

Comune di
Brindisi



REGIONE PUGLIA



Comune di
Mesagne (BR)



Committente:

RWE

RWE RENEWABLES ITALIA S.R.L.
via Andrea Doria, 41/G - 00192 Roma
P.IVA/C.F. 06400370968

Titolo del Progetto:

PARCO EOLICO "MONDONUOVO"

Documento:

PROGETTO DEFINITIVO

N° Documento:

PEMN-P15.03

ID PROGETTO:	PEMN	DISCIPLINA:	P	TIPOLOGIA:		FORMATO:	A4
--------------	-------------	-------------	----------	------------	--	----------	-----------

Elaborato:

Relazione geotecnica

FOGLIO:		SCALA:	---	Nome file:	PEMN-P15.03_Relazione_geotecnica
---------	--	--------	-----	------------	---

Progettazione:



Ing. Saverio Pagliuso

Ing. Claudio Coscarella

Ing. Mario Francesco Perri

Ing. Giorgio Salatino

Rev:	Data Revisione	Descrizione Revisione	Redatto	Controllato	Approvato
01	16/03/2020	PRIMA EMISSIONE	GEMSA	GEMSA	RWE

Sommario

1	PREMESSA.....	2
2	RELAZIONE GEOTECNICA AEROGENERATORI M01, M05, M07 ED M09	2
2.1	RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI INDIRETTE	2
2.2	RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI	22
2.3	VERIFICHE PALI DI FONDAZIONE	39
3	RELAZIONE GEOTECNICA AEROGENERATORI M02, M03, M04, M06, M08, M10 E M11.....	91
3.1	RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI INDIRETTE	91
3.2	RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI	114
3.3	VERIFICHE PALI DI FONDAZIONE	132

1 Premessa

La relazione geotecnica illustrata nel presente elaborato riguarda le strutture oggetto di dimensionamento preliminare trattate nei relativi elaborati (PEMN-P15.01 e PEMN.P15.02) .

2 Relazione geotecnica Aerogeneratori M01, M05, M07 ed M09

2.1 RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI INDIRETTE

NORMATIVE DI RIFERIMENTO

In quanto di seguito riportato viene fatto esplicito riferimento alle seguenti Normative:

- **LEGGE n° 64 del 02/02/1974.** "Provvedimenti per le costruzioni, con particolari prescrizioni per le zone sismiche.";
- **D.M. LL.PP. del 11/03/1988.** "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.";
- **D.M. LL.PP. del 16/01/1996.** "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche.";
- **Circolare Ministeriale LL.PP. n° 65/AA.GG. del 10/04/1997.** "Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16/01/1996.";
- **Eurocodice 1 - Parte 1** - "Basi di calcolo ed azioni sulle strutture - Basi di calcolo -.";
- **Eurocodice 7 - Parte 1** - "Progettazione geotecnica - Regole generali -.";
- **Eurocodice 8 - Parte 5** - "Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici -.";
- **D.M. 17/01/2018 - NUOVE NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI**
- **Circolare n. 7 del 21/01/2019**

INDAGINI IN SITO E CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA DEI TERRENI DI FONDAZIONE

La finalità della presente relazione è quella di definire il comportamento meccanico del volume di terreno (volume significativo) influenzato direttamente o indirettamente dalla costruzione di un manufatto e che a sua volta influenza il comportamento strutturale del manufatto stesso. Di seguito si illustrano i risultati delle indagini geologiche eseguite, nonché l'interpretazione dei risultati ottenuti. Dal quadro generale in tal modo scaturito si definiscono le caratteristiche della fondazione da adottare ed il modello da utilizzare per le elaborazioni relative alla interazione sovrastruttura-fondazione e fondazione-terreno.

Il sondaggio profondo effettuato il giorno 11.06.2011 nell'area interessata dalla CPR S.DONACI, ha permesso di individuare la seguente stratigrafia fino a 45 m di profondità::

0,00 – 0,50 m	terreno vegetale con sabbie giallastre e presenza di ciottolate.
0,50 – 3,00m	sabbie argillose alternate a strati più consolidati di sabbie giallastre, con falda idrica superficiale.
3,00 - 33,5 m	argille sabbiose di colore giallastro, passante ad argilla grigio azzurra (man mano che si procede verso il basso, aumenta la percentuale di argilla).
33,5 – 39,0 m	Calcarenite giallastra a grana fine, non uniformemente distribuita e poco cementata.

39,0 – 45,0 m	Calcere grigio giallastro
---------------	---------------------------

Di seguito si riportano alcuni cenni teorici relativi alle modalità di calcolo implementate e la descrizione della simbologia adottata nei tabulati.

DETERMINAZIONE DELLA PORTANZA VERTICALE DI FONDAZIONI PROFONDE

Per la determinazione della portanza verticale di fondazioni profonde si fa riferimento a due contributi: la "portanza di punta" e la "portanza per attrito laterale". Queste due componenti in genere sono calcolate in maniera autonoma dato che risulta molto difficoltoso, tranne che in poche situazioni, stabilire quanta parte del carico è assorbita dall'attrito laterale e quanta dalla resistenza alla punta. Nel seguito, ai fini del calcolo della portanza verticale, si assumeranno le seguenti espressioni generali valide per il caso di palo soggetto a compressione e per il caso di palo soggetto a trazione (nel calcolo della portanza verticale è possibile tenere in conto tutti o solo uno dei contributi su definiti):

$$Q_C = \frac{Q_P}{\eta_P} + \frac{Q_L}{\eta_L} - W_{ATT.NEG.} - W_P \quad (\text{caso di palo in compressione}) \quad Q_T$$
$$= \frac{Q_L}{\eta_L} + W_P \quad (\text{caso di palo in trazione})$$

dove i simboli su riportati hanno il seguente significato:

- Q_C resistenza a compressione del palo
- Q_T resistenza a trazione del palo
- Q_P carico limite verticale alla punta del palo
- Q_L carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo
- $W_{ATT.NEG.}$ attrito negativo agente sul palo
- W_P peso totale del palo
- η_P coefficiente di sicurezza per carico limite verticale alla punta del palo
- η_L coefficiente di sicurezza per carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo

I valori del carico limite verticale alla punta del palo " Q_P " e del carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo " Q_L " sono determinati con le note "formule statiche". Queste esprimono i valori di cui sopra in funzione della geometria del palo, delle caratteristiche geotecniche del terreno in cui è immerso, della modalità esecutiva e dell'interfaccia palo-terreno.

Di seguito si illustrano le metodologie con le quali saranno determinati i valori prima citati; è necessario tenere presente che tali metodi sono riferiti al calcolo del "singolo palo" e per estendere tale modalità computazione al caso di "pali in gruppo" si farà ricorso ai "coefficienti d'efficienza", in questo modo si potrà tenere in debito conto l'interferenza reciproca che i pali esercitano.

CARICO LIMITE VERTICALE ALLA PUNTA DEL PALO

Il valore del carico limite verticale alla punta del palo, indipendentemente dal metodo utilizzato per la sua determinazione, è condizionato dalla modalità esecutiva. Esso varia notevolmente a seconda che il palo sia del tipo "infisso" o "trivellato" poiché le caratteristiche fisico-meccaniche del terreno circostante il palo variano in seguito alle operazioni d'installazione. Di conseguenza, per tenere conto della modalità esecutiva nel calcolo dei coefficienti di portanza, si propone di modificare il valore dell'angolo di resistenza a taglio secondo quanto suggerito da Kishida (1967):

$$\phi_{cor} = \frac{\phi + 40}{2} \quad (\text{per pali infissi}) \quad \phi_{cor} = \phi - 3^\circ \quad (\text{per pali trivellati})$$

Con la correzione di cui sopra si determineranno i fattori adimensionali di portanza che sono presenti nella relazione per la determinazione del carico limite verticale alla punta che assume la seguente espressione:

$$Q_P = A_P \cdot (q_P \cdot N_q^* + c \cdot N_c^*)$$

dove i simboli su riportati hanno il seguente significato:

- A_P superficie portante efficace della punta del palo
- q_P pressione del terreno presente alla punta del palo
- c coesione del terreno alla punta del palo (nel caso di condizione non drenata $c = c_u$)

- N_q^* , N_c^* fattori adimensionali di portanza funzione dell'angolo d'attrito interno φ_{zop} del terreno già corretti

In letteratura esistono diverse formulazioni per il calcolo dei fattori adimensionali di portanza, di seguito si riportano quelle che sono state implementate:

Formulazione di Meyerhof per base poggiate su terreni sciolti (1951)

• se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \cdot e^{\pi \cdot \text{tg}(\phi)} & N_c &= (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi) \\ s_q &= 1 + 0.1 \cdot \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) & s_c &= 1 + 0.2 \cdot \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \end{aligned} \quad \text{(fattori di forma)}$$

$$d_q = 1 + 0.1 \cdot \frac{L}{D} \cdot \sqrt{\text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)} \quad d_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{L}{D} \cdot \sqrt{\text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)} \quad \text{(fattori d'approfondimento)}$$

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q \quad N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= 1.00 & N_c &= \pi + 2 \\ s_q &= 1.00 & s_c &= 1.20 \end{aligned} \quad \text{(fattori di forma)}$$

$$d_q = 1.00 \quad d_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{L}{D} \quad \text{(fattori d'approfondimento)}$$

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q \quad N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

Formulazione di Hansen per base poggiate su terreni sciolti (1970)

se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \cdot e^{\pi \cdot \text{tg}(\phi)} & N_c &= (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi) \\ s_q &= 1 + \text{tg}(\phi) & s_c &= 1 + \frac{N_q}{N_c} \end{aligned} \quad \text{(fattori di forma)}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot \text{tg}(\phi) \cdot (1 - \text{sen}(\phi))^2 \cdot \theta \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \theta \quad \text{(fattori d'approfondimento)}$$

$$\text{dove: se } \frac{L}{D} \leq 1 \Rightarrow \theta = \frac{L}{D}, \text{ se } \frac{L}{D} > 1 \Rightarrow \theta = \text{arctg}\left(\frac{L}{D}\right)$$

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q \quad N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= 1.00 & N_c &= \pi + 2 \\ s_q &= 1.00 & s_c &= 1.20 \end{aligned} \quad \text{(fattori di forma)}$$

$$d_q = 1.00 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \theta \quad \text{(fattori d'approfondimento)}$$

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q \quad N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

Formulazione di Zeevaert per base poggiate su terreni sciolti (1972)

se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$N_q^* = \frac{\cos^2(\phi)}{2 \cdot \cos^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)} \cdot e^{\left(\frac{3 \cdot \pi}{2} + \phi\right) \cdot \text{tg}(\phi)} \quad N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00 \quad N_c^* = 9.00$$

Formulazione di Berezantzev per base poggiate su terreni sciolti (1970)

Berezantzev fa riferimento ad una superficie di scorrimento "alla Terzaghi" che si arresta sul piano della punta del palo. Inoltre considera il cilindro di terreno coassiale al palo (avente diametro pari all'estensione in sezione della superficie di scorrimento) in parte sostenuto da tensioni tangenziali dal rimanente terreno presente lungo la superficie laterale del cilindro. Conseguentemente il valore della pressione presente alla punta del palo è inferiore alla corrispondente pressione litostatica ed è influenzata dal rapporto tra la profondità alla quale è

posta la punta "L" del palo e il diametro "D" dello stesso. Quindi il valore di N_q^* è influenzato da questo effetto "Silo". I valori che l'autore propone sono:
se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

Valori di N_q^* per pali di diametro fino a 80.0 cm.

L/Δ	8°	16°	18°	20°	22°	24°	26°	28°	30°	32°	34°	36°	38°	40°	42°	44°	46°	48°	50°
4	1.07	2.18	3.15	4.72	7.15	10.73	15.85	22.95	32.62	45.56	62.69	85.18	114.53	152.71	202.32	266.82	350.86	460.79	605.36
12	1.04	1.77	2.46	3.64	5.52	8.42	12.71	18.85	27.44	39.21	55.07	76.20	104.13	140.81	188.86	251.72	334.05	442.17	584.82
20	1.03	1.63	2.20	3.20	4.82	7.38	11.22	16.82	24.76	35.79	50.83	71.06	98.01	133.65	180.59	242.29	323.39	430.21	571.48
28	1.03	1.54	2.05	2.93	4.40	6.72	10.26	15.48	22.96	33.43	47.84	67.37	93.54	128.35	174.39	235.13	315.21	420.95	561.08
36	1.02	1.49	1.94	2.75	4.10	6.26	9.57	14.49	21.60	31.64	45.53	64.48	90.00	124.10	169.36	229.27	308.46	413.26	552.38
50	1.02	1.42	1.82	2.53	3.74	5.68	8.70	13.23	19.84	29.27	42.45	60.56	85.14	118.18	162.30	220.95	298.80	402.16	539.74
75	1.02	1.35	1.69	2.30	3.33	5.02	7.69	11.74	17.73	26.37	38.58	55.55	78.82	110.38	152.84	209.67	285.53	386.74	522.01
100	1.01	1.31	1.61	2.14	3.07	4.60	7.02	10.74	16.28	24.34	35.84	51.95	74.19	104.56	145.68	201.02	275.23	374.64	507.95
200	1.01	1.22	1.44	1.84	2.54	3.71	5.60	8.56	13.05	19.73	29.43	43.30	62.82	89.95	127.29	178.30	247.63	341.59	468.90
500	1.01	1.14	1.29	1.55	2.02	2.82	4.14	6.24	9.50	14.45	21.83	32.64	48.25	70.49	101.85	145.69	206.57	290.75	406.87

Valori di N_q^* per pali di diametro maggiore a 80.0 cm.

L/Δ	8°	16°	18°	20°	22°	24°	26°	28°	30°	32°	34°	36°	38°	40°	42°	44°	46°	48°	50°
4	1.16	3.09	3.95	5.04	6.44	8.22	10.50	13.41	17.12	21.87	27.92	35.65	45.53	58.14	74.24	94.80	121.05	154.57	197.38
12	1.21	3.14	3.98	5.05	6.42	8.14	10.34	13.13	16.68	21.18	26.90	34.17	43.41	55.15	70.07	89.03	113.13	143.77	182.72
20	1.26	3.18	4.01	5.06	6.39	8.06	10.18	12.85	16.23	20.49	25.88	32.69	41.29	52.16	65.89	83.26	105.21	132.97	168.06
28	1.30	3.22	4.04	5.07	6.36	7.99	10.02	12.57	15.78	19.81	24.86	31.20	39.17	49.16	61.72	77.49	97.29	122.16	153.40
36	1.35	3.27	4.07	5.08	6.34	7.91	9.86	12.30	15.33	19.12	23.84	29.72	37.04	46.17	57.55	71.72	89.38	111.36	138.75
44	1.39	3.31	4.10	5.09	6.31	7.83	9.70	12.02	14.88	18.43	22.81	28.23	34.92	43.18	53.38	65.95	81.46	100.56	124.09
52	1.44	3.35	4.14	5.10	6.29	7.75	9.54	11.74	14.44	17.74	21.79	26.75	32.80	40.19	49.21	60.18	73.54	89.76	109.43
56	1.46	3.37	4.15	5.10	6.27	7.71	9.46	11.60	14.21	17.40	21.28	26.00	31.74	38.70	47.12	57.30	69.58	84.36	102.10
60	1.49	3.39	4.17	5.11	6.26	7.67	9.38	11.46	13.99	17.06	20.77	25.26	30.68	37.20	45.03	54.42	65.62	78.96	94.77
65	1.51	3.42	4.19	5.12	6.25	7.62	9.28	11.29	13.71	16.63	20.13	24.33	29.35	35.33	42.43	50.81	60.67	72.21	85.61

$$N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00 \qquad N_c^* = 9.00$$

Formulazione di Vesic per base poggiate su terreni sciolti (1975)

se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$N_q^* = \frac{3}{3 - \text{sen}(\phi)} \cdot \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \cdot I_{rr}^{\frac{4 \cdot \text{sen}(\phi)}{3 \cdot (1 + \text{sen}(\phi))}} \cdot e^{\left(\frac{\pi}{2} - \phi\right) \cdot \text{tg}(\phi)}$$

$$N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

$$I_{rr} = \frac{I_r}{1 + \varepsilon_v \cdot I_r} \qquad \varepsilon_v = \frac{q_p \cdot \alpha \cdot (1 + \nu) \cdot (1 - 2 \cdot \nu)}{E_t \cdot (1 - \nu)}$$

$$I_r = \frac{E_t}{2 \cdot (1 + \nu) \cdot (c + q_p \cdot \alpha \cdot \text{tg}(\phi))}$$

se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00 \qquad N_c^* = \frac{4}{3} \cdot (\log_n(I_{rr}) + 1) + \frac{\pi}{2} + 1$$

dove i simboli su riportati hanno il seguente significato:

- E_t modulo elastico del terreno alla profondità della punta del palo
- ν coefficiente di Poisson del terreno alla profondità della punta del palo
- α coefficiente di riduzione della pressione del terreno presente alla profondità della punta del palo

Nel caso in cui si sceglie di effettuare la riduzione della pressione del terreno presente alla profondità della punta del palo (cioè $\alpha \neq 1$) il coefficiente di riduzione "α" assume la seguente espressione:

$$\alpha = \frac{1 + 2 \cdot K_0}{3} \qquad \text{dove: se } \phi \neq 0 \Rightarrow K_0 = 1 - \text{sen}(\phi); \qquad \text{se } \phi = 0 \Rightarrow K_0 = \frac{\nu}{1 - \nu}$$

Formulazione di Janbu per base poggiate su terreni sciolti (1976)

se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$N_q^* = (\text{tg}(\phi) + \sqrt{1 + \text{tg}^2(\phi)})^2 \cdot e^{2 \cdot \vartheta \cdot \text{tg}(\phi)} \qquad N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

$$\vartheta = 60 + 0.45 \cdot Dr \qquad \text{dove "Dr" è la densità relativa del terreno.}$$

se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00 \qquad N_c^* = 5.74$$

Formulazione di Terzaghi per base poggiate su roccia (1943)

Per la determinazione del carico limite nel caso di presenza di ammasso roccioso bisogna valutare molto attentamente il grado di solidità della roccia stessa. Tale valutazione viene in genere eseguita stimando l'indice RQD (Rock Quality Designation) che rappresenta una misura della qualità di un ammasso roccioso. Tale indice può variare da un minimo di 0 (caso in cui la lunghezza dei pezzi di roccia estratti dal carotiere è inferiore a 100 mm) ad un massimo di 1 (caso in cui la carota risulta integra) ed è calcolato nel seguente modo:

$$RQD = \frac{\sum \text{lunghezze dei pezzi di roccia intatta} > 100\text{mm}}{\text{lunghezza del carotiere}}$$

Se il valore di RQD è molto basso la roccia è molto fratturata ed il calcolo della capacità portante dell'ammasso roccioso va condotto alla stregua di un terreno sciolto utilizzando tutte le formulazioni sopra descritte.

$$N_q = \frac{e^{2 \cdot \left(\frac{3 \cdot \pi}{4} \cdot \frac{\phi}{2}\right) \cdot \text{tg}(\phi)}}{2 \cdot \cos^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)} \quad N_c = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi) \quad \text{se } \phi = 0 \Rightarrow N_c = \frac{3}{2} \cdot \pi + 1$$

$$s_q = 1.00 \quad s_c = 1.30 \quad (\text{fattori di forma})$$

$$N_q^* = RQD^2 \cdot N_q \cdot s_q \quad N_c^* = RQD^2 \cdot N_c \cdot s_c$$

Formulazione di Stagg-Zienkiewicz per base poggiate su roccia (1968)

$$N_q = \text{tg}^6\left(\frac{90^\circ + \phi}{2}\right) \quad N_c = 5 \cdot \text{tg}^4\left(\frac{90^\circ + \phi}{2}\right)$$

$$s_q = 1.00 \quad s_c = 1.30 \quad (\text{fattori di forma})$$

$$N_q^* = RQD^2 \cdot N_q \cdot s_q \quad N_c^* = RQD^2 \cdot N_c \cdot s_c$$

CARICO LIMITE VERTICALE LUNGO LA SUPERFICIE LATERALE DEL PALO

Il valore del carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo è dato dall'integrale esteso a tutta la superficie laterale del palo delle tensioni tangenziali che si sviluppano all'interfaccia palo-terreno in condizioni limite:

$$Q_L = \int_{\Gamma} \tau_{lim} \cdot d\Gamma = \int_0^L (c_a + \sigma_h \cdot \text{tg}(\delta)) \cdot P_{lat} \cdot dz$$

dove i simboli sopra riportati hanno il seguente significato:

- χ_α adesione all'interfaccia terreno-palo alla generica profondità "z"
- σ_η tensione orizzontale alla generica profondità "z"
- δ angolo di resistenza a taglio all'interfaccia terreno-palo alla generica profondità "z"
- P_{lat} perimetro della sezione trasversale del palo alla generica profondità "z"
- L sviluppo longitudinale del palo

Analogamente al carico limite alla punta, anche il valore del carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo varia notevolmente a seconda che esso sia del tipo "infisso" o "trivellato" a causa del diverso comportamento del terreno circostante in palo. Conseguentemente i parametri sopra riportati possono essere correlati da leggi diverse in funzione delle modalità di esecuzione del palo. Di seguito si descrivono quelle che sono state implementate.

L'adesione " c_a " è correlata alla coesione " c " nel caso di condizioni drenate; oppure alla coesione non drenata " c_u " nel caso di condizioni non drenate, per mezzo del coefficiente d'adesione " ψ " secondo la seguente relazione:

$$c_a = c_* \cdot \psi \quad \text{dove: } c_* = c \text{ (in condizione drenata);}$$

$$c_* = c_u \text{ (in condizione non drenata).}$$

Esprimendo il valore di " c " in N/cm², il coefficiente d'adesione " ψ " può assumere i seguenti valori:

Caquot-Kerisel (consigliato per pali trivellati)

$$\psi = \frac{100 + c_*^2}{100 + 7 \cdot c_*^2}$$

Meyerhof-Murdock (consigliato per pali trivellati)

se $c_* \leq 5.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 1.000 - 0.100 \cdot c_*$

se $c_* > 5.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.525 - 0.005 \cdot c_*$

Whitaker-Cooke (consigliato per pali trivellati)

se $c_* \leq 2.50 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.90$

se $2.50 < c_* \leq 5.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.80$

se $5.00 < c_* \leq 7.50 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.60$

se $c_* > 7.50 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.40$

Woodward (consigliato per pali trivellati)

se $c_* \leq 4.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.90$

se $4.00 < c_* \leq 8.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.60$

se $8.00 < c_* \leq 12.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.50$

se $12.00 < c_* \leq 20.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.40$

se $c_* > 20.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.30$

Viggiani e altri (consigliato per pali infissi)

se $c_* \leq 5.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 1.00$

se $5.00 < c_* \leq 10.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.70$

se $10.00 < c_* \leq 15.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.50$

se $15.00 < c_* \leq 20.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.40$

se $c_* > 20.00 \text{ N/cm}^2 \Rightarrow \psi = 0.30$

Il valore della tensione orizzontale " σ_h " è correlato al valore della pressione verticale " σ_v " per mezzo del coefficiente di spinta orizzontale " K_s " secondo la seguente relazione:

$$\sigma_h = \sigma_v \cdot K_s$$

Il valore di " K_s " dipende essenzialmente dal tipo di terreno e dal suo stato d'addensamento nonché dalla tecnologia utilizzata per l'installazione.

Il programma permette di scegliere tra differenti teorie per il calcolo di K_s .

Opzione 1:

Metodo "Tomlinson (1971)"

K_s può variare da un limite inferiore pari al coefficiente di spinta a riposo " K_0 " fino a valori prossimi al coefficiente di spinta passiva " K_p "; i valori proposti sono:

pali trivellati: $K_s = K_0 = 1 - \text{sen}(\phi)$

pali infissi: $K_s =$ variabile da: $K_p = 1 + \text{tg}^2(\phi)$ in sommità fino a $K_0 = 1 - \text{sen}(\phi)$ alla punta

Opzione 2:

Metodo di "Kulhavy (1983)"

pali trivellati: $K_s = \alpha K_0$ con α variabile tra 2/3 e 1

pali infissi: $K_s = \alpha K_0$ con α variabile da 3/4, per compattazione del terreno trascurabile, fino a 2, nel caso di compattazione significativa.

Il valore dell'angolo di resistenza al taglio all'interfaccia terreno-palo " δ " è funzione della scabrezza della superficie del palo e quindi della modalità esecutiva; i valori proposti sono:

$$\delta = \text{arctg}(\text{tg}(\phi)) \quad (\text{per pali trivellati}) \quad \delta = \text{arctg}\left(\frac{3}{4} \cdot \text{tg}(\phi)\right) \quad (\text{per pali infissi})$$

SIMBOLOGIA ADOTTATA NEI TABULATI DI CALCOLO

Per maggior chiarezza nella lettura dei tabulati di calcolo viene riportata la descrizione dei simboli principali utilizzati nella stesura degli stessi. Per comodità di lettura la legenda è suddivisa in paragrafi con la stessa modalità in cui sono stampati i tabulati di calcolo.

Dati geometrici degli elementi costituenti le fondazioni profonde

- X elem. ascissa nel riferimento globale dell'elemento
- Y elem. ordinata nel riferimento globale dell'elemento
- Profon. profondità del piano di posa dell'elemento a partire dal piano campagna
- Base larghezza della sezione trasversale dell'elemento
- Lungh. dimensione dello sviluppo longitudinale dell'elemento
- Altez. altezza della sezione trasversale dell'elemento
- Rotaz. rotazione dell'elemento rispetto al suo baricentro
- Grup. ap. nel caso cui l'elemento faccia parte di una palificata, rappresenta il numero identificativo della stessa

- Ind. Strat. indice della stratigrafia associata all'elemento
- Tip. iniez. tipologia d'iniezione dei micropali ai fini del calcolo della portanza secondo le raccomandazioni di Bustamante e Doix (No iniez. = assenza d'iniezione, Iniez.uni. = iniezione unica, Iniez.rip. = iniezione ripetuta)
- Tip. ter. tipologia di terreno ai fini del calcolo della portanza secondo le raccomandazioni di Bustamante e Doix (Coes. = coesivo, Inc. = incoerente)

- Dia. P. diametro fusto del palo
- Lun. P. lunghezza totale del palo
- Lun. L. lunghezza tratto del palo senza contributo di terreno
- Dis. P. distanza del baricentro del palo dal bordo del plinto
- In. Px interasse principale del palo
- In. Py interasse secondario del palo
- Dia. B. diametro bulbo del palo
- Lun. B. lunghezza della sbulbatura del palo
- E.C.V. coefficiente d'efficienza per carico limite verticale del singolo palo
- E.C.C. coefficiente d'efficienza per carico critico verticale del singolo palo
- E.C.T. coefficiente d'efficienza per carico limite trasversale del singolo palo
- Svin. testa codice di svincolo alla rotazione in testa al palo (0 = non attivo, 1 = attivo)
- Vin. piede codici di vincolo rispettivamente alla rotazione orizzontale, traslazione orizzontale e traslazione verticale applicabili al piede del palo (0 = non attivo, 1 = attivo)

- Asc. X' ascissa del baricentro del singolo palo dell'elemento nel riferimento locale con origine nel baricentro del plinto
- Asc. Y' ordinata del baricentro del singolo palo dell'elemento nel riferimento locale con origine nel baricentro del plinto

- Peso spec. peso specifico del palo
- Mod. El. Pa. modulo elastico normale del palo

Dati di carico degli elementi costituenti le fondazioni profonde

- Cmb numero della combinazione di carico
- Tipologia tipologia della combinazione di carico
- Sismica flag per l'applicazione della riduzione sismica alle caratteristiche meccaniche del terreno di fondazione per la combinazione di carico in esame

- S. Normale sollecitazione normale agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Tagliante X' sollecitazione tagliante lungo l'asse X' agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Tagliante Y' sollecitazione tagliante lungo l'asse Y' agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Flessionale X' sollecitazione flessionale lungo l'asse X' agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)

- S. Flessionale Y' sollecitazione flessionale lungo l'asse Y' agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Torsionale sollecitazione torsionale agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)

Valori di calcolo per le fondazioni profonde

- Port. punta carico limite verticale alla punta del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- Port. lat. carico limite verticale lungo la superficie laterale del fusto del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- Port. bulbo carico limite verticale lungo la superficie laterale del bulbo del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- C. Critico carico critico per l'instabilità del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- Attr. Neg. attrito negativo agente sul palo (valore su singolo palo)
- Peso Palo peso totale del singolo palo
- Cmb numero e tipologia della combinazione di carico
- S. Norm. sollecitazione normale agente alla testa del palo in esame
- V. V. Com. resistenza a compressione del palo in esame (corretto dal relativo coefficiente di sicurezza)
- V. V. Tra. resistenza a trazione del palo in esame (corretto dal relativo coefficiente di sicurezza)
- Ver. Com. rapporto tra la sollecitazione normale agente alla testa del palo e la sua resistenza a compressione (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- Ver. Tra. rapporto tra la sollecitazione normale agente alla testa del palo e la sua resistenza a trazione (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- S. Tagl. sollecitazione tagliente agente alla testa del palo
- S. Fles. sollecitazione flessionale agente alla testa del palo
- V. V. Trs. resistenza trasversale del palo in esame (corretto dal relativo coefficiente di sicurezza)
- Ver. Tra. rapporto tra la sollecitazione tagliente agente alla testa del palo e la sua resistenza trasversale (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- Ced. V. cedimento verticale in corrispondenza della testa del palo
- Ced. H. cedimento orizzontale in corrispondenza della testa del palo

PARAMETRI DI CALCOLO

Modalità di calcolo della portanza verticale per fondazioni profonde:

Per elementi con pali: Portanza di punta e laterale

Per elementi con micropali: Portanza di punta e laterale

Metodi di calcolo della portanza di punta per fondazioni profonde:

Per terreni sciolti: Vesic

Riduzione della tensione litostatica: No

Per terreni lapidei: Terzaghi

Riduzione di Kishida per pali battuti o trivellati: Si

Metodo di calcolo del coefficiente di spinta orizzontale Ks: Tomlinson

Coefficienti parziali e totali di sicurezza per Tensioni Ammissibili e S.L.E. nel calcolo della portanza per fondazioni profonde:

Coeff. di sicurezza alla punta: 2,50

Coeff. di sicurezza lungo il fusto: 2,50

Coeff. di sicurezza lungo il bulbo: 2,50

Coeff. di sicurezza per palo in trazione: 2,50

Combinazioni di carico:

APPROCCIO PROGETTUALE TIPO 2 - Comb. (A1+M1+R3)

Coefficienti parziali e totali di sicurezza per S.L.U. nel calcolo della portanza per pali trivellati:

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

I coeff. A1 risultano combinati secondo lo schema presente nella relazione di calcolo della struttura.

- Coeff. M1 per $\tan \phi$ (statico): 1
- Coeff. M1 per c' (statico): 1
- Coeff. M1 per C_u (statico): 1
- Coeff. M1 per $\tan \phi$ (sismico): 1
- Coeff. M1 per c' (sismico): 1
- Coeff. M1 per C_u (sismico): 1

- Coeff. R3 base: 1,35
- Coeff. R3 laterale in compressione: 1,15
- Coeff. R3 laterale in trazione: 1,25

Fattore di correlazione: 1,70

ARCHIVIO STRATIGRAFIE

Indice / Descrizione: 001 / Nuova stratigrafia n. 1
Numero strati: 2
Profondità falda: 400,00 cm

Strato n.	Quota di riferimento	Spessore	Indice / Descrizione terreno	Attrito Neg.
1	da 0,0 a -300,0 cm	300,0 cm	001 / Sabbia limosa	Assente
2	da -300,0 a -6300,0 cm	6000,0 cm	002 / Limo argilloso	Assente

ARCHIVIO TERRENI

Indice / Descrizione terreno: **001 / Sabbia limosa**
Comportamento del terreno: condizione drenata

Peso Spec.	P. Spec. Sat.	Angolo Res.	Coesione	Mod.Elast.	Mod.Edom.	Dens.Rel.	Poisson	C. Ades.
daN/cm ²	daN/cm ²	Gradi°	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,800 E-3	2,770 E-3	27,000	0,170	92,221	150,000	60,0	0,353	0,83

Indice / Descrizione terreno: **002 / Limo argilloso**
Comportamento del terreno: condizione non drenata

Peso Spec.	P. Spec. Sat.	Coes.non dren.	Mod.Elast.	Mod.Edom.	Dens.Rel.	Poisson	C. Ades.
daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,760 E-3	2,700 E-3	0,300	100,000	100,000	60,0	0,500	0,70

DATI GEOMETRICI DEGLI ELEMENTI COSTITUENTI LE FONDAZIONI PROFONDE

Elemento: 84 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.	Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa codice	Vin.piede codice
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm					
503,1	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	84	001	120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'																			
n.	cm	cm																			
1	0,0	0,0																			

Elemento: 92 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.	Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa codice	Vin.piede codice
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm					
934,4	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	92	001	120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'																			
n.	cm	cm																			
1	0,0	0,0																			

Elemento: 103 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
---------	---------	-------	------	--------	--------	------	----------	------------

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
868,7	366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	103	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 115 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
418,9	418,9	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	115	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 119 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
681,8	681,8	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	119	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 135 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
366,0	868,7	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	135	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 147 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
0,0	503,1	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	147	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 151 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
0,0	934,4	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	151	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 167 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
-366,0	868,7	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	167	001					

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo	Asc. X'	Ord. Y'
n.	cm	cm
1	0,0	0,0

Elemento: 179 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.
-418,9	418,9	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	179	001

Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo	Asc. X'	Ord. Y'
n.	cm	cm
1	0,0	0,0

Elemento: 183 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.
-681,8	681,8	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	183	001

Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo	Asc. X'	Ord. Y'
n.	cm	cm
1	0,0	0,0

Elemento: 199 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.
-868,7	366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	199	001

Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo	Asc. X'	Ord. Y'
n.	cm	cm
1	0,0	0,0

Elemento: 211 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.
-503,1	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	211	001

Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo	Asc. X'	Ord. Y'
n.	cm	cm
1	0,0	0,0

Elemento: 215 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.
-934,4	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	215	001

Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo	Asc. X'	Ord. Y'
n.	cm	cm
1	0,0	0,0

Elemento: 231 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.
-868,7	-366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	231	001

Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	Vin.piede
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Palo
n. cm Ord. Y'
1 0,0 0,0

Elemento: 243 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. **Y elem.** **Prof.** **Base** **Lungh.** **Altez.** **Rot.** **Grup.ap.** **Ind.strat.**
cm cm cm cm cm cm Gradi° n. n.
-418,9 -418,9 225,0 0,0 0,0 250,0 0,00 243 001

Dia. P. **Lun. P.** **Lun. L.** **Dist.P.** **In. Px** **In. Py** **Dia. B.** **Lun. B.** **E.C.V.** **E.C.C.** **E.C.T.** **Svin.testa** **Vin.piede**
cm cm cm cm cm cm cm cm 1,00 1,00 1,00 codice codice
120,0 3700,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 1,00 1,00 1,00 0 0; 0; 0

Palo
n. cm Ord. Y'
1 0,0 0,0

Elemento: 247 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. **Y elem.** **Prof.** **Base** **Lungh.** **Altez.** **Rot.** **Grup.ap.** **Ind.strat.**
cm cm cm cm cm cm Gradi° n. n.
-681,8 -681,8 225,0 0,0 0,0 250,0 0,00 247 001

Dia. P. **Lun. P.** **Lun. L.** **Dist.P.** **In. Px** **In. Py** **Dia. B.** **Lun. B.** **E.C.V.** **E.C.C.** **E.C.T.** **Svin.testa** **Vin.piede**
cm cm cm cm cm cm cm cm 1,00 1,00 1,00 codice codice
120,0 3700,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 1,00 1,00 1,00 0 0; 0; 0

Palo
n. cm Ord. Y'
1 0,0 0,0

Elemento: 263 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. **Y elem.** **Prof.** **Base** **Lungh.** **Altez.** **Rot.** **Grup.ap.** **Ind.strat.**
cm cm cm cm cm cm Gradi° n. n.
-366,0 -868,7 225,0 0,0 0,0 250,0 0,00 263 001

Dia. P. **Lun. P.** **Lun. L.** **Dist.P.** **In. Px** **In. Py** **Dia. B.** **Lun. B.** **E.C.V.** **E.C.C.** **E.C.T.** **Svin.testa** **Vin.piede**
cm cm cm cm cm cm cm cm 1,00 1,00 1,00 codice codice
120,0 3700,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 1,00 1,00 1,00 0 0; 0; 0

Palo
n. cm Ord. Y'
1 0,0 0,0

Elemento: 275 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. **Y elem.** **Prof.** **Base** **Lungh.** **Altez.** **Rot.** **Grup.ap.** **Ind.strat.**
cm cm cm cm cm cm Gradi° n. n.
0,0 -503,1 225,0 0,0 0,0 250,0 0,00 275 001

Dia. P. **Lun. P.** **Lun. L.** **Dist.P.** **In. Px** **In. Py** **Dia. B.** **Lun. B.** **E.C.V.** **E.C.C.** **E.C.T.** **Svin.testa** **Vin.piede**
cm cm cm cm cm cm cm cm 1,00 1,00 1,00 codice codice
120,0 3700,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 1,00 1,00 1,00 0 0; 0; 0

Palo
n. cm Ord. Y'
1 0,0 0,0

Elemento: 279 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. **Y elem.** **Prof.** **Base** **Lungh.** **Altez.** **Rot.** **Grup.ap.** **Ind.strat.**
cm cm cm cm cm cm Gradi° n. n.
0,0 -934,4 225,0 0,0 0,0 250,0 0,00 279 001

Dia. P. **Lun. P.** **Lun. L.** **Dist.P.** **In. Px** **In. Py** **Dia. B.** **Lun. B.** **E.C.V.** **E.C.C.** **E.C.T.** **Svin.testa** **Vin.piede**
cm cm cm cm cm cm cm cm 1,00 1,00 1,00 codice codice
120,0 3700,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 1,00 1,00 1,00 0 0; 0; 0

Palo
n. cm Ord. Y'
1 0,0 0,0

Elemento: 295 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. **Y elem.** **Prof.** **Base** **Lungh.** **Altez.** **Rot.** **Grup.ap.** **Ind.strat.**
cm cm cm cm cm cm Gradi° n. n.
366,0 -868,7 225,0 0,0 0,0 250,0 0,00 295 001

Dia. P. **Lun. P.** **Lun. L.** **Dist.P.** **In. Px** **In. Py** **Dia. B.** **Lun. B.** **E.C.V.** **E.C.C.** **E.C.T.** **Svin.testa** **Vin.piede**
cm cm cm cm cm cm cm cm 1,00 1,00 1,00 codice codice
120,0 3700,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 1,00 1,00 1,00 0 0; 0; 0

Palo
n. cm Ord. Y'
1 0,0 0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1 0,0 0,0

Elemento: 307 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. cm	Y elem. cm	Prof. cm	Base cm	Lungh. cm	Altez. cm	Rot. Gradi°	Grup.ap. n.	Ind.strat. n.
418,9	-418,9	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	307	001

Dia. P. cm	Lun. P. cm	Lun. L. cm	Dist.P. cm	In. Px cm	In. Py cm	Dia. B. cm	Lun. B. cm	E.C.V. cm	E.C.C. cm	E.C.T. cm	Svin.testa codice	Vin.piede codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo n.	Asc. X' cm	Ord. Y' cm
1	0,0	0,0

Elemento: 311 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. cm	Y elem. cm	Prof. cm	Base cm	Lungh. cm	Altez. cm	Rot. Gradi°	Grup.ap. n.	Ind.strat. n.
681,8	-681,8	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	311	001

Dia. P. cm	Lun. P. cm	Lun. L. cm	Dist.P. cm	In. Px cm	In. Py cm	Dia. B. cm	Lun. B. cm	E.C.V. cm	E.C.C. cm	E.C.T. cm	Svin.testa codice	Vin.piede codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo n.	Asc. X' cm	Ord. Y' cm
1	0,0	0,0

Elemento: 327 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem. cm	Y elem. cm	Prof. cm	Base cm	Lungh. cm	Altez. cm	Rot. Gradi°	Grup.ap. n.	Ind.strat. n.
868,7	-366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	327	001

Dia. P. cm	Lun. P. cm	Lun. L. cm	Dist.P. cm	In. Px cm	In. Py cm	Dia. B. cm	Lun. B. cm	E.C.V. cm	E.C.C. cm	E.C.T. cm	Svin.testa codice	Vin.piede codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0

Palo n.	Asc. X' cm	Ord. Y' cm
1	0,0	0,0

VALORI DI CALCOLO DELLA PORTANZA PER FONDAZIONI PROFONDE

Elemento: 84 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo n.	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	N lim daN	Ver.N	Stato
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-88760.0	-111609.7	0,795	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
001	SLU STR	No	-88760.0	-745.8	4130.9	8342000.0	6573000.0

Elemento: 92 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo n.	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	N lim daN	Ver.N	Stato
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-99140.0	-111609.7	0,888	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
001	SLU STR	No	-99140.0	-203.1	-391.6	6759000.0	6256000.0

Elemento: 103 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo n.	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	N lim daN	Ver.N	Stato
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-87370.0	-111609.7	0,783	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-87370.0	1951.5	1177.9	7509000.0	5896000.0

Elemento: 115 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-74130.0	-111609.7	0,664	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-74130.0	744.0	5994.6	9211000.0	6730000.0

Elemento: 119 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-73540.0	-111609.7	0,659	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-73540.0	3509.1	2951.0	8082000.0	5758000.0

Elemento: 135 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-59670.0	-111609.7	0,535	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-59670.0	4156.6	5278.7	8664000.0	5836000.0

Elemento: 147 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-59580.0	-111609.7	0,534	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-59580.0	-259.0	8613.7	9707000.0	7519000.0

Elemento: 151 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-47630.0	-111609.7	0,427	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-47630.0	4243.2	7720.9	9192000.0	5943000.0

Elemento: 167 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-39110.0	-111609.7	0,350	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-39110.0	3707.6	10280.0	9788000.0	6094000.0

Elemento: 179 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-49730.0	-111609.7	0,446	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-49730.0	-373.2	11150.0	10160000.0	7375000.0

Elemento: 183 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-35290.0	-111609.7	0,316	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-35290.0	2294.3	12740.0	10450000.0	6460000.0

Elemento: 199 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-38560.0	-111609.7	0,345	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-38560.0	-419.6	14410.0	10970000.0	7268000.0

Elemento: 211 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-59040.0	-111609.7	0,529	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-59040.0	-4733.6	12460.0	10710000.0	8884000.0

Elemento: 215 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-46600.0	-111609.7	0,418	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-46600.0	-3866.1	14960.0	11130000.0	8380000.0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Elemento: 231 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-58320.0	-111609.7	0,523	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-58320.0	-7430.9	13960.0	10710000.0	9560000.0

Elemento: 243 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-73210.0	-111609.7	0,656	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-73210.0	-9030.3	10040.0	9512000.0	10350000.0

Elemento: 247 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-72040.0	-111609.7	0,645	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-72040.0	-10290.0	11530.0	9748000.0	10450000.0

Elemento: 263 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-86020.0	-111609.7	0,771	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-86020.0	-11590.0	7910.6	8414000.0	10750000.0

Elemento: 275 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-88220.0	-111609.7	0,790	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-88220.0	-8586.7	4625.9	7396000.0	9885000.0

Elemento: 279 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-98120.0	-111609.7	0,879	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-98120.0	-11110.0	4057.9	7069000.0	10310000.0

Elemento: 295 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-106600.0	-111609.7	0,955	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-106600.0	-9077.3	895.8	6125000.0	9291000.0

Elemento: 307 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-97600.0	-111609.7	0,874	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-97600.0	-4414.2	1372.4	6534000.0	7676000.0

Elemento: 311 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-110300.0	-111609.7	0,988	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-110300.0	-6285.0	-1055.3	5761000.0	8126000.0

Elemento: 327 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-107100.0	-111609.7	0,960	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-107100.0	-3051.5	-1340.6	6050000.0	7018000.0

VALORI DI CALCOLO DEI CEDIMENTI PER FONDAZIONI PROFONDE

Elemento: 84 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-68280.0	0.115

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-68280.0	-573.7	3177.6	6417000.0	5056000.0

Elemento: 92 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-76260.0	0.129		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-76260.0	-156.2	-301.2	5199000.0	4813000.0

Elemento: 103 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert		
n.	n.	cm	cm	daN	cm		
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-67210.0	0.114		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-67210.0	1501.2	906.0	5776000.0	4535000.0

Elemento: 115 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert		
n.	n.	cm	cm	daN	cm		
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-57020.0	0.096		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-57020.0	572.3	4611.2	7085000.0	5177000.0

Elemento: 119 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert		
n.	n.	cm	cm	daN	cm		
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-56570.0	0.096		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-56570.0	2699.3	2270.0	6217000.0	4430000.0

Elemento: 135 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert		
n.	n.	cm	cm	daN	cm		
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-45900.0	0.078		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-45900.0	3197.4	4060.6	6665000.0	4489000.0

Elemento: 147 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert		
n.	n.	cm	cm	daN	cm		
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-45830.0	0.078		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-45830.0	-199.2	6625.9	7467000.0	5784000.0

Elemento: 151 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert		
n.	n.	cm	cm	daN	cm		
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-36640.0	0.062		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-36640.0	3264.0	5939.1	7071000.0	4572000.0

Elemento: 167 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert		
n.	n.	cm	cm	daN	cm		
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-30090.0	0.051		
Sollecitazioni:							
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-30090.0	2852.0	7906.3	7530000.0	4687000.0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Elemento: 179 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-38260.0	0.065

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-38260.0	-287.1	8574.4	7814000.0	5673000.0

Elemento: 183 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-27150.0	0.046

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-27150.0	1764.8	9800.2	8040000.0	4969000.0

Elemento: 199 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-29660.0	0.050

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-29660.0	-322.8	11080.0	8435000.0	5591000.0

Elemento: 211 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-45410.0	0.077

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-45410.0	-3641.3	9583.5	8237000.0	6834000.0

Elemento: 215 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-35850.0	0.061

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-35850.0	-2973.9	11510.0	8558000.0	6446000.0

Elemento: 231 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-44860.0	0.076

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-44860.0	-5716.1	10740.0	8235000.0	7354000.0

Elemento: 243 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-56320.0	0.095

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-56320.0	-6946.4	7719.7	7317000.0	7964000.0

Elemento: 247 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-55420.0	0.094

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-55420.0	-7912.7	8869.4	7498000.0	8038000.0

Elemento: 263 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	Ced.Vert cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-66170.0	0.112

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-66170.0	-8917.5	6085.1	6472000.0	8270000.0

Elemento: 275 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	Ced.Vert cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-67860.0	0.115

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-67860.0	-6605.1	3558.4	5689000.0	7604000.0

Elemento: 279 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	Ced.Vert cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-75480.0	0.128

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-75480.0	-8544.7	3121.4	5437000.0	7930000.0

Elemento: 295 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	Ced.Vert cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-81990.0	0.139

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-81990.0	-6982.6	689.0	4711000.0	7147000.0

Elemento: 307 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	Ced.Vert cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-75080.0	0.127

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-75080.0	-3395.5	1055.7	5026000.0	5904000.0

Elemento: 311 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	Ced.Vert cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-84840.0	0.143

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-84840.0	-4834.6	-811.8	4432000.0	6251000.0

Elemento: 327 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X cm	coord.Y cm	N daN	Ced.Vert cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-82410.0	0.139

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N daN	Tx daN	Ty daN	Mx daN cm	My daN cm
069	SLE rare	No	-82410.0	-2347.3	-1031.3	4654000.0	5399000.0

2.2 RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI

NORMATIVE DI RIFERIMENTO

In quanto di seguito riportato viene fatto esplicito riferimento alle seguenti Normative:

- **LEGGE n° 64 del 02/02/1974.** "Provvedimenti per le costruzioni, con particolari prescrizioni per le zone sismiche.";
- **D.M. LL.PP. del 11/03/1988.** "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.";
- **D.M. LL.PP. del 16/01/1996.** "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche.";
- **Circolare Ministeriale LL.PP. n° 65/AA.GG. del 10/04/1997.** "Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16/01/1996.";
- **Eurocodice 1 - Parte 1 -** "Basi di calcolo ed azioni sulle strutture - Basi di calcolo -.";
- **Eurocodice 7 - Parte 1 -** "Progettazione geotecnica - Regole generali -.";
- **Eurocodice 8 - Parte 5 -** "Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici -.";
- **D.M. 17/01/2018 - NUOVE NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI**
- **Circolare n. 7 del 21/01/2019**

INDAGINI IN SITO E CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA DEI TERRENI DI FONDAZIONE

La finalità della presente relazione è quella di definire il comportamento meccanico del volume di terreno (volume significativo) influenzato direttamente o indirettamente dalla costruzione di un manufatto e che a sua volta influenza il comportamento strutturale del manufatto stesso. Di seguito si illustrano i risultati delle indagini geologiche eseguite, nonché l'interpretazione dei risultati ottenuti. Dal quadro generale in tal modo scaturito si definiscono le caratteristiche della fondazione da adottare ed il modello da utilizzare per le elaborazioni relative alla interazione sovrastruttura-fondazione e fondazione-terreno.

Il sondaggio profondo effettuato il giorno 11.06.2011 nell'area interessata dalla CPR S.DONACI, ha permesso di individuare la seguente stratigrafia fino a 45 m di profondità:

0,00 – 0,50 m	terreno vegetale con sabbie giallastre e presenza di ciottolate.
0,50 – 3,00m	sabbie argillose alternate a strati più consolidati di sabbie giallastre, con falda idrica superficiale.
3,00 - 33,5 m	argille sabbiose di colore giallastro, passante ad argilla grigio azzurra (man mano che si procede verso il basso, aumenta la percentuale di argilla).
33,5 – 39,0 m	Calcarenite giallastra a grana fine, non uniformemente distribuita e poco cementata.
39,0 – 45,0 m	Calcere grigio giallastro.

Di seguito si riportano alcuni cenni teorici relativi alle modalità di calcolo implementate e la descrizione della simbologia adottata nei tabulati.

CARICO LIMITE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI SU TERRENI

Per la determinazione del carico limite del complesso terreno-fondazione (inteso come valore asintotico del diagramma carico-cedimento) si fa riferimento a due principali meccanismi di rottura: il "meccanismo generale" e quello di "punzonamento". Il primo è caratterizzato dalla formazione di una superficie di scorrimento: il terreno sottostante la fondazione rifluisce lateralmente e verso l'alto, conseguentemente il terreno circostante la fondazione è interessato da un meccanismo di sollevamento ed emersione della superficie di

scorrimento. Il secondo meccanismo è caratterizzato dall'assenza di una superficie di scorrimento ben definita: il terreno sotto la fondazione si comprime ed in corrispondenza della superficie del terreno circostante la fondazione si osserva un abbassamento generalizzato. Quest'ultimo meccanismo non consente una precisa individuazione del carico limite in quanto la curva cedimenti-carico applicato non raggiunge mai un valore asintotico ma cresce indefinitamente. Vesic ha studiato il fenomeno della rottura per punzonamento assimilando il terreno ad un mezzo elasto-plastico e la rottura per carico limite all'espansione di una cavità cilindrica. In questo caso il fenomeno risulta retto da un indice di rigidità " I_r " così definito:

$$I_r = \frac{G}{c' + \sigma' \cdot \operatorname{tg}(\varphi)}$$

Per la determinazione del modulo di rigidità a taglio si utilizzeranno le seguenti relazioni:

$$G = \frac{E}{2 \cdot (1 + \nu)}; \quad E = E_{ed} \frac{1 - \nu - 2 \cdot \nu^2}{1 - \nu}; \quad \nu = \frac{k_0}{1 + k_0}; \quad k_0 = 1 - \operatorname{sen}(\varphi)$$

L'indice di rigidità viene confrontato con l'indice di rigidità critico " $I_{r,crit}$ ":

$$I_{r,crit} = \frac{e^{\left[\left(3.3 - 0.45 \frac{B}{L} \right) \operatorname{ctg} \left(45^\circ - \frac{\varphi}{2} \right) \right]}}{2}$$

La rottura per punzonamento del terreno di fondazione avviene quando l'indice di rigidità è minore di quello critico. Tale teoria comporta l'introduzione di coefficienti correttivi all'interno della formula trinomia del carico limite detti "coefficienti di punzonamento" i quali sono funzione dell'indice di rigidità, dell'angolo d'attrito e della geometria dell'elemento di fondazione. La loro espressione è la seguente:

- se $I_r < I_{r,crit}$ si ha :

$$\Psi_\gamma = \Psi_q = e^{-\left[\left(0.6 \frac{B}{L} - 4.4 \right) \operatorname{tg}(\varphi) + \frac{3.07 \cdot \operatorname{sen}(\varphi) \log_{10}(2I_r)}{1 + \operatorname{sen}(\varphi)} \right]} \quad \text{se } \varphi = 0 \Rightarrow \Psi_\gamma = \Psi_q = 1$$

$$\Psi_c = \Psi_q - \frac{1 - \Psi_q}{N_c \cdot \operatorname{tg}(\varphi)} \quad \text{se } \varphi = 0 \Rightarrow \Psi_c = 0.32 + 0.12 \cdot \frac{B}{L} + 0.6 \cdot \log_{10}(I_r)$$

- se $I_r > I_{r,crit}$ si ha che $\Psi_\gamma = \Psi_q = \Psi_c = 1$.

Il significato dei simboli adottati nelle equazioni sopra riportate è il seguente:

- E_{ed} modulo edometrico del terreno sottostante la fondazione
- ν coefficiente di Poisson del terreno sottostante la fondazione
- k_0 coefficiente di spinta a riposo del terreno sottostante la fondazione
- φ angolo d'attrito efficace del terreno sottostante il piano di posa
- c' coesione (espressa in termini di tensioni efficaci)
- σ' tensione litostatica effettiva a profondità $D+B/2$
- L luce delle singole travi di fondazione
- D profondità del piano di posa della fondazione a partire dal piano campagna
- B larghezza della trave di fondazione

Definito il meccanismo di rottura, il calcolo del carico limite viene eseguito modellando il terreno come un mezzo rigido perfettamente plastico con la seguente espressione:

$$q_{ult} = \gamma_1 \cdot D \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot \Psi_q + c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot \Psi_c + \gamma_2 \cdot \frac{B}{2} \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma$$

Il significato dei termini presenti nella relazione trinomia sopra riportata è il seguente:

- N_q, N_c, N_γ , fattori adimensionali di portanza funzione dell'angolo d'attrito interno φ del terreno
- s_q, s_c, s_γ , coefficienti che rappresentano il fattore di forma
- d_q, d_c, d_γ , coefficienti che rappresentano il fattore dell'approfondimento
- i_q, i_c, i_γ , coefficienti che rappresentano il fattore di inclinazione del carico
- γ_1 peso per unità di volume del terreno sovrastante il piano di posa
- γ_2 peso per unità di volume del terreno sottostante il piano di posa

Per fondazioni aventi larghezza modesta si dimostra che il terzo termine non aumenta indefinitamente e per valori elevati di "B", sia secondo Vesic che secondo de Beer, il valore limite è prossimo a quello di una

fondazione profonda. Bowles per fondazioni di larghezza maggiore di 2.00 metri propone il seguente fattore riduttivo:

$$r_\gamma = 1 - 0.25 \cdot \log_{10} \left(\frac{B}{2} \right) \quad \text{dove "B" va espresso in metri.}$$

Questa relazione risulta particolarmente utile per fondazioni larghe con rapporto D/B basso (platee e simili), caso nel quale il terzo termine dell'equazione trinomia è predominante.

Nel caso di carico eccentrico Meyerhof consiglia di ridurre le dimensioni della superficie di contatto (A_f) tra fondazione e terreno (B, L) in tutte le formule del calcolo del carico limite. Tale riduzione è espressa dalle seguenti relazioni:

$$B_{rid} = B - 2 \cdot e_B \quad L_{rid} = L - 2 \cdot e_L \quad \text{dove } e_B, e_L \text{ sono le eccentricità relative alle dimensioni in esame.}$$

L'equazione trinomia del carico limite può essere risolta secondo varie formulazioni, di seguito si riportano quelle che sono state implementate:

Formulazione di Hansen (1970)

$$N_q = tg^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\varphi)} \quad N_\gamma = 1.5 \cdot (N_q - 1) \cdot tg(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot tg(\varphi) \quad s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L} \quad s_c = 1 + \frac{N_q \cdot B}{N_c \cdot L}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot tg(\varphi) \cdot (1 - \sin(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$\text{dove: se } \frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}, \text{ se } \frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = \arctg \left(\frac{D}{B} \right)$$

$$i_q = \left[1 - \frac{0.5 \cdot H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^{\alpha_1} \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{0.7 \cdot H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^{\alpha_2} \quad i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}$$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 0.5 \cdot \left(1 + \sqrt{1 - \frac{H}{A_f \cdot c_a}} \right)$$

Formulazione di Vesic (1975)

$$N_q = tg^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\varphi)} \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot tg(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot tg(\varphi) \quad s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L} \quad s_c = 1 + \frac{N_q \cdot B}{N_c \cdot L}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot tg(\varphi) \cdot (1 - \sin(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$\text{dove: se } \frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}, \text{ se } \frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = \arctg \left(\frac{D}{B} \right)$$

$$i_q = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^m \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^{m+1} \quad i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}$$

$$\text{dove: } m = m_B = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}} \quad m = m_L = \frac{2 + \frac{L}{B}}{1 + \frac{L}{B}}$$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 1 - \frac{m \cdot H}{A_f \cdot c_a \cdot N_c}$$

Formulazione di Brinch-Hansen

$$N_q = tg^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\varphi)} \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot tg(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + 0.1 \cdot \frac{B \cdot (1 + \sin(\varphi))}{L \cdot (1 - \sin(\varphi))} \quad s_\gamma = 1 + 0.1 \cdot \frac{B \cdot (1 + \sin(\varphi))}{L \cdot (1 - \sin(\varphi))} \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B \cdot (1 + \sin(\varphi))}{L \cdot (1 - \sin(\varphi))}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot tg(\varphi) \cdot (1 - \sin(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = d_q - \frac{1 - d_q}{N_c \cdot tg(\varphi)}$$

dove: se $\frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}$, se $\frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = \arctg\left(\frac{D}{B}\right)$

$$i_q = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^m \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^{m+1} \quad i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}$$

dove: $m = m_B = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}}$ $m = m_L = \frac{2 + \frac{L}{B}}{1 + \frac{L}{B}}$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 1 - \frac{m \cdot H}{A_f \cdot c_a \cdot N_c}$$

Formulazione Eurocodice 7

$$N_q = tg^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\varphi)} \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q - 1) \cdot tg(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot \sin(\varphi) \quad s_\gamma = 1 - 0.3 \cdot \frac{B}{L} \quad s_c = \frac{s_q \cdot (N_q - 1)}{N_q - 1}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot tg(\varphi) \cdot (1 - \sin(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

dove: se $\frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}$, se $\frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = \arctg\left(\frac{D}{B}\right)$

- se H è parallela al lato B si ha:

$$i_q = \left[1 - \frac{0.7 \cdot H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^3 \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^3 \quad i_c = \frac{i_q \cdot N_q - 1}{N_q - 1}$$

- se H è parallela al lato L si ha:

$$i_q = 1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \quad i_\gamma = 1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \quad i_c = \frac{i_q \cdot N_q - 1}{N_q - 1}$$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 0.5 \cdot \left(1 + \sqrt{1 - \frac{H}{A_f \cdot c_a}} \right)$$

Si ricorda che per le relazioni sopra riportate nel caso in cui $\varphi = 0 \Rightarrow N_q = 1.0, N_\gamma = 1.0$ e $N_c = 2 + \pi$.

Il significato dei termini presenti nelle relazioni su descritte è il seguente:

- V componente verticale del carico agente sulla fondazione
- H componente orizzontale del carico agente sulla fondazione (sia lungo B che lungo L)
- c_a adesione fondazione-terreno (valore variabile tra il 60% e 100% della coesione)
- α_1, α_2 esponenti di potenza che variano tra 2 e 5

Nel caso in cui il cuneo di fondazione sia interessato da falda idrica il valore di γ_2 nella formula trinomia assume la seguente espressione:

$$\gamma_2 = \frac{\gamma \cdot z + \gamma_{sat} \cdot (h_c - z)}{h_c} \quad h_c = \frac{B}{2} \cdot \operatorname{tg} \left(\frac{90 + \varphi}{2} \right)$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- γ peso per unità di volume del terreno sottostante il piano di posa
- γ_{sat} peso per unità di volume saturo del terreno sottostante il piano di posa
- z profondità della falda dal piano di posa
- h_c altezza del cuneo di rottura della fondazione

Tutto ciò che è stato detto sopra è valido nell'ipotesi di terreno con caratteristiche geotecniche omogenee. Nella realtà i terreni costituenti il piano di posa delle fondazioni sono quasi sempre composti, o comunque riconducibili, a formazioni di terreno omogenee di spessore variabile che si sovrappongono (caso di terreni stratificati). In queste condizioni i parametri vengono determinati con la seguente procedura:

- viene determinata l'altezza del cuneo di rottura in funzione delle caratteristiche geotecniche degli strati attraversati; quindi si determinano il numero degli strati interessati da esso
- in corrispondenza di ogni superficie di separazione, partendo da quella immediatamente sottostante il piano di posa della fondazione, fino a raggiungere l'altezza del cuneo di rottura, viene determinata la capacità portante di ogni singolo strato come somma di due valori: il primo dato dall'applicazione della formula trinomia alla quota i -esima dello strato; il secondo dato dalla resistenza al punzonamento del terreno sovrastante lo strato in esame
- il minimo di questi due valori sarà assunto come valore massimo della capacità portante della fondazione stratificata

Si può formulare il procedimento anche in forma analitica:

$$q_{ult} = [q_{ult} + q_{resT}]_{\min} = \left[q_{ult} + \frac{p}{A_f} (P_V \cdot K_s \cdot \operatorname{tg}(\varphi) + d \cdot c) \right]_{\min}$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- q_{ult} carico limite per un'ipotetica fondazione posta alla quota dello strato interessato
- p perimetro della fondazione
- P_V spinta verticale del terreno dal piano di posa allo strato interessato
- K_s coefficiente di spinta laterale del terreno
- d distanza dal piano di posa allo strato interessato

CARICO LIMITE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI SU ROCCIA

Per la determinazione del carico limite nel caso di presenza di ammasso roccioso bisogna valutare molto attentamente il grado di solidità della roccia stessa. Tale valutazione viene in genere eseguita stimando l'indice *RQD* (Rock Quality Designation) che rappresenta una misura della qualità di un ammasso roccioso. Tale indice può variare da un minimo di 0 (caso in cui la lunghezza dei pezzi di roccia estratti dal carotiere è inferiore a 100 mm) ad un massimo di 1 (caso in cui la carota risulta integra) ed è calcolato nel seguente modo:

$$RQD = \frac{\sum \text{lunghezze dei pezzi di roccia intatta} > 100\text{mm}}{\text{lunghezza del carotiere}}$$

Se il valore di RQD è molto basso la roccia è molto fratturata ed il calcolo della capacità portante dell'ammasso roccioso va condotto alla stregua di un terreno sciolto utilizzando tutte le formulazioni sopra descritte.

Per ricavare la capacità portante di rocce non assimilabili ad ammassi di terreno sciolto sono state implementate due formulazioni: quella di Terzaghi (1943) e quella di Stagg-Zienkiewicz (1968), entrambe correlate all'indice RQD . In definitiva il valore della capacità portante sarà espresso dalla seguente relazione:

$$q'_{ult} = q''_{ult} \cdot RQD^2$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- q'_{ult} carico limite dell'ammasso roccioso
- q''_{ult} carico limite calcolato alla Terzaghi o alla Stagg-Zienkiewicz

In questo caso l'equazione trinomia del carico limite assume la seguente forma:

$$q''_{ult} = \gamma_1 \cdot D \cdot N_q + c \cdot N_c \cdot s_c + \gamma_2 \cdot \frac{B}{2} \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma$$

I termini presenti nell'equazione hanno lo stesso significato già visto in precedenza; i coefficienti di forma assumeranno i seguenti valori:

- $s_c = 1.0$ per fondazioni di tiponastriforme $s_c = 1.3$ per fondazioni di tipoquadrato;
- $s_\gamma = 1.0$ per fondazioni di tiponastriforme $s_\gamma = 0.8$ per fondazioni di tipoquadrato.

I fattori adimensionali di portanza a seconda della formulazione adottata saranno:

Formulazione di Terzaghi (1943)

$$N_q = \frac{e^{2 \left(0.75 \cdot \pi \cdot \frac{\varphi}{2} \right) \cdot \text{tg}(\varphi)}}{2 \cdot \cos^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right)} \quad N_\gamma = \frac{\text{tg}(\varphi)}{2} \left(\frac{K_{p\gamma}}{\cos^2(\varphi)} - 1 \right) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\varphi)$$

se $\varphi = 0 \Rightarrow N_c = 1.5 \cdot \pi + 1$

φ	0	5	10	15	20	25	30	35	40	45	50
$K_{p\gamma}$	10.8	12.2	14.7	18.6	25.0	35.0	52.0	82.0	141.0	298.0	800.0

Formulazione di Stagg-Zienkiewicz (1968)

$$N_q = \text{tg}^6 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \quad N_\gamma = N_q + 1 \quad N_c = 5 \cdot \text{tg}^4 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right)$$

VERIFICA A ROTTURA PER SCORRIMENTO DI FONDAZIONI SUPERFICIALI

Se il carico applicato alla base della fondazione non è normale alla stessa bisogna effettuare anche una verifica per rottura a scorrimento. Rispetto al collasso per scorrimento la resistenza offerta dal sistema fondale viene valutata come somma di due componenti: la prima derivante dall'attrito fondazione-terreno, la seconda derivante dall'adesione. In generale, oltre a queste due componenti, può essere tenuto in conto anche l'effetto della spinta passiva del terreno di ricoprimento esercita sulla fondazione fino ad un massimo del 30%. La formulazione analitica della verifica può essere esposta nel seguente modo:

$$T_{Sd} \leq T_{Rd} = N_{Sd} \cdot \text{tg}(\delta) + A_f \cdot c_a + S_p \cdot f_{Sp}$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- T_{Sd} componente orizzontale del carico agente sulla fondazione (sia lungo B che lungo L)
- N_{Sd} componente verticale del carico agente sulla fondazione
- c_a adesione fondazione-terreno (valore variabile tra il 60% e 100% della coesione)
- δ angolo d'attrito fondazione-terreno (valore variabile tra il 60% e 100% della coesione)

- S_p spinta passiva del terreno di ricoprimento della fondazione
- f_{Sp} percentuale di partecipazione della spinta passiva
- A_f superficie di contatto del piano di posa della fondazione

La verifica deve essere effettuata sia per componenti taglianti parallele alla base della fondazione che per quelle ortogonali.

DETERMINAZIONE DELLE TENSIONI INDOTTE NEL TERRENO

Ai fini del calcolo dei cedimenti è essenziale conoscere lo stato tensionale indotto nel terreno a varie profondità da un carico applicato in superficie. Tale determinazione viene eseguita ipotizzando che il terreno si comporti come un mezzo continuo, elastico-lineare, omogeneo e isotopo. Tale assunzione, utilizzata per la determinazione della variazione delle tensioni verticali dovuta all'applicazione di un carico in superficie, è confortata dalla letteratura (Morgenstern e Phukan) perché la non linearità del materiale poco influenza la distribuzione delle tensioni verticali. Per ottenere un profilo verticale di pressioni si possono utilizzare tre metodi di calcolo: quello di Boussinesq, quello di Westergaard oppure quello di Mindlin; tutti basati sulla teoria del continuo elastico. Il metodo di Westergaard differisce da quello di Boussinesq per la presenza del coefficiente di Poisson "ν", quindi si adatta meglio ai terreni stratificati. Il metodo di Mindlin differisce dai primi due per la possibilità di posizionare il carico all'interno del continuo elastico mentre i primi due lo pongono esclusivamente sulla frontiera quindi si presta meglio al caso di fondazioni molto profonde. Nel caso di fondazioni poste sulla frontiera del continuo elastico il metodo di Mindlin risulta equivalente a quello di Boussinesq. Le espressioni analitiche dei tre metodi di calcolo sono:

$$\text{Boussinesq} \Rightarrow \Delta\sigma_v = \frac{3 \cdot Q \cdot z^3}{2 \cdot \pi \cdot (r^2 + z^2)^{\frac{5}{2}}} \quad \text{Westergaard} \Rightarrow \Delta\sigma_v = \frac{Q}{2 \cdot \pi \cdot z^2} \cdot \frac{\sqrt{1-2 \cdot \nu}}{\sqrt{2-2 \cdot \nu}} \cdot \left(\frac{1-2 \cdot \nu}{2-2 \cdot \nu} + \frac{r^2}{z^2} \right)^{\frac{3}{2}}$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- Q carico puntiforme applicato sulla frontiera del mezzo
- r proiezione orizzontale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame
- z proiezione verticale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame

$$\text{Mindlin} \Rightarrow \Delta\sigma_v = \frac{Q}{8 \cdot \pi \cdot (1-\nu) \cdot D^2} \left(\frac{-\frac{(1-2 \cdot \nu) \cdot (m-1)}{A^3} + \frac{(1-2 \cdot \nu) \cdot (m-1)}{B^3} - \frac{3 \cdot (m-1)^3}{A^5} - \frac{30 \cdot m \cdot (m+1)^3}{B^7}}{-\frac{3 \cdot (3-4 \cdot \nu) \cdot m \cdot (m+1)^2 - 3 \cdot (m+1) \cdot (5 \cdot m-1)}{B^5}} \right)$$

$$n = \frac{r}{D}; \quad m = \frac{z}{D}; \quad A^2 = n^2 + (m-1)^2; \quad B^2 = n^2 + (m+1)^2$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- Q carico puntiforme applicato sulla frontiera o all'interno del mezzo
- D proiezione verticale della distanza del punto di applicazione del carico dalla frontiera del mezzo
- r proiezione orizzontale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame
- z proiezione verticale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame

Basandosi sulle ben note equazioni ricavate per un carico puntiforme, l'algoritmo implementato esegue un'integrazione delle equazioni di cui sopra lungo la verticale di ogni punto notevole degli elementi fondali estesa a tutte le aree di carico presenti sulla superficie del terreno; questo consente di determinare la variazione dello stato tensionale verticale " $\Delta\sigma_v$ ". Bisogna sottolineare che, nel caso di pressione, "Q" va definito come "pressione netta", ossia la pressione in eccesso rispetto a quella geostatica esistente che può essere sopportata con sicurezza alla profondità "D" del piano di posa delle fondazioni. Questo perché i cedimenti sono causati solo da incrementi netti di pressione che si aggiungono all'esistente pressione geostatica.

CALCOLO DEI CEDIMENTI DELLA FONDAZIONE

La determinazione dei cedimenti delle fondazioni assume una rilevanza notevole per il manufatto da realizzarsi, in special modo nella fase di esercizio. Nell'evolversi della fase di cedimento il terreno passa da uno stato di sforzo corrente dovuto al peso proprio ad uno nuovo dovuto all'effetto del carico addizionale applicato. Questa variazione dello stato tensionale produce una serie di movimenti di rotolamento e scorrimento relativo tra i granuli del terreno, nonché deformazioni elastiche e rotture delle particelle costituenti il mezzo localizzate in una limitata zona d'influenza a ridosso dell'area di carico. L'insieme di questi fenomeni costituisce il cedimento che nel caso in esame è verticale. Nonostante la frazione elastica sia modesta, l'esperienza ha dimostrato che ai fini del calcolo dei cedimenti modellare il terreno come materiale pseudoelastico permette di ottenere risultati soddisfacenti. In letteratura sono descritti diversi metodi per il calcolo dei cedimenti ma si ricorda che, qualunque sia il metodo di calcolo, la determinazione del valore del cedimento deve intendersi come la miglior stima delle deformazioni subite dal terreno da attendersi all'applicazione dei carichi. Nel seguito vengono descritte le teorie implementate:

Metodo edometrico, che si basa sulla nota relazione:

$$w_{ed} = \sum_{i=1}^n \frac{\Delta\sigma_{v,i}}{E_{ed,i}} \cdot \Delta z_i$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- $\Delta\sigma_{v,i}$ variazione dello stato tensionale verticale alla profondità "z_i" dello strato i-esimo per l'applicazione del carico
- $E_{ed,i}$ modulo edometrico del terreno relativo allo strato i-esimo
- Δz_i spessore dello strato i-esimo

Si ricorda che questo metodo si basa sull'ipotesi edometrica quindi l'accuratezza del risultato è maggiore quando il rapporto tra lo spessore dello strato deformabile e la dimensione in pianta delle fondazioni è ridotto, tuttavia il metodo edometrico consente una buona approssimazione anche nel caso di strati deformabili di spessore notevole.

Metodo dell'elasticità, che si basa sulle note relazioni:

$$w_{imp.} = \sum_{i=1}^n \frac{\Delta\sigma_{v,i}}{E_i} \cdot \Delta z_i \quad w_{Lib.} = \sum_{i=1}^n \frac{\Delta\sigma_{v,i}}{E_i} \cdot \frac{1-2 \cdot \nu^2}{1-\nu} \cdot \Delta z_i$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- $w_{imp.}$ cedimento in condizioni di deformazione laterale impedita
- $w_{Lib.}$ cedimento in condizioni di deformazione laterale libera
- $\Delta\sigma_{v,i}$ variazione stato tensionale verticale alla profondità "z_i" dello strato i-esimo per l'applicazione del carico
- E_i modulo elastico del terreno relativo allo strato i-esimo
- Δz_i spessore dello strato i-esimo

La doppia formulazione adottata consente di ottenere un intervallo di valori del cedimento elastico per la fondazione in esame (valore minimo per $w_{imp.}$ e valore massimo per $w_{Lib.}$).

SIMBOLOGIA ADOTTATA NEI TABULATI DI CALCOLO

Per maggior chiarezza nella lettura dei tabulati di calcolo viene riportata la descrizione dei simboli principali utilizzati nella stesura degli stessi. Per comodità di lettura la legenda è suddivisa in paragrafi con la stessa modalità in cui sono stampati i tabulati di calcolo.

Dati geometrici degli elementi costituenti le fondazioni superficiali

per tipologie travi e plinti superficiali:

- Indice Strat. indice della stratigrafia associata all'elemento
- Prof. Fon. profondità del piano di posa dell'elemento a partire dal piano campagna
- Base larghezza della sezione trasversale dell'elemento
- Altezza altezza della sezione trasversale dell'elemento
- Lung. Elem. dimensione dello sviluppo longitudinale dell'elemento

- Lung. Travata nel caso l'elemento appartenga ad un macroelemento, rappresenta la dimensione dello sviluppo longitudinale del macroelemento

per tipologia platea:

- Indice Strat. indice della stratigrafia associata all'elemento
- Prof. Fon. profondità del piano di posa dell'elemento dal piano campagna
- Dia. Eq. diametro del cerchio equivalente alla superficie dell'elemento
- Spessore spessore dell'elemento
- Superficie superficie dell'elemento
- Vert. Elem. Numero dei vertici che costituiscono l'elemento
- Macro nel caso l'elemento appartenga ad un macroelemento, rappresenta il numero del macroelemento

Nel caso si avesse scelto di determinare la portanza anche per gli elementi platea è presente un ulteriore riga nella quale sono riportate le caratteristiche geometriche del plinto equivalente alla macro/platea in esame.

Dati di carico degli elementi costituenti le fondazioni superficiali

per tipologie travi e plinti superficiali:

- Cmb numero della combinazione di carico
- Tipologia tipologia della combinazione di carico
- Sismica flag per l'applicazione della riduzione sismica alle caratteristiche meccaniche del terreno di fondazione per la combinazione di carico in esame
- Ecc. B eccentricità del carico normale agente sul piano di fondazione in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento
- Ecc. L eccentricità del carico normale agente sul piano di fondazione in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento
- S.Taglio B sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento
- S.Taglio L sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento
- S.Normale carico normale agente sul piano di fondazione
- T.T.min minimo valore della distribuzione tensionale di contatto tra terreno ed elemento fondale
- T.T.max massimo valore della distribuzione tensionale di contatto tra terreno ed elemento fondale

per tipologia platea:

- Cmb numero della combinazione di carico
- Tipologia tipologia della combinazione di carico
- Sismica flag per l'applicazione della riduzione sismica alle caratteristiche meccaniche del terreno di fondazione per la combinazione di carico in esame
- Press. N1 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 1 dell'elemento
- Press. N2 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 2 dell'elemento
- Press. N3 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 3 dell'elemento
- Press. N4 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 4 dell'elemento
- S.Taglio X sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela all'asse X del riferimento globale
- S.Taglio Y sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela all'asse Y del riferimento globale

Nel caso si avesse scelto di determinare la portanza anche per gli elementi platea è presente un ulteriore riga nella quale sono riportate le macroazioni (integrale delle azioni applicate sui singoli elementi che compongono la platea) agenti sul plinto equivalente alla macro/platea in esame.

Valori di calcolo della portanza per fondazioni superficiali

- Cmb numero della combinazione di carico
- Qlim capacità portante totale data dalla somma di Qlim q, Qlim g, Qlim c e di Qres P (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla portanza ammissibile)
- Qlim q termine relativo al sovraccarico della formula trinomia per il calcolo della capacità portante (nel

- caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qlim g termine relativo alla larghezza della base di fondazione della formula trinomia per il calcolo della capacità portante (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qlim c termine relativo alla coesione della formula trinomia per il calcolo della capacità portante (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qres P termine relativo alla resistenza al punzonamento del terreno sovrastante lo strato di rottura. Diverso da zero solo nel caso di terreni stratificati dove lo strato di rottura è diverso dal primo (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qmax / Qlim rapporto tra il massimo valore della distribuzione tensionale di contatto tra terreno ed elemento fondale ed il valore della capacità portante (verifica positiva se il rapporto è < 1.0).
- TBlim valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento
- TB / TBlim rapporto tra lo sforzo di taglio agente ed il valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- TLlim valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento
- TL / TLlim rapporto tra lo sforzo di taglio agente ed il valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- Sgm. Lt. tensione litostatica agente alla quota del piano di posa dell'elemento fondale

Nel caso si avesse scelto di determinare la portanza anche per gli elementi platea è presente un'ulteriore riga nella quale sono riportate le verifiche di portanza del plinto equivalente alla macro/platea in esame.

Valori di calcolo dei cedimenti per fondazioni superficiali

- Cmb numero della combinazione di carico e tipologia
- Nodo vertice dell'elemento in cui viene calcolato il cedimento
- Car. Netto valore del carico netto applicato sulla superficie del terreno
- Cedimento/i valore del cedimento (nel caso di calcolo di cedimenti elastici i valori riportati sono due, il primo corrisponde al cedimento $w_{imp.}$, mentre il secondo al cedimento $w_{Lib.}$)

PARAMETRI DI CALCOLO

Metodi di calcolo della portanza per fondazioni superficiali:

- Per terreni sciolti: Vesic
- Per terreni lapidei: Terzaghi

Fattori utilizzati per il calcolo della portanza per fondazioni superficiali :

- Riduzione dimensioni per eccentricità: si
- Fattori di forma della fondazione: si
- Fattori di profondità del piano di posa: si
- Fattori di inclinazione del carico: si
- Fattori di punzonamento (Vesic): si
- Fattore riduzione effetto piastra (Bowles): si
- Fattore di riduzione dimensione Base equivalente platea: 20,0 %
- Fattore di riduzione dimensione Lunghezza equivalente platea: 20,0 %

Coefficienti parziali di sicurezza per Tensioni Ammissibili, SLE nel calcolo della portanza per fondazioni superficiali:

- Coeff. parziale di sicurezza Fc (statico): 2,50
- Coeff. parziale di sicurezza Fq (statico): 2,50
- Coeff. parziale di sicurezza Fg (statico): 2,50
- Coeff. parziale di sicurezza Fc (sismico): 3,00
- Coeff. parziale di sicurezza Fq (sismico): 3,00

- Coeff. parziale di sicurezza Fg (sismico): 3,00

Combinazioni di carico:

APPROCCIO PROGETTUALE TIPO 2 - Comb. (A1+M1+R3)

Coefficienti parziali di sicurezza per SLU nel calcolo della portanza per fondazioni superficiali :

I coeff. A1 risultano combinati secondo lo schema presente nella relazione di calcolo della struttura.

- Coeff. M1 per $\tan \phi$ (statico): 1
- Coeff. M1 per c' (statico): 1
- Coeff. M1 per Cu (statico): 1
- Coeff. M1 per $\tan \phi$ (sismico): 1
- Coeff. M1 per c' (sismico): 1
- Coeff. M1 per Cu sismico): 1

- Coeff. R3 capacità portante (statico e sismico): 2,30
- Coeff. R3 scorrimento (statico e sismico): 1,10

Parametri per la verifica a scorrimento delle fondazioni superficiali:

- Fattore per l'adesione ($6 < Ca < 10$): 8
- Fattore per attrito terreno-fondazione ($5 < \Delta < 10$): 7
- Frazione di spinta passiva fSp: 50,00 %
- Coeff. resistenza sulle sup. laterali: 1,30

Metodi e parametri per il calcolo dei cedimenti delle fondazioni superficiali:

- Metodo di calcolo tensioni superficiali: Boussinesq
- Modalità d'interferenza dei bulbi tensionali: sovrapposizione dei bulbi
- Metodo di calcolo dei cedimenti del terreno: cedimenti edometrici

ARCHIVIO STRATIGRAFIE

Indice / Descrizione: 001 / Nuova stratigrafia n. 1

Numero strati: 2

Profondità falda: 400,00 cm

Strato n.	Quota di riferimento	Spessore	Indice / Descrizione terreno	Attrito Neg.
1	da 0,0 a -300,0 cm	300,0 cm	001 / Sabbia limosa	Assente
2	da -300,0 a -6300,0 cm	6000,0 cm	002 / Limo argilloso	Assente

ARCHIVIO TERRENI

Indice / Descrizione terreno: **001 / Sabbia limosa**

Comportamento del terreno: condizione drenata

Peso Spec.	P. Spec.	Sat.	Angolo Res.	Coesione	Mod.Elast.	Mod.Edom.	Dens.Rel.	Poisson	C. Ades.
daN/cm ²	daN/cm ²		Gradi°	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,800 E-3	2,770 E-3		27,000	0,170	92,221	150,000	60,0	0,353	0,83

Indice / Descrizione terreno: **002 / Limo argilloso**

Comportamento del terreno: condizione non drenata

Peso Spec.	P. Spec.	Sat.	Coes.non dren.	Mod.Elast.	Mod.Edom.	Dens.Rel.	Poisson	C. Ades.
daN/cm ²	daN/cm ²		daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,760 E-3	2,700 E-3		0,300	100,000	100,000	60,0	0,500	0,70

DATI GEOMETRICI DEGLI ELEMENTI COSTITUENTI LE FONDAZIONI SUPERFICIALI

Elemento n.	Tipologia	Id.Strat.	Prof. Fon.	Dia. Eq.	Spessore	Superficie	Vertici	Macro
			cm	cm	cm	cm ²	n. per elem.	n.
Platea n. 1	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 2	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 3	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 4	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 5	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 6	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 7	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Platea n. 8	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 9	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 10	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 11	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 12	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 13	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 14	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 15	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 16	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 17	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 18	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 19	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 20	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 21	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 22	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 23	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 24	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 25	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 26	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 27	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 28	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 29	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 30	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 31	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 32	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 33	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 34	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 35	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 36	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 37	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 38	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 39	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 40	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 41	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 42	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 43	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 44	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 45	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 46	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 47	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 48	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 49	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 50	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 51	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 52	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 53	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 54	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 55	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 56	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 57	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 58	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 59	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 60	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 61	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 62	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 63	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 64	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 65	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 66	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 67	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 68	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 69	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 70	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 71	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 72	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 73	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 74	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 75	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 76	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 77	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 78	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 79	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Platea n. 80	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 81	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 82	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 83	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 84	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 85	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 86	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 87	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 88	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 89	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 90	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 91	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 92	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 93	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 94	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 95	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 96	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 97	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 98	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 99	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 100	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 101	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 102	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 103	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 104	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 105	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 106	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 107	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 108	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 109	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 110	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 111	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 112	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 113	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 114	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 115	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 116	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 117	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 118	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 119	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 120	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 121	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 122	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 123	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 124	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 125	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 126	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 127	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 128	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 129	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 130	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 131	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 132	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 133	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 134	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 135	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 136	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 137	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 138	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 139	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 140	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 141	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 142	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 143	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 144	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 145	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 146	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 147	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 148	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 149	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 150	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 151	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Platea n. 152	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 153	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 154	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 155	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 156	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 157	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 158	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 159	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 160	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 161	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 162	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 163	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 164	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 165	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 166	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 167	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 168	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 169	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 170	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 171	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 172	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 173	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 174	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 175	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 176	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 177	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 178	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 179	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 180	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 181	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 182	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 183	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 184	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 185	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 186	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 187	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 188	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 189	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 190	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 191	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 192	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 193	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 194	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 195	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 196	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 197	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 198	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 199	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 200	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 201	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 202	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 203	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 204	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 205	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 206	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 207	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 208	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 209	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 210	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 211	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 212	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 213	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 214	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 215	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 216	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 217	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 218	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 219	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 220	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 221	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 222	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 223	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Platea n. 224	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 225	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 226	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 227	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 228	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 229	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 230	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 231	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 232	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 233	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 234	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 235	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 236	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 237	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 238	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 239	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 240	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 241	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 242	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 243	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 244	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 245	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 246	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 247	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 248	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 249	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 250	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 251	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 252	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 253	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 254	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 255	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 256	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 257	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 258	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 259	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 260	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 261	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 262	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 263	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 264	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 265	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 266	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 267	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 268	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 269	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 270	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 271	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 272	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 273	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 274	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 275	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 276	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 277	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 278	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 279	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 280	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 281	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 282	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 283	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 284	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 285	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 286	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 287	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 288	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 289	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 290	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 291	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 292	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 293	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 294	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 295	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Platea n. 296	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 297	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 298	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 299	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 300	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 301	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 302	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 303	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 304	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 305	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 306	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 307	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 308	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 309	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 310	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 311	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 312	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 313	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 314	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 315	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 316	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 317	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 318	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 319	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 320	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1

Elemento n.	Tipologia	Id.Strat.	Prof. Fon. cm	Base Eq. cm	Spessore cm	Lung. Eq. cm	Lung. Travata Eq. cm
Macro n. 1	Macro-Platea	001	225.000	1625.420	250.000	1625.420	1625.420

VALORI DI CALCOLO DELLA PORTANZA PER FONDAZIONI SUPERFICIALI

I coeff. A1 risultano combinati secondo lo schema presente nella relazione di calcolo della struttura. Le azioni trasmesse in fondazione, relative alle combinazioni di tipo sismico, non saranno amplificate in quanto determinate ipotizzando un comportamento non dissipativo.

La verifica nei confronti dello Stato Limite di Danno viene eseguita determinando il carico limite della fondazione per le corrispondenti azioni di SLD, impiegando i coefficienti parziali gammaR di cui alla tabella 7.11.II.

N.B. La relazione è redatta in forma sintetica. Verranno riportati solo i casi maggiormente gravosi per ogni tipo di combinazione e le relative verifiche.

Macro platea: 1

Risultati più gravosi per cmb. di tipo **SLU STR**:

Sgm. Lt (tens. litostatica) = -0.4050 daN/cm²

Qlim = Qlim c + Qlim q + Qlim g + Qres P = 0.7862 + 0.2348 + 0.0000 + 0.0242

Qmax / Qlim = 0.9998 / 1.0452 = 0,957 Ok (Cmb. n. 001)

TB / TBlim = 140655.4 / 1222982.0 = 0,115 Ok (Cmb. n. 001)

TL / TLLim = 90213.1 / 1222982.0 = 0,074 Ok (Cmb. n. 001)

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
001	SLU STR	No	137.410	-111.229	140655.4	-90213.1	-2592231.0	-0.2411	-0.9998

Risultati più gravosi per cmb. di tipo **SLV A1 sism.**:

Sgm. Lt (tens. litostatica) = -0.4050 daN/cm²

Qlim = Qlim c + Qlim q + Qlim g + Qres P = 0.7877 + 0.2348 + 0.0000 + 0.0242

Qmax / Qlim = 0.7781 / 1.0467 = 0,743 Ok (Cmb. n. 007)

TB / TBlim = 136423.2 / 992349.5 = 0,137 Ok (Cmb. n. 007)

TL / TLLim = 97621.6 / 993263.9 = 0,098 Ok (Cmb. n. 021)

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
007	SLV A1	Si	143.341	-112.470	136423.2	-75303.4	-1994024.0	-0.1764	-0.7781
021	SLV A1	Si	136.169	-117.159	102287.8	-97621.6	-1994023.0	-0.1806	-0.7740

Risultati più gravosi per cmb. di tipo **SLD sism.**:

Sgm. Lt (tens. litostatica) = -0.4050 daN/cm²

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

$Q_{lim} = Q_{lim\ c} + Q_{lim\ q} + Q_{lim\ g} + Q_{res\ P} = 0.7979 + 0.2348 + 0.0000 + 0.0242$

$Q_{max} / Q_{lim} = 0.7726 / 1.0568 = 0,731\ Ok$ (Cmb. n. 039)

$TB / TB_{lim} = 119125.9 / 993860.8 = 0,120\ Ok$ (Cmb. n. 039)

$TL / TL_{lim} = 80324.2 / 994216.7 = 0,081\ Ok$ (Cmb. n. 053)

Sollecitazioni:

Cmb n.	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
039	SLD	Si	139.707	-111.709	119125.9	-71682.6	-1994023.0	-0.1819	-0.7726
053	SLD	Si	136.930	-113.525	105908.5	-80324.2	-1994023.0	-0.1836	-0.7710

VALORI DI CALCOLO DEI CEDIMENTI PER FONDAZIONI SUPERFICIALI

Elemento: Platea n. 1

Sollecitazioni:

Cmb n.	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
069	SLE rare	No	137.410	-111.229	108196.4	-69394.7	-1994024.0	-0.1854	-0.7691

Cedimento massimo = -0.885 cm in Cmb n. 069

Cedimento minimo = -0.010 cm in Cmb n. 069

2.3 VERIFICHE PALI DI FONDAZIONE

MATERIALI

Acciaio: B450C

E = 2060000 daN/cm², F_{yk} = 4500 daN/cm², f_{sd} = 3913 daN/cm²

Calcestruzzo pali: C25/30

R_{ck} = 300 daN/cm², E = 314470 daN/cm², f_{cd} = 141,1 daN/cm², f_{ctm} = 25,6 daN/cm², f_{ctd} = 11,9 daN/cm²

Sollecitazioni alla base del pilastro

Cmb.	Plin.	Tipo	V _x (daN)	V _y (daN)	N (daN)	M _x (daN cm)	M _y (daN cm)	T (daN cm)
1	215	SLU STR.	-3843,0	14950,0	-46620,0	11130000,0	8372000,0	0,0
2	215	SLU STR.	-2956,1	11500,0	-35860,0	8558000,0	6440000,0	0,0
5	215	SLU A1 sism.	-6432,2	10460,0	-36780,0	8337000,0	7173000,0	0,0
6	215	SLU A1 sism.	-6432,2	12540,0	-36780,0	8779000,0	7173000,0	0,0
7	215	SLU A1 sism.	520,0	10460,0	-34930,0	8337000,0	5707000,0	0,0
8	215	SLU A1 sism.	520,0	12540,0	-34930,0	8779000,0	5707000,0	0,0
9	215	SLU A1 sism.	-6432,2	10460,0	-36780,0	8337000,0	7173000,0	0,0
10	215	SLU A1 sism.	-6432,2	12540,0	-36780,0	8779000,0	7173000,0	0,0
11	215	SLU A1 sism.	520,0	10460,0	-34930,0	8337000,0	5707000,0	0,0
12	215	SLU A1 sism.	520,0	12540,0	-34930,0	8779000,0	5707000,0	0,0
13	215	SLU A1 sism.	-6432,2	10460,0	-36780,0	8337000,0	7173000,0	0,0
14	215	SLU A1 sism.	-6432,2	12540,0	-36780,0	8779000,0	7173000,0	0,0
15	215	SLU A1 sism.	520,0	10460,0	-34930,0	8337000,0	5707000,0	0,0
16	215	SLU A1 sism.	520,0	12540,0	-34930,0	8779000,0	5707000,0	0,0
17	215	SLU A1 sism.	-6432,2	10460,0	-36780,0	8337000,0	7173000,0	0,0
18	215	SLU A1 sism.	-6432,2	12540,0	-36780,0	8779000,0	7173000,0	0,0
19	215	SLU A1 sism.	520,0	10460,0	-34930,0	8337000,0	5707000,0	0,0
20	215	SLU A1 sism.	520,0	12540,0	-34930,0	8779000,0	5707000,0	0,0
21	215	SLU A1 sism.	-3998,9	8026,1	-36140,0	7822000,0	6660000,0	0,0
22	215	SLU A1 sism.	-3998,9	14970,0	-36140,0	9294000,0	6660000,0	0,0
23	215	SLU A1 sism.	-1913,3	8026,1	-35580,0	7822000,0	6220000,0	0,0
24	215	SLU A1 sism.	-1913,3	14970,0	-35580,0	9294000,0	6220000,0	0,0
25	215	SLU A1 sism.	-3998,9	8026,1	-36140,0	7822000,0	6660000,0	0,0
26	215	SLU A1 sism.	-3998,9	14970,0	-36140,0	9294000,0	6660000,0	0,0
27	215	SLU A1 sism.	-1913,3	8026,1	-35580,0	7822000,0	6220000,0	0,0
28	215	SLU A1 sism.	-1913,3	14970,0	-35580,0	9294000,0	6220000,0	0,0
29	215	SLU A1 sism.	-3998,9	8026,1	-36140,0	7822000,0	6660000,0	0,0
30	215	SLU A1 sism.	-3998,9	14970,0	-36140,0	9294000,0	6660000,0	0,0
31	215	SLU A1 sism.	-1913,3	8026,1	-35580,0	7822000,0	6220000,0	0,0
32	215	SLU A1 sism.	-1913,3	14970,0	-35580,0	9294000,0	6220000,0	0,0
33	215	SLU A1 sism.	-3998,9	8026,1	-36140,0	7822000,0	6660000,0	0,0
34	215	SLU A1 sism.	-3998,9	14970,0	-36140,0	9294000,0	6660000,0	0,0
35	215	SLU A1 sism.	-1913,3	8026,1	-35580,0	7822000,0	6220000,0	0,0
36	215	SLU A1 sism.	-1913,3	14970,0	-35580,0	9294000,0	6220000,0	0,0
69	215	SLE Rare	-2956,1	11500,0	-35860,0	8558000,0	6440000,0	0,0
1	103	SLU STR.	1885,5	1132,4	-87390,0	7487000,0	5939000,0	0,0
2	103	SLU STR.	1450,4	871,1	-67220,0	5759000,0	4569000,0	0,0
5	103	SLU A1 sism.	-2024,8	-172,0	-66250,0	5540000,0	5301000,0	0,0
6	103	SLU A1 sism.	-2023,9	1911,5	-66470,0	5981000,0	5302000,0	0,0
7	103	SLU A1 sism.	4924,6	-169,4	-67970,0	5538000,0	3836000,0	0,0
8	103	SLU A1 sism.	4925,5	1914,2	-68190,0	5979000,0	3836000,0	0,0
9	103	SLU A1 sism.	-2024,8	-172,0	-66250,0	5540000,0	5301000,0	0,0
10	103	SLU A1 sism.	-2023,9	1911,5	-66470,0	5981000,0	5302000,0	0,0
11	103	SLU A1 sism.	4924,6	-169,4	-67970,0	5538000,0	3836000,0	0,0
12	103	SLU A1 sism.	4925,5	1914,2	-68190,0	5979000,0	3836000,0	0,0
13	103	SLU A1 sism.	-2024,8	-172,0	-66250,0	5540000,0	5301000,0	0,0
14	103	SLU A1 sism.	-2023,9	1911,5	-66470,0	5981000,0	5302000,0	0,0
15	103	SLU A1 sism.	4924,6	-169,4	-67970,0	5538000,0	3836000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

16	103	SLU A1 sism.	4925,5	1914,2	-68190,0	5979000,0	3836000,0	0,0
17	103	SLU A1 sism.	-2024,8	-172,0	-66250,0	5540000,0	5301000,0	0,0
18	103	SLU A1 sism.	-2023,9	1911,5	-66470,0	5981000,0	5302000,0	0,0
19	103	SLU A1 sism.	4924,6	-169,4	-67970,0	5538000,0	3836000,0	0,0
20	103	SLU A1 sism.	4925,5	1914,2	-68190,0	5979000,0	3836000,0	0,0
21	103	SLU A1 sism.	406,4	-2601,9	-66600,0	5025000,0	4788000,0	0,0
22	103	SLU A1 sism.	409,5	4343,2	-67320,0	6495000,0	4789000,0	0,0
23	103	SLU A1 sism.	2491,2	-2601,1	-67120,0	5024000,0	4348000,0	0,0
24	103	SLU A1 sism.	2494,3	4344,0	-67840,0	6494000,0	4350000,0	0,0
25	103	SLU A1 sism.	406,4	-2601,9	-66600,0	5025000,0	4788000,0	0,0
26	103	SLU A1 sism.	409,5	4343,2	-67320,0	6495000,0	4789000,0	0,0
27	103	SLU A1 sism.	2491,2	-2601,1	-67120,0	5024000,0	4348000,0	0,0
28	103	SLU A1 sism.	2494,3	4344,0	-67840,0	6494000,0	4350000,0	0,0
29	103	SLU A1 sism.	406,4	-2601,9	-66600,0	5025000,0	4788000,0	0,0
30	103	SLU A1 sism.	409,5	4343,2	-67320,0	6495000,0	4789000,0	0,0
31	103	SLU A1 sism.	2491,2	-2601,1	-67120,0	5024000,0	4348000,0	0,0
32	103	SLU A1 sism.	2494,3	4344,0	-67840,0	6494000,0	4350000,0	0,0
33	103	SLU A1 sism.	406,4	-2601,9	-66600,0	5025000,0	4788000,0	0,0
34	103	SLU A1 sism.	409,5	4343,2	-67320,0	6495000,0	4789000,0	0,0
35	103	SLU A1 sism.	2491,2	-2601,1	-67120,0	5024000,0	4348000,0	0,0
36	103	SLU A1 sism.	2494,3	4344,0	-67840,0	6494000,0	4350000,0	0,0
69	103	SLE Rare	1450,4	871,1	-67220,0	5759000,0	4569000,0	0,0
1	115	SLU STR.	732,7	5911,7	-74110,0	9168000,0	6741000,0	0,0
2	115	SLU STR.	563,6	4547,5	-57010,0	7052000,0	5185000,0	0,0
5	115	SLU A1 sism.	-2925,5	3498,4	-56470,0	6831000,0	5925000,0	0,0
6	115	SLU A1 sism.	-2924,0	5591,4	-56720,0	7275000,0	5925000,0	0,0
7	115	SLU A1 sism.	4051,2	3503,6	-57300,0	6830000,0	4445000,0	0,0
8	115	SLU A1 sism.	4052,8	5596,6	-57540,0	7274000,0	4446000,0	0,0
9	115	SLU A1 sism.	-2925,5	3498,4	-56470,0	6831000,0	5925000,0	0,0
10	115	SLU A1 sism.	-2924,0	5591,4	-56720,0	7275000,0	5925000,0	0,0
11	115	SLU A1 sism.	4051,2	3503,6	-57300,0	6830000,0	4445000,0	0,0
12	115	SLU A1 sism.	4052,8	5596,6	-57540,0	7274000,0	4446000,0	0,0
13	115	SLU A1 sism.	-2925,5	3498,4	-56470,0	6831000,0	5925000,0	0,0
14	115	SLU A1 sism.	-2924,0	5591,4	-56720,0	7275000,0	5925000,0	0,0
15	115	SLU A1 sism.	4051,2	3503,6	-57300,0	6830000,0	4445000,0	0,0
16	115	SLU A1 sism.	4052,8	5596,6	-57540,0	7274000,0	4446000,0	0,0
17	115	SLU A1 sism.	-2925,5	3498,4	-56470,0	6831000,0	5925000,0	0,0
18	115	SLU A1 sism.	-2924,0	5591,4	-56720,0	7275000,0	5925000,0	0,0
19	115	SLU A1 sism.	4051,2	3503,6	-57300,0	6830000,0	4445000,0	0,0
20	115	SLU A1 sism.	4052,8	5596,6	-57540,0	7274000,0	4446000,0	0,0
21	115	SLU A1 sism.	-485,5	1058,4	-56470,0	6313000,0	5407000,0	0,0
22	115	SLU A1 sism.	-480,3	8035,1	-57300,0	7792000,0	5408000,0	0,0
23	115	SLU A1 sism.	1607,5	1059,9	-56720,0	6313000,0	4963000,0	0,0
24	115	SLU A1 sism.	1612,7	8036,6	-57540,0	7792000,0	4964000,0	0,0
25	115	SLU A1 sism.	-485,5	1058,4	-56470,0	6313000,0	5407000,0	0,0
26	115	SLU A1 sism.	-480,3	8035,1	-57300,0	7792000,0	5408000,0	0,0
27	115	SLU A1 sism.	1607,5	1059,9	-56720,0	6313000,0	4963000,0	0,0
28	115	SLU A1 sism.	1612,7	8036,6	-57540,0	7792000,0	4964000,0	0,0
29	115	SLU A1 sism.	-485,5	1058,4	-56470,0	6313000,0	5407000,0	0,0
30	115	SLU A1 sism.	-480,3	8035,1	-57300,0	7792000,0	5408000,0	0,0
31	115	SLU A1 sism.	1607,5	1059,9	-56720,0	6313000,0	4963000,0	0,0
32	115	SLU A1 sism.	1612,7	8036,6	-57540,0	7792000,0	4964000,0	0,0
33	115	SLU A1 sism.	-485,5	1058,4	-56470,0	6313000,0	5407000,0	0,0
34	115	SLU A1 sism.	-480,3	8035,1	-57300,0	7792000,0	5408000,0	0,0
35	115	SLU A1 sism.	1607,5	1059,9	-56720,0	6313000,0	4963000,0	0,0
36	115	SLU A1 sism.	1612,7	8036,6	-57540,0	7792000,0	4964000,0	0,0
69	115	SLE Rare	563,6	4547,5	-57010,0	7052000,0	5185000,0	0,0
1	119	SLU STR.	3477,9	2898,7	-73550,0	8056000,0	5781000,0	0,0
2	119	SLU STR.	2675,3	2229,8	-56580,0	6197000,0	4447000,0	0,0
5	119	SLU A1 sism.	-796,9	1186,2	-55700,0	5978000,0	5180000,0	0,0
6	119	SLU A1 sism.	-795,6	3269,1	-56110,0	6418000,0	5180000,0	0,0
7	119	SLU A1 sism.	6146,2	1190,4	-57050,0	5976000,0	3714000,0	0,0
8	119	SLU A1 sism.	6147,4	3273,3	-57460,0	6416000,0	3715000,0	0,0
9	119	SLU A1 sism.	-796,9	1186,2	-55700,0	5978000,0	5180000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

10	119	SLU A1 sism.	-795,6	3269,1	-56110,0	6418000,0	5180000,0	0,0
11	119	SLU A1 sism.	6146,2	1190,4	-57050,0	5976000,0	3714000,0	0,0
12	119	SLU A1 sism.	6147,4	3273,3	-57460,0	6416000,0	3715000,0	0,0
13	119	SLU A1 sism.	-796,9	1186,2	-55700,0	5978000,0	5180000,0	0,0
14	119	SLU A1 sism.	-795,6	3269,1	-56110,0	6418000,0	5180000,0	0,0
15	119	SLU A1 sism.	6146,2	1190,4	-57050,0	5976000,0	3714000,0	0,0
16	119	SLU A1 sism.	6147,4	3273,3	-57460,0	6416000,0	3715000,0	0,0
17	119	SLU A1 sism.	-796,9	1186,2	-55700,0	5978000,0	5180000,0	0,0
18	119	SLU A1 sism.	-795,6	3269,1	-56110,0	6418000,0	5180000,0	0,0
19	119	SLU A1 sism.	6146,2	1190,4	-57050,0	5976000,0	3714000,0	0,0
20	119	SLU A1 sism.	6147,4	3273,3	-57460,0	6416000,0	3715000,0	0,0
21	119	SLU A1 sism.	1631,8	-1242,4	-55700,0	5465000,0	4666000,0	0,0
22	119	SLU A1 sism.	1635,9	5700,7	-57050,0	6930000,0	4668000,0	0,0
23	119	SLU A1 sism.	3714,7	-1241,1	-56110,0	5464000,0	4226000,0	0,0
24	119	SLU A1 sism.	3718,8	5701,9	-57460,0	6930000,0	4229000,0	0,0
25	119	SLU A1 sism.	1631,8	-1242,4	-55700,0	5465000,0	4666000,0	0,0
26	119	SLU A1 sism.	1635,9	5700,7	-57050,0	6930000,0	4668000,0	0,0
27	119	SLU A1 sism.	3714,7	-1241,1	-56110,0	5464000,0	4226000,0	0,0
28	119	SLU A1 sism.	3718,8	5701,9	-57460,0	6930000,0	4229000,0	0,0
29	119	SLU A1 sism.	1631,8	-1242,4	-55700,0	5465000,0	4666000,0	0,0
30	119	SLU A1 sism.	1635,9	5700,7	-57050,0	6930000,0	4668000,0	0,0
31	119	SLU A1 sism.	3714,7	-1241,1	-56110,0	5464000,0	4226000,0	0,0
32	119	SLU A1 sism.	3718,8	5701,9	-57460,0	6930000,0	4229000,0	0,0
33	119	SLU A1 sism.	1631,8	-1242,4	-55700,0	5465000,0	4666000,0	0,0
34	119	SLU A1 sism.	1635,9	5700,7	-57050,0	6930000,0	4668000,0	0,0
35	119	SLU A1 sism.	3714,7	-1241,1	-56110,0	5464000,0	4226000,0	0,0
36	119	SLU A1 sism.	3718,8	5701,9	-57460,0	6930000,0	4229000,0	0,0
69	119	SLE Rare	2675,3	2229,8	-56580,0	6197000,0	4447000,0	0,0
1	135	SLU STR.	4154,7	5236,3	-59690,0	8645000,0	5841000,0	0,0
2	135	SLU STR.	3195,9	4027,9	-45910,0	6650000,0	4493000,0	0,0
5	135	SLU A1 sism.	-277,0	2983,9	-45290,0	6431000,0	5228000,0	0,0
6	135	SLU A1 sism.	-276,3	5068,8	-45810,0	6871000,0	5229000,0	0,0
7	135	SLU A1 sism.	6668,1	2987,1	-46020,0	6429000,0	3758000,0	0,0
8	135	SLU A1 sism.	6668,8	5071,9	-46530,0	6869000,0	3759000,0	0,0
9	135	SLU A1 sism.	-277,0	2983,9	-45290,0	6431000,0	5228000,0	0,0
10	135	SLU A1 sism.	-276,3	5068,8	-45810,0	6871000,0	5229000,0	0,0
11	135	SLU A1 sism.	6668,1	2987,1	-46020,0	6429000,0	3758000,0	0,0
12	135	SLU A1 sism.	6668,8	5071,9	-46530,0	6869000,0	3759000,0	0,0
13	135	SLU A1 sism.	-277,0	2983,9	-45290,0	6431000,0	5228000,0	0,0
14	135	SLU A1 sism.	-276,3	5068,8	-45810,0	6871000,0	5229000,0	0,0
15	135	SLU A1 sism.	6668,1	2987,1	-46020,0	6429000,0	3758000,0	0,0
16	135	SLU A1 sism.	6668,8	5071,9	-46530,0	6869000,0	3759000,0	0,0
17	135	SLU A1 sism.	-277,0	2983,9	-45290,0	6431000,0	5228000,0	0,0
18	135	SLU A1 sism.	-276,3	5068,8	-45810,0	6871000,0	5229000,0	0,0
19	135	SLU A1 sism.	6668,1	2987,1	-46020,0	6429000,0	3758000,0	0,0
20	135	SLU A1 sism.	6668,8	5071,9	-46530,0	6869000,0	3759000,0	0,0
21	135	SLU A1 sism.	2152,8	552,8	-44950,0	5917000,0	4713000,0	0,0
22	135	SLU A1 sism.	2155,5	7502,1	-46670,0	7383000,0	4715000,0	0,0
23	135	SLU A1 sism.	4236,4	553,7	-45160,0	5917000,0	4272000,0	0,0
24	135	SLU A1 sism.	4239,0	7503,1	-46880,0	7382000,0	4274000,0	0,0
25	135	SLU A1 sism.	2152,8	552,8	-44950,0	5917000,0	4713000,0	0,0
26	135	SLU A1 sism.	2155,5	7502,1	-46670,0	7383000,0	4715000,0	0,0
27	135	SLU A1 sism.	4236,4	553,7	-45160,0	5917000,0	4272000,0	0,0
28	135	SLU A1 sism.	4239,0	7503,1	-46880,0	7382000,0	4274000,0	0,0
29	135	SLU A1 sism.	2152,8	552,8	-44950,0	5917000,0	4713000,0	0,0
30	135	SLU A1 sism.	2155,5	7502,1	-46670,0	7383000,0	4715000,0	0,0
31	135	SLU A1 sism.	4236,4	553,7	-45160,0	5917000,0	4272000,0	0,0
32	135	SLU A1 sism.	4239,0	7503,1	-46880,0	7382000,0	4274000,0	0,0
33	135	SLU A1 sism.	2152,8	552,8	-44950,0	5917000,0	4713000,0	0,0
34	135	SLU A1 sism.	2155,5	7502,1	-46670,0	7383000,0	4715000,0	0,0
35	135	SLU A1 sism.	4236,4	553,7	-45160,0	5917000,0	4272000,0	0,0
36	135	SLU A1 sism.	4239,0	7503,1	-46880,0	7382000,0	4274000,0	0,0
69	135	SLE Rare	3195,9	4027,9	-45910,0	6650000,0	4493000,0	0,0
1	147	SLU STR.	-214,3	8559,8	-59590,0	9682000,0	7497000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

2	147	SLU STR.	-164,8	6584,5	-45840,0	7448000,0	5767000,0	0,0
5	147	SLU A1 sism.	-3655,8	5535,0	-45690,0	7225000,0	6509000,0	0,0
6	147	SLU A1 sism.	-3655,8	7633,9	-45990,0	7670000,0	6509000,0	0,0
7	147	SLU A1 sism.	3326,2	5535,0	-45690,0	7225000,0	5025000,0	0,0
8	147	SLU A1 sism.	3326,2	7633,9	-45990,0	7670000,0	5025000,0	0,0
9	147	SLU A1 sism.	-3655,8	5535,0	-45690,0	7225000,0	6509000,0	0,0
10	147	SLU A1 sism.	-3655,8	7633,9	-45990,0	7670000,0	6509000,0	0,0
11	147	SLU A1 sism.	3326,2	5535,0	-45690,0	7225000,0	5025000,0	0,0
12	147	SLU A1 sism.	3326,2	7633,9	-45990,0	7670000,0	5025000,0	0,0
13	147	SLU A1 sism.	-3655,8	5535,0	-45690,0	7225000,0	6509000,0	0,0
14	147	SLU A1 sism.	-3655,8	7633,9	-45990,0	7670000,0	6509000,0	0,0
15	147	SLU A1 sism.	3326,2	5535,0	-45690,0	7225000,0	5025000,0	0,0
16	147	SLU A1 sism.	3326,2	7633,9	-45990,0	7670000,0	5025000,0	0,0
17	147	SLU A1 sism.	-3655,8	5535,0	-45690,0	7225000,0	6509000,0	0,0
18	147	SLU A1 sism.	-3655,8	7633,9	-45990,0	7670000,0	6509000,0	0,0
19	147	SLU A1 sism.	3326,2	5535,0	-45690,0	7225000,0	5025000,0	0,0
20	147	SLU A1 sism.	3326,2	7633,9	-45990,0	7670000,0	5025000,0	0,0
21	147	SLU A1 sism.	-1212,1	3086,4	-45340,0	6705000,0	5990000,0	0,0
22	147	SLU A1 sism.	-1212,1	10080,0	-46330,0	8190000,0	5990000,0	0,0
23	147	SLU A1 sism.	882,5	3086,4	-45340,0	6705000,0	5545000,0	0,0
24	147	SLU A1 sism.	882,5	10080,0	-46330,0	8190000,0	5545000,0	0,0
25	147	SLU A1 sism.	-1212,1	3086,4	-45340,0	6705000,0	5990000,0	0,0
26	147	SLU A1 sism.	-1212,1	10080,0	-46330,0	8190000,0	5990000,0	0,0
27	147	SLU A1 sism.	882,5	3086,4	-45340,0	6705000,0	5545000,0	0,0
28	147	SLU A1 sism.	882,5	10080,0	-46330,0	8190000,0	5545000,0	0,0
29	147	SLU A1 sism.	-1212,1	3086,4	-45340,0	6705000,0	5990000,0	0,0
30	147	SLU A1 sism.	-1212,1	10080,0	-46330,0	8190000,0	5990000,0	0,0
31	147	SLU A1 sism.	882,5	3086,4	-45340,0	6705000,0	5545000,0	0,0
32	147	SLU A1 sism.	882,5	10080,0	-46330,0	8190000,0	5545000,0	0,0
33	147	SLU A1 sism.	-1212,1	3086,4	-45340,0	6705000,0	5990000,0	0,0
34	147	SLU A1 sism.	-1212,1	10080,0	-46330,0	8190000,0	5990000,0	0,0
35	147	SLU A1 sism.	882,5	3086,4	-45340,0	6705000,0	5545000,0	0,0
36	147	SLU A1 sism.	882,5	10080,0	-46330,0	8190000,0	5545000,0	0,0
69	147	SLE Rare	-164,8	6584,5	-45840,0	7448000,0	5767000,0	0,0
1	151	SLU STR.	4255,5	7698,1	-47640,0	9185000,0	5941000,0	0,0
2	151	SLU STR.	3273,4	5921,6	-36650,0	7065000,0	4570000,0	0,0
5	151	SLU A1 sism.	-199,9	4878,8	-36370,0	6845000,0	5306000,0	0,0
6	151	SLU A1 sism.	-199,9	6964,4	-36930,0	7285000,0	5306000,0	0,0
7	151	SLU A1 sism.	6746,7	4878,8	-36370,0	6845000,0	3834000,0	0,0
8	151	SLU A1 sism.	6746,7	6964,4	-36930,0	7285000,0	3834000,0	0,0
9	151	SLU A1 sism.	-199,9	4878,8	-36370,0	6845000,0	5306000,0	0,0
10	151	SLU A1 sism.	-199,9	6964,4	-36930,0	7285000,0	5306000,0	0,0
11	151	SLU A1 sism.	6746,7	4878,8	-36370,0	6845000,0	3834000,0	0,0
12	151	SLU A1 sism.	6746,7	6964,4	-36930,0	7285000,0	3834000,0	0,0
13	151	SLU A1 sism.	-199,9	4878,8	-36370,0	6845000,0	5306000,0	0,0
14	151	SLU A1 sism.	-199,9	6964,4	-36930,0	7285000,0	5306000,0	0,0
15	151	SLU A1 sism.	6746,7	4878,8	-36370,0	6845000,0	3834000,0	0,0
16	151	SLU A1 sism.	6746,7	6964,4	-36930,0	7285000,0	3834000,0	0,0
17	151	SLU A1 sism.	-199,9	4878,8	-36370,0	6845000,0	5306000,0	0,0
18	151	SLU A1 sism.	-199,9	6964,4	-36930,0	7285000,0	5306000,0	0,0
19	151	SLU A1 sism.	6746,7	4878,8	-36370,0	6845000,0	3834000,0	0,0
20	151	SLU A1 sism.	6746,7	6964,4	-36930,0	7285000,0	3834000,0	0,0
21	151	SLU A1 sism.	2231,5	2445,5	-35720,0	6332000,0	4791000,0	0,0
22	151	SLU A1 sism.	2231,5	9397,7	-37570,0	7798000,0	4791000,0	0,0
23	151	SLU A1 sism.	4315,4	2445,5	-35720,0	6332000,0	4349000,0	0,0
24	151	SLU A1 sism.	4315,4	9397,7	-37570,0	7798000,0	4349000,0	0,0
25	151	SLU A1 sism.	2231,5	2445,5	-35720,0	6332000,0	4791000,0	0,0
26	151	SLU A1 sism.	2231,5	9397,7	-37570,0	7798000,0	4791000,0	0,0
27	151	SLU A1 sism.	4315,4	2445,5	-35720,0	6332000,0	4349000,0	0,0
28	151	SLU A1 sism.	4315,4	9397,7	-37570,0	7798000,0	4349000,0	0,0
29	151	SLU A1 sism.	2231,5	2445,5	-35720,0	6332000,0	4791000,0	0,0
30	151	SLU A1 sism.	2231,5	9397,7	-37570,0	7798000,0	4791000,0	0,0
31	151	SLU A1 sism.	4315,4	2445,5	-35720,0	6332000,0	4349000,0	0,0
32	151	SLU A1 sism.	4315,4	9397,7	-37570,0	7798000,0	4349000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

33	151	SLU A1 sism.	2231,5	2445,5	-35720,0	6332000,0	4791000,0	0,0
34	151	SLU A1 sism.	2231,5	9397,7	-37570,0	7798000,0	4791000,0	0,0
35	151	SLU A1 sism.	4315,4	2445,5	-35720,0	6332000,0	4349000,0	0,0
36	151	SLU A1 sism.	4315,4	9397,7	-37570,0	7798000,0	4349000,0	0,0
69	151	SLE Rare	3273,4	5921,6	-36650,0	7065000,0	4570000,0	0,0
1	167	SLU STR.	3718,5	10270,0	-39130,0	9790000,0	6092000,0	0,0
2	167	SLU STR.	2860,4	7900,5	-30100,0	7531000,0	4686000,0	0,0
5	167	SLU A1 sism.	-611,8	6859,6	-30200,0	7310000,0	5421000,0	0,0
6	167	SLU A1 sism.	-612,6	8944,4	-30720,0	7750000,0	5421000,0	0,0
7	167	SLU A1 sism.	6333,3	6856,5	-29480,0	7312000,0	3952000,0	0,0
8	167	SLU A1 sism.	6332,6	8941,3	-30000,0	7751000,0	3951000,0	0,0
9	167	SLU A1 sism.	-611,8	6859,6	-30200,0	7310000,0	5421000,0	0,0
10	167	SLU A1 sism.	-612,6	8944,4	-30720,0	7750000,0	5421000,0	0,0
11	167	SLU A1 sism.	6333,3	6856,5	-29480,0	7312000,0	3952000,0	0,0
12	167	SLU A1 sism.	6332,6	8941,3	-30000,0	7751000,0	3951000,0	0,0
13	167	SLU A1 sism.	-611,8	6859,6	-30200,0	7310000,0	5421000,0	0,0
14	167	SLU A1 sism.	-612,6	8944,4	-30720,0	7750000,0	5421000,0	0,0
15	167	SLU A1 sism.	6333,3	6856,5	-29480,0	7312000,0	3952000,0	0,0
16	167	SLU A1 sism.	6332,6	8941,3	-30000,0	7751000,0	3951000,0	0,0
17	167	SLU A1 sism.	-611,8	6859,6	-30200,0	7310000,0	5421000,0	0,0
18	167	SLU A1 sism.	-612,6	8944,4	-30720,0	7750000,0	5421000,0	0,0
19	167	SLU A1 sism.	6333,3	6856,5	-29480,0	7312000,0	3952000,0	0,0
20	167	SLU A1 sism.	6332,6	8941,3	-30000,0	7751000,0	3951000,0	0,0
21	167	SLU A1 sism.	1819,9	4426,3	-29350,0	6798000,0	4908000,0	0,0
22	167	SLU A1 sism.	1817,3	11380,0	-31070,0	8263000,0	4906000,0	0,0
23	167	SLU A1 sism.	3903,5	4425,3	-29130,0	6798000,0	4467000,0	0,0
24	167	SLU A1 sism.	3900,8	11370,0	-30850,0	8264000,0	4465000,0	0,0
25	167	SLU A1 sism.	1819,9	4426,3	-29350,0	6798000,0	4908000,0	0,0
26	167	SLU A1 sism.	1817,3	11380,0	-31070,0	8263000,0	4906000,0	0,0
27	167	SLU A1 sism.	3903,5	4425,3	-29130,0	6798000,0	4467000,0	0,0
28	167	SLU A1 sism.	3900,8	11370,0	-30850,0	8264000,0	4465000,0	0,0
29	167	SLU A1 sism.	1819,9	4426,3	-29350,0	6798000,0	4908000,0	0,0
30	167	SLU A1 sism.	1817,3	11380,0	-31070,0	8263000,0	4906000,0	0,0
31	167	SLU A1 sism.	3903,5	4425,3	-29130,0	6798000,0	4467000,0	0,0
32	167	SLU A1 sism.	3900,8	11370,0	-30850,0	8264000,0	4465000,0	0,0
33	167	SLU A1 sism.	1819,9	4426,3	-29350,0	6798000,0	4908000,0	0,0
34	167	SLU A1 sism.	1817,3	11380,0	-31070,0	8263000,0	4906000,0	0,0
35	167	SLU A1 sism.	3903,5	4425,3	-29130,0	6798000,0	4467000,0	0,0
36	167	SLU A1 sism.	3900,8	11370,0	-30850,0	8264000,0	4465000,0	0,0
69	167	SLE Rare	2860,4	7900,5	-30100,0	7531000,0	4686000,0	0,0
1	179	SLU STR.	-350,3	11120,0	-49750,0	10150000,0	7367000,0	0,0
2	179	SLU STR.	-269,5	8556,6	-38270,0	7808000,0	5667000,0	0,0
5	179	SLU A1 sism.	-3757,1	7512,7	-38560,0	7586000,0	6407000,0	0,0
6	179	SLU A1 sism.	-3758,6	9605,7	-38810,0	8030000,0	6406000,0	0,0
7	179	SLU A1 sism.	3219,7	7507,5	-37740,0	7586000,0	4927000,0	0,0
8	179	SLU A1 sism.	3218,1	9600,5	-37980,0	8030000,0	4927000,0	0,0
9	179	SLU A1 sism.	-3757,1	7512,7	-38560,0	7586000,0	6407000,0	0,0
10	179	SLU A1 sism.	-3758,6	9605,7	-38810,0	8030000,0	6406000,0	0,0
11	179	SLU A1 sism.	3219,7	7507,5	-37740,0	7586000,0	4927000,0	0,0
12	179	SLU A1 sism.	3218,1	9600,5	-37980,0	8030000,0	4927000,0	0,0
13	179	SLU A1 sism.	-3757,1	7512,7	-38560,0	7586000,0	6407000,0	0,0
14	179	SLU A1 sism.	-3758,6	9605,7	-38810,0	8030000,0	6406000,0	0,0
15	179	SLU A1 sism.	3219,7	7507,5	-37740,0	7586000,0	4927000,0	0,0
16	179	SLU A1 sism.	3218,1	9600,5	-37980,0	8030000,0	4927000,0	0,0
17	179	SLU A1 sism.	-3757,1	7512,7	-38560,0	7586000,0	6407000,0	0,0
18	179	SLU A1 sism.	-3758,6	9605,7	-38810,0	8030000,0	6406000,0	0,0
19	179	SLU A1 sism.	3219,7	7507,5	-37740,0	7586000,0	4927000,0	0,0
20	179	SLU A1 sism.	3218,1	9600,5	-37980,0	8030000,0	4927000,0	0,0
21	179	SLU A1 sism.	-1313,4	5069,0	-37980,0	7068000,0	5889000,0	0,0
22	179	SLU A1 sism.	-1318,6	12050,0	-38810,0	8548000,0	5888000,0	0,0
23	179	SLU A1 sism.	779,6	5067,5	-37740,0	7068000,0	5445000,0	0,0
24	179	SLU A1 sism.	774,4	12040,0	-38560,0	8548000,0	5444000,0	0,0
25	179	SLU A1 sism.	-1313,4	5069,0	-37980,0	7068000,0	5889000,0	0,0
26	179	SLU A1 sism.	-1318,6	12050,0	-38810,0	8548000,0	5888000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

27	179	SLU A1 sism.	779,6	5067,5	-37740,0	7068000,0	5445000,0	0,0
28	179	SLU A1 sism.	774,4	12040,0	-38560,0	8548000,0	5444000,0	0,0
29	179	SLU A1 sism.	-1313,4	5069,0	-37980,0	7068000,0	5889000,0	0,0
30	179	SLU A1 sism.	-1318,6	12050,0	-38810,0	8548000,0	5888000,0	0,0
31	179	SLU A1 sism.	779,6	5067,5	-37740,0	7068000,0	5445000,0	0,0
32	179	SLU A1 sism.	774,4	12040,0	-38560,0	8548000,0	5444000,0	0,0
33	179	SLU A1 sism.	-1313,4	5069,0	-37980,0	7068000,0	5889000,0	0,0
34	179	SLU A1 sism.	-1318,6	12050,0	-38810,0	8548000,0	5888000,0	0,0
35	179	SLU A1 sism.	779,6	5067,5	-37740,0	7068000,0	5445000,0	0,0
36	179	SLU A1 sism.	774,4	12040,0	-38560,0	8548000,0	5444000,0	0,0
69	179	SLE Rare	-269,5	8556,6	-38270,0	7808000,0	5667000,0	0,0
1	183	SLU STR.	2299,9	12740,0	-35310,0	10460000,0	6461000,0	0,0
2	183	SLU STR.	1769,1	9797,5	-27160,0	8043000,0	4970000,0	0,0
5	183	SLU A1 sism.	-1701,8	8758,2	-27630,0	7822000,0	5703000,0	0,0
6	183	SLU A1 sism.	-1703,0	10840,0	-28040,0	8261000,0	5703000,0	0,0
7	183	SLU A1 sism.	5241,3	8754,0	-26290,0	7824000,0	4238000,0	0,0
8	183	SLU A1 sism.	5240,0	10840,0	-26690,0	8264000,0	4237000,0	0,0
9	183	SLU A1 sism.	-1701,8	8758,2	-27630,0	7822000,0	5703000,0	0,0
10	183	SLU A1 sism.	-1703,0	10840,0	-28040,0	8261000,0	5703000,0	0,0
11	183	SLU A1 sism.	5241,3	8754,0	-26290,0	7824000,0	4238000,0	0,0
12	183	SLU A1 sism.	5240,0	10840,0	-26690,0	8264000,0	4237000,0	0,0
13	183	SLU A1 sism.	-1701,8	8758,2	-27630,0	7822000,0	5703000,0	0,0
14	183	SLU A1 sism.	-1703,0	10840,0	-28040,0	8261000,0	5703000,0	0,0
15	183	SLU A1 sism.	5241,3	8754,0	-26290,0	7824000,0	4238000,0	0,0
16	183	SLU A1 sism.	5240,0	10840,0	-26690,0	8264000,0	4237000,0	0,0
17	183	SLU A1 sism.	-1701,8	8758,2	-27630,0	7822000,0	5703000,0	0,0
18	183	SLU A1 sism.	-1703,0	10840,0	-28040,0	8261000,0	5703000,0	0,0
19	183	SLU A1 sism.	5241,3	8754,0	-26290,0	7824000,0	4238000,0	0,0
20	183	SLU A1 sism.	5240,0	10840,0	-26690,0	8264000,0	4237000,0	0,0
21	183	SLU A1 sism.	729,8	6326,7	-26690,0	7310000,0	5191000,0	0,0
22	183	SLU A1 sism.	725,6	13270,0	-28040,0	8775000,0	5189000,0	0,0
23	183	SLU A1 sism.	2812,7	6325,4	-26290,0	7310000,0	4752000,0	0,0
24	183	SLU A1 sism.	2808,5	13270,0	-27630,0	8776000,0	4749000,0	0,0
25	183	SLU A1 sism.	729,8	6326,7	-26690,0	7310000,0	5191000,0	0,0
26	183	SLU A1 sism.	725,6	13270,0	-28040,0	8775000,0	5189000,0	0,0
27	183	SLU A1 sism.	2812,7	6325,4	-26290,0	7310000,0	4752000,0	0,0
28	183	SLU A1 sism.	2808,5	13270,0	-27630,0	8776000,0	4749000,0	0,0
29	183	SLU A1 sism.	729,8	6326,7	-26690,0	7310000,0	5191000,0	0,0
30	183	SLU A1 sism.	725,6	13270,0	-28040,0	8775000,0	5189000,0	0,0
31	183	SLU A1 sism.	2812,7	6325,4	-26290,0	7310000,0	4752000,0	0,0
32	183	SLU A1 sism.	2808,5	13270,0	-27630,0	8776000,0	4749000,0	0,0
33	183	SLU A1 sism.	729,8	6326,7	-26690,0	7310000,0	5191000,0	0,0
34	183	SLU A1 sism.	725,6	13270,0	-28040,0	8775000,0	5189000,0	0,0
35	183	SLU A1 sism.	2812,7	6325,4	-26290,0	7310000,0	4752000,0	0,0
36	183	SLU A1 sism.	2808,5	13270,0	-27630,0	8776000,0	4749000,0	0,0
69	183	SLE Rare	1769,1	9797,5	-27160,0	8043000,0	4970000,0	0,0
1	199	SLU STR.	-410,9	14400,0	-38580,0	10970000,0	7268000,0	0,0
2	199	SLU STR.	-316,1	11080,0	-29670,0	8436000,0	5591000,0	0,0
5	199	SLU A1 sism.	-3790,3	10040,0	-30420,0	8215000,0	6324000,0	0,0
6	199	SLU A1 sism.	-3791,2	12120,0	-30640,0	8655000,0	6324000,0	0,0
7	199	SLU A1 sism.	3159,1	10030,0	-28700,0	8216000,0	4859000,0	0,0
8	199	SLU A1 sism.	3158,2	12120,0	-28920,0	8657000,0	4858000,0	0,0
9	199	SLU A1 sism.	-3790,3	10040,0	-30420,0	8215000,0	6324000,0	0,0
10	199	SLU A1 sism.	-3791,2	12120,0	-30640,0	8655000,0	6324000,0	0,0
11	199	SLU A1 sism.	3159,1	10030,0	-28700,0	8216000,0	4859000,0	0,0
12	199	SLU A1 sism.	3158,2	12120,0	-28920,0	8657000,0	4858000,0	0,0
13	199	SLU A1 sism.	-3790,3	10040,0	-30420,0	8215000,0	6324000,0	0,0
14	199	SLU A1 sism.	-3791,2	12120,0	-30640,0	8655000,0	6324000,0	0,0
15	199	SLU A1 sism.	3159,1	10030,0	-28700,0	8216000,0	4859000,0	0,0
16	199	SLU A1 sism.	3158,2	12120,0	-28920,0	8657000,0	4858000,0	0,0
17	199	SLU A1 sism.	-3790,3	10040,0	-30420,0	8215000,0	6324000,0	0,0
18	199	SLU A1 sism.	-3791,2	12120,0	-30640,0	8655000,0	6324000,0	0,0
19	199	SLU A1 sism.	3159,1	10030,0	-28700,0	8216000,0	4859000,0	0,0
20	199	SLU A1 sism.	3158,2	12120,0	-28920,0	8657000,0	4858000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

21	199	SLU A1 sism.	-1356,9	7604,7	-29570,0	7701000,0	5812000,0	0,0
22	199	SLU A1 sism.	-1360,0	14550,0	-30290,0	9171000,0	5810000,0	0,0
23	199	SLU A1 sism.	727,9	7603,9	-29050,0	7701000,0	5372000,0	0,0
24	199	SLU A1 sism.	724,8	14550,0	-29780,0	9171000,0	5370000,0	0,0
25	199	SLU A1 sism.	-1356,9	7604,7	-29570,0	7701000,0	5812000,0	0,0
26	199	SLU A1 sism.	-1360,0	14550,0	-30290,0	9171000,0	5810000,0	0,0
27	199	SLU A1 sism.	727,9	7603,9	-29050,0	7701000,0	5372000,0	0,0
28	199	SLU A1 sism.	724,8	14550,0	-29780,0	9171000,0	5370000,0	0,0
29	199	SLU A1 sism.	-1356,9	7604,7	-29570,0	7701000,0	5812000,0	0,0
30	199	SLU A1 sism.	-1360,0	14550,0	-30290,0	9171000,0	5810000,0	0,0
31	199	SLU A1 sism.	727,9	7603,9	-29050,0	7701000,0	5372000,0	0,0
32	199	SLU A1 sism.	724,8	14550,0	-29780,0	9171000,0	5370000,0	0,0
33	199	SLU A1 sism.	-1356,9	7604,7	-29570,0	7701000,0	5812000,0	0,0
34	199	SLU A1 sism.	-1360,0	14550,0	-30290,0	9171000,0	5810000,0	0,0
35	199	SLU A1 sism.	727,9	7603,9	-29050,0	7701000,0	5372000,0	0,0
36	199	SLU A1 sism.	724,8	14550,0	-29780,0	9171000,0	5370000,0	0,0
69	199	SLE Rare	-316,1	11080,0	-29670,0	8436000,0	5591000,0	0,0
1	211	SLU STR.	-4680,3	12410,0	-59040,0	10690000,0	8858000,0	0,0
2	211	SLU STR.	-3600,2	9547,9	-45420,0	8221000,0	6814000,0	0,0
5	211	SLU A1 sism.	-7098,3	8500,6	-45910,0	7998000,0	7557000,0	0,0
6	211	SLU A1 sism.	-7098,3	10600,0	-45910,0	8444000,0	7557000,0	0,0
7	211	SLU A1 sism.	-102,1	8500,6	-44920,0	7998000,0	6072000,0	0,0
8	211	SLU A1 sism.	-102,1	10600,0	-44920,0	8444000,0	6072000,0	0,0
9	211	SLU A1 sism.	-7098,3	8500,6	-45910,0	7998000,0	7557000,0	0,0
10	211	SLU A1 sism.	-7098,3	10600,0	-45910,0	8444000,0	7557000,0	0,0
11	211	SLU A1 sism.	-102,1	8500,6	-44920,0	7998000,0	6072000,0	0,0
12	211	SLU A1 sism.	-102,1	10600,0	-44920,0	8444000,0	6072000,0	0,0
13	211	SLU A1 sism.	-7098,3	8500,6	-45910,0	7998000,0	7557000,0	0,0
14	211	SLU A1 sism.	-7098,3	10600,0	-45910,0	8444000,0	7557000,0	0,0
15	211	SLU A1 sism.	-102,1	8500,6	-44920,0	7998000,0	6072000,0	0,0
16	211	SLU A1 sism.	-102,1	10600,0	-44920,0	8444000,0	6072000,0	0,0
17	211	SLU A1 sism.	-7098,3	8500,6	-45910,0	7998000,0	7557000,0	0,0
18	211	SLU A1 sism.	-7098,3	10600,0	-45910,0	8444000,0	7557000,0	0,0
19	211	SLU A1 sism.	-102,1	8500,6	-44920,0	7998000,0	6072000,0	0,0
20	211	SLU A1 sism.	-102,1	10600,0	-44920,0	8444000,0	6072000,0	0,0
21	211	SLU A1 sism.	-4649,6	6056,9	-45570,0	7479000,0	7037000,0	0,0
22	211	SLU A1 sism.	-4649,6	13040,0	-45570,0	8963000,0	7037000,0	0,0
23	211	SLU A1 sism.	-2550,8	6056,9	-45270,0	7479000,0	6591000,0	0,0
24	211	SLU A1 sism.	-2550,8	13040,0	-45270,0	8963000,0	6591000,0	0,0
25	211	SLU A1 sism.	-4649,6	6056,9	-45570,0	7479000,0	7037000,0	0,0
26	211	SLU A1 sism.	-4649,6	13040,0	-45570,0	8963000,0	7037000,0	0,0
27	211	SLU A1 sism.	-2550,8	6056,9	-45270,0	7479000,0	6591000,0	0,0
28	211	SLU A1 sism.	-2550,8	13040,0	-45270,0	8963000,0	6591000,0	0,0
29	211	SLU A1 sism.	-4649,6	6056,9	-45570,0	7479000,0	7037000,0	0,0
30	211	SLU A1 sism.	-4649,6	13040,0	-45570,0	8963000,0	7037000,0	0,0
31	211	SLU A1 sism.	-2550,8	6056,9	-45270,0	7479000,0	6591000,0	0,0
32	211	SLU A1 sism.	-2550,8	13040,0	-45270,0	8963000,0	6591000,0	0,0
33	211	SLU A1 sism.	-4649,6	6056,9	-45570,0	7479000,0	7037000,0	0,0
34	211	SLU A1 sism.	-4649,6	13040,0	-45570,0	8963000,0	7037000,0	0,0
35	211	SLU A1 sism.	-2550,8	6056,9	-45270,0	7479000,0	6591000,0	0,0
36	211	SLU A1 sism.	-2550,8	13040,0	-45270,0	8963000,0	6591000,0	0,0
69	211	SLE Rare	-3600,2	9547,9	-45420,0	8221000,0	6814000,0	0,0
1	231	SLU STR.	-7388,8	13970,0	-58330,0	10710000,0	9541000,0	0,0
2	231	SLU STR.	-5683,7	10740,0	-44870,0	8242000,0	7339000,0	0,0
5	231	SLU A1 sism.	-9158,9	9700,5	-45840,0	8022000,0	8072000,0	0,0
6	231	SLU A1 sism.	-9157,9	11780,0	-45620,0	8463000,0	8072000,0	0,0
7	231	SLU A1 sism.	-2209,5	9703,1	-44120,0	8020000,0	6606000,0	0,0
8	231	SLU A1 sism.	-2208,6	11790,0	-43900,0	8461000,0	6606000,0	0,0
9	231	SLU A1 sism.	-9158,9	9700,5	-45840,0	8022000,0	8072000,0	0,0
10	231	SLU A1 sism.	-9157,9	11780,0	-45620,0	8463000,0	8072000,0	0,0
11	231	SLU A1 sism.	-2209,5	9703,1	-44120,0	8020000,0	6606000,0	0,0
12	231	SLU A1 sism.	-2208,6	11790,0	-43900,0	8461000,0	6606000,0	0,0
13	231	SLU A1 sism.	-9158,9	9700,5	-45840,0	8022000,0	8072000,0	0,0
14	231	SLU A1 sism.	-9157,9	11780,0	-45620,0	8463000,0	8072000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

15	231	SLU A1 sism.	-2209,5	9703,1	-44120,0	8020000,0	6606000,0	0,0
16	231	SLU A1 sism.	-2208,6	11790,0	-43900,0	8461000,0	6606000,0	0,0
17	231	SLU A1 sism.	-9158,9	9700,5	-45840,0	8022000,0	8072000,0	0,0
18	231	SLU A1 sism.	-9157,9	11780,0	-45620,0	8463000,0	8072000,0	0,0
19	231	SLU A1 sism.	-2209,5	9703,1	-44120,0	8020000,0	6606000,0	0,0
20	231	SLU A1 sism.	-2208,6	11790,0	-43900,0	8461000,0	6606000,0	0,0
21	231	SLU A1 sism.	-6727,7	7270,6	-45490,0	7507000,0	7558000,0	0,0
22	231	SLU A1 sism.	-6724,6	14220,0	-44770,0	8977000,0	7560000,0	0,0
23	231	SLU A1 sism.	-4642,9	7271,4	-44980,0	7506000,0	7118000,0	0,0
24	231	SLU A1 sism.	-4639,8	14220,0	-44250,0	8976000,0	7120000,0	0,0
25	231	SLU A1 sism.	-6727,7	7270,6	-45490,0	7507000,0	7558000,0	0,0
26	231	SLU A1 sism.	-6724,6	14220,0	-44770,0	8977000,0	7560000,0	0,0
27	231	SLU A1 sism.	-4642,9	7271,4	-44980,0	7506000,0	7118000,0	0,0
28	231	SLU A1 sism.	-4639,8	14220,0	-44250,0	8976000,0	7120000,0	0,0
29	231	SLU A1 sism.	-6727,7	7270,6	-45490,0	7507000,0	7558000,0	0,0
30	231	SLU A1 sism.	-6724,6	14220,0	-44770,0	8977000,0	7560000,0	0,0
31	231	SLU A1 sism.	-4642,9	7271,4	-44980,0	7506000,0	7118000,0	0,0
32	231	SLU A1 sism.	-4639,8	14220,0	-44250,0	8976000,0	7120000,0	0,0
33	231	SLU A1 sism.	-6727,7	7270,6	-45490,0	7507000,0	7558000,0	0,0
34	231	SLU A1 sism.	-6724,6	14220,0	-44770,0	8977000,0	7560000,0	0,0
35	231	SLU A1 sism.	-4642,9	7271,4	-44980,0	7506000,0	7118000,0	0,0
36	231	SLU A1 sism.	-4639,8	14220,0	-44250,0	8976000,0	7120000,0	0,0
69	231	SLE Rare	-5683,7	10740,0	-44870,0	8242000,0	7339000,0	0,0
1	243	SLU STR.	-8947,5	10050,0	-73200,0	9524000,0	10310000,0	0,0
2	243	SLU STR.	-6882,7	7728,0	-56310,0	7326000,0	7932000,0	0,0
5	243	SLU A1 sism.	-10370,0	6678,8	-56840,0	7105000,0	8671000,0	0,0
6	243	SLU A1 sism.	-10370,0	8771,9	-56590,0	7548000,0	8672000,0	0,0
7	243	SLU A1 sism.	-3395,1	6684,1	-56020,0	7104000,0	7192000,0	0,0
8	243	SLU A1 sism.	-3393,6	8777,1	-55770,0	7548000,0	7192000,0	0,0
9	243	SLU A1 sism.	-10370,0	6678,8	-56840,0	7105000,0	8671000,0	0,0
10	243	SLU A1 sism.	-10370,0	8771,9	-56590,0	7548000,0	8672000,0	0,0
11	243	SLU A1 sism.	-3395,1	6684,1	-56020,0	7104000,0	7192000,0	0,0
12	243	SLU A1 sism.	-3393,6	8777,1	-55770,0	7548000,0	7192000,0	0,0
13	243	SLU A1 sism.	-10370,0	6678,8	-56840,0	7105000,0	8671000,0	0,0
14	243	SLU A1 sism.	-10370,0	8771,9	-56590,0	7548000,0	8672000,0	0,0
15	243	SLU A1 sism.	-3395,1	6684,1	-56020,0	7104000,0	7192000,0	0,0
16	243	SLU A1 sism.	-3393,6	8777,1	-55770,0	7548000,0	7192000,0	0,0
17	243	SLU A1 sism.	-10370,0	6678,8	-56840,0	7105000,0	8671000,0	0,0
18	243	SLU A1 sism.	-10370,0	8771,9	-56590,0	7548000,0	8672000,0	0,0
19	243	SLU A1 sism.	-3395,1	6684,1	-56020,0	7104000,0	7192000,0	0,0
20	243	SLU A1 sism.	-3393,6	8777,1	-55770,0	7548000,0	7192000,0	0,0
21	243	SLU A1 sism.	-7931,8	4238,8	-56840,0	6586000,0	8153000,0	0,0
22	243	SLU A1 sism.	-7926,6	11220,0	-56020,0	8066000,0	8154000,0	0,0
23	243	SLU A1 sism.	-5838,8	4240,4	-56590,0	6586000,0	7709000,0	0,0
24	243	SLU A1 sism.	-5833,6	11220,0	-55770,0	8066000,0	7710000,0	0,0
25	243	SLU A1 sism.	-7931,8	4238,8	-56840,0	6586000,0	8153000,0	0,0
26	243	SLU A1 sism.	-7926,6	11220,0	-56020,0	8066000,0	8154000,0	0,0
27	243	SLU A1 sism.	-5838,8	4240,4	-56590,0	6586000,0	7709000,0	0,0
28	243	SLU A1 sism.	-5833,6	11220,0	-55770,0	8066000,0	7710000,0	0,0
29	243	SLU A1 sism.	-7931,8	4238,8	-56840,0	6586000,0	8153000,0	0,0
30	243	SLU A1 sism.	-7926,6	11220,0	-56020,0	8066000,0	8154000,0	0,0
31	243	SLU A1 sism.	-5838,8	4240,4	-56590,0	6586000,0	7709000,0	0,0
32	243	SLU A1 sism.	-5833,6	11220,0	-55770,0	8066000,0	7710000,0	0,0
33	243	SLU A1 sism.	-7931,8	4238,8	-56840,0	6586000,0	8153000,0	0,0
34	243	SLU A1 sism.	-7926,6	11220,0	-56020,0	8066000,0	8154000,0	0,0
35	243	SLU A1 sism.	-5838,8	4240,4	-56590,0	6586000,0	7709000,0	0,0
36	243	SLU A1 sism.	-5833,6	11220,0	-55770,0	8066000,0	7710000,0	0,0
69	243	SLE Rare	-6882,7	7728,0	-56310,0	7326000,0	7932000,0	0,0
1	247	SLU STR.	-10240,0	11560,0	-72060,0	9773000,0	10430000,0	0,0
2	247	SLU STR.	-7873,3	8894,9	-55430,0	7518000,0	8019000,0	0,0
5	247	SLU A1 sism.	-11350,0	7851,4	-56300,0	7299000,0	8752000,0	0,0
6	247	SLU A1 sism.	-11340,0	9934,3	-55900,0	7739000,0	8753000,0	0,0
7	247	SLU A1 sism.	-4402,4	7855,6	-54950,0	7297000,0	7286000,0	0,0
8	247	SLU A1 sism.	-4401,1	9938,5	-54550,0	7736000,0	7287000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

9	247	SLU A1 sism.	-11350,0	7851,4	-56300,0	7299000,0	8752000,0	0,0
10	247	SLU A1 sism.	-11340,0	9934,3	-55900,0	7739000,0	8753000,0	0,0
11	247	SLU A1 sism.	-4402,4	7855,6	-54950,0	7297000,0	7286000,0	0,0
12	247	SLU A1 sism.	-4401,1	9938,5	-54550,0	7736000,0	7287000,0	0,0
13	247	SLU A1 sism.	-11350,0	7851,4	-56300,0	7299000,0	8752000,0	0,0
14	247	SLU A1 sism.	-11340,0	9934,3	-55900,0	7739000,0	8753000,0	0,0
15	247	SLU A1 sism.	-4402,4	7855,6	-54950,0	7297000,0	7286000,0	0,0
16	247	SLU A1 sism.	-4401,1	9938,5	-54550,0	7736000,0	7287000,0	0,0
17	247	SLU A1 sism.	-11350,0	7851,4	-56300,0	7299000,0	8752000,0	0,0
18	247	SLU A1 sism.	-11340,0	9934,3	-55900,0	7739000,0	8753000,0	0,0
19	247	SLU A1 sism.	-4402,4	7855,6	-54950,0	7297000,0	7286000,0	0,0
20	247	SLU A1 sism.	-4401,1	9938,5	-54550,0	7736000,0	7287000,0	0,0
21	247	SLU A1 sism.	-8916,8	5422,8	-56300,0	6785000,0	8238000,0	0,0
22	247	SLU A1 sism.	-8912,6	12370,0	-54950,0	8251000,0	8240000,0	0,0
23	247	SLU A1 sism.	-6833,9	5424,1	-55900,0	6785000,0	7798000,0	0,0
24	247	SLU A1 sism.	-6829,7	12370,0	-54550,0	8250000,0	7801000,0	0,0
25	247	SLU A1 sism.	-8916,8	5422,8	-56300,0	6785000,0	8238000,0	0,0
26	247	SLU A1 sism.	-8912,6	12370,0	-54950,0	8251000,0	8240000,0	0,0
27	247	SLU A1 sism.	-6833,9	5424,1	-55900,0	6785000,0	7798000,0	0,0
28	247	SLU A1 sism.	-6829,7	12370,0	-54550,0	8250000,0	7801000,0	0,0
29	247	SLU A1 sism.	-8916,8	5422,8	-56300,0	6785000,0	8238000,0	0,0
30	247	SLU A1 sism.	-8912,6	12370,0	-54950,0	8251000,0	8240000,0	0,0
31	247	SLU A1 sism.	-6833,9	5424,1	-55900,0	6785000,0	7798000,0	0,0
32	247	SLU A1 sism.	-6829,7	12370,0	-54550,0	8250000,0	7801000,0	0,0
33	247	SLU A1 sism.	-8916,8	5422,8	-56300,0	6785000,0	8238000,0	0,0
34	247	SLU A1 sism.	-8912,6	12370,0	-54950,0	8251000,0	8240000,0	0,0
35	247	SLU A1 sism.	-6833,9	5424,1	-55900,0	6785000,0	7798000,0	0,0
36	247	SLU A1 sism.	-6829,7	12370,0	-54550,0	8250000,0	7801000,0	0,0
69	247	SLE Rare	-7873,3	8894,9	-55430,0	7518000,0	8019000,0	0,0
1	263	SLU STR.	-11550,0	7977,7	-86030,0	8459000,0	10730000,0	0,0
2	263	SLU STR.	-8883,4	6136,7	-66180,0	6507000,0	8255000,0	0,0
5	263	SLU A1 sism.	-12360,0	5092,8	-66800,0	6288000,0	8990000,0	0,0
6	263	SLU A1 sism.	-12360,0	7177,6	-66280,0	6728000,0	8990000,0	0,0
7	263	SLU A1 sism.	-5411,2	5095,9	-66070,0	6286000,0	7520000,0	0,0
8	263	SLU A1 sism.	-5410,4	7180,7	-65560,0	6726000,0	7520000,0	0,0
9	263	SLU A1 sism.	-12360,0	5092,8	-66800,0	6288000,0	8990000,0	0,0
10	263	SLU A1 sism.	-12360,0	7177,6	-66280,0	6728000,0	8990000,0	0,0
11	263	SLU A1 sism.	-5411,2	5095,9	-66070,0	6286000,0	7520000,0	0,0
12	263	SLU A1 sism.	-5410,4	7180,7	-65560,0	6726000,0	7520000,0	0,0
13	263	SLU A1 sism.	-12360,0	5092,8	-66800,0	6288000,0	8990000,0	0,0
14	263	SLU A1 sism.	-12360,0	7177,6	-66280,0	6728000,0	8990000,0	0,0
15	263	SLU A1 sism.	-5411,2	5095,9	-66070,0	6286000,0	7520000,0	0,0
16	263	SLU A1 sism.	-5410,4	7180,7	-65560,0	6726000,0	7520000,0	0,0
17	263	SLU A1 sism.	-12360,0	5092,8	-66800,0	6288000,0	8990000,0	0,0
18	263	SLU A1 sism.	-12360,0	7177,6	-66280,0	6728000,0	8990000,0	0,0
19	263	SLU A1 sism.	-5411,2	5095,9	-66070,0	6286000,0	7520000,0	0,0
20	263	SLU A1 sism.	-5410,4	7180,7	-65560,0	6726000,0	7520000,0	0,0
21	263	SLU A1 sism.	-9926,4	2661,6	-67140,0	5774000,0	8475000,0	0,0
22	263	SLU A1 sism.	-9923,8	9610,9	-65420,0	7240000,0	8476000,0	0,0
23	263	SLU A1 sism.	-7842,9	2662,5	-66930,0	5774000,0	8034000,0	0,0
24	263	SLU A1 sism.	-7840,3	9611,9	-65210,0	7239000,0	8036000,0	0,0
25	263	SLU A1 sism.	-9926,4	2661,6	-67140,0	5774000,0	8475000,0	0,0
26	263	SLU A1 sism.	-9923,8	9610,9	-65420,0	7240000,0	8476000,0	0,0
27	263	SLU A1 sism.	-7842,9	2662,5	-66930,0	5774000,0	8034000,0	0,0
28	263	SLU A1 sism.	-7840,3	9611,9	-65210,0	7239000,0	8036000,0	0,0
29	263	SLU A1 sism.	-9926,4	2661,6	-67140,0	5774000,0	8475000,0	0,0
30	263	SLU A1 sism.	-9923,8	9610,9	-65420,0	7240000,0	8476000,0	0,0
31	263	SLU A1 sism.	-7842,9	2662,5	-66930,0	5774000,0	8034000,0	0,0
32	263	SLU A1 sism.	-7840,3	9611,9	-65210,0	7239000,0	8036000,0	0,0
33	263	SLU A1 sism.	-9926,4	2661,6	-67140,0	5774000,0	8475000,0	0,0
34	263	SLU A1 sism.	-9923,8	9610,9	-65420,0	7240000,0	8476000,0	0,0
35	263	SLU A1 sism.	-7842,9	2662,5	-66930,0	5774000,0	8034000,0	0,0
36	263	SLU A1 sism.	-7840,3	9611,9	-65210,0	7239000,0	8036000,0	0,0
69	263	SLE Rare	-8883,4	6136,7	-66180,0	6507000,0	8255000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	275	SLU STR.	-8540,6	4703,4	-88170,0	7447000,0	9864000,0	0,0
2	275	SLU STR.	-6569,7	3618,0	-67820,0	5728000,0	7588000,0	0,0
5	275	SLU A1 sism.	-10060,0	2568,5	-67970,0	5505000,0	8330000,0	0,0
6	275	SLU A1 sism.	-10060,0	4667,4	-67670,0	5951000,0	8330000,0	0,0
7	275	SLU A1 sism.	-3078,7	2568,5	-67970,0	5505000,0	6846000,0	0,0
8	275	SLU A1 sism.	-3078,7	4667,4	-67670,0	5951000,0	6846000,0	0,0
9	275	SLU A1 sism.	-10060,0	2568,5	-67970,0	5505000,0	8330000,0	0,0
10	275	SLU A1 sism.	-10060,0	4667,4	-67670,0	5951000,0	8330000,0	0,0
11	275	SLU A1 sism.	-3078,7	2568,5	-67970,0	5505000,0	6846000,0	0,0
12	275	SLU A1 sism.	-3078,7	4667,4	-67670,0	5951000,0	6846000,0	0,0
13	275	SLU A1 sism.	-10060,0	2568,5	-67970,0	5505000,0	8330000,0	0,0
14	275	SLU A1 sism.	-10060,0	4667,4	-67670,0	5951000,0	8330000,0	0,0
15	275	SLU A1 sism.	-3078,7	2568,5	-67970,0	5505000,0	6846000,0	0,0
16	275	SLU A1 sism.	-3078,7	4667,4	-67670,0	5951000,0	6846000,0	0,0
17	275	SLU A1 sism.	-10060,0	2568,5	-67970,0	5505000,0	8330000,0	0,0
18	275	SLU A1 sism.	-10060,0	4667,4	-67670,0	5951000,0	8330000,0	0,0
19	275	SLU A1 sism.	-3078,7	2568,5	-67970,0	5505000,0	6846000,0	0,0
20	275	SLU A1 sism.	-3078,7	4667,4	-67670,0	5951000,0	6846000,0	0,0
21	275	SLU A1 sism.	-7617,0	119,9	-68310,0	4986000,0	7811000,0	0,0
22	275	SLU A1 sism.	-7617,0	7116,1	-67330,0	6471000,0	7811000,0	0,0
23	275	SLU A1 sism.	-5522,4	119,9	-68310,0	4986000,0	7365000,0	0,0
24	275	SLU A1 sism.	-5522,4	7116,1	-67330,0	6471000,0	7365000,0	0,0
25	275	SLU A1 sism.	-7617,0	119,9	-68310,0	4986000,0	7811000,0	0,0
26	275	SLU A1 sism.	-7617,0	7116,1	-67330,0	6471000,0	7811000,0	0,0
27	275	SLU A1 sism.	-5522,4	119,9	-68310,0	4986000,0	7365000,0	0,0
28	275	SLU A1 sism.	-5522,4	7116,1	-67330,0	6471000,0	7365000,0	0,0
29	275	SLU A1 sism.	-7617,0	119,9	-68310,0	4986000,0	7811000,0	0,0
30	275	SLU A1 sism.	-7617,0	7116,1	-67330,0	6471000,0	7811000,0	0,0
31	275	SLU A1 sism.	-5522,4	119,9	-68310,0	4986000,0	7365000,0	0,0
32	275	SLU A1 sism.	-5522,4	7116,1	-67330,0	6471000,0	7365000,0	0,0
33	275	SLU A1 sism.	-7617,0	119,9	-68310,0	4986000,0	7811000,0	0,0
34	275	SLU A1 sism.	-7617,0	7116,1	-67330,0	6471000,0	7811000,0	0,0
35	275	SLU A1 sism.	-5522,4	119,9	-68310,0	4986000,0	7365000,0	0,0
36	275	SLU A1 sism.	-5522,4	7116,1	-67330,0	6471000,0	7365000,0	0,0
69	275	SLE Rare	-6569,7	3618,0	-67820,0	5728000,0	7588000,0	0,0
1	279	SLU STR.	-11100,0	4153,3	-98130,0	7130000,0	10310000,0	0,0
2	279	SLU STR.	-8536,3	3194,8	-75480,0	5484000,0	7930000,0	0,0
5	279	SLU A1 sism.	-12010,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	8666000,0	0,0
6	279	SLU A1 sism.	-12010,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	8666000,0	0,0
7	279	SLU A1 sism.	-5063,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	7194000,0	0,0
8	279	SLU A1 sism.	-5063,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	7194000,0	0,0
9	279	SLU A1 sism.	-12010,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	8666000,0	0,0
10	279	SLU A1 sism.	-12010,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	8666000,0	0,0
11	279	SLU A1 sism.	-5063,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	7194000,0	0,0
12	279	SLU A1 sism.	-5063,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	7194000,0	0,0
13	279	SLU A1 sism.	-12010,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	8666000,0	0,0
14	279	SLU A1 sism.	-12010,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	8666000,0	0,0
15	279	SLU A1 sism.	-5063,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	7194000,0	0,0
16	279	SLU A1 sism.	-5063,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	7194000,0	0,0
17	279	SLU A1 sism.	-12010,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	8666000,0	0,0
18	279	SLU A1 sism.	-12010,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	8666000,0	0,0
19	279	SLU A1 sism.	-5063,0	2152,0	-75760,0	5264000,0	7194000,0	0,0
20	279	SLU A1 sism.	-5063,0	4237,7	-75200,0	5704000,0	7194000,0	0,0
21	279	SLU A1 sism.	-9578,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	8151000,0	0,0
22	279	SLU A1 sism.	-9578,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	8151000,0	0,0
23	279	SLU A1 sism.	-7494,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	7709000,0	0,0
24	279	SLU A1 sism.	-7494,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	7709000,0	0,0
25	279	SLU A1 sism.	-9578,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	8151000,0	0,0
26	279	SLU A1 sism.	-9578,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	8151000,0	0,0
27	279	SLU A1 sism.	-7494,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	7709000,0	0,0
28	279	SLU A1 sism.	-7494,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	7709000,0	0,0
29	279	SLU A1 sism.	-9578,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	8151000,0	0,0
30	279	SLU A1 sism.	-9578,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	8151000,0	0,0
31	279	SLU A1 sism.	-7494,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	7709000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

32	279	SLU A1 sism.	-7494,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	7709000,0	0,0
33	279	SLU A1 sism.	-9578,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	8151000,0	0,0
34	279	SLU A1 sism.	-9578,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	8151000,0	0,0
35	279	SLU A1 sism.	-7494,3	-281,3	-76410,0	4751000,0	7709000,0	0,0
36	279	SLU A1 sism.	-7494,3	6670,9	-74560,0	6217000,0	7709000,0	0,0
69	279	SLE Rare	-8536,3	3194,8	-75480,0	5484000,0	7930000,0	0,0
1	295	SLU STR.	-9115,7	996,3	-106600,0	6188000,0	9319000,0	0,0
2	295	SLU STR.	-7012,1	766,4	-81990,0	4760000,0	7168000,0	0,0
5	295	SLU A1 sism.	-10480,0	-274,4	-81890,0	4540000,0	7904000,0	0,0
6	295	SLU A1 sism.	-10490,0	1810,4	-81370,0	4979000,0	7903000,0	0,0
7	295	SLU A1 sism.	-3539,2	-277,6	-82610,0	4541000,0	6434000,0	0,0
8	295	SLU A1 sism.	-3540,0	1807,3	-82100,0	4981000,0	6433000,0	0,0
9	295	SLU A1 sism.	-10480,0	-274,4	-81890,0	4540000,0	7904000,0	0,0
10	295	SLU A1 sism.	-10490,0	1810,4	-81370,0	4979000,0	7903000,0	0,0
11	295	SLU A1 sism.	-3539,2	-277,6	-82610,0	4541000,0	6434000,0	0,0
12	295	SLU A1 sism.	-3540,0	1807,3	-82100,0	4981000,0	6433000,0	0,0
13	295	SLU A1 sism.	-10480,0	-274,4	-81890,0	4540000,0	7904000,0	0,0
14	295	SLU A1 sism.	-10490,0	1810,4	-81370,0	4979000,0	7903000,0	0,0
15	295	SLU A1 sism.	-3539,2	-277,6	-82610,0	4541000,0	6434000,0	0,0
16	295	SLU A1 sism.	-3540,0	1807,3	-82100,0	4981000,0	6433000,0	0,0
17	295	SLU A1 sism.	-10480,0	-274,4	-81890,0	4540000,0	7904000,0	0,0
18	295	SLU A1 sism.	-10490,0	1810,4	-81370,0	4979000,0	7903000,0	0,0
19	295	SLU A1 sism.	-3539,2	-277,6	-82610,0	4541000,0	6434000,0	0,0
20	295	SLU A1 sism.	-3540,0	1807,3	-82100,0	4981000,0	6433000,0	0,0
21	295	SLU A1 sism.	-8052,6	-2707,8	-82740,0	4027000,0	7390000,0	0,0
22	295	SLU A1 sism.	-8055,2	4241,6	-81020,0	5493000,0	7388000,0	0,0
23	295	SLU A1 sism.	-5969,0	-2708,8	-82960,0	4028000,0	6949000,0	0,0
24	295	SLU A1 sism.	-5971,7	4240,6	-81240,0	5493000,0	6947000,0	0,0
25	295	SLU A1 sism.	-8052,6	-2707,8	-82740,0	4027000,0	7390000,0	0,0
26	295	SLU A1 sism.	-8055,2	4241,6	-81020,0	5493000,0	7388000,0	0,0
27	295	SLU A1 sism.	-5969,0	-2708,8	-82960,0	4028000,0	6949000,0	0,0
28	295	SLU A1 sism.	-5971,7	4240,6	-81240,0	5493000,0	6947000,0	0,0
29	295	SLU A1 sism.	-8052,6	-2707,8	-82740,0	4027000,0	7390000,0	0,0
30	295	SLU A1 sism.	-8055,2	4241,6	-81020,0	5493000,0	7388000,0	0,0
31	295	SLU A1 sism.	-5969,0	-2708,8	-82960,0	4028000,0	6949000,0	0,0
32	295	SLU A1 sism.	-5971,7	4240,6	-81240,0	5493000,0	6947000,0	0,0
33	295	SLU A1 sism.	-8052,6	-2707,8	-82740,0	4027000,0	7390000,0	0,0
34	295	SLU A1 sism.	-8055,2	4241,6	-81020,0	5493000,0	7388000,0	0,0
35	295	SLU A1 sism.	-5969,0	-2708,8	-82960,0	4028000,0	6949000,0	0,0
36	295	SLU A1 sism.	-5971,7	4240,6	-81240,0	5493000,0	6947000,0	0,0
69	295	SLE Rare	-7012,1	766,4	-81990,0	4760000,0	7168000,0	0,0
1	307	SLU STR.	-4484,9	1443,4	-97560,0	6580000,0	7722000,0	0,0
2	307	SLU STR.	-3449,9	1110,3	-75040,0	5062000,0	5940000,0	0,0
5	307	SLU A1 sism.	-6937,5	66,4	-74760,0	4839000,0	6680000,0	0,0
6	307	SLU A1 sism.	-6939,1	2159,4	-74510,0	5283000,0	6680000,0	0,0
7	307	SLU A1 sism.	39,2	61,2	-75580,0	4840000,0	5201000,0	0,0
8	307	SLU A1 sism.	37,6	2154,2	-75330,0	5284000,0	5200000,0	0,0
9	307	SLU A1 sism.	-6937,5	66,4	-74760,0	4839000,0	6680000,0	0,0
10	307	SLU A1 sism.	-6939,1	2159,4	-74510,0	5283000,0	6680000,0	0,0
11	307	SLU A1 sism.	39,2	61,2	-75580,0	4840000,0	5201000,0	0,0
12	307	SLU A1 sism.	37,6	2154,2	-75330,0	5284000,0	5200000,0	0,0
13	307	SLU A1 sism.	-6937,5	66,4	-74760,0	4839000,0	6680000,0	0,0
14	307	SLU A1 sism.	-6939,1	2159,4	-74510,0	5283000,0	6680000,0	0,0
15	307	SLU A1 sism.	39,2	61,2	-75580,0	4840000,0	5201000,0	0,0
16	307	SLU A1 sism.	37,6	2154,2	-75330,0	5284000,0	5200000,0	0,0
17	307	SLU A1 sism.	-6937,5	66,4	-74760,0	4839000,0	6680000,0	0,0
18	307	SLU A1 sism.	-6939,1	2159,4	-74510,0	5283000,0	6680000,0	0,0
19	307	SLU A1 sism.	39,2	61,2	-75580,0	4840000,0	5201000,0	0,0
20	307	SLU A1 sism.	37,6	2154,2	-75330,0	5284000,0	5200000,0	0,0
21	307	SLU A1 sism.	-4493,8	-2377,3	-75330,0	4322000,0	6163000,0	0,0
22	307	SLU A1 sism.	-4499,1	4599,4	-74510,0	5801000,0	6162000,0	0,0
23	307	SLU A1 sism.	-2400,8	-2378,9	-75580,0	4322000,0	5719000,0	0,0
24	307	SLU A1 sism.	-2406,0	4597,9	-74760,0	5802000,0	5718000,0	0,0
25	307	SLU A1 sism.	-4493,8	-2377,3	-75330,0	4322000,0	6163000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

26	307	SLU A1 sism.	-4499,1	4599,4	-74510,0	5801000,0	6162000,0	0,0
27	307	SLU A1 sism.	-2400,8	-2378,9	-75580,0	4322000,0	5719000,0	0,0
28	307	SLU A1 sism.	-2406,0	4597,9	-74760,0	5802000,0	5718000,0	0,0
29	307	SLU A1 sism.	-4493,8	-2377,3	-75330,0	4322000,0	6163000,0	0,0
30	307	SLU A1 sism.	-4499,1	4599,4	-74510,0	5801000,0	6162000,0	0,0
31	307	SLU A1 sism.	-2400,8	-2378,9	-75580,0	4322000,0	5719000,0	0,0
32	307	SLU A1 sism.	-2406,0	4597,9	-74760,0	5802000,0	5718000,0	0,0
33	307	SLU A1 sism.	-4493,8	-2377,3	-75330,0	4322000,0	6163000,0	0,0
34	307	SLU A1 sism.	-4499,1	4599,4	-74510,0	5801000,0	6162000,0	0,0
35	307	SLU A1 sism.	-2400,8	-2378,9	-75580,0	4322000,0	5719000,0	0,0
36	307	SLU A1 sism.	-2406,0	4597,9	-74760,0	5802000,0	5718000,0	0,0
69	307	SLE Rare	-3449,9	1110,3	-75040,0	5062000,0	5940000,0	0,0
1	311	SLU STR.	-6364,9	-976,3	-110300,0	5812000,0	8178000,0	0,0
2	311	SLU STR.	-4896,1	-751,0	-84840,0	4471000,0	6291000,0	0,0
5	311	SLU A1 sism.	-8366,9	-1790,4	-84370,0	4250000,0	7024000,0	0,0
6	311	SLU A1 sism.	-8368,2	292,5	-83970,0	4689000,0	7023000,0	0,0
7	311	SLU A1 sism.	-1423,9	-1794,5	-85720,0	4252000,0	5558000,0	0,0
8	311	SLU A1 sism.	-1425,2	288,4	-85320,0	4692000,0	5558000,0	0,0
9	311	SLU A1 sism.	-8366,9	-1790,4	-84370,0	4250000,0	7024000,0	0,0
10	311	SLU A1 sism.	-8368,2	292,5	-83970,0	4689000,0	7023000,0	0,0
11	311	SLU A1 sism.	-1423,9	-1794,5	-85720,0	4252000,0	5558000,0	0,0
12	311	SLU A1 sism.	-1425,2	288,4	-85320,0	4692000,0	5558000,0	0,0
13	311	SLU A1 sism.	-8366,9	-1790,4	-84370,0	4250000,0	7024000,0	0,0
14	311	SLU A1 sism.	-8368,2	292,5	-83970,0	4689000,0	7023000,0	0,0
15	311	SLU A1 sism.	-1423,9	-1794,5	-85720,0	4252000,0	5558000,0	0,0
16	311	SLU A1 sism.	-1425,2	288,4	-85320,0	4692000,0	5558000,0	0,0
17	311	SLU A1 sism.	-8366,9	-1790,4	-84370,0	4250000,0	7024000,0	0,0
18	311	SLU A1 sism.	-8368,2	292,5	-83970,0	4689000,0	7023000,0	0,0
19	311	SLU A1 sism.	-1423,9	-1794,5	-85720,0	4252000,0	5558000,0	0,0
20	311	SLU A1 sism.	-1425,2	288,4	-85320,0	4692000,0	5558000,0	0,0
21	311	SLU A1 sism.	-5935,4	-4221,9	-85320,0	3738000,0	6512000,0	0,0
22	311	SLU A1 sism.	-5939,6	2721,1	-83970,0	5203000,0	6510000,0	0,0
23	311	SLU A1 sism.	-3852,5	-4223,1	-85720,0	3738000,0	6072000,0	0,0
24	311	SLU A1 sism.	-3856,7	2719,9	-84370,0	5204000,0	6070000,0	0,0
25	311	SLU A1 sism.	-5935,4	-4221,9	-85320,0	3738000,0	6512000,0	0,0
26	311	SLU A1 sism.	-5939,6	2721,1	-83970,0	5203000,0	6510000,0	0,0
27	311	SLU A1 sism.	-3852,5	-4223,1	-85720,0	3738000,0	6072000,0	0,0
28	311	SLU A1 sism.	-3856,7	2719,9	-84370,0	5204000,0	6070000,0	0,0
29	311	SLU A1 sism.	-5935,4	-4221,9	-85320,0	3738000,0	6512000,0	0,0
30	311	SLU A1 sism.	-5939,6	2721,1	-83970,0	5203000,0	6510000,0	0,0
31	311	SLU A1 sism.	-3852,5	-4223,1	-85720,0	3738000,0	6072000,0	0,0
32	311	SLU A1 sism.	-3856,7	2719,9	-84370,0	5204000,0	6070000,0	0,0
33	311	SLU A1 sism.	-5935,4	-4221,9	-85320,0	3738000,0	6512000,0	0,0
34	311	SLU A1 sism.	-5939,6	2721,1	-83970,0	5203000,0	6510000,0	0,0
35	311	SLU A1 sism.	-3852,5	-4223,1	-85720,0	3738000,0	6072000,0	0,0
36	311	SLU A1 sism.	-3856,7	2719,9	-84370,0	5204000,0	6070000,0	0,0
69	311	SLE Rare	-4896,1	-751,0	-84840,0	4471000,0	6291000,0	0,0
1	327	SLU STR.	-3152,3	-1303,2	-107100,0	6077000,0	7083000,0	0,0
2	327	SLU STR.	-2424,9	-1002,4	-82420,0	4674000,0	5448000,0	0,0
5	327	SLU A1 sism.	-5899,1	-2042,9	-81660,0	4453000,0	6181000,0	0,0
6	327	SLU A1 sism.	-5900,0	40,7	-81450,0	4894000,0	6181000,0	0,0
7	327	SLU A1 sism.	1050,3	-2045,5	-83380,0	4455000,0	4715000,0	0,0
8	327	SLU A1 sism.	1049,4	38,0	-83170,0	4896000,0	4715000,0	0,0
9	327	SLU A1 sism.	-5899,1	-2042,9	-81660,0	4453000,0	6181000,0	0,0
10	327	SLU A1 sism.	-5900,0	40,7	-81450,0	4894000,0	6181000,0	0,0
11	327	SLU A1 sism.	1050,3	-2045,5	-83380,0	4455000,0	4715000,0	0,0
12	327	SLU A1 sism.	1049,4	38,0	-83170,0	4896000,0	4715000,0	0,0
13	327	SLU A1 sism.	-5899,1	-2042,9	-81660,0	4453000,0	6181000,0	0,0
14	327	SLU A1 sism.	-5900,0	40,7	-81450,0	4894000,0	6181000,0	0,0
15	327	SLU A1 sism.	1050,3	-2045,5	-83380,0	4455000,0	4715000,0	0,0
16	327	SLU A1 sism.	1049,4	38,0	-83170,0	4896000,0	4715000,0	0,0
17	327	SLU A1 sism.	-5899,1	-2042,9	-81660,0	4453000,0	6181000,0	0,0
18	327	SLU A1 sism.	-5900,0	40,7	-81450,0	4894000,0	6181000,0	0,0
19	327	SLU A1 sism.	1050,3	-2045,5	-83380,0	4455000,0	4715000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

20	327	SLU A1 sism.	1049,4	38,0	-83170,0	4896000,0	4715000,0	0,0
21	327	SLU A1 sism.	-3465,7	-4474,6	-82520,0	3939000,0	5669000,0	0,0
22	327	SLU A1 sism.	-3468,8	2470,5	-81800,0	5409000,0	5667000,0	0,0
23	327	SLU A1 sism.	-1380,9	-4475,4	-83040,0	3940000,0	5229000,0	0,0
24	327	SLU A1 sism.	-1384,0	2469,7	-82310,0	5410000,0	5227000,0	0,0
25	327	SLU A1 sism.	-3465,7	-4474,6	-82520,0	3939000,0	5669000,0	0,0
26	327	SLU A1 sism.	-3468,8	2470,5	-81800,0	5409000,0	5667000,0	0,0
27	327	SLU A1 sism.	-1380,9	-4475,4	-83040,0	3940000,0	5229000,0	0,0
28	327	SLU A1 sism.	-1384,0	2469,7	-82310,0	5410000,0	5227000,0	0,0
29	327	SLU A1 sism.	-3465,7	-4474,6	-82520,0	3939000,0	5669000,0	0,0
30	327	SLU A1 sism.	-3468,8	2470,5	-81800,0	5409000,0	5667000,0	0,0
31	327	SLU A1 sism.	-1380,9	-4475,4	-83040,0	3940000,0	5229000,0	0,0
32	327	SLU A1 sism.	-1384,0	2469,7	-82310,0	5410000,0	5227000,0	0,0
33	327	SLU A1 sism.	-3465,7	-4474,6	-82520,0	3939000,0	5669000,0	0,0
34	327	SLU A1 sism.	-3468,8	2470,5	-81800,0	5409000,0	5667000,0	0,0
35	327	SLU A1 sism.	-1380,9	-4475,4	-83040,0	3940000,0	5229000,0	0,0
36	327	SLU A1 sism.	-1384,0	2469,7	-82310,0	5410000,0	5227000,0	0,0
69	327	SLE Rare	-2424,9	-1002,4	-82420,0	4674000,0	5448000,0	0,0
1	84	SLU STR.	-823,8	4086,0	-88720,0	8320000,0	6623000,0	0,0
2	84	SLU STR.	-633,7	3143,0	-68240,0	6400000,0	5095000,0	0,0
5	84	SLU A1 sism.	-4131,8	2095,7	-67750,0	6178000,0	5837000,0	0,0
6	84	SLU A1 sism.	-4131,8	4190,4	-67750,0	6623000,0	5837000,0	0,0
7	84	SLU A1 sism.	2864,4	2095,7	-68740,0	6178000,0	4352000,0	0,0
8	84	SLU A1 sism.	2864,4	4190,4	-68740,0	6623000,0	4352000,0	0,0
9	84	SLU A1 sism.	-4131,8	2095,7	-67750,0	6178000,0	5837000,0	0,0
10	84	SLU A1 sism.	-4131,8	4190,4	-67750,0	6623000,0	5837000,0	0,0
11	84	SLU A1 sism.	2864,4	2095,7	-68740,0	6178000,0	4352000,0	0,0
12	84	SLU A1 sism.	2864,4	4190,4	-68740,0	6623000,0	4352000,0	0,0
13	84	SLU A1 sism.	-4131,8	2095,7	-67750,0	6178000,0	5837000,0	0,0
14	84	SLU A1 sism.	-4131,8	4190,4	-67750,0	6623000,0	5837000,0	0,0
15	84	SLU A1 sism.	2864,4	2095,7	-68740,0	6178000,0	4352000,0	0,0
16	84	SLU A1 sism.	2864,4	4190,4	-68740,0	6623000,0	4352000,0	0,0
17	84	SLU A1 sism.	-4131,8	2095,7	-67750,0	6178000,0	5837000,0	0,0
18	84	SLU A1 sism.	-4131,8	4190,4	-67750,0	6623000,0	5837000,0	0,0
19	84	SLU A1 sism.	2864,4	2095,7	-68740,0	6178000,0	4352000,0	0,0
20	84	SLU A1 sism.	2864,4	4190,4	-68740,0	6623000,0	4352000,0	0,0
21	84	SLU A1 sism.	-1683,1	-348,0	-68090,0	5658000,0	5318000,0	0,0
22	84	SLU A1 sism.	-1683,1	6634,1	-68090,0	7142000,0	5318000,0	0,0
23	84	SLU A1 sism.	415,7	-348,0	-68390,0	5658000,0	4872000,0	0,0
24	84	SLU A1 sism.	415,7	6634,1	-68390,0	7142000,0	4872000,0	0,0
25	84	SLU A1 sism.	-1683,1	-348,0	-68090,0	5658000,0	5318000,0	0,0
26	84	SLU A1 sism.	-1683,1	6634,1	-68090,0	7142000,0	5318000,0	0,0
27	84	SLU A1 sism.	415,7	-348,0	-68390,0	5658000,0	4872000,0	0,0
28	84	SLU A1 sism.	415,7	6634,1	-68390,0	7142000,0	4872000,0	0,0
29	84	SLU A1 sism.	-1683,1	-348,0	-68090,0	5658000,0	5318000,0	0,0
30	84	SLU A1 sism.	-1683,1	6634,1	-68090,0	7142000,0	5318000,0	0,0
31	84	SLU A1 sism.	415,7	-348,0	-68390,0	5658000,0	4872000,0	0,0
32	84	SLU A1 sism.	415,7	6634,1	-68390,0	7142000,0	4872000,0	0,0
33	84	SLU A1 sism.	-1683,1	-348,0	-68090,0	5658000,0	5318000,0	0,0
34	84	SLU A1 sism.	-1683,1	6634,1	-68090,0	7142000,0	5318000,0	0,0
35	84	SLU A1 sism.	415,7	-348,0	-68390,0	5658000,0	4872000,0	0,0
36	84	SLU A1 sism.	415,7	6634,1	-68390,0	7142000,0	4872000,0	0,0
69	84	SLE Rare	-633,7	3143,0	-68240,0	6400000,0	5095000,0	0,0
1	92	SLU STR.	-298,2	-403,4	-99150,0	6757000,0	6317000,0	0,0
2	92	SLU STR.	-229,3	-310,3	-76270,0	5198000,0	4859000,0	0,0
5	92	SLU A1 sism.	-3705,4	-1352,3	-75350,0	4977000,0	5592000,0	0,0
6	92	SLU A1 sism.	-3705,4	731,7	-75350,0	5419000,0	5592000,0	0,0
7	92	SLU A1 sism.	3246,7	-1352,3	-77200,0	4977000,0	4126000,0	0,0
8	92	SLU A1 sism.	3246,7	731,7	-77200,0	5419000,0	4126000,0	0,0
9	92	SLU A1 sism.	-3705,4	-1352,3	-75350,0	4977000,0	5592000,0	0,0
10	92	SLU A1 sism.	-3705,4	731,7	-75350,0	5419000,0	5592000,0	0,0
11	92	SLU A1 sism.	3246,7	-1352,3	-77200,0	4977000,0	4126000,0	0,0
12	92	SLU A1 sism.	3246,7	731,7	-77200,0	5419000,0	4126000,0	0,0
13	92	SLU A1 sism.	-3705,4	-1352,3	-75350,0	4977000,0	5592000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

14	92	SLU A1 sism.	-3705,4	731,7	-75350,0	5419000,0	5592000,0	0,0
15	92	SLU A1 sism.	3246,7	-1352,3	-77200,0	4977000,0	4126000,0	0,0
16	92	SLU A1 sism.	3246,7	731,7	-77200,0	5419000,0	4126000,0	0,0
17	92	SLU A1 sism.	-3705,4	-1352,3	-75350,0	4977000,0	5592000,0	0,0
18	92	SLU A1 sism.	-3705,4	731,7	-75350,0	5419000,0	5592000,0	0,0
19	92	SLU A1 sism.	3246,7	-1352,3	-77200,0	4977000,0	4126000,0	0,0
20	92	SLU A1 sism.	3246,7	731,7	-77200,0	5419000,0	4126000,0	0,0
21	92	SLU A1 sism.	-1272,2	-3783,6	-75990,0	4462000,0	5079000,0	0,0
22	92	SLU A1 sism.	-1272,2	3163,0	-75990,0	5934000,0	5079000,0	0,0
23	92	SLU A1 sism.	813,5	-3783,6	-76550,0	4462000,0	4639000,0	0,0
24	92	SLU A1 sism.	813,5	3163,0	-76550,0	5934000,0	4639000,0	0,0
25	92	SLU A1 sism.	-1272,2	-3783,6	-75990,0	4462000,0	5079000,0	0,0
26	92	SLU A1 sism.	-1272,2	3163,0	-75990,0	5934000,0	5079000,0	0,0
27	92	SLU A1 sism.	813,5	-3783,6	-76550,0	4462000,0	4639000,0	0,0
28	92	SLU A1 sism.	813,5	3163,0	-76550,0	5934000,0	4639000,0	0,0
29	92	SLU A1 sism.	-1272,2	-3783,6	-75990,0	4462000,0	5079000,0	0,0
30	92	SLU A1 sism.	-1272,2	3163,0	-75990,0	5934000,0	5079000,0	0,0
31	92	SLU A1 sism.	813,5	-3783,6	-76550,0	4462000,0	4639000,0	0,0
32	92	SLU A1 sism.	813,5	3163,0	-76550,0	5934000,0	4639000,0	0,0
33	92	SLU A1 sism.	-1272,2	-3783,6	-75990,0	4462000,0	5079000,0	0,0
34	92	SLU A1 sism.	-1272,2	3163,0	-75990,0	5934000,0	5079000,0	0,0
35	92	SLU A1 sism.	813,5	-3783,6	-76550,0	4462000,0	4639000,0	0,0
36	92	SLU A1 sism.	813,5	3163,0	-76550,0	5934000,0	4639000,0	0,0
69	92	SLE Rare	-229,3	-310,3	-76270,0	5198000,0	4859000,0	0,0

VERIFICHE PALI

Diametro palo = 120,0 cm
Armatura corrente: 31 Ø 18 = 78,9 cmq
Armatura a taglio - st. spirale Ø8 / 14

VERIFICHE VERIFICHE STATO LIMITE ULTIMO:

Ver. N/M = rapporto Sd/Su con sollecitazioni ultime proporzionali
Ver. (25)= rapporto Nd/Nu, dove Nu viene ottenuto con riduzione del 25% di fcd
Ver.V = verifica a taglio, rapporto Vd/Vrd
(Verifica positiva per valori inferiori a 1)

Plinto n. 215

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	215	0,0	-36136,9	15497,5	11433790,0	0,987	0,025	0,275	Ok
1	215	0,0	-46617,4	15435,3	13923500,0	0,842	0,032	0,274	Ok
34	215	-123,3	-34849,0	16135,2	9519826,0	0,825	0,024	0,286	Ok
1	215	-123,3	-44955,9	18042,9	11917160,0	0,723	0,031	0,320	Ok
34	215	-246,7	-34047,1	15049,4	7586365,0	0,659	0,024	0,267	Ok
1	215	-246,7	-43921,5	17585,7	9746312,0	0,593	0,031	0,312	Ok
19	215	-370,0	-32139,9	11589,3	5944053,0	0,520	0,022	0,206	Ok
1	215	-370,0	-42887,8	16058,6	7615544,0	0,464	0,030	0,285	Ok
19	215	-493,3	-31365,8	10270,2	4556135,0	0,399	0,022	0,182	Ok
1	215	-493,3	-41854,8	13887,4	5665851,0	0,346	0,029	0,246	Ok
19	215	-616,7	-30592,2	8667,4	3325022,0	0,292	0,021	0,154	Ok
1	215	-616,7	-40822,6	11438,0	3982147,0	0,244	0,028	0,203	Ok
19	215	-740,0	-29819,2	6988,0	2291544,0	0,202	0,021	0,124	Ok
1	215	-740,0	-39791,1	8986,4	2604030,0	0,160	0,028	0,159	Ok
19	215	-863,3	-29046,7	5381,9	1471955,0	0,130	0,020	0,095	Ok
1	215	-863,3	-38760,2	6719,4	1541320,0	0,095	0,027	0,119	Ok
19	215	-986,7	-28274,7	3945,9	870725,5	0,077	0,020	0,070	Ok
1	215	-986,7	-37730,0	4748,1	800466,8	0,049	0,026	0,084	Ok
20	215	-1110,0	-27503,1	2636,7	557747,6	0,049	0,019	0,047	Ok
1	215	-1110,0	-36700,5	3125,6	455337,3	0,028	0,026	0,055	Ok
36	215	-1233,3	-27227,4	1427,3	570137,8	0,051	0,019	0,025	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	215	-1233,3	-35671,5	1866,9	515130,6	0,032	0,025	0,033	Ok
34	215	-1356,7	-26854,8	688,6	629704,6	0,056	0,019	0,012	Ok
1	215	-1356,7	-34643,2	978,1	640551,7	0,040	0,024	0,017	Ok
34	215	-1480,0	-26058,1	554,5	636347,0	0,057	0,018	0,010	Ok
1	215	-1480,0	-33615,5	535,0	698853,2	0,044	0,023	0,009	Ok
34	215	-1603,3	-25261,9	645,0	596979,6	0,053	0,018	0,011	Ok
1	215	-1603,3	-32588,3	580,2	689976,3	0,043	0,023	0,010	Ok
34	215	-1726,7	-24466,1	721,7	527920,4	0,047	0,017	0,013	Ok
1	215	-1726,7	-31561,7	728,7	633676,2	0,040	0,022	0,013	Ok
34	215	-1850,0	-23670,7	733,9	443927,1	0,040	0,016	0,013	Ok
1	215	-1850,0	-30535,6	802,3	549623,5	0,035	0,021	0,014	Ok
34	215	-1973,3	-22875,7	691,1	356392,0	0,032	0,016	0,012	Ok
1	215	-1973,3	-29510,1	796,3	453666,9	0,029	0,021	0,014	Ok
19	215	-2096,7	-21346,5	525,0	276554,2	0,025	0,015	0,009	Ok
1	215	-2096,7	-28485,0	733,0	357357,4	0,023	0,020	0,013	Ok
19	215	-2220,0	-20578,7	466,9	213772,9	0,019	0,014	0,008	Ok
1	215	-2220,0	-27460,5	635,4	268378,0	0,017	0,019	0,011	Ok
19	215	-2343,3	-19811,2	393,7	157749,8	0,014	0,014	0,007	Ok
1	215	-2343,3	-26436,3	522,3	191251,9	0,012	0,018	0,009	Ok
19	215	-2466,7	-19044,1	315,5	110624,7	0,010	0,013	0,006	Ok
1	215	-2466,7	-25412,7	407,2	128103,2	0,008	0,018	0,007	Ok
19	215	-2590,0	-18277,3	239,8	73203,0	0,007	0,013	0,004	Ok
1	215	-2590,0	-24389,5	299,7	79389,1	0,005	0,017	0,005	Ok
19	215	-2713,3	-17510,8	171,5	45397,5	0,004	0,012	0,003	Ok
1	215	-2713,3	-23366,7	205,4	44628,4	0,003	0,016	0,004	Ok
20	215	-2836,7	-16744,7	109,6	27171,6	0,002	0,012	0,002	Ok
1	215	-2836,7	-22344,3	127,6	23324,5	0,001	0,016	0,002	Ok
36	215	-2960,0	-16274,8	54,8	18642,6	0,002	0,011	0,001	Ok
1	215	-2960,0	-21322,2	68,6	15208,8	0,001	0,015	0,001	Ok
36	215	-3083,3	-15495,0	35,6	16399,7	0,002	0,011	0,001	Ok
1	215	-3083,3	-20300,6	32,9	14468,0	0,001	0,014	0,001	Ok
34	215	-3206,7	-14944,9	33,6	13780,8	0,001	0,010	0,001	Ok
1	215	-3206,7	-19279,2	29,5	13314,1	0,001	0,013	0,001	Ok
34	215	-3330,0	-14153,5	36,3	9848,7	0,001	0,010	0,001	Ok
1	215	-3330,0	-18258,2	35,5	10107,8	0,001	0,013	0,001	Ok
34	215	-3453,3	-13362,2	30,2	5402,4	0,001	0,009	0,001	Ok
1	215	-3453,3	-17237,5	31,8	5790,7	0,000	0,012	0,001	Ok
34	215	-3576,7	-12571,2	13,7	1684,9	0,000	0,009	0,000	Ok
1	215	-3576,7	-16217,2	15,2	1872,7	0,000	0,011	0,000	Ok
1	215	-3700,0	-16217,2	15,2	0,0	0,009	0,011	0,000	Ok

Plinto n. 103
Cmb. Palo

		Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	103	0,0	-67323,5	4362,5	8069518,0	0,636	0,047	0,077	Ok
1	103	0,0	-87385,4	2199,4	9556798,0	0,528	0,061	0,039	Ok
34	103	-123,3	-64923,9	8133,4	7387980,0	0,587	0,045	0,144	Ok
1	103	-123,3	-84270,9	7655,6	9145295,0	0,509	0,059	0,136	Ok
18	103	-246,7	-62624,3	8906,0	6401168,0	0,511	0,044	0,158	Ok
1	103	-246,7	-82331,8	9886,7	8213718,0	0,459	0,057	0,175	Ok
35	103	-370,0	-61746,1	7328,9	5471173,0	0,438	0,043	0,130	Ok
1	103	-370,0	-80394,2	10698,5	6999918,0	0,393	0,056	0,190	Ok
35	103	-493,3	-60259,0	7575,7	4567306,0	0,367	0,042	0,134	Ok
1	103	-493,3	-78457,9	10450,0	5683624,0	0,320	0,055	0,185	Ok
35	103	-616,7	-58772,8	7167,2	3632981,0	0,293	0,041	0,127	Ok
1	103	-616,7	-76523,0	9502,8	4397000,0	0,249	0,053	0,169	Ok
35	103	-740,0	-57287,7	6355,0	2749041,0	0,223	0,040	0,113	Ok
1	103	-740,0	-74589,4	8163,0	3226799,0	0,183	0,052	0,145	Ok
35	103	-863,3	-55803,6	5339,6	1965266,0	0,160	0,039	0,095	Ok
1	103	-863,3	-72657,0	6667,0	2221787,0	0,127	0,051	0,118	Ok
19	103	-986,7	-55012,6	4261,7	1315802,0	0,107	0,038	0,076	Ok
1	103	-986,7	-70725,9	5183,7	1401597,0	0,080	0,049	0,092	Ok
19	103	-1110,0	-53511,4	3242,8	796784,3	0,065	0,037	0,058	Ok
1	103	-1110,0	-68795,9	3823,1	765509,2	0,044	0,048	0,068	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	103	-1233,3	-52011,2	2335,3	408619,5	0,034	0,036	0,041	Ok
1	103	-1233,3	-66867,2	2647,6	302573,2	0,017	0,047	0,047	Ok
36	103	-1356,7	-50414,1	1194,8	207619,0	0,017	0,035	0,021	Ok
1	103	-1356,7	-64939,6	1683,8	92054,7	0,005	0,045	0,030	Ok
34	103	-1480,0	-48546,5	524,8	295473,1	0,025	0,034	0,009	Ok
1	103	-1480,0	-63013,0	933,0	255830,8	0,015	0,044	0,017	Ok
34	103	-1603,3	-47063,1	202,7	345983,2	0,029	0,033	0,004	Ok
1	103	-1603,3	-61087,6	383,1	364567,7	0,021	0,043	0,007	Ok
34	103	-1726,7	-45580,5	217,7	353750,8	0,030	0,032	0,004	Ok
1	103	-1726,7	-59163,2	99,5	407764,0	0,024	0,041	0,002	Ok
34	103	-1850,0	-44098,7	333,5	331897,2	0,028	0,031	0,006	Ok
1	103	-1850,0	-57239,8	281,8	404065,8	0,024	0,040	0,005	Ok
34	103	-1973,3	-42617,6	395,6	292267,8	0,025	0,030	0,007	Ok
1	103	-1973,3	-55317,3	413,2	370216,6	0,022	0,039	0,007	Ok
35	103	-2096,7	-41010,2	312,4	247480,4	0,021	0,029	0,006	Ok
1	103	-2096,7	-53395,9	466,9	319579,2	0,019	0,037	0,008	Ok
35	103	-2220,0	-39535,2	332,4	208956,7	0,018	0,028	0,006	Ok
1	103	-2220,0	-51475,3	464,4	262160,0	0,016	0,036	0,008	Ok
35	103	-2343,3	-38060,7	318,4	167959,2	0,014	0,027	0,006	Ok
1	103	-2343,3	-49555,6	425,3	204987,0	0,012	0,035	0,008	Ok
35	103	-2466,7	-36587,0	283,2	128696,5	0,011	0,025	0,005	Ok
1	103	-2466,7	-47636,7	365,3	152609,1	0,009	0,033	0,006	Ok
35	103	-2590,0	-35113,8	237,1	93765,8	0,008	0,024	0,004	Ok
1	103	-2590,0	-45718,7	296,4	107616,0	0,007	0,032	0,005	Ok
19	103	-2713,3	-34070,0	187,1	64766,0	0,006	0,024	0,003	Ok
1	103	-2713,3	-43801,4	226,9	71127,3	0,004	0,031	0,004	Ok
19	103	-2836,7	-32579,2	139,3	41844,8	0,004	0,023	0,002	Ok
1	103	-2836,7	-41884,8	162,5	43218,1	0,003	0,029	0,003	Ok
19	103	-2960,0	-31089,0	96,5	24833,7	0,002	0,022	0,002	Ok
1	103	-2960,0	-39969,0	106,7	23271,1	0,001	0,028	0,002	Ok
19	103	-3083,3	-29599,4	60,7	13132,3	0,001	0,021	0,001	Ok
1	103	-3083,3	-38053,9	61,4	10263,3	0,001	0,027	0,001	Ok
19	103	-3206,7	-28110,2	33,0	5916,2	0,001	0,020	0,001	Ok
1	103	-3206,7	-36139,4	27,7	3099,9	0,000	0,025	0,000	Ok
36	103	-3330,0	-26570,1	12,0	3309,4	0,000	0,019	0,000	Ok
1	103	-3330,0	-34225,5	6,9	1615,5	0,000	0,024	0,000	Ok
34	103	-3453,3	-24894,0	11,5	2230,4	0,000	0,017	0,000	Ok
1	103	-3453,3	-32312,2	7,5	1662,5	0,000	0,023	0,000	Ok
34	103	-3576,7	-23420,3	6,7	826,6	0,000	0,016	0,000	Ok
1	103	-3576,7	-30399,5	6,1	758,1	0,000	0,021	0,000	Ok
1	103	-3700,0	-30399,5	6,1	0,0	0,016	0,021	0,000	Ok

Plinto n. 115

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	115	0,0	-57297,3	8049,4	9484858,0	0,769	0,040	0,143	Ok
1	115	0,0	-74111,7	5957,0	11379630,0	0,647	0,052	0,106	Ok
34	115	-123,3	-55255,1	11010,0	8392452,0	0,685	0,039	0,195	Ok
1	115	-123,3	-71470,3	11351,7	10443370,0	0,597	0,050	0,201	Ok
18	115	-246,7	-53440,5	11086,8	7067528,0	0,580	0,037	0,197	Ok
1	115	-246,7	-69825,8	12792,3	9077186,0	0,521	0,049	0,227	Ok
35	115	-370,0	-52182,9	8991,9	5868324,0	0,483	0,036	0,159	Ok
1	115	-370,0	-68182,4	12889,4	7517620,0	0,433	0,048	0,229	Ok
35	115	-493,3	-50926,0	8773,4	4762282,0	0,393	0,035	0,156	Ok
1	115	-493,3	-66540,3	12018,8	5939748,0	0,343	0,046	0,213	Ok
35	115	-616,7	-49670,1	7972,1	3682277,0	0,305	0,035	0,141	Ok
1	115	-616,7	-64899,3	10553,0	4466501,0	0,259	0,045	0,187	Ok
19	115	-740,0	-48907,1	6839,4	2712536,0	0,225	0,034	0,121	Ok
1	115	-740,0	-63259,4	8800,1	3173134,0	0,185	0,044	0,156	Ok
19	115	-863,3	-47640,1	5580,6	1881758,0	0,157	0,033	0,099	Ok
1	115	-863,3	-61620,5	6990,7	2096572,0	0,122	0,043	0,124	Ok
19	115	-986,7	-46373,8	4342,4	1208231,0	0,101	0,032	0,077	Ok
1	115	-986,7	-59982,7	5282,9	1246213,0	0,073	0,042	0,094	Ok
19	115	-1110,0	-45108,4	3212,2	694421,4	0,058	0,031	0,057	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	115	-1110,0	-58345,9	3773,0	617259,6	0,036	0,041	0,067	Ok
20	115	-1233,3	-44032,8	2132,8	360710,5	0,030	0,031	0,038	Ok
1	115	-1233,3	-56710,2	2509,5	236650,0	0,014	0,040	0,045	Ok
34	115	-1356,7	-42579,9	942,3	343137,1	0,029	0,030	0,017	Ok
1	115	-1356,7	-55075,3	1506,7	270463,8	0,016	0,038	0,027	Ok
34	115	-1480,0	-41316,7	458,0	416052,7	0,035	0,029	0,008	Ok
1	115	-1480,0	-53441,5	760,0	411139,7	0,024	0,037	0,013	Ok
34	115	-1603,3	-40054,2	294,0	439970,7	0,038	0,028	0,005	Ok
1	115	-1603,3	-51808,5	291,9	485150,2	0,029	0,036	0,005	Ok
34	115	-1726,7	-38792,4	386,6	424053,4	0,036	0,027	0,007	Ok
1	115	-1726,7	-50176,4	297,8	498165,4	0,030	0,035	0,005	Ok
34	115	-1850,0	-37531,2	474,7	382004,0	0,033	0,026	0,008	Ok
1	115	-1850,0	-48545,1	463,7	468729,8	0,028	0,034	0,008	Ok
34	115	-1973,3	-36270,7	505,7	325831,8	0,028	0,025	0,009	Ok
1	115	-1973,3	-46914,7	554,5	413674,5	0,025	0,033	0,010	Ok
35	115	-2096,7	-34658,6	392,6	267964,5	0,023	0,024	0,007	Ok
1	115	-2096,7	-45285,1	572,8	346272,9	0,021	0,032	0,010	Ok
35	115	-2220,0	-33412,0	390,0	219697,0	0,019	0,023	0,007	Ok
1	115	-2220,0	-43656,3	539,9	276212,3	0,017	0,030	0,010	Ok
35	115	-2343,3	-32165,9	356,9	171694,0	0,015	0,022	0,006	Ok
1	115	-2343,3	-42028,2	475,6	210035,2	0,013	0,029	0,008	Ok
19	115	-2466,7	-31234,6	306,2	128112,9	0,011	0,022	0,005	Ok
1	115	-2466,7	-40400,8	395,4	151718,6	0,009	0,028	0,007	Ok
19	115	-2590,0	-29977,0	248,1	90828,0	0,008	0,021	0,004	Ok
1	115	-2590,0	-38774,1	311,1	103264,7	0,006	0,027	0,006	Ok
19	115	-2713,3	-28719,9	190,1	60687,4	0,005	0,020	0,003	Ok
1	115	-2713,3	-37148,0	230,4	65242,5	0,004	0,026	0,004	Ok
19	115	-2836,7	-27463,2	136,7	37729,9	0,003	0,019	0,002	Ok
1	115	-2836,7	-35522,6	158,6	37259,7	0,002	0,025	0,003	Ok
19	115	-2960,0	-26207,1	90,8	21450,0	0,002	0,018	0,002	Ok
1	115	-2960,0	-33897,8	98,5	18389,8	0,001	0,024	0,002	Ok
20	115	-3083,3	-25058,9	51,1	11280,6	0,001	0,017	0,001	Ok
1	115	-3083,3	-32273,6	51,9	7740,5	0,000	0,022	0,001	Ok
36	115	-3206,7	-23798,2	22,1	7190,1	0,001	0,017	0,000	Ok
1	115	-3206,7	-30649,9	20,7	4730,2	0,000	0,021	0,000	Ok
34	115	-3330,0	-22441,1	18,1	5479,3	0,000	0,016	0,000	Ok
1	115	-3330,0	-29026,7	12,8	4443,7	0,000	0,020	0,000	Ok
34	115	-3453,3	-21186,6	17,9	3333,3	0,000	0,015	0,000	Ok
1	115	-3453,3	-27404,0	15,8	3089,0	0,000	0,019	0,000	Ok
34	115	-3576,7	-19932,4	9,2	1133,4	0,000	0,014	0,000	Ok
1	115	-3576,7	-25781,8	9,3	1152,5	0,000	0,018	0,000	Ok
1	115	-3700,0	-25781,8	9,3	0,0	0,014	0,018	0,000	Ok

Plinto n. 119

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	119	0,0	-57051,4	5930,7	8355974,0	0,678	0,040	0,105	Ok
1	119	0,0	-73552,7	4527,5	9916061,0	0,564	0,051	0,080	Ok
34	119	-123,3	-55018,0	8767,4	7614266,0	0,622	0,038	0,155	Ok
1	119	-123,3	-70931,2	8424,4	9436516,0	0,540	0,049	0,149	Ok
18	119	-246,7	-52861,9	9235,0	6581536,0	0,541	0,037	0,164	Ok
1	119	-246,7	-69299,1	10425,9	8448293,0	0,485	0,048	0,185	Ok
35	119	-370,0	-51617,8	7635,2	5614250,0	0,463	0,036	0,135	Ok
1	119	-370,0	-67668,1	11121,4	7185659,0	0,414	0,047	0,197	Ok
35	119	-493,3	-50374,6	7834,0	4676115,0	0,387	0,035	0,139	Ok
1	119	-493,3	-66038,4	10791,7	5827534,0	0,337	0,046	0,191	Ok
35	119	-616,7	-49132,2	7379,4	3712139,0	0,308	0,034	0,131	Ok
1	119	-616,7	-64409,7	9778,2	4505991,0	0,262	0,045	0,173	Ok
19	119	-740,0	-48697,2	6519,1	2815574,0	0,234	0,034	0,116	Ok
1	119	-740,0	-62782,2	8381,4	3307763,0	0,193	0,044	0,149	Ok
19	119	-863,3	-47435,7	5463,2	2022394,0	0,169	0,033	0,097	Ok
1	119	-863,3	-61155,7	6836,5	2281567,0	0,133	0,043	0,121	Ok
19	119	-986,7	-46174,9	4365,5	1359839,0	0,114	0,032	0,077	Ok
1	119	-986,7	-59530,3	5312,3	1447224,0	0,085	0,041	0,094	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	119	-1110,0	-44914,9	3323,8	835737,4	0,070	0,031	0,059	Ok
1	119	-1110,0	-57905,8	3918,7	805579,5	0,047	0,040	0,069	Ok
19	119	-1233,3	-43655,7	2398,8	450080,5	0,038	0,030	0,043	Ok
1	119	-1233,3	-56282,4	2718,1	354949,3	0,021	0,039	0,048	Ok
36	119	-1356,7	-42698,1	1267,7	272742,9	0,023	0,030	0,022	Ok
1	119	-1356,7	-54659,9	1737,2	179394,0	0,011	0,038	0,031	Ok
34	119	-1480,0	-41139,4	594,5	324123,1	0,028	0,029	0,011	Ok
1	119	-1480,0	-53038,4	979,1	291610,5	0,017	0,037	0,017	Ok
34	119	-1603,3	-39882,3	298,8	364840,5	0,031	0,028	0,005	Ok
1	119	-1603,3	-51417,7	440,7	387188,2	0,023	0,036	0,008	Ok
34	119	-1726,7	-38625,9	283,2	367621,9	0,032	0,027	0,005	Ok
1	119	-1726,7	-49797,9	204,8	424897,3	0,025	0,035	0,004	Ok
34	119	-1850,0	-37370,2	367,8	342606,8	0,029	0,026	0,007	Ok
1	119	-1850,0	-48179,0	325,0	417721,3	0,025	0,034	0,006	Ok
34	119	-1973,3	-36115,1	417,8	300682,5	0,026	0,025	0,007	Ok
1	119	-1973,3	-46560,9	439,8	381155,9	0,023	0,032	0,008	Ok
35	119	-2096,7	-34283,3	326,6	254161,8	0,022	0,024	0,006	Ok
1	119	-2096,7	-44943,5	486,9	328233,3	0,020	0,031	0,009	Ok
35	119	-2220,0	-33050,1	344,3	214071,2	0,019	0,023	0,006	Ok
1	119	-2220,0	-43327,0	480,2	268873,9	0,016	0,030	0,009	Ok
35	119	-2343,3	-31817,6	328,0	171716,5	0,015	0,022	0,006	Ok
1	119	-2343,3	-41711,1	437,9	210085,3	0,013	0,029	0,008	Ok
19	119	-2466,7	-31100,6	290,7	131709,4	0,012	0,022	0,005	Ok
1	119	-2466,7	-40096,0	375,2	156406,0	0,010	0,028	0,007	Ok
19	119	-2590,0	-29848,4	242,6	96274,4	0,008	0,021	0,004	Ok
1	119	-2590,0	-38481,6	303,9	110411,1	0,007	0,027	0,005	Ok
19	119	-2713,3	-28596,7	191,7	66712,0	0,006	0,020	0,003	Ok
1	119	-2713,3	-36867,8	232,5	73198,9	0,005	0,026	0,004	Ok
19	119	-2836,7	-27345,4	142,8	43415,0	0,004	0,019	0,003	Ok
1	119	-2836,7	-35254,7	166,6	44821,6	0,003	0,025	0,003	Ok
19	119	-2960,0	-26094,6	99,3	26156,9	0,002	0,018	0,002	Ok
1	119	-2960,0	-33642,1	109,7	24648,8	0,002	0,023	0,002	Ok
19	119	-3083,3	-24844,3	63,1	14310,4	0,001	0,017	0,001	Ok
1	119	-3083,3	-32030,1	63,9	11681,5	0,001	0,022	0,001	Ok
20	119	-3206,7	-23761,8	33,9	7315,3	0,001	0,017	0,001	Ok
1	119	-3206,7	-30418,7	30,5	4885,2	0,000	0,021	0,001	Ok
36	119	-3330,0	-22503,4	16,5	4271,3	0,000	0,016	0,000	Ok
1	119	-3330,0	-28807,8	11,9	2866,7	0,000	0,020	0,000	Ok
34	119	-3453,3	-21095,7	13,4	2526,3	0,000	0,015	0,000	Ok
1	119	-3453,3	-27197,3	10,2	2059,6	0,000	0,019	0,000	Ok
34	119	-3576,7	-19846,9	7,3	895,8	0,000	0,014	0,000	Ok
1	119	-3576,7	-25587,4	6,8	842,7	0,000	0,018	0,000	Ok
1	119	-3700,0	-25587,4	6,8	0,0	0,013	0,018	0,000	Ok

Plinto n. 135

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	135	0,0	-46665,2	7805,6	8760042,0	0,733	0,033	0,138	Ok
1	135	0,0	-59688,0	6684,3	10433440,0	0,612	0,042	0,119	Ok
34	135	-123,3	-45001,9	9841,1	7877091,0	0,662	0,031	0,175	Ok
1	135	-123,3	-57560,6	9811,0	9776549,0	0,576	0,040	0,174	Ok
18	135	-246,7	-43160,7	9898,6	6743916,0	0,570	0,030	0,176	Ok
1	135	-246,7	-56236,2	11363,4	8658433,0	0,512	0,039	0,202	Ok
35	135	-370,0	-41549,3	8112,3	5703813,0	0,484	0,029	0,144	Ok
1	135	-370,0	-54912,7	11756,0	7302410,0	0,433	0,038	0,208	Ok
35	135	-493,3	-40548,6	8152,1	4714136,0	0,402	0,028	0,145	Ok
1	135	-493,3	-53590,1	11208,7	5880142,0	0,350	0,037	0,199	Ok
19	135	-616,7	-40297,5	7590,2	3728664,0	0,318	0,028	0,135	Ok
1	135	-616,7	-52268,5	10036,8	4517624,0	0,270	0,036	0,178	Ok
19	135	-740,0	-39279,3	6630,9	2813421,0	0,241	0,027	0,118	Ok
1	135	-740,0	-50947,7	8526,7	3296487,0	0,197	0,036	0,151	Ok
19	135	-863,3	-38261,7	5517,7	2014212,0	0,173	0,027	0,098	Ok
1	135	-863,3	-49627,8	6903,9	2261428,0	0,136	0,035	0,122	Ok
19	135	-986,7	-37244,7	4384,1	1353244,0	0,116	0,026	0,078	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	135	-986,7	-48308,8	5329,6	1429794,0	0,086	0,034	0,095	Ok
19	135	-1110,0	-36228,4	3322,6	837536,7	0,072	0,025	0,059	Ok
1	135	-1110,0	-46990,6	3907,6	803240,6	0,049	0,033	0,069	Ok
20	135	-1233,3	-35607,5	2292,0	477528,4	0,041	0,025	0,041	Ok
1	135	-1233,3	-45673,2	2695,4	391462,1	0,024	0,032	0,048	Ok
36	135	-1356,7	-34840,1	1286,4	343070,6	0,030	0,024	0,023	Ok
1	135	-1356,7	-44356,5	1716,4	269207,0	0,016	0,031	0,030	Ok
34	135	-1480,0	-33649,9	632,1	371629,7	0,032	0,023	0,011	Ok
1	135	-1480,0	-43040,6	974,2	353754,5	0,022	0,030	0,017	Ok
34	135	-1603,3	-32621,7	381,2	396514,1	0,035	0,023	0,007	Ok
1	135	-1603,3	-41725,4	477,5	427534,6	0,026	0,029	0,008	Ok
34	135	-1726,7	-31594,1	366,3	388636,3	0,034	0,022	0,006	Ok
1	135	-1726,7	-40411,0	307,8	451696,3	0,028	0,028	0,005	Ok
34	135	-1850,0	-30566,9	424,1	356179,4	0,031	0,021	0,008	Ok
1	135	-1850,0	-39097,2	399,0	435205,4	0,027	0,027	0,007	Ok
34	135	-1973,3	-29540,3	455,3	309025,2	0,027	0,021	0,008	Ok
1	135	-1973,3	-37784,1	487,6	392011,5	0,024	0,026	0,009	Ok
35	135	-2096,7	-27596,0	350,2	258919,1	0,023	0,019	0,006	Ok
1	135	-2096,7	-36471,7	518,5	334406,9	0,021	0,025	0,009	Ok
35	135	-2220,0	-26603,4	359,9	216289,5	0,019	0,019	0,006	Ok
1	135	-2220,0	-35159,8	500,7	271852,4	0,017	0,024	0,009	Ok
19	135	-2343,3	-26096,3	338,5	172630,0	0,015	0,018	0,006	Ok
1	135	-2343,3	-33848,6	450,5	211015,2	0,013	0,024	0,008	Ok
19	135	-2466,7	-25085,8	296,0	131780,7	0,012	0,017	0,005	Ok
1	135	-2466,7	-32537,9	382,2	156161,9	0,010	0,023	0,007	Ok
19	135	-2590,0	-24075,7	245,1	95984,4	0,009	0,017	0,004	Ok
1	135	-2590,0	-31227,8	307,0	109645,9	0,007	0,022	0,005	Ok
19	135	-2713,3	-23066,1	192,4	66381,5	0,006	0,016	0,003	Ok
1	135	-2713,3	-29918,2	233,1	72389,0	0,005	0,021	0,004	Ok
19	135	-2836,7	-22056,8	142,6	43253,7	0,004	0,015	0,003	Ok
1	135	-2836,7	-28609,1	165,8	44312,4	0,003	0,020	0,003	Ok
19	135	-2960,0	-21048,0	98,8	26287,5	0,002	0,015	0,002	Ok
1	135	-2960,0	-27300,6	108,5	24704,9	0,002	0,019	0,002	Ok
20	135	-3083,3	-20264,1	60,3	14863,0	0,001	0,014	0,001	Ok
1	135	-3083,3	-25992,4	63,3	12530,7	0,001	0,018	0,001	Ok
20	135	-3206,7	-19244,6	35,8	8473,5	0,001	0,013	0,001	Ok
1	135	-3206,7	-24684,7	31,6	6516,4	0,000	0,017	0,001	Ok
36	135	-3330,0	-18362,0	20,9	5343,6	0,000	0,013	0,000	Ok
1	135	-3330,0	-23377,5	16,5	4253,3	0,000	0,016	0,000	Ok
34	135	-3453,3	-17255,2	16,2	2992,3	0,000	0,012	0,000	Ok
1	135	-3453,3	-22070,6	14,0	2680,5	0,000	0,015	0,000	Ok
34	135	-3576,7	-16233,8	8,2	1012,4	0,000	0,011	0,000	Ok
1	135	-3576,7	-20764,1	8,1	993,9	0,000	0,014	0,000	Ok
1	135	-3700,0	-20764,1	8,1	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok

Plinto n. 147

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	147	0,0	-46333,3	10155,2	10146730,0	0,850	0,032	0,180	Ok
1	147	0,0	-59590,8	8562,5	12245400,0	0,719	0,042	0,152	Ok
34	147	-123,3	-44681,9	12500,7	8835955,0	0,743	0,031	0,222	Ok
1	147	-123,3	-57466,9	13288,2	11024320,0	0,650	0,040	0,236	Ok
18	147	-246,7	-43327,9	12227,4	7343358,0	0,620	0,030	0,217	Ok
1	147	-246,7	-56144,6	14256,1	9432447,0	0,558	0,039	0,253	Ok
35	147	-370,0	-41717,0	9806,9	6008045,0	0,510	0,029	0,174	Ok
1	147	-370,0	-54823,3	13942,1	7701464,0	0,457	0,038	0,247	Ok
19	147	-493,3	-41022,9	9370,5	4809727,0	0,409	0,029	0,166	Ok
1	147	-493,3	-53502,9	12729,9	6000737,0	0,357	0,037	0,226	Ok
19	147	-616,7	-40011,2	8319,1	3675816,0	0,314	0,028	0,148	Ok
1	147	-616,7	-52183,4	10992,1	4445889,0	0,265	0,036	0,195	Ok
19	147	-740,0	-39000,2	7019,8	2668465,0	0,228	0,027	0,124	Ok
1	147	-740,0	-50864,8	9032,6	3104553,0	0,186	0,035	0,160	Ok
19	147	-863,3	-37989,8	5650,9	1821508,0	0,156	0,026	0,100	Ok
1	147	-863,3	-49547,0	7074,7	2006846,0	0,120	0,035	0,125	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	147	-986,7	-36980,1	4339,0	1147504,0	0,099	0,026	0,077	Ok
1	147	-986,7	-48230,1	5267,6	1157889,0	0,070	0,034	0,093	Ok
19	147	-1110,0	-35971,0	3164,8	648335,5	0,056	0,025	0,056	Ok
1	147	-1110,0	-46914,1	3698,5	558001,1	0,034	0,033	0,066	Ok
36	147	-1233,3	-35454,2	1781,5	384778,3	0,033	0,025	0,032	Ok
1	147	-1233,3	-45598,8	2407,8	281439,6	0,017	0,032	0,043	Ok
34	147	-1356,7	-34432,1	899,4	424222,3	0,037	0,024	0,016	Ok
1	147	-1356,7	-44284,3	1404,1	373550,8	0,023	0,031	0,025	Ok
34	147	-1480,0	-33410,6	471,1	479430,5	0,042	0,023	0,008	Ok
1	147	-1480,0	-42970,5	687,1	493401,0	0,030	0,030	0,012	Ok
34	147	-1603,3	-32389,7	389,2	487184,8	0,043	0,023	0,007	Ok
1	147	-1603,3	-41657,5	329,9	546612,1	0,033	0,029	0,006	Ok
34	147	-1726,7	-31369,4	481,4	457712,0	0,040	0,022	0,009	Ok
1	147	-1726,7	-40345,2	417,4	542134,0	0,033	0,028	0,007	Ok
34	147	-1850,0	-30349,6	549,1	404695,3	0,036	0,021	0,010	Ok
1	147	-1850,0	-39033,6	560,3	498445,7	0,031	0,027	0,010	Ok
34	147	-1973,3	-29330,3	561,2	339973,9	0,030	0,020	0,010	Ok
1	147	-1973,3	-37722,6	626,7	432179,1	0,027	0,026	0,011	Ok
35	147	-2096,7	-27707,4	432,5	275667,1	0,024	0,019	0,008	Ok
1	147	-2096,7	-36412,3	624,5	356326,2	0,022	0,025	0,011	Ok
35	147	-2220,0	-26710,8	417,0	222613,8	0,020	0,019	0,007	Ok
1	147	-2220,0	-35102,6	574,7	280221,8	0,017	0,024	0,010	Ok
19	147	-2343,3	-25910,9	374,0	171958,4	0,015	0,018	0,007	Ok
1	147	-2343,3	-33793,5	497,0	210018,9	0,013	0,024	0,009	Ok
19	147	-2466,7	-24907,6	314,9	126615,8	0,011	0,017	0,006	Ok
1	147	-2466,7	-32484,9	406,7	149305,0	0,009	0,023	0,007	Ok
19	147	-2590,0	-23904,7	251,3	88475,0	0,008	0,017	0,004	Ok
1	147	-2590,0	-31177,0	315,0	99723,3	0,006	0,022	0,006	Ok
19	147	-2713,3	-22902,2	189,6	58173,9	0,005	0,016	0,003	Ok
1	147	-2713,3	-29869,5	229,4	61542,3	0,004	0,021	0,004	Ok
19	147	-2836,7	-21900,1	134,1	35565,0	0,003	0,015	0,002	Ok
1	147	-2836,7	-28562,6	154,6	34167,4	0,002	0,020	0,003	Ok
19	147	-2960,0	-20898,4	87,3	20014,3	0,002	0,015	0,002	Ok
1	147	-2960,0	-27256,1	93,3	16680,1	0,001	0,019	0,002	Ok
20	147	-3083,3	-20026,2	49,0	11701,6	0,001	0,014	0,001	Ok
1	147	-3083,3	-25950,1	47,3	8481,7	0,001	0,018	0,001	Ok
36	147	-3206,7	-19161,8	25,1	8934,1	0,001	0,013	0,000	Ok
1	147	-3206,7	-24644,6	20,4	6975,3	0,000	0,017	0,000	Ok
34	147	-3330,0	-18147,0	23,2	6716,3	0,001	0,013	0,000	Ok
1	147	-3330,0	-23339,4	18,9	6026,6	0,000	0,016	0,000	Ok
34	147	-3453,3	-17132,5	21,4	3923,1	0,000	0,012	0,000	Ok
1	147	-3453,3	-22034,7	20,3	3853,3	0,000	0,015	0,000	Ok
34	147	-3576,7	-16118,3	10,5	1293,1	0,000	0,011	0,000	Ok
1	147	-3576,7	-20730,3	11,0	1360,0	0,000	0,014	0,000	Ok
1	147	-3700,0	-20730,3	11,0	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok

Plinto n. 151

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	151	0,0	-37573,2	9659,0	9152003,0	0,787	0,026	0,171	Ok
1	151	0,0	-47643,0	8796,0	10938570,0	0,660	0,033	0,156	Ok
34	151	-123,3	-36234,0	11013,8	8095545,0	0,699	0,025	0,195	Ok
1	151	-123,3	-45944,9	11336,3	10060160,0	0,609	0,032	0,201	Ok
18	151	-246,7	-34790,4	10639,1	6842384,0	0,593	0,024	0,189	Ok
1	151	-246,7	-44887,7	12378,2	8786813,0	0,533	0,031	0,219	Ok
35	151	-370,0	-32865,7	8594,6	5723187,0	0,499	0,023	0,152	Ok
1	151	-370,0	-43831,3	12391,4	7327258,0	0,446	0,031	0,220	Ok
35	151	-493,3	-32074,1	8428,8	4682912,0	0,410	0,022	0,149	Ok
1	151	-493,3	-42775,7	11570,0	5841987,0	0,356	0,030	0,205	Ok
19	151	-616,7	-31849,9	7720,8	3679019,0	0,322	0,022	0,137	Ok
1	151	-616,7	-41720,7	10206,0	4447217,0	0,272	0,029	0,181	Ok
19	151	-740,0	-31045,1	6663,8	2757495,0	0,242	0,022	0,118	Ok
1	151	-740,0	-40666,5	8568,1	3216476,0	0,197	0,028	0,152	Ok
19	151	-863,3	-30240,9	5492,3	1963685,0	0,173	0,021	0,097	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	151	-863,3	-39613,0	6867,1	2188326,0	0,135	0,028	0,122	Ok
19	151	-986,7	-29437,1	4329,2	1316374,0	0,116	0,021	0,077	Ok
1	151	-986,7	-38560,1	5251,8	1376631,0	0,085	0,027	0,093	Ok
19	151	-1110,0	-28633,8	3258,6	821284,6	0,073	0,020	0,058	Ok
1	151	-1110,0	-37507,9	3816,2	784435,7	0,048	0,026	0,068	Ok
20	151	-1233,3	-28255,6	2244,6	509056,6	0,045	0,020	0,040	Ok
1	151	-1233,3	-36456,3	2610,1	431517,0	0,027	0,025	0,046	Ok
36	151	-1356,7	-27922,1	1272,7	411055,1	0,036	0,019	0,023	Ok
1	151	-1356,7	-35405,4	1652,8	356373,2	0,022	0,025	0,029	Ok
34	151	-1480,0	-27093,8	658,2	423227,7	0,038	0,019	0,012	Ok
1	151	-1480,0	-34355,0	948,5	421147,1	0,026	0,024	0,017	Ok
34	151	-1603,3	-26265,9	459,4	430751,6	0,038	0,018	0,008	Ok
1	151	-1603,3	-33305,3	517,1	471707,9	0,029	0,023	0,009	Ok
34	151	-1726,7	-25438,4	449,7	409990,6	0,037	0,018	0,008	Ok
1	151	-1726,7	-32256,1	407,7	479171,4	0,030	0,022	0,007	Ok
34	151	-1850,0	-24611,4	485,2	368342,7	0,033	0,017	0,009	Ok
1	151	-1850,0	-31207,4	478,8	450939,8	0,028	0,022	0,008	Ok
34	151	-1973,3	-23784,8	495,9	314867,7	0,028	0,017	0,009	Ok
1	151	-1973,3	-30159,3	540,0	399649,2	0,025	0,021	0,010	Ok
35	151	-2096,7	-21828,6	374,9	260707,3	0,024	0,015	0,007	Ok
1	151	-2096,7	-29111,7	551,1	336693,7	0,021	0,020	0,010	Ok
35	151	-2220,0	-21043,4	374,1	215477,8	0,020	0,015	0,007	Ok
1	151	-2220,0	-28064,6	519,4	270860,3	0,017	0,020	0,009	Ok
19	151	-2343,3	-20625,7	345,4	170701,4	0,015	0,014	0,006	Ok
1	151	-2343,3	-27018,0	459,4	208281,6	0,013	0,019	0,008	Ok
19	151	-2466,7	-19827,1	298,0	129418,5	0,012	0,014	0,005	Ok
1	151	-2466,7	-25971,8	384,6	152794,2	0,010	0,018	0,007	Ok
19	151	-2590,0	-19028,7	244,0	93741,1	0,009	0,013	0,004	Ok
1	151	-2590,0	-24926,0	305,5	106412,9	0,007	0,017	0,005	Ok
19	151	-2713,3	-18230,7	189,8	64599,8	0,006	0,013	0,003	Ok
1	151	-2713,3	-23880,7	229,4	69804,3	0,004	0,017	0,004	Ok
19	151	-2836,7	-17433,1	139,6	42119,6	0,004	0,012	0,002	Ok
1	151	-2836,7	-22835,8	161,5	42712,0	0,003	0,016	0,003	Ok
19	151	-2960,0	-16635,7	96,2	25867,5	0,002	0,012	0,002	Ok
1	151	-2960,0	-21791,3	104,7	24312,8	0,002	0,015	0,002	Ok
20	151	-3083,3	-16080,2	59,7	15660,0	0,001	0,011	0,001	Ok
1	151	-3083,3	-20747,2	61,1	13428,2	0,001	0,014	0,001	Ok
36	151	-3206,7	-15538,9	32,4	9647,3	0,001	0,011	0,001	Ok
1	151	-3206,7	-19703,4	32,7	8204,0	0,001	0,014	0,001	Ok
36	151	-3330,0	-14716,0	25,0	6388,1	0,001	0,010	0,000	Ok
1	151	-3330,0	-18659,9	21,2	5606,9	0,000	0,013	0,000	Ok
34	151	-3453,3	-13893,3	19,2	3490,1	0,000	0,010	0,000	Ok
1	151	-3453,3	-17616,8	17,9	3330,7	0,000	0,012	0,000	Ok
34	151	-3576,7	-13070,9	9,2	1139,7	0,000	0,009	0,000	Ok
1	151	-3576,7	-16573,9	9,4	1159,7	0,000	0,012	0,000	Ok
1	151	-3700,0	-16573,9	9,4	0,0	0,009	0,012	0,000	Ok

Plinto n. 167

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	167	0,0	-31068,2	11519,9	9609717,0	0,843	0,022	0,204	Ok
1	167	0,0	-39129,7	10923,0	11530540,0	0,710	0,027	0,194	Ok
34	167	-123,3	-29960,9	12333,3	8341097,0	0,734	0,021	0,219	Ok
1	167	-123,3	-37735,1	13053,1	10378620,0	0,641	0,026	0,231	Ok
18	167	-246,7	-28943,1	11526,4	6935294,0	0,613	0,020	0,204	Ok
1	167	-246,7	-36866,8	13566,2	8909715,0	0,551	0,026	0,241	Ok
35	167	-370,0	-26800,7	9165,2	5717525,0	0,508	0,019	0,163	Ok
1	167	-370,0	-35999,1	13138,5	7319090,0	0,454	0,025	0,233	Ok
19	167	-493,3	-26468,2	8823,7	4624007,0	0,412	0,018	0,156	Ok
1	167	-493,3	-35132,1	11980,8	5754990,0	0,358	0,024	0,212	Ok
19	167	-616,7	-25815,4	7853,2	3585912,0	0,320	0,018	0,139	Ok
1	167	-616,7	-34265,7	10375,4	4321756,0	0,269	0,024	0,184	Ok
19	167	-740,0	-25163,1	6671,0	2658706,0	0,238	0,018	0,118	Ok
1	167	-740,0	-33399,8	8575,5	3082615,0	0,192	0,023	0,152	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	167	-863,3	-24511,2	5424,7	1875220,0	0,168	0,017	0,096	Ok
1	167	-863,3	-32534,6	6776,1	2068266,0	0,129	0,023	0,120	Ok
19	167	-986,7	-23859,7	4225,0	1249698,0	0,112	0,017	0,075	Ok
1	167	-986,7	-31669,8	5111,4	1288448,0	0,081	0,022	0,091	Ok
20	167	-1110,0	-23614,9	3046,0	791484,2	0,071	0,016	0,054	Ok
1	167	-1110,0	-30805,6	3662,6	748792,6	0,047	0,021	0,065	Ok
20	167	-1233,3	-22952,8	2152,0	533821,6	0,048	0,016	0,038	Ok
1	167	-1233,3	-29942,0	2470,0	474004,5	0,030	0,021	0,044	Ok
36	167	-1356,7	-22926,7	1226,6	478565,9	0,043	0,016	0,022	Ok
1	167	-1356,7	-29078,8	1547,5	444339,2	0,028	0,020	0,027	Ok
34	167	-1480,0	-22403,1	672,4	480284,1	0,043	0,016	0,012	Ok
1	167	-1480,0	-28216,2	901,3	495281,4	0,031	0,020	0,016	Ok
34	167	-1603,3	-21718,5	533,8	470315,4	0,043	0,015	0,009	Ok
1	167	-1603,3	-27354,0	558,6	523061,9	0,033	0,019	0,010	Ok
34	167	-1726,7	-21034,3	534,5	435014,9	0,039	0,015	0,009	Ok
1	167	-1726,7	-26492,3	508,3	511541,8	0,032	0,018	0,009	Ok
34	167	-1850,0	-20350,5	552,4	382324,7	0,035	0,014	0,010	Ok
1	167	-1850,0	-25631,0	566,1	469042,3	0,030	0,018	0,010	Ok
34	167	-1973,3	-19667,0	542,7	320974,4	0,029	0,014	0,010	Ok
1	167	-1973,3	-24770,2	600,8	407607,6	0,026	0,017	0,011	Ok
35	167	-2096,7	-17800,4	404,3	261651,8	0,024	0,012	0,007	Ok
1	167	-2096,7	-23909,8	589,5	337876,8	0,022	0,017	0,010	Ok
19	167	-2220,0	-17365,5	395,4	213381,5	0,020	0,012	0,007	Ok
1	167	-2220,0	-23049,8	540,8	267917,4	0,017	0,016	0,010	Ok
19	167	-2343,3	-16717,8	352,7	166941,7	0,015	0,012	0,006	Ok
1	167	-2343,3	-22190,1	468,7	203222,3	0,013	0,015	0,008	Ok
19	167	-2466,7	-16070,5	298,9	125198,5	0,012	0,011	0,005	Ok
1	167	-2466,7	-21330,9	385,8	147085,7	0,009	0,015	0,007	Ok
19	167	-2590,0	-15423,4	241,2	89817,2	0,008	0,011	0,004	Ok
1	167	-2590,0	-20472,0	301,6	101084,4	0,007	0,014	0,005	Ok
19	167	-2713,3	-14776,6	185,0	61447,4	0,006	0,010	0,003	Ok
1	167	-2713,3	-19613,5	223,0	65554,4	0,004	0,014	0,004	Ok
19	167	-2836,7	-14130,1	134,3	39999,7	0,004	0,010	0,002	Ok
1	167	-2836,7	-18755,3	154,3	40012,3	0,003	0,013	0,003	Ok
20	167	-2960,0	-13719,7	88,6	25271,5	0,002	0,010	0,002	Ok
1	167	-2960,0	-17897,4	98,5	23464,8	0,002	0,012	0,002	Ok
20	167	-3083,3	-13062,4	57,7	16225,5	0,002	0,009	0,001	Ok
1	167	-3083,3	-17039,9	57,4	14356,2	0,001	0,012	0,001	Ok
36	167	-3206,7	-12758,9	34,9	11133,7	0,001	0,009	0,001	Ok
1	167	-3206,7	-16182,6	33,5	9935,1	0,001	0,011	0,001	Ok
36	167	-3330,0	-12083,2	28,9	7433,2	0,001	0,008	0,001	Ok
1	167	-3330,0	-15325,6	25,9	6979,6	0,000	0,011	0,000	Ok
34	167	-3453,3	-11488,0	22,4	4027,1	0,000	0,008	0,000	Ok
1	167	-3453,3	-14468,9	21,9	4022,6	0,000	0,010	0,000	Ok
34	167	-3576,7	-10807,9	10,4	1282,0	0,000	0,008	0,000	Ok
1	167	-3576,7	-13612,4	10,9	1344,8	0,000	0,009	0,000	Ok
1	167	-3700,0	-13612,4	10,9	0,0	0,007	0,009	0,000	Ok

Plinto n. 179

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	179	0,0	-38807,3	12117,7	10379640,0	0,889	0,027	0,215	Ok
1	179	0,0	-49753,6	11129,1	12541980,0	0,753	0,035	0,197	Ok
34	179	-123,3	-37424,1	13576,2	8887176,0	0,764	0,026	0,241	Ok
1	179	-123,3	-47980,3	14673,5	11089700,0	0,668	0,033	0,260	Ok
34	179	-246,7	-36563,0	13142,3	7281456,0	0,628	0,025	0,233	Ok
1	179	-246,7	-46876,3	15078,8	9348318,0	0,565	0,033	0,267	Ok
35	179	-370,0	-34717,6	10111,0	5878067,0	0,510	0,024	0,179	Ok
1	179	-370,0	-45773,1	14349,0	7531147,0	0,456	0,032	0,254	Ok
19	179	-493,3	-33881,4	9468,9	4651790,0	0,404	0,024	0,168	Ok
1	179	-493,3	-44670,6	12845,8	5792386,0	0,352	0,031	0,228	Ok
19	179	-616,7	-33045,8	8265,7	3516816,0	0,307	0,023	0,147	Ok
1	179	-616,7	-43569,0	10918,5	4234221,0	0,258	0,030	0,194	Ok
19	179	-740,0	-32210,8	6880,0	2526670,0	0,221	0,022	0,122	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	179	-740,0	-42468,0	8848,7	2913493,0	0,178	0,030	0,157	Ok
19	179	-863,3	-31376,3	5472,8	1708724,0	0,150	0,022	0,097	Ok
1	179	-863,3	-41367,8	6839,9	1853025,0	0,113	0,029	0,121	Ok
19	179	-986,7	-30542,4	4156,2	1072254,0	0,094	0,021	0,074	Ok
1	179	-986,7	-40268,3	5024,5	1056515,0	0,065	0,028	0,089	Ok
20	179	-1110,0	-29903,5	2896,1	633492,4	0,056	0,021	0,051	Ok
1	179	-1110,0	-39169,5	3476,4	538538,4	0,033	0,027	0,062	Ok
36	179	-1233,3	-29506,2	1671,3	467367,8	0,041	0,021	0,030	Ok
1	179	-1233,3	-38071,4	2226,7	378780,8	0,023	0,027	0,039	Ok
34	179	-1356,7	-28839,2	847,8	497448,1	0,044	0,020	0,015	Ok
1	179	-1356,7	-36973,9	1281,5	469682,2	0,029	0,026	0,023	Ok
34	179	-1480,0	-27983,7	519,6	528023,0	0,047	0,019	0,009	Ok
1	179	-1480,0	-35877,0	654,6	556279,3	0,035	0,025	0,012	Ok
34	179	-1603,3	-27128,6	496,0	516301,3	0,046	0,019	0,009	Ok
1	179	-1603,3	-34780,7	434,8	583855,5	0,036	0,024	0,008	Ok
34	179	-1726,7	-26274,0	568,0	472603,9	0,042	0,018	0,010	Ok
1	179	-1726,7	-33685,0	531,0	561102,2	0,035	0,023	0,009	Ok
34	179	-1850,0	-25419,8	606,9	409741,5	0,037	0,018	0,011	Ok
1	179	-1850,0	-32589,9	635,2	504876,0	0,032	0,023	0,011	Ok
34	179	-1973,3	-24566,1	596,1	338660,0	0,030	0,017	0,011	Ok
1	179	-1973,3	-31495,4	671,3	430502,8	0,027	0,022	0,012	Ok
35	179	-2096,7	-23058,6	449,7	270784,1	0,024	0,016	0,008	Ok
1	179	-2096,7	-30401,4	647,4	349908,7	0,022	0,021	0,011	Ok
19	179	-2220,0	-22229,2	426,4	216136,5	0,020	0,015	0,008	Ok
1	179	-2220,0	-29307,9	582,7	271543,4	0,017	0,020	0,010	Ok
19	179	-2343,3	-21400,2	372,8	165038,2	0,015	0,015	0,007	Ok
1	179	-2343,3	-28214,9	495,3	200834,6	0,013	0,020	0,009	Ok
19	179	-2466,7	-20571,5	309,2	120275,0	0,011	0,014	0,005	Ok
1	179	-2466,7	-27122,3	399,2	140795,7	0,009	0,019	0,007	Ok
19	179	-2590,0	-19743,2	243,5	83262,7	0,008	0,014	0,004	Ok
1	179	-2590,0	-26030,3	304,7	92642,9	0,006	0,018	0,005	Ok
19	179	-2713,3	-18915,3	181,4	54386,7	0,005	0,013	0,003	Ok
1	179	-2713,3	-24938,7	218,4	56370,6	0,004	0,017	0,004	Ok
19	179	-2836,7	-18087,6	126,7	33337,9	0,003	0,013	0,002	Ok
1	179	-2836,7	-23847,5	144,6	31299,0	0,002	0,017	0,003	Ok
20	179	-2960,0	-17373,3	78,5	20106,1	0,002	0,012	0,001	Ok
1	179	-2960,0	-22756,7	85,6	16633,3	0,001	0,016	0,002	Ok
36	179	-3083,3	-16791,9	39,1	13628,8	0,001	0,012	0,001	Ok
1	179	-3083,3	-21666,3	43,7	11000,3	0,001	0,015	0,001	Ok
36	179	-3206,7	-15947,1	29,7	10806,9	0,001	0,011	0,001	Ok
1	179	-3206,7	-20576,2	24,4	9455,0	0,001	0,014	0,000	Ok
34	179	-3330,0	-15199,3	28,2	7817,5	0,001	0,011	0,000	Ok
1	179	-3330,0	-19486,6	25,3	7472,2	0,000	0,014	0,000	Ok
34	179	-3453,3	-14349,6	24,3	4405,4	0,000	0,010	0,000	Ok
1	179	-3453,3	-18397,2	24,2	4481,5	0,000	0,013	0,000	Ok
34	179	-3576,7	-13500,2	11,4	1410,9	0,000	0,009	0,000	Ok
1	179	-3576,7	-17308,2	12,3	1512,0	0,000	0,012	0,000	Ok
1	179	-3700,0	-17308,2	12,3	0,0	0,009	0,012	0,000	Ok

Pianto n. 183		Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
Cmb.	Palo								
34	183	0,0	-28039,9	13289,5	10194610,0	0,903	0,020	0,236	Ok
1	183	0,0	-35311,3	12942,8	12291010,0	0,763	0,025	0,230	Ok
34	183	-123,3	-27040,5	13771,0	8685440,0	0,772	0,019	0,244	Ok
1	183	-123,3	-34052,7	14922,1	10825850,0	0,674	0,024	0,265	Ok
34	183	-246,7	-26418,3	13070,9	7101573,0	0,632	0,018	0,232	Ok
1	183	-246,7	-33269,2	14963,5	9117762,0	0,569	0,023	0,265	Ok
35	183	-370,0	-24182,2	9891,4	5746251,0	0,515	0,017	0,175	Ok
1	183	-370,0	-32486,2	14082,6	7356093,0	0,460	0,023	0,250	Ok
19	183	-493,3	-23599,8	9261,7	4567876,0	0,410	0,016	0,164	Ok
1	183	-493,3	-31703,8	12546,2	5680419,0	0,356	0,022	0,222	Ok
19	183	-616,7	-23017,8	8065,7	3482127,0	0,313	0,016	0,143	Ok
1	183	-616,7	-30921,9	10649,0	4184382,0	0,263	0,022	0,189	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	183	-740,0	-22436,1	6721,9	2536778,0	0,229	0,016	0,119	Ok
1	183	-740,0	-30140,6	8640,1	2920844,0	0,184	0,021	0,153	Ok
19	183	-863,3	-21854,9	5370,1	1757470,0	0,159	0,015	0,095	Ok
1	183	-863,3	-29359,7	6703,4	1912332,0	0,121	0,020	0,119	Ok
19	183	-986,7	-21274,0	4110,5	1153587,0	0,104	0,015	0,073	Ok
1	183	-986,7	-28579,4	4959,9	1165259,0	0,074	0,020	0,088	Ok
20	183	-1110,0	-21012,3	2911,6	751590,8	0,068	0,015	0,052	Ok
1	183	-1110,0	-27799,5	3478,5	691438,8	0,044	0,019	0,062	Ok
36	183	-1233,3	-21146,2	1749,0	564019,7	0,051	0,015	0,031	Ok
1	183	-1233,3	-27020,1	2289,3	511554,8	0,032	0,019	0,041	Ok
36	183	-1356,7	-20536,6	1146,8	541617,2	0,049	0,014	0,020	Ok
1	183	-1356,7	-26241,2	1401,4	528983,7	0,034	0,018	0,025	Ok
34	183	-1480,0	-20219,4	669,3	540886,3	0,049	0,014	0,012	Ok
1	183	-1480,0	-25462,7	827,3	573663,1	0,037	0,018	0,015	Ok
34	183	-1603,3	-19601,5	598,3	515723,0	0,047	0,014	0,011	Ok
1	183	-1603,3	-24684,7	593,8	582254,9	0,037	0,017	0,011	Ok
34	183	-1726,7	-18984,1	616,1	465900,6	0,043	0,013	0,011	Ok
1	183	-1726,7	-23907,0	604,5	551736,8	0,035	0,017	0,011	Ok
34	183	-1850,0	-18366,9	623,3	401101,5	0,037	0,013	0,011	Ok
1	183	-1850,0	-23129,8	657,6	493435,5	0,032	0,016	0,012	Ok
34	183	-1973,3	-17750,0	596,2	330436,1	0,030	0,012	0,011	Ok
1	183	-1973,3	-22353,0	670,5	419901,1	0,027	0,016	0,012	Ok
35	183	-2096,7	-16061,2	440,8	264473,2	0,024	0,011	0,008	Ok
1	183	-2096,7	-21576,5	637,0	341530,6	0,022	0,015	0,011	Ok
19	183	-2220,0	-15483,5	417,7	211873,2	0,020	0,011	0,007	Ok
1	183	-2220,0	-20800,5	569,6	265894,5	0,017	0,014	0,010	Ok
19	183	-2343,3	-14906,1	363,9	162936,0	0,015	0,010	0,006	Ok
1	183	-2343,3	-20024,7	483,1	197921,5	0,013	0,014	0,009	Ok
19	183	-2466,7	-14328,9	302,0	120129,7	0,011	0,010	0,005	Ok
1	183	-2466,7	-19249,4	389,7	140365,5	0,009	0,013	0,007	Ok
19	183	-2590,0	-13752,0	238,9	84734,0	0,008	0,010	0,004	Ok
1	183	-2590,0	-18474,3	298,5	94339,4	0,006	0,013	0,005	Ok
19	183	-2713,3	-13175,3	179,6	57080,1	0,005	0,009	0,003	Ok
1	183	-2713,3	-17699,5	215,9	59825,1	0,004	0,012	0,004	Ok
19	183	-2836,7	-12598,8	127,7	36823,7	0,003	0,009	0,002	Ok
1	183	-2836,7	-16925,1	145,6	36112,1	0,002	0,012	0,003	Ok
20	183	-2960,0	-12207,7	82,8	24184,2	0,002	0,009	0,001	Ok
1	183	-2960,0	-16150,9	90,1	21987,1	0,001	0,011	0,002	Ok
36	183	-3083,3	-12034,2	46,8	16612,6	0,002	0,008	0,001	Ok
1	183	-3083,3	-15377,1	52,0	15113,3	0,001	0,011	0,001	Ok
36	183	-3206,7	-11428,8	36,7	12447,2	0,001	0,008	0,001	Ok
1	183	-3206,7	-14603,4	33,9	11561,4	0,001	0,010	0,001	Ok
36	183	-3330,0	-10823,5	32,4	8418,9	0,001	0,008	0,001	Ok
1	183	-3330,0	-13830,1	30,4	8310,3	0,001	0,010	0,001	Ok
34	183	-3453,3	-10368,2	25,6	4579,6	0,000	0,007	0,000	Ok
1	183	-3453,3	-13056,9	26,0	4728,1	0,000	0,009	0,000	Ok
34	183	-3576,7	-9754,5	11,6	1435,7	0,000	0,007	0,000	Ok
1	183	-3576,7	-12284,0	12,5	1544,4	0,000	0,009	0,000	Ok
1	183	-3700,0	-12284,0	12,5	0,0	0,006	0,009	0,000	Ok

Plinto n. 199

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	199	0,0	-30293,3	14613,2	10856260,0	0,955	0,021	0,259	Ok
1	199	0,0	-38575,4	14405,8	13156730,0	0,811	0,027	0,255	Ok
34	199	-123,3	-29213,6	15099,8	9119943,0	0,805	0,020	0,268	Ok
1	199	-123,3	-37200,6	16654,8	11391520,0	0,704	0,026	0,295	Ok
34	199	-246,7	-28541,4	14156,7	7344971,0	0,650	0,020	0,251	Ok
1	199	-246,7	-36344,6	16389,0	9432724,0	0,584	0,025	0,291	Ok
19	199	-370,0	-26408,4	10923,2	5836414,0	0,520	0,018	0,194	Ok
1	199	-370,0	-35489,2	15135,3	7475527,0	0,464	0,025	0,268	Ok
19	199	-493,3	-25772,4	9791,4	4550801,0	0,406	0,018	0,174	Ok
1	199	-493,3	-34634,5	13244,8	5658488,0	0,352	0,024	0,235	Ok
19	199	-616,7	-25136,8	8370,4	3393378,0	0,303	0,018	0,148	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	199	-616,7	-33780,3	11047,1	4069344,0	0,254	0,024	0,196	Ok
19	199	-740,0	-24501,6	6846,9	2408022,0	0,216	0,017	0,121	Ok
1	199	-740,0	-32926,7	8802,8	2753273,0	0,172	0,023	0,156	Ok
19	199	-863,3	-23866,9	5363,4	1614835,0	0,145	0,017	0,095	Ok
1	199	-863,3	-32073,7	6694,9	1726106,0	0,108	0,022	0,119	Ok
19	199	-986,7	-23232,5	4016,2	1019898,0	0,092	0,016	0,071	Ok
1	199	-986,7	-31221,2	4837,7	993820,2	0,062	0,022	0,086	Ok
20	199	-1110,0	-22769,5	2767,8	668798,3	0,060	0,016	0,049	Ok
1	199	-1110,0	-30369,3	3290,8	586943,0	0,037	0,021	0,058	Ok
36	199	-1233,3	-22785,6	1592,5	577622,0	0,052	0,016	0,028	Ok
1	199	-1233,3	-29517,9	2076,2	520029,6	0,033	0,021	0,037	Ok
34	199	-1356,7	-22512,1	845,6	591604,5	0,053	0,016	0,015	Ok
1	199	-1356,7	-28666,9	1201,2	593601,9	0,037	0,020	0,021	Ok
34	199	-1480,0	-21844,3	623,8	595032,2	0,054	0,015	0,011	Ok
1	199	-1480,0	-27816,5	697,7	643717,3	0,041	0,019	0,012	Ok
34	199	-1603,3	-21176,8	632,3	560597,1	0,051	0,015	0,011	Ok
1	199	-1603,3	-26966,5	594,5	641146,1	0,041	0,019	0,011	Ok
34	199	-1726,7	-20509,7	678,8	499364,6	0,045	0,014	0,012	Ok
1	199	-1726,7	-26117,0	676,8	595605,9	0,038	0,018	0,012	Ok
34	199	-1850,0	-19842,9	686,2	423650,1	0,039	0,014	0,012	Ok
1	199	-1850,0	-25267,9	738,8	522855,2	0,033	0,018	0,013	Ok
34	199	-1973,3	-19176,5	648,7	343670,1	0,031	0,013	0,012	Ok
1	199	-1973,3	-24419,3	739,4	437065,6	0,028	0,017	0,013	Ok
19	199	-2096,7	-17539,8	493,3	270233,2	0,025	0,012	0,009	Ok
1	199	-2096,7	-23571,1	688,5	349116,7	0,022	0,016	0,012	Ok
19	199	-2220,0	-16909,0	443,8	212359,8	0,020	0,012	0,008	Ok
1	199	-2220,0	-22723,3	604,1	266534,9	0,017	0,016	0,011	Ok
19	199	-2343,3	-16278,4	379,1	159876,0	0,015	0,011	0,007	Ok
1	199	-2343,3	-21875,8	503,0	193959,4	0,012	0,015	0,009	Ok
19	199	-2466,7	-15648,0	308,4	115049,3	0,011	0,011	0,005	Ok
1	199	-2466,7	-21028,8	398,1	133762,7	0,009	0,015	0,007	Ok
19	199	-2590,0	-15018,0	238,8	78867,6	0,007	0,010	0,004	Ok
1	199	-2590,0	-20182,1	298,4	86685,0	0,006	0,014	0,005	Ok
19	199	-2713,3	-14388,2	175,1	51403,9	0,005	0,010	0,003	Ok
1	199	-2713,3	-19335,7	209,9	52439,1	0,003	0,013	0,004	Ok
20	199	-2836,7	-13862,7	116,4	32414,4	0,003	0,010	0,002	Ok
1	199	-2836,7	-18489,7	136,2	30271,9	0,002	0,013	0,002	Ok
20	199	-2960,0	-13228,6	75,0	21669,4	0,002	0,009	0,001	Ok
1	199	-2960,0	-17643,9	79,6	18998,3	0,001	0,012	0,001	Ok
36	199	-3083,3	-12967,2	42,1	16817,7	0,002	0,009	0,001	Ok
1	199	-3083,3	-16798,5	43,4	14981,1	0,001	0,012	0,001	Ok
36	199	-3206,7	-12314,8	36,4	13207,7	0,001	0,009	0,001	Ok
1	199	-3206,7	-15953,4	32,1	12623,1	0,001	0,011	0,001	Ok
34	199	-3330,0	-11864,7	34,4	9241,5	0,001	0,008	0,001	Ok
1	199	-3330,0	-15108,5	33,4	9346,5	0,001	0,011	0,001	Ok
34	199	-3453,3	-11201,4	28,2	5052,1	0,000	0,008	0,001	Ok
1	199	-3453,3	-14263,9	29,3	5328,9	0,000	0,010	0,001	Ok
34	199	-3576,7	-10538,4	12,8	1576,2	0,000	0,007	0,000	Ok
1	199	-3576,7	-13419,5	14,0	1727,2	0,000	0,009	0,000	Ok
1	199	-3700,0	-13419,5	14,0	0,0	0,007	0,009	0,000	Ok

Plinto n. 211

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	211	0,0	-45565,7	13843,1	11395240,0	0,956	0,032	0,245	Ok
1	211	0,0	-59042,6	13265,4	13881160,0	0,816	0,041	0,235	Ok
34	211	-123,3	-43941,7	15405,0	9610360,0	0,810	0,031	0,273	Ok
1	211	-123,3	-56938,3	17125,7	12035720,0	0,711	0,040	0,304	Ok
34	211	-246,7	-42930,6	14698,8	7747059,0	0,655	0,030	0,261	Ok
1	211	-246,7	-55628,1	17152,8	9952814,0	0,589	0,039	0,304	Ok
19	211	-370,0	-41329,1	11471,3	6127486,0	0,521	0,029	0,203	Ok
1	211	-370,0	-54319,0	15955,7	7856845,0	0,467	0,038	0,283	Ok
19	211	-493,3	-40333,7	10334,8	4737122,0	0,404	0,028	0,183	Ok
1	211	-493,3	-53010,7	13993,3	5904201,0	0,352	0,037	0,248	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	211	-616,7	-39339,0	8832,2	3482784,0	0,298	0,027	0,157	Ok
1	211	-616,7	-51703,4	11660,7	4192209,0	0,250	0,036	0,207	Ok
19	211	-740,0	-38345,0	7194,5	2413189,0	0,207	0,027	0,128	Ok
1	211	-740,0	-50396,9	9258,4	2769046,0	0,166	0,035	0,164	Ok
19	211	-863,3	-37351,6	5590,2	1548857,0	0,133	0,026	0,099	Ok
1	211	-863,3	-49091,3	6993,4	1647473,0	0,099	0,034	0,124	Ok
19	211	-986,7	-36358,8	4130,0	893455,1	0,077	0,025	0,073	Ok
1	211	-986,7	-47786,5	4992,8	823653,6	0,050	0,033	0,089	Ok
20	211	-1110,0	-35366,7	2770,4	484395,7	0,042	0,025	0,049	Ok
1	211	-1110,0	-46482,5	3320,5	343499,7	0,021	0,032	0,059	Ok
34	211	-1233,3	-34866,8	1305,7	473401,6	0,041	0,024	0,023	Ok
1	211	-1233,3	-45179,3	1995,8	387867,4	0,024	0,031	0,035	Ok
34	211	-1356,7	-33861,7	647,6	569877,4	0,050	0,024	0,011	Ok
1	211	-1356,7	-43876,9	1015,2	562738,9	0,034	0,031	0,018	Ok
34	211	-1480,0	-32857,1	418,1	601691,3	0,052	0,023	0,007	Ok
1	211	-1480,0	-42575,3	419,3	655046,8	0,040	0,030	0,007	Ok
34	211	-1603,3	-31853,1	533,3	579839,6	0,051	0,022	0,009	Ok
1	211	-1603,3	-41274,3	429,1	668706,9	0,041	0,029	0,008	Ok
34	211	-1726,7	-30849,7	650,2	522508,6	0,046	0,021	0,012	Ok
1	211	-1726,7	-39974,1	635,4	627167,9	0,039	0,028	0,011	Ok
34	211	-1850,0	-29846,7	692,2	445885,7	0,039	0,021	0,012	Ok
1	211	-1850,0	-38674,5	749,5	552310,4	0,034	0,027	0,013	Ok
34	211	-1973,3	-28844,3	670,2	362484,6	0,032	0,020	0,012	Ok
1	211	-1973,3	-37375,6	770,3	461516,3	0,029	0,026	0,014	Ok
19	211	-2096,7	-27449,8	516,4	284239,7	0,025	0,019	0,009	Ok
1	211	-2096,7	-36077,3	724,7	367496,5	0,023	0,025	0,013	Ok
19	211	-2220,0	-26462,5	468,1	221723,6	0,020	0,018	0,008	Ok
1	211	-2220,0	-34779,7	638,1	278832,2	0,017	0,024	0,011	Ok
19	211	-2343,3	-25475,6	400,2	164897,8	0,015	0,018	0,007	Ok
1	211	-2343,3	-33482,6	531,2	200730,5	0,013	0,023	0,009	Ok
19	211	-2466,7	-24489,1	324,3	116341,1	0,010	0,017	0,006	Ok
1	211	-2466,7	-32186,1	418,9	135806,8	0,008	0,022	0,007	Ok
19	211	-2590,0	-23503,1	249,0	77150,9	0,007	0,016	0,004	Ok
1	211	-2590,0	-30890,2	311,8	84816,0	0,005	0,022	0,006	Ok
19	211	-2713,3	-22517,5	179,7	47400,8	0,004	0,016	0,003	Ok
1	211	-2713,3	-29594,7	216,2	47325,6	0,003	0,021	0,004	Ok
19	211	-2836,7	-21532,2	120,0	26568,0	0,002	0,015	0,002	Ok
1	211	-2836,7	-28299,8	136,0	22499,0	0,001	0,020	0,002	Ok
20	211	-2960,0	-20547,3	68,5	15390,7	0,001	0,014	0,001	Ok
1	211	-2960,0	-27005,4	73,0	10786,4	0,001	0,019	0,001	Ok
36	211	-3083,3	-19713,4	30,3	13405,8	0,001	0,014	0,001	Ok
1	211	-3083,3	-25711,4	29,9	10577,8	0,001	0,018	0,001	Ok
34	211	-3206,7	-18844,3	26,9	12066,5	0,001	0,013	0,000	Ok
1	211	-3206,7	-24417,9	20,6	11038,3	0,001	0,017	0,000	Ok
34	211	-3330,0	-17846,3	32,0	8960,8	0,001	0,012	0,001	Ok
1	211	-3330,0	-23124,7	29,8	8956,9	0,001	0,016	0,001	Ok
34	211	-3453,3	-16848,7	27,9	5040,3	0,000	0,012	0,000	Ok
1	211	-3453,3	-21832,0	28,9	5329,0	0,000	0,015	0,001	Ok
34	211	-3576,7	-15851,3	13,0	1603,4	0,000	0,011	0,000	Ok
1	211	-3576,7	-20539,6	14,4	1770,2	0,000	0,014	0,000	Ok
1	211	-3700,0	-20539,6	14,4	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok

Plinto n. 231

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	231	0,0	-44769,1	15726,0	11735910,0	0,987	0,031	0,279	Ok
1	231	0,0	-58334,9	15800,7	14346290,0	0,844	0,041	0,280	Ok
34	231	-123,3	-43173,4	16609,8	9732910,0	0,823	0,030	0,295	Ok
1	231	-123,3	-56255,7	18760,1	12207000,0	0,722	0,039	0,333	Ok
34	231	-246,7	-42180,0	15493,1	7714111,0	0,654	0,029	0,275	Ok
1	231	-246,7	-54961,3	18231,1	9914736,0	0,588	0,038	0,323	Ok
19	231	-370,0	-40591,7	11927,8	5995361,0	0,511	0,028	0,212	Ok
1	231	-370,0	-53667,8	16566,5	7681587,0	0,457	0,037	0,294	Ok
19	231	-493,3	-39614,1	10523,5	4545095,0	0,388	0,028	0,187	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	231	-493,3	-52375,3	14242,2	5651129,0	0,337	0,036	0,253	Ok
19	231	-616,7	-38637,1	8825,2	3265646,0	0,280	0,027	0,156	Ok
1	231	-616,7	-51083,6	11649,6	3907003,0	0,234	0,036	0,207	Ok
19	231	-740,0	-37660,8	7057,3	2196468,0	0,189	0,026	0,125	Ok
1	231	-740,0	-49792,8	9076,1	2484834,0	0,149	0,035	0,161	Ok
19	231	-863,3	-36685,2	5377,2	1350731,0	0,116	0,026	0,095	Ok
1	231	-863,3	-48502,8	6712,5	1387796,0	0,084	0,034	0,119	Ok
19	231	-986,7	-35710,1	3883,4	729524,7	0,063	0,025	0,069	Ok
1	231	-986,7	-47213,7	4668,8	613514,7	0,037	0,033	0,083	Ok
36	231	-1110,0	-34839,2	2217,8	448794,1	0,039	0,024	0,039	Ok
1	231	-1110,0	-45925,3	2993,6	302272,5	0,018	0,032	0,053	Ok
34	231	-1233,3	-34257,2	1091,1	557400,1	0,048	0,024	0,019	Ok
1	231	-1233,3	-44637,8	1694,4	493491,4	0,030	0,031	0,030	Ok
34	231	-1356,7	-33269,7	514,9	641682,7	0,056	0,023	0,009	Ok
1	231	-1356,7	-43351,0	766,8	659773,6	0,040	0,030	0,014	Ok
34	231	-1480,0	-32282,7	462,3	654475,9	0,057	0,022	0,008	Ok
1	231	-1480,0	-42064,9	345,6	726652,0	0,044	0,029	0,006	Ok
34	231	-1603,3	-31296,3	629,9	614750,4	0,054	0,022	0,011	Ok
1	231	-1603,3	-40779,6	548,1	716081,4	0,044	0,028	0,010	Ok
34	231	-1726,7	-30310,3	734,4	542633,1	0,048	0,021	0,013	Ok
1	231	-1726,7	-39494,9	749,1	654554,3	0,040	0,028	0,013	Ok
34	231	-1850,0	-29324,9	754,6	454674,6	0,040	0,020	0,013	Ok
1	231	-1850,0	-38210,9	834,1	564414,8	0,035	0,027	0,015	Ok
34	231	-1973,3	-28340,1	711,7	363170,7	0,032	0,020	0,013	Ok
1	231	-1973,3	-36927,6	826,6	462711,3	0,029	0,026	0,015	Ok
19	231	-2096,7	-26960,0	540,8	279749,9	0,025	0,019	0,010	Ok
1	231	-2096,7	-35644,9	757,4	361517,9	0,022	0,025	0,013	Ok
19	231	-2220,0	-25990,3	479,1	214035,2	0,019	0,018	0,008	Ok
1	231	-2220,0	-34362,8	652,8	268684,9	0,017	0,024	0,012	Ok
19	231	-2343,3	-25021,0	401,4	155748,9	0,014	0,017	0,007	Ok
1	231	-2343,3	-33081,3	532,8	188704,3	0,012	0,023	0,009	Ok
19	231	-2466,7	-24052,2	319,0	107001,3	0,010	0,017	0,006	Ok
1	231	-2466,7	-31800,3	411,8	123554,6	0,008	0,022	0,007	Ok
19	231	-2590,0	-23083,8	239,6	68501,1	0,006	0,016	0,004	Ok
1	231	-2590,0	-30519,9	299,5	73475,4	0,005	0,021	0,005	Ok
19	231	-2713,3	-22115,7	168,5	40051,8	0,004	0,015	0,003	Ok
1	231	-2713,3	-29240,0	201,5	37726,5	0,002	0,020	0,004	Ok
20	231	-2836,7	-21044,0	103,9	21462,2	0,002	0,015	0,002	Ok
1	231	-2836,7	-27960,6	120,8	15924,8	0,001	0,019	0,002	Ok
36	231	-2960,0	-20240,9	46,4	15628,0	0,001	0,014	0,001	Ok
1	231	-2960,0	-26681,7	59,0	10840,9	0,001	0,019	0,001	Ok
34	231	-3083,3	-19495,7	22,6	15732,4	0,001	0,014	0,000	Ok
1	231	-3083,3	-25403,2	21,2	13529,9	0,001	0,018	0,000	Ok
34	231	-3206,7	-18514,8	32,0	13877,5	0,001	0,013	0,001	Ok
1	231	-3206,7	-24125,2	26,1	13454,4	0,001	0,017	0,000	Ok
34	231	-3330,0	-17534,3	36,7	10051,5	0,001	0,012	0,001	Ok
1	231	-3330,0	-22847,5	36,0	10432,5	0,001	0,016	0,001	Ok
34	231	-3453,3	-16554,1	30,9	5545,4	0,001	0,012	0,001	Ok
1	231	-3453,3	-21570,3	33,0	6014,0	0,000	0,015	0,001	Ok
34	231	-3576,7	-15574,2	14,1	1734,0	0,000	0,011	0,000	Ok
1	231	-3576,7	-20293,4	15,8	1947,3	0,000	0,014	0,000	Ok
1	231	-3700,0	-20293,4	15,8	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok

Plinto n. 243

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	243	0,0	-56594,7	13582,6	11496720,0	0,934	0,039	0,241	Ok
1	243	0,0	-73198,3	13453,1	14036650,0	0,800	0,051	0,239	Ok
18	243	-123,3	-54577,5	15562,7	9653923,0	0,789	0,038	0,276	Ok
1	243	-123,3	-70589,4	17536,1	12095720,0	0,693	0,049	0,311	Ok
34	243	-246,7	-52778,6	14839,5	7728995,0	0,635	0,037	0,263	Ok
1	243	-246,7	-68965,2	17473,5	9935589,0	0,571	0,048	0,310	Ok
19	243	-370,0	-51536,5	11554,4	6072617,0	0,501	0,036	0,205	Ok
1	243	-370,0	-67342,1	16156,5	7782345,0	0,449	0,047	0,286	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	243	-493,3	-50295,2	10374,0	4653069,0	0,385	0,035	0,184	Ok
1	243	-493,3	-65720,2	14080,1	5791162,0	0,335	0,046	0,250	Ok
19	243	-616,7	-49054,8	8820,6	3378293,0	0,281	0,034	0,156	Ok
1	243	-616,7	-64099,4	11653,6	4055971,0	0,236	0,045	0,207	Ok
19	243	-740,0	-47815,3	7137,5	2295144,0	0,191	0,033	0,127	Ok
1	243	-740,0	-62479,7	9181,3	2620224,0	0,153	0,044	0,163	Ok
19	243	-863,3	-46576,6	5497,8	1420692,0	0,119	0,032	0,097	Ok
1	243	-863,3	-60861,1	6868,8	1490093,0	0,087	0,042	0,122	Ok
19	243	-986,7	-45338,6	4012,7	752366,6	0,063	0,032	0,071	Ok
1	243	-986,7	-59243,5	4839,3	647988,1	0,038	0,041	0,086	Ok
20	243	-1110,0	-43906,9	2633,5	302617,9	0,026	0,031	0,047	Ok
1	243	-1110,0	-57626,9	3151,2	107440,1	0,006	0,040	0,056	Ok
34	243	-1233,3	-42865,0	1148,4	446897,1	0,038	0,030	0,020	Ok
1	243	-1233,3	-56011,2	1816,3	356603,7	0,021	0,039	0,032	Ok
34	243	-1356,7	-41629,3	450,0	568492,6	0,048	0,029	0,008	Ok
1	243	-1356,7	-54396,6	816,7	574016,6	0,034	0,038	0,014	Ok
34	243	-1480,0	-40394,3	268,9	606892,7	0,052	0,028	0,005	Ok
1	243	-1480,0	-52782,8	149,3	671509,1	0,040	0,037	0,003	Ok
18	243	-1603,3	-39563,0	476,5	586689,7	0,050	0,028	0,008	Ok
1	243	-1603,3	-51170,0	383,7	682277,9	0,041	0,036	0,007	Ok
18	243	-1726,7	-38316,7	641,7	527934,6	0,045	0,027	0,011	Ok
1	243	-1726,7	-49558,0	647,1	635992,1	0,038	0,035	0,011	Ok
18	243	-1850,0	-37071,0	697,5	448798,5	0,039	0,026	0,012	Ok
1	243	-1850,0	-47946,9	768,5	556498,3	0,034	0,033	0,014	Ok
18	243	-1973,3	-35826,0	678,1	362779,6	0,031	0,025	0,012	Ok
1	243	-1973,3	-46336,5	786,3	461863,7	0,028	0,032	0,014	Ok
19	243	-2096,7	-34229,3	520,4	282356,5	0,025	0,024	0,009	Ok
1	243	-2096,7	-44727,0	735,2	364978,3	0,022	0,031	0,013	Ok
19	243	-2220,0	-32998,1	470,4	218432,3	0,019	0,023	0,008	Ok
1	243	-2220,0	-43118,2	643,2	274375,1	0,017	0,030	0,011	Ok
19	243	-2343,3	-31767,5	400,1	160628,5	0,014	0,022	0,007	Ok
1	243	-2343,3	-41510,2	531,7	195109,3	0,012	0,029	0,009	Ok
19	243	-2466,7	-30537,4	322,1	111467,5	0,010	0,021	0,006	Ok
1	243	-2466,7	-39902,9	415,9	129598,2	0,008	0,028	0,007	Ok
19	243	-2590,0	-29307,8	244,9	71942,8	0,006	0,020	0,004	Ok
1	243	-2590,0	-38296,2	306,4	78370,3	0,005	0,027	0,005	Ok
19	243	-2713,3	-28078,7	174,3	41992,1	0,004	0,020	0,003	Ok
1	243	-2713,3	-36690,2	209,2	40700,2	0,003	0,026	0,004	Ok
19	243	-2836,7	-26850,2	113,5	20923,3	0,002	0,019	0,002	Ok
1	243	-2836,7	-35084,8	127,8	15193,0	0,001	0,024	0,002	Ok
36	243	-2960,0	-25509,0	46,6	9993,0	0,001	0,018	0,001	Ok
1	243	-2960,0	-33480,0	63,7	3486,4	0,000	0,023	0,001	Ok
34	243	-3083,3	-24394,3	12,7	12340,1	0,001	0,017	0,000	Ok
1	243	-3083,3	-31875,8	17,3	9260,0	0,001	0,022	0,000	Ok
34	243	-3206,7	-23167,0	24,0	11845,7	0,001	0,016	0,000	Ok
1	243	-3206,7	-30272,1	15,7	11033,7	0,001	0,021	0,000	Ok
34	243	-3330,0	-21940,2	31,6	8956,4	0,001	0,015	0,001	Ok
1	243	-3330,0	-28669,0	29,9	9151,9	0,001	0,020	0,001	Ok
34	243	-3453,3	-20713,6	28,0	5072,7	0,000	0,014	0,000	Ok
1	243	-3453,3	-27066,3	29,6	5465,1	0,000	0,019	0,001	Ok
34	243	-3576,7	-19487,5	13,1	1618,4	0,000	0,014	0,000	Ok
1	243	-3576,7	-25464,1	14,7	1813,4	0,000	0,018	0,000	Ok
1	243	-3700,0	-25464,1	14,7	0,0	0,013	0,018	0,000	Ok

Plinto n. 247

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	247	0,0	-54955,0	15243,0	11661140,0	0,952	0,038	0,270	Ok
1	247	0,0	-72055,7	15442,6	14289740,0	0,816	0,050	0,274	Ok
34	247	-123,3	-52996,3	16411,3	9671936,0	0,794	0,037	0,291	Ok
1	247	-123,3	-69487,5	18659,7	12145390,0	0,697	0,048	0,331	Ok
34	247	-246,7	-51776,9	15366,4	7658882,0	0,631	0,036	0,272	Ok
1	247	-246,7	-67888,6	18163,7	9847168,0	0,567	0,047	0,322	Ok
19	247	-370,0	-50558,3	11831,7	5940749,0	0,491	0,035	0,210	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	247	-370,0	-66290,9	16503,8	7609226,0	0,440	0,046	0,293	Ok
19	247	-493,3	-49340,7	10452,6	4487767,0	0,372	0,034	0,185	Ok
1	247	-493,3	-64694,3	14174,1	5575636,0	0,324	0,045	0,251	Ok
19	247	-616,7	-48123,8	8762,8	3204205,0	0,267	0,034	0,155	Ok
1	247	-616,7	-63098,8	11574,0	3829350,0	0,223	0,044	0,205	Ok
19	247	-740,0	-46907,8	6995,5	2129395,0	0,178	0,033	0,124	Ok
1	247	-740,0	-61504,4	8994,5	2404109,0	0,140	0,043	0,159	Ok
19	247	-863,3	-45692,6	5312,2	1274504,0	0,107	0,032	0,094	Ok
1	247	-863,3	-59911,0	6626,8	1298338,0	0,076	0,042	0,118	Ok
19	247	-986,7	-44478,1	3813,7	634088,7	0,053	0,031	0,068	Ok
1	247	-986,7	-58318,6	4580,3	491004,7	0,029	0,041	0,081	Ok
36	247	-1110,0	-42945,6	2131,8	329515,3	0,028	0,030	0,038	Ok
1	247	-1110,0	-56727,3	2901,7	145330,7	0,009	0,040	0,051	Ok
34	247	-1233,3	-42051,5	985,4	522793,5	0,044	0,029	0,017	Ok
1	247	-1233,3	-55136,9	1593,3	458149,9	0,027	0,038	0,028	Ok
34	247	-1356,7	-40839,2	351,3	624870,3	0,053	0,028	0,006	Ok
1	247	-1356,7	-53547,4	632,2	648183,3	0,039	0,037	0,011	Ok
34	247	-1480,0	-39627,7	355,3	645308,0	0,055	0,028	0,006	Ok
1	247	-1480,0	-51958,8	145,2	721809,9	0,043	0,036	0,003	Ok
34	247	-1603,3	-38416,8	587,5	609248,2	0,052	0,027	0,010	Ok
1	247	-1603,3	-50371,2	503,0	713274,0	0,043	0,035	0,009	Ok
34	247	-1726,7	-37206,6	714,0	538945,8	0,046	0,026	0,013	Ok
1	247	-1726,7	-48784,4	734,7	652154,4	0,039	0,034	0,013	Ok
34	247	-1850,0	-35997,0	743,6	451860,8	0,039	0,025	0,013	Ok
1	247	-1850,0	-47198,4	828,3	561867,8	0,034	0,033	0,015	Ok
34	247	-1973,3	-34788,0	705,2	360731,1	0,031	0,024	0,013	Ok
1	247	-1973,3	-45613,2	823,3	459887,8	0,028	0,032	0,015	Ok
19	247	-2096,7	-33579,6	535,9	277410,7	0,024	0,023	0,010	Ok
1	247	-2096,7	-44028,8	754,7	358453,6	0,022	0,031	0,013	Ok
19	247	-2220,0	-32371,8	475,8	211605,1	0,018	0,023	0,008	Ok
1	247	-2220,0	-42445,1	649,9	265462,4	0,016	0,030	0,012	Ok
19	247	-2343,3	-31164,5	398,7	153164,7	0,013	0,022	0,007	Ok
1	247	-2343,3	-40862,2	529,5	185392,1	0,011	0,028	0,009	Ok
19	247	-2466,7	-29957,8	316,3	104228,1	0,009	0,021	0,006	Ok
1	247	-2466,7	-39279,9	408,3	120167,3	0,007	0,027	0,007	Ok
19	247	-2590,0	-28751,6	236,8	65482,3	0,006	0,020	0,004	Ok
1	247	-2590,0	-37698,4	295,7	69920,7	0,004	0,026	0,005	Ok
19	247	-2713,3	-27545,8	165,3	36647,5	0,003	0,019	0,003	Ok
1	247	-2713,3	-36117,4	197,5	33646,5	0,002	0,025	0,004	Ok
19	247	-2836,7	-26340,6	104,7	16967,4	0,002	0,018	0,002	Ok
1	247	-2836,7	-34537,1	116,4	10022,8	0,001	0,024	0,002	Ok
34	247	-2960,0	-25135,7	30,8	12392,8	0,001	0,018	0,001	Ok
1	247	-2960,0	-32957,4	53,4	6644,5	0,000	0,023	0,001	Ok
34	247	-3083,3	-23931,3	14,9	14614,4	0,001	0,017	0,000	Ok
1	247	-3083,3	-31378,2	10,3	12314,0	0,001	0,022	0,000	Ok
34	247	-3206,7	-22727,4	29,1	13344,4	0,001	0,016	0,001	Ok
1	247	-3206,7	-29799,6	22,6	13016,6	0,001	0,021	0,000	Ok
34	247	-3330,0	-21523,8	35,4	9805,6	0,001	0,015	0,001	Ok
1	247	-3330,0	-28221,4	35,0	10268,1	0,001	0,020	0,001	Ok
34	247	-3453,3	-20320,5	30,3	5449,8	0,000	0,014	0,001	Ok
1	247	-3453,3	-26643,8	32,6	5959,3	0,000	0,019	0,001	Ok
34	247	-3576,7	-19117,6	13,9	1712,1	0,000	0,013	0,000	Ok
1	247	-3576,7	-25066,6	15,7	1936,1	0,000	0,017	0,000	Ok
1	247	-3700,0	-25066,6	15,7	0,0	0,013	0,017	0,000	Ok

Plinto n. 263

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	263	0,0	-66279,7	14289,0	11228740,0	0,888	0,046	0,253	Ok
1	263	0,0	-86028,5	14036,0	13664550,0	0,758	0,060	0,249	Ok
18	263	-123,3	-63917,3	15647,2	9340611,0	0,744	0,045	0,277	Ok
1	263	-123,3	-82962,3	17515,8	11680680,0	0,652	0,058	0,311	Ok
34	263	-246,7	-61640,9	14554,0	7405711,0	0,593	0,043	0,258	Ok
1	263	-246,7	-81053,4	17218,3	9521650,0	0,533	0,056	0,305	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

19	263	-370,0	-60785,8	11219,5	5779541,0	0,464	0,042	0,199	Ok
1	263	-370,0	-79145,8	15759,4	7398933,0	0,416	0,055	0,279	Ok
19	263	-493,3	-59321,8	10008,2	4396008,0	0,354	0,041	0,177	Ok
1	263	-493,3	-77239,6	13617,3	5455987,0	0,308	0,054	0,241	Ok
19	263	-616,7	-57858,8	8456,9	3161838,0	0,256	0,040	0,150	Ok
1	263	-616,7	-75334,7	11181,8	3777209,0	0,214	0,052	0,198	Ok
19	263	-740,0	-56396,8	6799,3	2119004,0	0,172	0,039	0,121	Ok
1	263	-740,0	-73431,1	8738,9	2398933,0	0,137	0,051	0,155	Ok
19	263	-863,3	-54935,7	5199,2	1280663,0	0,105	0,038	0,092	Ok
1	263	-863,3	-71528,8	6479,1	1322377,0	0,076	0,050	0,115	Ok
35	263	-986,7	-54167,8	3739,1	648373,9	0,053	0,038	0,066	Ok
1	263	-986,7	-69627,6	4513,4	526488,5	0,030	0,049	0,080	Ok
17	263	-1110,0	-52586,2	2064,8	279211,4	0,023	0,037	0,037	Ok
1	263	-1110,0	-67727,7	2891,2	77396,7	0,004	0,047	0,051	Ok
18	263	-1233,3	-50717,1	958,9	479134,3	0,040	0,035	0,017	Ok
1	263	-1233,3	-65828,8	1618,5	396437,1	0,023	0,046	0,029	Ok
18	263	-1356,7	-49255,0	300,7	587864,1	0,049	0,034	0,005	Ok
1	263	-1356,7	-63931,2	672,9	593298,2	0,034	0,045	0,012	Ok
18	263	-1480,0	-47793,8	284,5	613846,5	0,051	0,033	0,005	Ok
1	263	-1480,0	-62034,6	79,9	674670,7	0,039	0,043	0,001	Ok
18	263	-1603,3	-46333,4	536,5	583212,5	0,049	0,032	0,010	Ok
1	263	-1603,3	-60139,0	431,4	674539,5	0,040	0,042	0,008	Ok
18	263	-1726,7	-44873,8	670,9	518143,9	0,044	0,031	0,012	Ok
1	263	-1726,7	-58244,5	670,9	621746,9	0,037	0,041	0,012	Ok
18	263	-1850,0	-43414,9	706,9	435877,6	0,037	0,030	0,013	Ok
1	263	-1850,0	-56350,9	773,3	539136,3	0,032	0,039	0,014	Ok
18	263	-1973,3	-41956,8	674,8	348972,4	0,030	0,029	0,012	Ok
1	263	-1973,3	-54458,4	778,1	443830,7	0,026	0,038	0,014	Ok
19	263	-2096,7	-40372,4	506,4	269297,6	0,023	0,028	0,009	Ok
1	263	-2096,7	-52566,7	719,2	347908,0	0,021	0,037	0,013	Ok
19	263	-2220,0	-38920,3	454,5	206849,8	0,018	0,027	0,008	Ok
1	263	-2220,0	-50676,0	623,4	259244,5	0,016	0,035	0,011	Ok
19	263	-2343,3	-37468,8	384,1	150799,5	0,013	0,026	0,007	Ok
1	263	-2343,3	-48786,1	511,0	182391,5	0,011	0,034	0,009	Ok
19	263	-2466,7	-36018,0	307,1	103428,5	0,009	0,025	0,005	Ok
1	263	-2466,7	-46897,0	396,4	119401,4	0,007	0,033	0,007	Ok
19	263	-2590,0	-34567,7	231,7	65556,8	0,006	0,024	0,004	Ok
1	263	-2590,0	-45008,7	289,1	70554,5	0,004	0,031	0,005	Ok
19	263	-2713,3	-33118,1	163,1	36992,2	0,003	0,023	0,003	Ok
1	263	-2713,3	-43121,2	194,8	34968,6	0,002	0,030	0,003	Ok
35	263	-2836,7	-32078,9	103,7	17611,1	0,002	0,022	0,002	Ok
1	263	-2836,7	-41234,4	116,5	11157,4	0,001	0,029	0,002	Ok
18	263	-2960,0	-30315,5	29,4	10509,8	0,001	0,021	0,001	Ok
1	263	-2960,0	-39348,4	55,2	4236,1	0,000	0,027	0,001	Ok
18	263	-3083,3	-28862,9	10,4	13311,1	0,001	0,020	0,000	Ok
1	263	-3083,3	-37463,0	11,3	10492,0	0,001	0,026	0,000	Ok
18	263	-3206,7	-27410,8	26,2	12436,7	0,001	0,019	0,000	Ok
1	263	-3206,7	-35578,2	18,5	11692,4	0,001	0,025	0,000	Ok
18	263	-3330,0	-25959,2	33,0	9238,0	0,001	0,018	0,001	Ok
1	263	-3330,0	-33694,0	31,5	9424,5	0,001	0,023	0,001	Ok
18	263	-3453,3	-24508,0	28,7	5167,2	0,000	0,017	0,001	Ok
1	263	-3453,3	-31810,5	30,2	5536,5	0,000	0,022	0,001	Ok
18	263	-3576,7	-23057,2	13,2	1631,2	0,000	0,016	0,000	Ok
1	263	-3576,7	-29927,4	14,7	1814,8	0,000	0,021	0,000	Ok
1	263	-3700,0	-29927,4	14,7	0,0	0,016	0,021	0,000	Ok

Plinto n. 275

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	275	0,0	-67672,5	11090,6	10237270,0	0,807	0,047	0,197	Ok
1	275	0,0	-88167,0	9750,0	12359520,0	0,682	0,061	0,173	Ok
18	275	-123,3	-65260,5	13339,6	8713913,0	0,691	0,045	0,237	Ok
1	275	-123,3	-85024,6	14457,6	10857380,0	0,603	0,059	0,256	Ok
18	275	-246,7	-63758,9	12993,3	7077602,0	0,564	0,044	0,230	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	275	-246,7	-83068,2	14927,1	9077732,0	0,506	0,058	0,265	Ok
19	275	-370,0	-62531,2	9971,4	5655565,0	0,452	0,044	0,177	Ok
1	275	-370,0	-81113,2	14157,4	7238916,0	0,406	0,057	0,251	Ok
19	275	-493,3	-61025,2	9212,8	4425760,0	0,355	0,043	0,163	Ok
1	275	-493,3	-79159,6	12594,2	5494476,0	0,309	0,055	0,223	Ok
19	275	-616,7	-59520,1	8019,1	3289521,0	0,265	0,041	0,142	Ok
1	275	-616,7	-77207,4	10617,6	3942637,0	0,223	0,054	0,188	Ok
19	275	-740,0	-58016,2	6628,5	2300509,0	0,186	0,040	0,118	Ok
1	275	-740,0	-75256,5	8518,5	2634637,0	0,149	0,052	0,151	Ok
19	275	-863,3	-56513,1	5215,4	1482996,0	0,121	0,039	0,092	Ok
1	275	-863,3	-73306,8	6500,1	1585981,0	0,090	0,051	0,115	Ok
35	275	-986,7	-55291,1	3875,0	847447,8	0,069	0,039	0,069	Ok
1	275	-986,7	-71358,4	4689,9	787913,8	0,045	0,050	0,083	Ok
35	275	-1110,0	-53782,4	2723,7	393172,2	0,032	0,037	0,048	Ok
1	275	-1110,0	-69411,2	3155,5	224755,3	0,013	0,048	0,056	Ok
18	275	-1233,3	-51782,9	1188,2	336350,0	0,028	0,036	0,021	Ok
1	275	-1233,3	-67465,2	1919,5	204953,9	0,012	0,047	0,034	Ok
18	275	-1356,7	-50290,1	511,7	464685,3	0,038	0,035	0,009	Ok
1	275	-1356,7	-65520,4	974,5	428576,9	0,025	0,046	0,017	Ok
18	275	-1480,0	-48798,2	188,9	516039,5	0,043	0,034	0,003	Ok
1	275	-1480,0	-63576,6	301,2	544839,3	0,032	0,044	0,005	Ok
18	275	-1603,3	-47307,1	371,3	510108,9	0,043	0,033	0,007	Ok
1	275	-1603,3	-61633,9	210,9	577927,6	0,034	0,043	0,004	Ok
18	275	-1726,7	-45816,8	527,0	466921,0	0,039	0,032	0,009	Ok
1	275	-1726,7	-59692,3	478,3	554252,6	0,033	0,042	0,008	Ok
18	275	-1850,0	-44327,3	592,2	402863,7	0,034	0,031	0,011	Ok
1	275	-1850,0	-57751,7	620,9	495732,7	0,029	0,040	0,011	Ok
18	275	-1973,3	-42838,5	588,8	330317,8	0,028	0,030	0,010	Ok
1	275	-1973,3	-55812,1	664,4	419351,1	0,025	0,039	0,012	Ok
19	275	-2096,7	-41531,7	444,4	261243,4	0,022	0,029	0,008	Ok
1	275	-2096,7	-53873,4	639,7	337517,2	0,020	0,038	0,011	Ok
19	275	-2220,0	-40037,9	414,8	206430,4	0,018	0,028	0,007	Ok
1	275	-2220,0	-51935,7	572,3	258703,3	0,015	0,036	0,010	Ok
19	275	-2343,3	-38544,7	362,1	155267,3	0,013	0,027	0,006	Ok
1	275	-2343,3	-49998,8	482,5	188176,6	0,011	0,035	0,009	Ok
19	275	-2466,7	-37052,2	298,2	110614,3	0,010	0,026	0,005	Ok
1	275	-2466,7	-48062,8	384,9	128725,2	0,008	0,033	0,007	Ok
19	275	-2590,0	-35560,3	232,2	73830,8	0,006	0,025	0,004	Ok
1	275	-2590,0	-46127,5	289,7	81319,6	0,005	0,032	0,005	Ok
35	275	-2713,3	-34242,4	168,7	45223,8	0,004	0,024	0,003	Ok
1	275	-2713,3	-44193,1	203,4	45682,3	0,003	0,031	0,004	Ok
35	275	-2836,7	-32744,2	113,8	24835,7	0,002	0,023	0,002	Ok
1	275	-2836,7	-42259,4	129,7	20771,9	0,001	0,029	0,002	Ok
35	275	-2960,0	-31246,4	68,6	11560,5	0,001	0,022	0,001	Ok
1	275	-2960,0	-40326,5	70,4	5499,5	0,000	0,028	0,001	Ok
18	275	-3083,3	-29469,4	12,2	9127,4	0,001	0,021	0,000	Ok
1	275	-3083,3	-38394,2	26,3	4929,3	0,000	0,027	0,000	Ok
18	275	-3206,7	-27986,8	17,2	9384,5	0,001	0,020	0,000	Ok
1	275	-3206,7	-36462,6	7,2	7591,1	0,000	0,025	0,000	Ok
18	275	-3330,0	-26504,7	25,2	7356,9	0,001	0,018	0,000	Ok
1	275	-3330,0	-34531,6	21,0	6911,3	0,000	0,024	0,000	Ok
18	275	-3453,3	-25023,0	23,3	4262,1	0,000	0,017	0,000	Ok
1	275	-3453,3	-32601,2	23,1	4332,3	0,000	0,023	0,000	Ok
18	275	-3576,7	-23541,8	11,2	1384,1	0,000	0,016	0,000	Ok
1	275	-3576,7	-30671,3	12,1	1487,2	0,000	0,021	0,000	Ok
1	275	-3700,0	-30671,3	12,1	0,0	0,016	0,021	0,000	Ok

Plinto n.	279								
Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	279	0,0	-75204,3	12735,3	10374940,0	0,801	0,052	0,226	Ok
1	279	0,0	-98126,3	11849,0	12534360,0	0,678	0,068	0,210	Ok
18	279	-123,3	-72523,9	14163,5	8706791,0	0,677	0,051	0,251	Ok
1	279	-123,3	-94628,9	15492,2	10849260,0	0,591	0,066	0,275	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

18	279	-246,7	-70855,2	13459,2	6979541,0	0,545	0,049	0,239	Ok
1	279	-246,7	-92451,5	15513,5	8953137,0	0,490	0,064	0,275	Ok
19	279	-370,0	-69698,1	10159,9	5511489,0	0,432	0,049	0,180	Ok
1	279	-370,0	-90275,7	14412,6	7049603,0	0,388	0,063	0,256	Ok
19	279	-493,3	-68019,5	9231,1	4260068,0	0,335	0,047	0,164	Ok
1	279	-493,3	-88101,5	12618,3	5279742,0	0,292	0,061	0,224	Ok
19	279	-616,7	-66342,0	7925,7	3122912,0	0,247	0,046	0,141	Ok
1	279	-616,7	-85928,7	10493,2	3730547,0	0,207	0,060	0,186	Ok
19	279	-740,0	-64665,6	6470,4	2146723,0	0,171	0,045	0,115	Ok
1	279	-740,0	-83757,4	8310,4	2444144,0	0,136	0,058	0,147	Ok
35	279	-863,3	-63528,5	5011,8	1368620,0	0,109	0,044	0,089	Ok
1	279	-863,3	-81587,5	6256,7	1429974,0	0,080	0,057	0,111	Ok
35	279	-986,7	-61840,0	3692,6	777728,3	0,062	0,043	0,065	Ok
1	279	-986,7	-79419,0	4445,9	680190,4	0,038	0,055	0,079	Ok
33	279	-1110,0	-60152,6	2436,7	399356,4	0,032	0,042	0,043	Ok
1	279	-1110,0	-77251,9	2934,1	232879,1	0,013	0,054	0,052	Ok
18	279	-1233,3	-57546,2	1070,0	427799,0	0,035	0,040	0,019	Ok
1	279	-1233,3	-75086,1	1736,3	327442,7	0,019	0,052	0,031	Ok
18	279	-1356,7	-55887,3	471,5	524875,4	0,043	0,039	0,008	Ok
1	279	-1356,7	-72921,5	844,8	504957,7	0,029	0,051	0,015	Ok
18	279	-1480,0	-54229,3	317,6	553809,4	0,045	0,038	0,006	Ok
1	279	-1480,0	-70758,2	289,5	592287,6	0,034	0,049	0,005	Ok
18	279	-1603,3	-52572,3	479,9	531580,2	0,044	0,037	0,009	Ok
1	279	-1603,3	-68596,1	357,4	604927,4	0,035	0,048	0,006	Ok
18	279	-1726,7	-50916,1	598,6	476776,3	0,039	0,035	0,011	Ok
1	279	-1726,7	-66435,2	569,4	566713,8	0,033	0,046	0,010	Ok
18	279	-1850,0	-49260,9	637,3	404808,5	0,034	0,034	0,011	Ok
1	279	-1850,0	-64275,3	677,6	498237,1	0,029	0,045	0,012	Ok
18	279	-1973,3	-47606,4	614,6	327258,9	0,027	0,033	0,011	Ok
1	279	-1973,3	-62116,6	696,9	415486,8	0,024	0,043	0,012	Ok
19	279	-2096,7	-46291,8	455,6	255568,7	0,021	0,032	0,008	Ok
1	279	-2096,7	-59958,9	654,9	330030,9	0,019	0,042	0,012	Ok
19	279	-2220,0	-44626,7	417,3	199453,3	0,017	0,031	0,007	Ok
1	279	-2220,0	-57802,3	575,7	249621,2	0,015	0,040	0,010	Ok
19	279	-2343,3	-42962,4	358,8	148041,4	0,013	0,030	0,006	Ok
1	279	-2343,3	-55646,6	478,2	178923,6	0,011	0,039	0,008	Ok
19	279	-2466,7	-41298,9	291,6	103838,6	0,009	0,029	0,005	Ok
1	279	-2466,7	-53491,9	376,2	120246,2	0,007	0,037	0,007	Ok
35	279	-2590,0	-39974,7	223,2	68391,9	0,006	0,028	0,004	Ok
1	279	-2590,0	-51338,1	279,0	74205,6	0,004	0,036	0,005	Ok
35	279	-2713,3	-38298,3	160,6	41617,1	0,004	0,027	0,003	Ok
1	279	-2713,3	-49185,2	192,4	40324,1	0,002	0,034	0,003	Ok
35	279	-2836,7	-36622,5	106,6	22893,9	0,002	0,026	0,002	Ok
1	279	-2836,7	-47033,1	119,7	17707,4	0,001	0,033	0,002	Ok
33	279	-2960,0	-34947,4	58,9	12713,5	0,001	0,024	0,001	Ok
1	279	-2960,0	-44881,8	62,5	7227,0	0,000	0,031	0,001	Ok
18	279	-3083,3	-32749,4	16,2	11928,1	0,001	0,023	0,000	Ok
1	279	-3083,3	-42731,2	22,6	8722,2	0,001	0,030	0,000	Ok
18	279	-3206,7	-31101,7	23,7	11067,4	0,001	0,022	0,000	Ok
1	279	-3206,7	-40581,4	16,0	9762,7	0,001	0,028	0,000	Ok
18	279	-3330,0	-29454,6	29,4	8255,6	0,001	0,021	0,001	Ok
1	279	-3330,0	-38432,3	26,4	8049,4	0,000	0,027	0,000	Ok
18	279	-3453,3	-27808,0	25,7	4643,5	0,000	0,019	0,000	Ok
1	279	-3453,3	-36283,8	26,1	4812,3	0,000	0,025	0,000	Ok
18	279	-3576,7	-26161,9	12,0	1474,8	0,000	0,018	0,000	Ok
1	279	-3576,7	-34136,0	13,0	1601,1	0,000	0,024	0,000	Ok
1	279	-3700,0	-34136,0	13,0	0,0	0,018	0,024	0,000	Ok

Plinto n. 295

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	295	0,0	-81372,9	10640,2	9340964,0	0,710	0,057	0,189	Ok
1	295	0,0	-106590,6	9170,0	11186610,0	0,596	0,074	0,163	Ok
18	295	-123,3	-78472,7	12235,1	7969095,0	0,610	0,055	0,217	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	295	-123,3	-102791,5	12947,5	9891563,0	0,530	0,072	0,230	Ok
18	295	-246,7	-76667,1	11857,6	6498220,0	0,500	0,053	0,210	Ok
1	295	-246,7	-100426,4	13411,8	8329647,0	0,449	0,070	0,238	Ok
19	295	-370,0	-76003,2	8911,2	5240913,0	0,404	0,053	0,158	Ok
1	295	-370,0	-98062,9	12795,6	6697237,0	0,362	0,068	0,227	Ok
19	295	-493,3	-74172,7	8340,1	4147021,0	0,321	0,052	0,148	Ok
1	295	-493,3	-95701,1	11459,0	5134958,0	0,279	0,067	0,203	Ok
19	295	-616,7	-72343,5	7341,4	3122335,0	0,243	0,050	0,130	Ok
1	295	-616,7	-93340,9	9731,0	3735184,0	0,204	0,065	0,173	Ok
35	295	-740,0	-70813,0	6127,6	2234677,0	0,175	0,049	0,109	Ok
1	295	-740,0	-90982,3	7871,5	2548577,0	0,140	0,063	0,140	Ok
35	295	-863,3	-68978,5	4869,8	1500386,0	0,118	0,048	0,086	Ok
1	295	-863,3	-88625,2	6066,4	1594311,0	0,088	0,062	0,108	Ok
35	295	-986,7	-67145,1	3691,1	927341,8	0,073	0,047	0,065	Ok
1	295	-986,7	-86269,7	4435,3	872764,9	0,048	0,060	0,079	Ok
35	295	-1110,0	-65312,9	2654,4	518051,9	0,041	0,046	0,047	Ok
1	295	-1110,0	-83915,6	3044,3	393259,8	0,022	0,058	0,054	Ok
17	295	-1233,3	-62661,2	1394,7	384508,1	0,031	0,044	0,025	Ok
1	295	-1233,3	-81563,0	1920,0	270118,9	0,015	0,057	0,034	Ok
18	295	-1356,7	-60471,4	641,9	440168,4	0,035	0,042	0,011	Ok
1	295	-1356,7	-79211,7	1064,5	394849,1	0,022	0,055	0,019	Ok
18	295	-1480,0	-58677,5	367,6	475046,5	0,038	0,041	0,007	Ok
1	295	-1480,0	-76861,8	485,4	488244,2	0,028	0,054	0,009	Ok
18	295	-1603,3	-56884,5	406,3	465878,0	0,038	0,040	0,007	Ok
1	295	-1603,3	-74513,2	304,8	518565,1	0,029	0,052	0,005	Ok
18	295	-1726,7	-55092,5	501,3	425857,4	0,035	0,038	0,009	Ok
1	295	-1726,7	-72165,8	443,5	500185,9	0,029	0,050	0,008	Ok
18	295	-1850,0	-53301,4	545,7	368009,0	0,030	0,037	0,010	Ok
1	295	-1850,0	-69819,7	556,7	450392,2	0,026	0,049	0,010	Ok
18	295	-1973,3	-51511,3	537,9	302790,4	0,025	0,036	0,010	Ok
1	295	-1973,3	-67474,8	596,0	383775,0	0,022	0,047	0,011	Ok
19	295	-2096,7	-50479,5	395,4	241276,1	0,020	0,035	0,007	Ok
1	295	-2096,7	-65131,0	577,0	311393,9	0,018	0,045	0,010	Ok
19	295	-2220,0	-48663,8	374,3	192766,3	0,016	0,034	0,007	Ok
1	295	-2220,0	-62788,3	519,8	240983,1	0,014	0,044	0,009	Ok
19	295	-2343,3	-46849,0	330,7	146775,4	0,012	0,033	0,006	Ok
1	295	-2343,3	-60446,7	441,5	177468,1	0,010	0,042	0,008	Ok
35	295	-2466,7	-45224,9	275,4	106531,2	0,009	0,032	0,005	Ok
1	295	-2466,7	-58106,1	355,2	123557,8	0,007	0,040	0,006	Ok
35	295	-2590,0	-43404,0	216,7	73349,3	0,006	0,030	0,004	Ok
1	295	-2590,0	-55766,5	270,3	80320,6	0,005	0,039	0,005	Ok
35	295	-2713,3	-41583,8	161,1	47444,2	0,004	0,029	0,003	Ok
1	295	-2713,3	-53427,9	192,7	47707,8	0,003	0,037	0,003	Ok
35	295	-2836,7	-39764,3	111,9	28547,0	0,002	0,028	0,002	Ok
1	295	-2836,7	-51090,1	126,2	25057,1	0,001	0,036	0,002	Ok
33	295	-2960,0	-37846,1	67,2	16298,3	0,001	0,026	0,001	Ok
1	295	-2960,0	-48753,2	72,8	11785,7	0,001	0,034	0,001	Ok
17	295	-3083,3	-35660,3	30,1	11079,9	0,001	0,025	0,001	Ok
1	295	-3083,3	-46417,2	34,1	7636,2	0,000	0,032	0,001	Ok
17	295	-3206,7	-33866,2	23,7	9251,4	0,001	0,024	0,000	Ok
1	295	-3206,7	-44081,9	16,5	7505,1	0,000	0,031	0,000	Ok
18	295	-3330,0	-31870,6	24,5	6936,7	0,001	0,022	0,000	Ok
1	295	-3330,0	-41747,4	20,3	6327,0	0,000	0,029	0,000	Ok
18	295	-3453,3	-30089,0	21,8	3949,4	0,000	0,021	0,000	Ok
1	295	-3453,3	-39413,6	20,8	3895,9	0,000	0,027	0,000	Ok
18	295	-3576,7	-28307,8	10,3	1270,9	0,000	0,020	0,000	Ok
1	295	-3576,7	-37080,5	10,8	1332,0	0,000	0,026	0,000	Ok
1	295	-3700,0	-37080,5	10,8	0,0	0,020	0,026	0,000	Ok

Plinto n. 307

Cmb.	Palo	Quota	N	V	M	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
		(cm)	(daN)	(daN)	(daN cm)				
18	307	0,0	-74508,1	7267,3	8516882,0	0,659	0,052	0,129	Ok
1	307	0,0	-97556,5	4711,5	10145760,0	0,550	0,068	0,084	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

18	307	-123,3	-71852,5	10086,3	7472677,0	0,582	0,050	0,179	Ok
1	307	-123,3	-94079,4	10240,2	9258644,0	0,505	0,066	0,182	Ok
18	307	-246,7	-70199,2	10327,8	6246258,0	0,489	0,049	0,183	Ok
1	307	-246,7	-91914,7	11490,2	8003078,0	0,438	0,064	0,204	Ok
19	307	-370,0	-69532,1	7960,3	5155090,0	0,404	0,048	0,141	Ok
1	307	-370,0	-89751,5	11507,1	6589999,0	0,363	0,063	0,204	Ok
19	307	-493,3	-67857,4	7746,5	4173327,0	0,329	0,047	0,137	Ok
1	307	-493,3	-87589,9	10666,7	5173481,0	0,286	0,061	0,189	Ok
35	307	-616,7	-66183,9	7029,1	3218269,0	0,255	0,046	0,125	Ok
1	307	-616,7	-85429,7	9312,5	3860028,0	0,214	0,060	0,165	Ok
35	307	-740,0	-64511,6	6011,5	2357418,0	0,187	0,045	0,107	Ok
1	307	-740,0	-83271,0	7720,5	2713428,0	0,151	0,058	0,137	Ok
35	307	-863,3	-62840,3	4893,6	1621927,0	0,130	0,044	0,087	Ok
1	307	-863,3	-81113,8	6094,0	1763386,0	0,099	0,057	0,108	Ok
35	307	-986,7	-61170,1	3795,0	1025414,0	0,082	0,043	0,067	Ok
1	307	-986,7	-78957,9	4570,0	1014857,0	0,057	0,055	0,081	Ok
35	307	-1110,0	-59500,9	2793,5	568260,9	0,046	0,041	0,050	Ok
1	307	-1110,0	-76803,3	3230,5	457840,9	0,026	0,054	0,057	Ok
33	307	-1233,3	-57643,7	1821,1	260788,3	0,021	0,040	0,032	Ok
1	307	-1233,3	-74650,0	2114,9	106995,4	0,006	0,052	0,038	Ok
18	307	-1356,7	-55369,9	716,7	312952,2	0,026	0,039	0,013	Ok
1	307	-1356,7	-72498,1	1232,0	228656,5	0,013	0,051	0,022	Ok
18	307	-1480,0	-53727,3	294,8	382034,3	0,031	0,037	0,005	Ok
1	307	-1480,0	-70347,3	571,5	370617,3	0,021	0,049	0,010	Ok
18	307	-1603,3	-52085,6	219,9	400505,7	0,033	0,036	0,004	Ok
1	307	-1603,3	-68197,8	139,8	436458,5	0,025	0,048	0,002	Ok
18	307	-1726,7	-50444,8	351,6	382344,0	0,032	0,035	0,006	Ok
1	307	-1726,7	-66049,4	247,0	445387,6	0,026	0,046	0,004	Ok
18	307	-1850,0	-48804,8	436,0	341314,9	0,028	0,034	0,008	Ok
1	307	-1850,0	-63902,1	417,8	416509,4	0,024	0,045	0,007	Ok
18	307	-1973,3	-47165,7	460,7	288548,4	0,024	0,033	0,008	Ok
1	307	-1973,3	-61755,9	499,0	365447,3	0,021	0,043	0,009	Ok
19	307	-2096,7	-46181,5	347,8	235570,5	0,020	0,032	0,006	Ok
1	307	-2096,7	-59610,8	512,3	304118,5	0,018	0,042	0,009	Ok
19	307	-2220,0	-44520,4	344,6	192671,1	0,016	0,031	0,006	Ok
1	307	-2220,0	-57466,6	479,9	241065,6	0,014	0,040	0,009	Ok
19	307	-2343,3	-42860,1	314,5	150174,1	0,013	0,030	0,006	Ok
1	307	-2343,3	-55323,5	420,2	181972,2	0,011	0,039	0,007	Ok
35	307	-2466,7	-41200,5	269,2	111548,2	0,009	0,029	0,005	Ok
1	307	-2466,7	-53181,3	347,2	130229,1	0,008	0,037	0,006	Ok
35	307	-2590,0	-39541,6	217,6	78568,5	0,007	0,028	0,004	Ok
1	307	-2590,0	-51040,0	271,2	87481,1	0,005	0,036	0,005	Ok
35	307	-2713,3	-37883,4	166,0	51951,2	0,004	0,026	0,003	Ok
1	307	-2713,3	-48899,5	199,1	54115,2	0,003	0,034	0,004	Ok
35	307	-2836,7	-36225,8	118,7	31709,1	0,003	0,025	0,002	Ok
1	307	-2836,7	-46759,9	135,3	29673,6	0,002	0,033	0,002	Ok
35	307	-2960,0	-34568,8	77,9	17374,5	0,002	0,024	0,001	Ok
1	307	-2960,0	-44621,1	82,0	13208,9	0,001	0,031	0,001	Ok
33	307	-3083,3	-32804,8	41,6	8261,9	0,001	0,023	0,001	Ok
1	307	-3083,3	-42483,1	40,7	3866,6	0,000	0,030	0,001	Ok
18	307	-3206,7	-30813,8	10,8	5910,5	0,001	0,021	0,000	Ok
1	307	-3206,7	-40345,7	12,2	3085,9	0,000	0,028	0,000	Ok
18	307	-3330,0	-29182,0	16,1	5011,5	0,000	0,020	0,000	Ok
1	307	-3330,0	-38209,1	9,1	3824,3	0,000	0,027	0,000	Ok
18	307	-3453,3	-27550,6	16,5	3064,9	0,000	0,019	0,000	Ok
1	307	-3453,3	-36073,1	14,0	2768,8	0,000	0,025	0,000	Ok
18	307	-3576,7	-25919,7	8,4	1039,2	0,000	0,018	0,000	Ok
1	307	-3576,7	-33937,7	8,4	1039,7	0,000	0,024	0,000	Ok
1	307	-3700,0	-33937,7	8,4	0,0	0,018	0,024	0,000	Ok

Plinto n. 311									
Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	311	0,0	-83966,5	8373,3	8444973,0	0,637	0,059	0,148	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

1	311	0,0	-110297,1	6439,3	10032960,0	0,531	0,077	0,114	Ok
18	311	-123,3	-80973,8	10315,4	7379279,0	0,561	0,056	0,183	Ok
1	311	-123,3	-106365,9	10448,3	9133319,0	0,486	0,074	0,185	Ok
18	311	-246,7	-79110,7	10354,1	6157019,0	0,470	0,055	0,184	Ok
1	311	-246,7	-103918,5	11465,5	7890094,0	0,422	0,072	0,203	Ok
19	311	-370,0	-78863,2	7842,5	5089723,0	0,389	0,055	0,139	Ok
1	311	-370,0	-101472,8	11390,2	6501234,0	0,350	0,071	0,202	Ok
19	311	-493,3	-76963,8	7631,0	4127366,0	0,317	0,054	0,135	Ok
1	311	-493,3	-99028,9	10525,4	5113233,0	0,276	0,069	0,187	Ok
35	311	-616,7	-75065,7	6935,7	3198395,0	0,247	0,052	0,123	Ok
1	311	-616,7	-96586,6	9181,1	3828218,0	0,208	0,067	0,163	Ok
35	311	-740,0	-73168,9	5932,8	2360379,0	0,183	0,051	0,105	Ok
1	311	-740,0	-94146,0	7615,3	2707887,0	0,148	0,066	0,135	Ok
35	311	-863,3	-71273,3	4840,0	1645304,0	0,128	0,050	0,086	Ok
1	311	-863,3	-91707,0	6021,2	1781757,0	0,098	0,064	0,107	Ok
35	311	-986,7	-69379,0	3769,2	1067367,0	0,084	0,048	0,067	Ok
1	311	-986,7	-89269,5	4530,1	1057033,0	0,058	0,062	0,080	Ok
35	311	-1110,0	-67485,8	2794,3	629627,0	0,050	0,047	0,050	Ok
1	311	-1110,0	-86833,6	3221,2	532621,7	0,029	0,061	0,057	Ok
33	311	-1233,3	-65283,9	1859,8	365057,0	0,029	0,045	0,033	Ok
1	311	-1233,3	-84399,1	2133,5	246895,5	0,014	0,059	0,038	Ok
18	311	-1356,7	-62398,8	791,4	349276,3	0,028	0,043	0,014	Ok
1	311	-1356,7	-81966,1	1277,9	280835,0	0,016	0,057	0,023	Ok
18	311	-1480,0	-60547,7	421,7	395133,1	0,032	0,042	0,007	Ok
1	311	-1480,0	-79534,5	653,3	384121,8	0,022	0,055	0,012	Ok
18	311	-1603,3	-58697,6	330,0	403169,7	0,033	0,041	0,006	Ok
1	311	-1603,3	-77104,2	296,2	437257,1	0,025	0,054	0,005	Ok
18	311	-1726,7	-56848,5	396,5	380304,3	0,031	0,040	0,007	Ok
1	311	-1726,7	-74675,2	313,5	441437,6	0,025	0,052	0,006	Ok
18	311	-1850,0	-55000,3	452,4	337506,0	0,028	0,038	0,008	Ok
1	311	-1850,0	-72247,5	435,1	411166,6	0,023	0,050	0,008	Ok
18	311	-1973,3	-53153,1	464,3	284548,4	0,023	0,037	0,008	Ok
1	311	-1973,3	-69821,1	500,6	360306,5	0,021	0,049	0,009	Ok
19	311	-2096,7	-52379,0	342,8	232478,3	0,019	0,036	0,006	Ok
1	311	-2096,7	-67395,8	508,0	299922,0	0,017	0,047	0,009	Ok
19	311	-2220,0	-50495,0	339,4	190444,4	0,016	0,035	0,006	Ok
1	311	-2220,0	-64971,6	473,8	238094,2	0,014	0,045	0,008	Ok
35	311	-2343,3	-48611,9	310,9	148976,5	0,012	0,034	0,006	Ok
1	311	-2343,3	-62548,6	414,3	180251,1	0,011	0,044	0,007	Ok
35	311	-2466,7	-46729,5	265,6	111377,4	0,009	0,033	0,005	Ok
1	311	-2466,7	-60126,6	342,5	129651,3	0,008	0,042	0,006	Ok
35	311	-2590,0	-44848,0	215,2	79241,9	0,007	0,031	0,004	Ok
1	311	-2590,0	-57705,7	268,0	87887,7	0,005	0,040	0,005	Ok
35	311	-2713,3	-42967,2	165,0	53296,9	0,005	0,030	0,003	Ok
1	311	-2713,3	-55285,7	197,5	55354,4	0,003	0,039	0,004	Ok
35	311	-2836,7	-41087,2	119,0	33562,1	0,003	0,029	0,002	Ok
1	311	-2836,7	-52866,7	135,2	31660,6	0,002	0,037	0,002	Ok
35	311	-2960,0	-39207,9	79,7	19590,4	0,002	0,027	0,001	Ok
1	311	-2960,0	-50448,5	83,6	16023,6	0,001	0,035	0,001	Ok
33	311	-3083,3	-37152,9	46,1	11255,3	0,001	0,026	0,001	Ok
1	311	-3083,3	-48031,3	44,2	7719,1	0,000	0,033	0,001	Ok
17	311	-3206,7	-34892,9	22,9	7660,7	0,001	0,024	0,000	Ok
1	311	-3206,7	-45614,8	19,4	5355,1	0,000	0,032	0,000	Ok
18	311	-3330,0	-32886,5	19,2	5527,8	0,000	0,023	0,000	Ok
1	311	-3330,0	-43199,1	14,3	4540,2	0,000	0,030	0,000	Ok
18	311	-3453,3	-31048,0	17,6	3229,5	0,000	0,022	0,000	Ok
1	311	-3453,3	-40784,2	15,5	2960,0	0,000	0,028	0,000	Ok
18	311	-3576,7	-29210,1	8,6	1066,6	0,000	0,020	0,000	Ok
1	311	-3576,7	-38369,9	8,6	1065,8	0,000	0,027	0,000	Ok
1	311	-3700,0	-38369,9	8,6	0,0	0,020	0,027	0,000	Ok

Plinto n. 327
Cmb. Palo

Quota
(cm)

N
(daN)

V
(daN)

M
(daN cm)

Ver. N/M

Ver.(25)

Ver.V

Stato

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

18	327	0,0	-81447,7	5900,2	7883577,0	0,599	0,057	0,105	Ok
1	327	0,0	-107141,0	3411,1	9332077,0	0,496	0,075	0,060	Ok
18	327	-123,3	-78544,8	8681,2	7078918,0	0,542	0,055	0,154	Ok
1	327	-123,3	-103322,3	8371,1	8756845,0	0,469	0,072	0,148	Ok
18	327	-246,7	-76737,5	9229,2	6045494,0	0,465	0,053	0,164	Ok
1	327	-246,7	-100944,9	10056,0	7748226,0	0,417	0,070	0,178	Ok
35	327	-370,0	-76392,8	7285,6	5101136,0	0,393	0,053	0,129	Ok
1	327	-370,0	-98569,3	10505,7	6519556,0	0,352	0,069	0,186	Ok
35	327	-493,3	-74552,9	7296,8	4219303,0	0,326	0,052	0,129	Ok
1	327	-493,3	-96195,3	10039,2	5230900,0	0,284	0,067	0,178	Ok
35	327	-616,7	-72714,2	6777,0	3330216,0	0,259	0,051	0,120	Ok
1	327	-616,7	-93822,9	8983,9	3997838,0	0,218	0,065	0,159	Ok
35	327	-740,0	-70876,8	5933,7	2502701,0	0,195	0,049	0,105	Ok
1	327	-740,0	-91452,1	7615,6	2894179,0	0,159	0,064	0,135	Ok
35	327	-863,3	-69040,7	4937,9	1778348,0	0,140	0,048	0,088	Ok
1	327	-863,3	-89082,9	6144,8	1959340,0	0,108	0,062	0,109	Ok
35	327	-986,7	-67205,6	3916,8	1177350,0	0,093	0,047	0,069	Ok
1	327	-986,7	-86715,2	4719,7	1206982,0	0,067	0,060	0,084	Ok
35	327	-1110,0	-65371,8	2957,2	704977,3	0,056	0,046	0,052	Ok
1	327	-1110,0	-84348,9	3434,1	634192,5	0,035	0,059	0,061	Ok
35	327	-1233,3	-63539,0	2111,8	360085,5	0,029	0,044	0,037	Ok
1	327	-1233,3	-81984,1	2339,1	239236,9	0,013	0,057	0,041	Ok
17	327	-1356,7	-60688,4	1062,6	256582,0	0,021	0,042	0,019	Ok
1	327	-1356,7	-79620,7	1453,6	157462,7	0,009	0,055	0,026	Ok
18	327	-1480,0	-58731,4	451,9	323972,4	0,026	0,041	0,008	Ok
1	327	-1480,0	-77258,7	776,1	292894,7	0,017	0,054	0,014	Ok
18	327	-1603,3	-56936,8	237,1	354544,4	0,029	0,040	0,004	Ok
1	327	-1603,3	-74897,9	302,7	376173,6	0,021	0,052	0,005	Ok
18	327	-1726,7	-55143,1	285,0	349614,1	0,029	0,038	0,005	Ok
1	327	-1726,7	-72538,5	171,1	403117,6	0,023	0,051	0,003	Ok
18	327	-1850,0	-53350,4	368,4	320367,5	0,026	0,037	0,007	Ok
1	327	-1850,0	-70180,2	327,2	389736,0	0,022	0,049	0,006	Ok
18	327	-1973,3	-51558,6	406,7	277161,3	0,023	0,036	0,007	Ok
1	327	-1973,3	-67823,2	428,2	350982,2	0,020	0,047	0,008	Ok
35	327	-2096,7	-50738,2	315,2	231531,2	0,019	0,035	0,006	Ok
1	327	-2096,7	-65467,3	462,5	298819,1	0,017	0,046	0,008	Ok
35	327	-2220,0	-48913,2	322,3	193530,2	0,016	0,034	0,006	Ok
1	327	-2220,0	-63112,5	448,4	242131,2	0,014	0,044	0,008	Ok
35	327	-2343,3	-47089,1	302,0	154297,7	0,013	0,033	0,005	Ok
1	327	-2343,3	-60758,8	403,3	187065,0	0,011	0,042	0,007	Ok
35	327	-2466,7	-45265,7	264,9	117409,0	0,010	0,032	0,005	Ok
1	327	-2466,7	-58406,1	341,5	137502,3	0,008	0,041	0,006	Ok
35	327	-2590,0	-43443,1	219,4	85028,4	0,007	0,030	0,004	Ok
1	327	-2590,0	-56054,5	273,3	95552,9	0,006	0,039	0,005	Ok
35	327	-2713,3	-41621,3	171,8	58229,3	0,005	0,029	0,003	Ok
1	327	-2713,3	-53703,7	206,3	62013,8	0,004	0,037	0,004	Ok
35	327	-2836,7	-39800,1	126,7	37287,9	0,003	0,028	0,002	Ok
1	327	-2836,7	-51353,9	145,3	36767,6	0,002	0,036	0,003	Ok
35	327	-2960,0	-37979,7	86,8	21934,5	0,002	0,026	0,002	Ok
1	327	-2960,0	-49005,0	93,3	19119,1	0,001	0,034	0,002	Ok
35	327	-3083,3	-36159,8	53,9	11557,2	0,001	0,025	0,001	Ok
1	327	-3083,3	-46656,9	51,8	8113,7	0,000	0,033	0,001	Ok
33	327	-3206,7	-34127,3	27,8	5872,3	0,001	0,024	0,000	Ok
1	327	-3206,7	-44309,6	22,1	3118,9	0,000	0,031	0,000	Ok
18	327	-3330,0	-31899,9	13,2	4074,2	0,000	0,022	0,000	Ok
1	327	-3330,0	-41963,0	7,9	2644,0	0,000	0,029	0,000	Ok
18	327	-3453,3	-30116,6	13,5	2551,4	0,000	0,021	0,000	Ok
1	327	-3453,3	-39617,2	10,2	2079,8	0,000	0,028	0,000	Ok
18	327	-3576,7	-28333,9	7,2	889,9	0,000	0,020	0,000	Ok
1	327	-3576,7	-37272,0	6,8	840,6	0,000	0,026	0,000	Ok
1	327	-3700,0	-37272,0	6,8	0,0	0,020	0,026	0,000	Ok

Plinto n. 84

Cmb.	Palo	Quota	N	V	M	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
------	------	-------	---	---	---	----------	----------	-------	-------

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

		(cm)	(daN)	(daN)	(daN cm)				
34	84	0,0	-68094,1	6844,2	8904390,0	0,701	0,047	0,121	Ok
1	84	0,0	-88715,1	4168,2	10634630,0	0,586	0,062	0,074	Ok
34	84	-123,3	-65667,1	10188,1	7886086,0	0,625	0,046	0,181	Ok
1	84	-123,3	-85553,2	10342,6	9786814,0	0,543	0,060	0,183	Ok
34	84	-246,7	-64156,2	10632,3	6646479,0	0,529	0,045	0,189	Ok
1	84	-246,7	-83584,6	11861,5	8519107,0	0,475	0,058	0,210	Ok
35	84	-370,0	-62919,1	8348,6	5516766,0	0,440	0,044	0,148	Ok
1	84	-370,0	-81617,5	12034,3	7060355,0	0,395	0,057	0,213	Ok
35	84	-493,3	-61403,7	8191,8	4487110,0	0,360	0,043	0,145	Ok
1	84	-493,3	-79651,8	11258,6	5578821,0	0,313	0,056	0,200	Ok
35	84	-616,7	-59889,4	7471,2	3476789,0	0,280	0,042	0,132	Ok
1	84	-616,7	-77687,4	9902,4	4192327,0	0,237	0,054	0,176	Ok
35	84	-740,0	-58376,1	6431,7	2555350,0	0,207	0,041	0,114	Ok
1	84	-740,0	-75724,4	8264,3	2972888,0	0,168	0,053	0,147	Ok
19	84	-863,3	-57151,4	5251,9	1765084,0	0,143	0,040	0,093	Ok
1	84	-863,3	-73762,6	6566,1	1955630,0	0,111	0,051	0,116	Ok
19	84	-986,7	-55632,4	4088,6	1124210,0	0,092	0,039	0,073	Ok
1	84	-986,7	-71802,1	4959,2	1148550,0	0,066	0,050	0,088	Ok
19	84	-1110,0	-54114,3	3022,5	630328,2	0,052	0,038	0,054	Ok
1	84	-1110,0	-69842,8	3535,9	542406,0	0,031	0,049	0,063	Ok
19	84	-1233,3	-52597,2	2102,2	281929,0	0,023	0,037	0,037	Ok
1	84	-1233,3	-67884,7	2342,3	136650,1	0,008	0,047	0,042	Ok
34	84	-1356,7	-50603,4	826,8	299325,1	0,025	0,035	0,015	Ok
1	84	-1356,7	-65927,7	1391,0	210198,8	0,012	0,046	0,025	Ok
34	84	-1480,0	-49102,2	346,6	382516,0	0,032	0,034	0,006	Ok
1	84	-1480,0	-63971,9	673,0	370028,1	0,022	0,045	0,012	Ok
34	84	-1603,3	-47601,8	195,2	410480,5	0,034	0,033	0,003	Ok
1	84	-1603,3	-62017,1	182,6	448406,9	0,026	0,043	0,003	Ok
34	84	-1726,7	-46102,3	334,5	397679,0	0,033	0,032	0,006	Ok
1	84	-1726,7	-60063,4	224,3	464563,4	0,027	0,042	0,004	Ok
34	84	-1850,0	-44603,5	435,6	358881,8	0,030	0,031	0,008	Ok
1	84	-1850,0	-58110,8	415,8	438850,7	0,026	0,040	0,007	Ok
34	84	-1973,3	-43105,4	471,6	306153,5	0,026	0,030	0,008	Ok
1	84	-1973,3	-56159,1	512,0	388077,2	0,023	0,039	0,009	Ok
35	84	-2096,7	-41789,3	363,6	251712,8	0,021	0,029	0,006	Ok
1	84	-2096,7	-54208,4	533,9	325161,1	0,019	0,038	0,009	Ok
35	84	-2220,0	-40286,2	363,7	206868,4	0,018	0,028	0,006	Ok
1	84	-2220,0	-52258,6	505,4	259440,7	0,015	0,036	0,009	Ok
35	84	-2343,3	-38783,8	334,2	162013,7	0,014	0,027	0,006	Ok
1	84	-2343,3	-50309,6	446,1	197198,9	0,012	0,035	0,008	Ok
35	84	-2466,7	-37282,0	287,8	120795,9	0,010	0,026	0,005	Ok
1	84	-2466,7	-48361,6	371,3	142252,3	0,009	0,034	0,007	Ok
35	84	-2590,0	-35780,9	233,9	85303,6	0,007	0,025	0,004	Ok
1	84	-2590,0	-46414,3	292,2	96525,6	0,006	0,032	0,005	Ok
19	84	-2713,3	-34453,8	179,0	56738,6	0,005	0,024	0,003	Ok
1	84	-2713,3	-44467,9	216,3	60569,1	0,004	0,031	0,004	Ok
19	84	-2836,7	-32946,3	128,6	34893,8	0,003	0,023	0,002	Ok
1	84	-2836,7	-42522,2	148,5	33997,2	0,002	0,030	0,003	Ok
19	84	-2960,0	-31439,3	85,0	19319,4	0,002	0,022	0,002	Ok
1	84	-2960,0	-40577,2	91,6	15856,1	0,001	0,028	0,002	Ok
19	84	-3083,3	-29932,9	49,8	9255,7	0,001	0,021	0,001	Ok
1	84	-3083,3	-38632,9	47,0	5063,4	0,000	0,027	0,001	Ok
36	84	-3206,7	-28283,9	16,0	5562,5	0,000	0,020	0,000	Ok
1	84	-3206,7	-36689,3	15,6	2594,5	0,000	0,026	0,000	Ok
34	84	-3330,0	-26669,8	14,9	4822,7	0,000	0,019	0,000	Ok
1	84	-3330,0	-34746,3	7,7	3564,2	0,000	0,024	0,000	Ok
34	84	-3453,3	-25178,9	16,1	3029,4	0,000	0,018	0,000	Ok
1	84	-3453,3	-32803,9	13,5	2712,3	0,000	0,023	0,000	Ok
34	84	-3576,7	-23688,4	8,5	1046,7	0,000	0,017	0,000	Ok
1	84	-3576,7	-30862,0	8,5	1046,2	0,000	0,022	0,000	Ok
1	84	-3700,0	-30862,0	8,5	0,0	0,016	0,022	0,000	Ok

Plinto n. 92

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	92	0,0	-75993,3	3409,2	7810693,0	0,602	0,053	0,060	Ok
1	92	0,0	-99151,9	501,6	9250022,0	0,500	0,069	0,009	Ok
34	92	-123,3	-73284,7	7818,6	7138704,0	0,554	0,051	0,139	Ok
1	92	-123,3	-95617,9	7434,1	8831699,0	0,480	0,067	0,132	Ok
18	92	-246,7	-70988,6	8788,4	6172377,0	0,482	0,049	0,156	Ok
1	92	-246,7	-93417,8	9598,8	7915490,0	0,432	0,065	0,170	Ok
35	92	-370,0	-70423,9	7109,0	5264917,0	0,412	0,049	0,126	Ok
1	92	-370,0	-91219,3	10360,8	6731933,0	0,369	0,064	0,184	Ok
35	92	-493,3	-68727,8	7316,4	4391830,0	0,345	0,048	0,130	Ok
1	92	-493,3	-89022,3	10095,9	5454270,0	0,301	0,062	0,179	Ok
35	92	-616,7	-67032,8	6906,7	3491773,0	0,276	0,047	0,122	Ok
1	92	-616,7	-86826,8	9160,8	4209227,0	0,233	0,061	0,162	Ok
35	92	-740,0	-65339,0	6116,2	2641657,0	0,209	0,046	0,108	Ok
1	92	-740,0	-84632,8	7852,7	3079498,0	0,171	0,059	0,139	Ok
35	92	-863,3	-63646,3	5134,9	1888820,0	0,150	0,044	0,091	Ok
1	92	-863,3	-82440,3	6399,7	2111097,0	0,118	0,057	0,113	Ok
35	92	-986,7	-61954,6	4103,7	1257091,0	0,101	0,043	0,073	Ok
1	92	-986,7	-80249,1	4963,8	1321917,0	0,074	0,056	0,088	Ok
35	92	-1110,0	-60264,0	3119,4	753033,4	0,061	0,042	0,055	Ok
1	92	-1110,0	-78059,3	3649,8	709903,6	0,040	0,054	0,065	Ok
35	92	-1233,3	-58574,5	2241,8	372145,7	0,030	0,041	0,040	Ok
1	92	-1233,3	-75870,9	2517,0	260286,8	0,015	0,053	0,045	Ok
18	92	-1356,7	-55992,6	981,8	178374,9	0,015	0,039	0,017	Ok
1	92	-1356,7	-73683,7	1589,4	54481,3	0,003	0,051	0,028	Ok
18	92	-1480,0	-54331,5	473,3	282722,6	0,023	0,038	0,008	Ok
1	92	-1480,0	-71497,8	867,1	247548,2	0,014	0,050	0,015	Ok
34	92	-1603,3	-53123,8	96,8	334610,2	0,027	0,037	0,002	Ok
1	92	-1603,3	-69313,0	334,1	354153,7	0,020	0,048	0,006	Ok
34	92	-1726,7	-51450,3	181,4	342553,9	0,028	0,036	0,003	Ok
1	92	-1726,7	-67129,5	42,8	395131,9	0,023	0,047	0,001	Ok
34	92	-1850,0	-49777,6	317,7	320957,5	0,027	0,035	0,006	Ok
1	92	-1850,0	-64947,1	272,2	390563,5	0,023	0,045	0,005	Ok
34	92	-1973,3	-48105,8	382,5	281992,7	0,023	0,034	0,007	Ok
1	92	-1973,3	-62765,8	401,4	357037,0	0,021	0,044	0,007	Ok
35	92	-2096,7	-46773,8	303,7	238226,1	0,020	0,033	0,005	Ok
1	92	-2096,7	-60585,6	452,5	307547,0	0,018	0,042	0,008	Ok
35	92	-2220,0	-45091,4	321,3	200966,8	0,017	0,031	0,006	Ok
1	92	-2220,0	-58406,4	448,9	251747,8	0,015	0,041	0,008	Ok
35	92	-2343,3	-43409,8	306,9	161448,9	0,014	0,030	0,005	Ok
1	92	-2343,3	-56228,2	410,2	196384,3	0,012	0,039	0,007	Ok
35	92	-2466,7	-41728,9	272,6	123673,2	0,010	0,029	0,005	Ok
1	92	-2466,7	-54051,0	351,6	145798,6	0,009	0,038	0,006	Ok
35	92	-2590,0	-40048,7	228,0	90107,5	0,008	0,028	0,004	Ok
1	92	-2590,0	-51874,7	284,5	102443,3	0,006	0,036	0,005	Ok
35	92	-2713,3	-38369,2	180,2	62033,3	0,005	0,027	0,003	Ok
1	92	-2713,3	-49699,2	217,2	67357,4	0,004	0,035	0,004	Ok
35	92	-2836,7	-36690,4	133,9	39861,6	0,003	0,026	0,002	Ok
1	92	-2836,7	-47524,6	154,9	40577,5	0,002	0,033	0,003	Ok
35	92	-2960,0	-35012,2	92,4	23398,9	0,002	0,024	0,002	Ok
1	92	-2960,0	-45350,9	101,1	21474,8	0,001	0,032	0,002	Ok
35	92	-3083,3	-33334,5	57,7	12062,2	0,001	0,023	0,001	Ok
1	92	-3083,3	-43177,8	57,5	9015,1	0,001	0,030	0,001	Ok
35	92	-3206,7	-31657,5	30,6	5045,7	0,000	0,022	0,001	Ok
1	92	-3206,7	-41005,6	24,9	1962,0	0,000	0,029	0,000	Ok
18	92	-3330,0	-29510,1	7,6	2963,2	0,000	0,021	0,000	Ok
1	92	-3330,0	-38834,0	3,6	1191,7	0,000	0,027	0,000	Ok
18	92	-3453,3	-27860,4	10,8	2115,2	0,000	0,019	0,000	Ok
1	92	-3453,3	-36663,0	6,9	1582,2	0,000	0,026	0,000	Ok
18	92	-3576,7	-26211,2	6,4	793,1	0,000	0,018	0,000	Ok
1	92	-3576,7	-34492,7	6,0	735,6	0,000	0,024	0,000	Ok
20	92	-3700,0	-26854,6	4,0	0,0	0,014	0,019	0,000	Ok
1	92	-3700,0	-34492,7	6,0	0,0	0,000	0,024	0,000	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Sezioni maggiormente sollecitate:

Pl.	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V
215	34	215	0,0	-36136,9	15497,5	11433790,0	0,987	0,025	0,275
311	1	311	0,0	-110297,1	6439,3	10032960,0	0,531	0,077	0,114
231	1	231	-123,3	-56255,7	18760,1	12207000,0	0,722	0,039	0,333

S/Su massime:

Ver. N/M = 0,987 < 1 Ok

Ver. (25) = 0,077 < 1 Ok

Ver. V = 0,333 < 1 Ok

VERIFICHE STATO LIMITE DI ESERCIZIO:

Combinazioni di tipo: **SLE condizioni rare.**

Tensione lim. CLS = 149,4 daN/cm²

Tensione lim. acciaio = 3600,0 daN/cm²

Plinto n. 215

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	215	0,0	-35859,5	10710380,0	-106,6	3528,6	Ok
69	215	-123,3	-34581,4	9167045,0	-91,2	2965,4	Ok
69	215	-246,7	-33785,7	7497163,0	-74,4	2348,2	Ok
69	215	-370,0	-32990,6	5858111,0	-57,9	1743,7	Ok
69	215	-493,3	-32196,0	4358347,0	-42,7	1193,5	Ok
69	215	-616,7	-31402,0	3063190,0	-29,5	724,2	Ok
69	215	-740,0	-30608,5	2003100,0	-18,6	353,4	Ok
69	215	-863,3	-29815,6	1185631,0	-10,2	-139,3	Ok
69	215	-986,7	-29023,1	615743,7	-5,5	-77,9	Ok
69	215	-1110,0	-28231,1	350259,5	-4,0	-57,9	Ok
69	215	-1233,3	-27439,7	396254,3	-4,2	-60,1	Ok
69	215	-1356,7	-26648,6	492732,1	-4,6	-65,9	Ok
69	215	-1480,0	-25858,1	537579,4	-4,8	-68,5	Ok
69	215	-1603,3	-25067,9	530751,0	-4,8	-67,2	Ok
69	215	-1726,7	-24278,2	487443,2	-4,4	-63,0	Ok
69	215	-1850,0	-23488,9	422787,3	-4,0	-57,3	Ok
69	215	-1973,3	-22700,1	348974,5	-3,6	-51,2	Ok
69	215	-2096,7	-21911,6	274890,3	-3,2	-45,2	Ok
69	215	-2220,0	-21123,4	206444,6	-2,7	-39,5	Ok
69	215	-2343,3	-20335,7	147116,8	-2,4	-34,5	Ok
69	215	-2466,7	-19548,2	98540,9	-2,1	-30,3	Ok
69	215	-2590,0	-18761,1	61068,5	-1,8	-26,8	Ok
69	215	-2713,3	-17974,4	34329,6	-1,6	-24,0	Ok
69	215	-2836,7	-17187,9	17941,9	-1,5	-21,9	Ok
69	215	-2960,0	-16401,7	11699,0	-1,4	-20,5	Ok
69	215	-3083,3	-15615,8	11129,2	-1,3	-19,6	Ok
69	215	-3206,7	-14830,2	10241,6	-1,2	-18,6	Ok
69	215	-3330,0	-14044,8	7775,2	-1,2	-17,4	Ok
69	215	-3453,3	-13259,7	4454,4	-1,1	-16,3	Ok
69	215	-3576,7	-12474,7	1440,5	-1,0	-15,0	Ok
69	215	-3700,0	-12474,7	0,0	-1,0	-15,0	Ok

Plinto n. 103

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	103	0,0	-67219,6	7351383,0	-71,4	1842,6	Ok
69	103	-123,3	-64823,7	7034843,0	-68,3	1756,8	Ok
69	103	-246,7	-63332,2	6318245,0	-61,0	1512,1	Ok
69	103	-370,0	-61841,7	5384552,0	-51,5	1189,8	Ok
69	103	-493,3	-60352,3	4372018,0	-41,1	844,5	Ok
69	103	-616,7	-58863,8	3382308,0	-30,8	520,6	Ok
69	103	-740,0	-57376,4	2482153,0	-21,6	-293,6	Ok
69	103	-863,3	-55890,0	1709067,0	-14,4	-200,0	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	103	-986,7	-54404,5	1078152,0	-9,9	-140,0	Ok
69	103	-1110,0	-52920,0	588853,2	-7,2	-104,0	Ok
69	103	-1233,3	-51436,3	232748,6	-5,3	-77,8	Ok
69	103	-1356,7	-49953,5	70811,3	-4,4	-65,0	Ok
69	103	-1480,0	-48471,6	196792,9	-4,9	-71,8	Ok
69	103	-1603,3	-46990,5	280436,7	-5,2	-75,7	Ok
69	103	-1726,7	-45510,1	313664,6	-5,2	-76,2	Ok
69	103	-1850,0	-44030,6	310819,8	-5,1	-74,3	Ok
69	103	-1973,3	-42551,8	284782,0	-4,9	-70,7	Ok
69	103	-2096,7	-41073,7	245830,2	-4,5	-66,3	Ok
69	103	-2220,0	-39596,4	201661,5	-4,2	-61,5	Ok
69	103	-2343,3	-38119,7	157682,3	-3,9	-56,7	Ok
69	103	-2466,7	-36643,6	117391,6	-3,5	-52,1	Ok
69	103	-2590,0	-35168,2	82781,6	-3,2	-48,0	Ok
69	103	-2713,3	-33693,4	54713,3	-3,0	-44,3	Ok
69	103	-2836,7	-32219,1	33244,7	-2,8	-41,1	Ok
69	103	-2960,0	-30745,4	17900,8	-2,6	-38,2	Ok
69	103	-3083,3	-29272,2	7894,9	-2,4	-35,8	Ok
69	103	-3206,7	-27799,5	2384,5	-2,2	-33,5	Ok
69	103	-3330,0	-26327,3	1242,7	-2,1	-31,7	Ok
69	103	-3453,3	-24855,5	1278,8	-2,0	-29,9	Ok
69	103	-3576,7	-23384,2	583,2	-1,9	-28,1	Ok
69	103	-3700,0	-23384,2	0,0	-1,9	-28,1	Ok

Plinto n. 115

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	115	0,0	-57009,0	8753559,0	-86,2	2500,2	Ok
69	115	-123,3	-54977,1	8033365,0	-79,0	2258,5	Ok
69	115	-246,7	-53712,1	6982451,0	-68,4	1883,5	Ok
69	115	-370,0	-52448,0	5782785,0	-56,2	1455,0	Ok
69	115	-493,3	-51184,8	4569037,0	-43,8	1025,6	Ok
69	115	-616,7	-49922,5	3435770,0	-32,1	635,1	Ok
69	115	-740,0	-48661,0	2440872,0	-21,8	316,3	Ok
69	115	-863,3	-47400,4	1612748,0	-13,6	-188,1	Ok
69	115	-986,7	-46140,6	958625,3	-8,6	-122,2	Ok
69	115	-1110,0	-44881,5	474815,1	-6,0	-86,5	Ok
69	115	-1233,3	-43623,2	182038,5	-4,4	-65,0	Ok
69	115	-1356,7	-42365,6	208049,1	-4,5	-65,2	Ok
69	115	-1480,0	-41108,8	316261,3	-4,9	-71,1	Ok
69	115	-1603,3	-39852,7	373192,5	-5,1	-73,5	Ok
69	115	-1726,7	-38597,2	383204,1	-5,0	-72,7	Ok
69	115	-1850,0	-37342,4	360561,4	-4,8	-69,6	Ok
69	115	-1973,3	-36088,3	318211,1	-4,5	-65,2	Ok
69	115	-2096,7	-34834,7	266363,7	-4,1	-60,1	Ok
69	115	-2220,0	-33581,7	212471,0	-3,8	-55,0	Ok
69	115	-2343,3	-32329,4	161565,5	-3,4	-50,0	Ok
69	115	-2466,7	-31077,5	116706,6	-3,1	-45,4	Ok
69	115	-2590,0	-29826,2	79434,4	-2,8	-41,3	Ok
69	115	-2713,3	-28575,4	50186,5	-2,5	-37,8	Ok
69	115	-2836,7	-27325,1	28661,3	-2,3	-34,9	Ok
69	115	-2960,0	-26075,2	14146,0	-2,2	-32,4	Ok
69	115	-3083,3	-24825,8	5954,3	-2,0	-30,3	Ok
69	115	-3206,7	-23576,8	3638,6	-1,9	-28,6	Ok
69	115	-3330,0	-22328,2	3418,2	-1,8	-27,1	Ok
69	115	-3453,3	-21080,0	2376,2	-1,7	-25,4	Ok
69	115	-3576,7	-19832,2	886,6	-1,6	-23,9	Ok
69	115	-3700,0	-19832,2	0,0	-1,6	-23,9	Ok

Plinto n. 119

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	119	0,0	-56579,0	7627739,0	-74,8	2085,6	Ok
69	119	-123,3	-54562,4	7258859,0	-71,1	1975,1	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	119	-246,7	-53307,0	6498687,0	-63,5	1709,0	Ok
69	119	-370,0	-52052,4	5527430,0	-53,6	1365,9	Ok
69	119	-493,3	-50798,8	4482719,0	-42,9	999,0	Ok
69	119	-616,7	-49546,0	3466147,0	-32,4	650,0	Ok
69	119	-740,0	-48294,0	2544433,0	-22,9	352,2	Ok
69	119	-863,3	-47042,9	1755051,0	-15,0	-205,3	Ok
69	119	-986,7	-45792,5	1113249,0	-9,6	-135,1	Ok
69	119	-1110,0	-44543,0	619676,5	-6,7	-96,0	Ok
69	119	-1233,3	-43294,2	273037,9	-4,9	-70,8	Ok
69	119	-1356,7	-42046,1	137995,4	-4,1	-60,1	Ok
69	119	-1480,0	-40798,7	224315,8	-4,4	-64,5	Ok
69	119	-1603,3	-39552,1	297837,1	-4,7	-68,0	Ok
69	119	-1726,7	-38306,1	326844,1	-4,7	-68,5	Ok
69	119	-1850,0	-37060,8	321324,1	-4,6	-66,6	Ok
69	119	-1973,3	-35816,0	293196,8	-4,4	-63,2	Ok
69	119	-2096,7	-34571,9	252487,1	-4,1	-58,9	Ok
69	119	-2220,0	-33328,4	206826,1	-3,7	-54,3	Ok
69	119	-2343,3	-32085,5	161604,0	-3,4	-49,7	Ok
69	119	-2466,7	-30843,1	120312,3	-3,1	-45,4	Ok
69	119	-2590,0	-29601,2	84931,6	-2,8	-41,4	Ok
69	119	-2713,3	-28359,9	56306,9	-2,6	-38,0	Ok
69	119	-2836,7	-27119,0	34478,1	-2,4	-35,0	Ok
69	119	-2960,0	-25878,5	18960,6	-2,2	-32,4	Ok
69	119	-3083,3	-24638,6	8985,8	-2,0	-30,3	Ok
69	119	-3206,7	-23399,0	3757,8	-1,9	-28,4	Ok
69	119	-3330,0	-22159,8	2205,2	-1,8	-26,7	Ok
69	119	-3453,3	-20921,0	1584,3	-1,7	-25,2	Ok
69	119	-3576,7	-19682,6	648,2	-1,6	-23,7	Ok
69	119	-3700,0	-19682,6	0,0	-1,6	-23,7	Ok

Plinto n. 135

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	135	0,0	-45913,8	8025725,0	-79,3	2379,0	Ok
69	135	-123,3	-44277,4	7520422,0	-74,3	2212,1	Ok
69	135	-246,7	-43258,6	6660333,0	-65,6	1903,9	Ok
69	135	-370,0	-42240,5	5617238,0	-55,1	1528,2	Ok
69	135	-493,3	-41223,2	4523186,0	-43,9	1135,5	Ok
69	135	-616,7	-40206,5	3475095,0	-33,2	764,2	Ok
69	135	-740,0	-39190,6	2535759,0	-23,5	442,6	Ok
69	135	-863,3	-38175,3	17399560,0	-15,3	-206,8	Ok
69	135	-986,7	-37160,6	1099841,0	-9,3	-129,0	Ok
69	135	-1110,0	-36146,6	617877,4	-6,0	-85,8	Ok
69	135	-1233,3	-35133,2	301124,7	-4,3	-62,9	Ok
69	135	-1356,7	-34120,4	207082,3	-3,8	-55,2	Ok
69	135	-1480,0	-33108,2	272118,9	-4,0	-58,5	Ok
69	135	-1603,3	-32096,5	328872,8	-4,2	-61,1	Ok
69	135	-1726,7	-31085,4	347458,7	-4,3	-61,2	Ok
69	135	-1850,0	-30074,8	334773,4	-4,1	-59,1	Ok
69	135	-1973,3	-29064,7	301547,3	-3,9	-55,6	Ok
69	135	-2096,7	-28055,1	257236,1	-3,6	-51,4	Ok
69	135	-2220,0	-27046,0	209117,2	-3,2	-46,9	Ok
69	135	-2343,3	-26037,4	162319,4	-2,9	-42,4	Ok
69	135	-2466,7	-25029,2	120124,6	-2,6	-38,3	Ok
69	135	-2590,0	-24021,4	84343,0	-2,4	-34,7	Ok
69	135	-2713,3	-23014,0	55683,8	-2,1	-31,5	Ok
69	135	-2836,7	-22007,0	34086,5	-1,9	-28,8	Ok
69	135	-2960,0	-21000,4	19003,8	-1,8	-26,6	Ok
69	135	-3083,3	-19994,2	9639,0	-1,7	-24,7	Ok
69	135	-3206,7	-18988,3	5012,6	-1,5	-23,2	Ok
69	135	-3330,0	-17982,7	3271,7	-1,5	-21,9	Ok
69	135	-3453,3	-16977,4	2061,9	-1,4	-20,6	Ok
69	135	-3576,7	-15972,4	764,5	-1,3	-19,2	Ok
69	135	-3700,0	-15972,4	0,0	-1,3	-19,2	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

Plinto n. 147

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cmq)	Ten.SLE A (daN/cmq)	Stato
69	147	0,0	-45839,1	9419540,0	-93,4	2903,2	Ok
69	147	-123,3	-44205,3	8480249,0	-84,0	2573,1	Ok
69	147	-246,7	-43188,2	7255729,0	-71,6	2127,8	Ok
69	147	-370,0	-42171,7	5924203,0	-58,2	1643,6	Ok
69	147	-493,3	-41156,1	4615951,0	-44,9	1170,7	Ok
69	147	-616,7	-40141,1	3419914,0	-32,6	745,0	Ok
69	147	-740,0	-39126,8	2388118,0	-22,0	392,9	Ok
69	147	-863,3	-38113,1	1543728,0	-13,3	-181,6	Ok
69	147	-986,7	-37100,1	890684,2	-7,7	-108,4	Ok
69	147	-1110,0	-36087,7	429231,6	-5,1	-72,8	Ok
69	147	-1233,3	-35076,0	216492,0	-3,9	-57,0	Ok
69	147	-1356,7	-34064,8	287346,8	-4,2	-60,7	Ok
69	147	-1480,0	-33054,3	379539,3	-4,6	-65,7	Ok
69	147	-1603,3	-32044,2	420470,8	-4,7	-67,3	Ok
69	147	-1726,7	-31034,8	417026,1	-4,6	-65,9	Ok
69	147	-1850,0	-30025,8	383419,7	-4,4	-62,4	Ok
69	147	-1973,3	-29017,4	332445,4	-4,0	-57,7	Ok
69	147	-2096,7	-28009,4	274097,1	-3,6	-52,5	Ok
69	147	-2220,0	-27002,0	215555,2	-3,3	-47,2	Ok
69	147	-2343,3	-25995,0	161553,0	-2,9	-42,3	Ok
69	147	-2466,7	-24988,4	114850,0	-2,6	-37,9	Ok
69	147	-2590,0	-23982,3	76710,3	-2,3	-34,1	Ok
69	147	-2713,3	-22976,5	47340,2	-2,1	-30,9	Ok
69	147	-2836,7	-21971,2	26282,6	-1,9	-28,2	Ok
69	147	-2960,0	-20966,2	12830,8	-1,7	-26,1	Ok
69	147	-3083,3	-19961,6	6524,4	-1,6	-24,5	Ok
69	147	-3206,7	-18957,4	5365,6	-1,5	-23,2	Ok
69	147	-3330,0	-17953,4	4635,8	-1,5	-21,9	Ok
69	147	-3453,3	-16949,8	2964,1	-1,4	-20,6	Ok
69	147	-3576,7	-15946,4	1046,2	-1,3	-19,2	Ok
69	147	-3700,0	-15946,4	0,0	-1,3	-19,2	Ok

Plinto n. 151

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cmq)	Ten.SLE A (daN/cmq)	Stato
69	151	0,0	-36648,4	8414285,0	-83,5	2653,2	Ok
69	151	-123,3	-35342,2	7738584,0	-76,8	2417,3	Ok
69	151	-246,7	-34529,0	6759087,0	-66,9	2060,6	Ok
69	151	-370,0	-33716,4	5636352,0	-55,6	1650,6	Ok
69	151	-493,3	-32904,4	4493836,0	-44,1	1234,5	Ok
69	151	-616,7	-32092,9	3420936,0	-33,2	846,9	Ok
69	151	-740,0	-31281,9	2474212,0	-23,5	511,8	Ok
69	151	-863,3	-30471,5	1683328,0	-15,2	247,3	Ok
69	151	-986,7	-29661,6	1058947,0	-9,0	-123,6	Ok
69	151	-1110,0	-28852,2	603412,1	-5,4	-76,7	Ok
69	151	-1233,3	-28043,3	331936,2	-3,9	-56,5	Ok
69	151	-1356,7	-27234,9	274133,2	-3,6	-51,5	Ok
69	151	-1480,0	-26426,9	323959,3	-3,8	-54,0	Ok
69	151	-1603,3	-25619,4	362852,2	-3,9	-55,7	Ok
69	151	-1726,7	-24812,4	368593,4	-3,9	-55,1	Ok
69	151	-1850,0	-24005,7	346876,8	-3,7	-52,6	Ok
69	151	-1973,3	-23199,5	307422,5	-3,4	-48,9	Ok
69	151	-2096,7	-22393,6	258995,2	-3,1	-44,7	Ok
69	151	-2220,0	-21588,1	208354,1	-2,8	-40,2	Ok
69	151	-2343,3	-20783,0	160216,6	-2,5	-36,0	Ok
69	151	-2466,7	-19978,3	117534,0	-2,2	-32,1	Ok
69	151	-2590,0	-19173,9	81856,1	-2,0	-28,7	Ok
69	151	-2713,3	-18369,8	53695,6	-1,7	-25,8	Ok
69	151	-2836,7	-17566,0	32855,4	-1,6	-23,4	Ok
69	151	-2960,0	-16762,5	18702,1	-1,4	-21,5	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	151	-3083,3	-15959,4	10329,4	-1,3	-19,9	Ok
69	151	-3206,7	-15156,4	6310,7	-1,2	-18,7	Ok
69	151	-3330,0	-14353,8	4313,0	-1,2	-17,6	Ok
69	151	-3453,3	-13551,4	2562,1	-1,1	-16,5	Ok
69	151	-3576,7	-12749,2	892,0	-1,0	-15,3	Ok
69	151	-3700,0	-12749,2	0,0	-1,0	-15,3	Ok

Plinto n. 167

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	167	0,0	-30099,8	8869643,0	-88,3	2916,5	Ok
69	167	-123,3	-29027,0	7983555,0	-79,4	2597,9	Ok
69	167	-246,7	-28359,1	6853627,0	-68,1	2181,9	Ok
69	167	-370,0	-27691,7	5630069,0	-55,8	1731,2	Ok
69	167	-493,3	-27024,7	4426915,0	-43,7	1289,0	Ok
69	167	-616,7	-26358,2	3324428,0	-32,5	886,3	Ok
69	167	-740,0	-25692,2	2371242,0	-22,8	543,1	Ok
69	167	-863,3	-25026,6	1590974,0	-14,7	272,9	Ok
69	167	-986,7	-24361,4	991114,1	-8,5	-116,6	Ok
69	167	-1110,0	-23696,7	575994,3	-5,0	-69,9	Ok
69	167	-1233,3	-23032,3	364618,8	-3,7	-52,7	Ok
69	167	-1356,7	-22368,3	341799,4	-3,5	-50,3	Ok
69	167	-1480,0	-21704,7	380985,7	-3,7	-52,2	Ok
69	167	-1603,3	-21041,5	402355,3	-3,7	-53,0	Ok
69	167	-1726,7	-20378,7	393493,7	-3,6	-51,7	Ok
69	167	-1850,0	-19716,2	360801,8	-3,4	-48,5	Ok
69	167	-1973,3	-19054,0	313544,3	-3,1	-44,4	Ok
69	167	-2096,7	-18392,1	259905,2	-2,8	-39,9	Ok
69	167	-2220,0	-17730,6	206090,3	-2,5	-35,4	Ok
69	167	-2343,3	-17069,3	156324,8	-2,2	-31,2	Ok
69	167	-2466,7	-16408,4	113142,8	-1,9	-27,5	Ok
69	167	-2590,0	-15747,7	77757,3	-1,7	-24,3	Ok
69	167	-2713,3	-15087,3	50426,5	-1,5	-21,6	Ok
69	167	-2836,7	-14427,2	30778,7	-1,3	-19,5	Ok
69	167	-2960,0	-13767,3	18049,9	-1,2	-17,8	Ok
69	167	-3083,3	-13107,6	11043,2	-1,1	-16,5	Ok
69	167	-3206,7	-12448,2	7642,4	-1,0	-15,5	Ok
69	167	-3330,0	-11788,9	5368,9	-1,0	-14,6	Ok
69	167	-3453,3	-11129,9	3094,3	-0,9	-13,6	Ok
69	167	-3576,7	-10471,0	1034,5	-0,8	-12,6	Ok
69	167	-3700,0	-10471,0	0,0	-0,8	-12,6	Ok

Plinto n. 179

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	179	0,0	-38272,0	9647675,0	-95,9	3094,5	Ok
69	179	-123,3	-36907,9	8530535,0	-84,7	2693,3	Ok
69	179	-246,7	-36058,7	7191013,0	-71,2	2201,6	Ok
69	179	-370,0	-35210,1	5793190,0	-57,2	1688,9	Ok
69	179	-493,3	-34362,0	4455681,0	-43,6	1200,8	Ok
69	179	-616,7	-33514,6	3257093,0	-31,4	768,5	Ok
69	179	-740,0	-32667,7	2241149,0	-20,9	413,1	Ok
69	179	-863,3	-31821,4	1425404,0	-12,5	-169,2	Ok
69	179	-986,7	-30975,6	812703,9	-6,9	-97,0	Ok
69	179	-1110,0	-30130,4	414260,3	-4,5	-64,6	Ok
69	179	-1233,3	-29285,7	291369,8	-3,8	-55,2	Ok
69	179	-1356,7	-28441,4	361294,0	-4,1	-58,9	Ok
69	179	-1480,0	-27597,7	427907,1	-4,4	-62,5	Ok
69	179	-1603,3	-26754,4	449119,6	-4,4	-62,9	Ok
69	179	-1726,7	-25911,6	431617,0	-4,3	-60,7	Ok
69	179	-1850,0	-25069,2	388366,1	-4,0	-56,7	Ok
69	179	-1973,3	-24227,2	331156,0	-3,6	-51,8	Ok
69	179	-2096,7	-23385,7	269160,5	-3,2	-46,6	Ok
69	179	-2220,0	-22544,5	208879,5	-2,9	-41,4	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	179	-2343,3	-21703,7	154488,2	-2,5	-36,7	Ok
69	179	-2466,7	-20863,3	108304,4	-2,2	-32,5	Ok
69	179	-2590,0	-20023,3	71263,8	-2,0	-29,0	Ok
69	179	-2713,3	-19183,6	43362,0	-1,8	-26,1	Ok
69	179	-2836,7	-18344,2	24076,1	-1,6	-23,7	Ok
69	179	-2960,0	-17505,1	12794,9	-1,5	-21,9	Ok
69	179	-3083,3	-16666,4	8461,8	-1,4	-20,6	Ok
69	179	-3206,7	-15827,9	7273,1	-1,3	-19,6	Ok
69	179	-3330,0	-14989,7	5747,9	-1,2	-18,4	Ok
69	179	-3453,3	-14151,7	3447,3	-1,2	-17,3	Ok
69	179	-3576,7	-13314,0	1163,1	-1,1	-16,0	Ok
69	179	-3700,0	-13314,0	0,0	-1,1	-16,0	Ok

Plinto n. 183

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	183	0,0	-27162,5	9454620,0	-94,2	3178,4	Ok
69	183	-123,3	-26194,4	8327579,0	-82,9	2767,4	Ok
69	183	-246,7	-25591,7	7013663,0	-69,8	2281,0	Ok
69	183	-370,0	-24989,4	5658533,0	-56,2	1779,4	Ok
69	183	-493,3	-24387,5	4369553,0	-43,2	1303,6	Ok
69	183	-616,7	-23786,1	3218755,0	-31,6	881,3	Ok
69	183	-740,0	-23185,0	2246803,0	-21,7	529,3	Ok
69	183	-863,3	-22584,4	1471024,0	-13,6	258,4	Ok
69	183	-986,7	-21984,1	896353,4	-7,7	-105,5	Ok
69	183	-1110,0	-21384,2	531876,0	-4,6	-64,2	Ok
69	183	-1233,3	-20784,7	393503,7	-3,7	-52,1	Ok
69	183	-1356,7	-20185,5	406910,5	-3,7	-52,5	Ok
69	183	-1480,0	-19586,7	441279,3	-3,9	-54,7	Ok
69	183	-1603,3	-18988,2	447888,4	-3,9	-54,8	Ok
69	183	-1726,7	-18390,0	424412,9	-3,7	-52,2	Ok
69	183	-1850,0	-17792,2	379565,7	-3,4	-47,9	Ok
69	183	-1973,3	-17194,6	323000,8	-3,0	-42,9	Ok
69	183	-2096,7	-16597,3	262715,9	-2,7	-37,9	Ok
69	183	-2220,0	-16000,4	204534,3	-2,3	-33,2	Ok
69	183	-2343,3	-15403,6	152247,3	-2,0	-29,0	Ok
69	183	-2466,7	-14807,2	107973,5	-1,7	-25,2	Ok
69	183	-2590,0	-14211,0	72568,8	-1,5	-22,1	Ok
69	183	-2713,3	-13615,0	46019,3	-1,3	-19,5	Ok
69	183	-2836,7	-13019,3	27778,5	-1,2	-17,6	Ok
69	183	-2960,0	-12423,8	16913,2	-1,1	-16,1	Ok
69	183	-3083,3	-11828,5	11625,6	-1,0	-15,0	Ok
69	183	-3206,7	-11233,4	8893,4	-0,9	-14,1	Ok
69	183	-3330,0	-10638,5	6392,5	-0,9	-13,2	Ok
69	183	-3453,3	-10043,8	3637,0	-0,8	-12,3	Ok
69	183	-3576,7	-9449,2	1188,0	-0,8	-11,5	Ok
69	183	-3700,0	-9449,2	0,0	-0,8	-11,4	Ok

Plinto n. 199

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	199	0,0	-29673,4	10120560,0	-100,9	3393,8	Ok
69	199	-123,3	-28615,8	8762706,0	-87,3	2897,1	Ok
69	199	-246,7	-27957,4	7255941,0	-72,1	2338,9	Ok
69	199	-370,0	-27299,4	5750406,0	-57,0	1781,8	Ok
69	199	-493,3	-26641,9	4352683,0	-42,9	1266,4	Ok
69	199	-616,7	-25984,9	3130265,0	-30,6	819,1	Ok
69	199	-740,0	-25328,3	2117902,0	-20,2	455,6	Ok
69	199	-863,3	-24672,1	1327774,0	-12,0	188,9	Ok
69	199	-986,7	-24016,3	764477,1	-6,4	-89,3	Ok
69	199	-1110,0	-23361,0	451494,6	-4,2	-59,2	Ok
69	199	-1233,3	-22706,1	400022,8	-3,9	-54,7	Ok
69	199	-1356,7	-22051,5	456616,8	-4,1	-58,3	Ok
69	199	-1480,0	-21397,3	495167,2	-4,3	-60,9	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	199	-1603,3	-20743,5	493189,3	-4,3	-60,2	Ok
69	199	-1726,7	-20090,0	458158,4	-4,0	-56,6	Ok
69	199	-1850,0	-19436,9	402196,3	-3,6	-51,4	Ok
69	199	-1973,3	-18784,1	336204,3	-3,2	-45,7	Ok
69	199	-2096,7	-18131,6	268551,3	-2,8	-40,2	Ok
69	199	-2220,0	-17479,4	205026,8	-2,4	-35,1	Ok
69	199	-2343,3	-16827,6	149199,5	-2,1	-30,5	Ok
69	199	-2466,7	-16176,0	102894,4	-1,8	-26,5	Ok
69	199	-2590,0	-15524,7	66680,7	-1,6	-23,2	Ok
69	199	-2713,3	-14873,6	40337,8	-1,4	-20,7	Ok
69	199	-2836,7	-14222,8	23286,0	-1,3	-18,7	Ok
69	199	-2960,0	-13572,3	14614,1	-1,2	-17,3	Ok
69	199	-3083,3	-12921,9	11523,9	-1,1	-16,3	Ok
69	199	-3206,7	-12271,8	9710,1	-1,0	-15,4	Ok
69	199	-3330,0	-11621,9	7189,6	-1,0	-14,5	Ok
69	199	-3453,3	-10972,2	4099,1	-0,9	-13,5	Ok
69	199	-3576,7	-10322,7	1328,6	-0,8	-12,5	Ok
69	199	-3700,0	-10322,7	0,0	-0,8	-12,4	Ok

Plinto n. 211

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	211	0,0	-45417,4	10677820,0	-106,0	3382,1	Ok
69	211	-123,3	-43798,7	9258244,0	-91,8	2870,9	Ok
69	211	-246,7	-42790,9	7656011,0	-75,7	2283,3	Ok
69	211	-370,0	-41783,8	6043727,0	-59,4	1693,4	Ok
69	211	-493,3	-40777,5	4541693,0	-44,2	1148,2	Ok
69	211	-616,7	-39771,8	3224776,0	-30,6	679,1	Ok
69	211	-740,0	-38766,8	2130035,0	-19,3	310,9	Ok
69	211	-863,3	-37762,5	1267287,0	-10,7	-147,8	Ok
69	211	-986,7	-36758,8	633579,7	-6,2	-87,6	Ok
69	211	-1110,0	-35755,8	264230,6	-4,2	-61,1	Ok
69	211	-1233,3	-34753,3	298359,6	-4,3	-62,2	Ok
69	211	-1356,7	-33751,5	432876,0	-4,9	-70,2	Ok
69	211	-1480,0	-32750,2	503882,2	-5,2	-73,9	Ok
69	211	-1603,3	-31749,5	514390,0	-5,2	-73,4	Ok
69	211	-1726,7	-30749,3	482436,8	-4,9	-70,0	Ok
69	211	-1850,0	-29749,6	424854,1	-4,5	-64,9	Ok
69	211	-1973,3	-28750,5	355012,5	-4,1	-58,9	Ok
69	211	-2096,7	-27751,8	282689,6	-3,7	-52,7	Ok
69	211	-2220,0	-26753,6	214486,3	-3,2	-46,9	Ok
69	211	-2343,3	-25755,9	154408,1	-2,8	-41,6	Ok
69	211	-2466,7	-24758,6	104466,8	-2,5	-36,9	Ok
69	211	-2590,0	-23761,7	65243,1	-2,2	-33,1	Ok
69	211	-2713,3	-22765,2	36404,3	-2,0	-29,9	Ok
69	211	-2836,7	-21769,1	17306,9	-1,8	-27,4	Ok
69	211	-2960,0	-20773,4	8297,3	-1,7	-25,6	Ok
69	211	-3083,3	-19778,0	8136,8	-1,6	-24,4	Ok
69	211	-3206,7	-18783,0	8491,0	-1,6	-23,2	Ok
69	211	-3330,0	-17788,3	6890,0	-1,5	-21,9	Ok
69	211	-3453,3	-16793,8	4099,3	-1,4	-20,5	Ok
69	211	-3576,7	-15799,7	1361,7	-1,3	-19,0	Ok
69	211	-3700,0	-15799,7	0,0	-1,3	-19,0	Ok

Plinto n. 231

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	231	0,0	-44873,0	11035610,0	-109,7	3524,4	Ok
69	231	-123,3	-43273,7	9390000,0	-93,2	2927,7	Ok
69	231	-246,7	-42277,9	7626720,0	-75,4	2279,3	Ok
69	231	-370,0	-41283,0	5908913,0	-58,1	1649,8	Ok
69	231	-493,3	-40288,7	4347023,0	-42,2	1082,6	Ok
69	231	-616,7	-39295,1	3005387,0	-28,4	606,2	Ok
69	231	-740,0	-38302,1	1911411,0	-17,0	245,9	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	231	-863,3	-37309,9	1067535,0	-9,0	-125,7	Ok
69	231	-986,7	-36318,2	471934,4	-5,3	-76,0	Ok
69	231	-1110,0	-35327,2	232517,3	-4,0	-58,4	Ok
69	231	-1233,3	-34336,7	379608,8	-4,7	-67,3	Ok
69	231	-1356,7	-33346,9	507518,1	-5,2	-74,8	Ok
69	231	-1480,0	-32357,6	558963,1	-5,4	-77,2	Ok
69	231	-1603,3	-31368,9	550831,8	-5,3	-75,5	Ok
69	231	-1726,7	-30380,7	503503,3	-5,0	-71,0	Ok
69	231	-1850,0	-29393,0	434165,2	-4,6	-65,1	Ok
69	231	-1973,3	-28405,8	355931,8	-4,1	-58,5	Ok
69	231	-2096,7	-27419,1	278090,7	-3,6	-52,0	Ok
69	231	-2220,0	-26432,9	206680,7	-3,2	-46,0	Ok
69	231	-2343,3	-25447,1	145157,2	-2,8	-40,6	Ok
69	231	-2466,7	-24461,8	95042,0	-2,4	-35,9	Ok
69	231	-2590,0	-23476,8	56519,5	-2,2	-32,1	Ok
69	231	-2713,3	-22492,3	29020,4	-2,0	-29,1	Ok
69	231	-2836,7	-21508,1	12249,9	-1,8	-26,7	Ok
69	231	-2960,0	-20524,4	8339,2	-1,7	-25,3	Ok
69	231	-3083,3	-19540,9	10407,6	-1,6	-24,2	Ok
69	231	-3206,7	-18557,8	10349,5	-1,5	-23,0	Ok
69	231	-3330,0	-17575,0	8025,0	-1,5	-21,7	Ok
69	231	-3453,3	-16592,5	4626,2	-1,4	-20,3	Ok
69	231	-3576,7	-15610,3	1497,9	-1,3	-18,8	Ok
69	231	-3700,0	-15610,3	0,0	-1,3	-18,8	Ok

Plinto n. 243

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	243	0,0	-56306,4	10797420,0	-106,9	3275,8	Ok
69	243	-123,3	-54299,6	9304397,0	-91,9	2743,4	Ok
69	243	-246,7	-53050,2	7642761,0	-75,1	2138,6	Ok
69	243	-370,0	-51801,6	5986419,0	-58,3	1538,8	Ok
69	243	-493,3	-50554,0	4454740,0	-42,6	991,9	Ok
69	243	-616,7	-49307,3	3119978,0	-28,8	532,7	Ok
69	243	-740,0	-48061,3	2015557,0	-17,5	-237,8	Ok
69	243	-863,3	-46816,2	1146225,0	-9,9	-138,8	Ok
69	243	-986,7	-45571,9	498452,4	-6,2	-88,9	Ok
69	243	-1110,0	-44328,4	82646,2	-4,0	-59,0	Ok
69	243	-1233,3	-43085,6	274310,6	-4,8	-70,6	Ok
69	243	-1356,7	-41843,5	441551,2	-5,6	-80,6	Ok
69	243	-1480,0	-40602,2	516545,4	-5,9	-84,2	Ok
69	243	-1603,3	-39361,5	524829,2	-5,8	-83,3	Ok
69	243	-1726,7	-38121,5	489224,7	-5,5	-79,3	Ok
69	243	-1850,0	-36882,2	428075,6	-5,1	-73,7	Ok
69	243	-1973,3	-35643,5	355279,8	-4,7	-67,2	Ok
69	243	-2096,7	-34405,4	280752,5	-4,2	-60,6	Ok
69	243	-2220,0	-33167,9	211057,8	-3,7	-54,4	Ok
69	243	-2343,3	-31930,9	150084,1	-3,3	-48,7	Ok
69	243	-2466,7	-30694,5	99691,0	-3,0	-43,8	Ok
69	243	-2590,0	-29458,6	60284,8	-2,7	-39,6	Ok
69	243	-2713,3	-28223,2	31307,8	-2,4	-36,1	Ok
69	243	-2836,7	-26988,3	11686,9	-2,2	-33,3	Ok
69	243	-2960,0	-25753,9	2681,8	-2,1	-31,0	Ok
69	243	-3083,3	-24519,8	7123,1	-2,0	-30,0	Ok
69	243	-3206,7	-23286,3	8487,4	-1,9	-28,6	Ok
69	243	-3330,0	-22053,1	7039,9	-1,8	-27,0	Ok
69	243	-3453,3	-20820,2	4203,9	-1,7	-25,4	Ok
69	243	-3576,7	-19587,8	1394,9	-1,6	-23,6	Ok
69	243	-3700,0	-19587,8	0,0	-1,6	-23,6	Ok

Plinto n. 247

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	247	0,0	-55427,4	10992110,0	-108,9	3361,1	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	247	-123,3	-53451,9	9342610,0	-92,3	2769,3	Ok
69	247	-246,7	-52222,0	7574745,0	-74,5	2124,4	Ok
69	247	-370,0	-50993,0	5853251,0	-57,0	1500,1	Ok
69	247	-493,3	-49764,8	4288950,0	-41,0	941,5	Ok
69	247	-616,7	-48537,5	2945654,0	-27,1	481,6	Ok
69	247	-740,0	-47311,1	1849315,0	-15,8	-216,9	Ok
69	247	-863,3	-46085,4	998721,5	-8,9	-125,4	Ok
69	247	-986,7	-44860,5	377695,9	-5,5	-79,8	Ok
69	247	-1110,0	-43636,4	111792,8	-4,1	-60,2	Ok
69	247	-1233,3	-42413,0	352423,0	-5,2	-75,2	Ok
69	247	-1356,7	-41190,3	498602,5	-5,8	-83,7	Ok
69	247	-1480,0	-39968,3	555238,3	-6,0	-86,1	Ok
69	247	-1603,3	-38747,1	548672,3	-5,9	-84,2	Ok
69	247	-1726,7	-37526,4	501657,3	-5,6	-79,5	Ok
69	247	-1850,0	-36306,4	432206,0	-5,1	-73,3	Ok
69	247	-1973,3	-35087,1	353759,8	-4,6	-66,4	Ok
69	247	-2096,7	-33868,3	275733,6	-4,1	-59,6	Ok
69	247	-2220,0	-32650,1	204201,9	-3,7	-53,3	Ok
69	247	-2343,3	-31432,5	142609,3	-3,2	-47,6	Ok
69	247	-2466,7	-30215,3	92436,4	-2,9	-42,7	Ok
69	247	-2590,0	-28998,7	53785,2	-2,6	-38,6	Ok
69	247	-2713,3	-27782,6	25881,9	-2,4	-35,2	Ok
69	247	-2836,7	-26567,0	7709,9	-2,2	-32,5	Ok
69	247	-2960,0	-25351,8	5111,2	-2,1	-30,9	Ok
69	247	-3083,3	-24137,1	9472,3	-2,0	-29,7	Ok
69	247	-3206,7	-22922,7	10012,8	-1,9	-28,3	Ok
69	247	-3330,0	-21708,8	7898,5	-1,8	-26,7	Ok
69	247	-3453,3	-20495,2	4584,1	-1,7	-25,0	Ok
69	247	-3576,7	-19282,0	1489,3	-1,5	-23,2	Ok
69	247	-3700,0	-19282,0	0,0	-1,5	-23,2	Ok

Plinto n. 263

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	263	0,0	-66175,8	10511190,0	-103,6	3033,2	Ok
69	263	-123,3	-63817,1	8985141,0	-88,2	2494,7	Ok
69	263	-246,7	-62348,7	7324346,0	-71,4	1896,3	Ok
69	263	-370,0	-60881,4	5691487,0	-54,7	1313,5	Ok
69	263	-493,3	-59415,1	4196913,0	-39,3	793,6	Ok
69	263	-616,7	-57949,8	2905546,0	-25,9	376,3	Ok
69	263	-740,0	-56485,5	1845333,0	-15,6	-215,3	Ok
69	263	-863,3	-55022,1	1017213,0	-9,6	-136,1	Ok
69	263	-986,7	-53559,7	404991,1	-6,3	-92,2	Ok
69	263	-1110,0	-52098,2	59535,9	-4,5	-66,8	Ok
69	263	-1233,3	-50637,6	304951,6	-5,6	-81,8	Ok
69	263	-1356,7	-49177,8	456383,2	-6,3	-90,4	Ok
69	263	-1480,0	-47718,9	518977,5	-6,5	-92,9	Ok
69	263	-1603,3	-46260,8	518876,6	-6,3	-91,2	Ok
69	263	-1726,7	-44803,5	478266,8	-6,0	-86,6	Ok
69	263	-1850,0	-43346,9	414720,2	-5,6	-80,5	Ok
69	263	-1973,3	-41891,1	341408,2	-5,1	-73,8	Ok
69	263	-2096,7	-40435,9	267621,5	-4,6	-67,0	Ok
69	263	-2220,0	-38981,5	199418,8	-4,1	-60,6	Ok
69	263	-2343,3	-37527,7	140301,1	-3,7	-54,8	Ok
69	263	-2466,7	-36074,6	91847,2	-3,4	-49,7	Ok
69	263	-2590,0	-34622,1	54272,7	-3,1	-45,4	Ok
69	263	-2713,3	-33170,2	26899,0	-2,8	-41,8	Ok
69	263	-2836,7	-31718,8	8582,6	-2,6	-38,8	Ok
69	263	-2960,0	-30268,0	3258,5	-2,4	-36,4	Ok
69	263	-3083,3	-28817,7	8070,7	-2,4	-35,2	Ok
69	263	-3206,7	-27367,8	8994,1	-2,2	-33,6	Ok
69	263	-3330,0	-25918,5	7249,6	-2,1	-31,7	Ok
69	263	-3453,3	-24469,6	4258,8	-2,0	-29,7	Ok
69	263	-3576,7	-23021,1	1396,0	-1,8	-27,7	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69 263 -3700,0 -23021,1 0,0 -1,8 -27,7 Ok

Plinto n. 275

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	275	0,0	-67820,8	9507325,0	-93,4	2635,8	Ok
69	275	-123,3	-65403,5	8351833,0	-81,7	2237,5	Ok
69	275	-246,7	-63898,6	6982871,0	-67,8	1749,6	Ok
69	275	-370,0	-62394,8	5568397,0	-53,4	1249,7	Ok
69	275	-493,3	-60892,0	4226520,0	-39,5	787,2	Ok
69	275	-616,7	-59390,3	3032797,0	-27,1	402,8	Ok
69	275	-740,0	-57889,6	2026644,0	-17,2	-236,5	Ok
69	275	-863,3	-56389,9	1219985,0	-10,9	-153,3	Ok
69	275	-986,7	-54891,1	606087,6	-7,5	-107,5	Ok
69	275	-1110,0	-53393,3	172888,7	-5,2	-76,1	Ok
69	275	-1233,3	-51896,3	157656,8	-5,0	-73,3	Ok
69	275	-1356,7	-50400,3	329674,6	-5,7	-83,2	Ok
69	275	-1480,0	-48905,1	419107,1	-6,0	-87,5	Ok
69	275	-1603,3	-47410,7	444559,7	-6,1	-87,5	Ok
69	275	-1726,7	-45917,2	426348,1	-5,8	-84,4	Ok
69	275	-1850,0	-44424,4	381332,8	-5,5	-79,6	Ok
69	275	-1973,3	-42932,4	322577,8	-5,1	-73,7	Ok
69	275	-2096,7	-41441,1	259628,6	-4,6	-67,6	Ok
69	275	-2220,0	-39950,5	199002,5	-4,2	-61,7	Ok
69	275	-2343,3	-38460,6	144751,3	-3,8	-56,2	Ok
69	275	-2466,7	-36971,4	99019,4	-3,5	-51,3	Ok
69	275	-2590,0	-35482,7	62553,5	-3,2	-47,0	Ok
69	275	-2713,3	-33994,7	35140,2	-2,9	-43,3	Ok
69	275	-2836,7	-32507,3	15978,4	-2,7	-40,2	Ok
69	275	-2960,0	-31020,4	4230,4	-2,5	-37,6	Ok
69	275	-3083,3	-29534,0	3791,8	-2,4	-35,8	Ok
69	275	-3206,7	-28048,2	5839,3	-2,3	-34,2	Ok
69	275	-3330,0	-26562,8	5316,4	-2,2	-32,3	Ok
69	275	-3453,3	-25077,8	3332,5	-2,0	-30,4	Ok
69	275	-3576,7	-23593,3	1144,0	-1,9	-28,4	Ok
69	275	-3700,0	-23593,3	0,0	-1,9	-28,4	Ok

Plinto n. 279

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	279	0,0	-75481,8	9641816,0	-94,3	2583,4	Ok
69	279	-123,3	-72791,5	8345582,0	-81,3	2137,7	Ok
69	279	-246,7	-71116,6	6887029,0	-66,4	1621,7	Ok
69	279	-370,0	-69442,9	5422772,0	-51,4	1111,2	Ok
69	279	-493,3	-67770,4	4061340,0	-37,2	655,1	Ok
69	279	-616,7	-66099,0	2869652,0	-25,0	-339,6	Ok
69	279	-740,0	-64428,8	1880111,0	-15,9	-220,9	Ok
69	279	-863,3	-62759,6	1099980,0	-10,6	-150,9	Ok
69	279	-986,7	-61091,6	523223,4	-7,6	-109,3	Ok
69	279	-1110,0	-59424,5	179137,8	-5,7	-83,8	Ok
69	279	-1233,3	-57758,5	251879,0	-5,9	-86,8	Ok
69	279	-1356,7	-56093,5	388429,0	-6,5	-94,1	Ok
69	279	-1480,0	-54429,4	455605,9	-6,7	-96,7	Ok
69	279	-1603,3	-52766,2	465328,8	-6,6	-95,3	Ok
69	279	-1726,7	-51104,0	435933,7	-6,3	-91,3	Ok
69	279	-1850,0	-49442,6	383259,3	-5,9	-85,7	Ok
69	279	-1973,3	-47782,0	319605,2	-5,5	-79,4	Ok
69	279	-2096,7	-46122,3	253869,9	-5,0	-72,9	Ok
69	279	-2220,0	-44463,3	192016,3	-4,5	-66,7	Ok
69	279	-2343,3	-42805,1	137633,6	-4,1	-60,9	Ok
69	279	-2466,7	-41147,6	92497,1	-3,8	-55,9	Ok
69	279	-2590,0	-39490,9	57081,2	-3,5	-51,4	Ok
69	279	-2713,3	-37834,7	31018,5	-3,2	-47,7	Ok
69	279	-2836,7	-36179,3	13621,0	-3,0	-44,5	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	279	-2960,0	-34524,4	5559,2	-2,8	-41,9	Ok
69	279	-3083,3	-32870,2	6709,4	-2,7	-40,0	Ok
69	279	-3206,7	-31216,5	7509,8	-2,5	-38,1	Ok
69	279	-3330,0	-29563,3	6191,9	-2,4	-36,0	Ok
69	279	-3453,3	-27910,6	3701,7	-2,3	-33,9	Ok
69	279	-3576,7	-26258,4	1231,7	-2,1	-31,6	Ok
69	279	-3700,0	-26258,4	0,0	-2,1	-31,6	Ok

Plinto n. 295

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	295	0,0	-81992,8	8605082,0	-83,4	2114,1	Ok
69	295	-123,3	-79070,4	7608895,0	-73,3	1785,4	Ok
69	295	-246,7	-77251,0	6407420,0	-61,0	1370,9	Ok
69	295	-370,0	-75433,0	5151721,0	-48,1	945,7	Ok
69	295	-493,3	-73616,2	3949968,0	-35,6	559,7	Ok
69	295	-616,7	-71800,7	2873218,0	-24,7	-337,6	Ok
69	295	-740,0	-69986,4	1960444,0	-16,6	-231,4	Ok
69	295	-863,3	-68173,3	1226393,0	-11,7	-166,2	Ok
69	295	-986,7	-66361,3	671357,6	-8,7	-125,8	Ok
69	295	-1110,0	-64550,5	302507,6	-6,7	-98,4	Ok
69	295	-1233,3	-62740,7	207783,8	-6,1	-89,7	Ok
69	295	-1356,7	-60932,1	303730,1	-6,4	-94,1	Ok
69	295	-1480,0	-59124,4	375572,4	-6,6	-96,9	Ok
69	295	-1603,3	-57317,8	398896,2	-6,6	-96,3	Ok
69	295	-1726,7	-55512,2	384758,4	-6,4	-93,1	Ok
69	295	-1850,0	-53707,5	346455,5	-6,1	-88,3	Ok
69	295	-1973,3	-51903,7	295211,6	-5,7	-82,7	Ok
69	295	-2096,7	-50100,8	239533,7	-5,2	-76,7	Ok
69	295	-2220,0	-48298,7	185371,6	-4,8	-70,8	Ok
69	295	-2343,3	-46497,4	136513,9	-4,4	-65,3	Ok
69	295	-2466,7	-44697,0	95044,5	-4,1	-60,3	Ok
69	295	-2590,0	-42897,3	61785,1	-3,8	-55,9	Ok
69	295	-2713,3	-41098,3	36698,3	-3,5	-52,0	Ok
69	295	-2836,7	-39300,1	19274,7	-3,3	-48,6	Ok
69	295	-2960,0	-37502,5	9065,9	-3,1	-45,8	Ok
69	295	-3083,3	-35705,5	5874,0	-2,9	-43,4	Ok
69	295	-3206,7	-33909,2	5773,2	-2,8	-41,2	Ok
69	295	-3330,0	-32113,4	4866,9	-2,6	-39,0	Ok
69	295	-3453,3	-30318,2	2996,8	-2,4	-36,5	Ok
69	295	-3576,7	-28523,5	1024,6	-2,3	-34,3	Ok
69	295	-3700,0	-28523,5	0,0	-2,3	-34,3	Ok

Plinto n. 307

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	307	0,0	-75043,4	7804433,0	-75,6	1908,6	Ok
69	307	-123,3	-72368,8	7122034,0	-68,7	1692,0	Ok
69	307	-246,7	-70703,6	6156214,0	-58,9	1360,3	Ok
69	307	-370,0	-69039,6	5069230,0	-47,7	990,1	Ok
69	307	-493,3	-67376,8	3979601,0	-36,4	631,8	Ok
69	307	-616,7	-65715,2	2969252,0	-26,0	-352,7	Ok
69	307	-740,0	-64054,6	2087252,0	-17,6	-243,6	Ok
69	307	-863,3	-62395,2	1356451,0	-12,1	-170,2	Ok
69	307	-986,7	-60736,8	780658,9	-8,8	-126,5	Ok
69	307	-1110,0	-59079,5	352185,3	-6,5	-95,2	Ok
69	307	-1233,3	-57423,1	82304,1	-5,0	-74,8	Ok
69	307	-1356,7	-55767,7	175889,6	-5,4	-79,2	Ok
69	307	-1480,0	-54113,3	285090,3	-5,8	-84,6	Ok
69	307	-1603,3	-52459,8	335737,3	-5,9	-86,1	Ok
69	307	-1726,7	-50807,2	342605,9	-5,8	-84,6	Ok
69	307	-1850,0	-49155,4	320391,9	-5,6	-81,1	Ok
69	307	-1973,3	-47504,5	281113,3	-5,2	-76,4	Ok
69	307	-2096,7	-45854,4	233937,3	-4,9	-71,2	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	307	-2220,0	-44205,1	185435,1	-4,5	-65,9	Ok
69	307	-2343,3	-42556,5	139978,6	-4,1	-60,8	Ok
69	307	-2466,7	-40908,7	100176,2	-3,8	-56,1	Ok
69	307	-2590,0	-39261,5	67293,1	-3,5	-51,9	Ok
69	307	-2713,3	-37615,0	41627,1	-3,2	-48,1	Ok
69	307	-2836,7	-35969,2	22825,9	-3,0	-44,9	Ok
69	307	-2960,0	-34323,9	10160,7	-2,8	-42,0	Ok
69	307	-3083,3	-32679,3	2974,3	-2,6	-39,3	Ok
69	307	-3206,7	-31035,2	2373,7	-2,5	-37,4	Ok
69	307	-3330,0	-29391,6	2941,8	-2,4	-35,4	Ok
69	307	-3453,3	-27748,5	2129,9	-2,2	-33,4	Ok
69	307	-3576,7	-26105,9	799,8	-2,1	-31,4	Ok
69	307	-3700,0	-26105,9	0,0	-2,1	-31,4	Ok

Plinto n. 311

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	311	0,0	-84843,9	7717658,0	-74,1	1752,5	Ok
69	311	-123,3	-81819,9	7025630,0	-67,1	1538,5	Ok
69	311	-246,7	-79937,3	6069303,0	-57,3	1217,4	Ok
69	311	-370,0	-78056,0	5000949,0	-46,3	864,4	Ok
69	311	-493,3	-76176,1	3933256,0	-35,2	530,2	Ok
69	311	-616,7	-74297,4	2944783,0	-25,3	-345,8	Ok
69	311	-740,0	-72420,0	2082990,0	-17,6	-245,1	Ok
69	311	-863,3	-70543,8	1370583,0	-12,7	-179,5	Ok
69	311	-986,7	-68668,9	813102,2	-9,6	-138,3	Ok
69	311	-1110,0	-66795,1	409709,0	-7,4	-108,4	Ok
69	311	-1233,3	-64922,4	189919,6	-6,2	-91,1	Ok
69	311	-1356,7	-63050,9	216026,9	-6,2	-90,7	Ok
69	311	-1480,0	-61180,4	295478,3	-6,4	-93,9	Ok
69	311	-1603,3	-59310,9	336351,6	-6,5	-94,4	Ok
69	311	-1726,7	-57442,5	339567,4	-6,3	-92,4	Ok
69	311	-1850,0	-55575,0	316282,0	-6,1	-88,5	Ok
69	311	-1973,3	-53708,5	277158,8	-5,7	-83,6	Ok
69	311	-2096,7	-51842,9	230709,2	-5,3	-78,2	Ok
69	311	-2220,0	-49978,2	183149,4	-4,9	-72,7	Ok
69	311	-2343,3	-48114,3	138654,7	-4,6	-67,4	Ok
69	311	-2466,7	-46251,2	99731,8	-4,2	-62,5	Ok
69	311	-2590,0	-44389,0	67605,9	-3,9	-58,1	Ok
69	311	-2713,3	-42527,5	42580,3	-3,6	-54,1	Ok
69	311	-2836,7	-40666,7	24354,3	-3,4	-50,6	Ok
69	311	-2960,0	-38806,6	12325,8	-3,2	-47,6	Ok
69	311	-3083,3	-36947,1	5937,8	-3,0	-44,9	Ok
69	311	-3206,7	-35088,3	4119,3	-2,8	-42,2	Ok
69	311	-3330,0	-33230,1	3492,4	-2,7	-40,0	Ok
69	311	-3453,3	-31372,4	2276,9	-2,5	-37,8	Ok
69	311	-3576,7	-29515,3	819,9	-2,4	-35,5	Ok
69	311	-3700,0	-29515,3	0,0	-2,4	-35,5	Ok

Plinto n. 327

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	327	0,0	-82416,2	7178521,0	-68,7	1586,6	Ok
69	327	-123,3	-79478,7	6736035,0	-64,3	1462,4	Ok
69	327	-246,7	-77650,0	5960174,0	-56,3	1205,6	Ok
69	327	-370,0	-75822,5	5015043,0	-46,6	893,9	Ok
69	327	-493,3	-73996,4	4023770,0	-36,4	579,8	Ok
69	327	-616,7	-72171,4	3075260,0	-26,7	-363,3	Ok
69	327	-740,0	-70347,8	2226291,0	-18,7	-260,0	Ok
69	327	-863,3	-68525,3	1507185,0	-13,3	-188,3	Ok
69	327	-986,7	-66704,0	928447,3	-10,1	-143,8	Ok
69	327	-1110,0	-64883,8	487840,4	-7,7	-111,5	Ok
69	327	-1233,3	-63064,7	184028,4	-6,0	-88,5	Ok
69	327	-1356,7	-61246,7	121125,2	-5,5	-82,0	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	327	-1480,0	-59429,7	225303,6	-5,9	-86,9	Ok
69	327	-1603,3	-57613,8	289364,3	-6,1	-89,1	Ok
69	327	-1726,7	-55798,8	310090,4	-6,0	-88,4	Ok
69	327	-1850,0	-53984,8	299796,9	-5,9	-85,5	Ok
69	327	-1973,3	-52171,7	269986,3	-5,6	-81,3	Ok
69	327	-2096,7	-50359,5	229860,8	-5,2	-76,3	Ok
69	327	-2220,0	-48548,1	186254,7	-4,8	-71,2	Ok
69	327	-2343,3	-46737,6	143896,2	-4,5	-66,1	Ok
69	327	-2466,7	-44927,8	105771,0	-4,1	-61,3	Ok
69	327	-2590,0	-43118,8	73502,3	-3,8	-56,9	Ok
69	327	-2713,3	-41310,6	47702,9	-3,6	-53,0	Ok
69	327	-2836,7	-39503,0	28282,8	-3,3	-49,5	Ok
69	327	-2960,0	-37696,1	14707,0	-3,1	-46,4	Ok
69	327	-3083,3	-35889,9	6241,3	-2,9	-43,6	Ok
69	327	-3206,7	-34084,3	2399,1	-2,7	-41,0	Ok
69	327	-3330,0	-32279,2	2033,8	-2,6	-38,9	Ok
69	327	-3453,3	-30474,7	1599,9	-2,4	-36,7	Ok
69	327	-3576,7	-28670,8	646,6	-2,3	-34,5	Ok
69	327	-3700,0	-28670,8	0,0	-2,3	-34,5	Ok

Plinto n. 84

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	84	0,0	-68242,4	8180483,0	-79,8	2136,3	Ok
69	84	-123,3	-65810,1	7528319,0	-73,3	1926,5	Ok
69	84	-246,7	-64295,9	6553159,0	-63,4	1586,1	Ok
69	84	-370,0	-62782,7	5431042,0	-51,9	1195,0	Ok
69	84	-493,3	-61270,6	4291401,0	-40,2	805,6	Ok
69	84	-616,7	-59759,5	3224867,0	-29,1	460,3	Ok
69	84	-740,0	-58249,5	2286837,0	-19,6	-268,3	Ok
69	84	-863,3	-56740,5	1504331,0	-12,8	-179,1	Ok
69	84	-986,7	-55232,4	883500,0	-8,9	-126,9	Ok
69	84	-1110,0	-53725,2	417235,4	-6,4	-93,2	Ok
69	84	-1233,3	-52219,0	105115,5	-4,7	-70,0	Ok
69	84	-1356,7	-50713,6	161691,4	-4,9	-72,1	Ok
69	84	-1480,0	-49209,1	284637,0	-5,4	-78,7	Ok
69	84	-1603,3	-47705,5	344928,4	-5,6	-81,0	Ok
69	84	-1726,7	-46202,7	357356,5	-5,5	-80,1	Ok
69	84	-1850,0	-44700,6	337577,4	-5,3	-76,9	Ok
69	84	-1973,3	-43199,3	298520,9	-5,0	-72,4	Ok
69	84	-2096,7	-41698,7	250123,9	-4,6	-67,3	Ok
69	84	-2220,0	-40198,9	199569,7	-4,2	-62,0	Ok
69	84	-2343,3	-38699,7	151691,4	-3,9	-57,0	Ok
69	84	-2466,7	-37201,2	109424,8	-3,5	-52,3	Ok
69	84	-2590,0	-35703,3	74250,5	-3,2	-48,1	Ok
69	84	-2713,3	-34206,1	46591,6	-3,0	-44,4	Ok
69	84	-2836,7	-32709,4	26151,7	-2,8	-41,2	Ok
69	84	-2960,0	-31213,2	12197,0	-2,6	-38,4	Ok
69	84	-3083,3	-29717,6	3895,0	-2,4	-36,0	Ok
69	84	-3206,7	-28222,5	1995,8	-2,3	-34,0	Ok
69	84	-3330,0	-26727,9	2741,7	-2,1	-32,2	Ok
69	84	-3453,3	-25233,8	2086,4	-2,0	-30,4	Ok
69	84	-3576,7	-23740,0	804,8	-1,9	-28,6	Ok
69	84	-3700,0	-23740,0	0,0	-1,9	-28,6	Ok

Plinto n. 92

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	92	0,0	-76270,7	7115401,0	-68,4	1640,2	Ok
69	92	-123,3	-73552,3	6793615,0	-65,3	1556,8	Ok
69	92	-246,7	-71859,9	6088839,0	-58,1	1321,7	Ok
69	92	-370,0	-70168,7	5178410,0	-48,8	1015,6	Ok
69	92	-493,3	-68478,7	4195592,0	-38,6	693,0	Ok
69	92	-616,7	-66789,9	3237867,0	-28,7	399,8	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione geotecnica

69	92	-740,0	-65102,2	2368844,0	-20,1	-276,8	Ok
69	92	-863,3	-63415,6	1623921,0	-13,9	-194,7	Ok
69	92	-986,7	-61730,1	1016859,0	-10,1	-143,9	Ok
69	92	-1110,0	-60045,6	546079,7	-7,6	-109,6	Ok
69	92	-1233,3	-58362,2	200220,6	-5,7	-83,9	Ok
69	92	-1356,7	-56679,8	41908,7	-4,8	-71,1	Ok
69	92	-1480,0	-54998,3	190421,7	-5,4	-79,2	Ok
69	92	-1603,3	-53317,7	272426,0	-5,7	-82,8	Ok
69	92	-1726,7	-51638,1	303947,6	-5,7	-82,9	Ok
69	92	-1850,0	-49959,3	300433,4	-5,5	-80,7	Ok
69	92	-1973,3	-48281,4	274643,8	-5,3	-76,9	Ok
69	92	-2096,7	-46604,3	236574,6	-4,9	-72,3	Ok
69	92	-2220,0	-44928,0	193652,1	-4,6	-67,3	Ok
69	92	-2343,3	-43252,5	151064,8	-4,2	-62,4	Ok
69	92	-2466,7	-41577,7	112152,7	-3,9	-57,7	Ok
69	92	-2590,0	-39903,6	78802,6	-3,6	-53,4	Ok
69	92	-2713,3	-38230,2	51813,3	-3,3	-49,6	Ok
69	92	-2836,7	-36557,4	31213,4	-3,1	-46,1	Ok
69	92	-2960,0	-34885,3	16519,1	-2,9	-43,1	Ok
69	92	-3083,3	-33213,7	6934,7	-2,7	-40,5	Ok
69	92	-3206,7	-31542,7	1509,2	-2,5	-38,0	Ok
69	92	-3330,0	-29872,3	916,7	-2,4	-36,0	Ok
69	92	-3453,3	-28202,3	1217,1	-2,3	-33,9	Ok
69	92	-3576,7	-26532,9	565,9	-2,1	-31,9	Ok
69	92	-3700,0	-26532,9	0,0	-2,1	-31,9	Ok

Sezioni maggiormente sollecitate:

PI.	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)
231	69	231	0,0	-44873,0	11035610,0	-109,7	3524,4
215	69	215	0,0	-35859,5	10710380,0	-106,6	3528,6

Valori massimi:

Ten.massima CLS = 109,7 daN/cm² < Ten. lim. CLS Ok
 Ten.massima acciaio = 3528,6 daN/cm² < Ten. lim. acciaio Ok

3 Relazione geotecnica Aerogeneratori M02, M03, M04, M06, M08, M10 e M11

3.1 RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI INDIRETTE

NORMATIVE DI RIFERIMENTO

In quanto di seguito riportato viene fatto esplicito riferimento alle seguenti Normative:

- **LEGGE n° 64 del 02/02/1974.** "Provvedimenti per le costruzioni, con particolari prescrizioni per le zone sismiche.";
- **D.M. LL.PP. del 11/03/1988.** "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.";
- **D.M. LL.PP. del 16/01/1996.** "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche.";
- **Circolare Ministeriale LL.PP. n° 65/AA.GG. del 10/04/1997.** "Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16/01/1996.";
- **Eurocodice 1 - Parte 1** - "Basi di calcolo ed azioni sulle strutture - Basi di calcolo -.";
- **Eurocodice 7 - Parte 1** - "Progettazione geotecnica - Regole generali -.";
- **Eurocodice 8 - Parte 5** - "Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici -.";
- **D.M. 17/01/2018 - NUOVE NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI**
- **Circolare n. 7 del 21/01/2019**

INDAGINI IN SITO E CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA DEI TERRENI DI FONDAZIONE

La finalità della presente relazione è quella di definire il comportamento meccanico del volume di terreno (volume significativo) influenzato direttamente o indirettamente dalla costruzione di un manufatto e che a sua volta influenza il comportamento strutturale del manufatto stesso. Di seguito si illustrano i risultati delle indagini geologiche eseguite, nonché l'interpretazione dei risultati ottenuti. Dal quadro generale in tal modo scaturito si definiscono le caratteristiche della fondazione da adottare ed il modello da utilizzare per le elaborazioni relative alla interazione sovrastruttura-fondazione e fondazione-terreno.

Il sondaggio profondo effettuato il giorno 11.06.2011 nell'area interessata dalla CPR S.DONACI, ha permesso di individuare la seguente stratigrafia fino a 45 m di profondità:

0,00 – 0,50 m	terreno vegetale con sabbie giallastre e presenza di ciottolate.
0,50 – 3,00m	sabbie argillose alternate a strati più consolidati di sabbie giallastre, con falda idrica superficiale.
3,00 - 33,5 m	argille sabbiose di colore giallastro, passante ad argilla grigio azzurra (man mano che si procede verso il basso, aumenta la percentuale di argilla).
33,5 – 39,0 m	Calcarenite giallastra a grana fine, non uniformemente distribuita e poco cementata.
39,0 – 45,0 m	Calcarenite grigio giallastro

Di seguito si riportano alcuni cenni teorici relativi alle modalità di calcolo implementate e la descrizione della simbologia adottata nei tabulati.

DETERMINAZIONE DELLA PORTANZA VERTICALE DI FONDAZIONI PROFONDE

Per la determinazione della portanza verticale di fondazioni profonde si fa riferimento a due contributi: la "portanza di punta" e la "portanza per attrito laterale". Queste due componenti in genere sono calcolate in maniera autonoma dato che risulta molto difficoltoso, tranne che in poche situazioni, stabilire quanta parte del carico è assorbita dall'attrito laterale e quanta dalla resistenza alla punta. Nel seguito, ai fini del calcolo della portanza verticale, si assumeranno le seguenti espressioni generali valide per il caso di palo soggetto a compressione e per il caso di palo soggetto a trazione (nel calcolo della portanza verticale è possibile tenere in conto tutti o solo uno dei contributi su definiti):

$$Q_C = \frac{Q_P}{\eta_P} + \frac{Q_L}{\eta_L} - W_{ATT.NEG.} - W_P \quad (\text{caso di palo in compressione}) \quad Q_T$$
$$= \frac{Q_L}{\eta_L} + W_P \quad (\text{caso di palo in trazione})$$

dove i simboli su riportati hanno il seguente significato:

- Q_C resistenza a compressione del palo
- Q_T resistenza a trazione del palo
- Q_P carico limite verticale alla punta del palo
- Q_L carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo
- $W_{ATT.NEG.}$ attrito negativo agente sul palo
- W_P peso totale del palo
- η_P coefficiente di sicurezza per carico limite verticale alla punta del palo
- η_L coefficiente di sicurezza per carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo

I valori del carico limite verticale alla punta del palo " Q_P " e del carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo " Q_L " sono determinati con le note "formule statiche". Queste esprimono i valori di cui sopra in funzione della geometria del palo, delle caratteristiche geotecniche del terreno in cui è immerso, della modalità esecutiva e dell'interfaccia palo-terreno.

Di seguito si illustrano le metodologie con le quali saranno determinati i valori prima citati; è necessario tenere presente che tali metodi sono riferiti al calcolo del "singolo palo" e per estendere tale modalità computazione al caso di "pali in gruppo" si farà ricorso ai "coefficienti d'efficienza", in questo modo si potrà tenere in debito conto l'interferenza reciproca che i pali esercitano.

CARICO LIMITE VERTICALE ALLA PUNTA DEL PALO

Il valore del carico limite verticale alla punta del palo, indipendentemente dal metodo utilizzato per la sua determinazione, è condizionato dalla modalità esecutiva. Esso varia notevolmente a seconda che il palo sia del tipo "infisso" o "trivellato" poiché le caratteristiche fisico-meccaniche del terreno circostante il palo variano in seguito alle operazioni d'installazione. Di conseguenza, per tenere conto della modalità esecutiva nel calcolo dei coefficienti di portanza, si propone di modificare il valore dell'angolo di resistenza a taglio secondo quanto suggerito da Kishida (1967):

$$\phi_{cor} = \frac{\phi + 40}{2} \quad (\text{per pali infissi}) \quad \phi_{cor} = \phi - 3^\circ \quad (\text{per pali trivellati})$$

Con la correzione di cui sopra si determineranno i fattori adimensionali di portanza che sono

presenti nella relazione per la determinazione del carico limite verticale alla punta che assume la seguente espressione:

$$Q_P = A_P \cdot (q_P \cdot N_q^* + c \cdot N_c^*)$$

dove i simboli su riportati hanno il seguente significato:

- A_P superficie portante efficace della punta del palo
- q_P pressione del terreno presente alla punta del palo
- c coesione del terreno alla punta del palo (nel caso di condizione non drenata $c = c_u$)
- N_q^*, N_c^* fattori adimensionali di portanza funzione dell'angolo d'attrito interno φ_{cor} del terreno già corretti

In letteratura esistono diverse formulazioni per il calcolo dei fattori adimensionali di portanza, di seguito si riportano quelle che sono state implementate:

Formulazione di Meyerhof per base poggiate su terreni sciolti (1951)

- se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \cdot e^{\pi \cdot \text{tg}(\phi)} & N_c &= (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi) \\ s_q &= 1 + 0.1 \cdot \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) & s_c &= 1 + 0.2 \cdot \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \end{aligned} \quad \text{(fattori di forma)}$$

$$\begin{aligned} d_q &= 1 + 0.1 \cdot \frac{L}{D} \cdot \sqrt{\text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)} & d_c &= 1 + 0.2 \cdot \frac{L}{D} \cdot \sqrt{\text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)} \end{aligned} \quad \text{(fattori d'approfondimento)}$$

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q \qquad N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

- se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= 1.00 & N_c &= \pi + 2 \\ s_q &= 1.00 & s_c &= 1.20 && \text{(fattori di forma)} \\ d_q &= 1.00 & d_c &= 1 + 0.2 \cdot \frac{L}{D} && \text{(fattori d'approfondimento)} \end{aligned}$$

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q \qquad N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

Formulazione di Hansen per base poggiate su terreni sciolti (1970)

- se $\varphi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \cdot e^{\pi \cdot \text{tg}(\phi)} & N_c &= (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi) \\ s_q &= 1 + \text{tg}(\phi) & s_c &= 1 + \frac{N_q}{N_c} && \text{(fattori di forma)} \\ d_q &= 1 + 2 \cdot \text{tg}(\phi) \cdot (1 - \text{sen}(\phi))^2 \cdot \theta & d_c &= 1 + 0.4 \cdot \theta && \text{(fattori d'approfondimento)} \end{aligned}$$

dove: se $\frac{L}{D} \leq 1 \Rightarrow \theta = \frac{L}{D}$, se $\frac{L}{D} > 1 \Rightarrow \theta = \text{arctg}\left(\frac{L}{D}\right)$

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q \qquad N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

- se $\varphi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$\begin{aligned} N_q &= 1.00 & N_c &= \pi + 2 \\ s_q &= 1.00 & s_c &= 1.20 && \text{(fattori di forma)} \\ d_q &= 1.00 & d_c &= 1 + 0.4 \cdot \theta && \text{(fattori d'approfondimento)} \end{aligned}$$

d'approfondimento)

$$N_q^* = N_q \cdot s_q \cdot d_q$$

$$N_c^* = N_c \cdot s_c \cdot d_c$$

Formulazione di Zeevaert per base poggiate su terreni sciolti (1972)

se $\phi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$N_q^* = \frac{\cos^2(\phi)}{2 \cdot \cos^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)} \cdot e^{\left(\frac{3 \cdot \pi}{2} + \phi\right) \cdot \text{tg}(\phi)} \quad N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

se $\phi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00 \quad N_c^* = 9.00$$

Formulazione di Berezantzev per base poggiate su terreni sciolti (1970)

Berezantzev fa riferimento ad una superficie di scorrimento "alla Terzaghi" che si arresta sul piano della punta del palo. Inoltre considera il cilindro di terreno coassiale al palo (avente diametro pari all'estensione in sezione della superficie di scorrimento) in parte sostenuto da tensioni tangenziali dal rimanente terreno presente lungo la superficie laterale del cilindro. Conseguentemente il valore della pressione presente alla punta del palo è inferiore alla corrispondente pressione litostatica ed è influenzata dal rapporto tra la profondità alla quale è posta la punta "L" del palo e il diametro "D" dello stesso. Quindi il valore di N_q^* è influenzato da questo effetto "Silo". I valori che l'autore propone sono:

se $\phi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

Valori di N_q^* per pali di diametro fino a 80.0 cm.

L/D	8°	16°	18°	20°	22°	24°	26°	28°	30°	32°	34°	36°	38°	40°	42°	44°	46°	48°	50°
4	1.07	2.18	3.15	4.72	7.15	10.73	15.85	22.95	32.62	45.56	62.69	85.18	114.53	152.71	202.32	266.82	350.86	460.79	605.36
12	1.04	1.77	2.46	3.64	5.52	8.42	12.71	18.85	27.44	39.21	55.07	76.20	104.13	140.81	188.86	251.72	334.05	442.17	584.82
20	1.03	1.63	2.20	3.20	4.82	7.38	11.22	16.82	24.76	35.79	50.83	71.06	98.01	133.65	180.59	242.29	323.39	430.21	571.48
28	1.03	1.54	2.05	2.93	4.40	6.72	10.26	15.48	22.96	33.43	47.84	67.37	93.54	128.35	174.39	235.13	315.21	420.95	561.08
36	1.02	1.49	1.94	2.75	4.10	6.26	9.57	14.49	21.60	31.64	45.53	64.48	90.00	124.10	169.36	229.27	308.46	413.26	552.38
50	1.02	1.42	1.82	2.53	3.74	5.68	8.70	13.23	19.84	29.27	42.45	60.56	85.14	118.18	162.30	220.95	298.80	402.16	539.74
75	1.02	1.35	1.69	2.30	3.33	5.02	7.69	11.74	17.73	26.37	38.58	55.55	78.82	110.38	152.84	209.67	285.53	386.74	522.01
100	1.01	1.31	1.61	2.14	3.07	4.60	7.02	10.74	16.28	24.34	35.84	51.95	74.19	104.56	145.68	201.02	275.23	374.64	507.95
200	1.01	1.22	1.44	1.84	2.54	3.71	5.60	8.56	13.05	19.73	29.43	43.30	62.82	89.95	127.29	178.30	247.63	341.59	468.90
500	1.01	1.14	1.29	1.55	2.02	2.82	4.14	6.24	9.50	14.45	21.83	32.64	48.25	70.49	101.85	145.69	206.57	290.75	406.87

Valori di N_q^* per pali di diametro maggiore a 80.0 cm.

L/D	8°	16°	18°	20°	22°	24°	26°	28°	30°	32°	34°	36°	38°	40°	42°	44°	46°	48°	50°
4	1.16	3.09	3.95	5.04	6.44	8.22	10.50	13.41	17.12	21.87	27.92	35.65	45.53	58.14	74.24	94.80	121.05	154.57	197.38
12	1.21	3.14	3.98	5.05	6.42	8.14	10.34	13.13	16.68	21.18	26.90	34.17	43.41	55.15	70.07	89.03	113.13	143.77	182.72
20	1.26	3.18	4.01	5.06	6.39	8.06	10.18	12.85	16.23	20.49	25.88	32.69	41.29	52.16	65.89	83.26	105.21	132.97	168.06
28	1.30	3.22	4.04	5.07	6.36	7.99	10.02	12.57	15.78	19.81	24.86	31.20	39.17	49.16	61.72	77.49	97.29	122.16	153.40
36	1.35	3.27	4.07	5.08	6.34	7.91	9.86	12.30	15.33	19.12	23.84	29.72	37.04	46.17	57.55	71.72	89.38	111.36	138.75
44	1.39	3.31	4.10	5.09	6.31	7.83	9.70	12.02	14.88	18.43	22.81	28.23	34.92	43.18	53.38	65.95	81.46	100.56	124.09
52	1.44	3.35	4.14	5.10	6.29	7.75	9.54	11.74	14.44	17.74	21.79	26.75	32.80	40.19	49.21	60.18	73.54	89.76	109.43
56	1.46	3.37	4.15	5.10	6.27	7.71	9.46	11.60	14.21	17.40	21.28	26.00	31.74	38.70	47.12	57.30	69.58	84.36	102.10
60	1.49	3.39	4.17	5.11	6.26	7.67	9.38	11.46	13.99	17.06	20.77	25.26	30.68	37.20	45.03	54.42	65.62	78.96	94.77
65	1.51	3.42	4.19	5.12	6.25	7.62	9.28	11.29	13.71	16.63	20.13	24.33	29.35	35.33	42.43	50.81	60.67	72.21	85.61

$$N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

se $\phi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00 \quad N_c^* = 9.00$$

Formulazione di Vesic per base poggiate su terreni sciolti (1975)

se $\phi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$N_q^* = \frac{3}{3 - \text{sen}(\phi)} \cdot \text{tg}^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \cdot I_{rr}^{\frac{4 \cdot \text{sen}(\phi)}{3 \cdot (1 + \text{sen}(\phi))}} \cdot e^{\left(\frac{\pi}{2} - \phi\right) \cdot \text{tg}(\phi)} \quad N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

$$I_{rr} = \frac{I_r}{1 + \varepsilon_v \cdot I_r} \quad \varepsilon_v = \frac{q_p \cdot \alpha}{E_t} \cdot \frac{(1 + \nu) \cdot (1 - 2 \cdot \nu)}{(1 - \nu)} \quad I_r = \frac{E_t}{2 \cdot (1 + \nu) \cdot (c + q_p \cdot \alpha \cdot \text{tg}(\phi))}$$

se $\phi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00$$

$$N_c^* = \frac{4}{3} \cdot (\log_n(I_{rr}) + 1) + \frac{\pi}{2} + 1$$

dove i simboli su riportati hanno il seguente significato:

- E_t modulo elastico del terreno alla profondità della punta del palo
- ν coefficiente di Poisson del terreno alla profondità della punta del palo
- α coefficiente di riduzione della pressione del terreno presente alla profondità della punta del palo

Nel caso in cui si scelga di effettuare la riduzione della pressione del terreno presente alla profondità della punta del palo (cioè $\alpha \neq 1$) il coefficiente di riduzione " α " assume la seguente espressione:

$$\alpha = \frac{1 + 2 \cdot K_0}{3} \quad \text{dove: se } \phi \neq 0 \Rightarrow K_0 = 1 - \sin(\phi); \quad \text{se } \phi = 0 \Rightarrow K_0 = \frac{\nu}{1 - \nu}$$

Formulazione di Janbu per base poggiate su terreni sciolti (1976)

se $\phi \neq 0$ (condizione drenata) si ha:

$$N_q^* = (\text{tg}(\phi) + \sqrt{1 + \text{tg}^2(\phi)})^2 \cdot e^{2 \cdot \vartheta \cdot \text{tg}(\phi)} \quad N_c^* = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

$$\vartheta = 60 + 0.45 \cdot Dr$$

dove " Dr " è la densità relativa del terreno.

se $\phi = 0$ (condizione non drenata) si ha:

$$N_q^* = 1.00$$

$$N_c^* = 5.74$$

Formulazione di Terzaghi per base poggiate su roccia (1943)

Per la determinazione del carico limite nel caso di presenza di ammasso roccioso bisogna valutare molto attentamente il grado di solidità della roccia stessa. Tale valutazione viene in genere eseguita stimando l'indice *RQD* (Rock Quality Designation) che rappresenta una misura della qualità di un ammasso roccioso. Tale indice può variare da un minimo di 0 (caso in cui la lunghezza dei pezzi di roccia estratti dal carotiere è inferiore a 100 mm) ad un massimo di 1 (caso in cui la carota risulta integra) ed è calcolato nel seguente modo:

$$RQD = \frac{\sum \text{lunghezze dei pezzi di roccia intatta} > 100\text{mm}}{\text{lunghezza del carotiere}}$$

Se il valore di *RQD* è molto basso la roccia è molto fratturata ed il calcolo della capacità portante dell'ammasso roccioso va condotto alla stregua di un terreno sciolto utilizzando tutte le formulazioni sopra descritte.

$$N_q = \frac{e^{2 \cdot \left(\frac{3 \cdot \pi}{4} - \frac{\phi}{2}\right) \cdot \text{tg}(\phi)}}{2 \cdot \cos^2\left(\frac{\pi + \phi}{4}\right)}$$

$$N_c = (N_q - 1) \cdot \text{ctg}(\phi)$$

$$\text{se } \phi = 0 \Rightarrow N_c = \frac{3}{2} \cdot \pi + 1$$

$$s_q = 1.00$$

$$s_c = 1.30$$

(fattori di forma)

$$N_q^* = RQD^2 \cdot N_q \cdot s_q$$

$$N_c^* = RQD^2 \cdot N_c \cdot s_c$$

Formulazione di Stagg-Zienkiewicz per base poggiate su roccia (1968)

$$N_q = \text{tg}^6\left(\frac{90^\circ + \phi}{2}\right)$$

$$N_c = 5 \cdot \text{tg}^4\left(\frac{90^\circ + \phi}{2}\right)$$

$$s_q = 1.00$$

$$s_c = 1.30$$

(fattori di forma)

$$N_q^* = RQD^2 \cdot N_q \cdot s_q$$

$$N_c^* = RQD^2 \cdot N_c \cdot s_c$$

CARICO LIMITE VERTICALE LUNGO LA SUPERFICIE LATERALE DEL PALO

Il valore del carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo è dato dall'integrale esteso a tutta la superficie laterale del palo delle tensioni tangenziali che si sviluppano all'interfaccia palo-terreno in condizioni limite:

$$Q_L = \int_{\Gamma} \tau_{lim} \cdot d\Gamma = \int_0^L (c_a + \sigma_h \cdot \text{tg}(\delta)) \cdot P_{lat} \cdot dz$$

dove i simboli sopra riportati hanno il seguente significato:

- χ_a adesione all'interfaccia terreno-palo alla generica profondità "z"
- σ_h tensione orizzontale alla generica profondità "z"
- δ angolo di resistenza a taglio all'interfaccia terreno-palo alla generica profondità "z"
- P_{lat} perimetro della sezione trasversale del palo alla generica profondità "z"
- L sviluppo longitudinale del palo

Analogamente al carico limite alla punta, anche il valore del carico limite verticale lungo la superficie laterale del palo varia notevolmente a seconda che esso sia del tipo "infisso" o "trivellato" a causa del diverso comportamento del terreno circostante in palo. Conseguentemente i parametri sopra riportati possono essere correlati da leggi diverse in funzione delle modalità di esecuzione del palo. Di seguito si descrivono quelle che sono state implementate.

L'adesione " c_a " è correlata alla coesione " c " nel caso di condizioni drenate; oppure alla coesione non drenata " c_u " nel caso di condizioni non drenate, per mezzo del coefficiente d'adesione " ψ " secondo la seguente relazione:

$$c_a = c_* \cdot \psi \quad \text{dove : } c_* = c \text{ (in condizione drenata);}$$

$$c_* = c_u \text{ (in condizione non drenata).}$$

Esprimendo il valore di " c_* " in N/cm², il coefficiente d'adesione " ψ " può assumere i seguenti valori:

Caquot-Kerisel (consigliato per pali trivellati)

$$\psi = \frac{100 + c_*^2}{100 + 7 \cdot c_*^2}$$

Meyerhof-Murdock (consigliato per pali trivellati)

$$\text{se } c_* \leq 5.00 \text{ N/cm}^2 \quad \Rightarrow \quad \psi = 1.000 - 0.100 \cdot c_*$$

$$\text{se } c_* > 5.00 \text{ N/cm}^2 \quad \Rightarrow \quad \psi = 0.525 - 0.005 \cdot c_*$$

Whitaker-Cooke (consigliato per pali trivellati)

$$\text{se } c_* \leq 2.50 \text{ N/cm}^2 \quad \Rightarrow \quad \psi = 0.90$$

$$\text{se } 2.50 < c_* \leq 5.00 \text{ N/cm}^2 \quad \Rightarrow \quad \psi = 0.80$$

$$\text{se } 5.00 < c_* \leq 7.50 \text{ N/cm}^2 \quad \Rightarrow \quad \psi = 0.60$$

$$\text{se } c_* > 7.50 \text{ N/cm}^2 \quad \Rightarrow \quad \psi = 0.40$$

Woodward (consigliato per pali trivellati)

se $c_* \leq 4.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.90$
se $4.00 < c_* \leq 8.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.60$
se $8.00 < c_* \leq 12.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.50$
se $12.00 < c_* \leq 20.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.40$
se $c_* > 20.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.30$
Viggiani e altri (consigliato per pali infissi)		
se $c_* \leq 5.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 1.00$
se $5.00 < c_* \leq 10.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.70$
se $10.00 < c_* \leq 15.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.50$
se $15.00 < c_* \leq 20.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.40$
se $c_* > 20.00 \text{ N/cm}^2$	\Rightarrow	$\psi = 0.30$

Il valore della tensione orizzontale " σ_h " è correlato al valore della pressione verticale " σ_v " per mezzo del coefficiente di spinta orizzontale " K_s " secondo la seguente relazione:

$$\sigma_h = \sigma_v \cdot K_s$$

Il valore di " K_s " dipende essenzialmente dal tipo di terreno e dal suo stato d'addensamento nonché dalla tecnologia utilizzata per l'installazione.

Il programma permette di scegliere tra differenti teorie per il calcolo di K_s .

Opzione 1:

Metodo "Tomlinson (1971)"

K_s può variare da un limite inferiore pari al coefficiente di spinta a riposo " K_0 " fino a valori prossimi al coefficiente di spinta passiva " K_p "; i valori proposti sono:

pali trivellati: $K_s = K_0 = 1 - \sin(\phi)$

pali infissi: $K_s =$ variabile da: $K_p = 1 + \text{tg}^2(\phi)$ in sommità fino a $K_0 = 1 - \sin(\phi)$ alla punta

Opzione 2:

Metodo di "Kulhavy (1983)"

pali trivellati: $K_s = \alpha K_0$ con α variabile tra 2/3 e 1

pali infissi: $K_s = \alpha K_0$ con α variabile da 3/4, per compattazione del terreno trascurabile, fino a 2, nel caso di compattazione significativa.

Il valore dell'angolo di resistenza al taglio all'interfaccia terreno-palo " δ " è funzione della scabrezza della superficie del palo e quindi della modalità esecutiva; i valori proposti sono:

$$\delta = \arctg(\text{tg}(\phi)) \quad (\text{per pali trivellati}) \quad \delta = \arctg\left(\frac{3}{4} \cdot \text{tg}(\phi)\right) \quad (\text{per pali infissi})$$

SIMBOLOGIA ADOTTATA NEI TABULATI DI CALCOLO

Per maggior chiarezza nella lettura dei tabulati di calcolo viene riportata la descrizione dei simboli principali utilizzati nella stesura degli stessi. Per comodità di lettura la legenda è suddivisa in paragrafi con la stessa modalità in cui sono stampati i tabulati di calcolo.

Dati geometrici degli elementi costituenti le fondazioni profonde

- X elem. ascissa nel riferimento globale dell'elemento
- Y elem. ordinata nel riferimento globale dell'elemento
- Profon. profondità del piano di posa dell'elemento a partire dal piano campagna

- Base larghezza della sezione trasversale dell'elemento
- Lungh. dimensione dello sviluppo longitudinale dell'elemento
- Altezz. altezza della sezione trasversale dell'elemento
- Rotaz. rotazione dell'elemento rispetto al suo baricentro
- Grup. ap. nel caso cui l'elemento faccia parte di una palificata, rappresenta il numero identificativo della stessa

- Ind. Strat. indice della stratigrafia associata all'elemento
- Tip. iniez. tipologia d'iniezione dei micropali ai fini del calcolo della portanza secondo le raccomandazioni di Bustamante e Doix (No iniez. = assenza d'iniezione, Iniez.uni. = iniezione unica, Iniez.rip. = iniezione ripetuta)

- Tip. ter. tipologia di terreno ai fini del calcolo della portanza secondo le raccomandazioni di Bustamante e Doix (Coes. = coesivo, Inc. = incoerente)

- Dia. P. diametro fusto del palo
- Lun. P. lunghezza totale del palo
- Lun. L. lunghezza tratto del palo senza contributo di terreno
- Dis. P. distanza del baricentro del palo dal bordo del plinto
- In. Px interasse principale del palo
- In. Py interasse secondario del palo
- Dia. B. diametro bulbo del palo
- Lun. B. lunghezza della sbulbatura del palo
- E.C.V. coefficiente d'efficienza per carico limite verticale del singolo palo
- E.C.C. coefficiente d'efficienza per carico critico verticale del singolo palo
- E.C.T. coefficiente d'efficienza per carico limite trasversale del singolo palo
- Svin. testa codice di svincolo alla rotazione in testa al palo (0 = non attivo, 1 = attivo)
- Vin. piede codici di vincolo rispettivamente alla rotazione orizzontale, traslazione orizzontale e traslazione verticale applicabili al piede del palo (0 = non attivo, 1 = attivo)

- Asc. X' ascissa del baricentro del singolo palo dell'elemento nel riferimento locale con origine nel baricentro del plinto
- Asc. Y' ordinata del baricentro del singolo palo dell'elemento nel riferimento locale con origine nel baricentro del plinto

- Peso spec. peso specifico del palo
- Mod. El. Pa. modulo elastico normale del palo

Dati di carico degli elementi costituenti le fondazioni profonde

- Cmb numero della combinazione di carico
- Tipologia tipologia della combinazione di carico
- Sismica flag per l'applicazione della riduzione sismica alle caratteristiche meccaniche del terreno di fondazione per la combinazione di carico in esame

- S. Normale sollecitazione normale agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Tagliante X' sollecitazione tagliante lungo l'asse X' agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Tagliante Y' sollecitazione tagliante lungo l'asse Y' agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Flessionale X' sollecitazione flessionale lungo l'asse X' agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Flessionale Y' sollecitazione flessionale lungo l'asse Y' agente alla quota del piano di

- fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)
- S. Torsionale sollecitazione torsionale agente alla quota del piano di fondazione dell'elemento (riferimento locale con origine nel baricentro del plinto)

Valori di calcolo per le fondazioni profonde

- Port. punta carico limite verticale alla punta del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- Port. lat. carico limite verticale lungo la superficie laterale del fusto del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- Port. bulbo carico limite verticale lungo la superficie laterale del bulbo del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- C. Critico carico critico per l'instabilità del palo (valore su singolo palo corretto dal relativo coefficiente d'efficienza)
- Attr. Neg. attrito negativo agente sul palo (valore su singolo palo)
- Peso Palo peso totale del singolo palo
- Cmb numero e tipologia della combinazione di carico
- S. Norm. sollecitazione normale agente alla testa del palo in esame
- V. V. Com. resistenza a compressione del palo in esame (corretto dal relativo coefficiente di sicurezza)
- V. V. Tra. resistenza a trazione del palo in esame (corretto dal relativo coefficiente di sicurezza)
- Ver. Com. rapporto tra la sollecitazione normale agente alla testa del palo e la sua resistenza a compressione (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- Ver. Tra. rapporto tra la sollecitazione normale agente alla testa del palo e la sua resistenza a trazione (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- S. Tagl. sollecitazione tagliente agente alla testa del palo
- S. Fles. sollecitazione flessionale agente alla testa del palo
- V. V. Trs. resistenza trasversale del palo in esame (corretto dal relativo coefficiente di sicurezza)
- Ver. Tra. rapporto tra la sollecitazione tagliente agente alla testa del palo e la sua resistenza trasversale (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- Ced. V. cedimento verticale in corrispondenza della testa del palo
- Ced. H. cedimento orizzontale in corrispondenza della testa del palo

PARAMETRI DI CALCOLO

Modalità di calcolo della portanza verticale per fondazioni profonde:

Per elementi con pali: Portanza di punta e laterale

Per elementi con micropali: Portanza di punta e laterale

Metodi di calcolo della portanza di punta per fondazioni profonde:

Per terreni sciolti: Vesic

Riduzione della tensione litostatica: No

Per terreni lapidei: Terzaghi

Riduzione di Kishida per pali battuti o trivellati: Si

Metodo di calcolo del coefficiente di spinta orizzontale Ks: Tomlinson

Coefficienti parziali e totali di sicurezza per Tensioni Ammissibili e S.L.E. nel calcolo della portanza per fondazioni profonde:

Coeff. di sicurezza alla punta: 2,50

Coeff. di sicurezza lungo il fusto: 2,50

Coeff. di sicurezza lungo il bulbo: 2,50

Coeff. di sicurezza per palo in trazione: 2,50

Combinazioni di carico:

APPROCCIO PROGETTUALE TIPO 2 - Comb. (A1+M1+R3)

Coefficienti parziali e totali di sicurezza per S.L.U. nel calcolo della portanza per pali trivellati:

I coeff. A1 risultano combinati secondo lo schema presente nella relazione di calcolo della struttura.

- Coeff. M1 per Tan ϕ (statico): 1
- Coeff. M1 per c' (statico): 1
- Coeff. M1 per Cu (statico): 1
- Coeff. M1 per Tan ϕ (sismico): 1
- Coeff. M1 per c' (sismico): 1
- Coeff. M1 per Cu sismico): 1

- Coeff. R3 base: 1,35
- Coeff. R3 laterale in compressione: 1,15
- Coeff. R3 laterale in trazione: 1,25

Fattore di correlazione: 1,70

ARCHIVIO STRATIGRAFIE

Indice / Descrizione: 001 / Nuova stratigrafia n. 1

Numero strati: 2

Profondità falda: 400,00 cm

Strato n.	Quota di riferimento	Spessore	Indice / Descrizione terreno	Attrito Neg.
1	da 0,0 a -300,0 cm	300,0 cm	001 / Sabbia limosa	Assente
2	da -300,0 a -6300,0 cm	6000,0 cm	002 / Limo argilloso	Assente

ARCHIVIO TERRENI

Indice / Descrizione terreno: **001 / Sabbia limosa**

Comportamento del terreno: condizione drenata

Peso Spec.	P. Spec. Sat.	Angolo Res.	Coesione	Mod.Elast.	Mod.Edom.	Dens.Rel.	Poisson	C.
daN/cm ²	daN/cm ²	Gradi°	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,800 E-3	2,770 E-3	27,000	0,170	92,221	150,000	60,0	0,353	0,83

Indice / Descrizione terreno: **002 / Limo argilloso**

Comportamento del terreno: condizione non drenata

Peso Spec.	P. Spec. Sat.	Coes.non dren.	Mod.Elast.	Mod.Edom.	Dens.Rel.	Poisson	C. Ades.
daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,760 E-3	2,700 E-3	0,300	100,000	100,000	60,0	0,500	0,70

DATI GEOMETRICI DEGLI ELEMENTI COSTITUENTI LE FONDAZIONI PROFONDE

Elemento: 84 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.
503,1	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	84	001

Dia. P.	Lun. P. Vin.piede	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa
cm	cm codice	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0

Palo n.	Asc. X'	Ord. Y'
1	cm 0,0	cm 0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Elemento: 92 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
934,4	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	92	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	Vin.piede	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 103 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
868,7	366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	103	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	Vin.piede	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 115 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
418,9	418,9	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	115	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	Vin.piede	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 119 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
681,8	681,8	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	119	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	Vin.piede	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 135 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
366,0	868,7	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	135	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	Vin.piede	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 147 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
0,0	503,1	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	147	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 151 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
0,0	934,4	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	151	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 167 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
-366,0	868,7	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	167	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 179 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
-418,9	418,9	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	179	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 183 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.				
-681,8	681,8	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	183	001				
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa	
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice	
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'										
n.	cm	cm										
1	0,0	0,0										

Elemento: 199 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.				
---------	---------	-------	------	--------	--------	------	----------	------------	--	--	--	--

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
-868,7	366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	199	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 211 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
-503,1	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	211	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 215 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
-934,4	0,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	215	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 231 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
-868,7	-366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	231	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 243 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
-418,9	-418,9	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	243	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 247 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

-681,8	-681,8	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	247	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	Vin.piede cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 263 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
-366,0	-868,7	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	263	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	Vin.piede cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 275 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
0,0	-503,1	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	275	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	Vin.piede cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 279 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
0,0	-934,4	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	279	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	Vin.piede cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 295 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
366,0	-868,7	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	295	001					
Dia. P.	Lun. P.	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa		
cm	Vin.piede cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice		
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0	0; 0; 0	
Palo	Asc. X'	Ord. Y'											
n.	cm	cm											
1	0,0	0,0											

Elemento: 307 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot.	Grup.ap.	Ind.strat.					
cm	cm	cm	cm	cm	cm	Gradi°	n.	n.					
418,9	-418,9	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	307	001					

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Dia. P.	Lun. P. Vin.piede	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0
											0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'									
n.	cm	cm									
1	0,0	0,0									

Elemento: 311 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot. Gradi°	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm		n.	n.
681,8	-681,8	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	311	001

Dia. P.	Lun. P. Vin.piede	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0
											0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'									
n.	cm	cm									
1	0,0	0,0									

Elemento: 327 - Palo singolo - Tipologia pali: trivellati

X elem.	Y elem.	Prof.	Base	Lungh.	Altez.	Rot. Gradi°	Grup.ap.	Ind.strat.
cm	cm	cm	cm	cm	cm		n.	n.
868,7	-366,0	225,0	0,0	0,0	250,0	0,00	327	001

Dia. P.	Lun. P. Vin.piede	Lun. L.	Dist.P.	In. Px	In. Py	Dia. B.	Lun. B.	E.C.V.	E.C.C.	E.C.T.	Svin.testa
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm				codice
120,0	3700,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	1,00	1,00	1,00	0
											0; 0; 0
Palo	Asc. X'	Ord. Y'									
n.	cm	cm									
1	0,0	0,0									

VALORI DI CALCOLO DELLA PORTANZA PER FONDAZIONI PROFONDE

Elemento: 84 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-88720.0	-111609.7	0,795	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-88720.0	-823.8	4086.0	8320000.0	6623000.0

Elemento: 92 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-99150.0	-111609.7	0,888	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-99150.0	-298.2	-403.4	6757000.0	6317000.0

Elemento: 103 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-87390.0	-111609.7	0,783	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-87390.0	1885.5	1132.4	7487000.0	5939000.0

Elemento: 115 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-74110.0	-111609.7	0,664	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-74110.0	732.7	5911.7	9168000.0	6741000.0

Elemento: 119 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-73550.0	-111609.7	0,659	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-73550.0	3477.9	2898.7	8056000.0	5781000.0

Elemento: 135 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-59690.0	-111609.7	0,535	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-59690.0	4154.7	5236.3	8645000.0	5841000.0

Elemento: 147 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-59590.0	-111609.7	0,534	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-59590.0	-214.3	8559.8	9682000.0	7497000.0

Elemento: 151 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-47640.0	-111609.7	0,427	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-47640.0	4255.5	7698.1	9185000.0	5941000.0

Elemento: 167 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-39130.0	-111609.7	0,351	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-39130.0	3718.5	10270.0	9790000.0	6092000.0

Elemento: 179 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-49750.0	-111609.7	0,446	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-49750.0	-350.3	11120.0	10150000.0	7367000.0

Elemento: 183 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-35310.0	-111609.7	0,316	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-35310.0	2299.9	12740.0	10460000.0	6461000.0

Elemento: 199 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-38580.0	-111609.7	0,346	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-38580.0	-410.9	14400.0	10970000.0	7268000.0

Elemento: 211 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$
 Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-59040.0	-111609.7	0,529	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-59040.0	-4680.3	12410.0	10690000.0	8858000.0

Elemento: 215 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-46620.0	-111609.7	0,418	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-46620.0	-3843.0	14950.0	11130000.0	8372000.0

Elemento: 231 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-58330.0	-111609.7	0,523	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-58330.0	-7388.8	13970.0	10710000.0	9541000.0

Elemento: 243 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-73200.0	-111609.7	0,656	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-73200.0	-8947.5	10050.0	9524000.0	10310000.0

Elemento: 247 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-72060.0	-111609.7	0,646	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-72060.0	-10240.0	11560.0	9773000.0	10430000.0

Elemento: 263 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-86030.0	-111609.7	0,771	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-86030.0	-11550.0	7977.7	8459000.0	10730000.0

Elemento: 275 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-88170.0	-111609.7	0,790	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-88170.0	-8540.6	4703.4	7447000.0	9864000.0

Elemento: 279 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-98130.0	-111609.7	0,879	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-98130.0	-11100.0	4153.3	7130000.0	10310000.0

Elemento: 295 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-106600.0	-111609.7	0,955	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-106600.0	-9115.7	996.3	6188000.0	9319000.0

Elemento: 307 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-97560.0	-111609.7	0,874	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-97560.0	-4484.9	1443.4	6580000.0	7722000.0

Elemento: 311 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-110300.0	-111609.7	0,988	Ok

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-110300.0	-6364.9	-976.3	5812000.0	8178000.0

Elemento: 327 - Palo singolo

$N_q = 1.000$, $\sigma_{punta} = 10.234$, $\phi = 0.0$, $N_c = 10.185$, $c_{punta} = 0.300$

Port. lat. = 294690.7 daN, Port. punta = 150294.5 daN, P.P.Palo = 104615.0 daN

Cmb.	Tipo	Palo	coord.X	coord.Y	N	N lim	Ver.N	Stato
n.		n.	cm	cm	daN	daN		
001	SLU STR	1	0.000	0.000	-107100.0	-111609.7	0,960	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
001	SLU STR	No	-107100.0	-3152.3	-1303.2	6077000.0	7083000.0

VALORI DI CALCOLO DEI CEDIMENTI PER FONDAZIONI PROFONDE

Elemento: 84 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-68240.0	0.115

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-68240.0	-633.7	3143.0	6400000.0	5095000.0

Elemento: 92 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-76270.0	0.129

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-76270.0	-229.3	-310.3	5198000.0	4859000.0

Elemento: 103 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-67220.0	0.114

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-67220.0	1450.4	871.1	5759000.0	4569000.0

Elemento: 115 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-57010.0	0.096

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-57010.0	563.6	4547.5	7052000.0	5185000.0

Elemento: 119 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-56580.0	0.096

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-56580.0	2675.3	2229.8	6197000.0	4447000.0

Elemento: 135 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-45910.0	0.078

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-45910.0	3195.9	4027.9	6650000.0	4493000.0

Elemento: 147 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
-------------	------	---------	---------	---	----------

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-45840.0	0.078

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-45840.0	-164.8	6584.5	7448000.0	5767000.0

Elemento: 151 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-36650.0	0.062
----------------	---	-------	-------	----------	-------

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-36650.0	3273.4	5921.6	7065000.0	4570000.0

Elemento: 167 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-30100.0	0.051
----------------	---	-------	-------	----------	-------

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-30100.0	2860.4	7900.5	7531000.0	4686000.0

Elemento: 179 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-38270.0	0.065
----------------	---	-------	-------	----------	-------

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-38270.0	-269.5	8556.6	7808000.0	5667000.0

Elemento: 183 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-27160.0	0.046
----------------	---	-------	-------	----------	-------

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-27160.0	1769.1	9797.5	8043000.0	4970000.0

Elemento: 199 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-29670.0	0.050
----------------	---	-------	-------	----------	-------

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-29670.0	-316.1	11080.0	8436000.0	5591000.0

Elemento: 211 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-45420.0	0.077
----------------	---	-------	-------	----------	-------

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-45420.0	-3600.2	9547.9	8221000.0	6814000.0

Elemento: 215 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-35860.0	0.061
Sollecitazioni:					
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty
n.			daN	daN	daN
069	SLE rare	No	-35860.0	-2956.1	11500.0
					8558000.0
					6440000.0

Elemento: 231 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-44870.0	0.076
Sollecitazioni:					
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty
n.			daN	daN	daN
069	SLE rare	No	-44870.0	-5683.7	10740.0
					8242000.0
					7339000.0

Elemento: 243 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-56310.0	0.095
Sollecitazioni:					
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty
n.			daN	daN	daN
069	SLE rare	No	-56310.0	-6882.7	7728.0
					7326000.0
					7932000.0

Elemento: 247 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-55430.0	0.094
Sollecitazioni:					
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty
n.			daN	daN	daN
069	SLE rare	No	-55430.0	-7873.3	8894.9
					7518000.0
					8019000.0

Elemento: 263 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-66180.0	0.112
Sollecitazioni:					
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty
n.			daN	daN	daN
069	SLE rare	No	-66180.0	-8883.4	6136.7
					6507000.0
					8255000.0

Elemento: 275 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-67820.0	0.115
Sollecitazioni:					
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty
n.			daN	daN	daN
069	SLE rare	No	-67820.0	-6569.7	3618.0
					5728000.0
					7588000.0

Elemento: 279 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-75480.0	0.128
Sollecitazioni:					
Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty
n.			daN	daN	daN
069	SLE rare	No	-75480.0	-8536.3	3194.8
					5484000.0
					7930000.0

Elemento: 295 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-81990.0	0.139

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-81990.0	-7012.1	766.4	4760000.0	7168000.0

Elemento: 307 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-75040.0	0.127

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-75040.0	-3449.9	1110.3	5062000.0	5940000.0

Elemento: 311 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-84840.0	0.143

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-84840.0	-4896.1	-751.0	4471000.0	6291000.0

Elemento: 327 - Palo singolo

Cmb. (Tipo)	Palo	coord.X	coord.Y	N	Ced.Vert
n.	n.	cm	cm	daN	cm
069 (SLE rare)	1	0.000	0.000	-82420.0	0.139

Sollecitazioni:

Cmb	Tipo	Sism.	N	Tx	Ty	Mx	My
n.			daN	daN	daN	daN cm	daN cm
069	SLE rare	No	-82420.0	-2424.9	-1002.4	4674000.0	5448000.0

3.2 RELAZIONE GEOTECNICA E DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI

NORMATIVE DI RIFERIMENTO

In quanto di seguito riportato viene fatto esplicito riferimento alle seguenti Normative:

- **LEGGE n° 64 del 02/02/1974.** "Provvedimenti per le costruzioni, con particolari prescrizioni per le zone sismiche.";
- **D.M. LL.PP. del 11/03/1988.** "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.";
- **D.M. LL.PP. del 16/01/1996.** "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche.";
- **Circolare Ministeriale LL.PP. n° 65/AA.GG. del 10/04/1997.** "Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16/01/1996.";
- **Eurocodice 1 - Parte 1** - "Basi di calcolo ed azioni sulle strutture - Basi di calcolo -.";
- **Eurocodice 7 - Parte 1** - "Progettazione geotecnica - Regole generali -.";
- **Eurocodice 8 - Parte 5** - "Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici -.";
- **D.M. 17/01/2018 - NUOVE NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI**
- **Circolare n. 7 del 21/01/2019**

INDAGINI IN SITO E CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA DEI TERRENI DI FONDAZIONE

La finalità della presente relazione è quella di definire il comportamento meccanico del volume di terreno (volume significativo) influenzato direttamente o indirettamente dalla costruzione di un manufatto e che a sua volta influenza il comportamento strutturale del manufatto stesso. Di seguito si illustrano i risultati delle indagini geologiche eseguite, nonché l'interpretazione dei risultati ottenuti. Dal quadro generale in tal modo scaturito si definiscono le caratteristiche della fondazione da adottare ed il modello da utilizzare per le elaborazioni relative alla interazione sovrastruttura-fondazione e fondazione-terreno.

Il sondaggio profondo effettuato il giorno 11.06.2011 nell'area interessata dalla CPR S.DONACI, ha permesso di individuare la seguente stratigrafia fino a 45 m di profondità::

0,00 – 0,50 m	terreno vegetale con sabbie giallastre e presenza di ciottolate.
0,50 – 3,00m	sabbie argillose alternate a strati più consolidati di sabbie giallastre, con falda idrica superficiale.
3,00 - 33,5 m	argille sabbiose di colore giallastro, passante ad argilla grigio azzurra (man mano che si procede verso il basso, aumenta la percentuale di argilla).
33,5 – 39,0 m	Calcarenite giallastra a grana fine, non uniformemente distribuita e poco cementata.
39,0 – 45,0 m	Calcare grigio giallastro

Di seguito si riportano alcuni cenni teorici relativi alle modalità di calcolo implementate e la descrizione della simbologia adottata nei tabulati.

CARICO LIMITE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI SU TERRENI

Per la determinazione del carico limite del complesso terreno-fondazione (inteso come

valore asintotico del diagramma carico-cedimento) si fa riferimento a due principali meccanismi di rottura: il "meccanismo generale" e quello di "punzonamento". Il primo è caratterizzato dalla formazione di una superficie di scorrimento: il terreno sottostante la fondazione rifluisce lateralmente e verso l'alto, conseguentemente il terreno circostante la fondazione è interessato da un meccanismo di sollevamento ed emersione della superficie di scorrimento. Il secondo meccanismo è caratterizzato dall'assenza di una superficie di scorrimento ben definita: il terreno sotto la fondazione si comprime ed in corrispondenza della superficie del terreno circostante la fondazione si osserva un abbassamento generalizzato. Quest'ultimo meccanismo non consente una precisa individuazione del carico limite in quanto la curva cedimenti-carico applicato non raggiunge mai un valore asintotico ma cresce indefinitamente. Vesic ha studiato il fenomeno della rottura per punzonamento assimilando il terreno ad un mezzo elasto-plastico e la rottura per carico limite all'espansione di una cavità cilindrica. In questo caso il fenomeno risulta retto da un indice di rigidezza "I_r" così definito:

$$I_r = \frac{G}{c' + \sigma' \cdot \operatorname{tg}(\varphi)}$$

Per la determinazione del modulo di rigidezza a taglio si utilizzeranno le seguenti relazioni:

$$G = \frac{E}{2 \cdot (1 + \nu)}; \quad E = E_{ed} \frac{1 - \nu - 2 \cdot \nu^2}{1 - \nu}; \quad \nu = \frac{k_0}{1 + k_0}; \quad k_0 = 1 - \operatorname{sen}(\varphi)$$

L'indice di rigidezza viene confrontato con l'indice di rigidezza critico "I_{r,crit}":

$$I_{r,crit} = \frac{e^{\left[\left(3.3 - 0.45 \frac{B}{L} \right) \operatorname{ctg} \left(45^\circ - \frac{\varphi}{2} \right) \right]}}{2}$$

La rottura per punzonamento del terreno di fondazione avviene quando l'indice di rigidezza è minore di quello critico. Tale teoria comporta l'introduzione di coefficienti correttivi all'interno della formula trinomia del carico limite detti "coefficienti di punzonamento" i quali sono funzione dell'indice di rigidezza, dell'angolo d'attrito e della geometria dell'elemento di fondazione. La loro espressione è la seguente:

- se $I_r < I_{r,crit}$ si ha :

$$\Psi_\gamma = \Psi_q = e^{\left[\left(0.6 \frac{B}{L} - 4.4 \right) \operatorname{tg}(\varphi) + \frac{3.07 \cdot \operatorname{sen}(\varphi) \log_{10}(2 \cdot I_r)}{1 + \operatorname{sen}(\varphi)} \right]} \quad \text{se } \varphi = 0 \Rightarrow \Psi_\gamma = \Psi_q = 1$$

$$\Psi_c = \Psi_q - \frac{1 - \Psi_q}{N_c \cdot \operatorname{tg}(\varphi)} \quad \text{se } \varphi = 0 \Rightarrow \Psi_c = 0.32 + 0.12 \cdot \frac{B}{L} + 0.6 \cdot \log_{10}(I_r)$$

- se $I_r > I_{r,crit}$ si ha che $\Psi_\gamma = \Psi_q = \Psi_c = 1$.

Il significato dei simboli adottati nelle equazioni sopra riportate è il seguente:

- E_{ed} modulo edometrico del terreno sottostante la fondazione
- ν coefficiente di Poisson del terreno sottostante la fondazione
- k₀ coefficiente di spinta a riposo del terreno sottostante la fondazione
- φ angolo d'attrito efficace del terreno sottostante il piano di posa
- c' coesione (espressa in termini di tensioni efficaci)
- σ' tensione litostatica effettiva a profondità D+B/2
- L luce delle singole travi di fondazione
- D profondità del piano di posa della fondazione a partire dal piano campagna
- B larghezza della trave di fondazione

Definito il meccanismo di rottura, il calcolo del carico limite viene eseguito modellando il terreno come un mezzo rigido perfettamente plastico con la seguente espressione:

$$q_{ult} = \gamma_1 \cdot D \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot \Psi_q + c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot \Psi_c + \gamma_2 \cdot \frac{B}{2} \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma$$

Il significato dei termini presenti nella relazione trinomia sopra riportata è il seguente:

- N_q, N_c, N_γ , fattori adimensionali di portanza funzione dell'angolo d'attrito interno φ del terreno
- s_q, s_c, s_γ , coefficienti che rappresentano il fattore di forma
- d_q, d_c, d_γ , coefficienti che rappresentano il fattore dell'approfondimento
- i_q, i_c, i_γ , coefficienti che rappresentano il fattore di inclinazione del carico
- γ_1 peso per unità di volume del terreno sovrastante il piano di posa
- γ_2 peso per unità di volume del terreno sottostante il piano di posa

Per fondazioni aventi larghezza modesta si dimostra che il terzo termine non aumenta indefinitamente e per valori elevati di "B", sia secondo Vesic che secondo de Beer, il valore limite è prossimo a quello di una fondazione profonda. Bowles per fondazioni di larghezza maggiore di 2.00 metri propone il seguente fattore riduttivo:

$$r_\gamma = 1 - 0.25 \cdot \log_{10} \left(\frac{B}{2} \right) \quad \text{dove "B" va espresso in metri.}$$

Questa relazione risulta particolarmente utile per fondazioni larghe con rapporto D/B basso (platee e simili), caso nel quale il terzo termine dell'equazione trinomia è predominante.

Nel caso di carico eccentrico Meyerhof consiglia di ridurre le dimensioni della superficie di contatto (A_f) tra fondazione e terreno (B, L) in tutte le formule del calcolo del carico limite. Tale riduzione è espressa dalle seguenti relazioni:

$$B_{rid} = B - 2 \cdot e_B \quad L_{rid} = L - 2 \cdot e_L \quad \text{dove } e_B, e_L \text{ sono le eccentricità relative alle dimensioni in esame.}$$

L'equazione trinomia del carico limite può essere risolta secondo varie formulazioni, di seguito si riportano quelle che sono state implementate:

Formulazione di Hansen (1970)

$$N_q = tg^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\varphi)} \quad N_\gamma = 1.5 \cdot (N_q - 1) \cdot tg(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot tg(\varphi) \quad s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L} \quad s_c = 1 + \frac{N_q \cdot B}{N_c \cdot L}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot tg(\varphi) \cdot (1 - \text{sen}(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$\text{dove: se } \frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}, \text{ se } \frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = \arctg \left(\frac{D}{B} \right)$$

$$i_q = \left[1 - \frac{0.5 \cdot H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^{\alpha_1} \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{0.7 \cdot H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^{\alpha_2} \quad i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}$$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 0.5 \cdot \left(1 + \sqrt{1 - \frac{H}{A_f \cdot c_a}} \right)$$

Formulazione di Vesic (1975)

$$N_q = tg^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\varphi)} \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot tg(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot \operatorname{tg}(\varphi) \quad s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L} \quad s_c = 1 + \frac{N_q \cdot B}{N_c \cdot L}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot \operatorname{tg}(\varphi) \cdot (1 - \operatorname{sen}(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

dove: se $\frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}$, se $\frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = \operatorname{arctg}\left(\frac{D}{B}\right)$

$$i_q = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot \operatorname{ctg}(\varphi)} \right]^m \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot \operatorname{ctg}(\varphi)} \right]^{m+1} \quad i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}$$

dove: $m = m_B = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}}$ $m = m_L = \frac{2 + \frac{L}{B}}{1 + \frac{L}{B}}$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 1 - \frac{m \cdot H}{A_f \cdot c_a \cdot N_c}$$

Formulazione di Brinch-Hansen

$$N_q = \operatorname{tg}^2\left(\frac{90^\circ + \varphi}{2}\right) \cdot e^{\pi \cdot \operatorname{tg}(\varphi)} \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot \operatorname{tg}(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot \operatorname{ctg}(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + 0.1 \cdot \frac{B \cdot (1 + \operatorname{sen}(\varphi))}{L \cdot (1 - \operatorname{sen}(\varphi))} \quad s_\gamma = 1 + 0.1 \cdot \frac{B \cdot (1 + \operatorname{sen}(\varphi))}{L \cdot (1 - \operatorname{sen}(\varphi))}$$

$$s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B \cdot (1 + \operatorname{sen}(\varphi))}{L \cdot (1 - \operatorname{sen}(\varphi))}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot \operatorname{tg}(\varphi) \cdot (1 - \operatorname{sen}(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = d_q - \frac{1 - d_q}{N_c \cdot \operatorname{tg}(\varphi)}$$

dove: se $\frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}$, se $\frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = \operatorname{arctg}\left(\frac{D}{B}\right)$

$$i_q = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot \operatorname{ctg}(\varphi)} \right]^m \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot \operatorname{ctg}(\varphi)} \right]^{m+1} \quad i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}$$

dove: $m = m_B = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}}$ $m = m_L = \frac{2 + \frac{L}{B}}{1 + \frac{L}{B}}$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 1 - \frac{m \cdot H}{A_f \cdot c_a \cdot N_c}$$

Formulazione Eurocodice 7

$$N_q = tg^2 \left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} \right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\varphi)} \quad N_\gamma = 2 \cdot (N_q - 1) \cdot tg(\varphi) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\varphi)$$

- se $\varphi \neq 0$ si ha:

$$s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot sen(\varphi) \quad s_\gamma = 1 - 0.3 \cdot \frac{B}{L} \quad s_c = \frac{s_q \cdot (N_q - 1)}{N_q - 1}$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot tg(\varphi) \cdot (1 - sen(\varphi))^2 \cdot \Theta \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

dove: se $\frac{D}{B} \leq 1 \Rightarrow \Theta = \frac{D}{B}$, se $\frac{D}{B} > 1 \Rightarrow \Theta = arctg\left(\frac{D}{B}\right)$

- se H è parallela al lato B si ha:

$$i_q = \left[1 - \frac{0.7 \cdot H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^3 \quad i_\gamma = \left[1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \right]^3 \quad i_c = \frac{i_q \cdot N_q - 1}{N_q - 1}$$

- se H è parallela al lato L si ha:

$$i_q = 1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \quad i_\gamma = 1 - \frac{H}{V + A_f \cdot c_a \cdot ctg(\varphi)} \quad i_c = \frac{i_q \cdot N_q - 1}{N_q - 1}$$

- se $\varphi = 0$ si ha:

$$s_q = 1.0 \quad s_\gamma = 1.0 \quad s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_q = 1.0 \quad d_\gamma = 1.0 \quad d_c = 1 + 0.4 \cdot \Theta$$

$$i_q = 1.0 \quad i_\gamma = 1.0 \quad i_c = 0.5 \cdot \left(1 + \sqrt{1 - \frac{H}{A_f \cdot c_a}} \right)$$

Si ricorda che per le relazioni sopra riportate nel caso in cui $\varphi = 0 \Rightarrow N_q = 1.0$, $N_\gamma = 1.0$ e $N_c = 2 + \pi$.

Il significato dei termini presenti nelle relazioni su descritte è il seguente:

- V componente verticale del carico agente sulla fondazione
- H componente orizzontale del carico agente sulla fondazione (sia lungo B che lungo L)
- c_a adesione fondazione-terreno (valore variabile tra il 60% e 100% della coesione)
- α_1, α_2 esponenti di potenza che variano tra 2 e 5

Nel caso in cui il cuneo di fondazione sia interessato da falda idrica il valore di γ_2 nella formula trinomia assume la seguente espressione:

$$\gamma_2 = \frac{\gamma \cdot z + \gamma_{sat} \cdot (h_c - z)}{h_c} \quad h_c = \frac{B}{2} \cdot tg\left(\frac{90 + \varphi}{2}\right)$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- γ peso per unità di volume del terreno sottostante il piano di posa
- γ_{sat} peso per unità di volume saturo del terreno sottostante il piano di posa
- z profondità della falda dal piano di posa
- h_c altezza del cuneo di rottura della fondazione

Tutto ciò che è stato detto sopra è valido nell'ipotesi di terreno con caratteristiche geotecniche omogenee. Nella realtà i terreni costituenti il piano di posa delle fondazioni sono quasi sempre composti, o comunque riconducibili, a formazioni di terreno omogenee di spessore variabile che si sovrappongono (caso di terreni stratificati). In queste condizioni i parametri vengono determinati con la seguente procedura:

- viene determinata l'altezza del cuneo di rottura in funzione delle caratteristiche geotecniche degli strati attraversati; quindi si determina il numero degli strati interessati da esso
- in corrispondenza di ogni superficie di separazione, partendo da quella immediatamente

sottostante il piano di posa della fondazione, fino a raggiungere l'altezza del cuneo di rottura, viene determinata la capacità portante di ogni singolo strato come somma di due valori: il primo dato dall'applicazione della formula trinomia alla quota i -esima dello strato; il secondo dato dalla resistenza al punzonamento del terreno sovrastante lo strato in esame

- il minimo di questi due valori sarà assunto come valore massimo della capacità portante della fondazione stratificata

Si può formulare il procedimento anche in forma analitica:

$$q'_{ult} = [q''_{ult} + q_{resT}]_{\min} = \left[q''_{ult} + \frac{P}{A_f} (P_V \cdot K_s \cdot tg(\varphi) + d \cdot c) \right]_{\min}$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- q''_{ult} carico limite per un'ipotetica fondazione posta alla quota dello strato interessato
- p perimetro della fondazione
- P_V spinta verticale del terreno dal piano di posa allo strato interessato
- K_s coefficiente di spinta laterale del terreno
- d distanza dal piano di posa allo strato interessato

CARICO LIMITE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI SU ROCCIA

Per la determinazione del carico limite nel caso di presenza di ammasso roccioso bisogna valutare molto attentamente il grado di solidità della roccia stessa. Tale valutazione viene in genere eseguita stimando l'indice *RQD* (Rock Quality Designation) che rappresenta una misura della qualità di un ammasso roccioso. Tale indice può variare da un minimo di 0 (caso in cui la lunghezza dei pezzi di roccia estratti dal carotiere è inferiore a 100 mm) ad un massimo di 1 (caso in cui la carota risulta integra) ed è calcolato nel seguente modo:

$$RQD = \frac{\sum \text{lunghezze dei pezzi di roccia intatta} > 100\text{mm}}{\text{lunghezza del carotiere}}$$

Se il valore di *RQD* è molto basso la roccia è molto fratturata ed il calcolo della capacità portante dell'ammasso roccioso va condotto alla stregua di un terreno sciolto utilizzando tutte le formulazioni sopra descritte.

Per ricavare la capacità portante di rocce non assimilabili ad ammassi di terreno sciolto sono state implementate due formulazioni: quella di Terzaghi (1943) e quella di Stagg-Zienkiewicz (1968), entrambe correlate all'indice *RQD*. In definitiva il valore della capacità portante sarà espresso dalla seguente relazione:

$$q'_{ult} = q''_{ult} \cdot RQD^2$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- q'_{ult} carico limite dell'ammasso roccioso
- q''_{ult} carico limite calcolato alla Terzaghi o alla Stagg-Zienkiewicz

In questo caso l'equazione trinomia del carico limite assume la seguente forma:

$$q''_{ult} = \gamma_1 \cdot D \cdot N_q + c \cdot N_c \cdot s_c + \gamma_2 \cdot \frac{B}{2} \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma$$

I termini presenti nell'equazione hanno lo stesso significato già visto in precedenza; i coefficienti di forma assumeranno i seguenti valori:

$s_c = 1.0$ per fondazioni di tipo nastriforme

$s_c = 1.3$ per fondazioni di tipo quadrato;

$s_\gamma = 1.0$ per fondazioni di tipo nastriforme

$s_\gamma = 0.8$ per fondazioni di tipo quadrato.

I fattori adimensionali di portanza a seconda della formulazione adottata saranno:

Formulazione di Terzaghi (1943)

$$N_q = \frac{e^{2\left(0.75\pi - \frac{\varphi}{2}\right) \operatorname{tg}(\varphi)}}{2 \cdot \cos^2\left(\frac{90^\circ + \varphi}{2}\right)} \quad N_\gamma = \frac{\operatorname{tg}(\varphi)}{2} \left(\frac{K_{p\gamma}}{\cos^2(\varphi)} - 1 \right) \quad N_c = (N_q - 1) \cdot \operatorname{ctg}(\varphi)$$

se $\varphi = 0 \Rightarrow N_c = 1.5 \cdot \pi + 1$

φ	0	5	10	15	20	25	30	35	40	45	50
$K_{p\gamma}$	10.8	12.2	14.7	18.6	25.0	35.0	52.0	82.0	141.0	298.0	800.0

Formulazione di Stagg-Zienkiewicz (1968)

$$N_q = \operatorname{tg}^6\left(\frac{90^\circ + \varphi}{2}\right) \quad N_\gamma = N_q + 1 \quad N_c = 5 \cdot \operatorname{tg}^4\left(\frac{90^\circ + \varphi}{2}\right)$$

VERIFICA A ROTTURA PER SCORRIMENTO DI FONDAZIONI SUPERFICIALI

Se il carico applicato alla base della fondazione non è normale alla stessa bisogna effettuare anche una verifica per rottura a scorrimento. Rispetto al collasso per scorrimento la resistenza offerta dal sistema fondale viene valutata come somma di due componenti: la prima derivante dall'attrito fondazione-terreno, la seconda derivante dall'adesione. In generale, oltre a queste due componenti, può essere tenuto in conto anche l'effetto della spinta passiva del terreno di ricoprimento esercita sulla fondazione fino ad un massimo del 30%. La formulazione analitica della verifica può essere esposta nel seguente modo:

$$T_{Sd} \leq T_{Rd} = N_{Sd} \cdot \operatorname{tg}(\delta) + A_f \cdot c_a + S_p \cdot f_{Sp}$$

dove i termini dell'espressione hanno il seguente significato:

- T_{Sd} componente orizzontale del carico agente sulla fondazione (sia lungo B che lungo L)
- N_{Sd} componente verticale del carico agente sulla fondazione
- c_a adesione fondazione-terreno (valore variabile tra il 60% e 100% della coesione)
- δ angolo d'attrito fondazione-terreno (valore variabile tra il 60% e 100% della coesione)
- S_p spinta passiva del terreno di ricoprimento della fondazione
- f_{Sp} percentuale di partecipazione della spinta passiva
- A_f superficie di contatto del piano di posa della fondazione

La verifica deve essere effettuata sia per componenti taglianti parallele alla base della fondazione che per quelle ortogonali.

DETERMINAZIONE DELLE TENSIONI INDOTTE NEL TERRENO

Ai fini del calcolo dei cedimenti è essenziale conoscere lo stato tensionale indotto nel terreno a varie profondità da un carico applicato in superficie. Tale determinazione viene eseguita ipotizzando che il terreno si comporti come un mezzo continuo, elastico-lineare, omogeneo e isotopo. Tale assunzione, utilizzata per la determinazione della variazione delle tensioni verticali dovuta all'applicazione di un carico in superficie, è confortata dalla letteratura (Morgenstern e Phukan) perché la non linearità del materiale poco influenza la distribuzione delle tensioni verticali. Per ottenere un profilo verticale di pressioni si possono utilizzare tre metodi di calcolo: quello di Boussinesq, quello di Westergaard oppure quello di Mindlin; tutti basati sulla teoria del continuo elastico. Il metodo di Westergaard differisce da quello di Boussinesq per la presenza del coefficiente di Poisson "u", quindi si adatta meglio ai terreni stratificati. Il metodo di Mindlin differisce dai primi due per la possibilità di posizionare il carico all'interno del continuo elastico mentre i primi due lo pongono esclusivamente sulla frontiera quindi si presta meglio al caso di fondazioni molto profonde. Nel caso di fondazioni poste sulla

frontiera del continuo elastico il metodo di Mindlin risulta equivalente a quello di Boussinesq. Le espressioni analitiche dei tre metodi di calcolo sono:

$$\text{Boussinesq} \Rightarrow \Delta\sigma_v = \frac{3 \cdot Q \cdot z^3}{2 \cdot \pi \cdot (r^2 + z^2)^{\frac{5}{2}}} \quad \text{Westergaard} \Rightarrow \Delta\sigma_v = \frac{Q}{2 \cdot \pi \cdot z^2} \cdot \frac{\sqrt{\frac{1-2 \cdot \nu}{2-2 \cdot \nu}}}{\left(\frac{1-2 \cdot \nu}{2-2 \cdot \nu} + \frac{r^2}{z^2}\right)^{\frac{3}{2}}}$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- Q carico puntiforme applicato sulla frontiera del mezzo
- r proiezione orizzontale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame
- z proiezione verticale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame

$$\text{Mindlin} \Rightarrow \Delta\sigma_v = \frac{Q}{8 \cdot \pi \cdot (1-\nu) \cdot D^2} \left(\frac{(1-2 \cdot \nu) \cdot (m-1)}{A^3} + \frac{(1-2 \cdot \nu) \cdot (m-1)}{B^3} - \frac{3 \cdot (m-1)^3}{A^5} - \frac{30 \cdot m \cdot (m+1)^3}{B^7} - \frac{3 \cdot (3-4 \cdot \nu) \cdot m \cdot (m+1)^2 - 3 \cdot (m+1) \cdot (5 \cdot m-1)}{B^5} \right)$$

$$n = \frac{r}{D}; \quad m = \frac{z}{D}; \quad A^2 = n^2 + (m-1)^2; \quad B^2 = n^2 + (m+1)^2$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- Q carico puntiforme applicato sulla frontiera o all'interno del mezzo
- D proiezione verticale della distanza del punto di applicazione del carico dalla frontiera del mezzo
- r proiezione orizzontale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame
- z proiezione verticale della distanza del punto di applicazione del carico dal punto in esame

Basandosi sulle ben note equazioni ricavate per un carico puntiforme, l'algoritmo implementato esegue un'integrazione delle equazioni di cui sopra lungo la verticale di ogni punto notevole degli elementi fondali estesa a tutte le aree di carico presenti sulla superficie del terreno; questo consente di determinare la variazione dello stato tensionale verticale " $\Delta\sigma_v$ ". Bisogna sottolineare che, nel caso di pressione, " Q " va definito come "pressione netta", ossia la pressione in eccesso rispetto a quella geostatica esistente che può essere sopportata con sicurezza alla profondità " D " del piano di posa delle fondazioni. Questo perché i cedimenti sono causati solo da incrementi netti di pressione che si aggiungono all'esistente pressione geostatica.

CALCOLO DEI CEDIMENTI DELLA FONDAZIONE

La determinazione dei cedimenti delle fondazioni assume una rilevanza notevole per il manufatto da realizzarsi, in special modo nella fase di esercizio. Nell'evolversi della fase di cedimento il terreno passa da uno stato di sforzo corrente dovuto al peso proprio ad uno nuovo dovuto all'effetto del carico addizionale applicato. Questa variazione dello stato tensionale produce una serie di movimenti di rotolamento e scorrimento relativo tra i granuli del terreno, nonché deformazioni elastiche e rotture delle particelle costituenti il mezzo localizzate in una limitata zona d'influenza a ridosso dell'area di carico. L'insieme di questi fenomeni costituisce il cedimento che nel caso in esame è verticale. Nonostante la frazione elastica sia modesta, l'esperienza ha dimostrato che ai fini del calcolo dei cedimenti modellare il terreno come materiale pseudoelastico permette di ottenere risultati soddisfacenti. In letteratura sono descritti

diversi metodi per il calcolo dei cedimenti ma si ricorda che, qualunque sia il metodo di calcolo, la determinazione del valore del cedimento deve intendersi come la miglior stima delle deformazioni subite dal terreno da attendersi all'applicazione dei carichi. Nel seguito vengono descritte le teorie implementate:

Metodo edometrico, che si basa sulla nota relazione:

$$w_{ed} = \sum_{i=1}^n \frac{\Delta\sigma_{v,i}}{E_{ed,i}} \cdot \Delta z_i$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- $\Delta\sigma_{v,i}$ variazione dello stato tensionale verticale alla profondità "z_i" dello strato i-esimo per l'applicazione del carico
- $E_{ed,i}$ modulo edometrico del terreno relativo allo strato i-esimo
- Δz_i spessore dello strato i-esimo

Si ricorda che questo metodo si basa sull'ipotesi edometrica quindi l'accuratezza del risultato è maggiore quando il rapporto tra lo spessore dello strato deformabile e la dimensione in pianta delle fondazioni è ridotto, tuttavia il metodo edometrico consente una buona approssimazione anche nel caso di strati deformabili di spessore notevole.

Metodo dell'elasticità, che si basa sulle note relazioni:

$$w_{Imp.} = \sum_{i=1}^n \frac{\Delta\sigma_{v,i}}{E_i} \cdot \Delta z_i \quad w_{Lib.} = \sum_{i=1}^n \frac{\Delta\sigma_{v,i}}{E_i} \cdot \frac{1-2 \cdot \nu^2}{1-\nu} \cdot \Delta z_i$$

dove i termini dell'espressioni hanno il seguente significato:

- $w_{Imp.}$ cedimento in condizioni di deformazione laterale impedita
- $w_{Lib.}$ cedimento in condizioni di deformazione laterale libera
- $\Delta\sigma_{v,i}$ variazione stato tensionale verticale alla profondità "z_i" dello strato i-esimo per l'applicazione del carico
- E_i modulo elastico del terreno relativo allo strato i-esimo
- Δz_i spessore dello strato i-esimo

La doppia formulazione adottata consente di ottenere un intervallo di valori del cedimento elastico per la fondazione in esame (valore minimo per $w_{Imp.}$ e valore massimo per $w_{Lib.}$).

SIMBOLOGIA ADOTTATA NEI TABULATI DI CALCOLO

Per maggior chiarezza nella lettura dei tabulati di calcolo viene riportata la descrizione dei simboli principali utilizzati nella stesura degli stessi. Per comodità di lettura la legenda è suddivisa in paragrafi con la stessa modalità in cui sono stampati i tabulati di calcolo.

Dati geometrici degli elementi costituenti le fondazioni superficiali

per tipologie travi e plinti superficiali:

- Indice Strat. indice della stratigrafia associata all'elemento
- Prof. Fon. profondità del piano di posa dell'elemento a partire dal piano campagna
- Base larghezza della sezione trasversale dell'elemento
- Altezza altezza della sezione trasversale dell'elemento
- Lung. Elem. dimensione dello sviluppo longitudinale dell'elemento
- Lung. Travata nel caso l'elemento appartenga ad un macroelemento, rappresenta la dimensione dello sviluppo longitudinale del macroelemento

per tipologia platea:

- Indice Strat. indice della stratigrafia associata all'elemento

- Prof. Fon. profondità del piano di posa dell'elemento dal piano campagna
- Dia. Eq. diametro del cerchio equivalente alla superficie dell'elemento
- Spessore spessore dell'elemento
- Superficie superficie dell'elemento
- Vert. Elem. Numero dei vertici che costituiscono l'elemento
- Macro nel caso l'elemento appartenga ad un macroelemento, rappresenta il numero del macroelemento

Nel caso si avesse scelto di determinare la portanza anche per gli elementi platea è presente un'ulteriore riga nella quale sono riportate le caratteristiche geometriche del plinto equivalente alla macro/platea in esame.

Dati di carico degli elementi costituenti le fondazioni superficiali

per tipologie travi e plinti superficiali:

- Cmb numero della combinazione di carico
- Tipologia tipologia della combinazione di carico
- Sismica flag per l'applicazione della riduzione sismica alle caratteristiche meccaniche del terreno di fondazione per la combinazione di carico in esame
- Ecc. B eccentricità del carico normale agente sul piano di fondazione in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento
- Ecc. L eccentricità del carico normale agente sul piano di fondazione in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento
- S.Taglio B sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento
- S.Taglio L sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento
- S.Normale carico normale agente sul piano di fondazione
- T.T.min minimo valore della distribuzione tensionale di contatto tra terreno ed elemento fondale
- T.T.max massimo valore della distribuzione tensionale di contatto tra terreno ed elemento fondale

per tipologia platea:

- Cmb numero della combinazione di carico
- Tipologia tipologia della combinazione di carico
- Sismica flag per l'applicazione della riduzione sismica alle caratteristiche meccaniche del terreno di fondazione per la combinazione di carico in esame
- Press. N1 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 1 dell'elemento
- Press. N2 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 2 dell'elemento
- Press. N3 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 3 dell'elemento
- Press. N4 tensione di contatto tra terreno e fondazione nel vertice n° 4 dell'elemento
- S.Taglio X sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela all'asse X del riferimento globale
- S.Taglio Y sforzo di taglio agente sul piano di fondazione in direzione parallela all'asse Y del riferimento globale

Nel caso si avesse scelto di determinare la portanza anche per gli elementi platea è presente un'ulteriore riga nella quale sono riportate le macroazioni (integrale delle azioni applicate sui singoli elementi che compongono la platea) agenti sul plinto equivalente alla macro/platea in esame.

Valori di calcolo della portanza per fondazioni superficiali

- Cmb numero della combinazione di carico
- Qlim capacità portante totale data dalla somma di Qlim q, Qlim g, Qlim c e di Qres P (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla portanza ammissibile)
- Qlim q termine relativo al sovraccarico della formula trinomia per il calcolo della capacità portante (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qlim g termine relativo alla larghezza della base di fondazione della formula trinomia per il calcolo della capacità portante (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qlim c termine relativo alla coesione della formula trinomia per il calcolo della capacità portante (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qres P termine relativo alla resistenza al punzonamento del terreno sovrastante lo strato di rottura. Diverso da zero solo nel caso di terreni stratificati dove lo strato di rottura è diverso dal primo (nel caso in cui si operi alle tensioni ammissibili corrisponde alla relativa parte della portanza ammissibile)
- Qmax / Qlim rapporto tra il massimo valore della distribuzione tensionale di contatto tra terreno ed elemento fondale ed il valore della capacità portante (verifica positiva se il rapporto è < 1.0).
- TBlim valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento
- TB / TBlim rapporto tra lo sforzo di taglio agente ed il valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela alla sezione trasversale dell'elemento (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- TLLim valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento
- TL / TLLim rapporto tra lo sforzo di taglio agente ed il valore limite della resistenza a scorrimento in direzione parallela allo sviluppo longitudinale dell'elemento (verifica positiva se il rapporto è < 1.0)
- Sgm. Lt. tensione litostatica agente alla quota del piano di posa dell'elemento fondale

Nel caso si avesse scelto di determinare la portanza anche per gli elementi platea è presente un'ulteriore riga nella quale sono riportate le verifiche di portanza del plinto equivalente alla macro/platea in esame.

Valori di calcolo dei cedimenti per fondazioni superficiali

- Cmb numero della combinazione di carico e tipologia
- Nodo vertice dell'elemento in cui viene calcolato il cedimento
- Car. Netto valore del carico netto applicato sulla superficie del terreno
- Cedimento/i valore del cedimento (nel caso di calcolo di cedimenti elastici i valori riportati sono due, il primo corrisponde al cedimento $w_{mp.}$, mentre il secondo al cedimento $w_{lib.}$)

PARAMETRI DI CALCOLO

Metodi di calcolo della portanza per fondazioni superficiali:

- Per terreni sciolti: Vesic
- Per terreni lapidei: Terzaghi

Fattori utilizzati per il calcolo della portanza per fondazioni superficiali :

- Riduzione dimensioni per eccentricità: si
- Fattori di forma della fondazione: si

- Fattori di profondità del piano di posa: si
- Fattori di inclinazione del carico: si
- Fattori di punzonamento (Vesic): si
- Fattore riduzione effetto piastra (Bowles): si
- Fattore di riduzione dimensione Base equivalente platea: 20,0 %
- Fattore di riduzione dimensione Lunghezza equivalente platea: 20,0 %

Coefficienti parziali di sicurezza per Tensioni Ammissibili, SLE nel calcolo della portanza per fondazioni superficiali:

- Coeff. parziale di sicurezza Fc (statico): 2,50
- Coeff. parziale di sicurezza Fq (statico): 2,50
- Coeff. parziale di sicurezza Fg (statico): 2,50
- Coeff. parziale di sicurezza Fc (sismico): 3,00
- Coeff. parziale di sicurezza Fq (sismico): 3,00
- Coeff. parziale di sicurezza Fg (sismico): 3,00

Combinazioni di carico:

APPROCCIO PROGETTUALE TIPO 2 - Comb. (A1+M1+R3)

Coefficienti parziali di sicurezza per SLU nel calcolo della portanza per fondazioni superficiali :

I coeff. A1 risultano combinati secondo lo schema presente nella relazione di calcolo della struttura.

- Coeff. M1 per Tan ϕ (statico): 1
- Coeff. M1 per c' (statico): 1
- Coeff. M1 per Cu (statico): 1
- Coeff. M1 per Tan ϕ (sismico): 1
- Coeff. M1 per c' (sismico): 1
- Coeff. M1 per Cu (sismico): 1
- Coeff. R3 capacità portante (statico e sismico): 2,30
- Coeff. R3 scorrimento (statico e sismico): 1,10

Parametri per la verifica a scorrimento delle fondazioni superficiali:

- Fattore per l'adesione ($6 < Ca < 10$): 8
- Fattore per attrito terreno-fondazione ($5 < Delta < 10$): 7
- Frazione di spinta passiva fSp: 50,00 %
- Coeff. resistenza sulle sup. laterali: 1,30

Metodi e parametri per il calcolo dei cedimenti delle fondazioni superficiali:

- Metodo di calcolo tensioni superficiali: Boussinesq
- Modalità d'interferenza dei bulbi tensionali: sovrapposizione dei bulbi
- Metodo di calcolo dei cedimenti del terreno: cedimenti edometrici

ARCHIVIO STRATIGRAFIE

Indice / Descrizione: 001 / Nuova stratigrafia n. 1

Numero strati: 2

Profondità falda: 400,00 cm

Strato n.	Quota di riferimento	Spessore	Indice / Descrizione terreno	Attrito Neg.
1	da 0,0 a -300,0 cm	300,0 cm	001 / Sabbia limosa	Assente
2	da -300,0 a -6300,0 cm	6000,0 cm	002 / Limo argilloso	Assente

ARCHIVIO TERRENI

Indice / Descrizione terreno: **001 / Sabbia limosa**

Comportamento del terreno: condizione drenata

Peso Spec. P. Spec. Sat. Angolo Res. Coesione Mod.Elast. Mod.Edom. Dens.Rel. Poisson C.

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Ades.								
daN/cm ²	daN/cm ²	Gradi°	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,800 E-3	2,770 E-3	27,000	0,170	92,221	150,000	60,0	0,353	0,83

Indice / Descrizione terreno: **002 / Limo argilloso**

Comportamento del terreno: condizione non drenata

Peso Spec.	P. Spec. Sat.	Coes.non dren.	Mod.Elast.	Mod.Edom.	Dens.Rel.	Poisson	C. Ades.
daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	daN/cm ²	%	%	
1,760 E-3	2,700 E-3	0,300	100,000	100,000	60,0	0,500	0,70

DATI GEOMETRICI DEGLI ELEMENTI COSTITUENTI LE FONDAZIONI SUPERFICIALI

Elemento	Tipologia	Id.Strat.	Prof. Fon.	Dia. Eq.	Spessore	Superficie	Vertici	Macro
n.	n.		cm	cm	cm	cm ²	n. per	
Platea n. 1	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 2	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 3	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 4	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 5	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 6	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 7	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 8	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 9	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 10	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 11	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 12	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 13	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 14	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 15	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 16	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 17	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 18	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 19	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 20	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 21	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 22	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 23	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 24	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 25	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 26	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 27	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 28	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 29	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 30	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 31	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 32	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 33	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 34	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 35	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 36	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 37	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 38	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 39	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 40	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 41	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 42	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 43	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 44	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 45	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 46	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 47	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 48	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 49	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 50	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 51	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 52	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 53	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Platea n. 54	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 55	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 56	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 57	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 58	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 59	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 60	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 61	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 62	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 63	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 64	Platea	001	225.000	81.102	250.000	5166.016	4	1
Platea n. 65	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 66	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 67	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 68	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 69	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 70	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 71	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 72	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 73	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 74	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 75	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 76	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 77	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 78	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 79	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 80	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 81	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 82	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 83	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 84	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 85	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 86	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 87	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 88	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 89	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 90	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 91	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 92	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 93	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 94	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 95	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 96	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 97	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 98	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 99	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 100	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 101	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 102	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 103	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 104	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 105	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 106	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 107	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 108	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 109	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 110	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 111	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 112	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 113	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 114	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 115	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 116	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 117	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 118	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 119	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 120	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 121	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Platea n. 122	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 123	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 124	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 125	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 126	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 127	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 128	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 129	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 130	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 131	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 132	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 133	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 134	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 135	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 136	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 137	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 138	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 139	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 140	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 141	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 142	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 143	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 144	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 145	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 146	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 147	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 148	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 149	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 150	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 151	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 152	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 153	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 154	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 155	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 156	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 157	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 158	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 159	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 160	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 161	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 162	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 163	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 164	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 165	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 166	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 167	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 168	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 169	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 170	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 171	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 172	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 173	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 174	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 175	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 176	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 177	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 178	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 179	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 180	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 181	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 182	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 183	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 184	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 185	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 186	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 187	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 188	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 189	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Platea n. 190	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 191	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 192	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 193	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 194	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 195	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 196	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 197	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 198	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 199	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 200	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 201	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 202	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 203	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 204	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 205	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 206	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 207	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 208	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 209	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 210	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 211	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 212	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 213	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 214	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 215	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 216	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 217	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 218	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 219	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 220	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 221	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 222	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 223	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 224	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 225	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 226	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 227	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 228	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 229	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 230	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 231	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 232	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 233	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 234	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 235	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 236	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 237	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 238	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 239	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 240	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 241	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 242	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 243	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 244	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 245	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 246	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 247	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 248	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 249	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 250	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 251	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 252	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 253	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 254	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 255	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 256	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 257	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Platea n. 258	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 259	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 260	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 261	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 262	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 263	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 264	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Platea n. 265	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 266	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 267	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 268	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 269	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 270	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 271	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 272	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 273	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 274	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 275	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 276	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 277	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 278	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 279	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 280	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 281	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 282	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 283	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 284	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 285	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 286	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 287	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 288	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 289	Platea	001	225.000	90.081	250.000	6373.153	4	1
Platea n. 290	Platea	001	225.000	103.349	250.000	8388.857	4	1
Platea n. 291	Platea	001	225.000	115.098	250.000	10404.560	4	1
Platea n. 292	Platea	001	225.000	125.754	250.000	12420.270	4	1
Platea n. 293	Platea	001	225.000	135.574	250.000	14435.960	4	1
Platea n. 294	Platea	001	225.000	144.731	250.000	16451.670	4	1
Platea n. 295	Platea	001	225.000	153.341	250.000	18467.380	4	1
Platea n. 296	Platea	001	225.000	161.493	250.000	20483.070	4	1
Platea n. 297	Platea	001	225.000	97.719	250.000	7499.757	4	1
Platea n. 298	Platea	001	225.000	110.148	250.000	9528.968	4	1
Platea n. 299	Platea	001	225.000	121.311	250.000	11558.180	4	1
Platea n. 300	Platea	001	225.000	131.529	250.000	13587.380	4	1
Platea n. 301	Platea	001	225.000	141.009	250.000	15616.590	4	1
Platea n. 302	Platea	001	225.000	149.891	250.000	17645.800	4	1
Platea n. 303	Platea	001	225.000	158.275	250.000	19675.020	4	1
Platea n. 304	Platea	001	225.000	166.237	250.000	21704.210	4	1
Platea n. 305	Platea	001	225.000	102.670	250.000	8278.992	4	1
Platea n. 306	Platea	001	225.000	114.651	250.000	10323.940	4	1
Platea n. 307	Platea	001	225.000	125.493	250.000	12368.880	4	1
Platea n. 308	Platea	001	225.000	135.471	250.000	14413.820	4	1
Platea n. 309	Platea	001	225.000	144.762	250.000	16458.760	4	1
Platea n. 310	Platea	001	225.000	153.492	250.000	18503.710	4	1
Platea n. 311	Platea	001	225.000	161.751	250.000	20548.660	4	1
Platea n. 312	Platea	001	225.000	169.609	250.000	22593.590	4	1
Platea n. 313	Platea	001	225.000	105.110	250.000	8677.205	4	1
Platea n. 314	Platea	001	225.000	116.895	250.000	10732.100	4	1
Platea n. 315	Platea	001	225.000	127.597	250.000	12786.990	4	1
Platea n. 316	Platea	001	225.000	137.467	250.000	14841.880	4	1
Platea n. 317	Platea	001	225.000	146.675	250.000	16896.770	4	1
Platea n. 318	Platea	001	225.000	155.338	250.000	18951.660	4	1
Platea n. 319	Platea	001	225.000	163.543	250.000	21006.550	4	1
Platea n. 320	Platea	001	225.000	171.356	250.000	23061.450	4	1
Elemento	Tipologia	Id.Strat.	Prof. Fon.	Base Eq.	Spessore	Lung. Eq.	Lung.	
Travata Eq.			cm	cm	cm	cm	cm	
n.								
Macro n. 1	Macro-Platea	001	225.000	1625.420	250.000	1625.420		

1625.420

VALORI DI CALCOLO DELLA PORTANZA PER FONDAZIONI SUPERFICIALI

I coeff. A1 risultano combinati secondo lo schema presente nella relazione di calcolo della struttura. Le azioni trasmesse in fondazione, relative alle combinazioni di tipo sismico, non saranno amplificate in quanto determinate ipotizzando un comportamento non dissipativo. La verifica nei confronti dello Stato Limite di Danno viene eseguita determinando il carico limite della fondazione per le corrispondenti azioni di SLD, impiegando i coefficienti parziali gammaR di cui alla tabella 7.11.II.

N.B. La relazione è redatta in forma sintetica. Verranno riportati solo i casi maggiormente gravosi per ogni tipo di combinazione e le relative verifiche.

Macro platea: 1

Risultati più gravosi per cmb. di tipo **SLU STR**:

Sgm. Lt (tens. litostatica) = -0.4050 daN/cm²

Qlim = Qlim c + Qlim q + Qlim g + Qres P = 0.7861 + 0.2348 + 0.0000 + 0.0242

Qmax / Qlim = 1.0002 / 1.0451 = 0,957 Ok (Cmb. n. 001)

TB / TBlim = 140779.3 / 1222985.0 = 0,115 Ok (Cmb. n. 001)

TL / TLlim = 90322.8 / 1222985.0 = 0,074 Ok (Cmb. n. 001)

Sollecitazioni:

Cmb n.	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
001	SLU STR	No	137.368	-111.191	140779.3	-90322.8	-2592153.0	-0.2412	-1.0002

Risultati più gravosi per cmb. di tipo **SLV A1 sism.**:

Sgm. Lt (tens. litostatica) = -0.4050 daN/cm²

Qlim = Qlim c + Qlim q + Qlim g + Qres P = 0.7835 + 0.2348 + 0.0000 + 0.0242

Qmax / Qlim = 0.7806 / 1.0425 = 0,749 Ok (Cmb. n. 007)

TB / TBlim = 143568.9 / 991740.7 = 0,145 Ok (Cmb. n. 007)

TL / TLlim = 104756.1 / 992881.9 = 0,106 Ok (Cmb. n. 021)

Sollecitazioni:

Cmb n.	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
007	SLV A1	Si	144.784	-112.744	143568.9	-76863.6	-1993965.0	-0.1743	-0.7806
021	SLV A1	Si	135.816	-118.608	100907.3	-104756.1	-1993963.0	-0.1795	-0.7754

Risultati più gravosi per cmb. di tipo **SLD sism.**:

Sgm. Lt (tens. litostatica) = -0.4050 daN/cm²

Qlim = Qlim c + Qlim q + Qlim g + Qres P = 0.7962 + 0.2348 + 0.0000 + 0.0242

Qmax / Qlim = 0.7737 / 1.0552 = 0,733 Ok (Cmb. n. 039)

TB / TBlim = 121951.1 / 993630.0 = 0,123 Ok (Cmb. n. 039)

TL / TLlim = 83138.5 / 994074.8 = 0,084 Ok (Cmb. n. 053)

Sollecitazioni:

Cmb n.	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
039	SLD	Si	140.240	-111.792	121951.1	-72338.4	-1993964.0	-0.1812	-0.7737
053	SLD	Si	136.767	-114.063	105432.5	-83138.5	-1993964.0	-0.1832	-0.7717

VALORI DI CALCOLO DEI CEDIMENTI PER FONDAZIONI SUPERFICIALI

Elemento: Platea n. 1

Sollecitazioni:

Cmb n.	Tipo	Sism.	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ²	T.T. max daN/cm ²
069	SLE rare	No	137.368	-111.191	108291.8	-69479.1	-1993964.0	-0.1855	-0.7694

Cedimento massimo = -0.885 cm in Cmb n. 069

Cedimento minimo = -0.010 cm in Cmb n. 069

3.3 VERIFICHE PALI DI FONDAZIONE

MATERIALI

Acciaio: B450C

E = 2060000 daN/cmq, F_{yk} = 4500 daN/cmq, f_{sd} = 3913 daN/cmq

Calcestruzzo pali: C25/30

R_{ck} = 300 daN/cmq, E = 314470 daN/cmq, f_{cd} = 141,1 daN/cmq, f_{ctm} = 25,6 daN/cmq, f_{ctd} = 11,9 daN/cmq

Sollecitazioni alla base del pilastro

Cmb.	Plin.	Tipo	Vx (daN)	Vy (daN)	N (daN)	Mx (daN cm)	My (daN cm)	T (daN cm)
1	183	SLU STR.	2299,9	12740,0	-35310,0	10460000,0	6461000,0	0,0
2	183	SLU STR.	1769,1	9797,5	-27160,0	8043000,0	4970000,0	0,0
5	183	SLU A1 sism.	-2569,5	8498,3	-27750,0	7766000,0	5887000,0	0,0
6	183	SLU A1 sism.	-2571,0	11100,0	-28260,0	8316000,0	5886000,0	0,0
7	183	SLU A1 sism.	6109,3	8493,1	-26070,0	7769000,0	4055000,0	0,0
8	183	SLU A1 sism.	6107,8	11100,0	-26570,0	8319000,0	4054000,0	0,0
9	183	SLU A1 sism.	-2569,5	8498,3	-27750,0	7766000,0	5887000,0	0,0
10	183	SLU A1 sism.	-2571,0	11100,0	-28260,0	8316000,0	5886000,0	0,0
11	183	SLU A1 sism.	6109,3	8493,1	-26070,0	7769000,0	4055000,0	0,0
12	183	SLU A1 sism.	6107,8	11100,0	-26570,0	8319000,0	4054000,0	0,0
13	183	SLU A1 sism.	-2569,5	8498,3	-27750,0	7766000,0	5887000,0	0,0
14	183	SLU A1 sism.	-2571,0	11100,0	-28260,0	8316000,0	5886000,0	0,0
15	183	SLU A1 sism.	6109,3	8493,1	-26070,0	7769000,0	4055000,0	0,0
16	183	SLU A1 sism.	6107,8	11100,0	-26570,0	8319000,0	4054000,0	0,0
17	183	SLU A1 sism.	-2569,5	8498,3	-27750,0	7766000,0	5887000,0	0,0
18	183	SLU A1 sism.	-2571,0	11100,0	-28260,0	8316000,0	5886000,0	0,0
19	183	SLU A1 sism.	6109,3	8493,1	-26070,0	7769000,0	4055000,0	0,0
20	183	SLU A1 sism.	6107,8	11100,0	-26570,0	8319000,0	4054000,0	0,0
21	183	SLU A1 sism.	469,9	5458,9	-26570,0	7126000,0	5247000,0	0,0
22	183	SLU A1 sism.	464,7	14140,0	-28260,0	8958000,0	5244000,0	0,0
23	183	SLU A1 sism.	3073,5	5457,4	-26070,0	7127000,0	4697000,0	0,0
24	183	SLU A1 sism.	3068,4	14140,0	-27750,0	8959000,0	4694000,0	0,0
25	183	SLU A1 sism.	469,9	5458,9	-26570,0	7126000,0	5247000,0	0,0
26	183	SLU A1 sism.	464,7	14140,0	-28260,0	8958000,0	5244000,0	0,0
27	183	SLU A1 sism.	3073,5	5457,4	-26070,0	7127000,0	4697000,0	0,0
28	183	SLU A1 sism.	3068,4	14140,0	-27750,0	8959000,0	4694000,0	0,0
29	183	SLU A1 sism.	469,9	5458,9	-26570,0	7126000,0	5247000,0	0,0
30	183	SLU A1 sism.	464,7	14140,0	-28260,0	8958000,0	5244000,0	0,0
31	183	SLU A1 sism.	3073,5	5457,4	-26070,0	7127000,0	4697000,0	0,0
32	183	SLU A1 sism.	3068,4	14140,0	-27750,0	8959000,0	4694000,0	0,0
33	183	SLU A1 sism.	469,9	5458,9	-26570,0	7126000,0	5247000,0	0,0
34	183	SLU A1 sism.	464,7	14140,0	-28260,0	8958000,0	5244000,0	0,0
35	183	SLU A1 sism.	3073,5	5457,4	-26070,0	7127000,0	4697000,0	0,0
36	183	SLU A1 sism.	3068,4	14140,0	-27750,0	8959000,0	4694000,0	0,0
69	183	SLE Rare	1769,1	9797,5	-27160,0	8043000,0	4970000,0	0,0
1	103	SLU STR.	1885,5	1132,4	-87390,0	7487000,0	5939000,0	0,0
2	103	SLU STR.	1450,4	871,1	-67220,0	5759000,0	4569000,0	0,0
5	103	SLU A1 sism.	-2893,6	-432,8	-66010,0	5485000,0	5484000,0	0,0
6	103	SLU A1 sism.	-2892,4	2171,6	-66280,0	6036000,0	5485000,0	0,0
7	103	SLU A1 sism.	5793,1	-429,5	-68160,0	5482000,0	3652000,0	0,0
8	103	SLU A1 sism.	5794,3	2174,9	-68430,0	6034000,0	3653000,0	0,0
9	103	SLU A1 sism.	-2893,6	-432,8	-66010,0	5485000,0	5484000,0	0,0
10	103	SLU A1 sism.	-2892,4	2171,6	-66280,0	6036000,0	5485000,0	0,0
11	103	SLU A1 sism.	5793,1	-429,5	-68160,0	5482000,0	3652000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

12	103	SLU A1 sism.	5794,3	2174,9	-68430,0	6034000,0	3653000,0	0,0
13	103	SLU A1 sism.	-2893,6	-432,8	-66010,0	5485000,0	5484000,0	0,0
14	103	SLU A1 sism.	-2892,4	2171,6	-66280,0	6036000,0	5485000,0	0,0
15	103	SLU A1 sism.	5793,1	-429,5	-68160,0	5482000,0	3652000,0	0,0
16	103	SLU A1 sism.	5794,3	2174,9	-68430,0	6034000,0	3653000,0	0,0
17	103	SLU A1 sism.	-2893,6	-432,8	-66010,0	5485000,0	5484000,0	0,0
18	103	SLU A1 sism.	-2892,4	2171,6	-66280,0	6036000,0	5485000,0	0,0
19	103	SLU A1 sism.	5793,1	-429,5	-68160,0	5482000,0	3652000,0	0,0
20	103	SLU A1 sism.	5794,3	2174,9	-68430,0	6034000,0	3653000,0	0,0
21	103	SLU A1 sism.	145,4	-3470,1	-66440,0	4841000,0	4843000,0	0,0
22	103	SLU A1 sism.	149,3	5211,3	-67350,0	6678000,0	4845000,0	0,0
23	103	SLU A1 sism.	2751,4	-3469,1	-67090,0	4840000,0	4293000,0	0,0
24	103	SLU A1 sism.	2755,3	5212,3	-67990,0	6678000,0	4295000,0	0,0
25	103	SLU A1 sism.	145,4	-3470,1	-66440,0	4841000,0	4843000,0	0,0
26	103	SLU A1 sism.	149,3	5211,3	-67350,0	6678000,0	4845000,0	0,0
27	103	SLU A1 sism.	2751,4	-3469,1	-67090,0	4840000,0	4293000,0	0,0
28	103	SLU A1 sism.	2755,3	5212,3	-67990,0	6678000,0	4295000,0	0,0
29	103	SLU A1 sism.	145,4	-3470,1	-66440,0	4841000,0	4843000,0	0,0
30	103	SLU A1 sism.	149,3	5211,3	-67350,0	6678000,0	4845000,0	0,0
31	103	SLU A1 sism.	2751,4	-3469,1	-67090,0	4840000,0	4293000,0	0,0
32	103	SLU A1 sism.	2755,3	5212,3	-67990,0	6678000,0	4295000,0	0,0
33	103	SLU A1 sism.	145,4	-3470,1	-66440,0	4841000,0	4843000,0	0,0
34	103	SLU A1 sism.	149,3	5211,3	-67350,0	6678000,0	4845000,0	0,0
35	103	SLU A1 sism.	2751,4	-3469,1	-67090,0	4840000,0	4293000,0	0,0
36	103	SLU A1 sism.	2755,3	5212,3	-67990,0	6678000,0	4295000,0	0,0
69	103	SLE Rare	1450,4	871,1	-67220,0	5759000,0	4569000,0	0,0
1	115	SLU STR.	732,7	5911,7	-74110,0	9168000,0	6741000,0	0,0
2	115	SLU STR.	563,6	4547,5	-57010,0	7052000,0	5185000,0	0,0
5	115	SLU A1 sism.	-3797,8	3236,1	-56340,0	6775000,0	6110000,0	0,0
6	115	SLU A1 sism.	-3795,8	5852,4	-56650,0	7330000,0	6110000,0	0,0
7	115	SLU A1 sism.	4923,1	3242,6	-57370,0	6775000,0	4260000,0	0,0
8	115	SLU A1 sism.	4925,1	5858,9	-57680,0	7330000,0	4261000,0	0,0
9	115	SLU A1 sism.	-3797,8	3236,1	-56340,0	6775000,0	6110000,0	0,0
10	115	SLU A1 sism.	-3795,8	5852,4	-56650,0	7330000,0	6110000,0	0,0
11	115	SLU A1 sism.	4923,1	3242,6	-57370,0	6775000,0	4260000,0	0,0
12	115	SLU A1 sism.	4925,1	5858,9	-57680,0	7330000,0	4261000,0	0,0
13	115	SLU A1 sism.	-3797,8	3236,1	-56340,0	6775000,0	6110000,0	0,0
14	115	SLU A1 sism.	-3795,8	5852,4	-56650,0	7330000,0	6110000,0	0,0
15	115	SLU A1 sism.	4923,1	3242,6	-57370,0	6775000,0	4260000,0	0,0
16	115	SLU A1 sism.	4925,1	5858,9	-57680,0	7330000,0	4261000,0	0,0
17	115	SLU A1 sism.	-3797,8	3236,1	-56340,0	6775000,0	6110000,0	0,0
18	115	SLU A1 sism.	-3795,8	5852,4	-56650,0	7330000,0	6110000,0	0,0
19	115	SLU A1 sism.	4923,1	3242,6	-57370,0	6775000,0	4260000,0	0,0
20	115	SLU A1 sism.	4925,1	5858,9	-57680,0	7330000,0	4261000,0	0,0
21	115	SLU A1 sism.	-747,8	186,1	-56340,0	6128000,0	5462000,0	0,0
22	115	SLU A1 sism.	-741,3	8907,0	-57370,0	7977000,0	5463000,0	0,0
23	115	SLU A1 sism.	1868,5	188,0	-56650,0	6128000,0	4907000,0	0,0
24	115	SLU A1 sism.	1875,0	8908,9	-57680,0	7977000,0	4908000,0	0,0
25	115	SLU A1 sism.	-747,8	186,1	-56340,0	6128000,0	5462000,0	0,0
26	115	SLU A1 sism.	-741,3	8907,0	-57370,0	7977000,0	5463000,0	0,0
27	115	SLU A1 sism.	1868,5	188,0	-56650,0	6128000,0	4907000,0	0,0
28	115	SLU A1 sism.	1875,0	8908,9	-57680,0	7977000,0	4908000,0	0,0
29	115	SLU A1 sism.	-747,8	186,1	-56340,0	6128000,0	5462000,0	0,0
30	115	SLU A1 sism.	-741,3	8907,0	-57370,0	7977000,0	5463000,0	0,0
31	115	SLU A1 sism.	1868,5	188,0	-56650,0	6128000,0	4907000,0	0,0
32	115	SLU A1 sism.	1875,0	8908,9	-57680,0	7977000,0	4908000,0	0,0
33	115	SLU A1 sism.	-747,8	186,1	-56340,0	6128000,0	5462000,0	0,0
34	115	SLU A1 sism.	-741,3	8907,0	-57370,0	7977000,0	5463000,0	0,0
35	115	SLU A1 sism.	1868,5	188,0	-56650,0	6128000,0	4907000,0	0,0
36	115	SLU A1 sism.	1875,0	8908,9	-57680,0	7977000,0	4908000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	115	SLE Rare	563,6	4547,5	-57010,0	7052000,0	5185000,0	0,0
1	119	SLU STR.	3477,9	2898,7	-73550,0	8056000,0	5781000,0	0,0
2	119	SLU STR.	2675,3	2229,8	-56580,0	6197000,0	4447000,0	0,0
5	119	SLU A1 sism.	-1664,9	925,4	-55480,0	5924000,0	5363000,0	0,0
6	119	SLU A1 sism.	-1663,3	3529,0	-55990,0	6473000,0	5364000,0	0,0
7	119	SLU A1 sism.	7013,9	930,5	-57170,0	5921000,0	3531000,0	0,0
8	119	SLU A1 sism.	7015,4	3534,2	-57680,0	6470000,0	3532000,0	0,0
9	119	SLU A1 sism.	-1664,9	925,4	-55480,0	5924000,0	5363000,0	0,0
10	119	SLU A1 sism.	-1663,3	3529,0	-55990,0	6473000,0	5364000,0	0,0
11	119	SLU A1 sism.	7013,9	930,5	-57170,0	5921000,0	3531000,0	0,0
12	119	SLU A1 sism.	7015,4	3534,2	-57680,0	6470000,0	3532000,0	0,0
13	119	SLU A1 sism.	-1664,9	925,4	-55480,0	5924000,0	5363000,0	0,0
14	119	SLU A1 sism.	-1663,3	3529,0	-55990,0	6473000,0	5364000,0	0,0
15	119	SLU A1 sism.	7013,9	930,5	-57170,0	5921000,0	3531000,0	0,0
16	119	SLU A1 sism.	7015,4	3534,2	-57680,0	6470000,0	3532000,0	0,0
17	119	SLU A1 sism.	-1664,9	925,4	-55480,0	5924000,0	5363000,0	0,0
18	119	SLU A1 sism.	-1663,3	3529,0	-55990,0	6473000,0	5364000,0	0,0
19	119	SLU A1 sism.	7013,9	930,5	-57170,0	5921000,0	3531000,0	0,0
20	119	SLU A1 sism.	7015,4	3534,2	-57680,0	6470000,0	3532000,0	0,0
21	119	SLU A1 sism.	1370,9	-2110,4	-55480,0	5282000,0	4721000,0	0,0
22	119	SLU A1 sism.	1376,1	6568,4	-57170,0	7114000,0	4724000,0	0,0
23	119	SLU A1 sism.	3974,5	-2108,9	-55990,0	5281000,0	4171000,0	0,0
24	119	SLU A1 sism.	3979,7	6569,9	-57680,0	7113000,0	4174000,0	0,0
25	119	SLU A1 sism.	1370,9	-2110,4	-55480,0	5282000,0	4721000,0	0,0
26	119	SLU A1 sism.	1376,1	6568,4	-57170,0	7114000,0	4724000,0	0,0
27	119	SLU A1 sism.	3974,5	-2108,9	-55990,0	5281000,0	4171000,0	0,0
28	119	SLU A1 sism.	3979,7	6569,9	-57680,0	7113000,0	4174000,0	0,0
29	119	SLU A1 sism.	1370,9	-2110,4	-55480,0	5282000,0	4721000,0	0,0
30	119	SLU A1 sism.	1376,1	6568,4	-57170,0	7114000,0	4724000,0	0,0
31	119	SLU A1 sism.	3974,5	-2108,9	-55990,0	5281000,0	4171000,0	0,0
32	119	SLU A1 sism.	3979,7	6569,9	-57680,0	7113000,0	4174000,0	0,0
33	119	SLU A1 sism.	1370,9	-2110,4	-55480,0	5282000,0	4721000,0	0,0
34	119	SLU A1 sism.	1376,1	6568,4	-57170,0	7114000,0	4724000,0	0,0
35	119	SLU A1 sism.	3974,5	-2108,9	-55990,0	5281000,0	4171000,0	0,0
36	119	SLU A1 sism.	3979,7	6569,9	-57680,0	7113000,0	4174000,0	0,0
69	119	SLE Rare	2675,3	2229,8	-56580,0	6197000,0	4447000,0	0,0
1	135	SLU STR.	4154,7	5236,3	-59690,0	8645000,0	5841000,0	0,0
2	135	SLU STR.	3195,9	4027,9	-45910,0	6650000,0	4493000,0	0,0
5	135	SLU A1 sism.	-1145,3	2723,0	-45140,0	6376000,0	5412000,0	0,0
6	135	SLU A1 sism.	-1144,3	5329,0	-45780,0	6926000,0	5412000,0	0,0
7	135	SLU A1 sism.	7536,1	2726,8	-46040,0	6374000,0	3574000,0	0,0
8	135	SLU A1 sism.	7537,1	5332,9	-46690,0	6924000,0	3575000,0	0,0
9	135	SLU A1 sism.	-1145,3	2723,0	-45140,0	6376000,0	5412000,0	0,0
10	135	SLU A1 sism.	-1144,3	5329,0	-45780,0	6926000,0	5412000,0	0,0
11	135	SLU A1 sism.	7536,1	2726,8	-46040,0	6374000,0	3574000,0	0,0
12	135	SLU A1 sism.	7537,1	5332,9	-46690,0	6924000,0	3575000,0	0,0
13	135	SLU A1 sism.	-1145,3	2723,0	-45140,0	6376000,0	5412000,0	0,0
14	135	SLU A1 sism.	-1144,3	5329,0	-45780,0	6926000,0	5412000,0	0,0
15	135	SLU A1 sism.	7536,1	2726,8	-46040,0	6374000,0	3574000,0	0,0
16	135	SLU A1 sism.	7537,1	5332,9	-46690,0	6924000,0	3575000,0	0,0
17	135	SLU A1 sism.	-1145,3	2723,0	-45140,0	6376000,0	5412000,0	0,0
18	135	SLU A1 sism.	-1144,3	5329,0	-45780,0	6926000,0	5412000,0	0,0
19	135	SLU A1 sism.	7536,1	2726,8	-46040,0	6374000,0	3574000,0	0,0
20	135	SLU A1 sism.	7537,1	5332,9	-46690,0	6924000,0	3575000,0	0,0
21	135	SLU A1 sism.	1892,1	-316,0	-44700,0	5734000,0	4768000,0	0,0
22	135	SLU A1 sism.	1895,3	8370,7	-46850,0	7566000,0	4770000,0	0,0
23	135	SLU A1 sism.	4496,5	-314,9	-44970,0	5734000,0	4217000,0	0,0
24	135	SLU A1 sism.	4499,8	8371,8	-47120,0	7566000,0	4219000,0	0,0
25	135	SLU A1 sism.	1892,1	-316,0	-44700,0	5734000,0	4768000,0	0,0
26	135	SLU A1 sism.	1895,3	8370,7	-46850,0	7566000,0	4770000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

27	135	SLU A1 sism.	4496,5	-314,9	-44970,0	5734000,0	4217000,0	0,0
28	135	SLU A1 sism.	4499,8	8371,8	-47120,0	7566000,0	4219000,0	0,0
29	135	SLU A1 sism.	1892,1	-316,0	-44700,0	5734000,0	4768000,0	0,0
30	135	SLU A1 sism.	1895,3	8370,7	-46850,0	7566000,0	4770000,0	0,0
31	135	SLU A1 sism.	4496,5	-314,9	-44970,0	5734000,0	4217000,0	0,0
32	135	SLU A1 sism.	4499,8	8371,8	-47120,0	7566000,0	4219000,0	0,0
33	135	SLU A1 sism.	1892,1	-316,0	-44700,0	5734000,0	4768000,0	0,0
34	135	SLU A1 sism.	1895,3	8370,7	-46850,0	7566000,0	4770000,0	0,0
35	135	SLU A1 sism.	4496,5	-314,9	-44970,0	5734000,0	4217000,0	0,0
36	135	SLU A1 sism.	4499,8	8371,8	-47120,0	7566000,0	4219000,0	0,0
69	135	SLE Rare	3195,9	4027,9	-45910,0	6650000,0	4493000,0	0,0
1	147	SLU STR.	-214,3	8559,8	-59590,0	9682000,0	7497000,0	0,0
2	147	SLU STR.	-164,8	6584,5	-45840,0	7448000,0	5767000,0	0,0
5	147	SLU A1 sism.	-4528,6	5272,7	-45650,0	7169000,0	6695000,0	0,0
6	147	SLU A1 sism.	-4528,6	7896,2	-46020,0	7726000,0	6695000,0	0,0
7	147	SLU A1 sism.	4198,9	5272,7	-45650,0	7169000,0	4840000,0	0,0
8	147	SLU A1 sism.	4198,9	7896,2	-46020,0	7726000,0	4840000,0	0,0
9	147	SLU A1 sism.	-4528,6	5272,7	-45650,0	7169000,0	6695000,0	0,0
10	147	SLU A1 sism.	-4528,6	7896,2	-46020,0	7726000,0	6695000,0	0,0
11	147	SLU A1 sism.	4198,9	5272,7	-45650,0	7169000,0	4840000,0	0,0
12	147	SLU A1 sism.	4198,9	7896,2	-46020,0	7726000,0	4840000,0	0,0
13	147	SLU A1 sism.	-4528,6	5272,7	-45650,0	7169000,0	6695000,0	0,0
14	147	SLU A1 sism.	-4528,6	7896,2	-46020,0	7726000,0	6695000,0	0,0
15	147	SLU A1 sism.	4198,9	5272,7	-45650,0	7169000,0	4840000,0	0,0
16	147	SLU A1 sism.	4198,9	7896,2	-46020,0	7726000,0	4840000,0	0,0
17	147	SLU A1 sism.	-4528,6	5272,7	-45650,0	7169000,0	6695000,0	0,0
18	147	SLU A1 sism.	-4528,6	7896,2	-46020,0	7726000,0	6695000,0	0,0
19	147	SLU A1 sism.	4198,9	5272,7	-45650,0	7169000,0	4840000,0	0,0
20	147	SLU A1 sism.	4198,9	7896,2	-46020,0	7726000,0	4840000,0	0,0
21	147	SLU A1 sism.	-1474,0	2211,9	-45220,0	6519000,0	6046000,0	0,0
22	147	SLU A1 sism.	-1474,0	10960,0	-46460,0	8376000,0	6046000,0	0,0
23	147	SLU A1 sism.	1144,3	2211,9	-45220,0	6519000,0	5489000,0	0,0
24	147	SLU A1 sism.	1144,3	10960,0	-46460,0	8376000,0	5489000,0	0,0
25	147	SLU A1 sism.	-1474,0	2211,9	-45220,0	6519000,0	6046000,0	0,0
26	147	SLU A1 sism.	-1474,0	10960,0	-46460,0	8376000,0	6046000,0	0,0
27	147	SLU A1 sism.	1144,3	2211,9	-45220,0	6519000,0	5489000,0	0,0
28	147	SLU A1 sism.	1144,3	10960,0	-46460,0	8376000,0	5489000,0	0,0
29	147	SLU A1 sism.	-1474,0	2211,9	-45220,0	6519000,0	6046000,0	0,0
30	147	SLU A1 sism.	-1474,0	10960,0	-46460,0	8376000,0	6046000,0	0,0
31	147	SLU A1 sism.	1144,3	2211,9	-45220,0	6519000,0	5489000,0	0,0
32	147	SLU A1 sism.	1144,3	10960,0	-46460,0	8376000,0	5489000,0	0,0
33	147	SLU A1 sism.	-1474,0	2211,9	-45220,0	6519000,0	6046000,0	0,0
34	147	SLU A1 sism.	-1474,0	10960,0	-46460,0	8376000,0	6046000,0	0,0
35	147	SLU A1 sism.	1144,3	2211,9	-45220,0	6519000,0	5489000,0	0,0
36	147	SLU A1 sism.	1144,3	10960,0	-46460,0	8376000,0	5489000,0	0,0
69	147	SLE Rare	-164,8	6584,5	-45840,0	7448000,0	5767000,0	0,0
1	151	SLU STR.	4255,5	7698,1	-47640,0	9185000,0	5941000,0	0,0
2	151	SLU STR.	3273,4	5921,6	-36650,0	7065000,0	4570000,0	0,0
5	151	SLU A1 sism.	-1068,2	4618,1	-36300,0	6790000,0	5490000,0	0,0
6	151	SLU A1 sism.	-1068,2	7225,1	-37000,0	7340000,0	5490000,0	0,0
7	151	SLU A1 sism.	7615,0	4618,1	-36300,0	6790000,0	3650000,0	0,0
8	151	SLU A1 sism.	7615,0	7225,1	-37000,0	7340000,0	3650000,0	0,0
9	151	SLU A1 sism.	-1068,2	4618,1	-36300,0	6790000,0	5490000,0	0,0
10	151	SLU A1 sism.	-1068,2	7225,1	-37000,0	7340000,0	5490000,0	0,0
11	151	SLU A1 sism.	7615,0	4618,1	-36300,0	6790000,0	3650000,0	0,0
12	151	SLU A1 sism.	7615,0	7225,1	-37000,0	7340000,0	3650000,0	0,0
13	151	SLU A1 sism.	-1068,2	4618,1	-36300,0	6790000,0	5490000,0	0,0
14	151	SLU A1 sism.	-1068,2	7225,1	-37000,0	7340000,0	5490000,0	0,0
15	151	SLU A1 sism.	7615,0	4618,1	-36300,0	6790000,0	3650000,0	0,0
16	151	SLU A1 sism.	7615,0	7225,1	-37000,0	7340000,0	3650000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

17	151	SLU A1 sism.	-1068,2	4618,1	-36300,0	6790000,0	5490000,0	0,0
18	151	SLU A1 sism.	-1068,2	7225,1	-37000,0	7340000,0	5490000,0	0,0
19	151	SLU A1 sism.	7615,0	4618,1	-36300,0	6790000,0	3650000,0	0,0
20	151	SLU A1 sism.	7615,0	7225,1	-37000,0	7340000,0	3650000,0	0,0
21	151	SLU A1 sism.	1971,0	1576,5	-35490,0	6149000,0	4846000,0	0,0
22	151	SLU A1 sism.	1971,0	10270,0	-37800,0	7981000,0	4846000,0	0,0
23	151	SLU A1 sism.	4575,9	1576,5	-35490,0	6149000,0	4294000,0	0,0
24	151	SLU A1 sism.	4575,9	10270,0	-37800,0	7981000,0	4294000,0	0,0
25	151	SLU A1 sism.	1971,0	1576,5	-35490,0	6149000,0	4846000,0	0,0
26	151	SLU A1 sism.	1971,0	10270,0	-37800,0	7981000,0	4846000,0	0,0
27	151	SLU A1 sism.	4575,9	1576,5	-35490,0	6149000,0	4294000,0	0,0
28	151	SLU A1 sism.	4575,9	10270,0	-37800,0	7981000,0	4294000,0	0,0
29	151	SLU A1 sism.	1971,0	1576,5	-35490,0	6149000,0	4846000,0	0,0
30	151	SLU A1 sism.	1971,0	10270,0	-37800,0	7981000,0	4846000,0	0,0
31	151	SLU A1 sism.	4575,9	1576,5	-35490,0	6149000,0	4294000,0	0,0
32	151	SLU A1 sism.	4575,9	10270,0	-37800,0	7981000,0	4294000,0	0,0
33	151	SLU A1 sism.	1971,0	1576,5	-35490,0	6149000,0	4846000,0	0,0
34	151	SLU A1 sism.	1971,0	10270,0	-37800,0	7981000,0	4846000,0	0,0
35	151	SLU A1 sism.	4575,9	1576,5	-35490,0	6149000,0	4294000,0	0,0
36	151	SLU A1 sism.	4575,9	10270,0	-37800,0	7981000,0	4294000,0	0,0
69	151	SLE Rare	3273,4	5921,6	-36650,0	7065000,0	4570000,0	0,0
1	167	SLU STR.	3718,5	10270,0	-39130,0	9790000,0	6092000,0	0,0
2	167	SLU STR.	2860,4	7900,5	-30100,0	7531000,0	4686000,0	0,0
5	167	SLU A1 sism.	-1479,8	6599,4	-30230,0	7255000,0	5605000,0	0,0
6	167	SLU A1 sism.	-1480,8	9205,4	-30870,0	7804000,0	5605000,0	0,0
7	167	SLU A1 sism.	7201,6	6595,5	-29320,0	7257000,0	3768000,0	0,0
8	167	SLU A1 sism.	7200,6	9201,5	-29970,0	7806000,0	3767000,0	0,0
9	167	SLU A1 sism.	-1479,8	6599,4	-30230,0	7255000,0	5605000,0	0,0
10	167	SLU A1 sism.	-1480,8	9205,4	-30870,0	7804000,0	5605000,0	0,0
11	167	SLU A1 sism.	7201,6	6595,5	-29320,0	7257000,0	3768000,0	0,0
12	167	SLU A1 sism.	7200,6	9201,5	-29970,0	7806000,0	3767000,0	0,0
13	167	SLU A1 sism.	-1479,8	6599,4	-30230,0	7255000,0	5605000,0	0,0
14	167	SLU A1 sism.	-1480,8	9205,4	-30870,0	7804000,0	5605000,0	0,0
15	167	SLU A1 sism.	7201,6	6595,5	-29320,0	7257000,0	3768000,0	0,0
16	167	SLU A1 sism.	7200,6	9201,5	-29970,0	7806000,0	3767000,0	0,0
17	167	SLU A1 sism.	-1479,8	6599,4	-30230,0	7255000,0	5605000,0	0,0
18	167	SLU A1 sism.	-1480,8	9205,4	-30870,0	7804000,0	5605000,0	0,0
19	167	SLU A1 sism.	7201,6	6595,5	-29320,0	7257000,0	3768000,0	0,0
20	167	SLU A1 sism.	7200,6	9201,5	-29970,0	7806000,0	3767000,0	0,0
21	167	SLU A1 sism.	1559,8	3557,7	-29160,0	6614000,0	4963000,0	0,0
22	167	SLU A1 sism.	1556,6	12240,0	-31310,0	8446000,0	4961000,0	0,0
23	167	SLU A1 sism.	4164,2	3556,5	-28890,0	6615000,0	4412000,0	0,0
24	167	SLU A1 sism.	4161,0	12240,0	-31040,0	8447000,0	4409000,0	0,0
25	167	SLU A1 sism.	1559,8	3557,7	-29160,0	6614000,0	4963000,0	0,0
26	167	SLU A1 sism.	1556,6	12240,0	-31310,0	8446000,0	4961000,0	0,0
27	167	SLU A1 sism.	4164,2	3556,5	-28890,0	6615000,0	4412000,0	0,0
28	167	SLU A1 sism.	4161,0	12240,0	-31040,0	8447000,0	4409000,0	0,0
29	167	SLU A1 sism.	1559,8	3557,7	-29160,0	6614000,0	4963000,0	0,0
30	167	SLU A1 sism.	1556,6	12240,0	-31310,0	8446000,0	4961000,0	0,0
31	167	SLU A1 sism.	4164,2	3556,5	-28890,0	6615000,0	4412000,0	0,0
32	167	SLU A1 sism.	4161,0	12240,0	-31040,0	8447000,0	4409000,0	0,0
33	167	SLU A1 sism.	1559,8	3557,7	-29160,0	6614000,0	4963000,0	0,0
34	167	SLU A1 sism.	1556,6	12240,0	-31310,0	8446000,0	4961000,0	0,0
35	167	SLU A1 sism.	4164,2	3556,5	-28890,0	6615000,0	4412000,0	0,0
36	167	SLU A1 sism.	4161,0	12240,0	-31040,0	8447000,0	4409000,0	0,0
69	167	SLE Rare	2860,4	7900,5	-30100,0	7531000,0	4686000,0	0,0
1	179	SLU STR.	-350,3	11120,0	-49750,0	10150000,0	7367000,0	0,0
2	179	SLU STR.	-269,5	8556,6	-38270,0	7808000,0	5667000,0	0,0
5	179	SLU A1 sism.	-4629,0	7251,7	-38630,0	7530000,0	6592000,0	0,0
6	179	SLU A1 sism.	-4630,9	9868,0	-38940,0	8085000,0	6591000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

7	179	SLU A1 sism.	4092,0	7245,2	-37600,0	7531000,0	4742000,0	0,0
8	179	SLU A1 sism.	4090,0	9861,5	-37910,0	8086000,0	4742000,0	0,0
9	179	SLU A1 sism.	-4629,0	7251,7	-38630,0	7530000,0	6592000,0	0,0
10	179	SLU A1 sism.	-4630,9	9868,0	-38940,0	8085000,0	6591000,0	0,0
11	179	SLU A1 sism.	4092,0	7245,2	-37600,0	7531000,0	4742000,0	0,0
12	179	SLU A1 sism.	4090,0	9861,5	-37910,0	8086000,0	4742000,0	0,0
13	179	SLU A1 sism.	-4629,0	7251,7	-38630,0	7530000,0	6592000,0	0,0
14	179	SLU A1 sism.	-4630,9	9868,0	-38940,0	8085000,0	6591000,0	0,0
15	179	SLU A1 sism.	4092,0	7245,2	-37600,0	7531000,0	4742000,0	0,0
16	179	SLU A1 sism.	4090,0	9861,5	-37910,0	8086000,0	4742000,0	0,0
17	179	SLU A1 sism.	-4629,0	7251,7	-38630,0	7530000,0	6592000,0	0,0
18	179	SLU A1 sism.	-4630,9	9868,0	-38940,0	8085000,0	6591000,0	0,0
19	179	SLU A1 sism.	4092,0	7245,2	-37600,0	7531000,0	4742000,0	0,0
20	179	SLU A1 sism.	4090,0	9861,5	-37910,0	8086000,0	4742000,0	0,0
21	179	SLU A1 sism.	-1574,4	4197,1	-37910,0	6883000,0	5944000,0	0,0
22	179	SLU A1 sism.	-1580,9	12920,0	-38940,0	8733000,0	5944000,0	0,0
23	179	SLU A1 sism.	1041,9	4195,2	-37600,0	6883000,0	5390000,0	0,0
24	179	SLU A1 sism.	1035,4	12920,0	-38630,0	8733000,0	5389000,0	0,0
25	179	SLU A1 sism.	-1574,4	4197,1	-37910,0	6883000,0	5944000,0	0,0
26	179	SLU A1 sism.	-1580,9	12920,0	-38940,0	8733000,0	5944000,0	0,0
27	179	SLU A1 sism.	1041,9	4195,2	-37600,0	6883000,0	5390000,0	0,0
28	179	SLU A1 sism.	1035,4	12920,0	-38630,0	8733000,0	5389000,0	0,0
29	179	SLU A1 sism.	-1574,4	4197,1	-37910,0	6883000,0	5944000,0	0,0
30	179	SLU A1 sism.	-1580,9	12920,0	-38940,0	8733000,0	5944000,0	0,0
31	179	SLU A1 sism.	1041,9	4195,2	-37600,0	6883000,0	5390000,0	0,0
32	179	SLU A1 sism.	1035,4	12920,0	-38630,0	8733000,0	5389000,0	0,0
33	179	SLU A1 sism.	-1574,4	4197,1	-37910,0	6883000,0	5944000,0	0,0
34	179	SLU A1 sism.	-1580,9	12920,0	-38940,0	8733000,0	5944000,0	0,0
35	179	SLU A1 sism.	1041,9	4195,2	-37600,0	6883000,0	5390000,0	0,0
36	179	SLU A1 sism.	1035,4	12920,0	-38630,0	8733000,0	5389000,0	0,0
69	179	SLE Rare	-269,5	8556,6	-38270,0	7808000,0	5667000,0	0,0
1	199	SLU STR.	-410,9	14400,0	-38580,0	10970000,0	7268000,0	0,0
2	199	SLU STR.	-316,1	11080,0	-29670,0	8436000,0	5591000,0	0,0
5	199	SLU A1 sism.	-4658,8	9776,3	-30610,0	8159000,0	6507000,0	0,0
6	199	SLU A1 sism.	-4660,0	12380,0	-30880,0	8710000,0	6507000,0	0,0
7	199	SLU A1 sism.	4027,9	9773,0	-28460,0	8162000,0	4675000,0	0,0
8	199	SLU A1 sism.	4026,7	12380,0	-28730,0	8713000,0	4675000,0	0,0
9	199	SLU A1 sism.	-4658,8	9776,3	-30610,0	8159000,0	6507000,0	0,0
10	199	SLU A1 sism.	-4660,0	12380,0	-30880,0	8710000,0	6507000,0	0,0
11	199	SLU A1 sism.	4027,9	9773,0	-28460,0	8162000,0	4675000,0	0,0
12	199	SLU A1 sism.	4026,7	12380,0	-28730,0	8713000,0	4675000,0	0,0
13	199	SLU A1 sism.	-4658,8	9776,3	-30610,0	8159000,0	6507000,0	0,0
14	199	SLU A1 sism.	-4660,0	12380,0	-30880,0	8710000,0	6507000,0	0,0
15	199	SLU A1 sism.	4027,9	9773,0	-28460,0	8162000,0	4675000,0	0,0
16	199	SLU A1 sism.	4026,7	12380,0	-28730,0	8713000,0	4675000,0	0,0
17	199	SLU A1 sism.	-4658,8	9776,3	-30610,0	8159000,0	6507000,0	0,0
18	199	SLU A1 sism.	-4660,0	12380,0	-30880,0	8710000,0	6507000,0	0,0
19	199	SLU A1 sism.	4027,9	9773,0	-28460,0	8162000,0	4675000,0	0,0
20	199	SLU A1 sism.	4026,7	12380,0	-28730,0	8713000,0	4675000,0	0,0
21	199	SLU A1 sism.	-1617,1	6736,7	-29540,0	7517000,0	5867000,0	0,0
22	199	SLU A1 sism.	-1621,0	15420,0	-30450,0	9354000,0	5865000,0	0,0
23	199	SLU A1 sism.	988,9	6735,7	-28900,0	7518000,0	5317000,0	0,0
24	199	SLU A1 sism.	985,0	15420,0	-29800,0	9355000,0	5315000,0	0,0
25	199	SLU A1 sism.	-1617,1	6736,7	-29540,0	7517000,0	5867000,0	0,0
26	199	SLU A1 sism.	-1621,0	15420,0	-30450,0	9354000,0	5865000,0	0,0
27	199	SLU A1 sism.	988,9	6735,7	-28900,0	7518000,0	5317000,0	0,0
28	199	SLU A1 sism.	985,0	15420,0	-29800,0	9355000,0	5315000,0	0,0
29	199	SLU A1 sism.	-1617,1	6736,7	-29540,0	7517000,0	5867000,0	0,0
30	199	SLU A1 sism.	-1621,0	15420,0	-30450,0	9354000,0	5865000,0	0,0
31	199	SLU A1 sism.	988,9	6735,7	-28900,0	7518000,0	5317000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

32	199	SLU A1 sism.	985,0	15420,0	-29800,0	9355000,0	5315000,0	0,0
33	199	SLU A1 sism.	-1617,1	6736,7	-29540,0	7517000,0	5867000,0	0,0
34	199	SLU A1 sism.	-1621,0	15420,0	-30450,0	9354000,0	5865000,0	0,0
35	199	SLU A1 sism.	988,9	6735,7	-28900,0	7518000,0	5317000,0	0,0
36	199	SLU A1 sism.	985,0	15420,0	-29800,0	9355000,0	5315000,0	0,0
69	199	SLE Rare	-316,1	11080,0	-29670,0	8436000,0	5591000,0	0,0
1	211	SLU STR.	-4680,3	12410,0	-59040,0	10690000,0	8858000,0	0,0
2	211	SLU STR.	-3600,2	9547,9	-45420,0	8221000,0	6814000,0	0,0
5	211	SLU A1 sism.	-7972,8	8238,8	-46040,0	7943000,0	7742000,0	0,0
6	211	SLU A1 sism.	-7972,8	10860,0	-46040,0	8499000,0	7742000,0	0,0
7	211	SLU A1 sism.	772,4	8238,8	-44800,0	7943000,0	5886000,0	0,0
8	211	SLU A1 sism.	772,4	10860,0	-44800,0	8499000,0	5886000,0	0,0
9	211	SLU A1 sism.	-7972,8	8238,8	-46040,0	7943000,0	7742000,0	0,0
10	211	SLU A1 sism.	-7972,8	10860,0	-46040,0	8499000,0	7742000,0	0,0
11	211	SLU A1 sism.	772,4	8238,8	-44800,0	7943000,0	5886000,0	0,0
12	211	SLU A1 sism.	772,4	10860,0	-44800,0	8499000,0	5886000,0	0,0
13	211	SLU A1 sism.	-7972,8	8238,8	-46040,0	7943000,0	7742000,0	0,0
14	211	SLU A1 sism.	-7972,8	10860,0	-46040,0	8499000,0	7742000,0	0,0
15	211	SLU A1 sism.	772,4	8238,8	-44800,0	7943000,0	5886000,0	0,0
16	211	SLU A1 sism.	772,4	10860,0	-44800,0	8499000,0	5886000,0	0,0
17	211	SLU A1 sism.	-7972,8	8238,8	-46040,0	7943000,0	7742000,0	0,0
18	211	SLU A1 sism.	-7972,8	10860,0	-46040,0	8499000,0	7742000,0	0,0
19	211	SLU A1 sism.	772,4	8238,8	-44800,0	7943000,0	5886000,0	0,0
20	211	SLU A1 sism.	772,4	10860,0	-44800,0	8499000,0	5886000,0	0,0
21	211	SLU A1 sism.	-4912,0	5184,2	-45600,0	7293000,0	7093000,0	0,0
22	211	SLU A1 sism.	-4912,0	13910,0	-45600,0	9148000,0	7093000,0	0,0
23	211	SLU A1 sism.	-2288,4	5184,2	-45230,0	7293000,0	6536000,0	0,0
24	211	SLU A1 sism.	-2288,4	13910,0	-45230,0	9148000,0	6536000,0	0,0
25	211	SLU A1 sism.	-4912,0	5184,2	-45600,0	7293000,0	7093000,0	0,0
26	211	SLU A1 sism.	-4912,0	13910,0	-45600,0	9148000,0	7093000,0	0,0
27	211	SLU A1 sism.	-2288,4	5184,2	-45230,0	7293000,0	6536000,0	0,0
28	211	SLU A1 sism.	-2288,4	13910,0	-45230,0	9148000,0	6536000,0	0,0
29	211	SLU A1 sism.	-4912,0	5184,2	-45600,0	7293000,0	7093000,0	0,0
30	211	SLU A1 sism.	-4912,0	13910,0	-45600,0	9148000,0	7093000,0	0,0
31	211	SLU A1 sism.	-2288,4	5184,2	-45230,0	7293000,0	6536000,0	0,0
32	211	SLU A1 sism.	-2288,4	13910,0	-45230,0	9148000,0	6536000,0	0,0
33	211	SLU A1 sism.	-4912,0	5184,2	-45600,0	7293000,0	7093000,0	0,0
34	211	SLU A1 sism.	-4912,0	13910,0	-45600,0	9148000,0	7093000,0	0,0
35	211	SLU A1 sism.	-2288,4	5184,2	-45230,0	7293000,0	6536000,0	0,0
36	211	SLU A1 sism.	-2288,4	13910,0	-45230,0	9148000,0	6536000,0	0,0
69	211	SLE Rare	-3600,2	9547,9	-45420,0	8221000,0	6814000,0	0,0
1	215	SLU STR.	-3843,0	14950,0	-46620,0	11130000,0	8372000,0	0,0
2	215	SLU STR.	-2956,1	11500,0	-35860,0	8558000,0	6440000,0	0,0
5	215	SLU A1 sism.	-7301,2	10200,0	-37020,0	8282000,0	7356000,0	0,0
6	215	SLU A1 sism.	-7301,2	12800,0	-37020,0	8834000,0	7356000,0	0,0
7	215	SLU A1 sism.	1389,0	10200,0	-34700,0	8282000,0	5524000,0	0,0
8	215	SLU A1 sism.	1389,0	12800,0	-34700,0	8834000,0	5524000,0	0,0
9	215	SLU A1 sism.	-7301,2	10200,0	-37020,0	8282000,0	7356000,0	0,0
10	215	SLU A1 sism.	-7301,2	12800,0	-37020,0	8834000,0	7356000,0	0,0
11	215	SLU A1 sism.	1389,0	10200,0	-34700,0	8282000,0	5524000,0	0,0
12	215	SLU A1 sism.	1389,0	12800,0	-34700,0	8834000,0	5524000,0	0,0
13	215	SLU A1 sism.	-7301,2	10200,0	-37020,0	8282000,0	7356000,0	0,0
14	215	SLU A1 sism.	-7301,2	12800,0	-37020,0	8834000,0	7356000,0	0,0
15	215	SLU A1 sism.	1389,0	10200,0	-34700,0	8282000,0	5524000,0	0,0
16	215	SLU A1 sism.	1389,0	12800,0	-34700,0	8834000,0	5524000,0	0,0
17	215	SLU A1 sism.	-7301,2	10200,0	-37020,0	8282000,0	7356000,0	0,0
18	215	SLU A1 sism.	-7301,2	12800,0	-37020,0	8834000,0	7356000,0	0,0
19	215	SLU A1 sism.	1389,0	10200,0	-34700,0	8282000,0	5524000,0	0,0
20	215	SLU A1 sism.	1389,0	12800,0	-34700,0	8834000,0	5524000,0	0,0
21	215	SLU A1 sism.	-4259,6	7157,8	-36210,0	7638000,0	6715000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

22	215	SLU A1 sism.	-4259,6	15840,0	-36210,0	9478000,0	6715000,0	0,0
23	215	SLU A1 sism.	-1652,6	7157,8	-35510,0	7638000,0	6165000,0	0,0
24	215	SLU A1 sism.	-1652,6	15840,0	-35510,0	9478000,0	6165000,0	0,0
25	215	SLU A1 sism.	-4259,6	7157,8	-36210,0	7638000,0	6715000,0	0,0
26	215	SLU A1 sism.	-4259,6	15840,0	-36210,0	9478000,0	6715000,0	0,0
27	215	SLU A1 sism.	-1652,6	7157,8	-35510,0	7638000,0	6165000,0	0,0
28	215	SLU A1 sism.	-1652,6	15840,0	-35510,0	9478000,0	6165000,0	0,0
29	215	SLU A1 sism.	-4259,6	7157,8	-36210,0	7638000,0	6715000,0	0,0
30	215	SLU A1 sism.	-4259,6	15840,0	-36210,0	9478000,0	6715000,0	0,0
31	215	SLU A1 sism.	-1652,6	7157,8	-35510,0	7638000,0	6165000,0	0,0
32	215	SLU A1 sism.	-1652,6	15840,0	-35510,0	9478000,0	6165000,0	0,0
33	215	SLU A1 sism.	-4259,6	7157,8	-36210,0	7638000,0	6715000,0	0,0
34	215	SLU A1 sism.	-4259,6	15840,0	-36210,0	9478000,0	6715000,0	0,0
35	215	SLU A1 sism.	-1652,6	7157,8	-35510,0	7638000,0	6165000,0	0,0
36	215	SLU A1 sism.	-1652,6	15840,0	-35510,0	9478000,0	6165000,0	0,0
69	215	SLE Rare	-2956,1	11500,0	-35860,0	8558000,0	6440000,0	0,0
1	231	SLU STR.	-7388,8	13970,0	-58330,0	10710000,0	9541000,0	0,0
2	231	SLU STR.	-5683,7	10740,0	-44870,0	8242000,0	7339000,0	0,0
5	231	SLU A1 sism.	-10030,0	9439,7	-46080,0	7967000,0	8255000,0	0,0
6	231	SLU A1 sism.	-10030,0	12040,0	-45810,0	8518000,0	8255000,0	0,0
7	231	SLU A1 sism.	-1340,9	9443,0	-43930,0	7965000,0	6423000,0	0,0
8	231	SLU A1 sism.	-1339,8	12050,0	-43660,0	8516000,0	6423000,0	0,0
9	231	SLU A1 sism.	-10030,0	9439,7	-46080,0	7967000,0	8255000,0	0,0
10	231	SLU A1 sism.	-10030,0	12040,0	-45810,0	8518000,0	8255000,0	0,0
11	231	SLU A1 sism.	-1340,9	9443,0	-43930,0	7965000,0	6423000,0	0,0
12	231	SLU A1 sism.	-1339,8	12050,0	-43660,0	8516000,0	6423000,0	0,0
13	231	SLU A1 sism.	-10030,0	9439,7	-46080,0	7967000,0	8255000,0	0,0
14	231	SLU A1 sism.	-10030,0	12040,0	-45810,0	8518000,0	8255000,0	0,0
15	231	SLU A1 sism.	-1340,9	9443,0	-43930,0	7965000,0	6423000,0	0,0
16	231	SLU A1 sism.	-1339,8	12050,0	-43660,0	8516000,0	6423000,0	0,0
17	231	SLU A1 sism.	-10030,0	9439,7	-46080,0	7967000,0	8255000,0	0,0
18	231	SLU A1 sism.	-10030,0	12040,0	-45810,0	8518000,0	8255000,0	0,0
19	231	SLU A1 sism.	-1340,9	9443,0	-43930,0	7965000,0	6423000,0	0,0
20	231	SLU A1 sism.	-1339,8	12050,0	-43660,0	8516000,0	6423000,0	0,0
21	231	SLU A1 sism.	-6988,7	6402,4	-45650,0	7323000,0	7613000,0	0,0
22	231	SLU A1 sism.	-6984,8	15080,0	-44740,0	9161000,0	7615000,0	0,0
23	231	SLU A1 sism.	-4382,7	6403,4	-45000,0	7322000,0	7063000,0	0,0
24	231	SLU A1 sism.	-4378,8	15080,0	-44100,0	9160000,0	7065000,0	0,0
25	231	SLU A1 sism.	-6988,7	6402,4	-45650,0	7323000,0	7613000,0	0,0
26	231	SLU A1 sism.	-6984,8	15080,0	-44740,0	9161000,0	7615000,0	0,0
27	231	SLU A1 sism.	-4382,7	6403,4	-45000,0	7322000,0	7063000,0	0,0
28	231	SLU A1 sism.	-4378,8	15080,0	-44100,0	9160000,0	7065000,0	0,0
29	231	SLU A1 sism.	-6988,7	6402,4	-45650,0	7323000,0	7613000,0	0,0
30	231	SLU A1 sism.	-6984,8	15080,0	-44740,0	9161000,0	7615000,0	0,0
31	231	SLU A1 sism.	-4382,7	6403,4	-45000,0	7322000,0	7063000,0	0,0
32	231	SLU A1 sism.	-4378,8	15080,0	-44100,0	9160000,0	7065000,0	0,0
33	231	SLU A1 sism.	-6988,7	6402,4	-45650,0	7323000,0	7613000,0	0,0
34	231	SLU A1 sism.	-6984,8	15080,0	-44740,0	9161000,0	7615000,0	0,0
35	231	SLU A1 sism.	-4382,7	6403,4	-45000,0	7322000,0	7063000,0	0,0
36	231	SLU A1 sism.	-4378,8	15080,0	-44100,0	9160000,0	7065000,0	0,0
69	231	SLE Rare	-5683,7	10740,0	-44870,0	8242000,0	7339000,0	0,0
1	243	SLU STR.	-8947,5	10050,0	-73200,0	9524000,0	10310000,0	0,0
2	243	SLU STR.	-6882,7	7728,0	-56310,0	7326000,0	7932000,0	0,0
5	243	SLU A1 sism.	-11240,0	6416,6	-56980,0	7049000,0	8856000,0	0,0
6	243	SLU A1 sism.	-11240,0	9032,8	-56670,0	7604000,0	8857000,0	0,0
7	243	SLU A1 sism.	-2523,2	6423,1	-55950,0	7048000,0	7007000,0	0,0
8	243	SLU A1 sism.	-2521,3	9039,3	-55640,0	7603000,0	7007000,0	0,0
9	243	SLU A1 sism.	-11240,0	6416,6	-56980,0	7049000,0	8856000,0	0,0
10	243	SLU A1 sism.	-11240,0	9032,8	-56670,0	7604000,0	8857000,0	0,0
11	243	SLU A1 sism.	-2523,2	6423,1	-55950,0	7048000,0	7007000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

12	243	SLU A1 sism.	-2521,3	9039,3	-55640,0	7603000,0	7007000,0	0,0
13	243	SLU A1 sism.	-11240,0	6416,6	-56980,0	7049000,0	8856000,0	0,0
14	243	SLU A1 sism.	-11240,0	9032,8	-56670,0	7604000,0	8857000,0	0,0
15	243	SLU A1 sism.	-2523,2	6423,1	-55950,0	7048000,0	7007000,0	0,0
16	243	SLU A1 sism.	-2521,3	9039,3	-55640,0	7603000,0	7007000,0	0,0
17	243	SLU A1 sism.	-11240,0	6416,6	-56980,0	7049000,0	8856000,0	0,0
18	243	SLU A1 sism.	-11240,0	9032,8	-56670,0	7604000,0	8857000,0	0,0
19	243	SLU A1 sism.	-2523,2	6423,1	-55950,0	7048000,0	7007000,0	0,0
20	243	SLU A1 sism.	-2521,3	9039,3	-55640,0	7603000,0	7007000,0	0,0
21	243	SLU A1 sism.	-8194,1	3366,5	-56980,0	6402000,0	8209000,0	0,0
22	243	SLU A1 sism.	-8187,6	12090,0	-55950,0	8251000,0	8209000,0	0,0
23	243	SLU A1 sism.	-5577,8	3368,5	-56670,0	6401000,0	7654000,0	0,0
24	243	SLU A1 sism.	-5571,3	12090,0	-55640,0	8251000,0	7655000,0	0,0
25	243	SLU A1 sism.	-8194,1	3366,5	-56980,0	6402000,0	8209000,0	0,0
26	243	SLU A1 sism.	-8187,6	12090,0	-55950,0	8251000,0	8209000,0	0,0
27	243	SLU A1 sism.	-5577,8	3368,5	-56670,0	6401000,0	7654000,0	0,0
28	243	SLU A1 sism.	-5571,3	12090,0	-55640,0	8251000,0	7655000,0	0,0
29	243	SLU A1 sism.	-8194,1	3366,5	-56980,0	6402000,0	8209000,0	0,0
30	243	SLU A1 sism.	-8187,6	12090,0	-55950,0	8251000,0	8209000,0	0,0
31	243	SLU A1 sism.	-5577,8	3368,5	-56670,0	6401000,0	7654000,0	0,0
32	243	SLU A1 sism.	-5571,3	12090,0	-55640,0	8251000,0	7655000,0	0,0
33	243	SLU A1 sism.	-8194,1	3366,5	-56980,0	6402000,0	8209000,0	0,0
34	243	SLU A1 sism.	-8187,6	12090,0	-55950,0	8251000,0	8209000,0	0,0
35	243	SLU A1 sism.	-5577,8	3368,5	-56670,0	6401000,0	7654000,0	0,0
36	243	SLU A1 sism.	-5571,3	12090,0	-55640,0	8251000,0	7655000,0	0,0
69	243	SLE Rare	-6882,7	7728,0	-56310,0	7326000,0	7932000,0	0,0
1	247	SLU STR.	-10240,0	11560,0	-72060,0	9773000,0	10430000,0	0,0
2	247	SLU STR.	-7873,3	8894,9	-55430,0	7518000,0	8019000,0	0,0
5	247	SLU A1 sism.	-12210,0	7590,5	-56520,0	7244000,0	8935000,0	0,0
6	247	SLU A1 sism.	-12210,0	10190,0	-56020,0	7794000,0	8936000,0	0,0
7	247	SLU A1 sism.	-3534,7	7595,7	-54840,0	7241000,0	7103000,0	0,0
8	247	SLU A1 sism.	-3533,1	10200,0	-54330,0	7791000,0	7104000,0	0,0
9	247	SLU A1 sism.	-12210,0	7590,5	-56520,0	7244000,0	8935000,0	0,0
10	247	SLU A1 sism.	-12210,0	10190,0	-56020,0	7794000,0	8936000,0	0,0
11	247	SLU A1 sism.	-3534,7	7595,7	-54840,0	7241000,0	7103000,0	0,0
12	247	SLU A1 sism.	-3533,1	10200,0	-54330,0	7791000,0	7104000,0	0,0
13	247	SLU A1 sism.	-12210,0	7590,5	-56520,0	7244000,0	8935000,0	0,0
14	247	SLU A1 sism.	-12210,0	10190,0	-56020,0	7794000,0	8936000,0	0,0
15	247	SLU A1 sism.	-3534,7	7595,7	-54840,0	7241000,0	7103000,0	0,0
16	247	SLU A1 sism.	-3533,1	10200,0	-54330,0	7791000,0	7104000,0	0,0
17	247	SLU A1 sism.	-12210,0	7590,5	-56520,0	7244000,0	8935000,0	0,0
18	247	SLU A1 sism.	-12210,0	10190,0	-56020,0	7794000,0	8936000,0	0,0
19	247	SLU A1 sism.	-3534,7	7595,7	-54840,0	7241000,0	7103000,0	0,0
20	247	SLU A1 sism.	-3533,1	10200,0	-54330,0	7791000,0	7104000,0	0,0
21	247	SLU A1 sism.	-9177,7	4554,8	-56520,0	6602000,0	8293000,0	0,0
22	247	SLU A1 sism.	-9172,5	13230,0	-54840,0	8434000,0	8296000,0	0,0
23	247	SLU A1 sism.	-6574,0	4556,3	-56020,0	6601000,0	7743000,0	0,0
24	247	SLU A1 sism.	-6568,9	13240,0	-54330,0	8433000,0	7746000,0	0,0
25	247	SLU A1 sism.	-9177,7	4554,8	-56520,0	6602000,0	8293000,0	0,0
26	247	SLU A1 sism.	-9172,5	13230,0	-54840,0	8434000,0	8296000,0	0,0
27	247	SLU A1 sism.	-6574,0	4556,3	-56020,0	6601000,0	7743000,0	0,0
28	247	SLU A1 sism.	-6568,9	13240,0	-54330,0	8433000,0	7746000,0	0,0
29	247	SLU A1 sism.	-9177,7	4554,8	-56520,0	6602000,0	8293000,0	0,0
30	247	SLU A1 sism.	-9172,5	13230,0	-54840,0	8434000,0	8296000,0	0,0
31	247	SLU A1 sism.	-6574,0	4556,3	-56020,0	6601000,0	7743000,0	0,0
32	247	SLU A1 sism.	-6568,9	13240,0	-54330,0	8433000,0	7746000,0	0,0
33	247	SLU A1 sism.	-9177,7	4554,8	-56520,0	6602000,0	8293000,0	0,0
34	247	SLU A1 sism.	-9172,5	13230,0	-54840,0	8434000,0	8296000,0	0,0
35	247	SLU A1 sism.	-6574,0	4556,3	-56020,0	6601000,0	7743000,0	0,0
36	247	SLU A1 sism.	-6568,9	13240,0	-54330,0	8433000,0	7746000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	247	SLE Rare	-7873,3	8894,9	-55430,0	7518000,0	8019000,0	0,0
1	263	SLU STR.	-11550,0	7977,7	-86030,0	8459000,0	10730000,0	0,0
2	263	SLU STR.	-8883,4	6136,7	-66180,0	6507000,0	8255000,0	0,0
5	263	SLU A1 sism.	-13220,0	4831,8	-66950,0	6233000,0	9173000,0	0,0
6	263	SLU A1 sism.	-13220,0	7437,8	-66310,0	6783000,0	9174000,0	0,0
7	263	SLU A1 sism.	-4543,2	4835,7	-66050,0	6231000,0	7336000,0	0,0
8	263	SLU A1 sism.	-4542,2	7441,7	-65400,0	6781000,0	7337000,0	0,0
9	263	SLU A1 sism.	-13220,0	4831,8	-66950,0	6233000,0	9173000,0	0,0
10	263	SLU A1 sism.	-13220,0	7437,8	-66310,0	6783000,0	9174000,0	0,0
11	263	SLU A1 sism.	-4543,2	4835,7	-66050,0	6231000,0	7336000,0	0,0
12	263	SLU A1 sism.	-4542,2	7441,7	-65400,0	6781000,0	7337000,0	0,0
13	263	SLU A1 sism.	-13220,0	4831,8	-66950,0	6233000,0	9173000,0	0,0
14	263	SLU A1 sism.	-13220,0	7437,8	-66310,0	6783000,0	9174000,0	0,0
15	263	SLU A1 sism.	-4543,2	4835,7	-66050,0	6231000,0	7336000,0	0,0
16	263	SLU A1 sism.	-4542,2	7441,7	-65400,0	6781000,0	7337000,0	0,0
17	263	SLU A1 sism.	-13220,0	4831,8	-66950,0	6233000,0	9173000,0	0,0
18	263	SLU A1 sism.	-13220,0	7437,8	-66310,0	6783000,0	9174000,0	0,0
19	263	SLU A1 sism.	-4543,2	4835,7	-66050,0	6231000,0	7336000,0	0,0
20	263	SLU A1 sism.	-4542,2	7441,7	-65400,0	6781000,0	7337000,0	0,0
21	263	SLU A1 sism.	-10190,0	1792,8	-67390,0	5591000,0	8529000,0	0,0
22	263	SLU A1 sism.	-10180,0	10480,0	-65240,0	7423000,0	8532000,0	0,0
23	263	SLU A1 sism.	-7582,8	1793,9	-67110,0	5591000,0	7978000,0	0,0
24	263	SLU A1 sism.	-7579,5	10480,0	-64970,0	7423000,0	7981000,0	0,0
25	263	SLU A1 sism.	-10190,0	1792,8	-67390,0	5591000,0	8529000,0	0,0
26	263	SLU A1 sism.	-10180,0	10480,0	-65240,0	7423000,0	8532000,0	0,0
27	263	SLU A1 sism.	-7582,8	1793,9	-67110,0	5591000,0	7978000,0	0,0
28	263	SLU A1 sism.	-7579,5	10480,0	-64970,0	7423000,0	7981000,0	0,0
29	263	SLU A1 sism.	-10190,0	1792,8	-67390,0	5591000,0	8529000,0	0,0
30	263	SLU A1 sism.	-10180,0	10480,0	-65240,0	7423000,0	8532000,0	0,0
31	263	SLU A1 sism.	-7582,8	1793,9	-67110,0	5591000,0	7978000,0	0,0
32	263	SLU A1 sism.	-7579,5	10480,0	-64970,0	7423000,0	7981000,0	0,0
33	263	SLU A1 sism.	-10190,0	1792,8	-67390,0	5591000,0	8529000,0	0,0
34	263	SLU A1 sism.	-10180,0	10480,0	-65240,0	7423000,0	8532000,0	0,0
35	263	SLU A1 sism.	-7582,8	1793,9	-67110,0	5591000,0	7978000,0	0,0
36	263	SLU A1 sism.	-7579,5	10480,0	-64970,0	7423000,0	7981000,0	0,0
69	263	SLE Rare	-8883,4	6136,7	-66180,0	6507000,0	8255000,0	0,0
1	275	SLU STR.	-8540,6	4703,4	-88170,0	7447000,0	9864000,0	0,0
2	275	SLU STR.	-6569,7	3618,0	-67820,0	5728000,0	7588000,0	0,0
5	275	SLU A1 sism.	-10930,0	2306,2	-68010,0	5450000,0	8515000,0	0,0
6	275	SLU A1 sism.	-10930,0	4929,8	-67640,0	6007000,0	8515000,0	0,0
7	275	SLU A1 sism.	-2205,9	2306,2	-68010,0	5450000,0	6660000,0	0,0
8	275	SLU A1 sism.	-2205,9	4929,8	-67640,0	6007000,0	6660000,0	0,0
9	275	SLU A1 sism.	-10930,0	2306,2	-68010,0	5450000,0	8515000,0	0,0
10	275	SLU A1 sism.	-10930,0	4929,8	-67640,0	6007000,0	8515000,0	0,0
11	275	SLU A1 sism.	-2205,9	2306,2	-68010,0	5450000,0	6660000,0	0,0
12	275	SLU A1 sism.	-2205,9	4929,8	-67640,0	6007000,0	6660000,0	0,0
13	275	SLU A1 sism.	-10930,0	2306,2	-68010,0	5450000,0	8515000,0	0,0
14	275	SLU A1 sism.	-10930,0	4929,8	-67640,0	6007000,0	8515000,0	0,0
15	275	SLU A1 sism.	-2205,9	2306,2	-68010,0	5450000,0	6660000,0	0,0
16	275	SLU A1 sism.	-2205,9	4929,8	-67640,0	6007000,0	6660000,0	0,0
17	275	SLU A1 sism.	-10930,0	2306,2	-68010,0	5450000,0	8515000,0	0,0
18	275	SLU A1 sism.	-10930,0	4929,8	-67640,0	6007000,0	8515000,0	0,0
19	275	SLU A1 sism.	-2205,9	2306,2	-68010,0	5450000,0	6660000,0	0,0
20	275	SLU A1 sism.	-2205,9	4929,8	-67640,0	6007000,0	6660000,0	0,0
21	275	SLU A1 sism.	-7878,8	-754,6	-68440,0	4800000,0	7866000,0	0,0
22	275	SLU A1 sism.	-7878,8	7990,6	-67200,0	6656000,0	7866000,0	0,0
23	275	SLU A1 sism.	-5260,6	-754,6	-68440,0	4800000,0	7310000,0	0,0
24	275	SLU A1 sism.	-5260,6	7990,6	-67200,0	6656000,0	7310000,0	0,0
25	275	SLU A1 sism.	-7878,8	-754,6	-68440,0	4800000,0	7866000,0	0,0
26	275	SLU A1 sism.	-7878,8	7990,6	-67200,0	6656000,0	7866000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

27	275	SLU A1 sism.	-5260,6	-754,6	-68440,0	4800000,0	7310000,0	0,0
28	275	SLU A1 sism.	-5260,6	7990,6	-67200,0	6656000,0	7310000,0	0,0
29	275	SLU A1 sism.	-7878,8	-754,6	-68440,0	4800000,0	7866000,0	0,0
30	275	SLU A1 sism.	-7878,8	7990,6	-67200,0	6656000,0	7866000,0	0,0
31	275	SLU A1 sism.	-5260,6	-754,6	-68440,0	4800000,0	7310000,0	0,0
32	275	SLU A1 sism.	-5260,6	7990,6	-67200,0	6656000,0	7310000,0	0,0
33	275	SLU A1 sism.	-7878,8	-754,6	-68440,0	4800000,0	7866000,0	0,0
34	275	SLU A1 sism.	-7878,8	7990,6	-67200,0	6656000,0	7866000,0	0,0
35	275	SLU A1 sism.	-5260,6	-754,6	-68440,0	4800000,0	7310000,0	0,0
36	275	SLU A1 sism.	-5260,6	7990,6	-67200,0	6656000,0	7310000,0	0,0
69	275	SLE Rare	-6569,7	3618,0	-67820,0	5728000,0	7588000,0	0,0
1	279	SLU STR.	-11100,0	4153,3	-98130,0	7130000,0	10310000,0	0,0
2	279	SLU STR.	-8536,3	3194,8	-75480,0	5484000,0	7930000,0	0,0
5	279	SLU A1 sism.	-12880,0	1891,3	-75830,0	5210000,0	8850000,0	0,0
6	279	SLU A1 sism.	-12880,0	4498,4	-75130,0	5759000,0	8850000,0	0,0
7	279	SLU A1 sism.	-4194,7	1891,3	-75830,0	5210000,0	7010000,0	0,0
8	279	SLU A1 sism.	-4194,7	4498,4	-75130,0	5759000,0	7010000,0	0,0
9	279	SLU A1 sism.	-12880,0	1891,3	-75830,0	5210000,0	8850000,0	0,0
10	279	SLU A1 sism.	-12880,0	4498,4	-75130,0	5759000,0	8850000,0	0,0
11	279	SLU A1 sism.	-4194,7	1891,3	-75830,0	5210000,0	7010000,0	0,0
12	279	SLU A1 sism.	-4194,7	4498,4	-75130,0	5759000,0	7010000,0	0,0
13	279	SLU A1 sism.	-12880,0	1891,3	-75830,0	5210000,0	8850000,0	0,0
14	279	SLU A1 sism.	-12880,0	4498,4	-75130,0	5759000,0	8850000,0	0,0
15	279	SLU A1 sism.	-4194,7	1891,3	-75830,0	5210000,0	7010000,0	0,0
16	279	SLU A1 sism.	-4194,7	4498,4	-75130,0	5759000,0	7010000,0	0,0
17	279	SLU A1 sism.	-12880,0	1891,3	-75830,0	5210000,0	8850000,0	0,0
18	279	SLU A1 sism.	-12880,0	4498,4	-75130,0	5759000,0	8850000,0	0,0
19	279	SLU A1 sism.	-4194,7	1891,3	-75830,0	5210000,0	7010000,0	0,0
20	279	SLU A1 sism.	-4194,7	4498,4	-75130,0	5759000,0	7010000,0	0,0
21	279	SLU A1 sism.	-9838,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	8206000,0	0,0
22	279	SLU A1 sism.	-9838,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	8206000,0	0,0
23	279	SLU A1 sism.	-7233,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	7654000,0	0,0
24	279	SLU A1 sism.	-7233,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	7654000,0	0,0
25	279	SLU A1 sism.	-9838,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	8206000,0	0,0
26	279	SLU A1 sism.	-9838,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	8206000,0	0,0
27	279	SLU A1 sism.	-7233,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	7654000,0	0,0
28	279	SLU A1 sism.	-7233,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	7654000,0	0,0
29	279	SLU A1 sism.	-9838,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	8206000,0	0,0
30	279	SLU A1 sism.	-9838,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	8206000,0	0,0
31	279	SLU A1 sism.	-7233,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	7654000,0	0,0
32	279	SLU A1 sism.	-7233,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	7654000,0	0,0
33	279	SLU A1 sism.	-9838,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	8206000,0	0,0
34	279	SLU A1 sism.	-9838,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	8206000,0	0,0
35	279	SLU A1 sism.	-7233,8	-1150,3	-76640,0	4568000,0	7654000,0	0,0
36	279	SLU A1 sism.	-7233,8	7539,9	-74330,0	6400000,0	7654000,0	0,0
69	279	SLE Rare	-8536,3	3194,8	-75480,0	5484000,0	7930000,0	0,0
1	295	SLU STR.	-9115,7	996,3	-106600,0	6188000,0	9319000,0	0,0
2	295	SLU STR.	-7012,1	766,4	-81990,0	4760000,0	7168000,0	0,0
5	295	SLU A1 sism.	-11350,0	-534,7	-81860,0	4484000,0	8088000,0	0,0
6	295	SLU A1 sism.	-11350,0	2071,4	-81220,0	5034000,0	8087000,0	0,0
7	295	SLU A1 sism.	-2670,9	-538,6	-82770,0	4486000,0	6250000,0	0,0
8	295	SLU A1 sism.	-2671,9	2067,5	-82120,0	5036000,0	6249000,0	0,0
9	295	SLU A1 sism.	-11350,0	-534,7	-81860,0	4484000,0	8088000,0	0,0
10	295	SLU A1 sism.	-11350,0	2071,4	-81220,0	5034000,0	8087000,0	0,0
11	295	SLU A1 sism.	-2670,9	-538,6	-82770,0	4486000,0	6250000,0	0,0
12	295	SLU A1 sism.	-2671,9	2067,5	-82120,0	5036000,0	6249000,0	0,0
13	295	SLU A1 sism.	-11350,0	-534,7	-81860,0	4484000,0	8088000,0	0,0
14	295	SLU A1 sism.	-11350,0	2071,4	-81220,0	5034000,0	8087000,0	0,0
15	295	SLU A1 sism.	-2670,9	-538,6	-82770,0	4486000,0	6250000,0	0,0
16	295	SLU A1 sism.	-2671,9	2067,5	-82120,0	5036000,0	6249000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

17	295	SLU A1 sism.	-11350,0	-534,7	-81860,0	4484000,0	8088000,0	0,0
18	295	SLU A1 sism.	-11350,0	2071,4	-81220,0	5034000,0	8087000,0	0,0
19	295	SLU A1 sism.	-2670,9	-538,6	-82770,0	4486000,0	6250000,0	0,0
20	295	SLU A1 sism.	-2671,9	2067,5	-82120,0	5036000,0	6249000,0	0,0
21	295	SLU A1 sism.	-8312,7	-3576,4	-82930,0	3844000,0	7445000,0	0,0
22	295	SLU A1 sism.	-8316,0	5110,4	-80780,0	5676000,0	7443000,0	0,0
23	295	SLU A1 sism.	-5708,3	-3577,5	-83200,0	3845000,0	6894000,0	0,0
24	295	SLU A1 sism.	-5711,5	5109,2	-81050,0	5677000,0	6892000,0	0,0
25	295	SLU A1 sism.	-8312,7	-3576,4	-82930,0	3844000,0	7445000,0	0,0
26	295	SLU A1 sism.	-8316,0	5110,4	-80780,0	5676000,0	7443000,0	0,0
27	295	SLU A1 sism.	-5708,3	-3577,5	-83200,0	3845000,0	6894000,0	0,0
28	295	SLU A1 sism.	-5711,5	5109,2	-81050,0	5677000,0	6892000,0	0,0
29	295	SLU A1 sism.	-8312,7	-3576,4	-82930,0	3844000,0	7445000,0	0,0
30	295	SLU A1 sism.	-8316,0	5110,4	-80780,0	5676000,0	7443000,0	0,0
31	295	SLU A1 sism.	-5708,3	-3577,5	-83200,0	3845000,0	6894000,0	0,0
32	295	SLU A1 sism.	-5711,5	5109,2	-81050,0	5677000,0	6892000,0	0,0
33	295	SLU A1 sism.	-8312,7	-3576,4	-82930,0	3844000,0	7445000,0	0,0
34	295	SLU A1 sism.	-8316,0	5110,4	-80780,0	5676000,0	7443000,0	0,0
35	295	SLU A1 sism.	-5708,3	-3577,5	-83200,0	3845000,0	6894000,0	0,0
36	295	SLU A1 sism.	-5711,5	5109,2	-81050,0	5677000,0	6892000,0	0,0
69	295	SLE Rare	-7012,1	766,4	-81990,0	4760000,0	7168000,0	0,0
1	307	SLU STR.	-4484,9	1443,4	-97560,0	6580000,0	7722000,0	0,0
2	307	SLU STR.	-3449,9	1110,3	-75040,0	5062000,0	5940000,0	0,0
5	307	SLU A1 sism.	-7809,4	-194,6	-74680,0	4784000,0	6865000,0	0,0
6	307	SLU A1 sism.	-7811,4	2421,7	-74370,0	5339000,0	6865000,0	0,0
7	307	SLU A1 sism.	911,5	-201,1	-75710,0	4785000,0	5016000,0	0,0
8	307	SLU A1 sism.	909,5	2415,2	-75400,0	5340000,0	5016000,0	0,0
9	307	SLU A1 sism.	-7809,4	-194,6	-74680,0	4784000,0	6865000,0	0,0
10	307	SLU A1 sism.	-7811,4	2421,7	-74370,0	5339000,0	6865000,0	0,0
11	307	SLU A1 sism.	911,5	-201,1	-75710,0	4785000,0	5016000,0	0,0
12	307	SLU A1 sism.	909,5	2415,2	-75400,0	5340000,0	5016000,0	0,0
13	307	SLU A1 sism.	-7809,4	-194,6	-74680,0	4784000,0	6865000,0	0,0
14	307	SLU A1 sism.	-7811,4	2421,7	-74370,0	5339000,0	6865000,0	0,0
15	307	SLU A1 sism.	911,5	-201,1	-75710,0	4785000,0	5016000,0	0,0
16	307	SLU A1 sism.	909,5	2415,2	-75400,0	5340000,0	5016000,0	0,0
17	307	SLU A1 sism.	-7809,4	-194,6	-74680,0	4784000,0	6865000,0	0,0
18	307	SLU A1 sism.	-7811,4	2421,7	-74370,0	5339000,0	6865000,0	0,0
19	307	SLU A1 sism.	911,5	-201,1	-75710,0	4785000,0	5016000,0	0,0
20	307	SLU A1 sism.	909,5	2415,2	-75400,0	5340000,0	5016000,0	0,0
21	307	SLU A1 sism.	-4754,8	-3249,2	-75400,0	4137000,0	6218000,0	0,0
22	307	SLU A1 sism.	-4761,3	5471,7	-74370,0	5986000,0	6217000,0	0,0
23	307	SLU A1 sism.	-2138,6	-3251,1	-75710,0	4137000,0	5663000,0	0,0
24	307	SLU A1 sism.	-2145,1	5469,8	-74680,0	5987000,0	5663000,0	0,0
25	307	SLU A1 sism.	-4754,8	-3249,2	-75400,0	4137000,0	6218000,0	0,0
26	307	SLU A1 sism.	-4761,3	5471,7	-74370,0	5986000,0	6217000,0	0,0
27	307	SLU A1 sism.	-2138,6	-3251,1	-75710,0	4137000,0	5663000,0	0,0
28	307	SLU A1 sism.	-2145,1	5469,8	-74680,0	5987000,0	5663000,0	0,0
29	307	SLU A1 sism.	-4754,8	-3249,2	-75400,0	4137000,0	6218000,0	0,0
30	307	SLU A1 sism.	-4761,3	5471,7	-74370,0	5986000,0	6217000,0	0,0
31	307	SLU A1 sism.	-2138,6	-3251,1	-75710,0	4137000,0	5663000,0	0,0
32	307	SLU A1 sism.	-2145,1	5469,8	-74680,0	5987000,0	5663000,0	0,0
33	307	SLU A1 sism.	-4754,8	-3249,2	-75400,0	4137000,0	6218000,0	0,0
34	307	SLU A1 sism.	-4761,3	5471,7	-74370,0	5986000,0	6217000,0	0,0
35	307	SLU A1 sism.	-2138,6	-3251,1	-75710,0	4137000,0	5663000,0	0,0
36	307	SLU A1 sism.	-2145,1	5469,8	-74680,0	5987000,0	5663000,0	0,0
69	307	SLE Rare	-3449,9	1110,3	-75040,0	5062000,0	5940000,0	0,0
1	311	SLU STR.	-6364,9	-976,3	-110300,0	5812000,0	8178000,0	0,0
2	311	SLU STR.	-4896,1	-751,0	-84840,0	4471000,0	6291000,0	0,0
5	311	SLU A1 sism.	-9234,7	-2050,2	-84250,0	4194000,0	7207000,0	0,0
6	311	SLU A1 sism.	-9236,2	553,4	-83750,0	4744000,0	7206000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

7	311	SLU A1 sism.	-555,9	-2055,4	-85940,0	4197000,0	5375000,0	0,0
8	311	SLU A1 sism.	-557,4	548,2	-85430,0	4747000,0	5374000,0	0,0
9	311	SLU A1 sism.	-9234,7	-2050,2	-84250,0	4194000,0	7207000,0	0,0
10	311	SLU A1 sism.	-9236,2	553,4	-83750,0	4744000,0	7206000,0	0,0
11	311	SLU A1 sism.	-555,9	-2055,4	-85940,0	4197000,0	5375000,0	0,0
12	311	SLU A1 sism.	-557,4	548,2	-85430,0	4747000,0	5374000,0	0,0
13	311	SLU A1 sism.	-9234,7	-2050,2	-84250,0	4194000,0	7207000,0	0,0
14	311	SLU A1 sism.	-9236,2	553,4	-83750,0	4744000,0	7206000,0	0,0
15	311	SLU A1 sism.	-555,9	-2055,4	-85940,0	4197000,0	5375000,0	0,0
16	311	SLU A1 sism.	-557,4	548,2	-85430,0	4747000,0	5374000,0	0,0
17	311	SLU A1 sism.	-9234,7	-2050,2	-84250,0	4194000,0	7207000,0	0,0
18	311	SLU A1 sism.	-9236,2	553,4	-83750,0	4744000,0	7206000,0	0,0
19	311	SLU A1 sism.	-555,9	-2055,4	-85940,0	4197000,0	5375000,0	0,0
20	311	SLU A1 sism.	-557,4	548,2	-85430,0	4747000,0	5374000,0	0,0
21	311	SLU A1 sism.	-6195,3	-5089,6	-85430,0	3554000,0	6567000,0	0,0
22	311	SLU A1 sism.	-6200,5	3589,2	-83750,0	5386000,0	6564000,0	0,0
23	311	SLU A1 sism.	-3591,6	-5091,2	-85940,0	3555000,0	6018000,0	0,0
24	311	SLU A1 sism.	-3596,8	3587,6	-84250,0	5387000,0	6015000,0	0,0
25	311	SLU A1 sism.	-6195,3	-5089,6	-85430,0	3554000,0	6567000,0	0,0
26	311	SLU A1 sism.	-6200,5	3589,2	-83750,0	5386000,0	6564000,0	0,0
27	311	SLU A1 sism.	-3591,6	-5091,2	-85940,0	3555000,0	6018000,0	0,0
28	311	SLU A1 sism.	-3596,8	3587,6	-84250,0	5387000,0	6015000,0	0,0
29	311	SLU A1 sism.	-6195,3	-5089,6	-85430,0	3554000,0	6567000,0	0,0
30	311	SLU A1 sism.	-6200,5	3589,2	-83750,0	5386000,0	6564000,0	0,0
31	311	SLU A1 sism.	-3591,6	-5091,2	-85940,0	3555000,0	6018000,0	0,0
32	311	SLU A1 sism.	-3596,8	3587,6	-84250,0	5387000,0	6015000,0	0,0
33	311	SLU A1 sism.	-6195,3	-5089,6	-85430,0	3554000,0	6567000,0	0,0
34	311	SLU A1 sism.	-6200,5	3589,2	-83750,0	5386000,0	6564000,0	0,0
35	311	SLU A1 sism.	-3591,6	-5091,2	-85940,0	3555000,0	6018000,0	0,0
36	311	SLU A1 sism.	-3596,8	3587,6	-84250,0	5387000,0	6015000,0	0,0
69	311	SLE Rare	-4896,1	-751,0	-84840,0	4471000,0	6291000,0	0,0
1	327	SLU STR.	-3152,3	-1303,2	-107100,0	6077000,0	7083000,0	0,0
2	327	SLU STR.	-2424,9	-1002,4	-82420,0	4674000,0	5448000,0	0,0
5	327	SLU A1 sism.	-6767,7	-2303,0	-81480,0	4398000,0	6364000,0	0,0
6	327	SLU A1 sism.	-6768,8	301,4	-81210,0	4949000,0	6364000,0	0,0
7	327	SLU A1 sism.	1919,1	-2306,3	-83630,0	4400000,0	4532000,0	0,0
8	327	SLU A1 sism.	1917,9	298,1	-83360,0	4951000,0	4532000,0	0,0
9	327	SLU A1 sism.	-6767,7	-2303,0	-81480,0	4398000,0	6364000,0	0,0
10	327	SLU A1 sism.	-6768,8	301,4	-81210,0	4949000,0	6364000,0	0,0
11	327	SLU A1 sism.	1919,1	-2306,3	-83630,0	4400000,0	4532000,0	0,0
12	327	SLU A1 sism.	1917,9	298,1	-83360,0	4951000,0	4532000,0	0,0
13	327	SLU A1 sism.	-6767,7	-2303,0	-81480,0	4398000,0	6364000,0	0,0
14	327	SLU A1 sism.	-6768,8	301,4	-81210,0	4949000,0	6364000,0	0,0
15	327	SLU A1 sism.	1919,1	-2306,3	-83630,0	4400000,0	4532000,0	0,0
16	327	SLU A1 sism.	1917,9	298,1	-83360,0	4951000,0	4532000,0	0,0
17	327	SLU A1 sism.	-6767,7	-2303,0	-81480,0	4398000,0	6364000,0	0,0
18	327	SLU A1 sism.	-6768,8	301,4	-81210,0	4949000,0	6364000,0	0,0
19	327	SLU A1 sism.	1919,1	-2306,3	-83630,0	4400000,0	4532000,0	0,0
20	327	SLU A1 sism.	1917,9	298,1	-83360,0	4951000,0	4532000,0	0,0
21	327	SLU A1 sism.	-3725,9	-5342,6	-82550,0	3755000,0	5724000,0	0,0
22	327	SLU A1 sism.	-3729,8	3338,8	-81640,0	5593000,0	5722000,0	0,0
23	327	SLU A1 sism.	-1119,9	-5343,6	-83190,0	3756000,0	5174000,0	0,0
24	327	SLU A1 sism.	-1123,8	3337,8	-82290,0	5593000,0	5172000,0	0,0
25	327	SLU A1 sism.	-3725,9	-5342,6	-82550,0	3755000,0	5724000,0	0,0
26	327	SLU A1 sism.	-3729,8	3338,8	-81640,0	5593000,0	5722000,0	0,0
27	327	SLU A1 sism.	-1119,9	-5343,6	-83190,0	3756000,0	5174000,0	0,0
28	327	SLU A1 sism.	-1123,8	3337,8	-82290,0	5593000,0	5172000,0	0,0
29	327	SLU A1 sism.	-3725,9	-5342,6	-82550,0	3755000,0	5724000,0	0,0
30	327	SLU A1 sism.	-3729,8	3338,8	-81640,0	5593000,0	5722000,0	0,0
31	327	SLU A1 sism.	-1119,9	-5343,6	-83190,0	3756000,0	5174000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

32	327	SLU A1 sism.	-1123,8	3337,8	-82290,0	5593000,0	5172000,0	0,0
33	327	SLU A1 sism.	-3725,9	-5342,6	-82550,0	3755000,0	5724000,0	0,0
34	327	SLU A1 sism.	-3729,8	3338,8	-81640,0	5593000,0	5722000,0	0,0
35	327	SLU A1 sism.	-1119,9	-5343,6	-83190,0	3756000,0	5174000,0	0,0
36	327	SLU A1 sism.	-1123,8	3337,8	-82290,0	5593000,0	5172000,0	0,0
69	327	SLE Rare	-2424,9	-1002,4	-82420,0	4674000,0	5448000,0	0,0
1	84	SLU STR.	-823,8	4086,0	-88720,0	8320000,0	6623000,0	0,0
2	84	SLU STR.	-633,7	3143,0	-68240,0	6400000,0	5095000,0	0,0
5	84	SLU A1 sism.	-5006,3	1833,9	-67620,0	6122000,0	6023000,0	0,0
6	84	SLU A1 sism.	-5006,3	4452,2	-67620,0	6679000,0	6023000,0	0,0
7	84	SLU A1 sism.	3738,9	1833,9	-68860,0	6122000,0	4167000,0	0,0
8	84	SLU A1 sism.	3738,9	4452,2	-68860,0	6679000,0	4167000,0	0,0
9	84	SLU A1 sism.	-5006,3	1833,9	-67620,0	6122000,0	6023000,0	0,0
10	84	SLU A1 sism.	-5006,3	4452,2	-67620,0	6679000,0	6023000,0	0,0
11	84	SLU A1 sism.	3738,9	1833,9	-68860,0	6122000,0	4167000,0	0,0
12	84	SLU A1 sism.	3738,9	4452,2	-68860,0	6679000,0	4167000,0	0,0
13	84	SLU A1 sism.	-5006,3	1833,9	-67620,0	6122000,0	6023000,0	0,0
14	84	SLU A1 sism.	-5006,3	4452,2	-67620,0	6679000,0	6023000,0	0,0
15	84	SLU A1 sism.	3738,9	1833,9	-68860,0	6122000,0	4167000,0	0,0
16	84	SLU A1 sism.	3738,9	4452,2	-68860,0	6679000,0	4167000,0	0,0
17	84	SLU A1 sism.	-5006,3	1833,9	-67620,0	6122000,0	6023000,0	0,0
18	84	SLU A1 sism.	-5006,3	4452,2	-67620,0	6679000,0	6023000,0	0,0
19	84	SLU A1 sism.	3738,9	1833,9	-68860,0	6122000,0	4167000,0	0,0
20	84	SLU A1 sism.	3738,9	4452,2	-68860,0	6679000,0	4167000,0	0,0
21	84	SLU A1 sism.	-1945,5	-1220,7	-68060,0	5473000,0	5373000,0	0,0
22	84	SLU A1 sism.	-1945,5	7506,8	-68060,0	7328000,0	5373000,0	0,0
23	84	SLU A1 sism.	678,1	-1220,7	-68430,0	5473000,0	4816000,0	0,0
24	84	SLU A1 sism.	678,1	7506,8	-68430,0	7328000,0	4816000,0	0,0
25	84	SLU A1 sism.	-1945,5	-1220,7	-68060,0	5473000,0	5373000,0	0,0
26	84	SLU A1 sism.	-1945,5	7506,8	-68060,0	7328000,0	5373000,0	0,0
27	84	SLU A1 sism.	678,1	-1220,7	-68430,0	5473000,0	4816000,0	0,0
28	84	SLU A1 sism.	678,1	7506,8	-68430,0	7328000,0	4816000,0	0,0
29	84	SLU A1 sism.	-1945,5	-1220,7	-68060,0	5473000,0	5373000,0	0,0
30	84	SLU A1 sism.	-1945,5	7506,8	-68060,0	7328000,0	5373000,0	0,0
31	84	SLU A1 sism.	678,1	-1220,7	-68430,0	5473000,0	4816000,0	0,0
32	84	SLU A1 sism.	678,1	7506,8	-68430,0	7328000,0	4816000,0	0,0
33	84	SLU A1 sism.	-1945,5	-1220,7	-68060,0	5473000,0	5373000,0	0,0
34	84	SLU A1 sism.	-1945,5	7506,8	-68060,0	7328000,0	5373000,0	0,0
35	84	SLU A1 sism.	678,1	-1220,7	-68430,0	5473000,0	4816000,0	0,0
36	84	SLU A1 sism.	678,1	7506,8	-68430,0	7328000,0	4816000,0	0,0
69	84	SLE Rare	-633,7	3143,0	-68240,0	6400000,0	5095000,0	0,0
1	92	SLU STR.	-298,2	-403,4	-99150,0	6757000,0	6317000,0	0,0
2	92	SLU STR.	-229,3	-310,3	-76270,0	5198000,0	4859000,0	0,0
5	92	SLU A1 sism.	-4574,4	-1612,8	-75110,0	4922000,0	5775000,0	0,0
6	92	SLU A1 sism.	-4574,4	992,2	-75110,0	5474000,0	5775000,0	0,0
7	92	SLU A1 sism.	4115,8	-1612,8	-77430,0	4922000,0	3943000,0	0,0
8	92	SLU A1 sism.	4115,8	992,2	-77430,0	5474000,0	3943000,0	0,0
9	92	SLU A1 sism.	-4574,4	-1612,8	-75110,0	4922000,0	5775000,0	0,0
10	92	SLU A1 sism.	-4574,4	992,2	-75110,0	5474000,0	5775000,0	0,0
11	92	SLU A1 sism.	4115,8	-1612,8	-77430,0	4922000,0	3943000,0	0,0
12	92	SLU A1 sism.	4115,8	992,2	-77430,0	5474000,0	3943000,0	0,0
13	92	SLU A1 sism.	-4574,4	-1612,8	-75110,0	4922000,0	5775000,0	0,0
14	92	SLU A1 sism.	-4574,4	992,2	-75110,0	5474000,0	5775000,0	0,0
15	92	SLU A1 sism.	4115,8	-1612,8	-77430,0	4922000,0	3943000,0	0,0
16	92	SLU A1 sism.	4115,8	992,2	-77430,0	5474000,0	3943000,0	0,0
17	92	SLU A1 sism.	-4574,4	-1612,8	-75110,0	4922000,0	5775000,0	0,0
18	92	SLU A1 sism.	-4574,4	992,2	-75110,0	5474000,0	5775000,0	0,0
19	92	SLU A1 sism.	4115,8	-1612,8	-77430,0	4922000,0	3943000,0	0,0
20	92	SLU A1 sism.	4115,8	992,2	-77430,0	5474000,0	3943000,0	0,0
21	92	SLU A1 sism.	-1532,9	-4651,9	-75920,0	4278000,0	5134000,0	0,0

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

22	92	SLU A1 sism.	-1532,9	4031,3	-75920,0	6118000,0	5134000,0	0,0
23	92	SLU A1 sism.	1074,2	-4651,9	-76620,0	4278000,0	4584000,0	0,0
24	92	SLU A1 sism.	1074,2	4031,3	-76620,0	6118000,0	4584000,0	0,0
25	92	SLU A1 sism.	-1532,9	-4651,9	-75920,0	4278000,0	5134000,0	0,0
26	92	SLU A1 sism.	-1532,9	4031,3	-75920,0	6118000,0	5134000,0	0,0
27	92	SLU A1 sism.	1074,2	-4651,9	-76620,0	4278000,0	4584000,0	0,0
28	92	SLU A1 sism.	1074,2	4031,3	-76620,0	6118000,0	4584000,0	0,0
29	92	SLU A1 sism.	-1532,9	-4651,9	-75920,0	4278000,0	5134000,0	0,0
30	92	SLU A1 sism.	-1532,9	4031,3	-75920,0	6118000,0	5134000,0	0,0
31	92	SLU A1 sism.	1074,2	-4651,9	-76620,0	4278000,0	4584000,0	0,0
32	92	SLU A1 sism.	1074,2	4031,3	-76620,0	6118000,0	4584000,0	0,0
33	92	SLU A1 sism.	-1532,9	-4651,9	-75920,0	4278000,0	5134000,0	0,0
34	92	SLU A1 sism.	-1532,9	4031,3	-75920,0	6118000,0	5134000,0	0,0
35	92	SLU A1 sism.	1074,2	-4651,9	-76620,0	4278000,0	4584000,0	0,0
36	92	SLU A1 sism.	1074,2	4031,3	-76620,0	6118000,0	4584000,0	0,0
69	92	SLE Rare	-229,3	-310,3	-76270,0	5198000,0	4859000,0	0,0

VERIFICHE PALI

Diametro palo = 120,0 cm
Armatura corrente: 32 Ø 18 = 81,4 cmq
Armatura a taglio - st. spirale Ø8 / 14

VERIFICHE VERIFICHE STATO LIMITE ULTIMO:

Ver. N/M = rapporto Sd/Su con sollecitazioni ultime proporzionali
Ver. (25) = rapporto Nd/Nu, dove Nu viene ottenuto con riduzione del 25% di fcd
Ver.V = verifica a taglio, rapporto Vd/Vrd
(Verifica positiva per valori inferiori a 1)

Plinto n. 183		Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
Cmb.	Palo								
34	183	0,0	-28259,2	14145,3	10380160,0	0,895	0,020	0,251	Ok
1	183	0,0	-35311,3	12942,8	12291010,0	0,744	0,024	0,230	Ok
34	183	-123,3	-27252,0	14344,2	8775181,0	0,759	0,019	0,254	Ok
1	183	-123,3	-34052,7	14922,1	10825850,0	0,657	0,024	0,265	Ok
34	183	-246,7	-26625,0	13461,6	7123585,0	0,617	0,018	0,239	Ok
1	183	-246,7	-33269,2	14963,5	9117762,0	0,555	0,023	0,265	Ok
35	183	-370,0	-23980,4	9657,0	5768232,0	0,504	0,017	0,171	Ok
1	183	-370,0	-32486,2	14082,6	7356093,0	0,448	0,022	0,250	Ok
19	183	-493,3	-23402,9	9166,1	4617732,0	0,404	0,016	0,163	Ok
1	183	-493,3	-31703,8	12546,2	5680419,0	0,347	0,022	0,222	Ok
19	183	-616,7	-22825,7	8034,3	3548361,0	0,311	0,016	0,142	Ok
1	183	-616,7	-30921,9	10649,0	4184382,0	0,256	0,021	0,189	Ok
19	183	-740,0	-22248,9	6740,8	2609575,0	0,229	0,015	0,120	Ok
1	183	-740,0	-30140,6	8640,1	2920844,0	0,179	0,021	0,153	Ok
19	183	-863,3	-21672,5	5423,8	1829154,0	0,161	0,015	0,096	Ok
1	183	-863,3	-29359,7	6703,4	1912332,0	0,117	0,020	0,119	Ok
19	183	-986,7	-21096,5	4184,8	1218002,0	0,107	0,015	0,074	Ok
1	183	-986,7	-28579,4	4959,9	1165259,0	0,072	0,020	0,088	Ok
20	183	-1110,0	-20919,3	2973,7	806522,8	0,071	0,014	0,053	Ok
1	183	-1110,0	-27799,5	3478,5	691438,8	0,043	0,019	0,062	Ok
36	183	-1233,3	-21236,6	1755,8	607297,6	0,054	0,015	0,031	Ok
1	183	-1233,3	-27020,1	2289,3	511554,8	0,032	0,019	0,041	Ok
36	183	-1356,7	-20624,4	1175,4	575451,4	0,051	0,014	0,021	Ok
1	183	-1356,7	-26241,2	1401,4	528983,7	0,033	0,018	0,025	Ok
34	183	-1480,0	-20377,5	692,3	565800,3	0,050	0,014	0,012	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	183	-1480,0	-25462,7	827,3	573663,1	0,036	0,018	0,015	Ok
34	183	-1603,3	-19754,9	639,5	532694,1	0,047	0,014	0,011	Ok
1	183	-1603,3	-24684,7	593,8	582254,9	0,036	0,017	0,011	Ok
34	183	-1726,7	-19132,6	654,6	476298,3	0,042	0,013	0,012	Ok
1	183	-1726,7	-23907,0	604,5	551736,8	0,034	0,017	0,011	Ok
34	183	-1850,0	-18510,6	652,7	406502,8	0,036	0,013	0,012	Ok
1	183	-1850,0	-23129,8	657,6	493435,5	0,031	0,016	0,012	Ok
34	183	-1973,3	-17888,9	616,3	332299,2	0,030	0,012	0,011	Ok
1	183	-1973,3	-22353,0	670,5	419901,1	0,026	0,015	0,012	Ok
35	183	-2096,7	-15927,2	428,6	264912,9	0,024	0,011	0,008	Ok
1	183	-2096,7	-21576,5	637,0	341530,6	0,021	0,015	0,011	Ok
19	183	-2220,0	-15354,3	412,7	213717,1	0,019	0,011	0,007	Ok
1	183	-2220,0	-20800,5	569,6	265894,5	0,017	0,014	0,010	Ok
19	183	-2343,3	-14781,7	361,9	165624,4	0,015	0,010	0,006	Ok
1	183	-2343,3	-20024,7	483,1	197921,5	0,012	0,014	0,009	Ok
19	183	-2466,7	-14209,3	302,5	123183,8	0,011	0,010	0,005	Ok
1	183	-2466,7	-19249,4	389,7	140365,5	0,009	0,013	0,007	Ok
19	183	-2590,0	-13637,2	241,2	87782,1	0,008	0,009	0,004	Ok
1	183	-2590,0	-18474,3	298,5	94339,4	0,006	0,013	0,005	Ok
19	183	-2713,3	-13065,3	183,1	59845,2	0,005	0,009	0,003	Ok
1	183	-2713,3	-17699,5	215,9	59825,1	0,004	0,012	0,004	Ok
19	183	-2836,7	-12493,6	131,6	39102,1	0,004	0,009	0,002	Ok
1	183	-2836,7	-16925,1	145,6	36112,1	0,002	0,012	0,003	Ok
20	183	-2960,0	-12153,7	86,3	26003,1	0,002	0,008	0,002	Ok
1	183	-2960,0	-16150,9	90,1	21987,1	0,001	0,011	0,002	Ok
36	183	-3083,3	-12085,7	49,0	17890,1	0,002	0,008	0,001	Ok
1	183	-3083,3	-15377,1	52,0	15113,3	0,001	0,011	0,001	Ok
36	183	-3206,7	-11477,6	39,5	13335,8	0,001	0,008	0,001	Ok
1	183	-3206,7	-14603,4	33,9	11561,4	0,001	0,010	0,001	Ok
36	183	-3330,0	-10869,8	34,7	8928,7	0,001	0,008	0,001	Ok
1	183	-3330,0	-13830,1	30,4	8310,3	0,001	0,010	0,001	Ok
34	183	-3453,3	-10449,3	27,0	4815,8	0,000	0,007	0,000	Ok
1	183	-3453,3	-13056,9	26,0	4728,1	0,000	0,009	0,000	Ok
34	183	-3576,7	-9830,8	12,1	1497,7	0,000	0,007	0,000	Ok
1	183	-3576,7	-12284,0	12,5	1544,4	0,000	0,009	0,000	Ok
18	183	-3700,0	-9830,8	11,2	0,0	0,005	0,007	0,000	Ok
1	183	-3700,0	-12284,0	12,5	0,0	0,000	0,009	0,000	Ok

Plinto n. 103

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	103	0,0	-67349,4	5213,4	8250445,0	0,636	0,047	0,092	Ok
1	103	0,0	-87385,4	2199,4	9556798,0	0,517	0,060	0,039	Ok
34	103	-123,3	-64949,0	8698,6	7476709,0	0,580	0,045	0,154	Ok
1	103	-123,3	-84270,9	7655,6	9145295,0	0,498	0,058	0,136	Ok
18	103	-246,7	-62447,3	9244,6	6421961,0	0,502	0,043	0,164	Ok
1	103	-246,7	-82331,8	9886,7	8213718,0	0,449	0,057	0,175	Ok
35	103	-370,0	-61722,2	7106,8	5492874,0	0,430	0,043	0,126	Ok
1	103	-370,0	-80394,2	10698,5	6999918,0	0,384	0,056	0,190	Ok
35	103	-493,3	-60235,6	7460,9	4616415,0	0,363	0,042	0,132	Ok
1	103	-493,3	-78457,9	10450,0	5683624,0	0,313	0,054	0,185	Ok
35	103	-616,7	-58750,1	7131,6	3696263,0	0,292	0,041	0,126	Ok
1	103	-616,7	-76523,0	9502,8	4397000,0	0,243	0,053	0,169	Ok
35	103	-740,0	-57265,6	6374,0	2816718,0	0,223	0,040	0,113	Ok
1	103	-740,0	-74589,4	8163,0	3226799,0	0,179	0,052	0,145	Ok
35	103	-863,3	-55782,0	5392,7	2030607,0	0,162	0,039	0,096	Ok
1	103	-863,3	-72657,0	6667,0	2221787,0	0,124	0,050	0,118	Ok
19	103	-986,7	-55164,6	4331,1	1376405,0	0,110	0,038	0,077	Ok
1	103	-986,7	-70725,9	5183,7	1401597,0	0,078	0,049	0,092	Ok
19	103	-1110,0	-53659,3	3319,5	849719,0	0,068	0,037	0,059	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	103	-1110,0	-68795,9	3823,1	765509,2	0,043	0,048	0,068	Ok
19	103	-1233,3	-52154,9	2411,3	452840,6	0,036	0,036	0,043	Ok
1	103	-1233,3	-66867,2	2647,6	302573,2	0,017	0,046	0,047	Ok
36	103	-1356,7	-50529,3	1180,3	241849,4	0,020	0,035	0,021	Ok
1	103	-1356,7	-64939,6	1683,8	92054,7	0,005	0,045	0,030	Ok
34	103	-1480,0	-48565,2	485,8	320261,3	0,026	0,034	0,009	Ok
1	103	-1480,0	-63013,0	933,0	255830,8	0,015	0,044	0,017	Ok
34	103	-1603,3	-47081,3	207,9	362526,5	0,030	0,033	0,004	Ok
1	103	-1603,3	-61087,6	383,1	364567,7	0,021	0,042	0,007	Ok
34	103	-1726,7	-45598,1	256,7	363860,1	0,030	0,032	0,005	Ok
1	103	-1726,7	-59163,2	99,5	407764,0	0,023	0,041	0,002	Ok
34	103	-1850,0	-44115,7	362,8	337199,4	0,028	0,031	0,006	Ok
1	103	-1850,0	-57239,8	281,8	404065,8	0,023	0,040	0,005	Ok
34	103	-1973,3	-42634,0	415,2	294144,8	0,024	0,030	0,007	Ok
1	103	-1973,3	-55317,3	413,2	370216,6	0,021	0,038	0,007	Ok
35	103	-2096,7	-40994,4	300,9	247893,3	0,021	0,028	0,005	Ok
1	103	-2096,7	-53395,9	466,9	319579,2	0,019	0,037	0,008	Ok
35	103	-2220,0	-39519,9	326,3	210789,1	0,018	0,027	0,006	Ok
1	103	-2220,0	-51475,3	464,4	262160,0	0,015	0,036	0,008	Ok
35	103	-2343,3	-38046,0	316,2	170550,5	0,014	0,026	0,006	Ok
1	103	-2343,3	-49555,6	425,3	204987,0	0,012	0,034	0,008	Ok
35	103	-2466,7	-36572,8	283,8	131558,8	0,011	0,025	0,005	Ok
1	103	-2466,7	-47636,7	365,3	152609,1	0,009	0,033	0,006	Ok
35	103	-2590,0	-35100,2	239,4	96560,6	0,008	0,024	0,004	Ok
1	103	-2590,0	-45718,7	296,4	107616,0	0,006	0,032	0,005	Ok
19	103	-2713,3	-34164,1	190,3	67328,4	0,006	0,024	0,003	Ok
1	103	-2713,3	-43801,4	226,9	71127,3	0,004	0,030	0,004	Ok
19	103	-2836,7	-32669,3	142,9	44037,7	0,004	0,023	0,003	Ok
1	103	-2836,7	-41884,8	162,5	43218,1	0,003	0,029	0,003	Ok
19	103	-2960,0	-31175,0	100,1	26597,0	0,002	0,022	0,002	Ok
1	103	-2960,0	-39969,0	106,7	23271,1	0,001	0,028	0,002	Ok
19	103	-3083,3	-29681,2	64,1	14452,7	0,001	0,021	0,001	Ok
1	103	-3083,3	-38053,9	61,4	10263,3	0,001	0,026	0,001	Ok
19	103	-3206,7	-28187,9	35,9	6803,5	0,001	0,020	0,001	Ok
1	103	-3206,7	-36139,4	27,7	3099,9	0,000	0,025	0,000	Ok
36	103	-3330,0	-26630,8	14,1	3827,3	0,000	0,018	0,000	Ok
1	103	-3330,0	-34225,5	6,9	1615,5	0,000	0,024	0,000	Ok
34	103	-3453,3	-24903,6	12,9	2468,5	0,000	0,017	0,000	Ok
1	103	-3453,3	-32312,2	7,5	1662,5	0,000	0,022	0,000	Ok
34	103	-3576,7	-23429,4	7,2	887,8	0,000	0,016	0,000	Ok
1	103	-3576,7	-30399,5	6,1	758,1	0,000	0,021	0,000	Ok
1	103	-3700,0	-30399,5	6,1	0,0	0,016	0,021	0,000	Ok

Plinto n. 115		Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
Cmb.	Palo								
34	115	0,0	-57369,3	8937,8	9668685,0	0,766	0,040	0,158	Ok
1	115	0,0	-74111,7	5957,0	11379630,0	0,632	0,051	0,106	Ok
34	115	-123,3	-55324,6	11581,3	8482583,0	0,676	0,038	0,205	Ok
1	115	-123,3	-71470,3	11351,7	10443370,0	0,584	0,049	0,201	Ok
18	115	-246,7	-53372,7	11411,6	7088861,0	0,568	0,037	0,202	Ok
1	115	-246,7	-69825,8	12792,3	9077186,0	0,509	0,048	0,227	Ok
35	115	-370,0	-52116,6	8763,1	5889753,0	0,473	0,036	0,155	Ok
1	115	-370,0	-68182,4	12889,4	7517620,0	0,423	0,047	0,229	Ok
35	115	-493,3	-50861,3	8656,2	4810894,0	0,388	0,035	0,153	Ok
1	115	-493,3	-66540,3	12018,8	5939748,0	0,335	0,046	0,213	Ok
35	115	-616,7	-49607,0	7935,8	3744607,0	0,303	0,034	0,141	Ok
1	115	-616,7	-64899,3	10553,0	4466501,0	0,253	0,045	0,187	Ok
19	115	-740,0	-48968,6	6856,9	2781300,0	0,226	0,034	0,122	Ok
1	115	-740,0	-63259,4	8800,1	3173134,0	0,180	0,044	0,156	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

19	115	-863,3	-47700,0	5631,8	1949858,0	0,159	0,033	0,100	Ok
1	115	-863,3	-61620,5	6990,7	2096572,0	0,120	0,043	0,124	Ok
19	115	-986,7	-46432,2	4412,8	1271233,0	0,104	0,032	0,078	Ok
1	115	-986,7	-59982,7	5282,9	1246213,0	0,071	0,042	0,094	Ok
19	115	-1110,0	-45165,2	3290,7	749411,0	0,061	0,031	0,058	Ok
1	115	-1110,0	-58345,9	3773,0	617259,6	0,035	0,040	0,067	Ok
20	115	-1233,3	-44135,2	2188,3	405381,0	0,033	0,031	0,039	Ok
1	115	-1233,3	-56710,2	2509,5	236650,0	0,014	0,039	0,045	Ok
34	115	-1356,7	-42633,4	895,8	377183,3	0,031	0,030	0,016	Ok
1	115	-1356,7	-55075,3	1506,7	270463,8	0,016	0,038	0,027	Ok
34	115	-1480,0	-41368,6	444,4	441041,9	0,037	0,029	0,008	Ok
1	115	-1480,0	-53441,5	760,0	411139,7	0,024	0,037	0,013	Ok
34	115	-1603,3	-40104,6	330,4	456750,4	0,038	0,028	0,006	Ok
1	115	-1603,3	-51808,5	291,9	485150,2	0,028	0,036	0,005	Ok
34	115	-1726,7	-38841,2	426,5	434324,8	0,036	0,027	0,008	Ok
1	115	-1726,7	-50176,4	297,8	498165,4	0,029	0,035	0,005	Ok
34	115	-1850,0	-37578,4	504,2	387390,1	0,032	0,026	0,009	Ok
1	115	-1850,0	-48545,1	463,7	468729,8	0,028	0,034	0,008	Ok
34	115	-1973,3	-36316,3	525,6	327741,7	0,028	0,025	0,009	Ok
1	115	-1973,3	-46914,7	554,5	413674,5	0,024	0,032	0,010	Ok
35	115	-2096,7	-34614,5	380,7	268365,0	0,023	0,024	0,007	Ok
1	115	-2096,7	-45285,1	572,8	346272,9	0,020	0,031	0,010	Ok
35	115	-2220,0	-33369,5	383,7	221512,3	0,019	0,023	0,007	Ok
1	115	-2220,0	-43656,3	539,9	276212,3	0,016	0,030	0,010	Ok
35	115	-2343,3	-32125,0	354,6	174250,8	0,015	0,022	0,006	Ok
1	115	-2343,3	-42028,2	475,6	210035,2	0,013	0,029	0,008	Ok
19	115	-2466,7	-31273,9	306,7	130998,9	0,011	0,022	0,005	Ok
1	115	-2466,7	-40400,8	395,4	151718,6	0,009	0,028	0,007	Ok
19	115	-2590,0	-30014,7	250,3	93712,8	0,008	0,021	0,004	Ok
1	115	-2590,0	-38774,1	311,1	103264,7	0,006	0,027	0,006	Ok
19	115	-2713,3	-28756,0	193,3	63342,9	0,005	0,020	0,003	Ok
1	115	-2713,3	-37148,0	230,4	65242,5	0,004	0,026	0,004	Ok
19	115	-2836,7	-27497,8	140,4	40013,3	0,003	0,019	0,002	Ok
1	115	-2836,7	-35522,6	158,6	37259,7	0,002	0,025	0,003	Ok
19	115	-2960,0	-26240,0	94,6	23276,8	0,002	0,018	0,002	Ok
1	115	-2960,0	-33897,8	98,5	18389,8	0,001	0,023	0,002	Ok
20	115	-3083,3	-25117,2	54,1	12616,1	0,001	0,017	0,001	Ok
1	115	-3083,3	-32273,6	51,9	7740,5	0,000	0,022	0,001	Ok
36	115	-3206,7	-23853,6	24,3	8081,1	0,001	0,017	0,000	Ok
1	115	-3206,7	-30649,9	20,7	4730,2	0,000	0,021	0,000	Ok
34	115	-3330,0	-22469,4	20,2	5996,8	0,001	0,016	0,000	Ok
1	115	-3330,0	-29026,7	12,8	4443,7	0,000	0,020	0,000	Ok
34	115	-3453,3	-21213,3	19,3	3572,6	0,000	0,015	0,000	Ok
1	115	-3453,3	-27404,0	15,8	3089,0	0,000	0,019	0,000	Ok
34	115	-3576,7	-19957,5	9,7	1195,2	0,000	0,014	0,000	Ok
1	115	-3576,7	-25781,8	9,3	1152,5	0,000	0,018	0,000	Ok
1	115	-3700,0	-25781,8	9,3	0,0	0,013	0,018	0,000	Ok

Plinto n. 119									
Cmb.	Palo	Quota	N	V	M	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
		(cm)	(daN)	(daN)	(daN cm)				
34	119	0,0	-57169,5	6711,0	8539059,0	0,677	0,040	0,119	Ok
1	119	0,0	-73552,7	4527,5	9916061,0	0,552	0,051	0,080	Ok
34	119	-123,3	-55131,9	9339,6	7703492,0	0,614	0,038	0,166	Ok
1	119	-123,3	-70931,2	8424,4	9436516,0	0,528	0,049	0,149	Ok
18	119	-246,7	-52750,6	9555,1	6602312,0	0,530	0,037	0,169	Ok
1	119	-246,7	-69299,1	10425,9	8448293,0	0,474	0,048	0,185	Ok
35	119	-370,0	-51509,1	7407,4	5636004,0	0,454	0,036	0,131	Ok
1	119	-370,0	-67668,1	11121,4	7185659,0	0,405	0,047	0,197	Ok
35	119	-493,3	-50268,5	7717,9	4724779,0	0,382	0,035	0,137	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	119	-493,3	-66038,4	10791,7	5827534,0	0,329	0,046	0,191	Ok
35	119	-616,7	-49028,8	7343,9	3774347,0	0,306	0,034	0,130	Ok
1	119	-616,7	-64409,7	9778,2	4505991,0	0,256	0,045	0,173	Ok
19	119	-740,0	-48798,1	6537,1	2884179,0	0,234	0,034	0,116	Ok
1	119	-740,0	-62782,2	8381,4	3307763,0	0,188	0,043	0,149	Ok
19	119	-863,3	-47533,9	5514,7	2090057,0	0,170	0,033	0,098	Ok
1	119	-863,3	-61155,7	6836,5	2281567,0	0,130	0,042	0,121	Ok
19	119	-986,7	-46270,5	4436,0	1422143,0	0,116	0,032	0,079	Ok
1	119	-986,7	-59530,3	5312,3	1447224,0	0,083	0,041	0,094	Ok
19	119	-1110,0	-45007,9	3402,1	890035,1	0,073	0,031	0,060	Ok
1	119	-1110,0	-57905,8	3918,7	805579,5	0,046	0,040	0,069	Ok
19	119	-1233,3	-43746,0	2476,8	494420,9	0,041	0,030	0,044	Ok
1	119	-1233,3	-56282,4	2718,1	354949,3	0,020	0,039	0,048	Ok
36	119	-1356,7	-42861,1	1261,3	306730,9	0,025	0,030	0,022	Ok
1	119	-1356,7	-54659,9	1737,2	179394,0	0,010	0,038	0,031	Ok
34	119	-1480,0	-41224,6	566,2	349075,5	0,029	0,029	0,010	Ok
1	119	-1480,0	-53038,4	979,1	291610,5	0,017	0,037	0,017	Ok
34	119	-1603,3	-39964,9	310,6	381656,1	0,032	0,028	0,006	Ok
1	119	-1603,3	-51417,7	440,7	387188,2	0,023	0,036	0,008	Ok
34	119	-1726,7	-38705,9	319,6	377874,9	0,032	0,027	0,006	Ok
1	119	-1726,7	-49797,9	204,8	424897,3	0,025	0,034	0,004	Ok
34	119	-1850,0	-37447,6	397,2	347954,0	0,029	0,026	0,007	Ok
1	119	-1850,0	-48179,0	325,0	417721,3	0,025	0,033	0,006	Ok
34	119	-1973,3	-36189,9	437,8	302558,8	0,025	0,025	0,008	Ok
1	119	-1973,3	-46560,9	439,8	381155,9	0,022	0,032	0,008	Ok
35	119	-2096,7	-34211,1	314,7	254580,8	0,022	0,024	0,006	Ok
1	119	-2096,7	-44943,5	486,9	328233,3	0,019	0,031	0,009	Ok
35	119	-2220,0	-32980,6	338,0	215891,9	0,018	0,023	0,006	Ok
1	119	-2220,0	-43327,0	480,2	268873,9	0,016	0,030	0,009	Ok
35	119	-2343,3	-31750,6	325,8	174269,8	0,015	0,022	0,006	Ok
1	119	-2343,3	-41711,1	437,9	210085,3	0,013	0,029	0,008	Ok
19	119	-2466,7	-31165,0	291,2	134592,1	0,012	0,022	0,005	Ok
1	119	-2466,7	-40096,0	375,2	156406,0	0,009	0,028	0,007	Ok
19	119	-2590,0	-29910,2	244,9	99145,5	0,009	0,021	0,004	Ok
1	119	-2590,0	-38481,6	303,9	110411,1	0,007	0,027	0,005	Ok
19	119	-2713,3	-28655,9	194,9	69344,0	0,006	0,020	0,003	Ok
1	119	-2713,3	-36867,8	232,5	73198,9	0,004	0,026	0,004	Ok
19	119	-2836,7	-27402,0	146,5	45669,7	0,004	0,019	0,003	Ok
1	119	-2836,7	-35254,7	166,6	44821,6	0,003	0,024	0,003	Ok
19	119	-2960,0	-26148,6	103,1	27963,0	0,002	0,018	0,002	Ok
1	119	-2960,0	-33642,1	109,7	24648,8	0,001	0,023	0,002	Ok
19	119	-3083,3	-24895,7	66,6	15641,9	0,001	0,017	0,001	Ok
1	119	-3083,3	-32030,1	63,9	11681,5	0,001	0,022	0,001	Ok
20	119	-3206,7	-23852,5	36,7	8204,7	0,001	0,017	0,001	Ok
1	119	-3206,7	-30418,7	30,5	4885,2	0,000	0,021	0,001	Ok
36	119	-3330,0	-22589,4	18,6	4788,8	0,000	0,016	0,000	Ok
1	119	-3330,0	-28807,8	11,9	2866,7	0,000	0,020	0,000	Ok
34	119	-3453,3	-21139,4	14,8	2763,0	0,000	0,015	0,000	Ok
1	119	-3453,3	-27197,3	10,2	2059,6	0,000	0,019	0,000	Ok
34	119	-3576,7	-19888,0	7,8	957,7	0,000	0,014	0,000	Ok
1	119	-3576,7	-25587,4	6,8	842,7	0,000	0,018	0,000	Ok
1	119	-3700,0	-25587,4	6,8	0,0	0,013	0,018	0,000	Ok
Plinto n. 135									
Cmb.	Palo	Quota	N	V	M	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
		(cm)	(daN)	(daN)	(daN cm)				
34	135	0,0	-46853,0	8582,6	8944446,0	0,730	0,032	0,152	Ok
1	135	0,0	-59688,0	6684,3	10433440,0	0,598	0,041	0,119	Ok
34	135	-123,3	-45183,1	10414,7	7966597,0	0,653	0,031	0,185	Ok
1	135	-123,3	-57560,6	9811,0	9776549,0	0,563	0,040	0,174	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

18	135	-246,7	-43136,2	10205,5	6764877,0	0,558	0,030	0,181	Ok
1	135	-246,7	-56236,2	11363,4	8658433,0	0,500	0,039	0,202	Ok
35	135	-370,0	-41376,5	7881,2	5725510,0	0,475	0,029	0,140	Ok
1	135	-370,0	-54912,7	11756,0	7302410,0	0,423	0,038	0,208	Ok
35	135	-493,3	-40380,0	8035,2	4762227,0	0,396	0,028	0,142	Ok
1	135	-493,3	-53590,1	11208,7	5880142,0	0,341	0,037	0,199	Ok
19	135	-616,7	-40320,3	7557,7	3792595,0	0,315	0,028	0,134	Ok
1	135	-616,7	-52268,5	10036,8	4517624,0	0,263	0,036	0,178	Ok
19	135	-740,0	-39301,4	6649,0	2883452,0	0,241	0,027	0,118	Ok
1	135	-740,0	-50947,7	8526,7	3296487,0	0,192	0,035	0,151	Ok
19	135	-863,3	-38283,3	5569,7	2083400,0	0,174	0,026	0,099	Ok
1	135	-863,3	-49627,8	6903,9	2261428,0	0,132	0,034	0,122	Ok
19	135	-986,7	-37265,7	4455,8	1416872,0	0,119	0,026	0,079	Ok
1	135	-986,7	-48308,8	5329,6	1429794,0	0,084	0,033	0,095	Ok
19	135	-1110,0	-36248,9	3402,5	892457,6	0,075	0,025	0,060	Ok
1	135	-1110,0	-46990,6	3907,6	803240,6	0,047	0,033	0,069	Ok
20	135	-1233,3	-35726,1	2350,8	521789,1	0,044	0,025	0,042	Ok
1	135	-1233,3	-45673,2	2695,4	391462,1	0,023	0,032	0,048	Ok
36	135	-1356,7	-35020,0	1288,8	377184,9	0,032	0,024	0,023	Ok
1	135	-1356,7	-44356,5	1716,4	269207,0	0,016	0,031	0,030	Ok
34	135	-1480,0	-33785,4	616,2	396537,2	0,034	0,023	0,011	Ok
1	135	-1480,0	-43040,6	974,2	353754,5	0,021	0,030	0,017	Ok
34	135	-1603,3	-32753,0	401,9	413453,7	0,035	0,023	0,007	Ok
1	135	-1603,3	-41725,4	477,5	427534,6	0,025	0,029	0,008	Ok
34	135	-1726,7	-31721,2	402,3	398973,6	0,034	0,022	0,007	Ok
1	135	-1726,7	-40411,0	307,8	451696,3	0,027	0,028	0,005	Ok
34	135	-1850,0	-30690,0	453,5	361553,8	0,031	0,021	0,008	Ok
1	135	-1850,0	-39097,2	399,0	435205,4	0,026	0,027	0,007	Ok
34	135	-1973,3	-29659,2	475,4	310899,3	0,027	0,021	0,008	Ok
1	135	-1973,3	-37784,1	487,6	392011,5	0,024	0,026	0,009	Ok
35	135	-2096,7	-27481,3	338,2	259340,3	0,022	0,019	0,006	Ok
1	135	-2096,7	-36471,7	518,5	334406,9	0,020	0,025	0,009	Ok
35	135	-2220,0	-26492,8	353,6	218093,0	0,019	0,018	0,006	Ok
1	135	-2220,0	-35159,8	500,7	271852,4	0,016	0,024	0,009	Ok
19	135	-2343,3	-26111,0	336,6	175228,5	0,015	0,018	0,006	Ok
1	135	-2343,3	-33848,6	450,5	211015,2	0,013	0,023	0,008	Ok
19	135	-2466,7	-25100,0	296,6	134720,6	0,012	0,017	0,005	Ok
1	135	-2466,7	-32537,9	382,2	156161,9	0,010	0,023	0,007	Ok
19	135	-2590,0	-24089,3	247,4	98918,9	0,009	0,017	0,004	Ok
1	135	-2590,0	-31227,8	307,0	109645,9	0,007	0,022	0,005	Ok
19	135	-2713,3	-23079,1	195,7	69072,5	0,006	0,016	0,003	Ok
1	135	-2713,3	-29918,2	233,1	72389,0	0,004	0,021	0,004	Ok
19	135	-2836,7	-22069,3	146,4	45551,6	0,004	0,015	0,003	Ok
1	135	-2836,7	-28609,1	165,8	44312,4	0,003	0,020	0,003	Ok
19	135	-2960,0	-21059,8	102,7	28108,4	0,002	0,015	0,002	Ok
1	135	-2960,0	-27300,6	108,5	24704,9	0,002	0,019	0,002	Ok
20	135	-3083,3	-20331,6	63,4	16180,1	0,001	0,014	0,001	Ok
1	135	-3083,3	-25992,4	63,3	12530,7	0,001	0,018	0,001	Ok
20	135	-3206,7	-19308,7	38,7	9350,1	0,001	0,013	0,001	Ok
1	135	-3206,7	-24684,7	31,6	6516,4	0,000	0,017	0,001	Ok
36	135	-3330,0	-18456,8	23,0	5861,9	0,001	0,013	0,000	Ok
1	135	-3330,0	-23377,5	16,5	4253,3	0,000	0,016	0,000	Ok
34	135	-3453,3	-17324,7	17,6	3227,0	0,000	0,012	0,000	Ok
1	135	-3453,3	-22070,6	14,0	2680,5	0,000	0,015	0,000	Ok
34	135	-3576,7	-16299,1	8,7	1074,4	0,000	0,011	0,000	Ok
1	135	-3576,7	-20764,1	8,1	993,9	0,000	0,014	0,000	Ok
1	135	-3700,0	-20764,1	8,1	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok

Plinto n. 147
Cmb. Palo

Quota

N

V

M

Ver. N/M

Ver.(25)

Ver.V

Stato

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

		(cm)	(daN)	(daN)	(daN cm)				
34	147	0,0	-46456,9	11055,8	10329620,0	0,844	0,032	0,196	Ok
1	147	0,0	-59590,8	8562,5	12245400,0	0,702	0,041	0,152	Ok
34	147	-123,3	-44801,1	13072,4	8925284,0	0,733	0,031	0,232	Ok
1	147	-123,3	-57466,9	13288,2	11024320,0	0,634	0,040	0,236	Ok
18	147	-246,7	-43362,8	12554,3	7365323,0	0,607	0,030	0,223	Ok
1	147	-246,7	-56144,6	14256,1	9432447,0	0,544	0,039	0,253	Ok
35	147	-370,0	-41603,4	9579,5	6029056,0	0,499	0,029	0,170	Ok
1	147	-370,0	-54823,3	13942,1	7701464,0	0,446	0,038	0,247	Ok
19	147	-493,3	-40989,6	9266,4	4858457,0	0,403	0,028	0,164	Ok
1	147	-493,3	-53502,9	12729,9	6000737,0	0,348	0,037	0,226	Ok
19	147	-616,7	-39978,8	8285,2	3740295,0	0,311	0,028	0,147	Ok
1	147	-616,7	-52183,4	10992,1	4445889,0	0,259	0,036	0,195	Ok
19	147	-740,0	-38968,5	7037,8	2739141,0	0,229	0,027	0,125	Ok
1	147	-740,0	-50864,8	9032,6	3104553,0	0,181	0,035	0,160	Ok
19	147	-863,3	-37959,0	5703,4	1891436,0	0,158	0,026	0,101	Ok
1	147	-863,3	-49547,0	7074,7	2006846,0	0,118	0,034	0,125	Ok
19	147	-986,7	-36950,1	4411,3	1211880,0	0,102	0,026	0,078	Ok
1	147	-986,7	-48230,1	5267,6	1157889,0	0,068	0,033	0,093	Ok
19	147	-1110,0	-35941,8	3245,4	703274,9	0,059	0,025	0,058	Ok
1	147	-1110,0	-46914,1	3698,5	558001,1	0,033	0,032	0,066	Ok
36	147	-1233,3	-35548,7	1773,2	428216,2	0,036	0,025	0,031	Ok
1	147	-1233,3	-45598,8	2407,8	281439,6	0,017	0,032	0,043	Ok
34	147	-1356,7	-34523,9	864,9	458540,2	0,039	0,024	0,015	Ok
1	147	-1356,7	-44284,3	1404,1	373550,8	0,022	0,031	0,025	Ok
34	147	-1480,0	-33499,7	477,9	504452,7	0,043	0,023	0,008	Ok
1	147	-1480,0	-42970,5	687,1	493401,0	0,029	0,030	0,012	Ok
34	147	-1603,3	-32476,1	432,4	503952,5	0,043	0,022	0,008	Ok
1	147	-1603,3	-41657,5	329,9	546612,1	0,033	0,029	0,006	Ok
34	147	-1726,7	-31453,0	521,7	467946,8	0,040	0,022	0,009	Ok
1	147	-1726,7	-40345,2	417,4	542134,0	0,032	0,028	0,007	Ok
34	147	-1850,0	-30430,5	578,6	410042,4	0,035	0,021	0,010	Ok
1	147	-1850,0	-39033,6	560,3	498445,7	0,030	0,027	0,010	Ok
34	147	-1973,3	-29408,5	581,1	341861,5	0,029	0,020	0,010	Ok
1	147	-1973,3	-37722,6	626,7	432179,1	0,026	0,026	0,011	Ok
35	147	-2096,7	-27631,9	420,7	276059,9	0,024	0,019	0,007	Ok
1	147	-2096,7	-36412,3	624,5	356326,2	0,022	0,025	0,011	Ok
35	147	-2220,0	-26638,1	410,8	224389,1	0,019	0,018	0,007	Ok
1	147	-2220,0	-35102,6	574,7	280221,8	0,017	0,024	0,010	Ok
19	147	-2343,3	-25889,9	371,9	174579,1	0,015	0,018	0,007	Ok
1	147	-2343,3	-33793,5	497,0	210018,9	0,013	0,023	0,009	Ok
19	147	-2466,7	-24887,4	315,4	129582,0	0,011	0,017	0,006	Ok
1	147	-2466,7	-32484,9	406,7	149305,0	0,009	0,022	0,007	Ok
19	147	-2590,0	-23885,3	253,6	91439,0	0,008	0,017	0,004	Ok
1	147	-2590,0	-31177,0	315,0	99723,3	0,006	0,022	0,006	Ok
19	147	-2713,3	-22883,6	193,0	60896,0	0,005	0,016	0,003	Ok
1	147	-2713,3	-29869,5	229,4	61542,3	0,004	0,021	0,004	Ok
19	147	-2836,7	-21882,4	137,9	37887,2	0,003	0,015	0,002	Ok
1	147	-2836,7	-28562,6	154,6	34167,4	0,002	0,020	0,003	Ok
19	147	-2960,0	-20881,5	91,2	21824,3	0,002	0,014	0,002	Ok
1	147	-2960,0	-27256,1	93,3	16680,1	0,001	0,019	0,002	Ok
20	147	-3083,3	-20042,3	52,3	13018,6	0,001	0,014	0,001	Ok
1	147	-3083,3	-25950,1	47,3	8481,7	0,001	0,018	0,001	Ok
36	147	-3206,7	-19212,9	27,8	9827,7	0,001	0,013	0,000	Ok
1	147	-3206,7	-24644,6	20,4	6975,3	0,000	0,017	0,000	Ok
34	147	-3330,0	-18195,4	25,5	7237,1	0,001	0,013	0,000	Ok
1	147	-3330,0	-23339,4	18,9	6026,6	0,000	0,016	0,000	Ok
34	147	-3453,3	-17178,2	22,8	4162,9	0,000	0,012	0,000	Ok
1	147	-3453,3	-22034,7	20,3	3853,3	0,000	0,015	0,000	Ok
34	147	-3576,7	-16161,3	11,0	1355,0	0,000	0,011	0,000	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	147	-3576,7	-20730,3	11,0	1360,0	0,000	0,014	0,000	Ok
1	147	-3700,0	-20730,3	11,0	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok
Plinto n. 151									
Cmb.	Palo	Quota	N	V	M	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
		(cm)	(daN)	(daN)	(daN cm)				
34	151	0,0	-37804,4	10454,2	9337129,0	0,782	0,026	0,185	Ok
1	151	0,0	-47643,0	8796,0	10938570,0	0,643	0,033	0,156	Ok
34	151	-123,3	-36456,9	11587,2	8185102,0	0,689	0,025	0,205	Ok
1	151	-123,3	-45944,9	11336,3	10060160,0	0,594	0,032	0,201	Ok
18	151	-246,7	-34855,7	10936,2	6863275,0	0,580	0,024	0,194	Ok
1	151	-246,7	-44887,7	12378,2	8786813,0	0,520	0,031	0,219	Ok
35	151	-370,0	-32653,0	8361,7	5744950,0	0,489	0,023	0,148	Ok
1	151	-370,0	-43831,3	12391,4	7327258,0	0,435	0,030	0,220	Ok
35	151	-493,3	-31866,5	8311,6	4730569,0	0,403	0,022	0,147	Ok
1	151	-493,3	-42775,7	11570,0	5841987,0	0,348	0,030	0,205	Ok
19	151	-616,7	-31789,2	7688,5	3743989,0	0,319	0,022	0,136	Ok
1	151	-616,7	-41720,7	10206,0	4447217,0	0,265	0,029	0,181	Ok
19	151	-740,0	-30985,9	6682,1	2828771,0	0,242	0,021	0,118	Ok
1	151	-740,0	-40666,5	8568,1	3216476,0	0,192	0,028	0,152	Ok
19	151	-863,3	-30183,2	5545,0	2034073,0	0,174	0,021	0,098	Ok
1	151	-863,3	-39613,0	6867,1	2188326,0	0,131	0,027	0,122	Ok
19	151	-986,7	-29381,0	4402,1	1380788,0	0,119	0,020	0,078	Ok
1	151	-986,7	-38560,1	5251,8	1376631,0	0,083	0,027	0,093	Ok
19	151	-1110,0	-28579,2	3339,9	875905,2	0,075	0,020	0,059	Ok
1	151	-1110,0	-37507,9	3816,2	784435,7	0,047	0,026	0,068	Ok
20	151	-1233,3	-28308,7	2307,4	553411,7	0,048	0,020	0,041	Ok
1	151	-1233,3	-36456,3	2610,1	431517,0	0,026	0,025	0,046	Ok
36	151	-1356,7	-28093,9	1284,1	445297,8	0,038	0,019	0,023	Ok
1	151	-1356,7	-35405,4	1652,8	356373,2	0,022	0,025	0,029	Ok
34	151	-1480,0	-27260,5	655,1	448090,7	0,039	0,019	0,012	Ok
1	151	-1480,0	-34355,0	948,5	421147,1	0,026	0,024	0,017	Ok
34	151	-1603,3	-26427,5	487,7	447741,6	0,039	0,018	0,009	Ok
1	151	-1603,3	-33305,3	517,1	471707,9	0,029	0,023	0,009	Ok
34	151	-1726,7	-25595,0	486,2	420373,5	0,037	0,018	0,009	Ok
1	151	-1726,7	-32256,1	407,7	479171,4	0,029	0,022	0,007	Ok
34	151	-1850,0	-24762,9	514,5	373729,9	0,033	0,017	0,009	Ok
1	151	-1850,0	-31207,4	478,8	450939,8	0,028	0,022	0,008	Ok
34	151	-1973,3	-23931,2	516,0	316733,5	0,028	0,017	0,009	Ok
1	151	-1973,3	-30159,3	540,0	399649,2	0,024	0,021	0,010	Ok
35	151	-2096,7	-21687,3	362,8	261135,8	0,023	0,015	0,006	Ok
1	151	-2096,7	-29111,7	551,1	336693,7	0,021	0,020	0,010	Ok
35	151	-2220,0	-20907,2	367,8	217270,0	0,019	0,014	0,007	Ok
1	151	-2220,0	-28064,6	519,4	270860,3	0,017	0,019	0,009	Ok
19	151	-2343,3	-20586,4	343,5	173340,5	0,015	0,014	0,006	Ok
1	151	-2343,3	-27018,0	459,4	208281,6	0,013	0,019	0,008	Ok
19	151	-2466,7	-19789,3	298,5	132409,8	0,012	0,014	0,005	Ok
1	151	-2466,7	-25971,8	384,6	152794,2	0,009	0,018	0,007	Ok
19	151	-2590,0	-18992,5	246,3	96728,0	0,009	0,013	0,004	Ok
1	151	-2590,0	-24926,0	305,5	106412,9	0,007	0,017	0,005	Ok
19	151	-2713,3	-18196,0	193,2	67332,6	0,006	0,013	0,003	Ok
1	151	-2713,3	-23880,7	229,4	69804,3	0,004	0,017	0,004	Ok
19	151	-2836,7	-17399,8	143,5	44435,8	0,004	0,012	0,003	Ok
1	151	-2836,7	-22835,8	161,5	42712,0	0,003	0,016	0,003	Ok
19	151	-2960,0	-16603,9	100,1	27668,8	0,002	0,011	0,002	Ok
1	151	-2960,0	-21791,3	104,7	24312,8	0,002	0,015	0,002	Ok
20	151	-3083,3	-16110,4	63,0	16992,7	0,002	0,011	0,001	Ok
1	151	-3083,3	-20747,2	61,1	13428,2	0,001	0,014	0,001	Ok
36	151	-3206,7	-15634,5	34,6	10504,4	0,001	0,011	0,001	Ok
1	151	-3206,7	-19703,4	32,7	8204,0	0,001	0,014	0,001	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

36	151	-3330,0	-14806,5	27,2	6906,8	0,001	0,010	0,000	Ok
1	151	-3330,0	-18659,9	21,2	5606,9	0,000	0,013	0,000	Ok
34	151	-3453,3	-13978,8	20,6	3724,2	0,000	0,010	0,000	Ok
1	151	-3453,3	-17616,8	17,9	3330,7	0,000	0,012	0,000	Ok
34	151	-3576,7	-13151,3	9,7	1201,6	0,000	0,009	0,000	Ok
1	151	-3576,7	-16573,9	9,4	1159,7	0,000	0,011	0,000	Ok
1	151	-3700,0	-16573,9	9,4	0,0	0,009	0,011	0,000	Ok

Plinto n. 167

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	167	0,0	-31310,3	12343,0	9795328,0	0,837	0,022	0,219	Ok
1	167	0,0	-39129,7	10923,0	11530540,0	0,692	0,027	0,194	Ok
34	167	-123,3	-30194,4	12906,5	8430775,0	0,723	0,021	0,229	Ok
1	167	-123,3	-37735,1	13053,1	10378620,0	0,625	0,026	0,231	Ok
18	167	-246,7	-29089,1	11816,2	6955776,0	0,598	0,020	0,210	Ok
1	167	-246,7	-36866,8	13566,2	8909715,0	0,537	0,026	0,241	Ok
35	167	-370,0	-26577,9	8931,0	5739443,0	0,498	0,018	0,158	Ok
1	167	-370,0	-35999,1	13138,5	7319090,0	0,442	0,025	0,233	Ok
19	167	-493,3	-26329,1	8727,4	4673553,0	0,405	0,018	0,155	Ok
1	167	-493,3	-35132,1	11980,8	5754990,0	0,349	0,024	0,212	Ok
19	167	-616,7	-25679,7	7821,4	3651685,0	0,317	0,018	0,139	Ok
1	167	-616,7	-34265,7	10375,4	4321756,0	0,262	0,024	0,184	Ok
19	167	-740,0	-25030,8	6689,6	2730924,0	0,238	0,017	0,119	Ok
1	167	-740,0	-33399,8	8575,5	3082615,0	0,187	0,023	0,152	Ok
19	167	-863,3	-24382,4	5478,1	1946433,0	0,170	0,017	0,097	Ok
1	167	-863,3	-32534,6	6776,1	2068266,0	0,126	0,023	0,120	Ok
19	167	-986,7	-23734,3	4298,7	1314346,0	0,115	0,016	0,076	Ok
1	167	-986,7	-31669,8	5111,4	1288448,0	0,079	0,022	0,091	Ok
20	167	-1110,0	-23594,4	3106,3	845698,4	0,074	0,016	0,055	Ok
1	167	-1110,0	-30805,6	3662,6	748792,6	0,046	0,021	0,065	Ok
20	167	-1233,3	-22932,9	2218,3	576930,0	0,051	0,016	0,039	Ok
1	167	-1233,3	-29942,0	2470,0	474004,5	0,029	0,021	0,044	Ok
36	167	-1356,7	-23066,3	1246,9	512774,6	0,045	0,016	0,022	Ok
1	167	-1356,7	-29078,8	1547,5	444339,2	0,027	0,020	0,027	Ok
34	167	-1480,0	-22577,7	682,4	505145,7	0,044	0,016	0,012	Ok
1	167	-1480,0	-28216,2	901,3	495281,4	0,030	0,020	0,016	Ok
34	167	-1603,3	-21887,8	568,8	487315,5	0,043	0,015	0,010	Ok
1	167	-1603,3	-27354,0	558,6	523061,9	0,032	0,019	0,010	Ok
34	167	-1726,7	-21198,3	571,8	445422,4	0,039	0,015	0,010	Ok
1	167	-1726,7	-26492,3	508,3	511541,8	0,032	0,018	0,009	Ok
34	167	-1850,0	-20509,1	581,7	387724,0	0,034	0,014	0,010	Ok
1	167	-1850,0	-25631,0	566,1	469042,3	0,029	0,018	0,010	Ok
34	167	-1973,3	-19820,3	562,9	322836,4	0,029	0,014	0,010	Ok
1	167	-1973,3	-24770,2	600,8	407607,6	0,025	0,017	0,011	Ok
35	167	-2096,7	-17652,4	392,0	262088,8	0,023	0,012	0,007	Ok
1	167	-2096,7	-23909,8	589,5	337876,8	0,021	0,017	0,010	Ok
19	167	-2220,0	-17274,2	390,4	215213,2	0,019	0,012	0,007	Ok
1	167	-2220,0	-23049,8	540,8	267917,4	0,017	0,016	0,010	Ok
19	167	-2343,3	-16630,0	350,8	169612,3	0,015	0,012	0,006	Ok
1	167	-2343,3	-22190,1	468,7	203222,3	0,013	0,015	0,008	Ok
19	167	-2466,7	-15986,0	299,4	128228,9	0,011	0,011	0,005	Ok
1	167	-2466,7	-21330,9	385,8	147085,7	0,009	0,015	0,007	Ok
19	167	-2590,0	-15342,4	243,5	92842,1	0,008	0,011	0,004	Ok
1	167	-2590,0	-20472,0	301,6	101084,4	0,006	0,014	0,005	Ok
19	167	-2713,3	-14699,0	188,4	64204,1	0,006	0,010	0,003	Ok
1	167	-2713,3	-19613,5	223,0	65554,4	0,004	0,014	0,004	Ok
19	167	-2836,7	-14055,8	138,2	42308,5	0,004	0,010	0,002	Ok
1	167	-2836,7	-18755,3	154,3	40012,3	0,003	0,013	0,003	Ok
20	167	-2960,0	-13707,9	92,0	27082,1	0,002	0,009	0,002	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	167	-2960,0	-17897,4	98,5	23464,8	0,001	0,012	0,002	Ok
20	167	-3083,3	-13051,0	61,1	17534,8	0,002	0,009	0,001	Ok
1	167	-3083,3	-17039,9	57,4	14356,2	0,001	0,012	0,001	Ok
36	167	-3206,7	-12836,6	37,5	12012,7	0,001	0,009	0,001	Ok
1	167	-3206,7	-16182,6	33,5	9935,1	0,001	0,011	0,001	Ok
36	167	-3330,0	-12156,8	31,2	7950,0	0,001	0,008	0,001	Ok
1	167	-3330,0	-15325,6	25,9	6979,6	0,000	0,011	0,000	Ok
34	167	-3453,3	-11577,5	23,8	4261,7	0,000	0,008	0,000	Ok
1	167	-3453,3	-14468,9	21,9	4022,6	0,000	0,010	0,000	Ok
34	167	-3576,7	-10892,2	10,9	1343,9	0,000	0,008	0,000	Ok
1	167	-3576,7	-13612,4	10,9	1344,8	0,000	0,009	0,000	Ok
34	167	-3700,0	-10892,2	10,9	0,0	0,006	0,008	0,000	Ok
1	167	-3700,0	-13612,4	10,9	0,0	0,000	0,009	0,000	Ok

Plinto n. 179

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	179	0,0	-38941,1	13014,4	10563530,0	0,882	0,027	0,231	Ok
1	179	0,0	-49753,6	11129,1	12541980,0	0,734	0,034	0,197	Ok
34	179	-123,3	-37553,2	14149,4	8976697,0	0,753	0,026	0,251	Ok
1	179	-123,3	-47980,3	14673,5	11089700,0	0,652	0,033	0,260	Ok
34	179	-246,7	-36689,1	13529,6	7304106,0	0,614	0,025	0,240	Ok
1	179	-246,7	-46876,3	15078,8	9348318,0	0,551	0,032	0,267	Ok
35	179	-370,0	-34594,5	9881,1	5899337,0	0,499	0,024	0,175	Ok
1	179	-370,0	-45773,1	14349,0	7531147,0	0,445	0,032	0,254	Ok
19	179	-493,3	-33761,3	9367,2	4701099,0	0,399	0,023	0,166	Ok
1	179	-493,3	-44670,6	12845,8	5792386,0	0,343	0,031	0,228	Ok
19	179	-616,7	-32928,6	8232,6	3582207,0	0,305	0,023	0,146	Ok
1	179	-616,7	-43569,0	10918,5	4234221,0	0,251	0,030	0,194	Ok
19	179	-740,0	-32096,6	6898,4	2598515,0	0,221	0,022	0,122	Ok
1	179	-740,0	-42468,0	8848,7	2913493,0	0,173	0,029	0,157	Ok
19	179	-863,3	-31265,1	5525,9	1779811,0	0,152	0,022	0,098	Ok
1	179	-863,3	-41367,8	6839,9	1853025,0	0,111	0,029	0,121	Ok
19	179	-986,7	-30434,1	4229,5	1137142,0	0,097	0,021	0,075	Ok
1	179	-986,7	-40268,3	5024,5	1056515,0	0,063	0,028	0,089	Ok
20	179	-1110,0	-29846,7	2955,2	688433,6	0,059	0,021	0,052	Ok
1	179	-1110,0	-39169,5	3476,4	538538,4	0,032	0,027	0,062	Ok
36	179	-1233,3	-29561,4	1671,2	511640,0	0,044	0,020	0,030	Ok
1	179	-1233,3	-38071,4	2226,7	378780,8	0,023	0,026	0,039	Ok
34	179	-1356,7	-28938,7	827,0	531604,8	0,046	0,020	0,015	Ok
1	179	-1356,7	-36973,9	1281,5	469682,2	0,028	0,026	0,023	Ok
34	179	-1480,0	-28080,2	543,0	553069,8	0,048	0,019	0,010	Ok
1	179	-1480,0	-35877,0	654,6	556279,3	0,034	0,025	0,012	Ok
34	179	-1603,3	-27222,2	541,6	533154,6	0,046	0,019	0,010	Ok
1	179	-1603,3	-34780,7	434,8	583855,5	0,035	0,024	0,008	Ok
34	179	-1726,7	-26364,6	608,0	482899,9	0,042	0,018	0,011	Ok
1	179	-1726,7	-33685,0	531,0	561102,2	0,034	0,023	0,009	Ok
34	179	-1850,0	-25507,5	636,5	415109,7	0,036	0,018	0,011	Ok
1	179	-1850,0	-32589,9	635,2	504876,0	0,031	0,023	0,011	Ok
34	179	-1973,3	-24650,8	616,1	340541,2	0,030	0,017	0,011	Ok
1	179	-1973,3	-31495,4	671,3	430502,8	0,026	0,022	0,012	Ok
35	179	-2096,7	-22976,8	437,7	271190,3	0,024	0,016	0,008	Ok
1	179	-2096,7	-30401,4	647,4	349908,7	0,021	0,021	0,011	Ok
19	179	-2220,0	-22150,3	421,1	217959,8	0,019	0,015	0,007	Ok
1	179	-2220,0	-29307,9	582,7	271543,4	0,017	0,020	0,010	Ok
19	179	-2343,3	-21324,3	370,8	167693,9	0,015	0,015	0,007	Ok
1	179	-2343,3	-28214,9	495,3	200834,6	0,012	0,020	0,009	Ok
19	179	-2466,7	-20498,6	309,7	123288,3	0,011	0,014	0,005	Ok
1	179	-2466,7	-27122,3	399,2	140795,7	0,009	0,019	0,007	Ok
19	179	-2590,0	-19673,2	245,8	86277,4	0,008	0,014	0,004	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	179	-2590,0	-26030,3	304,7	92642,9	0,006	0,018	0,005	Ok
19	179	-2713,3	-18848,2	184,8	57146,6	0,005	0,013	0,003	Ok
1	179	-2713,3	-24938,7	218,4	56370,6	0,003	0,017	0,004	Ok
19	179	-2836,7	-18023,5	130,6	35657,1	0,003	0,012	0,002	Ok
1	179	-2836,7	-23847,5	144,6	31299,0	0,002	0,017	0,003	Ok
20	179	-2960,0	-17340,3	81,8	21934,0	0,002	0,012	0,001	Ok
1	179	-2960,0	-22756,7	85,6	16633,3	0,001	0,016	0,002	Ok
36	179	-3083,3	-16823,3	41,2	14940,7	0,001	0,012	0,001	Ok
1	179	-3083,3	-21666,3	43,7	11000,3	0,001	0,015	0,001	Ok
36	179	-3206,7	-15976,9	32,6	11693,9	0,001	0,011	0,001	Ok
1	179	-3206,7	-20576,2	24,4	9455,0	0,001	0,014	0,000	Ok
34	179	-3330,0	-15251,7	30,4	8336,1	0,001	0,011	0,001	Ok
1	179	-3330,0	-19486,6	25,3	7472,2	0,000	0,013	0,000	Ok
34	179	-3453,3	-14399,1	25,8	4645,0	0,000	0,010	0,000	Ok
1	179	-3453,3	-18397,2	24,2	4481,5	0,000	0,013	0,000	Ok
34	179	-3576,7	-13546,8	11,9	1473,0	0,000	0,009	0,000	Ok
1	179	-3576,7	-17308,2	12,3	1512,0	0,000	0,012	0,000	Ok
1	179	-3700,0	-17308,2	12,3	0,0	0,009	0,012	0,000	Ok

Plinto n. 199

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	199	0,0	-30448,2	15503,0	11040840,0	0,946	0,021	0,275	Ok
1	199	0,0	-38575,4	14405,8	13156730,0	0,790	0,027	0,255	Ok
34	199	-123,3	-29363,0	15672,2	9209549,0	0,792	0,020	0,278	Ok
1	199	-123,3	-37200,6	16654,8	11391520,0	0,686	0,026	0,295	Ok
34	199	-246,7	-28687,4	14545,0	7367264,0	0,635	0,020	0,258	Ok
1	199	-246,7	-36344,6	16389,0	9432724,0	0,570	0,025	0,291	Ok
19	199	-370,0	-26185,7	10749,6	5857975,0	0,508	0,018	0,191	Ok
1	199	-370,0	-35489,2	15135,3	7475527,0	0,452	0,025	0,268	Ok
19	199	-493,3	-25555,0	9693,6	4600614,0	0,400	0,018	0,172	Ok
1	199	-493,3	-34634,5	13244,8	5658488,0	0,343	0,024	0,235	Ok
19	199	-616,7	-24924,8	8338,7	3459571,0	0,301	0,017	0,148	Ok
1	199	-616,7	-33780,3	11047,1	4069344,0	0,247	0,023	0,196	Ok
19	199	-740,0	-24295,0	6865,9	2480877,0	0,217	0,017	0,122	Ok
1	199	-740,0	-32926,7	8802,8	2753273,0	0,168	0,023	0,156	Ok
19	199	-863,3	-23665,6	5417,0	1686660,0	0,148	0,016	0,096	Ok
1	199	-863,3	-32073,7	6694,9	1726106,0	0,105	0,022	0,119	Ok
19	199	-986,7	-23036,6	4090,4	1084025,0	0,095	0,016	0,073	Ok
1	199	-986,7	-31221,2	4837,7	993820,2	0,061	0,022	0,086	Ok
20	199	-1110,0	-22621,6	2830,3	723381,1	0,063	0,016	0,050	Ok
1	199	-1110,0	-30369,3	3290,8	586943,0	0,036	0,021	0,058	Ok
36	199	-1233,3	-22805,4	1602,2	622039,1	0,055	0,016	0,028	Ok
1	199	-1233,3	-29517,9	2076,2	520029,6	0,032	0,020	0,037	Ok
34	199	-1356,7	-22627,3	841,8	625485,9	0,055	0,016	0,015	Ok
1	199	-1356,7	-28666,9	1201,2	593601,9	0,037	0,020	0,021	Ok
34	199	-1480,0	-21956,0	659,6	620000,7	0,055	0,015	0,012	Ok
1	199	-1480,0	-27816,5	697,7	643717,3	0,040	0,019	0,012	Ok
34	199	-1603,3	-21285,1	679,0	577479,6	0,051	0,015	0,012	Ok
1	199	-1603,3	-26966,5	594,5	641146,1	0,040	0,019	0,011	Ok
34	199	-1726,7	-20614,6	718,5	509700,0	0,045	0,014	0,013	Ok
1	199	-1726,7	-26117,0	676,8	595605,9	0,037	0,018	0,012	Ok
34	199	-1850,0	-19944,4	715,7	429032,7	0,038	0,014	0,013	Ok
1	199	-1850,0	-25267,9	738,8	522855,2	0,032	0,017	0,013	Ok
34	199	-1973,3	-19274,6	668,7	345541,0	0,031	0,013	0,012	Ok
1	199	-1973,3	-24419,3	739,4	437065,6	0,027	0,017	0,013	Ok
19	199	-2096,7	-17391,9	484,6	270654,2	0,024	0,012	0,009	Ok
1	199	-2096,7	-23571,1	688,5	349116,7	0,022	0,016	0,012	Ok
19	199	-2220,0	-16766,3	438,6	214202,4	0,019	0,012	0,008	Ok
1	199	-2220,0	-22723,3	604,1	266534,9	0,017	0,016	0,011	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

19	199	-2343,3	-16141,1	377,2	162562,1	0,015	0,011	0,007	Ok
1	199	-2343,3	-21875,8	503,0	193959,4	0,012	0,015	0,009	Ok
19	199	-2466,7	-15516,1	309,0	118104,2	0,011	0,011	0,005	Ok
1	199	-2466,7	-21028,8	398,1	133762,7	0,008	0,015	0,007	Ok
19	199	-2590,0	-14891,3	241,1	81921,2	0,007	0,010	0,004	Ok
1	199	-2590,0	-20182,1	298,4	86685,0	0,005	0,014	0,005	Ok
19	199	-2713,3	-14266,8	178,5	54170,8	0,005	0,010	0,003	Ok
1	199	-2713,3	-19335,7	209,9	52439,1	0,003	0,013	0,004	Ok
20	199	-2836,7	-13772,7	119,5	34708,8	0,003	0,010	0,002	Ok
1	199	-2836,7	-18489,7	136,2	30271,9	0,002	0,013	0,002	Ok
20	199	-2960,0	-13142,7	78,6	23456,0	0,002	0,009	0,001	Ok
1	199	-2960,0	-17643,9	79,6	18998,3	0,001	0,012	0,001	Ok
36	199	-3083,3	-12978,5	44,7	18144,4	0,002	0,009	0,001	Ok
1	199	-3083,3	-16798,5	43,4	14981,1	0,001	0,012	0,001	Ok
36	199	-3206,7	-12325,5	39,3	14086,7	0,001	0,009	0,001	Ok
1	199	-3206,7	-15953,4	32,1	12623,1	0,001	0,011	0,001	Ok
34	199	-3330,0	-11925,4	36,6	9756,0	0,001	0,008	0,001	Ok
1	199	-3330,0	-15108,5	33,4	9346,5	0,001	0,010	0,001	Ok
34	199	-3453,3	-11258,7	29,7	5290,3	0,000	0,008	0,001	Ok
1	199	-3453,3	-14263,9	29,3	5328,9	0,000	0,010	0,001	Ok
34	199	-3576,7	-10592,3	13,3	1638,1	0,000	0,007	0,000	Ok
1	199	-3576,7	-13419,5	14,0	1727,2	0,000	0,009	0,000	Ok
1	199	-3700,0	-13419,5	14,0	0,0	0,007	0,009	0,000	Ok

Plinto n. 211

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	211	0,0	-45602,8	14753,4	11575750,0	0,948	0,032	0,262	Ok
1	211	0,0	-59042,6	13265,4	13881160,0	0,796	0,041	0,235	Ok
34	211	-123,3	-43977,4	15966,4	9698803,0	0,798	0,030	0,283	Ok
1	211	-123,3	-56938,3	17125,7	12035720,0	0,693	0,039	0,304	Ok
34	211	-246,7	-42965,5	15077,6	7769863,0	0,641	0,030	0,267	Ok
1	211	-246,7	-55628,1	17152,8	9952814,0	0,575	0,038	0,304	Ok
19	211	-370,0	-41215,5	11275,2	6148476,0	0,510	0,029	0,200	Ok
1	211	-370,0	-54319,0	15955,7	7856845,0	0,455	0,038	0,283	Ok
19	211	-493,3	-40222,8	10228,6	4786260,0	0,398	0,028	0,181	Ok
1	211	-493,3	-53010,7	13993,3	5904201,0	0,343	0,037	0,248	Ok
19	211	-616,7	-39230,8	8797,9	3547791,0	0,296	0,027	0,156	Ok
1	211	-616,7	-51703,4	11660,7	4192209,0	0,244	0,036	0,207	Ok
19	211	-740,0	-38239,5	7212,7	2484557,0	0,208	0,026	0,128	Ok
1	211	-740,0	-50396,9	9258,4	2769046,0	0,162	0,035	0,164	Ok
19	211	-863,3	-37248,8	5643,1	1619646,0	0,136	0,026	0,100	Ok
1	211	-863,3	-49091,3	6993,4	1647473,0	0,097	0,034	0,124	Ok
19	211	-986,7	-36258,8	4202,9	958430,2	0,081	0,025	0,075	Ok
1	211	-986,7	-47786,5	4992,8	823653,6	0,048	0,033	0,089	Ok
20	211	-1110,0	-35269,4	2828,3	539571,0	0,046	0,024	0,050	Ok
1	211	-1110,0	-46482,5	3320,5	343499,7	0,020	0,032	0,059	Ok
34	211	-1233,3	-34895,2	1255,5	517555,5	0,044	0,024	0,022	Ok
1	211	-1233,3	-45179,3	1995,8	387867,4	0,023	0,031	0,035	Ok
34	211	-1356,7	-33889,2	632,5	604177,8	0,051	0,023	0,011	Ok
1	211	-1356,7	-43876,9	1015,2	562738,9	0,033	0,030	0,018	Ok
34	211	-1480,0	-32883,8	461,8	626278,6	0,053	0,023	0,008	Ok
1	211	-1480,0	-42575,3	419,3	655046,8	0,039	0,029	0,007	Ok
34	211	-1603,3	-31879,0	584,8	596318,2	0,051	0,022	0,010	Ok
1	211	-1603,3	-41274,3	429,1	668706,9	0,040	0,029	0,008	Ok
34	211	-1726,7	-30874,8	690,6	532595,8	0,046	0,021	0,012	Ok
1	211	-1726,7	-39974,1	635,4	627167,9	0,038	0,028	0,011	Ok
34	211	-1850,0	-29871,0	721,3	451172,6	0,039	0,021	0,013	Ok
1	211	-1850,0	-38674,5	749,5	552310,4	0,033	0,027	0,013	Ok
34	211	-1973,3	-28867,8	689,7	364358,2	0,031	0,020	0,012	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	211	-1973,3	-37375,6	770,3	461516,3	0,028	0,026	0,014	Ok
19	211	-2096,7	-27374,3	506,4	284627,6	0,025	0,019	0,009	Ok
1	211	-2096,7	-36077,3	724,7	367496,5	0,022	0,025	0,013	Ok
19	211	-2220,0	-26389,7	462,4	223541,7	0,019	0,018	0,008	Ok
1	211	-2220,0	-34779,7	638,1	278832,2	0,017	0,024	0,011	Ok
19	211	-2343,3	-25405,5	398,1	167539,5	0,015	0,018	0,007	Ok
1	211	-2343,3	-33482,6	531,2	200730,5	0,012	0,023	0,009	Ok
19	211	-2466,7	-24421,8	324,9	119334,3	0,010	0,017	0,006	Ok
1	211	-2466,7	-32186,1	418,9	135806,8	0,008	0,022	0,007	Ok
19	211	-2590,0	-23438,4	251,2	80148,8	0,007	0,016	0,004	Ok
1	211	-2590,0	-30890,2	311,8	84816,0	0,005	0,021	0,006	Ok
19	211	-2713,3	-22455,5	183,0	50157,2	0,004	0,016	0,003	Ok
1	211	-2713,3	-29594,7	216,2	47325,6	0,003	0,020	0,004	Ok
19	211	-2836,7	-21473,0	123,8	28889,5	0,003	0,015	0,002	Ok
1	211	-2836,7	-28299,8	136,0	22499,0	0,001	0,020	0,002	Ok
20	211	-2960,0	-20490,8	71,9	17195,6	0,002	0,014	0,001	Ok
1	211	-2960,0	-27005,4	73,0	10786,4	0,001	0,019	0,001	Ok
36	211	-3083,3	-19697,3	32,9	14732,9	0,001	0,014	0,001	Ok
1	211	-3083,3	-25711,4	29,9	10577,8	0,001	0,018	0,001	Ok
34	211	-3206,7	-18859,6	29,8	12960,4	0,001	0,013	0,001	Ok
1	211	-3206,7	-24417,9	20,6	11038,3	0,001	0,017	0,000	Ok
34	211	-3330,0	-17860,8	34,3	9479,5	0,001	0,012	0,001	Ok
1	211	-3330,0	-23124,7	29,8	8956,9	0,001	0,016	0,001	Ok
34	211	-3453,3	-16862,4	29,3	5276,6	0,000	0,012	0,001	Ok
1	211	-3453,3	-21832,0	28,9	5329,0	0,000	0,015	0,001	Ok
34	211	-3576,7	-15864,2	13,5	1664,2	0,000	0,011	0,000	Ok
1	211	-3576,7	-20539,6	14,4	1770,2	0,000	0,014	0,000	Ok
1	211	-3700,0	-20539,6	14,4	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok

Plinto n. 215

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	215	0,0	-36206,3	16403,8	11615540,0	0,978	0,025	0,291	Ok
1	215	0,0	-46617,4	15435,3	13923500,0	0,821	0,032	0,274	Ok
34	215	-123,3	-34915,9	16701,0	9608375,0	0,812	0,024	0,296	Ok
1	215	-123,3	-44955,9	18042,9	11917160,0	0,705	0,031	0,320	Ok
34	215	-246,7	-34112,5	15431,6	7608704,0	0,645	0,024	0,274	Ok
1	215	-246,7	-43921,5	17585,7	9746312,0	0,578	0,030	0,312	Ok
19	215	-370,0	-31927,2	11403,4	5965596,0	0,509	0,022	0,202	Ok
1	215	-370,0	-42887,8	16058,6	7615544,0	0,453	0,030	0,285	Ok
19	215	-493,3	-31158,2	10168,4	4605867,0	0,394	0,022	0,180	Ok
1	215	-493,3	-41854,8	13887,4	5665851,0	0,338	0,029	0,246	Ok
19	215	-616,7	-30389,8	8634,8	3390930,0	0,291	0,021	0,153	Ok
1	215	-616,7	-40822,6	11438,0	3982147,0	0,238	0,028	0,203	Ok
19	215	-740,0	-29621,9	7006,9	2364056,0	0,203	0,020	0,124	Ok
1	215	-740,0	-39791,1	8986,4	2604030,0	0,156	0,028	0,159	Ok
19	215	-863,3	-28854,5	5435,5	1543640,0	0,133	0,020	0,096	Ok
1	215	-863,3	-38760,2	6719,4	1541320,0	0,093	0,027	0,119	Ok
19	215	-986,7	-28087,6	4019,8	934820,4	0,081	0,019	0,071	Ok
1	215	-986,7	-37730,0	4748,1	800466,8	0,048	0,026	0,084	Ok
20	215	-1110,0	-27321,1	2698,4	611014,1	0,053	0,019	0,048	Ok
1	215	-1110,0	-36700,5	3125,6	455337,3	0,027	0,025	0,055	Ok
36	215	-1233,3	-27174,3	1437,2	613965,5	0,053	0,019	0,025	Ok
1	215	-1233,3	-35671,5	1866,9	515130,6	0,031	0,025	0,033	Ok
34	215	-1356,7	-26906,3	692,3	663948,1	0,058	0,019	0,012	Ok
1	215	-1356,7	-34643,2	978,1	640551,7	0,039	0,024	0,017	Ok
34	215	-1480,0	-26108,1	602,1	661094,4	0,057	0,018	0,011	Ok
1	215	-1480,0	-33615,5	535,0	698853,2	0,042	0,023	0,009	Ok
34	215	-1603,3	-25310,4	695,6	613607,7	0,053	0,018	0,012	Ok
1	215	-1603,3	-32588,3	580,2	689976,3	0,042	0,023	0,010	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

34	215	-1726,7	-24513,0	761,9	538090,6	0,047	0,017	0,014	Ok
1	215	-1726,7	-31561,7	728,7	633676,2	0,039	0,022	0,013	Ok
34	215	-1850,0	-23716,1	763,1	449236,1	0,039	0,016	0,014	Ok
1	215	-1850,0	-30535,6	802,3	549623,5	0,034	0,021	0,014	Ok
34	215	-1973,3	-22919,6	710,8	358251,4	0,031	0,016	0,013	Ok
1	215	-1973,3	-29510,1	796,3	453666,9	0,028	0,020	0,014	Ok
19	215	-2096,7	-21205,3	515,6	276970,7	0,024	0,015	0,009	Ok
1	215	-2096,7	-28485,0	733,0	357357,4	0,022	0,020	0,013	Ok
19	215	-2220,0	-20442,5	461,6	215614,2	0,019	0,014	0,008	Ok
1	215	-2220,0	-27460,5	635,4	268378,0	0,017	0,019	0,011	Ok
19	215	-2343,3	-19680,1	391,7	160426,0	0,014	0,014	0,007	Ok
1	215	-2343,3	-26436,3	522,3	191251,9	0,012	0,018	0,009	Ok
19	215	-2466,7	-18918,1	316,0	113664,6	0,010	0,013	0,006	Ok
1	215	-2466,7	-25412,7	407,2	128103,2	0,008	0,018	0,007	Ok
19	215	-2590,0	-18156,4	242,1	76246,3	0,007	0,013	0,004	Ok
1	215	-2590,0	-24389,5	299,7	79389,1	0,005	0,017	0,005	Ok
19	215	-2713,3	-17395,0	174,9	48164,6	0,004	0,012	0,003	Ok
1	215	-2713,3	-23366,7	205,4	44628,4	0,003	0,016	0,004	Ok
20	215	-2836,7	-16633,8	112,7	29484,5	0,003	0,012	0,002	Ok
1	215	-2836,7	-22344,3	127,6	23324,5	0,001	0,015	0,002	Ok
36	215	-2960,0	-16243,1	56,0	20415,9	0,002	0,011	0,001	Ok
1	215	-2960,0	-21322,2	68,6	15208,8	0,001	0,015	0,001	Ok
36	215	-3083,3	-15464,8	38,6	17722,9	0,002	0,011	0,001	Ok
1	215	-3083,3	-20300,6	32,9	14468,0	0,001	0,014	0,001	Ok
34	215	-3206,7	-14973,6	36,4	14667,0	0,001	0,010	0,001	Ok
1	215	-3206,7	-19279,2	29,5	13314,1	0,001	0,013	0,001	Ok
34	215	-3330,0	-14180,6	38,6	10367,2	0,001	0,010	0,001	Ok
1	215	-3330,0	-18258,2	35,5	10107,8	0,001	0,013	0,001	Ok
34	215	-3453,3	-13387,9	31,6	5639,7	0,001	0,009	0,001	Ok
1	215	-3453,3	-17237,5	31,8	5790,7	0,000	0,012	0,001	Ok
34	215	-3576,7	-12595,4	14,2	1746,1	0,000	0,009	0,000	Ok
1	215	-3576,7	-16217,2	15,2	1872,7	0,000	0,011	0,000	Ok
1	215	-3700,0	-16217,2	15,2	0,0	0,008	0,011	0,000	Ok

Plinto n. 231

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	231	0,0	-44743,1	16622,5	11912280,0	0,978	0,031	0,295	Ok
1	231	0,0	-58334,9	15800,7	14346290,0	0,824	0,040	0,280	Ok
34	231	-123,3	-43148,4	17159,3	9819089,0	0,810	0,030	0,304	Ok
1	231	-123,3	-56255,7	18760,1	12207000,0	0,704	0,039	0,333	Ok
34	231	-246,7	-42155,6	15863,6	7736003,0	0,640	0,029	0,281	Ok
1	231	-246,7	-54961,3	18231,1	9914736,0	0,574	0,038	0,323	Ok
19	231	-370,0	-40418,9	11727,7	6017024,0	0,500	0,028	0,208	Ok
1	231	-370,0	-53667,8	16566,5	7681587,0	0,446	0,037	0,294	Ok
19	231	-493,3	-39445,5	10416,4	4594884,0	0,383	0,027	0,185	Ok
1	231	-493,3	-52375,3	14242,2	5651129,0	0,329	0,036	0,253	Ok
19	231	-616,7	-38472,7	8791,3	3331192,0	0,279	0,027	0,156	Ok
1	231	-616,7	-51083,6	11649,6	3907003,0	0,228	0,035	0,207	Ok
19	231	-740,0	-37500,5	7076,3	2268265,0	0,190	0,026	0,125	Ok
1	231	-740,0	-49792,8	9076,1	2484834,0	0,145	0,034	0,161	Ok
19	231	-863,3	-36529,0	5430,9	1421816,0	0,120	0,025	0,096	Ok
1	231	-863,3	-48502,8	6712,5	1387796,0	0,081	0,034	0,119	Ok
19	231	-986,7	-35558,1	3956,9	794041,8	0,067	0,025	0,070	Ok
1	231	-986,7	-47213,7	4668,8	613514,7	0,036	0,033	0,083	Ok
36	231	-1110,0	-34717,2	2204,2	503359,7	0,043	0,024	0,039	Ok
1	231	-1110,0	-45925,3	2993,6	302272,5	0,018	0,032	0,053	Ok
34	231	-1233,3	-34237,4	1047,8	601848,0	0,051	0,024	0,019	Ok
1	231	-1233,3	-44637,8	1694,4	493491,4	0,029	0,031	0,030	Ok
34	231	-1356,7	-33250,4	522,1	675396,3	0,057	0,023	0,009	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	231	-1356,7	-43351,0	766,8	659773,6	0,039	0,030	0,014	Ok
34	231	-1480,0	-32264,0	519,6	678551,5	0,058	0,022	0,009	Ok
1	231	-1480,0	-42064,9	345,6	726652,0	0,043	0,029	0,006	Ok
34	231	-1603,3	-31278,1	682,0	630872,2	0,054	0,022	0,012	Ok
1	231	-1603,3	-40779,6	548,1	716081,4	0,043	0,028	0,010	Ok
34	231	-1726,7	-30292,8	774,1	552494,9	0,047	0,021	0,014	Ok
1	231	-1726,7	-39494,9	749,1	654554,3	0,039	0,027	0,013	Ok
34	231	-1850,0	-29307,9	783,0	459834,0	0,040	0,020	0,014	Ok
1	231	-1850,0	-38210,9	834,1	564414,8	0,034	0,026	0,015	Ok
34	231	-1973,3	-28323,6	730,8	364986,5	0,031	0,020	0,013	Ok
1	231	-1973,3	-36927,6	826,6	462711,3	0,028	0,026	0,015	Ok
19	231	-2096,7	-26845,3	530,5	280165,2	0,024	0,019	0,009	Ok
1	231	-2096,7	-35644,9	757,4	361517,9	0,022	0,025	0,013	Ok
19	231	-2220,0	-25879,7	473,4	215882,4	0,019	0,018	0,008	Ok
1	231	-2220,0	-34362,8	652,8	268684,9	0,016	0,024	0,012	Ok
19	231	-2343,3	-24914,5	399,4	158415,4	0,014	0,017	0,007	Ok
1	231	-2343,3	-33081,3	532,8	188704,3	0,011	0,023	0,009	Ok
19	231	-2466,7	-23949,8	319,6	110014,2	0,010	0,017	0,006	Ok
1	231	-2466,7	-31800,3	411,8	123554,6	0,008	0,022	0,007	Ok
19	231	-2590,0	-22985,5	242,0	71514,0	0,006	0,016	0,004	Ok
1	231	-2590,0	-30519,9	299,5	73475,4	0,004	0,021	0,005	Ok
19	231	-2713,3	-22021,6	171,8	42811,6	0,004	0,015	0,003	Ok
1	231	-2713,3	-29240,0	201,5	37726,5	0,002	0,020	0,004	Ok
20	231	-2836,7	-20927,9	106,8	23774,3	0,002	0,014	0,002	Ok
1	231	-2836,7	-27960,6	120,8	15924,8	0,001	0,019	0,002	Ok
36	231	-2960,0	-20170,0	47,5	17450,4	0,002	0,014	0,001	Ok
1	231	-2960,0	-26681,7	59,0	10840,9	0,001	0,018	0,001	Ok
34	231	-3083,3	-19484,4	25,2	17064,0	0,002	0,013	0,000	Ok
1	231	-3083,3	-25403,2	21,2	13529,9	0,001	0,018	0,000	Ok
34	231	-3206,7	-18504,1	35,0	14761,6	0,001	0,013	0,001	Ok
1	231	-3206,7	-24125,2	26,1	13454,4	0,001	0,017	0,000	Ok
34	231	-3330,0	-17524,2	38,9	10561,0	0,001	0,012	0,001	Ok
1	231	-3330,0	-22847,5	36,0	10432,5	0,001	0,016	0,001	Ok
34	231	-3453,3	-16544,5	32,3	5776,9	0,001	0,011	0,001	Ok
1	231	-3453,3	-21570,3	33,0	6014,0	0,000	0,015	0,001	Ok
34	231	-3576,7	-15565,1	14,5	1793,5	0,000	0,011	0,000	Ok
1	231	-3576,7	-20293,4	15,8	1947,3	0,000	0,014	0,000	Ok
1	231	-3700,0	-20293,4	15,8	0,0	0,011	0,014	0,000	Ok

Plinto n. 243

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	243	0,0	-56666,7	14421,5	11672990,0	0,926	0,039	0,256	Ok
1	243	0,0	-73198,3	13453,1	14036650,0	0,782	0,051	0,239	Ok
18	243	-123,3	-54647,0	16091,0	9741726,0	0,777	0,038	0,285	Ok
1	243	-123,3	-70589,4	17536,1	12095720,0	0,677	0,049	0,311	Ok
34	243	-246,7	-52710,7	15194,9	7750609,0	0,622	0,036	0,269	Ok
1	243	-246,7	-68965,2	17473,5	9935589,0	0,558	0,048	0,310	Ok
19	243	-370,0	-51470,2	11338,8	6094206,0	0,491	0,036	0,201	Ok
1	243	-370,0	-67342,1	16156,5	7782345,0	0,439	0,047	0,286	Ok
19	243	-493,3	-50230,5	10260,6	4702893,0	0,380	0,035	0,182	Ok
1	243	-493,3	-65720,2	14080,1	5791162,0	0,328	0,045	0,250	Ok
19	243	-616,7	-48991,7	8784,7	3443366,0	0,279	0,034	0,156	Ok
1	243	-616,7	-64099,4	11653,6	4055971,0	0,230	0,044	0,207	Ok
19	243	-740,0	-47753,8	7156,3	2365749,0	0,193	0,033	0,127	Ok
1	243	-740,0	-62479,7	9181,3	2620224,0	0,149	0,043	0,163	Ok
19	243	-863,3	-46516,6	5551,6	1490105,0	0,122	0,032	0,098	Ok
1	243	-863,3	-60861,1	6868,8	1490093,0	0,085	0,042	0,122	Ok
19	243	-986,7	-45280,3	4085,8	816364,7	0,067	0,031	0,072	Ok
1	243	-986,7	-59243,5	4839,3	647988,1	0,037	0,041	0,086	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

20	243	-1110,0	-43801,6	2690,1	357774,6	0,029	0,030	0,048	Ok
1	243	-1110,0	-57626,9	3151,2	107440,1	0,006	0,040	0,056	Ok
34	243	-1233,3	-42809,9	1093,1	490707,1	0,041	0,030	0,019	Ok
1	243	-1233,3	-56011,2	1816,3	356603,7	0,021	0,039	0,032	Ok
34	243	-1356,7	-41575,8	427,5	600955,3	0,050	0,029	0,008	Ok
1	243	-1356,7	-54396,6	816,7	574016,6	0,033	0,038	0,014	Ok
34	243	-1480,0	-40342,4	328,4	629954,0	0,052	0,028	0,006	Ok
1	243	-1480,0	-52782,8	149,3	671509,1	0,039	0,037	0,003	Ok
18	243	-1603,3	-39613,4	525,1	602383,6	0,050	0,027	0,009	Ok
1	243	-1603,3	-51170,0	383,7	682277,9	0,040	0,035	0,007	Ok
18	243	-1726,7	-38365,5	678,9	537709,3	0,045	0,027	0,012	Ok
1	243	-1726,7	-49558,0	647,1	635992,1	0,037	0,034	0,011	Ok
18	243	-1850,0	-37118,2	724,6	454011,4	0,038	0,026	0,013	Ok
1	243	-1850,0	-47946,9	768,5	556498,3	0,033	0,033	0,014	Ok
18	243	-1973,3	-35871,6	696,7	364659,7	0,031	0,025	0,012	Ok
1	243	-1973,3	-46336,5	786,3	461863,7	0,027	0,032	0,014	Ok
19	243	-2096,7	-34185,2	509,3	282757,8	0,024	0,024	0,009	Ok
1	243	-2096,7	-44727,0	735,2	364978,3	0,022	0,031	0,013	Ok
19	243	-2220,0	-32955,6	464,3	220283,3	0,019	0,023	0,008	Ok
1	243	-2220,0	-43118,2	643,2	274375,1	0,016	0,030	0,011	Ok
19	243	-2343,3	-31726,6	397,9	163282,7	0,014	0,022	0,007	Ok
1	243	-2343,3	-41510,2	531,7	195109,3	0,012	0,029	0,009	Ok
19	243	-2466,7	-30498,1	322,6	114439,3	0,010	0,021	0,006	Ok
1	243	-2466,7	-39902,9	415,9	129598,2	0,008	0,028	0,007	Ok
19	243	-2590,0	-29270,1	247,3	74890,2	0,006	0,020	0,004	Ok
1	243	-2590,0	-38296,2	306,4	78370,3	0,005	0,027	0,005	Ok
19	243	-2713,3	-28042,6	177,6	44692,6	0,004	0,019	0,003	Ok
1	243	-2713,3	-36690,2	209,2	40700,2	0,002	0,025	0,004	Ok
19	243	-2836,7	-26815,6	117,3	23239,8	0,002	0,019	0,002	Ok
1	243	-2836,7	-35084,8	127,8	15193,0	0,001	0,024	0,002	Ok
36	243	-2960,0	-25447,8	46,8	11822,6	0,001	0,018	0,001	Ok
1	243	-2960,0	-33480,0	63,7	3486,4	0,000	0,023	0,001	Ok
34	243	-3083,3	-24362,9	14,9	13660,5	0,001	0,017	0,000	Ok
1	243	-3083,3	-31875,8	17,3	9260,0	0,001	0,022	0,000	Ok
34	243	-3206,7	-23137,2	27,0	12703,4	0,001	0,016	0,000	Ok
1	243	-3206,7	-30272,1	15,7	11033,7	0,001	0,021	0,000	Ok
34	243	-3330,0	-21911,9	33,7	9446,5	0,001	0,015	0,001	Ok
1	243	-3330,0	-28669,0	29,9	9151,9	0,001	0,020	0,001	Ok
34	243	-3453,3	-20687,0	29,4	5294,7	0,000	0,014	0,001	Ok
1	243	-3453,3	-27066,3	29,6	5465,1	0,000	0,019	0,001	Ok
34	243	-3576,7	-19462,4	13,6	1675,4	0,000	0,013	0,000	Ok
1	243	-3576,7	-25464,1	14,7	1813,4	0,000	0,018	0,000	Ok
1	243	-3700,0	-25464,1	14,7	0,0	0,013	0,018	0,000	Ok

Plinto n. 247

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	247	0,0	-54836,9	16101,6	11830230,0	0,944	0,038	0,286	Ok
1	247	0,0	-72055,7	15442,6	14289740,0	0,798	0,050	0,274	Ok
34	247	-123,3	-52882,4	16935,2	9754849,0	0,782	0,037	0,300	Ok
1	247	-123,3	-69487,5	18659,7	12145390,0	0,681	0,048	0,331	Ok
34	247	-246,7	-51665,6	15720,3	7679967,0	0,618	0,036	0,279	Ok
1	247	-246,7	-67888,6	18163,7	9847168,0	0,554	0,047	0,322	Ok
19	247	-370,0	-50449,7	11618,5	5962668,0	0,482	0,035	0,206	Ok
1	247	-370,0	-66290,9	16503,8	7609226,0	0,430	0,046	0,293	Ok
19	247	-493,3	-49234,6	10340,7	4537726,0	0,368	0,034	0,183	Ok
1	247	-493,3	-64694,3	14174,1	5575636,0	0,316	0,045	0,251	Ok
19	247	-616,7	-48020,4	8727,8	3269360,0	0,266	0,033	0,155	Ok
1	247	-616,7	-63098,8	11574,0	3829350,0	0,218	0,044	0,205	Ok
19	247	-740,0	-46807,0	7014,7	2200141,0	0,180	0,032	0,124	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	247	-740,0	-61504,4	8994,5	2404109,0	0,137	0,043	0,159	Ok
19	247	-863,3	-45594,4	5366,2	1344204,0	0,110	0,032	0,095	Ok
1	247	-863,3	-59911,0	6626,8	1298338,0	0,074	0,041	0,118	Ok
19	247	-986,7	-44382,5	3886,9	698419,2	0,057	0,031	0,069	Ok
1	247	-986,7	-58318,6	4580,3	491004,7	0,028	0,040	0,081	Ok
36	247	-1110,0	-42772,9	2114,7	384358,4	0,032	0,030	0,037	Ok
1	247	-1110,0	-56727,3	2901,7	145330,7	0,008	0,039	0,051	Ok
34	247	-1233,3	-41961,1	934,1	566096,0	0,047	0,029	0,017	Ok
1	247	-1233,3	-55136,9	1593,3	458149,9	0,027	0,038	0,028	Ok
34	247	-1356,7	-40751,5	351,1	657099,2	0,055	0,028	0,006	Ok
1	247	-1356,7	-53547,4	632,2	648183,3	0,038	0,037	0,011	Ok
34	247	-1480,0	-39542,5	418,6	668258,2	0,056	0,027	0,007	Ok
1	247	-1480,0	-51958,8	145,2	721809,9	0,042	0,036	0,003	Ok
34	247	-1603,3	-38334,2	638,4	624636,9	0,052	0,027	0,011	Ok
1	247	-1603,3	-50371,2	503,0	713274,0	0,042	0,035	0,009	Ok
34	247	-1726,7	-37126,6	752,0	548385,9	0,046	0,026	0,013	Ok
1	247	-1726,7	-48784,4	734,7	652154,4	0,038	0,034	0,013	Ok
34	247	-1850,0	-35919,6	770,7	456817,4	0,038	0,025	0,014	Ok
1	247	-1850,0	-47198,4	828,3	561867,8	0,033	0,033	0,015	Ok
34	247	-1973,3	-34713,2	723,4	362481,1	0,031	0,024	0,013	Ok
1	247	-1973,3	-45613,2	823,3	459887,8	0,027	0,032	0,015	Ok
19	247	-2096,7	-33507,5	525,0	277830,4	0,024	0,023	0,009	Ok
1	247	-2096,7	-44028,8	754,7	358453,6	0,021	0,030	0,013	Ok
19	247	-2220,0	-32302,2	469,8	213463,7	0,018	0,022	0,008	Ok
1	247	-2220,0	-42445,1	649,9	265462,4	0,016	0,029	0,012	Ok
19	247	-2343,3	-31097,6	396,5	155822,5	0,013	0,022	0,007	Ok
1	247	-2343,3	-40862,2	529,5	185392,1	0,011	0,028	0,009	Ok
19	247	-2466,7	-29893,4	316,9	107204,7	0,009	0,021	0,006	Ok
1	247	-2466,7	-39279,9	408,3	120167,3	0,007	0,027	0,007	Ok
19	247	-2590,0	-28689,8	239,1	68439,1	0,006	0,020	0,004	Ok
1	247	-2590,0	-37698,4	295,7	69920,7	0,004	0,026	0,005	Ok
19	247	-2713,3	-27486,6	168,6	39362,7	0,003	0,019	0,003	Ok
1	247	-2713,3	-36117,4	197,5	33646,5	0,002	0,025	0,004	Ok
19	247	-2836,7	-26284,0	108,5	19282,9	0,002	0,018	0,002	Ok
1	247	-2836,7	-34537,1	116,4	10022,8	0,001	0,024	0,002	Ok
34	247	-2960,0	-25081,7	29,1	14213,7	0,001	0,017	0,001	Ok
1	247	-2960,0	-32957,4	53,4	6644,5	0,000	0,023	0,001	Ok
34	247	-3083,3	-23879,9	18,0	15919,0	0,001	0,017	0,000	Ok
1	247	-3083,3	-31378,2	10,3	12314,0	0,001	0,022	0,000	Ok
34	247	-3206,7	-22678,5	32,1	14194,2	0,001	0,016	0,001	Ok
1	247	-3206,7	-29799,6	22,6	13016,6	0,001	0,021	0,000	Ok
34	247	-3330,0	-21477,5	37,5	10292,3	0,001	0,015	0,001	Ok
1	247	-3330,0	-28221,4	35,0	10268,1	0,001	0,020	0,001	Ok
34	247	-3453,3	-20276,8	31,6	5670,5	0,001	0,014	0,001	Ok
1	247	-3453,3	-26643,8	32,6	5959,3	0,000	0,018	0,001	Ok
34	247	-3576,7	-19076,5	14,3	1768,9	0,000	0,013	0,000	Ok
1	247	-3576,7	-25066,6	15,7	1936,1	0,000	0,017	0,000	Ok
1	247	-3700,0	-25066,6	15,7	0,0	0,013	0,017	0,000	Ok

Plinto n. 263

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	263	0,0	-66305,6	15171,8	11409150,0	0,882	0,046	0,269	Ok
1	263	0,0	-86028,5	14036,0	13664550,0	0,742	0,060	0,249	Ok
18	263	-123,3	-63942,4	16195,8	9429803,0	0,734	0,044	0,287	Ok
1	263	-123,3	-82962,3	17515,8	11680680,0	0,638	0,057	0,311	Ok
34	263	-246,7	-61463,9	14889,4	7426112,0	0,582	0,043	0,264	Ok
1	263	-246,7	-81053,4	17218,3	9521650,0	0,522	0,056	0,305	Ok
19	263	-370,0	-60761,9	10995,6	5801591,0	0,455	0,042	0,195	Ok
1	263	-370,0	-79145,8	15759,4	7398933,0	0,407	0,055	0,279	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

19	263	-493,3	-59298,5	9892,2	4446027,0	0,350	0,041	0,175	Ok
1	263	-493,3	-77239,6	13617,3	5455987,0	0,301	0,053	0,241	Ok
19	263	-616,7	-57836,1	8420,8	3226476,0	0,255	0,040	0,149	Ok
1	263	-616,7	-75334,7	11181,8	3777209,0	0,209	0,052	0,198	Ok
19	263	-740,0	-56374,6	6818,6	2188389,0	0,174	0,039	0,121	Ok
1	263	-740,0	-73431,1	8738,9	2398933,0	0,134	0,051	0,155	Ok
19	263	-863,3	-54914,1	5253,3	1348036,0	0,108	0,038	0,093	Ok
1	263	-863,3	-71528,8	6479,1	1322377,0	0,074	0,049	0,115	Ok
35	263	-986,7	-54319,8	3807,1	710919,4	0,057	0,038	0,068	Ok
1	263	-986,7	-69627,6	4513,4	526488,5	0,030	0,048	0,080	Ok
17	263	-1110,0	-52708,2	2032,0	334184,8	0,027	0,036	0,036	Ok
1	263	-1110,0	-67727,7	2891,2	77396,7	0,004	0,047	0,051	Ok
18	263	-1233,3	-50737,0	892,3	523059,7	0,042	0,035	0,016	Ok
1	263	-1233,3	-65828,8	1618,5	396437,1	0,022	0,046	0,029	Ok
18	263	-1356,7	-49274,3	272,4	621101,2	0,050	0,034	0,005	Ok
1	263	-1356,7	-63931,2	672,9	593298,2	0,034	0,044	0,012	Ok
18	263	-1480,0	-47812,5	347,5	637803,9	0,052	0,033	0,006	Ok
1	263	-1480,0	-62034,6	79,9	674670,7	0,038	0,043	0,001	Ok
18	263	-1603,3	-46351,6	588,0	599432,2	0,049	0,032	0,010	Ok
1	263	-1603,3	-60139,0	431,4	674539,5	0,039	0,042	0,008	Ok
18	263	-1726,7	-44891,4	710,1	528178,7	0,043	0,031	0,013	Ok
1	263	-1726,7	-58244,5	670,9	621746,9	0,036	0,040	0,012	Ok
18	263	-1850,0	-43432,0	735,2	441190,9	0,036	0,030	0,013	Ok
1	263	-1850,0	-56350,9	773,3	539136,3	0,031	0,039	0,014	Ok
18	263	-1973,3	-41973,3	694,0	350867,5	0,029	0,029	0,012	Ok
1	263	-1973,3	-54458,4	778,1	443830,7	0,026	0,038	0,014	Ok
19	263	-2096,7	-40356,6	494,8	269716,9	0,022	0,028	0,009	Ok
1	263	-2096,7	-52566,7	719,2	347908,0	0,020	0,036	0,013	Ok
19	263	-2220,0	-38905,0	448,3	208714,8	0,017	0,027	0,008	Ok
1	263	-2220,0	-50676,0	623,4	259244,5	0,015	0,035	0,011	Ok
19	263	-2343,3	-37454,1	381,9	153443,9	0,013	0,026	0,007	Ok
1	263	-2343,3	-48786,1	511,0	182391,5	0,011	0,034	0,009	Ok
19	263	-2466,7	-36003,8	307,7	106359,3	0,009	0,025	0,005	Ok
1	263	-2466,7	-46897,0	396,4	119401,4	0,007	0,032	0,007	Ok
19	263	-2590,0	-34554,1	234,0	68431,4	0,006	0,024	0,004	Ok
1	263	-2590,0	-45008,7	289,1	70554,5	0,004	0,031	0,005	Ok
19	263	-2713,3	-33105,1	166,4	39594,0	0,003	0,023	0,003	Ok
1	263	-2713,3	-43121,2	194,8	34968,6	0,002	0,030	0,003	Ok
35	263	-2836,7	-32169,0	107,2	19904,0	0,002	0,022	0,002	Ok
1	263	-2836,7	-41234,4	116,5	11157,4	0,001	0,029	0,002	Ok
18	263	-2960,0	-30327,4	26,6	12328,7	0,001	0,021	0,000	Ok
1	263	-2960,0	-39348,4	55,2	4236,1	0,000	0,027	0,001	Ok
18	263	-3083,3	-28874,2	13,5	14631,2	0,001	0,020	0,000	Ok
1	263	-3083,3	-37463,0	11,3	10492,0	0,001	0,026	0,000	Ok
18	263	-3206,7	-27421,6	29,1	13306,6	0,001	0,019	0,001	Ok
1	263	-3206,7	-35578,2	18,5	11692,4	0,001	0,025	0,000	Ok
18	263	-3330,0	-25969,4	35,3	9740,6	0,001	0,018	0,001	Ok
1	263	-3330,0	-33694,0	31,5	9424,5	0,001	0,023	0,001	Ok
18	263	-3453,3	-24517,6	30,1	5396,7	0,000	0,017	0,001	Ok
1	263	-3453,3	-31810,5	30,2	5536,5	0,000	0,022	0,001	Ok
18	263	-3576,7	-23066,3	13,7	1690,5	0,000	0,016	0,000	Ok
1	263	-3576,7	-29927,4	14,7	1814,8	0,000	0,021	0,000	Ok
1	263	-3700,0	-29927,4	14,7	0,0	0,016	0,021	0,000	Ok

Plinto n. 275		Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
Cmb.	Palo								
18	275	0,0	-67635,4	11993,5	10420770,0	0,803	0,047	0,213	Ok
1	275	0,0	-88167,0	9750,0	12359520,0	0,668	0,061	0,173	Ok
18	275	-123,3	-65224,8	13898,9	8804762,0	0,683	0,045	0,246	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	275	-123,3	-85024,6	14457,6	10857380,0	0,590	0,059	0,256	Ok
18	275	-246,7	-63724,0	13373,9	7101316,0	0,553	0,044	0,237	Ok
1	275	-246,7	-83068,2	14927,1	9077732,0	0,496	0,057	0,265	Ok
19	275	-370,0	-62565,3	9743,7	5677392,0	0,443	0,043	0,173	Ok
1	275	-370,0	-81113,2	14157,4	7238916,0	0,397	0,056	0,251	Ok
19	275	-493,3	-61058,4	9094,6	4475805,0	0,351	0,042	0,161	Ok
1	275	-493,3	-79159,6	12594,2	5494476,0	0,302	0,055	0,223	Ok
19	275	-616,7	-59552,6	7982,0	3354245,0	0,264	0,041	0,142	Ok
1	275	-616,7	-77207,4	10617,6	3942637,0	0,218	0,053	0,188	Ok
19	275	-740,0	-58047,8	6647,5	2369892,0	0,187	0,040	0,118	Ok
1	275	-740,0	-75256,5	8518,5	2634637,0	0,146	0,052	0,151	Ok
19	275	-863,3	-56544,0	5269,5	1550144,0	0,123	0,039	0,093	Ok
1	275	-863,3	-73306,8	6500,1	1585981,0	0,088	0,051	0,115	Ok
35	275	-986,7	-55391,1	3943,0	909390,3	0,072	0,038	0,070	Ok
1	275	-986,7	-71358,4	4689,9	787913,8	0,044	0,049	0,083	Ok
35	275	-1110,0	-53879,6	2799,5	448386,1	0,036	0,037	0,050	Ok
1	275	-1110,0	-69411,2	3155,5	224755,3	0,013	0,048	0,056	Ok
18	275	-1233,3	-51754,5	1119,9	381027,8	0,031	0,036	0,020	Ok
1	275	-1233,3	-67465,2	1919,5	204953,9	0,012	0,047	0,034	Ok
18	275	-1356,7	-50262,5	463,8	498668,3	0,040	0,035	0,008	Ok
1	275	-1356,7	-65520,4	974,5	428576,9	0,024	0,045	0,017	Ok
18	275	-1480,0	-48771,4	227,9	540478,5	0,044	0,034	0,004	Ok
1	275	-1480,0	-63576,6	301,2	544839,3	0,031	0,044	0,005	Ok
18	275	-1603,3	-47281,2	423,7	526623,9	0,043	0,033	0,008	Ok
1	275	-1603,3	-61633,9	210,9	577927,6	0,033	0,043	0,004	Ok
18	275	-1726,7	-45791,7	567,0	477128,3	0,039	0,032	0,010	Ok
1	275	-1726,7	-59692,3	478,3	554252,6	0,032	0,041	0,008	Ok
18	275	-1850,0	-44303,0	621,0	408270,4	0,034	0,031	0,011	Ok
1	275	-1850,0	-57751,7	620,9	495732,7	0,029	0,040	0,011	Ok
18	275	-1973,3	-42815,1	608,4	332257,1	0,027	0,030	0,011	Ok
1	275	-1973,3	-55812,1	664,4	419351,1	0,024	0,039	0,012	Ok
19	275	-2096,7	-41554,3	432,6	261647,3	0,022	0,029	0,008	Ok
1	275	-2096,7	-53873,4	639,7	337517,2	0,020	0,037	0,011	Ok
19	275	-2220,0	-40059,7	408,5	208294,3	0,017	0,028	0,007	Ok
1	275	-2220,0	-51935,7	572,3	258703,3	0,015	0,036	0,010	Ok
19	275	-2343,3	-38565,7	359,8	157915,3	0,013	0,027	0,006	Ok
1	275	-2343,3	-49998,8	482,5	188176,6	0,011	0,035	0,009	Ok
19	275	-2466,7	-37072,4	298,8	113546,7	0,010	0,026	0,005	Ok
1	275	-2466,7	-48062,8	384,9	128725,2	0,008	0,033	0,007	Ok
19	275	-2590,0	-35579,7	234,5	76700,2	0,006	0,025	0,004	Ok
1	275	-2590,0	-46127,5	289,7	81319,6	0,005	0,032	0,005	Ok
35	275	-2713,3	-34304,4	171,9	47815,3	0,004	0,024	0,003	Ok
1	275	-2713,3	-44193,1	203,4	45682,3	0,003	0,031	0,004	Ok
35	275	-2836,7	-32803,4	117,4	27098,8	0,002	0,023	0,002	Ok
1	275	-2836,7	-42259,4	129,7	20771,9	0,001	0,029	0,002	Ok
35	275	-2960,0	-31303,0	72,3	13393,6	0,001	0,022	0,001	Ok
1	275	-2960,0	-40326,5	70,4	5499,5	0,000	0,028	0,001	Ok
18	275	-3083,3	-29453,3	12,2	10464,6	0,001	0,020	0,000	Ok
1	275	-3083,3	-38394,2	26,3	4929,3	0,000	0,027	0,000	Ok
18	275	-3206,7	-27971,5	20,1	10274,1	0,001	0,019	0,000	Ok
1	275	-3206,7	-36462,6	7,2	7591,1	0,000	0,025	0,000	Ok
18	275	-3330,0	-26490,2	27,4	7870,7	0,001	0,018	0,000	Ok
1	275	-3330,0	-34531,6	21,0	6911,3	0,000	0,024	0,000	Ok
18	275	-3453,3	-25009,3	24,8	4496,4	0,000	0,017	0,000	Ok
1	275	-3453,3	-32601,2	23,1	4332,3	0,000	0,023	0,000	Ok
18	275	-3576,7	-23528,9	11,7	1444,6	0,000	0,016	0,000	Ok
1	275	-3576,7	-30671,3	12,1	1487,2	0,000	0,021	0,000	Ok
1	275	-3700,0	-30671,3	12,1	0,0	0,016	0,021	0,000	Ok

Plinto n. 279

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	279	0,0	-75135,0	13641,0	10559000,0	0,798	0,052	0,242	Ok
1	279	0,0	-98126,3	11849,0	12534360,0	0,665	0,068	0,210	Ok
18	279	-123,3	-72457,1	14727,5	8797373,0	0,669	0,050	0,261	Ok
1	279	-123,3	-94628,9	15492,2	10849260,0	0,579	0,065	0,275	Ok
18	279	-246,7	-70789,9	13842,4	7002698,0	0,535	0,049	0,245	Ok
1	279	-246,7	-92451,5	15513,5	8953137,0	0,480	0,064	0,275	Ok
19	279	-370,0	-69761,9	9929,8	5533704,0	0,424	0,048	0,176	Ok
1	279	-370,0	-90275,7	14412,6	7049603,0	0,379	0,062	0,256	Ok
19	279	-493,3	-68081,7	9112,8	4310008,0	0,332	0,047	0,162	Ok
1	279	-493,3	-88101,5	12618,3	5279742,0	0,285	0,061	0,224	Ok
19	279	-616,7	-66402,7	7889,3	3186876,0	0,246	0,046	0,140	Ok
1	279	-616,7	-85928,7	10493,2	3730547,0	0,202	0,059	0,186	Ok
19	279	-740,0	-64724,8	6489,8	2214605,0	0,172	0,045	0,115	Ok
1	279	-740,0	-83757,4	8310,4	2444144,0	0,133	0,058	0,147	Ok
35	279	-863,3	-63720,7	5062,0	1436960,0	0,112	0,044	0,090	Ok
1	279	-863,3	-81587,5	6256,7	1429974,0	0,078	0,056	0,111	Ok
35	279	-986,7	-62027,1	3761,8	841787,7	0,066	0,043	0,067	Ok
1	279	-986,7	-79419,0	4445,9	680190,4	0,037	0,055	0,079	Ok
33	279	-1110,0	-60334,6	2486,9	454411,7	0,036	0,042	0,044	Ok
1	279	-1110,0	-77251,9	2934,1	232879,1	0,013	0,053	0,052	Ok
18	279	-1233,3	-57493,2	1009,7	472007,3	0,037	0,040	0,018	Ok
1	279	-1233,3	-75086,1	1736,3	327442,7	0,018	0,052	0,031	Ok
18	279	-1356,7	-55835,8	447,8	559027,5	0,044	0,039	0,008	Ok
1	279	-1356,7	-72921,5	844,8	504957,7	0,028	0,050	0,015	Ok
18	279	-1480,0	-54179,3	366,4	578453,7	0,046	0,037	0,006	Ok
1	279	-1480,0	-70758,2	289,5	592287,6	0,033	0,049	0,005	Ok
18	279	-1603,3	-52523,8	531,6	548221,5	0,044	0,036	0,009	Ok
1	279	-1603,3	-68596,1	357,4	604927,4	0,034	0,047	0,006	Ok
18	279	-1726,7	-50869,2	638,8	487033,7	0,039	0,035	0,011	Ok
1	279	-1726,7	-66435,2	569,4	566713,8	0,032	0,046	0,010	Ok
18	279	-1850,0	-49215,4	666,4	410215,4	0,033	0,034	0,012	Ok
1	279	-1850,0	-64275,3	677,6	498237,1	0,028	0,044	0,012	Ok
18	279	-1973,3	-47562,5	634,3	329176,2	0,027	0,033	0,011	Ok
1	279	-1973,3	-62116,6	696,9	415486,8	0,024	0,043	0,012	Ok
19	279	-2096,7	-46334,2	443,7	255993,6	0,021	0,032	0,008	Ok
1	279	-2096,7	-59958,9	654,9	330030,9	0,019	0,041	0,012	Ok
19	279	-2220,0	-44667,6	411,0	201320,0	0,017	0,031	0,007	Ok
1	279	-2220,0	-57802,3	575,7	249621,2	0,014	0,040	0,010	Ok
19	279	-2343,3	-43001,8	356,6	150665,6	0,012	0,030	0,006	Ok
1	279	-2343,3	-55646,6	478,2	178923,6	0,010	0,039	0,008	Ok
19	279	-2466,7	-41336,7	292,2	106717,4	0,009	0,029	0,005	Ok
1	279	-2466,7	-53491,9	376,2	120246,2	0,007	0,037	0,007	Ok
35	279	-2590,0	-40095,6	225,4	71272,4	0,006	0,028	0,004	Ok
1	279	-2590,0	-51338,1	279,0	74205,6	0,004	0,036	0,005	Ok
35	279	-2713,3	-38414,1	163,8	44302,7	0,004	0,027	0,003	Ok
1	279	-2713,3	-49185,2	192,4	40324,1	0,002	0,034	0,003	Ok
35	279	-2836,7	-36733,3	110,3	25213,7	0,002	0,025	0,002	Ok
1	279	-2836,7	-47033,1	119,7	17707,4	0,001	0,033	0,002	Ok
33	279	-2960,0	-35053,1	61,9	14524,7	0,001	0,024	0,001	Ok
1	279	-2960,0	-44881,8	62,5	7227,0	0,000	0,031	0,001	Ok
18	279	-3083,3	-32719,2	17,8	13246,7	0,001	0,023	0,000	Ok
1	279	-3083,3	-42731,2	22,6	8722,2	0,001	0,030	0,000	Ok
18	279	-3206,7	-31073,1	26,6	11956,8	0,001	0,022	0,000	Ok
1	279	-3206,7	-40581,4	16,0	9762,7	0,001	0,028	0,000	Ok
18	279	-3330,0	-29427,5	31,7	8772,3	0,001	0,020	0,001	Ok
1	279	-3330,0	-38432,3	26,4	8049,4	0,000	0,027	0,000	Ok
18	279	-3453,3	-27782,4	27,1	4879,7	0,000	0,019	0,000	Ok
1	279	-3453,3	-36283,8	26,1	4812,3	0,000	0,025	0,000	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

18	279	-3576,7	-26137,8	12,5	1535,9	0,000	0,018	0,000	Ok
1	279	-3576,7	-34136,0	13,0	1601,1	0,000	0,024	0,000	Ok
1	279	-3700,0	-34136,0	13,0	0,0	0,018	0,024	0,000	Ok

Plinto n. 295		Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
Cmb.	Palo								
18	295	0,0	-81218,0	11540,7	9525693,0	0,708	0,056	0,205	Ok
1	295	0,0	-106590,6	9170,0	11186610,0	0,584	0,074	0,163	Ok
18	295	-123,3	-78323,2	12805,1	8059444,0	0,604	0,054	0,227	Ok
1	295	-123,3	-102791,5	12947,5	9891563,0	0,520	0,071	0,230	Ok
18	295	-246,7	-76521,1	12244,2	6520952,0	0,491	0,053	0,217	Ok
1	295	-246,7	-100426,4	13411,8	8329647,0	0,440	0,069	0,238	Ok
19	295	-370,0	-76145,8	8679,8	5263251,0	0,397	0,053	0,154	Ok
1	295	-370,0	-98062,9	12795,6	6697237,0	0,355	0,068	0,227	Ok
19	295	-493,3	-74311,9	8222,1	4196588,0	0,318	0,051	0,146	Ok
1	295	-493,3	-95701,1	11459,0	5134958,0	0,274	0,066	0,203	Ok
19	295	-616,7	-72479,2	7305,5	3185385,0	0,242	0,050	0,130	Ok
1	295	-616,7	-93340,9	9731,0	3735184,0	0,200	0,065	0,173	Ok
35	295	-740,0	-71019,7	6145,8	2304193,0	0,176	0,049	0,109	Ok
1	295	-740,0	-90982,3	7871,5	2548577,0	0,137	0,063	0,140	Ok
35	295	-863,3	-69179,8	4921,2	1569679,0	0,120	0,048	0,087	Ok
1	295	-863,3	-88625,2	6066,4	1594311,0	0,086	0,061	0,108	Ok
35	295	-986,7	-67341,1	3761,8	991588,7	0,076	0,047	0,067	Ok
1	295	-986,7	-86269,7	4435,3	872764,9	0,047	0,060	0,079	Ok
35	295	-1110,0	-65503,5	2733,6	572494,9	0,044	0,045	0,048	Ok
1	295	-1110,0	-83915,6	3044,3	393259,8	0,021	0,058	0,054	Ok
17	295	-1233,3	-62641,4	1385,8	428827,2	0,033	0,043	0,025	Ok
1	295	-1233,3	-81563,0	1920,0	270118,9	0,015	0,056	0,034	Ok
18	295	-1356,7	-60356,3	612,9	474325,8	0,037	0,042	0,011	Ok
1	295	-1356,7	-79211,7	1064,5	394849,1	0,022	0,055	0,019	Ok
18	295	-1480,0	-58565,7	393,2	499942,1	0,039	0,041	0,007	Ok
1	295	-1480,0	-76861,8	485,4	488244,2	0,027	0,053	0,009	Ok
18	295	-1603,3	-56776,2	454,1	482678,6	0,038	0,039	0,008	Ok
1	295	-1603,3	-74513,2	304,8	518565,1	0,029	0,052	0,005	Ok
18	295	-1726,7	-54987,6	541,4	436174,8	0,035	0,038	0,010	Ok
1	295	-1726,7	-72165,8	443,5	500185,9	0,028	0,050	0,008	Ok
18	295	-1850,0	-53199,9	575,1	373417,7	0,030	0,037	0,010	Ok
1	295	-1850,0	-69819,7	556,7	450392,2	0,025	0,048	0,010	Ok
18	295	-1973,3	-51413,2	557,8	304689,3	0,025	0,036	0,010	Ok
1	295	-1973,3	-67474,8	596,0	383775,0	0,022	0,047	0,011	Ok
19	295	-2096,7	-50574,2	383,4	241712,0	0,020	0,035	0,007	Ok
1	295	-2096,7	-65131,0	577,0	311393,9	0,018	0,045	0,010	Ok
19	295	-2220,0	-48755,1	368,0	194623,7	0,016	0,034	0,007	Ok
1	295	-2220,0	-62788,3	519,8	240983,1	0,014	0,043	0,009	Ok
19	295	-2343,3	-46936,8	328,5	149367,2	0,012	0,032	0,006	Ok
1	295	-2343,3	-60446,7	441,5	177468,1	0,010	0,042	0,008	Ok
35	295	-2466,7	-45356,9	275,9	109442,9	0,009	0,031	0,005	Ok
1	295	-2466,7	-58106,1	355,2	123557,8	0,007	0,040	0,006	Ok
35	295	-2590,0	-43530,7	218,9	76278,0	0,006	0,030	0,004	Ok
1	295	-2590,0	-55766,5	270,3	80320,6	0,005	0,039	0,005	Ok
35	295	-2713,3	-41705,1	164,3	50152,7	0,004	0,029	0,003	Ok
1	295	-2713,3	-53427,9	192,7	47707,8	0,003	0,037	0,003	Ok
35	295	-2836,7	-39880,3	115,7	30866,5	0,003	0,028	0,002	Ok
1	295	-2836,7	-51090,1	126,2	25057,1	0,001	0,035	0,002	Ok
33	295	-2960,0	-37932,0	70,3	18114,0	0,002	0,026	0,001	Ok
1	295	-2960,0	-48753,2	72,8	11785,7	0,001	0,034	0,001	Ok
17	295	-3083,3	-35649,0	32,0	12397,7	0,001	0,025	0,001	Ok
1	295	-3083,3	-46417,2	34,1	7636,2	0,000	0,032	0,001	Ok
17	295	-3206,7	-33855,5	26,6	10129,4	0,001	0,023	0,000	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	295	-3206,7	-44081,9	16,5	7505,1	0,000	0,031	0,000	Ok
18	295	-3330,0	-31810,0	26,8	7454,5	0,001	0,022	0,000	Ok
1	295	-3330,0	-41747,4	20,3	6327,0	0,000	0,029	0,000	Ok
18	295	-3453,3	-30031,7	23,2	4187,6	0,000	0,021	0,000	Ok
1	295	-3453,3	-39413,6	20,8	3895,9	0,000	0,027	0,000	Ok
18	295	-3576,7	-28253,9	10,8	1332,6	0,000	0,020	0,000	Ok
1	295	-3576,7	-37080,5	10,8	1332,0	0,000	0,026	0,000	Ok
1	295	-3700,0	-37080,5	10,8	0,0	0,019	0,026	0,000	Ok

Plinto n. 307

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	307	0,0	-74374,3	8178,1	8696589,0	0,658	0,051	0,145	Ok
1	307	0,0	-97556,5	4711,5	10145760,0	0,538	0,068	0,084	Ok
18	307	-123,3	-71723,5	10645,1	7560853,0	0,576	0,050	0,189	Ok
1	307	-123,3	-94079,4	10240,2	9258644,0	0,495	0,065	0,182	Ok
18	307	-246,7	-70073,1	10704,4	6268817,0	0,480	0,048	0,190	Ok
1	307	-246,7	-91914,7	11490,2	8003078,0	0,429	0,064	0,204	Ok
19	307	-370,0	-69655,2	7740,9	5176607,0	0,397	0,048	0,137	Ok
1	307	-370,0	-89751,5	11507,1	6589999,0	0,355	0,062	0,204	Ok
19	307	-493,3	-67977,6	7632,8	4222106,0	0,325	0,047	0,135	Ok
1	307	-493,3	-87589,9	10666,7	5173481,0	0,280	0,061	0,189	Ok
35	307	-616,7	-66301,1	6995,7	3281285,0	0,254	0,046	0,124	Ok
1	307	-616,7	-85429,7	9312,5	3860028,0	0,210	0,059	0,165	Ok
35	307	-740,0	-64625,8	6029,7	2426006,0	0,188	0,045	0,107	Ok
1	307	-740,0	-83271,0	7720,5	2713428,0	0,148	0,058	0,137	Ok
35	307	-863,3	-62951,6	4945,4	1689472,0	0,132	0,044	0,088	Ok
1	307	-863,3	-81113,8	6094,0	1763386,0	0,097	0,056	0,108	Ok
35	307	-986,7	-61278,4	3865,7	1087675,0	0,085	0,042	0,069	Ok
1	307	-986,7	-78957,9	4570,0	1014857,0	0,056	0,055	0,081	Ok
35	307	-1110,0	-59606,2	2871,7	622800,3	0,049	0,041	0,051	Ok
1	307	-1110,0	-76803,3	3230,5	457840,9	0,025	0,053	0,057	Ok
33	307	-1233,3	-57698,8	1875,7	305415,1	0,024	0,040	0,033	Ok
1	307	-1233,3	-74650,0	2114,9	106995,4	0,006	0,052	0,038	Ok
18	307	-1356,7	-55270,5	667,9	347286,9	0,028	0,038	0,012	Ok
1	307	-1356,7	-72498,1	1232,0	228656,5	0,013	0,050	0,022	Ok
18	307	-1480,0	-53630,8	284,8	406534,9	0,033	0,037	0,005	Ok
1	307	-1480,0	-70347,3	571,5	370617,3	0,021	0,049	0,010	Ok
18	307	-1603,3	-51992,0	266,9	416891,2	0,034	0,036	0,005	Ok
1	307	-1603,3	-68197,8	139,8	436458,5	0,025	0,047	0,002	Ok
18	307	-1726,7	-50354,2	392,0	392379,4	0,032	0,035	0,007	Ok
1	307	-1726,7	-66049,4	247,0	445387,6	0,025	0,046	0,004	Ok
18	307	-1850,0	-48717,1	465,0	346583,5	0,028	0,034	0,008	Ok
1	307	-1850,0	-63902,1	417,8	416509,4	0,024	0,044	0,007	Ok
18	307	-1973,3	-47081,0	480,1	290413,8	0,024	0,033	0,009	Ok
1	307	-1973,3	-61755,9	499,0	365447,3	0,021	0,043	0,009	Ok
19	307	-2096,7	-46263,3	336,5	235979,2	0,019	0,032	0,006	Ok
1	307	-2096,7	-59610,8	512,3	304118,5	0,017	0,041	0,009	Ok
19	307	-2220,0	-44599,3	338,5	194490,5	0,016	0,031	0,006	Ok
1	307	-2220,0	-57466,6	479,9	241065,6	0,014	0,040	0,009	Ok
19	307	-2343,3	-42936,0	312,3	152750,4	0,013	0,030	0,006	Ok
1	307	-2343,3	-55323,5	420,2	181972,2	0,011	0,038	0,007	Ok
35	307	-2466,7	-41273,4	269,7	114432,5	0,009	0,029	0,005	Ok
1	307	-2466,7	-53181,3	347,2	130229,1	0,008	0,037	0,006	Ok
35	307	-2590,0	-39611,6	219,8	81435,4	0,007	0,027	0,004	Ok
1	307	-2590,0	-51040,0	271,2	87481,1	0,005	0,035	0,005	Ok
35	307	-2713,3	-37950,4	169,3	54579,0	0,005	0,026	0,003	Ok
1	307	-2713,3	-48899,5	199,1	54115,2	0,003	0,034	0,004	Ok
35	307	-2836,7	-36289,9	122,4	33965,4	0,003	0,025	0,002	Ok
1	307	-2836,7	-46759,9	135,3	29673,6	0,002	0,032	0,002	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

35	307	-2960,0	-34630,0	81,7	19190,6	0,002	0,024	0,001	Ok
1	307	-2960,0	-44621,1	82,0	13208,9	0,001	0,031	0,001	Ok
33	307	-3083,3	-32836,2	44,6	9594,7	0,001	0,023	0,001	Ok
1	307	-3083,3	-42483,1	40,7	3866,6	0,000	0,029	0,001	Ok
18	307	-3206,7	-30758,5	13,0	6800,8	0,001	0,021	0,000	Ok
1	307	-3206,7	-40345,7	12,2	3085,9	0,000	0,028	0,000	Ok
18	307	-3330,0	-29129,5	18,3	5530,6	0,000	0,020	0,000	Ok
1	307	-3330,0	-38209,1	9,1	3824,3	0,000	0,026	0,000	Ok
18	307	-3453,3	-27501,1	17,9	3300,7	0,000	0,019	0,000	Ok
1	307	-3453,3	-36073,1	14,0	2768,8	0,000	0,025	0,000	Ok
18	307	-3576,7	-25873,2	8,9	1099,7	0,000	0,018	0,000	Ok
1	307	-3576,7	-33937,7	8,4	1039,7	0,000	0,023	0,000	Ok
1	307	-3700,0	-33937,7	8,4	0,0	0,018	0,023	0,000	Ok

Plinto n. 311

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	311	0,0	-83747,2	9252,8	8627805,0	0,638	0,058	0,164	Ok
1	311	0,0	-110297,1	6439,3	10032960,0	0,520	0,076	0,114	Ok
18	311	-123,3	-80762,3	10885,9	7468079,0	0,556	0,056	0,193	Ok
1	311	-123,3	-106365,9	10448,3	9133319,0	0,477	0,074	0,185	Ok
18	311	-246,7	-78904,0	10739,5	6178987,0	0,462	0,055	0,190	Ok
1	311	-246,7	-103918,5	11465,5	7890094,0	0,414	0,072	0,203	Ok
19	311	-370,0	-79065,0	7614,8	5111969,0	0,382	0,055	0,135	Ok
1	311	-370,0	-101472,8	11390,2	6501234,0	0,343	0,070	0,202	Ok
19	311	-493,3	-77160,7	7515,4	4176260,0	0,314	0,053	0,133	Ok
1	311	-493,3	-99028,9	10525,4	5113233,0	0,271	0,069	0,187	Ok
35	311	-616,7	-75257,8	6904,2	3262464,0	0,246	0,052	0,122	Ok
1	311	-616,7	-96586,6	9181,1	3828218,0	0,204	0,067	0,163	Ok
35	311	-740,0	-73356,1	5951,5	2430511,0	0,184	0,051	0,106	Ok
1	311	-740,0	-94146,0	7615,3	2707887,0	0,145	0,065	0,135	Ok
35	311	-863,3	-71455,7	4892,4	1714661,0	0,131	0,049	0,087	Ok
1	311	-863,3	-91707,0	6021,2	1781757,0	0,096	0,063	0,107	Ok
35	311	-986,7	-69556,5	3841,1	1131258,0	0,087	0,048	0,068	Ok
1	311	-986,7	-89269,5	4530,1	1057033,0	0,057	0,062	0,080	Ok
35	311	-1110,0	-67658,5	2874,3	684618,6	0,053	0,047	0,051	Ok
1	311	-1110,0	-86833,6	3221,2	532621,7	0,029	0,060	0,057	Ok
33	311	-1233,3	-65374,3	1919,5	409194,0	0,032	0,045	0,034	Ok
1	311	-1233,3	-84399,1	2133,5	246895,5	0,013	0,058	0,038	Ok
18	311	-1356,7	-62235,8	754,7	382993,7	0,030	0,043	0,013	Ok
1	311	-1356,7	-81966,1	1277,9	280835,0	0,015	0,057	0,023	Ok
18	311	-1480,0	-60389,5	424,0	420059,7	0,033	0,042	0,008	Ok
1	311	-1480,0	-79534,5	653,3	384121,8	0,021	0,055	0,012	Ok
18	311	-1603,3	-58544,3	369,8	419941,0	0,033	0,041	0,007	Ok
1	311	-1603,3	-77104,2	296,2	437257,1	0,024	0,053	0,005	Ok
18	311	-1726,7	-56700,0	436,0	390544,7	0,031	0,039	0,008	Ok
1	311	-1726,7	-74675,2	313,5	441437,6	0,025	0,052	0,006	Ok
18	311	-1850,0	-54856,6	481,9	342838,6	0,027	0,038	0,009	Ok
1	311	-1850,0	-72247,5	435,1	411166,6	0,023	0,050	0,008	Ok
18	311	-1973,3	-53014,2	484,2	286401,2	0,023	0,037	0,009	Ok
1	311	-1973,3	-69821,1	500,6	360306,5	0,020	0,048	0,009	Ok
19	311	-2096,7	-52513,0	331,0	232921,0	0,019	0,036	0,006	Ok
1	311	-2096,7	-67395,8	508,0	299922,0	0,017	0,047	0,009	Ok
19	311	-2220,0	-50624,2	333,2	192278,9	0,016	0,035	0,006	Ok
1	311	-2220,0	-64971,6	473,8	238094,2	0,013	0,045	0,008	Ok
35	311	-2343,3	-48736,2	308,9	151582,6	0,012	0,034	0,005	Ok
1	311	-2343,3	-62548,6	414,3	180251,1	0,010	0,043	0,007	Ok
35	311	-2466,7	-46849,1	266,2	114321,6	0,009	0,032	0,005	Ok
1	311	-2466,7	-60126,6	342,5	129651,3	0,007	0,042	0,006	Ok
35	311	-2590,0	-44962,8	217,4	82182,0	0,007	0,031	0,004	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	311	-2590,0	-57705,7	268,0	87887,7	0,005	0,040	0,005	Ok
35	311	-2713,3	-43077,2	168,3	55997,0	0,005	0,030	0,003	Ok
1	311	-2713,3	-55285,7	197,5	55354,4	0,003	0,038	0,004	Ok
35	311	-2836,7	-41192,3	122,8	35869,7	0,003	0,029	0,002	Ok
1	311	-2836,7	-52866,7	135,2	31660,6	0,002	0,037	0,002	Ok
35	311	-2960,0	-39308,2	83,5	21409,7	0,002	0,027	0,001	Ok
1	311	-2960,0	-50448,5	83,6	16023,6	0,001	0,035	0,001	Ok
33	311	-3083,3	-37204,3	49,3	12586,1	0,001	0,026	0,001	Ok
1	311	-3083,3	-48031,3	44,2	7719,1	0,000	0,033	0,001	Ok
17	311	-3206,7	-34844,1	25,4	8547,8	0,001	0,024	0,000	Ok
1	311	-3206,7	-45614,8	19,4	5355,1	0,000	0,032	0,000	Ok
18	311	-3330,0	-32800,5	21,4	6040,7	0,001	0,023	0,000	Ok
1	311	-3330,0	-43199,1	14,3	4540,2	0,000	0,030	0,000	Ok
18	311	-3453,3	-30966,9	19,0	3467,7	0,000	0,021	0,000	Ok
1	311	-3453,3	-40784,2	15,5	2960,0	0,000	0,028	0,000	Ok
18	311	-3576,7	-29133,8	9,1	1128,3	0,000	0,020	0,000	Ok
1	311	-3576,7	-38369,9	8,6	1065,8	0,000	0,027	0,000	Ok
1	311	-3700,0	-38369,9	8,6	0,0	0,020	0,027	0,000	Ok

Plinto n. 327

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
18	327	0,0	-81205,6	6775,5	8061543,0	0,600	0,056	0,120	Ok
1	327	0,0	-107141,0	3411,1	9332077,0	0,487	0,074	0,060	Ok
18	327	-123,3	-78311,3	9245,6	7165207,0	0,537	0,054	0,164	Ok
1	327	-123,3	-103322,3	8371,1	8756845,0	0,460	0,071	0,148	Ok
18	327	-246,7	-76509,4	9606,7	6066874,0	0,457	0,053	0,170	Ok
1	327	-246,7	-100944,9	10056,0	7748226,0	0,409	0,070	0,178	Ok
35	327	-370,0	-76535,3	7093,8	5122717,0	0,386	0,053	0,126	Ok
1	327	-370,0	-98569,3	10505,7	6519556,0	0,345	0,068	0,186	Ok
35	327	-493,3	-74692,0	7191,9	4268507,0	0,323	0,052	0,128	Ok
1	327	-493,3	-96195,3	10039,2	5230900,0	0,278	0,067	0,178	Ok
35	327	-616,7	-72849,9	6743,7	3394542,0	0,258	0,050	0,120	Ok
1	327	-616,7	-93822,9	8983,9	3997838,0	0,214	0,065	0,159	Ok
35	327	-740,0	-71009,1	5952,7	2572556,0	0,196	0,049	0,106	Ok
1	327	-740,0	-91452,1	7615,6	2894179,0	0,155	0,063	0,135	Ok
35	327	-863,3	-69169,5	4991,0	1846913,0	0,142	0,048	0,089	Ok
1	327	-863,3	-89082,9	6144,8	1959340,0	0,106	0,062	0,109	Ok
35	327	-986,7	-67331,1	3989,0	1240198,0	0,096	0,047	0,071	Ok
1	327	-986,7	-86715,2	4719,7	1206982,0	0,065	0,060	0,084	Ok
35	327	-1110,0	-65493,8	3037,0	759513,6	0,059	0,045	0,054	Ok
1	327	-1110,0	-84348,9	3434,1	634192,5	0,035	0,058	0,061	Ok
35	327	-1233,3	-63657,6	2190,9	404353,4	0,031	0,044	0,039	Ok
1	327	-1233,3	-81984,1	2339,1	239236,9	0,013	0,057	0,041	Ok
17	327	-1356,7	-60548,8	1061,6	290668,0	0,023	0,042	0,019	Ok
1	327	-1356,7	-79620,7	1453,6	157462,7	0,009	0,055	0,026	Ok
18	327	-1480,0	-58556,8	432,2	348749,1	0,028	0,041	0,008	Ok
1	327	-1480,0	-77258,7	776,1	292894,7	0,016	0,053	0,014	Ok
18	327	-1603,3	-56767,5	265,2	371008,5	0,029	0,039	0,005	Ok
1	327	-1603,3	-74897,9	302,7	376173,6	0,021	0,052	0,005	Ok
18	327	-1726,7	-54979,2	324,5	359599,1	0,029	0,038	0,006	Ok
1	327	-1726,7	-72538,5	171,1	403117,6	0,022	0,050	0,003	Ok
18	327	-1850,0	-53191,8	397,7	325551,5	0,026	0,037	0,007	Ok
1	327	-1850,0	-70180,2	327,2	389736,0	0,022	0,049	0,006	Ok
18	327	-1973,3	-51405,4	426,3	278962,3	0,022	0,036	0,008	Ok
1	327	-1973,3	-67823,2	428,2	350982,2	0,020	0,047	0,008	Ok
35	327	-2096,7	-50832,9	305,5	231949,3	0,019	0,035	0,005	Ok
1	327	-2096,7	-65467,3	462,5	298819,1	0,017	0,045	0,008	Ok
35	327	-2220,0	-49004,5	316,7	195359,1	0,016	0,034	0,006	Ok
1	327	-2220,0	-63112,5	448,4	242131,2	0,014	0,044	0,008	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

35	327	-2343,3	-47176,9	300,0	156920,3	0,013	0,033	0,005	Ok
1	327	-2343,3	-60758,8	403,3	187065,0	0,011	0,042	0,007	Ok
35	327	-2466,7	-45350,2	265,4	120348,9	0,010	0,031	0,005	Ok
1	327	-2466,7	-58406,1	341,5	137502,3	0,008	0,040	0,006	Ok
35	327	-2590,0	-43524,2	221,7	87942,8	0,007	0,030	0,004	Ok
1	327	-2590,0	-56054,5	273,3	95552,9	0,006	0,039	0,005	Ok
35	327	-2713,3	-41698,9	175,1	60889,8	0,005	0,029	0,003	Ok
1	327	-2713,3	-53703,7	206,3	62013,8	0,004	0,037	0,004	Ok
35	327	-2836,7	-39874,4	130,5	39558,4	0,003	0,028	0,002	Ok
1	327	-2836,7	-51353,9	145,3	36767,6	0,002	0,036	0,003	Ok
35	327	-2960,0	-38050,5	90,6	23747,4	0,002	0,026	0,002	Ok
1	327	-2960,0	-49005,0	93,3	19119,1	0,001	0,034	0,002	Ok
35	327	-3083,3	-36227,3	57,5	12888,3	0,001	0,025	0,001	Ok
1	327	-3083,3	-46656,9	51,8	8113,7	0,000	0,032	0,001	Ok
33	327	-3206,7	-34138,0	30,6	6754,1	0,001	0,024	0,001	Ok
1	327	-3206,7	-44309,6	22,1	3118,9	0,000	0,031	0,000	Ok
18	327	-3330,0	-31805,1	15,3	4589,1	0,000	0,022	0,000	Ok
1	327	-3330,0	-41963,0	7,9	2644,0	0,000	0,029	0,000	Ok
18	327	-3453,3	-30027,1	15,0	2789,5	0,000	0,021	0,000	Ok
1	327	-3453,3	-39617,2	10,2	2079,8	0,000	0,027	0,000	Ok
18	327	-3576,7	-28249,6	7,7	951,1	0,000	0,020	0,000	Ok
1	327	-3576,7	-37272,0	6,8	840,6	0,000	0,026	0,000	Ok
1	327	-3700,0	-37272,0	6,8	0,0	0,020	0,026	0,000	Ok

Plinto n. 84

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	84	0,0	-68057,1	7754,8	9086676,0	0,699	0,047	0,138	Ok
1	84	0,0	-88715,1	4168,2	10634630,0	0,574	0,061	0,074	Ok
34	84	-123,3	-65631,4	10751,3	7975952,0	0,618	0,045	0,191	Ok
1	84	-123,3	-85553,2	10342,6	9786814,0	0,532	0,059	0,183	Ok
34	84	-246,7	-64121,3	11012,9	6669848,0	0,519	0,044	0,195	Ok
1	84	-246,7	-83584,6	11861,5	8519107,0	0,465	0,058	0,210	Ok
35	84	-370,0	-62953,2	8124,3	5538239,0	0,432	0,044	0,144	Ok
1	84	-370,0	-81617,5	12034,3	7060355,0	0,387	0,056	0,213	Ok
35	84	-493,3	-61437,0	8075,5	4536318,0	0,355	0,043	0,143	Ok
1	84	-493,3	-79651,8	11258,6	5578821,0	0,307	0,055	0,200	Ok
35	84	-616,7	-59921,8	7434,7	3540391,0	0,278	0,041	0,132	Ok
1	84	-616,7	-77687,4	9902,4	4192327,0	0,231	0,054	0,176	Ok
35	84	-740,0	-58407,7	6450,4	2623480,0	0,207	0,040	0,114	Ok
1	84	-740,0	-75724,4	8264,3	2972888,0	0,165	0,052	0,147	Ok
19	84	-863,3	-57254,1	5302,6	1831587,0	0,145	0,040	0,094	Ok
1	84	-863,3	-73762,6	6566,1	1955630,0	0,109	0,051	0,116	Ok
19	84	-986,7	-55732,4	4157,9	1185658,0	0,094	0,039	0,074	Ok
1	84	-986,7	-71802,1	4959,2	1148550,0	0,064	0,050	0,088	Ok
19	84	-1110,0	-54211,6	3099,4	684407,1	0,055	0,038	0,055	Ok
1	84	-1110,0	-69842,8	3535,9	542406,0	0,030	0,048	0,063	Ok
19	84	-1233,3	-52691,7	2178,8	326513,5	0,026	0,036	0,039	Ok
1	84	-1233,3	-67884,7	2342,3	136650,1	0,008	0,047	0,042	Ok
34	84	-1356,7	-50575,9	772,5	333742,7	0,027	0,035	0,014	Ok
1	84	-1356,7	-65927,7	1391,0	210198,8	0,012	0,046	0,025	Ok
34	84	-1480,0	-49075,5	322,4	407188,3	0,033	0,034	0,006	Ok
1	84	-1480,0	-63971,9	673,0	370028,1	0,021	0,044	0,012	Ok
34	84	-1603,3	-47575,9	237,5	427025,8	0,035	0,033	0,004	Ok
1	84	-1603,3	-62017,1	182,6	448406,9	0,026	0,043	0,003	Ok
34	84	-1726,7	-46077,2	375,0	407842,4	0,033	0,032	0,007	Ok
1	84	-1726,7	-60063,4	224,3	464563,4	0,027	0,042	0,004	Ok
34	84	-1850,0	-44579,2	464,7	364238,9	0,030	0,031	0,008	Ok
1	84	-1850,0	-58110,8	415,8	438850,7	0,025	0,040	0,007	Ok
34	84	-1973,3	-43082,0	491,2	308067,1	0,025	0,030	0,009	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

1	84	-1973,3	-56159,1	512,0	388077,2	0,022	0,039	0,009	Ok
35	84	-2096,7	-41812,0	352,0	252110,3	0,021	0,029	0,006	Ok
1	84	-2096,7	-54208,4	533,9	325161,1	0,019	0,038	0,009	Ok
35	84	-2220,0	-40308,1	357,5	208701,4	0,017	0,028	0,006	Ok
1	84	-2220,0	-52258,6	505,4	259440,7	0,015	0,036	0,009	Ok
35	84	-2343,3	-38804,8	332,0	164616,4	0,014	0,027	0,006	Ok
1	84	-2343,3	-50309,6	446,1	197198,9	0,012	0,035	0,008	Ok
35	84	-2466,7	-37302,2	288,3	123676,1	0,010	0,026	0,005	Ok
1	84	-2466,7	-48361,6	371,3	142252,3	0,008	0,033	0,007	Ok
35	84	-2590,0	-35800,3	236,2	88119,4	0,007	0,025	0,004	Ok
1	84	-2590,0	-46414,3	292,2	96525,6	0,006	0,032	0,005	Ok
19	84	-2713,3	-34515,7	182,2	59328,8	0,005	0,024	0,003	Ok
1	84	-2713,3	-44467,9	216,3	60569,1	0,004	0,031	0,004	Ok
19	84	-2836,7	-33005,5	132,2	37123,5	0,003	0,023	0,002	Ok
1	84	-2836,7	-42522,2	148,5	33997,2	0,002	0,029	0,003	Ok
19	84	-2960,0	-31495,8	88,7	21122,5	0,002	0,022	0,002	Ok
1	84	-2960,0	-40577,2	91,6	15856,1	0,001	0,028	0,002	Ok
19	84	-3083,3	-29986,7	53,3	10596,8	0,001	0,021	0,001	Ok
1	84	-3083,3	-38632,9	47,0	5063,4	0,000	0,027	0,001	Ok
36	84	-3206,7	-28299,2	18,2	6455,8	0,001	0,020	0,000	Ok
1	84	-3206,7	-36689,3	15,6	2594,5	0,000	0,025	0,000	Ok
34	84	-3330,0	-26655,3	17,2	5343,5	0,000	0,018	0,000	Ok
1	84	-3330,0	-34746,3	7,7	3564,2	0,000	0,024	0,000	Ok
34	84	-3453,3	-25165,2	17,5	3266,6	0,000	0,017	0,000	Ok
1	84	-3453,3	-32803,9	13,5	2712,3	0,000	0,023	0,000	Ok
34	84	-3576,7	-23675,5	9,0	1107,7	0,000	0,016	0,000	Ok
1	84	-3576,7	-30862,0	8,5	1046,2	0,000	0,021	0,000	Ok
1	84	-3700,0	-30862,0	8,5	0,0	0,016	0,021	0,000	Ok

Plinto n. 92

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
34	92	0,0	-75923,9	4312,9	7986603,0	0,602	0,053	0,076	Ok
1	92	0,0	-99151,9	501,6	9250022,0	0,489	0,069	0,009	Ok
34	92	-123,3	-73217,9	8359,7	7225563,0	0,548	0,051	0,148	Ok
1	92	-123,3	-95617,9	7434,1	8831699,0	0,470	0,066	0,132	Ok
18	92	-246,7	-70770,8	9148,2	6193321,0	0,473	0,049	0,162	Ok
1	92	-246,7	-93417,8	9598,8	7915490,0	0,423	0,065	0,170	Ok
35	92	-370,0	-70487,7	6898,6	5286591,0	0,404	0,049	0,122	Ok
1	92	-370,0	-91219,3	10360,8	6731933,0	0,362	0,063	0,184	Ok
35	92	-493,3	-68790,0	7205,1	4441174,0	0,341	0,048	0,128	Ok
1	92	-493,3	-89022,3	10095,9	5454270,0	0,294	0,062	0,179	Ok
35	92	-616,7	-67093,5	6871,8	3555817,0	0,274	0,046	0,122	Ok
1	92	-616,7	-86826,8	9160,8	4209227,0	0,228	0,060	0,162	Ok
35	92	-740,0	-65398,2	6135,2	2710671,0	0,210	0,045	0,109	Ok
1	92	-740,0	-84632,8	7852,7	3079498,0	0,168	0,059	0,139	Ok
35	92	-863,3	-63703,9	5188,2	1956029,0	0,152	0,044	0,092	Ok
1	92	-863,3	-82440,3	6399,7	2111097,0	0,115	0,057	0,113	Ok
35	92	-986,7	-62010,8	4175,6	1318224,0	0,103	0,043	0,074	Ok
1	92	-986,7	-80249,1	4963,8	1321917,0	0,073	0,056	0,088	Ok
35	92	-1110,0	-60318,6	3198,3	805837,7	0,063	0,042	0,057	Ok
1	92	-1110,0	-78059,3	3649,8	709903,6	0,039	0,054	0,065	Ok
35	92	-1233,3	-58627,5	2319,3	415908,7	0,033	0,041	0,041	Ok
1	92	-1233,3	-75870,9	2517,0	260286,8	0,014	0,053	0,045	Ok
18	92	-1356,7	-55820,8	927,1	212608,8	0,017	0,039	0,016	Ok
1	92	-1356,7	-73683,7	1589,4	54481,3	0,003	0,051	0,028	Ok
18	92	-1480,0	-54164,8	435,3	306546,1	0,024	0,037	0,008	Ok
1	92	-1480,0	-71497,8	867,1	247548,2	0,014	0,049	0,015	Ok
34	92	-1603,3	-53075,3	93,7	350512,1	0,028	0,037	0,002	Ok
1	92	-1603,3	-69313,0	334,1	354153,7	0,020	0,048	0,006	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

34	92	-1726,7	-51403,3	221,3	352348,8	0,028	0,036	0,004	Ok
1	92	-1726,7	-67129,5	42,8	395131,9	0,022	0,046	0,001	Ok
34	92	-1850,0	-49732,2	345,8	326133,9	0,026	0,034	0,006	Ok
1	92	-1850,0	-64947,1	272,2	390563,5	0,022	0,045	0,005	Ok
34	92	-1973,3	-48061,9	401,3	283836,9	0,023	0,033	0,007	Ok
1	92	-1973,3	-62765,8	401,4	357037,0	0,020	0,043	0,007	Ok
35	92	-2096,7	-46816,2	292,9	238639,3	0,019	0,032	0,005	Ok
1	92	-2096,7	-60585,6	452,5	307547,0	0,018	0,042	0,008	Ok
35	92	-2220,0	-45132,3	315,4	202804,2	0,017	0,031	0,006	Ok
1	92	-2220,0	-58406,4	448,9	251747,8	0,014	0,040	0,008	Ok
35	92	-2343,3	-43449,1	304,7	164065,8	0,014	0,030	0,005	Ok
1	92	-2343,3	-56228,2	410,2	196384,3	0,011	0,039	0,007	Ok
35	92	-2466,7	-41766,7	273,2	126584,9	0,010	0,029	0,005	Ok
1	92	-2466,7	-54051,0	351,6	145798,6	0,008	0,037	0,006	Ok
35	92	-2590,0	-40085,0	230,3	92972,5	0,008	0,028	0,004	Ok
1	92	-2590,0	-51874,7	284,5	102443,3	0,006	0,036	0,005	Ok
35	92	-2713,3	-38404,0	183,5	64630,4	0,005	0,027	0,003	Ok
1	92	-2713,3	-49699,2	217,2	67357,4	0,004	0,034	0,004	Ok
35	92	-2836,7	-36723,6	137,6	42064,8	0,004	0,025	0,002	Ok
1	92	-2836,7	-47524,6	154,9	40577,5	0,002	0,033	0,003	Ok
35	92	-2960,0	-35043,9	96,2	25154,8	0,002	0,024	0,002	Ok
1	92	-2960,0	-45350,9	101,1	21474,8	0,001	0,031	0,002	Ok
35	92	-3083,3	-33364,7	61,1	13369,0	0,001	0,023	0,001	Ok
1	92	-3083,3	-43177,8	57,5	9015,1	0,001	0,030	0,001	Ok
35	92	-3206,7	-31686,1	33,5	5933,8	0,001	0,022	0,001	Ok
1	92	-3206,7	-41005,6	24,9	1962,0	0,000	0,028	0,000	Ok
18	92	-3330,0	-29419,6	9,8	3480,1	0,000	0,020	0,000	Ok
1	92	-3330,0	-38834,0	3,6	1191,7	0,000	0,027	0,000	Ok
18	92	-3453,3	-27774,9	12,2	2346,6	0,000	0,019	0,000	Ok
1	92	-3453,3	-36663,0	6,9	1582,2	0,000	0,025	0,000	Ok
18	92	-3576,7	-26130,8	6,9	851,8	0,000	0,018	0,000	Ok
1	92	-3576,7	-34492,7	6,0	735,6	0,000	0,024	0,000	Ok
1	92	-3700,0	-34492,7	6,0	0,0	0,018	0,024	0,000	Ok

Sezioni maggiormente sollecitate:

PI.	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V
231	34	231	0,0	-44743,1	16622,5	11912280,0	0,978	0,031	0,295
311	1	311	0,0	-110297,1	6439,3	10032960,0	0,520	0,076	0,114
231	1	231	-123,3	-56255,7	18760,1	12207000,0	0,704	0,039	0,333

S/Su massime:

Ver. N/M = 0,978 < 1 Ok

Ver. (25) = 0,076 < 1 Ok

Ver. V = 0,333 < 1 Ok

VERIFICHE STATO LIMITE DI ESERCIZIO:

Combinazioni di tipo: **SLE condizioni rare.**

Tensione lim. CLS = 149,4 daN/cm²

Tensione lim. acciaio = 3600,0 daN/cm²

Plinto n. 183

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	183	0,0	-27162,5	9454620,0	-92,7	3091,2	Ok
69	183	-123,3	-26194,4	8327579,0	-81,6	2691,6	Ok
69	183	-246,7	-25591,7	7013663,0	-68,7	2218,8	Ok
69	183	-370,0	-24989,4	5658533,0	-55,3	1731,3	Ok
69	183	-493,3	-24387,5	4369553,0	-42,5	1268,7	Ok
69	183	-616,7	-23786,1	3218755,0	-31,1	858,2	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	183	-740,0	-23185,0	2246803,0	-21,4	515,9	Ok
69	183	-863,3	-22584,4	1471024,0	-13,5	252,5	Ok
69	183	-986,7	-21984,1	896353,4	-7,7	-104,8	Ok
69	183	-1110,0	-21384,2	531876,0	-4,5	-63,9	Ok
69	183	-1233,3	-20784,7	393503,7	-3,7	-51,9	Ok
69	183	-1356,7	-20185,5	406910,5	-3,7	-52,3	Ok
69	183	-1480,0	-19586,7	441279,3	-3,9	-54,5	Ok
69	183	-1603,3	-18988,2	447888,4	-3,9	-54,6	Ok
69	183	-1726,7	-18390,0	424412,9	-3,7	-52,0	Ok
69	183	-1850,0	-17792,2	379565,7	-3,4	-47,8	Ok
69	183	-1973,3	-17194,6	323000,8	-3,0	-42,8	Ok
69	183	-2096,7	-16597,3	262715,9	-2,7	-37,8	Ok
69	183	-2220,0	-16000,4	204534,3	-2,3	-33,1	Ok
69	183	-2343,3	-15403,6	152247,3	-2,0	-28,9	Ok
69	183	-2466,7	-14807,2	107973,5	-1,7	-25,1	Ok
69	183	-2590,0	-14211,0	72568,8	-1,5	-22,0	Ok
69	183	-2713,3	-13615,0	46019,3	-1,3	-19,5	Ok
69	183	-2836,7	-13019,3	27778,5	-1,2	-17,5	Ok
69	183	-2960,0	-12423,8	16913,2	-1,1	-16,1	Ok
69	183	-3083,3	-11828,5	11625,6	-1,0	-15,0	Ok
69	183	-3206,7	-11233,4	8893,4	-0,9	-14,1	Ok
69	183	-3330,0	-10638,5	6392,5	-0,9	-13,2	Ok
69	183	-3453,3	-10043,8	3637,0	-0,8	-12,3	Ok
69	183	-3576,7	-9449,2	1188,0	-0,8	-11,4	Ok
69	183	-3700,0	-9449,2	0,0	-0,8	-11,3	Ok

Plinto n. 103

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	103	0,0	-67219,6	7351383,0	-70,4	1795,4	Ok
69	103	-123,3	-64823,7	7034843,0	-67,3	1711,8	Ok
69	103	-246,7	-63332,2	6318245,0	-60,2	1473,8	Ok
69	103	-370,0	-61841,7	5384552,0	-50,8	1160,4	Ok
69	103	-493,3	-60352,3	4372018,0	-40,6	824,7	Ok
69	103	-616,7	-58863,8	3382308,0	-30,5	509,4	Ok
69	103	-740,0	-57376,4	2482153,0	-21,4	-291,6	Ok
69	103	-863,3	-55890,0	1709067,0	-14,3	-199,1	Ok
69	103	-986,7	-54404,5	1078152,0	-9,8	-139,5	Ok
69	103	-1110,0	-52920,0	588853,2	-7,2	-103,6	Ok
69	103	-1233,3	-51436,3	232748,6	-5,3	-77,6	Ok
69	103	-1356,7	-49953,5	70811,3	-4,4	-64,8	Ok
69	103	-1480,0	-48471,6	196792,9	-4,9	-71,6	Ok
69	103	-1603,3	-46990,5	280436,7	-5,2	-75,5	Ok
69	103	-1726,7	-45510,1	313664,6	-5,2	-76,0	Ok
69	103	-1850,0	-44030,6	310819,8	-5,1	-74,0	Ok
69	103	-1973,3	-42551,8	284782,0	-4,8	-70,5	Ok
69	103	-2096,7	-41073,7	245830,2	-4,5	-66,0	Ok
69	103	-2220,0	-39596,4	201661,5	-4,2	-61,3	Ok
69	103	-2343,3	-38119,7	157682,3	-3,8	-56,5	Ok
69	103	-2466,7	-36643,6	117391,6	-3,5	-52,0	Ok
69	103	-2590,0	-35168,2	82781,6	-3,2	-47,8	Ok
69	103	-2713,3	-33693,4	54713,3	-3,0	-44,2	Ok
69	103	-2836,7	-32219,1	33244,7	-2,7	-40,9	Ok
69	103	-2960,0	-30745,4	17900,8	-2,6	-38,1	Ok
69	103	-3083,3	-29272,2	7894,9	-2,4	-35,7	Ok
69	103	-3206,7	-27799,5	2384,5	-2,2	-33,4	Ok
69	103	-3330,0	-26327,3	1242,7	-2,1	-31,6	Ok
69	103	-3453,3	-24855,5	1278,8	-2,0	-29,8	Ok
69	103	-3576,7	-23384,2	583,2	-1,9	-28,1	Ok
69	103	-3700,0	-23384,2	0,0	-1,9	-28,1	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Plinto n. 115

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	115	0,0	-57009,0	8753559,0	-84,9	2433,9	Ok
69	115	-123,3	-54977,1	8033365,0	-77,8	2198,9	Ok
69	115	-246,7	-53712,1	6982451,0	-67,4	1834,3	Ok
69	115	-370,0	-52448,0	5782785,0	-55,4	1417,7	Ok
69	115	-493,3	-51184,8	4569037,0	-43,2	1000,1	Ok
69	115	-616,7	-49922,5	3435770,0	-31,7	620,4	Ok
69	115	-740,0	-48661,0	2440872,0	-21,6	310,1	Ok
69	115	-863,3	-47400,4	1612748,0	-13,5	-187,1	Ok
69	115	-986,7	-46140,6	958625,3	-8,6	-121,8	Ok
69	115	-1110,0	-44881,5	474815,1	-6,0	-86,2	Ok
69	115	-1233,3	-43623,2	182038,5	-4,4	-64,8	Ok
69	115	-1356,7	-42365,6	208049,1	-4,4	-65,0	Ok
69	115	-1480,0	-41108,8	316261,3	-4,9	-70,9	Ok
69	115	-1603,3	-39852,7	373192,5	-5,1	-73,3	Ok
69	115	-1726,7	-38597,2	383204,1	-5,0	-72,4	Ok
69	115	-1850,0	-37342,4	360561,4	-4,8	-69,4	Ok
69	115	-1973,3	-36088,3	318211,1	-4,5	-65,0	Ok
69	115	-2096,7	-34834,7	266363,7	-4,1	-60,0	Ok
69	115	-2220,0	-33581,7	212471,0	-3,8	-54,8	Ok
69	115	-2343,3	-32329,4	161565,5	-3,4	-49,8	Ok
69	115	-2466,7	-31077,5	116706,6	-3,1	-45,2	Ok
69	115	-2590,0	-29826,2	79434,4	-2,8	-41,2	Ok
69	115	-2713,3	-28575,4	50186,5	-2,5	-37,7	Ok
69	115	-2836,7	-27325,1	28661,3	-2,3	-34,7	Ok
69	115	-2960,0	-26075,2	14146,0	-2,2	-32,3	Ok
69	115	-3083,3	-24825,8	5954,3	-2,0	-30,2	Ok
69	115	-3206,7	-23576,8	3638,6	-1,9	-28,5	Ok
69	115	-3330,0	-22328,2	3418,2	-1,8	-27,0	Ok
69	115	-3453,3	-21080,0	2376,2	-1,7	-25,3	Ok
69	115	-3576,7	-19832,2	886,6	-1,6	-23,8	Ok
69	115	-3700,0	-19832,2	0,0	-1,6	-23,8	Ok

Plinto n. 119

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	119	0,0	-56579,0	7627739,0	-73,7	2030,9	Ok
69	119	-123,3	-54562,4	7258859,0	-70,1	1923,4	Ok
69	119	-246,7	-53307,0	6498687,0	-62,5	1664,7	Ok
69	119	-370,0	-52052,4	5527430,0	-52,8	1331,0	Ok
69	119	-493,3	-50798,8	4482719,0	-42,3	974,3	Ok
69	119	-616,7	-49546,0	3466147,0	-32,0	634,9	Ok
69	119	-740,0	-48294,0	2544433,0	-22,6	345,1	Ok
69	119	-863,3	-47042,9	1755051,0	-14,8	-204,1	Ok
69	119	-986,7	-45792,5	1113249,0	-9,6	-134,6	Ok
69	119	-1110,0	-44543,0	619676,5	-6,7	-95,7	Ok
69	119	-1233,3	-43294,2	273037,9	-4,8	-70,6	Ok
69	119	-1356,7	-42046,1	137995,4	-4,1	-59,9	Ok
69	119	-1480,0	-40798,7	224315,8	-4,4	-64,2	Ok
69	119	-1603,3	-39552,1	297837,1	-4,7	-67,8	Ok
69	119	-1726,7	-38306,1	326844,1	-4,7	-68,2	Ok
69	119	-1850,0	-37060,8	321324,1	-4,6	-66,4	Ok
69	119	-1973,3	-35816,0	293196,8	-4,3	-63,0	Ok
69	119	-2096,7	-34571,9	252487,1	-4,0	-58,7	Ok
69	119	-2220,0	-33328,4	206826,1	-3,7	-54,1	Ok
69	119	-2343,3	-32085,5	161604,0	-3,4	-49,5	Ok
69	119	-2466,7	-30843,1	120312,3	-3,1	-45,2	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	119	-2590,0	-29601,2	84931,6	-2,8	-41,3	Ok
69	119	-2713,3	-28359,9	56306,9	-2,6	-37,9	Ok
69	119	-2836,7	-27119,0	34478,1	-2,3	-34,9	Ok
69	119	-2960,0	-25878,5	18960,6	-2,2	-32,3	Ok
69	119	-3083,3	-24638,6	8985,8	-2,0	-30,2	Ok
69	119	-3206,7	-23399,0	3757,8	-1,9	-28,3	Ok
69	119	-3330,0	-22159,8	2205,2	-1,8	-26,6	Ok
69	119	-3453,3	-20921,0	1584,3	-1,7	-25,1	Ok
69	119	-3576,7	-19682,6	648,2	-1,6	-23,6	Ok
69	119	-3700,0	-19682,6	0,0	-1,6	-23,6	Ok

Plinto n. 135

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	135	0,0	-45913,8	8025725,0	-78,1	2315,4	Ok
69	135	-123,3	-44277,4	7520422,0	-73,1	2153,0	Ok
69	135	-246,7	-43258,6	6660333,0	-64,6	1853,5	Ok
69	135	-370,0	-42240,5	5617238,0	-54,2	1488,2	Ok
69	135	-493,3	-41223,2	4523186,0	-43,3	1106,4	Ok
69	135	-616,7	-40206,5	3475095,0	-32,8	745,4	Ok
69	135	-740,0	-39190,6	2535759,0	-23,2	432,5	Ok
69	135	-863,3	-38175,3	1739560,0	-15,1	-205,3	Ok
69	135	-986,7	-37160,6	1099841,0	-9,2	-128,5	Ok
69	135	-1110,0	-36146,6	617877,4	-6,0	-85,5	Ok
69	135	-1233,3	-35133,2	301124,7	-4,3	-62,7	Ok
69	135	-1356,7	-34120,4	207082,3	-3,8	-55,1	Ok
69	135	-1480,0	-33108,2	272118,9	-4,0	-58,3	Ok
69	135	-1603,3	-32096,5	328872,8	-4,2	-60,9	Ok
69	135	-1726,7	-31085,4	347458,7	-4,2	-61,0	Ok
69	135	-1850,0	-30074,8	334773,4	-4,1	-58,9	Ok
69	135	-1973,3	-29064,7	301547,3	-3,8	-55,4	Ok
69	135	-2096,7	-28055,1	257236,1	-3,5	-51,2	Ok
69	135	-2220,0	-27046,0	209117,2	-3,2	-46,7	Ok
69	135	-2343,3	-26037,4	162319,4	-2,9	-42,3	Ok
69	135	-2466,7	-25029,2	120124,6	-2,6	-38,2	Ok
69	135	-2590,0	-24021,4	84343,0	-2,3	-34,6	Ok
69	135	-2713,3	-23014,0	55683,8	-2,1	-31,4	Ok
69	135	-2836,7	-22007,0	34086,5	-1,9	-28,7	Ok
69	135	-2960,0	-21000,4	19003,8	-1,8	-26,5	Ok
69	135	-3083,3	-19994,2	9639,0	-1,6	-24,7	Ok
69	135	-3206,7	-18988,3	5012,6	-1,5	-23,1	Ok
69	135	-3330,0	-17982,7	3271,7	-1,5	-21,8	Ok
69	135	-3453,3	-16977,4	2061,9	-1,4	-20,5	Ok
69	135	-3576,7	-15972,4	764,5	-1,3	-19,2	Ok
69	135	-3700,0	-15972,4	0,0	-1,3	-19,2	Ok

Plinto n. 147

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	147	0,0	-45839,1	9419540,0	-91,9	2824,9	Ok
69	147	-123,3	-44205,3	8480249,0	-82,6	2503,9	Ok
69	147	-246,7	-43188,2	7255729,0	-70,5	2071,0	Ok
69	147	-370,0	-42171,7	5924203,0	-57,3	1600,3	Ok
69	147	-493,3	-41156,1	4615951,0	-44,2	1140,6	Ok
69	147	-616,7	-40141,1	3419914,0	-32,2	726,7	Ok
69	147	-740,0	-39126,8	2388118,0	-21,7	384,2	Ok
69	147	-863,3	-38113,1	1543728,0	-13,2	-180,4	Ok
69	147	-986,7	-37100,1	890684,2	-7,7	-108,0	Ok
69	147	-1110,0	-36087,7	429231,6	-5,0	-72,6	Ok
69	147	-1233,3	-35076,0	216492,0	-3,9	-56,8	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	147	-1356,7	-34064,8	287346,8	-4,2	-60,5	Ok
69	147	-1480,0	-33054,3	379539,3	-4,6	-65,5	Ok
69	147	-1603,3	-32044,2	420470,8	-4,7	-67,1	Ok
69	147	-1726,7	-31034,8	417026,1	-4,6	-65,7	Ok
69	147	-1850,0	-30025,8	383419,7	-4,3	-62,2	Ok
69	147	-1973,3	-29017,4	332445,4	-4,0	-57,5	Ok
69	147	-2096,7	-28009,4	274097,1	-3,6	-52,3	Ok
69	147	-2220,0	-27002,0	215555,2	-3,2	-47,1	Ok
69	147	-2343,3	-25995,0	161553,0	-2,9	-42,2	Ok
69	147	-2466,7	-24988,4	114850,0	-2,6	-37,8	Ok
69	147	-2590,0	-23982,3	76710,3	-2,3	-34,0	Ok
69	147	-2713,3	-22976,5	47340,2	-2,1	-30,8	Ok
69	147	-2836,7	-21971,2	26282,6	-1,9	-28,2	Ok
69	147	-2960,0	-20966,2	12830,8	-1,7	-26,0	Ok
69	147	-3083,3	-19961,6	6524,4	-1,6	-24,4	Ok
69	147	-3206,7	-18957,4	5365,6	-1,5	-23,1	Ok
69	147	-3330,0	-17953,4	4635,8	-1,5	-21,9	Ok
69	147	-3453,3	-16949,8	2964,1	-1,4	-20,5	Ok
69	147	-3576,7	-15946,4	1046,2	-1,3	-19,1	Ok
69	147	-3700,0	-15946,4	0,0	-1,3	-19,1	Ok

Plinto n. 151

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	151	0,0	-36648,4	8414285,0	-82,2	2581,3	Ok
69	151	-123,3	-35342,2	7738584,0	-75,6	2352,0	Ok
69	151	-246,7	-34529,0	6759087,0	-65,9	2005,1	Ok
69	151	-370,0	-33716,4	5636352,0	-54,8	1606,6	Ok
69	151	-493,3	-32904,4	4493836,0	-43,4	1202,1	Ok
69	151	-616,7	-32092,9	3420936,0	-32,7	825,3	Ok
69	151	-740,0	-31281,9	2474212,0	-23,2	499,5	Ok
69	151	-863,3	-30471,5	1683328,0	-15,1	242,1	Ok
69	151	-986,7	-29661,6	1058947,0	-8,9	-123,0	Ok
69	151	-1110,0	-28852,2	603412,1	-5,4	-76,5	Ok
69	151	-1233,3	-28043,3	331936,2	-3,9	-56,3	Ok
69	151	-1356,7	-27234,9	274133,2	-3,6	-51,4	Ok
69	151	-1480,0	-26426,9	323959,3	-3,7	-53,8	Ok
69	151	-1603,3	-25619,4	362852,2	-3,9	-55,5	Ok
69	151	-1726,7	-24812,4	368593,4	-3,8	-54,9	Ok
69	151	-1850,0	-24005,7	346876,8	-3,7	-52,4	Ok
69	151	-1973,3	-23199,5	307422,5	-3,4	-48,8	Ok
69	151	-2096,7	-22393,6	258995,2	-3,1	-44,5	Ok
69	151	-2220,0	-21588,1	208354,1	-2,8	-40,1	Ok
69	151	-2343,3	-20783,0	160216,6	-2,5	-35,9	Ok
69	151	-2466,7	-19978,3	117534,0	-2,2	-32,0	Ok
69	151	-2590,0	-19173,9	81856,1	-1,9	-28,6	Ok
69	151	-2713,3	-18369,8	53695,6	-1,7	-25,7	Ok
69	151	-2836,7	-17566,0	32855,4	-1,6	-23,3	Ok
69	151	-2960,0	-16762,5	18702,1	-1,4	-21,4	Ok
69	151	-3083,3	-15959,4	10329,4	-1,3	-19,9	Ok
69	151	-3206,7	-15156,4	6310,7	-1,2	-18,6	Ok
69	151	-3330,0	-14353,8	4313,0	-1,2	-17,5	Ok
69	151	-3453,3	-13551,4	2562,1	-1,1	-16,4	Ok
69	151	-3576,7	-12749,2	892,0	-1,0	-15,3	Ok
69	151	-3700,0	-12749,2	0,0	-1,0	-15,3	Ok

Plinto n. 167

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	167	0,0	-30099,8	8869643,0	-86,9	2836,8	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	167	-123,3	-29027,0	7983555,0	-78,2	2527,0	Ok
69	167	-246,7	-28359,1	6853627,0	-67,0	2122,7	Ok
69	167	-370,0	-27691,7	5630069,0	-54,9	1684,5	Ok
69	167	-493,3	-27024,7	4426915,0	-43,0	1254,7	Ok
69	167	-616,7	-26358,2	3324428,0	-32,0	863,2	Ok
69	167	-740,0	-25692,2	2371242,0	-22,5	529,6	Ok
69	167	-863,3	-25026,6	1590974,0	-14,5	266,8	Ok
69	167	-986,7	-24361,4	991114,1	-8,5	-115,9	Ok
69	167	-1110,0	-23696,7	575994,3	-4,9	-69,6	Ok
69	167	-1233,3	-23032,3	364618,8	-3,7	-52,5	Ok
69	167	-1356,7	-22368,3	341799,4	-3,5	-50,1	Ok
69	167	-1480,0	-21704,7	380985,7	-3,7	-52,1	Ok
69	167	-1603,3	-21041,5	402355,3	-3,7	-52,9	Ok
69	167	-1726,7	-20378,7	393493,7	-3,6	-51,5	Ok
69	167	-1850,0	-19716,2	360801,8	-3,4	-48,3	Ok
69	167	-1973,3	-19054,0	313544,3	-3,1	-44,2	Ok
69	167	-2096,7	-18392,1	259905,2	-2,8	-39,8	Ok
69	167	-2220,0	-17730,6	206090,3	-2,5	-35,3	Ok
69	167	-2343,3	-17069,3	156324,8	-2,2	-31,1	Ok
69	167	-2466,7	-16408,4	113142,8	-1,9	-27,4	Ok
69	167	-2590,0	-15747,7	77757,3	-1,7	-24,2	Ok
69	167	-2713,3	-15087,3	50426,5	-1,5	-21,5	Ok
69	167	-2836,7	-14427,2	30778,7	-1,3	-19,4	Ok
69	167	-2960,0	-13767,3	18049,9	-1,2	-17,8	Ok
69	167	-3083,3	-13107,6	11043,2	-1,1	-16,5	Ok
69	167	-3206,7	-12448,2	7642,4	-1,0	-15,5	Ok
69	167	-3330,0	-11788,9	5368,9	-1,0	-14,5	Ok
69	167	-3453,3	-11129,9	3094,3	-0,9	-13,6	Ok
69	167	-3576,7	-10471,0	1034,5	-0,8	-12,6	Ok
69	167	-3700,0	-10471,0	0,0	-0,8	-12,6	Ok

Plinto n. 179

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	179	0,0	-38272,0	9647675,0	-94,4	3010,4	Ok
69	179	-123,3	-36907,9	8530535,0	-83,4	2620,3	Ok
69	179	-246,7	-36058,7	7191013,0	-70,1	2142,3	Ok
69	179	-370,0	-35210,1	5793190,0	-56,3	1644,0	Ok
69	179	-493,3	-34362,0	4455681,0	-43,0	1169,4	Ok
69	179	-616,7	-33514,6	3257093,0	-31,0	749,1	Ok
69	179	-740,0	-32667,7	2241149,0	-20,7	403,5	Ok
69	179	-863,3	-31821,4	1425404,0	-12,4	-167,9	Ok
69	179	-986,7	-30975,6	812703,9	-6,9	-96,6	Ok
69	179	-1110,0	-30130,4	414260,3	-4,5	-64,4	Ok
69	179	-1233,3	-29285,7	291369,8	-3,8	-55,0	Ok
69	179	-1356,7	-28441,4	361294,0	-4,1	-58,8	Ok
69	179	-1480,0	-27597,7	427907,1	-4,4	-62,3	Ok
69	179	-1603,3	-26754,4	449119,6	-4,4	-62,7	Ok
69	179	-1726,7	-25911,6	431617,0	-4,2	-60,5	Ok
69	179	-1850,0	-25069,2	388366,1	-4,0	-56,6	Ok
69	179	-1973,3	-24227,2	331156,0	-3,6	-51,6	Ok
69	179	-2096,7	-23385,7	269160,5	-3,2	-46,4	Ok
69	179	-2220,0	-22544,5	208879,5	-2,9	-41,3	Ok
69	179	-2343,3	-21703,7	154488,2	-2,5	-36,6	Ok
69	179	-2466,7	-20863,3	108304,4	-2,2	-32,4	Ok
69	179	-2590,0	-20023,3	71263,8	-2,0	-28,9	Ok
69	179	-2713,3	-19183,6	43362,0	-1,8	-26,0	Ok
69	179	-2836,7	-18344,2	24076,1	-1,6	-23,7	Ok
69	179	-2960,0	-17505,1	12794,9	-1,5	-21,9	Ok
69	179	-3083,3	-16666,4	8461,8	-1,4	-20,6	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	179	-3206,7	-15827,9	7273,1	-1,3	-19,5	Ok
69	179	-3330,0	-14989,7	5747,9	-1,2	-18,4	Ok
69	179	-3453,3	-14151,7	3447,3	-1,1	-17,2	Ok
69	179	-3576,7	-13314,0	1163,1	-1,1	-16,0	Ok
69	179	-3700,0	-13314,0	0,0	-1,1	-16,0	Ok

Plinto n. 199

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	199	0,0	-29673,4	10120560,0	-99,2	3300,7	Ok
69	199	-123,3	-28615,8	8762706,0	-85,9	2817,9	Ok
69	199	-246,7	-27957,4	7255941,0	-71,0	2275,3	Ok
69	199	-370,0	-27299,4	5750406,0	-56,1	1733,7	Ok
69	199	-493,3	-26641,9	4352683,0	-42,3	1232,7	Ok
69	199	-616,7	-25984,9	3130265,0	-30,1	797,9	Ok
69	199	-740,0	-25328,3	2117902,0	-19,9	444,5	Ok
69	199	-863,3	-24672,1	1327774,0	-11,9	185,0	Ok
69	199	-986,7	-24016,3	764477,1	-6,4	-88,8	Ok
69	199	-1110,0	-23361,0	451494,6	-4,2	-59,0	Ok
69	199	-1233,3	-22706,1	400022,8	-3,8	-54,6	Ok
69	199	-1356,7	-22051,5	456616,8	-4,1	-58,1	Ok
69	199	-1480,0	-21397,3	495167,2	-4,3	-60,7	Ok
69	199	-1603,3	-20743,5	493189,3	-4,3	-60,0	Ok
69	199	-1726,7	-20090,0	458158,4	-4,0	-56,4	Ok
69	199	-1850,0	-19436,9	402196,3	-3,6	-51,2	Ok
69	199	-1973,3	-18784,1	336204,3	-3,2	-45,5	Ok
69	199	-2096,7	-18131,6	268551,3	-2,8	-40,1	Ok
69	199	-2220,0	-17479,4	205026,8	-2,4	-34,9	Ok
69	199	-2343,3	-16827,6	149199,5	-2,1	-30,4	Ok
69	199	-2466,7	-16176,0	102894,4	-1,8	-26,4	Ok
69	199	-2590,0	-15524,7	66680,7	-1,6	-23,2	Ok
69	199	-2713,3	-14873,6	40337,8	-1,4	-20,6	Ok
69	199	-2836,7	-14222,8	23286,0	-1,3	-18,7	Ok
69	199	-2960,0	-13572,3	14614,1	-1,2	-17,3	Ok
69	199	-3083,3	-12921,9	11523,9	-1,1	-16,3	Ok
69	199	-3206,7	-12271,8	9710,1	-1,0	-15,4	Ok
69	199	-3330,0	-11621,9	7189,6	-1,0	-14,4	Ok
69	199	-3453,3	-10972,2	4099,1	-0,9	-13,4	Ok
69	199	-3576,7	-10322,7	1328,6	-0,8	-12,5	Ok
69	199	-3700,0	-10322,7	0,0	-0,8	-12,4	Ok

Plinto n. 211

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	211	0,0	-45417,4	10677820,0	-104,4	3290,4	Ok
69	211	-123,3	-43798,7	9258244,0	-90,4	2793,4	Ok
69	211	-246,7	-42790,9	7656011,0	-74,5	2222,2	Ok
69	211	-370,0	-41783,8	6043727,0	-58,5	1648,8	Ok
69	211	-493,3	-40777,5	4541693,0	-43,5	1118,7	Ok
69	211	-616,7	-39771,8	3224776,0	-30,2	662,6	Ok
69	211	-740,0	-38766,8	2130035,0	-19,1	304,4	Ok
69	211	-863,3	-37762,5	1267287,0	-10,6	-147,1	Ok
69	211	-986,7	-36758,8	633579,7	-6,1	-87,3	Ok
69	211	-1110,0	-35755,8	264230,6	-4,2	-60,9	Ok
69	211	-1233,3	-34753,3	298359,6	-4,3	-62,0	Ok
69	211	-1356,7	-33751,5	432876,0	-4,9	-70,0	Ok
69	211	-1480,0	-32750,2	503882,2	-5,2	-73,6	Ok
69	211	-1603,3	-31749,5	514390,0	-5,1	-73,2	Ok
69	211	-1726,7	-30749,3	482436,8	-4,9	-69,8	Ok
69	211	-1850,0	-29749,6	424854,1	-4,5	-64,7	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	211	-1973,3	-28750,5	355012,5	-4,1	-58,7	Ok
69	211	-2096,7	-27751,8	282689,6	-3,6	-52,6	Ok
69	211	-2220,0	-26753,6	214486,3	-3,2	-46,7	Ok
69	211	-2343,3	-25755,9	154408,1	-2,8	-41,4	Ok
69	211	-2466,7	-24758,6	104466,8	-2,5	-36,8	Ok
69	211	-2590,0	-23761,7	65243,1	-2,2	-33,0	Ok
69	211	-2713,3	-22765,2	36404,3	-2,0	-29,8	Ok
69	211	-2836,7	-21769,1	17306,9	-1,8	-27,3	Ok
69	211	-2960,0	-20773,4	8297,3	-1,7	-25,5	Ok
69	211	-3083,3	-19778,0	8136,8	-1,6	-24,3	Ok
69	211	-3206,7	-18783,0	8491,0	-1,5	-23,1	Ok
69	211	-3330,0	-17788,3	6890,0	-1,5	-21,8	Ok
69	211	-3453,3	-16793,8	4099,3	-1,4	-20,4	Ok
69	211	-3576,7	-15799,7	1361,7	-1,3	-19,0	Ok
69	211	-3700,0	-15799,7	0,0	-1,3	-19,0	Ok

Plinto n. 215

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	215	0,0	-35859,5	10710380,0	-104,9	3432,2	Ok
69	215	-123,3	-34581,4	9167045,0	-89,7	2884,6	Ok
69	215	-246,7	-33785,7	7497163,0	-73,2	2284,7	Ok
69	215	-370,0	-32990,6	5858111,0	-57,0	1697,0	Ok
69	215	-493,3	-32196,0	4358347,0	-42,1	1162,1	Ok
69	215	-616,7	-31402,0	3063190,0	-29,1	705,9	Ok
69	215	-740,0	-30608,5	2003100,0	-18,4	345,4	Ok
69	215	-863,3	-29815,6	1185631,0	-10,1	-138,4	Ok
69	215	-986,7	-29023,1	615743,7	-5,5	-77,6	Ok
69	215	-1110,0	-28231,1	350259,5	-4,0	-57,7	Ok
69	215	-1233,3	-27439,7	396254,3	-4,2	-59,9	Ok
69	215	-1356,7	-26648,6	492732,1	-4,6	-65,7	Ok
69	215	-1480,0	-25858,1	537579,4	-4,8	-68,3	Ok
69	215	-1603,3	-25067,9	530751,0	-4,7	-67,0	Ok
69	215	-1726,7	-24278,2	487443,2	-4,4	-62,8	Ok
69	215	-1850,0	-23488,9	422787,3	-4,0	-57,1	Ok
69	215	-1973,3	-22700,1	348974,5	-3,6	-51,0	Ok
69	215	-2096,7	-21911,6	274890,3	-3,1	-45,0	Ok
69	215	-2220,0	-21123,4	206444,6	-2,7	-39,4	Ok
69	215	-2343,3	-20335,7	147116,8	-2,4	-34,4	Ok
69	215	-2466,7	-19548,2	98540,9	-2,1	-30,2	Ok
69	215	-2590,0	-18761,1	61068,5	-1,8	-26,7	Ok
69	215	-2713,3	-17974,4	34329,6	-1,6	-23,9	Ok
69	215	-2836,7	-17187,9	17941,9	-1,5	-21,8	Ok
69	215	-2960,0	-16401,7	11699,0	-1,4	-20,5	Ok
69	215	-3083,3	-15615,8	11129,2	-1,3	-19,5	Ok
69	215	-3206,7	-14830,2	10241,6	-1,2	-18,5	Ok
69	215	-3330,0	-14044,8	7775,2	-1,2	-17,4	Ok
69	215	-3453,3	-13259,7	4454,4	-1,1	-16,2	Ok
69	215	-3576,7	-12474,7	1440,5	-1,0	-15,0	Ok
69	215	-3700,0	-12474,7	0,0	-1,0	-15,0	Ok

Plinto n. 231

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	231	0,0	-44873,0	11035610,0	-107,9	3428,6	Ok
69	231	-123,3	-43273,7	9390000,0	-91,7	2848,6	Ok
69	231	-246,7	-42277,9	7626720,0	-74,2	2218,3	Ok
69	231	-370,0	-41283,0	5908913,0	-57,2	1606,4	Ok
69	231	-493,3	-40288,7	4347023,0	-41,6	1054,9	Ok
69	231	-616,7	-39295,1	3005387,0	-28,0	591,7	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	231	-740,0	-38302,1	1911411,0	-16,9	241,1	Ok
69	231	-863,3	-37309,9	1067535,0	-9,0	-125,1	Ok
69	231	-986,7	-36318,2	471934,4	-5,3	-75,7	Ok
69	231	-1110,0	-35327,2	232517,3	-4,0	-58,2	Ok
69	231	-1233,3	-34336,7	379608,8	-4,7	-67,1	Ok
69	231	-1356,7	-33346,9	507518,1	-5,2	-74,6	Ok
69	231	-1480,0	-32357,6	558963,1	-5,4	-77,0	Ok
69	231	-1603,3	-31368,9	550831,8	-5,3	-75,2	Ok
69	231	-1726,7	-30380,7	503503,3	-5,0	-70,8	Ok
69	231	-1850,0	-29393,0	434165,2	-4,5	-64,9	Ok
69	231	-1973,3	-28405,8	355931,8	-4,1	-58,3	Ok
69	231	-2096,7	-27419,1	278090,7	-3,6	-51,9	Ok
69	231	-2220,0	-26432,9	206680,7	-3,2	-45,8	Ok
69	231	-2343,3	-25447,1	145157,2	-2,8	-40,4	Ok
69	231	-2466,7	-24461,8	95042,0	-2,4	-35,8	Ok
69	231	-2590,0	-23476,8	56519,5	-2,2	-32,0	Ok
69	231	-2713,3	-22492,3	29020,4	-1,9	-29,0	Ok
69	231	-2836,7	-21508,1	12249,9	-1,8	-26,6	Ok
69	231	-2960,0	-20524,4	8339,2	-1,7	-25,2	Ok
69	231	-3083,3	-19540,9	10407,6	-1,6	-24,2	Ok
69	231	-3206,7	-18557,8	10349,5	-1,5	-23,0	Ok
69	231	-3330,0	-17575,0	8025,0	-1,4	-21,6	Ok
69	231	-3453,3	-16592,5	4626,2	-1,4	-20,2	Ok
69	231	-3576,7	-15610,3	1497,9	-1,2	-18,7	Ok
69	231	-3700,0	-15610,3	0,0	-1,2	-18,7	Ok

Plinto n. 243

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	243	0,0	-56306,4	10797420,0	-105,2	3187,8	Ok
69	243	-123,3	-54299,6	9304397,0	-90,5	2670,1	Ok
69	243	-246,7	-53050,2	7642761,0	-74,0	2082,2	Ok
69	243	-370,0	-51801,6	5986419,0	-57,5	1499,1	Ok
69	243	-493,3	-50554,0	4454740,0	-42,1	967,3	Ok
69	243	-616,7	-49307,3	3119978,0	-28,5	520,7	Ok
69	243	-740,0	-48061,3	2015557,0	-17,3	-236,2	Ok
69	243	-863,3	-46816,2	1146225,0	-9,8	-138,3	Ok
69	243	-986,7	-45571,9	498452,4	-6,2	-88,7	Ok
69	243	-1110,0	-44328,4	82646,2	-4,0	-58,8	Ok
69	243	-1233,3	-43085,6	274310,6	-4,8	-70,4	Ok
69	243	-1356,7	-41843,5	441551,2	-5,6	-80,3	Ok
69	243	-1480,0	-40602,2	516545,4	-5,9	-83,9	Ok
69	243	-1603,3	-39361,5	524829,2	-5,8	-83,0	Ok
69	243	-1726,7	-38121,5	489224,7	-5,5	-79,1	Ok
69	243	-1850,0	-36882,2	428075,6	-5,1	-73,4	Ok
69	243	-1973,3	-35643,5	355279,8	-4,6	-67,0	Ok
69	243	-2096,7	-34405,4	280752,5	-4,2	-60,4	Ok
69	243	-2220,0	-33167,9	211057,8	-3,7	-54,2	Ok
69	243	-2343,3	-31930,9	150084,1	-3,3	-48,5	Ok
69	243	-2466,7	-30694,5	99691,0	-3,0	-43,6	Ok
69	243	-2590,0	-29458,6	60284,8	-2,7	-39,5	Ok
69	243	-2713,3	-28223,2	31307,8	-2,4	-36,0	Ok
69	243	-2836,7	-26988,3	11686,9	-2,2	-33,2	Ok
69	243	-2960,0	-25753,9	2681,8	-2,1	-30,9	Ok
69	243	-3083,3	-24519,8	7123,1	-2,0	-29,9	Ok
69	243	-3206,7	-23286,3	8487,4	-1,9	-28,5	Ok
69	243	-3330,0	-22053,1	7039,9	-1,8	-26,9	Ok
69	243	-3453,3	-20820,2	4203,9	-1,7	-25,3	Ok
69	243	-3576,7	-19587,8	1394,9	-1,6	-23,5	Ok
69	243	-3700,0	-19587,8	0,0	-1,6	-23,5	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

Plinto n. 247

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	247	0,0	-55427,4	10992110,0	-107,2	3270,6	Ok
69	247	-123,3	-53451,9	9342610,0	-90,9	2695,3	Ok
69	247	-246,7	-52222,0	7574745,0	-73,3	2068,3	Ok
69	247	-370,0	-50993,0	5853251,0	-56,2	1461,4	Ok
69	247	-493,3	-49764,8	4288950,0	-40,4	918,3	Ok
69	247	-616,7	-48537,5	2945654,0	-26,8	471,0	Ok
69	247	-740,0	-47311,1	1849315,0	-15,7	-215,6	Ok
69	247	-863,3	-46085,4	998721,5	-8,8	-125,0	Ok
69	247	-986,7	-44860,5	377695,9	-5,5	-79,6	Ok
69	247	-1110,0	-43636,4	111792,8	-4,1	-60,0	Ok
69	247	-1233,3	-42413,0	352423,0	-5,2	-74,9	Ok
69	247	-1356,7	-41190,3	498602,5	-5,8	-83,4	Ok
69	247	-1480,0	-39968,3	555238,3	-6,0	-85,8	Ok
69	247	-1603,3	-38747,1	548672,3	-5,9	-83,9	Ok
69	247	-1726,7	-37526,4	501657,3	-5,5	-79,2	Ok
69	247	-1850,0	-36306,4	432206,0	-5,1	-73,0	Ok
69	247	-1973,3	-35087,1	353759,8	-4,6	-66,2	Ok
69	247	-2096,7	-33868,3	275733,6	-4,1	-59,4	Ok
69	247	-2220,0	-32650,1	204201,9	-3,6	-53,1	Ok
69	247	-2343,3	-31432,5	142609,3	-3,2	-47,4	Ok
69	247	-2466,7	-30215,3	92436,4	-2,9	-42,6	Ok
69	247	-2590,0	-28998,7	53785,2	-2,6	-38,5	Ok
69	247	-2713,3	-27782,6	25881,9	-2,4	-35,1	Ok
69	247	-2836,7	-26567,0	7709,9	-2,2	-32,4	Ok
69	247	-2960,0	-25351,8	5111,2	-2,1	-30,8	Ok
69	247	-3083,3	-24137,1	9472,3	-2,0	-29,6	Ok
69	247	-3206,7	-22922,7	10012,8	-1,9	-28,2	Ok
69	247	-3330,0	-21708,8	7898,5	-1,8	-26,6	Ok
69	247	-3453,3	-20495,2	4584,1	-1,7	-24,9	Ok
69	247	-3576,7	-19282,0	1489,3	-1,5	-23,1	Ok
69	247	-3700,0	-19282,0	0,0	-1,5	-23,1	Ok

Plinto n. 263

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	263	0,0	-66175,8	10511190,0	-102,0	2952,6	Ok
69	263	-123,3	-63817,1	8985141,0	-86,9	2429,1	Ok
69	263	-246,7	-62348,7	7324346,0	-70,4	1847,2	Ok
69	263	-370,0	-60881,4	5691487,0	-54,0	1280,7	Ok
69	263	-493,3	-59415,1	4196913,0	-38,8	775,1	Ok
69	263	-616,7	-57949,8	2905546,0	-25,7	368,9	Ok
69	263	-740,0	-56485,5	1845333,0	-15,5	-214,3	Ok
69	263	-863,3	-55022,1	1017213,0	-9,6	-135,6	Ok
69	263	-986,7	-53559,7	404991,1	-6,3	-91,9	Ok
69	263	-1110,0	-52098,2	59535,9	-4,5	-66,6	Ok
69	263	-1233,3	-50637,6	304951,6	-5,6	-81,6	Ok
69	263	-1356,7	-49177,8	456383,2	-6,2	-90,1	Ok
69	263	-1480,0	-47718,9	518977,5	-6,4	-92,6	Ok
69	263	-1603,3	-46260,8	518876,6	-6,3	-90,9	Ok
69	263	-1726,7	-44803,5	478266,8	-6,0	-86,4	Ok
69	263	-1850,0	-43346,9	414720,2	-5,6	-80,3	Ok
69	263	-1973,3	-41891,1	341408,2	-5,1	-73,5	Ok
69	263	-2096,7	-40435,9	267621,5	-4,6	-66,8	Ok
69	263	-2220,0	-38981,5	199418,8	-4,1	-60,4	Ok
69	263	-2343,3	-37527,7	140301,1	-3,7	-54,6	Ok
69	263	-2466,7	-36074,6	91847,2	-3,3	-49,6	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	263	-2590,0	-34622,1	54272,7	-3,0	-45,2	Ok
69	263	-2713,3	-33170,2	26899,0	-2,8	-41,6	Ok
69	263	-2836,7	-31718,8	8582,6	-2,6	-38,7	Ok
69	263	-2960,0	-30268,0	3258,5	-2,4	-36,3	Ok
69	263	-3083,3	-28817,7	8070,7	-2,3	-35,1	Ok
69	263	-3206,7	-27367,8	8994,1	-2,2	-33,5	Ok
69	263	-3330,0	-25918,5	7249,6	-2,1	-31,6	Ok
69	263	-3453,3	-24469,6	4258,8	-2,0	-29,7	Ok
69	263	-3576,7	-23021,1	1396,0	-1,8	-27,6	Ok
69	263	-3700,0	-23021,1	0,0	-1,8	-27,6	Ok

Plinto n. 275

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	275	0,0	-67820,8	9507325,0	-92,0	2566,4	Ok
69	275	-123,3	-65403,5	8351833,0	-80,5	2179,1	Ok
69	275	-246,7	-63898,6	6982871,0	-66,9	1704,8	Ok
69	275	-370,0	-62394,8	5568397,0	-52,6	1218,7	Ok
69	275	-493,3	-60892,0	4226520,0	-39,0	768,9	Ok
69	275	-616,7	-59390,3	3032797,0	-26,9	394,8	Ok
69	275	-740,0	-57889,6	2026644,0	-17,0	-235,2	Ok
69	275	-863,3	-56389,9	1219985,0	-10,8	-152,8	Ok
69	275	-986,7	-54891,1	606087,6	-7,4	-107,2	Ok
69	275	-1110,0	-53393,3	172888,7	-5,1	-75,9	Ok
69	275	-1233,3	-51896,3	157656,8	-4,9	-73,0	Ok
69	275	-1356,7	-50400,3	329674,6	-5,7	-83,0	Ok
69	275	-1480,0	-48905,1	419107,1	-6,0	-87,3	Ok
69	275	-1603,3	-47410,7	444559,7	-6,0	-87,2	Ok
69	275	-1726,7	-45917,2	426348,1	-5,8	-84,2	Ok
69	275	-1850,0	-44424,4	381332,8	-5,5	-79,3	Ok
69	275	-1973,3	-42932,4	322577,8	-5,1	-73,5	Ok
69	275	-2096,7	-41441,1	259628,6	-4,6	-67,4	Ok
69	275	-2220,0	-39950,5	199002,5	-4,2	-61,5	Ok
69	275	-2343,3	-38460,6	144751,3	-3,8	-56,0	Ok
69	275	-2466,7	-36971,4	99019,4	-3,5	-51,1	Ok
69	275	-2590,0	-35482,7	62553,5	-3,2	-46,8	Ok
69	275	-2713,3	-33994,7	35140,2	-2,9	-43,2	Ok
69	275	-2836,7	-32507,3	15978,4	-2,7	-40,1	Ok
69	275	-2960,0	-31020,4	4230,4	-2,5	-37,5	Ok
69	275	-3083,3	-29534,0	3791,8	-2,4	-35,7	Ok
69	275	-3206,7	-28048,2	5839,3	-2,3	-34,1	Ok
69	275	-3330,0	-26562,8	5316,4	-2,2	-32,2	Ok
69	275	-3453,3	-25077,8	3332,5	-2,0	-30,3	Ok
69	275	-3576,7	-23593,3	1144,0	-1,9	-28,3	Ok
69	275	-3700,0	-23593,3	0,0	-1,9	-28,3	Ok

Plinto n. 279

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	279	0,0	-75481,8	9641816,0	-93,0	2516,0	Ok
69	279	-123,3	-72791,5	8345582,0	-80,1	2082,6	Ok
69	279	-246,7	-71116,6	6887029,0	-65,5	1580,9	Ok
69	279	-370,0	-69442,9	5422772,0	-50,7	1084,5	Ok
69	279	-493,3	-67770,4	4061340,0	-36,8	640,8	Ok
69	279	-616,7	-66099,0	2869652,0	-24,8	-337,2	Ok
69	279	-740,0	-64428,8	1880111,0	-15,8	-219,9	Ok
69	279	-863,3	-62759,6	1099980,0	-10,6	-150,4	Ok
69	279	-986,7	-61091,6	523223,4	-7,5	-109,0	Ok
69	279	-1110,0	-59424,5	179137,8	-5,7	-83,5	Ok
69	279	-1233,3	-57758,5	251879,0	-5,9	-86,5	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	279	-1356,7	-56093,5	388429,0	-6,4	-93,8	Ok
69	279	-1480,0	-54429,4	455605,9	-6,7	-96,4	Ok
69	279	-1603,3	-52766,2	465328,8	-6,6	-95,0	Ok
69	279	-1726,7	-51104,0	435933,7	-6,3	-91,0	Ok
69	279	-1850,0	-49442,6	383259,3	-5,9	-85,5	Ok
69	279	-1973,3	-47782,0	319605,2	-5,4	-79,1	Ok
69	279	-2096,7	-46122,3	253869,9	-5,0	-72,7	Ok
69	279	-2220,0	-44463,3	192016,3	-4,5	-66,4	Ok
69	279	-2343,3	-42805,1	137633,6	-4,1	-60,7	Ok
69	279	-2466,7	-41147,6	92497,1	-3,8	-55,7	Ok
69	279	-2590,0	-39490,9	57081,2	-3,4	-51,3	Ok
69	279	-2713,3	-37834,7	31018,5	-3,2	-47,5	Ok
69	279	-2836,7	-36179,3	13621,0	-3,0	-44,3	Ok
69	279	-2960,0	-34524,4	5559,2	-2,8	-41,8	Ok
69	279	-3083,3	-32870,2	6709,4	-2,7	-39,9	Ok
69	279	-3206,7	-31216,5	7509,8	-2,5	-38,0	Ok
69	279	-3330,0	-29563,3	6191,9	-2,4	-35,9	Ok
69	279	-3453,3	-27910,6	3701,7	-2,3	-33,7	Ok
69	279	-3576,7	-26258,4	1231,7	-2,1	-31,5	Ok
69	279	-3700,0	-26258,4	0,0	-2,1	-31,5	Ok

Plinto n. 295

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	295	0,0	-81992,8	8605082,0	-82,2	2060,2	Ok
69	295	-123,3	-79070,4	7608895,0	-72,3	1740,5	Ok
69	295	-246,7	-77251,0	6407420,0	-60,2	1337,4	Ok
69	295	-370,0	-75433,0	5151721,0	-47,5	923,9	Ok
69	295	-493,3	-73616,2	3949968,0	-35,2	548,2	Ok
69	295	-616,7	-71800,7	2873218,0	-24,5	-335,5	Ok
69	295	-740,0	-69986,4	1960444,0	-16,5	-230,5	Ok
69	295	-863,3	-68173,3	1226393,0	-11,7	-165,6	Ok
69	295	-986,7	-66361,3	671357,6	-8,7	-125,4	Ok
69	295	-1110,0	-64550,5	302507,6	-6,7	-98,1	Ok
69	295	-1233,3	-62740,7	207783,8	-6,1	-89,5	Ok
69	295	-1356,7	-60932,1	303730,1	-6,4	-93,8	Ok
69	295	-1480,0	-59124,4	375572,4	-6,6	-96,5	Ok
69	295	-1603,3	-57317,8	398896,2	-6,6	-96,0	Ok
69	295	-1726,7	-55512,2	384758,4	-6,4	-92,8	Ok
69	295	-1850,0	-53707,5	346455,5	-6,0	-88,1	Ok
69	295	-1973,3	-51903,7	295211,6	-5,6	-82,4	Ok
69	295	-2096,7	-50100,8	239533,7	-5,2	-76,4	Ok
69	295	-2220,0	-48298,7	185371,6	-4,8	-70,6	Ok
69	295	-2343,3	-46497,4	136513,9	-4,4	-65,1	Ok
69	295	-2466,7	-44697,0	95044,5	-4,1	-60,1	Ok
69	295	-2590,0	-42897,3	61785,1	-3,7	-55,7	Ok
69	295	-2713,3	-41098,3	36698,3	-3,5	-51,8	Ok
69	295	-2836,7	-39300,1	19274,7	-3,2	-48,5	Ok
69	295	-2960,0	-37502,5	9065,9	-3,0	-45,6	Ok
69	295	-3083,3	-35705,5	5874,0	-2,9	-43,3	Ok
69	295	-3206,7	-33909,2	5773,2	-2,7	-41,1	Ok
69	295	-3330,0	-32113,4	4866,9	-2,6	-38,9	Ok
69	295	-3453,3	-30318,2	2996,8	-2,4	-36,4	Ok
69	295	-3576,7	-28523,5	1024,6	-2,3	-34,2	Ok
69	295	-3700,0	-28523,5	0,0	-2,3	-34,2	Ok

Plinto n. 307

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	307	0,0	-75043,4	7804433,0	-74,5	1860,0	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	307	-123,3	-72368,8	7122034,0	-67,8	1649,3	Ok
69	307	-246,7	-70703,6	6156214,0	-58,1	1326,7	Ok
69	307	-370,0	-69039,6	5069230,0	-47,1	966,7	Ok
69	307	-493,3	-67376,8	3979601,0	-36,0	618,1	Ok
69	307	-616,7	-65715,2	2969252,0	-25,8	-350,1	Ok
69	307	-740,0	-64054,6	2087252,0	-17,5	-242,4	Ok
69	307	-863,3	-62395,2	1356451,0	-12,0	-169,6	Ok
69	307	-986,7	-60736,8	780658,9	-8,8	-126,1	Ok
69	307	-1110,0	-59079,5	352185,3	-6,5	-94,9	Ok
69	307	-1233,3	-57423,1	82304,1	-5,0	-74,5	Ok
69	307	-1356,7	-55767,7	175889,6	-5,3	-78,9	Ok
69	307	-1480,0	-54113,3	285090,3	-5,8	-84,4	Ok
69	307	-1603,3	-52459,8	335737,3	-5,9	-85,8	Ok
69	307	-1726,7	-50807,2	342605,9	-5,8	-84,3	Ok
69	307	-1850,0	-49155,4	320391,9	-5,5	-80,8	Ok
69	307	-1973,3	-47504,5	281113,3	-5,2	-76,2	Ok
69	307	-2096,7	-45854,4	233937,3	-4,8	-71,0	Ok
69	307	-2220,0	-44205,1	185435,1	-4,5	-65,7	Ok
69	307	-2343,3	-42556,5	139978,6	-4,1	-60,6	Ok
69	307	-2466,7	-40908,7	100176,2	-3,8	-55,9	Ok
69	307	-2590,0	-39261,5	67293,1	-3,5	-51,7	Ok
69	307	-2713,3	-37615,0	41627,1	-3,2	-48,0	Ok
69	307	-2836,7	-35969,2	22825,9	-3,0	-44,7	Ok
69	307	-2960,0	-34323,9	10160,7	-2,8	-41,9	Ok
69	307	-3083,3	-32679,3	2974,3	-2,6	-39,2	Ok
69	307	-3206,7	-31035,2	2373,7	-2,5	-37,2	Ok
69	307	-3330,0	-29391,6	2941,8	-2,4	-35,3	Ok
69	307	-3453,3	-27748,5	2129,9	-2,2	-33,3	Ok
69	307	-3576,7	-26105,9	799,8	-2,1	-31,3	Ok
69	307	-3700,0	-26105,9	0,0	-2,1	-31,3	Ok

Plinto n. 311

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	311	0,0	-84843,9	7717658,0	-73,1	1708,8	Ok
69	311	-123,3	-81819,9	7025630,0	-66,2	1500,6	Ok
69	311	-246,7	-79937,3	6069303,0	-56,6	1188,3	Ok
69	311	-370,0	-78056,0	5000949,0	-45,7	844,9	Ok
69	311	-493,3	-76176,1	3933256,0	-34,9	519,6	Ok
69	311	-616,7	-74297,4	2944783,0	-25,1	-343,6	Ok
69	311	-740,0	-72420,0	2082990,0	-17,5	-244,0	Ok
69	311	-863,3	-70543,8	1370583,0	-12,6	-178,9	Ok
69	311	-986,7	-68668,9	813102,2	-9,6	-137,8	Ok
69	311	-1110,0	-66795,1	409709,0	-7,4	-108,1	Ok
69	311	-1233,3	-64922,4	189919,6	-6,2	-90,9	Ok
69	311	-1356,7	-63050,9	216026,9	-6,1	-90,4	Ok
69	311	-1480,0	-61180,4	295478,3	-6,4	-93,6	Ok
69	311	-1603,3	-59310,9	336351,6	-6,4	-94,1	Ok
69	311	-1726,7	-57442,5	339567,4	-6,3	-92,1	Ok
69	311	-1850,0	-55575,0	316282,0	-6,0	-88,2	Ok
69	311	-1973,3	-53708,5	277158,8	-5,7	-83,3	Ok
69	311	-2096,7	-51842,9	230709,2	-5,3	-77,9	Ok
69	311	-2220,0	-49978,2	183149,4	-4,9	-72,5	Ok
69	311	-2343,3	-48114,3	138654,7	-4,5	-67,2	Ok
69	311	-2466,7	-46251,2	99731,8	-4,2	-62,3	Ok
69	311	-2590,0	-44389,0	67605,9	-3,9	-57,9	Ok
69	311	-2713,3	-42527,5	42580,3	-3,6	-53,9	Ok
69	311	-2836,7	-40666,7	24354,3	-3,4	-50,5	Ok
69	311	-2960,0	-38806,6	12325,8	-3,2	-47,4	Ok
69	311	-3083,3	-36947,1	5937,8	-3,0	-44,7	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	311	-3206,7	-35088,3	4119,3	-2,8	-42,1	Ok
69	311	-3330,0	-33230,1	3492,4	-2,7	-39,9	Ok
69	311	-3453,3	-31372,4	2276,9	-2,5	-37,7	Ok
69	311	-3576,7	-29515,3	819,9	-2,4	-35,4	Ok
69	311	-3700,0	-29515,3	0,0	-2,4	-35,4	Ok

Plinto n. 327

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	327	0,0	-82416,2	7178521,0	-67,7	1547,4	Ok
69	327	-123,3	-79478,7	6736035,0	-63,4	1426,5	Ok
69	327	-246,7	-77650,0	5960174,0	-55,6	1176,7	Ok
69	327	-370,0	-75822,5	5015043,0	-46,1	873,5	Ok
69	327	-493,3	-73996,4	4023770,0	-36,0	567,8	Ok
69	327	-616,7	-72171,4	3075260,0	-26,5	-360,8	Ok
69	327	-740,0	-70347,8	2226291,0	-18,6	-258,8	Ok
69	327	-863,3	-68525,3	1507185,0	-13,3	-187,7	Ok
69	327	-986,7	-66704,0	928447,3	-10,0	-143,3	Ok
69	327	-1110,0	-64883,8	487840,4	-7,6	-111,1	Ok
69	327	-1233,3	-63064,7	184028,4	-6,0	-88,2	Ok
69	327	-1356,7	-61246,7	121125,2	-5,5	-81,8	Ok
69	327	-1480,0	-59429,7	225303,6	-5,9	-86,7	Ok
69	327	-1603,3	-57613,8	289364,3	-6,1	-88,9	Ok
69	327	-1726,7	-55798,8	310090,4	-6,0	-88,1	Ok
69	327	-1850,0	-53984,8	299796,9	-5,8	-85,2	Ok
69	327	-1973,3	-52171,7	269986,3	-5,5	-81,0	Ok
69	327	-2096,7	-50359,5	229860,8	-5,2	-76,1	Ok
69	327	-2220,0	-48548,1	186254,7	-4,8	-71,0	Ok
69	327	-2343,3	-46737,6	143896,2	-4,5	-65,9	Ok
69	327	-2466,7	-44927,8	105771,0	-4,1	-61,1	Ok
69	327	-2590,0	-43118,8	73502,3	-3,8	-56,8	Ok
69	327	-2713,3	-41310,6	47702,9	-3,5	-52,8	Ok
69	327	-2836,7	-39503,0	28282,8	-3,3	-49,3	Ok
69	327	-2960,0	-37696,1	14707,0	-3,1	-46,2	Ok
69	327	-3083,3	-35889,9	6241,3	-2,9	-43,5	Ok
69	327	-3206,7	-34084,3	2399,1	-2,7	-40,9	Ok
69	327	-3330,0	-32279,2	2033,8	-2,6	-38,7	Ok
69	327	-3453,3	-30474,7	1599,9	-2,4	-36,6	Ok
69	327	-3576,7	-28670,8	646,6	-2,3	-34,4	Ok
69	327	-3700,0	-28670,8	0,0	-2,3	-34,4	Ok

Plinto n. 84

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	84	0,0	-68242,4	8180483,0	-78,7	2080,9	Ok
69	84	-123,3	-65810,1	7528319,0	-72,2	1876,8	Ok
69	84	-246,7	-64295,9	6553159,0	-62,5	1545,8	Ok
69	84	-370,0	-62782,7	5431042,0	-51,2	1165,6	Ok
69	84	-493,3	-61270,6	4291401,0	-39,7	786,8	Ok
69	84	-616,7	-59759,5	3224867,0	-28,8	450,8	Ok
69	84	-740,0	-58249,5	2286837,0	-19,5	-266,7	Ok
69	84	-863,3	-56740,5	1504331,0	-12,7	-178,4	Ok
69	84	-986,7	-55232,4	883500,0	-8,9	-126,5	Ok
69	84	-1110,0	-53725,2	417235,4	-6,4	-92,9	Ok
69	84	-1233,3	-52219,0	105115,5	-4,7	-69,8	Ok
69	84	-1356,7	-50713,6	161691,4	-4,9	-71,9	Ok
69	84	-1480,0	-49209,1	284637,0	-5,4	-78,5	Ok
69	84	-1603,3	-47705,5	344928,4	-5,6	-80,8	Ok
69	84	-1726,7	-46202,7	357356,5	-5,5	-79,8	Ok
69	84	-1850,0	-44700,6	337577,4	-5,3	-76,6	Ok

Parco Eolico "Mondonuovo" – Progetto Definitivo
Relazione Geotecnica

69	84	-1973,3	-43199,3	298520,9	-5,0	-72,2	Ok
69	84	-2096,7	-41698,7	250123,9	-4,6	-67,1	Ok
69	84	-2220,0	-40198,9	199569,7	-4,2	-61,8	Ok
69	84	-2343,3	-38699,7	151691,4	-3,9	-56,8	Ok
69	84	-2466,7	-37201,2	109424,8	-3,5	-52,1	Ok
69	84	-2590,0	-35703,3	74250,5	-3,2	-47,9	Ok
69	84	-2713,3	-34206,1	46591,6	-3,0	-44,2	Ok
69	84	-2836,7	-32709,4	26151,7	-2,7	-41,0	Ok
69	84	-2960,0	-31213,2	12197,0	-2,6	-38,3	Ok
69	84	-3083,3	-29717,6	3895,0	-2,4	-35,9	Ok
69	84	-3206,7	-28222,5	1995,8	-2,3	-33,9	Ok
69	84	-3330,0	-26727,9	2741,7	-2,1	-32,1	Ok
69	84	-3453,3	-25233,8	2086,4	-2,0	-30,3	Ok
69	84	-3576,7	-23740,0	804,8	-1,9	-28,5	Ok
69	84	-3700,0	-23740,0	0,0	-1,9	-28,5	Ok

Plinto n. 92

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)	Stato
69	92	0,0	-76270,7	7115401,0	-67,5	1599,1	Ok
69	92	-123,3	-73552,3	6793615,0	-64,4	1517,9	Ok
69	92	-246,7	-71859,9	6088839,0	-57,3	1289,2	Ok
69	92	-370,0	-70168,7	5178410,0	-48,1	991,6	Ok
69	92	-493,3	-68478,7	4195592,0	-38,2	677,6	Ok
69	92	-616,7	-66789,9	3237867,0	-28,4	392,1	Ok
69	92	-740,0	-65102,2	2368844,0	-20,0	-275,2	Ok
69	92	-863,3	-63415,6	1623921,0	-13,8	-193,9	Ok
69	92	-986,7	-61730,1	1016859,0	-10,1	-143,4	Ok
69	92	-1110,0	-60045,6	546079,7	-7,6	-109,3	Ok
69	92	-1233,3	-58362,2	200220,6	-5,7	-83,7	Ok
69	92	-1356,7	-56679,8	41908,7	-4,7	-70,9	Ok
69	92	-1480,0	-54998,3	190421,7	-5,4	-79,0	Ok
69	92	-1603,3	-53317,7	272426,0	-5,6	-82,6	Ok
69	92	-1726,7	-51638,1	303947,6	-5,7	-82,7	Ok
69	92	-1850,0	-49959,3	300433,4	-5,5	-80,4	Ok
69	92	-1973,3	-48281,4	274643,8	-5,2	-76,7	Ok
69	92	-2096,7	-46604,3	236574,6	-4,9	-72,1	Ok
69	92	-2220,0	-44928,0	193652,1	-4,6	-67,1	Ok
69	92	-2343,3	-43252,5	151064,8	-4,2	-62,2	Ok
69	92	-2466,7	-41577,7	112152,7	-3,9	-57,5	Ok
69	92	-2590,0	-39903,6	78802,6	-3,6	-53,3	Ok
69	92	-2713,3	-38230,2	51813,3	-3,3	-49,4	Ok
69	92	-2836,7	-36557,4	31213,4	-3,1	-46,0	Ok
69	92	-2960,0	-34885,3	16519,1	-2,9	-43,0	Ok
69	92	-3083,3	-33213,7	6934,7	-2,7	-40,3	Ok
69	92	-3206,7	-31542,7	1509,2	-2,5	-37,9	Ok
69	92	-3330,0	-29872,3	916,7	-2,4	-35,8	Ok
69	92	-3453,3	-28202,3	1217,1	-2,3	-33,8	Ok
69	92	-3576,7	-26532,9	565,9	-2,1	-31,8	Ok
69	92	-3700,0	-26532,9	0,0	-2,1	-31,8	Ok

Sezioni maggiormente sollecitate:

Pl.	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm ²)	Ten.SLE A (daN/cm ²)
231	69	231	0,0	-44873,0	11035610,0	-107,9	3428,6
215	69	215	0,0	-35859,5	10710380,0	-104,9	3432,2

Valori massimi:

Ten.massima CLS = 107,9 daN/cm² < Ten. lim. CLS Ok
 Ten.massima acciaio = 3432,2 daN/cm² < Ten. lim. acciaio Ok

