



GRE CODE

GRE.EEC.D.99.IT.H.17170.00.098.00

INTERNAL CODE

2021.0047.009-AM-GEN-RET-097

PAGE

Pag. 1 di/of 49

TITLE: AVAILABLE LANGUAGE: IT

IMPIANTO DI SAN GIACOMO III Intervento di rifacimento e potenziamento Comune di Fano Adriano (TE)

Progetto Definitivo per Autorizzazione STUDIO PREVISIONALE DI IMPATTO ACUSTICO

File: GRE.EEC.R.99.IT.H.17170.00.098.00 Studio Previsionale di Impatto Acustico.docx

				•																	
00	00/07/0000	Duine E													F. M	lauglia	ni		A. Bal	estra	
00	28/07/2022	Prima Er	nissione								GR	AIA S	RL		C. Piccinin						
REV.	DATE			DESCRIPTION				PREPARED			VE	RIFIE	RIFIED APP		PPR	OVEL)				
					GF	RE V	ALIC	ATIC	N												
				Support 7	Геат:							Proj	iect En	gineer							
															P. \	VIGA	ANC)///			
	COLLABOR	RATORS				VERIFIED BY VALIDATED BY															
PROJ	IECT / PLANT							GR	E CC	DE											
SAN	GIACOMO III	GROUP	FUNCION	TYPE	ISS	UER	CO	UNTRY	TEC			PLANT			SYSTEM		PRO	OGRES	SIVE	REV	ISI
		GRE	EEC	D	9	9	ı	Т	Н	1	7	1	7	0	0	0	0	9	8	0	C
CLASSIFICATION PUBLIC			UTILIZATION SCOPE PROGETTO DEFINITIVO PER AUTORI					ORIZ	ZAZIC	NE											

This document is property of Enel Green Power S.p.A. It is strictly forbidden to reproduce this document, in whole or in part, and to provide to others any related information without the previous written consent by Enel Green Power S.p.A.

Versione	Data	Redatto	Verificato
R.00	28.07.2022	GRAIA	MFr/Bal

Lombardi SA Ingegneri Consulenti Via del Tiglio 2, C.P. 934, CH-6512 Bellinzona-Giubiasco Telefono +41(0)91 735 31 00 www.lombardi.group, info@lombardi.group

INDICE

1.	INTF	RODUZIONE	1
	1.1	Contesto generale e scopo del lavoro	1
	1.2	Premessa	1
2.	RIFE	ERIMENTI NORMATIVI	7
3.	DES	CRIZIONE DELLE ATTIVITÀ	8
	3.1	Descrizione attività nella fase di cantiere	8
	3.2	Descrizione attività nella fase di esercizio	11
4.	DES	CRIZIONE DELL'AREA OGGETTO DI STUDIO	14
	4.1	Inquadramento area	14
	4.2	Descrizione recettori principali	15
5.	LIMI	TI ACUSTICI	16
	5.1	Piano Regolatore Generale comunale	16
	5.2	Infrastrutture Stradali	17
	5.3	Infrastrutture Ferroviarie	18
6.	MON	NITORAGGIO ACUSTICO	19
	6.1	Metodologia e strumentazione usata per il monitoraggio acustico	19
	6.2	Monitoraggio acustico ante operam	22
7.	VAL	UTAZIONE DI IMPATTO ACUSTICO – FASE DI CANTIERE	23
	7.1	Caratteristiche delle sorgenti di rumore	23
	7.2	Modello di simulazione acustica	24
	7.3	Valori della simulazione acustica	26
8.	VAL	UTAZIONE DI IMPATTO ACUSTICO – FASE DI ESERCIZIO	31
9.	VER	IFICA DI CONFORMITÀ CON I LIMITI ACUSTICI	32
	9.1	Verifica limiti assoluti di accettabilità	32
	9.2	Verifica limiti differenziali	33
10.	CON	ICLUSIONI	34

11		SCHEDE MISTIDE	ACUSTICHE ESEGUITE
11.	ALLEGATOTE	OCHEDE MIONKE	ACOSTICAL ESEGUITE

36

12. ALLEGATO 2 – CERTIFICATI DI TARATURA DELLA STRUMENTAZIONE UTILIZZATA 4

INDICE DELLE FIGURE

Figura 1: Inquadramento generale impianto San Giacomo	2
Figura 2: Inquadramento zona Invaso di Piaganini	2
Figura 3: Inquadramento zona centrali di San Giacomo (in quota)	3
Figura 4: Planimetria di inquadramento zona Invaso di Piaganini	4
Figura 5: Planimetria di inquadramento zona centrali di San Giacomo (in quota)	5
Figura 6: Inquadramento generale aree di cantiere	9
Figura 7: Zona cantiere "imbocco"	10
Figura 8: Cantiere "imbocco"	10
Figura 9: Area cantiere "bacino di valle"	11
Figura 10: Area cantiere "pozzo piezometrico"	11
Figura 11: Vista 3D nuova centrale San Giacomo III	12
Figura 12: Sezione 1 della centrale San Giacomo III	12
Figura 13: Sezione 2 della centrale San Giacomo III	13
Figura 14: Sezione 3 della centrale San Giacomo III	13
Figura 15: Planimetria di inquadramento CTR	14
Figura 16: Ubicazione recettori principali	15
Figura 17: Ubicazione postazioni di misura	19
Figura 18: Postazione SG-1	20
Figura 19: Postazione SG-1	20
Figura 20: Postazione PR-2	20
Figura 21: Postazione PR-2	20
Figura 22: Modello di simulazione – vista generale 3D	25
Figura 23: Modello di simulazione – vista di dettaglio 3D	25
Figura 24: Fase di Cantiere Scenario 1 Mappa della rumorosità a quota 4 m AREA IMBOCCO	27
Figura 25: Fase di Cantiere Scenario 1 Mappa della rumorosità a quota 4 m AREA BACINO DI VALLE	Ξ 28

Figura 26: Fase di Cantiere Scenario 1 Mappa della rumorosità a quota 4 m AREA PIEZOMETRICO	
Figura 27: Fase di Cantiere Scenario 2 Mappa della rumorosità a quota 4 m AREA IMBOCCO	29
Figura 28: Fase di Cantiere Scenario 2 Mappa della rumorosità a quota 4 m AREA BACINO DI V	/ALLE 29
Figura 29: Fase di Cantiere Scenario 2 Mappa della rumorosità a quota 4 m AREA PIEZOMETRICO	
INDICE DELLE TABELLE	
Tabella 1: Descrizione recettori	15
Tabella 2: Limiti acustici vigenti	16
Tabella 3: Limiti acustici vigenti ai recettori	16
Tabella 4: Fasce pertinenza strade	17
Tabella 5: Postazioni di misura monitoraggio ante operam	19
Tabella 6: Confronto valori misurati con limiti accettabilità	22
Tabella 7: Tabella sorgenti di rumore utilizzate nella modellazione	24
Tabella 8: Livelli pressione sonora stimati ai recettori	26
Tabella 9: Verifica conformità limiti di accettabilità fase di cantiere – Scenario 2	32
Tabella 10: Verifica conformità limiti di accettabilità fase di esercizio, periodo diurno	32
Tabella 11: Verifica conformità limiti di accettabilità fase di esercizio, periodo notturno	32
Tabella 12: Verifica conformità limite differenziale fase di cantiere – Scenario 1	33
Tabella 13: Verifica conformità limite differenziale fase di cantiere – Scenario 2	33

1. INTRODUZIONE

1.1 Contesto generale e scopo del lavoro

Enel Produzione SpA – HGT Design & Execution, ha affidato a Lombardi SA l'incarico professionale di ingegneria per la Progettazione Definitiva per Autorizzazione dell'intervento di realizzazione di un nuovo gruppo di pompaggio nell'impianto idroelettrico di San Giacomo, sito nel Comune di Fano Adriano (TE).

L'impianto di San Giacomo, realizzato negli anni '50 e non oggetto di interventi, è stato ampliato negli anni '90 con una nuova centrale in caverna dotata di derivazione indipendente e denominata centrale di San Giacomo II. Questa, che deriva sempre dal serbatoio di Provvidenza restituendo nel serbatoio di Piaganini, è dotata di due gruppi di produzione: 1 turbina Pelton (Gr. 6) da 282.48 MW ed un gruppo Francis di tipo reversibile (Gr.7) da 56.30 MW: la capacità di pompaggio attuale è circa del 15% rispetto alla capacità in generazione.

Il nuovo ampliamento d'impianto denominato San Giacomo III consente l'incremento della potenza in pompaggio tra i due serbatoi. L'idea del potenziamento nasce per iniziativa delle strutture Tecniche di Enel Green Power con lo scopo di sfruttare al meglio la risorsa idrica disponibile, adeguandone l'utilizzo alle nuove esigenze di regolazione e servizi ancillari di rete.

L'obiettivo della presente Relazione Tecnica è la valutazione previsionale di impatto acustico di:

- fase di cantiere dell'intervento;
- fase di esercizio a seguito della fine dei lavori.

1.2 Premessa

Nelle immagini seguenti si riportano le aree della centrale oggetto di modifica.



Figura 1: Inquadramento generale impianto San Giacomo



Figura 2: Inquadramento zona Invaso di Piaganini



Figura 3: Inquadramento zona centrali di San Giacomo (in quota)

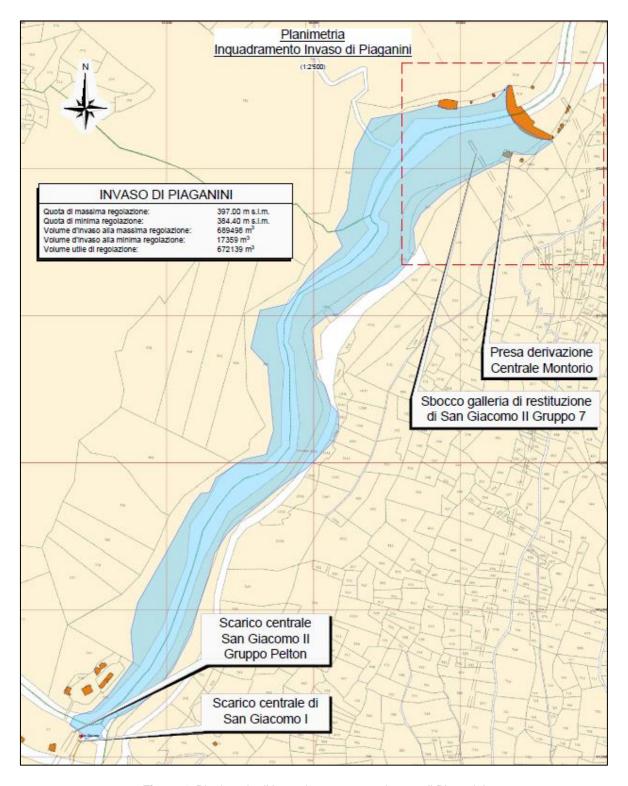


Figura 4: Planimetria di inquadramento zona Invaso di Piaganini

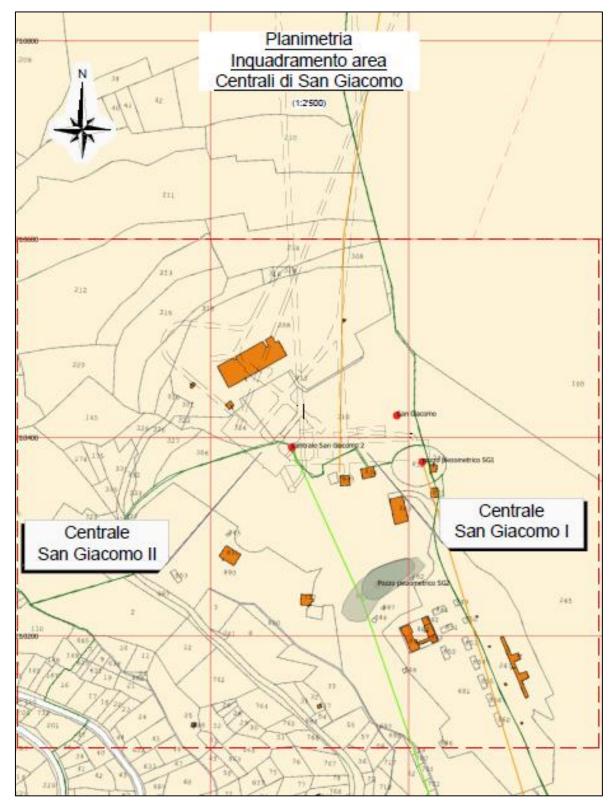


Figura 5: Planimetria di inquadramento zona centrali di San Giacomo (in quota)

Lo studio si articola nelle seguenti attività:

- Inquadramento dell'area di progetto e definizione dei limiti acustici;
- Monitoraggio acustico: rilievi fonometrici in situ eseguiti in periodo diurno (06:00 22:00) e notturno
 (22:00 06:00) per la caratterizzazione del clima acustico e del rumore residuo ante operam nell'area di intervento e presso i recettori limitrofi più critici e potenzialmente disturbati;
- Simulazione acustica degli scenari acusticamente più critici della fase di cantiere mediante software previsionale, con ricostruzione tridimensionale degli edifici, delle sorgenti e dell'ambiente di propagazione;
- Valutazione previsionale dell'impatto acustico della fase di esercizio;
- Analisi dei risultati e verifica di conformità ai limiti acustici vigenti;
- Eventuale richiesta di deroga ai limiti acustici per la fase di cantiere;
- Valutazione di eventuali interventi di mitigazione acustica necessari al rispetto dei limiti.

2. RIFERIMENTI NORMATIVI

Lo studio acustico è stato svolto seguendo le indicazioni e prescrizioni della seguente normativa nazionale e regionale:

- DPCM 1 marzo 1991 "Limiti massimi di esposizione al rumore negli ambienti abitativi e nell'ambiente esterno";
- Legge n° 447/1995 "Legge quadro sull'inquinamento acustico";
- DPCM 14 novembre 1997 "Determinazione dei valori limite delle sorgenti sonore";
- DMA 16 marzo 1998 "Tecniche di rilevamento e di misurazione dell'inquinamento acustico";
- DPR 18 novembre 1998 n° 459 "Norme in materia di inquinamento da traffico ferroviario";
- DPR 30 marzo 2004 n° 142 "Disposizioni per il contenimento e la prevenzione dell'inquinamento acustico derivante dal traffico veicolare, a norma dell'articolo 11 della legge 26 ottobre 1995, n° 447";
- UNI ISO 9613-2:2006 "Acustica Attenuazione sonora nella propagazione all'aperto Parte 2: Metodo generale di calcolo".
- Legge Regionale n. 23 del 17 luglio 2007 "Disposizioni per il contenimento e per la riduzione dell'inquinamento acustico nell'ambiente esterno e nell'ambiente abitativo". "Norme per la tutela dell'ambiente esterno e dell'ambiente abitativo dall'inquinamento acustico nella Regione Marche";
- D.G.R. n. 770/P del 14 novembre 2011 "Legge regionale 17 luglio 2007, n. 23 recante "Disposizioni per il contenimento e la riduzione dell'inquinamento acustico nell'ambiente esterno e nell'ambiente abitativo".
 Approvazione criteri e disposizioni regionali".

3. DESCRIZIONE DELLE ATTIVITÀ

Enel GP ritiene opportuno potenziare l'impianto di San Giacomo con l'installazione di un nuovo gruppo reversibile per potenziare l'impianto anche alla luce della maggiore flessibilità operativa. Il progetto prevede diverse aree di intervento all'imbocco, al bacino di valle, in quota nell'area delle centrali I e II e nei pressi del pozzo piezometrico in quota.

Le nuove opere civili a progetto includono:

- una nuova centrale in caverna, che ospita il nuovo gruppo reversibile;
- una nuova galleria idraulica forzata di valle;
- una nuova galleria di accesso alla nuova centrale;
- una nuova galleria per lo scavo della nuova centrale;
- una nuova galleria di partenza raise boring;
- una nuova condotta forzata tra innesto e nuova centrale;
- un nuovo pozzo piezometrico di valle.

3.1 Descrizione attività nella fase di cantiere

L'indicazione delle aree di cantiere è contenuta nella tavola denominata "Piano di cantierizzazione" GRE.EEC.D.29.IT.H.51386.00.161.00. Queste zone vengono rappresentate nelle figure seguenti.

Il cantiere sarà attivo solamente nel periodo di riferimento diurno (06:00 – 22:00).

A seguito delle fasi di cantiere, avverranno le operazioni di collaudo e messa in esercizio del nuovo gruppo, consistenti in:

- Commissioning (prove funzionali in bianco, prove per parti);
- Primo avviamento:
- Perfezionamento funzionale;
- Collaudo e accettazione provvisoria;
- Esercizio provvisorio;
- Accettazione finale.

Gli scavi in sotterraneo verranno eseguiti tramite tecnica convenzionale con esplosivo.

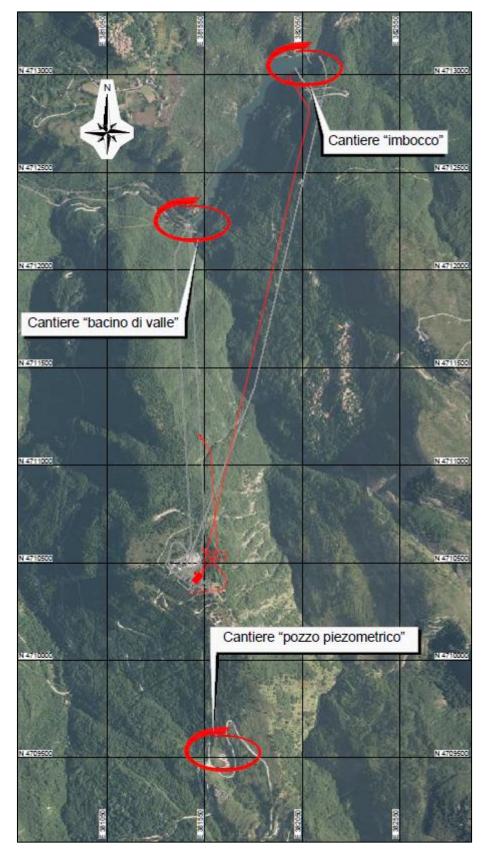


Figura 6: Inquadramento generale aree di cantiere

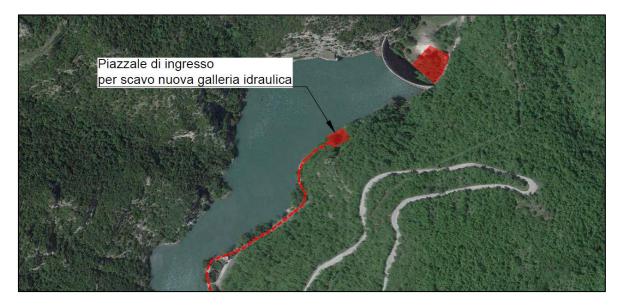


Figura 7: Zona cantiere "imbocco"

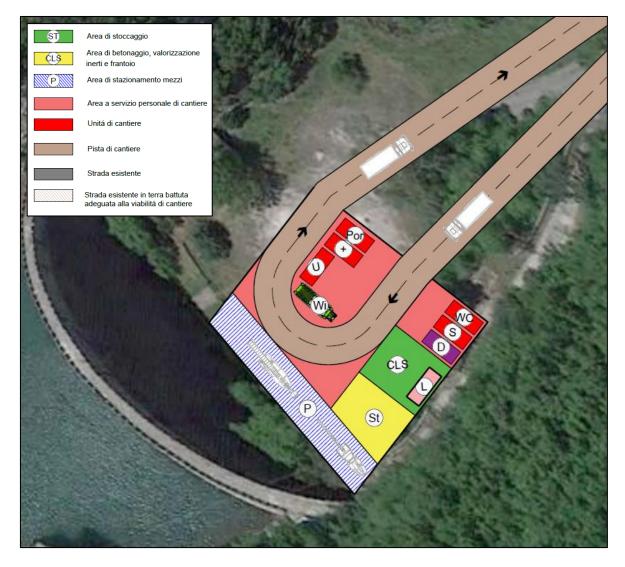


Figura 8: Cantiere "imbocco"

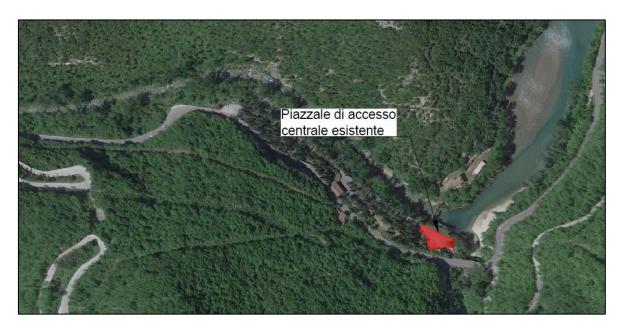


Figura 9: Area cantiere "bacino di valle"



Figura 10: Area cantiere "pozzo piezometrico"

3.2 Descrizione attività nella fase di esercizio

Nella fase di esercizio saranno attivi sia gli impianti esistenti che la nuova centrale in caverna sia nel periodo di riferimento diurno (06:00 - 22:00) che notturno (22:00 - 06:00).

<u>La nuova centrale in caverna sarà installata all'interno del versante,</u> con posizione individuata in modo da ottimizzare la connettività con l'impianto esistente.

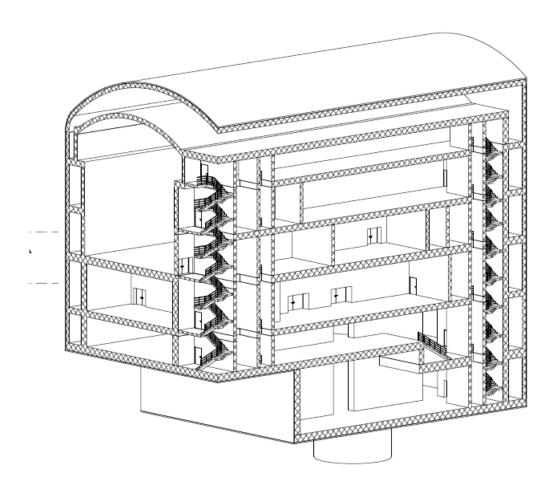


Figura 11: Vista 3D nuova centrale San Giacomo III

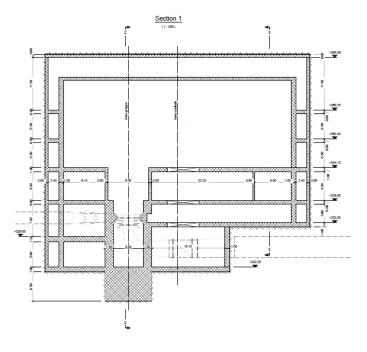


Figura 12: Sezione 1 della centrale San Giacomo III

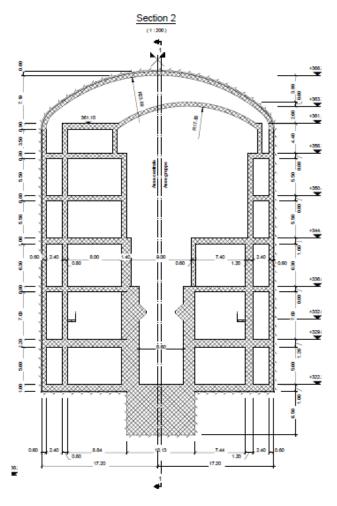


Figura 13: Sezione 2 della centrale San Giacomo III

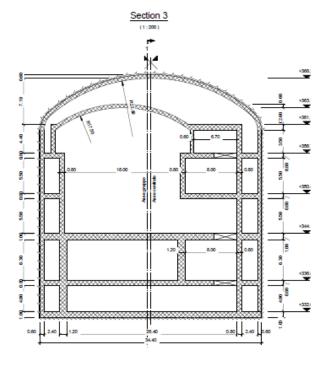


Figura 14: Sezione 3 della centrale San Giacomo III

4. DESCRIZIONE DELL'AREA OGGETTO DI STUDIO

4.1 Inquadramento area

La centrale idroelettrica di San Giacomo collega idraulicamente i serbatoi di Provvidenza e Piaganini.

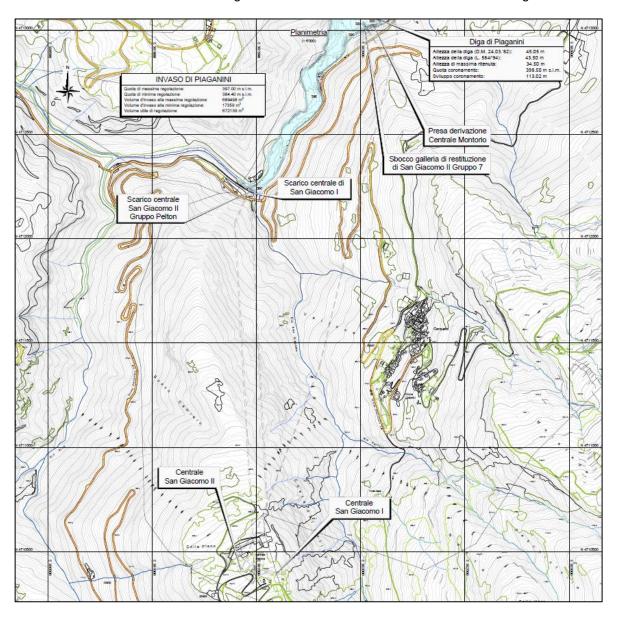


Figura 15: Planimetria di inquadramento CTR

Per la descrizione delle opere idrauliche e civili, si rimanda alla Relazione Idraulica.

L'area su cui insiste il progetto è ubicata nel comune di Fano Adriano (TE) ed ha destinazione d'uso agricola/rurale. Sono presenti sporadici borghi o edifici singoli residenziali.

La sorgente di rumore principale è la rumorosità derivante dal traffico veicolare sulla SS80.

4.2 Descrizione recettori principali

I recettori più critici individuati nelle aree circostanti, presi come riferimento nel presente studio, sono i seguenti:

POSTAZIONE	DESCRIZIONE / UBICAZIONE
R1	Edificio residenziale, Foresteria Enel A Nord della diga e della futura area di cantiere "imbocco"
R2	Edificio residenziale privato all'interno della proprietà Enel, nella futura zona di cantiere chiamata "bacino di valle"

Tabella 1: Descrizione recettori

Nella seguente immagine se ne riporta l'ubicazione:



Figura 16: Ubicazione recettori principali

5. LIMITI ACUSTICI

5.1 Piano Regolatore Generale comunale

Il comune di Fano Adriano (TE) non ha approvato attualmente un Piano di Classificazione Acustica del Territorio.

In attesa di una futura zonizzazione acustica del territorio, ai sensi del DPCM 01/03/1991, si applicano per le sorgenti sonore fisse i seguenti limiti di "accettabilità":

ZONIZZAZIONE	LIMITE DIURNO Leq (A)	LIMITE NOTTURNO Leq (A)
Tutto il territorio nazionale	70	60
Zona A (decreto ministeriale n. 1444/68)	65	55
Zona B (decreto ministeriale n. 1444/68)	60	50
Zona esclusivamente industriale	70	70

Tabella 2: Limiti acustici vigenti

Per definire i limiti acustici vigenti, è necessario fare riferimento al Piano Regolatore Generale comunale adottato. Ai sensi del DPCM 01/03/1991, i recettori e le aree di intervento ricadono in aree classificate come "tutto il territorio nazionale". Nella seguente tabella vengono indicati i limiti acustici di accettabilità vigenti.

Visto che in fase di esercizio gli impianti saranno attivi nell'arco delle 24 ore giornaliere, si fa riferimento sia al periodo diurno (06:00 - 22:00) che a quello notturno (22:00 - 06:00).

		LIMITE DI ACCETTABILITÀ			
POSTAZIONE	ZONIZZAZIONE	DIURNO [dB(A)]	NOTTURNO [dB(A)]		
R1	Tutto il territorio nazionale	70	60		
R2	Tutto il territorio nazionale	70	60		

Tabella 3: Limiti acustici vigenti ai recettori

Per le sorgenti in progetto, per la fase di esercizio, in ambiente esterno è prevista inoltre la verifica di conformità con i limiti differenziali per i recettori residenziali.

Il D.P.C.M. 14.11.97 definisce il criterio del limite differenziale, che consiste nel verificare che, indipendentemente dalla Classe acustica di appartenenza, in ambiente abitativo a finestre aperte e chiuse,

la differenza tra il rumore ambientale (rumore disturbante in aggiunta al rumore residuo) e il rumore residuo (ovvero quello che si rileva in assenza della sorgente disturbante) non superi il valore di 5 dB in periodo diurno (06:00–22:00) e di 3 dB in periodo notturno (22:00 – 06:00).

Il criterio differenziale non si applica nei seguenti casi, in quanto ogni effetto del rumore è da ritenersi trascurabile:

- a) se il rumore misurato a finestre aperte sia inferiore a 50 dB(A) in periodo diurno o 40 dB(A) in periodo notturno;
- b) se il livello del rumore ambientale misurato a finestre chiuse sia inferiore a 35 dB(A) in periodo diurno o 25 dB(A) in periodo notturno.

Il criterio differenziale non si applica alla rumorosità prodotta:

- dalle infrastrutture stradali, ferroviarie, aeroportuali e marittime;
- da attività e comportamenti non connessi con esigenze produttive, commerciali e professionali;
- da servizi e impianti fissi dell'edificio adibiti ad uso comune, limitatamente al disturbo provocato all'interno dello stesso.

5.2 Infrastrutture Stradali

La strada limitrofa all'area di intervento (SS80) è classificata come Extraurbana Secondaria Cb. Secondo la Tabella 2 del Decreto Presidente della Repubblica n° 142 del 30 marzo 2004 i limiti vigenti sono i seguenti:

Tabella 2 D.P.R. 142/2004 (STRADE ESISTENTI E ASSIMILABILI) (ampliamenti in sede, affiancamenti e varianti)

TIPO DI STRADA	SOTTOTIPI A FINI ACUSTICI		Scuole*, ospedal di rip	•	Altri ricettori		
(secondo codice della strada)	(Secondo norme CNR 1980 e direttive PUT)	pertinenza acustica) (m)	Diurno dB(A)	Notturno dB(A)	Diurno dB(A)	Notturno dB(A)	
		100 (fascia A)			70	60	
A - autostrada		150 (fascia B)	50	40	65	55	
B - extraurbana		100 (fascia A)			70	60	
principale		150 (fascia B)	50	40	65	55	
	Ca (strade a carreggiate	100 (fascia A)	50	40	70	60	
C - extraurbana	separate e tipo IV CNR 1980)	150 (fascia B)		40	65	55	
secondaria	Cb (tutte le altre strade	100 (fascia A)	50	40	70	60	
	extraurbane secondarie)	50 (fascia B)	30	40	65	55	
D - urbana di	Da (strade a carreggiate separate e interquartiere)	100	50	40	70	60	
scorrimento	Db (Tutte le altre strade urbane di scorrimento)	100	50	40	65	55	
E - urbana di quartiere		30	definiti dai Comuni, nel rispetto dei valori riportati in tabella C allegata al D.P.C.M. in data 14 novembre 1997 e comunque in modo conforme alla				
F - locale		30	zonizzazione acustica delle aree urbane, come prevista dall'art. 6, comma 1, lettera a), della legge n. 447 del 1995.				

^{*} Per le scuole vale il solo limite diurno

Tabella 4: Fasce pertinenza strade

Qualora i valori di cui alla tabella precedente e, al di fuori della fascia di pertinenza, i valori stabiliti nella tabella C del Decreto del Presidente del Consiglio dei Ministri del 14 novembre 1997, non siano tecnicamente conseguibili, ovvero qualora in base a valutazioni tecniche, economiche o di carattere ambientale si evidenzi l'opportunità di procedere ad interventi diretti sui ricettori, deve essere assicurato il rispetto dei seguenti limiti:

- 35 dB(A) Leq notturno per ospedali, case di cura e case di riposo;
- 40 dB(A) Leq notturno per tutti gli altri ricettori;
- 45 dB(A) Leq diurno per le scuole.

Tali valori sono misurati al centro della stanza, a finestre chiuse, con il microfono posto all'altezza di 1.5 m dal pavimento.

5.3 Infrastrutture Ferroviarie

L'area in oggetto non ricade all'interno di nessuna fascia di pertinenza ferroviaria.

Il Decreto Presidente della Repubblica n° 459 del 18 novembre 1998 "Regolamento recante norme di esecuzione dell'articolo 11 della legge 26 ottobre 1995 (n° 447), in materia di inquinamento acustico derivante da traffico ferroviario" fissa i valori limite di immissione per il rumore generato dall'esercizio delle infrastrutture delle ferrovie e delle linee metropolitane di superficie, con esclusione delle tramvie e delle funicolari.

6. MONITORAGGIO ACUSTICO

6.1 Metodologia e strumentazione usata per il monitoraggio acustico

I rilievi fonometrici hanno avuto lo scopo di determinare il clima acustico attuale ed il livello di rumorosità residuo ante operam. È stata eseguita una campagna di monitoraggio in periodo diurno ed una in periodo notturno con misure di breve durata (10 - 20 minuti) nelle seguenti postazioni:

POSTAZIONE	RECETTORE	DESCRIZIONE / UBICAZIONE
SG-1	R1	Edificio residenziale, nei pressi della Foresteria Enel A Nord della diga e della futura area di cantiere "imbocco"
SG-2 R2		Edificio residenziale privato all'interno della proprietà Enel, nella futura zona di cantiere chiamata "bacino di valle"

Tabella 5: Postazioni di misura monitoraggio ante operam

Nell'immagine seguente è riportata l'ubicazione delle postazioni di misura.



Figura 17: Ubicazione postazioni di misura

Le misurazioni sono state eseguite secondo le prescrizioni del D.M. 16 marzo 1998 "Tecniche di rilevamento e misurazione dell'inquinamento acustico".

Le schede delle misure acustiche eseguite sono riportate in Allegato 1.

Di seguito si riporta la documentazione fotografica relativa ai rilievi eseguiti:



Figura 18: Postazione SG-1



Figura 20: Postazione PR-2



Figura 19: Postazione SG-1



Figura 21: Postazione PR-2

La strumentazione è stata calibrata, prima e dopo ciascuna campagna di rilevamenti, ad una pressione costante di 94 dB con calibratore di livello sonoro di precisione. Il valore della calibrazione finale non si è discostato rispetto alla precedente calibrazione, per un valore superiore, od uguale a 0,5 dB (art. 2 comma 3 D.M. 16 marzo 1998 "Tecniche di rilevamento e misurazione dell'inquinamento acustico").

Il rilevamento è stato effettuato utilizzando una catena di misura microfono, preamplificatore, fonometro integratore, che soddisfa i requisiti imposti dai commi 1, 2, 3 e 4 dell'art. 2 del Decreto del Ministero dell'Ambiente 16/03/98 "Tecniche di rilevamento e di misurazione dell'inquinamento acustico":

- Fonometro integratore IEC 61672/2002 Class 1
 IEC 60651/2001 IEC 60804/2000 Type 1
- Calibratore CEI 29-14, IEC 942/1998 Class 1
- Filtri per analisi in frequenza
 EN 61260 –1995 (IEC 1260)

Le misure sono state eseguite dall' Ing. Moreno Barbieri e dall' Ing. Mattia Viganò, personale competente in possesso dei requisiti indicati dalla Legge Quadro sul rumore 447/95 (Tecnico Competente in Acustica).

Gli strumenti utilizzati sono stati i seguenti:

- fonometro di marca "Larson Davis", modello "831" (integratore e analizzatore "Real Time" monocanale),
 numero di serie 0004268, di "Classe 1", conforme alle specifiche richieste dal D.P.C.M. 16/03/1998.
- **fonometro** di marca "Larson Davis", modello "831" (integratore e analizzatore "Real Time" monocanale), numero di serie 0002098, di "Classe 1", conforme alle specifiche richieste dal D.P.C.M. 16/03/1998.
- microfono per campo libero da 1/2", marca "PCB Group Company", modello 377B02, numero di serie
 LW166033, di "Classe 1"; attivando lo specifico SETUP, è stato possibile passare da microfono per campo libero FF (Free Field), a microfono ad incidenza casuale RI (Random incidence).
- microfono per campo libero da 1/2", marca "PCB Group Company", modello 377B02, numero di serie
 LW115648, di "Classe 1"; attivando lo specifico SETUP, è stato possibile passare da microfono per campo libero FF (Free Field), a microfono ad incidenza casuale RI (Random incidence).
- calibratore di marca "Larson Davis", mod. "CAL 200", numero di serie 13341, di "Classe 1".

La strumentazione sopra descritta è conforme agli standard EN60651/1994 e 60804/1994 per la Classe 1. Come richiesto dal D.P.C.M. 16/3/98, il fonometro ed il calibratore vengono tarati almeno ogni due anni da un Laboratorio Accreditato di Taratura (centro LAT).

Gli ultimi certificati di taratura sono stati rilasciati con i seguenti riferimenti:

- LAT 163/23448/9-A del 04/09/2020 per il fonometro LD 831 s.n.4268;
- LAT 163/26192-A del 26/11/2021 per il fonometro LD 831 s.n.2098;
- LAT 163/23447-A del 04/09/2020 per il calibratore LD s.n.13341.

Gli estratti dei certificati di taratura sono riportati in Allegato 2.

Il fonometro è stato impostato per l'acquisizione dei valori di livello sonoro e dei parametri statistici con intervallo di campionamento di 1 secondo.

L'analisi ed elaborazione dei dati è stata effettuata con software Noise & Vibration Works.

Eventuali eventi anomali, non indicativi del clima acustico presente nell'area, sono stati mascherati in fase di elaborazione delle misure.

Le condizioni atmosferiche si sono rivelate idonee allo svolgimento delle misure, con assenza di pioggia, vento, neve e nebbia.

Durante le misure si è sempre fatto uso di protezione antivento. Le misure sono avvenute in giorno feriale rappresentativo della rumorosità ambientale residua presente nell'area.

6.2 Monitoraggio acustico ante operam

La campagna di monitoraggio acustico è stata eseguita nella giornata di giovedì 30 giugno tra le ore 11:00 e le 12:00 in periodo diurno e tra le 22:30 e le 23:30 periodo notturno.

Durante le misure acustiche sono stati rilevati:

- livello di rumorosità complessiva durante il tempo di misura espresso in Leq(A) e andamento della rumorosità nel tempo;
- livelli in frequenza per bande di terzi d'ottava nell'intervallo 20 Hz 20 kHz;
- verifica eventuale presenza di componenti tonali o componenti impulsive;
- livelli statistici cumulativi L10, L50, L90.

I valori riscontrati nella campagna di monitoraggio acustico ante operam nelle postazioni presso i recettori abitativi esterni sono riportati nella seguente tabella.

Il clima acustico attuale è caratterizzato principalmente da:

- Rumorosità da traffico veicolare sulla SS80;
- Rumore derivante da grilli e cigale.

I valori rilevati si ritengono indicativi del clima acustico presente nell'area.

Tutti i valori misurati sono arrotondati a 0.5 dB.

	_	EVATI ANTE		TE DI FABILITÀ	LIMITE FASCIA PERTINENZA STRADALE - Fascia A		
POSTAZIONE	DIURNO [dB(A)] LAeq	NOTTURNO [dB(A)] LAeq	DIURNO [dB(A)]	NOTTURNO [dB(A)]	DIURNO [dB(A)]	NOTTURNO [dB(A)]	
SG-1	52.5	36.5	70	60	70	60	
SG-2	54.0	41.0	70	60	70	60	

Tabella 6: Confronto valori misurati con limiti accettabilità

Le schede delle misure acustiche eseguite sono riportate in Allegato 1.

7. VALUTAZIONE DI IMPATTO ACUSTICO – FASE DI CANTIERE

L'obiettivo della valutazione di impatto acustico della fase di cantiere è verificare il rispetto dei limiti acustici vigenti ed eventualmente fare una richiesta di deroga.

Vengono di seguito analizzati i seguenti scenari di progetto maggiormente critici, ovvero:

- SCENARIO 1: Massima rumorosità durante l'attività di scavo con utilizzo di esplosivo nell'area cantiere imbocco e nell'area cantiere pozzo piezometrico (per la verifica del limite differenziale nella condizione più critica);
- SCENARIO 2: Rumorosità complessiva nel periodo di riferimento diurno di attività di scavo con utilizzo di esplosivo, attività di demolizione e costruzione nelle tre aree di cantiere (aree esterne), attività impianto di betonaggio (per la verifica dei limiti assoluti e differenziali nella condizione di operatività standard).

La valutazione di impatto acustico è stata eseguita considerando l'attività del cantiere all'interno del solo periodo diurno (06:00 - 22:00).

Per la valutazione di impatto acustico è stato utilizzato il programma di simulazione acustica ambientale SoundPLAN, conforme alla norma ISO 9613. Le caratteristiche dell'area, l'orografia del terreno, gli edifici e gli ingombri esistenti oltre alle sorgenti in progetto sono stati inseriti nel modello di calcolo.

7.1 Caratteristiche delle sorgenti di rumore

Le sorgenti di rumore considerate nel modello di simulazione acustica della fase di cantiere, per le varie aree di lavoro, e le loro caratteristiche di emissione sonora sono riportate nella tabella seguente:

Periodo di attività del cantiere	Tipo Sorgente	N°	LW (dBA)	Ore di funzionamento	LWeq(dBA)		
AREA CANTIERE IMBOCCO							
	Perforatrice	1	120	4	114.0		
	Escavatore	1	107	8	104.0		
08-18	Ruspa Cingolata	1	110	6	105.7		
	Carico Camion	1	110	4	104.0		
	Utilizzo esplosivo	1	139	0.001	97.0		
AREA CANTIERE IMPIANTI DI BETONAGGIO E FRANTUMAZIONE							
08-18	Impianto Betonaggio	1	104	10	102.0		
08-18	Impianto Frantumazione	1	118	6	113.7		

Periodo di attività del cantiere	Tipo Sorgente	N°	LW (dBA)	Ore di funzionamento	LWeq(dBA)		
AREA CANTIERE POZZO PIEZOMETRICO							
	Perforatrice	1	120	4	114.0		
	Escavatore	1	107	8	104.0		
08-18	Ruspa Cingolata	1	110	6	105.7		
	Carico Camion	1	110	4	104.0		
	Utilizzo esplosivo	1	139	0.001	97.0		
AREA CANTIERE BACINO DI VALLE							
08-18	Escavatore	1	107	8	104.0		
00-10	Carico Camion	1	110	4	104.0		

Tabella 7: Tabella sorgenti di rumore utilizzate nella modellazione

Note:

- le sorgenti sono state simulate come puntuali, con inserimento nel modello del livello di potenza sonora globale indicato e della durata di funzionamento all'interno del periodo di riferimento diurno;
- nello scenario con simulazione della massima rumorosità durante l'attività di scavo con esplosivo è stata ipotizzata la situazione peggiore;
- nello scenario di valutazione dei livelli complessivi nel periodo di riferimento diurno l'attività di scavo con esplosivo è stata considerata cautelativamente con una durata di 5 secondi e ripetizione di due eventi nell'arco dell'intero periodo;
- nello scenario 2 è stato considerato un flusso di 25 mezzi pesanti al giorno in accesso alle aree di cantiere e di conferimento dei materiali di scavo.

7.2 Modello di simulazione acustica

Sono state inserite nel modello di calcolo le sorgenti di rumore descritte al paragrafo precedente con i rispettivi valori di emissione sonora.

Di seguito si riporta un'immagine esportata dal modello di simulazione tridimensionale, con vista generale dell'area vasta di indagine ed evidenza dell'orografia del territorio interessato:

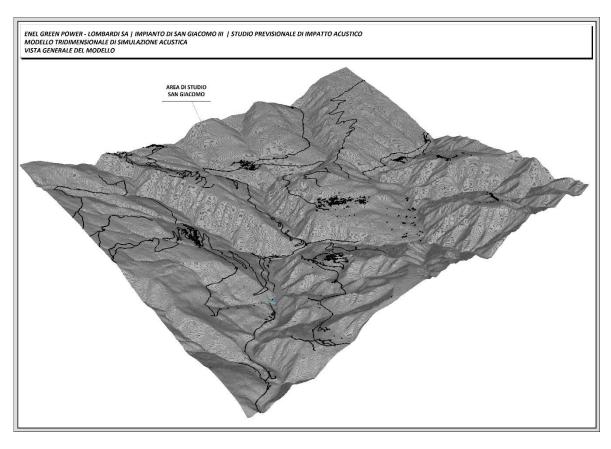


Figura 22: Modello di simulazione – vista generale 3D

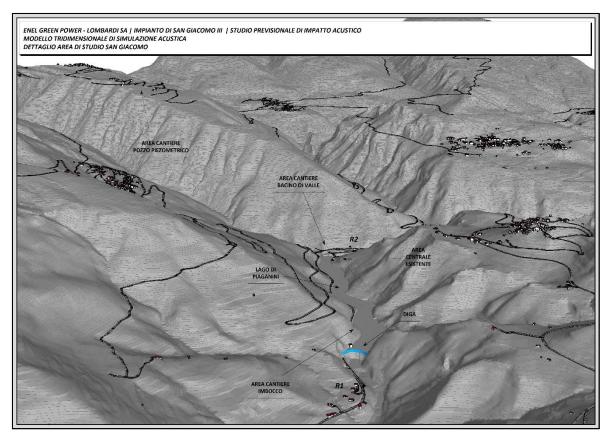


Figura 23: Modello di simulazione – vista di dettaglio 3D

Il modello è stato ricostruito con l'utilizzo della cartografia di base derivante dalla Carte Tecnica Numerica scala 1:10000 della Regione Abruzzo, resa disponibile in formato GIS .shp.

In particolare, è stata ricostruita l'orografia mediante le curve di livello e sono stati inseriti i principali elementi come l'edificato e la rete stradale.

Le sorgenti di rumore sono state posizionate nella corretta ubicazione, simulando l'effetto della propagazione delle onde sonore in ambiente esterno.

La valutazione di impatto acustico è stata eseguita con calcolo puntuale in corrispondenza dei recettori di riferimento circostanti e con mappa di rumore orizzontale alla quota di riferimento di 4 m sul piano campagna su tutta l'area di studio.

Il calcolo è stato impostato con i seguenti principali parametri:

Parametri generali

_	Numero di riflessioni	1			
-	Temperatura dell'aria	15°C			
-	Umidità relativa dell'aria	70%			
-	Pressione atmosferica	101,325 Kpa			
-	Coefficiente di assorbimento del terreno	G = 1			
-	Coefficiente di assorbimento degli edifici	$\alpha = 0.2$			
Pa	Parametri specifici calcolo mappe acustiche griglia orizzontale				
-	Passo del reticolo di calcolo lungo la coordinata x	10 m			
_	Passo del reticolo di calcolo lungo la coordinata v	10 m			

7.3 Valori della simulazione acustica

I livelli di rumore calcolati puntualmente dal modello in corrispondenza dei ricettori di riferimento, per gli scenari simulati, sono i seguenti:

POSTAZIONE	LIVELLO DI PRESSIONE SONORA STIMATO		PERIODO DIURNO [dB(A)]	
	Descrizione		SCENARIO	
			2	
R1	Edificio residenziale, Foresteria Enel A Nord della diga e della futura area di cantiere "imbocco"	64.4	43.6	
R2	Edificio residenziale privato all'interno della proprietà Enel, nella futura zona di cantiere chiamata "bacino di valle"	45.3	53.8	

Tabella 8: Livelli pressione sonora stimati ai recettori

Dai risultati degli scenari 1 e 2 si evince come nella valutazione sull'arco completo del periodo di riferimento diurno l'influenza delle attività di scavo con uso di esplosivo siano trascurabili, presso i recettori di riferimento, rispetto alle altre attività di cantiere previste.

Di seguito si riportano le viste planimetriche con la mappa di rumorosità elaborata su griglia orizzontale a quota 4 m dal piano campagna, nei due scenari simulati nelle zone di cantiere

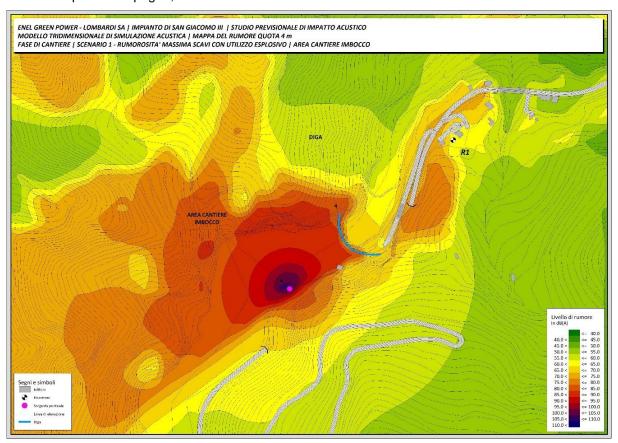


Figura 24: Fase di Cantiere Scenario 1 | Mappa della rumorosità a quota 4 m | AREA IMBOCCO

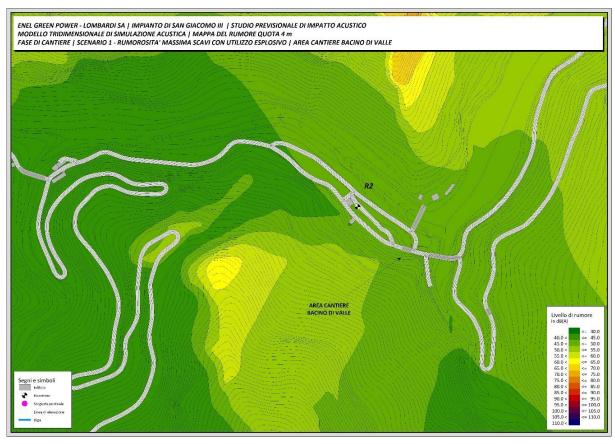


Figura 25: Fase di Cantiere Scenario 1 | Mappa della rumorosità a quota 4 m | AREA BACINO DI VALLE

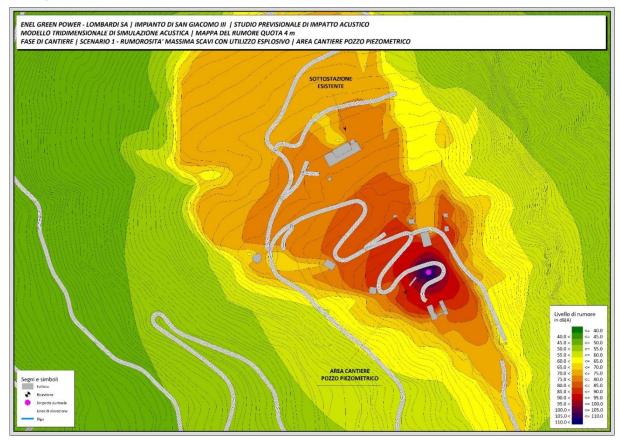


Figura 26: Fase di Cantiere Scenario 1 | Mappa della rumorosità a quota 4 m | AREA POZZO PIEZOMETRICO

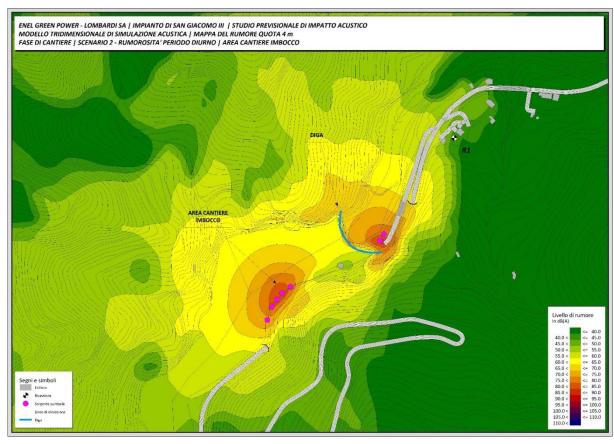


Figura 27: Fase di Cantiere Scenario 2 | Mappa della rumorosità a quota 4 m | AREA IMBOCCO

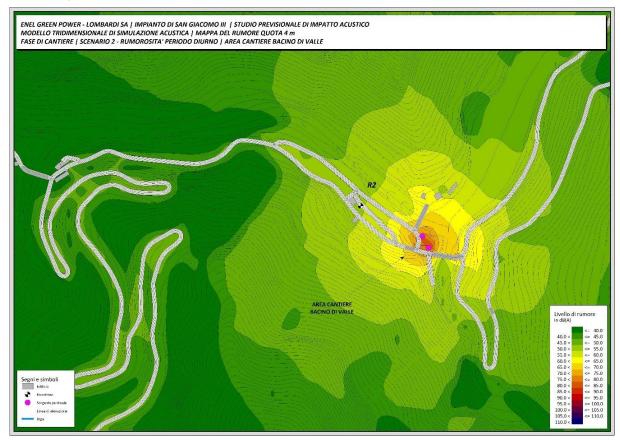


Figura 28: Fase di Cantiere Scenario 2 | Mappa della rumorosità a quota 4 m | AREA BACINO DI VALLE

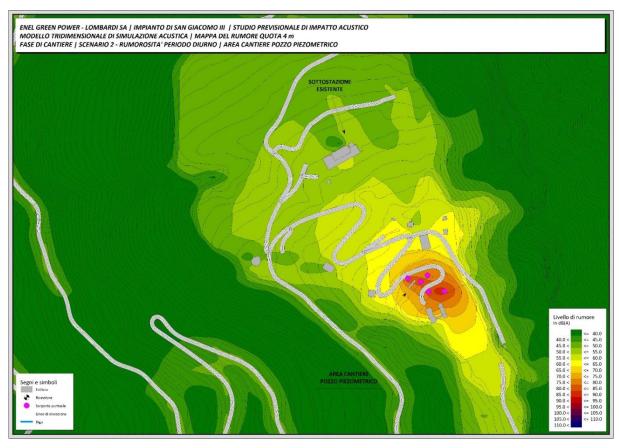


Figura 29: Fase di Cantiere Scenario 2 | Mappa della rumorosità a quota 4 m | AREA POZZO PIEZOMETRICO

8. VALUTAZIONE DI IMPATTO ACUSTICO – FASE DI ESERCIZIO

La nuova sorgente in progetto analizzata è la nuova centrale in caverna (San Giacomo III).

Visto che questa sarà posizionata all'interno del versante ad una profondità di circa 250 m, non genererà emissioni sonore all'esterno.

Si considerano perciò i nuovi macchinari ed impianti in progetto acusticamente ininfluenti rispetto alla situazione attuale.

I livelli misurati in fase di monitoraggio acustico sono, perciò, rappresentativi anche dei livelli previsti in fase di esercizio a fine lavori e sono da confrontarsi con i limiti vigenti.

9. VERIFICA DI CONFORMITÀ CON I LIMITI ACUSTICI

Sulla base dei valori di simulazione e dei valori delle misure acustiche eseguite, viene eseguita la verifica di conformità con i limiti acustici vigenti in corrispondenza dei recettori di riferimento per la fase di cantiere e quella di esercizio (tutti i valori sono arrotondati a 0.5 dB).

9.1 Verifica limiti assoluti di accettabilità

Per la verifica dei limiti di immissione della fase di cantiere si è proceduto alla somma del livello calcolato dal modello presso i recettori con il livello del rumore misurato ante operam, così da ottenere la stima del rumore ambientale previsto con le sorgenti funzionanti.

FASE DI CANTIERE – Scenario 2							
PERIODO DIURNO							
RECETTORE	CLASSE ACUSTICA	LPS STIMATO [dB(A)]	VALORE MISURATO RUMORE RESIDUO [dB(A)]	SOMMA LPS STIMATO + RUMORE RESIDUO [dB(A)]	LIMITE DI ACCETTABILITÀ [dB(A)]	VERIFICA CONFORMITÀ	
R1	TTN	43.5	52.5	53.0	70	POSITIVA	
R2	TTN	54.0	54.0	57.0	70	POSITIVA	

Tabella 9: Verifica conformità limiti di accettabilità fase di cantiere – Scenario 2

Per la fase di esercizio si fa riferimento ai risultati delle misure acustiche eseguite ante operam considerato che non sono previste variazioni sostanziali dei livelli di rumore emessi in ambiente esterno:

FASE DI ESERCIZIO						
PERIODO DIURNO						
RECETTORE	CLASSE ACUSTICA	LIMITE DI ACCETTABILITÀ [dB(A)]	VERIFICA CONFORMITÀ			
R1	TTN	52.5	70	POSITIVA		
R2	TTN	54.0	70	POSITIVA		

Tabella 10: Verifica conformità limiti di accettabilità fase di esercizio, periodo diurno

FASE DI ESERCIZIO						
PERIODO NOTTURNO						
RECETTORE	CLASSE ACUSTICA	LPS MISURATO [dB(A)]	LIMITE DI ACCETTABILITÀ [dB(A)] VERIFICA CONFORMITÀ			
R1	TTN	36.5	60	POSITIVA		
R2	TTN	41.0	60	POSITIVA		

Tabella 11: Verifica conformità limiti di accettabilità fase di esercizio, periodo notturno

9.2 Verifica limiti differenziali

Il valore limite differenziale, ovvero la differenza tra rumore ambientale (con impianti in oggetto attivi) e rumore residuo, è pari a 5 dB per il periodo diurno.

FASE DI CANTIERE – Scenario 1							
PERIODO DIURNO							
RECETTORE	LPS STIMATO [dB(A)]	RUMORE RESIDUO (Valore misurato) [dB(A)]	RUMORE AMBIENTALE (Somma LPS stimato + rumore residuo) [dB(A)]	DIFFERENZA (Rumore ambientale – Rumore residuo) [dB]	LIMITE DIFFERENZIALE [dB]	VERIFICA CONFORMITÀ	
R1 TTN	64.5	52.5	65.0	12.5	5.0	NEGATIVA	
R2 TTN	45.5	54.0	54.5	0.5	5.0	POSITIVA	

Tabella 12: Verifica conformità limite differenziale fase di cantiere - Scenario 1

FASE DI CANTIERE – Scenario 2							
PERIODO DIURNO							
RECETTORE	LPS STIMATO [dB(A)]	RUMORE RESIDUO (Valore misurato) [dB(A)]	RUMORE AMBIENTALE (Somma LPS stimato + rumore residuo) [dB(A)]	DIFFERENZA (Rumore ambientale – Rumore residuo) [dB]	LIMITE DIFFERENZIALE [dB]	VERIFICA CONFORMITÀ	
R1 TTN	43.5	52.5	53.0	0.5	5.0	POSITIVA	
R2 TTN	54.0	54.0	57.0	3.0	5.0	POSITIVA	

Tabella 13: Verifica conformità limite differenziale fase di cantiere – Scenario 2

Per la fase di cantiere è evidente un superamento consistente del limite diurno presso il recettore R1 nello Scenario 1, in corrispondenza della massima rumorosità durante attività di scavo con uso di esplosivi, mentre per lo scenario 2 l'incremento atteso dei livelli è contenuto all'interno del limite.

Per la fase di esercizio, come precedentemente descritto, non si prevede una variazione dei livelli sonori in ambiente esterno rispetto alla situazione attuale, nella quale il contributo della centrale non è percepibile presso i recettori di riferimento, sia in periodo diurno che notturno.

10. CONCLUSIONI

Dalla campagna di monitoraggio acustico del rumore ambientale eseguita risulta che il clima acustico attuale è caratterizzato principalmente dalla rumorosità derivante dal traffico veicolare sulla SS80.

Non sono state riscontrate emissioni sonore rilevanti generate della centrale esistente.

Non sono state riscontrate ulteriori sorgenti che possano creare criticità.

È stato valutato l'impatto delle emissioni sonore generato dalla fase di cantiere e dalla fase di esercizio presso i recettori residenziali circostanti più critici presi come riferimento.

Le nuove opere previste verranno realizzate principalmente "in caverna", all'interno del versante, mediante la realizzazione di gallerie. Le emissioni acustiche principali saranno quindi limitate per la fase di esercizio alle sole fasi iniziali di scavo e demolizione/costruzione, mentre per la fase di esercizio, non si prevede la realizzazione/installazione di nuove sorgenti sonore significative in ambiente esterno.

Per quanto riguarda la fase di cantiere, la valutazione è stata eseguita solo in periodo diurno e sono stati considerati due scenari potenzialmente di maggiore criticità dal punto di vista acustico:

- SCENARIO 1: Massima rumorosità durante l'attività di scavo con utilizzo di esplosivo nell'area cantiere imbocco e nell'area cantiere pozzo piezometrico (per la verifica del limite differenziale nella condizione più critica);
- SCENARIO 2: Rumorosità complessiva nel periodo di riferimento diurno di attività di scavo con utilizzo di esplosivo e attività di demolizione e costruzione nelle tre aree di cantiere (aree esterne), attività impianto di betonaggio (per la verifica dei limiti assoluti e differenziali nella condizione di operatività standard).

Il primo scenario è stato considerato principalmente per valutare i livelli massimi attesi ai recettori durante l'attività più impattante con l'uso di esplosivo, mentre il secondo valuta il valore globale sul periodo di riferimento.

Per quanto riguarda la fase di esercizio, i valori misurati durante il monitoraggio ante operam sono rappresentativi dei livelli sonori previsti a seguito della fine dei lavori, poiché le macchine e gli impianti che verranno installati non sono acusticamente rilevanti in ambiente esterno.

Si sottolinea, inoltre, che attualmente il rumore derivante dalla centrale è mascherato dal rumore del traffico stradale.

Dai risultati dei calcoli eseguiti e dal confronto coi limiti acustici vigenti, l'unica possibile criticità emersa riguarda i valori massimi riscontrabili presso il recettore R1 nello scenario 1 della fase di cantiere durante l'esecuzione delle volate.

Considerati:

 la mancanza di informazioni di dettaglio sulle sorgenti sonore legate ai macchinari che verranno effettivamente utilizzati per le attività di cantiere e la particolare situazione con sviluppo delle attività principalmente all'interno del versante, acusticamente schermate verso l'ambiente esterno;

- l'assenza di recettori effettivamente sensibili (il recettore R1 foresteria a servizio dei lavoratori dell'impianto è di proprietà di Enel GP);
- la limitata occorrenza dei livelli massimi calcolati, pari a 65 dB presso il recettore R1, ipotizzabili solo per le prime volate in concomitanza dell'attacco delle opere di realizzazione delle gallerie, mentre successivamente le attività saranno svolte all'interno delle gallerie stesse e quindi acusticamente schermate;

non si ritiene necessaria una richiesta di deroga ai limiti acustici vigenti durante le attività di cantiere.

I livelli previsti presso i recettori sensibili esterni per la fase di esercizio risultano conformi ai limiti assoluti di accettabilità ed ai limiti differenziali.

Ing. Mattia Viganò

Tecnico Competente in Acustica secondo Legge 447/95 Regione Lombardia Decreto n. 11049 del 03/10/2007 Iscrizione ENTECA nº 2250 Ing. Moreno Barbieri

Tecnico Competente in Acustica secondo Legge 447/95 Regione Emilia-Romagna Determina n. 5299 del 25/03/2019 Iscrizione ENTECA n° 10601

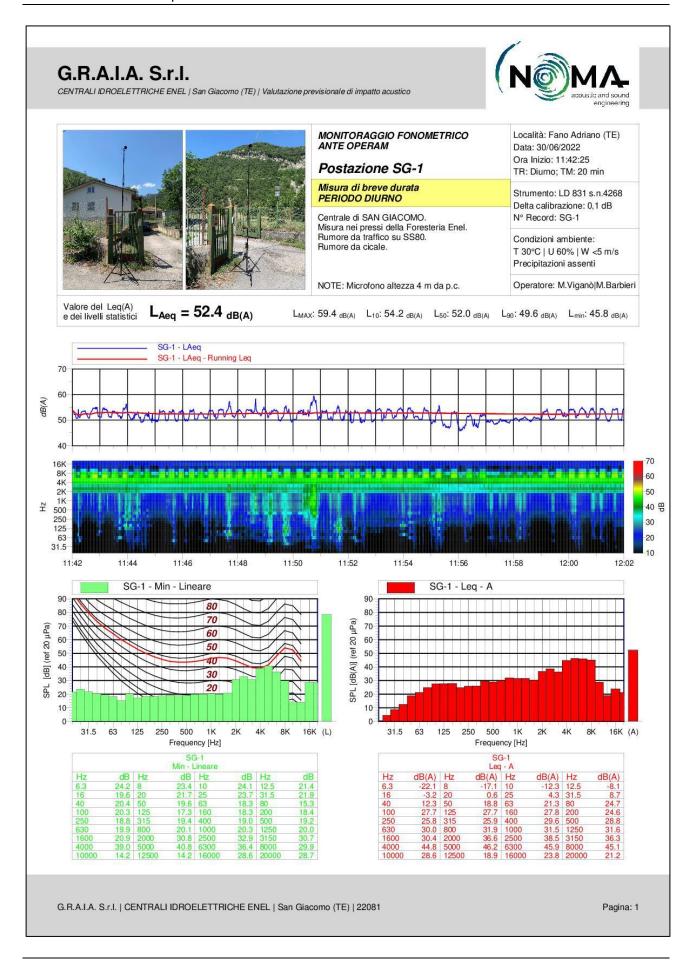
Jones Backen'

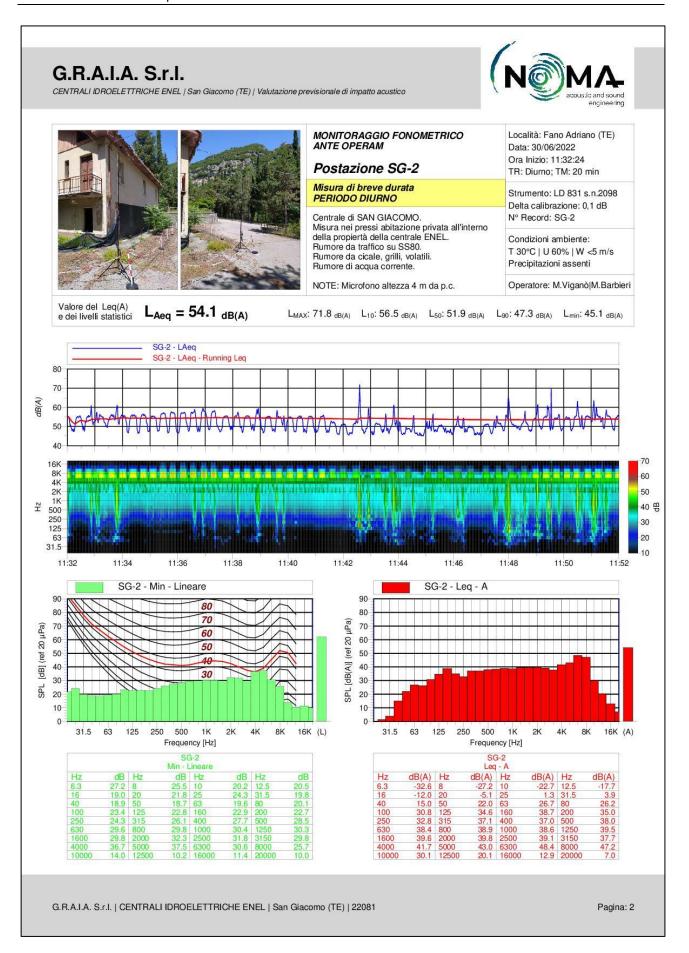


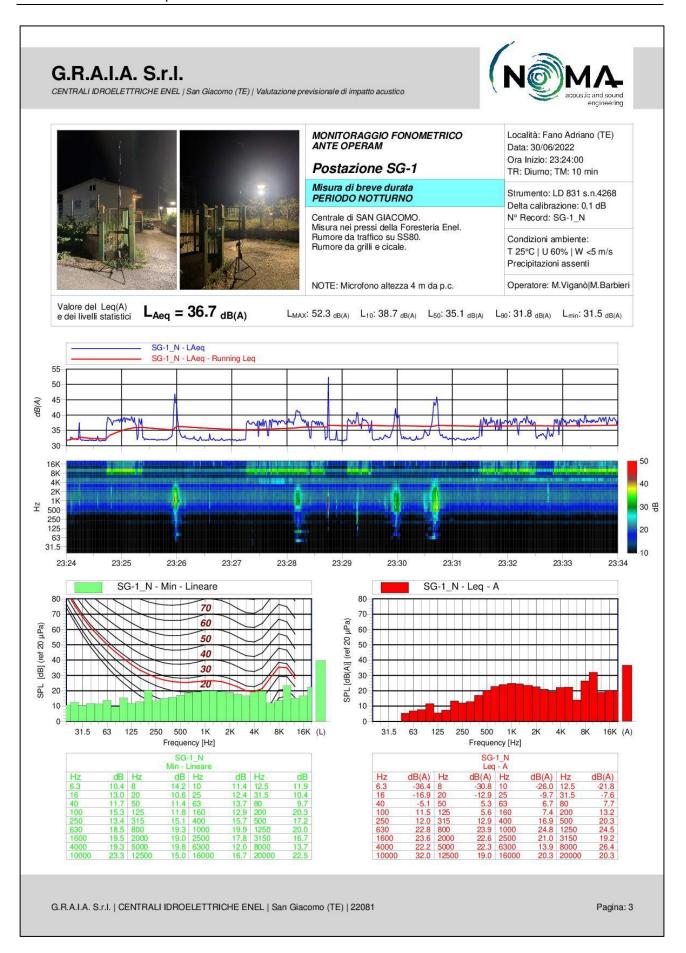


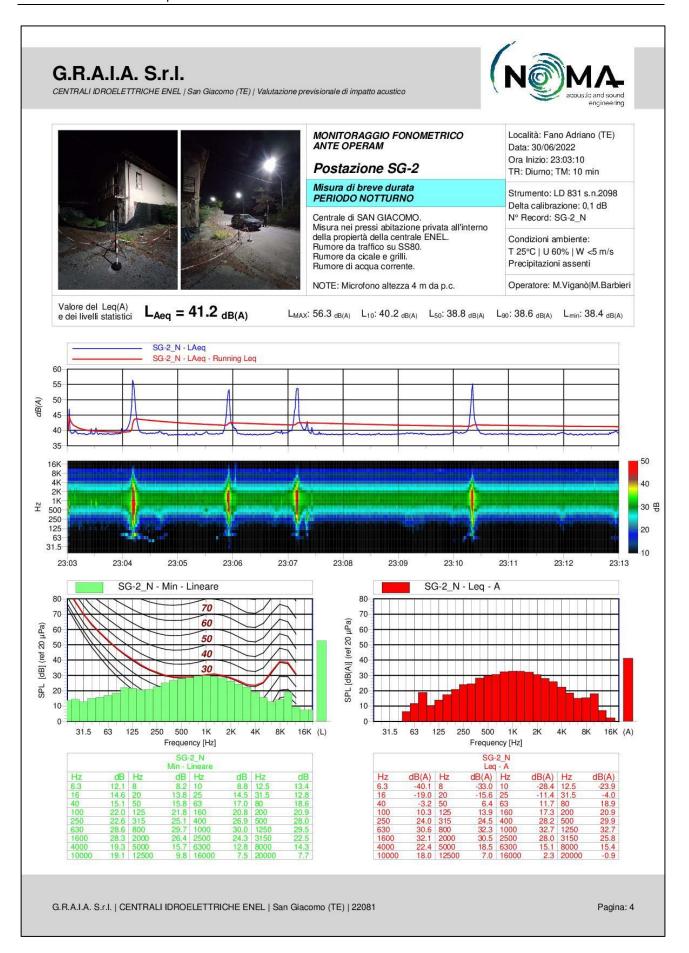


11. ALLEGATO 1 - SCHEDE MISURE ACUSTICHE ESEGUITE









12. ALLEGATO 2 – CERTIFICATI DI TARATURA DELLA STRUMENTAZIONE UTILIZZATA

CERTIFICATO DI TARATURA DEL FONOMETRO L&D 831 – SN 2098



Sky-lab S.r.l. Area Laboratori Via Belvedere, 42 Arcore (MB) Tel. 039 5783463 skylab.tarature@outlook.it Centro di Taratura LAT N° 163

Calibration Centre

Laboratorio Accreditato di Taratura

Accredited Calibration Laboratory





LAT Nº 163

Pagina 1 di 10 Page 1 of 10

CERTIFICATO DI TARATURA LAT 163 26192-A Certificate of Calibration LAT 163 26192-A

- data di emissione

date of issue

customer - destinatario receiver 2021-11-26

VIGANO' MATTIA 20841 - CARATE BRIANZA (MB) BARBIERI MORENO 42122 - REGGIO EMILIA (RE)

Si riferisce a Referring to - oggetto

item - costruttore

Larson & Davis

Fonometro

 modello model
 matricola serial number

- matricola 2098

serial number

- data di ricevimento oggetto date of receipt of item 2021-11-25

date of receipt of item
- data delle misure
date of measurements
- registro di laboratorio
laboratory reference

2021-11-26 Reg. 03 Il presente certificato di taratura è emesso in base all'accreditamento LAT N° 163 rilasciato in accordo ai decreti attuativi della legge n. 273/1991 che ha istituito il Sistema Nazionale di Taratura (SNT). ACCREDIA attesta le capacità di misura e di taratura, le competenze metrologiche del Centro e la riferibilità delle tarature eseguite ai campioni nazionali e internazionali delle unità di misura del Sistema Internazionale delle Unità (SI).

Questo certificato non può essere riprodotto in modo parziale, salvo espressa autorizzazione scritta da parte del Centro.

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT N° 163 granted according to decrees connected with Italian law No. 273/1991 which has established the National Calibration System. ACCREDIA attests the calibration and measurement capability, the metrological competence of the Centre and the traceability of calibration results to the national and international standards of the international System of Units (SI).

This certificate may not be partially reproduced, except with the prior written permission of the issuing Centre.

I risultati di misura riportati nel presente Certificato sono stati ottenuti applicando le procedure di taratura citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche i campioni o gli strumenti che garantiscono la catena di riferibilità del Centro e i rispettivi certificati di taratura in corso di validità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in taratura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, salvo diversamente appocificato.

The measurement results reported in this Certificate were obtained following the calibration procedures given in the following page, where the reference standards or instruments are indicated which guarantee the traceability chain of the laboratory, and the related calibration certificates in the course of validity are indicated as well. They relate only to the calibrated item and they are valid for the time and conditions of calibration, unless otherwise specified.

Le incertezze di misura dichiarate in questo documento sono state determinate conformemente alla Guida ISO/IEC 98 e al documento EA-4/02. Solitamente sono espresse come incertezza estesa ottenuta moltiplicando l'incertezza tipo per il fattore di copertura k corrispondente ad un livello di fiducia di circa il 95 %. Normalmente tale fattore k vale 2.

The measurement uncertainties stated in this document have been determined according to the ISC/IEC Guide 98 and to EA-4/02. Usually, they have been estimated as expanded uncertainty obtained multiplying the standard uncertainty by the coverage factor k corresponding to a confidence level of about 95%. Normally, this factor k is 2.

Direzione Tecnica (Approving Officer)

A Said This way

CERTIFICATO DI TARATURA DEL FONOMETRO L&D 831 - SN 4268



Sky-lab S.r.l. Area Laboratori Via Belvedere, 42 Arcore (MB) Tel. 039 5783463 skylab.tarature@outlook.it

Centro di Taratura LAT Nº 163 Calibration Centre Laboratorio Accreditato di Taratura



da parte del Centro.



LAT Nº 163

Pagina 1 di 10 Page 1 of 10

CERTIFICATO DI TARATURA LAT 163 23448-A Certificate of Calibration LAT 163 23448-A

data di emissione 2020-09-04 date of issue - cliente VIGANO' MATTIA 20831 - SEREGNO (MB) VIGANO' MATTIA - destinatario 20831 - SEREGNO (MB) - richiesta 425/20 applica - in data 2020-07-24

Si riferisce a

date of receipt of item

- oggetto Fonometro costruttore Larson & Davis - modello 831 - matricola 4268 serial number - data di ricevimento oggetto 2020-09-02

 data delle misure 2020-09-04 date of measurements registro di laboratorio Reg. 03 laboratory reference

Il presente certificato di taratura è emesso in base all'accreditamento LAT Nº 163 rilasciato in accordo ai decreti attuativi della legge n. 273/1991 che ha istituito il Sistema Nazionale di Taratura (SNT). ACCREDIA attesta le capacità di misura e di taratura, le competenze metrologiche del Centro e la riferibilità delle tarature eseguite ai campioni nazionali e internazionali delle unità di misura del Sistema Internazionale delle Unità (SI). Questo certificato non può essere riprodotto in modo parziale, salvo espressa autorizzazione scritta

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT Nº 163 granted according to decrees connected with Italian law No. 273/1991 which has established the National Calibration System. ACCREDIA attests the calibration and measurement capability, the metrological competence of the Centre and the traceability of calibration results to the national and international standards of the International System of Units (SI). This certificate may not be partially reproduced, except with the prior written permission of the issuing Centre.

I risultati di misura riportati nel presente Certificato sono stati ottenuti applicando le procedure di taratura citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche i campioni o gli strumenti che garantiscono la catena di riferibilità del Centro e i rispettivi certificati di taratura in corso di validità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in taratura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, salvo diversamente

specificato.

The measurement results reported in this Certificate were obtained following the calibration procedures given in the following page, where the reference standards or instruments are indicated which guarantee the traceability chain of the laboratory, and the related calibration certificates in the course of validity are indicated as well. They relate only to the calibrated item and they are valid for the time and conditions of calibration, unless otherwise specified.

Le incertezze di misura dichiarate in questo documento sono state determinate conformemente alla Guida ISO/IEC 98 e al documento EA-4/02. Solitamente sono espresse come incertezza estesa ottenuta moltiplicando l'incertezza tipo per il fattore di copertura k corrispondente ad un livello di fiducia di circa il 95 %. Normalmente tale fattore k vale 2.

The measurement uncertainties stated in this document have been determined according to the ISO/IEC Guide 98 and to EA-4/02. Usually, they have been estimated as expanded uncertainty obtained multiplying the standard uncertainty by the coverage factor k corresponding to a confidence level of about 95%.

> Il Responsabile del Centro Head of the Centre

- The same of the



CERTIFICATO DI TARATURA DEL CALIBRATORE L&D CAL200 – SN 13341



Sky-lab S.r.l. Area Laboratori Via Belvedere, 42 Arcore (MB) Tel. 039 5783463

Centro di Taratura LAT N° 163 Calibration Centre Laboratorio Accreditato di Taratura





LAT N° 163

Pagina 1 di 4 Page 1 of 4

CERTIFICATO DI TARATURA LAT 163 23447-A Certificate of Calibration LAT 163 23447-A

 - data di emissione date of issue
 2020-09-04

 - cliente customer
 VIGANO' MATTIA

 - destinatario receiver
 VIGANO' MATTIA

 - richiesta application
 425/20

 - in data
 2020-07-24

Si riferisce a

Referring to
- oggetto
item
- costruttore
manufacturer
- modello
model
- matricola
serial number
- data di ricevimento oggetto
date of receipt of item
- oggetto
- ogg

- data delle misure
date of measurements
- registro di laboratorio
laboratory reference
Reg. 03

Il presente certificato di taratura è emesso in base all'accreditamento LAT N° 163 rilasciato in accordo ai decreti attuativi della legge n. 273/1991 che ha istituito il Sistema Nazionale di Taratura (SNT). ACCREDIA attesta le capacità di misura e di taratura, le competenze metrologiche del Centro e la riferibilità delle tarature eseguite ai campioni nazionali e internazionali delle unità di misura del Sistema Internazionale delle Unità (S1).

Questo certificato non può essere riprodotto in modo parziale, salvo espressa autorizzazione scritta da parte del Centro.

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT N° 163 granted according to decrees connected with Italian law No. 273/1991 which has established the National Calibration System. ACCREDIA attests the calibration and measurement capability, the metrological competence of the Centre and the traceability of calibration results to the national and international standards of the International System of Units (SI). This certificate may not be partially reproduced, except with the prior written permission of the issuing Centre.

I risultati di misura riportati nel presente Certificato sono stati ottenuti applicando le procedure di taratura citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche i campioni o gli strumenti che garantiscono la catena di riferibilità del Centro e i rispettivi certificati di taratura in corso di validità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in taratura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, salvo diversamente specificato.

The measurement results reported in this Certificate were obtained following the calibration procedures given in the following page, where the reference standards or instruments are indicated which guarantee the traceability chain of the laboratory, and the related calibration certificates in the course of validity are indicated as well. They relate only to the calibrated item and they are valid for the time and conditions of calibration, unless otherwise specified.

Le incertezze di misura dichiarate in questo documento sono state determinate conformemente alla Guida ISO/IEC 98 e al documento EA-4/02. Solitamente sono espresse come incertezza estesa ottenuta moltiplicando l'incertezza tipo per il fattore di copertura k corrispondente ad un livello di fiducia di circa il 95 %. Normalmente tale fattore k vale 2.

The measurement uncertainties stated in this document have been determined according to the ISO/IEC Guide 98 and to EA-4/02. Usually, they have been estimated as expanded uncertainty obtained multiplying the standard uncertainty by the coverage factor k corresponding to a confidence level of about 95%. Normally, this factor k is 2.

Il Responsabile del Centro Head of the Centre

