alle NTC2008.

L'esatta individuazione del sito è riportata nei grafici di progetto.

SCELTA DEL TIPO DI FONDAZIONE

Tenuto conto delle considerazioni conclusive riportate nella relazione geologica, delle stratigrafie dei terreni e della tipologia dell'opera, si è deciso di adottare fondazioni dirette a platea. Prima della realizzazione di tali opere verrà gettato uno strato di magrone avente spessore minimo pari a 10cm.

RELAZIONE GEOTECNICA

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

• **CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione
 B = lato minore della fondazione
 L = lato maggiore della fondazione
 D = profondità della fondazione
 α = inclinazione base della fondazione
 G = peso specifico del terreno
 B' = larghezza di fondazione ridotta = $B - 2 e_B$
 L' = lunghezza di fondazione ridotta = $L - 2 e_L$

Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali
 N = risultante delle forze verticali
 e_B = eccentricità del carico verticale lungo B
 e_L = eccentricità del carico verticale lungo L
 $F_h B$ = forza orizzontale lungo B
 $F_h L$ = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle
 $c = c_u$ = coesione non drenata (condizioni U)
 $c = c'$ = coesione drenata (condizioni D)
 Γ = peso specifico apparente (condizioni U)
 $\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)
 $\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)
 $\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacità portante:

$$N_q = \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2} \right) \exp(\pi + \tan \phi) \quad (\text{Prandtl-Cauchot-Meyerhof})$$

$$Nq = 2(Nq + 1) \tan \phi \quad (\text{Vesic})$$

$$Nc = \frac{Nq - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D} \quad (\text{Reissner-Meyerhof})$$

$$Nc = 5,14 \quad \text{in condizioni U}$$

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$Ir = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

$$Icr = \frac{1}{2} \exp \left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})} \right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Yq = Yg = \exp \left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4 \right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2Ir)}{1 + \sin \phi'} \right] \text{ in condizioni drenate, per } Ir \leq Icr$$

$$Yc = Yq - \frac{1 - Yq}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$ig = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \text{ang} \phi'} \right)^{m+1}$$

$$iq = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^m$$

$$ic = iq - \frac{1 - iq}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$ic = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L'}}{1 + \frac{B'}{L'}} \quad mL = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$dq = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \arctg \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1 - dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \operatorname{arc} \tan \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$bg = \exp(-2,7\alpha \tan \phi)$$

$$bc = bq = \exp(-2\alpha \tan \phi) \quad \text{in condizioni D}$$

$$bc = 1 - \frac{\alpha}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$bq = 1 \quad \text{in condizioni U)}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$gc = gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} \quad \text{in condizioni D}$$

$$gc = 1 - \frac{\beta}{147} \quad \text{in condizioni U}$$

$$gq = 1 \quad \text{in condizioni U}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$sg = 1 - 0,4 \frac{B'}{L'}$$

$$sq = 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi$$

$$sc = 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati Khi e Igk, il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico Khi e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore Igk modifica invece il solo coefficiente Ng; il fattore Ng viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

• **CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SU PALI**

a) Pali resistenti a compressione

Il carico ultimo del palo a compressione risulta:

$$Q_{lim} = Q_{punta} + Q_{later} - P_{palo} - P_{attr_neg}$$

Q_{punta}: RESISTENZA ALLA PUNTA

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{punta} = (C_{up} \times N_c + \sigma_v) \times A_p \times R_c$$

essendo

C_{up} = coesione non drenata terreno alla quota della punta

N_c = coeff. di capacità portante = 9

σ_v = tensione verticale totale in punta

A_p = area della punta del palo

R_c = coeff. di *Meyerhof* per le argille S/C

$$R_c = \frac{D+1}{2D+1} \quad \text{per pali trivellati} \qquad R_c = \frac{D+0,5}{2D} \quad \text{per pali infissi}$$

D = diametro del palo

- In terreni coesivi in condizioni drenate (secondo *Vesic*):

$$Q_{punta} = (\mu \times \sigma'_v \times N_q + c' \times N_c) \times A_p$$

essendo

$$\mu = \frac{1+2(1-\sin\phi')}{3}$$

$$N_q = \frac{3}{3-\sin\phi'} \exp \left[\left(\left(\frac{\pi}{2} - \phi' \right) \tan \phi' \right) \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi'}{2} \right) \times Irr^{\frac{4\sin\phi'}{3(1+\sin\phi')}} \right]$$

Irr = indice di rigidezza ridotta

$$Irr \approx Ir = \text{indice di rigidezza} = \frac{G}{c' + \sigma'_v \tan \phi'}$$

G = modulo elastico di taglio

σ'_v = tensione verticale efficace in punta

$$N_c = (N_q - 1) \cot \phi'$$

- In terreni incoerenti (secondo *Berezantzev*):

$$Q_{punta} = \sigma'_v \times \alpha q \times N_q \times A_p$$

essendo

αq = coeff. di riduzione per effetto silos in funzione di L/D

N_q = calcolato con ϕ^* secondo *Kishida*:

$$\begin{aligned} \phi^* &= \phi' - 3^\circ && \text{per pali trivellati} \\ \phi^* &= (\phi' + 40^\circ) / 2 && \text{per pali infissi} \end{aligned}$$

L = lunghezza del palo

Qlater: RESISTENZA LATERALE

- In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$$Q_{later} = \alpha \times C_{um} \times A_s$$

essendo

C_{um} = coesione non drenata media lungo lo strato

A_s = area della superficie laterale del palo

α = coeff. riduttivo in funzione delle modalità esecutive:

- per pali infissi:

$$\begin{aligned} \alpha &= 1 && \text{per } C_u \leq 25 \text{ kPa (0,25 kg/cm}^2\text{)} \\ \alpha &= 1-0,011(C_u-25) && \text{per } 25 < C_u < 70 \text{ kPa} \\ \alpha &= 0,5 && \text{per } C_u \geq 70 \text{ kPa (0,70 kg/cm}^2\text{)} \end{aligned}$$

- per pali trivellati:

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

$\alpha = 0,7$	per $C_u \leq 25$ kPa (0,25 kg/cm ²)
$\alpha = 0,7-0,008(C_u-25)$	per $25 < C_u < 70$ kPa
$\alpha = 0,35$	per $C_u \geq 70$ kPa (0,70 kg/cm ²)

- In terreni coesivi in condizioni drenate:

$$Q_{later} = (1 - \sin \phi') \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot A_s$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

μ = coefficiente di attrito:

$\mu = \tan \phi'$	per pali trivellati
$\mu = \tan(3/4 \cdot \phi')$	per pali infissi prefabbricati

- In terreni incoerenti:

$$Q_{later} = K \cdot \sigma'_v(z) \cdot \mu \cdot A_s$$

essendo

$\sigma'_v(z)$ = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo

K = coefficiente di spinta:

$K = (1 - \sin \phi')$	per pali trivellati
$K = 1$	per pali infissi

μ = coefficiente di attrito:

$\mu = \tan \phi'$	per pali trivellati
$\mu = \tan(3/4 \cdot \phi')$	per pali infissi prefabbricati

Pp: PESO DEL PALO

Patr_neg: CARICO DA ATTRITO NEGATIVO

$Patr_neg = 0$	in terreni coesivi in condizioni non drenate
$Patr_neg = A_s \times \beta \times \sigma'_m$	in terreni incoerenti o coesivi in condizioni drenate

essendo

β = coeff. di Lambe

σ'_m = pressione verticale efficace media lungo lo strato deformabile

Il carico ammissibile risulta pari a:

$$Q_{amm} = \left(\frac{Q_{punta}}{\mu_P} + \frac{Q_{later} - P_{palo} - Patr_neg}{\mu_L} \right) \times E_g$$

dove:

μ_P = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza di punta (≥ 3)

μ_L = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza laterale ($\geq 2,5$)

E_g = coefficiente di efficienza dei pali in gruppo:

- in terreni coesivi:

a) per plinti rettangolari (secondo *Converse-La Barre*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot \frac{(n-1)m + (m-1)n}{90mn}$$

con

m = numero delle file dei pali nel gruppo

n = numero di pali per ciascuna fila

i = interasse fra i pali

b) per plinti triangolari (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot 7.05E - 03$$

c) per plinti rettangolari a cinque pali (secondo *Barla*):

$$E_g = 1 - \arctan \frac{D}{i} \cdot 10.85E - 03$$

- in terreni incoerenti:

$E_g = 1$

per pali infissi

$E_g = 2/3$

per pali trivellati

b) Pali resistenti a trazione

- Il carico ultimo del palo a trazione vale:

$$Q_{lim} = Q_{later} + P_{palo}$$

- Il carico ammissibile risulta invece pari a:

$$Q_{amm} = Q_{lim} / \mu_L$$

• CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee).

In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;

b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

- **CALCOLO DEI CEDIMENTI**

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L:

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:

$$M = B / z$$

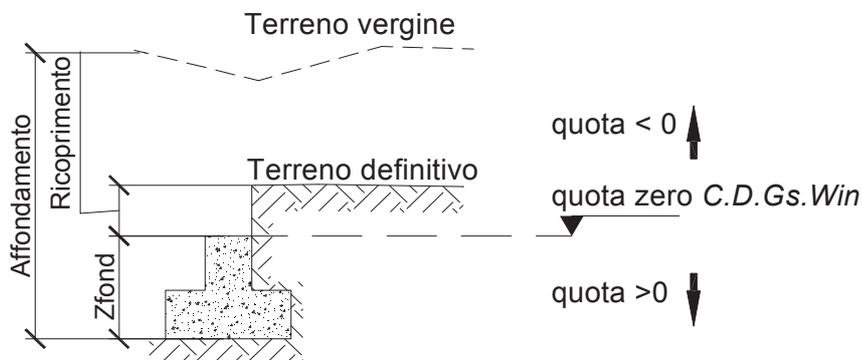
$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.



NOTA: La quota zero di *C.D.Gs. Win* coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di *C.D.S. Win* ma cambia la convenzione nel segno: infatti in *C. D. Gs.* le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in *C. D. S.* le quote sono positive crescenti verso l'alto.

Plinto	: Numero di plinto
Q.t.v.	: quota terreno vergine
Q.t.d.	: quota definitiva terreno
Q.falda	: quota falda
InclTer	: inclinazione terreno
Num Str	: Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono
Sp.str.	: Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato
Peso Sp	: peso specifico
Fi	: angolo di attrito interno
C'	: coesione drenata
Cu	: coesione NON drenata
Mod.El.	: modulo elastico
Poisson	: coeff. Poisson
Coeff. Lambe	: coefficiente beta di Lambe
Gr.Sovr	: grado di sovraconsolidazione
Mod.Ed.	: modulo edometrico

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro	: Numero della combinazione
Risultante	: Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale
Resistenza	: Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale
Moltipl.Collasso	: Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiche' tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza è soddisfatta.
%Pl.Molle	: Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale
STATUS	: Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d	: Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica
SpostZ	: Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d
SpostZ/SpostEl	: Fattore di plasticizzazione della molla:

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se il calcolo è stato effettuato con metodo "Classico", ovvero con modellazione elastica delle molle, allora la fase plastica viene segnalata con NOVERIF altrimenti viene riportato OK

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella dello stato tensionale.

Filo	: <i>numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato tensionale</i>
Quot	: <i>quota dalla superficie in corrispondenza della quale viene calcolato lo stato tensionale</i>
Tens.	: <i>tensione verticale indotta dai carichi esterni</i>

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

DATI GENERALI

COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA

	TABELLA M1	TABELLA M2	
Tangente Resist. Taglio	1,00		
Peso Specifico	1,00		
Coesione Efficace (c'k)	1,00		
Resist. a taglio NON drenata (cuk)	1,00		
Tipo Approccio	Combinazione Unica: (A1+M1+R3)		
Tipo di fondazione	Su Pali Infissi		
	COEFFICIENTE R1	COEFFICIENTE R2	COEFFICIENTE R3
Capacita' Portante			2,30
Scorrimento			1,10
Resist. alla Base			1,15
Resist. Lat. a Compr.			1,15
Resist. Lat. a Traz.			1,25
Carichi Trasversali			1,30
Fattore di correlazione CSI per il calcolo di Rk pali			1,00

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Str Nro
1	1	2	4	3	2	2	5	1	3	6	2	3	5	6	8	7	2	4	4	9	10	3	2
5	3	10	11	6	2	6	6	11	12	8	2	7	13	14	1	5	2	8	15	2	1	14	2
9	16	13	5	17	2	10	18	16	17	19	2	11	17	20	21	19	2	12	20	22	23	21	2
13	5	24	20	17	2	14	25	26	27	24	2	15	24	27	22	20	2	16	21	23	29	28	2
17	28	29	31	30	2	18	5	7	25	24	2	19	32	33	11	10	2	20	33	34	12	11	2
21	35	36	23	22	2	22	37	35	22	27	2	23	36	38	29	23	2	24	38	39	31	29	2
25	40	37	27	26	2	26	41	42	44	43	2	27	43	44	28	30	2	28	42	41	46	45	2
29	19	42	45	18	2	30	45	46	48	47	2	31	18	45	47	49	2	32	16	18	49	50	2
33	16	50	51	13	2	34	52	14	13	51	2	35	52	53	15	14	2	36	32	10	9	54	2
37	55	56	47	48	2	38	56	57	49	47	2	39	57	58	50	49	2	40	51	50	58	58	2
41	59	53	52	60	2	42	58	60	52	51	2	43	39	38	62	61	2	44	36	35	64	63	2
45	38	36	63	62	2	46	64	35	37	65	2	47	37	40	66	65	2	48	42	19	44	44	2
49	21	28	44	44	2	50	19	21	44	44	2	51	67	46	41	68	2	52	68	41	43	69	2
53	69	43	30	70	2																		

STRATIGRAFIA PLATEA

Plat N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cmc	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cm ²	Cu kg/cm ²	Mod.El. kg/cm ²	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cm ²
2	0,3	0,0		0	10	1		2000	25,00	0,10	0,00	500,00	0,20	1	500,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Peso Strutturale	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,50	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	1,00
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,50
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,30
SISMA DIREZ. GRD 0	0,00
SISMA DIREZ. GRD 90	0,00

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
1	A1 / 1	-1,39	2	A1 / 1	-0,23	3	A1 / 1	-2,20	4	A1 / 1	-0,37
	X+ A1 / 2	-1,08		X+ A1 / 2	-0,18		X+ A1 / 3	-1,63		X+ A1 / 3	-0,27
	X- A1 / 4	-1,08		X- A1 / 4	-0,18		X- A1 / 5	-1,63		X- A1 / 5	-0,27
	Y+ A1 / 8	-1,08		Y+ A1 / 8	-0,18		Y+ A1 / 6	-1,63		Y+ A1 / 6	-0,27
	Y- A1 / 9	-1,08		Y- A1 / 9	-0,18		Y- A1 / 7	-1,63		Y- A1 / 7	-0,27
5	A1 / 1	-2,36	6	A1 / 1	-2,13	7	A1 / 1	-0,20	8	A1 / 1	-0,34
	X+ A1 / 2	-1,82		X+ A1 / 2	-1,58		X+ A1 / 2	-0,15		X+ A1 / 2	-0,25
	X- A1 / 4	-1,82		X- A1 / 4	-1,58		X- A1 / 4	-0,15		X- A1 / 4	-0,25
	Y+ A1 / 8	-1,82		Y+ A1 / 8	-1,58		Y+ A1 / 8	-0,15		Y+ A1 / 8	-0,25
	Y- A1 / 9	-1,82		Y- A1 / 9	-1,58		Y- A1 / 9	-0,15		Y- A1 / 9	-0,25
9	A1 / 1	-0,18	10	A1 / 1	-1,07	11	A1 / 1	-1,05	12	A1 / 1	-0,18
	X+ A1 / 3	-0,13		X+ A1 / 3	-0,80		X+ A1 / 3	-0,79		X+ A1 / 3	-0,13
	X- A1 / 5	-0,13		X- A1 / 5	-0,80		X- A1 / 5	-0,79		X- A1 / 5	-0,13
	Y+ A1 / 6	-0,13		Y+ A1 / 6	-0,80		Y+ A1 / 6	-0,79		Y+ A1 / 6	-0,13
	Y- A1 / 7	-0,13		Y- A1 / 7	-0,80		Y- A1 / 7	-0,79		Y- A1 / 7	-0,13
13	A1 / 1	-1,25	14	A1 / 1	-0,79	15	A1 / 1	-0,13	16	A1 / 1	-0,63
	X+ A1 / 3	-0,96		X+ A1 / 3	-0,62		X+ A1 / 3	-0,10		X+ A1 / 3	-0,48
	X- A1 / 5	-0,96		X- A1 / 5	-0,62		X- A1 / 5	-0,10		X- A1 / 5	-0,48
	Y+ A1 / 6	-0,96		Y+ A1 / 6	-0,62		Y+ A1 / 6	-0,10		Y+ A1 / 6	-0,48
	Y- A1 / 7	-0,96		Y- A1 / 7	-0,62		Y- A1 / 7	-0,10		Y- A1 / 7	-0,48
17	A1 / 1	-1,10	18	A1 / 1	-0,97	19	A1 / 1	-1,14	20	A1 / 1	-1,49
	X+ A1 / 3	-0,85		X+ A1 / 3	-0,74		X+ A1 / 3	-0,88		X+ A1 / 2	-1,13
	X- A1 / 5	-0,85		X- A1 / 5	-0,74		X- A1 / 5	-0,88		X- A1 / 4	-1,13
	Y+ A1 / 6	-0,85		Y+ A1 / 6	-0,74		Y+ A1 / 6	-0,88		Y+ A1 / 8	-1,13
	Y- A1 / 7	-0,85		Y- A1 / 7	-0,74		Y- A1 / 7	-0,88		Y- A1 / 9	-1,13
21	A1 / 1	-1,50	22	A1 / 1	-1,82	23	A1 / 1	-1,82	24	A1 / 1	-1,36
	X+ A1 / 2	-1,14		X+ A1 / 3	-1,34		X+ A1 / 3	-1,34		X+ A1 / 2	-1,04
	X- A1 / 4	-1,14		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 4	-1,04
	Y+ A1 / 8	-1,14		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 8	-1,04
	Y- A1 / 9	-1,14		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 9	-1,04
25	A1 / 1	-0,22	26	A1 / 1	-0,30	27	A1 / 1	-1,84	28	A1 / 1	-1,57
	X+ A1 / 2	-0,17		X+ A1 / 3	-0,22		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 2	-1,19
	X- A1 / 4	-0,17		X- A1 / 5	-0,22		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 4	-1,19
	Y+ A1 / 8	-0,17		Y+ A1 / 6	-0,22		Y+ A1 / 6	-1,35		Y+ A1 / 8	-1,19
	Y- A1 / 9	-0,17		Y- A1 / 7	-0,22		Y- A1 / 7	-1,35		Y- A1 / 9	-1,19
29	A1 / 1	-1,76	30	A1 / 1	-0,26	31	A1 / 1	-0,29	32	A1 / 1	-0,11
	X+ A1 / 3	-1,30		X+ A1 / 2	-0,20		X+ A1 / 3	-0,21		X+ A1 / 3	-0,08
	X- A1 / 5	-1,30		X- A1 / 4	-0,20		X- A1 / 5	-0,21		X- A1 / 5	-0,08
	Y+ A1 / 6	-1,30		Y+ A1 / 8	-0,20		Y+ A1 / 6	-0,21		Y+ A1 / 6	-0,08
	Y- A1 / 7	-1,30		Y- A1 / 9	-0,20		Y- A1 / 7	-0,21		Y- A1 / 7	-0,08
33	A1 / 1	-0,11	34	A1 / 1	-0,02	35	A1 / 1	-0,25	36	A1 / 1	-0,25
	X+ A1 / 3	-0,08		X+ A1 / 3	-0,01		X+ A1 / 3	-0,18		X+ A1 / 3	-0,18
	X- A1 / 5	-0,08		X- A1 / 5	-0,01		X- A1 / 5	-0,18		X- A1 / 5	-0,18
	Y+ A1 / 6	-0,08		Y+ A1 / 6	-0,01		Y+ A1 / 6	-0,18		Y+ A1 / 6	-0,18
	Y- A1 / 7	-0,08		Y- A1 / 7	-0,01		Y- A1 / 7	-0,18		Y- A1 / 7	-0,18
37	A1 / 1	-0,26	38	A1 / 1	-0,25	39	A1 / 1	-0,04	40	A1 / 1	-0,04
	X+ A1 / 3	-0,19		X+ A1 / 3	-0,18		X+ A1 / 3	-0,03		X+ A1 / 3	-0,03
	X- A1 / 5	-0,19		X- A1 / 5	-0,18		X- A1 / 5	-0,03		X- A1 / 5	-0,03
	Y+ A1 / 6	-0,19		Y+ A1 / 6	-0,18		Y+ A1 / 6	-0,03		Y+ A1 / 6	-0,03
	Y- A1 / 7	-0,19		Y- A1 / 7	-0,18		Y- A1 / 7	-0,03		Y- A1 / 7	-0,03
41	A1 / 1	-0,84	42	A1 / 1	-0,14	43	A1 / 1	-1,14	44	A1 / 1	-0,19
	X+ A1 / 2	-0,67		X+ A1 / 2	-0,11		X+ A1 / 3	-0,86		X+ A1 / 3	-0,14
	X- A1 / 4	-0,67		X- A1 / 4	-0,11		X- A1 / 5	-0,86		X- A1 / 5	-0,14
	Y+ A1 / 8	-0,67		Y+ A1 / 8	-0,11		Y+ A1 / 6	-0,86		Y+ A1 / 6	-0,14
	Y- A1 / 9	-0,67		Y- A1 / 9	-0,11		Y- A1 / 7	-0,86		Y- A1 / 7	-0,14
45	A1 / 1	-0,21	46	A1 / 1	-0,04	47	A1 / 1	-0,17	48	A1 / 1	-0,14
	X+ A1 / 3	-0,16		X+ A1 / 3	-0,03		X+ A1 / 3	-0,13		X+ A1 / 3	-0,11
	X- A1 / 5	-0,16		X- A1 / 5	-0,03		X- A1 / 5	-0,13		X- A1 / 5	-0,11

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro		Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro		Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro		Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro		Fz (t)
	Y+	A1 / 6	-0,16		Y+	A1 / 6	-0,03		Y+	A1 / 6	-0,13		Y+	A1 / 6	-0,11
	Y-	A1 / 7	-0,16		Y-	A1 / 7	-0,03		Y-	A1 / 7	-0,13		Y-	A1 / 7	-0,11
49	X+	A1 / 1	-0,22	50	X+	A1 / 1	-0,12	51	X+	A1 / 1	-0,02	52	X+	A1 / 1	-0,02
	X-	A1 / 3	-0,17		X-	A1 / 3	-0,09		X-	A1 / 3	-0,02		X-	A1 / 3	-0,01
	X-	A1 / 5	-0,17		X-	A1 / 5	-0,09		X-	A1 / 5	-0,02		X-	A1 / 5	-0,01
	Y+	A1 / 6	-0,17		Y+	A1 / 6	-0,09		Y+	A1 / 6	-0,02		Y+	A1 / 6	-0,01
	Y-	A1 / 7	-0,17		Y-	A1 / 7	-0,09		Y-	A1 / 7	-0,02		Y-	A1 / 7	-0,01
53	X+	A1 / 1	-0,93	54	X+	A1 / 1	-0,15	55	X+	A1 / 1	-0,73	56	X+	A1 / 1	-0,12
	X+	A1 / 2	-0,78		X+	A1 / 2	-0,13		X+	A1 / 2	-0,63		X+	A1 / 2	-0,10
	X-	A1 / 4	-0,78		X-	A1 / 4	-0,13		X-	A1 / 4	-0,63		X-	A1 / 4	-0,10
	Y+	A1 / 8	-0,78		Y+	A1 / 8	-0,13		Y+	A1 / 8	-0,63		Y+	A1 / 8	-0,10
	Y-	A1 / 9	-0,78		Y-	A1 / 9	-0,13		Y-	A1 / 9	-0,63		Y-	A1 / 9	-0,10
57	X+	A1 / 1	-1,43	58	X+	A1 / 1	-0,24	59	X+	A1 / 1	-2,47	60	X+	A1 / 1	-1,12
	X+	A1 / 2	-1,10		X+	A1 / 3	-0,18		X+	A1 / 2	-1,91		X+	A1 / 2	-0,91
	X-	A1 / 4	-1,10		X-	A1 / 5	-0,18		X-	A1 / 4	-1,91		X-	A1 / 4	-0,91
	Y+	A1 / 8	-1,10		Y+	A1 / 6	-0,18		Y+	A1 / 8	-1,91		Y+	A1 / 8	-0,91
	Y-	A1 / 9	-1,10		Y-	A1 / 7	-0,18		Y-	A1 / 9	-1,91		Y-	A1 / 9	-0,91
61	X+	A1 / 1	-1,73	62	X+	A1 / 1	-0,87	63	X+	A1 / 1	-1,36	64	X+	A1 / 1	-1,42
	X+	A1 / 2	-1,42		X+	A1 / 2	-0,73		X+	A1 / 2	-1,15		X+	A1 / 2	-1,09
	X-	A1 / 4	-1,42		X-	A1 / 4	-0,73		X-	A1 / 4	-1,15		X-	A1 / 4	-1,10
	Y+	A1 / 8	-1,42		Y+	A1 / 8	-0,73		Y+	A1 / 8	-1,15		Y+	A1 / 8	-1,10
	Y-	A1 / 9	-1,42		Y-	A1 / 9	-0,73		Y-	A1 / 9	-1,15		Y-	A1 / 9	-1,10
65	X+	A1 / 1	-2,42	66	X+	A1 / 1	-3,66	67	X+	A1 / 1	-0,16	68	X+	A1 / 1	-0,15
	X+	A1 / 2	-1,87		X+	A1 / 2	-2,71		X+	A1 / 2	-0,13		X+	A1 / 2	-0,12
	X-	A1 / 4	-1,87		X-	A1 / 4	-2,71		X-	A1 / 4	-0,13		X-	A1 / 4	-0,12
	Y+	A1 / 8	-1,87		Y+	A1 / 8	-2,71		Y+	A1 / 8	-0,13		Y+	A1 / 8	-0,12
	Y-	A1 / 9	-1,87		Y-	A1 / 9	-2,71		Y-	A1 / 9	-0,13		Y-	A1 / 9	-0,12
69	X+	A1 / 1	-0,24	70	X+	A1 / 1	-0,23	148	X+	A1 / 1	-0,13	149	X+	A1 / 1	-0,21
	X-	A1 / 2	-0,18		X+	A1 / 3	-0,18		X+	A1 / 2	-0,11		X+	A1 / 2	-0,17
	X-	A1 / 4	-0,18		X-	A1 / 5	-0,18		X-	A1 / 4	-0,11		X-	A1 / 4	-0,17
	Y+	A1 / 8	-0,18		Y+	A1 / 6	-0,18		Y+	A1 / 8	-0,11		Y+	A1 / 8	-0,17
	Y-	A1 / 9	-0,18		Y-	A1 / 7	-0,18		Y-	A1 / 9	-0,11		Y-	A1 / 9	-0,17
150	X+	A1 / 1	-1,36	151	X+	A1 / 1	-0,81	152	X+	A1 / 1	-1,28	153	X+	A1 / 1	-2,28
	X+	A1 / 3	-1,06		X+	A1 / 2	-0,69		X+	A1 / 2	-1,00		X+	A1 / 2	-1,77
	X-	A1 / 5	-1,06		X-	A1 / 4	-0,69		X-	A1 / 4	-1,00		X-	A1 / 4	-1,77
	Y+	A1 / 6	-1,06		Y+	A1 / 8	-0,69		Y+	A1 / 8	-1,00		Y+	A1 / 8	-1,77
	Y-	A1 / 7	-1,06		Y-	A1 / 9	-0,69		Y-	A1 / 9	-1,00		Y-	A1 / 9	-1,77
154	X+	A1 / 1	-1,38	155	X+	A1 / 1	-2,16	156	X+	A1 / 1	-1,76	157	X+	A1 / 1	-1,35
	X+	A1 / 2	-1,17		X+	A1 / 2	-1,69		X+	A1 / 3	-1,32		X+	A1 / 2	-1,05
	X-	A1 / 4	-1,17		X-	A1 / 4	-1,69		X-	A1 / 5	-1,31		X-	A1 / 4	-1,05
	Y+	A1 / 8	-1,17		Y+	A1 / 8	-1,69		Y+	A1 / 6	-1,32		Y+	A1 / 8	-1,05
	Y-	A1 / 9	-1,17		Y-	A1 / 9	-1,69		Y-	A1 / 7	-1,32		Y-	A1 / 9	-1,05
158	X+	A1 / 1	-0,80	159	X+	A1 / 1	-1,27	160	X+	A1 / 1	-0,22	161	X+	A1 / 1	-0,13
	X+	A1 / 2	-0,68		X+	A1 / 2	-1,00		X+	A1 / 2	-0,17		X+	A1 / 2	-0,11
	X-	A1 / 4	-0,68		X-	A1 / 4	-1,00		X-	A1 / 4	-0,17		X-	A1 / 4	-0,11
	Y+	A1 / 8	-0,68		Y+	A1 / 8	-1,00		Y+	A1 / 8	-0,17		Y+	A1 / 8	-0,11
	Y-	A1 / 9	-0,68		Y-	A1 / 9	-1,00		Y-	A1 / 9	-0,17		Y-	A1 / 9	-0,11
162	X+	A1 / 1	-0,21	163	X+	A1 / 1	-1,48	164	X+	A1 / 1	-1,91	165	X+	A1 / 1	-2,26
	X+	A1 / 2	-0,17		X+	A1 / 3	-1,15		X+	A1 / 3	-1,46		X+	A1 / 3	-1,75
	X-	A1 / 4	-0,17		X-	A1 / 5	-1,15		X-	A1 / 5	-1,46		X-	A1 / 5	-1,74
	Y+	A1 / 8	-0,17		Y+	A1 / 6	-1,15		Y+	A1 / 6	-1,46		Y+	A1 / 6	-1,75
	Y-	A1 / 9	-0,17		Y-	A1 / 7	-1,15		Y-	A1 / 7	-1,46		Y-	A1 / 7	-1,75
166	X+	A1 / 1	-1,24	167	X+	A1 / 1	-0,20	168	X+	A1 / 1	-0,70	169	X+	A1 / 1	-0,98
	X+	A1 / 3	-0,96		X+	A1 / 3	-0,16		X+	A1 / 3	-0,53		X+	A1 / 3	-0,75
	X-	A1 / 5	-0,96		X-	A1 / 5	-0,16		X-	A1 / 5	-0,53		X-	A1 / 5	-0,75
	Y+	A1 / 6	-0,96		Y+	A1 / 6	-0,16		Y+	A1 / 6	-0,53		Y+	A1 / 6	-0,75
	Y-	A1 / 7	-0,96		Y-	A1 / 7	-0,16		Y-	A1 / 7	-0,53		Y-	A1 / 7	-0,75
170	X+	A1 / 1	-1,50	171	X+	A1 / 1	-1,86	172	X+	A1 / 1	-1,31	173	X+	A1 / 1	-0,92
	X+	A1 / 3	-1,15		X+	A1 / 3	-1,43		X+	A1 / 3	-1,00		X+	A1 / 3	-0,73
	X-	A1 / 5	-1,15		X-	A1 / 5	-1,43		X-	A1 / 5	-1,00		X-	A1 / 5	-0,73
	Y+	A1 / 6	-1,15		Y+	A1 / 6	-1,43		Y+	A1 / 6	-1,00		Y+	A1 / 6	-0,73
	Y-	A1 / 7	-1,15		Y-	A1 / 7	-1,43		Y-	A1 / 7	-1,00		Y-	A1 / 7	-0,73
174	X+	A1 / 1	-0,86	175	X+	A1 / 1	-1,12	176	X+	A1 / 1	-0,90	177	X+	A1 / 1	-0,85

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	X+ A1 / 2	-0,69		X+ A1 / 2	-0,87		X+ A1 / 3	-0,72		X+ A1 / 2	-0,68
	X- A1 / 4	-0,69		X- A1 / 4	-0,87		X- A1 / 5	-0,72		X- A1 / 4	-0,68
	Y+ A1 / 8	-0,69		Y+ A1 / 8	-0,87		Y+ A1 / 6	-0,72		Y+ A1 / 8	-0,68
	Y- A1 / 9	-0,69		Y- A1 / 9	-0,87		Y- A1 / 7	-0,72		Y- A1 / 9	-0,68
178	A1 / 1	-1,12	179	A1 / 1	-1,20	180	A1 / 1	-0,96	181	A1 / 1	-1,70
	X+ A1 / 2	-0,87		X+ A1 / 2	-0,94		X+ A1 / 3	-0,78		X+ A1 / 3	-1,29
	X- A1 / 4	-0,87		X- A1 / 4	-0,94		X- A1 / 5	-0,78		X- A1 / 5	-1,29
	Y+ A1 / 8	-0,87		Y+ A1 / 8	-0,94		Y+ A1 / 6	-0,78		Y+ A1 / 6	-1,29
	Y- A1 / 9	-0,87		Y- A1 / 9	-0,94		Y- A1 / 7	-0,78		Y- A1 / 7	-1,29
182	A1 / 1	-1,20	183	A1 / 1	-0,97	184	A1 / 1	-1,70	185	A1 / 1	-0,93
	X+ A1 / 2	-0,94		X+ A1 / 3	-0,78		X+ A1 / 3	-1,29		X+ A1 / 2	-0,73
	X- A1 / 4	-0,94		X- A1 / 5	-0,78		X- A1 / 5	-1,29		X- A1 / 4	-0,73
	Y+ A1 / 8	-0,94		Y+ A1 / 6	-0,78		Y+ A1 / 6	-1,29		Y+ A1 / 8	-0,73
	Y- A1 / 9	-0,94		Y- A1 / 7	-0,78		Y- A1 / 7	-1,29		Y- A1 / 9	-0,73
186	A1 / 1	-0,85	187	A1 / 1	-1,04	188	A1 / 1	-1,63	189	A1 / 1	-1,47
	X+ A1 / 2	-0,67		X+ A1 / 2	-0,81		X+ A1 / 2	-1,28		X+ A1 / 2	-1,17
	X- A1 / 4	-0,68		X- A1 / 4	-0,81		X- A1 / 4	-1,28		X- A1 / 4	-1,17
	Y+ A1 / 8	-0,68		Y+ A1 / 8	-0,81		Y+ A1 / 8	-1,28		Y+ A1 / 8	-1,17
	Y- A1 / 9	-0,68		Y- A1 / 9	-0,81		Y- A1 / 9	-1,28		Y- A1 / 9	-1,17
190	A1 / 1	-1,84	191	A1 / 1	-2,40	192	A1 / 1	-0,17	193	A1 / 1	-0,14
	X+ A1 / 2	-1,43		X+ A1 / 2	-1,83		X+ A1 / 2	-0,14		X+ A1 / 2	-0,11
	X- A1 / 4	-1,43		X- A1 / 4	-1,83		X- A1 / 4	-0,14		X- A1 / 4	-0,11
	Y+ A1 / 8	-1,43		Y+ A1 / 8	-1,83		Y+ A1 / 8	-0,14		Y+ A1 / 8	-0,11
	Y- A1 / 9	-1,43		Y- A1 / 9	-1,83		Y- A1 / 9	-0,14		Y- A1 / 9	-0,11
194	A1 / 1	-0,27	195	A1 / 1	-1,06	196	A1 / 1	-0,84	197	A1 / 1	-1,62
	X+ A1 / 3	-0,20		X+ A1 / 2	-0,84		X+ A1 / 2	-0,69		X+ A1 / 3	-1,24
	X- A1 / 5	-0,20		X- A1 / 4	-0,84		X- A1 / 4	-0,69		X- A1 / 5	-1,24
	Y+ A1 / 6	-0,20		Y+ A1 / 8	-0,84		Y+ A1 / 8	-0,69		Y+ A1 / 6	-1,24
	Y- A1 / 7	-0,20		Y- A1 / 9	-0,84		Y- A1 / 9	-0,69		Y- A1 / 7	-1,24
198	A1 / 1	-1,90	199	A1 / 1	-1,55	200	A1 / 1	-2,81	201	A1 / 1	-3,07
	X+ A1 / 2	-1,49		X+ A1 / 2	-1,25		X+ A1 / 3	-2,14		X+ A1 / 3	-2,25
	X- A1 / 4	-1,49		X- A1 / 4	-1,25		X- A1 / 5	-2,14		X- A1 / 5	-2,25
	Y+ A1 / 8	-1,49		Y+ A1 / 8	-1,25		Y+ A1 / 6	-2,14		Y+ A1 / 6	-2,25
	Y- A1 / 9	-1,49		Y- A1 / 9	-1,25		Y- A1 / 7	-2,14		Y- A1 / 7	-2,25
202	A1 / 1	-2,58	203	A1 / 1	-2,06	204	A1 / 1	-1,60	205	A1 / 1	-2,78
	X+ A1 / 2	-1,96		X+ A1 / 2	-1,61		X+ A1 / 3	-1,29		X+ A1 / 3	-2,12
	X- A1 / 4	-1,96		X- A1 / 4	-1,61		X- A1 / 5	-1,29		X- A1 / 5	-2,12
	Y+ A1 / 8	-1,96		Y+ A1 / 8	-1,61		Y+ A1 / 6	-1,29		Y+ A1 / 6	-2,12
	Y- A1 / 9	-1,96		Y- A1 / 9	-1,61		Y- A1 / 7	-1,29		Y- A1 / 7	-2,12
206	A1 / 1	-3,01	207	A1 / 1	-1,24	208	A1 / 1	-0,90	209	A1 / 1	-1,58
	X+ A1 / 3	-2,21		X+ A1 / 3	-0,97		X+ A1 / 3	-0,74		X+ A1 / 3	-1,21
	X- A1 / 5	-2,21		X- A1 / 5	-0,97		X- A1 / 5	-0,74		X- A1 / 5	-1,21
	Y+ A1 / 6	-2,21		Y+ A1 / 6	-0,97		Y+ A1 / 6	-0,74		Y+ A1 / 6	-1,21
	Y- A1 / 7	-2,21		Y- A1 / 7	-0,97		Y- A1 / 7	-0,74		Y- A1 / 7	-1,21
210	A1 / 1	-0,21	211	A1 / 1	-0,15	212	A1 / 1	-0,26	213	A1 / 1	-0,13
	X+ A1 / 3	-0,16		X+ A1 / 3	-0,12		X+ A1 / 3	-0,20		X+ A1 / 2	-0,11
	X- A1 / 5	-0,16		X- A1 / 5	-0,12		X- A1 / 5	-0,20		X- A1 / 4	-0,11
	Y+ A1 / 6	-0,16		Y+ A1 / 6	-0,12		Y+ A1 / 6	-0,20		Y+ A1 / 8	-0,11
	Y- A1 / 7	-0,16		Y- A1 / 7	-0,12		Y- A1 / 7	-0,20		Y- A1 / 9	-0,11
214	A1 / 1	-0,14	215	A1 / 1	-0,17	216	A1 / 1	-0,19	217	A1 / 1	-0,42
	X+ A1 / 2	-0,11		X+ A1 / 2	-0,13		X+ A1 / 3	-0,14		X+ A1 / 3	-0,31
	X- A1 / 4	-0,11		X- A1 / 4	-0,13		X- A1 / 5	-0,14		X- A1 / 5	-0,31
	Y+ A1 / 8	-0,11		Y+ A1 / 8	-0,13		Y+ A1 / 6	-0,14		Y+ A1 / 6	-0,31
	Y- A1 / 9	-0,11		Y- A1 / 9	-0,13		Y- A1 / 7	-0,14		Y- A1 / 7	-0,31
218	A1 / 1	-0,42	219	A1 / 1	-1,87	220	A1 / 1	-1,09	221	A1 / 1	-1,30
	X+ A1 / 3	-0,30		X+ A1 / 2	-1,45		X+ A1 / 2	-0,85		X+ A1 / 2	-1,05
	X- A1 / 5	-0,30		X- A1 / 4	-1,45		X- A1 / 4	-0,85		X- A1 / 4	-1,05
	Y+ A1 / 6	-0,30		Y+ A1 / 8	-1,45		Y+ A1 / 8	-0,85		Y+ A1 / 8	-1,05
	Y- A1 / 7	-0,30		Y- A1 / 9	-1,45		Y- A1 / 9	-0,85		Y- A1 / 9	-1,05
222	A1 / 1	-0,69	223	A1 / 1	-1,25	224	A1 / 1	-0,60	225	A1 / 1	-1,62
	X+ A1 / 2	-0,57		X+ A1 / 2	-1,02		X+ A1 / 2	-0,51		X+ A1 / 2	-1,28
	X- A1 / 4	-0,57		X- A1 / 4	-1,02		X- A1 / 4	-0,51		X- A1 / 4	-1,28
	Y+ A1 / 8	-0,57		Y+ A1 / 8	-1,02		Y+ A1 / 8	-0,51		Y+ A1 / 8	-1,28
	Y- A1 / 9	-0,57		Y- A1 / 9	-1,02		Y- A1 / 9	-0,51		Y- A1 / 9	-1,28

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
226	A1 / 1	-0,18	227	A1 / 1	-0,11	228	A1 / 1	-0,09	229	A1 / 1	-1,26
	X+ A1 / 2	-0,14		X+ A1 / 2	-0,09		X+ A1 / 2	-0,08		X+ A1 / 2	-0,97
	X- A1 / 4	-0,14		X- A1 / 4	-0,09		X- A1 / 4	-0,08		X- A1 / 4	-0,97
	Y+ A1 / 8	-0,14		Y+ A1 / 8	-0,09		Y+ A1 / 8	-0,08		Y+ A1 / 8	-0,97
	Y- A1 / 9	-0,14		Y- A1 / 9	-0,09		Y- A1 / 9	-0,08		Y- A1 / 9	-0,97
230	A1 / 1	-0,21	231	A1 / 1	-2,15	232	A1 / 1	-1,78	233	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 2	-0,16		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 4	-0,16		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 8	-0,16		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 9	-0,16		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
234	A1 / 1	-0,22	235	A1 / 1	-2,15	236	A1 / 1	-1,78	237	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
238	A1 / 1	-0,22	239	A1 / 1	-2,15	240	A1 / 1	-1,78	241	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
242	A1 / 1	-0,22	243	A1 / 1	-2,15	244	A1 / 1	-1,78	245	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
246	A1 / 1	-0,22	247	A1 / 1	-2,15	248	A1 / 1	-1,78	249	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
250	A1 / 1	-0,22	251	A1 / 1	-2,15	252	A1 / 1	-1,78	253	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
254	A1 / 1	-0,22	255	A1 / 1	-2,15	256	A1 / 1	-1,78	257	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
258	A1 / 1	-0,22	259	A1 / 1	-2,15	260	A1 / 1	-1,78	261	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
262	A1 / 1	-0,22	263	A1 / 1	-2,15	264	A1 / 1	-1,78	265	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
266	A1 / 1	-0,22	267	A1 / 1	-2,15	268	A1 / 1	-1,78	269	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
270	A1 / 1	-0,22	271	A1 / 1	-2,15	272	A1 / 1	-1,78	273	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24
274	A1 / 1	-0,22	275	A1 / 1	-2,15	276	A1 / 1	-1,78	277	A1 / 1	-0,32
	X+ A1 / 3	-0,17		X+ A1 / 2	-1,66		X+ A1 / 3	-1,35		X+ A1 / 3	-0,24
	X- A1 / 5	-0,17		X- A1 / 4	-1,66		X- A1 / 5	-1,34		X- A1 / 5	-0,24

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	Y+ A1 / 6	-0,17		Y+ A1 / 8	-1,66		Y+ A1 / 6	-1,34		Y+ A1 / 6	-0,24
	Y- A1 / 7	-0,17		Y- A1 / 9	-1,66		Y- A1 / 7	-1,34		Y- A1 / 7	-0,24

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO

Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Result (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%PI. Moll	Result (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%PI. Moll	Moltipl. Minimo	STATUS (m)
A1 / 1	154	154	1,000	0					1,000	OK
A1 / 2	99	99	1,000	0						OK
A1 / 3	99	99	1,000	0						OK
A1 / 4	99	99	1,000	0						OK
A1 / 5	99	99	1,000	0						OK
A1 / 6	99	99	1,000	0						OK
A1 / 7	99	99	1,000	0						OK
A1 / 8	99	99	1,000	0						OK
A1 / 9	99	99	1,000	0						OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.:A1 / 1

DRENATE		NON DRENATE		DRENATE		NON DRENATE		DRENATE		NON DRENATE				
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl
1	-0,027	ELAST.			2	-0,027	ELAST.			3	-0,031	ELAST.		
4	-0,031	ELAST.			5	-0,029	ELAST.			6	-0,031	ELAST.		
7	-0,026	ELAST.			8	-0,031	ELAST.			9	-0,031	ELAST.		
10	-0,031	ELAST.			11	-0,031	ELAST.			12	-0,031	ELAST.		
13	-0,043	ELAST.			14	-0,040	ELAST.			15	-0,040	ELAST.		
16	-0,045	ELAST.			17	-0,032	ELAST.			18	-0,046	ELAST.		
19	-0,032	ELAST.			20	-0,028	ELAST.			21	-0,028	ELAST.		
22	-0,062	ELAST.			23	-0,062	ELAST.			24	-0,026	ELAST.		
25	-0,026	ELAST.			26	-0,061	ELAST.			27	-0,061	ELAST.		
28	-0,028	ELAST.			29	-0,060	ELAST.			30	-0,028	ELAST.		
31	-0,059	ELAST.			32	-0,032	ELAST.			33	-0,032	ELAST.		
34	-0,032	ELAST.			35	-0,065	ELAST.			36	-0,065	ELAST.		
37	-0,064	ELAST.			38	-0,063	ELAST.			39	-0,063	ELAST.		
40	-0,064	ELAST.			41	-0,030	ELAST.			42	-0,030	ELAST.		
43	-0,048	ELAST.			44	-0,048	ELAST.			45	-0,050	ELAST.		
46	-0,051	ELAST.			47	-0,048	ELAST.			48	-0,047	ELAST.		
49	-0,044	ELAST.			50	-0,041	ELAST.			51	-0,041	ELAST.		
52	-0,032	ELAST.			111	-0,019	ELAST.			112	-0,018	ELAST.		
113	-0,018	ELAST.			114	-0,017	ELAST.			115	-0,025	ELAST.		
116	-0,025	ELAST.			117	-0,029	ELAST.			118	-0,022	ELAST.		
119	-0,020	ELAST.			120	-0,020	ELAST.			121	-0,019	ELAST.		
122	-0,026	ELAST.			123	-0,026	ELAST.			124	-0,031	ELAST.		
125	-0,021	ELAST.			126	-0,021	ELAST.			127	-0,027	ELAST.		
128	-0,025	ELAST.			129	-0,019	ELAST.			130	-0,022	ELAST.		
131	-0,025	ELAST.			132	-0,019	ELAST.			133	-0,022	ELAST.		
134	-0,025	ELAST.			135	-0,020	ELAST.			136	-0,023	ELAST.		
137	-0,031	ELAST.			138	-0,025	ELAST.			139	-0,019	ELAST.		
140	-0,022	ELAST.			141	-0,025	ELAST.			142	-0,019	ELAST.		
143	-0,022	ELAST.			144	-0,042	ELAST.			145	-0,035	ELAST.		
146	-0,035	ELAST.			147	-0,033	ELAST.			148	-0,033	ELAST.		
149	-0,044	ELAST.			150	-0,038	ELAST.			151	-0,037	ELAST.		
152	-0,031	ELAST.			153	-0,039	ELAST.			154	-0,027	ELAST.		
155	-0,026	ELAST.			156	-0,027	ELAST.			157	-0,027	ELAST.		
158	-0,026	ELAST.			159	-0,027	ELAST.			160	-0,026	ELAST.		
161	-0,029	ELAST.			162	-0,041	ELAST.			163	-0,026	ELAST.		
164	-0,029	ELAST.			165	-0,041	ELAST.			166	-0,025	ELAST.		
167	-0,024	ELAST.			168	-0,026	ELAST.			169	-0,027	ELAST.		
170	-0,026	ELAST.			171	-0,027	ELAST.			172	-0,027	ELAST.		
173	-0,024	ELAST.			174	-0,026	ELAST.			175	-0,039	ELAST.		
176	-0,024	ELAST.			177	-0,027	ELAST.			178	-0,040	ELAST.		
179	-0,025	ELAST.			180	-0,028	ELAST.			181	-0,041	ELAST.		
182	-0,062	ELAST.			183	-0,028	ELAST.			184	-0,027	ELAST.		
185	-0,029	ELAST.			186	-0,041	ELAST.			187	-0,061	ELAST.		
188	-0,026	ELAST.			189	-0,028	ELAST.			190	-0,039	ELAST.		
191	-0,026	ELAST.			192	-0,027	ELAST.			193	-0,039	ELAST.		
194	-0,024	ELAST.			195	-0,024	ELAST.			196	-0,026	ELAST.		
197	-0,032	ELAST.			198	-0,065	ELAST.			199	-0,064	ELAST.		
200	-0,027	ELAST.			201	-0,026	ELAST.			202	-0,025	ELAST.		
203	-0,023	ELAST.			204	-0,026	ELAST.			205	-0,024	ELAST.		
206	-0,031	ELAST.			207	-0,026	ELAST.			208	-0,023	ELAST.		

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.:A1 / 1

DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/SpostEI
209	-0,023	ELAST.			210	-0,039	ELAST.			211	-0,038	ELAST.		
212	-0,039	ELAST.			213	-0,048	ELAST.			214	-0,050	ELAST.		
215	-0,043	ELAST.												

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,4	0,33	2	0,4	0,33	3	0,4	0,39	4	0,4	0,38	5	0,4	0,28	6	0,9	0,30
	0,5	0,31		0,5	0,31		0,5	0,37		0,5	0,36		0,5	0,27		1,0	0,25
	0,6	0,29		0,6	0,29		0,6	0,35		0,6	0,35		0,6	0,26		1,1	0,23
	0,7	0,27		0,7	0,27		0,7	0,34		0,7	0,35		0,7	0,26		1,2	0,22
	0,8	0,15		0,8	0,15		0,8	0,32		0,8	0,28		0,8	0,25		1,3	0,21
	0,9	0,12		0,9	0,12		0,9	0,23		0,9	0,23		0,9	0,17		1,4	0,20
	1,0	0,10		1,0	0,10		1,0	0,20		1,0	0,19		1,0	0,15		1,5	0,20
	1,1	0,09		1,1	0,09		1,1	0,18		1,1	0,17		1,1	0,14		1,6	0,19
	1,2	0,08		1,2	0,08		1,2	0,16		1,2	0,16		1,2	0,13		1,7	0,18
	1,3	0,08		1,3	0,08		1,3	0,15		1,3	0,15		1,3	0,13		1,8	0,18
	1,4	0,07		1,4	0,07		1,4	0,14		1,4	0,14		1,4	0,12		1,9	0,17
	1,5	0,07		1,5	0,07		1,5	0,13		1,5	0,13		1,5	0,12		2,0	0,17
	1,6	0,06		1,6	0,06		1,6	0,12		1,6	0,12		1,6	0,11		2,1	0,16
	1,7	0,06		1,7	0,06		1,7	0,12		1,7	0,12		1,7	0,11		2,2	0,15
	1,8	0,06		1,8	0,06		1,8	0,11		1,8	0,11		1,8	0,11		2,3	0,14
	1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,11		1,9	0,11		1,9	0,11		2,4	0,13
	2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,10		2,0	0,11		2,0	0,10		2,5	0,12
	2,1	0,05		2,1	0,05		2,1	0,10		2,1	0,10		2,1	0,10		2,6	0,11
	2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,07		2,2	0,08		2,2	0,09		2,7	0,09
	2,3	0,04		2,3	0,04		2,3	0,07		2,3	0,08		2,3	0,08		2,8	0,08
	2,4	0,03		2,4	0,03		2,4	0,07		2,4	0,08		2,4	0,08		2,9	0,07
	2,5	0,03		2,5	0,03		2,5	0,05		2,5	0,06		2,5	0,07		3,0	0,07
	2,6	0,03		2,6	0,03		2,6	0,05		2,6	0,06		2,6	0,07		3,1	0,06
	2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,05		2,7	0,06		2,7	0,07		3,2	0,04
	2,8	0,02		2,8	0,02		2,8	0,04		2,8	0,05		2,8	0,05		3,3	0,04
	2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,04		2,9	0,05		2,9	0,05		3,4	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,05		3,5	0,02
	3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,6	0,02
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,7	0,02
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,8	0,02
7	0,4	0,33	8	0,6	0,43	9	0,4	0,72	10	0,5	0,49	11	0,4	0,30	12	0,5	0,53
	0,5	0,31		0,7	0,42		0,5	0,67		0,6	0,45		0,5	0,29		0,6	0,51
	0,6	0,30		0,8	0,26		0,6	0,42		0,7	0,41		0,6	0,28		0,7	0,46
	0,7	0,17		0,9	0,24		0,7	0,33		0,8	0,29		0,7	0,28		0,8	0,34
	0,8	0,13		1,0	0,22		0,8	0,28		0,9	0,26		0,8	0,20		0,9	0,29
	0,9	0,12		1,1	0,21		0,9	0,25		1,0	0,24		0,9	0,17		1,0	0,27
	1,0	0,11		1,2	0,20		1,0	0,23		1,1	0,23		1,0	0,16		1,1	0,25
	1,1	0,10		1,3	0,19		1,1	0,22		1,2	0,22		1,1	0,15		1,2	0,23
	1,2	0,09		1,4	0,19		1,2	0,20		1,3	0,22		1,2	0,14		1,3	0,22
	1,3	0,09		1,5	0,18		1,3	0,19		1,4	0,21		1,3	0,14		1,4	0,21
	1,4	0,09		1,6	0,17		1,4	0,19		1,5	0,21		1,4	0,13		1,5	0,21
	1,5	0,09		1,7	0,17		1,5	0,18		1,6	0,20		1,5	0,13		1,6	0,20
	1,6	0,09		1,8	0,16		1,6	0,17		1,7	0,20		1,6	0,13		1,7	0,19
	1,7	0,08		1,9	0,16		1,7	0,16		1,8	0,19		1,7	0,13		1,8	0,19
	1,8	0,08		2,0	0,15		1,8	0,16		1,9	0,19		1,8	0,13		1,9	0,18
	1,9	0,08		2,1	0,15		1,9	0,15		2,0	0,18		1,9	0,13		2,0	0,18
	2,0	0,08		2,2	0,13		2,0	0,15		2,1	0,18		2,0	0,12		2,1	0,16
	2,1	0,08		2,3	0,12		2,1	0,14		2,2	0,16		2,1	0,12		2,2	0,16
	2,2	0,07		2,4	0,11		2,2	0,13		2,3	0,15		2,2	0,12		2,3	0,15
	2,3	0,07		2,5	0,10		2,3	0,12		2,4	0,14		2,3	0,12		2,4	0,14
	2,4	0,07		2,6	0,09		2,4	0,10		2,5	0,12		2,4	0,11		2,5	0,12
	2,5	0,06		2,7	0,09		2,5	0,09		2,6	0,11		2,5	0,10		2,6	0,12
	2,6	0,06		2,8	0,08		2,6	0,09		2,7	0,09		2,6	0,10		2,7	0,11
	2,7	0,05		2,9	0,07		2,7	0,08		2,8	0,08		2,7	0,09		2,8	0,09
	2,8	0,05		3,0	0,06		2,8	0,07		2,9	0,08		2,8	0,08		2,9	0,08
	2,9	0,04		3,1	0,05		2,9	0,07		3,0	0,08		2,9	0,07		3,0	0,08
	3,0	0,04		3,2	0,03		3,0	0,06		3,1	0,05		3,0	0,07		3,1	0,06
	3,1	0,04		3,3	0,03		3,1	0,05		3,2	0,03		3,1	0,07		3,2	0,05
	3,2	0,03		3,4	0,02		3,2	0,04		3,3	0,03		3,2	0,06		3,3	0,05
	3,3	0,03		3,5	0,02		3,3	0,03		3,4	0,03		3,3	0,06		3,4	0,04
13	0,4	1,12	14	0,4	0,67	15	0,4	1,12	16	0,4	0,64	17	0,4	0,35	18	0,5	0,53
	0,5	0,99		0,5	0,63		0,5	0,99		0,5	0,60		0,5	0,33		0,6	0,52
	0,6	0,85		0,6	0,59		0,6	0,85		0,6	0,56		0,6	0,32		0,7	0,46
	0,7	0,56		0,7	0,35		0,7	0,56		0,7	0,34		0,7	0,31		0,8	0,35
	0,8	0,44		0,8	0,27		0,8	0,44		0,8	0,26		0,8	0,22		0,9	0,30
	0,9	0,36		0,9	0,22		0,9	0,36		0,9	0,22		0,9	0,19		1,0	0,27
	1,0	0,31		1,0	0,19		1,0	0,31		1,0	0,19		1,0	0,17		1,1	0,25

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1,1	0,28		1,1	0,17		1,1	0,28		1,1	0,17		1,1	0,16		1,2	0,23	
1,2	0,26		1,2	0,16		1,2	0,26		1,2	0,15		1,2	0,15		1,3	0,22	
1,3	0,24		1,3	0,15		1,3	0,24		1,3	0,14		1,3	0,14		1,4	0,21	
1,4	0,22		1,4	0,14		1,4	0,22		1,4	0,13		1,4	0,13		1,5	0,21	
1,5	0,21		1,5	0,13		1,5	0,21		1,5	0,13		1,5	0,13		1,6	0,20	
1,6	0,20		1,6	0,12		1,6	0,20		1,6	0,12		1,6	0,13		1,7	0,19	
1,7	0,19		1,7	0,12		1,7	0,19		1,7	0,12		1,7	0,12		1,8	0,19	
1,8	0,18		1,8	0,11		1,8	0,18		1,8	0,11		1,8	0,12		1,9	0,18	
1,9	0,17		1,9	0,11		1,9	0,17		1,9	0,11		1,9	0,12		2,0	0,18	
2,0	0,16		2,0	0,11		2,0	0,16		2,0	0,10		2,0	0,12		2,1	0,16	
2,1	0,14		2,1	0,10		2,1	0,14		2,1	0,10		2,1	0,11		2,2	0,16	
2,2	0,13		2,2	0,09		2,2	0,13		2,2	0,09		2,2	0,11		2,3	0,15	
2,3	0,13		2,3	0,09		2,3	0,13		2,3	0,09		2,3	0,11		2,4	0,14	
2,4	0,11		2,4	0,08		2,4	0,11		2,4	0,08		2,4	0,10		2,5	0,12	
2,5	0,10		2,5	0,07		2,5	0,10		2,5	0,07		2,5	0,09		2,6	0,11	
2,6	0,09		2,6	0,07		2,6	0,09		2,6	0,06		2,6	0,08		2,7	0,10	
2,7	0,09		2,7	0,07		2,7	0,09		2,7	0,06		2,7	0,08		2,8	0,09	
2,8	0,08		2,8	0,06		2,8	0,08		2,8	0,06		2,8	0,07		2,9	0,08	
2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,06		3,0	0,08	
3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,06		3,0	0,04		3,0	0,06		3,1	0,06	
3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,05		3,2	0,05	
3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,3	0,05	
3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,04		3,4	0,04	
19	0,4	0,55	20	0,4	0,61	21	0,4	0,17	22	0,3	0,24	29	0,4	0,50	30	0,4	0,50
0,5	0,53		0,5	0,57		0,5	0,16		0,4	0,24		0,5	0,33		0,5	0,32	
0,6	0,34		0,6	0,53		0,6	0,15		0,5	0,24		0,6	0,23		0,6	0,22	
0,7	0,24		0,7	0,32		0,7	0,15		0,6	0,16		0,7	0,17		0,7	0,16	
0,8	0,19		0,8	0,27		0,8	0,15		0,7	0,14		0,8	0,13		0,8	0,13	
0,9	0,16		0,9	0,24		0,9	0,11		0,8	0,11		0,9	0,11		0,9	0,10	
1,0	0,14		1,0	0,22		1,0	0,10		0,9	0,10		1,0	0,09		1,0	0,09	
1,1	0,13		1,1	0,21		1,1	0,09		1,0	0,08		1,1	0,08		1,1	0,08	
1,2	0,12		1,2	0,20		1,2	0,09		1,1	0,08		1,2	0,07		1,2	0,07	
1,3	0,12		1,3	0,19		1,3	0,08		1,2	0,08		1,3	0,07		1,3	0,07	
1,4	0,11		1,4	0,18		1,4	0,08		1,3	0,07		1,4	0,06		1,4	0,06	
1,5	0,11		1,5	0,17		1,5	0,08		1,4	0,07		1,5	0,06		1,5	0,06	
1,6	0,10		1,6	0,17		1,6	0,08		1,5	0,07		1,6	0,06		1,6	0,06	
1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,08		1,6	0,07		1,7	0,05		1,7	0,05	
1,8	0,09		1,8	0,16		1,8	0,08		1,7	0,07		1,8	0,05		1,8	0,05	
1,9	0,09		1,9	0,15		1,9	0,08		1,8	0,07		1,9	0,05		1,9	0,05	
2,0	0,09		2,0	0,15		2,0	0,08		1,9	0,07		2,0	0,05		2,0	0,05	
2,1	0,09		2,1	0,13		2,1	0,08		2,0	0,07		2,1	0,05		2,1	0,05	
2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,06		2,1	0,07		2,2	0,04		2,2	0,04	
2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,06		2,2	0,07		2,3	0,04		2,3	0,04	
2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,06		2,3	0,06		2,4	0,03		2,4	0,03	
2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,05		2,4	0,06		2,5	0,03		2,5	0,03	
2,6	0,06		2,6	0,09		2,6	0,05		2,5	0,05		2,6	0,02		2,6	0,03	
2,7	0,06		2,7	0,08		2,7	0,05		2,6	0,05		2,7	0,02		2,7	0,02	
2,8	0,06		2,8	0,08		2,8	0,05		2,7	0,05		2,8	0,02		2,8	0,02	
2,9	0,05		2,9	0,07		2,9	0,05		2,8	0,05		2,9	0,02		2,9	0,02	
3,0	0,05		3,0	0,06		3,0	0,05		2,9	0,05		3,0	0,02		3,0	0,02	
3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,0	0,04		3,1	0,01		3,1	0,01	
3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,1	0,04		3,2	0,01		3,2	0,01	
3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,04		3,2	0,04		3,3	0,01		3,3	0,01	
31	0,3	0,55	32	0,3	0,57	33	0,5	0,26	34	0,3	0,43	35	0,3	0,48	36	0,4	1,05
0,4	0,54		0,4	0,56		0,6	0,15		0,4	0,42		0,4	0,47		0,5	0,57	
0,5	0,54		0,5	0,56		0,7	0,16		0,5	0,42		0,5	0,33		0,6	0,40	
0,6	0,36		0,6	0,38		0,8	0,16		0,6	0,28		0,6	0,28		0,7	0,30	
0,7	0,31		0,7	0,32		0,9	0,16		0,7	0,21		0,7	0,21		0,8	0,23	
0,8	0,24		0,8	0,25		1,0	0,17		0,8	0,17		0,8	0,17		0,9	0,19	
0,9	0,20		0,9	0,20		1,1	0,17		0,9	0,14		0,9	0,15		1,0	0,17	
1,0	0,17		1,0	0,17		1,2	0,17		1,0	0,13		1,0	0,14		1,1	0,15	
1,1	0,15		1,1	0,15		1,3	0,17		1,1	0,12		1,1	0,13		1,2	0,14	
1,2	0,14		1,2	0,14		1,4	0,16		1,2	0,11		1,2	0,12		1,3	0,13	
1,3	0,13		1,3	0,13		1,5	0,16		1,3	0,11		1,3	0,12		1,4	0,12	
1,4	0,12		1,4	0,12		1,6	0,16		1,4	0,11		1,4	0,12		1,5	0,11	
1,5	0,12		1,5	0,11		1,7	0,16		1,5	0,10		1,5	0,12		1,6	0,11	
1,6	0,11		1,6	0,11		1,8	0,16		1,6	0,10		1,6	0,12		1,7	0,11	
1,7	0,11		1,7	0,10		1,9	0,16		1,7	0,10		1,7	0,12		1,8	0,10	
1,8	0,11		1,8	0,10		2,0	0,15		1,8	0,10		1,8	0,12		1,9	0,10	
1,9	0,10		1,9	0,10		2,1	0,14		1,9	0,09		1,9	0,12		2,0	0,10	
2,0	0,10		2,0	0,09		2,2	0,14		2,0	0,09		2,0	0,12		2,1	0,08	
2,1	0,10		2,1	0,09		2,3	0,13		2,1	0,09		2,1	0,11		2,2	0,08	
2,2	0,10		2,2	0,09		2,4	0,13		2,2	0,09		2,2	0,11		2,3	0,08	
2,3	0,08		2,3	0,07		2,5	0,11		2,3	0,08		2,3	0,11		2,4	0,07	
2,4	0,07		2,4	0,06		2,6	0,11		2,4	0,08		2,4	0,10		2,5	0,07	
2,5	0,06		2,5	0,05		2,7	0,09		2,5	0,06		2,5	0,09		2,6	0,07	

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,6	0,06		2,6	0,05		2,8	0,09		2,6	0,06		2,6	0,09		2,7	0,06
	2,7	0,06		2,7	0,05		2,9	0,07		2,7	0,05		2,7	0,08		2,8	0,06
	2,8	0,06		2,8	0,05		3,0	0,06		2,8	0,05		2,8	0,08		2,9	0,05
	2,9	0,05		2,9	0,04		3,1	0,05		2,9	0,05		2,9	0,07		3,0	0,05
	3,0	0,05		3,0	0,04		3,2	0,05		3,0	0,05		3,0	0,07		3,1	0,03
	3,1	0,04		3,1	0,03		3,3	0,04		3,1	0,04		3,1	0,06		3,2	0,03
	3,2	0,04		3,2	0,03		3,4	0,03		3,2	0,03		3,2	0,06		3,3	0,04
37	0,4	1,00	38	0,3	0,55	39	0,4	0,77	40	0,4	0,49	41	0,5	0,49	42	0,4	0,22
	0,5	0,55		0,4	0,54		0,5	0,37		0,5	0,25		0,6	0,44		0,5	0,21
	0,6	0,38		0,5	0,54		0,6	0,27		0,6	0,18		0,7	0,40		0,6	0,21
	0,7	0,28		0,6	0,32		0,7	0,20		0,7	0,14		0,8	0,29		0,7	0,21
	0,8	0,22		0,7	0,24		0,8	0,16		0,8	0,11		0,9	0,26		0,8	0,15
	0,9	0,19		0,8	0,19		0,9	0,14		0,9	0,10		1,0	0,24		0,9	0,13
	1,0	0,16		0,9	0,16		1,0	0,13		1,0	0,09		1,1	0,23		1,0	0,12
	1,1	0,14		1,0	0,15		1,1	0,12		1,1	0,09		1,2	0,22		1,1	0,12
	1,2	0,13		1,1	0,14		1,2	0,11		1,2	0,08		1,3	0,21		1,2	0,12
	1,3	0,12		1,2	0,13		1,3	0,10		1,3	0,08		1,4	0,21		1,3	0,12
	1,4	0,12		1,3	0,12		1,4	0,10		1,4	0,08		1,5	0,20		1,4	0,11
	1,5	0,11		1,4	0,12		1,5	0,09		1,5	0,08		1,6	0,20		1,5	0,11
	1,6	0,11		1,5	0,12		1,6	0,09		1,6	0,08		1,7	0,19		1,6	0,11
	1,7	0,10		1,6	0,11		1,7	0,09		1,7	0,07		1,8	0,19		1,7	0,11
	1,8	0,10		1,7	0,11		1,8	0,08		1,8	0,07		1,9	0,18		1,8	0,11
	1,9	0,10		1,8	0,11		1,9	0,08		1,9	0,07		2,0	0,18		1,9	0,11
	2,0	0,09		1,9	0,11		2,0	0,08		2,0	0,07		2,1	0,17		2,0	0,10
	2,1	0,08		2,0	0,11		2,1	0,08		2,1	0,07		2,2	0,15		2,1	0,10
	2,2	0,08		2,1	0,10		2,2	0,07		2,2	0,07		2,3	0,15		2,2	0,09
	2,3	0,08		2,2	0,10		2,3	0,07		2,3	0,07		2,4	0,13		2,3	0,09
	2,4	0,07		2,3	0,09		2,4	0,07		2,4	0,06		2,5	0,11		2,4	0,08
	2,5	0,07		2,4	0,09		2,5	0,06		2,5	0,05		2,6	0,11		2,5	0,08
	2,6	0,06		2,5	0,08		2,6	0,06		2,6	0,05		2,7	0,10		2,6	0,07
	2,7	0,06		2,6	0,08		2,7	0,05		2,7	0,04		2,8	0,09		2,7	0,07
	2,8	0,06		2,7	0,07		2,8	0,05		2,8	0,04		2,9	0,08		2,8	0,06
	2,9	0,04		2,8	0,07		2,9	0,05		2,9	0,04		3,0	0,07		2,9	0,05
	3,0	0,04		2,9	0,06		3,0	0,04		3,0	0,04		3,1	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,03		3,0	0,06		3,1	0,04		3,1	0,03		3,2	0,03		3,1	0,05
	3,2	0,03		3,1	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,2	0,04		3,3	0,03		3,3	0,02		3,4	0,03		3,3	0,03
43	0,4	0,34	44	0,4	0,30	45	0,4	0,79	46	0,4	0,76	47	0,4	0,73	48	0,4	0,68
	0,5	0,24		0,5	0,27		0,5	0,38		0,5	0,43		0,5	0,42		0,5	0,42
	0,6	0,18		0,6	0,21		0,6	0,27		0,6	0,33		0,6	0,34		0,6	0,33
	0,7	0,14		0,7	0,17		0,7	0,20		0,7	0,27		0,7	0,28		0,7	0,27
	0,8	0,12		0,8	0,14		0,8	0,17		0,8	0,23		0,8	0,25		0,8	0,24
	0,9	0,11		0,9	0,12		0,9	0,14		0,9	0,21		0,9	0,22		0,9	0,22
	1,0	0,11		1,0	0,11		1,0	0,13		1,0	0,20		1,0	0,20		1,0	0,20
	1,1	0,10		1,1	0,10		1,1	0,12		1,1	0,18		1,1	0,19		1,1	0,19
	1,2	0,10		1,2	0,10		1,2	0,11		1,2	0,18		1,2	0,18		1,2	0,18
	1,3	0,10		1,3	0,09		1,3	0,10		1,3	0,17		1,3	0,17		1,3	0,18
	1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,10		1,4	0,16		1,4	0,17		1,4	0,17
	1,5	0,10		1,5	0,08		1,5	0,10		1,5	0,16		1,5	0,16		1,5	0,16
	1,6	0,10		1,6	0,08		1,6	0,09		1,6	0,15		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,7	0,10		1,7	0,08		1,7	0,09		1,7	0,15		1,7	0,15		1,7	0,15
	1,8	0,10		1,8	0,08		1,8	0,09		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,15
	1,9	0,10		1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,14		1,9	0,14		1,9	0,15
	2,0	0,09		2,0	0,07		2,0	0,08		2,0	0,13		2,0	0,14		2,0	0,14
	2,1	0,09		2,1	0,07		2,1	0,08		2,1	0,12		2,1	0,13		2,1	0,14
	2,2	0,09		2,2	0,07		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,12		2,2	0,12
	2,3	0,09		2,3	0,07		2,3	0,07		2,3	0,11		2,3	0,12		2,3	0,12
	2,4	0,08		2,4	0,06		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,10		2,4	0,11
	2,5	0,07		2,5	0,06		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,09		2,5	0,10
	2,6	0,07		2,6	0,05		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,08		2,6	0,09
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,08
	2,8	0,05		2,8	0,05		2,8	0,05		2,8	0,06		2,8	0,07		2,8	0,07
	2,9	0,05		2,9	0,04		2,9	0,05		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06
	3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03
49	0,4	0,50	50	0,4	0,19	51	0,4	0,13	52	0,4	0,42	53	0,4	1,05	54	0,4	1,34
	0,5	0,25		0,5	0,18		0,5	0,13		0,5	0,38		0,5	0,54		0,5	0,82
	0,6	0,18		0,6	0,14		0,6	0,12		0,6	0,31		0,6	0,39		0,6	0,62
	0,7	0,14		0,7	0,12		0,7	0,12		0,7	0,24		0,7	0,29		0,7	0,48
	0,8	0,12		0,8	0,10		0,8	0,12		0,8	0,20		0,8	0,23		0,8	0,39
	0,9	0,10		0,9	0,09		0,9	0,09		0,9	0,17		0,9	0,20		0,9	0,33
	1,0	0,09		1,0	0,08		1,0	0,08		1,0	0,15		1,0	0,17		1,0	0,29
	1,1	0,09		1,1	0,08		1,1	0,08		1,1	0,13		1,1	0,15		1,1	0,26

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,2	0,08		1,2	0,07		1,2	0,07		1,2	0,12		1,2	0,14		1,2	0,24
	1,3	0,08		1,3	0,07		1,3	0,07		1,3	0,11		1,3	0,13		1,3	0,22
	1,4	0,08		1,4	0,07		1,4	0,07		1,4	0,11		1,4	0,12		1,4	0,21
	1,5	0,08		1,5	0,07		1,5	0,07		1,5	0,10		1,5	0,12		1,5	0,19
	1,6	0,08		1,6	0,07		1,6	0,07		1,6	0,10		1,6	0,11		1,6	0,18
	1,7	0,08		1,7	0,07		1,7	0,07		1,7	0,10		1,7	0,11		1,7	0,17
	1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,07		1,8	0,09		1,8	0,10		1,8	0,17
	1,9	0,07		1,9	0,07		1,9	0,07		1,9	0,09		1,9	0,10		1,9	0,16
	2,0	0,07		2,0	0,06		2,0	0,07		2,0	0,09		2,0	0,10		2,0	0,15
	2,1	0,07		2,1	0,06		2,1	0,07		2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,13
	2,2	0,07		2,2	0,06		2,2	0,05		2,2	0,07		2,2	0,08		2,2	0,11
	2,3	0,07		2,3	0,06		2,3	0,06		2,3	0,07		2,3	0,07		2,3	0,11
	2,4	0,07		2,4	0,05		2,4	0,05		2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10
	2,5	0,06		2,5	0,05		2,5	0,05		2,5	0,06		2,5	0,06		2,5	0,10
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,6	0,05		2,6	0,06		2,6	0,06		2,6	0,09
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,07
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,05		2,8	0,05		2,8	0,07
	2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,06
	3,0	0,03		3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,06
	3,1	0,03		3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,05
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03
55	0,4	1,34	56	0,4	1,09	57	0,4	0,44	58	0,4	0,24	59	0,4	0,51	60	0,4	0,51
	0,5	0,82		0,5	0,56		0,5	0,40		0,5	0,22		0,5	0,31		0,5	0,31
	0,6	0,62		0,6	0,40		0,6	0,32		0,6	0,18		0,6	0,22		0,6	0,23
	0,7	0,48		0,7	0,30		0,7	0,25		0,7	0,14		0,7	0,17		0,7	0,17
	0,8	0,39		0,8	0,24		0,8	0,21		0,8	0,11		0,8	0,13		0,8	0,13
	0,9	0,33		0,9	0,20		0,9	0,18		0,9	0,10		0,9	0,11		0,9	0,11
	1,0	0,29		1,0	0,18		1,0	0,15		1,0	0,08		1,0	0,10		1,0	0,10
	1,1	0,26		1,1	0,16		1,1	0,14		1,1	0,07		1,1	0,08		1,1	0,09
	1,2	0,24		1,2	0,15		1,2	0,13		1,2	0,07		1,2	0,08		1,2	0,08
	1,3	0,22		1,3	0,14		1,3	0,12		1,3	0,06		1,3	0,07		1,3	0,07
	1,4	0,21		1,4	0,13		1,4	0,11		1,4	0,06		1,4	0,07		1,4	0,07
	1,5	0,19		1,5	0,12		1,5	0,11		1,5	0,05		1,5	0,06		1,5	0,06
	1,6	0,18		1,6	0,12		1,6	0,10		1,6	0,05		1,6	0,06		1,6	0,06
	1,7	0,17		1,7	0,11		1,7	0,10		1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,8	0,17		1,8	0,11		1,8	0,10		1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,05
	1,9	0,16		1,9	0,10		1,9	0,09		1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,05
	2,0	0,15		2,0	0,10		2,0	0,09		2,0	0,04		2,0	0,05		2,0	0,05
	2,1	0,13		2,1	0,09		2,1	0,09		2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,04
	2,2	0,11		2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,04		2,2	0,04		2,2	0,04
	2,3	0,11		2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	2,4	0,10		2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,03		2,4	0,03		2,4	0,03
	2,5	0,10		2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,03		2,5	0,03		2,5	0,03
	2,6	0,09		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,02		2,6	0,03		2,6	0,02
	2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		2,7	0,02		2,7	0,02		2,7	0,02
	2,8	0,07		2,8	0,05		2,8	0,05		2,8	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,03		3,1	0,01		3,1	0,02		3,1	0,02
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01
61	0,4	0,24	62	0,3	0,19	63	0,4	0,25	64	0,3	0,37	65	0,9	0,28	66	0,8	0,19
	0,5	0,22		0,4	0,19		0,5	0,24		0,4	0,37		1,0	0,23		0,9	0,15
	0,6	0,18		0,5	0,19		0,6	0,23		0,5	0,36		1,1	0,21		1,0	0,14
	0,7	0,14		0,6	0,13		0,7	0,22		0,6	0,25		1,2	0,20		1,1	0,13
	0,8	0,12		0,7	0,11		0,8	0,22		0,7	0,21		1,3	0,19		1,2	0,13
	0,9	0,10		0,8	0,09		0,9	0,16		0,8	0,16		1,4	0,18		1,3	0,13
	1,0	0,08		0,9	0,08		1,0	0,14		0,9	0,14		1,5	0,17		1,4	0,13
	1,1	0,07		1,0	0,07		1,1	0,12		1,0	0,12		1,6	0,17		1,5	0,13
	1,2	0,07		1,1	0,07		1,2	0,12		1,1	0,11		1,7	0,16		1,6	0,13
	1,3	0,06		1,2	0,06		1,3	0,11		1,2	0,10		1,8	0,16		1,7	0,13
	1,4	0,06		1,3	0,06		1,4	0,10		1,3	0,10		1,9	0,15		1,8	0,13
	1,5	0,05		1,4	0,06		1,5	0,10		1,4	0,09		2,0	0,15		1,9	0,13
	1,6	0,05		1,5	0,06		1,6	0,10		1,5	0,09		2,1	0,14		2,0	0,12
	1,7	0,05		1,6	0,06		1,7	0,09		1,6	0,09		2,2	0,12		2,1	0,12
	1,8	0,05		1,7	0,06		1,8	0,09		1,7	0,08		2,3	0,12		2,2	0,10
	1,9	0,05		1,8	0,06		1,9	0,09		1,8	0,08		2,4	0,11		2,3	0,10
	2,0	0,04		1,9	0,06		2,0	0,09		1,9	0,08		2,5	0,10		2,4	0,09
	2,1	0,04		2,0	0,06		2,1	0,09		2,0	0,08		2,6	0,10		2,5	0,08
	2,2	0,04		2,1	0,06		2,2	0,06		2,1	0,08		2,7	0,09		2,6	0,08
	2,3	0,03		2,2	0,06		2,3	0,06		2,2	0,08		2,8	0,07		2,7	0,08
	2,4	0,03		2,3	0,05		2,4	0,06		2,3	0,06		2,9	0,07		2,8	0,07
	2,5	0,02		2,4	0,05		2,5	0,05		2,4	0,06		3,0	0,07		2,9	0,07
	2,6	0,02		2,5	0,04		2,6	0,05		2,5	0,05		3,1	0,05		3,0	0,07
	2,7	0,02		2,6	0,04		2,7	0,05		2,6	0,04		3,2	0,04		3,1	0,06

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,02		2,7	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		3,3	0,04		3,2	0,05
	2,9	0,02		2,8	0,04		2,9	0,04		2,8	0,04		3,4	0,03		3,3	0,05
	3,0	0,02		2,9	0,04		3,0	0,04		2,9	0,04		3,5	0,02		3,4	0,04
	3,1	0,01		3,0	0,04		3,1	0,04		3,0	0,04		3,6	0,02		3,5	0,04
	3,2	0,01		3,1	0,04		3,2	0,03		3,1	0,03		3,7	0,02		3,6	0,03
	3,3	0,01		3,2	0,04		3,3	0,03		3,2	0,03		3,8	0,02		3,7	0,03
67	1,0	0,17	68	0,8	0,14	69	1,0	0,14	70	0,5	0,23	71	1,0	0,22	72	0,9	0,32
	1,1	0,14		0,9	0,11		1,1	0,11		0,6	0,22		1,1	0,17		1,0	0,31
	1,2	0,13		1,0	0,10		1,2	0,10		0,7	0,22		1,2	0,16		1,1	0,24
	1,3	0,12		1,1	0,09		1,3	0,10		0,8	0,22		1,3	0,15		1,2	0,21
	1,4	0,12		1,2	0,09		1,4	0,10		0,9	0,16		1,4	0,14		1,3	0,19
	1,5	0,12		1,3	0,09		1,5	0,10		1,0	0,14		1,5	0,13		1,4	0,18
	1,6	0,11		1,4	0,09		1,6	0,09		1,1	0,13		1,6	0,12		1,5	0,17
	1,7	0,11		1,5	0,09		1,7	0,09		1,2	0,12		1,7	0,12		1,6	0,16
	1,8	0,11		1,6	0,09		1,8	0,09		1,3	0,11		1,8	0,12		1,7	0,15
	1,9	0,11		1,7	0,09		1,9	0,09		1,4	0,11		1,9	0,11		1,8	0,14
	2,0	0,11		1,8	0,09		2,0	0,09		1,5	0,11		2,0	0,11		1,9	0,13
	2,1	0,11		1,9	0,10		2,1	0,09		1,6	0,11		2,1	0,10		2,0	0,12
	2,2	0,09		2,0	0,10		2,2	0,08		1,7	0,10		2,2	0,08		2,1	0,12
	2,3	0,08		2,1	0,09		2,3	0,07		1,8	0,10		2,3	0,08		2,2	0,10
	2,4	0,08		2,2	0,08		2,4	0,07		1,9	0,10		2,4	0,08		2,3	0,09
	2,5	0,07		2,3	0,08		2,5	0,06		2,0	0,10		2,5	0,06		2,4	0,09
	2,6	0,07		2,4	0,08		2,6	0,06		2,1	0,10		2,6	0,06		2,5	0,07
	2,7	0,07		2,5	0,07		2,7	0,06		2,2	0,08		2,7	0,06		2,6	0,06
	2,8	0,07		2,6	0,06		2,8	0,06		2,3	0,08		2,8	0,06		2,7	0,06
	2,9	0,06		2,7	0,06		2,9	0,06		2,4	0,08		2,9	0,06		2,8	0,06
	3,0	0,06		2,8	0,06		3,0	0,05		2,5	0,06		3,0	0,06		2,9	0,06
	3,1	0,05		2,9	0,06		3,1	0,05		2,6	0,06		3,1	0,05		3,0	0,06
	3,2	0,04		3,0	0,06		3,2	0,05		2,7	0,06		3,2	0,04		3,1	0,05
	3,3	0,04		3,1	0,06		3,3	0,05		2,8	0,06		3,3	0,04		3,2	0,04
	3,4	0,04		3,2	0,05		3,4	0,05		2,9	0,05		3,4	0,04		3,3	0,04
	3,5	0,04		3,3	0,05		3,5	0,04		3,0	0,05		3,5	0,03		3,4	0,03
	3,6	0,03		3,4	0,05		3,6	0,03		3,1	0,05		3,6	0,03		3,5	0,02
	3,7	0,03		3,5	0,04		3,7	0,03		3,2	0,04		3,7	0,03		3,6	0,02
	3,8	0,03		3,6	0,04		3,8	0,03		3,3	0,04		3,8	0,03		3,7	0,02
	3,9	0,03		3,7	0,04		3,9	0,03		3,4	0,04		3,9	0,03		3,8	0,02
73	0,5	0,16	74	0,5	0,18	75	0,4	0,38	76	0,3	0,35	77	0,3	0,21	78	0,3	0,33
	0,6	0,09		0,6	0,10		0,5	0,38		0,4	0,35		0,4	0,21		0,4	0,33
	0,7	0,09		0,7	0,09		0,6	0,24		0,5	0,35		0,5	0,21		0,5	0,33
	0,8	0,09		0,8	0,09		0,7	0,19		0,6	0,24		0,6	0,14		0,6	0,22
	0,9	0,10		0,9	0,08		0,8	0,15		0,7	0,20		0,7	0,12		0,7	0,19
	1,0	0,10		1,0	0,08		0,9	0,13		0,8	0,16		0,8	0,10		0,8	0,15
	1,1	0,10		1,1	0,08		1,0	0,12		0,9	0,13		0,9	0,08		0,9	0,12
	1,2	0,11		1,2	0,08		1,1	0,11		1,0	0,12		1,0	0,07		1,0	0,10
	1,3	0,11		1,3	0,08		1,2	0,11		1,1	0,10		1,1	0,07		1,1	0,09
	1,4	0,11		1,4	0,09		1,3	0,10		1,2	0,10		1,2	0,07		1,2	0,08
	1,5	0,11		1,5	0,09		1,4	0,10		1,3	0,09		1,3	0,06		1,3	0,08
	1,6	0,11		1,6	0,09		1,5	0,10		1,4	0,09		1,4	0,06		1,4	0,07
	1,7	0,11		1,7	0,09		1,6	0,10		1,5	0,09		1,5	0,06		1,5	0,07
	1,8	0,11		1,8	0,09		1,7	0,10		1,6	0,08		1,6	0,06		1,6	0,07
	1,9	0,11		1,9	0,09		1,8	0,10		1,7	0,08		1,7	0,06		1,7	0,07
	2,0	0,11		2,0	0,09		1,9	0,10		1,8	0,08		1,8	0,06		1,8	0,06
	2,1	0,11		2,1	0,09		2,0	0,10		1,9	0,08		1,9	0,06		1,9	0,06
	2,2	0,11		2,2	0,08		2,1	0,09		2,0	0,08		2,0	0,06		2,0	0,06
	2,3	0,11		2,3	0,08		2,2	0,08		2,1	0,07		2,1	0,06		2,1	0,06
	2,4	0,10		2,4	0,07		2,3	0,08		2,2	0,07		2,2	0,06		2,2	0,06
	2,5	0,09		2,5	0,07		2,4	0,07		2,3	0,06		2,3	0,05		2,3	0,05
	2,6	0,09		2,6	0,07		2,5	0,07		2,4	0,05		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,7	0,08		2,7	0,07		2,6	0,07		2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	2,8	0,08		2,8	0,07		2,7	0,07		2,6	0,04		2,6	0,03		2,6	0,03
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,8	0,06		2,7	0,04		2,7	0,03		2,7	0,03
	3,0	0,06		3,0	0,05		2,9	0,06		2,8	0,04		2,8	0,03		2,8	0,03
	3,1	0,06		3,1	0,05		3,0	0,05		2,9	0,03		2,9	0,03		2,9	0,03
	3,2	0,05		3,2	0,05		3,1	0,04		3,0	0,03		3,0	0,03		3,0	0,02
	3,3	0,05		3,3	0,05		3,2	0,04		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02
	3,4	0,04		3,4	0,04		3,3	0,04		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02
79	0,4	0,24	80	0,4	0,15	81	0,4	0,23	82	1,0	0,21	83	1,0	0,13	84	0,9	0,19
	0,5	0,23		0,5	0,14		0,5	0,22		1,1	0,16		1,1	0,11		1,0	0,19
	0,6	0,22		0,6	0,13		0,6	0,21		1,2	0,15		1,2	0,10		1,1	0,14
	0,7	0,21		0,7	0,13		0,7	0,20		1,3	0,14		1,3	0,10		1,2	0,13
	0,8	0,21		0,8	0,13		0,8	0,19		1,4	0,13		1,4	0,09		1,3	0,12
	0,9	0,15		0,9	0,10		0,9	0,14		1,5	0,12		1,5	0,09		1,4	0,11
	1,0	0,13		1,0	0,09		1,0	0,12		1,6	0,12		1,6	0,09		1,5	0,10
	1,1	0,12		1,1	0,08		1,1	0,11		1,7	0,11		1,7	0,08		1,6	0,10
	1,2	0,11		1,2	0,08		1,2	0,10		1,8	0,11		1,8	0,08		1,7	0,09

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,3	0,10		1,3	0,07		1,3	0,09		1,9	0,10		1,9	0,08		1,8	0,09			
	1,4	0,10		1,4	0,07		1,4	0,08		2,0	0,10		2,0	0,08		1,9	0,08			
	1,5	0,10		1,5	0,07		1,5	0,08		2,1	0,10		2,1	0,08		2,0	0,08			
	1,6	0,09		1,6	0,07		1,6	0,08		2,2	0,08		2,2	0,06		2,1	0,07			
	1,7	0,09		1,7	0,07		1,7	0,07		2,3	0,07		2,3	0,05		2,2	0,06			
	1,8	0,09		1,8	0,07		1,8	0,07		2,4	0,07		2,4	0,05		2,3	0,05			
	1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,07		2,5	0,05		2,5	0,04		2,4	0,05			
	2,0	0,08		2,0	0,06		2,0	0,06		2,6	0,05		2,6	0,03		2,5	0,04			
	2,1	0,08		2,1	0,06		2,1	0,06		2,7	0,05		2,7	0,03		2,6	0,04			
	2,2	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05		2,8	0,04		2,8	0,03		2,7	0,04			
	2,3	0,06		2,3	0,05		2,3	0,04		2,9	0,04		2,9	0,03		2,8	0,03			
	2,4	0,06		2,4	0,04		2,4	0,04		3,0	0,04		3,0	0,03		2,9	0,03			
	2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03		3,1	0,04		3,1	0,03		3,0	0,03			
	2,6	0,04		2,6	0,03		2,6	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,1	0,03			
	2,7	0,04		2,7	0,03		2,7	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,2	0,02			
	2,8	0,04		2,8	0,03		2,8	0,03		3,4	0,02		3,4	0,02		3,3	0,02			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,9	0,03		3,5	0,02		3,5	0,02		3,4	0,01			
	3,0	0,03		3,0	0,03		3,0	0,03		3,6	0,02		3,6	0,01		3,5	0,01			
	3,1	0,03		3,1	0,03		3,1	0,02		3,7	0,02		3,7	0,01		3,6	0,01			
	3,2	0,03		3,2	0,02		3,2	0,02		3,8	0,02		3,8	0,01		3,7	0,01			
	3,3	0,03		3,3	0,02		3,3	0,02		3,9	0,02		3,9	0,01		3,8	0,01			
85	0,4	0,30	86	0,4	0,24	87	0,4	0,15	88	0,4	0,23	89	0,3	0,35	90	0,3	0,21			
	0,5	0,29		0,5	0,23		0,5	0,14		0,5	0,22		0,4	0,35		0,4	0,21			
	0,6	0,27		0,6	0,22		0,6	0,13		0,6	0,20		0,5	0,35		0,5	0,21			
	0,7	0,27		0,7	0,21		0,7	0,13		0,7	0,20		0,6	0,23		0,6	0,14			
	0,8	0,26		0,8	0,21		0,8	0,13		0,8	0,19		0,7	0,20		0,7	0,12			
	0,9	0,17		0,9	0,15		0,9	0,10		0,9	0,14		0,8	0,16		0,8	0,10			
	1,0	0,14		1,0	0,13		1,0	0,09		1,0	0,12		0,9	0,13		0,9	0,08			
	1,1	0,12		1,1	0,12		1,1	0,08		1,1	0,11		1,0	0,11		1,0	0,07			
	1,2	0,11		1,2	0,11		1,2	0,08		1,2	0,10		1,1	0,10		1,1	0,07			
	1,3	0,10		1,3	0,10		1,3	0,07		1,3	0,09		1,2	0,10		1,2	0,07			
	1,4	0,09		1,4	0,10		1,4	0,07		1,4	0,08		1,3	0,09		1,3	0,06			
	1,5	0,09		1,5	0,10		1,5	0,07		1,5	0,08		1,4	0,09		1,4	0,06			
	1,6	0,08		1,6	0,09		1,6	0,07		1,6	0,08		1,5	0,09		1,5	0,06			
	1,7	0,07		1,7	0,09		1,7	0,07		1,7	0,07		1,6	0,09		1,6	0,06			
	1,8	0,07		1,8	0,09		1,8	0,07		1,8	0,07		1,7	0,08		1,7	0,06			
	1,9	0,07		1,9	0,09		1,9	0,07		1,9	0,07		1,8	0,08		1,8	0,06			
	2,0	0,06		2,0	0,09		2,0	0,07		2,0	0,06		1,9	0,08		1,9	0,06			
	2,1	0,06		2,1	0,08		2,1	0,06		2,1	0,06		2,0	0,08		2,0	0,06			
	2,2	0,05		2,2	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05		2,1	0,08		2,1	0,06			
	2,3	0,04		2,3	0,06		2,3	0,05		2,3	0,04		2,2	0,08		2,2	0,06			
	2,4	0,04		2,4	0,06		2,4	0,05		2,4	0,04		2,3	0,06		2,3	0,05			
	2,5	0,03		2,5	0,05		2,5	0,04		2,5	0,03		2,4	0,06		2,4	0,05			
	2,6	0,03		2,6	0,05		2,6	0,04		2,6	0,03		2,5	0,05		2,5	0,03			
	2,7	0,03		2,7	0,05		2,7	0,04		2,7	0,03		2,6	0,05		2,6	0,03			
	2,8	0,03		2,8	0,04		2,8	0,03		2,8	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03			
	2,9	0,03		2,9	0,04		2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,03			
	3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,03		3,0	0,03		2,9	0,04		2,9	0,03			
	3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,03		3,0	0,04		3,0	0,03			
	3,2	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,02		3,1	0,03		3,1	0,03			
	3,3	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03			
91	0,3	0,33	92	0,4	0,35	93	0,8	0,36	94	0,9	0,32	95	0,4	0,30	96	0,4	0,47			
	0,4	0,33		0,5	0,34		0,9	0,28		1,0	0,23		0,5	0,29		0,5	0,33			
	0,5	0,32		0,6	0,33		1,0	0,26		1,1	0,22		0,6	0,28		0,6	0,26			
	0,6	0,22		0,7	0,33		1,1	0,25		1,2	0,20		0,7	0,28		0,7	0,20			
	0,7	0,19		0,8	0,22		1,2	0,24		1,3	0,20		0,8	0,19		0,8	0,16			
	0,8	0,14		0,9	0,19		1,3	0,23		1,4	0,19		0,9	0,16		0,9	0,14			
	0,9	0,12		1,0	0,17		1,4	0,22		1,5	0,18		1,0	0,15		1,0	0,13			
	1,0	0,10		1,1	0,16		1,5	0,21		1,6	0,17		1,1	0,14		1,1	0,12			
	1,1	0,09		1,2	0,15		1,6	0,21		1,7	0,17		1,2	0,13		1,2	0,12			
	1,2	0,08		1,3	0,14		1,7	0,20		1,8	0,16		1,3	0,13		1,3	0,11			
	1,3	0,08		1,4	0,14		1,8	0,19		1,9	0,16		1,4	0,12		1,4	0,11			
	1,4	0,07		1,5	0,14		1,9	0,19		2,0	0,15		1,5	0,12		1,5	0,11			
	1,5	0,07		1,6	0,13		2,0	0,18		2,1	0,14		1,6	0,12		1,6	0,10			
	1,6	0,07		1,7	0,13		2,1	0,17		2,2	0,13		1,7	0,11		1,7	0,10			
	1,7	0,07		1,8	0,12		2,2	0,16		2,3	0,13		1,8	0,11		1,8	0,10			
	1,8	0,06		1,9	0,12		2,3	0,15		2,4	0,12		1,9	0,11		1,9	0,10			
	1,9	0,06		2,0	0,12		2,4	0,13		2,5	0,11		2,0	0,10		2,0	0,09			
	2,0	0,06		2,1	0,11		2,5	0,12		2,6	0,10		2,1	0,10		2,1	0,09			
	2,1	0,06		2,2	0,10		2,6	0,11		2,7	0,10		2,2	0,09		2,2	0,09			
	2,2	0,06		2,3	0,10		2,7	0,11		2,8	0,07		2,3	0,09		2,3	0,09			
	2,3	0,05		2,4	0,10		2,8	0,09		2,9	0,07		2,4	0,09		2,4	0,08			
	2,4	0,04		2,5	0,09		2,9	0,08		3,0	0,06		2,5	0,08		2,5	0,07			
	2,5	0,03		2,6	0,08		3,0	0,07		3,1	0,04		2,6	0,08		2,6	0,06			
	2,6	0,03		2,7	0,07		3,1	0,05		3,2	0,03		2,7	0,07		2,7	0,06			
	2,7	0,03		2,8	0,06		3,2	0,04		3,3	0,03		2,8	0,06		2,8	0,06			

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,03		2,9	0,05		3,3	0,03		3,4	0,02		2,9	0,05		2,9	0,05
	2,9	0,03		3,0	0,05		3,4	0,02		3,5	0,02		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,0	0,03		3,1	0,04		3,5	0,02		3,6	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03
	3,1	0,02		3,2	0,03		3,6	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,2	0,02		3,3	0,03		3,7	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03
97	0,5	0,49	98	0,5	0,61	99	0,7	0,39	100	0,8	0,32	101	0,4	0,58	102	0,5	0,36
	0,6	0,36		0,6	0,55		0,8	0,30		0,9	0,25		0,5	0,53		0,6	0,34
	0,7	0,31		0,7	0,38		0,9	0,28		1,0	0,24		0,6	0,49		0,7	0,31
	0,8	0,28		0,8	0,33		1,0	0,27		1,1	0,23		0,7	0,46		0,8	0,23
	0,9	0,25		0,9	0,30		1,1	0,26		1,2	0,22		0,8	0,32		0,9	0,21
	1,0	0,23		1,0	0,28		1,2	0,25		1,3	0,22		0,9	0,29		1,0	0,20
	1,1	0,22		1,1	0,26		1,3	0,24		1,4	0,21		1,0	0,27		1,1	0,19
	1,2	0,21		1,2	0,25		1,4	0,23		1,5	0,21		1,1	0,25		1,2	0,18
	1,3	0,20		1,3	0,24		1,5	0,22		1,6	0,20		1,2	0,24		1,3	0,18
	1,4	0,19		1,4	0,23		1,6	0,21		1,7	0,20		1,3	0,23		1,4	0,18
	1,5	0,18		1,5	0,22		1,7	0,21		1,8	0,19		1,4	0,22		1,5	0,18
	1,6	0,17		1,6	0,21		1,8	0,20		1,9	0,19		1,5	0,22		1,6	0,17
	1,7	0,17		1,7	0,20		1,9	0,19		2,0	0,18		1,6	0,21		1,7	0,17
	1,8	0,16		1,8	0,20		2,0	0,18		2,1	0,18		1,7	0,20		1,8	0,17
	1,9	0,16		1,9	0,19		2,1	0,17		2,2	0,15		1,8	0,19		1,9	0,17
	2,0	0,15		2,0	0,18		2,2	0,16		2,3	0,15		1,9	0,19		2,0	0,16
	2,1	0,13		2,1	0,17		2,3	0,15		2,4	0,14		2,0	0,18		2,1	0,16
	2,2	0,12		2,2	0,17		2,4	0,13		2,5	0,13		2,1	0,17		2,2	0,16
	2,3	0,11		2,3	0,16		2,5	0,11		2,6	0,12		2,2	0,16		2,3	0,15
	2,4	0,11		2,4	0,14		2,6	0,10		2,7	0,10		2,3	0,15		2,4	0,14
	2,5	0,10		2,5	0,13		2,7	0,09		2,8	0,09		2,4	0,14		2,5	0,11
	2,6	0,09		2,6	0,11		2,8	0,09		2,9	0,08		2,5	0,13		2,6	0,11
	2,7	0,08		2,7	0,10		2,9	0,08		3,0	0,08		2,6	0,11		2,7	0,09
	2,8	0,08		2,8	0,09		3,0	0,07		3,1	0,06		2,7	0,09		2,8	0,08
	2,9	0,06		2,9	0,08		3,1	0,06		3,2	0,04		2,8	0,09		2,9	0,08
	3,0	0,05		3,0	0,07		3,2	0,04		3,3	0,03		2,9	0,07		3,0	0,08
	3,1	0,05		3,1	0,06		3,3	0,03		3,4	0,03		3,0	0,07		3,1	0,06
	3,2	0,04		3,2	0,04		3,4	0,02		3,5	0,02		3,1	0,06		3,2	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,5	0,02		3,6	0,02		3,2	0,03		3,3	0,04
	3,4	0,02		3,4	0,02		3,6	0,02		3,7	0,02		3,3	0,03		3,4	0,03
103	0,5	0,34	104	0,5	0,44	105	0,5	0,36	106	0,5	0,34	107	0,5	0,44	108	0,6	0,40
	0,6	0,32		0,6	0,42		0,6	0,34		0,6	0,32		0,6	0,42		0,7	0,36
	0,7	0,30		0,7	0,38		0,7	0,31		0,7	0,29		0,7	0,38		0,8	0,33
	0,8	0,22		0,8	0,28		0,8	0,23		0,8	0,22		0,8	0,28		0,9	0,24
	0,9	0,20		0,9	0,25		0,9	0,21		0,9	0,20		0,9	0,25		1,0	0,22
	1,0	0,19		1,0	0,23		1,0	0,19		1,0	0,19		1,0	0,23		1,1	0,20
	1,1	0,18		1,1	0,22		1,1	0,18		1,1	0,18		1,1	0,22		1,2	0,20
	1,2	0,18		1,2	0,21		1,2	0,18		1,2	0,18		1,2	0,21		1,3	0,19
	1,3	0,17		1,3	0,20		1,3	0,18		1,3	0,17		1,3	0,20		1,4	0,18
	1,4	0,17		1,4	0,20		1,4	0,17		1,4	0,17		1,4	0,20		1,5	0,18
	1,5	0,17		1,5	0,19		1,5	0,17		1,5	0,17		1,5	0,19		1,6	0,18
	1,6	0,17		1,6	0,19		1,6	0,17		1,6	0,17		1,6	0,19		1,7	0,17
	1,7	0,17		1,7	0,18		1,7	0,17		1,7	0,16		1,7	0,18		1,8	0,17
	1,8	0,16		1,8	0,18		1,8	0,17		1,8	0,16		1,8	0,18		1,9	0,17
	1,9	0,16		1,9	0,17		1,9	0,16		1,9	0,16		1,9	0,17		2,0	0,16
	2,0	0,16		2,0	0,17		2,0	0,16		2,0	0,16		2,0	0,17		2,1	0,15
	2,1	0,16		2,1	0,17		2,1	0,16		2,1	0,16		2,1	0,17		2,2	0,14
	2,2	0,15		2,2	0,16		2,2	0,15		2,2	0,15		2,2	0,16		2,3	0,14
	2,3	0,15		2,3	0,16		2,3	0,15		2,3	0,15		2,3	0,16		2,4	0,13
	2,4	0,15		2,4	0,15		2,4	0,14		2,4	0,14		2,4	0,15		2,5	0,11
	2,5	0,12		2,5	0,12		2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,12		2,6	0,11
	2,6	0,11		2,6	0,12		2,6	0,11		2,6	0,11		2,6	0,12		2,7	0,10
	2,7	0,09		2,7	0,10		2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,10		2,8	0,09
	2,8	0,08		2,8	0,09		2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,08		2,9	0,06
	2,9	0,08		2,9	0,08		2,9	0,08		2,9	0,08		2,9	0,08		3,0	0,06
	3,0	0,08		3,0	0,08		3,0	0,08		3,0	0,08		3,0	0,08		3,1	0,05
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,05		3,1	0,06		3,1	0,06		3,2	0,04
	3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,04		3,2	0,05		3,2	0,05		3,3	0,04
	3,3	0,04		3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		3,4	0,03
	3,4	0,03		3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,04		3,4	0,04		3,5	0,03
109	0,6	0,33	110	0,6	0,56	111	0,6	0,40	112	0,6	0,33	113	0,6	0,56	114	0,7	0,23
	0,7	0,30		0,7	0,50		0,7	0,36		0,7	0,30		0,7	0,50		0,8	0,17
	0,8	0,28		0,8	0,46		0,8	0,33		0,8	0,28		0,8	0,46		0,9	0,16
	0,9	0,21		0,9	0,32		0,9	0,24		0,9	0,21		0,9	0,32		1,0	0,16
	1,0	0,19		1,0	0,29		1,0	0,22		1,0	0,19		1,0	0,29		1,1	0,16
	1,1	0,19		1,1	0,27		1,1	0,21		1,1	0,19		1,1	0,27		1,2	0,16
	1,2	0,18		1,2	0,25		1,2	0,20		1,2	0,18		1,2	0,25		1,3	0,16
	1,3	0,18		1,3	0,24		1,3	0,19		1,3	0,18		1,3	0,24		1,4	0,16
	1,4	0,18		1,4	0,23		1,4	0,19		1,4	0,18		1,4	0,23		1,5	0,16
	1,5	0,17		1,5	0,22		1,5	0,18		1,5	0,17		1,5	0,22		1,6	0,15

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,17		1,6	0,21		1,6	0,18		1,6	0,17		1,6	0,21		1,7	0,15
	1,7	0,17		1,7	0,20		1,7	0,17		1,7	0,17		1,7	0,20		1,8	0,15
	1,8	0,17		1,8	0,19		1,8	0,17		1,8	0,17		1,8	0,19		1,9	0,15
	1,9	0,16		1,9	0,19		1,9	0,17		1,9	0,16		1,9	0,19		2,0	0,15
	2,0	0,16		2,0	0,18		2,0	0,16		2,0	0,16		2,0	0,18		2,1	0,14
	2,1	0,14		2,1	0,16		2,1	0,15		2,1	0,14		2,1	0,16		2,2	0,13
	2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,14		2,2	0,14		2,2	0,15		2,3	0,13
	2,3	0,13		2,3	0,14		2,3	0,14		2,3	0,13		2,3	0,14		2,4	0,12
	2,4	0,13		2,4	0,13		2,4	0,13		2,4	0,13		2,4	0,13		2,5	0,11
	2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,11		2,6	0,11
	2,6	0,10		2,6	0,10		2,6	0,11		2,6	0,10		2,6	0,10		2,7	0,10
	2,7	0,10		2,7	0,09		2,7	0,10		2,7	0,10		2,7	0,09		2,8	0,08
	2,8	0,09		2,8	0,09		2,8	0,09		2,8	0,09		2,8	0,09		2,9	0,07
	2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		3,0	0,07
	3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,05		3,1	0,06
	3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04		3,2	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03		3,4	0,04
	3,4	0,02		3,4	0,02		3,4	0,03		3,4	0,02		3,4	0,02		3,5	0,03
	3,5	0,02		3,5	0,02		3,5	0,03		3,5	0,02		3,5	0,02		3,6	0,03
115	0,7	0,20	116	0,7	0,24	117	0,9	0,25	118	0,9	0,23	119	0,9	0,27	120	0,9	0,30
	0,8	0,15		0,8	0,17		1,0	0,19		1,0	0,17		1,0	0,20		1,0	0,23
	0,9	0,14		0,9	0,15		1,1	0,18		1,1	0,17		1,1	0,19		1,1	0,21
	1,0	0,13		1,0	0,14		1,2	0,18		1,2	0,17		1,2	0,19		1,2	0,20
	1,1	0,13		1,1	0,14		1,3	0,18		1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,19
	1,2	0,13		1,2	0,13		1,4	0,18		1,4	0,16		1,4	0,18		1,4	0,19
	1,3	0,13		1,3	0,13		1,5	0,17		1,5	0,16		1,5	0,17		1,5	0,18
	1,4	0,13		1,4	0,13		1,6	0,17		1,6	0,16		1,6	0,17		1,6	0,18
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,7	0,17		1,7	0,16		1,7	0,17		1,7	0,17
	1,6	0,13		1,6	0,13		1,8	0,17		1,8	0,16		1,8	0,16		1,8	0,17
	1,7	0,13		1,7	0,13		1,9	0,17		1,9	0,16		1,9	0,16		1,9	0,16
	1,8	0,13		1,8	0,13		2,0	0,16		2,0	0,15		2,0	0,16		2,0	0,16
	1,9	0,13		1,9	0,13		2,1	0,16		2,1	0,15		2,1	0,16		2,1	0,15
	2,0	0,13		2,0	0,13		2,2	0,16		2,2	0,15		2,2	0,15		2,2	0,15
	2,1	0,13		2,1	0,12		2,3	0,15		2,3	0,14		2,3	0,15		2,3	0,15
	2,2	0,13		2,2	0,12		2,4	0,14		2,4	0,14		2,4	0,14		2,4	0,14
	2,3	0,13		2,3	0,12		2,5	0,12		2,5	0,12		2,5	0,13		2,5	0,12
	2,4	0,12		2,4	0,11		2,6	0,12		2,6	0,12		2,6	0,13		2,6	0,12
	2,5	0,10		2,5	0,11		2,7	0,10		2,7	0,10		2,7	0,11		2,7	0,11
	2,6	0,10		2,6	0,10		2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,09		2,8	0,09
	2,7	0,09		2,7	0,09		2,9	0,08		2,9	0,08		2,9	0,08		2,9	0,08
	2,8	0,08		2,8	0,08		3,0	0,07		3,0	0,08		3,0	0,08		3,0	0,08
	2,9	0,08		2,9	0,08		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,07
	3,0	0,08		3,0	0,07		3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,3	0,04		3,3	0,05		3,3	0,05		3,3	0,05
	3,2	0,05		3,2	0,06		3,4	0,03		3,4	0,04		3,4	0,04		3,4	0,04
	3,3	0,05		3,3	0,05		3,5	0,03		3,5	0,04		3,5	0,04		3,5	0,04
	3,4	0,04		3,4	0,05		3,6	0,03		3,6	0,03		3,6	0,04		3,6	0,04
	3,5	0,04		3,5	0,04		3,7	0,02		3,7	0,03		3,7	0,04		3,7	0,04
	3,6	0,04		3,6	0,04		3,8	0,02		3,8	0,03		3,8	0,03		3,8	0,04
121	0,3	0,34	122	0,3	0,27	123	0,3	0,52	124	0,4	0,22	125	0,4	0,18	126	0,4	0,34
	0,4	0,34		0,4	0,27		0,4	0,51		0,5	0,22		0,5	0,17		0,5	0,32
	0,5	0,34		0,5	0,27		0,5	0,51		0,6	0,21		0,6	0,17		0,6	0,31
	0,6	0,22		0,6	0,18		0,6	0,33		0,7	0,21		0,7	0,17		0,7	0,31
	0,7	0,16		0,7	0,14		0,7	0,24		0,8	0,21		0,8	0,17		0,8	0,30
	0,8	0,13		0,8	0,11		0,8	0,19		0,9	0,14		0,9	0,12		0,9	0,19
	0,9	0,12		0,9	0,10		0,9	0,17		1,0	0,12		1,0	0,11		1,0	0,17
	1,0	0,11		1,0	0,10		1,0	0,15		1,1	0,12		1,1	0,11		1,1	0,16
	1,1	0,10		1,1	0,09		1,1	0,14		1,2	0,11		1,2	0,11		1,2	0,15
	1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,13		1,3	0,11		1,3	0,11		1,3	0,14
	1,3	0,10		1,3	0,09		1,3	0,13		1,4	0,11		1,4	0,11		1,4	0,14
	1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,12		1,5	0,11		1,5	0,11		1,5	0,13
	1,5	0,10		1,5	0,10		1,5	0,12		1,6	0,11		1,6	0,11		1,6	0,13
	1,6	0,10		1,6	0,10		1,6	0,12		1,7	0,11		1,7	0,11		1,7	0,13
	1,7	0,10		1,7	0,10		1,7	0,11		1,8	0,11		1,8	0,11		1,8	0,12
	1,8	0,10		1,8	0,10		1,8	0,11		1,9	0,11		1,9	0,11		1,9	0,12
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,9	0,11		2,0	0,11		2,0	0,11		2,0	0,12
	2,0	0,10		2,0	0,10		2,0	0,11		2,1	0,11		2,1	0,11		2,1	0,12
	2,1	0,09		2,1	0,08		2,1	0,09		2,2	0,11		2,2	0,11		2,2	0,11
	2,2	0,09		2,2	0,08		2,2	0,09		2,3	0,11		2,3	0,11		2,3	0,11
	2,3	0,09		2,3	0,08		2,3	0,09		2,4	0,11		2,4	0,10		2,4	0,10
	2,4	0,09		2,4	0,08		2,4	0,08		2,5	0,09		2,5	0,09		2,5	0,08
	2,5	0,09		2,5	0,08		2,5	0,08		2,6	0,09		2,6	0,08		2,6	0,08
	2,6	0,09		2,6	0,08		2,6	0,08		2,7	0,08		2,7	0,08		2,7	0,07
	2,7	0,09		2,7	0,08		2,7	0,07		2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,07
	2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,07		2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,05

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,05		3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,05		3,1	0,06		3,1	0,05		3,1	0,05
	3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04		3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,04
	3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,04		3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04
127	0,9	0,23	128	0,9	0,20	129	0,9	0,33	130	0,4	0,63	131	0,9	0,32	132	0,9	0,25
	1,0	0,19		1,0	0,17		1,0	0,26		0,5	0,61		1,0	0,24		1,0	0,20
	1,1	0,18		1,1	0,16		1,1	0,24		0,6	0,59		1,1	0,23		1,1	0,19
	1,2	0,17		1,2	0,16		1,2	0,22		0,7	0,57		1,2	0,21		1,2	0,18
	1,3	0,17		1,3	0,16		1,3	0,21		0,8	0,56		1,3	0,20		1,3	0,17
	1,4	0,16		1,4	0,16		1,4	0,20		0,9	0,33		1,4	0,19		1,4	0,17
	1,5	0,16		1,5	0,15		1,5	0,19		1,0	0,28		1,5	0,19		1,5	0,16
	1,6	0,16		1,6	0,15		1,6	0,19		1,1	0,25		1,6	0,18		1,6	0,16
	1,7	0,15		1,7	0,15		1,7	0,18		1,2	0,23		1,7	0,17		1,7	0,16
	1,8	0,15		1,8	0,15		1,8	0,17		1,3	0,21		1,8	0,17		1,8	0,15
	1,9	0,15		1,9	0,15		1,9	0,17		1,4	0,20		1,9	0,16		1,9	0,15
	2,0	0,15		2,0	0,15		2,0	0,16		1,5	0,19		2,0	0,16		2,0	0,15
	2,1	0,14		2,1	0,13		2,1	0,14		1,6	0,18		2,1	0,15		2,1	0,14
	2,2	0,13		2,2	0,13		2,2	0,14		1,7	0,17		2,2	0,15		2,2	0,13
	2,3	0,13		2,3	0,13		2,3	0,13		1,8	0,16		2,3	0,14		2,3	0,13
	2,4	0,12		2,4	0,12		2,4	0,12		1,9	0,15		2,4	0,13		2,4	0,12
	2,5	0,11		2,5	0,10		2,5	0,10		2,0	0,15		2,5	0,11		2,5	0,10
	2,6	0,11		2,6	0,10		2,6	0,10		2,1	0,13		2,6	0,11		2,6	0,10
	2,7	0,10		2,7	0,10		2,7	0,09		2,2	0,13		2,7	0,10		2,7	0,10
	2,8	0,09		2,8	0,09		2,8	0,08		2,3	0,12		2,8	0,09		2,8	0,08
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06		2,4	0,11		2,9	0,08		2,9	0,06
	3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,06		2,5	0,09		3,0	0,07		3,0	0,06
	3,1	0,06		3,1	0,04		3,1	0,05		2,6	0,09		3,1	0,06		3,1	0,05
	3,2	0,05		3,2	0,04		3,2	0,04		2,7	0,09		3,2	0,05		3,2	0,04
	3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,03		2,8	0,08		3,3	0,04		3,3	0,04
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,02		2,9	0,06		3,4	0,04		3,4	0,03
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,02		3,0	0,06		3,5	0,03		3,5	0,03
	3,6	0,04		3,6	0,02		3,6	0,02		3,1	0,05		3,6	0,03		3,6	0,03
	3,7	0,03		3,7	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,7	0,03		3,7	0,03
	3,8	0,03		3,8	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,8	0,03		3,8	0,03
133	0,9	0,21	134	0,9	0,32	135	0,4	0,62	136	0,4	0,26	137	0,4	0,19	138	0,4	0,33
	1,0	0,17		1,0	0,26		0,5	0,60		0,5	0,25		0,5	0,19		0,5	0,32
	1,1	0,17		1,1	0,24		0,6	0,57		0,6	0,24		0,6	0,18		0,6	0,31
	1,2	0,16		1,2	0,22		0,7	0,56		0,7	0,24		0,7	0,18		0,7	0,30
	1,3	0,16		1,3	0,21		0,8	0,55		0,8	0,23		0,8	0,18		0,8	0,29
	1,4	0,16		1,4	0,20		0,9	0,32		0,9	0,15		0,9	0,12		0,9	0,19
	1,5	0,16		1,5	0,19		1,0	0,28		1,0	0,14		1,0	0,12		1,0	0,17
	1,6	0,15		1,6	0,19		1,1	0,25		1,1	0,13		1,1	0,11		1,1	0,16
	1,7	0,15		1,7	0,18		1,2	0,23		1,2	0,12		1,2	0,11		1,2	0,15
	1,8	0,15		1,8	0,17		1,3	0,21		1,3	0,12		1,3	0,11		1,3	0,14
	1,9	0,15		1,9	0,17		1,4	0,20		1,4	0,12		1,4	0,11		1,4	0,14
	2,0	0,15		2,0	0,16		1,5	0,18		1,5	0,12		1,5	0,11		1,5	0,13
	2,1	0,13		2,1	0,14		1,6	0,17		1,6	0,11		1,6	0,11		1,6	0,13
	2,2	0,13		2,2	0,14		1,7	0,17		1,7	0,11		1,7	0,11		1,7	0,12
	2,3	0,13		2,3	0,13		1,8	0,16		1,8	0,11		1,8	0,11		1,8	0,12
	2,4	0,12		2,4	0,12		1,9	0,15		1,9	0,11		1,9	0,11		1,9	0,12
	2,5	0,10		2,5	0,10		2,0	0,14		2,0	0,11		2,0	0,11		2,0	0,12
	2,6	0,10		2,6	0,10		2,1	0,13		2,1	0,11		2,1	0,11		2,1	0,11
	2,7	0,10		2,7	0,09		2,2	0,12		2,2	0,10		2,2	0,10		2,2	0,10
	2,8	0,09		2,8	0,08		2,3	0,12		2,3	0,10		2,3	0,10		2,3	0,10
	2,9	0,06		2,9	0,06		2,4	0,11		2,4	0,10		2,4	0,10		2,4	0,10
	3,0	0,05		3,0	0,05		2,5	0,09		2,5	0,08		2,5	0,08		2,5	0,08
	3,1	0,04		3,1	0,04		2,6	0,09		2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,07
	3,2	0,03		3,2	0,03		2,7	0,08		2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,07
	3,3	0,03		3,3	0,03		2,8	0,08		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06
	3,4	0,03		3,4	0,02		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,05
	3,5	0,03		3,5	0,02		3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,04
	3,6	0,02		3,6	0,02		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,7	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,04		3,2	0,03
	3,8	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03
139	0,3	0,40	140	0,3	0,29	141	0,3	0,50	142	0,4	0,19	143	0,4	0,21	144	0,4	0,36
	0,4	0,40		0,4	0,29		0,4	0,50		0,5	0,11		0,5	0,12		0,5	0,24
	0,5	0,40		0,5	0,29		0,5	0,50		0,6	0,11		0,6	0,12		0,6	0,19
	0,6	0,25		0,6	0,19		0,6	0,32		0,7	0,12		0,7	0,11		0,7	0,16
	0,7	0,19		0,7	0,14		0,7	0,24		0,8	0,13		0,8	0,11		0,8	0,14
	0,8	0,15		0,8	0,12		0,8	0,19		0,9	0,13		0,9	0,11		0,9	0,13
	0,9	0,13		0,9	0,11		0,9	0,16		1,0	0,13		1,0	0,11		1,0	0,12
	1,0	0,12		1,0	0,10		1,0	0,15		1,1	0,14		1,1	0,11		1,1	0,12
	1,1	0,11		1,1	0,10		1,1	0,14		1,2	0,14		1,2	0,12		1,2	0,12
	1,2	0,11		1,2	0,10		1,2	0,13		1,3	0,14		1,3	0,12		1,3	0,12
	1,3	0,11		1,3	0,10		1,3	0,12		1,4	0,14		1,4	0,12		1,4	0,12

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1,4	0,10		1,4	0,10		1,4	0,12		1,5	0,14		1,5	0,12		1,5	0,12	
1,5	0,10		1,5	0,10		1,5	0,12		1,6	0,14		1,6	0,12		1,6	0,12	
1,6	0,10		1,6	0,10		1,6	0,11		1,7	0,14		1,7	0,12		1,7	0,12	
1,7	0,10		1,7	0,10		1,7	0,11		1,8	0,14		1,8	0,12		1,8	0,12	
1,8	0,10		1,8	0,10		1,8	0,11		1,9	0,14		1,9	0,13		1,9	0,12	
1,9	0,10		1,9	0,10		1,9	0,11		2,0	0,14		2,0	0,13		2,0	0,12	
2,0	0,10		2,0	0,10		2,0	0,10		2,1	0,13		2,1	0,12		2,1	0,11	
2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,09		2,2	0,13		2,2	0,11		2,2	0,11	
2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,08		2,3	0,12		2,3	0,11		2,3	0,11	
2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,08		2,4	0,11		2,4	0,11		2,4	0,11	
2,4	0,08		2,4	0,08		2,4	0,08		2,5	0,09		2,5	0,10		2,5	0,10	
2,5	0,08		2,5	0,08		2,5	0,08		2,6	0,09		2,6	0,10		2,6	0,10	
2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,07		2,7	0,08		2,7	0,09		2,7	0,08	
2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,07		2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,08	
2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07	
2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,04		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,07	
3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,04		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06	
3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,03		3,2	0,05		3,2	0,06		3,2	0,05	
3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,04		3,3	0,05		3,3	0,05	
145	0,3	0,48	146	0,3	1,05	147	0,3	1,03	148	0,9	0,27	149	0,4	0,26	150	0,9	0,20
	0,4	0,48		0,4	1,04		0,4	1,02		1,0	0,20		0,5	0,26		1,0	0,16
	0,5	0,32		0,5	0,69		0,5	0,68		1,1	0,19		0,6	0,25		1,1	0,15
	0,6	0,30		0,6	0,60		0,6	0,59		1,2	0,19		0,7	0,25		1,2	0,15
	0,7	0,24		0,7	0,45		0,7	0,44		1,3	0,18		0,8	0,17		1,3	0,15
	0,8	0,19		0,8	0,35		0,8	0,35		1,4	0,17		0,9	0,15		1,4	0,15
	0,9	0,16		0,9	0,30		0,9	0,29		1,5	0,17		1,0	0,14		1,5	0,14
	1,0	0,13		1,0	0,26		1,0	0,26		1,6	0,17		1,1	0,13		1,6	0,14
	1,1	0,12		1,1	0,23		1,1	0,23		1,7	0,16		1,2	0,13		1,7	0,14
	1,2	0,10		1,2	0,21		1,2	0,21		1,8	0,16		1,3	0,12		1,8	0,14
	1,3	0,09		1,3	0,20		1,3	0,19		1,9	0,15		1,4	0,12		1,9	0,14
	1,4	0,09		1,4	0,18		1,4	0,18		2,0	0,15		1,5	0,12		2,0	0,14
	1,5	0,08		1,5	0,17		1,5	0,17		2,1	0,15		1,6	0,12		2,1	0,13
	1,6	0,07		1,6	0,16		1,6	0,16		2,2	0,14		1,7	0,11		2,2	0,13
	1,7	0,07		1,7	0,16		1,7	0,15		2,3	0,14		1,8	0,11		2,3	0,13
	1,8	0,06		1,8	0,15		1,8	0,15		2,4	0,13		1,9	0,11		2,4	0,13
	1,9	0,06		1,9	0,14		1,9	0,14		2,5	0,12		2,0	0,11		2,5	0,11
	2,0	0,06		2,0	0,14		2,0	0,13		2,6	0,12		2,1	0,11		2,6	0,11
	2,1	0,05		2,1	0,12		2,1	0,12		2,7	0,10		2,2	0,10		2,7	0,08
	2,2	0,05		2,2	0,11		2,2	0,11		2,8	0,08		2,3	0,10		2,8	0,07
	2,3	0,04		2,3	0,10		2,3	0,10		2,9	0,07		2,4	0,10		2,9	0,07
	2,4	0,03		2,4	0,09		2,4	0,09		3,0	0,07		2,5	0,09		3,0	0,07
	2,5	0,03		2,5	0,09		2,5	0,09		3,1	0,05		2,6	0,09		3,1	0,05
	2,6	0,03		2,6	0,09		2,6	0,08		3,2	0,05		2,7	0,08		3,2	0,05
	2,7	0,03		2,7	0,07		2,7	0,07		3,3	0,04		2,8	0,06		3,3	0,04
	2,8	0,03		2,8	0,07		2,8	0,07		3,4	0,04		2,9	0,06		3,4	0,04
	2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,06		3,5	0,03		3,0	0,06		3,5	0,03
	3,0	0,03		3,0	0,06		3,0	0,05		3,6	0,03		3,1	0,05		3,6	0,03
	3,1	0,02		3,1	0,05		3,1	0,05		3,7	0,03		3,2	0,04		3,7	0,03
	3,2	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03		3,8	0,03		3,3	0,04		3,8	0,03
151	0,4	0,17	152	0,9	0,20	153	0,4	0,15	154	0,8	0,26	155	0,4	0,41	156	0,4	0,26
	0,5	0,16		1,0	0,15		0,5	0,14		0,9	0,21		0,5	0,29		0,5	0,19
	0,6	0,16		1,1	0,15		0,6	0,14		1,0	0,20		0,6	0,23		0,6	0,15
	0,7	0,16		1,2	0,15		0,7	0,14		1,1	0,19		0,7	0,17		0,7	0,12
	0,8	0,12		1,3	0,14		0,8	0,10		1,2	0,18		0,8	0,15		0,8	0,10
	0,9	0,10		1,4	0,14		0,9	0,10		1,3	0,18		0,9	0,13		0,9	0,09
	1,0	0,10		1,5	0,14		1,0	0,09		1,4	0,17		1,0	0,12		1,0	0,09
	1,1	0,10		1,6	0,14		1,1	0,09		1,5	0,17		1,1	0,11		1,1	0,08
	1,2	0,10		1,7	0,14		1,2	0,09		1,6	0,17		1,2	0,11		1,2	0,08
	1,3	0,10		1,8	0,14		1,3	0,09		1,7	0,16		1,3	0,11		1,3	0,08
	1,4	0,10		1,9	0,14		1,4	0,09		1,8	0,16		1,4	0,11		1,4	0,08
	1,5	0,10		2,0	0,14		1,5	0,09		1,9	0,15		1,5	0,10		1,5	0,09
	1,6	0,10		2,1	0,13		1,6	0,09		2,0	0,15		1,6	0,10		1,6	0,09
	1,7	0,10		2,2	0,13		1,7	0,09		2,1	0,15		1,7	0,10		1,7	0,09
	1,8	0,10		2,3	0,13		1,8	0,09		2,2	0,14		1,8	0,10		1,8	0,09
	1,9	0,10		2,4	0,12		1,9	0,10		2,3	0,13		1,9	0,10		1,9	0,09
	2,0	0,10		2,5	0,10		2,0	0,10		2,4	0,12		2,0	0,10		2,0	0,09
	2,1	0,10		2,6	0,10		2,1	0,10		2,5	0,10		2,1	0,10		2,1	0,09
	2,2	0,09		2,7	0,08		2,2	0,09		2,6	0,10		2,2	0,10		2,2	0,09
	2,3	0,09		2,8	0,07		2,3	0,09		2,7	0,09		2,3	0,10		2,3	0,09
	2,4	0,09		2,9	0,07		2,4	0,09		2,8	0,08		2,4	0,09		2,4	0,09
	2,5	0,08		3,0	0,07		2,5	0,07		2,9	0,07		2,5	0,08		2,5	0,07
	2,6	0,08		3,1	0,05		2,6	0,07		3,0	0,06		2,6	0,07		2,6	0,07
	2,7	0,07		3,2	0,04		2,7	0,07		3,1	0,05		2,7	0,06		2,7	0,06
	2,8	0,06		3,3	0,04		2,8	0,06		3,2	0,04		2,8	0,06		2,8	0,05
	2,9	0,06		3,4	0,03		2,9	0,06		3,3	0,03		2,9	0,06		2,9	0,05
	3,0	0,06		3,5	0,03		3,0	0,06		3,4	0,03		3,0	0,06		3,0	0,05

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,05		3,6	0,02		3,1	0,05		3,5	0,03		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,04		3,7	0,02		3,2	0,04		3,6	0,02		3,2	0,04		3,2	0,04
	3,3	0,04		3,8	0,02		3,3	0,04		3,7	0,02		3,3	0,04		3,3	0,04
157	0,4	0,23	158	0,4	0,35	159	0,4	0,56	160	0,8	0,35	161	0,4	0,49	162	0,4	0,80
	0,5	0,16		0,5	0,34		0,5	0,37		0,9	0,26		0,5	0,47		0,5	0,53
	0,6	0,13		0,6	0,33		0,6	0,27		1,0	0,24		0,6	0,46		0,6	0,37
	0,7	0,10		0,7	0,33		0,7	0,21		1,1	0,22		0,7	0,45		0,7	0,28
	0,8	0,09		0,8	0,20		0,8	0,17		1,2	0,21		0,8	0,27		0,8	0,23
	0,9	0,08		0,9	0,18		0,9	0,15		1,3	0,20		0,9	0,23		0,9	0,20
	1,0	0,08		1,0	0,16		1,0	0,14		1,4	0,19		1,0	0,20		1,0	0,18
	1,1	0,08		1,1	0,15		1,1	0,13		1,5	0,18		1,1	0,19		1,1	0,17
	1,2	0,08		1,2	0,14		1,2	0,12		1,6	0,18		1,2	0,18		1,2	0,16
	1,3	0,08		1,3	0,14		1,3	0,12		1,7	0,17		1,3	0,17		1,3	0,15
	1,4	0,08		1,4	0,13		1,4	0,11		1,8	0,16		1,4	0,16		1,4	0,14
	1,5	0,08		1,5	0,13		1,5	0,11		1,9	0,16		1,5	0,15		1,5	0,14
	1,6	0,08		1,6	0,12		1,6	0,11		2,0	0,15		1,6	0,14		1,6	0,13
	1,7	0,08		1,7	0,12		1,7	0,10		2,1	0,14		1,7	0,14		1,7	0,13
	1,8	0,09		1,8	0,11		1,8	0,10		2,2	0,13		1,8	0,13		1,8	0,12
	1,9	0,09		1,9	0,11		1,9	0,10		2,3	0,13		1,9	0,13		1,9	0,12
	2,0	0,09		2,0	0,11		2,0	0,10		2,4	0,12		2,0	0,12		2,0	0,11
	2,1	0,09		2,1	0,10		2,1	0,09		2,5	0,11		2,1	0,12		2,1	0,11
	2,2	0,09		2,2	0,10		2,2	0,09		2,6	0,10		2,2	0,11		2,2	0,11
	2,3	0,08		2,3	0,09		2,3	0,09		2,7	0,09		2,3	0,10		2,3	0,10
	2,4	0,08		2,4	0,08		2,4	0,08		2,8	0,08		2,4	0,09		2,4	0,09
	2,5	0,07		2,5	0,08		2,5	0,08		2,9	0,07		2,5	0,09		2,5	0,08
	2,6	0,06		2,6	0,07		2,6	0,07		3,0	0,07		2,6	0,08		2,6	0,07
	2,7	0,06		2,7	0,07		2,7	0,06		3,1	0,06		2,7	0,07		2,7	0,06
	2,8	0,05		2,8	0,07		2,8	0,05		3,2	0,04		2,8	0,07		2,8	0,06
	2,9	0,05		2,9	0,06		2,9	0,05		3,3	0,04		2,9	0,06		2,9	0,06
	3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,4	0,03		3,0	0,06		3,0	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,5	0,02		3,1	0,05		3,1	0,04
	3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,6	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03		3,7	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03

163	0,4	0,58															
	0,5	0,39															
	0,6	0,30															
	0,7	0,23															
	0,8	0,19															
	0,9	0,16															
	1,0	0,15															
	1,1	0,14															
	1,2	0,13															
	1,3	0,13															
	1,4	0,13															
	1,5	0,12															
	1,6	0,12															
	1,7	0,12															
	1,8	0,11															
	1,9	0,11															
	2,0	0,11															
	2,1	0,10															
	2,2	0,10															
	2,3	0,09															
	2,4	0,09															
	2,5	0,07															
	2,6	0,07															
	2,7	0,06															
	2,8	0,06															
	2,9	0,05															
	3,0	0,04															
	3,1	0,04															
	3,2	0,03															
	3,3	0,03															

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,4	0,29	2	0,4	0,29	3	0,4	0,35	4	0,4	0,34	5	0,4	0,26	6	0,9	0,28
	0,5	0,28		0,5	0,27		0,5	0,33		0,5	0,32		0,5	0,25		1,0	0,22
	0,6	0,26		0,6	0,26		0,6	0,31		0,6	0,31		0,6	0,24		1,1	0,21
	0,7	0,24		0,7	0,24		0,7	0,30		0,7	0,31		0,7	0,23		1,2	0,20
	0,8	0,14		0,8	0,13		0,8	0,29		0,8	0,25		0,8	0,23		1,3	0,19
	0,9	0,11		0,9	0,11		0,9	0,21		0,9	0,20		0,9	0,15		1,4	0,18
	1,0	0,09		1,0	0,09		1,0	0,18		1,0	0,17		1,0	0,14		1,5	0,18

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1,1	0,08		1,1	0,08		1,1	0,16		1,1	0,15		1,1	0,13		1,6	0,17	
1,2	0,07		1,2	0,07		1,2	0,14		1,2	0,14		1,2	0,12		1,7	0,17	
1,3	0,07		1,3	0,07		1,3	0,13		1,3	0,13		1,3	0,11		1,8	0,16	
1,4	0,06		1,4	0,06		1,4	0,12		1,4	0,12		1,4	0,11		1,9	0,16	
1,5	0,06		1,5	0,06		1,5	0,11		1,5	0,12		1,5	0,11		2,0	0,15	
1,6	0,06		1,6	0,06		1,6	0,11		1,6	0,11		1,6	0,10		2,1	0,15	
1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,10		1,7	0,11		1,7	0,10		2,2	0,13	
1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,10		1,8	0,10		1,8	0,10		2,3	0,13	
1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,10		1,9	0,10		1,9	0,10		2,4	0,12	
2,0	0,05		2,0	0,05		2,0	0,09		2,0	0,10		2,0	0,09		2,5	0,11	
2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,09		2,1	0,09		2,1	0,09		2,6	0,10	
2,2	0,03		2,2	0,03		2,2	0,07		2,2	0,07		2,2	0,08		2,7	0,09	
2,3	0,03		2,3	0,03		2,3	0,06		2,3	0,07		2,3	0,08		2,8	0,07	
2,4	0,03		2,4	0,03		2,4	0,06		2,4	0,07		2,4	0,08		2,9	0,07	
2,5	0,02		2,5	0,02		2,5	0,05		2,5	0,06		2,5	0,06		3,0	0,07	
2,6	0,02		2,6	0,02		2,6	0,05		2,6	0,06		2,6	0,06		3,1	0,05	
2,7	0,02		2,7	0,02		2,7	0,05		2,7	0,06		2,7	0,06		3,2	0,04	
2,8	0,02		2,8	0,02		2,8	0,04		2,8	0,05		2,8	0,05		3,3	0,03	
2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,04		2,9	0,05		2,9	0,05		3,4	0,03	
3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,05		3,5	0,02	
3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,6	0,02	
3,2	0,01		3,2	0,01		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,7	0,02	
3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,8	0,02	
<hr/>																	
7	0,4	0,30	8	0,6	0,39	9	0,4	0,65	10	0,5	0,45	11	0,4	0,27	12	0,5	0,48
0,5	0,29		0,7	0,38		0,5	0,60		0,6	0,41		0,5	0,26		0,6	0,46	
0,6	0,27		0,8	0,24		0,6	0,38		0,7	0,38		0,6	0,26		0,7	0,41	
0,7	0,15		0,9	0,22		0,7	0,30		0,8	0,27		0,7	0,25		0,8	0,31	
0,8	0,12		1,0	0,20		0,8	0,26		0,9	0,24		0,8	0,18		0,9	0,27	
0,9	0,11		1,1	0,19		0,9	0,23		1,0	0,22		0,9	0,15		1,0	0,24	
1,0	0,10		1,2	0,18		1,0	0,21		1,1	0,21		1,0	0,14		1,1	0,22	
1,1	0,09		1,3	0,18		1,1	0,20		1,2	0,20		1,1	0,13		1,2	0,21	
1,2	0,09		1,4	0,17		1,2	0,18		1,3	0,20		1,2	0,13		1,3	0,20	
1,3	0,08		1,5	0,16		1,3	0,18		1,4	0,19		1,3	0,12		1,4	0,19	
1,4	0,08		1,6	0,16		1,4	0,17		1,5	0,19		1,4	0,12		1,5	0,19	
1,5	0,08		1,7	0,15		1,5	0,16		1,6	0,18		1,5	0,12		1,6	0,18	
1,6	0,08		1,8	0,15		1,6	0,15		1,7	0,18		1,6	0,12		1,7	0,17	
1,7	0,08		1,9	0,14		1,7	0,15		1,8	0,17		1,7	0,12		1,8	0,17	
1,8	0,07		2,0	0,14		1,8	0,14		1,9	0,17		1,8	0,12		1,9	0,16	
1,9	0,07		2,1	0,13		1,9	0,14		2,0	0,16		1,9	0,11		2,0	0,16	
2,0	0,07		2,2	0,12		2,0	0,13		2,1	0,16		2,0	0,11		2,1	0,15	
2,1	0,07		2,3	0,11		2,1	0,13		2,2	0,14		2,1	0,11		2,2	0,14	
2,2	0,07		2,4	0,10		2,2	0,11		2,3	0,14		2,2	0,11		2,3	0,14	
2,3	0,07		2,5	0,09		2,3	0,11		2,4	0,12		2,3	0,11		2,4	0,13	
2,4	0,06		2,6	0,09		2,4	0,09		2,5	0,11		2,4	0,10		2,5	0,11	
2,5	0,06		2,7	0,08		2,5	0,08		2,6	0,10		2,5	0,09		2,6	0,10	
2,6	0,05		2,8	0,07		2,6	0,08		2,7	0,08		2,6	0,09		2,7	0,10	
2,7	0,05		2,9	0,06		2,7	0,07		2,8	0,08		2,7	0,08		2,8	0,09	
2,8	0,04		3,0	0,06		2,8	0,07		2,9	0,07		2,8	0,07		2,9	0,07	
2,9	0,04		3,1	0,05		2,9	0,06		3,0	0,07		2,9	0,07		3,0	0,07	
3,0	0,04		3,2	0,03		3,0	0,06		3,1	0,05		3,0	0,06		3,1	0,05	
3,1	0,03		3,3	0,02		3,1	0,04		3,2	0,03		3,1	0,06		3,2	0,04	
3,2	0,02		3,4	0,02		3,2	0,03		3,3	0,03		3,2	0,05		3,3	0,04	
3,3	0,02		3,5	0,02		3,3	0,02		3,4	0,02		3,3	0,05		3,4	0,03	
<hr/>																	
13	0,4	0,99	14	0,4	0,59	15	0,4	0,99	16	0,4	0,57	17	0,4	0,31	18	0,5	0,48
0,5	0,88		0,5	0,56		0,5	0,88		0,5	0,54		0,5	0,30		0,6	0,46	
0,6	0,75		0,6	0,52		0,6	0,75		0,6	0,50		0,6	0,29		0,7	0,42	
0,7	0,49		0,7	0,31		0,7	0,49		0,7	0,30		0,7	0,28		0,8	0,31	
0,8	0,39		0,8	0,24		0,8	0,39		0,8	0,23		0,8	0,20		0,9	0,27	
0,9	0,32		0,9	0,20		0,9	0,32		0,9	0,19		0,9	0,17		1,0	0,24	
1,0	0,28		1,0	0,17		1,0	0,28		1,0	0,17		1,0	0,15		1,1	0,22	
1,1	0,25		1,1	0,15		1,1	0,25		1,1	0,15		1,1	0,14		1,2	0,21	
1,2	0,23		1,2	0,14		1,2	0,23		1,2	0,14		1,2	0,13		1,3	0,20	
1,3	0,21		1,3	0,13		1,3	0,21		1,3	0,13		1,3	0,13		1,4	0,19	
1,4	0,20		1,4	0,12		1,4	0,20		1,4	0,12		1,4	0,12		1,5	0,19	
1,5	0,19		1,5	0,12		1,5	0,19		1,5	0,11		1,5	0,12		1,6	0,18	
1,6	0,18		1,6	0,11		1,6	0,17		1,6	0,11		1,6	0,12		1,7	0,18	
1,7	0,17		1,7	0,11		1,7	0,17		1,7	0,10		1,7	0,11		1,8	0,17	
1,8	0,16		1,8	0,10		1,8	0,16		1,8	0,10		1,8	0,11		1,9	0,17	
1,9	0,15		1,9	0,10		1,9	0,15		1,9	0,10		1,9	0,11		2,0	0,16	
2,0	0,14		2,0	0,09		2,0	0,14		2,0	0,09		2,0	0,11		2,1	0,15	
2,1	0,13		2,1	0,09		2,1	0,13		2,1	0,09		2,1	0,10		2,2	0,14	
2,2	0,12		2,2	0,08		2,2	0,12		2,2	0,08		2,2	0,10		2,3	0,14	
2,3	0,11		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,08		2,3	0,10		2,4	0,13	
2,4	0,10		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		2,4	0,09		2,5	0,11	
2,5	0,09		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,06		2,5	0,08		2,6	0,10	
2,6	0,08		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,06		2,6	0,08		2,7	0,10	

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE: C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,7	0,08		2,7	0,06		2,7	0,08		2,7	0,06		2,7	0,07		2,8	0,08
	2,8	0,07		2,8	0,05		2,8	0,07		2,8	0,05		2,8	0,06		2,9	0,07
	2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,06		2,9	0,04		2,9	0,06		3,0	0,07
	3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,05		3,1	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,05		3,2	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,3	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,04		3,4	0,03
<hr/>																	
19	0,4	0,49	20	0,4	0,55	21	0,4	0,16	22	0,3	0,23	29	0,4	0,45	30	0,4	0,44
	0,5	0,47		0,5	0,52		0,5	0,15		0,4	0,23		0,5	0,29		0,5	0,29
	0,6	0,30		0,6	0,48		0,6	0,15		0,5	0,23		0,6	0,20		0,6	0,20
	0,7	0,22		0,7	0,29		0,7	0,14		0,6	0,16		0,7	0,15		0,7	0,15
	0,8	0,17		0,8	0,24		0,8	0,14		0,7	0,13		0,8	0,12		0,8	0,11
	0,9	0,15		0,9	0,22		0,9	0,10		0,8	0,11		0,9	0,09		0,9	0,09
	1,0	0,13		1,0	0,20		1,0	0,09		0,9	0,09		1,0	0,08		1,0	0,08
	1,1	0,12		1,1	0,19		1,1	0,09		1,0	0,08		1,1	0,07		1,1	0,07
	1,2	0,11		1,2	0,18		1,2	0,08		1,1	0,07		1,2	0,07		1,2	0,06
	1,3	0,10		1,3	0,17		1,3	0,08		1,2	0,07		1,3	0,06		1,3	0,06
	1,4	0,10		1,4	0,16		1,4	0,08		1,3	0,07		1,4	0,06		1,4	0,06
	1,5	0,10		1,5	0,16		1,5	0,08		1,4	0,07		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,6	0,09		1,6	0,15		1,6	0,07		1,5	0,07		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,7	0,09		1,7	0,15		1,7	0,07		1,6	0,07		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,8	0,09		1,8	0,14		1,8	0,07		1,7	0,07		1,8	0,05		1,8	0,05
	1,9	0,08		1,9	0,14		1,9	0,07		1,8	0,07		1,9	0,04		1,9	0,04
	2,0	0,08		2,0	0,13		2,0	0,07		1,9	0,07		2,0	0,04		2,0	0,04
	2,1	0,08		2,1	0,12		2,1	0,07		2,0	0,07		2,1	0,04		2,1	0,04
	2,2	0,07		2,2	0,10		2,2	0,06		2,1	0,07		2,2	0,04		2,2	0,04
	2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,06		2,2	0,07		2,3	0,03		2,3	0,03
	2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06		2,3	0,06		2,4	0,03		2,4	0,03
	2,5	0,06		2,5	0,08		2,5	0,05		2,4	0,05		2,5	0,02		2,5	0,02
	2,6	0,05		2,6	0,08		2,6	0,05		2,5	0,05		2,6	0,02		2,6	0,02
	2,7	0,05		2,7	0,07		2,7	0,05		2,6	0,05		2,7	0,02		2,7	0,02
	2,8	0,05		2,8	0,07		2,8	0,05		2,7	0,05		2,8	0,02		2,8	0,02
	2,9	0,04		2,9	0,06		2,9	0,04		2,8	0,05		2,9	0,02		2,9	0,02
	3,0	0,04		3,0	0,06		3,0	0,04		2,9	0,04		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,0	0,04		3,1	0,01		3,1	0,01
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,1	0,03		3,2	0,01		3,2	0,01
	3,3	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03		3,2	0,03		3,3	0,01		3,3	0,01
<hr/>																	
31	0,3	0,49	32	0,3	0,50	33	0,5	0,24	34	0,3	0,39	35	0,3	0,43	36	0,4	0,93
	0,4	0,48		0,4	0,50		0,6	0,14		0,4	0,39		0,4	0,43		0,5	0,50
	0,5	0,48		0,5	0,49		0,7	0,14		0,5	0,39		0,5	0,30		0,6	0,35
	0,6	0,32		0,6	0,33		0,8	0,15		0,6	0,26		0,6	0,25		0,7	0,26
	0,7	0,27		0,7	0,28		0,9	0,15		0,7	0,19		0,7	0,19		0,8	0,21
	0,8	0,21		0,8	0,22		1,0	0,15		0,8	0,15		0,8	0,15		0,9	0,17
	0,9	0,17		0,9	0,18		1,1	0,15		0,9	0,13		0,9	0,13		1,0	0,15
	1,0	0,15		1,0	0,15		1,2	0,15		1,0	0,12		1,0	0,12		1,1	0,13
	1,1	0,13		1,1	0,14		1,3	0,15		1,1	0,11		1,1	0,12		1,2	0,12
	1,2	0,12		1,2	0,12		1,4	0,15		1,2	0,10		1,2	0,11		1,3	0,11
	1,3	0,12		1,3	0,12		1,5	0,15		1,3	0,10		1,3	0,11		1,4	0,11
	1,4	0,11		1,4	0,11		1,6	0,15		1,4	0,10		1,4	0,11		1,5	0,10
	1,5	0,10		1,5	0,10		1,7	0,15		1,5	0,09		1,5	0,11		1,6	0,10
	1,6	0,10		1,6	0,10		1,8	0,14		1,6	0,09		1,6	0,11		1,7	0,09
	1,7	0,10		1,7	0,09		1,9	0,14		1,7	0,09		1,7	0,11		1,8	0,09
	1,8	0,09		1,8	0,09		2,0	0,14		1,8	0,09		1,8	0,11		1,9	0,09
	1,9	0,09		1,9	0,09		2,1	0,13		1,9	0,09		1,9	0,11		2,0	0,09
	2,0	0,09		2,0	0,08		2,2	0,12		2,0	0,08		2,0	0,11		2,1	0,07
	2,1	0,09		2,1	0,08		2,3	0,12		2,1	0,08		2,1	0,10		2,2	0,07
	2,2	0,09		2,2	0,08		2,4	0,12		2,2	0,08		2,2	0,10		2,3	0,07
	2,3	0,07		2,3	0,06		2,5	0,10		2,3	0,08		2,3	0,10		2,4	0,07
	2,4	0,07		2,4	0,06		2,6	0,10		2,4	0,07		2,4	0,10		2,5	0,06
	2,5	0,06		2,5	0,05		2,7	0,09		2,5	0,06		2,5	0,09		2,6	0,06
	2,6	0,06		2,6	0,04		2,8	0,08		2,6	0,06		2,6	0,08		2,7	0,06
	2,7	0,05		2,7	0,04		2,9	0,06		2,7	0,05		2,7	0,08		2,8	0,05
	2,8	0,05		2,8	0,04		3,0	0,05		2,8	0,05		2,8	0,07		2,9	0,04
	2,9	0,05		2,9	0,04		3,1	0,05		2,9	0,05		2,9	0,07		3,0	0,04
	3,0	0,05		3,0	0,04		3,2	0,04		3,0	0,05		3,0	0,07		3,1	0,03
	3,1	0,04		3,1	0,03		3,3	0,03		3,1	0,03		3,1	0,05		3,2	0,03
	3,2	0,04		3,2	0,03		3,4	0,03		3,2	0,03		3,2	0,05		3,3	0,03
<hr/>																	
37	0,4	0,89	38	0,3	0,49	39	0,4	0,69	40	0,4	0,45	41	0,5	0,45	42	0,4	0,20
	0,5	0,49		0,4	0,49		0,5	0,33		0,5	0,23		0,6	0,40		0,5	0,20
	0,6	0,34		0,5	0,49		0,6	0,24		0,6	0,17		0,7	0,37		0,6	0,20
	0,7	0,25		0,6	0,29		0,7	0,18		0,7	0,13		0,8	0,26		0,7	0,20
	0,8	0,20		0,7	0,21		0,8	0,15		0,8	0,10		0,9	0,24		0,8	0,13
	0,9	0,16		0,8	0,17		0,9	0,13		0,9	0,09		1,0	0,22		0,9	0,12
	1,0	0,14		0,9	0,15		1,0	0,11		1,0	0,08		1,1	0,21		1,0	0,11
	1,1	0,13		1,0	0,13		1,1	0,10		1,1	0,08		1,2	0,20		1,1	0,11

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,2	0,12		1,1	0,12		1,2	0,10		1,2	0,07		1,3	0,20		1,2	0,11
	1,3	0,11		1,2	0,12		1,3	0,09		1,3	0,07		1,4	0,19		1,3	0,11
	1,4	0,10		1,3	0,11		1,4	0,09		1,4	0,07		1,5	0,18		1,4	0,10
	1,5	0,10		1,4	0,11		1,5	0,08		1,5	0,07		1,6	0,18		1,5	0,10
	1,6	0,10		1,5	0,11		1,6	0,08		1,6	0,07		1,7	0,18		1,6	0,10
	1,7	0,09		1,6	0,10		1,7	0,08		1,7	0,07		1,8	0,17		1,7	0,10
	1,8	0,09		1,7	0,10		1,8	0,08		1,8	0,07		1,9	0,17		1,8	0,10
	1,9	0,09		1,8	0,10		1,9	0,07		1,9	0,07		2,0	0,16		1,9	0,10
	2,0	0,08		1,9	0,10		2,0	0,07		2,0	0,07		2,1	0,15		2,0	0,10
	2,1	0,07		2,0	0,10		2,1	0,07		2,1	0,06		2,2	0,14		2,1	0,09
	2,2	0,07		2,1	0,09		2,2	0,07		2,2	0,06		2,3	0,13		2,2	0,09
	2,3	0,07		2,2	0,09		2,3	0,07		2,3	0,06		2,4	0,12		2,3	0,08
	2,4	0,06		2,3	0,09		2,4	0,06		2,4	0,06		2,5	0,10		2,4	0,07
	2,5	0,06		2,4	0,08		2,5	0,06		2,5	0,05		2,6	0,10		2,5	0,07
	2,6	0,06		2,5	0,07		2,6	0,05		2,6	0,05		2,7	0,09		2,6	0,07
	2,7	0,05		2,6	0,07		2,7	0,05		2,7	0,04		2,8	0,08		2,7	0,06
	2,8	0,05		2,7	0,06		2,8	0,04		2,8	0,04		2,9	0,07		2,8	0,06
	2,9	0,04		2,8	0,06		2,9	0,04		2,9	0,04		3,0	0,06		2,9	0,05
	3,0	0,04		2,9	0,05		3,0	0,04		3,0	0,04		3,1	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,03		3,0	0,05		3,1	0,03		3,1	0,03		3,2	0,03		3,1	0,04
	3,2	0,03		3,1	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,2	0,04		3,3	0,03		3,3	0,02		3,4	0,02		3,3	0,03
43	0,4	0,32	44	0,4	0,27	45	0,4	0,71	46	0,4	0,69	47	0,4	0,66	48	0,4	0,61
	0,5	0,22		0,5	0,24		0,5	0,34		0,5	0,38		0,5	0,38		0,5	0,38
	0,6	0,17		0,6	0,19		0,6	0,24		0,6	0,30		0,6	0,31		0,6	0,30
	0,7	0,13		0,7	0,15		0,7	0,18		0,7	0,24		0,7	0,26		0,7	0,25
	0,8	0,11		0,8	0,13		0,8	0,15		0,8	0,21		0,8	0,22		0,8	0,22
	0,9	0,10		0,9	0,11		0,9	0,13		0,9	0,19		0,9	0,20		0,9	0,20
	1,0	0,10		1,0	0,10		1,0	0,12		1,0	0,18		1,0	0,18		1,0	0,18
	1,1	0,10		1,1	0,09		1,1	0,11		1,1	0,17		1,1	0,17		1,1	0,17
	1,2	0,09		1,2	0,09		1,2	0,10		1,2	0,16		1,2	0,16		1,2	0,17
	1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,09		1,3	0,15		1,3	0,16		1,3	0,16
	1,4	0,09		1,4	0,08		1,4	0,09		1,4	0,15		1,4	0,15		1,4	0,15
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,09		1,5	0,14		1,5	0,15		1,5	0,15
	1,6	0,09		1,6	0,07		1,6	0,08		1,6	0,14		1,6	0,14		1,6	0,14
	1,7	0,09		1,7	0,07		1,7	0,08		1,7	0,13		1,7	0,14		1,7	0,14
	1,8	0,09		1,8	0,07		1,8	0,08		1,8	0,13		1,8	0,13		1,8	0,14
	1,9	0,09		1,9	0,07		1,9	0,08		1,9	0,13		1,9	0,13		1,9	0,13
	2,0	0,09		2,0	0,07		2,0	0,07		2,0	0,12		2,0	0,12		2,0	0,13
	2,1	0,09		2,1	0,07		2,1	0,07		2,1	0,11		2,1	0,11		2,1	0,12
	2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,07		2,2	0,10		2,2	0,11		2,2	0,11
	2,3	0,08		2,3	0,06		2,3	0,06		2,3	0,10		2,3	0,11		2,3	0,11
	2,4	0,08		2,4	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,09		2,4	0,10
	2,5	0,07		2,5	0,05		2,5	0,06		2,5	0,08		2,5	0,08		2,5	0,09
	2,6	0,06		2,6	0,05		2,6	0,05		2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,08
	2,7	0,05		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,06		2,7	0,06		2,7	0,07
	2,8	0,05		2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,06		2,8	0,06
	2,9	0,05		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,06
	3,0	0,05		3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03
49	0,4	0,46	50	0,4	0,18	51	0,4	0,13	52	0,4	0,37	53	0,4	0,93	54	0,4	1,19
	0,5	0,23		0,5	0,16		0,5	0,12		0,5	0,34		0,5	0,48		0,5	0,73
	0,6	0,17		0,6	0,13		0,6	0,12		0,6	0,27		0,6	0,34		0,6	0,55
	0,7	0,13		0,7	0,11		0,7	0,12		0,7	0,22		0,7	0,26		0,7	0,42
	0,8	0,11		0,8	0,09		0,8	0,11		0,8	0,18		0,8	0,21		0,8	0,34
	0,9	0,09		0,9	0,08		0,9	0,09		0,9	0,15		0,9	0,17		0,9	0,29
	1,0	0,09		1,0	0,07		1,0	0,08		1,0	0,13		1,0	0,15		1,0	0,25
	1,1	0,08		1,1	0,07		1,1	0,07		1,1	0,12		1,1	0,14		1,1	0,23
	1,2	0,08		1,2	0,07		1,2	0,07		1,2	0,11		1,2	0,13		1,2	0,21
	1,3	0,07		1,3	0,06		1,3	0,07		1,3	0,10		1,3	0,12		1,3	0,19
	1,4	0,07		1,4	0,06		1,4	0,07		1,4	0,10		1,4	0,11		1,4	0,18
	1,5	0,07		1,5	0,06		1,5	0,07		1,5	0,09		1,5	0,10		1,5	0,17
	1,6	0,07		1,6	0,06		1,6	0,07		1,6	0,09		1,6	0,10		1,6	0,16
	1,7	0,07		1,7	0,06		1,7	0,07		1,7	0,09		1,7	0,10		1,7	0,15
	1,8	0,07		1,8	0,06		1,8	0,07		1,8	0,08		1,8	0,09		1,8	0,15
	1,9	0,07		1,9	0,06		1,9	0,07		1,9	0,08		1,9	0,09		1,9	0,14
	2,0	0,07		2,0	0,05		2,0	0,06		2,0	0,08		2,0	0,09		2,0	0,13
	2,1	0,07		2,1	0,05		2,1	0,06		2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,12
	2,2	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05		2,2	0,07		2,2	0,07		2,2	0,10
	2,3	0,06		2,3	0,05		2,3	0,05		2,3	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10
	2,4	0,06		2,4	0,05		2,4	0,05		2,4	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09
	2,5	0,05		2,5	0,05		2,5	0,04		2,5	0,06		2,5	0,06		2,5	0,09
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,6	0,04		2,6	0,05		2,6	0,06		2,6	0,08
	2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,06

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,05		2,8	0,05		2,8	0,06			
	2,9	0,04		2,9	0,03		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,04			
	3,0	0,03		3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,05			
	3,1	0,03		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,04			
	3,2	0,03		3,2	0,02		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03			
	3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,02		3,3	0,03			
	<hr/>																			
55	0,4	1,19	56	0,4	0,97	57	0,4	0,39	58	0,4	0,21	59	0,4	0,45	60	0,4	0,46			
	0,5	0,73		0,5	0,50		0,5	0,35		0,5	0,20		0,5	0,28		0,5	0,28			
	0,6	0,55		0,6	0,36		0,6	0,28		0,6	0,16		0,6	0,20		0,6	0,20			
	0,7	0,42		0,7	0,27		0,7	0,22		0,7	0,13		0,7	0,15		0,7	0,15			
	0,8	0,34		0,8	0,21		0,8	0,18		0,8	0,10		0,8	0,12		0,8	0,12			
	0,9	0,29		0,9	0,18		0,9	0,16		0,9	0,09		0,9	0,10		0,9	0,10			
	1,0	0,25		1,0	0,16		1,0	0,14		1,0	0,07		1,0	0,09		1,0	0,09			
	1,1	0,23		1,1	0,14		1,1	0,12		1,1	0,07		1,1	0,08		1,1	0,08			
	1,2	0,21		1,2	0,13		1,2	0,11		1,2	0,06		1,2	0,07		1,2	0,07			
	1,3	0,19		1,3	0,12		1,3	0,11		1,3	0,06		1,3	0,06		1,3	0,06			
	1,4	0,18		1,4	0,11		1,4	0,10		1,4	0,05		1,4	0,06		1,4	0,06			
	1,5	0,17		1,5	0,11		1,5	0,10		1,5	0,05		1,5	0,06		1,5	0,06			
	1,6	0,16		1,6	0,10		1,6	0,09		1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,05			
	1,7	0,15		1,7	0,10		1,7	0,09		1,7	0,04		1,7	0,05		1,7	0,05			
	1,8	0,15		1,8	0,09		1,8	0,09		1,8	0,04		1,8	0,05		1,8	0,05			
	1,9	0,14		1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04			
	2,0	0,13		2,0	0,09		2,0	0,08		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04			
	2,1	0,12		2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,03		2,1	0,04		2,1	0,04			
	2,2	0,10		2,2	0,07		2,2	0,07		2,2	0,03		2,2	0,03		2,2	0,03			
	2,3	0,10		2,3	0,07		2,3	0,07		2,3	0,03		2,3	0,03		2,3	0,03			
	2,4	0,09		2,4	0,06		2,4	0,06		2,4	0,02		2,4	0,02		2,4	0,02			
	2,5	0,09		2,5	0,06		2,5	0,06		2,5	0,02		2,5	0,02		2,5	0,02			
	2,6	0,08		2,6	0,06		2,6	0,06		2,6	0,02		2,6	0,02		2,6	0,02			
	2,7	0,07		2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,02		2,7	0,02		2,7	0,02			
	2,8	0,06		2,8	0,05		2,8	0,05		2,8	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02			
	2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02			
	3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,04		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02			
	3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,01		3,1	0,02		3,1	0,02			
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01			
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01			
	<hr/>																			
61	0,4	0,21	62	0,3	0,19	63	0,4	0,23	64	0,3	0,34	65	0,9	0,26	66	0,8	0,18			
	0,5	0,20		0,4	0,18		0,5	0,22		0,4	0,33		1,0	0,21		0,9	0,14			
	0,6	0,16		0,5	0,18		0,6	0,21		0,5	0,33		1,1	0,19		1,0	0,13			
	0,7	0,13		0,6	0,13		0,7	0,20		0,6	0,22		1,2	0,18		1,1	0,12			
	0,8	0,10		0,7	0,11		0,8	0,20		0,7	0,19		1,3	0,17		1,2	0,12			
	0,9	0,09		0,8	0,09		0,9	0,14		0,8	0,15		1,4	0,16		1,3	0,12			
	1,0	0,07		0,9	0,07		1,0	0,13		0,9	0,12		1,5	0,16		1,4	0,12			
	1,1	0,07		1,0	0,07		1,1	0,11		1,0	0,11		1,6	0,15		1,5	0,12			
	1,2	0,06		1,1	0,06		1,2	0,11		1,1	0,10		1,7	0,15		1,6	0,12			
	1,3	0,06		1,2	0,06		1,3	0,10		1,2	0,09		1,8	0,14		1,7	0,12			
	1,4	0,05		1,3	0,06		1,4	0,09		1,3	0,09		1,9	0,14		1,8	0,12			
	1,5	0,05		1,4	0,06		1,5	0,09		1,4	0,08		2,0	0,13		1,9	0,12			
	1,6	0,05		1,5	0,06		1,6	0,09		1,5	0,08		2,1	0,13		2,0	0,11			
	1,7	0,04		1,6	0,06		1,7	0,09		1,6	0,08		2,2	0,11		2,1	0,11			
	1,8	0,04		1,7	0,06		1,8	0,08		1,7	0,08		2,3	0,11		2,2	0,09			
	1,9	0,04		1,8	0,06		1,9	0,08		1,8	0,08		2,4	0,10		2,3	0,09			
	2,0	0,04		1,9	0,06		2,0	0,08		1,9	0,07		2,5	0,09		2,4	0,09			
	2,1	0,03		2,0	0,06		2,1	0,08		2,0	0,07		2,6	0,09		2,5	0,08			
	2,2	0,03		2,1	0,06		2,2	0,06		2,1	0,07		2,7	0,08		2,6	0,07			
	2,3	0,03		2,2	0,06		2,3	0,06		2,2	0,07		2,8	0,07		2,7	0,07			
	2,4	0,02		2,3	0,05		2,4	0,06		2,3	0,06		2,9	0,06		2,8	0,07			
	2,5	0,02		2,4	0,05		2,5	0,04		2,4	0,05		3,0	0,06		2,9	0,06			
	2,6	0,02		2,5	0,04		2,6	0,04		2,5	0,04		3,1	0,05		3,0	0,06			
	2,7	0,02		2,6	0,04		2,7	0,04		2,6	0,04		3,2	0,03		3,1	0,05			
	2,8	0,02		2,7	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		3,3	0,03		3,2	0,04			
	2,9	0,02		2,8	0,04		2,9	0,04		2,8	0,04		3,4	0,03		3,3	0,04			
	3,0	0,02		2,9	0,04		3,0	0,04		2,9	0,04		3,5	0,02		3,4	0,04			
	3,1	0,01		3,0	0,04		3,1	0,04		3,0	0,04		3,6	0,02		3,5	0,03			
	3,2	0,01		3,1	0,03		3,2	0,03		3,1	0,03		3,7	0,02		3,6	0,03			
	3,3	0,01		3,2	0,03		3,3	0,03		3,2	0,03		3,8	0,02		3,7	0,03			
	<hr/>																			
67	1,0	0,16	68	0,8	0,13	69	1,0	0,13	70	0,5	0,21	71	1,0	0,20	72	0,9	0,28			
	1,1	0,13		0,9	0,10		1,1	0,10		0,6	0,20		1,1	0,16		1,0	0,28			
	1,2	0,12		1,0	0,09		1,2	0,10		0,7	0,20		1,2	0,14		1,1	0,21			
	1,3	0,11		1,1	0,09		1,3	0,09		0,8	0,20		1,3	0,13		1,2	0,19			
	1,4	0,11		1,2	0,09		1,4	0,09		0,9	0,14		1,4	0,12		1,3	0,17			
	1,5	0,11		1,3	0,08		1,5	0,09		1,0	0,13		1,5	0,12		1,4	0,16			
	1,6	0,11		1,4	0,08		1,6	0,09		1,1	0,12		1,6	0,11		1,5	0,15			
	1,7	0,10		1,5	0,09		1,7	0,09		1,2	0,11		1,7	0,11		1,6	0,14			
	1,8	0,10		1,6	0,09		1,8	0,09		1,3	0,10		1,8	0,10		1,7	0,13			

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,9	0,10		1,7	0,09		1,9	0,09		1,4	0,10		1,9	0,10		1,8	0,12
	2,0	0,10		1,8	0,09		2,0	0,08		1,5	0,10		2,0	0,10		1,9	0,12
	2,1	0,10		1,9	0,09		2,1	0,08		1,6	0,10		2,1	0,10		2,0	0,11
	2,2	0,08		2,0	0,09		2,2	0,07		1,7	0,09		2,2	0,08		2,1	0,11
	2,3	0,08		2,1	0,08		2,3	0,07		1,8	0,09		2,3	0,07		2,2	0,09
	2,4	0,07		2,2	0,07		2,4	0,07		1,9	0,09		2,4	0,07		2,3	0,08
	2,5	0,06		2,3	0,07		2,5	0,05		2,0	0,09		2,5	0,05		2,4	0,08
	2,6	0,06		2,4	0,07		2,6	0,05		2,1	0,09		2,6	0,05		2,5	0,06
	2,7	0,06		2,5	0,06		2,7	0,05		2,2	0,07		2,7	0,05		2,6	0,06
	2,8	0,06		2,6	0,06		2,8	0,05		2,3	0,07		2,8	0,05		2,7	0,06
	2,9	0,06		2,7	0,06		2,9	0,05		2,4	0,07		2,9	0,05		2,8	0,05
	3,0	0,05		2,8	0,06		3,0	0,05		2,5	0,06		3,0	0,05		2,9	0,05
	3,1	0,05		2,9	0,06		3,1	0,05		2,6	0,06		3,1	0,05		3,0	0,05
	3,2	0,04		3,0	0,05		3,2	0,04		2,7	0,06		3,2	0,04		3,1	0,05
	3,3	0,04		3,1	0,05		3,3	0,05		2,8	0,05		3,3	0,04		3,2	0,04
	3,4	0,03		3,2	0,05		3,4	0,04		2,9	0,05		3,4	0,03		3,3	0,04
	3,5	0,03		3,3	0,05		3,5	0,03		3,0	0,05		3,5	0,03		3,4	0,02
	3,6	0,03		3,4	0,04		3,6	0,03		3,1	0,05		3,6	0,02		3,5	0,02
	3,7	0,03		3,5	0,04		3,7	0,03		3,2	0,04		3,7	0,02		3,6	0,02
	3,8	0,03		3,6	0,03		3,8	0,03		3,3	0,04		3,8	0,02		3,7	0,02
	3,9	0,03		3,7	0,03		3,9	0,03		3,4	0,04		3,9	0,02		3,8	0,02
73	0,5	0,15	74	0,5	0,17	75	0,4	0,34	76	0,3	0,32	77	0,3	0,20	78	0,3	0,30
	0,6	0,08		0,6	0,10		0,5	0,34		0,4	0,32		0,4	0,20		0,4	0,30
	0,7	0,08		0,7	0,09		0,6	0,22		0,5	0,32		0,5	0,20		0,5	0,30
	0,8	0,09		0,8	0,08		0,7	0,17		0,6	0,22		0,6	0,14		0,6	0,20
	0,9	0,09		0,9	0,08		0,8	0,14		0,7	0,18		0,7	0,12		0,7	0,17
	1,0	0,09		1,0	0,08		0,9	0,12		0,8	0,14		0,8	0,09		0,8	0,13
	1,1	0,10		1,1	0,08		1,0	0,11		0,9	0,12		0,9	0,08		0,9	0,11
	1,2	0,10		1,2	0,08		1,1	0,10		1,0	0,10		1,0	0,07		1,0	0,09
	1,3	0,10		1,3	0,08		1,2	0,10		1,1	0,10		1,1	0,07		1,1	0,08
	1,4	0,10		1,4	0,08		1,3	0,09		1,2	0,09		1,2	0,06		1,2	0,08
	1,5	0,10		1,5	0,08		1,4	0,09		1,3	0,08		1,3	0,06		1,3	0,07
	1,6	0,10		1,6	0,08		1,5	0,09		1,4	0,08		1,4	0,06		1,4	0,07
	1,7	0,10		1,7	0,08		1,6	0,09		1,5	0,08		1,5	0,06		1,5	0,07
	1,8	0,10		1,8	0,08		1,7	0,09		1,6	0,08		1,6	0,06		1,6	0,06
	1,9	0,11		1,9	0,09		1,8	0,09		1,7	0,07		1,7	0,06		1,7	0,06
	2,0	0,11		2,0	0,08		1,9	0,09		1,8	0,07		1,8	0,06		1,8	0,06
	2,1	0,10		2,1	0,08		2,0	0,09		1,9	0,07		1,9	0,06		1,9	0,06
	2,2	0,10		2,2	0,08		2,1	0,08		2,0	0,07		2,0	0,05		2,0	0,05
	2,3	0,10		2,3	0,07		2,2	0,07		2,1	0,07		2,1	0,05		2,1	0,05
	2,4	0,09		2,4	0,07		2,3	0,07		2,2	0,07		2,2	0,05		2,2	0,05
	2,5	0,08		2,5	0,07		2,4	0,07		2,3	0,05		2,3	0,04		2,3	0,04
	2,6	0,08		2,6	0,06		2,5	0,07		2,4	0,05		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,7	0,07		2,7	0,06		2,6	0,07		2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	2,8	0,07		2,8	0,06		2,7	0,06		2,6	0,04		2,6	0,03		2,6	0,03
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,8	0,05		2,7	0,04		2,7	0,03		2,7	0,03
	3,0	0,06		3,0	0,05		2,9	0,05		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	3,1	0,05		3,1	0,04		3,0	0,05		2,9	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02
	3,2	0,05		3,2	0,04		3,1	0,04		3,0	0,03		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,3	0,04		3,3	0,04		3,2	0,04		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,02
	3,4	0,04		3,4	0,04		3,3	0,04		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02
79	0,4	0,22	80	0,4	0,14	81	0,4	0,21	82	1,0	0,19	83	1,0	0,13	84	0,9	0,17
	0,5	0,21		0,5	0,13		0,5	0,20		1,1	0,15		1,1	0,10		1,0	0,17
	0,6	0,20		0,6	0,13		0,6	0,19		1,2	0,14		1,2	0,09		1,1	0,13
	0,7	0,19		0,7	0,12		0,7	0,18		1,3	0,13		1,3	0,09		1,2	0,12
	0,8	0,19		0,8	0,12		0,8	0,18		1,4	0,12		1,4	0,09		1,3	0,11
	0,9	0,14		0,9	0,09		0,9	0,13		1,5	0,11		1,5	0,08		1,4	0,10
	1,0	0,12		1,0	0,08		1,0	0,11		1,6	0,11		1,6	0,08		1,5	0,09
	1,1	0,11		1,1	0,08		1,1	0,10		1,7	0,10		1,7	0,08		1,6	0,09
	1,2	0,10		1,2	0,07		1,2	0,09		1,8	0,10		1,8	0,08		1,7	0,08
	1,3	0,10		1,3	0,07		1,3	0,08		1,9	0,09		1,9	0,07		1,8	0,08
	1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,08		2,0	0,09		2,0	0,07		1,9	0,07
	1,5	0,09		1,5	0,06		1,5	0,07		2,1	0,09		2,1	0,07		2,0	0,07
	1,6	0,08		1,6	0,06		1,6	0,07		2,2	0,07		2,2	0,05		2,1	0,07
	1,7	0,08		1,7	0,06		1,7	0,07		2,3	0,06		2,3	0,05		2,2	0,05
	1,8	0,08		1,8	0,06		1,8	0,06		2,4	0,06		2,4	0,05		2,3	0,05
	1,9	0,08		1,9	0,06		1,9	0,06		2,5	0,04		2,5	0,03		2,4	0,05
	2,0	0,08		2,0	0,06		2,0	0,06		2,6	0,04		2,6	0,03		2,5	0,04
	2,1	0,07		2,1	0,06		2,1	0,06		2,7	0,04		2,7	0,03		2,6	0,03
	2,2	0,05		2,2	0,04		2,2	0,04		2,8	0,04		2,8	0,03		2,7	0,03
	2,3	0,05		2,3	0,04		2,3	0,04		2,9	0,04		2,9	0,03		2,8	0,03
	2,4	0,05		2,4	0,04		2,4	0,04		3,0	0,04		3,0	0,03		2,9	0,03
	2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03		3,1	0,04		3,1	0,03		3,0	0,03
	2,6	0,04		2,6	0,03		2,6	0,03		3,2	0,03		3,2	0,02		3,1	0,03
	2,7	0,04		2,7	0,03		2,7	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,2	0,02
	2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,02		3,4	0,02		3,4	0,02		3,3	0,02

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		3,5	0,02		3,5	0,02		3,4	0,01
	3,0	0,03		3,0	0,02		3,0	0,02		3,6	0,01		3,6	0,01		3,5	0,01
	3,1	0,03		3,1	0,02		3,1	0,02		3,7	0,01		3,7	0,01		3,6	0,01
	3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,02		3,8	0,01		3,8	0,01		3,7	0,01
	3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,02		3,9	0,01		3,9	0,01		3,8	0,01
85	0,4	0,26	86	0,4	0,22	87	0,4	0,14	88	0,4	0,21	89	0,3	0,32	90	0,3	0,20
	0,5	0,25		0,5	0,21		0,5	0,13		0,5	0,20		0,4	0,32		0,4	0,20
	0,6	0,25		0,6	0,20		0,6	0,13		0,6	0,19		0,5	0,32		0,5	0,20
	0,7	0,24		0,7	0,19		0,7	0,12		0,7	0,18		0,6	0,21		0,6	0,14
	0,8	0,23		0,8	0,19		0,8	0,12		0,8	0,18		0,7	0,18		0,7	0,12
	0,9	0,15		0,9	0,14		0,9	0,09		0,9	0,13		0,8	0,14		0,8	0,09
	1,0	0,13		1,0	0,12		1,0	0,08		1,0	0,11		0,9	0,12		0,9	0,08
	1,1	0,11		1,1	0,11		1,1	0,07		1,1	0,10		1,0	0,10		1,0	0,07
	1,2	0,10		1,2	0,10		1,2	0,07		1,2	0,09		1,1	0,10		1,1	0,07
	1,3	0,09		1,3	0,10		1,3	0,07		1,3	0,08		1,2	0,09		1,2	0,06
	1,4	0,08		1,4	0,09		1,4	0,07		1,4	0,08		1,3	0,08		1,3	0,06
	1,5	0,08		1,5	0,09		1,5	0,07		1,5	0,07		1,4	0,08		1,4	0,06
	1,6	0,07		1,6	0,09		1,6	0,06		1,6	0,07		1,5	0,08		1,5	0,06
	1,7	0,07		1,7	0,08		1,7	0,06		1,7	0,07		1,6	0,08		1,6	0,06
	1,8	0,06		1,8	0,08		1,8	0,06		1,8	0,06		1,7	0,08		1,7	0,06
	1,9	0,06		1,9	0,08		1,9	0,06		1,9	0,06		1,8	0,07		1,8	0,06
	2,0	0,06		2,0	0,08		2,0	0,06		2,0	0,06		1,9	0,07		1,9	0,06
	2,1	0,05		2,1	0,08		2,1	0,06		2,1	0,06		2,0	0,07		2,0	0,06
	2,2	0,04		2,2	0,06		2,2	0,04		2,2	0,04		2,1	0,07		2,1	0,06
	2,3	0,04		2,3	0,06		2,3	0,04		2,3	0,04		2,2	0,07		2,2	0,06
	2,4	0,04		2,4	0,05		2,4	0,04		2,4	0,04		2,3	0,06		2,3	0,04
	2,5	0,03		2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03		2,4	0,05		2,4	0,04
	2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,03		2,6	0,03		2,5	0,04		2,5	0,03
	2,7	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03		2,7	0,03		2,6	0,04		2,6	0,03
	2,8	0,03		2,8	0,04		2,8	0,03		2,8	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,04		2,9	0,03		2,9	0,02		2,8	0,04		2,8	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,03		3,0	0,02		2,9	0,04		2,9	0,03
	3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,02		3,0	0,04		3,0	0,03
	3,2	0,01		3,2	0,03		3,2	0,02		3,2	0,02		3,1	0,03		3,1	0,02
	3,3	0,01		3,3	0,03		3,3	0,02		3,3	0,02		3,2	0,03		3,2	0,02
91	0,3	0,30	92	0,4	0,32	93	0,8	0,33	94	0,9	0,29	95	0,4	0,27	96	0,4	0,43
	0,4	0,30		0,5	0,31		0,9	0,25		1,0	0,21		0,5	0,26		0,5	0,30
	0,5	0,30		0,6	0,30		1,0	0,23		1,1	0,20		0,6	0,26		0,6	0,23
	0,6	0,20		0,7	0,30		1,1	0,22		1,2	0,19		0,7	0,25		0,7	0,18
	0,7	0,17		0,8	0,20		1,2	0,21		1,3	0,18		0,8	0,17		0,8	0,15
	0,8	0,13		0,9	0,17		1,3	0,21		1,4	0,17		0,9	0,15		0,9	0,13
	0,9	0,11		1,0	0,15		1,4	0,20		1,5	0,16		1,0	0,14		1,0	0,12
	1,0	0,09		1,1	0,14		1,5	0,19		1,6	0,16		1,1	0,13		1,1	0,11
	1,1	0,08		1,2	0,14		1,6	0,19		1,7	0,15		1,2	0,12		1,2	0,11
	1,2	0,08		1,3	0,13		1,7	0,18		1,8	0,15		1,3	0,12		1,3	0,10
	1,3	0,07		1,4	0,13		1,8	0,17		1,9	0,14		1,4	0,11		1,4	0,10
	1,4	0,07		1,5	0,12		1,9	0,17		2,0	0,14		1,5	0,11		1,5	0,10
	1,5	0,07		1,6	0,12		2,0	0,16		2,1	0,13		1,6	0,11		1,6	0,09
	1,6	0,06		1,7	0,12		2,1	0,15		2,2	0,12		1,7	0,10		1,7	0,09
	1,7	0,06		1,8	0,11		2,2	0,14		2,3	0,12		1,8	0,10		1,8	0,09
	1,8	0,06		1,9	0,11		2,3	0,14		2,4	0,11		1,9	0,10		1,9	0,09
	1,9	0,06		2,0	0,11		2,4	0,12		2,5	0,10		2,0	0,09		2,0	0,09
	2,0	0,05		2,1	0,10		2,5	0,11		2,6	0,10		2,1	0,09		2,1	0,08
	2,1	0,05		2,2	0,09		2,6	0,10		2,7	0,09		2,2	0,09		2,2	0,08
	2,2	0,05		2,3	0,09		2,7	0,10		2,8	0,07		2,3	0,08		2,3	0,08
	2,3	0,04		2,4	0,09		2,8	0,08		2,9	0,06		2,4	0,08		2,4	0,07
	2,4	0,04		2,5	0,08		2,9	0,07		3,0	0,06		2,5	0,07		2,5	0,06
	2,5	0,03		2,6	0,07		3,0	0,06		3,1	0,04		2,6	0,07		2,6	0,06
	2,6	0,03		2,7	0,06		3,1	0,05		3,2	0,03		2,7	0,07		2,7	0,05
	2,7	0,03		2,8	0,05		3,2	0,03		3,3	0,03		2,8	0,05		2,8	0,05
	2,8	0,03		2,9	0,05		3,3	0,03		3,4	0,02		2,9	0,05		2,9	0,05
	2,9	0,02		3,0	0,05		3,4	0,02		3,5	0,02		3,0	0,05		3,0	0,04
	3,0	0,02		3,1	0,03		3,5	0,02		3,6	0,02		3,1	0,03		3,1	0,03
	3,1	0,02		3,2	0,03		3,6	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,2	0,02		3,3	0,03		3,7	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03
97	0,5	0,45	98	0,5	0,55	99	0,7	0,35	100	0,8	0,29	101	0,4	0,53	102	0,5	0,33
	0,6	0,32		0,6	0,49		0,8	0,27		0,9	0,23		0,5	0,48		0,6	0,31
	0,7	0,28		0,7	0,35		0,9	0,25		1,0	0,22		0,6	0,44		0,7	0,29
	0,8	0,25		0,8	0,30		1,0	0,24		1,1	0,21		0,7	0,42		0,8	0,21
	0,9	0,23		0,9	0,27		1,1	0,23		1,2	0,20		0,8	0,29		0,9	0,19
	1,0	0,21		1,0	0,25		1,2	0,22		1,3	0,20		0,9	0,26		1,0	0,18
	1,1	0,20		1,1	0,24		1,3	0,22		1,4	0,19		1,0	0,24		1,1	0,17
	1,2	0,19		1,2	0,22		1,4	0,21		1,5	0,19		1,1	0,23		1,2	0,17
	1,3	0,18		1,3	0,22		1,5	0,20		1,6	0,19		1,2	0,22		1,3	0,17
	1,4	0,17		1,4	0,21		1,6	0,19		1,7	0,18		1,3	0,21		1,4	0,16

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																	
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,16		1,5	0,20		1,7	0,19		1,8	0,18		1,4	0,20		1,5	0,16
	1,6	0,16		1,6	0,19		1,8	0,18		1,9	0,17		1,5	0,20		1,6	0,16
	1,7	0,15		1,7	0,18		1,9	0,17		2,0	0,17		1,6	0,19		1,7	0,16
	1,8	0,15		1,8	0,18		2,0	0,17		2,1	0,16		1,7	0,18		1,8	0,15
	1,9	0,14		1,9	0,17		2,1	0,16		2,2	0,14		1,8	0,17		1,9	0,15
	2,0	0,14		2,0	0,16		2,2	0,15		2,3	0,14		1,9	0,17		2,0	0,15
	2,1	0,12		2,1	0,16		2,3	0,14		2,4	0,13		2,0	0,16		2,1	0,15
	2,2	0,11		2,2	0,15		2,4	0,12		2,5	0,12		2,1	0,16		2,2	0,14
	2,3	0,10		2,3	0,14		2,5	0,10		2,6	0,11		2,2	0,15		2,3	0,13
	2,4	0,10		2,4	0,13		2,6	0,09		2,7	0,09		2,3	0,14		2,4	0,13
	2,5	0,09		2,5	0,11		2,7	0,09		2,8	0,08		2,4	0,13		2,5	0,10
	2,6	0,08		2,6	0,10		2,8	0,08		2,9	0,07		2,5	0,12		2,6	0,10
	2,7	0,07		2,7	0,09		2,9	0,08		3,0	0,07		2,6	0,10		2,7	0,08
	2,8	0,07		2,8	0,09		3,0	0,07		3,1	0,05		2,7	0,09		2,8	0,07
	2,9	0,06		2,9	0,07		3,1	0,06		3,2	0,03		2,8	0,08		2,9	0,07
	3,0	0,05		3,0	0,06		3,2	0,04		3,3	0,03		2,9	0,06		3,0	0,07
	3,1	0,04		3,1	0,05		3,3	0,03		3,4	0,02		3,0	0,06		3,1	0,05
	3,2	0,03		3,2	0,04		3,4	0,02		3,5	0,02		3,1	0,06		3,2	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,5	0,02		3,6	0,02		3,2	0,03		3,3	0,04
	3,4	0,02		3,4	0,02		3,6	0,02		3,7	0,02		3,3	0,03		3,4	0,03
103	0,5	0,32	104	0,5	0,40	105	0,5	0,33	106	0,5	0,32	107	0,5	0,40	108	0,6	0,37
	0,6	0,30		0,6	0,38		0,6	0,31		0,6	0,30		0,6	0,38		0,7	0,33
	0,7	0,27		0,7	0,34		0,7	0,28		0,7	0,27		0,7	0,34		0,8	0,31
	0,8	0,21		0,8	0,26		0,8	0,21		0,8	0,20		0,8	0,26		0,9	0,22
	0,9	0,18		0,9	0,23		0,9	0,19		0,9	0,18		0,9	0,23		1,0	0,20
	1,0	0,17		1,0	0,21		1,0	0,18		1,0	0,17		1,0	0,21		1,1	0,19
	1,1	0,17		1,1	0,20		1,1	0,17		1,1	0,17		1,1	0,20		1,2	0,18
	1,2	0,16		1,2	0,19		1,2	0,17		1,2	0,16		1,2	0,19		1,3	0,17
	1,3	0,16		1,3	0,18		1,3	0,16		1,3	0,16		1,3	0,18		1,4	0,17
	1,4	0,16		1,4	0,18		1,4	0,16		1,4	0,16		1,4	0,18		1,5	0,16
	1,5	0,16		1,5	0,18		1,5	0,16		1,5	0,16		1,5	0,18		1,6	0,16
	1,6	0,15		1,6	0,17		1,6	0,16		1,6	0,15		1,6	0,17		1,7	0,16
	1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,15		1,7	0,15		1,7	0,17		1,8	0,16
	1,8	0,15		1,8	0,16		1,8	0,15		1,8	0,15		1,8	0,16		1,9	0,15
	1,9	0,15		1,9	0,16		1,9	0,15		1,9	0,15		1,9	0,16		2,0	0,15
	2,0	0,15		2,0	0,16		2,0	0,15		2,0	0,15		2,0	0,16		2,1	0,13
	2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,15		2,1	0,14		2,1	0,15		2,2	0,13
	2,2	0,14		2,2	0,15		2,2	0,14		2,2	0,14		2,2	0,15		2,3	0,12
	2,3	0,14		2,3	0,14		2,3	0,13		2,3	0,14		2,3	0,14		2,4	0,12
	2,4	0,13		2,4	0,14		2,4	0,13		2,4	0,13		2,4	0,14		2,5	0,10
	2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,10		2,5	0,10		2,5	0,11		2,6	0,10
	2,6	0,10		2,6	0,11		2,6	0,10		2,6	0,10		2,6	0,11		2,7	0,09
	2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,08		2,7	0,08		2,7	0,09		2,8	0,08
	2,8	0,07		2,8	0,08		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,08		2,9	0,06
	2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		3,0	0,05
	3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,1	0,04
	3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05		3,2	0,04
	3,2	0,04		3,2	0,04		3,2	0,04		3,2	0,05		3,2	0,04		3,3	0,04
	3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,04		3,4	0,03
	3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,03		3,5	0,03
109	0,6	0,31	110	0,6	0,51	111	0,6	0,37	112	0,6	0,31	113	0,6	0,51	114	0,7	0,21
	0,7	0,28		0,7	0,45		0,7	0,33		0,7	0,28		0,7	0,45		0,8	0,16
	0,8	0,26		0,8	0,41		0,8	0,31		0,8	0,26		0,8	0,41		0,9	0,15
	0,9	0,19		0,9	0,29		0,9	0,22		0,9	0,19		0,9	0,29		1,0	0,15
	1,0	0,18		1,0	0,26		1,0	0,20		1,0	0,18		1,0	0,26		1,1	0,15
	1,1	0,17		1,1	0,24		1,1	0,19		1,1	0,17		1,1	0,24		1,2	0,14
	1,2	0,17		1,2	0,23		1,2	0,18		1,2	0,17		1,2	0,23		1,3	0,14
	1,3	0,16		1,3	0,21		1,3	0,17		1,3	0,16		1,3	0,21		1,4	0,14
	1,4	0,16		1,4	0,20		1,4	0,17		1,4	0,16		1,4	0,20		1,5	0,14
	1,5	0,16		1,5	0,20		1,5	0,17		1,5	0,16		1,5	0,20		1,6	0,14
	1,6	0,16		1,6	0,19		1,6	0,16		1,6	0,16		1,6	0,19		1,7	0,14
	1,7	0,15		1,7	0,18		1,7	0,16		1,7	0,15		1,7	0,18		1,8	0,14
	1,8	0,15		1,8	0,18		1,8	0,16		1,8	0,15		1,8	0,18		1,9	0,14
	1,9	0,15		1,9	0,17		1,9	0,15		1,9	0,15		1,9	0,17		2,0	0,14
	2,0	0,15		2,0	0,16		2,0	0,15		2,0	0,15		2,0	0,16		2,1	0,13
	2,1	0,13		2,1	0,14		2,1	0,13		2,1	0,13		2,1	0,14		2,2	0,12
	2,2	0,12		2,2	0,13		2,2	0,13		2,2	0,12		2,2	0,13		2,3	0,12
	2,3	0,12		2,3	0,13		2,3	0,13		2,3	0,12		2,3	0,13		2,4	0,11
	2,4	0,12		2,4	0,12		2,4	0,12		2,4	0,12		2,4	0,12		2,5	0,10
	2,5	0,10		2,5	0,10		2,5	0,10		2,5	0,10		2,5	0,10		2,6	0,10
	2,6	0,09		2,6	0,09		2,6	0,10		2,6	0,09		2,6	0,09		2,7	0,09
	2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,09		2,8	0,07
	2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,08		2,9	0,07
	2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05		3,0	0,06
	3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,1	0,05
	3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04		3,2	0,04

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03		3,4	0,03
	3,4	0,02		3,4	0,02		3,4	0,03		3,4	0,02		3,4	0,02		3,5	0,03
	3,5	0,02		3,5	0,02		3,5	0,03		3,5	0,02		3,5	0,02		3,6	0,03
115	0,7	0,18	116	0,7	0,22	117	0,9	0,23	118	0,9	0,21	119	0,9	0,25	120	0,9	0,28
	0,8	0,13		0,8	0,15		1,0	0,17		1,0	0,16		1,0	0,19		1,0	0,21
	0,9	0,12		0,9	0,14		1,1	0,17		1,1	0,16		1,1	0,18		1,1	0,19
	1,0	0,12		1,0	0,13		1,2	0,16		1,2	0,15		1,2	0,17		1,2	0,18
	1,1	0,12		1,1	0,12		1,3	0,16		1,3	0,15		1,3	0,17		1,3	0,18
	1,2	0,12		1,2	0,12		1,4	0,16		1,4	0,15		1,4	0,16		1,4	0,17
	1,3	0,12		1,3	0,12		1,5	0,16		1,5	0,15		1,5	0,16		1,5	0,17
	1,4	0,12		1,4	0,12		1,6	0,16		1,6	0,15		1,6	0,16		1,6	0,16
	1,5	0,12		1,5	0,12		1,7	0,16		1,7	0,15		1,7	0,15		1,7	0,16
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,8	0,15		1,8	0,14		1,8	0,15		1,8	0,15
	1,7	0,12		1,7	0,12		1,9	0,15		1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,15
	1,8	0,12		1,8	0,12		2,0	0,15		2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,15
	1,9	0,12		1,9	0,12		2,1	0,15		2,1	0,14		2,1	0,14		2,1	0,14
	2,0	0,12		2,0	0,12		2,2	0,14		2,2	0,14		2,2	0,14		2,2	0,14
	2,1	0,12		2,1	0,11		2,3	0,14		2,3	0,13		2,3	0,14		2,3	0,13
	2,2	0,12		2,2	0,11		2,4	0,13		2,4	0,13		2,4	0,13		2,4	0,12
	2,3	0,12		2,3	0,11		2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,12		2,5	0,11
	2,4	0,11		2,4	0,10		2,6	0,11		2,6	0,11		2,6	0,11		2,6	0,11
	2,5	0,10		2,5	0,10		2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,10		2,7	0,10
	2,6	0,10		2,6	0,10		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,08		2,8	0,08
	2,7	0,08		2,7	0,09		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,08
	2,8	0,07		2,8	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07
	2,9	0,07		2,9	0,07		3,1	0,05		3,1	0,06		3,1	0,06		3,1	0,06
	3,0	0,07		3,0	0,07		3,2	0,04		3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,05
	3,1	0,06		3,1	0,06		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		3,3	0,05
	3,2	0,05		3,2	0,05		3,4	0,03		3,4	0,04		3,4	0,04		3,4	0,04
	3,3	0,04		3,3	0,05		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		3,5	0,04
	3,4	0,04		3,4	0,04		3,6	0,02		3,6	0,03		3,6	0,03		3,6	0,03
	3,5	0,04		3,5	0,04		3,7	0,02		3,7	0,03		3,7	0,03		3,7	0,03
	3,6	0,03		3,6	0,03		3,8	0,02		3,8	0,03		3,8	0,03		3,8	0,03
121	0,3	0,32	122	0,3	0,26	123	0,3	0,47	124	0,4	0,21	125	0,4	0,17	126	0,4	0,31
	0,4	0,31		0,4	0,25		0,4	0,47		0,5	0,20		0,5	0,16		0,5	0,29
	0,5	0,31		0,5	0,25		0,5	0,46		0,6	0,19		0,6	0,16		0,6	0,28
	0,6	0,20		0,6	0,17		0,6	0,29		0,7	0,19		0,7	0,16		0,7	0,28
	0,7	0,15		0,7	0,13		0,7	0,22		0,8	0,19		0,8	0,16		0,8	0,27
	0,8	0,12		0,8	0,11		0,8	0,18		0,9	0,12		0,9	0,11		0,9	0,17
	0,9	0,11		0,9	0,09		0,9	0,15		1,0	0,11		1,0	0,10		1,0	0,16
	1,0	0,10		1,0	0,09		1,0	0,13		1,1	0,11		1,1	0,10		1,1	0,14
	1,1	0,09		1,1	0,09		1,1	0,12		1,2	0,11		1,2	0,10		1,2	0,14
	1,2	0,09		1,2	0,09		1,2	0,12		1,3	0,10		1,3	0,10		1,3	0,13
	1,3	0,09		1,3	0,09		1,3	0,11		1,4	0,10		1,4	0,10		1,4	0,13
	1,4	0,09		1,4	0,09		1,4	0,11		1,5	0,10		1,5	0,10		1,5	0,12
	1,5	0,09		1,5	0,09		1,5	0,11		1,6	0,10		1,6	0,10		1,6	0,12
	1,6	0,09		1,6	0,09		1,6	0,11		1,7	0,10		1,7	0,10		1,7	0,12
	1,7	0,09		1,7	0,09		1,7	0,10		1,8	0,10		1,8	0,10		1,8	0,11
	1,8	0,09		1,8	0,09		1,8	0,10		1,9	0,10		1,9	0,10		1,9	0,11
	1,9	0,09		1,9	0,09		1,9	0,10		2,0	0,10		2,0	0,10		2,0	0,11
	2,0	0,09		2,0	0,09		2,0	0,10		2,1	0,10		2,1	0,10		2,1	0,10
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,1	0,08		2,2	0,10		2,2	0,10		2,2	0,10
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,2	0,08		2,3	0,10		2,3	0,10		2,3	0,10
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,08		2,4	0,10		2,4	0,09		2,4	0,09
	2,4	0,08		2,4	0,08		2,4	0,07		2,5	0,08		2,5	0,08		2,5	0,07
	2,5	0,08		2,5	0,08		2,5	0,07		2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,07
	2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,07		2,7	0,08		2,7	0,07		2,7	0,07
	2,7	0,08		2,7	0,07		2,7	0,07		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05
	2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05		3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,05		3,1	0,06		3,1	0,05		3,1	0,05
	3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04		3,2	0,05		3,2	0,04		3,2	0,04
	3,2	0,05		3,2	0,04		3,2	0,04		3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,03
127	0,9	0,21	128	0,9	0,19	129	0,9	0,29	130	0,4	0,56	131	0,9	0,29	132	0,9	0,23
	1,0	0,17		1,0	0,16		1,0	0,23		0,5	0,54		1,0	0,22		1,0	0,18
	1,1	0,16		1,1	0,15		1,1	0,21		0,6	0,52		1,1	0,20		1,1	0,17
	1,2	0,16		1,2	0,15		1,2	0,20		0,7	0,50		1,2	0,19		1,2	0,16
	1,3	0,15		1,3	0,14		1,3	0,19		0,8	0,49		1,3	0,18		1,3	0,16
	1,4	0,15		1,4	0,14		1,4	0,18		0,9	0,29		1,4	0,18		1,4	0,15
	1,5	0,15		1,5	0,14		1,5	0,18		1,0	0,25		1,5	0,17		1,5	0,15
	1,6	0,14		1,6	0,14		1,6	0,17		1,1	0,22		1,6	0,16		1,6	0,15
	1,7	0,14		1,7	0,14		1,7	0,16		1,2	0,20		1,7	0,16		1,7	0,14
	1,8	0,14		1,8	0,14		1,8	0,16		1,3	0,19		1,8	0,15		1,8	0,14
	1,9	0,14		1,9	0,13		1,9	0,15		1,4	0,18		1,9	0,15		1,9	0,14

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,0	0,13		2,0	0,13		2,0	0,15		1,5	0,17		2,0	0,14		2,0	0,14
	2,1	0,12		2,1	0,12		2,1	0,13		1,6	0,16		2,1	0,14		2,1	0,12
	2,2	0,12		2,2	0,12		2,2	0,13		1,7	0,15		2,2	0,13		2,2	0,12
	2,3	0,12		2,3	0,12		2,3	0,12		1,8	0,14		2,3	0,13		2,3	0,12
	2,4	0,11		2,4	0,11		2,4	0,11		1,9	0,14		2,4	0,12		2,4	0,11
	2,5	0,10		2,5	0,09		2,5	0,09		2,0	0,13		2,5	0,10		2,5	0,09
	2,6	0,10		2,6	0,09		2,6	0,09		2,1	0,12		2,6	0,10		2,6	0,09
	2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,08		2,2	0,11		2,7	0,09		2,7	0,09
	2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,08		2,3	0,11		2,8	0,08		2,8	0,08
	2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06		2,4	0,10		2,9	0,07		2,9	0,06
	3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,05		2,5	0,08		3,0	0,07		3,0	0,05
	3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04		2,6	0,08		3,1	0,05		3,1	0,05
	3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		2,7	0,08		3,2	0,04		3,2	0,04
	3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03		2,8	0,07		3,3	0,04		3,3	0,04
	3,4	0,04		3,4	0,03		3,4	0,02		2,9	0,06		3,4	0,03		3,4	0,03
	3,5	0,04		3,5	0,03		3,5	0,02		3,0	0,05		3,5	0,03		3,5	0,03
	3,6	0,03		3,6	0,02		3,6	0,02		3,1	0,04		3,6	0,03		3,6	0,03
	3,7	0,03		3,7	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,7	0,03		3,7	0,02
	3,8	0,03		3,8	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,8	0,03		3,8	0,02
133	0,9	0,19	134	0,9	0,29	135	0,4	0,55	136	0,4	0,24	137	0,4	0,18	138	0,4	0,30
	1,0	0,16		1,0	0,23		0,5	0,53		0,5	0,23		0,5	0,17		0,5	0,29
	1,1	0,15		1,1	0,21		0,6	0,51		0,6	0,22		0,6	0,17		0,6	0,28
	1,2	0,15		1,2	0,20		0,7	0,49		0,7	0,22		0,7	0,17		0,7	0,27
	1,3	0,15		1,3	0,19		0,8	0,48		0,8	0,21		0,8	0,17		0,8	0,27
	1,4	0,14		1,4	0,18		0,9	0,29		0,9	0,14		0,9	0,11		0,9	0,17
	1,5	0,14		1,5	0,17		1,0	0,25		1,0	0,13		1,0	0,11		1,0	0,15
	1,6	0,14		1,6	0,17		1,1	0,22		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,14
	1,7	0,14		1,7	0,16		1,2	0,20		1,2	0,11		1,2	0,10		1,2	0,13
	1,8	0,14		1,8	0,16		1,3	0,19		1,3	0,11		1,3	0,10		1,3	0,13
	1,9	0,13		1,9	0,15		1,4	0,17		1,4	0,11		1,4	0,10		1,4	0,12
	2,0	0,13		2,0	0,15		1,5	0,16		1,5	0,11		1,5	0,10		1,5	0,12
	2,1	0,12		2,1	0,13		1,6	0,16		1,6	0,10		1,6	0,10		1,6	0,12
	2,2	0,12		2,2	0,12		1,7	0,15		1,7	0,10		1,7	0,10		1,7	0,11
	2,3	0,12		2,3	0,12		1,8	0,14		1,8	0,10		1,8	0,10		1,8	0,11
	2,4	0,11		2,4	0,11		1,9	0,13		1,9	0,10		1,9	0,10		1,9	0,11
	2,5	0,09		2,5	0,09		2,0	0,13		2,0	0,10		2,0	0,10		2,0	0,10
	2,6	0,09		2,6	0,09		2,1	0,12		2,1	0,10		2,1	0,10		2,1	0,10
	2,7	0,09		2,7	0,08		2,2	0,11		2,2	0,09		2,2	0,09		2,2	0,09
	2,8	0,08		2,8	0,07		2,3	0,11		2,3	0,09		2,3	0,09		2,3	0,09
	2,9	0,05		2,9	0,05		2,4	0,10		2,4	0,09		2,4	0,09		2,4	0,09
	3,0	0,04		3,0	0,05		2,5	0,08		2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,07
	3,1	0,04		3,1	0,04		2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06
	3,2	0,03		3,2	0,03		2,7	0,08		2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06
	3,3	0,03		3,3	0,03		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		2,8	0,06
	3,4	0,02		3,4	0,02		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,04		2,9	0,04
	3,5	0,02		3,5	0,02		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,04		3,0	0,04
	3,6	0,02		3,6	0,02		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,7	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,8	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03
139	0,3	0,37	140	0,3	0,27	141	0,3	0,46	142	0,4	0,17	143	0,4	0,19	144	0,4	0,33
	0,4	0,36		0,4	0,27		0,4	0,45		0,5	0,10		0,5	0,11		0,5	0,22
	0,5	0,36		0,5	0,27		0,5	0,45		0,6	0,11		0,6	0,11		0,6	0,17
	0,6	0,23		0,6	0,18		0,6	0,29		0,7	0,11		0,7	0,10		0,7	0,14
	0,7	0,17		0,7	0,13		0,7	0,21		0,8	0,12		0,8	0,10		0,8	0,13
	0,8	0,14		0,8	0,11		0,8	0,17		0,9	0,12		0,9	0,10		0,9	0,12
	0,9	0,12		0,9	0,10		0,9	0,15		1,0	0,12		1,0	0,10		1,0	0,11
	1,0	0,11		1,0	0,09		1,0	0,13		1,1	0,13		1,1	0,11		1,1	0,11
	1,1	0,10		1,1	0,09		1,1	0,12		1,2	0,13		1,2	0,11		1,2	0,11
	1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,12		1,3	0,13		1,3	0,11		1,3	0,11
	1,3	0,10		1,3	0,09		1,3	0,11		1,4	0,13		1,4	0,11		1,4	0,11
	1,4	0,09		1,4	0,09		1,4	0,11		1,5	0,13		1,5	0,11		1,5	0,11
	1,5	0,09		1,5	0,09		1,5	0,11		1,6	0,13		1,6	0,11		1,6	0,11
	1,6	0,09		1,6	0,09		1,6	0,10		1,7	0,13		1,7	0,11		1,7	0,11
	1,7	0,09		1,7	0,09		1,7	0,10		1,8	0,13		1,8	0,11		1,8	0,11
	1,8	0,09		1,8	0,09		1,8	0,10		1,9	0,13		1,9	0,11		1,9	0,11
	1,9	0,09		1,9	0,09		1,9	0,10		2,0	0,12		2,0	0,11		2,0	0,11
	2,0	0,09		2,0	0,09		2,0	0,09		2,1	0,12		2,1	0,11		2,1	0,10
	2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,2	0,12		2,2	0,11		2,2	0,10
	2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,3	0,11		2,3	0,11		2,3	0,10
	2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,07		2,4	0,10		2,4	0,10		2,4	0,10
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,07		2,5	0,08		2,5	0,09		2,5	0,09
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,07		2,6	0,08		2,6	0,09		2,6	0,09
	2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,06		2,7	0,08		2,7	0,08		2,7	0,08
	2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06		2,8	0,08		2,8	0,07		2,8	0,07
	2,8	0,06		2,8	0,06		2,8	0,06		2,9	0,07		2,9	0,06		2,9	0,06
	2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,04		3,0	0,06		3,0	0,06		3,0	0,06

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,04		3,0	0,04		3,0	0,04		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,06
	3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,03		3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,05
	3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,04		3,3	0,05		3,3	0,05
145	0,3	0,43	146	0,3	0,93	147	0,3	0,91	148	0,9	0,25	149	0,4	0,24	150	0,9	0,19
	0,4	0,43		0,4	0,92		0,4	0,90		1,0	0,19		0,5	0,23		1,0	0,15
	0,5	0,29		0,5	0,61		0,5	0,60		1,1	0,18		0,6	0,23		1,1	0,14
	0,6	0,27		0,6	0,53		0,6	0,52		1,2	0,17		0,7	0,22		1,2	0,14
	0,7	0,22		0,7	0,39		0,7	0,39		1,3	0,16		0,8	0,16		1,3	0,14
	0,8	0,17		0,8	0,31		0,8	0,31		1,4	0,16		0,9	0,14		1,4	0,13
	0,9	0,14		0,9	0,26		0,9	0,26		1,5	0,16		1,0	0,13		1,5	0,13
	1,0	0,12		1,0	0,23		1,0	0,23		1,6	0,15		1,1	0,12		1,6	0,13
	1,1	0,10		1,1	0,21		1,1	0,20		1,7	0,15		1,2	0,11		1,7	0,13
	1,2	0,09		1,2	0,19		1,2	0,19		1,8	0,14		1,3	0,11		1,8	0,13
	1,3	0,08		1,3	0,18		1,3	0,17		1,9	0,14		1,4	0,11		1,9	0,13
	1,4	0,08		1,4	0,16		1,4	0,16		2,0	0,14		1,5	0,11		2,0	0,13
	1,5	0,07		1,5	0,15		1,5	0,15		2,1	0,13		1,6	0,11		2,1	0,12
	1,6	0,07		1,6	0,15		1,6	0,14		2,2	0,13		1,7	0,10		2,2	0,12
	1,7	0,06		1,7	0,14		1,7	0,14		2,3	0,13		1,8	0,10		2,3	0,12
	1,8	0,06		1,8	0,13		1,8	0,13		2,4	0,12		1,9	0,10		2,4	0,12
	1,9	0,05		1,9	0,13		1,9	0,13		2,5	0,11		2,0	0,10		2,5	0,10
	2,0	0,05		2,0	0,12		2,0	0,12		2,6	0,11		2,1	0,10		2,6	0,10
	2,1	0,04		2,1	0,11		2,1	0,11		2,7	0,09		2,2	0,09		2,7	0,08
	2,2	0,04		2,2	0,10		2,2	0,10		2,8	0,07		2,3	0,09		2,8	0,06
	2,3	0,03		2,3	0,09		2,3	0,09		2,9	0,07		2,4	0,09		2,9	0,06
	2,4	0,03		2,4	0,08		2,4	0,08		3,0	0,07		2,5	0,08		3,0	0,06
	2,5	0,03		2,5	0,08		2,5	0,08		3,1	0,05		2,6	0,08		3,1	0,05
	2,6	0,03		2,6	0,08		2,6	0,07		3,2	0,04		2,7	0,07		3,2	0,04
	2,7	0,03		2,7	0,07		2,7	0,06		3,3	0,04		2,8	0,06		3,3	0,04
	2,8	0,02		2,8	0,06		2,8	0,06		3,4	0,03		2,9	0,06		3,4	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,06		2,9	0,06		3,5	0,03		3,0	0,06		3,5	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,05		3,0	0,05		3,6	0,03		3,1	0,05		3,6	0,03
	3,1	0,02		3,1	0,05		3,1	0,04		3,7	0,03		3,2	0,04		3,7	0,03
	3,2	0,01		3,2	0,03		3,2	0,03		3,8	0,03		3,3	0,04		3,8	0,03
151	0,4	0,16	152	0,9	0,18	153	0,4	0,14	154	0,8	0,24	155	0,4	0,38	156	0,4	0,25
	0,5	0,15		1,0	0,14		0,5	0,14		0,9	0,19		0,5	0,26		0,5	0,17
	0,6	0,15		1,1	0,14		0,6	0,14		1,0	0,18		0,6	0,21		0,6	0,14
	0,7	0,15		1,2	0,13		0,7	0,14		1,1	0,17		0,7	0,16		0,7	0,11
	0,8	0,11		1,3	0,13		0,8	0,10		1,2	0,17		0,8	0,13		0,8	0,09
	0,9	0,10		1,4	0,13		0,9	0,09		1,3	0,16		0,9	0,12		0,9	0,08
	1,0	0,09		1,5	0,13		1,0	0,09		1,4	0,16		1,0	0,11		1,0	0,08
	1,1	0,09		1,6	0,13		1,1	0,08		1,5	0,15		1,1	0,10		1,1	0,08
	1,2	0,09		1,7	0,13		1,2	0,08		1,6	0,15		1,2	0,10		1,2	0,08
	1,3	0,09		1,8	0,13		1,3	0,09		1,7	0,15		1,3	0,10		1,3	0,08
	1,4	0,09		1,9	0,13		1,4	0,09		1,8	0,14		1,4	0,10		1,4	0,08
	1,5	0,09		2,0	0,13		1,5	0,09		1,9	0,14		1,5	0,10		1,5	0,08
	1,6	0,09		2,1	0,12		1,6	0,09		2,0	0,14		1,6	0,09		1,6	0,08
	1,7	0,09		2,2	0,12		1,7	0,09		2,1	0,13		1,7	0,09		1,7	0,08
	1,8	0,09		2,3	0,11		1,8	0,09		2,2	0,12		1,8	0,09		1,8	0,08
	1,9	0,09		2,4	0,11		1,9	0,09		2,3	0,12		1,9	0,09		1,9	0,08
	2,0	0,09		2,5	0,09		2,0	0,09		2,4	0,11		2,0	0,09		2,0	0,08
	2,1	0,09		2,6	0,09		2,1	0,09		2,5	0,10		2,1	0,09		2,1	0,08
	2,2	0,09		2,7	0,08		2,2	0,09		2,6	0,09		2,2	0,09		2,2	0,08
	2,3	0,09		2,8	0,06		2,3	0,08		2,7	0,08		2,3	0,09		2,3	0,08
	2,4	0,08		2,9	0,06		2,4	0,08		2,8	0,07		2,4	0,08		2,4	0,08
	2,5	0,07		3,0	0,06		2,5	0,07		2,9	0,06		2,5	0,07		2,5	0,06
	2,6	0,07		3,1	0,05		2,6	0,07		3,0	0,06		2,6	0,07		2,6	0,06
	2,7	0,06		3,2	0,04		2,7	0,06		3,1	0,05		2,7	0,06		2,7	0,05
	2,8	0,05		3,3	0,04		2,8	0,05		3,2	0,03		2,8	0,06		2,8	0,05
	2,9	0,05		3,4	0,03		2,9	0,05		3,3	0,03		2,9	0,05		2,9	0,05
	3,0	0,05		3,5	0,02		3,0	0,05		3,4	0,03		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,05		3,6	0,02		3,1	0,04		3,5	0,02		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,04		3,7	0,02		3,2	0,04		3,6	0,02		3,2	0,04		3,2	0,04
	3,3	0,04		3,8	0,02		3,3	0,03		3,7	0,02		3,3	0,04		3,3	0,04
157	0,4	0,22	158	0,4	0,31	159	0,4	0,51	160	0,8	0,32	161	0,4	0,44	162	0,4	0,72
	0,5	0,15		0,5	0,31		0,5	0,34		0,9	0,24		0,5	0,42		0,5	0,48
	0,6	0,12		0,6	0,30		0,6	0,24		1,0	0,22		0,6	0,41		0,6	0,34
	0,7	0,10		0,7	0,30		0,7	0,19		1,1	0,20		0,7	0,40		0,7	0,25
	0,8	0,08		0,8	0,18		0,8	0,16		1,2	0,19		0,8	0,24		0,8	0,21
	0,9	0,08		0,9	0,16		0,9	0,14		1,3	0,18		0,9	0,20		0,9	0,18
	1,0	0,07		1,0	0,15		1,0	0,13		1,4	0,18		1,0	0,18		1,0	0,16
	1,1	0,07		1,1	0,14		1,1	0,12		1,5	0,17		1,1	0,17		1,1	0,15
	1,2	0,07		1,2	0,13		1,2	0,11		1,6	0,16		1,2	0,16		1,2	0,14
	1,3	0,07		1,3	0,12		1,3	0,11		1,7	0,15		1,3	0,15		1,3	0,13
	1,4	0,08		1,4	0,12		1,4	0,10		1,8	0,15		1,4	0,14		1,4	0,13
	1,5	0,08		1,5	0,11		1,5	0,10		1,9	0,14		1,5	0,14		1,5	0,12

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,08		1,6	0,11		1,6	0,10		2,0	0,14		1,6	0,13		1,6	0,12
	1,7	0,08		1,7	0,11		1,7	0,10		2,1	0,13		1,7	0,13		1,7	0,11
	1,8	0,08		1,8	0,10		1,8	0,09		2,2	0,12		1,8	0,12		1,8	0,11
	1,9	0,08		1,9	0,10		1,9	0,09		2,3	0,12		1,9	0,12		1,9	0,11
	2,0	0,08		2,0	0,10		2,0	0,09		2,4	0,11		2,0	0,11		2,0	0,10
	2,1	0,08		2,1	0,09		2,1	0,09		2,5	0,10		2,1	0,11		2,1	0,10
	2,2	0,08		2,2	0,09		2,2	0,08		2,6	0,09		2,2	0,10		2,2	0,10
	2,3	0,08		2,3	0,08		2,3	0,08		2,7	0,08		2,3	0,09		2,3	0,09
	2,4	0,07		2,4	0,08		2,4	0,08		2,8	0,08		2,4	0,08		2,4	0,08
	2,5	0,06		2,5	0,07		2,5	0,07		2,9	0,06		2,5	0,08		2,5	0,08
	2,6	0,06		2,6	0,07		2,6	0,06		3,0	0,06		2,6	0,07		2,6	0,07
	2,7	0,05		2,7	0,06		2,7	0,05		3,1	0,05		2,7	0,07		2,7	0,06
	2,8	0,05		2,8	0,06		2,8	0,05		3,2	0,03		2,8	0,07		2,8	0,05
	2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,05		3,3	0,03		2,9	0,06		2,9	0,05
	3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,4	0,02		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,5	0,02		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,6	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,7	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03
163	0,4	0,53															
	0,5	0,35															
	0,6	0,27															
	0,7	0,21															
	0,8	0,17															
	0,9	0,15															
	1,0	0,14															
	1,1	0,13															
	1,2	0,12															
	1,3	0,12															
	1,4	0,11															
	1,5	0,11															
	1,6	0,11															
	1,7	0,11															
	1,8	0,10															
	1,9	0,10															
	2,0	0,10															
	2,1	0,09															
	2,2	0,09															
	2,3	0,08															
	2,4	0,08															
	2,5	0,07															
	2,6	0,07															
	2,7	0,06															
	2,8	0,05															
	2,9	0,05															
	3,0	0,04															
	3,1	0,03															
	3,2	0,03															
	3,3	0,02															

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,4	0,28	2	0,4	0,28	3	0,4	0,33	4	0,4	0,32	5	0,4	0,25	6	0,9	0,26
	0,5	0,26		0,5	0,26		0,5	0,31		0,5	0,31		0,5	0,24		1,0	0,21
	0,6	0,25		0,6	0,24		0,6	0,29		0,6	0,30		0,6	0,23		1,1	0,20
	0,7	0,23		0,7	0,23		0,7	0,28		0,7	0,30		0,7	0,23		1,2	0,19
	0,8	0,13		0,8	0,13		0,8	0,27		0,8	0,24		0,8	0,22		1,3	0,18
	0,9	0,10		0,9	0,10		0,9	0,20		0,9	0,19		0,9	0,15		1,4	0,18
	1,0	0,09		1,0	0,09		1,0	0,17		1,0	0,17		1,0	0,13		1,5	0,17
	1,1	0,08		1,1	0,08		1,1	0,15		1,1	0,15		1,1	0,12		1,6	0,17
	1,2	0,07		1,2	0,07		1,2	0,13		1,2	0,13		1,2	0,11		1,7	0,16
	1,3	0,07		1,3	0,06		1,3	0,12		1,3	0,12		1,3	0,11		1,8	0,16
	1,4	0,06		1,4	0,06		1,4	0,12		1,4	0,12		1,4	0,11		1,9	0,15
	1,5	0,06		1,5	0,06		1,5	0,11		1,5	0,11		1,5	0,10		2,0	0,15
	1,6	0,05		1,6	0,05		1,6	0,10		1,6	0,11		1,6	0,10		2,1	0,14
	1,7	0,05		1,7	0,05		1,7	0,10		1,7	0,10		1,7	0,10		2,2	0,13
	1,8	0,05		1,8	0,05		1,8	0,09		1,8	0,10		1,8	0,09		2,3	0,13
	1,9	0,05		1,9	0,05		1,9	0,09		1,9	0,09		1,9	0,09		2,4	0,12
	2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,09		2,0	0,09		2,0	0,09		2,5	0,10
	2,1	0,04		2,1	0,04		2,1	0,08		2,1	0,09		2,1	0,09		2,6	0,09
	2,2	0,03		2,2	0,03		2,2	0,06		2,2	0,07		2,2	0,08		2,7	0,08
	2,3	0,03		2,3	0,03		2,3	0,06		2,3	0,07		2,3	0,07		2,8	0,07
	2,4	0,03		2,4	0,03		2,4	0,06		2,4	0,07		2,4	0,07		2,9	0,06
	2,5	0,02		2,5	0,02		2,5	0,05		2,5	0,05		2,5	0,06		3,0	0,06
	2,6	0,02		2,6	0,02		2,6	0,05		2,6	0,05		2,6	0,06		3,1	0,05
	2,7	0,02		2,7	0,02		2,7	0,04		2,7	0,05		2,7	0,06		3,2	0,04

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,02		2,8	0,02		2,8	0,04		2,8	0,05		2,8	0,05		3,3	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,04		2,9	0,05		2,9	0,05		3,4	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,05		3,5	0,02
	3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,6	0,02
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,7	0,02
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,8	0,02
7	0,4	0,29	8	0,6	0,37	9	0,4	0,62	10	0,5	0,43	11	0,4	0,26	12	0,5	0,46
	0,5	0,28		0,7	0,37		0,5	0,58		0,6	0,39		0,5	0,25		0,6	0,44
	0,6	0,26		0,8	0,23		0,6	0,36		0,7	0,36		0,6	0,24		0,7	0,40
	0,7	0,15		0,9	0,21		0,7	0,29		0,8	0,26		0,7	0,24		0,8	0,30
	0,8	0,12		1,0	0,19		0,8	0,25		0,9	0,23		0,8	0,17		0,9	0,26
	0,9	0,10		1,1	0,18		0,9	0,22		1,0	0,21		0,9	0,15		1,0	0,23
	1,0	0,09		1,2	0,17		1,0	0,20		1,1	0,20		1,0	0,13		1,1	0,21
	1,1	0,09		1,3	0,17		1,1	0,19		1,2	0,20		1,1	0,13		1,2	0,20
	1,2	0,08		1,4	0,16		1,2	0,18		1,3	0,19		1,2	0,12		1,3	0,19
	1,3	0,08		1,5	0,16		1,3	0,17		1,4	0,19		1,3	0,12		1,4	0,19
	1,4	0,08		1,6	0,15		1,4	0,16		1,5	0,18		1,4	0,12		1,5	0,18
	1,5	0,08		1,7	0,15		1,5	0,15		1,6	0,18		1,5	0,11		1,6	0,17
	1,6	0,07		1,8	0,14		1,6	0,15		1,7	0,17		1,6	0,11		1,7	0,17
	1,7	0,07		1,9	0,14		1,7	0,14		1,8	0,17		1,7	0,11		1,8	0,16
	1,8	0,07		2,0	0,13		1,8	0,14		1,9	0,16		1,8	0,11		1,9	0,16
	1,9	0,07		2,1	0,13		1,9	0,13		2,0	0,16		1,9	0,11		2,0	0,15
	2,0	0,07		2,2	0,12		2,0	0,13		2,1	0,15		2,0	0,11		2,1	0,14
	2,1	0,07		2,3	0,11		2,1	0,12		2,2	0,14		2,1	0,11		2,2	0,14
	2,2	0,06		2,4	0,10		2,2	0,11		2,3	0,13		2,2	0,10		2,3	0,13
	2,3	0,06		2,5	0,08		2,3	0,11		2,4	0,12		2,3	0,10		2,4	0,13
	2,4	0,06		2,6	0,08		2,4	0,09		2,5	0,10		2,4	0,10		2,5	0,11
	2,5	0,05		2,7	0,07		2,5	0,08		2,6	0,10		2,5	0,09		2,6	0,10
	2,6	0,05		2,8	0,07		2,6	0,07		2,7	0,08		2,6	0,08		2,7	0,09
	2,7	0,05		2,9	0,06		2,7	0,07		2,8	0,07		2,7	0,08		2,8	0,08
	2,8	0,04		3,0	0,05		2,8	0,06		2,9	0,07		2,8	0,07		2,9	0,07
	2,9	0,04		3,1	0,05		2,9	0,06		3,0	0,07		2,9	0,06		3,0	0,07
	3,0	0,04		3,2	0,03		3,0	0,05		3,1	0,05		3,0	0,06		3,1	0,05
	3,1	0,03		3,3	0,02		3,1	0,04		3,2	0,03		3,1	0,06		3,2	0,04
	3,2	0,02		3,4	0,02		3,2	0,03		3,3	0,03		3,2	0,05		3,3	0,04
	3,3	0,02		3,5	0,02		3,3	0,02		3,4	0,02		3,3	0,05		3,4	0,03
13	0,4	0,94	14	0,4	0,56	15	0,4	0,94	16	0,4	0,54	17	0,4	0,30	18	0,5	0,46
	0,5	0,83		0,5	0,53		0,5	0,83		0,5	0,51		0,5	0,29		0,6	0,44
	0,6	0,72		0,6	0,49		0,6	0,72		0,6	0,47		0,6	0,28		0,7	0,40
	0,7	0,47		0,7	0,30		0,7	0,47		0,7	0,29		0,7	0,27		0,8	0,30
	0,8	0,37		0,8	0,23		0,8	0,37		0,8	0,22		0,8	0,19		0,9	0,26
	0,9	0,30		0,9	0,19		0,9	0,30		0,9	0,18		0,9	0,16		1,0	0,23
	1,0	0,26		1,0	0,16		1,0	0,26		1,0	0,16		1,0	0,15		1,1	0,21
	1,1	0,24		1,1	0,15		1,1	0,24		1,1	0,14		1,1	0,13		1,2	0,20
	1,2	0,22		1,2	0,13		1,2	0,22		1,2	0,13		1,2	0,13		1,3	0,19
	1,3	0,20		1,3	0,12		1,3	0,20		1,3	0,12		1,3	0,12		1,4	0,19
	1,4	0,19		1,4	0,12		1,4	0,19		1,4	0,11		1,4	0,12		1,5	0,18
	1,5	0,18		1,5	0,11		1,5	0,18		1,5	0,11		1,5	0,11		1,6	0,17
	1,6	0,17		1,6	0,10		1,6	0,17		1,6	0,10		1,6	0,11		1,7	0,17
	1,7	0,16		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10		1,7	0,11		1,8	0,16
	1,8	0,15		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,09		1,8	0,11		1,9	0,16
	1,9	0,14		1,9	0,09		1,9	0,14		1,9	0,09		1,9	0,10		2,0	0,15
	2,0	0,14		2,0	0,09		2,0	0,14		2,0	0,09		2,0	0,10		2,1	0,14
	2,1	0,12		2,1	0,09		2,1	0,12		2,1	0,08		2,1	0,10		2,2	0,14
	2,2	0,11		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,08		2,2	0,09		2,3	0,13
	2,3	0,11		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,07		2,3	0,09		2,4	0,13
	2,4	0,10		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		2,4	0,09		2,5	0,11
	2,5	0,09		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,06		2,5	0,08		2,6	0,10
	2,6	0,08		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,05		2,6	0,07		2,7	0,09
	2,7	0,08		2,7	0,06		2,7	0,08		2,7	0,05		2,7	0,07		2,8	0,08
	2,8	0,07		2,8	0,05		2,8	0,07		2,8	0,05		2,8	0,06		2,9	0,07
	2,9	0,05		2,9	0,04		2,9	0,05		2,9	0,04		2,9	0,05		3,0	0,07
	3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,05		3,1	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,05		3,2	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,3	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,3	0,04		3,4	0,03
19	0,4	0,47	20	0,4	0,53	21	0,4	0,16	22	0,3	0,23	29	0,4	0,43	30	0,4	0,42
	0,5	0,45		0,5	0,50		0,5	0,15		0,4	0,22		0,5	0,28		0,5	0,27
	0,6	0,29		0,6	0,46		0,6	0,14		0,5	0,22		0,6	0,19		0,6	0,19
	0,7	0,21		0,7	0,27		0,7	0,14		0,6	0,15		0,7	0,14		0,7	0,14
	0,8	0,16		0,8	0,23		0,8	0,14		0,7	0,13		0,8	0,11		0,8	0,11
	0,9	0,14		0,9	0,21		0,9	0,10		0,8	0,10		0,9	0,09		0,9	0,09
	1,0	0,12		1,0	0,19		1,0	0,09		0,9	0,09		1,0	0,08		1,0	0,08
	1,1	0,11		1,1	0,18		1,1	0,08		1,0	0,08		1,1	0,07		1,1	0,07
	1,2	0,11		1,2	0,17		1,2	0,08		1,1	0,07		1,2	0,06		1,2	0,06

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,3	0,10		1,3	0,16		1,3	0,08		1,2	0,07		1,3	0,06		1,3	0,06
	1,4	0,10		1,4	0,16		1,4	0,07		1,3	0,07		1,4	0,05		1,4	0,05
	1,5	0,09		1,5	0,15		1,5	0,07		1,4	0,07		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,6	0,09		1,6	0,15		1,6	0,07		1,5	0,06		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,7	0,08		1,7	0,14		1,7	0,07		1,6	0,06		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,8	0,08		1,8	0,14		1,8	0,07		1,7	0,06		1,8	0,04		1,8	0,04
	1,9	0,08		1,9	0,13		1,9	0,07		1,8	0,06		1,9	0,04		1,9	0,04
	2,0	0,08		2,0	0,13		2,0	0,07		1,9	0,06		2,0	0,04		2,0	0,04
	2,1	0,08		2,1	0,12		2,1	0,07		2,0	0,06		2,1	0,04		2,1	0,04
	2,2	0,07		2,2	0,10		2,2	0,06		2,1	0,06		2,2	0,04		2,2	0,04
	2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,06		2,2	0,06		2,3	0,03		2,3	0,03
	2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06		2,3	0,05		2,4	0,03		2,4	0,03
	2,5	0,06		2,5	0,08		2,5	0,05		2,4	0,05		2,5	0,02		2,5	0,02
	2,6	0,05		2,6	0,08		2,6	0,05		2,5	0,04		2,6	0,02		2,6	0,02
	2,7	0,05		2,7	0,07		2,7	0,05		2,6	0,05		2,7	0,02		2,7	0,02
	2,8	0,05		2,8	0,07		2,8	0,04		2,7	0,05		2,8	0,02		2,8	0,02
	2,9	0,04		2,9	0,06		2,9	0,04		2,8	0,05		2,9	0,02		2,9	0,02
	3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,04		2,9	0,04		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,1	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,0	0,04		3,1	0,01		3,1	0,01
	3,2	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03		3,1	0,03		3,2	0,01		3,2	0,01
	3,3	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03		3,2	0,03		3,3	0,01		3,3	0,01
31	0,3	0,46	32	0,3	0,48	33	0,5	0,23	34	0,3	0,37	35	0,3	0,41	36	0,4	0,88
	0,4	0,46		0,4	0,47		0,6	0,13		0,4	0,37		0,4	0,41		0,5	0,48
	0,5	0,46		0,5	0,47		0,7	0,14		0,5	0,37		0,5	0,29		0,6	0,34
	0,6	0,31		0,6	0,32		0,8	0,14		0,6	0,25		0,6	0,24		0,7	0,25
	0,7	0,26		0,7	0,27		0,9	0,14		0,7	0,18		0,7	0,18		0,8	0,19
	0,8	0,20		0,8	0,21		1,0	0,15		0,8	0,15		0,8	0,15		0,9	0,16
	0,9	0,17		0,9	0,17		1,1	0,15		0,9	0,13		0,9	0,13		1,0	0,14
	1,0	0,14		1,0	0,15		1,2	0,15		1,0	0,11		1,0	0,12		1,1	0,13
	1,1	0,13		1,1	0,13		1,3	0,15		1,1	0,11		1,1	0,11		1,2	0,12
	1,2	0,12		1,2	0,12		1,4	0,15		1,2	0,10		1,2	0,11		1,3	0,11
	1,3	0,11		1,3	0,11		1,5	0,14		1,3	0,10		1,3	0,11		1,4	0,10
	1,4	0,10		1,4	0,10		1,6	0,14		1,4	0,09		1,4	0,10		1,5	0,10
	1,5	0,10		1,5	0,10		1,7	0,14		1,5	0,09		1,5	0,10		1,6	0,09
	1,6	0,10		1,6	0,09		1,8	0,14		1,6	0,09		1,6	0,10		1,7	0,09
	1,7	0,09		1,7	0,09		1,9	0,14		1,7	0,09		1,7	0,10		1,8	0,09
	1,8	0,09		1,8	0,09		2,0	0,13		1,8	0,08		1,8	0,10		1,9	0,08
	1,9	0,09		1,9	0,08		2,1	0,13		1,9	0,08		1,9	0,10		2,0	0,08
	2,0	0,09		2,0	0,08		2,2	0,12		2,0	0,08		2,0	0,10		2,1	0,07
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,3	0,12		2,1	0,08		2,1	0,10		2,2	0,07
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,4	0,11		2,2	0,08		2,2	0,10		2,3	0,07
	2,3	0,07		2,3	0,06		2,5	0,10		2,3	0,07		2,3	0,10		2,4	0,06
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,6	0,09		2,4	0,07		2,4	0,09		2,5	0,06
	2,5	0,05		2,5	0,04		2,7	0,08		2,5	0,05		2,5	0,08		2,6	0,06
	2,6	0,05		2,6	0,04		2,8	0,08		2,6	0,05		2,6	0,08		2,7	0,06
	2,7	0,05		2,7	0,04		2,9	0,06		2,7	0,05		2,7	0,07		2,8	0,05
	2,8	0,05		2,8	0,04		3,0	0,05		2,8	0,05		2,8	0,07		2,9	0,04
	2,9	0,05		2,9	0,04		3,1	0,05		2,9	0,04		2,9	0,06		3,0	0,04
	3,0	0,05		3,0	0,04		3,2	0,04		3,0	0,04		3,0	0,06		3,1	0,03
	3,1	0,04		3,1	0,02		3,3	0,03		3,1	0,03		3,1	0,05		3,2	0,03
	3,2	0,04		3,2	0,02		3,4	0,03		3,2	0,03		3,2	0,05		3,3	0,03
37	0,4	0,84	38	0,3	0,47	39	0,4	0,66	40	0,4	0,43	41	0,5	0,43	42	0,4	0,20
	0,5	0,46		0,4	0,47		0,5	0,32		0,5	0,22		0,6	0,38		0,5	0,19
	0,6	0,32		0,5	0,47		0,6	0,23		0,6	0,16		0,7	0,35		0,6	0,19
	0,7	0,24		0,6	0,27		0,7	0,17		0,7	0,12		0,8	0,25		0,7	0,19
	0,8	0,19		0,7	0,20		0,8	0,14		0,8	0,10		0,9	0,23		0,8	0,13
	0,9	0,16		0,8	0,16		0,9	0,12		0,9	0,09		1,0	0,21		0,9	0,12
	1,0	0,14		0,9	0,14		1,0	0,11		1,0	0,08		1,1	0,20		1,0	0,11
	1,1	0,12		1,0	0,13		1,1	0,10		1,1	0,07		1,2	0,19		1,1	0,11
	1,2	0,11		1,1	0,12		1,2	0,09		1,2	0,07		1,3	0,19		1,2	0,10
	1,3	0,10		1,2	0,11		1,3	0,09		1,3	0,07		1,4	0,18		1,3	0,10
	1,4	0,10		1,3	0,11		1,4	0,08		1,4	0,07		1,5	0,18		1,4	0,10
	1,5	0,09		1,4	0,10		1,5	0,08		1,5	0,07		1,6	0,17		1,5	0,10
	1,6	0,09		1,5	0,10		1,6	0,08		1,6	0,07		1,7	0,17		1,6	0,10
	1,7	0,09		1,6	0,10		1,7	0,08		1,7	0,06		1,8	0,16		1,7	0,10
	1,8	0,08		1,7	0,10		1,8	0,07		1,8	0,06		1,9	0,16		1,8	0,09
	1,9	0,08		1,8	0,10		1,9	0,07		1,9	0,06		2,0	0,16		1,9	0,09
	2,0	0,08		1,9	0,09		2,0	0,07		2,0	0,06		2,1	0,15		2,0	0,09
	2,1	0,07		2,0	0,09		2,1	0,07		2,1	0,06		2,2	0,14		2,1	0,09
	2,2	0,07		2,1	0,08		2,2	0,06		2,2	0,06		2,3	0,13		2,2	0,08
	2,3	0,06		2,2	0,08		2,3	0,06		2,3	0,06		2,4	0,11		2,3	0,08
	2,4	0,06		2,3	0,08		2,4	0,06		2,4	0,06		2,5	0,10		2,4	0,07
	2,5	0,06		2,4	0,08		2,5	0,06		2,5	0,05		2,6	0,09		2,5	0,07
	2,6	0,05		2,5	0,07		2,6	0,05		2,6	0,05		2,7	0,09		2,6	0,06
	2,7	0,05		2,6	0,07		2,7	0,04		2,7	0,04		2,8	0,08		2,7	0,06
	2,8	0,05		2,7	0,06		2,8	0,04		2,8	0,04		2,9	0,07		2,8	0,05

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,04		2,8	0,06		2,9	0,04		2,9	0,04		3,0	0,06		2,9	0,05
	3,0	0,04		2,9	0,05		3,0	0,04		3,0	0,04		3,1	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,03		3,0	0,05		3,1	0,03		3,1	0,02		3,2	0,03		3,1	0,04
	3,2	0,03		3,1	0,04		3,2	0,03		3,2	0,02		3,3	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,2	0,04		3,3	0,03		3,3	0,02		3,4	0,02		3,3	0,03
43	0,4	0,31	44	0,4	0,25	45	0,4	0,68	46	0,4	0,66	47	0,4	0,63	48	0,4	0,59
	0,5	0,21		0,5	0,23		0,5	0,32		0,5	0,37		0,5	0,36		0,5	0,36
	0,6	0,16		0,6	0,18		0,6	0,23		0,6	0,28		0,6	0,29		0,6	0,28
	0,7	0,13		0,7	0,15		0,7	0,18		0,7	0,23		0,7	0,25		0,7	0,24
	0,8	0,11		0,8	0,12		0,8	0,14		0,8	0,20		0,8	0,21		0,8	0,21
	0,9	0,10		0,9	0,11		0,9	0,12		0,9	0,18		0,9	0,19		0,9	0,19
	1,0	0,10		1,0	0,10		1,0	0,11		1,0	0,17		1,0	0,18		1,0	0,18
	1,1	0,09		1,1	0,09		1,1	0,10		1,1	0,16		1,1	0,17		1,1	0,17
	1,2	0,09		1,2	0,08		1,2	0,09		1,2	0,15		1,2	0,16		1,2	0,16
	1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,09		1,3	0,15		1,3	0,15		1,3	0,15
	1,4	0,09		1,4	0,08		1,4	0,09		1,4	0,14		1,4	0,14		1,4	0,15
	1,5	0,09		1,5	0,07		1,5	0,08		1,5	0,14		1,5	0,14		1,5	0,14
	1,6	0,09		1,6	0,07		1,6	0,08		1,6	0,13		1,6	0,13		1,6	0,14
	1,7	0,09		1,7	0,07		1,7	0,08		1,7	0,13		1,7	0,13		1,7	0,13
	1,8	0,08		1,8	0,07		1,8	0,08		1,8	0,12		1,8	0,13		1,8	0,13
	1,9	0,08		1,9	0,07		1,9	0,07		1,9	0,12		1,9	0,12		1,9	0,13
	2,0	0,08		2,0	0,06		2,0	0,07		2,0	0,12		2,0	0,12		2,0	0,12
	2,1	0,08		2,1	0,06		2,1	0,07		2,1	0,11		2,1	0,11		2,1	0,12
	2,2	0,08		2,2	0,06		2,2	0,07		2,2	0,10		2,2	0,11		2,2	0,11
	2,3	0,08		2,3	0,06		2,3	0,06		2,3	0,09		2,3	0,10		2,3	0,10
	2,4	0,07		2,4	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,09		2,4	0,10
	2,5	0,06		2,5	0,05		2,5	0,06		2,5	0,08		2,5	0,08		2,5	0,09
	2,6	0,06		2,6	0,04		2,6	0,05		2,6	0,07		2,6	0,07		2,6	0,07
	2,7	0,05		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,06		2,7	0,06		2,7	0,07
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,05		2,8	0,06		2,8	0,06
	2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,05
	3,0	0,04		3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02
49	0,4	0,44	50	0,4	0,17	51	0,4	0,13	52	0,4	0,35	53	0,4	0,88	54	0,4	1,12
	0,5	0,22		0,5	0,16		0,5	0,12		0,5	0,32		0,5	0,45		0,5	0,69
	0,6	0,16		0,6	0,13		0,6	0,12		0,6	0,26		0,6	0,33		0,6	0,52
	0,7	0,12		0,7	0,10		0,7	0,11		0,7	0,21		0,7	0,25		0,7	0,40
	0,8	0,10		0,8	0,09		0,8	0,11		0,8	0,17		0,8	0,20		0,8	0,33
	0,9	0,09		0,9	0,08		0,9	0,08		0,9	0,14		0,9	0,17		0,9	0,28
	1,0	0,08		1,0	0,07		1,0	0,08		1,0	0,12		1,0	0,14		1,0	0,24
	1,1	0,08		1,1	0,07		1,1	0,07		1,1	0,11		1,1	0,13		1,1	0,22
	1,2	0,07		1,2	0,06		1,2	0,07		1,2	0,10		1,2	0,12		1,2	0,20
	1,3	0,07		1,3	0,06		1,3	0,07		1,3	0,10		1,3	0,11		1,3	0,18
	1,4	0,07		1,4	0,06		1,4	0,06		1,4	0,09		1,4	0,10		1,4	0,17
	1,5	0,07		1,5	0,06		1,5	0,06		1,5	0,09		1,5	0,10		1,5	0,16
	1,6	0,07		1,6	0,06		1,6	0,06		1,6	0,08		1,6	0,10		1,6	0,15
	1,7	0,07		1,7	0,06		1,7	0,06		1,7	0,08		1,7	0,09		1,7	0,15
	1,8	0,07		1,8	0,06		1,8	0,06		1,8	0,08		1,8	0,09		1,8	0,14
	1,9	0,06		1,9	0,06		1,9	0,06		1,9	0,08		1,9	0,08		1,9	0,13
	2,0	0,06		2,0	0,05		2,0	0,06		2,0	0,07		2,0	0,08		2,0	0,13
	2,1	0,06		2,1	0,05		2,1	0,06		2,1	0,07		2,1	0,07		2,1	0,11
	2,2	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05		2,2	0,06		2,2	0,06		2,2	0,10
	2,3	0,06		2,3	0,05		2,3	0,05		2,3	0,06		2,3	0,06		2,3	0,09
	2,4	0,06		2,4	0,05		2,4	0,05		2,4	0,06		2,4	0,06		2,4	0,08
	2,5	0,05		2,5	0,05		2,5	0,04		2,5	0,05		2,5	0,06		2,5	0,08
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,6	0,04		2,6	0,05		2,6	0,05		2,6	0,08
	2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,04		2,7	0,06
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,04		2,8	0,06
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,06
	3,0	0,03		3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,03		3,0	0,04		3,0	0,05
	3,1	0,03		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,04		3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,03
55	0,4	1,12	56	0,4	0,91	57	0,4	0,37	58	0,4	0,20	59	0,4	0,43	60	0,4	0,43
	0,5	0,69		0,5	0,47		0,5	0,34		0,5	0,19		0,5	0,26		0,5	0,27
	0,6	0,52		0,6	0,34		0,6	0,27		0,6	0,15		0,6	0,19		0,6	0,19
	0,7	0,40		0,7	0,25		0,7	0,21		0,7	0,12		0,7	0,14		0,7	0,14
	0,8	0,33		0,8	0,20		0,8	0,17		0,8	0,10		0,8	0,11		0,8	0,11
	0,9	0,28		0,9	0,17		0,9	0,15		0,9	0,08		0,9	0,09		0,9	0,10
	1,0	0,24		1,0	0,15		1,0	0,13		1,0	0,07		1,0	0,08		1,0	0,08
	1,1	0,22		1,1	0,13		1,1	0,12		1,1	0,06		1,1	0,07		1,1	0,07
	1,2	0,20		1,2	0,12		1,2	0,11		1,2	0,06		1,2	0,07		1,2	0,07
	1,3	0,19		1,3	0,11		1,3	0,10		1,3	0,05		1,3	0,06		1,3	0,06

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,4	0,17		1,4	0,11		1,4	0,09		1,4	0,05		1,4	0,06		1,4	0,06
	1,5	0,16		1,5	0,10		1,5	0,09		1,5	0,05		1,5	0,05		1,5	0,05
	1,6	0,15		1,6	0,10		1,6	0,09		1,6	0,04		1,6	0,05		1,6	0,05
	1,7	0,15		1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,04		1,7	0,05		1,7	0,05
	1,8	0,14		1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,04		1,8	0,04		1,8	0,04
	1,9	0,13		1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,04		1,9	0,04		1,9	0,04
	2,0	0,13		2,0	0,08		2,0	0,08		2,0	0,04		2,0	0,04		2,0	0,04
	2,1	0,11		2,1	0,07		2,1	0,07		2,1	0,03		2,1	0,04		2,1	0,04
	2,2	0,10		2,2	0,07		2,2	0,07		2,2	0,03		2,2	0,03		2,2	0,03
	2,3	0,09		2,3	0,07		2,3	0,06		2,3	0,03		2,3	0,02		2,3	0,02
	2,4	0,08		2,4	0,06		2,4	0,06		2,4	0,02		2,4	0,02		2,4	0,02
	2,5	0,08		2,5	0,06		2,5	0,06		2,5	0,02		2,5	0,02		2,5	0,02
	2,6	0,08		2,6	0,06		2,6	0,05		2,6	0,02		2,6	0,02		2,6	0,02
	2,7	0,06		2,7	0,05		2,7	0,05		2,7	0,02		2,7	0,02		2,7	0,02
	2,8	0,06		2,8	0,05		2,8	0,05		2,8	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	2,9	0,06		2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,02		2,9	0,02		2,9	0,02
	3,0	0,04		3,0	0,04		3,0	0,04		3,0	0,02		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,01		3,1	0,02		3,1	0,02
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,01		3,2	0,01		3,2	0,01
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,01		3,3	0,01		3,3	0,01
61	0,4	0,20	62	0,3	0,18	63	0,4	0,22	64	0,3	0,32	65	0,9	0,25	66	0,8	0,17
	0,5	0,19		0,4	0,18		0,5	0,21		0,4	0,32		1,0	0,20		0,9	0,13
	0,6	0,15		0,5	0,18		0,6	0,20		0,5	0,32		1,1	0,19		1,0	0,13
	0,7	0,12		0,6	0,12		0,7	0,19		0,6	0,22		1,2	0,17		1,1	0,12
	0,8	0,10		0,7	0,11		0,8	0,19		0,7	0,18		1,3	0,16		1,2	0,12
	0,9	0,08		0,8	0,09		0,9	0,14		0,8	0,14		1,4	0,16		1,3	0,12
	1,0	0,07		0,9	0,07		1,0	0,12		0,9	0,12		1,5	0,15		1,4	0,11
	1,1	0,06		1,0	0,07		1,1	0,11		1,0	0,10		1,6	0,15		1,5	0,11
	1,2	0,06		1,1	0,06		1,2	0,10		1,1	0,09		1,7	0,14		1,6	0,11
	1,3	0,05		1,2	0,06		1,3	0,10		1,2	0,09		1,8	0,14		1,7	0,11
	1,4	0,05		1,3	0,06		1,4	0,09		1,3	0,08		1,9	0,13		1,8	0,11
	1,5	0,05		1,4	0,06		1,5	0,09		1,4	0,08		2,0	0,13		1,9	0,11
	1,6	0,04		1,5	0,06		1,6	0,08		1,5	0,08		2,1	0,12		2,0	0,11
	1,7	0,04		1,6	0,06		1,7	0,08		1,6	0,08		2,2	0,11		2,1	0,11
	1,8	0,04		1,7	0,06		1,8	0,08		1,7	0,07		2,3	0,10		2,2	0,09
	1,9	0,04		1,8	0,06		1,9	0,08		1,8	0,07		2,4	0,10		2,3	0,09
	2,0	0,04		1,9	0,06		2,0	0,08		1,9	0,07		2,5	0,09		2,4	0,08
	2,1	0,03		2,0	0,06		2,1	0,07		2,0	0,07		2,6	0,08		2,5	0,07
	2,2	0,03		2,1	0,06		2,2	0,06		2,1	0,07		2,7	0,07		2,6	0,07
	2,3	0,03		2,2	0,06		2,3	0,05		2,2	0,07		2,8	0,06		2,7	0,07
	2,4	0,02		2,3	0,05		2,4	0,05		2,3	0,05		2,9	0,06		2,8	0,07
	2,5	0,02		2,4	0,05		2,5	0,04		2,4	0,05		3,0	0,06		2,9	0,06
	2,6	0,02		2,5	0,04		2,6	0,04		2,5	0,04		3,1	0,05		3,0	0,06
	2,7	0,02		2,6	0,04		2,7	0,04		2,6	0,04		3,2	0,03		3,1	0,05
	2,8	0,02		2,7	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		3,3	0,03		3,2	0,04
	2,9	0,02		2,8	0,04		2,9	0,04		2,8	0,04		3,4	0,02		3,3	0,04
	3,0	0,02		2,9	0,04		3,0	0,04		2,9	0,03		3,5	0,02		3,4	0,03
	3,1	0,01		3,0	0,04		3,1	0,04		3,0	0,03		3,6	0,02		3,5	0,03
	3,2	0,01		3,1	0,03		3,2	0,03		3,1	0,03		3,7	0,02		3,6	0,03
	3,3	0,01		3,2	0,03		3,3	0,03		3,2	0,03		3,8	0,02		3,7	0,03
67	1,0	0,15	68	0,8	0,13	69	1,0	0,13	70	0,5	0,20	71	1,0	0,19	72	0,9	0,27
	1,1	0,12		0,9	0,10		1,1	0,10		0,6	0,19		1,1	0,15		1,0	0,27
	1,2	0,12		1,0	0,09		1,2	0,10		0,7	0,19		1,2	0,14		1,1	0,20
	1,3	0,11		1,1	0,09		1,3	0,09		0,8	0,19		1,3	0,13		1,2	0,18
	1,4	0,11		1,2	0,08		1,4	0,09		0,9	0,14		1,4	0,12		1,3	0,16
	1,5	0,10		1,3	0,08		1,5	0,09		1,0	0,12		1,5	0,11		1,4	0,15
	1,6	0,10		1,4	0,08		1,6	0,09		1,1	0,11		1,6	0,11		1,5	0,14
	1,7	0,10		1,5	0,08		1,7	0,08		1,2	0,10		1,7	0,10		1,6	0,13
	1,8	0,10		1,6	0,08		1,8	0,08		1,3	0,10		1,8	0,10		1,7	0,12
	1,9	0,10		1,7	0,08		1,9	0,08		1,4	0,10		1,9	0,10		1,8	0,12
	2,0	0,10		1,8	0,08		2,0	0,08		1,5	0,09		2,0	0,09		1,9	0,11
	2,1	0,10		1,9	0,09		2,1	0,08		1,6	0,09		2,1	0,09		2,0	0,11
	2,2	0,08		2,0	0,09		2,2	0,07		1,7	0,09		2,2	0,07		2,1	0,10
	2,3	0,08		2,1	0,08		2,3	0,07		1,8	0,09		2,3	0,07		2,2	0,08
	2,4	0,07		2,2	0,07		2,4	0,07		1,9	0,09		2,4	0,07		2,3	0,08
	2,5	0,06		2,3	0,07		2,5	0,05		2,0	0,09		2,5	0,05		2,4	0,07
	2,6	0,06		2,4	0,07		2,6	0,05		2,1	0,09		2,6	0,05		2,5	0,06
	2,7	0,06		2,5	0,06		2,7	0,05		2,2	0,07		2,7	0,05		2,6	0,06
	2,8	0,06		2,6	0,06		2,8	0,05		2,3	0,07		2,8	0,05		2,7	0,05
	2,9	0,06		2,7	0,06		2,9	0,05		2,4	0,07		2,9	0,05		2,8	0,05
	3,0	0,05		2,8	0,05		3,0	0,05		2,5	0,06		3,0	0,05		2,9	0,05
	3,1	0,05		2,9	0,05		3,1	0,05		2,6	0,06		3,1	0,05		3,0	0,05
	3,2	0,04		3,0	0,05		3,2	0,04		2,7	0,06		3,2	0,04		3,1	0,05
	3,3	0,04		3,1	0,05		3,3	0,04		2,8	0,05		3,3	0,04		3,2	0,03
	3,4	0,03		3,2	0,05		3,4	0,04		2,9	0,05		3,4	0,03		3,3	0,03
	3,5	0,03		3,3	0,05		3,5	0,03		3,0	0,05		3,5	0,03		3,4	0,02

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,6	0,03		3,4	0,04		3,6	0,03		3,1	0,05		3,6	0,02		3,5	0,02
	3,7	0,03		3,5	0,04		3,7	0,03		3,2	0,04		3,7	0,02		3,6	0,02
	3,8	0,03		3,6	0,03		3,8	0,03		3,3	0,04		3,8	0,02		3,7	0,02
	3,9	0,03		3,7	0,03		3,9	0,02		3,4	0,03		3,9	0,02		3,8	0,02
73	0,5	0,15	74	0,5	0,17	75	0,4	0,33	76	0,3	0,31	77	0,3	0,20	78	0,3	0,29
	0,6	0,08		0,6	0,10		0,5	0,33		0,4	0,31		0,4	0,20		0,4	0,29
	0,7	0,08		0,7	0,09		0,6	0,21		0,5	0,31		0,5	0,20		0,5	0,29
	0,8	0,08		0,8	0,08		0,7	0,16		0,6	0,21		0,6	0,13		0,6	0,20
	0,9	0,09		0,9	0,08		0,8	0,13		0,7	0,18		0,7	0,12		0,7	0,17
	1,0	0,09		1,0	0,07		0,9	0,12		0,8	0,14		0,8	0,09		0,8	0,13
	1,1	0,09		1,1	0,07		1,0	0,11		0,9	0,12		0,9	0,08		0,9	0,11
	1,2	0,09		1,2	0,07		1,1	0,10		1,0	0,10		1,0	0,07		1,0	0,09
	1,3	0,10		1,3	0,08		1,2	0,09		1,1	0,09		1,1	0,06		1,1	0,08
	1,4	0,10		1,4	0,08		1,3	0,09		1,2	0,09		1,2	0,06		1,2	0,07
	1,5	0,10		1,5	0,08		1,4	0,09		1,3	0,08		1,3	0,06		1,3	0,07
	1,6	0,10		1,6	0,08		1,5	0,09		1,4	0,08		1,4	0,06		1,4	0,07
	1,7	0,10		1,7	0,08		1,6	0,09		1,5	0,08		1,5	0,06		1,5	0,06
	1,8	0,10		1,8	0,08		1,7	0,09		1,6	0,07		1,6	0,06		1,6	0,06
	1,9	0,10		1,9	0,08		1,8	0,09		1,7	0,07		1,7	0,06		1,7	0,06
	2,0	0,10		2,0	0,08		1,9	0,08		1,8	0,07		1,8	0,05		1,8	0,06
	2,1	0,10		2,1	0,08		2,0	0,08		1,9	0,07		1,9	0,05		1,9	0,05
	2,2	0,10		2,2	0,07		2,1	0,08		2,0	0,07		2,0	0,05		2,0	0,05
	2,3	0,10		2,3	0,07		2,2	0,07		2,1	0,07		2,1	0,05		2,1	0,05
	2,4	0,09		2,4	0,07		2,3	0,07		2,2	0,06		2,2	0,05		2,2	0,05
	2,5	0,08		2,5	0,07		2,4	0,06		2,3	0,05		2,3	0,04		2,3	0,04
	2,6	0,08		2,6	0,06		2,5	0,06		2,4	0,05		2,4	0,04		2,4	0,04
	2,7	0,07		2,7	0,06		2,6	0,06		2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	2,8	0,07		2,8	0,06		2,7	0,06		2,6	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	2,9	0,07		2,9	0,06		2,8	0,05		2,7	0,03		2,7	0,03		2,7	0,03
	3,0	0,05		3,0	0,05		2,9	0,05		2,8	0,03		2,8	0,03		2,8	0,03
	3,1	0,05		3,1	0,04		3,0	0,05		2,9	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02
	3,2	0,04		3,2	0,04		3,1	0,04		3,0	0,03		3,0	0,02		3,0	0,02
	3,3	0,04		3,3	0,04		3,2	0,04		3,1	0,02		3,1	0,02		3,1	0,01
	3,4	0,03		3,4	0,03		3,3	0,04		3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01
79	0,4	0,21	80	0,4	0,14	81	0,4	0,20	82	1,0	0,18	83	1,0	0,12	84	0,9	0,17
	0,5	0,20		0,5	0,13		0,5	0,19		1,1	0,14		1,1	0,10		1,0	0,17
	0,6	0,19		0,6	0,13		0,6	0,18		1,2	0,13		1,2	0,09		1,1	0,13
	0,7	0,19		0,7	0,12		0,7	0,17		1,3	0,12		1,3	0,09		1,2	0,11
	0,8	0,18		0,8	0,12		0,8	0,17		1,4	0,11		1,4	0,08		1,3	0,10
	0,9	0,13		0,9	0,09		0,9	0,12		1,5	0,11		1,5	0,08		1,4	0,10
	1,0	0,12		1,0	0,08		1,0	0,11		1,6	0,10		1,6	0,08		1,5	0,09
	1,1	0,10		1,1	0,07		1,1	0,09		1,7	0,10		1,7	0,08		1,6	0,08
	1,2	0,10		1,2	0,07		1,2	0,09		1,8	0,09		1,8	0,07		1,7	0,08
	1,3	0,09		1,3	0,07		1,3	0,08		1,9	0,09		1,9	0,07		1,8	0,08
	1,4	0,09		1,4	0,06		1,4	0,07		2,0	0,09		2,0	0,07		1,9	0,07
	1,5	0,08		1,5	0,06		1,5	0,07		2,1	0,08		2,1	0,07		2,0	0,07
	1,6	0,08		1,6	0,06		1,6	0,07		2,2	0,07		2,2	0,05		2,1	0,07
	1,7	0,08		1,7	0,06		1,7	0,06		2,3	0,06		2,3	0,05		2,2	0,05
	1,8	0,08		1,8	0,06		1,8	0,06		2,4	0,06		2,4	0,05		2,3	0,05
	1,9	0,07		1,9	0,06		1,9	0,06		2,5	0,04		2,5	0,03		2,4	0,05
	2,0	0,07		2,0	0,06		2,0	0,06		2,6	0,04		2,6	0,03		2,5	0,03
	2,1	0,07		2,1	0,06		2,1	0,05		2,7	0,04		2,7	0,03		2,6	0,03
	2,2	0,05		2,2	0,04		2,2	0,04		2,8	0,04		2,8	0,03		2,7	0,03
	2,3	0,05		2,3	0,04		2,3	0,04		2,9	0,04		2,9	0,03		2,8	0,03
	2,4	0,05		2,4	0,04		2,4	0,04		3,0	0,04		3,0	0,03		2,9	0,03
	2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03		3,1	0,04		3,1	0,03		3,0	0,03
	2,6	0,04		2,6	0,03		2,6	0,03		3,2	0,03		3,2	0,02		3,1	0,03
	2,7	0,04		2,7	0,03		2,7	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,2	0,02
	2,8	0,03		2,8	0,02		2,8	0,02		3,4	0,02		3,4	0,02		3,3	0,02
	2,9	0,03		2,9	0,02		2,9	0,02		3,5	0,02		3,5	0,01		3,4	0,01
	3,0	0,03		3,0	0,02		3,0	0,02		3,6	0,01		3,6	0,01		3,5	0,01
	3,1	0,03		3,1	0,02		3,1	0,02		3,7	0,01		3,7	0,01		3,6	0,01
	3,2	0,02		3,2	0,02		3,2	0,01		3,8	0,01		3,8	0,01		3,7	0,01
	3,3	0,02		3,3	0,02		3,3	0,01		3,9	0,01		3,9	0,01		3,8	0,01
85	0,4	0,25	86	0,4	0,21	87	0,4	0,14	88	0,4	0,20	89	0,3	0,31	90	0,3	0,20
	0,5	0,24		0,5	0,20		0,5	0,13		0,5	0,19		0,4	0,31		0,4	0,20
	0,6	0,23		0,6	0,19		0,6	0,12		0,6	0,18		0,5	0,30		0,5	0,20
	0,7	0,23		0,7	0,19		0,7	0,12		0,7	0,17		0,6	0,21		0,6	0,13
	0,8	0,22		0,8	0,18		0,8	0,12		0,8	0,17		0,7	0,17		0,7	0,11
	0,9	0,15		0,9	0,13		0,9	0,09		0,9	0,12		0,8	0,14		0,8	0,09
	1,0	0,12		1,0	0,12		1,0	0,08		1,0	0,10		0,9	0,11		0,9	0,08
	1,1	0,11		1,1	0,10		1,1	0,07		1,1	0,09		1,0	0,10		1,0	0,07
	1,2	0,09		1,2	0,10		1,2	0,07		1,2	0,09		1,1	0,09		1,1	0,06
	1,3	0,09		1,3	0,09		1,3	0,07		1,3	0,08		1,2	0,09		1,2	0,06
	1,4	0,08		1,4	0,09		1,4	0,06		1,4	0,07		1,3	0,08		1,3	0,06

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,07		1,5	0,08		1,5	0,06		1,5	0,07		1,4	0,08		1,4	0,06
	1,6	0,07		1,6	0,08		1,6	0,06		1,6	0,07		1,5	0,08		1,5	0,06
	1,7	0,06		1,7	0,08		1,7	0,06		1,7	0,06		1,6	0,07		1,6	0,06
	1,8	0,06		1,8	0,08		1,8	0,06		1,8	0,06		1,7	0,07		1,7	0,06
	1,9	0,06		1,9	0,08		1,9	0,06		1,9	0,06		1,8	0,07		1,8	0,06
	2,0	0,05		2,0	0,07		2,0	0,06		2,0	0,06		1,9	0,07		1,9	0,05
	2,1	0,05		2,1	0,07		2,1	0,06		2,1	0,05		2,0	0,07		2,0	0,05
	2,2	0,04		2,2	0,05		2,2	0,04		2,2	0,04		2,1	0,07		2,1	0,05
	2,3	0,04		2,3	0,05		2,3	0,04		2,3	0,04		2,2	0,07		2,2	0,05
	2,4	0,04		2,4	0,05		2,4	0,04		2,4	0,04		2,3	0,05		2,3	0,04
	2,5	0,03		2,5	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03		2,4	0,05		2,4	0,04
	2,6	0,03		2,6	0,04		2,6	0,03		2,6	0,03		2,5	0,04		2,5	0,03
	2,7	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03		2,7	0,03		2,6	0,04		2,6	0,03
	2,8	0,02		2,8	0,04		2,8	0,03		2,8	0,03		2,7	0,04		2,7	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,03		2,9	0,03		2,9	0,02		2,8	0,04		2,8	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,03		3,0	0,03		3,0	0,02		2,9	0,04		2,9	0,03
	3,1	0,02		3,1	0,03		3,1	0,03		3,1	0,02		3,0	0,04		3,0	0,03
	3,2	0,01		3,2	0,03		3,2	0,02		3,2	0,02		3,1	0,03		3,1	0,02
	3,3	0,01		3,3	0,03		3,3	0,02		3,3	0,02		3,2	0,03		3,2	0,02
91	0,3	0,29	92	0,4	0,31	93	0,8	0,31	94	0,9	0,28	95	0,4	0,26	96	0,4	0,41
	0,4	0,29		0,5	0,30		0,9	0,24		1,0	0,20		0,5	0,25		0,5	0,29
	0,5	0,29		0,6	0,29		1,0	0,22		1,1	0,19		0,6	0,25		0,6	0,22
	0,6	0,19		0,7	0,29		1,1	0,21		1,2	0,18		0,7	0,24		0,7	0,17
	0,7	0,16		0,8	0,19		1,2	0,21		1,3	0,17		0,8	0,17		0,8	0,14
	0,8	0,13		0,9	0,16		1,3	0,20		1,4	0,16		0,9	0,14		0,9	0,12
	0,9	0,11		1,0	0,15		1,4	0,19		1,5	0,16		1,0	0,13		1,0	0,11
	1,0	0,09		1,1	0,14		1,5	0,19		1,6	0,15		1,1	0,12		1,1	0,11
	1,1	0,08		1,2	0,13		1,6	0,18		1,7	0,15		1,2	0,12		1,2	0,10
	1,2	0,07		1,3	0,13		1,7	0,17		1,8	0,14		1,3	0,11		1,3	0,10
	1,3	0,07		1,4	0,12		1,8	0,17		1,9	0,14		1,4	0,11		1,4	0,09
	1,4	0,07		1,5	0,12		1,9	0,16		2,0	0,13		1,5	0,10		1,5	0,09
	1,5	0,06		1,6	0,12		2,0	0,16		2,1	0,12		1,6	0,10		1,6	0,09
	1,6	0,06		1,7	0,11		2,1	0,14		2,2	0,12		1,7	0,10		1,7	0,09
	1,7	0,06		1,8	0,11		2,2	0,14		2,3	0,11		1,8	0,10		1,8	0,09
	1,8	0,06		1,9	0,11		2,3	0,13		2,4	0,11		1,9	0,09		1,9	0,08
	1,9	0,05		2,0	0,10		2,4	0,12		2,5	0,10		2,0	0,09		2,0	0,08
	2,0	0,05		2,1	0,10		2,5	0,11		2,6	0,09		2,1	0,09		2,1	0,08
	2,1	0,05		2,2	0,09		2,6	0,10		2,7	0,09		2,2	0,08		2,2	0,08
	2,2	0,05		2,3	0,09		2,7	0,09		2,8	0,06		2,3	0,08		2,3	0,08
	2,3	0,04		2,4	0,08		2,8	0,08		2,9	0,06		2,4	0,08		2,4	0,07
	2,4	0,04		2,5	0,07		2,9	0,07		3,0	0,06		2,5	0,07		2,5	0,06
	2,5	0,03		2,6	0,07		3,0	0,06		3,1	0,04		2,6	0,07		2,6	0,06
	2,6	0,03		2,7	0,06		3,1	0,04		3,2	0,03		2,7	0,07		2,7	0,05
	2,7	0,03		2,8	0,05		3,2	0,03		3,3	0,03		2,8	0,05		2,8	0,05
	2,8	0,03		2,9	0,05		3,3	0,03		3,4	0,02		2,9	0,05		2,9	0,05
	2,9	0,02		3,0	0,04		3,4	0,02		3,5	0,02		3,0	0,05		3,0	0,04
	3,0	0,02		3,1	0,03		3,5	0,02		3,6	0,02		3,1	0,03		3,1	0,03
	3,1	0,02		3,2	0,02		3,6	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03
	3,2	0,02		3,3	0,02		3,7	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,3	0,02
97	0,5	0,43	98	0,5	0,53	99	0,7	0,34	100	0,8	0,28	101	0,4	0,51	102	0,5	0,32
	0,6	0,31		0,6	0,47		0,8	0,26		0,9	0,22		0,5	0,46		0,6	0,30
	0,7	0,27		0,7	0,33		0,9	0,24		1,0	0,21		0,6	0,42		0,7	0,28
	0,8	0,24		0,8	0,28		1,0	0,23		1,1	0,20		0,7	0,40		0,8	0,21
	0,9	0,22		0,9	0,26		1,1	0,22		1,2	0,20		0,8	0,28		0,9	0,19
	1,0	0,20		1,0	0,24		1,2	0,21		1,3	0,19		0,9	0,25		1,0	0,17
	1,1	0,19		1,1	0,23		1,3	0,21		1,4	0,19		1,0	0,23		1,1	0,17
	1,2	0,18		1,2	0,22		1,4	0,20		1,5	0,18		1,1	0,22		1,2	0,16
	1,3	0,17		1,3	0,21		1,5	0,19		1,6	0,18		1,2	0,21		1,3	0,16
	1,4	0,16		1,4	0,20		1,6	0,19		1,7	0,17		1,3	0,20		1,4	0,16
	1,5	0,16		1,5	0,19		1,7	0,18		1,8	0,17		1,4	0,19		1,5	0,16
	1,6	0,15		1,6	0,18		1,8	0,17		1,9	0,17		1,5	0,19		1,6	0,15
	1,7	0,15		1,7	0,18		1,9	0,17		2,0	0,16		1,6	0,18		1,7	0,15
	1,8	0,14		1,8	0,17		2,0	0,16		2,1	0,16		1,7	0,17		1,8	0,15
	1,9	0,14		1,9	0,16		2,1	0,15		2,2	0,13		1,8	0,17		1,9	0,15
	2,0	0,13		2,0	0,16		2,2	0,14		2,3	0,13		1,9	0,16		2,0	0,14
	2,1	0,11		2,1	0,15		2,3	0,13		2,4	0,12		2,0	0,16		2,1	0,14
	2,2	0,10		2,2	0,15		2,4	0,11		2,5	0,11		2,1	0,15		2,2	0,14
	2,3	0,10		2,3	0,14		2,5	0,10		2,6	0,10		2,2	0,14		2,3	0,13
	2,4	0,09		2,4	0,13		2,6	0,09		2,7	0,09		2,3	0,13		2,4	0,12
	2,5	0,09		2,5	0,11		2,7	0,08		2,8	0,08		2,4	0,12		2,5	0,10
	2,6	0,08		2,6	0,10		2,8	0,08		2,9	0,07		2,5	0,12		2,6	0,09
	2,7	0,07		2,7	0,09		2,9	0,07		3,0	0,07		2,6	0,10		2,7	0,08
	2,8	0,07		2,8	0,08		3,0	0,06		3,1	0,05		2,7	0,08		2,8	0,07
	2,9	0,05		2,9	0,07		3,1	0,05		3,2	0,03		2,8	0,08		2,9	0,07
	3,0	0,05		3,0	0,06		3,2	0,03		3,3	0,03		2,9	0,06		3,0	0,07
	3,1	0,04		3,1	0,05		3,3	0,02		3,4	0,02		3,0	0,06		3,1	0,05

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,4	0,02		3,5	0,02		3,1	0,06		3,2	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,5	0,02		3,6	0,02		3,2	0,03		3,3	0,04
	3,4	0,02		3,4	0,02		3,6	0,02		3,7	0,02		3,3	0,03		3,4	0,03
103	0,5	0,30	104	0,5	0,39	105	0,5	0,32	106	0,5	0,30	107	0,5	0,39	108	0,6	0,35
	0,6	0,29		0,6	0,36		0,6	0,30		0,6	0,29		0,6	0,36		0,7	0,32
	0,7	0,26		0,7	0,33		0,7	0,28		0,7	0,26		0,7	0,33		0,8	0,29
	0,8	0,20		0,8	0,25		0,8	0,21		0,8	0,20		0,8	0,25		0,9	0,21
	0,9	0,18		0,9	0,22		0,9	0,18		0,9	0,18		0,9	0,22		1,0	0,19
	1,0	0,17		1,0	0,20		1,0	0,17		1,0	0,17		1,0	0,20		1,1	0,18
	1,1	0,16		1,1	0,19		1,1	0,16		1,1	0,16		1,1	0,19		1,2	0,17
	1,2	0,16		1,2	0,18		1,2	0,16		1,2	0,16		1,2	0,18		1,3	0,17
	1,3	0,15		1,3	0,18		1,3	0,16		1,3	0,15		1,3	0,18		1,4	0,16
	1,4	0,15		1,4	0,17		1,4	0,15		1,4	0,15		1,4	0,17		1,5	0,16
	1,5	0,15		1,5	0,17		1,5	0,15		1,5	0,15		1,5	0,17		1,6	0,16
	1,6	0,15		1,6	0,16		1,6	0,15		1,6	0,15		1,6	0,16		1,7	0,15
	1,7	0,15		1,7	0,16		1,7	0,15		1,7	0,15		1,7	0,16		1,8	0,15
	1,8	0,15		1,8	0,16		1,8	0,15		1,8	0,14		1,8	0,16		1,9	0,15
	1,9	0,14		1,9	0,15		1,9	0,14		1,9	0,14		1,9	0,15		2,0	0,14
	2,0	0,14		2,0	0,15		2,0	0,14		2,0	0,14		2,0	0,15		2,1	0,13
	2,1	0,14		2,1	0,15		2,1	0,14		2,1	0,14		2,1	0,15		2,2	0,12
	2,2	0,13		2,2	0,14		2,2	0,14		2,2	0,13		2,2	0,14		2,3	0,12
	2,3	0,13		2,3	0,14		2,3	0,13		2,3	0,13		2,3	0,14		2,4	0,11
	2,4	0,13		2,4	0,13		2,4	0,12		2,4	0,13		2,4	0,13		2,5	0,10
	2,5	0,10		2,5	0,11		2,5	0,10		2,5	0,10		2,5	0,11		2,6	0,09
	2,6	0,10		2,6	0,11		2,6	0,10		2,6	0,10		2,6	0,11		2,7	0,09
	2,7	0,08		2,7	0,09		2,7	0,08		2,7	0,08		2,7	0,09		2,8	0,08
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,07		2,9	0,06
	2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		3,0	0,05
	3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,1	0,04
	3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05		3,2	0,04
	3,2	0,04		3,2	0,04		3,2	0,04		3,2	0,04		3,2	0,04		3,3	0,04
	3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,04		3,4	0,03
	3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,03		3,5	0,03
109	0,6	0,30	110	0,6	0,48	111	0,6	0,35	112	0,6	0,30	113	0,6	0,48	114	0,7	0,20
	0,7	0,27		0,7	0,43		0,7	0,32		0,7	0,27		0,7	0,43		0,8	0,15
	0,8	0,25		0,8	0,40		0,8	0,30		0,8	0,25		0,8	0,40		0,9	0,15
	0,9	0,19		0,9	0,28		0,9	0,21		0,9	0,19		0,9	0,28		1,0	0,14
	1,0	0,17		1,0	0,25		1,0	0,19		1,0	0,17		1,0	0,25		1,1	0,14
	1,1	0,17		1,1	0,23		1,1	0,18		1,1	0,17		1,1	0,23		1,2	0,14
	1,2	0,16		1,2	0,22		1,2	0,17		1,2	0,16		1,2	0,22		1,3	0,14
	1,3	0,16		1,3	0,20		1,3	0,17		1,3	0,16		1,3	0,20		1,4	0,14
	1,4	0,16		1,4	0,20		1,4	0,16		1,4	0,16		1,4	0,20		1,5	0,14
	1,5	0,15		1,5	0,19		1,5	0,16		1,5	0,15		1,5	0,19		1,6	0,14
	1,6	0,15		1,6	0,18		1,6	0,16		1,6	0,15		1,6	0,18		1,7	0,14
	1,7	0,15		1,7	0,17		1,7	0,15		1,7	0,15		1,7	0,17		1,8	0,13
	1,8	0,15		1,8	0,17		1,8	0,15		1,8	0,15		1,8	0,17		1,9	0,13
	1,9	0,14		1,9	0,16		1,9	0,15		1,9	0,14		1,9	0,16		2,0	0,13
	2,0	0,14		2,0	0,16		2,0	0,14		2,0	0,14		2,0	0,16		2,1	0,12
	2,1	0,12		2,1	0,14		2,1	0,13		2,1	0,12		2,1	0,14		2,2	0,12
	2,2	0,12		2,2	0,13		2,2	0,12		2,2	0,12		2,2	0,13		2,3	0,11
	2,3	0,12		2,3	0,12		2,3	0,12		2,3	0,12		2,3	0,12		2,4	0,10
	2,4	0,11		2,4	0,11		2,4	0,12		2,4	0,11		2,4	0,11		2,5	0,10
	2,5	0,10		2,5	0,09		2,5	0,10		2,5	0,10		2,5	0,09		2,6	0,09
	2,6	0,09		2,6	0,09		2,6	0,09		2,6	0,09		2,6	0,09		2,7	0,08
	2,7	0,09		2,7	0,08		2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,08		2,8	0,07
	2,8	0,08		2,8	0,07		2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,07		2,9	0,07
	2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05		3,0	0,06
	3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,05		3,1	0,05
	3,1	0,03		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,04		3,2	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,04
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03		3,4	0,03
	3,4	0,02		3,4	0,02		3,4	0,03		3,4	0,02		3,4	0,02		3,5	0,03
	3,5	0,02		3,5	0,02		3,5	0,03		3,5	0,02		3,5	0,02		3,6	0,02
115	0,7	0,18	116	0,7	0,21	117	0,9	0,22	118	0,9	0,20	119	0,9	0,24	120	0,9	0,26
	0,8	0,13		0,8	0,15		1,0	0,17		1,0	0,16		1,0	0,18		1,0	0,20
	0,9	0,12		0,9	0,13		1,1	0,16		1,1	0,15		1,1	0,17		1,1	0,19
	1,0	0,12		1,0	0,12		1,2	0,16		1,2	0,15		1,2	0,16		1,2	0,18
	1,1	0,12		1,1	0,12		1,3	0,16		1,3	0,15		1,3	0,16		1,3	0,17
	1,2	0,12		1,2	0,12		1,4	0,16		1,4	0,14		1,4	0,16		1,4	0,16
	1,3	0,12		1,3	0,12		1,5	0,15		1,5	0,14		1,5	0,15		1,5	0,16
	1,4	0,12		1,4	0,12		1,6	0,15		1,6	0,14		1,6	0,15		1,6	0,15
	1,5	0,12		1,5	0,11		1,7	0,15		1,7	0,14		1,7	0,15		1,7	0,15
	1,6	0,12		1,6	0,11		1,8	0,15		1,8	0,14		1,8	0,14		1,8	0,15
	1,7	0,12		1,7	0,11		1,9	0,15		1,9	0,14		1,9	0,14		1,9	0,14
	1,8	0,12		1,8	0,11		2,0	0,15		2,0	0,14		2,0	0,14		2,0	0,14

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,9	0,12		1,9	0,11		2,1	0,14		2,1	0,13		2,1	0,14		2,1	0,13
	2,0	0,12		2,0	0,11		2,2	0,14		2,2	0,13		2,2	0,13		2,2	0,13
	2,1	0,11		2,1	0,11		2,3	0,13		2,3	0,13		2,3	0,13		2,3	0,13
	2,2	0,11		2,2	0,11		2,4	0,12		2,4	0,12		2,4	0,13		2,4	0,12
	2,3	0,11		2,3	0,11		2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,11		2,5	0,10
	2,4	0,10		2,4	0,10		2,6	0,10		2,6	0,11		2,6	0,11		2,6	0,10
	2,5	0,09		2,5	0,09		2,7	0,09		2,7	0,08		2,7	0,09		2,7	0,09
	2,6	0,09		2,6	0,09		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,08		2,8	0,08
	2,7	0,08		2,7	0,08		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07		2,9	0,07
	2,8	0,07		2,8	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07		3,0	0,07
	2,9	0,07		2,9	0,07		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,06
	3,0	0,07		3,0	0,06		3,2	0,04		3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,05
	3,1	0,05		3,1	0,06		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05		3,3	0,05
	3,2	0,05		3,2	0,05		3,4	0,03		3,4	0,04		3,4	0,04		3,4	0,04
	3,3	0,04		3,3	0,04		3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,04		3,5	0,04
	3,4	0,04		3,4	0,04		3,6	0,02		3,6	0,03		3,6	0,03		3,6	0,03
	3,5	0,03		3,5	0,04		3,7	0,02		3,7	0,03		3,7	0,03		3,7	0,03
	3,6	0,03		3,6	0,03		3,8	0,02		3,8	0,03		3,8	0,03		3,8	0,03
121	0,3	0,30	122	0,3	0,25	123	0,3	0,45	124	0,4	0,20	125	0,4	0,16	126	0,4	0,29
	0,4	0,30		0,4	0,25		0,4	0,45		0,5	0,19		0,5	0,16		0,5	0,28
	0,5	0,30		0,5	0,25		0,5	0,44		0,6	0,19		0,6	0,15		0,6	0,27
	0,6	0,19		0,6	0,16		0,6	0,28		0,7	0,18		0,7	0,15		0,7	0,26
	0,7	0,15		0,7	0,12		0,7	0,21		0,8	0,18		0,8	0,16		0,8	0,26
	0,8	0,12		0,8	0,10		0,8	0,17		0,9	0,12		0,9	0,11		0,9	0,17
	0,9	0,10		0,9	0,09		0,9	0,14		1,0	0,11		1,0	0,10		1,0	0,15
	1,0	0,10		1,0	0,09		1,0	0,13		1,1	0,10		1,1	0,10		1,1	0,14
	1,1	0,09		1,1	0,08		1,1	0,12		1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,13
	1,2	0,09		1,2	0,08		1,2	0,11		1,3	0,10		1,3	0,09		1,3	0,12
	1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,11		1,4	0,10		1,4	0,09		1,4	0,12
	1,4	0,09		1,4	0,08		1,4	0,11		1,5	0,10		1,5	0,09		1,5	0,12
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,10		1,6	0,10		1,6	0,09		1,6	0,11
	1,6	0,09		1,6	0,09		1,6	0,10		1,7	0,10		1,7	0,10		1,7	0,11
	1,7	0,09		1,7	0,09		1,7	0,10		1,8	0,10		1,8	0,10		1,8	0,11
	1,8	0,09		1,8	0,09		1,8	0,10		1,9	0,10		1,9	0,10		1,9	0,11
	1,9	0,09		1,9	0,09		1,9	0,10		2,0	0,10		2,0	0,10		2,0	0,10
	2,0	0,09		2,0	0,09		2,0	0,09		2,1	0,10		2,1	0,09		2,1	0,10
	2,1	0,08		2,1	0,07		2,1	0,08		2,2	0,10		2,2	0,09		2,2	0,09
	2,2	0,08		2,2	0,07		2,2	0,08		2,3	0,10		2,3	0,09		2,3	0,09
	2,3	0,08		2,3	0,07		2,3	0,08		2,4	0,09		2,4	0,09		2,4	0,09
	2,4	0,08		2,4	0,07		2,4	0,07		2,5	0,08		2,5	0,07		2,5	0,07
	2,5	0,08		2,5	0,07		2,5	0,07		2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,07
	2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,07		2,7	0,07		2,7	0,07		2,7	0,06
	2,7	0,08		2,7	0,07		2,7	0,06		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,06		2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05
	2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,04		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,04
	3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,04		3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,03		3,2	0,05		3,2	0,04		3,2	0,04
	3,2	0,05		3,2	0,04		3,2	0,03		3,3	0,05		3,3	0,04		3,3	0,03
127	0,9	0,20	128	0,9	0,18	129	0,9	0,28	130	0,4	0,53	131	0,9	0,28	132	0,9	0,22
	1,0	0,17		1,0	0,15		1,0	0,22		0,5	0,51		1,0	0,21		1,0	0,18
	1,1	0,16		1,1	0,14		1,1	0,20		0,6	0,49		1,1	0,20		1,1	0,17
	1,2	0,15		1,2	0,14		1,2	0,19		0,7	0,48		1,2	0,18		1,2	0,16
	1,3	0,15		1,3	0,14		1,3	0,18		0,8	0,47		1,3	0,18		1,3	0,15
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,4	0,17		0,9	0,28		1,4	0,17		1,4	0,15
	1,5	0,14		1,5	0,14		1,5	0,17		1,0	0,24		1,5	0,16		1,5	0,14
	1,6	0,14		1,6	0,13		1,6	0,16		1,1	0,21		1,6	0,16		1,6	0,14
	1,7	0,14		1,7	0,13		1,7	0,16		1,2	0,19		1,7	0,15		1,7	0,14
	1,8	0,13		1,8	0,13		1,8	0,15		1,3	0,18		1,8	0,15		1,8	0,14
	1,9	0,13		1,9	0,13		1,9	0,15		1,4	0,17		1,9	0,14		1,9	0,13
	2,0	0,13		2,0	0,13		2,0	0,14		1,5	0,16		2,0	0,14		2,0	0,13
	2,1	0,12		2,1	0,12		2,1	0,12		1,6	0,15		2,1	0,13		2,1	0,12
	2,2	0,12		2,2	0,11		2,2	0,12		1,7	0,14		2,2	0,13		2,2	0,12
	2,3	0,12		2,3	0,11		2,3	0,12		1,8	0,14		2,3	0,12		2,3	0,11
	2,4	0,11		2,4	0,11		2,4	0,11		1,9	0,13		2,4	0,12		2,4	0,11
	2,5	0,09		2,5	0,09		2,5	0,09		2,0	0,12		2,5	0,10		2,5	0,09
	2,6	0,09		2,6	0,09		2,6	0,08		2,1	0,11		2,6	0,10		2,6	0,09
	2,7	0,09		2,7	0,09		2,7	0,08		2,2	0,11		2,7	0,09		2,7	0,08
	2,8	0,08		2,8	0,08		2,8	0,07		2,3	0,10		2,8	0,08		2,8	0,07
	2,9	0,06		2,9	0,05		2,9	0,05		2,4	0,09		2,9	0,07		2,9	0,05
	3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,05		2,5	0,08		3,0	0,06		3,0	0,05
	3,1	0,05		3,1	0,04		3,1	0,04		2,6	0,08		3,1	0,05		3,1	0,04
	3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03		2,7	0,07		3,2	0,04		3,2	0,04
	3,3	0,04		3,3	0,03		3,3	0,03		2,8	0,07		3,3	0,04		3,3	0,04
	3,4	0,03		3,4	0,03		3,4	0,02		2,9	0,05		3,4	0,03		3,4	0,03
	3,5	0,03		3,5	0,03		3,5	0,02		3,0	0,05		3,5	0,03		3,5	0,03
	3,6	0,03		3,6	0,02		3,6	0,02		3,1	0,04		3,6	0,03		3,6	0,02

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,7	0,03		3,7	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,7	0,03		3,7	0,02			
	3,8	0,03		3,8	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,8	0,03		3,8	0,02			
133	0,9	0,19	134	0,9	0,28	135	0,4	0,52	136	0,4	0,23	137	0,4	0,17	138	0,4	0,29			
	1,0	0,16		1,0	0,22		0,5	0,50		0,5	0,22		0,5	0,17		0,5	0,27			
	1,1	0,15		1,1	0,20		0,6	0,48		0,6	0,21		0,6	0,16		0,6	0,26			
	1,2	0,14		1,2	0,19		0,7	0,47		0,7	0,21		0,7	0,16		0,7	0,26			
	1,3	0,14		1,3	0,18		0,8	0,46		0,8	0,21		0,8	0,16		0,8	0,26			
	1,4	0,14		1,4	0,17		0,9	0,27		0,9	0,13		0,9	0,11		0,9	0,16			
	1,5	0,14		1,5	0,17		1,0	0,23		1,0	0,12		1,0	0,10		1,0	0,15			
	1,6	0,14		1,6	0,16		1,1	0,21		1,1	0,11		1,1	0,10		1,1	0,14			
	1,7	0,13		1,7	0,15		1,2	0,19		1,2	0,11		1,2	0,10		1,2	0,13			
	1,8	0,13		1,8	0,15		1,3	0,18		1,3	0,11		1,3	0,10		1,3	0,12			
	1,9	0,13		1,9	0,14		1,4	0,17		1,4	0,10		1,4	0,10		1,4	0,12			
	2,0	0,13		2,0	0,14		1,5	0,16		1,5	0,10		1,5	0,10		1,5	0,11			
	2,1	0,11		2,1	0,12		1,6	0,15		1,6	0,10		1,6	0,10		1,6	0,11			
	2,2	0,11		2,2	0,12		1,7	0,14		1,7	0,10		1,7	0,09		1,7	0,11			
	2,3	0,11		2,3	0,11		1,8	0,13		1,8	0,10		1,8	0,09		1,8	0,11			
	2,4	0,11		2,4	0,10		1,9	0,13		1,9	0,10		1,9	0,09		1,9	0,10			
	2,5	0,09		2,5	0,09		2,0	0,12		2,0	0,10		2,0	0,09		2,0	0,10			
	2,6	0,08		2,6	0,08		2,1	0,11		2,1	0,09		2,1	0,09		2,1	0,10			
	2,7	0,08		2,7	0,08		2,2	0,11		2,2	0,09		2,2	0,09		2,2	0,09			
	2,8	0,07		2,8	0,07		2,3	0,10		2,3	0,09		2,3	0,09		2,3	0,09			
	2,9	0,05		2,9	0,05		2,4	0,09		2,4	0,09		2,4	0,08		2,4	0,08			
	3,0	0,04		3,0	0,05		2,5	0,08		2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,07			
	3,1	0,03		3,1	0,04		2,6	0,08		2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06			
	3,2	0,03		3,2	0,03		2,7	0,07		2,7	0,06		2,7	0,06		2,7	0,06			
	3,3	0,03		3,3	0,03		2,8	0,07		2,8	0,06		2,8	0,06		2,8	0,05			
	3,4	0,02		3,4	0,02		2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,04		2,9	0,04			
	3,5	0,02		3,5	0,02		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,04		3,0	0,04			
	3,6	0,02		3,6	0,01		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04			
	3,7	0,02		3,7	0,02		3,2	0,03		3,2	0,04		3,2	0,03		3,2	0,03			
	3,8	0,02		3,8	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03			
139	0,3	0,35	140	0,3	0,27	141	0,3	0,44	142	0,4	0,17	143	0,4	0,18	144	0,4	0,32			
	0,4	0,35		0,4	0,26		0,4	0,44		0,5	0,10		0,5	0,11		0,5	0,21			
	0,5	0,35		0,5	0,26		0,5	0,43		0,6	0,10		0,6	0,10		0,6	0,16			
	0,6	0,22		0,6	0,17		0,6	0,28		0,7	0,11		0,7	0,10		0,7	0,14			
	0,7	0,17		0,7	0,13		0,7	0,21		0,8	0,12		0,8	0,10		0,8	0,12			
	0,8	0,13		0,8	0,11		0,8	0,17		0,9	0,12		0,9	0,10		0,9	0,11			
	0,9	0,12		0,9	0,10		0,9	0,14		1,0	0,12		1,0	0,10		1,0	0,11			
	1,0	0,11		1,0	0,09		1,0	0,13		1,1	0,12		1,1	0,10		1,1	0,11			
	1,1	0,10		1,1	0,09		1,1	0,12		1,2	0,12		1,2	0,10		1,2	0,11			
	1,2	0,10		1,2	0,09		1,2	0,11		1,3	0,12		1,3	0,11		1,3	0,11			
	1,3	0,09		1,3	0,08		1,3	0,11		1,4	0,12		1,4	0,11		1,4	0,11			
	1,4	0,09		1,4	0,08		1,4	0,10		1,5	0,12		1,5	0,11		1,5	0,11			
	1,5	0,09		1,5	0,08		1,5	0,10		1,6	0,12		1,6	0,11		1,6	0,11			
	1,6	0,09		1,6	0,08		1,6	0,10		1,7	0,12		1,7	0,11		1,7	0,11			
	1,7	0,09		1,7	0,08		1,7	0,10		1,8	0,12		1,8	0,11		1,8	0,11			
	1,8	0,09		1,8	0,08		1,8	0,09		1,9	0,12		1,9	0,11		1,9	0,11			
	1,9	0,09		1,9	0,08		1,9	0,09		2,0	0,12		2,0	0,11		2,0	0,11			
	2,0	0,09		2,0	0,08		2,0	0,09		2,1	0,12		2,1	0,11		2,1	0,10			
	2,1	0,07		2,1	0,07		2,1	0,08		2,2	0,12		2,2	0,10		2,2	0,10			
	2,2	0,07		2,2	0,07		2,2	0,07		2,3	0,10		2,3	0,10		2,3	0,10			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,3	0,07		2,4	0,10		2,4	0,10		2,4	0,10			
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,07		2,5	0,08		2,5	0,09		2,5	0,09			
	2,5	0,07		2,5	0,07		2,5	0,07		2,6	0,08		2,6	0,08		2,6	0,08			
	2,6	0,07		2,6	0,06		2,6	0,06		2,7	0,07		2,7	0,08		2,7	0,07			
	2,7	0,06		2,7	0,06		2,7	0,06		2,8	0,07		2,8	0,07		2,8	0,07			
	2,8	0,06		2,8	0,06		2,8	0,05		2,9	0,06		2,9	0,06		2,9	0,06			
	2,9	0,04		2,9	0,04		2,9	0,04		3,0	0,06		3,0	0,05		3,0	0,06			
	3,0	0,04		3,0	0,04		3,0	0,04		3,1	0,05		3,1	0,05		3,1	0,05			
	3,1	0,03		3,1	0,03		3,1	0,03		3,2	0,05		3,2	0,05		3,2	0,05			
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,3	0,04		3,3	0,04		3,3	0,05			
145	0,3	0,41	146	0,3	0,88	147	0,3	0,87	148	0,9	0,24	149	0,4	0,23	150	0,9	0,18			
	0,4	0,41		0,4	0,87		0,4	0,86		1,0	0,18		0,5	0,22		1,0	0,14			
	0,5	0,27		0,5	0,58		0,5	0,57		1,1	0,17		0,6	0,22		1,1	0,14			
	0,6	0,25		0,6	0,50		0,6	0,49		1,2	0,16		0,7	0,22		1,2	0,13			
	0,7	0,21		0,7	0,37		0,7	0,37		1,3	0,16		0,8	0,15		1,3	0,13			
	0,8	0,16		0,8	0,30		0,8	0,29		1,4	0,15		0,9	0,13		1,4	0,13			
	0,9	0,13		0,9	0,25		0,9	0,25		1,5	0,15		1,0	0,12		1,5	0,13			
	1,0	0,11		1,0	0,22		1,0	0,21		1,6	0,15		1,1	0,11		1,6	0,13			
	1,1	0,10		1,1	0,20		1,1	0,19		1,7	0,14		1,2	0,11		1,7	0,13			
	1,2	0,09		1,2	0,18		1,2	0,18		1,8	0,14		1,3	0,11		1,8	0,12			
	1,3	0,08		1,3	0,17		1,3	0,16		1,9	0,14		1,4	0,11		1,9	0,12			
	1,4	0,07		1,4	0,16		1,4	0,15		2,0	0,13		1,5	0,10		2,0	0,12			
	1,5	0,07		1,5	0,15		1,5	0,14		2,1	0,13		1,6	0,10		2,1	0,12			

Ing. Domenico Di Lorenzo

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,6	0,06		1,6	0,14		1,6	0,14		2,2	0,13		1,7	0,10		2,2	0,12
	1,7	0,06		1,7	0,13		1,7	0,13		2,3	0,12		1,8	0,10		2,3	0,12
	1,8	0,06		1,8	0,13		1,8	0,12		2,4	0,12		1,9	0,10		2,4	0,11
	1,9	0,05		1,9	0,12		1,9	0,12		2,5	0,10		2,0	0,10		2,5	0,09
	2,0	0,05		2,0	0,12		2,0	0,11		2,6	0,10		2,1	0,09		2,6	0,09
	2,1	0,04		2,1	0,10		2,1	0,10		2,7	0,09		2,2	0,09		2,7	0,07
	2,2	0,04		2,2	0,09		2,2	0,09		2,8	0,07		2,3	0,09		2,8	0,06
	2,3	0,03		2,3	0,09		2,3	0,09		2,9	0,06		2,4	0,09		2,9	0,06
	2,4	0,03		2,4	0,08		2,4	0,08		3,0	0,06		2,5	0,08		3,0	0,06
	2,5	0,03		2,5	0,08		2,5	0,07		3,1	0,05		2,6	0,08		3,1	0,05
	2,6	0,03		2,6	0,07		2,6	0,07		3,2	0,04		2,7	0,07		3,2	0,04
	2,7	0,02		2,7	0,06		2,7	0,06		3,3	0,04		2,8	0,05		3,3	0,04
	2,8	0,02		2,8	0,06		2,8	0,06		3,4	0,03		2,9	0,05		3,4	0,03
	2,9	0,02		2,9	0,05		2,9	0,05		3,5	0,03		3,0	0,05		3,5	0,03
	3,0	0,02		3,0	0,05		3,0	0,04		3,6	0,03		3,1	0,05		3,6	0,03
	3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,04		3,7	0,03		3,2	0,04		3,7	0,03
	3,2	0,01		3,2	0,03		3,2	0,03		3,8	0,03		3,3	0,04		3,8	0,02
151	0,4	0,15	152	0,9	0,18	153	0,4	0,14	154	0,8	0,23	155	0,4	0,36	156	0,4	0,24
	0,5	0,15		1,0	0,14		0,5	0,13		0,9	0,19		0,5	0,25		0,5	0,17
	0,6	0,15		1,1	0,13		0,6	0,13		1,0	0,17		0,6	0,20		0,6	0,14
	0,7	0,15		1,2	0,13		0,7	0,13		1,1	0,17		0,7	0,15		0,7	0,11
	0,8	0,11		1,3	0,13		0,8	0,10		1,2	0,16		0,8	0,13		0,8	0,09
	0,9	0,09		1,4	0,13		0,9	0,09		1,3	0,16		0,9	0,11		0,9	0,08
	1,0	0,09		1,5	0,13		1,0	0,08		1,4	0,15		1,0	0,10		1,0	0,08
	1,1	0,09		1,6	0,13		1,1	0,08		1,5	0,15		1,1	0,10		1,1	0,08
	1,2	0,09		1,7	0,12		1,2	0,08		1,6	0,15		1,2	0,10		1,2	0,08
	1,3	0,09		1,8	0,12		1,3	0,08		1,7	0,14		1,3	0,09		1,3	0,08
	1,4	0,09		1,9	0,12		1,4	0,08		1,8	0,14		1,4	0,09		1,4	0,08
	1,5	0,09		2,0	0,12		1,5	0,08		1,9	0,13		1,5	0,09		1,5	0,08
	1,6	0,09		2,1	0,12		1,6	0,08		2,0	0,13		1,6	0,09		1,6	0,08
	1,7	0,09		2,2	0,12		1,7	0,08		2,1	0,13		1,7	0,09		1,7	0,08
	1,8	0,09		2,3	0,11		1,8	0,08		2,2	0,12		1,8	0,09		1,8	0,08
	1,9	0,09		2,4	0,11		1,9	0,08		2,3	0,12		1,9	0,09		1,9	0,08
	2,0	0,09		2,5	0,09		2,0	0,08		2,4	0,10		2,0	0,09		2,0	0,08
	2,1	0,09		2,6	0,09		2,1	0,08		2,5	0,09		2,1	0,09		2,1	0,08
	2,2	0,08		2,7	0,07		2,2	0,08		2,6	0,09		2,2	0,09		2,2	0,08
	2,3	0,08		2,8	0,06		2,3	0,08		2,7	0,07		2,3	0,08		2,3	0,08
	2,4	0,08		2,9	0,06		2,4	0,08		2,8	0,07		2,4	0,08		2,4	0,08
	2,5	0,07		3,0	0,06		2,5	0,07		2,9	0,06		2,5	0,07		2,5	0,06
	2,6	0,07		3,1	0,05		2,6	0,07		3,0	0,05		2,6	0,07		2,6	0,06
	2,7	0,06		3,2	0,04		2,7	0,06		3,1	0,05		2,7	0,06		2,7	0,05
	2,8	0,05		3,3	0,03		2,8	0,05		3,2	0,03		2,8	0,05		2,8	0,05
	2,9	0,05		3,4	0,03		2,9	0,05		3,3	0,03		2,9	0,05		2,9	0,05
	3,0	0,05		3,5	0,02		3,0	0,05		3,4	0,02		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,04		3,6	0,02		3,1	0,04		3,5	0,02		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,04		3,7	0,02		3,2	0,04		3,6	0,02		3,2	0,04		3,2	0,04
	3,3	0,03		3,8	0,02		3,3	0,03		3,7	0,02		3,3	0,04		3,3	0,04
157	0,4	0,21	158	0,4	0,30	159	0,4	0,49	160	0,8	0,30	161	0,4	0,42	162	0,4	0,69
	0,5	0,15		0,5	0,29		0,5	0,33		0,9	0,23		0,5	0,41		0,5	0,46
	0,6	0,12		0,6	0,29		0,6	0,23		1,0	0,21		0,6	0,39		0,6	0,32
	0,7	0,09		0,7	0,28		0,7	0,18		1,1	0,19		0,7	0,38		0,7	0,24
	0,8	0,08		0,8	0,18		0,8	0,15		1,2	0,18		0,8	0,23		0,8	0,20
	0,9	0,07		0,9	0,15		0,9	0,13		1,3	0,18		0,9	0,20		0,9	0,17
	1,0	0,07		1,0	0,14		1,0	0,12		1,4	0,17		1,0	0,18		1,0	0,15
	1,1	0,07		1,1	0,13		1,1	0,11		1,5	0,16		1,1	0,16		1,1	0,14
	1,2	0,07		1,2	0,12		1,2	0,11		1,6	0,15		1,2	0,15		1,2	0,13
	1,3	0,07		1,3	0,12		1,3	0,10		1,7	0,15		1,3	0,14		1,3	0,13
	1,4	0,07		1,4	0,11		1,4	0,10		1,8	0,14		1,4	0,14		1,4	0,12
	1,5	0,07		1,5	0,11		1,5	0,10		1,9	0,14		1,5	0,13		1,5	0,12
	1,6	0,07		1,6	0,11		1,6	0,09		2,0	0,13		1,6	0,13		1,6	0,11
	1,7	0,08		1,7	0,10		1,7	0,09		2,1	0,13		1,7	0,12		1,7	0,11
	1,8	0,08		1,8	0,10		1,8	0,09		2,2	0,12		1,8	0,12		1,8	0,11
	1,9	0,08		1,9	0,10		1,9	0,09		2,3	0,11		1,9	0,11		1,9	0,10
	2,0	0,08		2,0	0,09		2,0	0,08		2,4	0,11		2,0	0,11		2,0	0,10
	2,1	0,08		2,1	0,09		2,1	0,08		2,5	0,10		2,1	0,10		2,1	0,10
	2,2	0,08		2,2	0,09		2,2	0,08		2,6	0,09		2,2	0,10		2,2	0,09
	2,3	0,07		2,3	0,08		2,3	0,08		2,7	0,08		2,3	0,09		2,3	0,08
	2,4	0,07		2,4	0,07		2,4	0,07		2,8	0,07		2,4	0,08		2,4	0,08
	2,5	0,06		2,5	0,07		2,5	0,07		2,9	0,06		2,5	0,07		2,5	0,07
	2,6	0,05		2,6	0,06		2,6	0,06		3,0	0,06		2,6	0,07		2,6	0,06
	2,7	0,05		2,7	0,06		2,7	0,05		3,1	0,05		2,7	0,06		2,7	0,05
	2,8	0,05		2,8	0,06		2,8	0,05		3,2	0,03		2,8	0,06		2,8	0,05
	2,9	0,05		2,9	0,05		2,9	0,05		3,3	0,03		2,9	0,05		2,9	0,05
	3,0	0,05		3,0	0,05		3,0	0,05		3,4	0,02		3,0	0,05		3,0	0,05
	3,1	0,04		3,1	0,04		3,1	0,04		3,5	0,02		3,1	0,04		3,1	0,04
	3,2	0,03		3,2	0,03		3,2	0,03		3,6	0,02		3,2	0,03		3,2	0,03

Rampe disabili Stazione Centrale Potenza

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,3	0,03		3,7	0,02		3,3	0,03		3,3	0,03
163	0,4	0,51															
	0,5	0,34															
	0,6	0,26															
	0,7	0,20															
	0,8	0,16															
	0,9	0,14															
	1,0	0,13															
	1,1	0,12															
	1,2	0,12															
	1,3	0,11															
	1,4	0,11															
	1,5	0,11															
	1,6	0,10															
	1,7	0,10															
	1,8	0,10															
	1,9	0,10															
	2,0	0,09															
	2,1	0,09															
	2,2	0,08															
	2,3	0,08															
	2,4	0,08															
	2,5	0,06															
	2,6	0,06															
	2,7	0,06															
	2,8	0,05															
	2,9	0,04															
	3,0	0,03															
	3,1	0,03															
	3,2	0,02															
	3,3	0,02															

RELAZIONE SUI MATERIALI

(Ai sensi del D.M. 14.01.2008, Norme Tecniche per le costruzioni)

Tipo e caratteristiche dei materiali strutturali

1. CEMENTO ARMATO

Calcestruzzi

Riferimenti: D.M. 14.01.2008, par. 11.2;

Linee Guida per la messa in opera del calcestruzzo strutturale;

UNI EN 206-1/2006;

Tipologia strutturale:	Fondazioni ed Elevazione
Classe di resistenza necessaria ai fini statici:	30 N/mm ² (300 daN/cm ²)
Condizioni ambientali:	<i>Strutture completamente interrato in terreno permeabile.</i>
Classe di esposizione:	XC2
Rapporto acqua/cemento max:	0.60
Classe di consistenza:	S3 (Plastica)
Diametro massimo aggregati:	16 mm

Dosatura dei materiali.

La dosatura dei materiali per ottenere Rck *** è orientativamente la seguente (per m³ d'impasto).

sabbia	0.4 m ³
ghiaia	0.8 m ³
acqua	150 litri
cemento tipo 325	350 kg/m ³

Qualità dei componenti

La sabbia deve essere viva, con grani assortiti in grossezza da 0 a 3 mm, non proveniente da rocce in decomposizione, scricchiolante alla mano, pulita, priva di materie organiche, melmose, terrose e di salsedine.

La ghiaia deve contenere elementi assortiti, di dimensioni fino a 16 mm, resistenti e non gelivi, non friabili, scevri di sostanze estranee, terra e salsedine. Le ghiaie sporche vanno accuratamente lavate. Anche il pietrisco proveniente da rocce

compatte, non gessose né gelive, dovrà essere privo di impurità od elementi in decomposizione.

In definitiva gli inerti dovranno essere lavati ed esenti da corpi terrosi ed organici. Non sarà consentito assolutamente il misto di fiume. L'acqua da utilizzare per gli impasti dovrà essere potabile, priva di sali (cloruri e solfuri).

Potranno essere impiegati additivi fluidificanti o superfluidificanti per contenere il rapporto acqua/cemento mantenendo la lavorabilità necessaria.

Prescrizione per inerti

Sabbia viva 0-7 mm, pulita, priva di materie organiche e terrose; sabbia fino a 30 mm (70 mm per fondazioni), non geliva, lavata; pietrisco di roccia compatta.

Assortimento granulometrico in composizione compresa tra le curve granulometriche sperimentali:

- passante al vaglio di mm 16 = 100%
- passante al vaglio di mm 8 = 88-60%
- passante al vaglio di mm 4 = 78-36%
- passante al vaglio di mm 2 = 62-21%
- passante al vaglio di mm 1 = 49-12%
- passante al vaglio di mm 0.25 = 18-3%

Prescrizione per il disarmo

Indicativamente: pilastri 3-4 giorni; solette modeste 10-12 giorni; travi, archi 24-25 giorni, mensole 28 giorni.

Per ogni porzione di struttura, il disarmo non può essere eseguito se non previa autorizzazione della Direzione Lavori.

Provini da prelevarsi in cantiere

n° 2 cubi di lato 15 cm;

un prelievo ogni 100 mc

$$s_{c28} \geq 3 \cdot s_{c \text{ adm}}$$

$$R_{ck \ 28} = R_m - 35 \text{ kg/cm}^2;$$

$$R_{min} > R_{ck} - 35 \text{ kg/cm}^2$$

Parametri caratteristici e tensioni limite

Tabella riassuntiva per vari R_{ck}

R_{ck}	f_{ck}	f_{cd}	f_{ctm}	u.m.
250	207.5	117.6	22.6	[kg/cm ²]
300	249.0	141.1	25.6	[kg/cm ²]
350	290.5	164.6	28.4	[kg/cm ²]
400	332.0	188.1	31.0	[kg/cm ²]
450	373.5	211.6	33.5	[kg/cm ²]
500	415.0	235.2	36.0	[kg/cm ²]

R_{ck}	f_{ck}	f_{cd}	f_{ctm}	u.m.
25	20.75	11.75	2.26	[N/mm ²]
30	24.90	14.11	2.56	[N/mm ²]
35	29.05	16.46	2.84	[N/mm ²]
40	33.20	18.81	3.10	[N/mm ²]
45	37.35	21.16	3.35	[N/mm ²]
50	41.50	23.51	3.60	[N/mm ²]

legenda:

- f_{ck} (resistenza cilindrica a compressione);
 $f_{ck} = 0.83 R_{ck}$;
- f_{cd} (resistenza di calcolo a compressione);
 $f_{cd} = a_{cc} \cdot f_{ck} / \gamma_c$
- f_{ctd} (resistenza di calcolo a trazione);
 $f_{ctd} = f_{ctk} / \gamma_c$;
 $f_{ctk} = 0.7 \cdot f_{ctm}$;
 $f_{ctm} = 0.30 \cdot f_{ck}^{2/3}$ per classi $\leq C50/60$
 $f_{ctm} = 2.12 \cdot \ln[1 + f_{cm}/10]$ per classi $> C50/60$

Valori indicativi di alcune caratteristiche meccaniche dei calcestruzzi impiegati:

Ritiro (valori stimati): 0.25 mm/m (dopo 5 anni, strutture non armate);

0.10mm/m (strutture armate).

Rigonfiamento in acqua (valori stimati): 0.20 mm/m (dopo 5 anni in strutture armate).

Dilatazione termica: $10 \cdot 10^{-6} \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$.

Viscosità j = 1.70.

Prospetto classi di esposizione e composizione uni en 206-1

Classe	Descrizione dell'ambiente	Esempi informativi di situazioni a cui possono applicarsi le classi di esposizione	UNI 9858	A/C MAX	R'ck min.	Dos. Min. Cem. KG.
1 Assenza di rischio di corrosione o attacco						
X0	Per calcestruzzo privo di armatura o inserti metallici: tutte le esposizioni eccetto dove c'è gelo e disgelo o attacco chimico. Calcestruzzi con armatura o inserti metallici: in ambiente molto asciutto	Interno di edifici con umidità relativa molto bassa. Calcestruzzo non armato all'interno di edifici. Calcestruzzo non armato immerso in suolo non aggressivo o in acqua non aggressiva. Calcestruzzo non armato soggetto ad cicli di bagnato asciutto ma non soggetto ad abrasioni, gelo o attacco chimico	1	---	15	---
2 Corrosione indotta da carbonatazione						
Nota – Le condizioni di umidità si riferiscono a quelle presenti nel copriferro e nel ricoprimento di inserti metallici, ma in molti casi si può considerare che tali condizioni riflettano quelle dell'ambiente circostante, in questi la classificazione dell'ambiente circostante può essere adeguata. Questo può non essere il caso se c'è una barriera fra il calcestruzzo ed il suo ambiente.						
XC1	Asciutto o permanentemente bagnato	Interni di edifici con umidità relativa bassa. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con le superfici all'interno di strutture con eccezione delle parti esposte a condensa o immerse in acqua	2a	0,60	30	300
XC2	Bagnato, raramente asciutto	Parti di strutture di contenimento liquidi, fondazioni. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso prevalentemente immerso in acqua o terreno non aggressivo.	2a	0,60	30	300
XC3	Umidità moderata	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici esterne riparate dalla pioggia o in interni con umidità da moderata ad alta	5a	0,55	35	320
XC4	Ciclicamente asciutto e bagnato	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici soggette ad alternanze di asciutto ed umido. Calcestruzzi a vista in ambienti urbani.	4a, 5b	0,50	40	340
3 Corrosione indotta da cloruri esclusi quelli provenienti dall'acqua di mare						
XD1	Umidità moderata	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in superfici o parti di ponti e viadotti esposti a spruzzi d'acqua contenenti cloruri	5a	0,55	35	320
XD2	Bagnato, raramente asciutto	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in elementi strutturali totalmente immersi in acqua industriali contenente cloruri (piscine)	4a, 5b	0,50	40	340
XD3	Ciclicamente asciutto e bagnato	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, di elementi strutturali direttamente soggetti agli agenti disgelanti o agli spruzzi contenenti agenti disgelanti. Calcestruzzo armato o precompresso, elementi con una superficie immersa in acqua contenente cloruri e l'altra esposta all'aria. Parti di ponti, pavimentazioni e parcheggi per auto.	5c	0,45	45	360

Dott. Ing. Domenico DI LORENZO

SOFTWARE: C.D.S. - SLU - Rel.2011 - Lic. Nro: 958 S

4 Corrosione indotta da cloruri presenti nell'acqua di mare						
XS1	Esposto alla salsedine marina ma non direttamente in contatto con l'acqua	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali sulle coste o in prossimità	4a, 5b	0,50	40	340
XS2	Permanentemente sommerso	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso di strutture marine completamente immersa in acqua	5c	0,45	45	360
XS3	Zone esposte agli spruzzi oppure alla marea	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali esposti alla battigia o alle zone soggette agli spruzzi ed onde del mare	5c	0,45	45	360

5 Attacco dei cicli gelo/disgelo con o senza disgelanti *(NB XF2 – XF3 – XF4 contenuto minimo aria 3%)						
XF1	Moderata saturazione d'acqua, in assenza di agente disgelante	Superfici verticali di calcestruzzo come facciate o colonne esposte alla pioggia ed al gelo. Superfici non verticali e non soggette alla completa saturazione ma esposte al gelo, alla pioggia o all'acqua	4a, 5b	0,50	40	320
XF2*	Moderata saturazione d'acqua in presenza di agente disgelante	Elementi come parti di ponti che in altro modo sarebbero classificati come XF1 ma che sono esposti direttamente o indirettamente agli agenti disgelanti	3, 4b	0,50	30	340
XF3*	Elevata saturazione d'acqua in assenza di agente disgelante	Superfici orizzontali in edifici dove l'acqua può accumularsi e che possono essere soggetti ai fenomeni di gelo, elementi soggetti a frequenti bagnature ed esposti al gelo	2b, 4b	0,50	30	340
XF4*	Elevata saturazione d'acqua con presenza di agente antigelo oppure acqua di mare	Superfici orizzontali quali strade o pavimentazioni esposte al gelo ed ai sali disgelanti in modo diretto od indiretto, elementi esposti al gelo e soggetti a frequenti bagnature in presenza di agenti disgelanti o di acqua di mare	3, 4b	0,45	35	360

6 Attacco chimico **)						
XA1	Ambiente chimicamente debolmente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Contenitori di fanghi e vasche di decantazione. Contenitori e vasche per acqua reflue	5a	0,55	35	320
XA2	Ambiente chimicamente moderatamente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di terreni aggressivi	5b	0,50	40	340
XA3	Ambiente chimicamente fortemente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di acqua industriali fortemente aggressive. Contenitori di foraggi, mangimi e liquami provenienti dall'allevamento animale. Torri di raffreddamento di fumi e gas di scarico industriali.	5c	0,45	45	360

*) il grado di saturazione della seconda colonna riflette la relativa frequenza con cui si verifica il gelo in condizioni di saturazione: moderato occasionalmente gelato in condizioni di saturazione; elevato alta frequenza di gelo in condizioni di saturazione.

***) da parte di acque del terreno o acqua fluenti

Acciaio per C.A.

(Rif. D.M. 14.01.2008, par. 11.3.2)

Acciaio per C.A. B450C	
f_{yk} tensione nominale di snervamento:	$\geq 4580 \text{ kg/cm}^2 (\geq 450 \text{ N/mm}^2)$
f_{tk} tensione nominale di rottura:	$\geq 5500 \text{ kg/cm}^2 (\geq 540 \text{ N/mm}^2)$
f_{td} tensione di progetto a rottura:	$f_{yk} / g_S = f_{yk} / 1.15 = 3980 \text{ kg/cm}^2 (= 391 \text{ N/mm}^2)$

L'acciaio dovrà rispettare i seguenti rapporti:

$$f_y / f_{yk} < 1.35 \quad f_t / f_y \geq 1.15$$

Diametro delle barre: $6 \leq f \leq 40 \text{ mm}$.

E' ammesso l'uso di acciai forniti in rotoli per diametri $\leq 16 \text{ mm}$.

Reti e tralicci con elementi base di diametro $6 \leq f \leq 16 \text{ mm}$.

Rapporto tra i diametri delle barre componenti reti e tralicci: $f_{\min}/f_{\max} \geq 0.6$

Acciaio per C.A. B450A	
f_{yk} tensione nominale di snervamento:	$\geq 4580 \text{ kg/cm}^2 (\geq 450 \text{ N/mm}^2)$
f_{tk} tensione nominale di rottura:	$\geq 5500 \text{ kg/cm}^2 (\geq 540 \text{ N/mm}^2)$
f_{td} tensione di progetto a rottura:	$f_{yk} / g_S = f_{yk} / 1.15 = 3980 \text{ kg/cm}^2 (= 391 \text{ N/mm}^2)$

L'acciaio dovrà rispettare i seguenti rapporti:

$$f_y / f_{yk} < 1.25 \quad f_t / f_y \geq 1.05$$

Diametro delle barre: $5 \leq f \leq 10 \text{ mm}$.

E' ammesso l'uso di acciai forniti in rotoli per diametri $\leq 10 \text{ mm}$.

Reti e tralicci con elementi base di diametro $5 \leq f \leq 10 \text{ mm}$.

Rapporto tra i diametri delle barre componenti reti e tralicci: $f_{\min}/f_{\max} \geq 0.6$