

Zestawienie emisji

E1 - Wentylator wyciągowy

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 80.7 81.0 77.8 76.5 75.4 72.5 67.3 63.1 80.0

E2 - Komin spalinowy do 90 KW

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 71.7 79.7 78.2 65.2 58.7 55.7 52.7 41.7 72.0

E3 - Centrala Nawiewno-Wywiewna

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 73.4 78.4 64.4 64.4 62.4 64.4 57.4 57.4 70.0

E4 - Urządzenie chłodnicze

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 79.0 79.0 71.0 72.0 72.0 64.0 56.0 54.0 75.0

E5 - Wentylator wyciągowy

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 69.6 71.6 73.6 68.6 73.6 54.6 53.6 50.6 75.0

E6 - Wentylator wyciągowy EX

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 80.3 82.3 74.3 77.3 77.8 65.3 57.3 47.3 80.0

E7 - Wentylator ścienny

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 73.0 73.0 73.0 73.0 73.0 73.0 73.0 73.0 80.0

E8 - Jednostka zewnętrzna

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 63.0 63.0 57.0 53.0 47.0 52.0 55.0 52.0 60.0

E9 - Urządzenie wentylacyjne

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 60.7 61.0 57.8 56.5 55.4 52.5 47.3 43.1 60.0

E10 - Pompa Diesel

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 77.2 91.1 98.2 105.6 107.1 109.2 109.1 107.2 115.0

E11 - Agregat prądowórczy w obudowie

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 109.2 105.2 101.7 100.7 104.7 102.2 93.7 87.7 108.0

E12 - Agregat wody lodowej technologiczny

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 94.8 96.4 95.3 93.7 95.1 89.4 79.6 71.4 98.0

E13 - Wózek podnośnikowy akumulatorowy (5 szt)

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 103.3 89.0 90.9 87.2 88.9 84.4 67.8 67.6 92.2

E14 - Samochód osobowy

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 87.0 91.5 86.0 85.0 80.0 76.0 74.0 72.0 86.6

E15 - Samochód ciężarowy 20 ton

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A

LW[dB] 101.0 99.0 97.0 95.0 91.0 85.0 82.0 77.0 96.5

Zestawienie układów dźwiękochłonnych

A1 - Hala magazynowa

f [Hz] 63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 Śred.
Alfa 0,034 0,138 0,225 0,290 0,335 0,336 0,337 0,4752 0,338

Zestawienie materiałów izolacyjnych

R1 - Płyta ruuki-100

f [Hz] 100 125 160 200 250 315 400 500
R[dB] 25 26 24 26 28 29 31 32
f [Hz] 630 800 1000 1250 1600 2000 2500 3150 Wsk.
R[dB] 33 33 32 28 29 31 42 46 32

Zestawienie wnętrza

Oznaczenia :

Dla każdego wnętrza podane są parametry :

- symbol wnętrza W
- nazwa wnętrza
- zestaw elementów pochłaniających :
 - symbol materiału pochłaniającego A
 - wymiary a x b x h [m]
 - powierzchnia S
 - średni współczynnik pochłaniania Alfa
- Stała akustyczna wnętrza we widmie oktawowym i średnia R
- Poziom dźwięku w polu rozproszonym (widmo oktawowo + A) LD dzień i/lub LN noc
- zestaw źródeł w pomieszczeniu :
 - symbol źródła E
 - współrzędne X, Y, Z
 - kierunkowość źródła G
 - czas pracy [h:mm:ss] dla dnia Td i/lub [mm:ss] dla nocy Tn
 - poziom dźwięku w odległości 1m od źródła w dB(A) Lz.

W1 - Magazyn 1

Parametry chłonności akustycznej

Symbol Wymiary Powierzchnia Alfa średnie

A1 156x146x12,4 57596,8 0,338

Stała akustyczna R [m²]

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 śred.
2027,2 9220,8 16721,7 23525,5 29014,9 29145,4 29276,2 52153,2 23885,6
Poziom hałasu w polu rozproszonym dzień

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A
85,3 64,4 63,7 58,5 59,3 54,8 38,2 35,5 64,6

Poziom hałasu w polu rozproszonym noc

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A
85,3 64,4 63,7 58,5 59,3 54,8 38,2 35,5 64,6

Parametry źródeł emisji

Symbol	Współrzędne			Czas emisji		Poziom hałasu	
	X	Y	Z G	Dzień	Noc	Dzień	Noc
E13	145,3	403,4	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	216,9	398,4	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	142,0	359,7	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	213,8	354,3	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	140,6	335,7	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	212,5	330,5	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	137,1	292,4	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	209,4	287,5	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3

W2 - Magazyn 2

Parametry chłonności akustycznej

Symbol Wymiary Powierzchnia Alfa średnie

A1 97x73x12,4 19794,2 0,338

Stała akustyczna R [m²]

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 śred.
696,7 3168,9 5746,7 8085,0 9971,5 10016,3 10061,3 17923,4 8208,7

Poziom hałasu w polu rozproszonym dzień

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A
83,9 63,0 62,3 57,2 57,9 53,4 36,8 34,1 63,2

Poziom hałasu w polu rozproszonym noc

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A
83,9 63,0 62,3 57,2 57,9 53,4 36,8 34,1 63,2

Parametry źródeł emisji

Symbol	Współrzędne			Czas emisji		Poziom hałasu	
	X	Y	Z G	Dzień	Noc	Dzień	Noc
E13	134,4	258,3	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	130,0	196,2	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3

W3 - Chłodnia

Parametry chłonności akustycznej

Symbol Wymiary Powierzchnia Alfa średnie

A1 97x73x12,4 19794,2 0,338

Stała akustyczna R [m²]

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 śred.
696,7 3168,9 5746,7 8085,0 9971,5 10016,3 10061,3 17923,4 8208,7

Poziom hałasu w polu rozproszonym dzień

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A
83,9 63,0 62,3 57,2 57,9 53,4 36,8 34,1 63,2

Poziom hałasu w polu rozproszonym noc

63 125 250 500 1000 2000 4000 8000 A
83,9 63,0 62,3 57,2 57,9 53,4 36,8 34,1 63,2

Parametry źródeł emisji

Symbol	Współrzędne			Czas emisji		Poziom hałasu	
	X	Y	Z G	Dzień	Noc	Dzień	Noc
E13	205,9	252,4	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3
E13	201,9	190,6	1,5 2	8:00:00	60:00	84,3	84,3

Zestawienie ekranów

B1 - Hale magazynowe i chłodnia str pd

Xp = 236,0 Yp = 166,5 Zp = 12,5 Xk = 91,8 Yk = 177,8 Zk = 12,5 <184

B2 - Hale magazynowe i chłodnia str zach

Xp = 91,8 Yp = 177,8 Zp = 12,5 Xk = 111,4 Yk = 430,3 Zk = 12,5 <274

B3 - Hale magazynowe i chłodnia str pn

$X_p = 111,4$ $Y_p = 430,3$ $Z_p = 12,5$ $X_k = 255,8$ $Y_k = 419,2$ $Z_k = 12,5 < 4$

B4 - Hale magazynowe i chłodnia str wsch

$X_p = 255,8$ $Y_p = 419,2$ $Z_p = 12,5$ $X_k = 236,0$ $Y_k = 166,5$ $Z_k = 12,5 < 94$

B5 - Magazyn po stronie pd

$X_p = 174,3$ $Y_p = 20,6$ $Z_p = 8$ $X_k = 358,5$ $Y_k = -6,3$ $Z_k = 8 < 8$

B6 - Magazyn po stronie pd

$X_p = 358,5$ $Y_p = -6,3$ $Z_p = 8$ $X_k = 174,3$ $Y_k = 20,6$ $Z_k = 8 < 188$

Zestawienie przegród

Oznaczenia :

Dla każdej przegrody podane są parametry :

- symbol przegrody P

- nazwa przegrody

- symbol i nazwa wnętrza przegrody

- średni wskaźnik izolacyjności R_w [dB]

- całkowita powierzchnia S_c [m²]

- kierunek normalnej (prawoskrętny kąt między normalną a osią Y) kier[deg]

Dla każdego elementu przegrody podane są parametry :

- symbol izolacyjności elementu R

- wskaźnik izolacyjności właściwej R_w [dB]

- współrzędne X,Y,Z przekątnej elementu [m]

- wymiary elementu szerokość (a) i wysokość (h) [m]

- powierzchnia elementu S[m²].

Dla dachu podane są współrzędne wierzchołka (X_p, Y_p, Z_p) dwóch boków prostokątnych oraz współrzędne końców tych boków (X_k, Y_k, Z_k) i (a,b).

Każdy element jest przedstawiony jako prostokątna ściana pionowa,

(dla dachu - prostokąt poziomy), jako pierwszy podaje się element

w którym są otwory, jego współrzędna z_p jest wyliczona z powierzchni elementu.

P1 - Magazyn 1

Wnętrze W1 $R_w=32$ $S_c=1942,5$ kier=275

Parametry elementów przegrody

Symbol R_w X_p Y_p Z_p X_k Y_k Z_k a h S

R1 32 98,9 275,4 0 111,4 430,3 12,5 155,4 12,5 1942,5

P2 - Magazyn 1

Wnętrze W1 $R_w=32$ $S_c=1810,0$ kier=4

Parametry elementów przegrody

Symbol R_w X_p Y_p Z_p X_k Y_k Z_k a h S

R1 32 111,4 430,3 0 255,8 419,2 12,5 144,8 12,5 1810,0

P3 - Magazyn 1

Wnętrze W1 $R_w=32$ $S_c=1958,8$ kier=95

Parametry elementów przegrody

Symbol R_w X_p Y_p Z_p X_k Y_k Z_k a h S

R1 32 255,8 419,2 0 243,3 263,0 12,5 156,7 12,5 1958,7

P4 - Magazyn 1

Wnętrze W1 $R_w=32$ $S_c=22694,1$ kier=Dach

Parametry elementów przegrody

Symbol R_w X_p Y_p Z_p X_k Y_k Z_k a h S

R1 32 255,8 419,2 12,5 243,3 263,0 12,5 111,4430,322694,1

P5 - Magazyn 2

Wnętrze W2 $R_w=32$ $S_c=910,0$ kier=185

Parametry elementów przegrody

Symbol R_w X_p Y_p Z_p X_k Y_k Z_k a h S

R1 32 164,4 172 0 91,8 177,8 12,5 72,8 12,5 910,0

P6 - Magazyn 2

Wnętrze W2 Rw=32 Sc=1223,8 kier=274

Parametry elementów przegrody

Symbol Rw Xp Yp Zp Xk Yk Zk a h S

R1 32 91,8 177,8 0 98,9 275,4 12,5 97,9 12,5 1223,8

P7 - Magazyn 2

Wnętrze W2 Rw=32 Sc=7127,1 kier=Dach

Parametry elementów przegrody

Symbol Rw Xp Yp Zp Xk Yk Zk a h S

R1 32 91,8 177,8 12,5 98,9 275,4 12,5 164,4 172 7127,1

P8 - Chłodnia

Wnętrze W3 Rw=32 Sc=1210,0 kier=94

Parametry elementów przegrody

Symbol Rw Xp Yp Zp Xk Yk Zk a h S

R1 32 243,3 263 0 236 166,5 12,5 96,8 12,5 1210,0

P9 - Chłodnia

Wnętrze W3 Rw=32 Sc=897,5 kier=184

Parametry elementów przegrody

Symbol Rw Xp Yp Zp Xk Yk Zk a h S

R1 32 236 166,5 0 164,4 172 12,5 71,8 12,5 897,5

P10 - Chłodnia

Wnętrze W3 Rw=32 Sc=6949,6 kier=Dach

Parametry elementów przegrody

Symbol Rw Xp Yp Zp Xk Yk Zk a h S

R1 32 236 166,5 12,5 164,4 172 12,5 243,3 263 6949,6

Zestawienie źródeł stacjonarnych

Oznaczenia :

Dla każdego źródła podane są parametry :

- symbol źródła Z;
- nazwa źródła hałasu;
- symbol emisji E;
- współrzędne X, Y i Z;
- czas oddziaływania emitora w [h:mm:ss] (dzień) i/lub [mm:ss] (noc);
- równoważny poziom mocy akustycznej (LWAeq) we widmie oktawowym oraz A;

Z1 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.1

E1 X = 145,3 Y = 403,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktawowo + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktawowo + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z2 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.2

E1 X = 216,9 Y = 398,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktawowo + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktawowo + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z3 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.3

E1 X = 143,3 Y = 383,1 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktawowo + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktawowo + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z4 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.4

E1 X = 215,6 Y = 378,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z5 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.5

E1 X = 142,0 Y = 359,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z6 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.6

E1 X = 213,8 Y = 354,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z7 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.7

E1 X = 140,6 Y = 335,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z8 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.8

E1 X = 212,5 Y = 330,5 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z9 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.9

E1 X = 138,6 Y = 312,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z10 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.10

E1 X = 210,8 Y = 307,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z11 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.11

E1 X = 137,1 Y = 292,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z12 - Magazyn 1 - Wentylator wyciągowy 2.12

E1 X = 209,4 Y = 287,5 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z13 - Magazyn 2 - Wentylator wyciągowy 2.13
E1 X = 134,4 Y = 258,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z14 - Magazyn 2 - Wentylator wyciągowy 2.14
E1 X = 133,1 Y = 236,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z15 - Magazyn 2 - Wentylator wyciągowy 2.15
E1 X = 131,3 Y = 215,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z16 - Magazyn 2 - Wentylator wyciągowy 2.16
E1 X = 130,0 Y = 196,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z17 - Chłodnia - Wentylator wyciągowy 2.17
E1 X = 205,9 Y = 252,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z18 - Chłodnia - Wentylator wyciągowy 2.18
E1 X = 204,8 Y = 231,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z19 - Chłodnia - Wentylator wyciągowy 2.19
E1 X = 202,8 Y = 209,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z20 - Chłodnia - Wentylator wyciągowy 2.20
E1 X = 201,9 Y = 190,6 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,7 81,0 77,8 76,5 75,4 72,5 67,3 63,1 80,0

Z21 - Biura - Komin spalinowy do 90 KW - 3.1

E2 X = 115,2 Y = 423,8 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0

Z22 - Biura - Komin spalinowy do 90 KW - 3.2
E2 X = 235,3 Y = 415,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0

Z23 - Biura - Komin spalinowy do 90 KW - 3.3
E2 X = 103,4 Y = 280,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0

Z24 - Biura - Komin spalinowy do 90 KW - 3.4
E2 X = 223,8 Y = 271,1 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0

Z25 - Biura - Komin spalinowy do 90 KW - 3.5
E2 X = 143,5 Y = 179,6 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0

Z26 - Biura - Komin spalinowy do 90 KW - 3.6
E2 X = 167,6 Y = 178,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
71,7 79,7 78,2 65,2 58,7 55,7 52,7 41,7 72,0

Z27 - Biura - Centrala Nawiewno-Wywiewna 4.1
E3 X = 121,0 Y = 424,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0

Z28 - Biura - Centrala Nawiewno-Wywiewna 4.2
E3 X = 240,4 Y = 415,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0

Z29 - Biuro - Centrala Nawiewno-Wywiewna 4.3
E3 X = 109,3 Y = 280,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0

Z30 - Biuro - Centrala Nawiewno-Wywiewna 4.4
E3 X = 229,0 Y = 270,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0

Z31 - Biuro - Centrala Nawiewno-Wywiewna 4.5
E3 X = 149,7 Y = 179,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0

Z32 - Biuro - Centrala Nawiewno-Wywiewna 4.6
E3 X = 173,6 Y = 177,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
73,4 78,4 64,4 64,4 62,4 64,4 57,4 57,4 70,0

Z33 - Biuro - Urządź.chłodnicze 5.1
E4 X = 126,2 Y = 423,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0

Z34 - Biuro - Urządź.chłodnicze 5.2
E4 X = 246,4 Y = 414,6 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0

Z35 - Biuro - Urządź.chłodnicze 5.3
E4 X = 114,6 Y = 279,5 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0

Z36 - Biuro - Urządź.chłodnicze 5.4
E4 X = 235,1 Y = 270,1 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0

Z37 - Biuro - Urządź.chłodnicze 5.5
E4 X = 155,7 Y = 178,6 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0

Z38 - Biuro - Urządź.chłodnicze 5.6
E4 X = 179,0 Y = 177,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A
79,0 79,0 71,0 72,0 72,0 64,0 56,0 54,0 75,0

Z39 - Biuro - Wentylator wyciągowy 6.1
E5 X = 132,5 Y = 422,6 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0

Z40 - Biuro - Wentylator wyciągowy 6.2
E5 X = 252,4 Y = 414,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0

Z41 - Biuro - Wentylator wyciągowy 6.3
E5 X = 120,7 Y = 279,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0

Z42 - Biuro - Wentylator wyciągowy 6.4
E5 X = 241,0 Y = 269,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0

Z43 - Biuro - Wentylator wyciągowy 6.5
E5 X = 160,6 Y = 178,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0

Z44 - Biuro - Wentylator wyciągowy 6.6
E5 X = 185,0 Y = 177,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
69,6 71,6 73,6 68,6 73,6 54,6 53,6 50,6 75,0

Z45 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.1
E6 X = 173,2 Y = 420,3 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z46 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.2
E6 X = 176,9 Y = 420,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z47 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.3
E6 X = 181,2 Y = 419,4 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z48 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.4
E6 X = 185,5 Y = 419,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z49 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.5
E6 X = 189,1 Y = 419,1 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z50 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.6
E6 X = 193,5 Y = 418,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z51 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.7
E6 X = 161,9 Y = 275,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z52 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.8
E6 X = 166,0 Y = 274,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z53 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.9
E6 X = 169,7 Y = 275,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z54 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.10
E6 X = 174,0 Y = 274,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z55 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.11
E6 X = 182,0 Y = 273,6 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z56 - Magazyn 1 - Wentylator wyc.EX - 7.12
E6 X = 169,7 Y = 275,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z57 - Magazyn 2 - Wentylator wyc.EX - 7.13
E6 X = 155,0 Y = 190,1 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z58 - Magazyn 2 - Wentylator wyc.EX - 7.14
E6 X = 159,4 Y = 189,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z59 - Magazyn 2 - Wentylator wyc.EX - 7.15
E6 X = 163,1 Y = 189,0 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z60 - Chłodnia - Wentylator wyc.EX - 7.16
E6 X = 167,4 Y = 189,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z61 - Chłodnia - Wentylator wyc.EX - 7.17
E6 X = 171,3 Y = 188,9 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z62 - Chłodnia - Wentylator wyc.EX - 7.18
E6 X = 175,3 Y = 188,2 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
80,3 82,3 74,3 77,3 77,8 65,3 57,3 47,3 80,0

Z63 - Pom.Techniczne - Wentylator ścienny - 8.1
E7 X = 237,7 Y = 173,4 Z = 3,8 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 80,0

Z64 - Pom.Techniczne - Wentylator ścienny - 8.2
E7 X = 237,6 Y = 170,2 Z = 3,8 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 80,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A

73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 80,0

Z65 - Pom.Techniczne - Wentylator ścienny - 8.3

E7 X = 236,6 Y = 167,2 Z = 3,8 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 80,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 73,0 80,0

Z66 - Biura - Jednostka zewnętrzna - 9.1

E8 X = 123,2 Y = 418,7 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

Z67 - Biura - Jednostka zewnętrzna - 9.2

E8 X = 243,2 Y = 409,9 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

Z68 - Biura - Jednostka zewnętrzna - 9.3

E8 X = 112,3 Y = 284,8 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

Z69 - Biura - Jednostka zewnętrzna - 9.4

E8 X = 232,5 Y = 274,9 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

Z70 - Biura - Jednostka zewnętrzna - 9.5

E8 X = 152,7 Y = 183,1 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

Z71 - Biura - Jednostka zewnętrzna - 9.6

E8 X = 177,1 Y = 181,5 Z = 13,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

Z72 - Portiernia - Jednostka zewnętrzna - 9.7

E8 X = 85,5 Y = 159,1 Z = 5,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

LWAeq noc - widmo oktafowe + A

63,0 63,0 57,0 53,0 47,0 52,0 55,0 52,0 60,0

Z73 - Portiernia - Urządzenie went. - 10.1

E9 X = 84,6 Y = 155,0 Z = 5,5 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A

60,7 61,0 57,8 56,5 55,4 52,5 47,3 43,1 60,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
60,7 61,0 57,8 56,5 55,4 52,5 47,3 43,1 60,0

Z74 - Pompownia - Urządzenie went. - 10.2
E9 X = 236,5 Y = 144,7 Z = 5,0 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
60,7 61,0 57,8 56,5 55,4 52,5 47,3 43,1 60,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
60,7 61,0 57,8 56,5 55,4 52,5 47,3 43,1 60,0

Z75 - Pompa Diesel - 11.1
E10 X = 241,1 Y = 147,1 Z = 5 t(dzień) =1:30:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
65,2 79,1 86,2 93,6 95,1 97,2 97,1 95,2 103,0

Z76 - Pompa Diesel - 11.2
E10 X = 240,9 Y = 141,7 Z = 5,0 t(dzień) =1:30:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
65,2 79,1 86,2 93,6 95,1 97,2 97,1 95,2 103,0

Z77 - Agregat prądofwórczy w obudowie 12.1
E11 X = 258,2 Y = 195,7 Z = 2 t(dzień) =0:30:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
97,2 93,2 89,7 88,7 92,7 90,2 81,7 75,7 96,0

Z78 - Agregat prądofwórczy w obudowie 12.2
E11 X = 257,7 Y = 191,5 Z = 2 t(dzień) =0:30:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
97,2 93,2 89,7 88,7 92,7 90,2 81,7 75,7 96,0

Z79 - Maszynownia - Agregat wody lodowej technologiczny - 13.1
E12 X = 241 Y = 196,5 Z = 2 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
94,8 96,4 95,3 93,7 95,1 89,4 79,6 71,4 98,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
94,8 96,4 95,3 93,7 95,1 89,4 79,6 71,4 98,0

Z80 - Maszynownia - Agregat wody lodowej technologiczny - 13.2
E12 X = 240,7 Y = 192,6 Z = 2 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
94,8 96,4 95,3 93,7 95,1 89,4 79,6 71,4 98,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
94,8 96,4 95,3 93,7 95,1 89,4 79,6 71,4 98,0

Z81 - Maszynownia - Agregat wody lodowej technologiczny - 13.2
E12 X = 244,6 Y = 194,3 Z = 2 t(dzień) =8:00:00 t(noc) =60:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
94,8 96,4 95,3 93,7 95,1 89,4 79,6 71,4 98,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
94,8 96,4 95,3 93,7 95,1 89,4 79,6 71,4 98,0

Z82 - Magazyn 1 - Doki - 14.1
E15 X = 96,3 Y = 363,5 Z = 1 t(dzień) =0:54:00 t(noc) =02:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
91,5 89,5 87,5 85,5 81,5 75,5 72,5 67,5 87,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
86,2 84,2 82,2 80,2 76,2 70,2 67,2 62,2 81,8

Z83 - Magazyn 1 - Doki - 14.2
E15 X = 93,7 Y = 315,4 Z = 1 t(dzień) =1:00:00 t(noc) =02:00

LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
92,0 90,0 88,0 86,0 82,0 76,0 73,0 68,0 87,5
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
86,2 84,2 82,2 80,2 76,2 70,2 67,2 62,2 81,8

Z84 - Magazyn 1 - Doki - 14.3
E15 X = 262,3 Y = 366,8 Z = 1 t(dzień) =0:54:00 t(noc) =05:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
91,5 89,5 87,5 85,5 81,5 75,5 72,5 67,5 87,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
90,2 88,2 86,2 84,2 80,2 74,2 71,2 66,2 85,7

Z85 - Magazyn 1 - Doki - 14.4
E15 X = 257,6 Y = 306,3 Z = 1 t(dzień) =1:00:00 t(noc) =05:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
92,0 90,0 88,0 86,0 82,0 76,0 73,0 68,0 87,5
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
90,2 88,2 86,2 84,2 80,2 74,2 71,2 66,2 85,7

Z86 - Magazyn 2 - Doki - 14.5
E15 X = 87,7 Y = 241,0 Z = 1 t(dzień) =1:00:00 t(noc) =02:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
92,0 90,0 88,0 86,0 82,0 76,0 73,0 68,0 87,5
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
86,2 84,2 82,2 80,2 76,2 70,2 67,2 62,2 81,8

Z87 - Chłodnia - Doki - 14.6
E15 X = 251,5 Y = 228,4 Z = 1 t(dzień) =0:54:00 t(noc) =05:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
91,5 89,5 87,5 85,5 81,5 75,5 72,5 67,5 87,0
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
90,2 88,2 86,2 84,2 80,2 74,2 71,2 66,2 85,7

Z88 - Parking TIR - 14.7
E15 X = 295,2 Y = 365,1 Z = 1 t(dzień) =0:12:00 t(noc) =01:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
85,0 83,0 81,0 79,0 75,0 69,0 66,0 61,0 80,5
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
83,2 81,2 79,2 77,2 73,2 67,2 64,2 59,2 78,8

Z89 - Parking TIR - 14.8
E15 X = 290,1 Y = 304,8 Z = 1 t(dzień) =0:12:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
85,0 83,0 81,0 79,0 75,0 69,0 66,0 61,0 80,5

Z90 - Parking TIR - 14.9
E15 X = 289,2 Y = 266 Z = 1 t(dzień) =0:12:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
85,0 83,0 81,0 79,0 75,0 69,0 66,0 61,0 80,5

Z91 - Parking TIR - 14.10
E15 X = 284,3 Y = 225,6 Z = 1 t(dzień) =0:12:00 t(noc) =02:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
88,0 86,0 84,0 82,0 78,0 72,0 69,0 64,0 83,5
LWAeq noc - widmo oktafowe + A
89,2 87,2 85,2 83,2 79,2 73,2 70,2 65,2 84,7

Z92 - Parking TIR - 14.11
E15 X = 282,1 Y = 178,6 Z = 1 t(dzień) =0:12:00
LWAeq dzień - widmo oktafowe + A
85,0 83,0 81,0 79,0 75,0 69,0 66,0 61,0 80,5

Zestawienie punktów zwrotnych tras przejazdu

Oznaczenia :

Dla każdego punktu zwrotnego odcinka trasy podane są parametry :

- numer punktu;
- współrzędne X i Y;

1 X = 73,1 Y = 136,6
2 X = 77,5 Y = 169,7
3 X = 59,7 Y = 171,3
4 X = 60,8 Y = 190,1
5 X = 65,6 Y = 241,9
6 X = 67,8 Y = 282,3
7 X = 70,7 Y = 317,6
8 X = 75,1 Y = 365,5
9 X = 79,1 Y = 417,4
10 X = 100,3 Y = 168,6
11 X = 99,8 Y = 155,4
12 X = 165,4 Y = 150,6
13 X = 212,2 Y = 159,6
14 X = 267,3 Y = 155,6
15 X = 269,3 Y = 174,8
16 X = 272,6 Y = 227,3
17 X = 275,7 Y = 266,9
18 X = 278,4 Y = 306,4
19 X = 283,3 Y = 366,2
20 X = 286,3 Y = 409,5

Zestawienie odcinków tras przejazdu

Oznaczenia :

Dla każdego odcinka trasy podane są parametry :

- symbol odcinka T
- nazwa przejazdu
- symbol pojazdu E
- prędkość przejazdu v[km/h]
- ilość pojazdów (niezależnie od kierunku) n
- punkty zwrotne
- łączna długość odcinka d[m]
- łączny czas przejazdu wszystkich pojazdów t[h:mm:ss]

T1 - Dzień - Magazyn 1 - Doki

E15 v = 20 n = 444 pkt : 1 2
E15 v = 20 n = 222 pkt : 2 3 7
E15 v = 20 n = 108 pkt : 7 8
E15 v = 20 n = 222 pkt : 2 14 18
E15 v = 20 n = 108 pkt : 18 19
d = 566 t = 6:2:20

T2 - Noc - Magazyn 1 - Doki

E15 v = 20 n = 14 pkt : 1 2
E15 v = 20 n = 4 pkt : 2 3 7
E15 v = 20 n = 2 pkt : 7 8
E15 v = 20 n = 10 pkt : 2 14 18
E15 v = 20 n = 5 pkt : 16 19
d = 727 t = 0:16:0

T3 - Dzień - Magazyn 2 - Doki

E15 v = 20 n = 114 pkt : 1 2 3 5
d = 122 t = 0:41:46

T4 - Noc - Magazyn 2 - Doki

E15 v = 20 n = 2 pkt : 1 2 3 5
d = 122 t = 0:0:44

T5 - Dzień - Chłodnia - Doki
E15 v = 20 n = 114 pkt : 1 2 14 16
d = 271 t = 1:32:34

T6 - Noc - Chłodnia - Doki
E15 v = 20 n = 5 pkt : 1 2 14 16
d = 296 t = 0:4:26

T7 - Dzień - Parkingi
E14 v = 20 n = 246 pkt : 1 2
E14 v = 20 n = 72 pkt : 2 3 4
E14 v = 20 n = 30 pkt : 4 6
E14 v = 20 n = 14 pkt : 6 9
E14 v = 20 n = 90 pkt : 2 10 11 12
E14 v = 20 n = 84 pkt : 2 14 15
E14 v = 20 n = 42 pkt : 15 17
E14 v = 20 n = 26 pkt : 17 20
d = 925 t = 2:49:46

T8 - Noc - Parkingi
E14 v = 20 n = 59 pkt : 1 2
E14 v = 20 n = 16 pkt : 2 3 4
E14 v = 20 n = 30 pkt : 4 6
E14 v = 20 n = 27 pkt : 2 10 11 12
E14 v = 20 n = 16 pkt : 2 14 15
d = 554 t = 0:38:7

T9 - Dzień - Autobus
E15 v = 20 n = 6 pkt : 1 2 13
d = 168 t = 0:3:2

T10 - Noc - Autobus
E15 v = 20 n = 3 pkt : 1 2 13
d = 168 t = 0:1:31

Zestawienie punktów wyróżnionych

Oznaczenia :

Dla każdego wierzchołka obszaru pokrycia terenu podane są parametry :

- numer wierzchołka;
- współrzędne X i Y;

1 X = -270 Y = -350
2 X = -270 Y = 700
3 X = 910 Y = 700
4 X = 910 Y = -350
5 X = 54,4 Y = 138,5
6 X = 74,3 Y = 449,1
7 X = 317,6 Y = 431,8
8 X = 299 Y = 94,5
9 X = 464,6 Y = 256,9
10 X = -270 Y = 472,3
11 X = 748 Y = 700
12 X = 910 Y = 146,2
13 X = 910 Y = -30
14 X = -270 Y = 201,7

Zestawienie obszarów pokrycia terenu

Oznaczenia :

Dla każdego obszaru pokrycia terenu podane są parametry:

- wskaźnik pokrycia terenu G,
- numery wierzchołków wielokątów obejmujących teren o tym samym wskaźniku.

F1 - Teren magazynów

G = 0 pkt : 1 14 5

G = 0 pkt : 1 5 8

G = 0 pkt : 5 6 8

G = 0 pkt : 8 6 7

F2 - Teren rolniczy

G = 0,9 pkt : 6 10 2

G = 0,9 pkt : 6 2 7

G = 0,9 pkt : 7 2 11

G = 0,9 pkt : 7 11 9

G = 0,9 pkt : 8 7 9

G = 0,9 pkt : 8 9 13

G = 0,9 pkt : 9 13 12

G = 0,9 pkt : 1 13 4

G = 0,9 pkt : 12 13 4

F3 - Teren mieszkaniowy

G = 0,5 pkt : 5 14 6

G = 0,5 pkt : 1 8 13

G = 0,5 pkt : 6 14 10

G = 0,5 pkt : 3 11 12

G = 0,5 pkt : 9 11 12

Zestawienie receptorów

Oznaczenia :

Dla każdego receptora podane są parametry :

- symbol receptora G
- współrzędne X, Y i Z;
- temperatura (t[C]), wilgotność (fi[%]) i czas odniesienia (T[h]);

Dla każdego emitora podane są parametry :

- symbol emitora (P- przegroda, Z-źródło stacjonarne, T-trasa przejazdu);
- d - odległość między emitorem i receptorem;
- czas - czas oddziaływania emitora w [h:mm:ss] (dzień) lub [mm:ss] (noc);
- LWA - równoważny poziom mocy akustycznej;
- Adiv - tłumienie wynikające z rozbieżności geometrycznej;
- Aatm - tłumienie wynikające z pochłaniania przez atmosferę;
- Gz - wskaźnik pokrycia gruntu w rejonie emitora;
- Gm - wskaźnik pokrycia gruntu między rejonami emitora i receptora;
- Gr - wskaźnik pokrycia gruntu w rejonie receptora;
- Agr - tłumienie wynikające z wpływu gruntu;
- Abar - tłumienie wynikające z obecności ekranu;
- Amisc- tłumienie wynikające z różnych innych zjawisk (odbić);
- LAT - równoważny poziom dźwięku.

Dla każdego rodzaju źródeł jest wyznaczone łączne ich oddziaływanie.

Obliczenia są prowadzone we widmie oktawowym.

Dla źródła powierzchniowego wprowadzone jest zastępcze źródło punktowe zlokalizowane w środku źródła powierzchniowego. Jeżeli większy wymiar (wysokość lub szerokość) źródła powierzchniowego jest większa od połowy odległości od punktu odniesienia, powierzchnia taka jest tak długo dzielona na kolejne połowy aż długość tak uzyskanego elementu nie będzie większa od połowy odległości jego środka od punktu odniesienia. Po odjęciu elementarnej powierzchni od całości, procedurę się powtarza.

Dla środka każdej powierzchni elementarnej wyznacza się zastępcze źródło punktowe o właściwym oddziaływaniu wynikającym z powierzchni elementu i poziomie dźwięku w odległości 1m od środka powierzchni elementarnej. Dla każdego elementarnego źródła zastępczego oblicza się oddziaływanie w punkcie odniesienia z uwzględnieniem tłumienia wynikającego z rozbieżności geometrycznej. Po złożeniu wszystkich oddziaływań elementarnych uzyskujemy łączne oddziaływanie źródła powierzchniowego w punkcie odniesienia.

Następnie wyznacza się dla całego źródła powierzchniowego zastępcze, równoważne źródło powierzchniowe którego wartość poziomu mocy akustycznej jest wyznaczona na podstawie odległości od receptora i wartości poziomu dźwięku w punkcie odniesienia. Poziom mocy akustycznej jest podana w tabulogramie.

Dla źródła liniowego wprowadzone jest zastępcze źródło punktowe zlokalizowane w środku źródła liniowego. Jeżeli długość odcinka źródła liniowego jest większa od połowy odległości od punktu odniesienia, odcinek taki jest tak długo dzielony na kolejne połowy aż długość tak uzyskanego elementu nie będzie większa od połowy odległości jego środka od punktu odniesienia. Po odjęciu elementarnego odcinka od całości, procedurę się powtarza.

Dla środka każdego odcinka elementarnego wyznacza się zastępcze źródło punktowe o właściwym czasie oddziaływania. Dla każdego elementarnego źródła zastępczego oblicza się oddziaływanie w punkcie odniesienia z uwzględnieniem tłumienia wynikającego z rozbieżności geometrycznej. Po złożeniu wszystkich oddziaływań elementarnych uzyskujemy łączne oddziaływanie źródła liniowego w punkcie odniesienia.

Następnie wyznacza się dla całego źródła liniowego zastępcze, równoważne źródło liniowe, którego punkty są równo odległe od receptora, ich odległość jest podana w tabulogramie.

G1 - Noc

X = 29,7 Y = 412,2 Z = 4,0 t = 10,0 fi = 70,0 T=1,0

Źródło d[m] czas LWAEq Adiv Aatm Gz Gm Gr Agr Abar Amisc LAT

P1	96,6 0:60:00	64,1	-50,7	-0,1	0,3	- 0,3	+2,4	+0,0	+0,0	15,7
P2	139,6 0:60:00	63,9	-53,9	-0,2	0,2	- 0,2	+2,7	-18,3	+0,0	-5,8
P3	234,4 0:60:00	64,2	-58,4	-0,3	0,0	- 0,2	+2,8	-27,3	+0,0	-19,0
P4	154,9 0:60:00	75,8	-54,8	-0,3	0,2	- 0,2	+2,7	-16,4	+0,0	7,0
P5	254,1 0:60:00	59,7	-59,1	-0,4	0,0	- 0,3	+2,6	-25,1	+0,0	-22,3
P6	197,2 0:60:00	60,6	-56,9	-0,2	0,3	- 0,5	+2,3	+0,0	+0,0	5,8
P7	213,8 0:60:00	68,6	-57,6	-0,4	0,2	- 0,3	+2,6	-15,4	+0,0	-2,2
P8	288,4 0:60:00	60,6	-60,2	-0,4	0,0	- 0,2	+2,8	-16,6	+0,0	-13,8
P9	298,5 0:60:00	59,7	-60,5	-0,4	0,0	- 0,3	+2,6	-24,5	+0,0	-23,1
P10	263,0 0:60:00	68,5	-59,4	-0,4	0,2	- 0,2	+2,8	-15,8	+0,0	-4,3
P Razem 16,7 dB(A)										
Z1	116,3 0:60:00	80,0	-52,3	-0,7	0,2	- 0,2	+2,5	-6,9	+0,0	22,6
Z2	187,9 0:60:00	80,0	-56,4	-1,1	0,2	- 0,2	+2,4	-8,2	+0,0	16,7
Z3	117,7 0:60:00	80,0	-52,4	-0,7	0,2	- 0,2	+2,5	-6,9	+0,0	22,5
Z4	189,2 0:60:00	80,0	-56,5	-1,1	0,2	- 0,2	+2,5	-8,2	+0,0	16,7
Z5	124,3 0:60:00	80,0	-52,9	-0,7	0,2	- 0,2	+2,4	-6,7	+0,0	22,1
Z6	193,2 0:60:00	80,0	-56,7	-1,1	0,2	- 0,2	+2,5	-8,2	+0,0	16,5
Z7	135,1 0:60:00	80,0	-53,6	-0,8	0,2	- 0,2	+2,5	-6,6	+0,0	21,5
Z8	200,5 0:60:00	80,0	-57,0	-1,1	0,2	- 0,2	+2,4	-8,0	+0,0	16,3
Z9	147,8 0:60:00	80,0	-54,4	-0,8	0,2	- 0,2	+2,4	-6,3	+0,0	20,9
Z10	209,3 0:60:00	80,0	-57,4	-1,1	0,2	- 0,2	+2,4	-7,8	+0,0	16,1
Z11	161,2 0:60:00	80,0	-55,1	-0,9	0,2	- 0,2	+2,4	-6,1	+0,0	20,3
Z12	218,9 0:60:00	80,0	-57,8	-1,2	0,2	- 0,2	+2,5	-7,6	+0,0	15,9
Z13	186,4 0:60:00	80,0	-56,4	-1,0	0,2	- 0,3	+2,1	-5,8	+0,0	18,9
Z14	204,2 0:60:00	80,0	-57,2	-1,1	0,2	- 0,3	+2,2	-5,7	+0,0	18,2
Z15	222,0 0:60:00	80,0	-57,9	-1,2	0,2	- 0,3	+2,1	-5,5	+0,0	17,5
Z16	238,3 0:60:00	80,0	-58,5	-1,3	0,2	- 0,3	+2,2	-5,5	+0,0	16,9
Z17	238,1 0:60:00	80,0	-58,5	-1,3	0,2	- 0,2	+2,5	-7,3	+0,0	15,4
Z18	251,9 0:60:00	80,0	-59,0	-1,3	0,2	- 0,2	+2,4	-7,0	+0,0	15,1
Z19	266,8 0:60:00	80,0	-59,5	-1,4	0,2	- 0,3	+2,2	-6,9	+0,0	14,4
Z20	280,8 0:60:00	80,0	-59,9	-1,5	0,2	- 0,3	+2,2	-6,7	+0,0	14,1
Z21	86,8 0:60:00	72,0	-49,7	-0,2	0,2	- 0,2	+2,3	+0,0	+0,0	24,4
Z22	205,8 0:60:00	72,0	-57,2	-0,4	0,2	- 0,2	+2,2	-6,4	+0,0	10,2
Z23	151,5 0:60:00	72,0	-54,6	-0,2	0,3	- 0,3	+1,4	+0,0	+0,0	18,6
Z24	240,2 0:60:00	72,0	-58,6	-0,4	0,2	- 0,2	+2,2	-6,0	+0,0	9,2
Z25	259,1 0:60:00	72,0	-59,2	-0,4	0,2	- 0,3	+1,6	-5,1	+0,0	8,9
Z26	271,8 0:60:00	72,0	-59,7	-0,4	0,2	- 0,3	+1,7	-5,3	+0,0	8,3
Z27	92,5 0:60:00	70,0	-50,4	-0,7	0,2	- 0,2	+2,4	-4,8	+0,0	16,5
Z28	210,9 0:60:00	70,0	-57,5	-1,4	0,2	- 0,2	+2,4	-8,0	+0,0	5,5
Z29	154,6 0:60:00	70,0	-54,8	-1,1	0,2	- 0,3	+2,0	-4,8	+0,0	11,3
Z30	244,8 0:60:00	70,0	-58,8	-1,6	0,2	- 0,2	+2,4	-7,3	+0,0	4,7
Z31	262,2 0:60:00	70,0	-59,4	-1,6	0,2	- 0,3	+2,0	-5,9	+0,0	5,1
Z32	275,6 0:60:00	70,0	-59,8	-1,7	0,2	- 0,3	+2,0	-6,3	+0,0	4,2
Z33	97,6 0:60:00	75,0	-50,8	-0,3	0,2	- 0,2	+2,4	-5,0	+0,0	21,3
Z34	216,9 0:60:00	75,0	-57,7	-0,8	0,2	- 0,2	+2,5	-8,0	+0,0	11,0
Z35	157,8 0:60:00	75,0	-54,9	-0,6	0,2	- 0,3	+2,1	-4,8	+0,0	16,8

Z36 249,9 0:60:00 75,0 -58,9 -0,9 0,2 - 0,2 +2,4 -7,4 +0,0 10,2
 Z37 265,6 0:60:00 75,0 -59,5 -0,9 0,2 - 0,3 +2,1 -5,8 +0,0 10,9
 Z38 278,6 0:60:00 75,0 -59,9 -1,0 0,2 - 0,3 +2,2 -6,2 +0,0 10,1
 Z39 103,8 0:60:00 75,0 -51,4 -0,3 0,2 - 0,2 +2,4 -5,6 +0,0 20,1
 Z40 222,9 0:60:00 75,0 -58,0 -0,8 0,2 - 0,2 +2,5 -8,2 +0,0 10,5
 Z41 161,0 0:60:00 75,0 -55,2 -0,5 0,2 - 0,3 +2,1 -5,1 +0,0 16,3
 Z42 255,2 0:60:00 75,0 -59,2 -0,8 0,2 - 0,2 +2,4 -7,6 +0,0 9,8
 Z43 268,2 0:60:00 75,0 -59,6 -0,9 0,2 - 0,3 +2,1 -5,9 +0,0 10,7
 Z44 281,8 0:60:00 75,0 -60,0 -1,0 0,2 - 0,3 +2,2 -6,4 +0,0 9,8
 Z45 144,0 0:60:00 80,0 -54,1 -0,5 0,2 - 0,2 +2,5 -7,6 +0,0 20,3
 Z46 147,7 0:60:00 80,0 -54,3 -0,5 0,2 - 0,2 +2,4 -7,7 +0,0 19,9
 Z47 152,0 0:60:00 80,0 -54,6 -0,5 0,2 - 0,2 +2,5 -7,8 +0,0 19,6
 Z48 156,2 0:60:00 80,0 -54,8 -0,5 0,2 - 0,2 +2,4 -7,8 +0,0 19,3
 Z49 159,8 0:60:00 80,0 -55,0 -0,6 0,2 - 0,2 +2,5 -7,9 +0,0 19,0
 Z50 164,2 0:60:00 80,0 -55,3 -0,5 0,2 - 0,2 +2,5 -8,0 +0,0 18,7
 Z51 190,8 0:60:00 80,0 -56,6 -0,6 0,2 - 0,2 +2,5 -6,7 +0,0 18,6
 Z52 193,8 0:60:00 80,0 -56,7 -0,6 0,2 - 0,2 +2,4 -6,8 +0,0 18,3
 Z53 196,3 0:60:00 80,0 -56,8 -0,7 0,2 - 0,2 +2,5 -6,9 +0,0 18,1
 Z54 199,9 0:60:00 80,0 -57,0 -0,6 0,2 - 0,2 +2,4 -6,9 +0,0 17,9
 Z55 206,1 0:60:00 80,0 -57,2 -0,7 0,2 - 0,2 +2,5 -7,1 +0,0 17,5
 Z56 196,3 0:60:00 80,0 -56,8 -0,7 0,2 - 0,2 +2,5 -6,9 +0,0 18,1
 Z57 255,2 0:60:00 80,0 -59,1 -0,8 0,2 - 0,3 +2,2 -5,9 +0,0 16,4
 Z58 258,1 0:60:00 80,0 -59,2 -0,8 0,2 - 0,3 +2,1 -5,9 +0,0 16,2
 Z59 260,2 0:60:00 80,0 -59,3 -0,8 0,2 - 0,3 +2,2 -6,1 +0,0 16,0
 Z60 262,3 0:60:00 80,0 -59,3 -0,9 0,2 - 0,3 +2,2 -6,1 +0,0 15,9
 Z61 264,6 0:60:00 80,0 -59,4 -0,9 0,2 - 0,3 +2,2 -6,2 +0,0 15,7
 Z62 267,3 0:60:00 80,0 -59,5 -0,9 0,2 - 0,3 +2,2 -6,2 +0,0 15,6
 Z63 316,7 0:60:00 80,0 -61,0 -3,8 0,0 0,0 0,2 +3,5 -19,8 +0,0 -1,1
 Z64 319,0 0:60:00 80,0 -61,1 -3,7 0,0 0,0 0,3 +3,2 -19,8 +0,0 -1,4
 Z65 320,7 0:60:00 80,0 -61,1 -3,8 0,0 0,0 0,3 +3,3 -19,9 +0,0 -1,5
 Z66 94,2 0:60:00 60,0 -50,4 -2,0 0,2 - 0,2 +2,4 -4,9 +0,0 5,1
 Z67 213,7 0:60:00 60,0 -57,6 -3,3 0,2 - 0,2 +2,4 -8,4 +0,0 -6,9
 Z68 152,1 0:60:00 60,0 -54,6 -2,7 0,2 - 0,3 +2,1 -4,8 +0,0 -0,0
 Z69 245,1 0:60:00 60,0 -58,8 -3,6 0,2 - 0,2 +2,4 -7,7 +0,0 -7,7
 Z70 260,2 0:60:00 60,0 -59,3 -3,7 0,2 - 0,3 +2,0 -6,1 +0,0 -7,1
 Z71 273,9 0:60:00 60,0 -59,7 -3,9 0,2 - 0,3 +2,1 -6,6 +0,0 -8,1
 Z72 259,2 0:60:00 60,0 -59,2 -3,8 0,2 - 0,5 +1,7 +0,0 +0,0 -1,3
 Z73 263,0 0:60:00 60,0 -59,4 -1,3 0,2 - 0,5 +1,8 +0,0 +0,0 1,1
 Z74 338,1 0:60:00 60,0 -61,5 -1,7 0,0 0,0 0,3 +3,0 -14,2 +0,0 -14,4
 Z79 302,0 0:60:00 98,0 -60,6 -1,3 0,0 0,0 0,2 +4,0 -19,8 +0,0 20,3
 Z80 304,5 0:60:00 98,0 -60,7 -1,2 0,0 0,0 0,2 +3,9 -19,8 +0,0 20,2
 Z81 306,0 0:60:00 98,0 -60,7 -1,3 0,0 0,0 0,2 +3,9 -19,5 +0,0 20,4
 Z82 82,6 0:02:00 81,8 -49,4 -0,3 0,0 - 0,3 +2,4 +0,0 +0,0 34,5
 Z83 116,1 0:02:00 81,8 -52,3 -0,5 0,0 - 0,3 +2,4 +0,0 +0,0 31,4
 Z84 237,0 0:05:00 85,7 -58,4 -0,9 0,0 0,0 0,2 +3,8 -19,2 +0,0 11,0
 Z85 251,3 0:05:00 85,7 -59,0 -0,9 0,0 0,0 0,2 +3,9 -19,0 +0,0 10,7
 Z86 180,8 0:02:00 81,8 -56,2 -0,7 0,0 0,0 0,5 +2,6 +0,0 +0,0 27,5
 Z87 288,1 0:05:00 85,7 -60,1 -1,0 0,0 0,0 0,2 +4,1 -18,8 +0,0 9,9
 Z88 269,7 0:01:00 78,8 -59,7 -0,9 0,0 0,0 0,2 +4,0 -14,7 +0,0 7,5
 Z91 315,7 0:02:00 81,8 -61,0 -1,1 0,0 0,0 0,2 +4,2 -13,8 +0,0 10,1
 Z Razem 39,4 dB(A)
 T2N 237,1 0:16:00 90,8 -58,5 -0,8 0,0 0,3 0,5 +2,6 -4,5 +0,0 29,6
 T4N 218,8 0:00:44 77,4 -57,8 -0,8 0,0 0,3 0,5 +1,8 +0,0 +0,0 20,6
 T6N 288,4 0:04:26 85,2 -60,2 -1,0 0,0 0,3 0,5 +3,6 -8,5 +0,0 19,1
 T8N 231,7 0:34:18 84,1 -58,3 -1,0 0,0 0,3 0,5 +2,0 -2,5 +0,0 24,3
 T10N 266,1 0:01:31 80,6 -59,5 -0,9 0,0 0,3 0,5 +3,4 -6,8 +0,0 16,8
 T Razem 31,6 dB(A)
 Całość Razem 40,0 dB(A)

G1 - Dzień

X = 29,7 Y = 412,2 Z = 4,0 t = 20,0 fi = 60,0 T = 8,0

Źródło	d[m]	czas	LWAeq	Adiv	Aatm	Gz	Gm	Gr	Agr	Abar	Amisc	LAT
P1	96,6	8:00:00	64,1	-50,7	-0,2	0,3	-	0,3	+2,5	+0,0	+0,0	15,7
P2	139,6	8:00:00	63,9	-53,9	-0,3	0,2	-	0,2	+2,7	-18,2	+0,0	-5,8
P3	234,4	8:00:00	64,2	-58,4	-0,4	0,0	-	0,2	+2,8	-27,2	+0,0	-19,0
P4	154,9	8:00:00	75,8	-54,8	-0,3	0,2	-	0,2	+2,6	-16,3	+0,0	7,0
P5	254,1	8:00:00	59,7	-59,1	-0,5	0,0	-	0,3	+2,6	-25,0	+0,0	-22,3
P6	197,2	8:00:00	60,6	-56,9	-0,3	0,3	-	0,5	+2,3	+0,0	+0,0	5,7
P7	213,8	8:00:00	68,6	-57,6	-0,4	0,2	-	0,3	+2,5	-15,3	+0,0	-2,2
P8	288,4	8:00:00	60,6	-60,2	-0,5	0,0	-	0,2	+2,8	-16,6	+0,0	-13,9
P9	298,5	8:00:00	59,7	-60,5	-0,5	0,0	-	0,3	+2,6	-24,4	+0,0	-23,1
P10	263,0	8:00:00	68,5	-59,4	-0,4	0,2	-	0,2	+2,7	-15,7	+0,0	-4,3
P Razem 16,7 dB(A)												
Z1	116,3	8:00:00	80,0	-52,3	-0,7	0,2	-	0,2	+2,4	-6,9	+0,0	22,5
Z2	187,9	8:00:00	80,0	-56,4	-1,2	0,2	-	0,2	+2,4	-8,2	+0,0	16,6
Z3	117,7	8:00:00	80,0	-52,4	-0,8	0,2	-	0,2	+2,5	-6,8	+0,0	22,5
Z4	189,2	8:00:00	80,0	-56,5	-1,2	0,2	-	0,2	+2,5	-8,3	+0,0	16,5
Z5	124,3	8:00:00	80,0	-52,9	-0,8	0,2	-	0,2	+2,5	-6,8	+0,0	22,0
Z6	193,2	8:00:00	80,0	-56,7	-1,2	0,2	-	0,2	+2,5	-8,2	+0,0	16,4
Z7	135,1	8:00:00	80,0	-53,6	-0,8	0,2	-	0,2	+2,4	-6,6	+0,0	21,4
Z8	200,5	8:00:00	80,0	-57,0	-1,2	0,2	-	0,2	+2,4	-8,0	+0,0	16,2
Z9	147,8	8:00:00	80,0	-54,4	-0,9	0,2	-	0,2	+2,4	-6,3	+0,0	20,8
Z10	209,3	8:00:00	80,0	-57,4	-1,3	0,2	-	0,2	+2,5	-7,8	+0,0	16,0
Z11	161,2	8:00:00	80,0	-55,1	-1,0	0,2	-	0,2	+2,4	-6,1	+0,0	20,2
Z12	218,9	8:00:00	80,0	-57,8	-1,3	0,2	-	0,2	+2,4	-7,6	+0,0	15,7
Z13	186,4	8:00:00	80,0	-56,4	-1,1	0,2	-	0,3	+2,1	-5,8	+0,0	18,8
Z14	204,2	8:00:00	80,0	-57,2	-1,2	0,2	-	0,3	+2,1	-5,7	+0,0	18,0
Z15	222,0	8:00:00	80,0	-57,9	-1,3	0,2	-	0,3	+2,1	-5,5	+0,0	17,4
Z16	238,3	8:00:00	80,0	-58,5	-1,4	0,2	-	0,3	+2,1	-5,4	+0,0	16,8
Z17	238,1	8:00:00	80,0	-58,5	-1,4	0,2	-	0,2	+2,4	-7,3	+0,0	15,2
Z18	251,9	8:00:00	80,0	-59,0	-1,5	0,2	-	0,2	+2,5	-7,1	+0,0	14,9
Z19	266,8	8:00:00	80,0	-59,5	-1,6	0,2	-	0,3	+2,2	-6,9	+0,0	14,2
Z20	280,8	8:00:00	80,0	-59,9	-1,7	0,2	-	0,3	+2,2	-6,7	+0,0	13,9
Z21	86,8	8:00:00	72,0	-49,7	-0,2	0,2	-	0,2	+2,3	+0,0	+0,0	24,4
Z22	205,8	8:00:00	72,0	-57,2	-0,4	0,2	-	0,2	+2,2	-6,4	+0,0	10,2
Z23	151,5	8:00:00	72,0	-54,6	-0,3	0,3	-	0,3	+1,5	+0,0	+0,0	18,6
Z24	240,2	8:00:00	72,0	-58,6	-0,4	0,2	-	0,2	+2,2	-6,0	+0,0	9,2
Z25	259,1	8:00:00	72,0	-59,2	-0,5	0,2	-	0,3	+1,7	-5,2	+0,0	8,8
Z26	271,8	8:00:00	72,0	-59,7	-0,4	0,2	-	0,3	+1,6	-5,3	+0,0	8,2
Z27	92,5	8:00:00	70,0	-50,4	-0,7	0,2	-	0,2	+2,4	-4,8	+0,0	16,5
Z28	210,9	8:00:00	70,0	-57,5	-1,5	0,2	-	0,2	+2,4	-7,9	+0,0	5,5
Z29	154,6	8:00:00	70,0	-54,8	-1,2	0,2	-	0,3	+2,1	-4,8	+0,0	11,3
Z30	244,8	8:00:00	70,0	-58,8	-1,6	0,2	-	0,2	+2,3	-7,3	+0,0	4,6
Z31	262,2	8:00:00	70,0	-59,4	-1,7	0,2	-	0,3	+2,0	-5,9	+0,0	5,0
Z32	275,6	8:00:00	70,0	-59,8	-1,8	0,2	-	0,3	+2,0	-6,3	+0,0	4,1
Z33	97,6	8:00:00	75,0	-50,8	-0,4	0,2	-	0,2	+2,4	-5,0	+0,0	21,2
Z34	216,9	8:00:00	75,0	-57,7	-1,0	0,2	-	0,2	+2,5	-8,0	+0,0	10,8
Z35	157,8	8:00:00	75,0	-54,9	-0,8	0,2	-	0,3	+2,2	-4,9	+0,0	16,6
Z36	249,9	8:00:00	75,0	-58,9	-1,2	0,2	-	0,2	+2,5	-7,4	+0,0	10,0
Z37	265,6	8:00:00	75,0	-59,5	-1,1	0,2	-	0,3	+2,1	-5,8	+0,0	10,7
Z38	278,6	8:00:00	75,0	-59,9	-1,2	0,2	-	0,3	+2,1	-6,2	+0,0	9,8
Z39	103,8	8:00:00	75,0	-51,4	-0,4	0,2	-	0,2	+2,4	-5,6	+0,0	20,0
Z40	222,9	8:00:00	75,0	-58,0	-1,0	0,2	-	0,2	+2,5	-8,2	+0,0	10,3
Z41	161,0	8:00:00	75,0	-55,2	-0,7	0,2	-	0,3	+2,2	-5,1	+0,0	16,2
Z42	255,2	8:00:00	75,0	-59,2	-1,1	0,2	-	0,2	+2,4	-7,5	+0,0	9,6
Z43	268,2	8:00:00	75,0	-59,6	-1,2	0,2	-	0,3	+2,2	-6,0	+0,0	10,4
Z44	281,8	8:00:00	75,0	-60,0	-1,3	0,2	-	0,3	+2,2	-6,4	+0,0	9,5
Z45	144,0	8:00:00	80,0	-54,1	-0,6	0,2	-	0,2	+2,4	-7,6	+0,0	20,1
Z46	147,7	8:00:00	80,0	-54,3	-0,7	0,2	-	0,2	+2,5	-7,7	+0,0	19,8
Z47	152,0	8:00:00	80,0	-54,6	-0,6	0,2	-	0,2	+2,4	-7,7	+0,0	19,5
Z48	156,2	8:00:00	80,0	-54,8	-0,7	0,2	-	0,2	+2,5	-7,9	+0,0	19,1
Z49	159,8	8:00:00	80,0	-55,0	-0,7	0,2	-	0,2	+2,4	-7,8	+0,0	18,9

Z50 164,2 8:00:00 80,0 -55,3 -0,7 0,2 - 0,2 +2,5 -7,9 +0,0 18,6
Z51 190,8 8:00:00 80,0 -56,6 -0,8 0,2 - 0,2 +2,5 -6,7 +0,0 18,4
Z52 193,8 8:00:00 80,0 -56,7 -0,8 0,2 - 0,2 +2,4 -6,7 +0,0 18,2
Z53 196,3 8:00:00 80,0 -56,8 -0,9 0,2 - 0,2 +2,5 -6,8 +0,0 18,0
Z54 199,9 8:00:00 80,0 -57,0 -0,8 0,2 - 0,2 +2,4 -6,9 +0,0 17,7
Z55 206,1 8:00:00 80,0 -57,2 -0,9 0,2 - 0,2 +2,4 -7,0 +0,0 17,3
Z56 196,3 8:00:00 80,0 -56,8 -0,9 0,2 - 0,2 +2,5 -6,8 +0,0 18,0
Z57 255,2 8:00:00 80,0 -59,1 -1,1 0,2 - 0,3 +2,2 -5,9 +0,0 16,1
Z58 258,1 8:00:00 80,0 -59,2 -1,1 0,2 - 0,3 +2,2 -6,0 +0,0 15,9
Z59 260,2 8:00:00 80,0 -59,3 -1,1 0,2 - 0,3 +2,2 -6,0 +0,0 15,8
Z60 262,3 8:00:00 80,0 -59,3 -1,1 0,2 - 0,3 +2,1 -6,1 +0,0 15,6
Z61 264,6 8:00:00 80,0 -59,4 -1,1 0,2 - 0,3 +2,1 -6,1 +0,0 15,5
Z62 267,3 8:00:00 80,0 -59,5 -1,1 0,2 - 0,3 +2,1 -6,2 +0,0 15,3
Z63 316,7 8:00:00 80,0 -61,0 -3,8 0,0 0,0 0,2 +3,5 -19,9 +0,0 -1,2
Z64 319,0 8:00:00 80,0 -61,1 -3,8 0,0 0,0 0,3 +3,2 -19,8 +0,0 -1,5
Z65 320,7 8:00:00 80,0 -61,1 -3,9 0,0 0,0 0,3 +3,3 -19,9 +0,0 -1,6
Z66 94,2 8:00:00 60,0 -50,4 -1,8 0,2 - 0,2 +2,5 -5,0 +0,0 5,3
Z67 213,7 8:00:00 60,0 -57,6 -3,1 0,2 - 0,2 +2,4 -8,6 +0,0 -6,9
Z68 152,1 8:00:00 60,0 -54,6 -2,5 0,2 - 0,3 +2,1 -4,8 +0,0 0,2
Z69 245,1 8:00:00 60,0 -58,8 -3,4 0,2 - 0,2 +2,4 -7,9 +0,0 -7,7
Z70 260,2 8:00:00 60,0 -59,3 -3,5 0,2 - 0,3 +2,0 -6,3 +0,0 -7,1
Z71 273,9 8:00:00 60,0 -59,7 -3,7 0,2 - 0,3 +2,1 -6,7 +0,0 -8,0
Z72 259,2 8:00:00 60,0 -59,2 -3,6 0,2 - 0,5 +1,7 +0,0 +0,0 -1,1
Z73 263,0 8:00:00 60,0 -59,4 -1,5 0,2 - 0,5 +1,8 +0,0 +0,0 0,9
Z74 338,1 8:00:00 60,0 -61,5 -2,0 0,0 0,0 0,3 +3,0 -14,1 +0,0 -14,6
Z75 339,1 1:30:00 107,8 -61,6 -4,6 0,0 0,0 0,3 +3,1 -17,5 +0,0 27,2
Z76 343,2 1:30:00 107,8 -61,7 -4,6 0,0 0,0 0,3 +3,1 -16,4 +0,0 28,2
Z77 314,8 0:30:00 96,0 -61,0 -2,1 0,0 0,0 0,2 +4,0 -18,3 +0,0 18,6
Z78 317,3 0:30:00 96,0 -61,1 -2,0 0,0 0,0 0,2 +4,0 -18,4 +0,0 18,5
Z79 302,0 8:00:00 98,0 -60,6 -1,5 0,0 0,0 0,2 +3,9 -19,8 +0,0 20,0
Z80 304,5 8:00:00 98,0 -60,7 -1,5 0,0 0,0 0,2 +3,9 -19,8 +0,0 19,9
Z81 306,0 8:00:00 98,0 -60,7 -1,6 0,0 0,0 0,2 +4,0 -19,5 +0,0 20,2
Z82 82,6 0:54:00 87,1 -49,4 -0,4 0,0 - 0,3 +2,4 +0,0 +0,0 39,7
Z83 116,1 1:00:00 87,5 -52,3 -0,5 0,0 - 0,3 +2,3 +0,0 +0,0 37,0
Z84 237,0 0:54:00 87,1 -58,5 -1,1 0,0 0,0 0,2 +3,8 -19,1 +0,0 12,2
Z85 251,3 1:00:00 87,5 -59,0 -1,1 0,0 0,0 0,2 +3,9 -19,0 +0,0 12,3
Z86 180,8 1:00:00 87,5 -56,1 -0,8 0,0 0,0 0,5 +2,5 +0,0 +0,0 33,1
Z87 288,1 0:54:00 87,1 -60,2 -1,2 0,0 0,0 0,2 +4,1 -18,8 +0,0 11,0
Z88 269,7 0:12:00 80,5 -59,6 -1,1 0,0 0,0 0,2 +4,0 -14,7 +0,0 9,1
Z89 281,7 0:12:00 80,5 -60,0 -1,1 0,0 0,0 0,2 +4,0 -14,5 +0,0 8,9
Z90 297,9 0:12:00 80,5 -60,5 -1,2 0,0 0,0 0,2 +4,2 -14,0 +0,0 9,0
Z91 315,7 0:12:00 80,5 -61,0 -1,3 0,0 0,0 0,2 +4,3 -13,8 +0,0 8,7
Z92 343,9 0:12:00 80,5 -61,7 -1,4 0,0 0,0 0,2 +4,3 -13,1 +0,0 8,6
Z Razem 43,3 dB(A)

T1D 204,2 6:56:35 95,9 -57,2 -0,8 0,0 0,3 0,5 +1,8 -2,3 +0,0 37,4
T3D 223,9 0:41:46 85,9 -58,0 -0,9 0,0 0,3 0,5 +1,8 +0,0 +0,0 28,8
T5D 291,7 1:41:06 89,8 -60,3 -1,2 0,0 0,3 0,5 +3,6 -8,6 +0,0 23,3
T7D 213,8 2:29:41 81,5 -57,6 -0,9 0,0 0,3 0,5 +2,1 -2,6 +0,0 22,5
T9D 251,2 0:03:02 74,5 -59,0 -0,9 0,0 0,3 0,5 +3,1 -5,9 +0,0 11,8
T Razem 38,2 dB(A)

Całość Razem 44,5 dB(A)

G2 - Noc

X = 707,9 Y = 291,2 Z = 4,0 t = 10,0 fi = 70,0 T = 1,0

Źródło d[m] czas LWAEq Adiv Aatm Gz Gm Gr Agr Abar Amisc LAT
P1 602,6 0:60:00 64,2 -66,6 -0,8 0,0 0,8 0,5 +3,6 -34,2 +0,0 -33,8
P2 537,0 0:60:00 63,8 -65,6 -0,7 0,3 0,8 0,5 +3,3 -15,1 +0,0 -14,3
P3 462,4 0:60:00 64,3 -64,3 -0,6 0,6 0,6 0,5 +2,9 -14,4 +0,0 -12,1
P4 537,0 0:60:00 75,2 -65,6 -0,7 0,6 0,5 0,5 +2,3 -14,7 +0,0 -3,5
P5 588,8 0:60:00 59,7 -66,4 -0,8 0,0 0,8 0,5 +3,6 -20,4 +0,0 -24,3
P6 616,6 0:60:00 60,6 -66,8 -0,7 0,0 0,8 0,5 +3,7 -24,1 +0,0 -27,3

P7 582,1 0:60:00 68,6 -66,3 -0,8 0,6 0,5 0,5 +2,6 -14,7 +0,0 -10,6
 P8 473,2 0:60:00 60,6 -64,5 -0,6 0,6 0,6 0,5 +3,0 -14,3 +0,0 -15,8
 P9 524,8 0:60:00 59,7 -65,4 -0,7 0,3 0,8 0,5 +3,3 -20,8 +0,0 -23,9
 P10 512,9 0:60:00 68,5 -65,2 -0,7 0,5 0,5 0,5 +2,4 -14,8 +0,0 -9,8
 P Razem -1,1 dB(A)
 Z1 573,8 0:60:00 80,0 -66,1 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,7 +0,0 7,9
 Z2 502,7 0:60:00 80,0 -65,0 -2,3 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 14,1
 Z3 572,1 0:60:00 80,0 -66,1 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,9
 Z4 500,0 0:60:00 80,0 -64,9 -2,3 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 14,2
 Z5 570,1 0:60:00 80,0 -66,1 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,9
 Z6 498,2 0:60:00 80,0 -64,9 -2,3 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 14,2
 Z7 569,1 0:60:00 80,0 -66,1 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,9
 Z8 497,0 0:60:00 80,0 -64,9 -2,2 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 14,2
 Z9 569,8 0:60:00 80,0 -66,1 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,9
 Z10 497,5 0:60:00 80,0 -64,9 -2,2 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 14,2
 Z11 570,9 0:60:00 80,0 -66,1 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,9
 Z12 498,6 0:60:00 80,0 -64,9 -2,3 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 14,2
 Z13 574,5 0:60:00 80,0 -66,1 -2,6 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,8
 Z14 577,5 0:60:00 80,0 -66,2 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,8
 Z15 581,7 0:60:00 80,0 -66,3 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,7
 Z16 585,7 0:60:00 80,0 -66,3 -2,6 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,7 +0,0 7,7
 Z17 503,6 0:60:00 80,0 -65,0 -2,3 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 14,1
 Z18 506,7 0:60:00 80,0 -65,1 -2,2 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 14,0
 Z19 511,8 0:60:00 80,0 -65,1 -2,3 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,9
 Z20 516,0 0:60:00 80,0 -65,2 -2,3 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,8
 Z21 607,4 0:60:00 72,0 -66,6 -0,9 0,3 0,5 0,5 +1,1 -4,8 +0,0 0,8
 Z22 488,7 0:60:00 72,0 -64,7 -0,7 0,5 - 0,5 +0,6 +0,0 +0,0 7,2
 Z23 604,7 0:60:00 72,0 -66,6 -0,8 0,3 0,5 0,5 +1,0 -4,8 +0,0 0,8
 Z24 484,6 0:60:00 72,0 -64,7 -0,7 0,5 - 0,5 +0,7 +0,0 +0,0 7,3
 Z25 575,4 0:60:00 72,0 -66,2 -0,8 0,6 0,5 0,5 +0,6 -4,8 +0,0 0,8
 Z26 552,1 0:60:00 72,0 -65,8 -0,8 0,6 0,5 0,5 +0,5 -4,8 +0,0 1,1
 Z27 601,8 0:60:00 70,0 -66,6 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,0 -4,8 +0,0 -3,3
 Z28 483,8 0:60:00 70,0 -64,7 -2,5 0,5 - 0,5 +1,0 +0,0 +0,0 3,8
 Z29 598,8 0:60:00 70,0 -66,6 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,0 -4,7 +0,0 -3,2
 Z30 479,4 0:60:00 70,0 -64,6 -2,5 0,5 - 0,5 +1,0 +0,0 +0,0 3,9
 Z31 569,4 0:60:00 70,0 -66,1 -2,8 0,6 0,5 0,5 +0,9 -4,8 +0,0 -2,8
 Z32 546,4 0:60:00 70,0 -65,8 -2,7 0,5 0,5 0,5 +1,1 -4,8 +0,0 -2,2
 Z33 596,6 0:60:00 75,0 -66,5 -1,9 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 3,1
 Z34 477,8 0:60:00 75,0 -64,6 -1,6 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 10,2
 Z35 593,5 0:60:00 75,0 -66,4 -2,0 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,7 +0,0 3,2
 Z36 473,4 0:60:00 75,0 -64,5 -1,6 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 10,3
 Z37 563,6 0:60:00 75,0 -66,0 -1,8 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,8 +0,0 3,6
 Z38 541,1 0:60:00 75,0 -65,6 -1,8 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 4,2
 Z39 590,3 0:60:00 75,0 -66,5 -1,8 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 3,2
 Z40 471,9 0:60:00 75,0 -64,5 -1,5 0,8 - 0,5 +0,9 +0,0 +0,0 9,9
 Z41 587,4 0:60:00 75,0 -66,4 -1,9 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,7 +0,0 3,3
 Z42 467,5 0:60:00 75,0 -64,4 -1,6 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 10,4
 Z43 558,9 0:60:00 75,0 -66,0 -1,8 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 3,7
 Z44 535,3 0:60:00 75,0 -65,6 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 9,1
 Z45 550,1 0:60:00 80,0 -65,8 -1,7 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 9,0
 Z46 546,5 0:60:00 80,0 -65,7 -1,7 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 9,1
 Z47 542,2 0:60:00 80,0 -65,6 -1,7 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,7 +0,0 9,2
 Z48 537,9 0:60:00 80,0 -65,6 -1,6 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,8 +0,0 9,2
 Z49 534,4 0:60:00 80,0 -65,5 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,5
 Z50 530,1 0:60:00 80,0 -65,4 -1,7 0,5 - 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,6
 Z51 546,3 0:60:00 80,0 -65,7 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,3
 Z52 542,2 0:60:00 80,0 -65,6 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,7 +0,0 9,4
 Z53 538,5 0:60:00 80,0 -65,6 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,4
 Z54 534,3 0:60:00 80,0 -65,5 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,5
 Z55 526,3 0:60:00 80,0 -65,4 -1,6 0,5 - 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 9,6
 Z56 538,5 0:60:00 80,0 -65,6 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,4

Z57 562,1 0:60:00 80,0 -66,0 -1,7 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,7 +0,0 8,9
 Z58 558,0 0:60:00 80,0 -65,9 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,1
 Z59 554,4 0:60:00 80,0 -65,8 -1,8 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,7 +0,0 9,2
 Z60 550,1 0:60:00 80,0 -65,8 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,2
 Z61 546,3 0:60:00 80,0 -65,7 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 9,3
 Z62 542,6 0:60:00 80,0 -65,6 -1,7 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,7 +0,0 9,4
 Z63 484,7 0:60:00 80,0 -64,7 -4,7 0,3 0,8 0,5 +2,0 +0,0 +0,0 12,6
 Z64 485,6 0:60:00 80,0 -64,7 -4,7 0,3 0,8 0,5 +2,0 +0,0 +0,0 12,6
 Z65 487,3 0:60:00 80,0 -64,8 -4,7 0,3 0,8 0,5 +2,0 +0,0 +0,0 12,5
 Z66 598,5 0:60:00 60,0 -66,5 -5,5 0,6 0,5 0,5 +1,1 -4,8 +0,0 -15,7
 Z67 479,7 0:60:00 60,0 -64,6 -5,0 0,5 - 0,5 +1,1 +0,0 +0,0 -8,5
 Z68 595,7 0:60:00 60,0 -66,5 -5,4 0,6 0,5 0,5 +1,0 -4,7 +0,0 -15,6
 Z69 475,8 0:60:00 60,0 -64,5 -5,0 0,5 - 0,5 +1,1 +0,0 +0,0 -8,4
 Z70 565,7 0:60:00 60,0 -66,0 -5,4 0,6 0,5 0,5 +1,0 -4,7 +0,0 -15,1
 Z71 542,1 0:60:00 60,0 -65,6 -5,3 0,5 0,5 0,5 +1,1 -4,7 +0,0 -14,5
 Z72 636,3 0:60:00 60,0 -67,0 -5,6 0,0 0,5 0,5 +2,6 -9,0 +0,0 -19,0
 Z73 638,0 0:60:00 60,0 -67,1 -2,7 0,0 0,5 0,5 +2,9 -9,1 +0,0 -16,0
 Z74 493,6 0:60:00 60,0 -64,8 -2,3 0,6 0,8 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 -5,7
 Z79 476,4 0:60:00 98,0 -64,6 -1,8 0,0 0,8 0,5 +2,5 +0,0 +0,0 34,1
 Z80 477,5 0:60:00 98,0 -64,6 -1,9 0,0 0,8 0,5 +2,6 +0,0 +0,0 34,1
 Z81 473,3 0:60:00 98,0 -64,5 -1,9 0,0 0,8 0,5 +2,6 +0,0 +0,0 34,2
 Z82 615,9 0:02:00 81,8 -66,8 -1,8 0,0 0,5 0,5 +3,1 -18,7 +0,0 -2,4
 Z83 614,7 0:02:00 81,8 -66,8 -1,8 0,0 0,5 0,5 +3,2 -19,0 +0,0 -2,6
 Z84 452,0 0:05:00 85,7 -64,1 -1,4 0,0 0,8 0,5 +2,5 +0,0 +0,0 22,7
 Z85 450,6 0:05:00 85,7 -64,0 -1,4 0,0 0,8 0,5 +2,4 +0,0 +0,0 22,7
 Z86 622,2 0:02:00 81,8 -66,9 -1,8 0,0 0,5 0,5 +3,1 -18,9 +0,0 -2,7
 Z87 460,7 0:05:00 85,7 -64,2 -1,5 0,0 0,8 0,5 +2,5 +0,0 +0,0 22,5
 Z88 419,3 0:01:00 78,8 -63,5 -1,3 0,3 0,8 0,5 +0,3 +0,0 +0,0 14,3
 Z91 428,7 0:02:00 81,8 -63,7 -1,3 0,3 0,8 0,5 +0,3 +0,0 +0,0 17,1
 Z Razem 39,5 dB(A)

T2N 501,2 0:16:00 90,8 -65,0 -1,5 0,0 0,5 0,5 +2,7 -2,5 +0,0 24,5
 T4N 530,9 0:00:44 77,4 -65,5 -1,2 0,0 0,5 0,5 +2,1 -5,2 +0,0 7,6
 T6N 512,9 0:04:26 85,2 -65,2 -1,5 0,0 0,5 0,5 +2,8 -4,5 +0,0 16,8
 T8N 575,4 0:34:18 84,1 -66,2 -1,8 0,0 0,5 0,5 +2,8 -8,4 +0,0 10,5
 T10N 543,3 0:01:31 80,6 -65,7 -1,4 0,0 0,5 0,5 +2,6 -8,1 +0,0 8,0
 T Razem 25,4 dB(A)

Całość Razem 39,7 dB(A)

G2 - Dzień

X = 707,9 Y = 291,2 Z = 4,0 t = 20,0 fi = 60,0 T = 8,0

Źródło d[m] czas LWAEq Adiv Aatm Gz Gm Gr Agr Abar Amisc LAT

P1 602,6 8:00:00 64,2 -66,6 -0,9 0,0 0,8 0,5 +3,6 -34,1 +0,0 -33,8
 P2 537,0 8:00:00 63,8 -65,6 -0,9 0,3 0,8 0,5 +3,4 -15,1 +0,0 -14,4
 P3 462,4 8:00:00 64,3 -64,3 -0,8 0,6 0,6 0,5 +3,1 -14,5 +0,0 -12,2
 P4 537,0 8:00:00 75,2 -65,6 -0,9 0,6 0,5 0,5 +2,4 -14,7 +0,0 -3,6
 P5 588,8 8:00:00 59,7 -66,4 -0,9 0,0 0,8 0,5 +3,6 -20,3 +0,0 -24,3
 P6 616,6 8:00:00 60,6 -66,8 -0,8 0,0 0,8 0,5 +3,7 -24,0 +0,0 -27,3
 P7 582,1 8:00:00 68,6 -66,3 -0,9 0,6 0,5 0,5 +2,6 -14,7 +0,0 -10,7
 P8 473,2 8:00:00 60,6 -64,5 -0,8 0,6 0,6 0,5 +3,1 -14,2 +0,0 -15,8
 P9 524,8 8:00:00 59,7 -65,4 -0,8 0,3 0,8 0,5 +3,3 -20,7 +0,0 -23,9
 P10 512,9 8:00:00 68,5 -65,2 -0,8 0,5 0,5 0,5 +2,4 -14,8 +0,0 -9,9
 P Razem -1,2 dB(A)

Z1 573,8 8:00:00 80,0 -66,1 -3,0 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,4
 Z2 502,7 8:00:00 80,0 -65,0 -2,6 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,7
 Z3 572,1 8:00:00 80,0 -66,1 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,8 +0,0 7,4
 Z4 500,0 8:00:00 80,0 -64,9 -2,7 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 13,8
 Z5 570,1 8:00:00 80,0 -66,1 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,7 +0,0 7,5
 Z6 498,2 8:00:00 80,0 -64,9 -2,6 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,8
 Z7 569,1 8:00:00 80,0 -66,1 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,5
 Z8 497,0 8:00:00 80,0 -64,9 -2,6 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,8
 Z9 569,8 8:00:00 80,0 -66,1 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,7 +0,0 7,5

Z10 497,5 8:00:00 80,0 -64,9 -2,6 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,8
 Z11 570,9 8:00:00 80,0 -66,1 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,7 +0,0 7,5
 Z12 498,6 8:00:00 80,0 -64,9 -2,6 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,8
 Z13 574,5 8:00:00 80,0 -66,1 -3,0 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,4
 Z14 577,5 8:00:00 80,0 -66,2 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,8 +0,0 7,3
 Z15 581,7 8:00:00 80,0 -66,3 -2,9 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,7 +0,0 7,3
 Z16 585,7 8:00:00 80,0 -66,3 -3,0 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 7,2
 Z17 503,6 8:00:00 80,0 -65,0 -2,7 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 13,7
 Z18 506,7 8:00:00 80,0 -65,1 -2,6 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,6
 Z19 511,8 8:00:00 80,0 -65,1 -2,7 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,5
 Z20 516,0 8:00:00 80,0 -65,2 -2,7 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 13,4
 Z21 607,4 8:00:00 72,0 -66,6 -1,0 0,3 0,5 0,5 +1,0 -4,7 +0,0 0,7
 Z22 488,7 8:00:00 72,0 -64,7 -0,8 0,5 - 0,5 +0,6 +0,0 +0,0 7,1
 Z23 604,7 8:00:00 72,0 -66,6 -0,9 0,3 0,5 0,5 +1,0 -4,8 +0,0 0,7
 Z24 484,6 8:00:00 72,0 -64,7 -0,8 0,5 - 0,5 +0,6 +0,0 +0,0 7,1
 Z25 575,4 8:00:00 72,0 -66,2 -0,9 0,6 0,5 0,5 +0,5 -4,7 +0,0 0,7
 Z26 552,1 8:00:00 72,0 -65,8 -0,9 0,6 0,5 0,5 +0,5 -4,8 +0,0 1,0
 Z27 601,8 8:00:00 70,0 -66,6 -3,2 0,6 0,5 0,5 +1,0 -4,8 +0,0 -3,6
 Z28 483,8 8:00:00 70,0 -64,7 -2,7 0,5 - 0,5 +1,0 +0,0 +0,0 3,6
 Z29 598,8 8:00:00 70,0 -66,6 -3,1 0,6 0,5 0,5 +0,9 -4,7 +0,0 -3,5
 Z30 479,4 8:00:00 70,0 -64,6 -2,7 0,5 - 0,5 +1,0 +0,0 +0,0 3,7
 Z31 569,4 8:00:00 70,0 -66,1 -3,1 0,6 0,5 0,5 +0,9 -4,7 +0,0 -3,0
 Z32 546,4 8:00:00 70,0 -65,8 -2,9 0,5 0,5 0,5 +1,0 -4,8 +0,0 -2,5
 Z33 596,6 8:00:00 75,0 -66,5 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 2,6
 Z34 477,8 8:00:00 75,0 -64,6 -2,0 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 9,8
 Z35 593,5 8:00:00 75,0 -66,4 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 2,6
 Z36 473,4 8:00:00 75,0 -64,5 -2,0 0,5 - 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 9,9
 Z37 563,6 8:00:00 75,0 -66,0 -2,3 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,8 +0,0 3,1
 Z38 541,1 8:00:00 75,0 -65,6 -2,3 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 3,7
 Z39 590,3 8:00:00 75,0 -66,5 -2,4 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 2,6
 Z40 471,9 8:00:00 75,0 -64,5 -2,0 0,8 - 0,5 +0,9 +0,0 +0,0 9,4
 Z41 587,4 8:00:00 75,0 -66,4 -2,5 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,7 +0,0 2,7
 Z42 467,5 8:00:00 75,0 -64,4 -2,0 0,5 - 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 9,9
 Z43 558,9 8:00:00 75,0 -66,0 -2,3 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,8 +0,0 3,1
 Z44 535,3 8:00:00 75,0 -65,6 -2,3 0,5 0,5 0,5 +1,4 +0,0 +0,0 8,5
 Z45 550,1 8:00:00 80,0 -65,8 -2,2 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 8,5
 Z46 546,5 8:00:00 80,0 -65,7 -2,2 0,6 0,5 0,5 +1,2 -4,8 +0,0 8,5
 Z47 542,2 8:00:00 80,0 -65,6 -2,3 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 8,6
 Z48 537,9 8:00:00 80,0 -65,6 -2,2 0,6 0,5 0,5 +1,3 -4,8 +0,0 8,7
 Z49 534,4 8:00:00 80,0 -65,5 -2,2 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,7 +0,0 9,0
 Z50 530,1 8:00:00 80,0 -65,4 -2,2 0,5 - 0,5 +1,4 -4,7 +0,0 9,1
 Z51 546,3 8:00:00 80,0 -65,7 -2,2 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 8,7
 Z52 542,2 8:00:00 80,0 -65,6 -2,3 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 8,8
 Z53 538,5 8:00:00 80,0 -65,6 -2,2 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 8,9
 Z54 534,3 8:00:00 80,0 -65,5 -2,2 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,7 +0,0 9,0
 Z55 526,3 8:00:00 80,0 -65,4 -2,1 0,5 - 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 9,1
 Z56 538,5 8:00:00 80,0 -65,6 -2,2 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 8,9
 Z57 562,1 8:00:00 80,0 -66,0 -2,3 0,6 0,5 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 8,3
 Z58 558,0 8:00:00 80,0 -65,9 -2,3 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 8,5
 Z59 554,4 8:00:00 80,0 -65,8 -2,3 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 8,6
 Z60 550,1 8:00:00 80,0 -65,8 -2,2 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 8,7
 Z61 546,3 8:00:00 80,0 -65,7 -2,2 0,5 0,5 0,5 +1,4 -4,8 +0,0 8,7
 Z62 542,6 8:00:00 80,0 -65,6 -2,3 0,5 0,5 0,5 +1,5 -4,8 +0,0 8,8
 Z63 484,7 8:00:00 80,0 -64,7 -5,0 0,3 0,8 0,5 +2,0 +0,0 +0,0 12,3
 Z64 485,6 8:00:00 80,0 -64,7 -5,0 0,3 0,8 0,5 +2,0 +0,0 +0,0 12,3
 Z65 487,3 8:00:00 80,0 -64,8 -4,9 0,3 0,8 0,5 +2,0 +0,0 +0,0 12,3
 Z66 598,5 8:00:00 60,0 -66,5 -5,6 0,6 0,5 0,5 +1,0 -4,7 +0,0 -15,8
 Z67 479,7 8:00:00 60,0 -64,6 -5,0 0,5 - 0,5 +1,1 +0,0 +0,0 -8,5
 Z68 595,7 8:00:00 60,0 -66,5 -5,6 0,6 0,5 0,5 +1,1 -4,8 +0,0 -15,8
 Z69 475,8 8:00:00 60,0 -64,5 -5,0 0,5 - 0,5 +1,1 +0,0 +0,0 -8,4
 Z70 565,7 8:00:00 60,0 -66,0 -5,5 0,6 0,5 0,5 +1,0 -4,7 +0,0 -15,2

Z71 542,1 8:00:00 60,0 -65,6 -5,4 0,5 0,5 0,5 +1,1 -4,7 +0,0 -14,6
 Z72 636,3 8:00:00 60,0 -67,0 -5,8 0,0 0,5 0,5 +2,6 -9,0 +0,0 -19,2
 Z73 638,0 8:00:00 60,0 -67,1 -3,2 0,0 0,5 0,5 +2,9 -9,1 +0,0 -16,5
 Z74 493,6 8:00:00 60,0 -64,8 -2,6 0,6 0,8 0,5 +1,3 +0,0 +0,0 -6,1
 Z75 488,5 1:30:00 107,8 -64,8 -5,8 0,6 0,8 0,5 +1,6 +0,0 +0,0 38,8
 Z76 490,3 1:30:00 107,8 -64,8 -5,9 0,6 0,8 0,5 +1,7 +0,0 +0,0 38,8
 Z77 459,7 0:30:00 96,0 -64,3 -2,9 0,3 0,8 0,5 +2,0 +0,0 +0,0 30,8
 Z78 461,1 0:30:00 96,0 -64,3 -2,9 0,3 0,8 0,5 +1,9 +0,0 +0,0 30,7
 Z79 476,4 8:00:00 98,0 -64,6 -2,3 0,0 0,8 0,5 +2,6 +0,0 +0,0 33,7
 Z80 477,5 8:00:00 98,0 -64,6 -2,3 0,0 0,8 0,5 +2,5 +0,0 +0,0 33,6
 Z81 473,3 8:00:00 98,0 -64,5 -2,3 0,0 0,8 0,5 +2,5 +0,0 +0,0 33,7
 Z82 615,9 0:54:00 87,1 -66,8 -2,3 0,0 0,5 0,5 +3,2 -18,7 +0,0 2,5
 Z83 614,7 1:00:00 87,5 -66,8 -2,2 0,0 0,5 0,5 +3,1 -18,8 +0,0 2,8
 Z84 452,0 0:54:00 87,1 -64,2 -1,7 0,0 0,8 0,5 +2,4 +0,0 +0,0 23,6
 Z85 450,6 1:00:00 87,5 -64,1 -1,7 0,0 0,8 0,5 +2,4 +0,0 +0,0 24,1
 Z86 622,2 1:00:00 87,5 -66,9 -2,2 0,0 0,5 0,5 +3,1 -18,8 +0,0 2,7
 Z87 460,7 0:54:00 87,1 -64,3 -1,8 0,0 0,8 0,5 +2,5 +0,0 +0,0 23,5
 Z88 419,3 0:12:00 80,5 -63,4 -1,7 0,3 0,8 0,5 +0,4 +0,0 +0,0 15,8
 Z89 418,0 0:12:00 80,5 -63,4 -1,6 0,3 0,8 0,5 +0,3 +0,0 +0,0 15,8
 Z90 419,5 0:12:00 80,5 -63,4 -1,7 0,3 0,8 0,5 +0,4 +0,0 +0,0 15,8
 Z91 428,7 0:12:00 80,5 -63,6 -1,7 0,3 0,8 0,5 +0,4 +0,0 +0,0 15,6
 Z92 440,4 0:12:00 80,5 -63,9 -1,7 0,3 0,8 0,5 +0,4 +0,0 +0,0 15,3
 Z Razem 44,1 dB(A)
 T1D 530,9 6:56:35 95,9 -65,5 -2,0 0,0 0,5 0,5 +2,8 -3,5 +0,0 27,7
 T3D 623,7 0:41:46 85,9 -66,9 -2,2 0,0 0,5 0,5 +2,9 -9,9 +0,0 9,8
 T5D 524,8 1:41:06 89,8 -65,4 -1,9 0,0 0,5 0,5 +2,8 -4,5 +0,0 20,8
 T7D 518,8 2:29:41 81,5 -65,3 -1,9 0,0 0,5 0,5 +2,4 -4,1 +0,0 12,6
 T9D 441,6 0:03:02 74,5 -63,9 -1,1 0,0 0,5 0,5 +1,7 -4,0 +0,0 7,2
 T Razem 28,7 dB(A)
 Całość Razem 44,3 dB(A)

Zestawienie stref oddziaływania

Oznaczenia :

Dla każdej izoliny oddziaływania akustycznego podane są parametry :

- symbol izoliny S
- pora - Dzień/Noc
- poziom oddziaływania wyznaczonej izoliny L[dB(A)]
- temperatura t[C], wilgotność fi[%] i czas odniesienia T[h].

Możliwy jest podział izoliny na fragmenty, dla każdego fragmentu podane są jego parametry:

- numer fragmentu,
- współrzędne początku i końca osi rzutu izoliny oraz wysokość położenia nad powierzchnią terenu,
- długość 'd', kąt i krok translacji wektora rzutującego wzdłuż osi

W każdym punkcie wyznaczonej izoliny podane są

- Numer i współrzędne X i Y [m] punktu izoliny.

S2 - Dzień

Izoliny oddziaływania L = 55

t = 20,0 fi = 60,0 T=8,0

Fragment 1

Oś : Xp = -270,0 Yp = -230,0 Xk = 910,0 Yk = 700,0 Z = 4

Wektor: d = 30 kąt = 142 krok = 30

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	252,1	310,0	2	257,1	340,0
3	252,5	370,0	4	270,0	400,0
5	270,0	400,0	6	300,0	395,5
7	324,9	370,0	8	330,0	350,9
9	337,5	340,0	10	357,0	310,0
11	360,0	305,0	12	377,6	280,0
13	390,0	256,7	14	393,2	250,0

15	402,9	220,0	16	408,3	190,0
17	410,9	160,0	18	409,6	130,0
19	402,0	100,0	20	394,5	70,0
21	390,0	40,0	22	384,5	10,0
23	360,0	-14,5	24	352,5	-20,0
25	330,0	-33,8	26	300,0	-44,0
27	277,5	-50,0	28	270,0	-52,1
29	240,0	-54,3	30	210,0	-52,1
31	206,3	-50,0	32	180,0	-36,0
33	153,3	-20,0	34	150,0	-18,0
35	120,0	0,8	36	111,4	10,0
37	90,0	37,3	38	87,7	40,0
39	66,4	70,0	40	60,0	80,0
41	49,4	100,0	42	34,3	130,0
43	31,8	160,0	44	31,6	190,0
45	44,3	220,0	46	50,0	250,0
47	56,1	280,0	48	60,0	300,8
49	61,5	310,0	50	84,0	340,0
51	74,2	370,0	52	90,0	384,3
53	105,5	370,0			

S3 - Dzień

Izolonia oddziaływania L = 60

t = 20,0 fi = 60,0 T=8,0

Fragment 1

Oś : Xp = -270,0 Yp = -230,0 Xk = 910,0 Yk = 700,0 Z = 4

Wektor: d = 30 ką = 142 krok = 30

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	240,0	212,1	2	254,3	220,0
3	259,7	250,0	4	263,4	280,0
5	265,9	310,0	6	270,0	324,5
7	290,5	310,0	8	300,0	290,9
9	304,8	280,0	10	323,8	250,0
11	330,0	238,0	12	340,0	220,0
13	349,0	190,0	14	355,7	160,0
15	352,5	130,0	16	340,7	100,0
17	333,3	70,0	18	330,0	65,0
19	300,0	42,6	20	294,0	40,0
21	270,0	29,6	22	240,0	26,3
23	210,0	32,5	24	197,5	40,0
25	180,0	49,1	26	157,1	70,0
27	150,0	79,4	28	135,7	100,0
29	123,6	130,0	30	120,0	134,5
31	90,0	145,6	32	65,6	160,0
33	60,0	163,9	34	51,9	190,0
35	59,1	220,0	36	60,0	223,5
37	85,6	250,0	38	90,0	251,9
39	91,6	250,0			

S1 - Dzień

Izolonia oddziaływania L = 50

t = 20,0 fi = 60,0 T=8,0

Fragment 1

Oś : Xp = -270,0 Yp = -230,0 Xk = 910,0 Yk = 700,0 Z = 4

Wektor: d = 30 ką = 142 krok = 30

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	210,0	409,1	2	240,0	403,3
3	263,2	430,0	4	265,9	460,0
5	267,9	490,0	6	270,0	506,2
7	300,0	500,7	8	330,0	490,0
9	353,6	460,0	10	360,0	450,0

11	380,0	430,0	12	390,0	421,0
13	409,1	400,0	14	420,0	385,0
15	435,0	370,0	16	450,0	352,9
17	460,0	340,0	18	477,3	310,0
19	480,0	300,0	20	486,7	280,0
21	496,4	250,0	22	505,0	220,0
23	510,0	190,0	24	510,0	160,0
25	507,7	130,0	26	505,0	100,0
27	496,4	70,0	28	483,0	40,0
29	480,0	34,0	30	468,0	10,0
31	450,0	-15,7	32	447,3	-20,0
33	420,0	-50,0	34	390,0	-30,2
35	385,6	-20,0	36	360,0	1,9
37	330,0	-0,9			

S4 - Dzień

Izolacja oddziaływania $L = 50$

$t = 20,0$ $f_i = 60,0$ $T = 8,0$

Fragment 1

Oś : $X_p = -270,0$ $Y_p = -230,0$ $X_k = 910,0$ $Y_k = 700,0$ $Z = 4$

Wektor: $d = 30$ $\text{kąt} = 142$ $\text{krok} = 30$

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	240,0	25,5	2	210,0	24,6
3	180,0	23,4	4	163,8	10,0
5	166,0	-20,0	6	150,0	-37,3
7	133,4	-50,0	8	120,0	-72,9
9	103,1	-80,0	10	90,0	-97,5
11	60,0	-97,5	12	30,0	-80,0
13	10,0	-50,0	14	0,0	-40,0
15	-15,0	-20,0	16	-30,0	4,0
17	-33,7	10,0	18	-48,8	40,0
19	-56,7	70,0	20	-60,0	85,0
21	-63,3	100,0	22	-66,7	130,0
23	-60,0	140,0	24	-50,8	160,0
25	-50,8	190,0	26	-30,0	194,4
27	0,0	204,2	28	28,1	220,0
29	30,0	230,0	30	31,5	250,0
31	34,3	280,0	32	37,4	310,0
33	43,8	340,0	34	54,7	370,0
35	60,0	377,0	36	90,0	398,2
37	101,2	400,0			

S1 - Noc

Izolacja oddziaływania $L = 40$

$t = 10,0$ $f_i = 70,0$ $T = 1,0$

Fragment 1

Oś : $X_p = -270,0$ $Y_p = -180,0$ $X_k = 910,0$ $Y_k = 700,0$ $Z = 4$

Wektor: $d = 20$ $\text{kąt} = 143$ $\text{krok} = 20$

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	290,0	680,0	2	310,0	680,0
3	330,0	675,0	4	350,0	670,0
5	370,0	665,0	6	380,0	660,0
7	390,0	655,0	8	410,0	640,0
9	426,0	620,0	10	430,0	615,0
11	450,0	605,0	12	456,7	600,0
13	470,0	590,0	14	483,3	580,0
15	490,0	575,0	16	510,0	560,0
17	526,0	540,0	18	530,0	520,0
19	550,0	500,0	20	565,0	480,0
21	570,0	473,3	22	583,3	460,0
23	590,0	450,0	24	600,0	440,0

25	610,0	435,0	26	630,0	426,7
27	636,7	420,0	28	645,0	400,0
29	650,0	395,0	30	665,0	380,0
31	670,0	370,0	32	675,0	360,0
33	680,0	340,0	34	685,0	320,0
35	690,0	300,0	36	695,0	280,0
37	690,0	260,0	38	690,0	240,0
39	676,7	220,0	40	670,0	213,3
41	662,0	200,0	42	666,0	180,0
43	662,0	160,0	44	660,0	140,0
45	658,0	120,0	46	654,0	100,0
47	650,0	90,0	48	646,0	80,0
49	642,0	60,0	50	634,0	40,0
51	638,9	20,0	52	650,0	8,9
53	670,0	0,0	54	650,0	-6,7
55	630,0	-14,4	56	610,0	-18,9
57	605,0	-20,0	58	595,0	-40,0
59	590,0	-46,7	60	580,0	-60,0
61	570,0	-73,3	62	563,3	-80,0
63	550,0	-93,3	64	545,0	-100,0
65	530,0	-115,0	66	523,3	-120,0
67	510,0	-130,0	68	490,0	-140,0
69	485,0	-160,0	70	470,0	-175,0
71	450,0	-162,3	72	447,3	-160,0
73	445,3	-140,0	74	430,0	-127,1
75	422,7	-120,0	76	420,9	-100,0
77	410,0	-90,8	78	399,2	-80,0
79	390,0	-69,8	80	380,8	-60,0
81	378,1	-40,0	82	370,0	-32,9
83	360,5	-20,0	84	350,0	-11,6
85	330,0	-12,4	86	310,0	-13,3
87	290,0	-14,5	88	270,0	-15,2
89	250,0	-15,9	90	230,0	-16,4
91	210,0	-17,7	92	190,0	-13,8
93	170,0	-11,6	94	156,7	-20,0
95	150,0	-26,7	96	130,0	-33,3
97	110,0	-25,0	98	90,0	-20,0
99	70,0	-16,0	100	50,0	-4,0
101	43,3	0,0	102	30,0	8,0
103	18,0	20,0	104	10,0	33,3
105	6,0	40,0	106	-6,7	60,0
107	-10,0	63,3	108	-24,3	80,0
109	-30,0	100,0	110	-38,0	120,0
111	-36,7	140,0	112	-35,5	160,0
113	-39,1	180,0	114	-37,3	200,0
115	-30,0	220,0	116	-30,0	240,0
117	-30,0	260,0	118	-22,9	280,0
119	-19,1	300,0	120	-15,5	320,0
121	-10,0	340,0	122	-4,0	360,0
123	5,6	380,0	124	10,0	386,7
125	18,9	400,0	126	30,0	412,5
127	36,7	420,0	128	50,0	432,0
129	58,0	440,0	130	70,0	453,3
131	85,0	460,0	132	82,5	480,0
133	90,0	490,0	134	100,0	500,0
135	110,0	505,5	136	130,0	500,0
137	150,0	507,1	138	170,0	511,3
139	190,0	512,9	140	210,0	510,0
141	230,0	505,5	142	246,0	520,0
143	250,0	522,9	144	254,6	540,0
145	257,6	560,0	146	260,0	580,0

147 263,1 600,0 148 265,3 620,0
 149 270,0 629,0 150 282,6 640,0
 151 286,3 660,0 152 290,0 680,0
 153 290,0 680,0

S2 - Noc

Izolonia oddziaływania L = 45

$t = 10,0$ $f_i = 70,0$ $T=1,0$

Fragment 1

Oś : $X_p = -270,0$ $Y_p = -180,0$ $X_k = 910,0$ $Y_k = 700,0$ $Z = 4$

Wektor: $d = 20$ $k_{\alpha} = 143$ $krok = 20$

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	250,0	409,0	2	261,8	420,0
3	261,1	440,0	4	264,2	460,0
5	261,4	480,0	6	266,7	500,0
7	269,6	520,0	8	269,6	520,0
9	269,6	520,0	10	270,0	538,2
11	280,0	520,0	12	290,0	516,7
13	310,0	510,0	14	330,0	503,3
15	333,3	500,0	16	350,0	485,7
17	358,0	480,0	18	370,0	468,0
19	375,7	460,0	20	387,1	440,0
21	390,0	436,0	22	403,3	420,0
23	410,0	413,3	24	420,0	400,0
25	430,0	384,0	26	433,3	380,0
27	446,7	360,0	28	450,0	355,0
29	458,6	340,0	30	467,1	320,0
31	470,0	310,0	32	472,5	300,0
33	478,6	280,0	34	484,3	260,0
35	487,5	240,0	36	490,0	220,0
37	490,0	200,0	38	490,0	180,0
39	490,0	160,0	40	485,0	140,0
41	478,6	120,0	42	472,9	100,0
43	470,0	93,3	44	465,0	80,0
45	455,0	60,0	46	460,0	40,0
47	462,5	20,0	48	467,5	0,0
49	450,0	-6,7	50	430,0	-11,0
51	410,0	-15,2	52	390,0	-20,0
53	370,0	-20,7	54	369,5	-20,0
55	350,0	-4,4			

S3 - Noc

Izolonia oddziaływania L = 45

$t = 10,0$ $f_i = 70,0$ $T=1,0$

Fragment 1

Oś : $X_p = -270,0$ $Y_p = -180,0$ $X_k = 910,0$ $Y_k = 700,0$ $Z = 4$

Wektor: $d = 20$ $k_{\alpha} = 143$ $krok = 20$

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	199,1	20,0	2	199,1	20,0
3	200,6	40,0	4	196,7	60,0
5	192,4	80,0	6	190,0	89,2
7	170,0	91,7	8	150,0	92,3
9	130,0	93,8	10	110,0	95,0
11	90,0	93,7	12	70,0	97,6
13	65,0	100,0	14	50,0	106,3
15	37,0	120,0	16	32,4	140,0
17	30,0	153,3	18	28,2	160,0
19	27,0	180,0	20	29,2	200,0
21	30,0	204,0	22	32,1	220,0
23	32,8	240,0	24	37,1	260,0
25	40,3	280,0	26	43,8	300,0

27	46,8	320,0	28	50,0	333,3
29	50,8	340,0	30	53,7	360,0
31	63,1	380,0	32	70,0	388,0
33	90,0	397,3	34	92,9	400,0
35	110,0	412,1			

S4 - Noc

Izolonia oddziaływania L = 50

t = 10,0 fi = 70,0 T=1,0

Fragment 1

Oś : Xp = -270,0 Yp = -180,0 Xk = 910,0 Yk = 700,0 Z = 4

Wektor: d = 20 ką = 143 krok = 20

Pkt.	X	Y	Pkt.	X	Y
1	250,0	400,7	2	270,0	415,3
3	290,0	411,4	4	310,0	400,0
5	324,7	380,0	6	330,0	363,3
7	331,5	360,0	8	340,0	340,0
9	350,0	320,0	10	364,7	300,0
11	370,0	286,7	12	374,0	280,0
13	382,7	260,0	14	388,5	240,0
15	390,0	233,3	16	392,5	220,0
17	392,5	200,0	18	392,5	180,0
19	390,0	160,0	20	384,5	140,0
21	374,0	120,0	22	370,0	113,3
23	362,0	100,0	24	350,0	86,7
25	345,4	80,0	26	339,1	60,0
27	330,0	48,9	28	314,0	40,0
29	310,0	37,5	30	290,0	28,9
31	270,0	24,0	32	250,0	21,8
33	230,0	21,8	34	224,6	40,0
35	218,4	60,0	36	212,4	80,0
37	218,5	100,0	38	215,2	120,0
39	210,3	140,0	40	210,0	140,3
41	190,0	141,0	42	170,0	140,9
43	150,0	140,3	44	130,0	141,1
45	110,0	140,4	46	108,8	140,0
47	90,0	131,4	48	70,0	124,5
49	54,7	140,0	50	52,5	160,0
51	50,6	180,0	52	57,2	200,0
53	57,7	220,0	54	56,9	240,0
55	59,5	260,0	56	60,6	280,0
57	62,2	300,0	58	64,6	320,0
59	70,0	340,0	60	72,8	360,0
61	90,0	378,2	62	108,0	360,0
63	90,0	340,6	64	70,0	340,0
65	70,0	340,0	66	72,8	360,0