

«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ

Ոսկեհատի բազալտի հանքավայր

ԿՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՕՐԵՆ

Է.ՄԱՐԳԱՐՅԱՆ



ԵՐԵՎԱՆ - 2023

Կատարողների ցանկ՝

Անկախ փորձագետ՝ – Ա. Սահակյան

Համակարգչային հաշվարկը կատարվել է «Էկո ցենտր»

ծրագրի միջոցով «Էկոբարիք-աուդիտ» ՍՊԸ կողմից:

ԱՆՆՈՏԱՑԻԱ

Ռեսուրսների օբյեկտ են հանդիսանում «ՍԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ *Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրի* գործունեության ընթացքում առաջացած արտանետումները:

«ՍԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ *Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրը* հիմնականում զբաղվում է բազալտի հանքավայրի շահագործման և խճի ստացման աշխատանքներով:

Ձեռնարկությունն ունի մթնոլորտ աղտոտող 3 աղբյուր, որոնցից արտանետվում է 1 վնասակար նյութ:

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է **53.0 տ/տարի**, այդ թվում՝

Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 -70%) - 53.0 տ./տարի

Հաշվարկները կատարվել են 52370 մ³ բազալտի մարվող պաշարի և 100000մ³ 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 - **2120000** դրամ, հաշվարկը տես հավելված 2-ում:

«ՍԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ *Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրի* 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 (530.0մլրդմ³/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:

ՔՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

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. Ջարկային 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 - 15
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը - 16
8. Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները - 17
9. Մթնոլորտ ամենամեծ աղտոտումներ առաջացնող աղբյուրների ցուցակը - 18
10. ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր - 19
11. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու նորմատիվներ/չափաքանակներ - 20
12. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ - 21
13. Արտանետումների վերահսկման և ՍԹԱ կատարման նպատակով նախատեսվող և իրականացվող միջոցառումներ - 22
14. Օգտագործված գրականություն - 28
 - Հավելվածներ`
 - ՕՊՕ-ի Հաշվարկը ըստ տվյալ ձեռնարկության-հավելված-1 - 23
 - Վնասի հատուցման հաշվարկը -հավելված-2 - 24
 - Ձեռնարկության պլան-սխեման
 - Ռելիեֆի գործակիցը
 - Կլիմայական տվյալներ
 - Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ
 - Մեքենայական հաշվարկներ

1. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրը հիմնականում զբաղվում է բազալտի հանքավայրի շահագործման և խճի ստացման աշխատանքներով: Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրը գտնվում ՀՀ Արագածոտնի մարզի Ոսկեհատ և Լեռնամերձ բնակավայրի մեջտեղում: Խճի մանրեցման տեղամասը տեղակայված է Ոսկեհատ հանքավայրի հարավ- արևմտյան մասում: Հանքավայրից մինչև Ոսկեհատի մոտակա տները կազմում է մոտ 520մ իսկ Ոսկեհատի բնակավայրից 2.8կմ.դեպի հյուսիս կառուցվում է հյուսիս հարավ ավտոճանապարհի Աշտարակ Թալին հատվածի շինարարությունը:

Տեղադրված է արտադրատարածքի տեղանքի իրավիճակային քարտեզը, որտեղից երևում է որ մոտակայքում բացակայում են նախադպրոցական, դպրոցական, կազմակերպություններ, հիվանդանոցներ, սննդի օբյեկտներ, անտառային և այլն չկան:

Արտադրական բոլոր գործողությունները կատարվում են մեկ տարածքի վրա:

Համաձայն CH-245-71 արտադրատարածքը 300մ սանիտարա-պաշտպանական գոտով պատկանում են 3 դասին:

Պետ. ռեգիստրի գրանցման համարը՝ 286.110.05104, տրված 09.09.2003թ.

Իրավաբանական հասցեն է՝

ք. Երևան, Ն.Ադունցի փողոց 21/3

Գործունեության հասցեն՝

ՀՀ Արագածոտնի մարզ, Ոսկեհատ հանքավայր,

Տեղանքի իրավիճակային քարտեզ
«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայ



**2. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒՔՅԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ
ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕՐՆ ԱՐՏՈՏՈՂ ԱՂՔՅՈՒՐ**

«ՍԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրը շահագործում է Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրը:

Հաշվարկները կատարվել են 52370 մ³ բազալտի մարվող պաշարի և 100000մ³ տարեկան խճի մանրեցման համար:

Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրի աշխատանքային գործընթացում մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի հիմնական աղբյուր են հանդիսանում`

- Բազալտի հանքավայրի շահագործումը
- Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցը

Արտադրության բնութագիրը`

Բազալտի արդյունահանման աշխատանքները բաղկացած է հետևյալ փուլերից`

- միաքարի անջատումը լեռնային զանգվածից,
- միաքարի հեռացումը հանքավայրից դեպի մշակման վայր,
- միաքարի մասնատումը բլոկների,
- բլոկների կոպիտ մշակումը (շտկամշակումը),
- շտկամշակված բլոկների և կոպիտ կտրված քարերի բարձումը տրանսպորտային միջոցների մեջ,
- արտադրական թափոնների հեռացումը

Բազալտի բլոկների արդյունահանումն իրականացվում է հորատասեպային եղանակով` հիդրոմուրճի օգնությամբ, բլոկների կոպտամշակումը կատարվում է մեխանիկական եղանակով` հարվածապոչիկ մուրճերի միջոցով

Միաքարի (բլոկների) բեռնավորումը կատարվում է վերամբարձ կռունկերի օգնությամբ և տեղափոխվում է արդյունաբերական հրապարակ, որտեղ սեպերի միջոցով չհղկված քարերը կտրատվում են ըստ պահանջվող չափերի:

Նշված աշխատանքները կատարելու համար հանքում աշխատում է, էքսկավատոր` 1 հատ, ավտոկռունկ`1 հատ, բուլդոզեր` 1հատ, ավտոինքնաթափ 1հատ, ջրցան մեքենա` 1 հատ:

Քիչ քանակությամբ արտանետումներ առաջանում են մեխանիզմների և ավտոմեքենաների աշխատանքներից, մեքենաներն աշխատում են դիզելային վառելիքով, որոնց արտանետումները չկարգավորված արտանետման աղբյուրներ են, որոնք ունեն չնչին արտանետումներ, այդ պատճառով էլ հաշվարկներում չեն ընդգրկվել:

Այս գործընթացներում առաջանում է փոշի, որի մի մասը մեքենաների շարժումով, քանու կողմից տարվելով, դառնում են մթնոլորտային արտանետում:

Բաց հանքի շահագործման ժամանակ առաջացած թափոնները և մակաբացման ապարները հեռացվում են մեքենաներով դեպի ներքին լցակույտեր, իսկ բազալտի բեկորները տեղափոխվում են ՋՏԿ:

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

Նշված աշխատանքների ընթացքում արտանետվում է անօրգանական փոշի N 1, 2 աղբյուրներից:

- *Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցում* կատարվում է քարի ջարդման-տեսակավորման աշխատանքներ, բեկորների պահեստավորում, որից հետո հումքը լցվում է ընդունման բունկեր: Բունկերից հանքաքարը ինքնահոս կերպով լցվում է կոտորակիչ, քարմաղ, կատարվում է խճի մանրեցում և ըստ պահանջվող ֆրակցիաների ժապավենային փոխադրիչներով տեղափոխվում է ավազի և խիճի կուտակման հրապարակներ:

Ջարդիչների բացթողման ձեղքերի փոփոխմամբ կարգավորվում է անհրաժեշտ քանակի արտադրատեսակների ելքը:

Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցում բացի հանքից ստացվող հումքից աշխատում է նաև դրսից բերված հումքով:

Ընդհանուր խճի տարեկան արտադրողականությունը կազմում է 100000մ³:

Նշված գործընթացներից արտանետվում է անօրգանական փոշի N 3 աղբյուրից:

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

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

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

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

3. ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆԿԱՆԱՑԱՆԿԸ

Աղյուսակ 1

Նյութի անվանումը	Սթխ միանգամյա առավելագույն, մգ/մ ³	Նյութի արտանետումները տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20-70%)	0.3	53.0

Գումարային հատկության նյութեր չկան:

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

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2.

Արտադրամասի (տեղամասի) և աղբյուրների անվանումները	Նյութի անվանումը	Նյութի զարկային արտանետումը գ/գարկ	Արտանետման պարբերական ուղյուղը, (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. ՍՅԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՐԱՄԵՏՐԵՐԸ

Աղյուսակ 3

Արտա- դրություն, արտա- դրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները	Անվանումը		Քանակը							
		ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
Քաղալտի հանքավայր	Հանքաքարի արդյունահանման գործընթաց	1		2400		անկազ- մակերպ		1		1	
	Թափոնների կուտ. հրապարակ, լցակույտ	1		3500		անկազ- մակերպ		1		2	
Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույց	Խճի կուտակման հրապարակ	1		2400		անկազ- մակերպ		1		3	
	Բունկեր	1									
	Կոտորակիչ	1									
	Քարմաղ	1									
	Ժապ.փոխադրիչներ	10									
	Իներտ նյութերի կուտուտակման հրապարակ	2									

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Տրամագիծը մ		Փագաօդային խառնուրդի պարամետրերը արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագու- թյունը մ/վրկ		ծավալը մ ³ /վրկ		ջերմաստի ճանր	
ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
1		3		100		3.0		23562.0		20	
2		3		90		3.0		19085,2		20	
3		5		70		6.0		23079.0		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		150	250	250	350				100			
2		10	30	100	120				90			
3		80	100	150	170	խոնավացում			70			

Xo – 225

Yo - 250

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը	Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումները						ԱԹԱ հասնելու տարին
		ՆԿ			Հ (ԱԹԱ)			
		գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	2.083	0.09	18.000	2.083	0.09	18.000	2023
2	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	1.151	0.06	14.500	1.151	0.06	14.500	2023
3	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	2.373	0.10	20.500	2.373	0.10	20.500	2023

ՆԿ՝ ներկա վիճակ, Հ՝ հեռանկար

**6. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ /ԶԱՓԱՔԱՆԱԿԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ
ԱՆՀՐԱԺԵՆՏ ԵԼԱԿԵՏԱՅԻՆ ՏԿՅԱԼՆԵՐԸ**

Կատարվել է մթնոլորտն աղտոտող նյութերի աղբյուրների գույքագրում: Ըստ գույքագրման արդյունքի ՍԹԱ հաշվարկի ելակետային տվյալները կազմվել և հաշվարկվել են ГОСТ 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 ՍԹԿ ունեցող չտարբերակված փոշիների՝ այսինքն կախված մասնիկների համար), ազոտի երկօքսիդ- 0.008 մգ/մ³, ածխածնի օքսիդ - 0.4 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 մթնոլորտըն 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 x 1000մ քառակողմում 100մ քայլով:

ՕԴԵՐԵՎՈՒԹԱՔԱՆԱԿԱՆ 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)	1.1
Տարվա ամենաշոգ ամսվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը T °C	26.2°C
Միջին տարեկան քամիների վարդը 8 ուղղություններով (ռումբ %)	
Հյուսիս	29
Հյուսիս-արևելք	9
Արևելք	11
Հարավ-արևելք	24
Հարավ	13
Հարավ-արևմուտք	3
Արևմուտք	3
Հյուսիս-արևմուտք	6
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3.1 մ/վրկ
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	24մ/վրկ

**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 0.05ՍԹԵ 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>ՍՊԳ</i>
	<i>առանց ֆոնի</i>	<i>ֆոնով</i>	
<i>Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 -70%)</i>	<i>Cs= 0.130 ՍԹԿ 0.039 մգ/մ³ X= -960մ, Y= -240 մ</i>	<i>-</i>	<i>Cs= 0.095ՍԹԿ 0.0285 մգ/մ³ X= -466.76.մ, Y= -133.92 մ</i>

**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 ՀԱՄՆԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 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	2.083	18.000	2.083	18.000
2	2	2023	1.151	14.500	1.151	14.500
3	3	2023	2.373	20.500	2.373	20.500
	Ընդամենը	2023	5.607	53.0	5.607	53.0

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
 ՄԹՆՈՒՈՐՑ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ
 «ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ *Ոսկեհատի բազալտի հանքավայր*
ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ/ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 6.

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումները	
	գ/վրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20-70%)	5.607	53.0

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, ՈՐՈՆՔ ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՒՄ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՒՄ ԵՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ԿԵՐԱՀՍԿՄԱՆ ԵՎ ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ

Քանի որ ՍԹԱ կատարման համար պատասխանատու է ձեռնարկությունը, արտանետումներին հետևում և ստուգում է բնության 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:

«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրի

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`

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

ՕՊՕ տարեկան-ը օդի պահանջվող օգտագործումն է` տարեկան կտրվածքով,

- U_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,

- $U_{\text{ՍԹԿ}_i}$ -ն i -րդ նյութի միջին օրական սահմանային թույլատրելի խտությունն է` մգ/խոր. մ:

- ՕՊՕ-ն հաշվարկվել է`

- Անօրգանական փոշու համար` ՍԹԿ-ի միջին օրեկա 0.1 մգ/մ^3 , իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **53.0**տ/տարի:

$$\text{ՕՊՕ} = (53.0 \times 10^9) : 0.1 = 530.0 \text{ մլրդ մ}^3/\text{տարի}$$

ՕՊՕ-ն գերազանցում է 2 մլրդ/մ³ շեմը (**530.0**մլրդմ³/տարի), ապա ընկերությունը պետք է մշակի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվներ` արտանետման աղբյուրներ կամ դրանց խմբերի համար:

**«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրի
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,

«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրի կողմից հասցված վնասի մեծության հաշվարկը կատարվում է հետևյալ բանաձևով`

$$U_2 = \zeta q \cdot \Phi g \cdot \sum P_1 \cdot V_1$$

որտեղ`

ζq - աղտոտող աղբյուրի շրջապատի գործակիցն է` - 4

Φg - փոխանցման գործակիցն է` - 1000 դրամ

V_1 – նյութի համեմատական վնասակարության մեծությունն է

P_1 – տվյալ նյութի արտանետումների քանակի հետ կապված գործակիցն է, որը հաշվում են հետևյալ բանաձևով`

$$P_1 = q \cdot / 3S_{ա1} - 2U_{թԱ} /$$

որտեղ`

q - անշարժ աղբյուրների համար – 1

$S_{ա1}$ - տվյալ նյութի արտանետման քանակն է

**«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրի արտանետումներով
տնտեսությանը հասցված վնասի հաշվարկը բերված է աղյուսակում**

Նյութի անվանումը	P_1 տոննա	ζq	Φg դրամ	V_1	U դրամ
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	53.0	4	1000	10	2120000

ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ
«ՍԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրը

Ռելեֆի գործակիցը որոշվում է՝

- H= 5մ - արտանետման ամենաբարձր աղբյուրը
- H₀ = 100մ - տեղանքի բարձրությունը
- X₀= 2000մ -արգելքի կենտրոնից մինչ ձեռնարկություն ընկած հեռավորությունը
- φ₁- արգելքի եզրի կիսաբայլը

a₀=1500

Ռելեֆի գործակիցը որոշվում է՝

$$\eta = 1 + \varphi_1 (\eta_m - 1)$$

Գտնել n₁ և արժեքները

n₁ = h: H₀ = 5 : 100 = 0,05 n₁ < 0,5

n₂ = a₀: H₀ = 1500 : 100 = 15

n₂ = 15 դեպքում համաձայն աղյուսակի գտնում ենք՝ η = 1,2

φ₁ –ը որոշվում է X₀ / a₀ հարաբերությամբ

$$X_0 / a_0 = 2000 : 1500 = 1,3$$

դիտում ենք գրաֆիկը և գտնում φ₁ արժեքը՝

$$\varphi_1 = 0,5$$

տեղադրելով բանաձևի մեջ՝

$$\eta = 1 + 0,50 (1,2 - 1) = 1,1$$

**ՀՀ ԲՆԱԿԱՎԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈԼՈՐՏԱՅԻՆ ՕՐՆ
ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՑԻԱՆԵՐ**

**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
«ՀԻՊՐՈՏԵՐԵԿՎՈՒԹԱԲԱՆՈՒԹՅԱՆ ԵՎ ՄՈՆԻԹՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ» ՊՈԱԿ
ՏՆՕՐԵՆ**

« 29 » 06 2021թ.

№ 08/ԼԱ/ - 125

«Էկոբարից-աուդիտ» ՍՊԸ տնօրեն
պարոն Ա.Միրզախանյանին

Ի պատասխան Ձեր 23. 06.2021 թ. գրության

Հարգելի պարոն Միրզախանյան

Արագաճող մարզի Ապարան համայնքում օդերևութաբանական Դիտարկումներ
չեն կատարվում:

Տրամադրում եմ բազմամյա կլիմայական հարաչափերը ըստ Շրջակա
միջավայրի նախարարության «Հիդրոօդերևութաբանության և մոնիթորինգի կենտրոն»
ՊՈԱԿ-ի Թալինի օդերևութաբանական կայանի տվյալների հետևյալ արժեքները.

Մթնոլորտի ստրատիֆիկացիայի գործակիցը	200
Տարվա ամենաշոգ անվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը T°C	26.2
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3.1
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	24

Քամու ուղղությունների և անդորրի կրկնելիությունը (%)

Հս	ՀսԱրլ	Արլ	ՀվԱրլ	Հվ	ՀվԱրմ	Արմ	ՀսԱրմ
29	9	11	24	13	3	3	8

Հարգանքով՝
Տնօրենի

L. Ագիզյան

Ազատարկման և մարմնագրի թափանցիկության
Նորա Հայրության 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»

Объект: «ՍԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ *Լսկեցիակի բազայի հանրապարտ*

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: **26,2**;
коэффициент рельефа: **1,1**.

Параметры перебора ветров:

направление, метео °: **0 - 360** (шаг 1);
скорость, м/с: **0,5 - 24** (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 опасност и	Предельно-допустимая концентрация, мг/м ³			
			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	-412,5	325,7	2	Точка в промзоне
2	-306,7	308,8	2	Точка в промзоне
3	-296,1	59	2	Точка в промзоне
4	-505,39	53,12	2	Точка в промзоне
5	-348,43	460,99	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	-67,5	283,4	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-142,72	-35,63	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-466,76	-133,92	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-681,58	187,58	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	-960	163,84	372,86	163,84	807,685	2	50	-

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	Исключе-ние из фона	№ режима ИЗА	Срок действия режима ИЗА в расчётном году		Рабочий график	Принадлежность к группе источников, работающих не одновременно
				начало	окончание		
1	2	3	4	5	6	7	8
Объект: 1. Объект №1 Voskehat hanq. Jardich kayanq							
Площадка: 1. Площадка №1							
Цех: 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 января	31 декабря	-	-
2	+	+	-	01 января	31 декабря	-	-
3	+	+	-	01 января	31 декабря	-	-

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	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максима, м
				скорость, м/с	объем, м ³ /с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 Voskehat hanq. Jardich kayanq																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	3	23561,9	20	150 250	250 350	67,5	1,1	286	2908	2,083	3	0,56	273,64
2	4	3	90	3	19085,2	20	10 100	30 120	72,7	1,1	257,4	2908	1,151	3	0,345	259,6
3	4	5	70	6	23079,0	20	80 150	100 170	70	1,1	120,12	2908	2,373	3	0,46	295,57

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 - 3 (в том числе: организованных - 3, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 3; 11-20 м – нет; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 5,607 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 459).

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

- на границе СЗЗ **0,095**, которая достигается в точке № 8 X=-466,76 Y=-133,92, при направлении ветра 13°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,095.

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	-412,5	325,7	2	Точка в промзоне
2	-306,7	308,8	2	Точка в промзоне
3	-296,1	59	2	Точка в промзоне
4	-505,39	53,12	2	Точка в промзоне
5	-348,43	460,99	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	-67,5	283,4	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-142,72	-35,63	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-466,76	-133,92	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-681,58	187,58	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	-960	163,84	372,86	163,84	807,685	2	50	-

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 максима, 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
Объект: 1. Объект №1 Voskehat hanq. Jardich kayanq Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	3	23561,9	20	-390,81 -362,9	199,79 312,45	67,5	1,1	286	2908	2,083	3	0,56	273,64
2	4	3	90	3	19085,2	20	-462,05 -334,82	108,68 104,94	72,7	1,1	257,4	2908	1,151	3	0,345	259,6
3	4	5	70	6	23079,0	20	-443,02 -344,24	170,86 177,36	70	1,1	120,12	2908	2,373	3	0,46	295,57

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.	-412,5	325,7	2	0,041	0,0123	-	0,041	169 ↑ 24	1.1.3	0,023	56,7
2	Пром.	-306,7	308,8	2	0,045	0,0136	-	0,045	213 ↗ 24	1.1.3	0,029	63,7
3	Пром.	-296,1	59	2	0,037	0,011	-	0,037	331 ↘ 24	1.1.3	0,02	53,3
4	Пром.	-505,39	53,12	2	0,051	0,0153	-	0,051	37 ↘ 24	1.1.3	0,027	53,9
5	ОСЗЗ	-348,43	460,99	2	0,086	0,026	-	0,086	189 ↑ 24	1.1.3	0,047	54,1
6	ОСЗЗ	-67,5	283,4	2	0,076	0,0227	-	0,076	251 → 24	1.1.3	0,061	80,6
7	ОСЗЗ	-142,72	-35,63	2	0,072	0,0217	-	0,072	311 ↘ 24	1.1.3	0,056	77
8	ОСЗЗ	-466,76	-133,92	2	0,095	0,0285	-	0,095	13 ↓ 24	1.1.3	0,051	53,4
9	ОСЗЗ	-681,58	187,58	2	0,063	0,0188	-	0,063	92 ← 24	1.1.3	0,055	87,1

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	-960	-240	0,13	0,039	-	0,13	53 ↙	24
2	-910	-240	0,128	0,0385	-	0,128	51 ↙	24
3	-860	-240	0,125	0,038	-	0,125	48 ↙	23,8
4	-810	-240	0,125	0,0375	-	0,125	45 ↙	24
5	-760	-240	0,123	0,037	-	0,123	41 ↙	24
6	-710	-240	0,114	0,034	-	0,114	37 ↙	22,8
7	-660	-240	0,12	0,036	-	0,12	32 ↙	24
8	-610	-240	0,118	0,0355	-	0,118	27 ↙	24
9	-560	-240	0,117	0,035	-	0,117	22 ↓	24
10	-510	-240	0,115	0,0345	-	0,115	16 ↓	24
11	-460	-240	0,11	0,033	-	0,11	9 ↓	23,4
12	-410	-240	0,111	0,0334	-	0,11	3 ↓	24
13	-360	-240	0,11	0,033	-	0,11	356 ↓	24
14	-310	-240	0,108	0,0325	-	0,108	350 ↓	24
15	-260	-240	0,107	0,032	-	0,107	343 ↓	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
16	-210	-240	0,107	0,032	-	0,107	337 ↘	24
17	-160	-240	0,108	0,032	-	0,108	332 ↘	24
18	-110	-240	0,11	0,033	-	0,11	326 ↘	24
19	-60	-240	0,111	0,0334	-	0,11	322 ↘	24
20	-10	-240	0,114	0,034	-	0,114	318 ↘	24
21	40	-240	0,116	0,035	-	0,116	314 ↘	24
22	90	-240	0,12	0,036	-	0,12	311 ↘	24
23	140	-240	0,121	0,0364	-	0,12	308 ↘	24
24	190	-240	0,124	0,037	-	0,124	306 ↘	24
25	240	-240	0,123	0,037	-	0,123	304 ↘	23,7
26	290	-240	0,127	0,038	-	0,127	302 ↘	24
27	340	-240	0,128	0,0384	-	0,128	300 ↘	24
28	-960	-190	0,127	0,038	-	0,127	57 ↙	24
29	-910	-190	0,125	0,0374	-	0,125	54 ↙	24
30	-860	-190	0,122	0,037	-	0,122	52 ↙	24
31	-810	-190	0,12	0,036	-	0,12	48 ↙	24
32	-760	-190	0,117	0,035	-	0,117	45 ↙	24
33	-710	-190	0,115	0,0344	-	0,115	40 ↙	24
34	-660	-190	0,106	0,032	-	0,106	36 ↙	22,8
35	-610	-190	0,111	0,0333	-	0,11	30 ↙	24
36	-560	-190	0,106	0,032	-	0,106	24 ↙	23,4
37	-510	-190	0,107	0,032	-	0,107	17 ↓	24
38	-460	-190	0,105	0,0315	-	0,105	10 ↓	24
39	-410	-190	0,103	0,031	-	0,103	3 ↓	24
40	-360	-190	0,1	0,03	-	0,1	356 ↓	24
41	-310	-190	0,1	0,03	-	0,1	349 ↓	24
42	-260	-190	0,098	0,0295	-	0,098	341 ↓	24
43	-210	-190	0,098	0,0295	-	0,098	335 ↘	24
44	-160	-190	0,1	0,03	-	0,1	328 ↘	24
45	-110	-190	0,095	0,0286	-	0,095	323 ↘	22,8
46	-60	-190	0,104	0,0313	-	0,104	318 ↘	24
47	-10	-190	0,108	0,0324	-	0,108	314 ↘	24
48	40	-190	0,111	0,0334	-	0,11	311 ↘	24
49	90	-190	0,115	0,0344	-	0,115	307 ↘	24
50	140	-190	0,11	0,033	-	0,11	305 ↘	22,8
51	190	-190	0,12	0,036	-	0,12	302 ↘	24
52	240	-190	0,123	0,037	-	0,123	300 ↘	24
53	290	-190	0,125	0,0376	-	0,125	298 ↘	24
54	340	-190	0,127	0,038	-	0,127	297 ↘	24
55	-960	-140	0,123	0,037	-	0,123	61 ↙	24
56	-910	-140	0,12	0,036	-	0,12	58 ↙	24
57	-860	-140	0,115	0,0346	-	0,115	56 ↙	23,7
58	-810	-140	0,107	0,032	-	0,107	52 ↙	22,8
59	-760	-140	0,11	0,033	-	0,11	49 ↙	24
60	-710	-140	0,107	0,032	-	0,107	44 ↙	24
61	-660	-140	0,101	0,0304	-	0,1	39 ↙	23,4
62	-610	-140	0,1	0,03	-	0,1	34 ↙	23,7
63	-560	-140	0,1	0,03	-	0,1	27 ↙	24
64	-510	-140	0,099	0,0296	-	0,099	20 ↓	24
65	-460	-140	0,096	0,029	-	0,096	12 ↓	24
66	-410	-140	0,093	0,028	-	0,093	4 ↓	24
67	-360	-140	0,09	0,027	-	0,09	356 ↓	24
68	-310	-140	0,089	0,0267	-	0,089	347 ↓	24
69	-260	-140	0,085	0,0256	-	0,085	339 ↓	23,4
70	-210	-140	0,088	0,0265	-	0,088	331 ↘	24
71	-160	-140	0,09	0,027	-	0,09	325 ↘	24
72	-110	-140	0,093	0,028	-	0,093	319 ↘	24
73	-60	-140	0,097	0,029	-	0,097	314 ↘	24
74	-10	-140	0,1	0,03	-	0,1	310 ↘	23,8
75	40	-140	0,106	0,032	-	0,106	306 ↘	24
76	90	-140	0,11	0,033	-	0,11	303 ↘	24
77	140	-140	0,115	0,0344	-	0,115	301 ↘	24
78	190	-140	0,118	0,0354	-	0,118	299 ↘	24
79	240	-140	0,12	0,036	-	0,12	297 ↘	24
80	290	-140	0,123	0,037	-	0,123	295 ↘	23,8

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
81	340	-140	0,126	0,038	-	0,126	294 ↘	24
82	-960	-90	0,12	0,036	-	0,12	65 ↙	24
83	-910	-90	0,115	0,0346	-	0,115	62 ↙	23,8
84	-860	-90	0,112	0,034	-	0,112	60 ↙	24
85	-810	-90	0,108	0,0324	-	0,108	57 ↙	24
86	-760	-90	0,103	0,031	-	0,103	53 ↙	24
87	-710	-90	0,1	0,03	-	0,1	49 ↙	24
88	-660	-90	0,096	0,0287	-	0,096	44 ↙	24
89	-610	-90	0,093	0,028	-	0,093	38 ↙	24
90	-560	-90	0,09	0,027	-	0,09	31 ↙	24
91	-510	-90	0,089	0,0266	-	0,089	23 ↙	24
92	-460	-90	0,085	0,0255	-	0,085	14 ↓	24
93	-410	-90	0,082	0,0245	-	0,082	5 ↓	24
94	-360	-90	0,08	0,024	-	0,08	355 ↓	24
95	-310	-90	0,078	0,0233	-	0,078	346 ↓	24
96	-260	-90	0,076	0,023	-	0,076	336 ↘	24
97	-210	-90	0,077	0,023	-	0,077	327 ↘	24
98	-160	-90	0,08	0,024	-	0,08	320 ↘	24
99	-110	-90	0,085	0,0255	-	0,085	314 ↘	24
100	-60	-90	0,088	0,0263	-	0,088	309 ↘	23,4
101	-10	-90	0,087	0,026	-	0,087	305 ↘	22,2
102	40	-90	0,101	0,0304	-	0,1	302 ↘	24
103	90	-90	0,107	0,032	-	0,107	299 ↘	24
104	140	-90	0,111	0,0334	-	0,11	297 ↘	24
105	190	-90	0,115	0,0346	-	0,115	295 ↘	24
106	240	-90	0,12	0,036	-	0,12	293 ↘	24
107	290	-90	0,122	0,0366	-	0,122	291 →	24
108	340	-90	0,125	0,037	-	0,125	290 →	24
109	-960	-40	0,113	0,034	-	0,113	69 ←	23,4
110	-910	-40	0,106	0,032	-	0,106	67 ↙	22,8
111	-860	-40	0,107	0,032	-	0,107	65 ↙	24
112	-810	-40	0,1	0,03	-	0,1	62 ↙	23,8
113	-760	-40	0,096	0,029	-	0,096	59 ↙	24
114	-710	-40	0,09	0,027	-	0,09	55 ↙	24
115	-660	-40	0,086	0,0257	-	0,086	50 ↙	24
116	-610	-40	0,082	0,0245	-	0,082	44 ↙	24
117	-560	-40	0,079	0,0237	-	0,079	36 ↙	24
118	-510	-40	0,077	0,023	-	0,077	26 ↙	24
119	-460	-40	0,073	0,022	-	0,073	16 ↓	24
120	-410	-40	0,07	0,021	-	0,07	6 ↓	24
121	-360	-40	0,067	0,02	-	0,067	355 ↓	24
122	-310	-40	0,065	0,0195	-	0,065	344 ↓	24
123	-260	-40	0,063	0,019	-	0,063	332 ↘	24
124	-210	-40	0,066	0,0197	-	0,066	321 ↘	24
125	-160	-40	0,071	0,0213	-	0,071	314 ↘	24
126	-110	-40	0,077	0,023	-	0,077	308 ↘	24
127	-60	-40	0,084	0,025	-	0,084	303 ↘	24
128	-10	-40	0,09	0,027	-	0,09	300 ↘	24
129	40	-40	0,097	0,029	-	0,097	297 ↘	24
130	90	-40	0,1	0,03	-	0,1	294 ↘	23,4
131	140	-40	0,108	0,0325	-	0,108	292 →	24
132	190	-40	0,113	0,034	-	0,113	290 →	24
133	240	-40	0,117	0,035	-	0,117	289 →	24
134	290	-40	0,12	0,036	-	0,12	288 →	24
135	340	-40	0,123	0,037	-	0,123	287 →	24
136	-960	10	0,114	0,034	-	0,114	73 ←	24
137	-910	10	0,109	0,0326	-	0,11	72 ←	24
138	-860	10	0,103	0,031	-	0,103	70 ←	24
139	-810	10	0,096	0,029	-	0,096	68 ←	24
140	-760	10	0,09	0,027	-	0,09	65 ↙	24
141	-710	10	0,082	0,0247	-	0,082	62 ↙	24
142	-660	10	0,076	0,0227	-	0,076	57 ↙	24
143	-610	10	0,07	0,021	-	0,07	51 ↙	24
144	-560	10	0,066	0,0197	-	0,066	42 ↙	24
145	-510	10	0,064	0,0192	-	0,064	32 ↙	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
146	-460	10	0,06	0,018	-	0,06	20 ↓	24
147	-410	10	0,056	0,017	-	0,056	8 ↓	24
148	-360	10	0,054	0,0163	-	0,054	355 ↓	24
149	-310	10	0,052	0,0155	-	0,052	341 ↓	24
150	-260	10	0,05	0,015	-	0,05	325 ↘	24
151	-210	10	0,055	0,0166	-	0,055	313 ↘	24
152	-160	10	0,063	0,0188	-	0,063	306 ↘	24
153	-110	10	0,07	0,021	-	0,07	301 ↘	24
154	-60	10	0,078	0,0234	-	0,078	297 ↘	24
155	-10	10	0,086	0,0257	-	0,086	293 ↘	24
156	40	10	0,093	0,028	-	0,093	291 →	24
157	90	10	0,1	0,03	-	0,1	289 →	24
158	140	10	0,106	0,032	-	0,106	287 →	24
159	190	10	0,11	0,033	-	0,11	286 →	24
160	240	10	0,116	0,035	-	0,116	285 →	24
161	290	10	0,12	0,036	-	0,12	284 →	24
162	340	10	0,123	0,037	-	0,123	283 →	24
163	-960	60	0,111	0,0334	-	0,11	78 ←	24
164	-910	60	0,105	0,0316	-	0,105	77 ←	24
165	-860	60	0,099	0,0297	-	0,099	76 ←	24
166	-810	60	0,092	0,0275	-	0,092	74 ←	24
167	-760	60	0,084	0,025	-	0,084	72 ←	24
168	-710	60	0,073	0,022	-	0,073	69 ←	23,4
169	-660	60	0,067	0,0202	-	0,067	66 ↙	24
170	-610	60	0,059	0,0177	-	0,059	61 ↙	24
171	-560	60	0,052	0,0156	-	0,052	52 ↙	24
172	-510	60	0,049	0,0146	-	0,049	39 ↙	24
173	-460	60	0,047	0,014	-	0,047	24 ↙	24
174	-410	60	0,043	0,0128	-	0,043	10 ↓	24
175	-360	60	0,041	0,0123	-	0,041	355 ↓	24
176	-310	60	0,038	0,0113	-	0,038	337 ↘	24
177	-260	60	0,039	0,0117	-	0,039	312 ↘	24
178	-210	60	0,048	0,0143	-	0,048	302 ↘	24
179	-160	60	0,056	0,017	-	0,056	296 ↘	24
180	-110	60	0,065	0,0196	-	0,065	292 →	24
181	-60	60	0,074	0,0222	-	0,074	289 →	24
182	-10	60	0,082	0,0247	-	0,082	287 →	24
183	40	60	0,09	0,027	-	0,09	285 →	24
184	90	60	0,097	0,029	-	0,097	283 →	24
185	140	60	0,104	0,031	-	0,104	282 →	24
186	190	60	0,11	0,033	-	0,11	281 →	24
187	240	60	0,114	0,034	-	0,114	280 →	24
188	290	60	0,117	0,035	-	0,117	280 →	23,7
189	340	60	0,118	0,0355	-	0,118	279 →	23,4
190	-960	110	0,11	0,033	-	0,11	83 ←	24
191	-910	110	0,103	0,031	-	0,103	83 ←	24
192	-860	110	0,096	0,029	-	0,096	82 ←	24
193	-810	110	0,088	0,0265	-	0,088	81 ←	24
194	-760	110	0,08	0,024	-	0,08	80 ←	24
195	-710	110	0,071	0,0213	-	0,071	78 ←	24
196	-660	110	0,061	0,0184	-	0,061	76 ←	24
197	-610	110	0,052	0,0155	-	0,052	72 ←	24
198	-560	110	0,042	0,0125	-	0,042	67 ↙	24
199	-510	110	0,033	0,0099	-	0,033	55 ↙	24
200	-460	110	0,032	0,0097	-	0,032	31 ↙	24
201	-410	110	0,028	0,0085	-	0,028	14 ↓	24
202	-360	110	0,027	0,0082	-	0,027	355 ↓	24
203	-310	110	0,023	0,007	-	0,023	329 ↘	24
204	-260	110	0,032	0,0097	-	0,032	295 ↘	24
205	-210	110	0,042	0,0127	-	0,042	289 →	24
206	-160	110	0,052	0,0157	-	0,052	285 →	24
207	-110	110	0,062	0,0187	-	0,062	283 →	24
208	-60	110	0,072	0,0215	-	0,072	281 →	24
209	-10	110	0,079	0,0237	-	0,079	280 →	23,7
210	40	110	0,088	0,0265	-	0,088	278 →	24

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
211	90	110	0,096	0,029	-	0,096	278 →	24
212	140	110	0,103	0,031	-	0,103	277 →	24
213	190	110	0,109	0,0326	-	0,11	276 →	24
214	240	110	0,114	0,034	-	0,114	276 →	24
215	290	110	0,118	0,0354	-	0,118	276 →	24
216	340	110	0,121	0,0364	-	0,12	275 →	24
217	-960	160	0,108	0,0324	-	0,108	88 ←	24
218	-910	160	0,102	0,0305	-	0,102	88 ←	24
219	-860	160	0,094	0,0283	-	0,094	88 ←	24
220	-810	160	0,086	0,026	-	0,086	88 ←	24
221	-760	160	0,078	0,0233	-	0,078	87 ←	24
222	-710	160	0,069	0,0206	-	0,069	87 ←	24
223	-660	160	0,059	0,0176	-	0,059	86 ←	24
224	-610	160	0,048	0,0144	-	0,048	85 ←	24
225	-560	160	0,037	0,011	-	0,037	83 ←	24
226	-510	160	0,026	0,0078	-	0,026	76 ←	24
227	-460	160	0,019	0,0056	-	0,019	41 ↙	24
228	-410	160	0,015	0,0046	-	0,015	21 ↓	24
229	-360	160	0,015	0,0045	-	0,015	353 ↓	24
230	-310	160	0,018	0,0053	-	0,018	283 →	24
231	-260	160	0,029	0,0086	-	0,029	276 →	24
232	-210	160	0,04	0,012	-	0,04	274 →	24
233	-160	160	0,051	0,0153	-	0,051	273 →	24
234	-110	160	0,061	0,0184	-	0,061	273 →	24
235	-60	160	0,071	0,0213	-	0,071	272 →	24
236	-10	160	0,08	0,024	-	0,08	272 →	24
237	40	160	0,088	0,0264	-	0,088	272 →	24
238	90	160	0,096	0,0287	-	0,096	272 →	24
239	140	160	0,102	0,031	-	0,102	272 →	24
240	190	160	0,108	0,0325	-	0,108	272 →	24
241	240	160	0,113	0,034	-	0,113	272 →	24
242	290	160	0,118	0,035	-	0,118	271 →	24
243	340	160	0,121	0,0364	-	0,12	271 →	24
244	-960	210	0,107	0,032	-	0,107	93 ←	24
245	-910	210	0,101	0,0303	-	0,1	94 ←	24
246	-860	210	0,094	0,028	-	0,094	94 ←	24
247	-810	210	0,086	0,026	-	0,086	95 ←	24
248	-760	210	0,077	0,023	-	0,077	95 ←	24
249	-710	210	0,068	0,0205	-	0,068	96 ←	24
250	-660	210	0,059	0,0176	-	0,059	97 ←	24
251	-610	210	0,048	0,0145	-	0,048	99 ←	24
252	-560	210	0,037	0,0112	-	0,037	101 ←	24
253	-510	210	0,027	0,008	-	0,027	108 ←	24
254	-460	210	0,017	0,0052	-	0,017	122 ↖	24
255	-410	210	0,011	0,0034	-	0,011	154 ↖	24
256	-360	210	0,015	0,0044	-	0,015	221 ↗	24
257	-310	210	0,022	0,0066	-	0,022	240 ↗	24
258	-260	210	0,031	0,0093	-	0,031	252 →	24
259	-210	210	0,042	0,0125	-	0,042	259 →	24
260	-160	210	0,053	0,0158	-	0,053	261 →	24
261	-110	210	0,063	0,0188	-	0,063	263 →	24
262	-60	210	0,072	0,0216	-	0,072	264 →	24
263	-10	210	0,08	0,024	-	0,08	265 →	24
264	40	210	0,089	0,0267	-	0,089	265 →	24
265	90	210	0,096	0,029	-	0,096	266 →	24
266	140	210	0,103	0,031	-	0,103	266 →	24
267	190	210	0,11	0,033	-	0,11	267 →	24
268	240	210	0,114	0,034	-	0,114	267 →	24
269	290	210	0,118	0,0355	-	0,118	267 →	24
270	340	210	0,122	0,0365	-	0,122	268 →	24
271	-960	260	0,108	0,032	-	0,108	98 ←	24
272	-910	260	0,098	0,0295	-	0,098	99 ←	23,4
273	-860	260	0,095	0,0284	-	0,095	100 ←	24
274	-810	260	0,087	0,026	-	0,087	102 ←	24
275	-760	260	0,079	0,0237	-	0,079	103 ←	24

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
276	-710	260	0,07	0,021	-	0,07	105 ←	24
277	-660	260	0,061	0,0183	-	0,061	108 ←	24
278	-610	260	0,052	0,0155	-	0,052	112 ←	24
279	-560	260	0,042	0,0127	-	0,042	118 ↖	24
280	-510	260	0,033	0,01	-	0,033	129 ↖	24
281	-460	260	0,026	0,0077	-	0,026	145 ↖	24
282	-410	260	0,022	0,0067	-	0,022	163 ↑	24
283	-360	260	0,026	0,0077	-	0,026	206 ↗	24
284	-310	260	0,033	0,0099	-	0,033	223 ↗	24
285	-260	260	0,04	0,012	-	0,04	236 ↗	24
286	-210	260	0,048	0,0144	-	0,048	245 ↗	24
287	-160	260	0,057	0,017	-	0,057	250 →	24
288	-110	260	0,066	0,02	-	0,066	253 →	24
289	-60	260	0,075	0,0225	-	0,075	255 →	24
290	-10	260	0,083	0,025	-	0,083	257 →	24
291	40	260	0,091	0,0273	-	0,091	259 →	24
292	90	260	0,098	0,0295	-	0,098	260 →	24
293	140	260	0,095	0,0286	-	0,095	261 →	22,2
294	190	260	0,103	0,031	-	0,103	262 →	22,6
295	240	260	0,115	0,0345	-	0,115	263 →	24
296	290	260	0,112	0,0336	-	0,112	263 →	22,8
297	340	260	0,113	0,034	-	0,113	264 →	22,5
298	-960	310	0,109	0,0326	-	0,11	103 ←	24
299	-910	310	0,103	0,031	-	0,103	105 ←	24
300	-860	310	0,096	0,029	-	0,096	106 ←	24
301	-810	310	0,09	0,027	-	0,09	108 ←	24
302	-760	310	0,082	0,0245	-	0,082	110 ←	24
303	-710	310	0,074	0,022	-	0,074	113 ↖	24
304	-660	310	0,065	0,0196	-	0,065	117 ↖	24
305	-610	310	0,057	0,017	-	0,057	123 ↖	24
306	-560	310	0,049	0,0148	-	0,049	130 ↖	24
307	-510	310	0,042	0,0126	-	0,042	141 ↖	24
308	-460	310	0,037	0,011	-	0,037	152 ↖	24
309	-410	310	0,036	0,011	-	0,036	169 ↑	24
310	-360	310	0,039	0,0118	-	0,039	197 ↑	24
311	-310	310	0,046	0,0137	-	0,046	212 ↗	24
312	-260	310	0,05	0,015	-	0,05	224 ↗	24
313	-210	310	0,057	0,017	-	0,057	233 ↗	24
314	-160	310	0,064	0,0192	-	0,064	240 ↗	24
315	-110	310	0,072	0,0216	-	0,072	244 ↗	24
316	-60	310	0,08	0,024	-	0,08	248 →	24
317	-10	310	0,084	0,0253	-	0,084	250 →	23,4
318	40	310	0,094	0,028	-	0,094	253 →	24
319	90	310	0,1	0,03	-	0,1	254 →	24
320	140	310	0,107	0,032	-	0,107	256 →	24
321	190	310	0,112	0,0336	-	0,112	257 →	24
322	240	310	0,117	0,035	-	0,117	258 →	24
323	290	310	0,12	0,036	-	0,12	259 →	24
324	340	310	0,123	0,037	-	0,123	260 →	24
325	-960	360	0,11	0,033	-	0,11	108 ←	24
326	-910	360	0,105	0,0314	-	0,105	110 ←	24
327	-860	360	0,099	0,0296	-	0,099	112 ←	24
328	-810	360	0,09	0,027	-	0,09	114 ↖	23,4
329	-760	360	0,086	0,0257	-	0,086	117 ↖	24
330	-710	360	0,078	0,0235	-	0,078	121 ↖	24
331	-660	360	0,065	0,0194	-	0,065	125 ↖	22,2
332	-610	360	0,064	0,0193	-	0,064	131 ↖	24
333	-560	360	0,058	0,0173	-	0,058	139 ↖	24
334	-510	360	0,052	0,0157	-	0,052	148 ↖	24
335	-460	360	0,05	0,015	-	0,05	159 ↑	24
336	-410	360	0,052	0,0155	-	0,052	172 ↑	24
337	-360	360	0,055	0,0166	-	0,055	191 ↑	24
338	-310	360	0,061	0,0183	-	0,061	205 ↗	24
339	-260	360	0,063	0,0188	-	0,063	216 ↗	24
340	-210	360	0,067	0,02	-	0,067	225 ↗	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
341	-160	360	0,072	0,0217	-	0,072	231 ↗	24
342	-110	360	0,079	0,0236	-	0,079	237 ↗	24
343	-60	360	0,085	0,0256	-	0,085	241 ↗	24
344	-10	360	0,092	0,0276	-	0,092	244 ↗	24
345	40	360	0,098	0,0295	-	0,098	247 ↗	24
346	90	360	0,104	0,031	-	0,104	249 →	24
347	140	360	0,109	0,0326	-	0,11	251 →	23,8
348	190	360	0,114	0,034	-	0,114	253 →	24
349	240	360	0,119	0,0356	-	0,12	254 →	24
350	290	360	0,122	0,0366	-	0,122	255 →	24
351	340	360	0,125	0,0374	-	0,125	256 →	24
352	-960	410	0,105	0,0316	-	0,105	112 ←	22,8
353	-910	410	0,104	0,031	-	0,104	114 ↖	23,4
354	-860	410	0,102	0,0306	-	0,102	117 ↖	24
355	-810	410	0,096	0,029	-	0,096	119 ↖	24
356	-760	410	0,09	0,027	-	0,09	123 ↖	24
357	-710	410	0,084	0,025	-	0,084	127 ↖	24
358	-660	410	0,078	0,0234	-	0,078	132 ↖	24
359	-610	410	0,072	0,0217	-	0,072	138 ↖	24
360	-560	410	0,067	0,0202	-	0,067	145 ↖	24
361	-510	410	0,064	0,019	-	0,064	153 ↖	24
362	-460	410	0,063	0,019	-	0,063	163 ↑	24
363	-410	410	0,067	0,02	-	0,067	174 ↑	24
364	-360	410	0,071	0,0213	-	0,071	188 ↑	24
365	-310	410	0,075	0,0225	-	0,075	200 ↑	24
366	-260	410	0,077	0,023	-	0,077	210 ↗	24
367	-210	410	0,078	0,0235	-	0,078	218 ↗	24
368	-160	410	0,082	0,0246	-	0,082	225 ↗	24
369	-110	410	0,087	0,026	-	0,087	230 ↗	24
370	-60	410	0,09	0,027	-	0,09	235 ↗	23,4
371	-10	410	0,098	0,029	-	0,098	239 ↗	24
372	40	410	0,103	0,031	-	0,103	242 ↗	24
373	90	410	0,108	0,0325	-	0,108	244 ↗	24
374	140	410	0,113	0,034	-	0,113	246 ↗	24
375	190	410	0,11	0,033	-	0,11	248 →	22,8
376	240	410	0,117	0,035	-	0,117	250 →	23,4
377	290	410	0,124	0,037	-	0,124	251 →	24
378	340	410	0,126	0,038	-	0,126	253 →	24
379	-960	460	0,113	0,034	-	0,113	117 ↖	23,7
380	-910	460	0,11	0,033	-	0,11	119 ↖	24
381	-860	460	0,106	0,032	-	0,106	121 ↖	24
382	-810	460	0,1	0,03	-	0,1	124 ↖	24
383	-760	460	0,096	0,0287	-	0,096	128 ↖	24
384	-710	460	0,09	0,027	-	0,09	132 ↖	24
385	-660	460	0,085	0,0256	-	0,085	137 ↖	24
386	-610	460	0,081	0,0243	-	0,081	143 ↖	24
387	-560	460	0,077	0,0232	-	0,077	149 ↖	24
388	-510	460	0,076	0,0227	-	0,076	157 ↖	24
389	-460	460	0,076	0,023	-	0,076	166 ↑	24
390	-410	460	0,08	0,024	-	0,08	175 ↑	24
391	-360	460	0,085	0,0256	-	0,085	186 ↑	24
392	-310	460	0,088	0,0265	-	0,088	196 ↑	24
393	-260	460	0,09	0,027	-	0,09	206 ↗	24
394	-210	460	0,09	0,027	-	0,09	213 ↗	24
395	-160	460	0,092	0,028	-	0,092	220 ↗	24
396	-110	460	0,096	0,029	-	0,096	225 ↗	24
397	-60	460	0,1	0,03	-	0,1	230 ↗	24
398	-10	460	0,104	0,031	-	0,104	234 ↗	24
399	40	460	0,109	0,0326	-	0,11	237 ↗	24
400	90	460	0,113	0,034	-	0,113	240 ↗	24
401	140	460	0,117	0,035	-	0,117	242 ↗	24
402	190	460	0,12	0,036	-	0,12	244 ↗	24
403	240	460	0,123	0,037	-	0,123	246 ↗	24
404	290	460	0,126	0,038	-	0,126	248 →	24
405	340	460	0,128	0,038	-	0,128	249 →	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
406	-960	510	0,117	0,035	-	0,117	120 ↖	24
407	-910	510	0,114	0,034	-	0,114	123 ↖	24
408	-860	510	0,103	0,031	-	0,103	126 ↖	22,8
409	-810	510	0,106	0,0317	-	0,106	129 ↖	24
410	-760	510	0,101	0,0304	-	0,1	132 ↖	24
411	-710	510	0,097	0,029	-	0,097	136 ↖	24
412	-660	510	0,093	0,028	-	0,093	141 ↖	24
413	-610	510	0,09	0,027	-	0,09	147 ↖	24
414	-560	510	0,088	0,0263	-	0,088	153 ↖	24
415	-510	510	0,087	0,026	-	0,087	160 ↑	24
416	-460	510	0,089	0,0267	-	0,089	168 ↑	24
417	-410	510	0,093	0,028	-	0,093	176 ↑	24
418	-360	510	0,097	0,029	-	0,097	185 ↑	24
419	-310	510	0,1	0,03	-	0,1	194 ↑	24
420	-260	510	0,101	0,0303	-	0,1	202 ↑	24
421	-210	510	0,102	0,0305	-	0,102	209 ↗	24
422	-160	510	0,093	0,028	-	0,093	215 ↗	22,2
423	-110	510	0,105	0,0314	-	0,105	221 ↗	24
424	-60	510	0,107	0,032	-	0,107	225 ↗	24
425	-10	510	0,11	0,033	-	0,11	229 ↗	24
426	40	510	0,114	0,034	-	0,114	233 ↗	24
427	90	510	0,112	0,0336	-	0,112	236 ↗	23,1
428	140	510	0,12	0,036	-	0,12	238 ↗	24
429	190	510	0,123	0,037	-	0,123	240 ↗	24
430	240	510	0,126	0,038	-	0,126	242 ↗	24
431	290	510	0,128	0,038	-	0,128	244 ↗	24
432	340	510	0,122	0,0365	-	0,122	246 ↗	22,8
433	-960	560	0,12	0,036	-	0,12	124 ↖	24
434	-910	560	0,117	0,035	-	0,117	126 ↖	24
435	-860	560	0,11	0,033	-	0,11	129 ↖	23,4
436	-810	560	0,11	0,033	-	0,11	132 ↖	24
437	-760	560	0,107	0,032	-	0,107	136 ↖	24
438	-710	560	0,104	0,031	-	0,104	140 ↖	24
439	-660	560	0,1	0,03	-	0,1	145 ↖	24
440	-610	560	0,099	0,0296	-	0,099	150 ↖	24
441	-560	560	0,089	0,0266	-	0,089	156 ↖	22,2
442	-510	560	0,098	0,0294	-	0,098	162 ↑	24
443	-460	560	0,1	0,03	-	0,1	169 ↑	24
444	-410	560	0,103	0,031	-	0,103	177 ↑	24
445	-360	560	0,107	0,032	-	0,107	184 ↑	24
446	-310	560	0,11	0,033	-	0,11	192 ↑	24
447	-260	560	0,11	0,033	-	0,11	199 ↑	24
448	-210	560	0,111	0,0333	-	0,11	206 ↗	24
449	-160	560	0,112	0,0335	-	0,112	212 ↗	24
450	-110	560	0,106	0,032	-	0,106	217 ↗	22,8
451	-60	560	0,115	0,0344	-	0,115	221 ↗	24
452	-10	560	0,117	0,035	-	0,117	225 ↗	24
453	40	560	0,116	0,035	-	0,116	229 ↗	23,4
454	90	560	0,122	0,037	-	0,122	232 ↗	24
455	140	560	0,124	0,037	-	0,124	235 ↗	24
456	190	560	0,127	0,038	-	0,127	237 ↗	24
457	240	560	0,128	0,0385	-	0,128	239 ↗	24
458	290	560	0,13	0,039	-	0,13	241 ↗	24
459	340	560	0,13	0,039	-	0,13	243 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе 1:5000 на рисунке 1.2.1.

1.3 Мажорантный расчет загрязнения по всем веществам и группам суммаций

Расчет загрязнения для мажоранты проводится по всем источникам загрязнения атмосферы и по всем веществам и группам суммации. При этом результат расчета для каждой расчетной точки представляет собой наибольшее значение из максимальных расчетных 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	-412,5	325,7	2	Точка в промзоне
2	-306,7	308,8	2	Точка в промзоне
3	-296,1	59	2	Точка в промзоне
4	-505,39	53,12	2	Точка в промзоне
5	-348,43	460,99	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	-67,5	283,4	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-142,72	-35,63	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-466,76	-133,92	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-681,58	187,58	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	-960	163,84	372,86	163,84	807,685	2	50	-

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	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 Voskehat hanq. Jardich kayanq Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	3	23561,9	20	150	250	67,5	1,1	286	2908	2,083	3	0,56	273,64
2	4	3	90	3	19085,2	20	10	30	72,7	1,1	257,4	2908	1,151	3	0,345	259,6
3	4	5	70	6	23079,0	20	80	100	70	1,1	120,12	2908	2,373	3	0,46	295,57

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		-412,5	325,7	2	0,041	2908	-	0,041	169 ↑ 24	1.1.3	0,023	56,7
2	Пром.	-306,7	308,8	2	0,045	2908	-	0,045	213 ↗ 24	1.1.3	0,029	63,7
3	Пром.	-296,1	59	2	0,037	2908	-	0,037	331 ↘ 24	1.1.3	0,02	53,3
4	Пром.	-505,39	53,12	2	0,051	2908	-	0,051	37 ↙ 24	1.1.3	0,027	53,9
5	ОСЗЗ	-348,43	460,99	2	0,086	2908	-	0,086	189 ↑ 24	1.1.3	0,047	54,1
6	ОСЗЗ	-67,5	283,4	2	0,076	2908	-	0,076	251 → 24	1.1.3	0,061	80,6
7	ОСЗЗ	-142,72	-35,63	2	0,072	2908	-	0,072	311 ↘ 24	1.1.3	0,056	77
8	ОСЗЗ	-466,76	-133,92	2	0,095	2908	-	0,095	13 ↓ 24	1.1.3	0,051	53,4
9	ОСЗЗ	-681,58	187,58	2	0,063	2908	-	0,063	92 ← 24	1.1.3	0,055	87,1

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	-960	-240	0,13	2908	-	0,13	53 ↙	24
2	-910	-240	0,128	2908	-	0,128	51 ↙	24
3	-860	-240	0,125	2908	-	0,125	48 ↙	23,8
4	-810	-240	0,125	2908	-	0,125	45 ↙	24
5	-760	-240	0,123	2908	-	0,123	41 ↙	24
6	-710	-240	0,114	2908	-	0,114	37 ↙	22,8
7	-660	-240	0,12	2908	-	0,12	32 ↙	24
8	-610	-240	0,118	2908	-	0,118	27 ↙	24
9	-560	-240	0,117	2908	-	0,117	22 ↓	24
10	-510	-240	0,115	2908	-	0,115	16 ↓	24
11	-460	-240	0,11	2908	-	0,11	9 ↓	23,4
12	-410	-240	0,111	2908	-	0,11	3 ↓	24
13	-360	-240	0,11	2908	-	0,11	356 ↓	24
14	-310	-240	0,108	2908	-	0,108	350 ↓	24
15	-260	-240	0,107	2908	-	0,107	343 ↓	24
16	-210	-240	0,107	2908	-	0,107	337 ↘	24
17	-160	-240	0,108	2908	-	0,108	332 ↘	24
18	-110	-240	0,11	2908	-	0,11	326 ↘	24
19	-60	-240	0,111	2908	-	0,11	322 ↘	24
20	-10	-240	0,114	2908	-	0,114	318 ↘	24
21	40	-240	0,116	2908	-	0,116	314 ↘	24
22	90	-240	0,12	2908	-	0,12	311 ↘	24
23	140	-240	0,121	2908	-	0,12	308 ↘	24
24	190	-240	0,124	2908	-	0,124	306 ↘	24
25	240	-240	0,123	2908	-	0,123	304 ↘	23,7
26	290	-240	0,127	2908	-	0,127	302 ↘	24
27	340	-240	0,128	2908	-	0,128	300 ↘	24
28	-960	-190	0,127	2908	-	0,127	57 ↙	24
29	-910	-190	0,125	2908	-	0,125	54 ↙	24
30	-860	-190	0,122	2908	-	0,122	52 ↙	24
31	-810	-190	0,12	2908	-	0,12	48 ↙	24
32	-760	-190	0,117	2908	-	0,117	45 ↙	24
33	-710	-190	0,115	2908	-	0,115	40 ↙	24

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
34	-660	-190	0,106	2908	-	0,106	36 ↙	22,8
35	-610	-190	0,111	2908	-	0,11	30 ↙	24
36	-560	-190	0,106	2908	-	0,106	24 ↙	23,4
37	-510	-190	0,107	2908	-	0,107	17 ↓	24
38	-460	-190	0,105	2908	-	0,105	10 ↓	24
39	-410	-190	0,103	2908	-	0,103	3 ↓	24
40	-360	-190	0,1	2908	-	0,1	356 ↓	24
41	-310	-190	0,1	2908	-	0,1	349 ↓	24
42	-260	-190	0,098	2908	-	0,098	341 ↓	24
43	-210	-190	0,098	2908	-	0,098	335 ↘	24
44	-160	-190	0,1	2908	-	0,1	328 ↘	24
45	-110	-190	0,095	2908	-	0,095	323 ↘	22,8
46	-60	-190	0,104	2908	-	0,104	318 ↘	24
47	-10	-190	0,108	2908	-	0,108	314 ↘	24
48	40	-190	0,111	2908	-	0,11	311 ↘	24
49	90	-190	0,115	2908	-	0,115	307 ↘	24
50	140	-190	0,11	2908	-	0,11	305 ↘	22,8
51	190	-190	0,12	2908	-	0,12	302 ↘	24
52	240	-190	0,123	2908	-	0,123	300 ↘	24
53	290	-190	0,125	2908	-	0,125	298 ↘	24
54	340	-190	0,127	2908	-	0,127	297 ↘	24
55	-960	-140	0,123	2908	-	0,123	61 ↙	24
56	-910	-140	0,12	2908	-	0,12	58 ↙	24
57	-860	-140	0,115	2908	-	0,115	56 ↙	23,7
58	-810	-140	0,107	2908	-	0,107	52 ↙	22,8
59	-760	-140	0,11	2908	-	0,11	49 ↙	24
60	-710	-140	0,107	2908	-	0,107	44 ↙	24
61	-660	-140	0,101	2908	-	0,1	39 ↙	23,4
62	-610	-140	0,1	2908	-	0,1	34 ↙	23,7
63	-560	-140	0,1	2908	-	0,1	27 ↙	24
64	-510	-140	0,099	2908	-	0,099	20 ↓	24
65	-460	-140	0,096	2908	-	0,096	12 ↓	24
66	-410	-140	0,093	2908	-	0,093	4 ↓	24
67	-360	-140	0,09	2908	-	0,09	356 ↓	24
68	-310	-140	0,089	2908	-	0,089	347 ↓	24
69	-260	-140	0,085	2908	-	0,085	339 ↓	23,4
70	-210	-140	0,088	2908	-	0,088	331 ↘	24
71	-160	-140	0,09	2908	-	0,09	325 ↘	24
72	-110	-140	0,093	2908	-	0,093	319 ↘	24
73	-60	-140	0,097	2908	-	0,097	314 ↘	24
74	-10	-140	0,1	2908	-	0,1	310 ↘	23,8
75	40	-140	0,106	2908	-	0,106	306 ↘	24
76	90	-140	0,11	2908	-	0,11	303 ↘	24
77	140	-140	0,115	2908	-	0,115	301 ↘	24
78	190	-140	0,118	2908	-	0,118	299 ↘	24
79	240	-140	0,12	2908	-	0,12	297 ↘	24
80	290	-140	0,123	2908	-	0,123	295 ↘	23,8
81	340	-140	0,126	2908	-	0,126	294 ↘	24
82	-960	-90	0,12	2908	-	0,12	65 ↙	24
83	-910	-90	0,115	2908	-	0,115	62 ↙	23,8
84	-860	-90	0,112	2908	-	0,112	60 ↙	24
85	-810	-90	0,108	2908	-	0,108	57 ↙	24
86	-760	-90	0,103	2908	-	0,103	53 ↙	24
87	-710	-90	0,1	2908	-	0,1	49 ↙	24
88	-660	-90	0,096	2908	-	0,096	44 ↙	24
89	-610	-90	0,093	2908	-	0,093	38 ↙	24
90	-560	-90	0,09	2908	-	0,09	31 ↙	24
91	-510	-90	0,089	2908	-	0,089	23 ↙	24
92	-460	-90	0,085	2908	-	0,085	14 ↓	24
93	-410	-90	0,082	2908	-	0,082	5 ↓	24
94	-360	-90	0,08	2908	-	0,08	355 ↓	24
95	-310	-90	0,078	2908	-	0,078	346 ↓	24
96	-260	-90	0,076	2908	-	0,076	336 ↘	24
97	-210	-90	0,077	2908	-	0,077	327 ↘	24
98	-160	-90	0,08	2908	-	0,08	320 ↘	24

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
99	-110	-90	0,085	2908	-	0,085	314 ↘	24
100	-60	-90	0,088	2908	-	0,088	309 ↘	23,4
101	-10	-90	0,087	2908	-	0,087	305 ↘	22,2
102	40	-90	0,101	2908	-	0,1	302 ↘	24
103	90	-90	0,107	2908	-	0,107	299 ↘	24
104	140	-90	0,111	2908	-	0,11	297 ↘	24
105	190	-90	0,115	2908	-	0,115	295 ↘	24
106	240	-90	0,12	2908	-	0,12	293 ↘	24
107	290	-90	0,122	2908	-	0,122	291 →	24
108	340	-90	0,125	2908	-	0,125	290 →	24
109	-960	-40	0,113	2908	-	0,113	69 ←	23,4
110	-910	-40	0,106	2908	-	0,106	67 ↙	22,8
111	-860	-40	0,107	2908	-	0,107	65 ↙	24
112	-810	-40	0,1	2908	-	0,1	62 ↙	23,8
113	-760	-40	0,096	2908	-	0,096	59 ↙	24
114	-710	-40	0,09	2908	-	0,09	55 ↙	24
115	-660	-40	0,086	2908	-	0,086	50 ↙	24
116	-610	-40	0,082	2908	-	0,082	44 ↙	24
117	-560	-40	0,079	2908	-	0,079	36 ↙	24
118	-510	-40	0,077	2908	-	0,077	26 ↙	24
119	-460	-40	0,073	2908	-	0,073	16 ↓	24
120	-410	-40	0,07	2908	-	0,07	6 ↓	24
121	-360	-40	0,067	2908	-	0,067	355 ↓	24
122	-310	-40	0,065	2908	-	0,065	344 ↓	24
123	-260	-40	0,063	2908	-	0,063	332 ↘	24
124	-210	-40	0,066	2908	-	0,066	321 ↘	24
125	-160	-40	0,071	2908	-	0,071	314 ↘	24
126	-110	-40	0,077	2908	-	0,077	308 ↘	24
127	-60	-40	0,084	2908	-	0,084	303 ↘	24
128	-10	-40	0,09	2908	-	0,09	300 ↘	24
129	40	-40	0,097	2908	-	0,097	297 ↘	24
130	90	-40	0,1	2908	-	0,1	294 ↘	23,4
131	140	-40	0,108	2908	-	0,108	292 →	24
132	190	-40	0,113	2908	-	0,113	290 →	24
133	240	-40	0,117	2908	-	0,117	289 →	24
134	290	-40	0,12	2908	-	0,12	288 →	24
135	340	-40	0,123	2908	-	0,123	287 →	24
136	-960	10	0,114	2908	-	0,114	73 ←	24
137	-910	10	0,109	2908	-	0,11	72 ←	24
138	-860	10	0,103	2908	-	0,103	70 ←	24
139	-810	10	0,096	2908	-	0,096	68 ←	24
140	-760	10	0,09	2908	-	0,09	65 ↙	24
141	-710	10	0,082	2908	-	0,082	62 ↙	24
142	-660	10	0,076	2908	-	0,076	57 ↙	24
143	-610	10	0,07	2908	-	0,07	51 ↙	24
144	-560	10	0,066	2908	-	0,066	42 ↙	24
145	-510	10	0,064	2908	-	0,064	32 ↙	24
146	-460	10	0,06	2908	-	0,06	20 ↓	24
147	-410	10	0,056	2908	-	0,056	8 ↓	24
148	-360	10	0,054	2908	-	0,054	355 ↓	24
149	-310	10	0,052	2908	-	0,052	341 ↓	24
150	-260	10	0,05	2908	-	0,05	325 ↘	24
151	-210	10	0,055	2908	-	0,055	313 ↘	24
152	-160	10	0,063	2908	-	0,063	306 ↘	24
153	-110	10	0,07	2908	-	0,07	301 ↘	24
154	-60	10	0,078	2908	-	0,078	297 ↘	24
155	-10	10	0,086	2908	-	0,086	293 ↘	24
156	40	10	0,093	2908	-	0,093	291 →	24
157	90	10	0,1	2908	-	0,1	289 →	24
158	140	10	0,106	2908	-	0,106	287 →	24
159	190	10	0,11	2908	-	0,11	286 →	24
160	240	10	0,116	2908	-	0,116	285 →	24
161	290	10	0,12	2908	-	0,12	284 →	24
162	340	10	0,123	2908	-	0,123	283 →	24
163	-960	60	0,111	2908	-	0,11	78 ←	24

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
164	-910	60	0,105	2908	-	0,105	77 ←	24
165	-860	60	0,099	2908	-	0,099	76 ←	24
166	-810	60	0,092	2908	-	0,092	74 ←	24
167	-760	60	0,084	2908	-	0,084	72 ←	24
168	-710	60	0,073	2908	-	0,073	69 ←	23,4
169	-660	60	0,067	2908	-	0,067	66 ↙	24
170	-610	60	0,059	2908	-	0,059	61 ↙	24
171	-560	60	0,052	2908	-	0,052	52 ↙	24
172	-510	60	0,049	2908	-	0,049	39 ↙	24
173	-460	60	0,047	2908	-	0,047	24 ↙	24
174	-410	60	0,043	2908	-	0,043	10 ↓	24
175	-360	60	0,041	2908	-	0,041	355 ↓	24
176	-310	60	0,038	2908	-	0,038	337 ↘	24
177	-260	60	0,039	2908	-	0,039	312 ↘	24
178	-210	60	0,048	2908	-	0,048	302 ↘	24
179	-160	60	0,056	2908	-	0,056	296 ↘	24
180	-110	60	0,065	2908	-	0,065	292 →	24
181	-60	60	0,074	2908	-	0,074	289 →	24
182	-10	60	0,082	2908	-	0,082	287 →	24
183	40	60	0,09	2908	-	0,09	285 →	24
184	90	60	0,097	2908	-	0,097	283 →	24
185	140	60	0,104	2908	-	0,104	282 →	24
186	190	60	0,11	2908	-	0,11	281 →	24
187	240	60	0,114	2908	-	0,114	280 →	24
188	290	60	0,117	2908	-	0,117	280 →	23,7
189	340	60	0,118	2908	-	0,118	279 →	23,4
190	-960	110	0,11	2908	-	0,11	83 ←	24
191	-910	110	0,103	2908	-	0,103	83 ←	24
192	-860	110	0,096	2908	-	0,096	82 ←	24
193	-810	110	0,088	2908	-	0,088	81 ←	24
194	-760	110	0,08	2908	-	0,08	80 ←	24
195	-710	110	0,071	2908	-	0,071	78 ←	24
196	-660	110	0,061	2908	-	0,061	76 ←	24
197	-610	110	0,052	2908	-	0,052	72 ←	24
198	-560	110	0,042	2908	-	0,042	67 ↙	24
199	-510	110	0,033	2908	-	0,033	55 ↙	24
200	-460	110	0,032	2908	-	0,032	31 ↙	24
201	-410	110	0,028	2908	-	0,028	14 ↓	24
202	-360	110	0,027	2908	-	0,027	355 ↓	24
203	-310	110	0,023	2908	-	0,023	329 ↘	24
204	-260	110	0,032	2908	-	0,032	295 ↘	24
205	-210	110	0,042	2908	-	0,042	289 →	24
206	-160	110	0,052	2908	-	0,052	285 →	24
207	-110	110	0,062	2908	-	0,062	283 →	24
208	-60	110	0,072	2908	-	0,072	281 →	24
209	-10	110	0,079	2908	-	0,079	280 →	23,7
210	40	110	0,088	2908	-	0,088	278 →	24
211	90	110	0,096	2908	-	0,096	278 →	24
212	140	110	0,103	2908	-	0,103	277 →	24
213	190	110	0,109	2908	-	0,11	276 →	24
214	240	110	0,114	2908	-	0,114	276 →	24
215	290	110	0,118	2908	-	0,118	276 →	24
216	340	110	0,121	2908	-	0,12	275 →	24
217	-960	160	0,108	2908	-	0,108	88 ←	24
218	-910	160	0,102	2908	-	0,102	88 ←	24
219	-860	160	0,094	2908	-	0,094	88 ←	24
220	-810	160	0,086	2908	-	0,086	88 ←	24
221	-760	160	0,078	2908	-	0,078	87 ←	24
222	-710	160	0,069	2908	-	0,069	87 ←	24
223	-660	160	0,059	2908	-	0,059	86 ←	24
224	-610	160	0,048	2908	-	0,048	85 ←	24
225	-560	160	0,037	2908	-	0,037	83 ←	24
226	-510	160	0,026	2908	-	0,026	76 ←	24
227	-460	160	0,019	2908	-	0,019	41 ↙	24
228	-410	160	0,015	2908	-	0,015	21 ↓	24

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
229	-360	160	0,015	2908	-	0,015	353 ↓	24
230	-310	160	0,018	2908	-	0,018	283 →	24
231	-260	160	0,029	2908	-	0,029	276 →	24
232	-210	160	0,04	2908	-	0,04	274 →	24
233	-160	160	0,051	2908	-	0,051	273 →	24
234	-110	160	0,061	2908	-	0,061	273 →	24
235	-60	160	0,071	2908	-	0,071	272 →	24
236	-10	160	0,08	2908	-	0,08	272 →	24
237	40	160	0,088	2908	-	0,088	272 →	24
238	90	160	0,096	2908	-	0,096	272 →	24
239	140	160	0,102	2908	-	0,102	272 →	24
240	190	160	0,108	2908	-	0,108	272 →	24
241	240	160	0,113	2908	-	0,113	272 →	24
242	290	160	0,118	2908	-	0,118	271 →	24
243	340	160	0,121	2908	-	0,12	271 →	24
244	-960	210	0,107	2908	-	0,107	93 ←	24
245	-910	210	0,101	2908	-	0,1	94 ←	24
246	-860	210	0,094	2908	-	0,094	94 ←	24
247	-810	210	0,086	2908	-	0,086	95 ←	24
248	-760	210	0,077	2908	-	0,077	95 ←	24
249	-710	210	0,068	2908	-	0,068	96 ←	24
250	-660	210	0,059	2908	-	0,059	97 ←	24
251	-610	210	0,048	2908	-	0,048	99 ←	24
252	-560	210	0,037	2908	-	0,037	101 ←	24
253	-510	210	0,027	2908	-	0,027	108 ←	24
254	-460	210	0,017	2908	-	0,017	122 ↖	24
255	-410	210	0,011	2908	-	0,011	154 ↖	24
256	-360	210	0,015	2908	-	0,015	221 ↗	24
257	-310	210	0,022	2908	-	0,022	240 ↗	24
258	-260	210	0,031	2908	-	0,031	252 →	24
259	-210	210	0,042	2908	-	0,042	259 →	24
260	-160	210	0,053	2908	-	0,053	261 →	24
261	-110	210	0,063	2908	-	0,063	263 →	24
262	-60	210	0,072	2908	-	0,072	264 →	24
263	-10	210	0,08	2908	-	0,08	265 →	24
264	40	210	0,089	2908	-	0,089	265 →	24
265	90	210	0,096	2908	-	0,096	266 →	24
266	140	210	0,103	2908	-	0,103	266 →	24
267	190	210	0,11	2908	-	0,11	267 →	24
268	240	210	0,114	2908	-	0,114	267 →	24
269	290	210	0,118	2908	-	0,118	267 →	24
270	340	210	0,122	2908	-	0,122	268 →	24
271	-960	260	0,108	2908	-	0,108	98 ←	24
272	-910	260	0,098	2908	-	0,098	99 ←	23,4
273	-860	260	0,095	2908	-	0,095	100 ←	24
274	-810	260	0,087	2908	-	0,087	102 ←	24
275	-760	260	0,079	2908	-	0,079	103 ←	24
276	-710	260	0,07	2908	-	0,07	105 ←	24
277	-660	260	0,061	2908	-	0,061	108 ←	24
278	-610	260	0,052	2908	-	0,052	112 ←	24
279	-560	260	0,042	2908	-	0,042	118 ↖	24
280	-510	260	0,033	2908	-	0,033	129 ↖	24
281	-460	260	0,026	2908	-	0,026	145 ↖	24
282	-410	260	0,022	2908	-	0,022	163 ↑	24
283	-360	260	0,026	2908	-	0,026	206 ↗	24
284	-310	260	0,033	2908	-	0,033	223 ↗	24
285	-260	260	0,04	2908	-	0,04	236 ↗	24
286	-210	260	0,048	2908	-	0,048	245 ↗	24
287	-160	260	0,057	2908	-	0,057	250 →	24
288	-110	260	0,066	2908	-	0,066	253 →	24
289	-60	260	0,075	2908	-	0,075	255 →	24
290	-10	260	0,083	2908	-	0,083	257 →	24
291	40	260	0,091	2908	-	0,091	259 →	24
292	90	260	0,098	2908	-	0,098	260 →	24
293	140	260	0,095	2908	-	0,095	261 →	22,2

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
294	190	260	0,103	2908	-	0,103	262 →	22,6
295	240	260	0,115	2908	-	0,115	263 →	24
296	290	260	0,112	2908	-	0,112	263 →	22,8
297	340	260	0,113	2908	-	0,113	264 →	22,5
298	-960	310	0,109	2908	-	0,11	103 ←	24
299	-910	310	0,103	2908	-	0,103	105 ←	24
300	-860	310	0,096	2908	-	0,096	106 ←	24
301	-810	310	0,09	2908	-	0,09	108 ←	24
302	-760	310	0,082	2908	-	0,082	110 ←	24
303	-710	310	0,074	2908	-	0,074	113 ↖	24
304	-660	310	0,065	2908	-	0,065	117 ↖	24
305	-610	310	0,057	2908	-	0,057	123 ↖	24
306	-560	310	0,049	2908	-	0,049	130 ↖	24
307	-510	310	0,042	2908	-	0,042	141 ↖	24
308	-460	310	0,037	2908	-	0,037	152 ↖	24
309	-410	310	0,036	2908	-	0,036	169 ↑	24
310	-360	310	0,039	2908	-	0,039	197 ↑	24
311	-310	310	0,046	2908	-	0,046	212 ↗	24
312	-260	310	0,05	2908	-	0,05	224 ↗	24
313	-210	310	0,057	2908	-	0,057	233 ↗	24
314	-160	310	0,064	2908	-	0,064	240 ↗	24
315	-110	310	0,072	2908	-	0,072	244 ↗	24
316	-60	310	0,08	2908	-	0,08	248 →	24
317	-10	310	0,084	2908	-	0,084	250 →	23,4
318	40	310	0,094	2908	-	0,094	253 →	24
319	90	310	0,1	2908	-	0,1	254 →	24
320	140	310	0,107	2908	-	0,107	256 →	24
321	190	310	0,112	2908	-	0,112	257 →	24
322	240	310	0,117	2908	-	0,117	258 →	24
323	290	310	0,12	2908	-	0,12	259 →	24
324	340	310	0,123	2908	-	0,123	260 →	24
325	-960	360	0,11	2908	-	0,11	108 ←	24
326	-910	360	0,105	2908	-	0,105	110 ←	24
327	-860	360	0,099	2908	-	0,099	112 ←	24
328	-810	360	0,09	2908	-	0,09	114 ↖	23,4
329	-760	360	0,086	2908	-	0,086	117 ↖	24
330	-710	360	0,078	2908	-	0,078	121 ↖	24
331	-660	360	0,065	2908	-	0,065	125 ↖	22,2
332	-610	360	0,064	2908	-	0,064	131 ↖	24
333	-560	360	0,058	2908	-	0,058	139 ↖	24
334	-510	360	0,052	2908	-	0,052	148 ↖	24
335	-460	360	0,05	2908	-	0,05	159 ↑	24
336	-410	360	0,052	2908	-	0,052	172 ↑	24
337	-360	360	0,055	2908	-	0,055	191 ↑	24
338	-310	360	0,061	2908	-	0,061	205 ↗	24
339	-260	360	0,063	2908	-	0,063	216 ↗	24
340	-210	360	0,067	2908	-	0,067	225 ↗	24
341	-160	360	0,072	2908	-	0,072	231 ↗	24
342	-110	360	0,079	2908	-	0,079	237 ↗	24
343	-60	360	0,085	2908	-	0,085	241 ↗	24
344	-10	360	0,092	2908	-	0,092	244 ↗	24
345	40	360	0,098	2908	-	0,098	247 ↗	24
346	90	360	0,104	2908	-	0,104	249 →	24
347	140	360	0,109	2908	-	0,11	251 →	23,8
348	190	360	0,114	2908	-	0,114	253 →	24
349	240	360	0,119	2908	-	0,12	254 →	24
350	290	360	0,122	2908	-	0,122	255 →	24
351	340	360	0,125	2908	-	0,125	256 →	24
352	-960	410	0,105	2908	-	0,105	112 ←	22,8
353	-910	410	0,104	2908	-	0,104	114 ↖	23,4
354	-860	410	0,102	2908	-	0,102	117 ↖	24
355	-810	410	0,096	2908	-	0,096	119 ↖	24
356	-760	410	0,09	2908	-	0,09	123 ↖	24
357	-710	410	0,084	2908	-	0,084	127 ↖	24
358	-660	410	0,078	2908	-	0,078	132 ↖	24

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
359	-610	410	0,072	2908	-	0,072	138 ↖	24
360	-560	410	0,067	2908	-	0,067	145 ↖	24
361	-510	410	0,064	2908	-	0,064	153 ↖	24
362	-460	410	0,063	2908	-	0,063	163 ↑	24
363	-410	410	0,067	2908	-	0,067	174 ↑	24
364	-360	410	0,071	2908	-	0,071	188 ↑	24
365	-310	410	0,075	2908	-	0,075	200 ↑	24
366	-260	410	0,077	2908	-	0,077	210 ↗	24
367	-210	410	0,078	2908	-	0,078	218 ↗	24
368	-160	410	0,082	2908	-	0,082	225 ↗	24
369	-110	410	0,087	2908	-	0,087	230 ↗	24
370	-60	410	0,09	2908	-	0,09	235 ↗	23,4
371	-10	410	0,098	2908	-	0,098	239 ↗	24
372	40	410	0,103	2908	-	0,103	242 ↗	24
373	90	410	0,108	2908	-	0,108	244 ↗	24
374	140	410	0,113	2908	-	0,113	246 ↗	24
375	190	410	0,11	2908	-	0,11	248 →	22,8
376	240	410	0,117	2908	-	0,117	250 →	23,4
377	290	410	0,124	2908	-	0,124	251 →	24
378	340	410	0,126	2908	-	0,126	253 →	24
379	-960	460	0,113	2908	-	0,113	117 ↖	23,7
380	-910	460	0,11	2908	-	0,11	119 ↖	24
381	-860	460	0,106	2908	-	0,106	121 ↖	24
382	-810	460	0,1	2908	-	0,1	124 ↖	24
383	-760	460	0,096	2908	-	0,096	128 ↖	24
384	-710	460	0,09	2908	-	0,09	132 ↖	24
385	-660	460	0,085	2908	-	0,085	137 ↖	24
386	-610	460	0,081	2908	-	0,081	143 ↖	24
387	-560	460	0,077	2908	-	0,077	149 ↖	24
388	-510	460	0,076	2908	-	0,076	157 ↖	24
389	-460	460	0,076	2908	-	0,076	166 ↑	24
390	-410	460	0,08	2908	-	0,08	175 ↑	24
391	-360	460	0,085	2908	-	0,085	186 ↑	24
392	-310	460	0,088	2908	-	0,088	196 ↑	24
393	-260	460	0,09	2908	-	0,09	206 ↗	24
394	-210	460	0,09	2908	-	0,09	213 ↗	24
395	-160	460	0,092	2908	-	0,092	220 ↗	24
396	-110	460	0,096	2908	-	0,096	225 ↗	24
397	-60	460	0,1	2908	-	0,1	230 ↗	24
398	-10	460	0,104	2908	-	0,104	234 ↗	24
399	40	460	0,109	2908	-	0,11	237 ↗	24
400	90	460	0,113	2908	-	0,113	240 ↗	24
401	140	460	0,117	2908	-	0,117	242 ↗	24
402	190	460	0,12	2908	-	0,12	244 ↗	24
403	240	460	0,123	2908	-	0,123	246 ↗	24
404	290	460	0,126	2908	-	0,126	248 →	24
405	340	460	0,128	2908	-	0,128	249 →	24
406	-960	510	0,117	2908	-	0,117	120 ↖	24
407	-910	510	0,114	2908	-	0,114	123 ↖	24
408	-860	510	0,103	2908	-	0,103	126 ↖	22,8
409	-810	510	0,106	2908	-	0,106	129 ↖	24
410	-760	510	0,101	2908	-	0,1	132 ↖	24
411	-710	510	0,097	2908	-	0,097	136 ↖	24
412	-660	510	0,093	2908	-	0,093	141 ↖	24
413	-610	510	0,09	2908	-	0,09	147 ↖	24
414	-560	510	0,088	2908	-	0,088	153 ↖	24
415	-510	510	0,087	2908	-	0,087	160 ↑	24
416	-460	510	0,089	2908	-	0,089	168 ↑	24
417	-410	510	0,093	2908	-	0,093	176 ↑	24
418	-360	510	0,097	2908	-	0,097	185 ↑	24
419	-310	510	0,1	2908	-	0,1	194 ↑	24
420	-260	510	0,101	2908	-	0,1	202 ↑	24
421	-210	510	0,102	2908	-	0,102	209 ↗	24
422	-160	510	0,093	2908	-	0,093	215 ↗	22,2
423	-110	510	0,105	2908	-	0,105	221 ↗	24

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
424	-60	510	0,107	2908	-	0,107	225 ↗	24
425	-10	510	0,11	2908	-	0,11	229 ↗	24
426	40	510	0,114	2908	-	0,114	233 ↗	24
427	90	510	0,112	2908	-	0,112	236 ↗	23,1
428	140	510	0,12	2908	-	0,12	238 ↗	24
429	190	510	0,123	2908	-	0,123	240 ↗	24
430	240	510	0,126	2908	-	0,126	242 ↗	24
431	290	510	0,128	2908	-	0,128	244 ↗	24
432	340	510	0,122	2908	-	0,122	246 ↗	22,8
433	-960	560	0,12	2908	-	0,12	124 ↖	24
434	-910	560	0,117	2908	-	0,117	126 ↖	24
435	-860	560	0,11	2908	-	0,11	129 ↖	23,4
436	-810	560	0,11	2908	-	0,11	132 ↖	24
437	-760	560	0,107	2908	-	0,107	136 ↖	24
438	-710	560	0,104	2908	-	0,104	140 ↖	24
439	-660	560	0,1	2908	-	0,1	145 ↖	24
440	-610	560	0,099	2908	-	0,099	150 ↖	24
441	-560	560	0,089	2908	-	0,089	156 ↖	22,2
442	-510	560	0,098	2908	-	0,098	162 ↑	24
443	-460	560	0,1	2908	-	0,1	169 ↑	24
444	-410	560	0,103	2908	-	0,103	177 ↑	24
445	-360	560	0,107	2908	-	0,107	184 ↑	24
446	-310	560	0,11	2908	-	0,11	192 ↑	24
447	-260	560	0,11	2908	-	0,11	199 ↑	24
448	-210	560	0,111	2908	-	0,11	206 ↗	24
449	-160	560	0,112	2908	-	0,112	212 ↗	24
450	-110	560	0,106	2908	-	0,106	217 ↗	22,8
451	-60	560	0,115	2908	-	0,115	221 ↗	24
452	-10	560	0,117	2908	-	0,117	225 ↗	24
453	40	560	0,116	2908	-	0,116	229 ↗	23,4
454	90	560	0,122	2908	-	0,122	232 ↗	24
455	140	560	0,124	2908	-	0,124	235 ↗	24
456	190	560	0,127	2908	-	0,127	237 ↗	24
457	240	560	0,128	2908	-	0,128	239 ↗	24
458	290	560	0,13	2908	-	0,13	241 ↗	24
459	340	560	0,13	2908	-	0,13	243 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:5000** на рисунке 1.3.1.

Мажоранта по веществам и группам суммаций

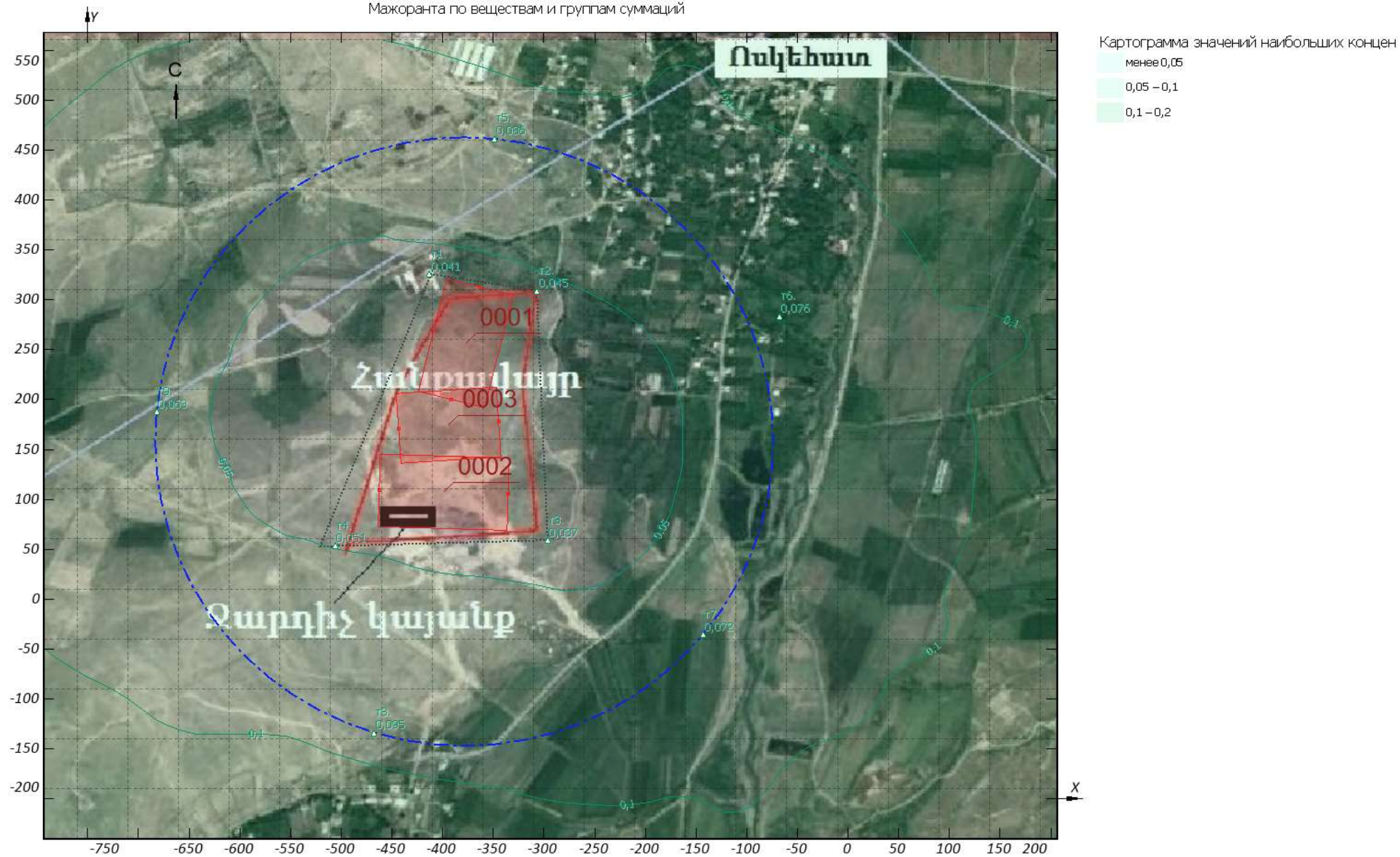


Рисунок 1.3.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:5000