

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ

ԿՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՕՐԵՆ



Ա. ՀԱՄԱՐԶՈՒՄՅԱՆ



ԵՐԵՎԱՆ - 2023

Կատարողների ցանկ՝

Անկախ փորձագետ՝ – Ա. Սահակյան

Համակարգչային հաշվարկը կատարվել է «Էկո ցենտր»

ծրագրի միջոցով «Էկոբարիք-աուդիտ» ՍՊԸ կողմից:

ԱՆՆՈՏԱՑԻԱ

Ուսումնասիրության օբյեկտ են հանդիսանում «ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ գործունեության ընթացքում առաջացած արտանետումները:

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ հիմնականում զբաղվում է բետոնի պատրաստման, խճի ջարդման և մանրեցման աշխատանքներով:

Ձեռնարկությունն ունի մթնոլորտ աղտոտող 5 աղբյուր, որոնցից արտանետվում է 1 վնասակար նյութ:

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է 40.0 տ/տարի, այդ թվում`

Փոշի անօրգանական (SiO_2 20 -70%) - 40.0 տ./տարի

Հաշվարկները կատարվել են 60000 մ³ տարեկան ապրանքային բետոնի արտադրության և 150 000 մ³ տարեկան խճի մանրեցման համար:

Գումարային հատկության նյութեր չկան:

ՍԹԱ նորմատիվներին հասնելու ժամկետը համարվում է հաստատման պահից:

Ընկերության արտանետումները չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները, այդ պատճառով արտանետումների քանակն իջեցնող միջոցառումների պլան չի նախատեսվում: Աղտոտող նյութերի գետնամերձ խտությունները չեն գերազանցում համապատասխան նյութերի ՍԹԽ, դրա համար անհրաժեշտ ծախսեր չի նախատեսված:

- Արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք վնասի մեծությունը կազմում է - 1600000 դրամ, հաշվարկը տես հավելված 2-ում:

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ փաստացի արտանետումների ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկվել է օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ-ի հաշվարկը հավելված-1), որի արդյունքում պարզվել է, որ ձեռնարկության արտանետումները մեկ տարում գերազանցում են երկու միլիարդ մ³ չափանիշը (400.0մլրդմ³/տարի), ուստի արտանետման չափաքանակները կարող են սահմանվել ՍԹԱ նախագծի հիման վրա:

Աշխատանքի նպատակն է մշակել մթնոլորտն աղտոտող վնասակար նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների (ՍԹԱ) նորմատիվների նախագիծը:

ՍԹԱ նորմավորման աշխատանքների իրականացման համար հիմք է հանդիսացել ՀՀ կառավարության 27.12.2012թ. «Մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների մշակման ու հաստատման կարգը սահմանելու և Հայաստանի Հանրապետության կառավարության 1999 թվականի

մարտի 30-ի N 192 և 2008 թվականի օգոստոսի 21-ի N 953-Ն որոշումներն ուժը կորցրած ճանաչելու մասին» թիվ 1673-Ն որոշումը:

Աշխատանքում ի մի են բերվել ձեռնարկության գործունեությունից առաջացող մթնոլորտն աղտոտող աղբյուրների արտանետումների որակական և քանակական բնութագրերը:

Ներկա աշխատանքում բերված են աղտոտման աղբյուրների տեխնիկական հետազոտման արդյունքների տվյալները՝ տեքստային և աղյուսակային տեսքով:

Կատարված է մթնոլորտն աղտոտող նյութերի ցրման հաշվարկը:

ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

Անոտացիա

1. Ընդհանուր տեղեկություններ կազմակերպության մասին	- 6
2. Տնտեսվարող սուբյեկտի բնութագիրը որպես մթնոլորտային օդն աղտոտող աղբյուր	- 9
3. Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը	- 11
4. Զարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը եվ բնութագիրը	- 12
5. ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար աղտոտող նյութերի պարամետրերը	- 13
6. ՍԹԱ նորմատիվների /չափաքանակների հաշվարկի համար անհրաժեշտ ելակետային տվյալները	- 17
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը	- 18
8. Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները	- 19
9. Մթնոլորտ ամենամեծ աղտոտումներ առաջացնող աղբյուրների ցուցակը	- 20
10. ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր	- 21
11. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու նորմատիվներ/չափաքանակներ	- 22
12. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ	- 23
13. Արտանետումների վերահսկման և ՍԹԱ կատարման նպատակով նախատեսվող և իրականացվող միջոցառումներ	- 24
14. Օգտագործված գրականություն	- 31
Հավելվածներ`	
- ՕՊՕ-ի Հաշվարկը ըստ տվյալ ձեռնարկության-հավելված-1	- 25
- Վնասի հատուցման հաշվարկը -հավելված-2	- 26
Ձեռնարկության պլան-սխեման	
Ռելիեֆի գործակիցը	
Կլիմայական տվյալներ	
Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ	
Մեքենայական հաշվարկներ	

1. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ հիմնականում զբաղվում է շինարարական աշխատանքներով: Նշված աշխատանքներն իրականացնելու համար իր ենթակայության տակ ունի բետոնի պատրաստման, խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցներ:

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ գտնվում է ՀՀ Սյունիքի մարզի, Քաջարան համայնքի, Լեռնաձոր գյուղի ազատ տարածքում, մոտ ավտոճանապարհին, մոտակա բնակելի տարածքը գտնվում է 350մ հեռավորության վրա:

Տեղադրված է տեղանքի իրավիճակային քարտեզը, որտեղից երևում է որ մոտակայքում բացակայում են նախադարոցական, դարոցական, կազմակերպություններ, հիվանդանոցներ, սննդի օբյեկտներ, գյուղատնտեսական մշակահողեր և այլն չկան:

Համաձայն CH-245-71 տվյալ արտադրությունը 100մ չափով սանիտարապաշտպանական գոտով պատկանում է 4 -րդ դասին:

Պետ. ռեգիստրի գրանցման համարը՝ 72.110.959348, տրված 22.05.2017թ.

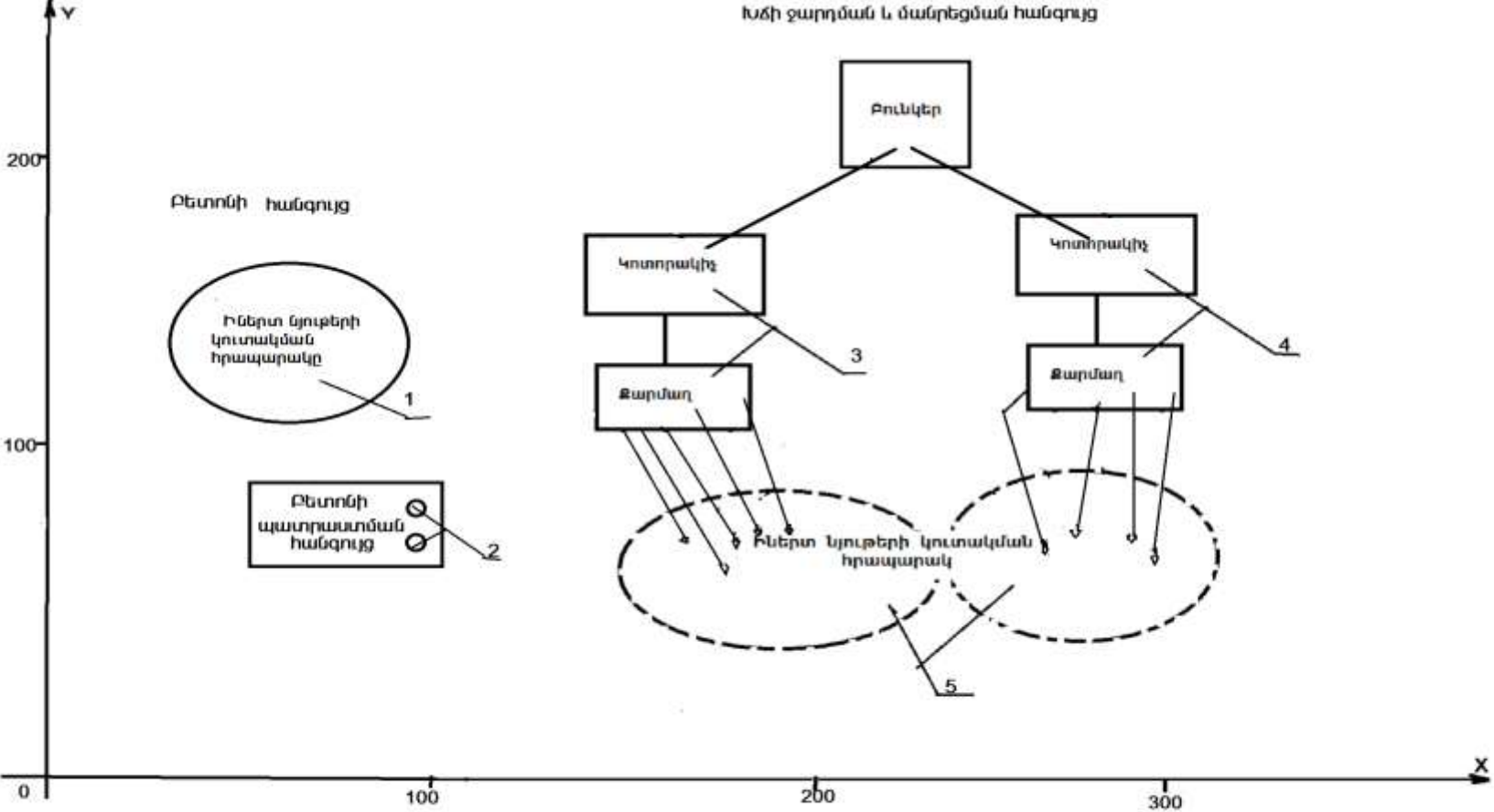
Իրավաբանական հասցեն է՝

ՀՀ Սյունիքի մարզ, գ. Լեռնաձոր,
Բարիկազի թաղ.4-րդ փող. 1/1

Գործունեության հասցեն՝

ՀՀ Սյունիքի մարզ, Քաջարան համայնքի,
գյուղ Լեռնաձոր, Անդրկազի թաղ. 2-րդ փող.
19 պահեստ

U 1 : 1000



Տեղանքի իրավիճակային քարտեզ
«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ



«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ

2. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒՔՅԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ

ՍԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕՂՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂՔՈՒՐ

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ զբաղվում է ապրանքային բետոնի արտադրությամբ և խճի մանրեցման աշխատանքներով:

Տարեկան արտադրվում է 60000 մ³ ապրանքային բետոն և 150 000 մ³ խճ:

Արտադրության գործընթացում մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի հիմնական աղբյուր են հանդիսանում հետևյալ գործընթացները`

- *Խներտ նյութերի կուտակման հրապարակը*
- *Բետոնի պատրաստման հանգույցը*
- *Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցը*

Արտադրության բնութագիրը`

- *Խներտ նյութերի կուտակման հրապարակից* (ավազի, խճի) բեռնաթափման, պահեստավորման և տեղափոխման ժամանակ արտանետվում է անօրգանական փոշի N 1 աղբյուրից:

- *Բետոնի պատրաստման հանգույցը* փակ համակարգ է, որտեղ տեղադրված է բետոնե հանգույցը, կատարվում է բետոնի շաղախի ստացման աշխատանքներ, օգտագործելով ցեմենտ, իներտ նյութեր /ավազ, խճ/, նշված բաղադրամասերը փոխադրիչի միջոցով դոզատորներից լցվում են բետոնախառնիչ, որտեղ միաժամանակ ցեմենտի պահպանման բունկերից մղվում է համապատասխան քանակի ցեմենտ, համասեռնվում է ջրով և տեղափոխվում է օգտագործման ըստ անհրաժեշտության: Ժամում արտադրում է 25 մ³ բետոն:

Բետոնի պատրաստման գործընթացում արտանետման հիմնական աղբյուր են հանդիսանում` իներտ նյութերի բաց պահեստները և ցեմենտի բեռնման - բեռնաթափման ժամանակ տրման խողովակները, ցեմենտի սիլոսը, բեռնաթափման, պահպանման, պահեստավորման գործընթացները, ինչպես նաև զետեղարանից դոզատորների միջոցով խառնիչ և զետեղարանի բեռնաթափման հանգույցը:

Բետոնի հանգույցի վրա տեղադրված է 2 հատ ցեմենտի բունկեր: Ցեմենտի բունկերը ապահովված են փոշեռսիչներով` թևքային ֆիլտրով $\Phi 4 - 30$ տիպի:

Զտիչը համակցված տեսակի է, որոնց վրա փոշին նստելուն պես մաքրման համակարգը սկսում է գործել ցիկլոնի սկզբունքով: Մաքրումը կատարվում է սեղմված օդի օգնությամբ կայնական հոսքով, որը թույլ է տալիս փոշուն նորից ընկնի բունկերի մեջ: Թևքային ֆիլտր $\Phi 4 - 30$ գումարային արտադրողականությունը կազմում 93%:

Նշված գործընթացներից արտանետվում է անօրգանական փոշի N 2 աղբյուրից:

Բետոնի արտադրության տեխնոլոգիայի գործընթացում միայն ցեմենտի բունկերը հագեցած են փոշեգազամաքման սարքավորումով, թեքային ֆիլտրներով ֆՎ – 30 տիպի /Աղյուսակ 3/, իսկ իներտ նյութերի բաց պահեստները հաճախ ջրում են փոշու արտանետումները մեղմացնելու համար:

Ուստի տեխնոլոգիական և փոշեգազամաքման սարքավորումների արդիականության և տվյալ արտադրության լավագույն հասանելի տեխնոլոգիաների կիրառում չի նախատեսվում:

- ***Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցում*** կատարվում է քարերի ջարդման-տեսակավորման աշխատանքներ, բեկորների պահեստավորում, որից հետո հումքը լցվում է ընդունման բունկեր և ժապավենային փոխադրիչների միջոցով հումքը տրվում է կոտորակիչներ, տեսակավարող մաղեր, որից հետո ըստ ֆրակցիաների պահեստավորվում է: Խճի տարեկան արտադրողականությունը կազմում է **150000մ³**:

Ջարդիչների բացթողման ձեղքերի փոփոխմամբ կարգավորվում է անհրաժեշտ քանակի արտադրատեսակների ելքը: Այնուհետև մանրեցված զանգվածը որը կատարվում է քարմաղի օգնությամբ ըստ պահանջվող ֆրակցիաների, ժապավենային փոխադրիչների միջոցով լցվում են խճի և ավազի կուտակման հրապարակ:

Արտանետվում է անօրգանական փոշի N 3, 4, 5 աղբյուրներից:

Իներտ նյութերի բաց պահեստները հաճախ ջրում են փոշու արտանետումները մեղմացնելու համար:

- ***Արտանետումների աղբյուրները բաց արտադրական մակերեսներ են, որոնց հագեցումը փոշեորսիչ սարքերով գործնականում անհնար է, ուստի տեխնոլոգիական և փոշեգազամաքման սարքավորումների արդիականության և տվյալ արտադրության լավագույն հասանելի տեխնոլոգիաների կիրառում չի նախատեսվում:***

Փոշու արտանետումները մեղմացնելու և նվազագույնին հասցնելու համար կատարվում է ջրցանման աշխատանքներ:

- Տեխնոլոգիական սարքավորումների քանակը, արտանետման աղբյուրների պարամետրերը, վնասակար նյութերի արտանետումների քանակը և տեսակը բերված են աղյուսակ 3-ում:

Մոտակա տարիների ընթացքում ձեռնարկության տեխնոլոգիական ծավալների փոփոխություններ չեն սպասվում, ուստի աղյուսակ 3 հեռանկար սյունյակը չի լրացվում:

3. ՍԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆՎԱՆԱՑԱՆԿԸ

Աղյուսակ 1

Նյութի անվանումը	Սթն միանգամյա առավելագույն, մգ/մ ³	Նյութի արտանետումները տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20-70%)	0.3	40.0

Գումարային հատկության նյութեր չկան:

**4. ԶԱՐԿԱՅԻՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐ ՈՒՆԵՑՈՂ ԱՂՔՈՒՐՆԵՐԻ
ԹՎԱՐԿՈՒՄԸ ԵՎ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ**

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2.

Արտադրամասի (տեղամասի) և աղբյուրների անվանումները	Նյութի անվանումը	Նյութի զարկային արտանետումը գ/զարկ	Արտանետման պարբերական ությունը, (անգամ/ տարի)	Արտանետման տևողությունը, վրկ	Զարկային արտանետումնե րի տարեկան քանակությունը, տոն.
1	2	3	4	5	6

Տեխնոլոգիական գործընթացից զարկային արտանետումներ չեն առաջանում, այդ պատճառով աղյուսակ 2-ը չի լրացվել:

**5. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ ԱՂՏՈՏՈՂ
ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՐԱՄԵՏՐԵՐԸ**

Աղյուսակ 3

Արտա-դրություն, արտա-դրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները	Աշխատ աժամը տարում		Արտանե տ ման աղբյուր-ների անվանումը		Աղբյուր ների քանակը		Աղբյուրի կարգա-թիվը			
	Անվանումը	Քանակը									
		ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Իներտ նյութերի կուտակման հրապարակ	Իներտ նյութերի պահպանում և բեռնաթափում	1		3500		անկազ-մակերպ		1		1	
Բետոնի պատրաստման հանգույց	Նախ. դոզավորման բունկերներ	2		2400		խողո-վակ		1		2	
	Ժապ.փոխադրիչ	2									
	Բետոնախառնիչ	1									
	Ցեմենտի բունկեր	2									
Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցներ	Խճի կուտակման հրապարակ	1		2400		անկազ-մակերպ		1		3	
	Բունկեր	1									
	Կոտորակիչ	1									
	Քարմաղ	1									
	Ժապ. փոխադրիչ	5									
	Խճի կուտակման հրապարակ	1		2400		անկազ-մակերպ		1		4	
Կոտորակիչ	1										
Քարմաղ	1										
	Ժապ. փոխադրիչ	4									
	Իներտ նյութերի կուտուտակման հրապարակ	2		3500		անկազ-մակերպ		1		5	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Տրամագիծը մ		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերը արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ³/վրկ		ջերմաստիճանը	
ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
1		3		100		3.0		23562,0		20	
2		11		0.6		23.0		6.503		20	
3		3		80		6.0		30159,3		20	
4		3		80		6.0		30159,3		20	
5		4		90		4.0		25447,0		20	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Կոորդինատները քարտեզում, մ				Գագերը մաքրող սարքերի անվանումը		Մաքրվող նյութերը		Մաքրման միջին շահագործման աստիճանը		
		Կետային աղբյուրի, աղբյուրների խմբի կենտրոնի կամ գծային աղբ. 1-ին ծայրի		գծային աղբյուրի 2 -րդ ծայրի				Ապահովվածության գործակիցը %		Մաքրման առավելագույն չափը, %		
ՆԿ	Հ	X1	Y1	X2	Y2	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	
11	12	23	24	25	26	27		28	29	30	31	32
1		50	120	150	220	ջրում						
2		100	50	-	-	թեքային ֆիլտր ՖՎ – 30		100		98		
3		150	150	230	230							
4		260	150	340	230							
5		140	20	230	110							

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյու- րի կարգա- թիվը	Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումները						ԱԹԱ հասնե- լու տարին
		ՆՎ			Հ (ՍԹԱ)			
		գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	0.635	0.027	8.0	0.635	0.027	8.0	2023
2	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	0.463	71.20	4.0	0.463	71.20	4.0	2023
3	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	1.100	0.036	9.500	1.100	0.036	9.500	2023
4	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	1.042	0.034	9.0	1.042	0.034	9.0	2023
5	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	0.754	0.030	9.500	0.754	0.030	9.500	2023

ՆՎ՝ ներկա վիճակ, Հ՝ հեռանկար

**6. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ /ՉԱՓԱՔԱՆԱԿԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ
ԱՆՀՐԱԺԵՇՏ ԵՆԱԿԵՏԱՅԻՆ ՏՎՅԱԼՆԵՐԸ**

Կատարվել է մթնոլորտն աղտոտող նյութերի աղբյուրների գույքագրում: Ըստ գույքագրման արդյունքի ՍԹԱ հաշվարկի ելակետային տվյալները կազմվել և հաշվարկվել են ГООТ 17.2.3.02 - 2014 - ին համապատասխան և բերված են 3 աղյուսակում:

Հաշվարկները կատարվել են «Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտն աղտոտող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկան» ժողովածուի հիման վրա:

Նստեցման անչափելի գործակիցն ընդունվել է՝ գազանման վնասակար նյութերի և մանր դիսպերսության փոշու համար, որոնց նստեցման կարգավորված արագությունը չի գերազանցում 3-5 սմ/վրկ՝ 1, խոշոր դիսպերսության փոշու համար մաքրման բացակայության դեպքում՝ 3, մաքրման դեպքում՝ 2:

Ֆոնային աղտոտվածության տվյալները վերցվել են ՀՀ Շրջակա միջավայրի նախարարության կայք էջից՝ ըստ բնակչության թվաքանակի կատարված հաշվարկի՝ փոշի - 0.2 մգ/մ³ (փոշու ֆոնի տվյալները ներկայացված է 0.5մգ/մ³ ՍԹԱ ունեցող չտարբերակված փոշիների՝ այսինքն կախված մասնիկների համար), ազոտի երկօքսիդ - 0.008 մգ/մ³, ածխածնի օքսիդ - 0.4 մգ/մ³, ծծմբային անհիդրիդ - 0.02 մգ/մ³:

Ցրման հաշվարկները կատարվել են առանց ֆոնային տվյալների, քանի որ հաշվարկներում նշված նյութերը բացակայում են:

7.ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի ցրվածության հաշվարկները կատարելու համար ճշգրտված և ուղղված տվյալների հիման վրա կազմվել են ՍԹԱ հաշվարկի ելակետային տվյալները:

Հաշվարկները կատարվել են «Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտը աղտոտող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկան» ժողովածուի հիման վրա:

Վնասակար նյութերով մթնոլորտի աղտոտվածության հաշվարկը կատարվել է «Էկո ցենտր» հմակարգչային ծրագրով:

Գետնամերձ խտությունների բաշխման որոշումը կատարվել է 1000×1000 մ քառակուսու մ 50մ քայլով:

ՕԴԵՐՆԿՈՒԹԱՔԱՆԱԿԱՆ ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԸ ԵՎ ԳՈՐԾԱԿԻՑՆԵՐԸ ՈՐՈՆՔ ԲՆՈՐՈՇՈՒՄ ԵՆ ԲՆԱԿԵԼԻ ՏԱՐԱԾՔԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏՈՒՄ ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԸ

Ցրման պայմանները որոշող օդերևութաբանական բնութագրերը և գործակիցները ներկայացված են ստորև բերված աղյուսակում: Սահմանային թույլատրելի առավելագույն միանվագ կոնցենտրացիաները վերցված են ՀՀ կառավարության 2006թ. փետրվարի 2-ի N160-Ն որոշմամբ հաստատված ցանկից:

Աղյուսակ 4

ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԻ ԱՆՎԱՆՈՒՄԸ	ԱՐԺԵՔԸ
Մթնոլորտի ստրատիֆիկացիայի գործակիցը, A	200
Տեղանքի ռելեֆի գործակիցը (հաշվարկված համաձայն կողմնորոշչի)	1.0
Տարվա ամենաշոգ ամսվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը $T^{\circ}\text{C}$	29.6
Միջին տարեկան քամիների վարդը 8 ուղղություններով (ռումբ %)	
Հյուսիս	6
Հյուսիս-արևելք	17
Արևելք	8
Հարավ-արևելք	12
Հարավ	20
Հարավ-արևմուտք	19
Արևմուտք	11
Հյուսիս-արևմուտք	5
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3.4
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	23

8. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱԿԻՐՃ ԱՐԴՅՈՒՆՔՆԵՐԸ

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկի արդյունքները ներկա վիճակի և հեռանկարի համար ցույց են տալիս, որ սահմանային թույլատրելի խտության գերազանցում չի դիտվում ոչ մի նյութի համար, այդ իսկ պատճառով վնասակար նյութերի համար սահմանված նորմատիվները առաջարկվում է ընդունել որպես ՍԹԱ:

Վնասակար նյութերի համար սահմանված նորմատիվների առաջարկները ներկայացված են աղյուսակ 6-ում:

Հաշվարկների վերլուծության հիման վրա առաջարկվում է բոլոր նյութերի համար նախատեսված արտանետումները ընդունել որպես սահմանային թույլատրելի. տես աղյուսակ 5.:

Համաձայն վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի մակերսն ընդգրկում է մինչև 0.05ՍԹԽ աղտոտվածությամբ տարածքները, իսկ ցանցի քայլը թույլ է տալիս գնահատելու աղտոտվածությունն կազմակերպության տարածքի եզրին, սանիտարապաշտպանական գոտու սահմանի եզրին և ամենամոտ բնակելի տարածքներում: Տես. «Էկո ցենտր» համակարգչային ծրագրի հաշվարկը:

Արտանետումները չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները, այդ պատճառով արտանետումների քանակն իջեցնող միջոցառումների պլան չի նախատեսվում:

Հաշվարկների արդյունքները աղյուսակների տեսքով բերված են հավելվածների մասում: Ինչպես երևում է հաշվարկների արդյունքներից արտանետումների գետնամերձ կոնցենտրացիաները գտնվում են բնակավայրի համար սահմանվախ ՍԹԿ սահմաններում:

Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները

<i>Նյութի անվանումը</i>	<i>Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիան մգ/մ³</i>		<i>ՍԴԳ</i>
	<i>առանց ֆոնի</i>	<i>ֆոնով</i>	
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	Cs= 0.39 ՍԹԿ 0.118գ/մ ³ X= 29.13մ, Y= 35.07մ	-	Cs= 0.47ՍԹԿ 0.141 մգ/մ ³ X= -35.94մ, Y= -99.65մ

**9. ՄԹՆՈՒՈՐՏԻ ԱՄԵՆԱՄԵԾ ԱՂՏՈՏՈՒՄՆԵՐ ԱՌԱՋԱՑՆՈՂ
ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻ ՑՈՒՑԱԿԸ**

«Էկո ցենտր» հաշվարկից երևում է որ ձեռնարկության արտանետումները տվյալ տեղանքի աղտոտվածության հետ չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները, այդ պատճառով արտանետումների քանակն իջեցնող միջոցառումների պլան չի նախատեսվում: Աղտոտող նյութերի գետնամերձ խտությունները չեն գերազանցում համապատասխան նյութերի ՍԹԽ:

«Էկո ցենտր» հմակարգչային ծրագրի հաշվարկի բացատագրում և աղյուսակներում երևում են առավելագույն գետնամերձ խտությունը:

10. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՄԱԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

ԱՌՅՈՒՍԱԿ 5

N N ը / կ	Միջոցառման անվանումը և աղտոտման աղբյուրի համարը	Իրականաց- ման ժամկետը	Վնասակար նյութի (նյութեր) արտանետումը մինչև միջոցառումը		Վնասակար նյութի (նյութեր) արտանետումը իրականացնելուց հետո	
			գ/վրկ	տ/տարի	գ/վրկ	տ/տարի

ՓՈՇԻ ԱՆՕՐԳԱՆԱԿԱՆ (SiO₂ –20-70%)

1	1	2023	0.635	8.0	0.635	8.0
2	2	2023	0.463	4.0	0.463	4.0
3	3	2023	1.100	9.500	1.100	9.500
4	4	2023	1.042	9.0	1.042	9.0
5	5	2023	0.754	9.500	0.754	9.500
	Ընդամենը	2023	3.994	40.0	3.994	40.0

Քանի որ արտանետումները չեն առաջացնում գերնորմատիվային աղտոտվածություն, չի նախատեսվում արտանետումների նվազեցմանն ուղղված միջոցառումներ, աղյուսակ 5-ը լրացվում է համաձայն փաստացի չափաքանակների, որոնք առաջարկվում են որպես ՍԹԱ նորմատիվներ:

11. ԱՆՇԱՐԺ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ
 ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ
 «ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ

ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ/ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 6.

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումները	
	գ/կրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20-70%)	3.994	40.0

**12 ԱՆԲԱՐԵՆՊԱՍՏ ԿԼԻՄԱՅԱԿԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԻ ԺԱՄԱՆԱԿ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ԿԱՐԳԱՎՈՐՄԱՆ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ**

Անբարենպաստ եղանակի դեպքում արտանետումների կարգավորման միջոցառումները կրում են կազմակերպչական-տեխնիկական բնույթ և գործնականորեն ընդգրկում են վնասակար նյութերի արտանետումների բոլոր աղբյուրները:

1. Թույլ չտալ սարքավորման գերբեռնված աշխատանք
2. Խստորեն հետևել տեխնոլոգիայի ընթացակարգին
3. Չբեռնավորել և չդատարկել լուծիչներ և հեշտ բոցավառվող բռնկվող նյութեր
4. Սահմանափակել փոշու արտանետումը
5. Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակի մեծացման դեպքում հարկ է անմիջապես դանդաղեցնել կամ ժամանակավորապես դադարեցնել տվյալ սարքավորման աշխատանքը:

6. Վնասակար նյութերի՝ փոշու արտանետումները նվազեցնելու համար արտադրական հրապարակը, ավտոճանապարհները պարբերաբար ջրել:

13. ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ, ՈՐՈՇՔ ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՒՄ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՒՄ ԵՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՎԵՐԱՀՍԿՄԱՆ ԵՎ ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ

Քանի որ ՍԹԱ կատարման համար պատասխանատու է ձեռնարկությունը, արտանետումներին հետևում և ստուգում է շրջակ միջավայրի պահպանության համար պատասխանատու անձը:

Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակը որոշվում է այդ վնասակար նյութերի խտությունների և գազերի օդային խառնուրդների ծավալների ուղղակի չափման մեթոդներով: Ուղղակի չափման մեթոդների անհնարինության դեպքում թույլատրվում է տեսական հաշվարկի մեթոդը: Տվյալ դեպքում օգտագործվել է տեսական հաշվարկի մեթոդը:

Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ, բնակչության առողջության համար վնասաբեր մթնոլորտի աղտոտման ընթացքում ձեռնարկությունը պարտավոր է վնասակար նյութերի արտանետումները իջեցնել ընդհուպ մինչև աշխատանքի դադարեցումը:

Եթե վթարի արդյունքում ՍԹԱ -ի նորմատիվը գերազանցվում է, ձեռնարկությունը պարտավոր է այդ մասին հայտնել մթնոլորտի պահպանությունը վերահսկող մարմնին և անհապաղ միջոցներ ձեռնարկել վնասակար նյութերի արտանետումները սահմանափակելու ուղղությամբ, ինչպես նաև «ՀՀ կառավարությանը ենթակա Առողջապահական և աշխատանքի տեսչական մարմին» տեղեկատվություն հաղորդել վթարի և ձեռնարկված միջոցառումների մասին:

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ ՕՊՕ-ի ՀԱՇՎԱՐԿԸ

Սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվները սահմանվում են այն արտանետման աղբյուրների կամ դրանց խմբերի համար, որոնց արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված օդի պահանջվող օգտագործումը մեկ տարում գերազանցում է երկու միլիարդ խորանարդ մետր չափանիշը կամ վայրկյանում գերազանցում է երկու հազար խորանարդ մետր չափանիշը:

Այն կազմակերպությունները, որոնք ունեն մթնոլորտային արտանետումների անշարժ աղբյուրներ, և նրանց նախագծային առավելագույն արտանետումները պետք է բավարարեն հետևյալ պայմանը՝

$$\text{ՕՊՕ տարեկան} = \sum \frac{n U_i}{i U_{\text{ԹԿ}_i}} > 2 \text{ մլրդ խոր. մ/տարի, որտեղ՝}$$

- ՕՊՕ տարեկան-ը օդի պահանջվող օգտագործումն է՝ տարեկան կտրվածքով,
- Ա_i-ն i-րդ նյութի տարեկան առավելագույն արտանետումն է՝ ըստ Հայաստանի Հանրապետության բնապահպանության նախարարության կողմից հաստատված սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագծի կամ տեխնոլոգիական ռեգլամենտի՝ մգ/տարի,
 - ՍԹԿ_i-ն i-րդ նյութի միջին օրական սահմանային թույլատրելի խտությունն է՝ մգ/խոր. մ:
 - ՕՊՕ-ն հաշվարկվել է՝
 - Անօրգանական փոշու համար՝ ՍԹԿ-ի միջին օրեկա 0.1մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է 40.0տ/տարի:

$$\text{ՕՊՕ} = (40.0 \times 10^9) : 0.1 = 400.0 \text{ մլրդ մ}^3/\text{տարի}$$

ՕՊՕ-ն գերազանցում է 2 մլրդ/մ³ շեմը (400.0մլրդմ³/տարի), ապա ընկերությունը պետք է մշակի ահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվներ՝ արտանետման աղբյուրներ կամ դրանց խմբերի համար:

**«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ գործունեությունից
արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք
վնասի մեծության հաշվարկ**

Համաձայն «Մթնոլորտային օդի պահպանության մասին» օրենքի, բնությանը հասցված վնասի հատուցման հաշվարկը կատարվում է համաձայն «Մթնոլորտի վրա տնտեսական գործունեության հետևանքով առաջացած ազդեցության գնահատման կարգի», հաստատված 21.01.2005թ. թիվ N 91-Ն ՀՀ Կառավարության որոշմամբ,

«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ կողմից հասցված վնասի մեծության հաշվարկը կատարվում է հետևյալ բանաձևով`

$$Ա2 = Շգ \bullet \Phi g \bullet \sum P_1 \bullet V_1$$

որտեղ`

Շգ - աղտոտող աղբյուրի շրջապատի գործակիցն է` - 4

Փg - փոխանցման գործակիցն է` - 1000 դրամ

V₁– նյութի համեմատական վնասակարության մեծությունն է

P₁ – տվյալ նյութի արտանետումների քանակի հետ կապված գործակիցն է, որը հաշվում են հետևյալ բանաձևով`

$$P_1 = q \bullet / 3S_{ա1} - 2U\theta U /$$

որտեղ`

q - անշարժ աղբյուրների համար – 1

S_ա - տվյալ նյութի արտանետման քանակն է

**«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ արտանետումներով տնտեսությանը հասցված վնասի հաշվարկը
բերված է աղյուսակում**

Նյութի անվանումը	P ₁ տոննա	Շգ	Փg դրամ	V ₁	Ա դրամ
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	40.0	4	1000	10	160000

ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ
«ԱԺԴԱՆԱԿ» ՍՊԸ

Տեղանքի ռելիեֆի գործակցի հաշվարկը տրվում է՝

$$R = 1 + \Phi (R_n - 1) \text{ բանաձևով}$$

R – չափողականություն չունեցող, տեղանքի ազդեցությունը հաշվառող գործակիցն է:
Հարթ կամ թույլ անկում ունեցող տարածքների համար, երբ 1կմ . վրա անկումը չի գերազանցում 50մ : R գործակիցը կարելի է ընդունել միավորին հավասար $R = 1$ (ՕՆԴ - 86 էջ 5):

Ձեռնարկությունը գտնվում է հարթ տարածքի վրա, աղբյուրի ամենաբարձ խողովակը 11մ է: Մինչև 1կմ հեռավորության վրա ΔH -ը չի գերազանցում 50մ , ուստի՝

$$R = 1$$

**Մթնոլորտն աղտոտող որոշ նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիաները՝
հաշվարկված ըստ բնակավայրերի ազգաբնակչության**

ՀՀ բնակավայրերի (բացառությամբ Երևան, Վանաձոր, Արարատ և Հրազդան քաղաքների) մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիաները որոշվում են ըստ հետևյալ աղյուսակի՝ ելնելով տվյալ բնակավայրի ազգաբնակչության քանակից:

Բնակչության քանակը (հազ.)	Որոշված նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիաները (մգ/մ ³)			
	Փոշի	Ծծմբի երկօքսիդ	Ազոտի երկօքսիդ	Ածխածնի օքսիդ
50 -125	0,4	0,05	0,03	1,5
10 - 50	0,3	0,05	0,015	0,8
< 10	0,2	0,02	0,008	0,4

ՀՀ բնակավայրերի ազգաբնակչության քանակը ընդունված է համարել Հայաստանի հանրապետության ազգային վիճակագրական ծառայության ,Հայաստանի հանրապետության մշտական բնակչության թվաքանակը 2010 թվականի հոկտեմբերի 1-ի դրությամբ՝ վիճակագրական տեղեկագրում բերված տվյալները:



**ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ ՀԱՆՐԱՊԵՏՈՒԹՅԱՆ ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱՎԱՅՐԻ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅԱՆ
«ՀԻՂՐՈՑԴԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆՈՒԹՅԱՆ ԵՎ ՄՈՆԻԹՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ» ՊՈԱԿ
ՏՆՕՐԵՆ**

« 29 » 06 2020թ.

N° 08/ԼԱ/ - 125

«Էկոբարիք-աուդիտ» ՍՊԸ տնօրեն
պարոն Ա.Միրզախանյանին

Հարգելի պարոն Միրզախանյան

Ի պատասխան Ձեր 2020 թվականի հունիսի 23-ի թիվ 06 գրության տրամադրում եմ բազմամյա կլիմայական հարաչափերն ըստ Շրջակա միջավայրի նախարարության «Հիդրոոգեոկոթաբանության և մոնիթորինգի կենտրոն» ՊՈԱԿ-ի Քաջարան օդերևութաբանական կայանի տվյալների.

Մթնոլորտի ստրատիֆիկացիայի գործակիցը	200
Տարվա ամենաշոգ ամսվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը T°C	29.6
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3.4
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	23

Քամու ուղղությունների և անոտորի կրկնելիությունը (%)

Հս	ՀսԱրլ	Արլ	ՀվԱրլ	Հվ	ՀվԱրմ	Արմ	ՀսԱրմ	Անոտոր
8	17	8	12	20	19	11	5	56

Հարգանքով՝
Տնօրենի d/պ

L. Ագիգյան

Սպասարկման և մարկեթինգի բաժին
Նորա Համբարյան 012-31-79-13

0025, ք.Երևան, Չարենցի 46 Հեռ.՝ (+374 10) 55 47 32, էլ.փոստ՝ hmc@env.am

ՕԳՏԱԳՈՐԾՎԱԾ ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

1. ГОСТ 17.2. 3. 02 - 2014 “Охрана природы. Атмосфера. Правила установления допустимых выбросов вредных веществ промышленными предприятиями”.
2. Сборник методик по расчету выбросов в атмосферу загрязняющих веществ различными производствами . Ленинград Гидрометеоиздат -1986г.
3. Временная инструкция о порядке проведения работ по установлению нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для отдельно нормируемых предприятий промышленности, ОНД-86.
4. ՀՀ Կառավարության 27.12.2012թ. “Մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների մշակման ու հաստատման կարգը սահմանելու եվ Հայաստանի Հանրապետության կառավարության 1999 թվականի մարտի 30-ի N 192 և 2008 թվականի օգոստոսի 21-ի N 953-Ն որոշումներն ուժը կորցրած ճանաչելու մասին” թիվ 1673-Ն որոշումը:
5. ՀՀ Կառավարության 21.01.2005թ. թիվ N 91-Ն որոշմամբ. «Մթնոլորտի վրա տնտեսական գործունեության հետևանքով առաջացած ազդեցության գնահատման կարգի»:

ОТЧЕТ

Расчёт загрязнения атмосферы унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭКО центр» «Աժդահակ» ՍՊԸ

Расчёт загрязнения атмосферы выполнен в соответствии с ОНД-86 «Методика расчета концентраций в атмосферном воздухе вредных веществ, содержащихся в выбросах предприятий», с использованием унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭКО центр».

1.1 Исходные данные для проведения расчета загрязнения атмосферы

порог целесообразности по вкладу источников выброса: **0,05**;

расчетный год **2023**.

Метеорологические характеристики и коэффициенты:

коэффициент, зависящий от температурной стратификации атмосферы: **200**;

средняя температура наружного воздуха, °С: **25,9**;

коэффициент рельефа: **1**.

Параметры перебора ветров:

направление, метео °: **0 - 360 (шаг 1)**;

скорость, м/с: **0,5 - 23 (шаг 0,1)**.

Основная система координат - правая с ориентацией оси ОУ на Север.

Количество загрязняющих веществ в расчете - 1 (в том числе твердых - 1; жидких и газообразных - нет), групп суммации - нет. Перечень и коды веществ и групп суммации, участвующих в расчёте загрязнения атмосферы, с указанием класса опасности и предельно-допустимой концентрации (ПДК) либо ориентировочного безопасного уровня воздействия (ОБУВ), приведен в таблице 1.1.1.

Таблица № 1.1.1 - Перечень загрязняющих веществ и групп суммации

код	Загрязняющее вещество наименование	Класс опасности	Предельно-допустимая концентрация, мг/м³			
			максимально -разовая	средне- суточная	ОБУВ	используется в расчете
1	2	3	4	5	6	7
2908	Пыль неорганическая: SiO ₂ 20-70%	3	0,3	0,1	-	0,3

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица № 1.1.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	29,13	35,07	2	Точка в промзоне
2	75,52	-14,54	2	Точка в промзоне
3	31,29	-73,45	2	Точка в промзоне
4	-27,57	-18,07	2	Точка в промзоне
5	11,49	89,74	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	123,34	6,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	70,53	-104,88	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-35,94	-99,65	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-80,03	6,79	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.1.3.

Таблица № 1.1.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1132,84	-7,26	1138,34	-7,26	1606,627	2	100	-

Характеристика нестационарности во времени источников загрязнения атмосферы и их не одновременности работы по группам, приведена в таблице 1.1.4.

Таблица № 1.1.4 - Характеристика нестационарности во времени источников загрязнения атмосферы и их не одновременности работы по группам

№ ИЗА	Учет в расчете	Исключение из фона	№ режима ИЗА	Срок действия режима ИЗА в расчетном году		Рабочий график	Принадлежность к группе источников, работающих не одновременно
				начало	окончание		
1	2	3	4	5	6	7	8
Объект: 1. Объект №1 «Աժդահակ» ՍՊԸ Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 January	31 December	-	-
2	+	+	-	01 January	31 December	-	-
3	+	+	-	01 January	31 December	-	-
4	+	+	-	01 January	31 December	-	-
5	+	+	-	01 January	31 December	-	-

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.1.5.

Таблица № 1.1.5 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диам етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	шири на, м							
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Աժդահակ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	3	23561,9	20	50 150	120 220	31,5	1	286	2908	0,635	3	0,156	273,64
2	1	11	0,6	23	6,503	20	100	50	-	1	1,631	2908	0,463	3	0,47	102,26
3	4	3	80	6	30159,3	20	150 230	150 230	34,3	1	457,6	2908	1,1	3	0,17	346,13
4	4	3	80	6	30159,3	20	260 340	150 230	32,4	1	457,6	2908	1,042	3	0,16	346,13
5	4	4	90	4	25446,9	20	140 230	20 110	30,9	1	257,4	2908	0,754	3	0,105	346,13

1.2 Расчет загрязнения по веществу «2908. Пыль неорганическая: SiO₂ 20-70%»

Полное наименование вещества с кодом 2908 – Пыль неорганическая, содержащая 70-20% двуокиси кремния (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и др.). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,3 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 5 (в том числе: организованных - 5, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 4; 11-20 м – 1; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 3,994 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 391).

Максимальная расчётная приземная концентрация (См), выраженная в долях ПДК населенных мест, по расчётной площадке № 1 составляет:

- на границе СЗЗ **0,47**, которая достигается в точке № 8 X=-35,94 Y=-99,65, при направлении ветра 39°, скорости ветра 1,6 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,47.

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.2.2.

Таблица № 1.2.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	29,13	35,07	2	Точка в промзоне
2	75,52	-14,54	2	Точка в промзоне
3	31,29	-73,45	2	Точка в промзоне
4	-27,57	-18,07	2	Точка в промзоне
5	11,49	89,74	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	123,34	6,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	70,53	-104,88	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-35,94	-99,65	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-80,03	6,79	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.2.3.

Таблица № 1.2.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1132,84	-7,26	1138,34	-7,26	1606,627	2	100	-

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.2.4.

Таблица № 1.2.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °C	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Ափրիշակ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	3	23561,9	20	-16.42 10.51	-29.22 -2.29	31,5	1	286	2908	0,635	3	0,156	273,64
2	1	11	0,6	23	6,503	20	23	-27.7	-	1	1,631	2908	0,463	3	0,47	102,26
3	4	3	80	6	30159,3	20	14.27 41.25	-4.03 22.95	34,3	1	457,6	2908	1,1	3	0,17	346,13
4	4	3	80	6	30159,3	20	37.07 64.06	-30.06 -3.07	32,4	1	457,6	2908	1,042	3	0,16	346,13
5	4	4	90	4	25446,9	20	9.1 34.2	-55.86 -30.76	30,9	1	257,4	2908	0,754	3	0,105	346,13

Значения приземных концентраций в каждой расчетной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным метеорологическим условиям. Значения максимальных концентраций в расчетных точках приведены в таблице 1.2.5.

Таблица № 1.2.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	29,13	35,07	2	0,39	0,118	-	0,39	186 ↑ 1,6	1.1.2	0,39	99,9
2	Пром.	75,52	-14,54	2	0,34	0,103	-	0,34	256 → 1,6	1.1.2	0,34	99,9
3	Пром.	31,29	-73,45	2	0,29	0,087	-	0,29	350 ↓ 1,6	1.1.2	0,29	99,8
4	Пром.	-27,57	-18,07	2	0,324	0,097	-	0,324	101 ← 1,6	1.1.2	0,324	99,9
5	ОСЗЗ	11,49	89,74	2	0,45	0,136	-	0,45	174 ↑ 1,8	1.1.2	0,45	99,8
6	ОСЗЗ	123,34	6,79	2	0,47	0,14	-	0,47	251 → 1,7	1.1.2	0,46	99,8
7	ОСЗЗ	70,53	-104,88	2	0,47	0,14	-	0,47	328 ↘ 1,6	1.1.2	0,46	99,8
8	ОСЗЗ	-35,94	-99,65	2	0,47	0,14	-	0,47	39 ↙ 1,6	1.1.2	0,47	99,8
9	ОСЗЗ	-80,03	6,79	2	0,46	0,139	-	0,46	109 ← 1,7	1.1.2	0,46	99,8

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.2.6.

Таблица № 1.2.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1132.8	-810.57	0,057	0,017	-	0,057	56 ↙	23
2	-1032.8	-810.57	0,059	0,0177	-	0,059	53 ↙	23
3	-932.84	-810.57	0,061	0,0183	-	0,061	50 ↙	23
4	-832.84	-810.57	0,063	0,019	-	0,063	47 ↙	22,7
5	-732.84	-810.57	0,066	0,0197	-	0,066	44 ↙	23
6	-632.84	-810.57	0,068	0,0203	-	0,068	40 ↙	23
7	-532.84	-810.57	0,07	0,021	-	0,07	35 ↙	23
8	-432.84	-810.57	0,071	0,0213	-	0,071	30 ↙	23
9	-332.84	-810.57	0,072	0,0216	-	0,072	24 ↙	23
10	-232.84	-810.57	0,074	0,022	-	0,074	18 ↓	8,2
11	-132.84	-810.57	0,076	0,023	-	0,076	11 ↓	5,3

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
12	-32.84	-810.57	0,078	0,0234	-	0,078	4 ↓	4,9
13	67.16	-810.57	0,078	0,0235	-	0,078	357 ↓	4,8
14	167.16	-810.57	0,076	0,023	-	0,076	350 ↓	5,6
15	267.16	-810.57	0,074	0,022	-	0,074	343 ↓	7,7
16	367.16	-810.57	0,072	0,0216	-	0,072	336 ↘	23
17	467.16	-810.57	0,071	0,0212	-	0,071	331 ↘	23
18	567.16	-810.57	0,07	0,021	-	0,07	325 ↘	23
19	667.16	-810.57	0,068	0,0203	-	0,068	321 ↘	23
20	767.16	-810.57	0,066	0,0197	-	0,066	317 ↘	23
21	867.16	-810.57	0,064	0,019	-	0,064	313 ↘	23
22	967.16	-810.57	0,061	0,0184	-	0,061	310 ↘	23
23	1067.16	-810.57	0,059	0,0178	-	0,059	307 ↘	23
24	-1132.8	-710.57	0,058	0,0175	-	0,058	59 ↙	23
25	-1032.8	-710.57	0,061	0,0182	-	0,061	57 ↙	23
26	-932.84	-710.57	0,063	0,019	-	0,063	54 ↙	22,7
27	-832.84	-710.57	0,066	0,0197	-	0,066	51 ↙	23
28	-732.84	-710.57	0,068	0,0204	-	0,068	48 ↙	23
29	-632.84	-710.57	0,07	0,021	-	0,07	44 ↙	23
30	-532.84	-710.57	0,072	0,0215	-	0,072	39 ↙	23
31	-432.84	-710.57	0,074	0,022	-	0,074	34 ↙	7,8
32	-332.84	-710.57	0,08	0,024	-	0,08	27 ↙	4,4
33	-232.84	-710.57	0,086	0,026	-	0,086	21 ↓	3,9
34	-132.84	-710.57	0,092	0,0276	-	0,092	13 ↓	3,7
35	-32.84	-710.57	0,095	0,0284	-	0,095	5 ↓	3,6
36	67.16	-710.57	0,095	0,0285	-	0,095	356 ↓	3,6
37	167.16	-710.57	0,092	0,0277	-	0,092	348 ↓	3,7
38	267.16	-710.57	0,087	0,026	-	0,087	340 ↓	3,9
39	367.16	-710.57	0,081	0,0243	-	0,081	333 ↘	4,4
40	467.16	-710.57	0,075	0,0224	-	0,075	327 ↘	7,1
41	567.16	-710.57	0,071	0,0213	-	0,071	322 ↘	21,3
42	667.16	-710.57	0,07	0,021	-	0,07	317 ↘	23
43	767.16	-710.57	0,068	0,0204	-	0,068	313 ↘	23
44	867.16	-710.57	0,066	0,0197	-	0,066	309 ↘	23
45	967.16	-710.57	0,063	0,019	-	0,063	306 ↘	23
46	1067.16	-710.57	0,061	0,0182	-	0,061	303 ↘	23
47	-1132.8	-610.57	0,06	0,018	-	0,06	63 ↙	23
48	-1032.8	-610.57	0,062	0,0187	-	0,062	61 ↙	22,9
49	-932.84	-610.57	0,065	0,0194	-	0,065	58 ↙	23
50	-832.84	-610.57	0,067	0,02	-	0,067	56 ↙	23
51	-732.84	-610.57	0,07	0,021	-	0,07	52 ↙	23
52	-632.84	-610.57	0,072	0,0215	-	0,072	48 ↙	23
53	-532.84	-610.57	0,075	0,0226	-	0,075	44 ↙	6,2
54	-432.84	-610.57	0,085	0,0255	-	0,085	38 ↙	4,1
55	-332.84	-610.57	0,095	0,0285	-	0,095	31 ↙	3,5
56	-232.84	-610.57	0,105	0,0316	-	0,105	24 ↙	3,3
57	-132.84	-610.57	0,114	0,034	-	0,114	15 ↓	3,1
58	-32.84	-610.57	0,118	0,0355	-	0,118	5 ↓	3,1
59	67.16	-610.57	0,119	0,0356	-	0,12	356 ↓	3,1
60	167.16	-610.57	0,114	0,034	-	0,114	346 ↓	3,1
61	267.16	-610.57	0,106	0,032	-	0,106	337 ↘	3,3
62	367.16	-610.57	0,096	0,029	-	0,096	329 ↘	3,5
63	467.16	-610.57	0,086	0,026	-	0,086	323 ↘	4
64	567.16	-610.57	0,077	0,023	-	0,077	317 ↘	5,6
65	667.16	-610.57	0,072	0,0215	-	0,072	312 ↘	23
66	767.16	-610.57	0,07	0,021	-	0,07	308 ↘	23
67	867.16	-610.57	0,067	0,02	-	0,067	305 ↘	22,5
68	967.16	-610.57	0,065	0,0195	-	0,065	302 ↘	23
69	1067.16	-610.57	0,062	0,0187	-	0,062	299 ↘	23
70	-1132.8	-510.57	0,06	0,018	-	0,06	67 ↙	22,5
71	-1032.8	-510.57	0,064	0,019	-	0,064	65 ↙	23
72	-932.84	-510.57	0,066	0,02	-	0,066	63 ↙	23
73	-832.84	-510.57	0,069	0,0207	-	0,069	60 ↙	23
74	-732.84	-510.57	0,071	0,0214	-	0,071	57 ↙	23
75	-632.84	-510.57	0,074	0,0223	-	0,074	54 ↙	5,3
76	-532.84	-510.57	0,086	0,0257	-	0,086	49 ↙	4

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
77	-432.84	-510.57	0,1	0,03	-	0,1	43 ↙	3,4
78	-332.84	-510.57	0,114	0,0343	-	0,114	36 ↙	3,1
79	-232.84	-510.57	0,13	0,039	-	0,13	28 ↙	2,9
80	-132.84	-510.57	0,144	0,043	-	0,144	18 ↓	2,8
81	-32.84	-510.57	0,152	0,046	-	0,152	7 ↓	2,7
82	67.16	-510.57	0,153	0,046	-	0,153	355 ↓	2,7
83	167.16	-510.57	0,145	0,044	-	0,145	343 ↓	2,8
84	267.16	-510.57	0,132	0,04	-	0,132	333 ↘	2,9
85	367.16	-510.57	0,116	0,035	-	0,116	325 ↘	3,1
86	467.16	-510.57	0,1	0,03	-	0,1	317 ↘	3,4
87	567.16	-510.57	0,087	0,026	-	0,087	312 ↘	3,9
88	667.16	-510.57	0,076	0,0227	-	0,076	307 ↘	6,2
89	767.16	-510.57	0,071	0,0214	-	0,071	303 ↘	23
90	867.16	-510.57	0,069	0,0207	-	0,069	300 ↘	23
91	967.16	-510.57	0,067	0,02	-	0,067	297 ↘	23
92	1067.16	-510.57	0,064	0,019	-	0,064	295 ↘	23
93	-1132.8	-410.57	0,062	0,0185	-	0,062	71 ←	23
94	-1032.8	-410.57	0,065	0,0194	-	0,065	70 ←	23
95	-932.84	-410.57	0,068	0,0203	-	0,068	68 ←	23
96	-832.84	-410.57	0,07	0,021	-	0,07	66 ↙	23
97	-732.84	-410.57	0,072	0,0217	-	0,072	63 ↙	22,7
98	-632.84	-410.57	0,082	0,0245	-	0,082	60 ↙	4,3
99	-532.84	-410.57	0,097	0,029	-	0,097	55 ↙	3,5
100	-432.84	-410.57	0,116	0,035	-	0,116	50 ↙	3,1
101	-332.84	-410.57	0,139	0,0416	-	0,14	43 ↙	2,8
102	-232.84	-410.57	0,163	0,049	-	0,163	34 ↙	2,6
103	-132.84	-410.57	0,187	0,056	-	0,187	22 ↓	2,5
104	-32.84	-410.57	0,2	0,061	-	0,2	8 ↓	2,4
105	67.16	-410.57	0,203	0,061	-	0,203	353 ↓	2,4
106	167.16	-410.57	0,19	0,057	-	0,19	339 ↓	2,5
107	267.16	-410.57	0,166	0,05	-	0,166	327 ↘	2,6
108	367.16	-410.57	0,141	0,0424	-	0,14	318 ↘	2,8
109	467.16	-410.57	0,118	0,0355	-	0,118	311 ↘	3,1
110	567.16	-410.57	0,099	0,0297	-	0,099	305 ↘	3,4
111	667.16	-410.57	0,083	0,025	-	0,083	301 ↘	4,2
112	767.16	-410.57	0,072	0,0217	-	0,072	297 ↘	23
113	867.16	-410.57	0,07	0,021	-	0,07	295 ↘	23
114	967.16	-410.57	0,068	0,0203	-	0,068	292 →	23
115	1067.16	-410.57	0,065	0,0195	-	0,065	290 →	23
116	-1132.8	-310.57	0,063	0,019	-	0,063	76 ←	23
117	-1032.8	-310.57	0,066	0,0197	-	0,066	75 ←	23
118	-932.84	-310.57	0,069	0,0206	-	0,069	73 ←	23
119	-832.84	-310.57	0,071	0,0213	-	0,071	71 ←	23
120	-732.84	-310.57	0,075	0,0225	-	0,075	69 ←	5,3
121	-632.84	-310.57	0,09	0,027	-	0,09	67 ↙	3,8
122	-532.84	-310.57	0,108	0,0325	-	0,108	63 ↙	3,2
123	-432.84	-310.57	0,134	0,04	-	0,134	58 ↙	2,9
124	-332.84	-310.57	0,166	0,05	-	0,166	52 ↙	2,6
125	-232.84	-310.57	0,205	0,062	-	0,205	42 ↙	2,4
126	-132.84	-310.57	0,245	0,074	-	0,245	29 ↙	2,2
127	-32.84	-310.57	0,273	0,082	-	0,273	11 ↓	2,2
128	67.16	-310.57	0,275	0,083	-	0,275	351 ↓	2,2
129	167.16	-310.57	0,25	0,075	-	0,25	333 ↘	2,2
130	267.16	-310.57	0,21	0,063	-	0,21	319 ↘	2,4
131	367.16	-310.57	0,17	0,051	-	0,17	309 ↘	2,6
132	467.16	-310.57	0,137	0,041	-	0,137	303 ↘	2,8
133	567.16	-310.57	0,11	0,033	-	0,11	297 ↘	3,2
134	667.16	-310.57	0,091	0,0274	-	0,091	294 ↘	3,7
135	767.16	-310.57	0,077	0,023	-	0,077	291 →	5,6
136	867.16	-310.57	0,071	0,0213	-	0,071	289 →	23
137	967.16	-310.57	0,069	0,0206	-	0,069	287 →	22,8
138	1067.16	-310.57	0,066	0,0198	-	0,066	285 →	23
139	-1132.8	-210.57	0,063	0,019	-	0,063	81 ←	23
140	-1032.8	-210.57	0,066	0,02	-	0,066	80 ←	23
141	-932.84	-210.57	0,069	0,0208	-	0,069	79 ←	23

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
142	-832.84	-210.57	0,072	0,0215	-	0,072	78 ←	23
143	-732.84	-210.57	0,079	0,0237	-	0,079	76 ←	4
144	-632.84	-210.57	0,096	0,0287	-	0,096	74 ←	3,5
145	-532.84	-210.57	0,119	0,0356	-	0,12	72 ←	3,1
146	-432.84	-210.57	0,15	0,045	-	0,15	68 ←	2,7
147	-332.84	-210.57	0,194	0,058	-	0,194	63 ↙	2,5
148	-232.84	-210.57	0,25	0,075	-	0,25	54 ↙	2,2
149	-132.84	-210.57	0,32	0,095	-	0,32	40 ↙	2
150	-32.84	-210.57	0,37	0,111	-	0,37	17 ↓	1,9
151	67.16	-210.57	0,37	0,112	-	0,37	346 ↓	1,9
152	167.16	-210.57	0,326	0,098	-	0,326	322 ↘	2
153	267.16	-210.57	0,26	0,078	-	0,26	307 ↘	2,2
154	367.16	-210.57	0,2	0,06	-	0,2	298 ↘	2,4
155	467.16	-210.57	0,155	0,046	-	0,155	292 →	2,7
156	567.16	-210.57	0,122	0,0365	-	0,122	289 →	3
157	667.16	-210.57	0,098	0,0294	-	0,098	286 →	3,5
158	767.16	-210.57	0,08	0,024	-	0,08	284 →	4,4
159	867.16	-210.57	0,072	0,0215	-	0,072	282 →	23
160	967.16	-210.57	0,069	0,0208	-	0,069	281 →	23
161	1067.16	-210.57	0,067	0,02	-	0,067	280 →	23
162	-1132.8	-110.57	0,064	0,019	-	0,064	86 ←	23
163	-1032.8	-110.57	0,067	0,02	-	0,067	85 ←	23
164	-932.84	-110.57	0,07	0,021	-	0,07	85 ←	23
165	-832.84	-110.57	0,072	0,0216	-	0,072	84 ←	23
166	-732.84	-110.57	0,082	0,0245	-	0,082	84 ←	4,3
167	-632.84	-110.57	0,1	0,03	-	0,1	83 ←	3,4
168	-532.84	-110.57	0,125	0,0376	-	0,125	81 ←	3
169	-432.84	-110.57	0,162	0,049	-	0,162	80 ←	2,6
170	-332.84	-110.57	0,215	0,065	-	0,215	77 ←	2,4
171	-232.84	-110.57	0,29	0,087	-	0,29	72 ←	2,1
172	-132.84	-110.57	0,39	0,116	-	0,39	62 ↙	1,9
173	-32.84	-110.57	0,47	0,14	-	0,47	34 ↙	1,6
174	67.16	-110.57	0,47	0,14	-	0,47	332 ↘	1,6
175	167.16	-110.57	0,4	0,12	-	0,4	300 ↘	1,9
176	267.16	-110.57	0,3	0,09	-	0,3	289 →	2,1
177	367.16	-110.57	0,223	0,067	-	0,223	284 →	2,3
178	467.16	-110.57	0,167	0,05	-	0,167	281 →	2,6
179	567.16	-110.57	0,13	0,039	-	0,13	279 →	2,9
180	667.16	-110.57	0,102	0,0307	-	0,102	277 →	3,3
181	767.16	-110.57	0,083	0,025	-	0,083	276 →	4,1
182	867.16	-110.57	0,072	0,0217	-	0,072	276 →	23
183	967.16	-110.57	0,07	0,021	-	0,07	275 →	23
184	1067.16	-110.57	0,067	0,02	-	0,067	275 →	23
185	-1132.8	-10.57	0,064	0,019	-	0,064	91 ←	23
186	-1032.8	-10.57	0,067	0,02	-	0,067	91 ←	23
187	-932.84	-10.57	0,07	0,021	-	0,07	91 ←	23
188	-832.84	-10.57	0,072	0,0217	-	0,072	91 ←	23
189	-732.84	-10.57	0,082	0,0247	-	0,082	91 ←	4
190	-632.84	-10.57	0,1	0,03	-	0,1	91 ←	3,4
191	-532.84	-10.57	0,127	0,038	-	0,127	92 ←	3
192	-432.84	-10.57	0,166	0,05	-	0,166	92 ←	2,6
193	-332.84	-10.57	0,22	0,066	-	0,22	93 ←	2,3
194	-232.84	-10.57	0,3	0,091	-	0,3	94 ←	2,1
195	-132.84	-10.57	0,41	0,123	-	0,41	96 ←	1,8
196	-32.84	-10.57	0,37	0,11	-	0,37	107 ←	1,6
197	67.16	-10.57	0,295	0,088	-	0,295	249 →	1,6
198	167.16	-10.57	0,42	0,127	-	0,42	263 →	1,8
199	267.16	-10.57	0,314	0,094	-	0,314	266 →	2
200	367.16	-10.57	0,23	0,069	-	0,23	267 →	2,3
201	467.16	-10.57	0,17	0,051	-	0,17	268 →	2,6
202	567.16	-10.57	0,13	0,039	-	0,13	268 →	2,9
203	667.16	-10.57	0,103	0,031	-	0,103	269 →	3,3
204	767.16	-10.57	0,084	0,025	-	0,084	269 →	4,1
205	867.16	-10.57	0,072	0,0217	-	0,072	269 →	23
206	967.16	-10.57	0,07	0,021	-	0,07	269 →	23

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
207	1067.16	-10.57	0,067	0,02	-	0,067	269 →	23
208	-1132.8	89.43	0,063	0,019	-	0,063	96 ←	23
209	-1032.8	89.43	0,067	0,02	-	0,067	96 ←	23
210	-932.84	89.43	0,069	0,0207	-	0,069	97 ←	22,1
211	-832.84	89.43	0,072	0,0215	-	0,072	98 ←	22,6
212	-732.84	89.43	0,081	0,0243	-	0,081	99 ←	4,4
213	-632.84	89.43	0,099	0,0296	-	0,099	100 ←	3,5
214	-532.84	89.43	0,124	0,037	-	0,124	102 ←	3
215	-432.84	89.43	0,16	0,048	-	0,16	104 ←	2,7
216	-332.84	89.43	0,21	0,063	-	0,21	108 ←	2,4
217	-232.84	89.43	0,28	0,084	-	0,28	115 ↖	2,1
218	-132.84	89.43	0,366	0,11	-	0,366	127 ↖	1,9
219	-32.84	89.43	0,44	0,132	-	0,44	155 ↖	1,8
220	67.16	89.43	0,445	0,133	-	0,445	201 ↑	1,8
221	167.16	89.43	0,38	0,113	-	0,38	231 ↗	1,9
222	267.16	89.43	0,29	0,087	-	0,29	244 ↗	2,1
223	367.16	89.43	0,216	0,065	-	0,216	251 →	2,4
224	467.16	89.43	0,164	0,049	-	0,164	255 →	2,6
225	567.16	89.43	0,127	0,038	-	0,127	258 →	3
226	667.16	89.43	0,101	0,0303	-	0,1	260 →	3,4
227	767.16	89.43	0,083	0,025	-	0,083	261 →	4,2
228	867.16	89.43	0,072	0,0216	-	0,072	262 →	23
229	967.16	89.43	0,07	0,021	-	0,07	263 →	23
230	1067.16	89.43	0,067	0,02	-	0,067	264 →	22,6
231	-1132.8	189.43	0,063	0,019	-	0,063	100 ←	23
232	-1032.8	189.43	0,066	0,02	-	0,066	101 ←	23
233	-932.84	189.43	0,069	0,0206	-	0,069	103 ←	23
234	-832.84	189.43	0,072	0,0215	-	0,072	104 ←	23
235	-732.84	189.43	0,078	0,0234	-	0,078	106 ←	4,9
236	-632.84	189.43	0,094	0,028	-	0,094	108 ←	3,6
237	-532.84	189.43	0,115	0,0346	-	0,115	111 ←	3,1
238	-432.84	189.43	0,145	0,0435	-	0,145	115 ↖	2,8
239	-332.84	189.43	0,185	0,055	-	0,185	121 ↖	2,5
240	-232.84	189.43	0,236	0,071	-	0,236	130 ↖	2,3
241	-132.84	189.43	0,29	0,088	-	0,29	144 ↖	2,1
242	-32.84	189.43	0,334	0,1	-	0,334	166 ↑	2
243	67.16	189.43	0,34	0,101	-	0,34	192 ↑	2
244	167.16	189.43	0,3	0,089	-	0,3	214 ↗	2,1
245	267.16	189.43	0,24	0,073	-	0,24	228 ↗	2,3
246	367.16	189.43	0,19	0,057	-	0,19	238 ↗	2,5
247	467.16	189.43	0,15	0,045	-	0,15	244 ↗	2,7
248	567.16	189.43	0,118	0,0355	-	0,118	248 →	3,1
249	667.16	189.43	0,096	0,029	-	0,096	251 →	3,5
250	767.16	189.43	0,08	0,024	-	0,08	254 →	4,6
251	867.16	189.43	0,072	0,0215	-	0,072	256 →	23
252	967.16	189.43	0,069	0,0207	-	0,069	257 →	23
253	1067.16	189.43	0,066	0,02	-	0,066	258 →	23
254	-1132.8	289.43	0,063	0,0188	-	0,063	105 ←	23
255	-1032.8	289.43	0,065	0,0196	-	0,065	107 ←	23
256	-932.84	289.43	0,068	0,0205	-	0,068	108 ←	23
257	-832.84	289.43	0,07	0,021	-	0,07	110 ←	22,1
258	-732.84	289.43	0,074	0,022	-	0,074	113 ↖	7,6
259	-632.84	289.43	0,087	0,026	-	0,087	116 ↖	3,9
260	-532.84	289.43	0,104	0,0313	-	0,104	120 ↖	3,3
261	-432.84	289.43	0,128	0,038	-	0,128	125 ↖	2,9
262	-332.84	289.43	0,156	0,047	-	0,156	132 ↖	2,7
263	-232.84	289.43	0,19	0,057	-	0,19	141 ↖	2,5
264	-132.84	289.43	0,223	0,067	-	0,223	154 ↖	2,3
265	-32.84	289.43	0,246	0,074	-	0,246	170 ↑	2,2
266	67.16	289.43	0,247	0,074	-	0,247	188 ↑	2,2
267	167.16	289.43	0,227	0,068	-	0,227	204 ↗	2,3
268	267.16	289.43	0,194	0,058	-	0,194	218 ↗	2,5
269	367.16	289.43	0,16	0,048	-	0,16	227 ↗	2,7
270	467.16	289.43	0,13	0,039	-	0,13	234 ↗	2,9
271	567.16	289.43	0,107	0,032	-	0,107	240 ↗	3,3

Продолжение таблицы 1.2.6

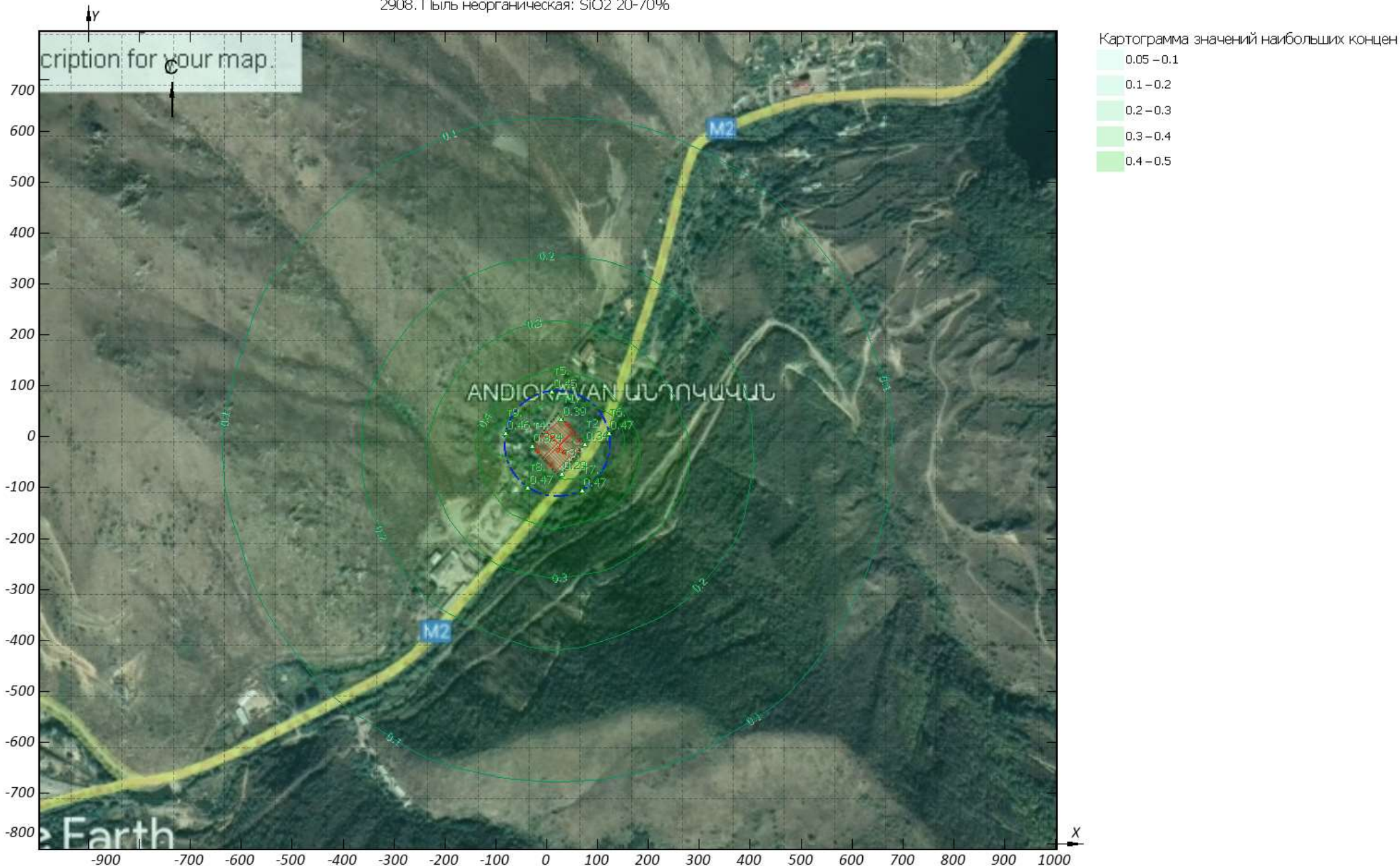
№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
272	667.16	289.43	0,089	0,0266	-	0,089	244 ↗	3,8
273	767.16	289.43	0,075	0,0225	-	0,075	247 ↗	6,6
274	867.16	289.43	0,071	0,0213	-	0,071	250 →	23
275	967.16	289.43	0,068	0,0205	-	0,068	252 →	23
276	1067.16	289.43	0,066	0,0197	-	0,066	253 →	23
277	-1132.8	389.43	0,062	0,0185	-	0,062	110 ←	23
278	-1032.8	389.43	0,064	0,0193	-	0,064	111 ←	23
279	-932.84	389.43	0,067	0,02	-	0,067	113 ↖	23
280	-832.84	389.43	0,07	0,021	-	0,07	116 ↖	23
281	-732.84	389.43	0,072	0,0216	-	0,072	119 ↖	23
282	-632.84	389.43	0,079	0,0237	-	0,079	122 ↖	4
283	-532.84	389.43	0,093	0,028	-	0,093	127 ↖	3,6
284	-432.84	389.43	0,11	0,033	-	0,11	132 ↖	3,2
285	-332.84	389.43	0,13	0,039	-	0,13	140 ↖	2,9
286	-232.84	389.43	0,15	0,045	-	0,15	148 ↖	2,7
287	-132.84	389.43	0,17	0,051	-	0,17	160 ↑	2,6
288	-32.84	389.43	0,183	0,055	-	0,183	172 ↑	2,5
289	67.16	389.43	0,184	0,055	-	0,184	186 ↑	2,5
290	167.16	389.43	0,173	0,052	-	0,173	199 ↑	2,6
291	267.16	389.43	0,154	0,046	-	0,154	210 ↗	2,7
292	367.16	389.43	0,132	0,04	-	0,132	220 ↗	2,9
293	467.16	389.43	0,112	0,0336	-	0,112	227 ↗	3,2
294	567.16	389.43	0,095	0,0284	-	0,095	233 ↗	3,6
295	667.16	389.43	0,08	0,024	-	0,08	237 ↗	4,5
296	767.16	389.43	0,072	0,0217	-	0,072	241 ↗	23
297	867.16	389.43	0,07	0,021	-	0,07	244 ↗	23
298	967.16	389.43	0,067	0,02	-	0,067	246 ↗	21,9
299	1067.16	389.43	0,065	0,0194	-	0,065	248 →	23
300	-1132.8	489.43	0,06	0,018	-	0,06	114 ↖	23
301	-1032.8	489.43	0,063	0,019	-	0,063	116 ↖	23
302	-932.84	489.43	0,066	0,0198	-	0,066	118 ↖	23
303	-832.84	489.43	0,068	0,0205	-	0,068	121 ↖	23
304	-732.84	489.43	0,07	0,021	-	0,07	124 ↖	23
305	-632.84	489.43	0,073	0,022	-	0,073	128 ↖	23
306	-532.84	489.43	0,082	0,0246	-	0,082	133 ↖	4,3
307	-432.84	489.43	0,094	0,028	-	0,094	139 ↖	3,6
308	-332.84	489.43	0,107	0,032	-	0,107	145 ↖	3,2
309	-232.84	489.43	0,12	0,036	-	0,12	154 ↖	3
310	-132.84	489.43	0,133	0,04	-	0,133	163 ↑	2,9
311	-32.84	489.43	0,14	0,042	-	0,14	174 ↑	2,8
312	67.16	489.43	0,14	0,042	-	0,14	185 ↑	2,8
313	167.16	489.43	0,133	0,04	-	0,133	196 ↑	2,9
314	267.16	489.43	0,122	0,037	-	0,122	205 ↗	3
315	367.16	489.43	0,11	0,033	-	0,11	214 ↗	3,2
316	467.16	489.43	0,095	0,0286	-	0,095	221 ↗	3,5
317	567.16	489.43	0,083	0,025	-	0,083	226 ↗	4,1
318	667.16	489.43	0,073	0,022	-	0,073	231 ↗	8,3
319	767.16	489.43	0,07	0,021	-	0,07	235 ↗	23
320	867.16	489.43	0,069	0,0206	-	0,069	239 ↗	23
321	967.16	489.43	0,066	0,02	-	0,066	242 ↗	23
322	1067.16	489.43	0,063	0,019	-	0,063	244 ↗	23
323	-1132.8	589.43	0,059	0,0178	-	0,059	118 ↖	23
324	-1032.8	589.43	0,062	0,0185	-	0,062	120 ↖	23
325	-932.84	589.43	0,064	0,0193	-	0,064	123 ↖	23
326	-832.84	589.43	0,067	0,02	-	0,067	126 ↖	23
327	-732.84	589.43	0,069	0,0207	-	0,069	129 ↖	23
328	-632.84	589.43	0,071	0,0213	-	0,071	133 ↖	23
329	-532.84	589.43	0,073	0,022	-	0,073	138 ↖	8,9
330	-432.84	589.43	0,08	0,024	-	0,08	144 ↖	4,4
331	-332.84	589.43	0,09	0,027	-	0,09	150 ↖	3,8
332	-232.84	589.43	0,098	0,0294	-	0,098	157 ↖	3,4
333	-132.84	589.43	0,105	0,0316	-	0,105	166 ↑	3,3
334	-32.84	589.43	0,11	0,033	-	0,11	175 ↑	3,2
335	67.16	589.43	0,11	0,033	-	0,11	184 ↑	3,2
336	167.16	589.43	0,106	0,032	-	0,106	193 ↑	3,3

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
337	267.16	589.43	0,1	0,03	-	0,1	202 ↑	3,4
338	367.16	589.43	0,09	0,027	-	0,09	209 ↗	3,7
339	467.16	589.43	0,082	0,0245	-	0,082	216 ↗	4,3
340	567.16	589.43	0,073	0,022	-	0,073	221 ↗	7,9
341	667.16	589.43	0,071	0,0213	-	0,071	226 ↗	23
342	767.16	589.43	0,069	0,0206	-	0,069	231 ↗	22,5
343	867.16	589.43	0,067	0,02	-	0,067	234 ↗	22,9
344	967.16	589.43	0,065	0,0194	-	0,065	237 ↗	23
345	1067.16	589.43	0,062	0,0186	-	0,062	240 ↗	23
346	-1132.8	689.43	0,058	0,0173	-	0,058	122 ↖	23
347	-1032.8	689.43	0,06	0,018	-	0,06	124 ↖	23
348	-932.84	689.43	0,062	0,0185	-	0,062	127 ↖	22,1
349	-832.84	689.43	0,065	0,0195	-	0,065	130 ↖	23
350	-732.84	689.43	0,067	0,02	-	0,067	133 ↖	23
351	-632.84	689.43	0,069	0,0207	-	0,069	137 ↖	22,7
352	-532.84	689.43	0,071	0,0213	-	0,071	142 ↖	23
353	-432.84	689.43	0,072	0,0216	-	0,072	147 ↖	23
354	-332.84	689.43	0,076	0,023	-	0,076	154 ↖	5,8
355	-232.84	689.43	0,081	0,0244	-	0,081	160 ↑	4,1
356	-132.84	689.43	0,086	0,026	-	0,086	168 ↑	3,9
357	-32.84	689.43	0,088	0,0265	-	0,088	176 ↑	3,8
358	67.16	689.43	0,088	0,0265	-	0,088	184 ↑	3,8
359	167.16	689.43	0,086	0,026	-	0,086	191 ↑	3,9
360	267.16	689.43	0,082	0,0246	-	0,082	199 ↑	4,3
361	367.16	689.43	0,076	0,023	-	0,076	206 ↗	4,1
362	467.16	689.43	0,073	0,0218	-	0,073	212 ↗	23
363	567.16	689.43	0,071	0,0213	-	0,071	217 ↗	23
364	667.16	689.43	0,07	0,021	-	0,07	222 ↗	23
365	767.16	689.43	0,067	0,0202	-	0,067	226 ↗	23
366	867.16	689.43	0,065	0,0196	-	0,065	230 ↗	23
367	967.16	689.43	0,062	0,0187	-	0,062	233 ↗	22,5
368	1067.16	689.43	0,06	0,018	-	0,06	236 ↗	23
369	-1132.8	789.43	0,056	0,017	-	0,056	125 ↖	23
370	-1032.8	789.43	0,058	0,0174	-	0,058	128 ↖	22,6
371	-932.84	789.43	0,061	0,0182	-	0,061	130 ↖	23
372	-832.84	789.43	0,063	0,019	-	0,063	134 ↖	23
373	-732.84	789.43	0,065	0,0195	-	0,065	137 ↖	22,7
374	-632.84	789.43	0,067	0,02	-	0,067	141 ↖	23
375	-532.84	789.43	0,069	0,0206	-	0,069	146 ↖	23
376	-432.84	789.43	0,07	0,021	-	0,07	151 ↖	22,9
377	-332.84	789.43	0,071	0,0213	-	0,071	156 ↖	23
378	-232.84	789.43	0,072	0,0216	-	0,072	163 ↑	23
379	-132.84	789.43	0,073	0,022	-	0,073	169 ↑	9,1
380	-32.84	789.43	0,074	0,022	-	0,074	176 ↑	7,6
381	67.16	789.43	0,074	0,0222	-	0,074	183 ↑	7,6
382	167.16	789.43	0,073	0,022	-	0,073	190 ↑	8,8
383	267.16	789.43	0,072	0,0217	-	0,072	197 ↑	23
384	367.16	789.43	0,071	0,0214	-	0,071	203 ↗	23
385	467.16	789.43	0,07	0,021	-	0,07	209 ↗	23
386	567.16	789.43	0,069	0,0207	-	0,069	214 ↗	23
387	667.16	789.43	0,067	0,02	-	0,067	218 ↗	23
388	767.16	789.43	0,065	0,0195	-	0,065	223 ↗	23
389	867.16	789.43	0,063	0,019	-	0,063	226 ↗	23
390	967.16	789.43	0,061	0,0182	-	0,061	229 ↗	22,7
391	1067.16	789.43	0,059	0,0176	-	0,059	232 ↗	23

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:10000** на рисунке 1.2.1.

2908. Пыль неорганическая: SiO₂ 20-70%



Масштаб 1:10000

Рисунок 1.2.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

1.3 Мажорантный расчет загрязнения по всем веществам и группам суммаций

Расчёт загрязнения для мажоранты проводится по всем источникам загрязнения атмосферы и по всем веществам и группам суммации. При этом результат расчёта для каждой расчётной точки представляет собой наибольшее значение из максимальных расчётных концентраций, полученных для данной точки отдельно по каждому из веществ и групп суммации.

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.3.1.

Таблица № 1.3.1 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	29,13	35,07	2	Точка в промзоне
2	75,52	-14,54	2	Точка в промзоне
3	31,29	-73,45	2	Точка в промзоне
4	-27,57	-18,07	2	Точка в промзоне
5	11,49	89,74	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	123,34	6,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	70,53	-104,88	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-35,94	-99,65	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-80,03	6,79	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.3.2.

Таблица № 1.3.2 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1132.84	-7.26	1138.34	-7.26	1606.627	2	100	-

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.3.3.

Таблица № 1.3.3 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Центральная УПС																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	3	23561,9	20	50 150	120 220	31,5	1	286	2908	0,635	3	0,156	273,64
2	1	11	0,6	23	6,503	20	100	50	-	1	1,631	2908	0,463	3	0,47	102,26
3	4	3	80	6	30159,3	20	150 230	150 230	34,3	1	457,6	2908	1,1	3	0,17	346,13

Продолжение таблицы 1.3.3

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
4	4	3	80	6	30159,3	20	260 340	150 230	32,4	1	457,6	2908	1,042	3	0,16	346,13
5	4	4	90	4	25446,9	20	140 230	20 110	30,9	1	257,4	2908	0,754	3	0,105	346,13

Значения приземных концентраций в каждой расчетной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным метеорологическим условиям. Значения максимальных концентраций в расчетных точках приведены в таблице 1.3.4.

Таблица № 1.3.4 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	29,13	35,07	2	0,39	2908	-	0,39	186 ↑ 1,6	1.1.2	0,39	99,9
2	Пром.	75,52	-14,54	2	0,34	2908	-	0,34	256 → 1,6	1.1.2	0,34	99,9
3	Пром.	31,29	-73,45	2	0,29	2908	-	0,29	350 ↓ 1,6	1.1.2	0,29	99,8
4	Пром.	-27,57	-18,07	2	0,324	2908	-	0,324	101 ← 1,6	1.1.2	0,324	99,9
5	ОСЗЗ	11,49	89,74	2	0,45	2908	-	0,45	174 ↑ 1,8	1.1.2	0,45	99,8
6	ОСЗЗ	123,34	6,79	2	0,47	2908	-	0,47	251 → 1,7	1.1.2	0,46	99,8
7	ОСЗЗ	70,53	-104,88	2	0,47	2908	-	0,47	328 ↘ 1,6	1.1.2	0,46	99,8
8	ОСЗЗ	-35,94	-99,65	2	0,47	2908	-	0,47	39 ↙ 1,6	1.1.2	0,47	99,8
9	ОСЗЗ	-80,03	6,79	2	0,46	2908	-	0,46	109 ← 1,7	1.1.2	0,46	99,8

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.3.5.

Таблица № 1.3.5 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1132.8	-810.57	0,057	2908	-	0,057	56 ↙	23
2	-1032.8	-810.57	0,059	2908	-	0,059	53 ↙	23
3	-932.84	-810.57	0,061	2908	-	0,061	50 ↙	23
4	-832.84	-810.57	0,063	2908	-	0,063	47 ↙	22,7
5	-732.84	-810.57	0,066	2908	-	0,066	44 ↙	23
6	-632.84	-810.57	0,068	2908	-	0,068	40 ↙	23
7	-532.84	-810.57	0,07	2908	-	0,07	35 ↙	23
8	-432.84	-810.57	0,071	2908	-	0,071	30 ↙	23
9	-332.84	-810.57	0,072	2908	-	0,072	24 ↙	23
10	-232.84	-810.57	0,074	2908	-	0,074	18 ↓	8,2
11	-132.84	-810.57	0,076	2908	-	0,076	11 ↓	5,3
12	-32.84	-810.57	0,078	2908	-	0,078	4 ↓	4,9
13	67.16	-810.57	0,078	2908	-	0,078	357 ↓	4,8
14	167.16	-810.57	0,076	2908	-	0,076	350 ↓	5,6
15	267.16	-810.57	0,074	2908	-	0,074	343 ↓	7,7
16	367.16	-810.57	0,072	2908	-	0,072	336 ↘	23
17	467.16	-810.57	0,071	2908	-	0,071	331 ↘	23
18	567.16	-810.57	0,07	2908	-	0,07	325 ↘	23
19	667.16	-810.57	0,068	2908	-	0,068	321 ↘	23
20	767.16	-810.57	0,066	2908	-	0,066	317 ↘	23
21	867.16	-810.57	0,064	2908	-	0,064	313 ↘	23

Продолжение таблицы 1.3.5

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
22	967.16	-810.57	0,061	2908	-	0,061	310 ↘	23
23	1067.16	-810.57	0,059	2908	-	0,059	307 ↘	23
24	-1132.8	-710.57	0,058	2908	-	0,058	59 ↙	23
25	-1032.8	-710.57	0,061	2908	-	0,061	57 ↙	23
26	-932.84	-710.57	0,063	2908	-	0,063	54 ↙	22,7
27	-832.84	-710.57	0,066	2908	-	0,066	51 ↙	23
28	-732.84	-710.57	0,068	2908	-	0,068	48 ↙	23
29	-632.84	-710.57	0,07	2908	-	0,07	44 ↙	23
30	-532.84	-710.57	0,072	2908	-	0,072	39 ↙	23
31	-432.84	-710.57	0,074	2908	-	0,074	34 ↙	7,8
32	-332.84	-710.57	0,08	2908	-	0,08	27 ↙	4,4
33	-232.84	-710.57	0,086	2908	-	0,086	21 ↓	3,9
34	-132.84	-710.57	0,092	2908	-	0,092	13 ↓	3,7
35	-32.84	-710.57	0,095	2908	-	0,095	5 ↓	3,6
36	67.16	-710.57	0,095	2908	-	0,095	356 ↓	3,6
37	167.16	-710.57	0,092	2908	-	0,092	348 ↓	3,7
38	267.16	-710.57	0,087	2908	-	0,087	340 ↓	3,9
39	367.16	-710.57	0,081	2908	-	0,081	333 ↘	4,4
40	467.16	-710.57	0,075	2908	-	0,075	327 ↘	7,1
41	567.16	-710.57	0,071	2908	-	0,071	322 ↘	21,3
42	667.16	-710.57	0,07	2908	-	0,07	317 ↘	23
43	767.16	-710.57	0,068	2908	-	0,068	313 ↘	23
44	867.16	-710.57	0,066	2908	-	0,066	309 ↘	23
45	967.16	-710.57	0,063	2908	-	0,063	306 ↘	23
46	1067.16	-710.57	0,061	2908	-	0,061	303 ↘	23
47	-1132.8	-610.57	0,06	2908	-	0,06	63 ↙	23
48	-1032.8	-610.57	0,062	2908	-	0,062	61 ↙	22,9
49	-932.84	-610.57	0,065	2908	-	0,065	58 ↙	23
50	-832.84	-610.57	0,067	2908	-	0,067	56 ↙	23
51	-732.84	-610.57	0,07	2908	-	0,07	52 ↙	23
52	-632.84	-610.57	0,072	2908	-	0,072	48 ↙	23
53	-532.84	-610.57	0,075	2908	-	0,075	44 ↙	6,2
54	-432.84	-610.57	0,085	2908	-	0,085	38 ↙	4,1
55	-332.84	-610.57	0,095	2908	-	0,095	31 ↙	3,5
56	-232.84	-610.57	0,105	2908	-	0,105	24 ↙	3,3
57	-132.84	-610.57	0,114	2908	-	0,114	15 ↓	3,1
58	-32.84	-610.57	0,118	2908	-	0,118	5 ↓	3,1
59	67.16	-610.57	0,119	2908	-	0,12	356 ↓	3,1
60	167.16	-610.57	0,114	2908	-	0,114	346 ↓	3,1
61	267.16	-610.57	0,106	2908	-	0,106	337 ↘	3,3
62	367.16	-610.57	0,096	2908	-	0,096	329 ↘	3,5
63	467.16	-610.57	0,086	2908	-	0,086	323 ↘	4
64	567.16	-610.57	0,077	2908	-	0,077	317 ↘	5,6
65	667.16	-610.57	0,072	2908	-	0,072	312 ↘	23
66	767.16	-610.57	0,07	2908	-	0,07	308 ↘	23
67	867.16	-610.57	0,067	2908	-	0,067	305 ↘	22,5
68	967.16	-610.57	0,065	2908	-	0,065	302 ↘	23
69	1067.16	-610.57	0,062	2908	-	0,062	299 ↘	23
70	-1132.8	-510.57	0,06	2908	-	0,06	67 ↙	22,5
71	-1032.8	-510.57	0,064	2908	-	0,064	65 ↙	23
72	-932.84	-510.57	0,066	2908	-	0,066	63 ↙	23
73	-832.84	-510.57	0,069	2908	-	0,069	60 ↙	23
74	-732.84	-510.57	0,071	2908	-	0,071	57 ↙	23
75	-632.84	-510.57	0,074	2908	-	0,074	54 ↙	5,3
76	-532.84	-510.57	0,086	2908	-	0,086	49 ↙	4
77	-432.84	-510.57	0,1	2908	-	0,1	43 ↙	3,4
78	-332.84	-510.57	0,114	2908	-	0,114	36 ↙	3,1
79	-232.84	-510.57	0,13	2908	-	0,13	28 ↙	2,9
80	-132.84	-510.57	0,144	2908	-	0,144	18 ↓	2,8
81	-32.84	-510.57	0,152	2908	-	0,152	7 ↓	2,7
82	67.16	-510.57	0,153	2908	-	0,153	355 ↓	2,7
83	167.16	-510.57	0,145	2908	-	0,145	343 ↓	2,8
84	267.16	-510.57	0,132	2908	-	0,132	333 ↘	2,9
85	367.16	-510.57	0,116	2908	-	0,116	325 ↘	3,1

Продолжение таблицы 1.3.5

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
86	467.16	-510.57	0,1	2908	-	0,1	317 ↘	3,4
87	567.16	-510.57	0,087	2908	-	0,087	312 ↘	3,9
88	667.16	-510.57	0,076	2908	-	0,076	307 ↘	6,2
89	767.16	-510.57	0,071	2908	-	0,071	303 ↘	23
90	867.16	-510.57	0,069	2908	-	0,069	300 ↘	23
91	967.16	-510.57	0,067	2908	-	0,067	297 ↘	23
92	1067.16	-510.57	0,064	2908	-	0,064	295 ↘	23
93	-1132.8	-410.57	0,062	2908	-	0,062	71 ←	23
94	-1032.8	-410.57	0,065	2908	-	0,065	70 ←	23
95	-932.84	-410.57	0,068	2908	-	0,068	68 ←	23
96	-832.84	-410.57	0,07	2908	-	0,07	66 ↙	23
97	-732.84	-410.57	0,072	2908	-	0,072	63 ↙	22,7
98	-632.84	-410.57	0,082	2908	-	0,082	60 ↙	4,3
99	-532.84	-410.57	0,097	2908	-	0,097	55 ↙	3,5
100	-432.84	-410.57	0,116	2908	-	0,116	50 ↙	3,1
101	-332.84	-410.57	0,139	2908	-	0,14	43 ↙	2,8
102	-232.84	-410.57	0,163	2908	-	0,163	34 ↙	2,6
103	-132.84	-410.57	0,187	2908	-	0,187	22 ↓	2,5
104	-32.84	-410.57	0,2	2908	-	0,2	8 ↓	2,4
105	67.16	-410.57	0,203	2908	-	0,203	353 ↓	2,4
106	167.16	-410.57	0,19	2908	-	0,19	339 ↓	2,5
107	267.16	-410.57	0,166	2908	-	0,166	327 ↘	2,6
108	367.16	-410.57	0,141	2908	-	0,14	318 ↘	2,8
109	467.16	-410.57	0,118	2908	-	0,118	311 ↘	3,1
110	567.16	-410.57	0,099	2908	-	0,099	305 ↘	3,4
111	667.16	-410.57	0,083	2908	-	0,083	301 ↘	4,2
112	767.16	-410.57	0,072	2908	-	0,072	297 ↘	23
113	867.16	-410.57	0,07	2908	-	0,07	295 ↘	23
114	967.16	-410.57	0,068	2908	-	0,068	292 →	23
115	1067.16	-410.57	0,065	2908	-	0,065	290 →	23
116	-1132.8	-310.57	0,063	2908	-	0,063	76 ←	23
117	-1032.8	-310.57	0,066	2908	-	0,066	75 ←	23
118	-932.84	-310.57	0,069	2908	-	0,069	73 ←	23
119	-832.84	-310.57	0,071	2908	-	0,071	71 ←	23
120	-732.84	-310.57	0,075	2908	-	0,075	69 ←	5,3
121	-632.84	-310.57	0,09	2908	-	0,09	67 ↙	3,8
122	-532.84	-310.57	0,108	2908	-	0,108	63 ↙	3,2
123	-432.84	-310.57	0,134	2908	-	0,134	58 ↙	2,9
124	-332.84	-310.57	0,166	2908	-	0,166	52 ↙	2,6
125	-232.84	-310.57	0,205	2908	-	0,205	42 ↙	2,4
126	-132.84	-310.57	0,245	2908	-	0,245	29 ↙	2,2
127	-32.84	-310.57	0,273	2908	-	0,273	11 ↓	2,2
128	67.16	-310.57	0,275	2908	-	0,275	351 ↓	2,2
129	167.16	-310.57	0,25	2908	-	0,25	333 ↘	2,2
130	267.16	-310.57	0,21	2908	-	0,21	319 ↘	2,4
131	367.16	-310.57	0,17	2908	-	0,17	309 ↘	2,6
132	467.16	-310.57	0,137	2908	-	0,137	303 ↘	2,8
133	567.16	-310.57	0,11	2908	-	0,11	297 ↘	3,2
134	667.16	-310.57	0,091	2908	-	0,091	294 ↘	3,7
135	767.16	-310.57	0,077	2908	-	0,077	291 →	5,6
136	867.16	-310.57	0,071	2908	-	0,071	289 →	23
137	967.16	-310.57	0,069	2908	-	0,069	287 →	22,8
138	1067.16	-310.57	0,066	2908	-	0,066	285 →	23
139	-1132.8	-210.57	0,063	2908	-	0,063	81 ←	23
140	-1032.8	-210.57	0,066	2908	-	0,066	80 ←	23
141	-932.84	-210.57	0,069	2908	-	0,069	79 ←	23
142	-832.84	-210.57	0,072	2908	-	0,072	78 ←	23
143	-732.84	-210.57	0,079	2908	-	0,079	76 ←	4
144	-632.84	-210.57	0,096	2908	-	0,096	74 ←	3,5
145	-532.84	-210.57	0,119	2908	-	0,12	72 ←	3,1
146	-432.84	-210.57	0,15	2908	-	0,15	68 ←	2,7
147	-332.84	-210.57	0,194	2908	-	0,194	63 ↙	2,5
148	-232.84	-210.57	0,25	2908	-	0,25	54 ↙	2,2
149	-132.84	-210.57	0,32	2908	-	0,32	40 ↙	2

Продолжение таблицы 1.3.5

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
150	-32.84	-210.57	0,37	2908	-	0,37	17 ↓	1,9
151	67.16	-210.57	0,37	2908	-	0,37	346 ↓	1,9
152	167.16	-210.57	0,326	2908	-	0,326	322 ↘	2
153	267.16	-210.57	0,26	2908	-	0,26	307 ↘	2,2
154	367.16	-210.57	0,2	2908	-	0,2	298 ↘	2,4
155	467.16	-210.57	0,155	2908	-	0,155	292 →	2,7
156	567.16	-210.57	0,122	2908	-	0,122	289 →	3
157	667.16	-210.57	0,098	2908	-	0,098	286 →	3,5
158	767.16	-210.57	0,08	2908	-	0,08	284 →	4,4
159	867.16	-210.57	0,072	2908	-	0,072	282 →	23
160	967.16	-210.57	0,069	2908	-	0,069	281 →	23
161	1067.16	-210.57	0,067	2908	-	0,067	280 →	23
162	-1132.8	-110.57	0,064	2908	-	0,064	86 ←	23
163	-1032.8	-110.57	0,067	2908	-	0,067	85 ←	23
164	-932.84	-110.57	0,07	2908	-	0,07	85 ←	23
165	-832.84	-110.57	0,072	2908	-	0,072	84 ←	23
166	-732.84	-110.57	0,082	2908	-	0,082	84 ←	4,3
167	-632.84	-110.57	0,1	2908	-	0,1	83 ←	3,4
168	-532.84	-110.57	0,125	2908	-	0,125	81 ←	3
169	-432.84	-110.57	0,162	2908	-	0,162	80 ←	2,6
170	-332.84	-110.57	0,215	2908	-	0,215	77 ←	2,4
171	-232.84	-110.57	0,29	2908	-	0,29	72 ←	2,1
172	-132.84	-110.57	0,39	2908	-	0,39	62 ↙	1,9
173	-32.84	-110.57	0,47	2908	-	0,47	34 ↙	1,6
174	67.16	-110.57	0,47	2908	-	0,47	332 ↘	1,6
175	167.16	-110.57	0,4	2908	-	0,4	300 ↘	1,9
176	267.16	-110.57	0,3	2908	-	0,3	289 →	2,1
177	367.16	-110.57	0,223	2908	-	0,223	284 →	2,3
178	467.16	-110.57	0,167	2908	-	0,167	281 →	2,6
179	567.16	-110.57	0,13	2908	-	0,13	279 →	2,9
180	667.16	-110.57	0,102	2908	-	0,102	277 →	3,3
181	767.16	-110.57	0,083	2908	-	0,083	276 →	4,1
182	867.16	-110.57	0,072	2908	-	0,072	276 →	23
183	967.16	-110.57	0,07	2908	-	0,07	275 →	23
184	1067.16	-110.57	0,067	2908	-	0,067	275 →	23
185	-1132.8	-10.57	0,064	2908	-	0,064	91 ←	23
186	-1032.8	-10.57	0,067	2908	-	0,067	91 ←	23
187	-932.84	-10.57	0,07	2908	-	0,07	91 ←	23
188	-832.84	-10.57	0,072	2908	-	0,072	91 ←	23
189	-732.84	-10.57	0,082	2908	-	0,082	91 ←	4
190	-632.84	-10.57	0,1	2908	-	0,1	91 ←	3,4
191	-532.84	-10.57	0,127	2908	-	0,127	92 ←	3
192	-432.84	-10.57	0,166	2908	-	0,166	92 ←	2,6
193	-332.84	-10.57	0,22	2908	-	0,22	93 ←	2,3
194	-232.84	-10.57	0,3	2908	-	0,3	94 ←	2,1
195	-132.84	-10.57	0,41	2908	-	0,41	96 ←	1,8
196	-32.84	-10.57	0,37	2908	-	0,37	107 ←	1,6
197	67.16	-10.57	0,295	2908	-	0,295	249 →	1,6
198	167.16	-10.57	0,42	2908	-	0,42	263 →	1,8
199	267.16	-10.57	0,314	2908	-	0,314	266 →	2
200	367.16	-10.57	0,23	2908	-	0,23	267 →	2,3
201	467.16	-10.57	0,17	2908	-	0,17	268 →	2,6
202	567.16	-10.57	0,13	2908	-	0,13	268 →	2,9
203	667.16	-10.57	0,103	2908	-	0,103	269 →	3,3
204	767.16	-10.57	0,084	2908	-	0,084	269 →	4,1
205	867.16	-10.57	0,072	2908	-	0,072	269 →	23
206	967.16	-10.57	0,07	2908	-	0,07	269 →	23
207	1067.16	-10.57	0,067	2908	-	0,067	269 →	23
208	-1132.8	89.43	0,063	2908	-	0,063	96 ←	23
209	-1032.8	89.43	0,067	2908	-	0,067	96 ←	23
210	-932.84	89.43	0,069	2908	-	0,069	97 ←	22,1
211	-832.84	89.43	0,072	2908	-	0,072	98 ←	22,6
212	-732.84	89.43	0,081	2908	-	0,081	99 ←	4,4
213	-632.84	89.43	0,099	2908	-	0,099	100 ←	3,5

Продолжение таблицы 1.3.5

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
214	-532.84	89.43	0,124	2908	-	0,124	102 ←	3
215	-432.84	89.43	0,16	2908	-	0,16	104 ←	2,7
216	-332.84	89.43	0,21	2908	-	0,21	108 ←	2,4
217	-232.84	89.43	0,28	2908	-	0,28	115 ↖	2,1
218	-132.84	89.43	0,366	2908	-	0,366	127 ↖	1,9
219	-32.84	89.43	0,44	2908	-	0,44	155 ↖	1,8
220	67.16	89.43	0,445	2908	-	0,445	201 ↑	1,8
221	167.16	89.43	0,38	2908	-	0,38	231 ↗	1,9
222	267.16	89.43	0,29	2908	-	0,29	244 ↗	2,1
223	367.16	89.43	0,216	2908	-	0,216	251 →	2,4
224	467.16	89.43	0,164	2908	-	0,164	255 →	2,6
225	567.16	89.43	0,127	2908	-	0,127	258 →	3
226	667.16	89.43	0,101	2908	-	0,1	260 →	3,4
227	767.16	89.43	0,083	2908	-	0,083	261 →	4,2
228	867.16	89.43	0,072	2908	-	0,072	262 →	23
229	967.16	89.43	0,07	2908	-	0,07	263 →	23
230	1067.16	89.43	0,067	2908	-	0,067	264 →	22,6
231	-1132.8	189.43	0,063	2908	-	0,063	100 ←	23
232	-1032.8	189.43	0,066	2908	-	0,066	101 ←	23
233	-932.84	189.43	0,069	2908	-	0,069	103 ←	23
234	-832.84	189.43	0,072	2908	-	0,072	104 ←	23
235	-732.84	189.43	0,078	2908	-	0,078	106 ←	4,9
236	-632.84	189.43	0,094	2908	-	0,094	108 ←	3,6
237	-532.84	189.43	0,115	2908	-	0,115	111 ←	3,1
238	-432.84	189.43	0,145	2908	-	0,145	115 ↖	2,8
239	-332.84	189.43	0,185	2908	-	0,185	121 ↖	2,5
240	-232.84	189.43	0,236	2908	-	0,236	130 ↖	2,3
241	-132.84	189.43	0,29	2908	-	0,29	144 ↖	2,1
242	-32.84	189.43	0,334	2908	-	0,334	166 ↑	2
243	67.16	189.43	0,34	2908	-	0,34	192 ↑	2
244	167.16	189.43	0,3	2908	-	0,3	214 ↗	2,1
245	267.16	189.43	0,24	2908	-	0,24	228 ↗	2,3
246	367.16	189.43	0,19	2908	-	0,19	238 ↗	2,5
247	467.16	189.43	0,15	2908	-	0,15	244 ↗	2,7
248	567.16	189.43	0,118	2908	-	0,118	248 →	3,1
249	667.16	189.43	0,096	2908	-	0,096	251 →	3,5
250	767.16	189.43	0,08	2908	-	0,08	254 →	4,6
251	867.16	189.43	0,072	2908	-	0,072	256 →	23
252	967.16	189.43	0,069	2908	-	0,069	257 →	23
253	1067.16	189.43	0,066	2908	-	0,066	258 →	23
254	-1132.8	289.43	0,063	2908	-	0,063	105 ←	23
255	-1032.8	289.43	0,065	2908	-	0,065	107 ←	23
256	-932.84	289.43	0,068	2908	-	0,068	108 ←	23
257	-832.84	289.43	0,07	2908	-	0,07	110 ←	22,1
258	-732.84	289.43	0,074	2908	-	0,074	113 ↖	7,6
259	-632.84	289.43	0,087	2908	-	0,087	116 ↖	3,9
260	-532.84	289.43	0,104	2908	-	0,104	120 ↖	3,3
261	-432.84	289.43	0,128	2908	-	0,128	125 ↖	2,9
262	-332.84	289.43	0,156	2908	-	0,156	132 ↖	2,7
263	-232.84	289.43	0,19	2908	-	0,19	141 ↖	2,5
264	-132.84	289.43	0,223	2908	-	0,223	154 ↖	2,3
265	-32.84	289.43	0,246	2908	-	0,246	170 ↑	2,2
266	67.16	289.43	0,247	2908	-	0,247	188 ↑	2,2
267	167.16	289.43	0,227	2908	-	0,227	204 ↗	2,3
268	267.16	289.43	0,194	2908	-	0,194	218 ↗	2,5
269	367.16	289.43	0,16	2908	-	0,16	227 ↗	2,7
270	467.16	289.43	0,13	2908	-	0,13	234 ↗	2,9
271	567.16	289.43	0,107	2908	-	0,107	240 ↗	3,3
272	667.16	289.43	0,089	2908	-	0,089	244 ↗	3,8
273	767.16	289.43	0,075	2908	-	0,075	247 ↗	6,6
274	867.16	289.43	0,071	2908	-	0,071	250 →	23
275	967.16	289.43	0,068	2908	-	0,068	252 →	23
276	1067.16	289.43	0,066	2908	-	0,066	253 →	23
277	-1132.8	389.43	0,062	2908	-	0,062	110 ←	23

Продолжение таблицы 1.3.5

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
278	-1032.8	389.43	0,064	2908	-	0,064	111 ←	23
279	-932.84	389.43	0,067	2908	-	0,067	113 ↖	23
280	-832.84	389.43	0,07	2908	-	0,07	116 ↖	23
281	-732.84	389.43	0,072	2908	-	0,072	119 ↖	23
282	-632.84	389.43	0,079	2908	-	0,079	122 ↖	4
283	-532.84	389.43	0,093	2908	-	0,093	127 ↖	3,6
284	-432.84	389.43	0,11	2908	-	0,11	132 ↖	3,2
285	-332.84	389.43	0,13	2908	-	0,13	140 ↖	2,9
286	-232.84	389.43	0,15	2908	-	0,15	148 ↖	2,7
287	-132.84	389.43	0,17	2908	-	0,17	160 ↑	2,6
288	-32.84	389.43	0,183	2908	-	0,183	172 ↑	2,5
289	67.16	389.43	0,184	2908	-	0,184	186 ↑	2,5
290	167.16	389.43	0,173	2908	-	0,173	199 ↑	2,6
291	267.16	389.43	0,154	2908	-	0,154	210 ↗	2,7
292	367.16	389.43	0,132	2908	-	0,132	220 ↗	2,9
293	467.16	389.43	0,112	2908	-	0,112	227 ↗	3,2
294	567.16	389.43	0,095	2908	-	0,095	233 ↗	3,6
295	667.16	389.43	0,08	2908	-	0,08	237 ↗	4,5
296	767.16	389.43	0,072	2908	-	0,072	241 ↗	23
297	867.16	389.43	0,07	2908	-	0,07	244 ↗	23
298	967.16	389.43	0,067	2908	-	0,067	246 ↗	21,9
299	1067.16	389.43	0,065	2908	-	0,065	248 →	23
300	-1132.8	489.43	0,06	2908	-	0,06	114 ↖	23
301	-1032.8	489.43	0,063	2908	-	0,063	116 ↖	23
302	-932.84	489.43	0,066	2908	-	0,066	118 ↖	23
303	-832.84	489.43	0,068	2908	-	0,068	121 ↖	23
304	-732.84	489.43	0,07	2908	-	0,07	124 ↖	23
305	-632.84	489.43	0,073	2908	-	0,073	128 ↖	23
306	-532.84	489.43	0,082	2908	-	0,082	133 ↖	4,3
307	-432.84	489.43	0,094	2908	-	0,094	139 ↖	3,6
308	-332.84	489.43	0,107	2908	-	0,107	145 ↖	3,2
309	-232.84	489.43	0,12	2908	-	0,12	154 ↖	3
310	-132.84	489.43	0,133	2908	-	0,133	163 ↑	2,9
311	-32.84	489.43	0,14	2908	-	0,14	174 ↑	2,8
312	67.16	489.43	0,14	2908	-	0,14	185 ↑	2,8
313	167.16	489.43	0,133	2908	-	0,133	196 ↑	2,9
314	267.16	489.43	0,122	2908	-	0,122	205 ↗	3
315	367.16	489.43	0,11	2908	-	0,11	214 ↗	3,2
316	467.16	489.43	0,095	2908	-	0,095	221 ↗	3,5
317	567.16	489.43	0,083	2908	-	0,083	226 ↗	4,1
318	667.16	489.43	0,073	2908	-	0,073	231 ↗	8,3
319	767.16	489.43	0,07	2908	-	0,07	235 ↗	23
320	867.16	489.43	0,069	2908	-	0,069	239 ↗	23
321	967.16	489.43	0,066	2908	-	0,066	242 ↗	23
322	1067.16	489.43	0,063	2908	-	0,063	244 ↗	23
323	-1132.8	589.43	0,059	2908	-	0,059	118 ↖	23
324	-1032.8	589.43	0,062	2908	-	0,062	120 ↖	23
325	-932.84	589.43	0,064	2908	-	0,064	123 ↖	23
326	-832.84	589.43	0,067	2908	-	0,067	126 ↖	23
327	-732.84	589.43	0,069	2908	-	0,069	129 ↖	23
328	-632.84	589.43	0,071	2908	-	0,071	133 ↖	23
329	-532.84	589.43	0,073	2908	-	0,073	138 ↖	8,9
330	-432.84	589.43	0,08	2908	-	0,08	144 ↖	4,4
331	-332.84	589.43	0,09	2908	-	0,09	150 ↖	3,8
332	-232.84	589.43	0,098	2908	-	0,098	157 ↖	3,4
333	-132.84	589.43	0,105	2908	-	0,105	166 ↑	3,3
334	-32.84	589.43	0,11	2908	-	0,11	175 ↑	3,2
335	67.16	589.43	0,11	2908	-	0,11	184 ↑	3,2
336	167.16	589.43	0,106	2908	-	0,106	193 ↑	3,3
337	267.16	589.43	0,1	2908	-	0,1	202 ↑	3,4
338	367.16	589.43	0,09	2908	-	0,09	209 ↗	3,7
339	467.16	589.43	0,082	2908	-	0,082	216 ↗	4,3
340	567.16	589.43	0,073	2908	-	0,073	221 ↗	7,9
341	667.16	589.43	0,071	2908	-	0,071	226 ↗	23

Продолжение таблицы 1.3.5

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
342	767.16	589.43	0,069	2908	-	0,069	231 ↗	22,5
343	867.16	589.43	0,067	2908	-	0,067	234 ↗	22,9
344	967.16	589.43	0,065	2908	-	0,065	237 ↗	23
345	1067.16	589.43	0,062	2908	-	0,062	240 ↗	23
346	-1132.8	689.43	0,058	2908	-	0,058	122 ↖	23
347	-1032.8	689.43	0,06	2908	-	0,06	124 ↖	23
348	-932.84	689.43	0,062	2908	-	0,062	127 ↖	22,1
349	-832.84	689.43	0,065	2908	-	0,065	130 ↖	23
350	-732.84	689.43	0,067	2908	-	0,067	133 ↖	23
351	-632.84	689.43	0,069	2908	-	0,069	137 ↖	22,7
352	-532.84	689.43	0,071	2908	-	0,071	142 ↖	23
353	-432.84	689.43	0,072	2908	-	0,072	147 ↖	23
354	-332.84	689.43	0,076	2908	-	0,076	154 ↖	5,8
355	-232.84	689.43	0,081	2908	-	0,081	160 ↑	4,1
356	-132.84	689.43	0,086	2908	-	0,086	168 ↑	3,9
357	-32.84	689.43	0,088	2908	-	0,088	176 ↑	3,8
358	67.16	689.43	0,088	2908	-	0,088	184 ↑	3,8
359	167.16	689.43	0,086	2908	-	0,086	191 ↑	3,9
360	267.16	689.43	0,082	2908	-	0,082	199 ↑	4,3
361	367.16	689.43	0,076	2908	-	0,076	206 ↗	4,1
362	467.16	689.43	0,073	2908	-	0,073	212 ↗	23
363	567.16	689.43	0,071	2908	-	0,071	217 ↗	23
364	667.16	689.43	0,07	2908	-	0,07	222 ↗	23
365	767.16	689.43	0,067	2908	-	0,067	226 ↗	23
366	867.16	689.43	0,065	2908	-	0,065	230 ↗	23
367	967.16	689.43	0,062	2908	-	0,062	233 ↗	22,5
368	1067.16	689.43	0,06	2908	-	0,06	236 ↗	23
369	-1132.8	789.43	0,056	2908	-	0,056	125 ↖	23
370	-1032.8	789.43	0,058	2908	-	0,058	128 ↖	22,6
371	-932.84	789.43	0,061	2908	-	0,061	130 ↖	23
372	-832.84	789.43	0,063	2908	-	0,063	134 ↖	23
373	-732.84	789.43	0,065	2908	-	0,065	137 ↖	22,7
374	-632.84	789.43	0,067	2908	-	0,067	141 ↖	23
375	-532.84	789.43	0,069	2908	-	0,069	146 ↖	23
376	-432.84	789.43	0,07	2908	-	0,07	151 ↖	22,9
377	-332.84	789.43	0,071	2908	-	0,071	156 ↖	23
378	-232.84	789.43	0,072	2908	-	0,072	163 ↑	23
379	-132.84	789.43	0,073	2908	-	0,073	169 ↑	9,1
380	-32.84	789.43	0,074	2908	-	0,074	176 ↑	7,6
381	67.16	789.43	0,074	2908	-	0,074	183 ↑	7,6
382	167.16	789.43	0,073	2908	-	0,073	190 ↑	8,8
383	267.16	789.43	0,072	2908	-	0,072	197 ↑	23
384	367.16	789.43	0,071	2908	-	0,071	203 ↗	23
385	467.16	789.43	0,07	2908	-	0,07	209 ↗	23
386	567.16	789.43	0,069	2908	-	0,069	214 ↗	23
387	667.16	789.43	0,067	2908	-	0,067	218 ↗	23
388	767.16	789.43	0,065	2908	-	0,065	223 ↗	23
389	867.16	789.43	0,063	2908	-	0,063	226 ↗	23
390	967.16	789.43	0,061	2908	-	0,061	229 ↗	22,7
391	1067.16	789.43	0,059	2908	-	0,059	232 ↗	23

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе 1:10000 на рисунке 1.3.1.

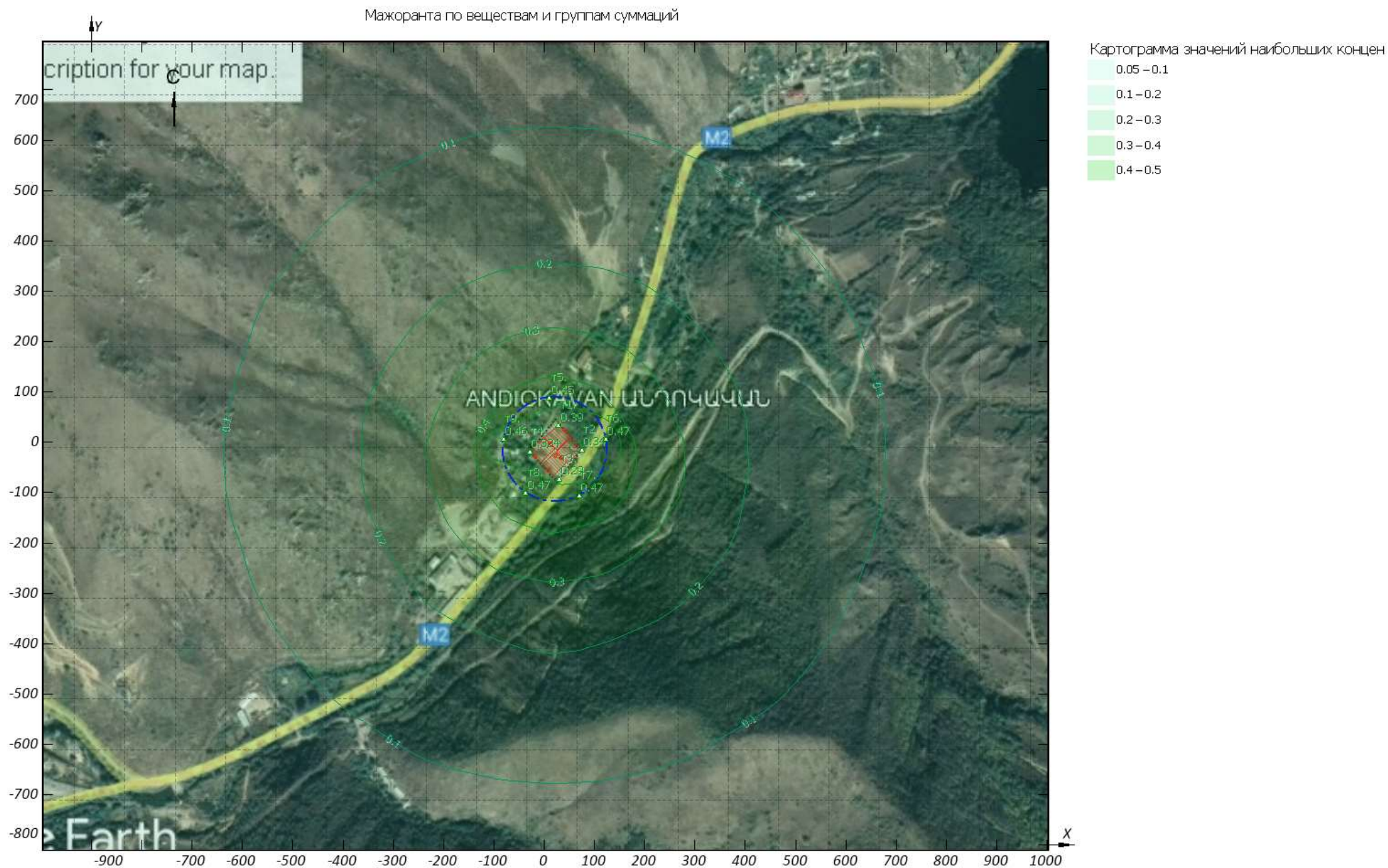


Рисунок 1.3.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1