

# ALLEGATO 2

PARCO CALCARE "D3" CONVOGLIATORE 1/1

3-DAY PERIOD	u <sub>z</sub> <sup>+</sup>	Z	u <sub>10</sub> <sup>+</sup>	u <sub>s</sub> <sup>+</sup> =u <sub>10</sub> <sup>+</sup> * (u <sub>g</sub> /u <sub>s</sub> )			u <sup>+</sup> = 0,1* u <sub>s</sub> <sup>+</sup>			u <sub>t</sub> <sup>+</sup>		u <sup>+</sup> - u <sub>t</sub> <sup>+</sup> (Valori >0)			P <sub>t</sub> =58*(u <sup>+</sup> - u <sub>t</sub> <sup>+</sup> ) <sup>2</sup> +25*(u <sup>+</sup> - ut <sup>+</sup> )			S	TIPO DI CUMULO (A=CONICO; o B1=OVALE)	AI=S*(% SUBAREA ESPOSTA)			k		E= (SOMMA (P <sub>i</sub> *AI))
	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RILEVATA A QUOTA Z	QUOTA ANEMOMETRO	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RIPORTATA A QUOTA 10m	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			TIPO DI MATERIALE	VELOCITA' DI SOGLIA (Funzione del tipo di materiale)	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			POTENZIALE DI EROSIONE			SUPERFICIE TOTALE DEL CUMULO		SUPERFICIE DEL CUMULO INTERESSATA			COSTANTE (Funzione del diametro aerodinamico delle particelle aerodisperse)	EMISSIONE TOTALE SECCA	
				con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9	con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9			con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9	con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9			con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9			
				(m/s)	(m)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)			(m/s)	(m/s)	(m/s)	(g/m²)	(g/m²)	(g/m²)			(m²)	(m²)	(m²)			(Adimensionale)
1	3.93	18	3.65	0.73	2.19	3.29	0.07	0.22	0.33	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
2	8.17	18	7.58	1.52	4.55	6.82	0.15	0.45	0.68	Calcare	0.54	-	-	0.14	-	-	4.73	9781	B1	3521	4891	1369	1	6.478.01	
3	9.20	18	8.54	1.71	5.12	7.68	0.17	0.51	0.77	Calcare	0.54	-	-	0.23	-	-	8.74	9781	B1	3521	4891	1369	1	11.964.07	
4	6.88	18	6.38	1.28	3.83	5.75	0.13	0.38	0.57	Calcare	0.54	-	-	0.03	-	-	0.93	9781	B1	3521	4891	1369	1	1.280.11	
5	6.28	18	5.83	1.17	3.50	5.25	0.12	0.35	0.52	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
6	6.14	18	5.70	1.14	3.42	5.13	0.11	0.34	0.51	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
7	6.34	18	5.89	1.18	3.53	5.30	0.12	0.35	0.53	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
8	4.31	18	4.00	0.80	2.40	3.60	0.08	0.24	0.36	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
9	6.89	18	6.39	1.28	3.84	5.75	0.13	0.38	0.58	Calcare	0.54	-	-	0.04	-	-	0.96	9781	B1	3521	4891	1369	1	1.311.44	
10	3.00	18	2.79	0.56	1.67	2.51	0.06	0.17	0.25	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
11	5.00	18	4.64	0.93	2.78	4.18	0.09	0.28	0.42	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
12	5.13	18	4.76	0.95	2.85	4.28	0.10	0.29	0.43	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
13	7.85	18	7.29	1.46	4.37	6.56	0.15	0.44	0.66	Calcare	0.54	-	-	0.12	-	-	3.68	9781	B1	3521	4891	1369	1	5.043.78	
14	5.72	18	5.31	1.06	3.19	4.78	0.11	0.32	0.48	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
15	4.76	18	4.41	0.88	2.65	3.97	0.09	0.26	0.40	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
16	6.92	18	6.43	1.29	3.86	5.78	0.13	0.39	0.58	Calcare	0.54	-	-	0.04	-	-	1.05	9781	B1	3521	4891	1369	1	1.435.40	
17	3.53	18	3.28	0.66	1.97	2.95	0.07	0.20	0.30	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
18	4.02	18	3.73	0.75	2.24	3.36	0.07	0.22	0.34	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
19	5.78	18	5.37	1.07	3.22	4.83	0.11	0.32	0.48	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
20	10.67	18	9.91	1.98	5.94	8.92	0.20	0.59	0.89	Calcare	0.54	-	0.05	0.35	-	1.53	15.97	9781	B1	3521	4891	1369	1	29.373.11	
21	5.97	18	5.54	1.11	3.32	4.98	0.11	0.33	0.50	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
22	3.72	18	3.45	0.69	2.07	3.11	0.07	0.21	0.31	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
23	4.14	18	3.84	0.77	2.31	3.46	0.08	0.23	0.35	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
24	10.40	18	9.66	1.93	5.79	8.69	0.19	0.58	0.87	Calcare	0.54	-	0.04	0.33	-	1.08	14.51	9781	B1	3521	4891	1369	1	25.135.86	
25	6.44	18	5.98	1.20	3.59	5.38	0.12	0.36	0.54	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
26	4.57	18	4.24	0.85	2.54	3.82	0.08	0.25	0.38	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
27	2.31	18	2.15	0.43	1.29	1.93	0.04	0.13	0.19	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	
28	3.97	18	3.68	0.74	2.21	3.32	0.07	0.22	0.33	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-	

# ALLEGATO 2

PARCO CALCARE "D3" CONVOGLIATORE 1/1

3-DAY PERIOD	u <sub>z</sub> <sup>+</sup>	Z	u <sub>10</sub> <sup>+</sup>	u <sub>s</sub> <sup>+</sup> =u <sub>10</sub> <sup>+</sup> * (u <sub>g</sub> /u <sub>s</sub> )			u <sup>+</sup> = 0,1* u <sub>s</sub> <sup>+</sup>			u <sub>t</sub> <sup>+</sup>		u <sup>+</sup> - u <sub>t</sub> <sup>+</sup> (Valori >0)			P <sub>t</sub> =58*(u <sup>+</sup> - u <sub>t</sub> <sup>+</sup> ) <sup>2</sup> +25*(u <sup>+</sup> - u <sub>t</sub> <sup>+</sup> )			S	TIPO DI CUMULO (A=CONICO; o B1=OVALE)	Ai=S*(% SUBAREA ESPOSTA)			k	E= (SOMMA (P <sub>i</sub> *Ai))
	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RILEVATA A QUOTA Z	QUOTA ANEMOMETRO	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RIPIORTATA A QUOTA 10m	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			TIPO DI MATERIALE	VELOCITA' DI SOGLIA (Funzione del tipo di materiale)	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			POTENZIALE DI EROSIONE			SUPERFICIE TOTALE DEL CUMULO		SUPERFICIE DEL CUMULO INTERESSATA				
				con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9	con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9			con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9	con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9			con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9		
				(m/s)	(m)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)		(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(g/m <sup>2</sup> )			(g/m <sup>2</sup> )	(g/m <sup>2</sup> )	(m <sup>2</sup> )	(m <sup>2</sup> )	(m <sup>2</sup> )
29	6.04	18	5.61	1.12	3.37	5.05	0.11	0.34	0.50	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
30	6.16	18	5.72	1.14	3.43	5.15	0.11	0.34	0.51	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
31	4.97	18	4.61	0.92	2.77	4.15	0.09	0.28	0.41	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
32	2.47	18	2.29	0.46	1.38	2.07	0.05	0.14	0.21	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
33	5.17	18	4.80	0.96	2.88	4.32	0.10	0.29	0.43	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
34	8.70	18	8.07	1.61	4.84	7.26	0.16	0.48	0.73	Calcare	0.54	-	-	0.19	-	-	6.68	9781	B1	3521	4891	1369	1	9.145,55
35	7.19	18	6.68	1.34	4.01	6.01	0.13	0.40	0.60	Calcare	0.54	-	-	0.06	-	-	1.74	9781	B1	3521	4891	1369	1	2.385,81
36	6.75	18	6.27	1.25	3.76	5.64	0.13	0.38	0.56	Calcare	0.54	-	-	0.02	-	-	0.64	9781	B1	3521	4891	1369	1	875,08
37	5.83	18	5.41	1.08	3.25	4.87	0.11	0.32	0.49	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
38	4.28	18	3.98	0.80	2.39	3.58	0.08	0.24	0.36	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
39	4.10	18	3.81	0.76	2.29	3.43	0.08	0.23	0.34	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
40	3.31	18	3.07	0.61	1.84	2.77	0.06	0.18	0.28	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
41	3.07	18	2.85	0.57	1.71	2.56	0.06	0.17	0.26	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
42	4.21	18	3.91	0.78	2.35	3.52	0.08	0.23	0.35	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
43	3.92	18	3.64	0.73	2.18	3.28	0.07	0.22	0.33	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
44	5.82	18	5.40	1.08	3.24	4.86	0.11	0.32	0.49	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
45	5.64	18	5.24	1.05	3.14	4.72	0.10	0.31	0.47	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
46	8.26	18	7.66	1.53	4.60	6.90	0.15	0.46	0.69	Calcare	0.54	-	-	0.15	-	-	5.04	9781	B1	3521	4891	1369	1	6.904,74
47	6.24	18	5.79	1.16	3.48	5.21	0.12	0.35	0.52	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
48	6.79	18	6.31	1.26	3.78	5.68	0.13	0.38	0.57	Calcare	0.54	-	-	0.03	-	-	0.73	9781	B1	3521	4891	1369	1	1.001,57
49	4.96	18	4.60	0.92	2.76	4.14	0.09	0.28	0.41	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
50	3.63	18	3.37	0.67	2.02	3.03	0.07	0.20	0.30	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
51	4.45	18	4.13	0.83	2.48	3.72	0.08	0.25	0.37	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
52	4.93	18	4.58	0.92	2.75	4.12	0.09	0.27	0.41	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
53	4.82	18	4.47	0.89	2.68	4.03	0.09	0.27	0.40	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
54	2.64	18	2.45	0.49	1.47	2.20	0.05	0.15	0.22	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
55	4.81	18	4.46	0.89	2.68	4.02	0.09	0.27	0.40	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
56	5.04	18	4.68	0.94	2.81	4.21	0.09	0.28	0.42	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-

ALLEGATO 2

PARCO CALCARE "D3" CONVOGLIATORE 1/1

3-DAY PERIOD	u <sub>z</sub> <sup>*</sup>	Z	u <sub>10</sub> <sup>*</sup>	u <sub>s</sub> <sup>*</sup> =u <sub>10</sub> <sup>*,**</sup> (u <sub>s</sub> /u <sub>z</sub> )			u <sup>*</sup> = 0,1* u <sub>s</sub> <sup>*</sup>			u <sub>t</sub> <sup>*</sup>		u <sup>*</sup> - u <sub>t</sub> <sup>*</sup> (Valori >0)			P <sub>e</sub> =58*(u <sup>*</sup> - u <sub>t</sub> <sup>*</sup> ) <sup>2</sup> +25*(u <sup>*</sup> - u <sub>t</sub> <sup>*</sup> )			S	TIPO DI CUMULO (A=CONICO; o B1=OVALE)	Ai=S*(% SUBAREA ESPOSTA)			k	E= (SOMMA (Pi*Ai))																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																														
	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RILEVATA A QUOTA Z	QUOTA ANEMOMETRO Z	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RIPORTATA A QUOTA 10m	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			TIPO DI MATERIALE	'VELOCITA' DI SOGLIA (Funzione del tipo di materiale)	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			POTENZIALE DI EROSIONE			SUPERFICIE TOTALE DEL CUMULO		SUPERFICIE DEL CUMULO INTERESSATA	COSTANTE (Funzione del diametro aerodinamico delle particelle aerodisperse)	EMISSIONE TOTALE SECCA																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
				con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9	con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9			con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
				(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)			(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)						(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)

# ALLEGATO 2

PARCO CALCARE "D3" CONVOGLIATORE 1/1

3-DAY PERIOD	u <sub>z</sub> <sup>+</sup>	Z	u <sub>10</sub> <sup>+</sup>	u <sub>z</sub> <sup>+</sup> =u <sub>10</sub> <sup>+</sup> * (u <sub>g</sub> /u <sub>z</sub> )			u <sup>+</sup> = 0,1* u <sub>z</sub> <sup>+</sup>			u <sub>i</sub> <sup>+</sup>		u <sup>+</sup> - u <sub>i</sub> <sup>+</sup> (Valori >0)			P <sub>i</sub> =58*(u <sup>+</sup> - u <sub>i</sub> <sup>+</sup> ) <sup>2</sup> +25*(u <sup>+</sup> - ut <sup>+</sup> )			S	TIPO DI CUMULO (A=CONICO; o B1=OVALE)	Ai=S*(% SUBAREA ESPOSTA)			k	E= (SOMMA (Pi*Ai))
	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RILEVATA A QUOTA Z	QUOTA ANEMOMETRO	VELOCITA' MAX NEL 3D-PERIOD RIPORTATA A QUOTA 10m	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			TIPO DI MATERIALE	VELOCITA' DI SOGLIA (Funzione del tipo di materiale)	DISTRIBUZIONE DELLA VELOCITA' DEL VENTO SULLA SUPERFICIE DEL CUMULO			POTENZIALE DI EROSIONE			SUPERFICIE TOTALE DEL CUMULO		SUPERFICIE DEL CUMULO INTERESSATA			COSTANTE (Funzione del diametro aerodinamico delle particelle aerodisperse)	
				con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9	con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9			con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9	con (us/ur)=0,2	con (us/ur)=0,6	con (us/ur)=0,9							
				(m/s)	(m)	(m/s)	(m/s)	(m/s)	(m/s)			(m/s)	(m/s)	(m/s)	(g/m²)	(g/m²)	(g/m²)			(m²)	(m²)	(m²)		
85	3.62	18	3.36	0.67	2.02	3.03	0.07	0.20	0.30	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
86	4.88	18	4.53	0.91	2.72	4.08	0.09	0.27	0.41	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
87	5.70	18	5.29	1.06	3.18	4.77	0.11	0.32	0.48	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
88	7.06	18	6.55	1.31	3.93	5.90	0.13	0.39	0.59	Calcare	0.54	-	-	0.05	-	-	1.38	9781	B1	3521	4891	1369	1	1.890,56
89	5.05	18	4.68	0.94	2.81	4.22	0.09	0.28	0.42	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
90	3.51	18	3.25	0.65	1.95	2.93	0.07	0.20	0.29	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
91	2.45	18	2.28	0.46	1.37	2.05	0.05	0.14	0.20	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
92	3.87	18	3.59	0.72	2.15	3.23	0.07	0.22	0.32	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
93	4.22	18	3.92	0.78	2.35	3.52	0.08	0.23	0.35	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
94	5.29	18	4.91	0.98	2.95	4.42	0.10	0.29	0.44	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
95	2.75	18	2.55	0.51	1.53	2.30	0.05	0.15	0.23	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
96	3.59	18	3.33	0.67	2.00	3.00	0.07	0.20	0.30	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
97	4.34	18	4.03	0.81	2.42	3.62	0.08	0.24	0.36	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
98	3.30	18	3.07	0.61	1.84	2.76	0.06	0.18	0.28	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
99	4.62	18	4.29	0.86	2.57	3.86	0.09	0.26	0.39	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
100	2.39	18	2.22	0.44	1.33	2.00	0.04	0.13	0.20	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
101	6.58	18	6.11	1.22	3.66	5.49	0.12	0.37	0.55	Calcare	0.54	-	-	0.01	-	-	0.24	9781	B1	3521	4891	1369	1	331,37
102	5.02	18	4.66	0.93	2.80	4.20	0.09	0.28	0.42	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
103	3.22	18	2.99	0.60	1.80	2.69	0.06	0.18	0.27	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
104	5.80	18	5.39	1.08	3.23	4.85	0.11	0.32	0.48	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
105	4.39	18	4.07	0.81	2.44	3.67	0.08	0.24	0.37	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
106	4.47	18	4.15	0.83	2.49	3.73	0.08	0.25	0.37	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
107	4.08	18	3.78	0.76	2.27	3.41	0.08	0.23	0.34	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
108	3.66	18	3.39	0.68	2.04	3.06	0.07	0.20	0.31	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
109	2.54	18	2.36	0.47	1.42	2.12	0.05	0.14	0.21	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
110	2.95	18	2.74	0.55	1.64	2.46	0.05	0.16	0.25	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
111	5.46	18	5.07	1.01	3.04	4.56	0.10	0.30	0.46	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-
112	6.38	18	5.92	1.18	3.55	5.33	0.12	0.36	0.53	Calcare	0.54	-	-	-	-	-	-	9781	B1	3521	4891	1369	1	-

**PARCO CALCARE "D3" CONVOGLIATORE 1/1**

**TOTALE  
SECCA**

58.096,65

CONCENTRAZIONE (mg/m<sup>3</sup>)

0,042