

**RFN181101**

Committente:

**Alì S.p.a.**

Via Olanda, 2

PADOVA

Opera:

**Supermercato Aliper**

Via Valdastico, 2

Dueville (VI)

## DOCUMENTO DI VALUTAZIONE DI IMPATTO ACUSTICO

Legge 447/95

D.P.C.M. 14/11/1997

Legge regionale n. 11/2001

STUDIO INGEGNER PALERMO

via Verdi n. 4

30030 Mellaredo di Pianiga (VE)

Tel.: 0415190129

e-mail: [info@studioingegnerpalermo.it](mailto:info@studioingegnerpalermo.it)

pec: [studioingegnerpalermo@pec.it](mailto:studioingegnerpalermo@pec.it)

[www.studioingegnerpalermo.it](http://www.studioingegnerpalermo.it)





STUDIO INGEGNER PALERMO

Progettazione e consulenza industriale

## Sommario

Sommario .....	3
1. RIFERIMENTI NORMATIVI .....	4
2. PREMESSA .....	5
3. DOCUMENTO DI IMPATTO ACUSTICO: DATI DI INGRESSO. ....	6
3.1. Dati di accesso per il calcolo.....	6
3.2. Parametri di calcolo (calibrazione).....	6
3.2.1. Descrizione delle sorgenti.....	7
3.2.2. Condizioni meteorologiche. ....	7
3.2.3. Effetto del suolo.....	7
3.3. Incertezza nelle misurazioni. ....	8
3.4. Misure di controllo. ....	8
3.5. Scelta estensione area di impatto. ....	8
3.6. Inquadramento territoriale del supermercato in relazione al territorio circostante. ....	9
3.7. Zonizzazione acustica del territorio.....	10
3.8. Orario dell'attività. ....	11
4. SORGENTI DI RUMORE. ....	12
4.1. Sorgenti puntiformi.....	12
4.2. Sorgenti lineari. ....	13
4.3. Sorgenti piane orizzontali.....	14
5. RISULTATI DI CALCOLO.....	15
5.1. Punti di Immissione. ....	15
5.2. Livelli Parziali nei Punti di Immissione più critici. ....	16
6. CONCLUSIONI .....	18
7. STRUMENTAZIONE E SOFTWARE UTILIZZATI .....	19
8. BIBLIOGRAFIA.....	19
9. APPENDICI.....	20
9.1. Appendice 1. Calcoli di calibrazione.....	20
9.2. Appendice 2. Incertezza nella misurazione. ....	25
9.3. Appendice 3. Emissione sonora di un parcheggio .....	26
APPENDICE A: ELABORATI GRAFICI .....	27
APPENDICE B: ATTESTATO DI RICONOSCIMENTO DI TECNICO COMPETENTE IN ACUSTICA AMBIENTALE .....	29

## 1. RIFERIMENTI NORMATIVI

- Legge 447 del 26 ottobre 1995. - “Legge quadro sull’inquinamento acustico”.
- D.P.C.M. 5 dicembre 1997. - “Determinazione dei requisiti acustici passivi degli Edifici”.
- D.P.C.M. 14 novembre 1997. - “Determinazione dei valori limiti delle sorgenti sonore”.
- ISO 9613-2. - “Modello di propagazione”.
- UNI EN ISO 9614-1. - “Determinazione dei livelli di potenza acustica mediante il metodo intensimetrico. Misura per punti discreti”.
- ECAC Doc. 29. - “Misure Traffico”.
- Legge Regionale n. 11/2001.
- DDG ARPAV n. 3/2008. - “linee guida”.
- RLS 90 Regione Federale della Baviera
- Deliberazione di Giunta Regionale n. 4313 del 21 settembre 1993.
- Legge regionale n. 21 del 10 maggio 1999 "Norme in materia di inquinamento acustico".
- Delibera di Consiglio comunale n. 94 del 21.12.2009

## 2. PREMESSA

Il sottoscritto ing. Saverio Palermo, iscritto con il n. 387 nell'elenco ufficiale della Regione del Veneto, incaricato da Ali SPA, ha eseguito la presente perizia in tempi, modi, metodi e risultati di seguito esposti.

L'oggetto di questa analisi è l'ampliamento del preesistente fabbricato Ali per sito in Dueville nella località Passo di Riva. Il centro commerciale è situato in corrispondenza di un lotto delimitato da Via Valdastico, dalla ex Strada Statale n. 248 "Schiavonesca-Marosticana" (ora provinciale) e da Via Marzotto.

Nel presente lavoro, esposto in forma sostanzialmente tabellare, sono state valutate con particolare attenzione le fonti di rumore e, grazie ad adeguati algoritmi, è stato possibile prevedere la pressione acustica che verrà generata dal supermercato quando esso sarà a regime.

Le fonti di rumore sono considerate sorgenti puntiformi e la loro emissione acustica è esposta in dB di potenza.

I valori riportati sono ricavati dai requisiti tecnici forniti dalle ditte costruttrici o, in caso di mancanza di tali informazioni, sono stati desunti da misure su apparecchiature analoghe effettuate tramite sonda intensimetrica (e quindi non tramite fonometro), strumento che assicura una perfetta valutazione dello spettro acustico e che permette di eliminare selettivamente tutte le tracce sonore non generate dalle macchine.

In fase di calcolo sono stati individuati 16 ricettori posti ad un metro dalla facciata più esposta.

Il parcheggio è stato considerato con una estensione di 12134 m<sup>2</sup> con una capacità di 595 autovetture.

### 3. DOCUMENTO DI IMPATTO ACUSTICO: DATI DI INGRESSO.

Nel presente documento i dati vengono esposti sotto forma tabellare in modo da poter analizzare la più ampia mole di dati e poterli, agevolmente, confrontare tra di loro.

I dati si riferiscono allo stato futuro conforme all'opera che ci si propone di realizzare. È stata considerata la fascia oraria sia diurna che notturna.

#### 3.1. Dati di accesso per il calcolo.

I dati rilevati sono inerenti alle potenze acustiche ( $L_w$ ) delle macchine di servizio installate in copertura e si è utilizzata una sonda intensimetrica secondo i dettami della Norma UNI EN ISO 9614-1.

Per il parcheggio è stata usata la norma RLS 90 della Regione Federale della Baviera.

#### 3.2. Parametri di calcolo (calibrazione).

La norma UNI ISO 9613-2-2006 fornisce un metodo tecnico progettuale per calcolare l'attenuazione sonora nella propagazione all'aperto allo scopo di valutare i livelli di rumore ambientale a determinate distanze dalla sorgente. Il metodo valuta il livello di pressione sonora ponderato A in condizioni meteorologiche favorevoli alla propagazione da sorgenti di emissione sonore note.

Il programma di calcolo è aderente alla norma su specificata ed utilizza, in particolare, algoritmi per bande di ottave (con frequenze centrali comprese tra 31.5 Hz e 8 kHz), per il calcolo dell'attenuazione sonora originato da una sorgente puntiforme e da un insieme di sorgenti puntiformi. La sorgente, o le sorgenti, possono essere stazionarie o in movimento. Negli algoritmi utilizzati dal 'software' sono presenti termini specifici per i seguenti effetti fisici:

- divergenza geometrica;
- assorbimento atmosferico;
- effetto del suolo;
- riflessione da superfici;
- schermatura da ostacoli.

### 3.2.1. Descrizione delle sorgenti.

Le equazioni usate sono quelle relative all'attenuazione sonora da una sorgente puntiforme. Pertanto, sorgenti superficiali sono rappresentate con un insieme di sezioni, o celle, aventi ciascuna una propria potenza e direzionalità sonore.

### 3.2.2. Condizioni meteorologiche.

Le condizioni meteo:

- Direzione del vento entro un angolo di  $\mp 45^\circ$  dalla congiungente il centro della sorgente sonora dominante ed il centro della zona specificata per il ricettore, con vento che spira nel senso sorgente - ricettore e;
- velocità del vento compresa tra 1 m/s e 5 m/s, misurata ad una altezza tra 3.00 m e 11.00 m.

Le equazioni utilizzate son valide per propagazione media in condizioni di moderata inversione di temperatura ben sviluppata in vicinanza del suolo, come quello che, di solito, si riscontra nelle notti calme e serene (terminologia utilizzata dalla suddetta norma).

### 3.2.3. Effetto del suolo.

Sono state considerate tre diverse conformazioni del terreno, attribuendo a ciascuna un valore  $G$  (fattore suolo) compreso tra 0 e 1.

- Terreno rigido, comprendente pavimentazioni, acqua, ghiaccio, calcestruzzo e tutte le superfici del suolo aventi porosità bassa. Il terreno costipato nelle aree industriali è considerato rigido. Per un terreno rigido  $G=0$ .
- Terreno poroso, comprendente terreno erboso, alberato e con altra vegetazione, e ogni altra superficie del suolo adatta alla crescita di vegetazione (terreno agricolo). Per un terreno poroso  $G=1$ .
- Terreno misto: se la superficie consta sia di terreno rigido che di terreno poroso, a  $G$  è assegnato un valore compreso tra 0 e 1. Il procedimento è indicato di seguito.

La diffusione del rumore è condizionata da molti fattori che, nel nostro caso, sono esplicitati nel parametro G (fattore suolo) il cui valore indica l'attenuazione del suono dovuta all'assorbimento del rumore da parte del terreno.

In questa analisi si è iniziato attribuendo il valore 1, per poi rettificarlo, dopo adeguate misure in loco, portandolo a  $G=0,4$  (Appendice 1).

Le misure di verifica sono state effettuate in loco considerando i parametri di assorbimento dell'area destinata al sito del complesso commerciale.

### **3.3. Incertezza nelle misurazioni.**

In ottemperanza alla norma UNI/TR11326 (vedere appendice 2) è calcolata l'incertezza della misura.

### **3.4. Misure di controllo.**

Le misure di controllo sono riportate al paragrafo 9.

### **3.5. Scelta estensione area di impatto.**

Si è tenuto conto del decadimento del rumore fino al livello medio preesistente.



### 3.6. Inquadramento territoriale del supermercato in relazione al territorio circostante.

L'attività oggetto dell'analisi confina con: aree private edificate in zona produttiva, a nord; la Strada Provinciale n. 248 ad est; la strada comunale denominata Via Valdastico, a sud; Proprietà private ed una strada, sita a demarcazione di altro lotto, ad ovest.

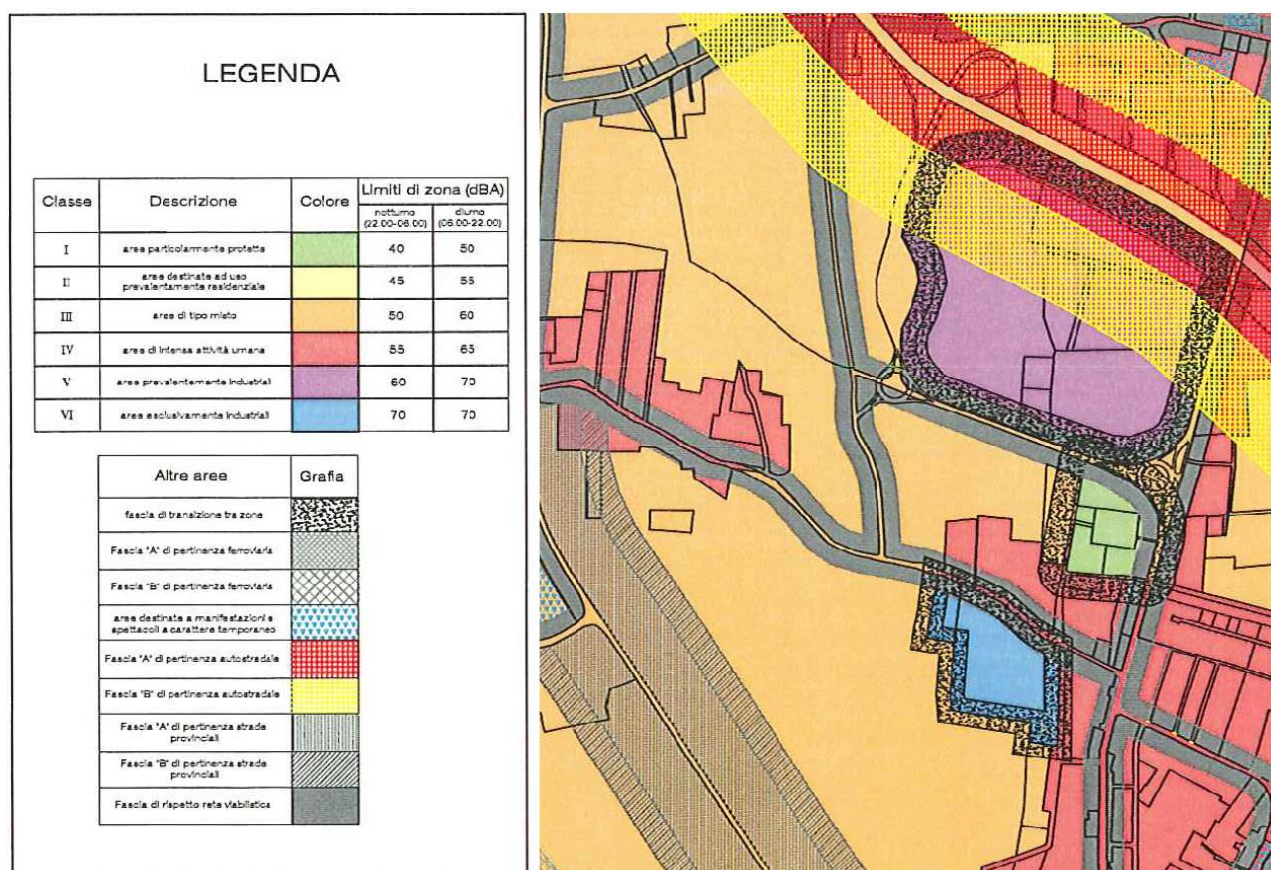


Tramite i sopralluoghi effettuati presso l'area di riferimento si è potuto riscontrare che essa risulta interessata da una rumorosità imputabile alle strade infrastrutture stradali, all'attività industriale ed al parcheggio per mezzi pesanti situato in Via Mattei.

Si è costruito un sistema di assi cartesiane in modo da poter individuare sulle planimetrie allegate l'esatto posizionamento di tutte le componenti (fonti, ricettori, strade) del presente lavoro. L'origine del sistema è collocato in un punto che rappresenta il baricentro dell'edificio. Ai bordi del grafico sono indicate le coordinate. La posizione di ogni elemento è riportata nelle relative tabelle con la terna delle coordinate.

I dati di pressione acustica ricavati si riferiscono ad un'altezza di 4,00 m (come da norma).

### 3.7. Zonizzazione acustica del territorio.



I valori limite di immissione, definiti all'art. 2, comma 3, lettera a), della legge 26 ottobre 1995, n. 447, sono riferiti al rumore immesso nell'ambiente esterno dall'insieme di tutte le sorgenti.

Classi di destinazione d'uso del territorio		Tempi di riferimento	
		Diurno (06.00 – 22.00)	Notturmo (22.00 – 06.00)
<b>I</b>	aree particolarmente protette	<b>50</b>	<b>40</b>
<b>II</b>	aree prevalentemente residenziali	<b>55</b>	<b>45</b>
<b>III</b>	aree di tipo misto	<b>60</b>	<b>50</b>
<b>IV</b>	aree di intensa attività umana	<b>65</b>	<b>55</b>
<b>V</b>	aree prevalentemente industriali	<b>70</b>	<b>60</b>
<b>VI</b>	aree esclusivamente industriali	<b>70</b>	<b>70</b>

Il comune di Dueville ha approvato il proprio regolamento di classificazione acustica secondo il quale i ricettori in analisi sono posti in un'area di classe V "aree prevalentemente industriali", IV "intensa attività umana" e III "aree di tipo misto".

### **3.8. Orario dell'attività.**

Il supermercato sarà attivo con il seguente orario:

- 8.30 - 20:00

## 4. SORGENTI DI RUMORE.

### 4.1. Sorgenti puntiformi.

Le sorgenti puntiformi sono macchine di servizio installate sul tetto dell'edificio. La Tabella 1 riporta l'elenco delle macchine con la relativa funzione ed i valori di potenza acustica.

**Tabella 1 Sorgenti puntiformi**

Nome	Potenza sonora PWL			Lw/ Li	Tipo	Valore	Freq.	Direct.	Altezza	Coordinate		
	Giorno	Sera	Notte							X	Y	Z
	(dBA)	(dBA)	(dBA)			(Hz)		(m)	(m)	(m)	(m)	
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	77.8	77.8	77.8	Lw	M01	500	(nessuno)	11.00	a	6.83	43.27	11.00
Centrale CTA - Fast	89.1	89.1	0.0	Lw	M02	500	(nessuno)	11.00	a	0.64	37.79	11.00
Centrale CTA - Fast	89.1	89.1	0.0	Lw	M03	500	(nessuno)	11.00	a	4.45	36.60	11.00
Centrale CTA - Fast	89.1	89.1	0.0	Lw	M04	500	(nessuno)	11.00	a	11.30	34.07	11.00
Centrale CTA - Fast	89.1	89.1	0.0	Lw	M05	500	(nessuno)	11.00	a	19.10	31.48	11.00
Centrale CTA - Fast	89.1	89.1	0.0	Lw	M06	500	(nessuno)	11.00	a	27.69	28.72	11.00
Centrale CTA - Fast	89.1	89.1	0.0	Lw	M07	500	(nessuno)	11.00	a	40.17	24.58	11.00
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	77.8	77.8	77.8	Lw	M08	500	(nessuno)	11.00	a	52.14	26.16	11.00
Torre evaporativa - BAC - 1-TXV-193	98.0	98.0	98.0	Lw	M09	500	(nessuno)	11.00	a	21.24	39.46	11.00
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	77.8	77.8	77.8	Lw	M10	500	(nessuno)	11.00	a	20.29	36.24	11.00
Chiller - Climaveneta - FOCS-W-CA	101.0	101.0	101.0	Lw	M11	500	(nessuno)	11.00	a	26.42	34.27	11.00
Torre evaporativa - BAC - 1-TXV-193	101.0	101.0	101.0	Lw	M12	500	(nessuno)	11.00	a	32.53	32.44	11.00

## 4.2. Sorgenti lineari.

Le strade sono state assimilate a sorgenti lineari di emissione sonora. Nella Tabella 2 sono riportati i valori della potenza acustica.

**Tabella 2 Sorgenti lineari**

Nome	Potenza sonora PWL'			Lw/ Li	Tipo	Valore	Freq.	Direct.	Altezza	Pt. in movimento			
	Giorno	Sera	Notte							Giorno	Sera	Notte	
	(dBA)	(dBA)	(dBA)			(Hz)		(m)					
Via Enrico Mattei	68.9	68.9	61.9	Lw'	ST01			(nessuno)	1.0	a	132	132	26
Via Marzotto	52.6	52.6	45.6	Lw'	ST02			(nessuno)	1.0	a	48	48	10
Via Valdastico	80.8	80.8	70.8	Lw'	ST03			(nessuno)	1.0	a	852	852	170
Via Marosticana	80.7	80.7	73.7	Lw'	ST04			(nessuno)	1.0	a	1332	1332	266
Via Divisione Pusteria	50.8	50.8	43.8	Lw'	ST05			(nessuno)	1.0	a	30	30	6
Viale Vegre	50.8	50.8	43.8	Lw'	ST06			(nessuno)	1.0	a	30	30	6
Via L. Baretta	50.8	50.8	43.8	Lw'	ST07			(nessuno)	1.0	a	30	30	6

Nella Tabella 3 sono riportati i valori della potenza acustica per le varie ottave che compongono il rumore emesso.

**Tabella 3 Spettro acustico per varie fonti di rumore**

Nome	ID	Tipo	Spettro ottave (dB)											Sorgente
			31.5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	A	lin	
Via Enrico Mattei	ST01	Lw'	74.3	77.9	69.6	66.2	65.2	64.2	61.5	56.5	54.5	68.9	80.4	Strade
Via Marzotto	ST02	Lw'	64.7	61.2	53.5	50.4	48.9	48.7	44.4	36.6	35.4	52.6	66.8	Strade
Via Valdastico	ST03	Lw'	77.5	81.5	74.2	77.0	77.2	77.5	72.9	64.3	61.8	80.8	86.1	Strade
Via Marosticana	ST04	Lw'	77.7	83.0	75.8	74.1	76.1	77.9	73.2	63.3	60.3	80.7	86.5	Strade
Via Divisione Pusteria	ST05	Lw'	62.9	59.4	51.7	48.6	47.1	46.9	42.6	34.8	33.6	50.8	65.0	Strade
Viale Vegre	ST06	Lw'	62.9	59.4	51.7	48.6	47.1	46.9	42.6	34.8	33.6	50.8	65.0	Strade
Via L. Baretta	ST07	Lw'	62.9	59.4	51.7	48.6	47.1	46.9	42.6	34.8	33.6	50.8	65.0	Strade
Parcheggio	P01	Lw' (A)	48.0	44.5	36.8	33.7	32.2	32.0	27.7	19.9	18.7	50.1	87.5	Parcheggio

### 4.3. Sorgenti piane orizzontali.

Il parcheggio è stato assimilato ad una superficie piana orizzontale di emissione sonora. Nella Tabella 4 viene riportato il valore della potenza acustica.

**Tabella 4 Sorgenti piane orizzontali**

Nome	Potenza sonora PWL''			Lw/ Li	Tipo	Valore	Freq.	Direct.	Altezza	Coordinate			
	Giorno	Sera	Notte							X	Y	Z	
	(dBA)	(dBA)	(dBA)			(Hz)		(m)	a	(m)	(m)	(m)	
<b>Parcheggio 1</b>	50.1	50.1	0	Lw''	P01			(nessuno)	1.00	a			
<b>Parcheggio 2</b>	50.1	50.1	0	Lw''	P01			(nessuno)	1.00	a			
<b>Parcheggio 3</b>	50.1	50.1	0	Lw''	P01			(nessuno)	1.00	a			

## 5. RISULTATI DI CALCOLO.

### 5.1. Punti di Immissione.

Come anticipato in premessa sono stati individuati 16 ricettori assimilabili ad altrettanti punti di Immissione.

I punti di Immissione sono riportati nella Tabella 5, in cui vengono indicate le pressioni acustiche calcolate e quelle consentite dalla zonizzazione acustica. Ogni ricettore è individuabile in modo preciso ed univoco mediante un sistema di coordinate, riportate anch'esse in tabella, e corrispondenti alla rappresentazione grafica della tavola allegata.

**Tabella 5** Punti di immissione - Pressioni Calcolate e Limiti di Zona

Punto di immissione Nome	ID	Zonizzazione Classe	Limite		Coordinate			Immissione	
			Giorno dB(A)	Notte dB(A)	x m	y m	z m	Giorno dB(A)	Notte dB(A)
Via Marzotto 20	R01	V	70.0	60.0	-112.14	102.27	4.00	52.1	48.9
Via Marzotto 11	R02	V	70.0	60.0	-58.40	83.30	4.00	54.1	51.9
Via Marzotto 11	R03	V	70.0	60.0	-26.87	114.10	4.00	54.1	52.1
Via Marzotto 9	R04	V	70.0	60.0	4.39	137.05	4.00	54.2	52.3
Via Enrico Mattei 3	R05	V	70.0	60.0	87.84	107.97	4.00	57.5	53.5
Via Marosticana 224	R06	IV	65.0	55.0	219.24	79.62	4.00	59.9	53.3
Via Marosticana 222	R07	IV	65.0	55.0	215.54	42.35	4.00	59.4	52.8
Via Marosticana 218/1	R08	IV	65.0	55.0	188.27	1.44	4.00	61.1	54.4
Via Marosticana 216	R09	IV	65.0	55.0	194.80	-59.56	4.00	59.6	52.6
Viale Vegre 22	R10	IV	65.0	55.0	159.52	-97.41	4.00	60.9	53.9
Viale Vegre 25	R11	IV	65.0	55.0	132.65	-151.87	4.00	63.0	54.6
Via Marosticana 210	R12	IV	65.0	55.0	103.24	-196.31	4.00	64.5	54.6
Via Valdastico 15	R13	III	60.0	50.0	-103.70	-143.07	4.00	62.9	53.5
Via Valdastico 17	R14	III	60.0	50.0	-127.32	-125.78	4.00	64.0	54.4
Via Valdastico 10	R15	V	70.0	60.0	-142.60	-53.73	4.00	59.2	50.4
Via Valdastico 12	R16	V	70.0	60.0	-169.65	-26.98	4.00	55.2	47.7

## 5.2. Livelli Parziali nei Punti di Immissione più critici.

Nelle seguenti tabelle è possibile apprezzare il contributo delle singole sorgenti che concorrono a determinare il livello equivalente calcolato.

**Tabella 6 Livelli parziali diurni**

Sorgente	ID	Livelli parziali								
		R06	R07	R08	R09	R10	R11	R12	R13	R14
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	M01	17.7	17.6	19.3	17.3	17.5	16.5	17.0	17.0	17.0
Centrale CTA - Fast	M02	28.2	28.5	29.5	28.4	28.8	27.9	28.6	28.6	28.7
Centrale CTA - Fast	M03	28.3	28.7	29.7	28.6	28.9	28.0	28.6	28.6	28.6
Centrale CTA - Fast	M04	28.6	29.0	30.1	28.9	29.3	28.2	28.5	28.5	28.5
Centrale CTA - Fast	M05	28.9	29.3	30.5	29.3	29.6	28.5	28.5	28.5	28.4
Centrale CTA - Fast	M06	29.2	29.7	31.0	29.7	30.0	28.8	28.4	28.4	28.2
Centrale CTA - Fast	M07	29.8	30.3	31.8	30.4	30.6	30.4	28.2	28.2	28.0
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	M08	20.2	21.1	22.6	21.3	20.9	20.1	16.5	16.5	16.3
Torre evaporativa - BAC - 1-TXV-193	M09	38.8	38.5	40.4	38.1	38.3	37.2	37.0	37.0	37.0
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	M10	17.9	18.1	19.2	17.9	18.2	17.1	17.0	17.0	16.9
Chiller - Climaveneta - FOCS-W-CA	M11	41.4	41.6	42.8	41.4	41.7	40.5	40.1	40.1	40.0
Torre evaporativa - BAC - 1-TXV-193	M12	41.6	41.8	43.1	41.7	41.9	40.7	40.0	40.0	39.9
Via Enrico Mattei	ST01	23.8	23.2	21.6	19.9	22.4	24.6	33.9	33.9	36.7
Via Marzotto (A)	ST02	9.1	11.6	11.3	3.1	-0.5	-1.2	16.5	16.5	16.7
Via Marzotto (B)	ST02	21.8	22.6	24.4	23.9	25.5	25.6	27.1	27.1	27.2
Rotonda 2	ROT02	10.8	9.1	0.0	0.0	0.0	0.0	16.0	16.0	16.9
Via Valdastico	ST03	42.2	43.6	45.6	47.6	48.2	51.4	62.1	<b>62.1</b>	<b>63.7</b>
Via Marosticana	ST04	59.3	58.7	60.2	58.0	59.7	59.1	49.1	49.1	46.3
Rotonda 1	ROT01	45.3	44.4	47.9	49.4	48.9	56.9	49.9	49.9	46.1
Via Divisione Pusteria	ST05	10.8	11.5	12.8	13.6	13.0	16.7	23.9	23.9	16.3
Viale Vegre	ST06	14.4	14.8	18.7	19.9	17.1	33.7	17.9	17.9	14.7
Via L. Baretta	ST07	27.2	25.8	24.2	20.9	19.9	18.1	13.1	13.1	14.7
Parcheggio 1	P01	16.2	15.0	15.4	16.1	15.5	21.0	32.8	32.8	34.9
Parcheggio 2	P01	28.5	29.8	31.7	35.2	35.1	37.8	41.1	41.1	41.2
Parcheggio 3	P01	37.1	38.2	40.8	40.9	41.6	39.9	32.7	32.7	31.4



Tabella 7 Livelli parziali notturni

Sorgente	ID	Livelli parziali								
		R06	R07	R08	R09	R10	R11	R12	R13	R14
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	M01	17.7	17.6	19.3	17.3	17.5	16.5	17.0	17.0	17.0
Centrale CTA - Fast	M02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Centrale CTA - Fast	M03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Centrale CTA - Fast	M04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Centrale CTA - Fast	M05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Centrale CTA - Fast	M06	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Centrale CTA - Fast	M07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	M08	20.2	21.1	22.6	21.3	20.9	20.1	16.5	16.5	16.3
Torre evaporativa - BAC - 1-TXV-193	M09	38.8	38.5	40.4	38.1	38.3	37.2	37.0	37.0	37.0
Centrale BT - Frigoveneta - D3DS-100X	M10	17.9	18.1	19.2	17.9	18.2	17.1	17.0	17.0	16.9
Chiller - Climaveneta - FOCS-W-CA	M11	41.4	41.6	42.8	41.4	41.7	40.5	40.1	40.1	40.0
Torre evaporativa - BAC - 1-TXV-193	M12	41.6	41.8	43.1	41.7	41.9	40.7	40.0	40.0	39.9
Via Enrico Mattei	ST01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Via Marzotto (A)	ST02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Via Marzotto (B)	ST02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Rotonda 2	ROT02	3.8	2.1	0.0	0.0	0.0	0.0	9.0	9.0	9.9
Via Valdastico	ST03	32.2	33.6	35.6	37.6	38.2	41.4	52.1	52.1	53.7
Via Marosticana	ST04	52.3	51.7	53.2	51.0	52.7	52.1	42.1	42.1	39.3
Rotonda 1	ROT01	35.3	34.4	37.9	39.4	38.9	46.9	39.9	39.9	36.1
Via Divisione Pusteria	ST05	3.8	4.5	5.8	6.6	6.0	9.7	16.9	16.9	9.3
Viale Vegre	ST06	7.4	7.8	11.7	12.9	10.1	26.7	10.9	10.9	7.7
Via L. Baretta	ST07	20.2	18.8	17.2	13.9	12.9	11.1	6.1	6.1	7.7
Parcheggio 1	P01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Parcheggio 2	P01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Parcheggio 3	P01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

## 6. CONCLUSIONI

Al fine di considerare la situazione acustica più gravosa, i calcoli sono stati effettuati supponendo in tutte le sorgenti di rumore attive contemporaneamente ed al massimo della potenza.

Nella zonizzazione acustica del Comune di Dueville si evince che la zona è caratterizzata dalle classi III, IV e V.

I valori limite di immissione devono essere compresi nei seguenti parametri:

Classe di destinazione d' uso del territorio	Leq in dB(A)	
	Giorno (06.00-22.00)	Notte (22.00-06.00)
III - Aree di tipo misto	60	50
IV - Aree di intensa attività umana	65	55
V - Aree prevalentemente industriali	70	60

I ricettori **R13** e **R14** superano il limite di immissione della zonizzazione acustica a causa della vicinanza con Via Valdastico. Per maggiore chiarezza sono stati riportati i rispettivi livelli parziali nelle tabelle 6 e 7 dove è possibile osservare come i livelli di rumore parziali immessi dal supermercato siano irrilevanti rispetto al contributo delle infrastrutture stradali. Essendo, questi ricettori, situati ad una distanza inferiore a cento metri dalla strada, ed essendo la Via Valdastico una strada extraurbana secondaria ad alto flusso di traffico, allora sussistono i limiti di immissione del DPR 30 marzo 2004 n. 142:

Classe di destinazione d' uso del territorio	Leq in dB(A)	
	Giorno (06.00-22.00)	Notte (22.00-06.00)
DPR 30 marzo 2004 n. 142 Strada urbana di scorrimento	70	60

Stando a quanto precedentemente esposto, l'attività risulta congrua alla zona acustica di riferimento.

Mellaredo di Pianiga, 24 settembre 2018.

ing. Saverio Palermo



L'ing. Palermo è inserito nelle liste regionali di "Tecnico Competente in Acustica Ambientale" al numero 387.

## 7. STRUMENTAZIONE E SOFTWARE UTILIZZATI

- Sonda intensimetrica G.R.A.S.IEC 1043 tipo 1.
- Acoustic predictive software MITHRA Lion (France);
- Noise prediction software Cadna A Datakustik Greifenberg (Germany).

## 8. BIBLIOGRAFIA.

Progettazione acustica di edifici civili ed industriali.  
Autori Giuseppe Elia e Guido Geppetti.  
Editore NIS

Progettare il silenzio  
Autore Marco Vigone.  
Editore Hoepli

Manuale di controllo del Rumore  
Autore Cyril M. Harris.  
Editore Tecniche Nuove

Manuale di acustica Applicata  
Autori Vari. A cura di Renato Spagnolo  
Editore UTET

Environmental and Architectural Acoustic  
Autori Z. Maekawa and P. Lord  
Editore E&FN Spon

L'attenuazione del Rumore  
Autore Ian Sharland  
Editore Woods Italiana.

## 9. APPENDICI.

### 9.1. Appendice 1. Calcoli di calibrazione

In pratica si è proceduto per passi successivi seguendo lo schema a blocchi della pagina 21 e precisamente:

- a. Si sono effettuate le misurazioni del livello sonoro, in funzione della frequenza, sia nei punti di riferimento prossimi alle sorgenti sonore individuate (punti di calibrazioni delle sorgenti anche in previsione del loro collocamento), sia in punti più lontani ed in prossimità dei ricettori (punti di calibrazione dei ricettori e di verifica). I punti di verifica sono diversi dai punti di calibrazione. Ne risultano i valori di livello sonoro  $L_{mc}$  nei punti di calibrazione e  $L_{mv}$  nei punti di verifica;
- b. Sulla base dei valori misurati, si sono determinati i valori dei parametri d'ingresso del modello di calcolo (potenza sonora e direttività delle sorgenti sonore, tipologia puntuale, lineare od areale delle sorgenti sonore), in maniera tale che la media degli scarti  $|L_{cc} - L_{mc}|$  al quadrato tra i valori calcolati con il modello,  $L_{cc}$ , e di valori misurati,  $L_{mc}$ , nei punti di calibrazione delle sorgenti sia minore di 0.5 dB:

$$\frac{\sum_{c=1}^{N_S} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_S} \leq 0.5 \text{ dB}$$

dove  $N_S$  è il numero dei punti di riferimento 'sorgente';

- c. sulla base dei valori misurati ai ricettori (calibrazione ai ricettori) è minimizzata la somma dei quadrati degli scarti regolando i parametri del modello che intervengono nella sulla propagazione, in maniera tale che la media degli scarti al quadrato sia minore di 1.5 dB:

$$\frac{\sum_{c=1}^{N_R} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_R} \leq 1.5 \text{ dB}$$

dove  $N_R$  è il numero di punti 'ricettore' utilizzati per la calibrazione calcolando i livelli sonori nei punti di verifica,  $L_{cv}$ ;

- d. lo scarto  $|L_{cv} - L_{mv}|$  tra i livelli sonori calcolati,  $L_{cv}$ , e quelli misurati,  $L_{mv}$  è minore di 3 dB(A) e pertanto il sistema è calibrato. I dati di ingresso sono stati rivisti più volte variando il fattore suolo G fino al raggiungimento delle condizioni su esposte.

Valutazione  $\frac{\sum_{c=1}^{N_S} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_S}$  e  $\frac{\sum_{c=1}^{N_R} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_R}$  con  $G = 1$

Attenuazione dal suolo

$G = 1$

$L_{mc}$	$L_{cc}$	$-L_{mc}$	$L_{cc} - L_{mc}$	$ L_{cc} - L_{mc} ^2$
----------	----------	-----------	-------------------	-----------------------

RICETTORI				
43.9	39.3	-43.9	-4.6	21.16
47.3	39.3	-47.3	-8	64
51.8	43.3	-51.8	-8.5	72.25
54.3	44.3	-54.3	-10	100
50	49.5	-50	-0.5	0.25
5			$\Sigma =$	257.66

$$\frac{\sum_{c=1}^{N_R} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_R} = 51.53 > 1.5$$

SORGENTI				
46.6	57.2	-46.6	10.6	112.36
46.7	57.2	-46.7	10.5	110.25
51.1	57.1	-51.1	6	36
52.8	57.2	-52.8	4.4	19.36
53.8	57.3	-53.8	3.5	12.25
5			$\Sigma =$	290.22

$$\frac{\sum_{c=1}^{N_S} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_S} = 58.04 > 0.5$$

Valutazione  $\frac{\sum_{c=1}^{N_S} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_S}$  e  $\frac{\sum_{c=1}^{N_R} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_R}$  con  $G = 0.4$

Attenuazione dal suolo

$G = 0.4$

$L_{mc}$	$L_{cc}$	$-L_{mc}$	$L_{cc} - L_{mc}$	$ L_{cc} - L_{mc} ^2$
----------	----------	-----------	-------------------	-----------------------

RICETTORI				
43.9	44.5	-43.9	0.6	0.36
47.3	48.5	-47.3	1.2	1.44
51.8	51.4	-51.8	-0.4	0.16
54.3	54.6	-54.3	0.3	0.09
50	52.2	-50	2.2	4.84
5			$\Sigma =$	6.89

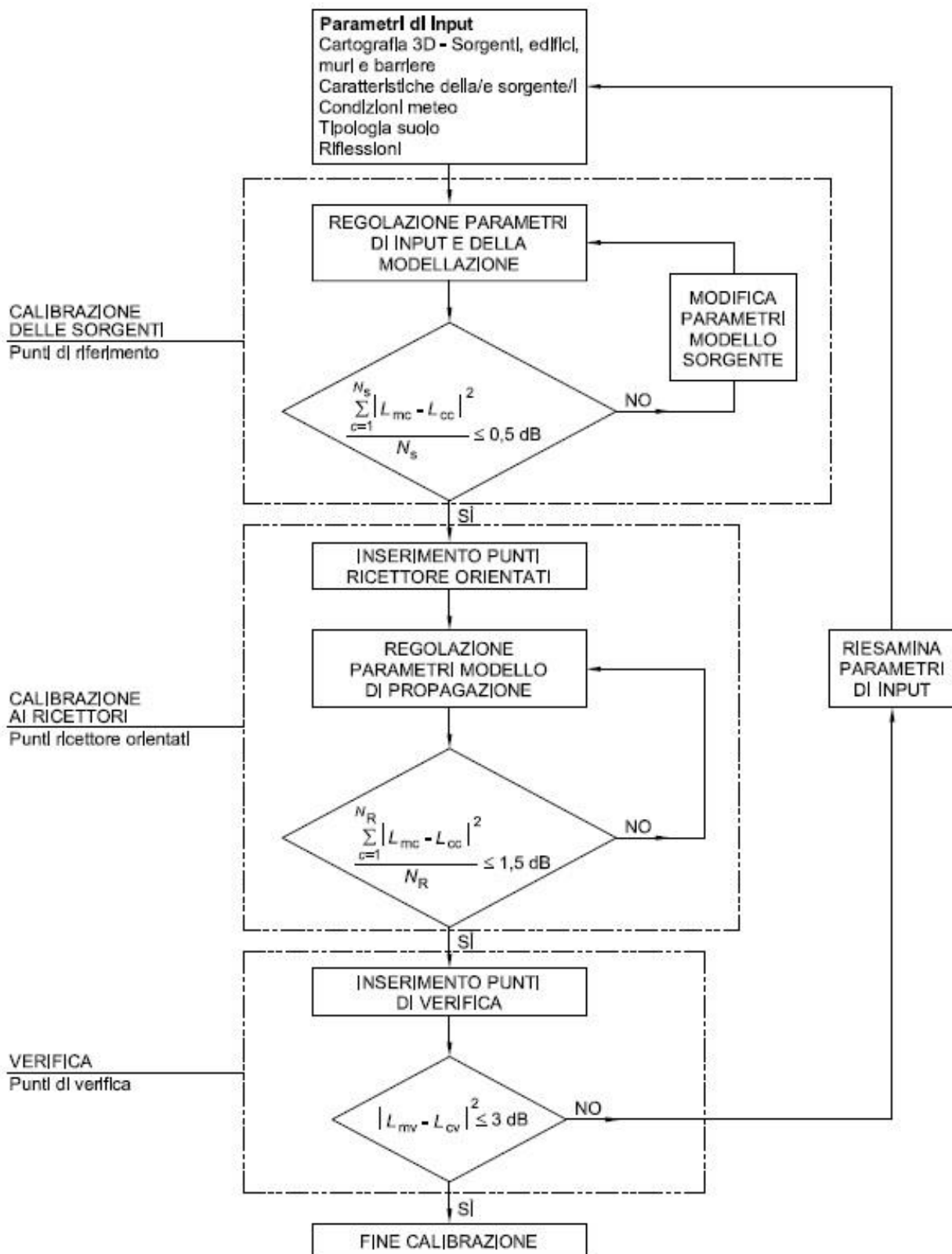
$$\frac{\sum_{c=1}^{N_R} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_R} = 1.378 < 1.5$$

SORGENTI				
47	48.1	-47	1.1	1.21
50.1	50.9	-50.1	0.8	0.64
57.5	57.4	-57.5	-0.1	0.01
62	61.8	-62	-0.2	0.04
54.5	55	-54.5	0.5	0.25
5			$\Sigma =$	2.15

$$\frac{\sum_{c=1}^{N_S} |L_{mc} - L_{cc}|^2}{N_S} = 0.43 < 0.5$$

**Valutazione  $|L_{mv} - L_{cv}|^2$** 

$L_{mv}$	$L_{cv}$	$L_{mv} - L_{cv}$	$ L_{mv} - L_{cv} $	$ L_{mv} - L_{cv} ^2$
43.9	44.5	-0.6	0.6	<b>0.36 &lt; 3</b>
47.3	48.5	-1.2	1.2	<b>1.44 &lt; 3</b>
51.8	51.4	0.4	0.4	<b>0.16 &lt; 3</b>
54.3	54.6	-0.3	0.3	<b>0.09 &lt; 3</b>
47.0	48.1	-1.1	1.1	<b>1.21 &lt; 3</b>
50.1	50.9	-0.8	0.8	<b>0.64 &lt; 3</b>
57.5	57.4	0.1	0.1	<b>0.01 &lt; 3</b>
62.0	61.8	0.2	0.2	<b>0.04 &lt; 3</b>
54.5	55.0	-0.5	0.5	<b>0.25 &lt; 3</b>





## 9.2. Appendice 2. Incertezza nella misurazione.

Come si è visto la misurazione è fondamentale per la calibrazione del modello di calcolo. Dalla corretta misurazione dipende la ripetibilità dei risultati, condizione essenziale per un risultato attendibile.

Nella norma UNI/TR 11326 si ipotizzano quattro tipi di incertezze e precisamente:

- |               |                                    |      |
|---------------|------------------------------------|------|
| • $U_{strum}$ | Incertezza strumentale             | 0.49 |
| • $U_{dist}$  | Incertezza della distanza          | 0.11 |
| • $U_{rifl}$  | Incertezza dovuta alla riflessione | 0.06 |
| • $U_{alt}$   | Incertezza dovuta alla altitudine  | 0.05 |
| •             |                                    |      |

Componendo le varie incertezze si arriva al seguente risultato di incertezza composta:

$$U_c(L_{Aeq,T}) = \sqrt{(u_{strum}^2 + u_{dist}^2 + u_{rifl}^2 + u_{alt}^2)} = 0.51 \text{ dB(A)}$$

Applicando all'incertezza tipo composta un fattore di copertura  $k = 1.96$ , che definisce un intervallo che si stima avere un livello di fiducia del 95%, si ottiene l'incertezza estesa U:

$$U = k * u_c(L_{Aeq,T}) = 1.96 * 0.51 = 1.0 \text{ dB(A)}.$$

Ogni valore N misurato è inteso come:

$$L \pm 1 \text{ dB(A)}.$$

In questo lavoro, in fase di calibratura del processo di calcolo, per motivi di semplificazione, si è tenuto conto solo del valore centrale.

### 9.3. Appendice 3. Emissione sonora di un parcheggio

Da considerazioni empiriche si ricava, per un parcheggio generico, la seguente relazione che definisce la densità di potenza sonora di un generico parcheggio:

$$L_w'' = L_{w0} + K_{PA} + K_I + K_D + K_{stro} + 10 \log(B N) - 10 \log\left(\frac{S}{S_0}\right)$$

Dove i diversi parametri hanno i seguenti significati:

- $L_w''$  densità di potenza sonora (potenza sonora riferita all'area) dB(A)/m<sup>2</sup>;
- $L_{w0}$  potenza sonora associata ad un singolo movimento orario in un parcheggio;
- $K_{PA}$  fattore correttivo distinto per tipologia di parcheggio;
- $K_I$  fattore correttivo attribuibile all'impulsività, distinto per tipologia di parcheggio;
- $K_D$  fattore aggiuntivo dovuto al traffico passante ed al contributo dovuto alla ricerca del posto auto. Tale fattore vale 0 nel caso di parcheggi piccoli;
- $K_{stro}$  fattore correttivo dovuto al tipo di pavimentazione stradale del parcheggio;
- $B$  quantità di riferimento (parametro che dipende dalla tipologia del parcheggio e può esprimere il numero di posti auto, la superficie di vendita netta in un supermercato, la superficie di un ristorante...);
- $N$  frequenza di movimento (movimento veicoli per unità di quantità di riferimento B e per ora);
- $S$  superficie totale de parcheggio;
- $S_0$  superficie unitaria.

#### SUPERMERCATO ALI' DI CASELLE DI SELVAZZANO:

$L_{w0}$	=	46	dB(A)	
$K_{PA}$	=	5	dB(A)	Carrelli standard su asfalto
$K_I$	=	4	dB(A)	Carrelli standard su asfalto e presenza di caditoie
$K_D$	=	0	dB(A)	Valore dovuto alla immediatezza del posto auto
$K_{stro}$	=	1	dB(A)	Pavimentazione regolare
$B$	=	2499		Numero posti auto
$N$	=	0.1		
$S$	=	12134	m <sup>2</sup>	
$S_0$	=	12.5	m <sup>2</sup>	

Elaborando la relazione precedente si ha la densità di potenza sonora (o potenza specifica):

$$L_w'' = 50.1 \frac{dB(A)}{m^2} .$$

ELABORATI GRAFICI



STUDIO INGEGNER PALERMO

Progettazione e consulenza industriale

**ATTESTATO DI RICONOSCIMENTO DI  
TECNICO COMPETENTE IN ACUSTICA  
AMBIENTALE**



STUDIO INGEGNER PALERMO

Progettazione e consulenza industriale



REGIONE DEL VENETO  
A.R.P.A.V.



AGENZIA REGIONALE PER LA PREVENZIONE E PROTEZIONE AMBIENTALE DEL VENETO

*Riconoscimento della figura di Tecnico Competente in Acustica  
Ambientale, art. 2, commi 6, 7 e 8 della Legge 447/95*

*Si attesta che Saverio Palermo, nato a Torino il 04/05/44 è stato riconosciuto Tecnico Competente in Acustica Ambientale per l'iscrizione nell'elenco ufficiale della Regione del Veneto ai sensi dell'art. 2, commi 6, 7 e 8 della Legge 447/95 con il numero 387.*

26 AGO. 2003

A.R.P.A.V.

*Il Responsabile dell'Osservatorio Regionale Agenti Fisici*

*Renis Trovati*

A.R.P.A.V.

Piazzale Stazione, 1 - 35131 Padova

Direzione Generale Tel. 049/8239301 Direzione Area Amministrativa Tel. 049/8239302

Direzione Area Tecnico-Scientifica Tel. 049/8239303 Direzione Area Ricerca e Informazione Tel. 049/8239304

Fax 049/660966