

Regione
PUGLIA



Comune
LATERZA



Comune
SANTERAMO IN COLLE



Comune
CASTELLANETA



Provincia
BARI



**PROGETTO DEFINITIVO PER LA REALIZZAZIONE DI UN IMPIANTO
EOLICO DENOMINATO "SANTERAMO IN COLLE" COSTITUITO DA
9 AEROGENERATORI CON POTENZA COMPLESSIVA DI 59,4 MW
E RELATIVE OPERE DI CONNESSIONE ALLA R.T.N.**

**ANALISI DEGLI EFFETTI DELLA ROTTURA
DEGLI ORGANI ROTANTI**

ELABORATO

PR19

PROPONENTE:

SANTERAMO WIND S.R.L.
Contrada Cacapentima snc
74014 Laterza (TA)
pec: santeramowind@pec.it

cod. id.: E-LASAN

CONSULENTI:

Dott.ssa Elisabetta Nanni
Dott. Ing. Rocco CARONE
Dott. Biol. Fau. Lorenzo GAUDIANO
Dott. Agr. For. Mario STOMACI
Dott. Geol. Michele VALERIO

PROGETTISTI:



Via Caduti di Nassiriya 55
70124 Bari (BA)
e-mail: atechsrl@libero.it
pec: atechsrl@legalmail.it

STUDIO PM SRL
Via dell'Artigianato 27 75100 Matera (MT)
e-mail: paolo.montefinese@pm-studio
pec: studiopm@mypec.eu

DIRETTORE TECNICO
Dott. Ing. **Orazio TRICARICO**
Ordine ingegneri di Bari n. 4985



Dott. Ing. **Paolo MONTEFINESE**
Ordine ingegneri di Matera n. 968



Dott. Ing. **Alessandro ANTEZZA**
Ordine ingegneri di Bari n. 10743



EM./REV.	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO	DESCRIZIONE
0	Novembre 2023	B.C.C - C.C	A.A.	O.T.	Progetto definitivo

1. PREMESSA	2
2. IPOTESI DI CALCOLO	2
3. CALCOLO DEI DATI FONDAMENTALI	3
3.1. CALCOLO DEL BARICENTRO RG	4
3.2. CALCOLO DELLA VELOCITÀ PERIFERICA DEL BARICENTRO VG	4
3.3. CALCOLO DI HG	5
4. CALCOLO DELLA GITTATA MASSIMA	5
5. CONSIDERAZIONI	9
6. CONCLUSIONI	17



1. PREMESSA

In riferimento al progetto per la realizzazione di un **impianto eolico costituito da 9 turbine e relative opere di connessione alla RTN, aventi potenza complessiva pari a 59,4 MW**, le turbine saranno ubicate nel territorio del Comune di Santeramo in Colle, in provincia di Bari.

Con il presente studio si intende valutare la massima distanza (gittata) che la pala di un aerogeneratore avente **altezza hub pari a 115 m** e **diametro del rotore pari a 170 m** potrebbe compiere, nell'ipotesi di improvviso distacco dal punto di serraggio sul mozzo, punto maggiormente sollecitato in quanto costituisce il collegamento della pala al rotore.

Si vuole dunque individuare la massima circonferenza all'interno della quale è possibile che la pala ricada in caso di distacco dal mozzo.

Le condizioni al contorno considerate per il calcolo in esame, sono le più gravose possibili, in modo da investigare nella situazione maggiormente cautelativa.

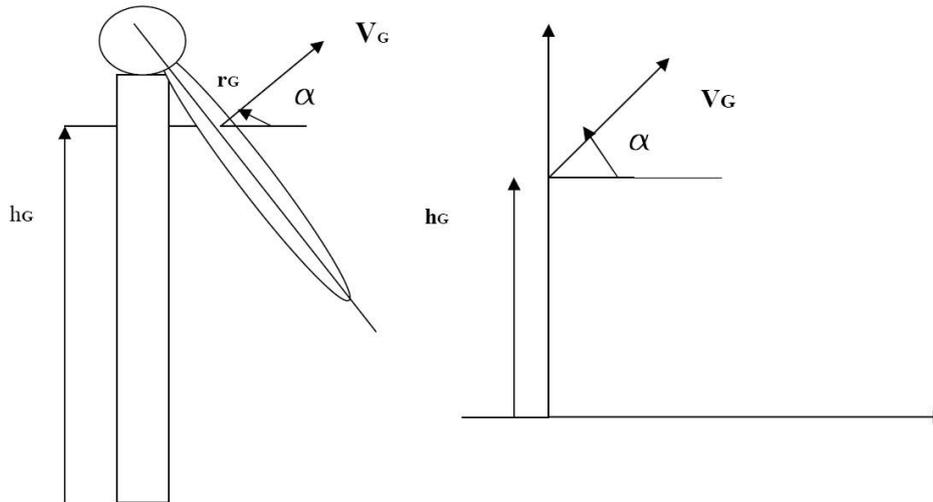
Infine si è inteso indagare il valore delle suddette gittate al variare dell'angolo di lancio α .

2. IPOTESI DI CALCOLO

Per il calcolo della massima gittata si considerano le seguenti ipotesi:

- Il moto del sistema considerato è quello di un sistema rigido non vincolato (modello che approssima la pala nel momento del distacco);
- Si ritengono trascurabili le forze ed il momento di resistenza dovute al mezzo in cui si svolge il moto (aria).

Si suppone che la pala si rompa nel punto di attacco al mozzo; nella posizione tale da avere una velocità periferica inclinata con angolo α rispetto ad un sistema di riferimento orizzontale passante per il baricentro e con asse verticale parallelo all'asse della torre; come si evince dalla figura successiva.



I dati geometrici e cinematici sui quali è basato il calcolo sono i seguenti:

- Altezza della torre **H = 115 m**
- Diametro del rotore **D = 170 m**
- Lunghezza della pala **L=85 m**
- Distanza baricentro-centro mozzo **$r_G = 28,33$ m**
- Distanza baricentro-estremità pala **$w_G = 56.67$ m**
- Massima velocità di rotazione **n = 12.6 rpm/min**

3. CALCOLO DEI DATI FONDAMENTALI

Lo schema adottato per il calcolo è il seguente, avendo indicato con G il baricentro del sistema avremo:

r_G : raggio del baricentro

V_G : velocità periferica del baricentro

Prima di effettuare il calcolo della gittata, calcoliamo dei parametri che ci serviranno per il proseguo dello stesso.

3.1. Calcolo del baricentro r_G

Date le caratteristiche geometriche della pala, e considerata la distribuzione dei pesi lungo il profilo della stessa, possiamo ritenere con buona approssimazione che il baricentro sia posizionato ad un terzo rispetto alla lunghezza della pala, cioè:

$$r_G = L : 3 = 85 : 3 = 28.33 \text{ m}$$

Conseguentemente la distanza baricentro pala-centro mozzo w_G risulta essere pari a: **56.67m**.

3.2. Calcolo della velocità periferica del baricentro V_G

La legge con cui varia la velocità periferica v_G , ossia il dato che utilizzeremo per il calcolo, ha un andamento che varia linearmente lungo il profilo della pala con il raggio per cui la velocità periferica del baricentro sarà data dal prodotto della velocità angolare ω per la distanza del baricentro dal centro del mozzo r_G :

$$v_G = \omega * r_G = 1.32 * 28.33 = 37.37 \text{ m/s}$$

dove

$$\omega = \frac{2 \pi n}{60} = \frac{2 * \pi * 12.6}{60} = 1.32 \text{ rad/s}$$

3.3. Calcolo di h_G

Il calcolo della proiezione del baricentro sull'asse verticale, viene valutato al variare dell'angolo di distacco α .

Il valore di h_G sarà quindi in funzione dell'altezza dell'intera torre meno il valore della proiezione di r_G sulla verticale ossia:

$$h_G = H - (r_G * \cos \alpha)$$

4. CALCOLO DELLA GITTATA MASSIMA

Adesso siamo in grado di esprimere la legge del moto. Supponiamo di trovarci nel caso notevole di un proiettile non puntiforme.

Le equazioni che governano il moto sono rispettivamente la prima e la seconda equazione della dinamica:

1) $Mg = Mac$

2) $0 = I \frac{d\omega}{dt}$

Supponendo di concentrare tutto il peso nel centro di massa, il momento della forza peso è nullo, avendo scelto G come polo per il calcolo dei momenti.

Pertanto la seconda equazione ci dice che il corpo durante la traiettoria che percorre, si mette a girare indisturbato intorno al suo asse principale di inerzia.

La soluzione al problema ci viene allora dalla risoluzione della prima equazione:

Questa ci evidenzia che la pala si muoverà con il moto di un proiettile puntiforme, pertanto ne compirà il caratteristico moto parabolico.

Per calcolare l'equazione della traiettoria, bisogna proiettare le caratteristiche dinamiche sui tre assi, integrarle tenendo conto delle condizioni iniziali, (velocità del baricentro al momento del distacco), e con facili calcoli giungere al valore della gittata espresso dalla seguente formula:

$$\frac{V_G^2}{g} \sin \alpha \cdot \cos \alpha \left(1 \pm \sqrt{1 + \frac{2gh_G}{V_G^2 \sin^2 \alpha}} \right)$$

scegliendo ovviamente il risultato che ha senso fisicamente (il segno +) avremo al variare di α i seguenti valori:

a	X max
1	159,55
2	162,03
3	164,50
4	166,96
5	169,41
6	171,84
7	174,25
8	176,63
9	178,98
10	181,30
11	183,58
12	185,82
13	188,01
14	190,15
15	192,23
16	194,26
17	196,21
18	198,10
19	199,91
20	201,65
21	203,30
22	204,86
23	206,33
24	207,70
25	208,97
26	210,13
27	211,19
28	212,13
29	212,95

30	213,65
31	214,23
32	214,67
33	214,99
34	215,17
35	215,21
36	215,11
37	214,86
38	214,47
39	213,93
40	213,24
41	212,40
42	211,40
43	210,25
44	208,94
45	207,47
46	205,84
47	204,06
48	202,11
49	200,00
50	197,73
51	195,30
52	192,72
53	189,97
54	187,06
55	184,00
56	180,78
57	177,41
58	173,88
59	170,21
60	166,38
61	162,41
62	158,30
63	154,04
64	149,65
65	145,12
66	140,46
67	135,67

68	130,76
69	125,72
70	120,57
71	115,30
72	109,93
73	104,45
74	98,87
75	93,19
76	87,43
77	81,57
78	75,64
79	69,63
80	63,55
81	57,40
82	51,19
83	44,93
84	38,62
85	32,26
86	25,86
87	19,43
88	12,97
89	6,50

Il valore della gittata nelle condizioni più gravose, si verifica con valore di α pari a **35°** al quale corrisponde una la distanza valutata a partire dalla base della torre, in cui cade il baricentro pari a **215,21 m.**

Nota la posizione di quest'ultimo, date le caratteristiche geometriche della pala, precedentemente valutate, si può calcolare il punto in cui cade il vertice della pala stessa.

Le possibilità contemplate sono due.

Supponendo di prendere in considerazione sempre quella più pericolosa, ossia quella in cui la pala cadendo si disponga con la parte più lontana dal baricentro verso l'esterno, **il vertice della pala cadrà a (215,21+56.67) 271,88 m.**

5. CONSIDERAZIONI

Nel corso della presente relazione è stata valutata la massima distanza (gittata) che una pala di un aerogeneratore con H hub pari a 115 m e rotore pari a 170 m potrebbe compiere, nell'ipotesi di improvviso distacco dal punto di serraggio sul mozzo, punto maggiormente sollecitato in quanto costituisce il collegamento della pala al rotore.

Nei calcoli, il moto del sistema è stato assimilato ad un moto di tipo irrotazionale, ipotizzando che tutto il peso della pala sia concentrato sul suo centro di massa.

Sono stati trascurati gli effetti del vento e l'attrito dell'aria.

Sulla base di queste ipotesi, del tutto ipotetiche e teoriche, è stato determinato un valore della gittata massima del baricentro pari a **215,21 m**, corrispondente ad un angolo di lancio di **35°**.

Nota la posizione di quest'ultimo, date le caratteristiche geometriche della pala, si è calcolato il punto in cui cadrà il vertice della pala stessa, ovvero nella situazione peggiore **il vertice della pala cadrà** ad una distanza massima dall'asse della turbina pari a **271,88 m**.

Nelle immagini successive si potrà verificare, per ogni turbina, la presenza di immobili censiti catastalmente all'interno dell'area di gittata massima.



Figure 1 Particolare SAN1

Nell'area di gittata massima della turbina SAN01 c'è solo un ricettore, (territorio comunale di Santeramo in Colle) che risulta accatastato come C/2, come indicato nell'immagine precedente.



Figure 2 Particolare SAN2-SAN3

Nell'area relativa alla gittata massima della turbina SAN02 non ci sono ricettori, mentre nell'area della turbina SAN03, c'è un fabbricato (territorio comunale di Santeramo in Colle) che risulta accatastato come C/2 e F/2, come indicato nell'immagine precedente.



Figure 3 Particolare SAN4

Nell'area di gittata massima della turbina SAN4 ci sono tre fabbricati (territorio comunale di Santeramo in Colle) che due risultano accatastati come D/10 ed F/6, mentre l'ultimo non è accatastato, come indicato nell'immagine precedente.



Figure 4 Particolare SAN5 – SAN7

Nell'area della gittata massima delle turbine SAN5 e SAN7 non ci sono fabbricati, come indicato nell'immagine precedente.



Figure 5 Particolare SAN6

Nell'area di gittata massima della turbina SAN6 non ci sono ricettori sensibili.

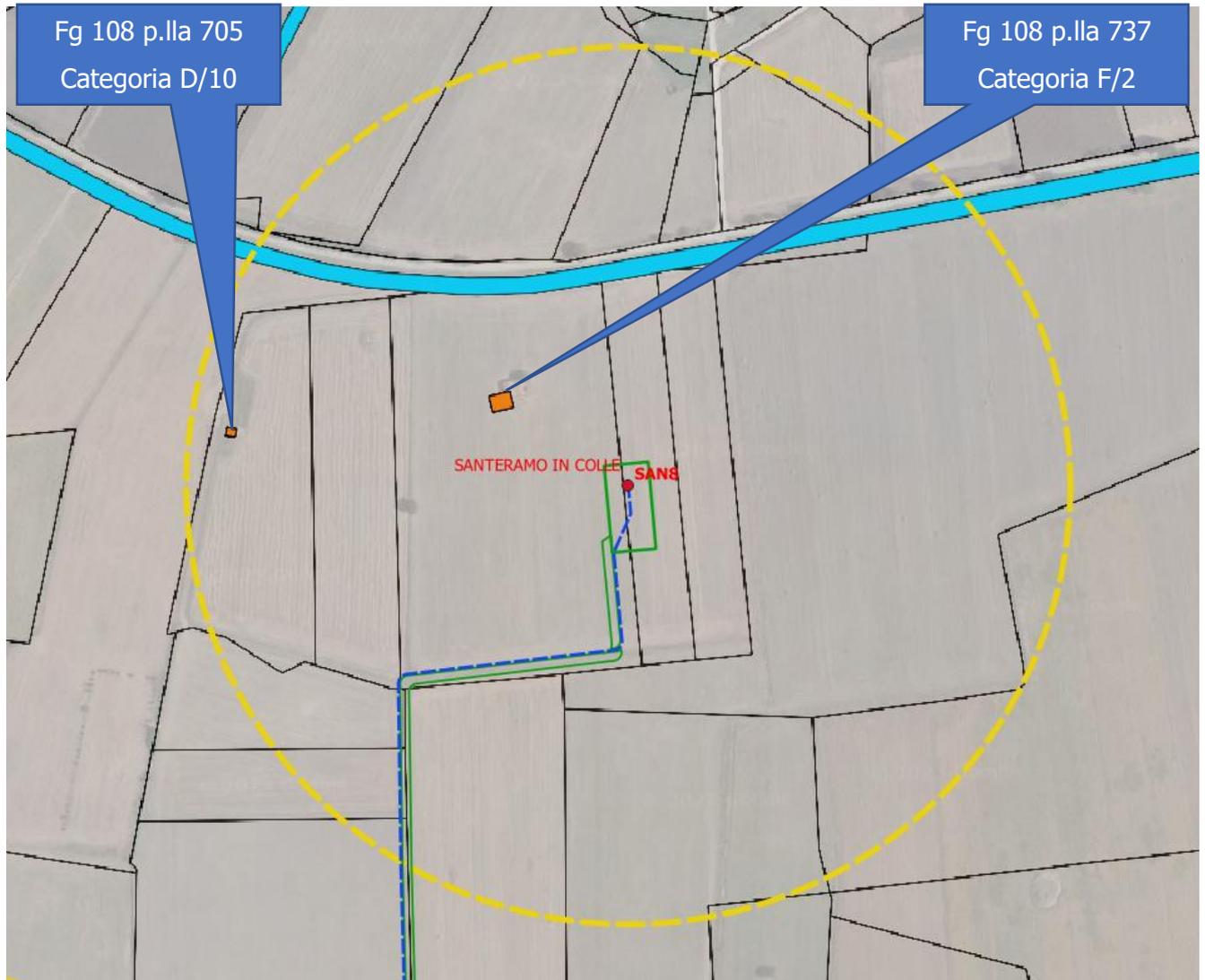


Figure 6 Particolare SAN8

Nell'area di gittata massima della turbina SAN8 ci sono due fabbricati (territorio comunale di Santeramo in Colle) che due risultano accatastati come D/10 ed F/2, come indicato nell'immagine precedente.



Figure 7 Particolare SAN9

Nell'area di gittata massima della turbina SAN9 non ci sono ricettori.

6. CONCLUSIONI

Dall'analisi condotta è emerso che **non sono presenti unità abitative censite e stabilmente abitate all'interno dell'area di gettata massima.**

Si fa inoltre presente che il **risultato ottenuto dal precedente calcolo è puramente teorico** e non prende in considerazione le forze di attrito in gioco che ridurrebbero sensibilmente i valori ottenuti.

Alla luce delle considerazioni sopra esposte si può affermare che la realizzazione delle turbine nelle aree individuate non costituirebbe pericolo per la pubblica incolumità in caso di distacco di pala dal mozzo del rotore.