TITOLARE DEL DOCUMENTO:

AREN Green S.r.l.

Società soggetta alla direzione e coordinamento di AREN Electric Power S.p.A. Sede legale e amministrativa: Via dell'Arrigoni n. 308 | 47522 Cesena (FC) | Ph. +39 0547 415245 Iscritta nel Registro delle Imprese della Romagna – Forlì-Cesena e Rimini | REA 326908 | C.F./P.Iva 04032170401

COMUNI DI ACERENZA E OPPIDO LUCANO (PZ) LOCALITÀ "TORRE VOSA"

PROGETTO PER LA REALIZZAZIONE DI IMPIANTO EOLICO "DONNA MARIANNA"

REDAZIONE / PROGETTISTA:



AREN Electric Power S.p.A.

Società per Azioni con Unico Socio Via dell'Arrigoni n. 308 - 47522 Cesena (FC) Ph. +39 0547 415245 - Fax +39 0547 415274 Web: www.aren-ep.com TIMBRO E FIRMA PROGETTISTA:

Ing. Samuele Ulivi Ordine degli Ingegneri di Forli-Cesena – matr. 2866

TITOLO ELABORATO:

CODICE ELABORATO:

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

DMRDS_F00R00100_00

FORMATO:

): | Nr. El

EACE.

PROGETTO DEFINITIVO

REV.	DESCRIZIONE	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
00	Prima emissione	30/07/2024	D. Zampa	S. Ulivi	S. Ulivi
01					
02					
03					
04					

SOMMARIO

PROGETTO DEFINITIVO

Codice Elaborato:DMADS_F00R00100_00Data:30/07/2024Revisione:00Pagina:1 di 45

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

2	PRI	EMESSA	3
	2.1	Inquadramento del progetto	3
3	DE	SCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA E DEI CRITERI DI ANALISI E VERIFICA	5
	3.1	Tipologia di intervento	5
	3.2	Scelte progettuali e di modellazione	5
	3.3	Criteri generali di progettazione	6
	3.4	Descrizione generale dell'opera	6
4	QU	ADRO NORMATIVO DI RIFERIMENTO ADOTTATO	9
	4.1	Norme di riferimento	9
	4.2	Altre norme e documenti tecnici integrativi	9
5	CA	RATTERIZZAZIONE SISMICA DELL'AREA	10
	5.1	Zona sismica	10
	5.2	Periodo di riferimento dell'azione sismica di base	11
	5.3	Pericolosità sismica di base	11
	5.4	Azione sismica di base	11
	5.5	Parametri sismici aerogeneratori	12
	5.6	Risposta Sismica Locale	12
	5.6.	1 Amplificazione Topografica	12
	5.6.	2 Amplificazione Stratigrafica	12
6	MA	TERIALI IMPIEGATI	13
	6.1	Calcestruzzo	13
	6.2	Acciaio per il Calcestruzzo	14
7	CA	RATTERIZZAZIONE GEOTECNICA DELL'AREA	15
	7.1	Parametri geotecnici	16
8	MC	DELLO NUMERICO	17
	8.1	Criteri principali di modellazione	17
	8.2	Vincoli strutturali	18
	8.3	Metodologia di modellazione ed analisi	18
	8.4	Criteri di verifica agli stati limite indagati	20
	8.5	Modellazione della fondazione superficiale e profonda	20
	8.6	Modellazione dei vincoli interni ed esterni	23
9	AZ	IONI SULLA STRUTTURA	24
	9.1	Azioni di progetto	24



PROGETTO DEFINITIVO

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina	2 di 45

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

C	.2	a – pesi propri (Gγ)	25
	.3	b – carichi permanenti (G)	
	0.4	c – carichi accidentali	
9	.5	Modellazione delle azioni	27
9	.6	Combinazioni delle azioni	27
9	.7	Schematizzazione dei casi di carico e dei carichi applicati	28
9	.8	Definizione delle combinazioni di carico	32
9	.9	Informazioni su copriferro e ricoprimento delle armature	34
10	CRI	TERI DI VERIFICA AGLI STATI LIMITE	35
11	PRI	NCIPALI RISULTATI	36
1	1.1	Inviluppo delle sollecitazioni maggiormente significative	36
1	1.2	Deformate	41
12	VEI	RIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO	42
1	2.1	Verifiche SLU	42
1	2.2	Verifiche SLE	43



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Dagina	2 4: 45

Pagina:

PREMESSA

La presente Relazione si riferisce al Progetto Definitivo di un impianto di produzione di energia elettrica da fonte eolica, denominato "Donna Marianna", e sito nei Comuni di Acerenza e Oppido Lucano (PZ), in località "Torre Vosa" (nel seguito: il "**Progetto**").

La società proponente è Aren Green S.r.l. Unipersonale, con sede in Via dell'Arrigoni 308 – 47522 Cesena (FC), P.IVA 04032170401 (nel seguito: il "Soggetto proponente").

Il Soggetto proponente ha intrapreso l'iniziativa imprenditoriale di realizzare un impianto di produzione di energia elettrica mediante lo sfruttamento del vento, composto da n. 9 aerogeneratori mod. Vestas V150, ciascuno della potenza di 6.0 MW, per una potenza di immissione complessiva dell'impianto eolico pari a 54.0 MW.

Gli aerogeneratori si trovano nei Comuni di Acerenza e Oppido Lucano (PZ). Il tracciato del cavidotto di collegamento alla Stazione Utente attraversa i Comuni di Acerenza e Oppido Lucano, tutti in provincia di Potenza (PZ).

L'impianto sarà allacciato all'ampliamento a 36kV della già esistente Stazione Elettrica Terna, denominata "Oppido Lucano", tramite connessione a 36kV.

La presente relazione di calcolo strutturale, in conformità con il DM 17/01/18, è comprensiva di una descrizione generale dell'opera e dei criteri generali di analisi e verifica.

Inquadramento del progetto

Oggetto della presente relazione è il progetto preliminare di fondazioni per torri eoliche da realizzarsi nei Comuni di Acerenza e Oppido Lucano (PZ). Il progetto prevede l'installazione di n. 9 aerogeneratori Vestas V150 da 6.0 MW (potenza complessiva = 54.0 MW), con altezza al mozzo pari a 105 metri e diametro delle pale di 150 metri.

Nella seguente Tabella 1 si elencano le posizioni degli aerogeneratori che costituiscono il Progetto, espresse in coordinate WGS 84, fuso UTM 33:

WTG	EST [m]	NORD [m]
DM01	583742	4515466
DM02	583511	4516007
DM03	584199	4515727
DM04	584121	4516256
DM05	584865	4516556
DM06	585714	4516209
DM07	585337	4515908
DM08	586017	4515607
DM09	586405	4516020

Tabella 1: Posizione aerogeneratori (WGS 84 UTM 33)



	PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
AREN Green S.r.l.	PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
Impianto Eolico "Donna Marianna"	RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
	STRUTTURE	Pagina:	4 di 45

I 9 aerogeneratori si trovano ubicati, al Catasto terreni, ai seguenti Fogli:

WTG	Provincia	Comune	Foglio
DM01	Potenza	Oppido Lucano	3
DM02	Potenza	Acerenza	52
DM03	Potenza	Acerenza	53
DM04	Potenza	Acerenza	42
DM05	Potenza	Acerenza	42
DM06	Potenza	Acerenza	54
DM07	Potenza	Acerenza	54
DM08	Potenza	Acerenza	54
DM09	Potenza	Acerenza	54

Tabella 2: Inquadramento catastale aerogeneratori

L'area interessata dal campo eolico, più nello specifico dagli aerogeneratori, è posta a un'altitudine compresa circa fra 320.00 e 500.00 metri s.l.m. Nella seguente figura è riportato un inquadramento territoriale del parco eolico.



Figura 1: Inquadramento territoriale impianto



PROGETTO DEFINITIVO

 Codice Elaborato:
 DMADS_F00R00100_00

 Data:
 30/07/2024

 Revisione:
 00

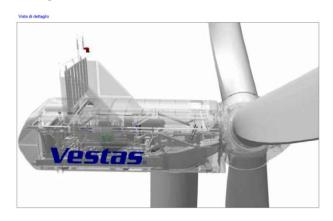
RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Pagina: 5 di 45

3 DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA E DEI CRITERI DI ANALISI E VERIFICA

3.1 Tipologia di intervento

L'intervento riguarda la nuova costruzione di fondazioni di tipo indiretto (fondazioni su pali) a sostegno di torri eoliche modello Vestas V150-6.0 MW. Nella figura seguente è riportata una rappresentazione tecnica dell'elemento al di sopra del terreno di fondazione.



Da	ati tecnici Aerogeneratori
Modello	Vestas V150 - 6.0 MW
Potenza	6.0 mW
Diametro rotore	150 m
Altezza mozzo	105 m
Regolazione potenza	Pitch
Caratteristiche torre	Torre conica tubolare in acciaio
Area spazzata	17.671 m ²
Numero pale	3
Lunghezza pale	73.66 m
Materiale pale	Vetroresina rinforzata, fibre di carbonio e punta in metallo solido
Tensione generatore	720 V
Tipo generatore	Asincrono con rotore a gabbia
Frequenza generatore	50 Hz

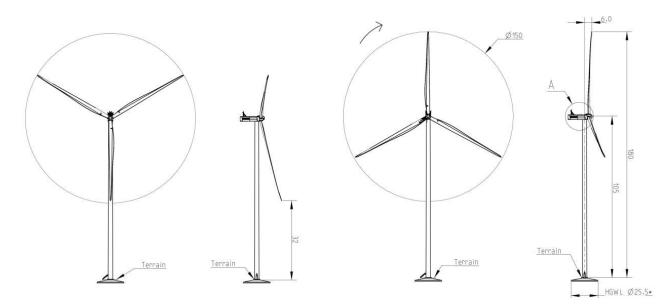


Figura 2: Architettonico Aerogeneratore Vestas V150-6.0 MW

3.2 Scelte progettuali e di modellazione

I dimensionamenti della platea e dei pali sono stati eseguiti con il codice di calcolo automatico meglio identificato nel proseguo. La sicurezza e le prestazioni delle opere si sono valutate in relazione agli stati limite ultimi (S.L.U.) e agli stati limite di esercizio (S.L.E.) conseguenti ai carichi applicati dagli impianti.

Per le condizioni non sismiche, le analisi si sono condotte, nei confronti degli stati limite ultimi (S.L.U.) e stati limite di esercizio (S.L.E.), in accordo ai punti 4.1.2.1 e 4.1.2.2 del D.M.17/01/2018, verificando le strutture rispetto alle combinazioni delle azioni definite al punto 2.5.3 dello stesso.



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Pagina:	6 di 45

La platea, in conformità alle ipotesi di verifica, poggia su pali trivellati/CFA nel terreno simulato con molle orizzontali e verticali determinate automaticamente con il programma di calcolo utilizzato per i dimensionamenti, correlando pressioni sul terreno e deformazioni e verificando i risultati con considerazioni sulle deformazioni attese.

3.3 Criteri generali di progettazione

Le geometrie strutturali della platea, nell'ottica di eseguire correttamente i dimensionamenti, sono state implementate nel modello di calcolo meglio identificato nel proseguo nel rispetto della posizione altimetrica riferita al piano 0.00 m di campagna, a cui si riferisce la stratigrafia riportata nel modello geotecnico proposto dalla Relazione Geologica preliminare dedicata.

Per le azioni sulla platea, in riferimento al Capitolo 3 del D.M. 17/01/2018 ed alle indicazioni ricevute dal Fornitore della parte in elevazione, si sono considerati carichi nominali e caratteristici (pesi propri, permanenti, variabili di vento per i diversi casi di carico), così come in riferimento al Capitolo 2 dello stesso D.M. si sono definite le loro combinazioni.

Si è impiegato inoltre quanto descritto nel Capitolo 4.1 del D.M. 17/01/2018, in termini di sicurezza, metodi di analisi, resistenza di materiali e sezioni, metodi di verifica e dettagli costruttivi nonché quanto previsto dalle specifiche normative di settore per quanto concerne le valutazioni del comportamento delle fondazioni ai fenomeni ciclici di esercizio e limite.

La determinazione della rigidezza rotazionale e traslazionale delle fondazioni si opera con le teorie e le formulazioni contenute nel "Canadian Foundation Manual IVth ed.", di riferimento per i dimensionamenti delle fondazioni di Aerogeneratori.

In aderenza al Capitolo 6 del D.M. 17/01/2018, la verifica geotecnica delle fondazioni si è eseguita adottando l'Approccio 2, per cui è prevista un'unica combinazione di gruppi di coefficienti sia nelle verifiche strutturali che in quelle geotecniche.

Per i metodi di verifica e gli aspetti costruttivi di opere di fondazione profonde si è fatto riferimento al punto dedicato del Cap. 6 del D.M. 17/01/2018.

In considerazione delle tipologie di struttura in progetto, che sono di fatto elementi di fondazione, si seguono le indicazioni del D.M. 17/01/2018 sulle modalità di calcolo in termini di comportamento delle fondazioni in campo elastico. La sicurezza e le prestazioni delle fondazioni si sono valutate in relazione agli stati limite ultimi (S.L.U.) e agli stati limite di esercizio (S.L.E.).

3.4 Descrizione generale dell'opera

Il progetto prevede la costruzione di n. 9 plinti di fondazione su pali a servizio dell'installazione di n. 9 aerogeneratori, identificati nel progetto dell'impianto eolico come "**DM**" seguito da numerazione a doppia cifra come "**01**".

Le fondazioni sono del tutto identiche dal punto di vista dimensionale e sono state calcolate in base ai dati più gravosi (anche tenuto conto delle indagini geologiche preliminari in sito) che massimizzano l'effetto delle azioni di progetto.

Il plinto di fondazione calcolato presenta una forma assimilabile a un tronco di cono con base maggiore avente diametro pari a 22.5 m e base minore avente diametro pari a 5.35 m, con quota d'imposta a circa -3.00 m rispetto al piano medio di campagna. L'altezza massima della fondazione misurata al centro della stessa (sul colletto) è di



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Pagina: 7 di 45

3.15 m, mentre l'altezza minima misurata sull'estremità è di 1.80 m. Al centro della fondazione viene realizzato un accrescimento di 0.60 m al fine di consentire l'alloggio dell'anchor cage per l'installazione della torre eolica.

Nella figura seguente è riportata una sezione di dettaglio della fondazione superficiale.

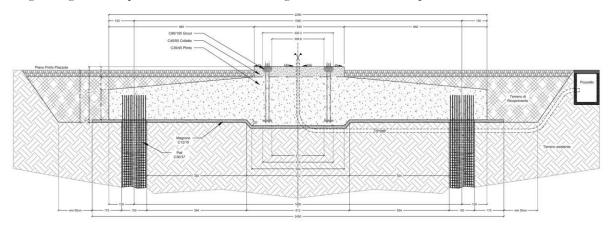


Figura 3: Dettaglio sezione fondazione

Viste le caratteristiche geologiche e gli enti sollecitanti, la fondazione è del tipo indiretto fondata su n.16 pali di diametro 150 cm e lunghezza pari a 30.00 m, disposti radialmente ad una distanza dal centro pari a 9.75 m. Le due congiungenti degli assi di due generici pali contigui con il centro della fondazione formano un angolo al centro pari a 22.50°.

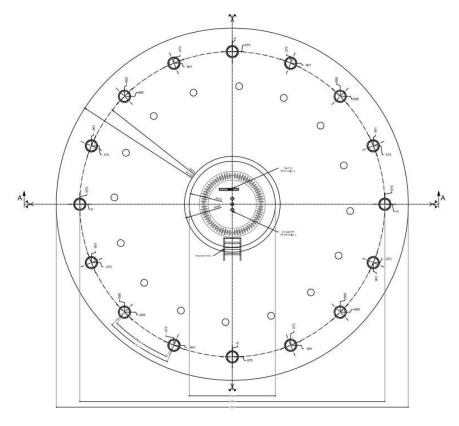


Figura 4: Dettaglio pianta fondazione



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Paoina:	8 di 45

L'installazione delle torri eoliche sul plinto di fondazione avviene tramite collegamento meccanico a mezzo di bulloni su barre filettate provvedute dal fornitore degli aerogeneratori. Le barre, da assemblare su struttura circolare a doppio anello (inferiore e superiore), costituiscono la cosiddetta "Anchor Cage" che interessa tutta la parte centrale della fondazione e che viene annegata nelle fasi di getto.

Il punto di contatto tra la flangia di base dell'aerogeneratore e le fondazioni viene lasciato vuoto, in modo tale da essere riempito (una volta posizionata la torre ed a serraggio dei bulloni completato) con una malta ad alta resistenza.



PROGETTO DEFINITIVO	C
PROGETTO DEFINITIVO	D

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina:	9 di 45

4 QUADRO NORMATIVO DI RIFERIMENTO ADOTTATO

4.1 Norme di riferimento

Le fasi di analisi e verifica delle strutture saranno condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative:

- Norme tecniche per le costruzioni DM 17/01/2018 ("Aggiornamento delle Norme tecniche per le Costruzioni");
- Istruzioni per l'applicazione dell" Aggiornamento delle Norme Tecniche per le Costruzioni" di cui al decreto ministeriale del 17 gennaio 2018 (Circolare 7 del 19/01/2019).

4.2 Altre norme e documenti tecnici integrativi

Nel presente progetto si è fatto ricorso al seguente documento tecnico integrativo:

"Canadian Foundation Manual IVth ed.".



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Pagina:	10 di 45

5 CARATTERIZZAZIONE SISMICA DELL'AREA

5.1 Zona sismica

La Mappa di Pericolosità Sismica suddivide il territorio nazionale in zone sismiche ognuna contrassegnata da un diverso valore di "ag" (accelerazione orizzontale massima su suolo rigido e pianeggiante) riferito ad una probabilità di superamento del 10% in 50 anni. I valori che assumo tali accelerazioni sono riportati nella tabella che segue:

Zona Sismica "1"	"ag" ≥ 0,25 g
Zona Sismica "2"	$0.15 \text{ g} \le \text{``ag''} < 0.25 \text{ g}$
Zona Sismica "3"	$0.05 \text{ g} \le \text{``a}_{g}\text{''} < 0.15 \text{ g}$
Zona Sismica "4"	" a_g " < 0,15 g

Tabella 3: Zona sismicità di base

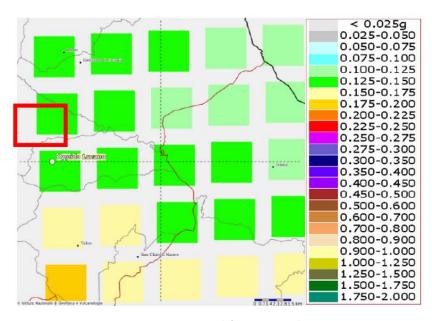


Figura 5: Zona sismicità di base comune di progetto

Nella classificazione sismica del territorio italiano (D.P.C.M. n. 3274 - 20/03/2003, Delibera della Giunta regionale n.408 19/12/2003 e ss.mm.ii), che definisce quattro zone a diverso grado di sismicità, i territori comunali di Acerenza e Oppido Lucano (PZ) sono stati dichiarati sismici e classificati come zona sismica II, corrispondente ad una PGA compresa tra 0.150 e 0.175g.

L'azione sismica sulle costruzioni viene valutata in relazione ai seguenti parametri:

- Vita nominale V_N pari a **50 anni** (costruzioni con livelli prestazionali ordinari);
- Classe d'uso **IV**;
- Categoria di sottosuolo **C**;
- Categoria Topografica **T1**;
- Coefficiente d'uso C_u pari a **2**;



PROGETTO DEFINITIVO

RELAZIONE SULL	ŀ
STRUTTURE	

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina:	11 di 45

5.2 Periodo di riferimento dell'azione sismica di base

Noti i parametri precedentemente riportati, è possibile calcolare il periodo di riferimento definito come segue:

$$V_R = V_N \cdot C_U$$

Per cui sostituendo i valori precedenti si ottiene:

$$V_R = 50 * 2 = 100 \text{ anni}$$

5.3 Pericolosità sismica di base

L'azione sismica sulle costruzioni viene valutata a partire dalla Pericolosità Sismica di Base, in condizioni ideali di sito di riferimento rigido, con superficie topografica orizzontale (Categoria A nelle NTC2018). La pericolosità sismica di base costituisce l'elemento di conoscenza primario per la determinazione delle azioni sismiche e viene descritta in termini di valori di accelerazione orizzontale massima "ag" e dei parametri che permettono di definire gli spettri di risposta ai sensi delle NTC, nelle condizioni di sito di riferimento rigido orizzontale, come sopra definito, in corrispondenza dei punti di un reticolo (reticolo di riferimento) i cui nodi sono sufficientemente vicini fra loro, per diverse probabilità di superamento in 50 anni e/o diversi periodi di ritorno T_R ricadenti in un intervallo di riferimento compreso almeno tra 30 e 2475 anni, estremi inclusi.

5.4 Azione sismica di base

I parametri che definiscono l'azione sismica di base sono i seguenti:

- Accelerazione orizzontale massima del terreno agi
- Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro di risposta in accelerazione orizzontale F₀;
- Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale T*c.

Detti parametri sismici dipendono dal periodo di ritorno T_R , espresso in anni, e dalla posizione geografica del sito. Il periodo di ritorno per ciascuno degli stati limite è il seguente:

Stato Limite	Probabilità di superamento	Periodo di ritorno
	\mathbf{P}_{VR}	T_R
SLO	81%	30
SLD	63%	50
SLV	10%	475
SLC	5%	975

Tabella 4: Periodo di ritorno per gli stati limite

Entrando nel reticolo di riferimento attraverso la posizione del sito di riferimento espressa con latitudine e longitudine e il periodo di ritorno si ricavano i parametri sismici. Nel caso in cui il periodo di ritorno non sia esplicitato nel reticolo, essi sono ricavati per interpolazione.

Di seguito sono indicati i parametri necessari alla definizione della pericolosità sismica di base utili alla determinazione degli spettri di risposta elastica come da NTC per i diversi stati limite.



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Pagina: 12 di 45

5.5 Parametri sismici aerogeneratori

I parametri necessari alla definizione della pericolosità sismica di base sono riportati nella seguente tabella. Si sottolinea che per tutte le torri in fase di progettazione verranno considerati i parametri più sfavorevoli.

Stato limite	TR	ag	F0	TC*
SLO	120	0,080	2,531	0,359
SLD	201	0,097	2,531	0,415
SLV	1898	0,203	2,681	0,522
SLC	2475	0,219	2,696	0,525

Tabella 5: Parametri pericolosità sismica di base

5.6 Risposta Sismica Locale

L'azione sismica di base individuata nella precedente sezione viene successivamente variata, nei modi precisati dalle NTC2018, per tener conto delle modifiche prodotte dalle condizioni locali stratigrafiche del sottosuolo effettivamente presente nel sito di costruzione e dalla morfologia della superficie. Tali modifiche caratterizzano la risposta sismica locale. In particolare, per la caratterizzazione sismica dell'area interessata dalle opere a farsi, sono state prese in considerazione alcune indagini sismiche eseguite in aree prospicienti il sito in esame.

La risposta sismica locale è determinata mediante valutazione della Categoria Topografica e Stratigrafica del suolo di fondazione che determinano a loro volta l'amplificazione Topografica S_T e Stratigrafica S_S.

5.6.1 Amplificazione Topografica

Di seguito è riportata la categoria topografica dell'area in esame:

AEROGENERATORE	CATEGORIA TOPOGRAFICA	DESCRIZIONE
1 - 9	T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°

Tabella 6: Categoria topografica

5.6.2 Amplificazione Stratigrafica

Sulla base delle Categorie Stratigrafiche definite dalle Norme Tecniche per le Costruzioni in zona sismica, i suoli di fondazione sono individuabili all'interno delle Categorie Stratigrafiche "A", "B", "C", "D" ed "E". Tali categorie sono identificabili mediante specifiche analisi di risposta sismica locale.

La tipologia di sottosuolo delle aree d'interesse degli aerogeneratori risulta ricadere nella Categoria Stratigrafica seguente:

AEROGENERATORE	Categoria di suolo	
1 - 9	С	Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.

Tabella 7: Categoria di suolo



PROGETTO DEFINITIVO

Codice Elaborato: DMADS_F00R00100_00 Data: 30/07/2024 Revisione: 00

13 di 45

Pagina:

RELAZIONE SULLE **STRUTTURE**

MATERIALI IMPIEGATI Calcestruzzo

6.1

Il calcestruzzo della piastra di fondazione sarà in classe C35/45 ($R_{ck} \ge 45$ MPa) e per i pali di fondazione si utilizzerà un calcestruzzo di classe C30/37 ($R_{ck} \ge 37$ MPa). La resistenza della Malta Speciale sarà invece di classe C90/105 $(R_{ck} \ge 105 \text{ MPa}).$

Per ciascuna tipologia di calcestruzzo si riportano, di seguito, le rispettive caratteristiche meccaniche:

Calcestruzzo per plinti di fondazione: C35/45

Classe di esposizione: XC2

Copriferro minimo: 5cm (salvo diversamente specificato)

Classe	\mathbf{f}_{ck}	$\alpha_{\rm cc}$	$\gamma_{\rm cls}$	E _{cm}	f_{cd}	f_{ctm}	$\mathbf{f}_{\mathrm{ctd}}$	$\mathbf{f}_{\mathrm{cfm}}$	€c2	€cu
	[MPa]			[MPa]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[MPa]		
C35/45	35,00	0,85	1,50	34077	19,83	3,21	1,50	3,86	0,00200	0,00350

Tabella 8: Caratteristiche meccaniche CLS C35/45

Calcestruzzo per pali di fondazione: C30/37

Classe di esposizione: XC2

Copriferro minimo: 5cm (salvo diversamente specificato)

Classe	f_{ck}	$\alpha_{\rm cc}$	γcls	E _{cm}	f_{cd}	f_{ctm}	$\mathbf{f}_{\mathrm{ctd}}$	f_{cfm}	€c2	€cu
	[MPa]			[MPa]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[MPa]		
C30/37	30,00	0,85	1,50	33019	17,40	2,94	1,96	3,53	0,00200	0,00350

Tabella 9: Caratteristiche meccaniche CLS C25/30

Malta speciale C90/105

Classe	f_{ck}	$\alpha_{\rm cc}$	γcls	E _{cm}	f_{cd}	\mathbf{f}_{ctm}	$\mathbf{f}_{\mathrm{ctd}}$	f_{cfm}
	[MPa]			[MPa]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[MPa]
C90/105	87,00	0,85	1,50	43246	49,35	4.99	3.32	5.97

Tabella 10: Caratteristiche meccaniche CLS C80/95

I diagrammi costitutivi del calcestruzzo (tensione-deformazione) sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al punto 4.1.2.1.2.1 del D.M. 17 gennaio 2018; in particolare per le verifiche effettuate a pressoflessione retta e a pressoflessione deviata è adottato il modello riportato nella seguente figura:



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Pagina: 14 di 45

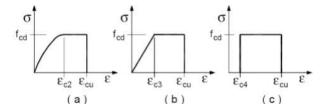


Figura 6: Modello tensione-deformazione per il calcestruzzo

6.2 Acciaio per il Calcestruzzo

L'acciaio adottato per le barre di armatura è di classe B450C con le seguenti caratteristiche meccaniche:

• Acciaio in barre: B450C

Classe acciaio	fyk	γs	ftk	Es	fyd	εyd	εuk	(fy/fy,nom)k	εud	k = (ft/fy)k	σs,Rara		ninimo mandrino piegatura
	[MPa]		[MPa]	[MPa]	[MPa]					[MPa]	[MPa]	Φ≤16mm	Ф>16mm
B450C	450,00	1,15	540,00	210.000	391,30	0,00186	0,07500	≤ 1,25	0,06750	1,15 - 1,35	360,00	4Ф	7Ф

Tabella 11: Caratteristiche meccaniche acciaio B450C

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al punto 4.1.2.1.2.2 del D.M. 17 gennaio 2018; in particolare è adottato il modello elastico perfettamente plastico rappresentato nella figura b seguente:

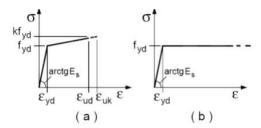


Figura 7: Modello tensione-deformazione per l'acciaio



Codice Elaborato: DMADS_F00R00100_00 PROGETTO DEFINITIVO Data: 30/07/2024 Revisione: RELAZIONE SULLE

Pagina:

00

15 di 45

CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA DELL'AREA

Per avere un quadro più dettagliato dei terreni di fondazione sono stati visionati sondaggi messi a disposizione da ISPRA sul suo portale cartografico e dal Ministero sul portale di Valutazione di Impatto Ambientale relativamente a progetti di impianti eolici e non realizzati in zone limitrofe e che ricadono su terreni similari. Lavori che per problemi di privacy non possono essere meglio dettagliati nelle specifiche tecniche e nella posizione precisa. Tutte le indagini consultate sono sufficienti a dare un'indicazione di massima sia delle stratigrafie che delle caratteristiche geo-meccaniche dei suoli, fermo restando la necessità di integrare lo studio con una campagna di indagine specifica nelle aree oggetto di intervento, nella fase esecutiva.

STRUTTURE

Le informazioni di carattere litologico acquisite utilizzando i dati delle indagini e prove eseguite in aree limitrofe, consentono di definire le seguenti unità:

• DEPOSITI CONTINENTALI QUATERNARI UNITA' NON DISTINTE IN BASE AL BACINO DI PERTINENZA (a, a1b)

Terreni caotici costituiti da litotipi eterogenei ed eterometrici (da granuli a blocchi) inglobati in matrice argilloso-sabbiosa ed interessati da fenomeni di erosione- Terreni eterometrici costituiti da clasti grossolani e blocchi a spigoli vivi, a luoghi cementati, immersi in una matrice sabbioso-limosa, spessore pochi metri.

ARGILLE SUBAPPENNINE (ASP)

Argille siltose e silt sabbiosi di colore grigio-azzurro, a luoghi con intercalazioni sabbiose o più raramente conglomeratiche, in strati di spessore variabile da pochi centimetri ad oltre un metro. Nella parte alta della formazione è presente uno spesso membro conglomeratico (ASP1).

FLYSCH GALESTRINO (FYR)

Argilliti grigie e marne calcaree a cui si intercalano calcilutiti, calcareniti a granulometria medio-fine e marne silicizzate; queste ultime presentano il tipico aspetto della pietra paesina, mentre le calcareniti presentano strutture riconducibili alla sequenza di BOUMA.

SINTEMA DI TORRE D'OPPIO – (TPD)

Depositi conglomeratici, conglomeratico-sabbiosi, sabbioso-conglomeratici e siltoso-sabbiosi spesso risultano mal affioranti a causa di intensa attività antropica. Trattasi di depositi alluvionale e/o di conoide che affiorano fra 265 e 443 metri di quota e mostrano uno spessore variabile fino ad un massimo di 15 metri.

Tabella 12: Stratigrafia terreni di sedime aerogeneratori

Il lavoro di rilevamento geologico, supportato principalmente dalla campagna di indagini eseguita in area limitrofa, e dai numerosi dati della letteratura tecnica, ha permesso di ricostruire un'attendibile geologia dell'area interessata e quindi di un modello stratigrafico, riportato nelle seguenti tabelle.



	PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
AREN Green S.r.l.	FROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
Impianto Eolico "Donna Marianna"	RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
	STRUTTURE	Pagina:	16 di 45

7.1 Parametri geotecnici

Si riportano di seguito i parametri meccanici degli orizzonti.

SINTEMA TORRE D'OPPIDO

Descrizione	γ _n [kN]	c' [kPa]	φ'	cu [kPa]	Ed [kPa]
Depositi sabbioso-conglomeratici e conglomeratici e siltosi- sabbiosi	18,0	-	28	-	45.000
Substrato argille grigio-azzurro.	19,0	20	21	80	25.000

ARGILLE SUBAPPENNINE

Descrizione	γ _n	c'	φ'	cu	Ed
	[kN]	[kPa]	[°]	[kPa]	[kPa]
Argille grigio-azzurro.	19,0	20	21	80	25.000

FLYSH GALESTRINO

Descrizione	γ _n	c'	φ'	cu	Ed
	[kN]	[kPa]	[°]	[kPa]	[kPa]
Argille grigio-azzurro.	19,0	30	23	100	28.000

Tabella 13: Parametri geotecinici orizzonti



RELAZIONE SULLI	Н
STRUTTURE	

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina:	17 di 45

8 MODELLO NUMERICO

L'analisi strutturale è eseguita per mezzo di una modellazione di tipo FEM (Finite Element Model) utilizzando il software "PRO_SAP" (PROfessional Structural Analysis Program), dove la struttura viene suddivisa in elementi connessi fra di loro in corrispondenza dei nodi.

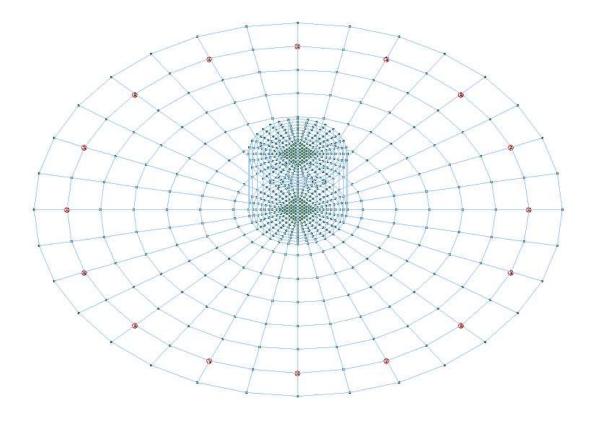


Figura 8: Modello unifilare

8.1 Criteri principali di modellazione

Le geometrie strutturali della platea e dei pali sono state implementate nel modello di calcolo meglio identificato nel proseguo nel rispetto di ipotesi delle geometrie e dei carichi in elevazione derivanti dallo specifico impiego. La platea è discretizzata in elementi shell con distribuzione concentrica modificando lo spessore degli stessi dai bordi esterni verso il centro.

Si prevede nella modellazione l'effettiva distribuzione radiale delle armature al fine di una migliore simulazione del reale comportamento dell'insieme. Nella verifica dell'opera si osservano i criteri specifici per ogni contingenza, in osservanza del D.M. 17/01/2018.

Le verifiche sono state condotte nei riguardi degli stati limite ultimi e di esercizio. Le azioni sulla platea sono cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli, come indicato nel D.M. 17/01/2018 Cap. 2.5.3.



PROGETTO DEFINITIVO

 Codice Elaborato:
 DMADS_F00R00100_00

 Data:
 30/07/2024

 Revisione:
 00

18 di 45

Pagina:

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

STRUTTUR

8.2 Vincoli strutturali

Le fondazioni, di tipo a platea in c.c.a. gettata in opera su pali si considerano completamente sostenute dai pali stessi. Le costanti elastiche sono determinate automaticamente dal programma di calcolo ProSap utilizzato attraverso correlazioni fra pressioni sul terreno e deformazioni attese, previo input nel modulo geotecnico delle caratteristiche del terreno in sito ricavabili dalla Relazione Geologica preliminare di riferimento.

8.3 Metodologia di modellazione ed analisi

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

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

Si è utilizzata un'analisi statica lineare, in aderenza a quanto previsto nel D.M. 17/01/2018, nella considerazione che le fondazioni sono interrate.

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

Tabella 14: Tipo di analisi strutturale

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

Tabella 15: Normative di riferimento

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

Tabella 16: Combinazioni dei casi di carico

La verifica della sicurezza degli elementi strutturali avviene con i metodi della scienza delle costruzioni. L'analisi strutturale è condotta con il metodo degli spostamenti per la valutazione dello stato tensodeformativo indotto da carichi statici. L'analisi strutturale viene effettuata con il metodo degli elementi finiti. Il metodo sopraindicato si



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Pagina:	19 di 45

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

K * u = F dove K = matrice di rigidezza

 \mathbf{u} = vettore spostamenti nodali

 \mathbf{F} = vettore forze nodali

Dagli spostamenti ottenuti con la risoluzione del sistema vengono quindi dedotte le sollecitazioni e/o le tensioni di ogni elemento, riferite generalmente ad una terna locale all'elemento stesso. Il sistema di riferimento utilizzato è costituito da una terna cartesiana destrorsa XYZ. Si assume l'asse Z verticale ed orientato verso l'alto.

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

Elemento tipo TRUSS (biella-D2)
 Elemento tipo BEAM (trave-D2)
 Elemento tipo MEMBRANE (membrana-D3)
 Elemento tipo PLATE (piastra-guscio-D3)

• Elemento tipo BOUNDARY (molla)

• Elemento tipo SOLAIO (macro-elemento composto da più membrane)

Le azioni sono modellate secondo due modalità:

Azioni nodali

Sono forze o momenti concentrati nei nodi del modello strutturale (oppure cedimenti impressi). Per ogni carico nodale si riporta il numero del caso di carico a cui e' relativo ed i valori delle componenti riferite alla terna globale.

2. Carichi agenti sugli elementi

Si tratta di carichi locali applicati agli elementi (carichi distribuiti lungo l'asse di travi, pressioni agenti perpendicolarmente sulla superficie di setti, variazioni termiche eccetera). I carichi possono essere assegnati anche per zone di carico. Ciò accade quando si carica una lastra per zone; per zona si intende una regione poligonale, convessa o concava, senza vuoti, individuata dai relativi vertici, che possono essere nodi di estremità di travi, oppure nodi appartenenti a setti.

Il programma individua, in modo automatico, le eventuali travi e/o setti, disposte lungo il contorno della poligonale di carico, in modo da ripartire su di esse il peso proprio, il permanente portato ed il carico accidentale, gravanti sulla zona.

La ripartizione dei carichi avviene con il criterio delle aree di influenza: l'area elementare è un quadrilatero avente due lati paralleli alla direzione di orditura della lastra e due lati dati dalle intercette sul contorno della poligonale di carico; il carico gravante sull'areola viene ripartito al 50% tra i due elementi strutturali (travi e/o setti) disposti lungo i due lati non paralleli alla direzione d'orditura del solaio. Qualora in uno solo dei due lati vi sia un elemento trave o setto il carico è riportato al 100% su tale elemento, con l'aggiunta del momento di trasporto. Qualora lungo i due lati non vi siano né travi né setti, non viene effettuato alcun tipo di ripartizione.



DDOCETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Pagina:	20 di 45

8.4 Criteri di verifica agli stati limite indagati

Le verifiche nei confronti degli S.L.U. si sono effettuate in termini di resistenza in campo elastico. Le verifiche nei confronti degli S.L.E. si sono effettuate in termini di deformabilità, di fessurazione e di tensioni in esercizio, in aderenza a quanto descritto nel punto 4.1.2.2 del D.M. del 17/01/2018. Le deformazioni, in accordo al punto 4.1.2.2.2, devono risultare congruenti con le prestazioni richieste dalle strutture in relazione alle rispettive destinazioni d'uso.

8.5 Modellazione della fondazione superficiale e profonda

Il plinto circolare di base è modellato tramite elementi finiti di tipo D3 (Shell) con spessore variabile, coerentemente con la variazione di spessore della struttura. Gli elementi D3 non sono definiti come "Fondazione", in quanto si considera l'interazione con il terreno affidata interamente ai pali, questo per avere un ulteriore margine di sicurezza.

I punti della maglia che compongono il plinto circolare sono posti a quota -230cm, coerentemente con la quota media d'imposta della fondazione rispetto al piano medio di campagna. Agli elementi D3 è assegnato filo di allineamento verticale all'intradosso.

I pali di fondazione sono definiti attraverso elementi tipo "Palo in Mezzo Elastico", ai quali sono assegnati coefficienti "k" di Winkler calcolati in base alla stratigrafia del terreno.

Le azioni esterne dovute ai carichi sugli aerogeneratori vengono assegnate in un punto ideale posto a quota +20cm, come indicato dai fornitori degli aerogeneratori.

Le azioni sono trasmesse alla sottostruttura tramite piastra di materiale infinitamente rigido, modellata sulle dimensioni della flangia di base degli aerogeneratori. La piastra è a sua volta collegata ad una serie circolare di elementi D3 verticali sottili (spessore 5cm) che collegano la piastra superiore al baricentro degli elementi D3 del plinto.

Nelle seguenti figure vengono riportate rappresentazioni solide del modello agli elementi finiti implementato nel software ProSap.



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Pagina:	21 di 45

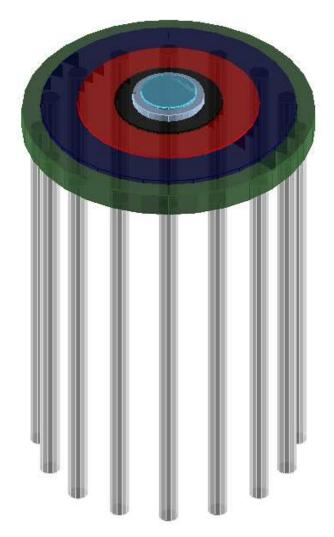


Figura 9: Vista solida elemento di fondazione

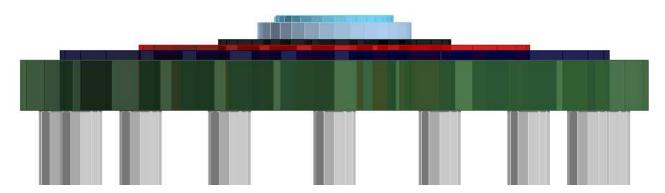


Figura 10: Vista solida laterale

Nella figura precedente e seguente è riportata una distinzione per colori degli spessori di ciascun elemento shell D3.



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Revisione: 00

Pagina: 22 di 45

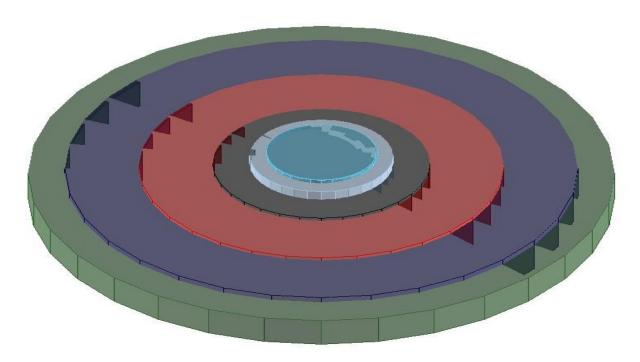


Figura 11: Vista solida. Distinzione degli spessori

La seguente figura riporta invece una rappresentazione in pianta dei nodi di connessione tra gli elementi shell costituenti il modello della fondazione.

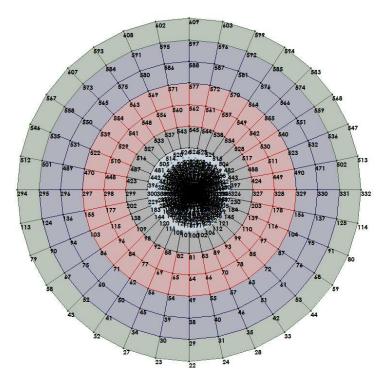


Figura 12: Numerazione nodi



PROGETTO DEFINITIVO

 Codice Elaborato:
 DMADS_F00R00100_00

 Data:
 30/07/2024

 Revisione:
 00

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Pagina: 23 di 45

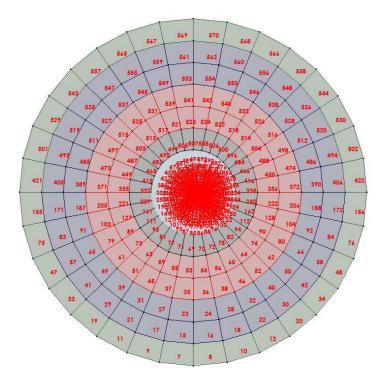


Figura 13: Numerazione elementi D3

L'implementazione del "Palo in Mezzo Elastico" segue la procedura riportata di seguito.

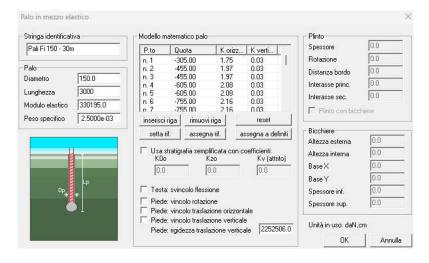


Figura 14: Modello elemento tipo "Palo in Mezzo Elastico"

8.6 Modellazione dei vincoli interni ed esterni

Per le fondazioni in progetto, gli unici vincoli esistenti sono quelli fra i pali ed il terreno. Le fondazioni, di tipo a platea in c.c.a. gettata in opera, in conformità alle ipotesi di progetto ed in aderenza alle risultanze della Relazione Geologica preliminare, sono poggianti esclusivamente su pali senza considerare l'apporto del terreno sottostante l'intradosso delle fondazioni stesse. Le costanti elastiche che simulano il comportamento del terreno sui pali sono determinate automaticamente con il programma di calcolo correlando pressioni sul terreno e deformazioni e verificando i risultati con considerazioni sulle deformazioni attese.



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborat		
	Data:		

RELAZIONE SULLE	
STRUTTURE	

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina:	24 di 45

9 AZIONI SULLA STRUTTURA

Le azioni esterne agenti sulle fondazioni derivano dai pesi propri, permanenti della struttura in elevazione e dai carichi variabili agenti sugli aerogeneratori (azione principale = vento; azione della neve = non rilevante).

Le azioni considerate nella verifica sono state così modellate:

- a. forze puntuali concentrate per simulare i carichi dovuti all'Aerogeneratore, oltre a quelli indotti dal funzionamento dell'impianto stesso;
- b. pressioni distribuite per simulare i carichi applicati con impronta a terra su ampia superficie (es. carichi dovuti alla presenza di automezzi e/o manutenzione, carico dovuto al terreno di ricoprimento della fondazione).

I carichi della struttura in elevazione sono forniti dalla società produttrice degli aerogeneratori, calcolati sulla base delle caratteristiche geografiche del sito di riferimento e dei parametri sismici di progetto. In via cautelativa, si considerano come azioni di progetto quelle riferite alle condizioni peggiori di vento, come da scheda tecnica del fornitore degli aerogeneratori.

9.1 Azioni di progetto

Le azioni di calcolo elementari e la loro combinazione, considerate nelle analisi per la valutazione della sicurezza e per la verifica degli elementi di fondazione, sono stati determinati nel rispetto del Capitolo 3 del D.M. 17/01/2018 e dei carichi delle opere in elevazione, di seguito esplicitati.

In particolare, si sono previsti e recepiti i seguenti carichi di progetto:

- a Pesi propri
- b Carichi permanenti
- c Carichi accidentali

Per comodità di individuazione dei carichi applicati alle fondazioni si riporta il sistema di riferimento utilizzato per la parte in elevazione dell'Aerogeneratore.

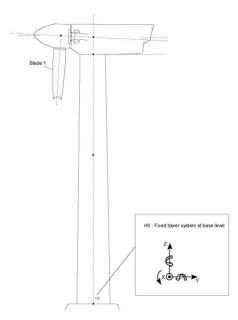


Figura 15: Sistema di riferimento per i carichi applicati



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Pagina: 25 di 45

Il modello di calcolo realizzato ha un suo sistema di riferimento che è legato a quello sopra rappresentato, nella logica che le azioni sui vincoli alla base della torre sono di fatto esplicabili in esercizio radialmente in tutte le direzioni, considerando la terna identificata nella figura come direzioni e versi delle azioni sollecitanti mutue.

9.2 a - pesi propri (Gy)

Il programma di calcolo utilizzato consente la creazione automatica di un caso di carico "Pesi propri" qualora si siano definite le sezioni delle fondazioni e dei pali. Nello specifico il peso degli elementi strutturali in conglomerato cementizio armato è determinato con riferimento alla loro effettiva geometria ed a un peso unitario di volume pari a 2500.00 daN/m3.

9.3 b – carichi permanenti (G)

Terreno di ricoprimento

Per il calcolo dei carichi permanenti (peso terreno di ricoprimento) viene utilizzato il seguente schema di calcolo:

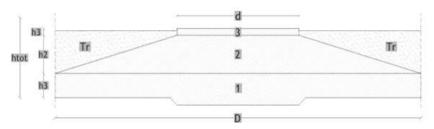


Figura 16: Modello di calcolo fondazione

Il peso proprio è rappresentato dai seguenti dati:

• Peso terreno di riempimento considerato in maniera cautelativa pari a: $G2 = 1800 \text{ kg/m}^3$

Il modello riportato in figura è suddiviso in tre solidi di cui il primo è un cilindro (1) con un diametro di 22.50 m e un'altezza di 1.80 m, il secondo (2) è un tronco di cono con diametro di base pari a 22.50 m, diametro superiore di 5.35 m ed altezza pari a 0.75 m; il terzo corpo (3) è un cilindro con un diametro di 5.35m ed altezza di 0.60m. Per il terreno di ricoprimento si schematizza un parallelepipedo con peso pari a γ_{sat} del primo strato desunto dalla relazione geologica.

<u>Aerogeneratore</u>

I carichi della struttura in elevazione sono forniti dalla società produttrice degli aerogeneratori sulla base delle caratteristiche geografiche del sito di riferimento. Nella seguente tabella vengono riportate le seguenti azioni:

- Peso proprio dell'aerogeneratore, indicato con il valore Fz;
- Azione del vento in "Esercizio".



PROGETTO DEFINITIVO

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00

26 di 45

RELAZIONE SULLE **STRUTTURE**

Prob.:1e-4		Ref	
95622.76	[3]	[3]	[3]

Pagina:

ction loa	ids					
	Char. load	Prob.:1e-2	Prob.:1e-4		Ref	
[kNm]	108300.00	89643.44	95622.76	[3]	[3]	[3]
[kNm]	-11172.32	-3203.54	-5404.52	[1]	[2]	[3]
[kN]	1033.55	790.14	862.99	[3]	[3]	[3]
[kN]	-5725.43	-5549.86	-5577.68	[3]	[3]	[3]
	[kNm] [kNm]	[kNm] 108300.00 [kNm] -11172.32 [kN] 1033.55	Char. load Prob.:1e-2 [kNm] 108300.00 89643.44 [kNm] -11172.32 -3203.54 [kN] 1033.55 790.14	Char. load Prob.:1e-2 Prob.:1e-4 [kNm] 108300.00 89643.44 95622.76 [kNm] -11172.32 -3203.54 -5404.52 [kN] 1033.55 790.14 862.99	Char. load Prob.:1e-2 Prob.:1e-4 [kNm] 108300.00 89643.44 95622.76 [3] [kNm] -11172.32 -3203.54 -5404.52 [1] [kN] 1033.55 790.14 862.99 [3]	Char. load Prob.:1e-2 Prob.:1e-4 Ref [kNm] 108300.00 89643.44 95622.76 [3] [3] [kNm] -11172.32 -3203.54 -5404.52 [1] [2] [kN] 1033.55 790.14 862.99 [3] [3]

Table 3-1 Production loads

Tabella 17: Permanente – Peso proprio e Vento in Esercizio

dove:

= Momento risultante dato dalla combinazione tra Mx ed My

= Azione di taglio risultante dalla combinazione tra F_X ed F_Y F_{Res}

 $M_{\rm Z}$ = Momento torcente

 F_{Z} = Azione verticale

I valori M_{Res} e F_{Res} sopra citati sono la risultante della composizione delle azioni flettenti e taglianti secondo le direzioni ortogonali principali X e Y e corrispondono ai valori definiti di "Produzione", quindi di esercizio, dell'Aerogeneratore e sono da considerarsi, debitamente combinati, come casi di carico permanenti per i dimensionamenti e le verifiche delle fondazioni. In particolare, secondo le indicazioni fornite dal Fornitore delle opere in elevazione, i valori di progetto per le fondazioni sono quelli corrispondenti alla colonna "Prob.: 1e-2", da combinarsi secondo i criteri del D.M. del 17/01/2018 con le altre azioni agenti sulle fondazioni.

9.4 c – carichi accidentali

I carichi accidentali considerati nelle analisi sono i seguenti:

- Auto in sosta: 250.00 daN/m²
 - (Cat. F: Rimesse, aree per traffico, parcheggio e sosta di veicoli leggeri (fino a 30 kN))
 - Applicato su tutta la superficie della fondazione.
- Manutenzione: 500.00 daN/m²
 - (Cat. G: Aree per traffico di veicoli medi (peso a pieno carico superiore a 30 kN)
 - Applicato su metà della superficie della fondazione, nella logica che la gru per la manutenzione può essere posizionata solo su un lato.
- Aerogeneratore: Vento Estremo

Characte	Characteristic Extreme							
Lead	LC/Family	PLF	Туре	Mbt	Mzt	FndFr	Fzt	Ref
Sensor	[-]	[-]	[-]	[kNm]	[kNm]	[kN]	[kN]	[-]
Mbt	14Ecdvraa00(fam91)	1.35	Abs	108300	1147	976.9	-5527	[3]
Mzt	23NTMHCHWO200(fam246)	1.35	Abs	22120	-11170	306.5	-5258	[1]
FndFr	23NTMSCHWO100(fam238)	1.35	Abs	104500	-1271	1034	-5503	[3]
Fzt	23NTMSCVrm00(fam234)	1.35	Abs	80540	1838	631.4	-5725	[3]

Tabella 18: Accidentali – Vento Estremo

I valori nominali riportati nella precedente tabella sono da combinarsi secondo i criteri del D.M. del 17/01/2018.



	PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
AREN Green S.r.l.	FROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
Impianto Eolico "Donna Marianna"		Revisione:	00
RELIZIONE 30	STRUTTURE	Pagina:	27 di 45

- <u>Temperatura</u>: non si considera l'azione della temperatura, trattandosi di manufatto completamente interrato.
- <u>Incendio</u>: non esistono materiali esplosivi né possono formarsi miscele esplosive di polveri o gas sulle strutture in progetto. Per quanto esposto non è necessario tenere in conto esplicito l'azione eccezionale dell'esplosione.
- <u>Urti</u>: Non sono presi in considerazione. La sola porzione di fondazione esposta è il colletto su cui poggia la torre, che sarà adeguatamente inibito alla possibilità di impatti con veicoli.

9.5 Modellazione delle azioni

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico agli stati limite secondo le indicazioni del D.M. 17 gennaio 2018. Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, vento e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

9.6 Combinazioni delle azioni

Le sollecitazioni sono ricavate applicando le combinazioni di carico come da D.M. 17 gennaio 2018 (NTC) al punto 2.5.3.:

- Combinazione fondamentale SLU $\gamma G1 \cdot G1 + \gamma G2 \cdot G2 + \gamma P \cdot P + \gamma Q1 \cdot Qk1 + \gamma Q2 \cdot \psi 02 \cdot Qk2 + \gamma Q3 \cdot \psi 03 \cdot Qk3 + \dots$
- Combinazione caratteristica (rara) SLE G₁ + G₂ + P + Q_{k1} + ψ₀₂·Q_{k2} + ψ₀₃·Q_{k3}+ ...
- Combinazione frequente SLE
 G1 + G2 + P + ψ11·Qk1 + ψ22·Qk2 + ψ23·Qk3 + ...
- Combinazione quasi permanente SLE G1 + G2 + P + ψ21·Qk1 + ψ22·Qk2 + ψ23·Qk3 + ...
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica Ε
 E + G₁ + G₂ + P + ψ₂₁·Q_{k1} + ψ₂₂·Q_{k2} + ...

Dove i coefficienti di combinazione delle azioni variabili sono definiti dalla NTC 2018 Tabella 2.5.I come segue:

Destinazione d'uso/azione	ψ0	ψ1	ψ2
Categoria A residenziali	0,70	0,50	0,30
Categoria B uffici	0,70	0,50	0,30
Categoria C ambienti suscettibili di affollamento	0,70	0,70	0,60
Categoria D ambienti ad uso commerciale	0,70	0,70	0,60
Categoria E biblioteche, archivi, magazzini	1,00	0,90	0,80
Categoria F Rimesse e parcheggi (autoveicoli <= 30kN)	0,70	0,70	0,60
Categoria G Rimesse e parcheggi (autoveicoli > 30kN)	0,70	0,50	0,30
Categoria H Coperture	0,00	0,00	0,00
Vento	0,60	0,20	0,00
Neve a quota <= 1000 m	0,50	0,20	0,00
Neve a quota > 1000 m	0,70	0,50	0,20
Variazioni Termiche	0,60	0,50	0,00

Tabella 19: Coefficienti di combinazione



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Revisione: 00

Pagina: 28 di 45

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

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

I coefficienti sopra citati sono definiti dalla NTC 2018 Tabella 2.6.I:

		Coefficiente	EQU	A1	A2
		γf			
Carichi permanenti	Favorevoli	γG1	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli	, -	1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali	Favorevoli	γG2	0,8	0,8	0,8
(Non compiutamente definiti)	Sfavorevoli	, ==	1,5	1,5	1,3
Carichi variabili	Favorevoli	γQi	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

Tabella 20: Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU

9.7 Schematizzazione dei casi di carico e dei carichi applicati

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

Il programma consente l'applicazione di diverse tipologie di casi di carico. Sono previsti i seguenti 12 tipi di casi di carico:

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

Tabella 21: Tipologie di casi di carico

Dove:

- **A** = automatico, ossia non prevedono l'introduzione di dati da parte dell'utente;
- SA = semi-automatico, ossia prevedono una minima introduzione di dati da parte dell'utente;
- NA = non automatico, ossia prevedono la diretta applicazione di carichi generici agli elementi strutturali.



	PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
AREN Green S.r.l.	PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
Impianto Eolico "Donna Marianna"	RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
	STRUTTURE	Pagina:	29 di 45

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

- Numero Tipologia e Sigla identificativa;
- Valore di riferimento del caso di carico (se previsto).

Nella seguente tabella vengono riportati i casi di carico automatici e non automatici.

CDC	Tipo	Sigla Id
1	Ggk	CDC=Ggk (peso proprio della struttura)
2	Gk	CDC=G1k (permanente) Peso proprio WTG
3	Gk	CDC=G1k (permanente) Azioni Vento Esercizio WTG
4	Gk	CDC=G1k (permanente) Peso Terreno su fondazioni
5	Qk	CDC=Qk (variabile) Azioni Vento Estremo WTG
6	Qk	CDC=Qk (variabile) Automobili
7	Qk	CDC=Qk (variabile) Gru - Manutenzione

Tabella 22: Casi di carico agenti

Di seguito le figure con i casi di carico sopra richiamati. Le figure hanno dimensioni e rappresentazioni dei carichi non in scala.

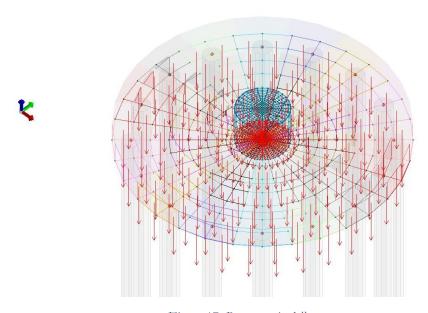


Figura 17: Peso proprio della struttura



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Revisione: 00

Pagina: 30 di 45

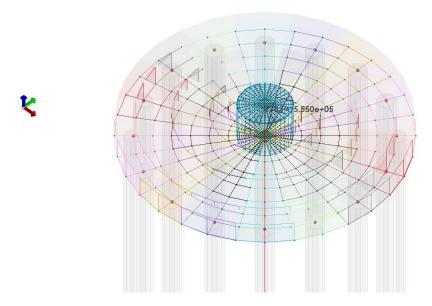


Figura 18: Peso proprio WTG

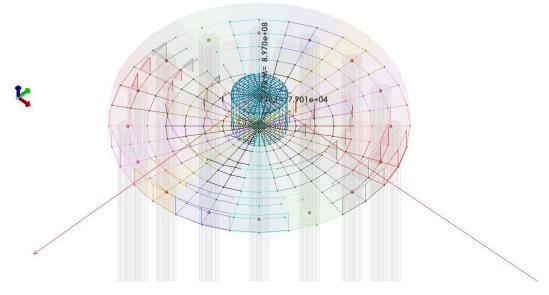


Figura 19: Permanente - Vento Esercizio WTG



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Revisione: 00

Pagina: 31 di 45

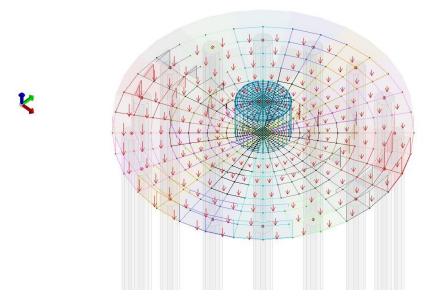


Figura 20: Permanente - Peso terreno su fondazione

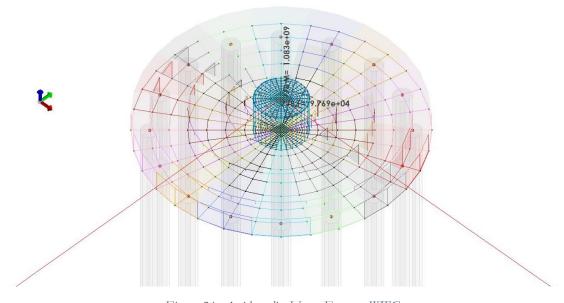


Figura 21: Accidentali - Vento Estremo WTG



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Revisione: 00
Pagina: 32 di 45

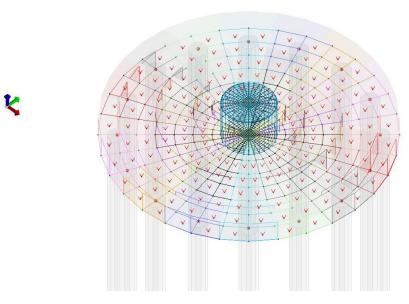


Figura 22: Accidentali: Auto

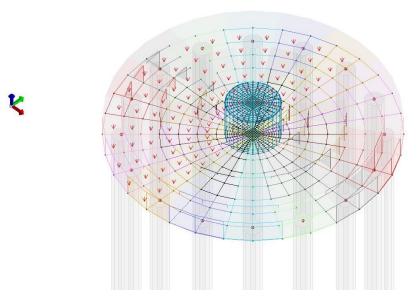


Figura 23: Accidentali - Manutenzione: presenza gru su fondazione

9.8 Definizione delle combinazioni di carico

Nelle seguenti tabelle sono riportate le differenti combinazioni di carico agli Stati Limite ed i relativi coefficienti di sicurezza.

Cmb	Tipo	Sigla Id	effetto P-delta
1	SLU	Comb. SLU A1 1	
2	SLU	Comb. SLU A1 2	
3	SLU	Comb. SLU A1 3	
4	SLU	Comb. SLU A1 4	
5	SLU	Comb. SLU A1 5	
6	SLU	Comb. SLU A1 6	



PROGETTO DEFINITIVO

Codice Elaborato: DMADS_F00R00100_00

Data: 30/07/2024

Revisione: 00

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Pagina:	33 di 45

Cmb	Tipo	Sigla Id	effetto	P-delta
7	SLU	Comb. SLU A1 7		
8	SLU	Comb. SLU A1 8		
9	SLU	Comb. SLU A1 9		
10	SLU	Comb. SLU A1 10		
11	SLU	Comb. SLU A1 11		
12	SLU	Comb. SLU A1 12		
13	SLU	Comb. SLU A1 13		
14	SLU	Comb. SLU A1 14		
15	SLU	Comb. SLU A1 15		
16	SLU	Comb. SLU A1 16		
17	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 17		
18	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 18		
19	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 19		
20	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 20		
21	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 21		
22	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 22		
23	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 23		
24	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 24		
25	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 25		
26	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 26		
27	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 27		
28	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 28		
29	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 29		
30	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 30		
31	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 31		
32	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 32		

Tabella 23: Combinazioni di carico agli stati limite

Cmb	CDC	CDC	CDC	CDC	CDC									
	1/15	2/16	3/17	4/18	5/19	6/20	7/21	8/22	9/23	10/24	11/25	12/26	13/27	14/28
1	1.30	1.30	1.30	1.30	0.0	1.05	0.0							
2	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	1.05	0.0							
3	1.30	1.30	1.30	1.30	0.0	1.50	0.0							
4	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	1.50	0.0							
5	1.30	1.30	1.30	1.30	1.50	1.05	0.0							
6	1.00	1.00	1.00	1.00	1.50	1.05	0.0							
7	1.30	1.30	1.30	1.30	0.90	1.50	0.0							
8	1.00	1.00	1.00	1.00	0.90	1.50	0.0							
9	1.30	1.30	1.30	1.30	0.90	1.05	0.0							
10	1.00	1.00	1.00	1.00	0.90	1.05	0.0							
11	1.30	1.30	1.30	1.30	0.0	1.05	1.05							
12	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	1.05	1.05							
13	1.30	1.30	1.30	1.30	0.0	1.50	1.05							
14	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	1.50	1.05							
15	1.30	1.30	1.30	1.30	0.0	1.05	1.50							
16	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	1.05	1.50							
17	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.70	0.0							
18	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	1.00	0.0							
19	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.70	0.0							
20	1.00	1.00	1.00	1.00	0.60	1.00	0.0							
21	1.00	1.00	1.00	1.00	0.60	0.70	0.0							
22	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.70	0.70							
23	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	1.00	0.70							
24	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.70	1.00							
25	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.60	0.0							
26	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.70	0.0							
27	1.00	1.00	1.00	1.00	0.20	0.60	0.0							
28	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.60	0.60							
29	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.70	0.60							



PROGETTO DEFINITIVO

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Revisione:	00
Dagina	34 di 45

		CDC 2/16	CDC 3/17	CDC 4/18	CDC 5/19	CDC 6/20	CDC 7/21	CDC 9/23		CDC 12/26	CDC 13/27	CDC 14/28
30	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.60	0.70					
31	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.60	0.0					
32	1.00	1.00	1.00	1.00	0.0	0.60	0.60					

Tabella 24: Coefficienti delle combinazioni di carico

9.9 Informazioni su copriferro e ricoprimento delle armature

Per le strutture in progetto secondo quanto previsto dalla Tabella C4.1.IV della Circolare n° 7 del 21/01/2019, per elementi a piastra, considerando un ambiente ordinario e un calcestruzzo C35/45, i ricoprimenti di armatura potrebbero essere come minimo 3.50 cm. Trattandosi di opere interrate si ritiene comunque cautelativo considerare in progetto, e quindi inserire nella modellazione, un ricoprimento pari a c = 5.00 cm, essendo c lo strato di calcestruzzo di ricoprimento delle armature più esterne (staffe/armature esterne).

Si riporta di seguito la tabella sopra citata.

			Barr	e da c.a.	Bar	re da c.a.	Cav	i da c.a.p.	Cavi da c.a.p.	
			Eleme	nti a piastra	Altr	i elementi	Eleme	nti a piastra	Altri	elementi
Cmin	C ₀	ambiente	C>C ₀	Cmin >C>C ₀	C>Co	C _{min} >C>C ₀	C>C ₀	C _{min} >C>C ₀	C>C ₀	C _{min} >C>C ₀
25/30	C35/45	ordinario	15	20	20	25	25	30	30	35
28/35	C40/50	aggressivo	25	30	30	35	35	40	40	45
35/45	C45/55	Molto aggressivo	35	40	40	45	45	50	50	50

Tabella 25: C4.1.IV – Copriferri minimi in mm



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE	Revisione:	00
STRUTTURE	Pagina:	35 di 45

10 CRITERI DI VERIFICA AGLI STATI LIMITE

Nel metodo agli stati limite, la sicurezza strutturale nei confronti degli stati limite ultimi deve essere verificata confrontando la capacità di progetto \mathbf{R}_d , in termini di resistenza, duttilità e/o spostamento della struttura o della membratura strutturale (funzione delle caratteristiche meccaniche dei materiali che la compongono " X_d " e dei valori nominali delle grandezze geometriche interessate "ad"), con il corrispondente valore di progetto della domanda \mathbf{E}_d , funzione dei valori di progetto delle azioni " F_d " e dei valori nominali delle grandezze geometriche della struttura interessate.

La verifica della sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (SLU) è espressa dall'equazione formale:

$$R_d \ge E_d$$

Il valore di progetto della resistenza di un dato materiale Xd è, a sua volta, funzione del valore caratteristico della resistenza, definito come frattile 5 % della distribuzione statistica della grandezza, attraverso l'espressione:

$$X_d = X_k/\gamma_M$$

Essendo y_M il fattore parziale associato alla resistenza del materiale.

Il valore di progetto di ciascuna delle azioni agenti sulla struttura F_d è ottenuto dal suo valore caratteristico F_k , inteso come frattile 95% della distribuzione statistica o come valore caratterizzato da un assegnato periodo di ritorno, attraverso l'espressione:

$$F_d = \gamma_F F_k$$

Essendo γ_F il fattore parziale relativo alle azioni. Nel caso di concomitanza di più azioni variabili di origine diversa si definisce un valore di combinazione ψ_0 F_k , ove $\psi_0 \le 1$ è un opportuno coefficiente di combinazione che tiene conto della ridotta probabilità che più azioni di diversa origine si realizzino simultaneamente con il loro valore caratteristico.

La capacità di garantire le prestazioni previste per le condizioni di esercizio (SLE) deve essere verificata confrontando il valore limite di progetto associato a ciascun aspetto di funzionalità esaminato (C_d), con il corrispondente valore di progetto dell'effetto delle azioni (E_d), attraverso la seguente espressione formale:

 $C_d \ge E_d$



Codice Elaborato: DMADS_F00R00100_00 PROGETTO DEFINITIVO AREN Green S.r.l. 30/07/2024 Data: Impianto Eolico Revisione: "Donna Marianna" **RELAZIONE SULLE STRUTTURE** 36 di 45 Pagina:

11 PRINCIPALI RISULTATI

Nel seguito vengono riportati per via grafica e numerica i principali risultati ottenuti dalle verifiche sviluppate.

11.1 Inviluppo delle sollecitazioni maggiormente significative

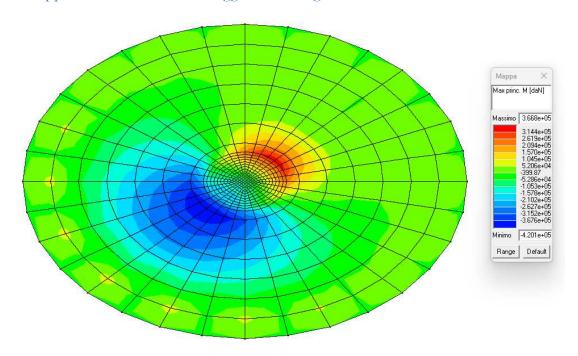


Figura 24: Mappa cromatica azioni M_{max} nella direzione principale (Cmb. SLU)

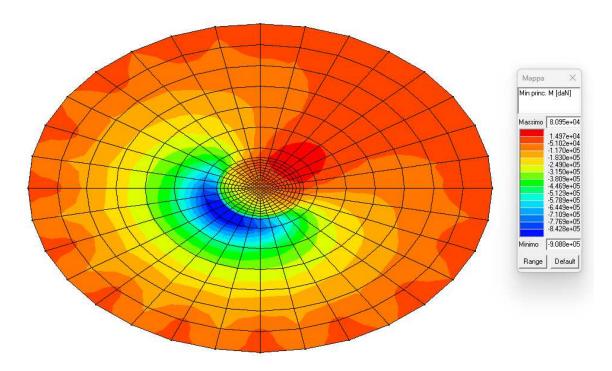


Figura 25: Mappa cromatica azioni M_{min} nella direzione principale (Cmb. SLU)



00

PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato: DMA	
PROGETTO DEFINITIVO	Data:	
DELAZIONE CILLE	Revisione:	

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina:	37 di 45

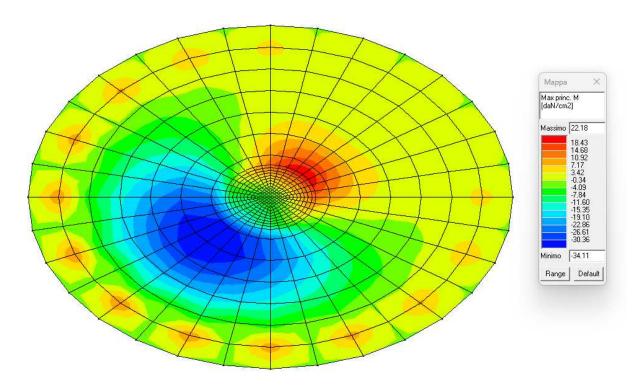


Figura 26: Mappa cromatica tensioni M_{max} nella direzione principale (Cmb. SLU)

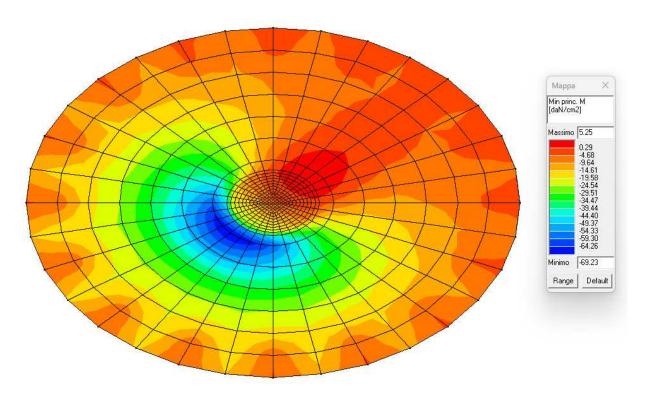


Figura 27: Mappa cromatica tensioni M_{min} nella direzione principale (Cmb. SLU)



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elabora
	Data:

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina:	38 di 45

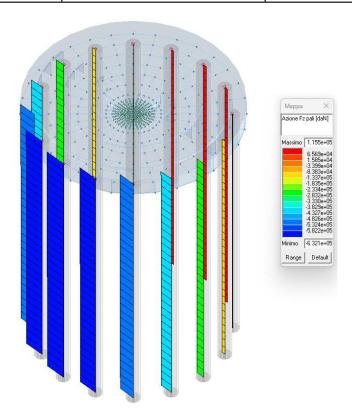


Figura 28: Massima sollecitazione di sforzo normale sui pali

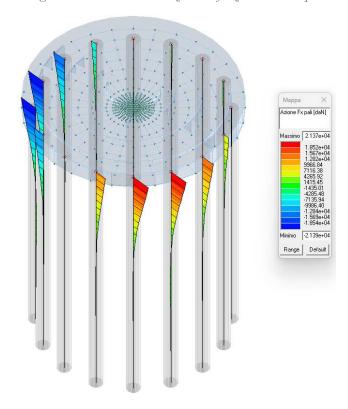


Figura 29: Massima sollecitazione tagliante in direzione X agente sui pali



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Codice Elaborato: DMADS_F00R00100_00

Data: 30/07/2024

Revisione: 00

Pagina: 39 di 45

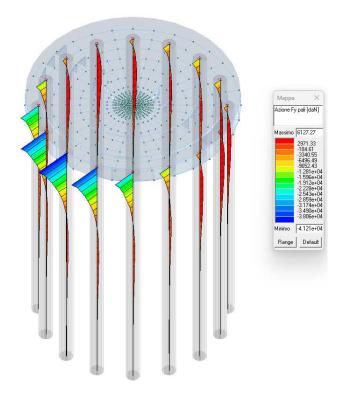


Figura 30: Massima sollecitazione tagliante in direzione Y agente sui pali

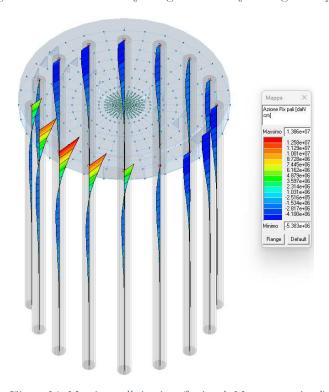


Figura 31: Massima sollecitazione flessionale M_X agente sui pali



PROGETTO DEFINITIVO

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
Data:	30/07/2024
Revisione:	00
Pagina:	40 di 45

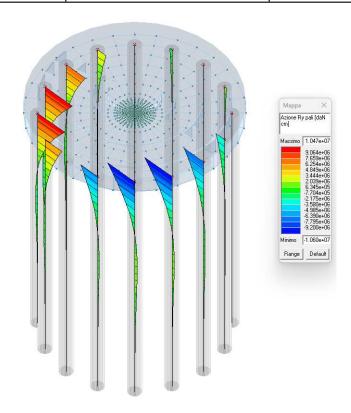


Figura 32: Massima sollecitazione flessionale M_Y agente sui pali

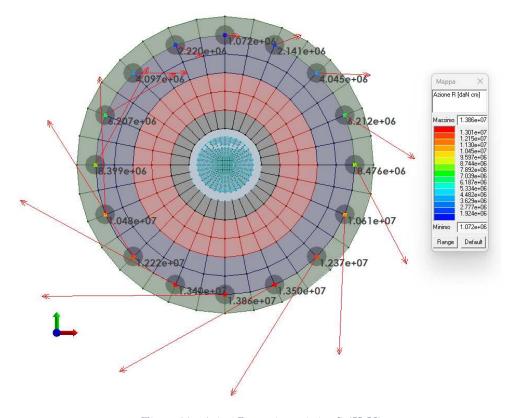


Figura 33: Azioni R massime sui vincoli (SLU)



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Pagina: 41 di 45

11.2 Deformate

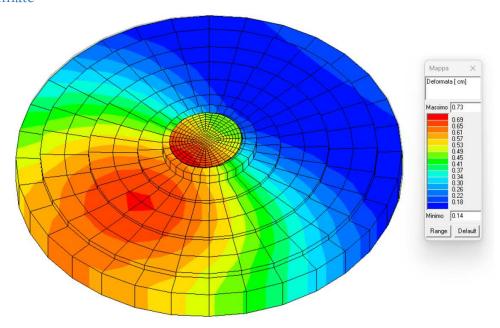


Figura 34: Deformata massima in combinazione SLU

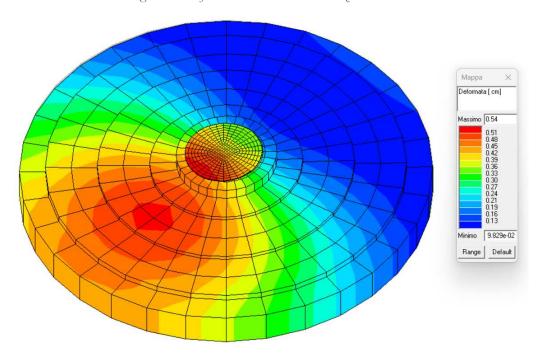


Figura 35: Deformata massima in combinazione SLE rara

Gli spostamenti agli SLE sono verificati per la destinazione d'uso dell'opera.



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Revisione: 00
Pagina: 42 di 45

12 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO 12.1 Verifiche SLU

In azzurro sono rappresentati gli elementi verificati.

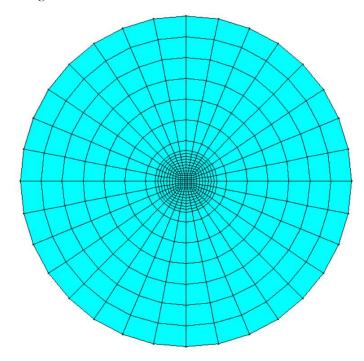


Figura 36: Verifica SLU. In azzurro gli elementi verificati

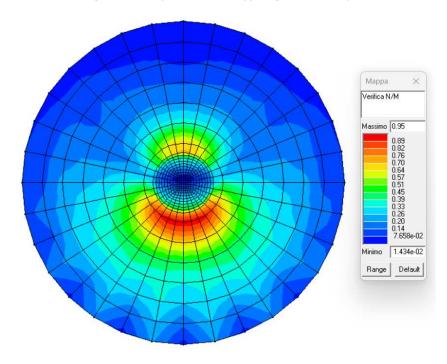


Figura 37: Verifica a pressoflessione N-M SLU (Verificato per valori <1)



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Codice Elaborato: DMADS_F00R00100_00

Data: 30/07/2024

Revisione: 00

Pagina: 43 di 45

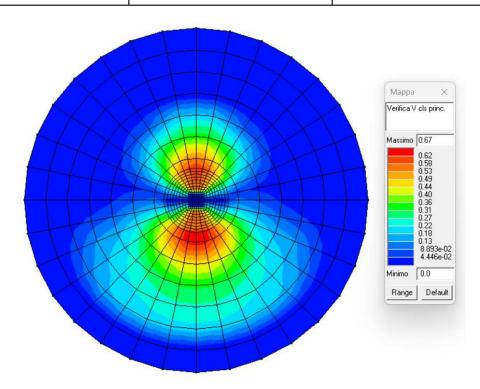


Figura 38: Verifica V CLS principale (verifica per valori <1)

12.2 Verifiche SLE

In azzurro sono rappresentati gli elementi verificati.

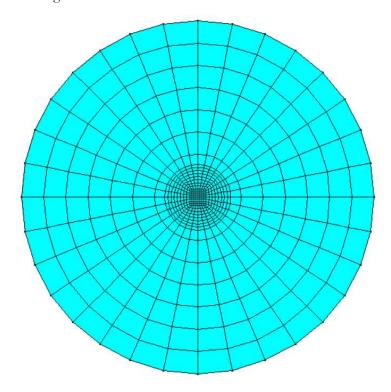


Figura 39: Verifica SLE. In azzurro gli elementi verificati



PROGETTO DEFINITIVO	Codice Elaborato:	DMADS_F00R00100_00
	Data:	30/07/2024
RELAZIONE SULLE STRUTTURE	Revisione:	00
	Paoina:	44 di 45

Pagina:

44 di 45

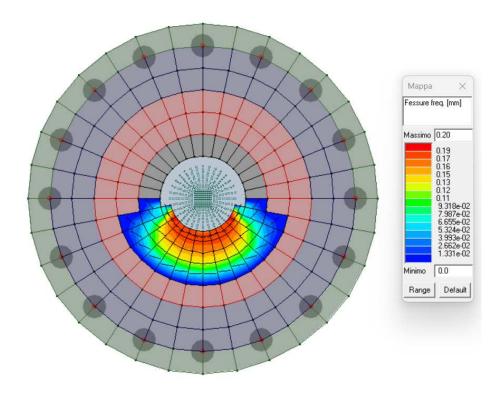


Figura 40: Fessure SLE frequenti

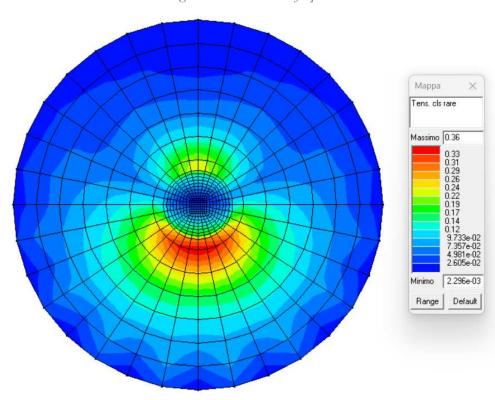


Figura 41: Tensioni CLS SLE rare (verificato per valori <1)



AREN Green S.r.l.
Impianto Eolico
"Donna Marianna"

PROGETTO DEFINITIVO

Data: 30/07/2024

RELAZIONE SULLE
STRUTTURE

Revisione: 00

Pagina: 45 di 45

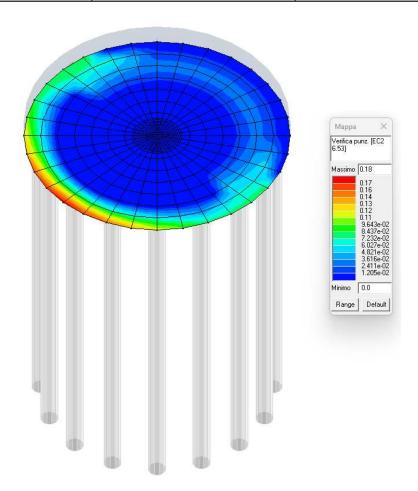


Figura 42: Verifica a punzonamento (verificato per valori <1)

