

Zajszámítás nappal, 1001 terhelési pont									
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK									
Zajsugárzó felület	L _{WA} [dB]	n (db)	t _i (óra)	ΣL _{WA} [dB]	s ₀ [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]	
Takarmánytároló gépezet	85	5	4,0	89,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	77	4	8	83,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	100	3	8	104,8	1,0	65,0	1,93	2,00	
Homlokrakodó	87	1	4	84,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
Teherautó	87	3	4	88,8	1,0	65,0	1,93	2,00	
Szabadban működő zajforrások			Σ =	105,1					
$L_t [dB] = L_w [dB] + K_{ir} [dB] + K_{\alpha} [dB] - K_d [dB] - K_L [dB] - K_m [dB] - K_n [dB] - K_e [dB] + K_{ref} [dB] = L_{AM} [dB]$									
	105,1	-5	3,0	47,25	0,13	3,47	0	0	0
									52,2

6.) Telephely összegzett felületi hangszugárzása által okozott hangnyomásszint a 1001-es zajkibocsátási ponton Nappal :

$$\Sigma L_{AM} \text{ (felületsugárzók) [dB]} =$$

52,2

$\Sigma_i^n [10^{0,1 \cdot L(AM)^1}]$	
	166148,65
$\Sigma_i^n [10^{0,1 \cdot L(AM)^1}]$	
	166148,65

Zajszámítás nappal, 2001 terhelési pont										
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK										
Zajsugárzó felület	L _{WA} [dB]	n (db)	t _i (óra)	Σ L _{WA} [dB]	s ₀ [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]		
Takarmánytároló gépészet	85	5	4,0	89,0	1,0	45,0	1,93	2,00		
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	77	4	8	83,0	1,0	45,0	1,93	2,00		
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	100	3	8	104,3	1,0	45,0	1,93	2,00		
Homlokrakodó	87	1	4	84,0	1,0	45,0	1,93	2,00		
Teherautó	87	3	4	88,8	1,0	45,0	1,93	2,00		
Szabadban működő zajforrások				Σ =	105,1					
$L_t \text{ [dB]} = L_w \text{ [dB]} + K_{ir} \text{ [dB]} + K_{\alpha} \text{ [dB]} - K_d \text{ [dB]} - K_L \text{ [dB]} - K_m \text{ [dB]} - K_n \text{ [dB]} - K_e \text{ [dB]} - K_B \text{ [dB]} - K_{ref} \text{ [dB]} = L_{AM} \text{ [dB]}$										
	105,1	-5	3,0	44,05	0,09	2,70	0	0	0	56,2

Σ _i ⁿ [10 ^{0,1·L(AM)}]	
417937,30	Σ _i ⁿ [10 ^{0,1·L(AM)}]
417937,30	

6.) Telephely összegzett felületi hangszugárzása által okozott hangnyomásszint a 200-es zajkibocsátási ponton Nappal : Σ L_{AM} (felületsugárzók) [dB] = 56,2

Zajszámítás nappal, 3001 terhelési pont									
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK									
Zajszugárzó felület	L _{WA} [dB]	n (db)	ti (óra)	Σ L _{WA} [dB]	s ₀ [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]	
Takarmánytároló gépészet	85	5	4,0	89,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	77	4	8	83,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	100	3	8	104,3	1,0	65,0	1,93	2,00	
Homlokrakodó	87	1	4	84,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
Teherautó	87	3	4	88,8	1,0	65,0	1,93	2,00	
Szabadban működő zajforrások				Σ = 105,1					
$L_t [dB] = L_w [dB] + K_{ir} [dB] + K_{\alpha} [dB] - K_d [dB] - K_L [dB] - K_m [dB] - K_n [dB] - K_e [dB] - K_B [dB] - K_{ref} [dB] = L_{AM} [dB]$									
	105,1	-5	3,0	47,25	0,13	3,47	0	0	0
									52,2

Σ _i ⁿ [10 ^{0,1 * L(AM)}]	
	166148,65
Σ _i ^p [10 ^{0,1 * L(AM)}]	
	166148,65

6.) Telephely összegzett felületi hangszugárzása által okozott hangnyomásszint a 3001-es zajkibocsátási ponton Nappal : Σ L_{AM} (felületsugárzók) [dB] = 52,2

Zajszámítás nappal, 4001 terhelési pont											
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK											
Zajsugárzó felület	L _{WA} [dB]	n (db)	t _i (óra)	ΣL _{WA} [dB]	s ₀ [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]			
Takarmánytároló gépészet	85	5	4,0	89,0	1,0	45,0	1,93	2,00			
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	77	4	8	83,0	1,0	45,0	1,93	2,00			
BIG DUTCHMAN THCL155 ventilátor	100	3	8	104,8	1,0	45,0	1,93	2,00			
Homlokrakodó	87	1	4	84,0	1,0	45,0	1,93	2,00			
Teherautó	87	3	4	88,8	1,0	45,0	1,93	2,00			
Szabadban működő zajforrások				Σ = 105,1							
L _t [dB] = L _w [dB]				+ K _{ir} [dB] + K _α [dB]	- K _d [dB]	- K _L [dB]	- K _m [dB]	- K _n [dB]	- K _B [dB]	- K _e [dB]	+ K _{ref} [dB]
105,1				-5	3,0	0,09	2,70	0	0	0	0

Zajszámítás éjjel, 1001 terhelési pont									
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK									
Zajsugárzó felület	L _{WA} [dB]	n (db)	t _i (óra)	ΣL _{WA} [dB]	s ₀ [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	100	3	8,0	104,8	1,0	65,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	77	4	8	83,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
Szabadban működő zajforrások				Σ = 104,8					
$L_t \text{ [dB]} = L_w \text{ [dB]} + K_{ir} \text{ [dB]} + K_{\alpha} \text{ [dB]} - K_d \text{ [dB]} - K_L \text{ [dB]} - K_m \text{ [dB]} - K_n \text{ [dB]} - K_B \text{ [dB]} - K_e \text{ [dB]} + K_{ref} \text{ [dB]} = L_{AM} \text{ [dB]}$									
	104,8	-5	3,0	47,25	0,13	3,47	0	0	52,0

6.) Telephely összegzett felületi hangszugárzása által okozott hangnyomásszint a 1001-es zajkibocsátási ponton éjjel : Σ L_{AM} (felületsugárzók) [dB] = 52,0

Σ _i ⁿ [10 ^{0,1 * L(AM) / 1}]	
	156837,51
Σ _i ⁿ [10 ^{0,1 * L(AM) / 1}]	
	156837,51

Zajszámítás éjjel, 2001 terhelési pont									
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK									
Zajszugárzó felület	L _{WA} [dB]	n (db)	t _i (óra)	ΣL _{WA} [dB]	s ₀ [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	100	3	8	104,8	1,0	45,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	77	4	8	83,C	1,0	45,0	1,93	2,00	
Szabadban működő zajforrások				Σ = 104,8					
$L_t \text{ [dB]} = L_w \text{ [dB]} + K_{ir} \text{ [dB]} + K_{\alpha} \text{ [dB]} - K_d \text{ [dB]} - K_L \text{ [dB]} - K_m \text{ [dB]} - K_n \text{ [dB]} - K_B \text{ [dB]} - K_e \text{ [dB]} + K_{ref} \text{ [dB]} = L_{AM} \text{ [dB]}$									
	104,8	-5	3,0	44,06	0,09	2,70	0	0	56,0

6.) Telephely összegzett felületi hangszugárzása által okozott hangnyomásszint a 2001-es zajkibocsátási ponton éjjel : Σ L_{AM} (felületsugárzók) [dB] = 56,0

Σ _i ⁿ [10 ^{0,1·Σ L(AM)}]	
Σ _i ⁿ [10 ^{0,1·Σ L(AM)}]	394515,66
Σ _i ⁿ [10 ^{0,1·Σ L(AM)}]	394515,66

Zajszámítás éjjel, 3001 terhelési pont									
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK									
Zajsugárzó felület	L _{WA} [dB]	n (db)	t _i (óra)	ΣL _{WA} [dB]	s ₀ [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	100	3	8	104,8	1,0	65,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	77	4	8	83,0	1,0	65,0	1,93	2,00	
Szabadban működő zajforrások				Σ = 104,8					
$L_t \text{ [dB]} = L_w \text{ [dB]} + K_{ir} \text{ [dB]} + K_{\alpha} \text{ [dB]} - K_d \text{ [dB]} - K_L \text{ [dB]} - K_m \text{ [dB]} - K_n \text{ [dB]} - K_B \text{ [dB]} - K_e \text{ [dB]} + K_{ref} \text{ [dB]} = L_{AM} \text{ [dB]}$									
	104,8	-5	3,0	47,25	0,13	3,47	0	0	52,0

6.) Telephely összegzett felületi hangszugárzása által okozott hangnyomásszint a 3001-es zajkibocsátási ponton éjjel : Σ L_{AM} (felületsugárzók) [dB] = 52,0

Σ _i ⁿ [10 ^{0,1 * L(AM)}]	
Σ _i ⁿ [10 ^{0,1 * L(AM)}]	156837,51
Σ _i ⁿ [10 ^{0,1 * L(AM)}]	156837,51

Zajszámítás éjjel, 4001 terhelési pont									
6.) SZABADBAN ÜZEMELŐ ZAJFORRÁSOK									
Zajsugárzó felület	L _{wa} [dB]	n (db)	ti (óra)	ΣL _{wa} [dB]	s _o [m]	s _t [m]	a _L [dB/km]	h _m [m]	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	100	3	8	104,8	1,0	45,0	1,93	2,00	
BIG DUTCHMAN									
THCL155 ventilátor	77	4	8	83,0	1,0	45,0	1,93	2,00	
Szabadban működő zajforrások				Σ = 104,8					
$L_t \text{ [dB]} = L_w \text{ [dB]} + K_{ir} \text{ [dB]} + K_{\alpha} \text{ [dB]} - K_d \text{ [dB]} - K_L \text{ [dB]} - K_m \text{ [dB]} - K_n \text{ [dB]} - K_B \text{ [dB]} - K_e \text{ [dB]} + K_{ref} \text{ [dB]} = L_{AM} \text{ [dB]}$									
	104,8	-5	3,0	44,06	0,09	2,70	0	0	0
									394515,66
									Σ _i ⁿ [10 ^{0,1 * L(AM) / 1}]
									394515,66

6.) Telephely összegzett felületi hangszugárzása által okozott hangnyomásszint a 4001-es zajkibocsátási ponton éjjel : Σ L_{AM} (felületsugárzók) [dB] = 56,0