

«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ

Ոսկեհատի բազալտների հանքավայր

ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՄԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՉԼՆԱԿՈՐ ՏՆՕՐԵՆ



Է. ՄԱՐԳԱՐՅԱՆ

ԵՐԵՎԱՆ - 2024

Կատարողների ցանկ՝

Անկախ փորձագետ՝ – Ա. Սահակյան

Համակարգչային հաշվարկը կատարվել է «Էկո ցենտր»

ծրագրի միջոցով:

ԱՆՆՈՏԱՑԻԱ

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

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

Ձեռնարկությունն ունի մթնոլորտ աղտոտող 4աղբյուր, որոնցից արտանետվում է 1 վնասակար նյութ:

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է 134.0 տ/տարի, այդ թվում`

Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 -70%) - 134.0 տ./տարի

Հաշվարկները կատարվել են 140000 մ³ բազալտի մարվող պաշարի և 200000մ³ 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 - 5360000 դրամ, հաշվարկը տես հավելված 2-ում:

«ՄԼ 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 (1340.0մլրդմ³/տարի), ուստի արտանետման չափաքանակները կարող են սահմանվել ՍԹԱ նախագծի հիման վրա:

Նախագծի մշակման համար հիմք է հանդիսացել 04.01. 2024թ. N 32 -Ն որոշումը «Մթնոլորտային օդն աղտոտող (վնասակար) նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագծերի մշակման և սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագիծ ներկայացված իրավաբանական անձանց և ձեռնարկատիրական գործունեությամբ զբաղվող ֆիզիկական անձանց արտանետման

թույլտվությունների տրամադրման կամ մերժման կամ ուժը կորցրած ճանաչելու մասին կարգը հաստատելու մասին»

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

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 մասին ընդհանուր տեղեկություններ	- 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	- 16
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը	- 17
8. Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները	- 18
9. Մթնոլորտ ամենամեծ աղտոտումներ առաջացնող աղբյուրների ցուցակը	- 19
10. ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր	- 20
11. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու նորմատիվներ/չափաքանակներ	- 21
12. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ	- 22
13. Արտանետումների վերահսկման և ՍԹԱ կատարման նպատակով նախատեսվող և իրականացվող միջոցառումներ	- 23
14. Օգտագործված գրականություն	- 29
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 է ՀՀ Արագածոտնի մարզի Ոսկեհատ և Լեռնամեծ 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 տեղանքի իրավիճակային քարտեզը որտեղ երևում է, որ մոտակայքում բացակայում է նախադպրոցական, դպրոցական, կազմակերպություններ, հիվանդանոցներ, սննդի օբյեկտներ, անտառային, գյուղատնտեսական մշակահողեր և այլն:

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, Ոսկեհատի հանքավայր,

Տեղանքի իրավիճակային քարտեզ
«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայ



2. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒՔՅԵԿՏԻ ՄԱՍԻՆ ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

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

Հաշվարկները կատարվել են 140000 մ³ բազալտի մարվող պաշարի և 200000մ³ տարեկան խճի մանրեցման համար:

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

- Բազալտի հանքավայրի շահագործումը

- N 1,2 խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցները

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` հիդրոնորձի օգնությամբ, բլոկների կոպտամշակումը կատարվում է մեխանիկական եղանակով` հարվածապոչիկ մուրձերի 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:

- *N 1, 2 խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցներում* կատարվում է քարի ջարդման-տեսակավորման աշխատանքներ, բեկորների պահեստավորում, որից հետո հումքը լցվում է ընդունման բունկերներ: Բունկերներից հանքաքարը ինքնահոս կերպով լցվում է կոտորակիչներ, քարմաղեր, կատարվում է խճի մանրեցում և ըստ պահանջվող ֆրակցիաների ժապավենային փոխադրիչներով տեղափոխվում է ավազի և խճի կուտակման հրապարակներ:

Ջարդիչների բացթողման ճեղքերի փոփոխմամբ կարգավորվում է անհրաժեշտ քանակի արտադրատեսակների ելքը:

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

Ընդհանուր խճի տարեկան արտադրողականությունը կազմում է 200000մ³:

Նշված գործընթացներից արտանետվում է անօրգանական փոշի N 3, 4 աղբյուրներից:

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

- *Արտանետումների աղբյուրները բաց արտադրական մակերեսներ են, որոնց հազեցումը 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	Սթիվ միանգամյա առավելագույն, մգ/մ ³	Նյութի արտանետումները տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20-70%)	0.3	134.0

Գումարային հատկության նյութեր չկան:

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

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 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 ՀԱՍՏՈՂ ԱՐՏՈՏՈՂ
ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՐԱՍԵՏՐԵՐԸ**

Աղյուսակ 3

Արտա- դրություն, արտա- դրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները	Ազխատ աժամը տարում		Արտանե- տ ման աղբյուր- ների անվանումը		Աղբյուր ների քանակը		Աղբյուրի կարգա- թիվը			
		Անվանումը		Քանակը							
		ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Քաղալտի հանքավայր	Հանքաքարի արդյունահանման գործընթաց	1		2080		անկազ- մակերպ		1		1	
	Թափոնների կուտ. հրապարակ, լցակույտ	1		2400		անկազ- մակերպ		1		2	
Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույց N 1	Խճի կուտակման հրապարակ	1		2080		անկազ- մակերպ		1		3	
	Բունկեր	1									
	Կոտորակիչ	1									
	Քարմաղ	1									
	Ժապ.փոխադրիչներ	15									
Իներտ նյութերի կուտուտակման հրապարակ	2										
Խճի ջարդման և մանրեցման հանգույց N 2	Խճի կուտակման հրապարակ	1		2080		անկազ- մակերպ		1		4	
	Բունկեր	1									
	Կոտորակիչ	1									
	Քարմաղ	1									
	Ժապ.փոխադրիչներ	15									
Իներտ նյութերի կուտուտակման հրապարակ	2										

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Տրամագիծը, մ		Գազատային խառնուրդի պարամետրերը արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ ³ /վրկ		ջերմաստիճանը	
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		4.0		23562.0		20	
2		3		100		3.0		23562.0		20	
3		5		90		6.0		38170,4		20	
4		5		90		6.0		38170,4		20	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Կոորդինատները քարտեզում, մ				Գազերը 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							
2		10	30	100	120							
3		50	50	140	140	խոնավացում						
4		50	120	140	210	խոնավացում						

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը	Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումները						ԱԹԱ հասնելու տարին
		ՆՎ			Հ (ՍԹԱ)			
		գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	6.410	0.27	48.0	6.410	0.27	48.0	2024
2	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	4.400	0.186	38.0	4.400	0.186	38.0	2024
3	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	3.200	0.084	24.0	3.200	0.084	24.0	2024
4	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20 -70%)	3.200	0.084	24.0	3.200	0.084	24.0	2024

ՆՎ՝ ներկա վիճակ, Հ՝ հեռանկար

**6. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ /ԶԱՓԱՔԱՆԱԿԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ
ԱՆՀՐԱԺԵՇՏ ԵՒԱԿԵՏԱՅԻՆ 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՝ զազանման 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. ԿՆԱՍԱԿԱՐ 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 մթնոլորտն աղտոտող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկան» ժողովածուի հիման վրա:

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

Գետնամերձ խտությունների բաշխման որոշումը կատարվել է 1000 x 1000մ քառակուսում 100մ քայլով:

ՕՂԵՐԵՎՈՒԹԱՔԱՆԱԿԱՆ 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 ⁰ 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 մակերեսն 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 սահմանված ՍԹԿ սահմաններում:

Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները

Աղյուսակ 5

	<i>Նյութի անվանումը</i>	<i>Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիաները ՍԹԿ</i>			
		<i>Արտադրահրապարակի եզրին</i>		<i>Ամենամոտ բնակավայրի եզրին</i>	
		<i>Ֆոնային կոնցենտրացիայի հետ միասին</i>	<i>Առանց ֆոնային կոնցենտրացիայի</i>	<i>Ֆոնային կոնցենտրացիայի հետ միասին</i>	<i>Առանց ֆոնային կոնցենտրացիայի</i>
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	-	Cs= 0.122 ՍԹԿ 0.0365 մգ/մ ³ X= 591.47մ, Y= -850.3 մ,	-	Cs= 0.106ՍԹԿ 0.0285 մգ/մ ³ X= 84.07.մ,Y= 830.45մ

**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» հնակարգչային ծրագրի հաշվարկի բացատագրում և աղյուսակներում երևում են առավելագույն գետնամերձ խտությունը:

10. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՄՆԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 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	2024	6.410	48.0	6.410	48.0
2	2	2024	4.400	38.0	4.400	38.0
3	3	2024	3.200	24.0	3.200	24.0
4	4	2024	3.200	24.0	3.200	24.0
	Ընդամենը	2023	17.210	134.0	17.210	134.0

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

11. ԱՆՇԱՐԺ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ
 ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ
 «ԱԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ *Ոսկեհատի բազալտի հանքավայր*
ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ/ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 6.

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումները	
	գ/կրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ –20-70%)	17.210	134.0

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 ՎԵՐԱՀՍԿՄԱՆ 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 ՄԱՅՆԻՆՔ» 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 կազմում է երկու հարյուր միլիոնից մինչև երկու միլիարդ խորանարդ մետր, արտանետումների սահմանային չափաքանակներ են դրանց գործունեության արդյունքում առաջացած փաստացի արտանետումները:

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

$$O\text{ՊՕ}_{տարեկան} = \sum_{i=1}^n \frac{U_i}{U\text{ԹԿ}_i}$$

- 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,
 - $U\text{ԹԿ}_i$ -ն i -րդ նյութի միջին օրական սահմանային թույլատրելի խտությունն է՝ մգ/խոր. մ:

ԱՐՏՈՏՈՂ (ՎՆԱՍԱԿԱՐ) ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐ

Նյութի անվանումը	Արտանետման քանակը, տոն/տարի	ՕՊՕ մլր. խոր.մ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	134.0	(134.0 x 10 ⁹) : 0.1= 1340.0

**«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`

$$P_1 = q \cdot / 3S_{ա_1} - 2U_{թԱ} /$$

որտեղ`

q - անշարժ աղբյուրների համար – 1

$S_{ա_1}$ - 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%)	134.0	4	1000	10	5360000

ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿ
«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ Ոսկեհատի բազալտի հանքավայրը

Ռելիեֆի գործակիցը որոշվում է՝

$H = 5$ մ - արտանետման ամենաբարձր աղբյուրը

$H_0 = 100$ մ - տեղանքի բարձրությունը

$X_0 = 2000$ մ - արգելքի կենտրոնից մինչ ձեռնարկություն ընկած
հեռավորությունը

φ_1 - արգելքի եզրի կիսաբայլը

$a_0 = 1500$

Ռելիեֆի գործակիցը որոշվում է՝

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

Գտնել n_1 և արժեքները

$$n_1 = h : H_0 = 5 : 100 = 0,05 \quad n_1 < 0,5$$

$$n_2 = a_0 : H_0 = 1500 : 100 = 15$$

$$n_2 = 15 \quad \text{դեպքում համաձայն աղյուսակի գտնում ենք՝ } \eta = 1,2$$

φ_1 -ը որոշվում է X_0 / a_0 հարաբերությամբ

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

դիտում ենք գրաֆիկը և գտնում φ_1 արժեքը՝

$$\varphi_1 = 0,5$$

տեղադրելով բանաձևի մեջ՝

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



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

« 29 » 06 2021թ.

№ 08/ԼԱ/ - 125

«Էկոբարիք-աուդիտ» ՍՊԸ տնօրեն
պարոն Ա.Միրզախանյանին

Ի պատասխան Ձեր 23. 06.2021 թ. գրության

Հարգելի պարոն Միրզախանյան

Արագաճուտի մարզի Ապարան համայնքում օդերևութաբանական Դիտարկումներ
չեն կատարվում:

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

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

Քանու ուղղությունների և անդորրի կրկնելիությունը (%)

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

Հարգանքով՝
Տնօրենի

L. Ագիգյան

Ապաստարինան և մարկեդինգի բաժին
Նորա Հակոբյան 012-31-79-13

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



ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ ՀԱՆՐԱՊԵՏՈՒԹՅԱՆ
ԱՐԳԱՄԱՐԱՏՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅԱՆ
ԻՐԱՎԱՔԱՆԱԿԱՆ ԻՆՉՍՆՑ ՊԵՏԱԿԱՆ ԹԵՂԵՍԵՐ

ՊԵՏԱԿԱՆ ՄԻՈՒՆԿԱՐԱՆ, ԳՐԱԵՆՏԱՄԱՏՅԱՆ ԻՏԻՆՍՏԻՏՍԻՏԻՍ ԳՆԱԶ 2023-02-26

«ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ»

Սահմանափակ պատասխանատվությամբ ընկերություն (ՍՊԸ)

Գրանցման համար 286.110.05104

Հիմնադրման տարի 2003

Գրանցման ամսաթիվ 2003-09-09

Գործունեության ժամկետ Անժամկետ

Կնքագրվելով

Իրավաբանական անձի լուծարում, փորձընթացում գտնվող կամ
գործունեության (գործառն) դադարման մասին պետական
հիստական գրանցամատյանում տեղեկություններ պահպանելու

Իրավաբանական անձի ծածկագիր (ՉԿԴ) 39088991

Հայկ վճարողի հաշվառման համար (ՀՎՀՀ) 02569362

Սույն պահանջարկերի պարտավորությունների
անձնական հաշվի բարձր համար (Ապահովագրի
ծածկագիր) 4315104

Էլ. փոստ info@mling.am.na

Կայք -

Գտնվելու վայրը

Հասցի Ն. ԱԿՈՆԵԻ ՓՈՂՈՑ / 21/3 ԱՐԱՔԿԻՐ ԾՈՏԻ ԵՐԵՎԱՆ
ԵՐԵՎԱՆ ՀԱՅԱՍՏԱՆ

Հեռախոս --

Գործադիր մարմնի ղեկավար

Պաշտոն Գլխավոր տնօրեն

Անուն Ազգանուն ԷՂՈՒԱՐԴ ՄԱՐԳԱՐՅԱՆ ՀԱՐԱՊԵՏԻ

Անձնագրային տվյալներ AU0313674 2021-06-11 061

Հասցե ՎՊԱՑԱԿԱՆ Փ. / Ծ / 6 / 52 ԱՐԱՔԿԻՐ ԾՈՏԻ ԵՐԵՎԱՆ
ԵՐԵՎԱՆ ՀԱՅԱՍՏԱՆ

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 ձանաչելու 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: «ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ» ՍՊԸ

Ոսկեհատի բազալտի հանքավայր

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 **2024.**

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 опасности	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	-39,14	482,41	2	Точка в промзоне
2	221,51	473,37	2	Точка в промзоне
3	272,3	-117,72	2	Точка в промзоне
4	-91,22	-161,97	2	Точка в промзоне
5	84,07	830,45	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	736,2	239,39	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	392,97	-402,76	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-355,47	-309,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-521,34	425,93	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	597,2	359,2	2	Точка в жилой зоне
11	454,4	518	2	Точка в жилой зоне
12	285	729,7	2	Точка в жилой зоне
13	-164,8	-672,6	2	Точка в жилой зоне
14	-0,7	-635,6	2	Точка в жилой зоне

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	-1358,53	68,13	1451,24	68,13	1836,834	2	150	-

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 "ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ" ՍՊԸ, Ոսկեհատի բազալի հանքավայր							
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	-	-

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, 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 "ՄԼ ՄԱՅՆԻՆԳ" ՍՊԸ, Ոսկեհատի բազալի հանքավայր																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	4	31415,9	20	150	250	617,7	1,1	381,333	2908	6,41	3	1,3	315,97
2	4	3	100	3	23561,9	20	10	30	87,1	1,1	286	2908	4,4	3	1,19	273,64
3	4	5	90	6	38170,4	20	50	50	86,3	1,1	308,88	2908	3,2	3	0,243	473,96
4	4	5	90	6	38170,4	20	50	120	92,8	1,1	308,88	2908	3,2	3	0,243	473,96

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 - 4 (в том числе: организованных - 4, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 4; 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 17,21 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 14, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 247).

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

- на границе СЗЗ **0,106**, которая достигается в точке № 5 X=84,07 Y=830,45, при направлении ветра 175°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,106;

- в жилой зоне **0,092**, которая достигается в точке № 12 X=285 Y=729,7, при направлении ветра 189°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,092.

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	-39,14	482,41	2	Точка в промзоне
2	221,51	473,37	2	Точка в промзоне
3	272,3	-117,72	2	Точка в промзоне
4	-91,22	-161,97	2	Точка в промзоне
5	84,07	830,45	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	736,2	239,39	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	392,97	-402,76	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-355,47	-309,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-521,34	425,93	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	597,2	359,2	2	Точка в жилой зоне
11	454,4	518	2	Точка в жилой зоне
12	285	729,7	2	Точка в жилой зоне
13	-164,8	-672,6	2	Точка в жилой зоне
14	-0,7	-635,6	2	Точка в жилой зоне

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	-1358,53	68,13	1451,24	68,13	1836,834	2	150	-

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	Т/мг	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 "ՄԼ ՄԱՅԻՆԼՈՎ" ՍՊԸ, Ոսկեհատի բազալտի հանքավայր																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	4	31415,9	20	-49.85 210.8	173.72 164.68	617,7	1,1	381,33 3	2908	6,41	3	1,3	315,97
2	4	3	100	3	23561,9	20	124.14 265.16	-98.18 -74.76	87,1	1,1	286	2908	4,4	3	1,19	273,64
3	4	5	90	6	38170,4	20	-78.63 94.72	-18.89 -6.8	86,3	1,1	308,88	2908	3,2	3	0,243	473,96
4	4	5	90	6	38170,4	20	-96.71 79.19	-115.89 -94.93	92,8	1,1	308,88	2908	3,2	3	0,243	473,96

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.	-39,14	482,41	2	0,083	0,025	-	0,083	158 ↑ 24	1.1.2	0,065	78,1
2	Пром.	221,51	473,37	2	0,074	0,022	-	0,074	184 ↑ 24	1.1.2	0,062	83,6
3	Пром.	272,3	-117,72	2	0,03	0,009	-	0,03	288 → 24	1.1.2	0,017	57,7
4	Пром.	-91,22	-161,97	2	0,06	0,018	-	0,06	75 ← 24	1.1.2	0,054	90,5
5	ОСЗЗ	84,07	830,45	2	0,106	0,0317	-	0,106	175 ↑ 24	1.1.2	0,067	63,3
6	ОСЗЗ	736,2	239,39	2	0,093	0,028	-	0,093	241 ↗ 24	1.1.2	0,069	73,5
7	ОСЗЗ	392,97	-402,76	2	0,078	0,0234	-	0,078	329 ↘ 24	1.1.2	0,049	62,7
8	ОСЗЗ	-355,47	-309,79	2	0,08	0,024	-	0,08	67 ↙ 22,8	1.1.2	0,067	84
9	ОСЗЗ	-521,34	425,93	2	0,105	0,0315	-	0,105	126 ↖ 24	1.1.2	0,072	68,9
10	Жил.	597,2	359,2	2	0,08	0,024	-	0,08	224 ↗ 24	1.1.2	0,066	82,3
11	Жил.	454,4	518	2	0,078	0,0235	-	0,078	205 ↗ 24	1.1.2	0,066	84,7
12	Жил.	285	729,7	2	0,092	0,0276	-	0,092	189 ↑ 24	1.1.2	0,065	70,5
13	Жил.	-164,8	-672,6	2	0,083	0,025	-	0,083	30 ↙ 24	1.1.2	0,069	83,1
14	Жил.	-0,7	-635,6	2	0,08	0,024	-	0,08	17 ↓ 24	1.1.2	0,061	76,3

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	-1358.5	-850.29	0,1	0,03	-	0,1	61 ↙	24
2	-1208.5	-850.29	0,103	0,031	-	0,103	59 ↙	24
3	-1058.5	-850.29	0,105	0,0316	-	0,105	56 ↙	24
4	-908.53	-850.29	0,099	0,0296	-	0,099	52 ↙	22,8
5	-758.53	-850.29	0,102	0,0306	-	0,102	48 ↙	23,8

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
6	-608.53	-850.29	0,1	0,03	-	0,1	43 ↙	24
7	-458.53	-850.29	0,097	0,029	-	0,097	37 ↙	24
8	-308.53	-850.29	0,095	0,0285	-	0,095	30 ↙	24
9	-158.53	-850.29	0,096	0,0287	-	0,096	21 ↓	24
10	-8.53	-850.29	0,1	0,03	-	0,1	11 ↓	24
11	141.47	-850.29	0,109	0,0326	-	0,11	1 ↓	24
12	291.47	-850.29	0,116	0,035	-	0,116	351 ↓	24
13	441.47	-850.29	0,12	0,036	-	0,12	341 ↓	24
14	591.47	-850.29	0,122	0,0365	-	0,122	332 ↘	24
15	741.47	-850.29	0,122	0,0365	-	0,122	324 ↘	24
16	891.47	-850.29	0,122	0,0365	-	0,122	317 ↘	24
17	1041.47	-850.29	0,12	0,036	-	0,12	312 ↘	24
18	1191.47	-850.29	0,12	0,036	-	0,12	307 ↘	24
19	1341.47	-850.29	0,116	0,035	-	0,116	304 ↘	24
20	-1358.5	-700.29	0,092	0,0276	-	0,092	66 ↙	22,2
21	-1208.5	-700.29	0,106	0,032	-	0,106	64 ↙	24
22	-1058.5	-700.29	0,106	0,032	-	0,106	61 ↙	24
23	-908.53	-700.29	0,105	0,0315	-	0,105	58 ↙	24
24	-758.53	-700.29	0,102	0,031	-	0,102	55 ↙	24
25	-608.53	-700.29	0,098	0,0295	-	0,098	50 ↙	24
26	-458.53	-700.29	0,093	0,028	-	0,093	44 ↙	24
27	-308.53	-700.29	0,088	0,0265	-	0,088	37 ↙	24
28	-158.53	-700.29	0,085	0,0254	-	0,085	28 ↙	24
29	-8.53	-700.29	0,087	0,026	-	0,087	15 ↓	24
30	141.47	-700.29	0,097	0,029	-	0,097	2 ↓	24
31	291.47	-700.29	0,107	0,032	-	0,107	349 ↓	24
32	441.47	-700.29	0,112	0,0336	-	0,112	337 ↘	24
33	591.47	-700.29	0,115	0,0345	-	0,115	327 ↘	24
34	741.47	-700.29	0,117	0,035	-	0,117	318 ↘	23,8
35	891.47	-700.29	0,12	0,036	-	0,12	311 ↘	24
36	1041.47	-700.29	0,114	0,034	-	0,114	306 ↘	22,8
37	1191.47	-700.29	0,12	0,036	-	0,12	302 ↘	24
38	1341.47	-700.29	0,117	0,035	-	0,117	298 ↘	24
39	-1358.5	-550.29	0,103	0,031	-	0,103	71 ←	24
40	-1208.5	-550.29	0,102	0,0307	-	0,102	70 ←	23,1
41	-1058.5	-550.29	0,1	0,03	-	0,1	68 ←	22,5
42	-908.53	-550.29	0,106	0,032	-	0,106	65 ↙	24
43	-758.53	-550.29	0,103	0,031	-	0,103	62 ↙	24
44	-608.53	-550.29	0,098	0,0295	-	0,098	58 ↙	24
45	-458.53	-550.29	0,088	0,0265	-	0,088	53 ↙	23,3
46	-308.53	-550.29	0,083	0,025	-	0,083	46 ↙	24
47	-158.53	-550.29	0,076	0,0227	-	0,076	36 ↙	24
48	-8.53	-550.29	0,071	0,0214	-	0,071	22 ↓	24
49	141.47	-550.29	0,081	0,0244	-	0,081	3 ↓	24
50	291.47	-550.29	0,094	0,028	-	0,094	346 ↓	24
51	441.47	-550.29	0,099	0,0297	-	0,099	332 ↘	24
52	591.47	-550.29	0,104	0,0313	-	0,104	319 ↘	24
53	741.47	-550.29	0,112	0,0335	-	0,112	310 ↘	23,8
54	891.47	-550.29	0,119	0,0356	-	0,12	303 ↘	24
55	1041.47	-550.29	0,12	0,036	-	0,12	299 ↘	24
56	1191.47	-550.29	0,12	0,036	-	0,12	295 ↘	23,8
57	1341.47	-550.29	0,111	0,0334	-	0,11	292 →	22,8
58	-1358.5	-400.29	0,106	0,0317	-	0,106	77 ←	24
59	-1208.5	-400.29	0,108	0,0325	-	0,108	76 ←	24
60	-1058.5	-400.29	0,11	0,033	-	0,11	74 ←	24
61	-908.53	-400.29	0,108	0,0324	-	0,108	72 ←	24
62	-758.53	-400.29	0,104	0,0313	-	0,104	70 ←	23,8
63	-608.53	-400.29	0,095	0,0284	-	0,095	67 ↙	22,8
64	-458.53	-400.29	0,089	0,0267	-	0,089	63 ↙	23,4
65	-308.53	-400.29	0,08	0,024	-	0,08	57 ↙	24
66	-158.53	-400.29	0,07	0,021	-	0,07	48 ↙	24
67	-8.53	-400.29	0,058	0,0173	-	0,058	32 ↙	24
68	141.47	-400.29	0,061	0,0184	-	0,061	3 ↓	24
69	291.47	-400.29	0,074	0,0223	-	0,074	342 ↓	24
70	441.47	-400.29	0,08	0,024	-	0,08	322 ↘	24
71	591.47	-400.29	0,095	0,0286	-	0,095	308 ↘	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
72	741.47	-400.29	0,109	0,0326	-	0,11	299 ↘	24
73	891.47	-400.29	0,114	0,034	-	0,114	294 ↘	23,4
74	1041.47	-400.29	0,12	0,036	-	0,12	290 →	24
75	1191.47	-400.29	0,12	0,036	-	0,12	288 →	24
76	1341.47	-400.29	0,118	0,0355	-	0,118	286 →	24
77	-1358.5	-250.29	0,099	0,0296	-	0,099	83 ←	22,5
78	-1208.5	-250.29	0,11	0,033	-	0,11	82 ←	24
79	-1058.5	-250.29	0,11	0,033	-	0,11	81 ←	24
80	-908.53	-250.29	0,11	0,033	-	0,11	80 ←	24
81	-758.53	-250.29	0,108	0,0325	-	0,108	79 ←	24
82	-608.53	-250.29	0,104	0,031	-	0,104	77 ←	24
83	-458.53	-250.29	0,095	0,0285	-	0,095	75 ←	24
84	-308.53	-250.29	0,083	0,025	-	0,083	71 ←	24
85	-158.53	-250.29	0,067	0,02	-	0,067	65 ↙	24
86	-8.53	-250.29	0,049	0,0147	-	0,049	51 ↙	24
87	141.47	-250.29	0,04	0,012	-	0,04	1 ↓	24
88	291.47	-250.29	0,047	0,0142	-	0,047	336 ↘	24
89	441.47	-250.29	0,069	0,0207	-	0,069	302 ↘	24
90	591.47	-250.29	0,088	0,026	-	0,088	292 →	22,8
91	741.47	-250.29	0,107	0,032	-	0,107	287 →	24
92	891.47	-250.29	0,116	0,035	-	0,116	283 →	24
93	1041.47	-250.29	0,12	0,036	-	0,12	281 →	24
94	1191.47	-250.29	0,118	0,0354	-	0,118	280 →	23,7
95	1341.47	-250.29	0,118	0,0354	-	0,118	279 →	24
96	-1358.5	-100.29	0,108	0,0324	-	0,108	88 ←	24
97	-1208.5	-100.29	0,11	0,033	-	0,11	88 ←	24
98	-1058.5	-100.29	0,112	0,0335	-	0,112	88 ←	24
99	-908.53	-100.29	0,112	0,0336	-	0,112	88 ←	24
100	-758.53	-100.29	0,11	0,033	-	0,11	88 ←	24
101	-608.53	-100.29	0,107	0,032	-	0,107	88 ←	24
102	-458.53	-100.29	0,098	0,0294	-	0,098	88 ←	24
103	-308.53	-100.29	0,086	0,026	-	0,086	88 ←	24
104	-158.53	-100.29	0,069	0,0207	-	0,069	88 ←	24
105	-8.53	-100.29	0,043	0,013	-	0,043	86 ←	24
106	141.47	-100.29	0,017	0,0052	-	0,017	351 ↓	24
107	291.47	-100.29	0,034	0,01	-	0,034	279 →	24
108	441.47	-100.29	0,069	0,0206	-	0,069	273 →	24
109	591.47	-100.29	0,092	0,0275	-	0,092	273 →	24
110	741.47	-100.29	0,106	0,0317	-	0,106	272 →	24
111	891.47	-100.29	0,114	0,034	-	0,114	272 →	24
112	1041.47	-100.29	0,119	0,0356	-	0,12	272 →	24
113	1191.47	-100.29	0,118	0,0355	-	0,118	272 →	24
114	1341.47	-100.29	0,117	0,035	-	0,117	272 →	24
115	-1358.5	49.71	0,108	0,0324	-	0,108	94 ←	24
116	-1208.5	49.71	0,11	0,033	-	0,11	95 ←	24
117	-1058.5	49.71	0,112	0,034	-	0,112	96 ←	24
118	-908.53	49.71	0,113	0,034	-	0,113	96 ←	24
119	-758.53	49.71	0,112	0,0335	-	0,112	98 ←	24
120	-608.53	49.71	0,105	0,0315	-	0,105	99 ←	23,4
121	-458.53	49.71	0,1	0,03	-	0,1	102 ←	24
122	-308.53	49.71	0,087	0,026	-	0,087	105 ←	24
123	-158.53	49.71	0,07	0,021	-	0,07	111 ←	24
124	-8.53	49.71	0,045	0,0134	-	0,045	123 ↖	24
125	141.47	49.71	0,021	0,0063	-	0,021	149 ↖	24
126	291.47	49.71	0,031	0,0093	-	0,031	219 ↗	24
127	441.47	49.71	0,061	0,0182	-	0,061	244 ↗	24
128	591.47	49.71	0,085	0,0254	-	0,085	253 →	24
129	741.47	49.71	0,1	0,03	-	0,1	257 →	24
130	891.47	49.71	0,11	0,033	-	0,11	260 →	24
131	1041.47	49.71	0,108	0,0324	-	0,108	262 →	22,6
132	1191.47	49.71	0,112	0,0337	-	0,112	263 →	23,3
133	1341.47	49.71	0,115	0,0345	-	0,115	264 →	24
134	-1358.5	199.71	0,106	0,032	-	0,106	100 ←	23,7
135	-1208.5	199.71	0,11	0,033	-	0,11	101 ←	24
136	-1058.5	199.71	0,112	0,034	-	0,112	103 ←	24
137	-908.53	199.71	0,113	0,034	-	0,113	104 ←	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
138	-758.53	199.71	0,112	0,0335	-	0,112	107 ←	24
139	-608.53	199.71	0,108	0,0325	-	0,108	110 ←	24
140	-458.53	199.71	0,098	0,0293	-	0,098	114 ↖	23,4
141	-308.53	199.71	0,088	0,0265	-	0,088	120 ↖	24
142	-158.53	199.71	0,071	0,0213	-	0,071	130 ↖	23,7
143	-8.53	199.71	0,054	0,016	-	0,054	145 ↖	24
144	141.47	199.71	0,042	0,0125	-	0,042	171 ↑	24
145	291.47	199.71	0,045	0,0135	-	0,045	200 ↑	24
146	441.47	199.71	0,061	0,0184	-	0,061	222 ↗	24
147	591.47	199.71	0,08	0,024	-	0,08	236 ↗	24
148	741.47	199.71	0,095	0,0285	-	0,095	244 ↗	24
149	891.47	199.71	0,106	0,032	-	0,106	249 →	24
150	1041.47	199.71	0,112	0,0335	-	0,112	253 →	24
151	1191.47	199.71	0,113	0,034	-	0,113	256 →	24
152	1341.47	199.71	0,113	0,034	-	0,113	258 →	24
153	-1358.5	349.71	0,106	0,032	-	0,106	105 ←	24
154	-1208.5	349.71	0,11	0,033	-	0,11	107 ←	24
155	-1058.5	349.71	0,112	0,0336	-	0,112	109 ←	24
156	-908.53	349.71	0,112	0,034	-	0,112	112 ←	24
157	-758.53	349.71	0,11	0,033	-	0,11	115 ↖	23,8
158	-608.53	349.71	0,108	0,0324	-	0,108	119 ↖	24
159	-458.53	349.71	0,102	0,0305	-	0,102	124 ↖	24
160	-308.53	349.71	0,091	0,0273	-	0,091	132 ↖	24
161	-158.53	349.71	0,08	0,024	-	0,08	142 ↖	24
162	-8.53	349.71	0,069	0,0206	-	0,069	156 ↖	24
163	141.47	349.71	0,062	0,0186	-	0,062	174 ↑	24
164	291.47	349.71	0,061	0,0182	-	0,061	193 ↑	24
165	441.47	349.71	0,069	0,0206	-	0,069	210 ↗	24
166	591.47	349.71	0,08	0,024	-	0,08	224 ↗	24
167	741.47	349.71	0,093	0,028	-	0,093	233 ↗	24
168	891.47	349.71	0,103	0,031	-	0,103	240 ↗	24
169	1041.47	349.71	0,108	0,0324	-	0,108	245 ↗	24
170	1191.47	349.71	0,104	0,031	-	0,104	248 →	22,8
171	1341.47	349.71	0,11	0,033	-	0,11	251 →	23,8
172	-1358.5	499.71	0,104	0,031	-	0,104	110 ←	24
173	-1208.5	499.71	0,102	0,0305	-	0,102	113 ↖	22,5
174	-1058.5	499.71	0,11	0,033	-	0,11	115 ↖	23,8
175	-908.53	499.71	0,112	0,0335	-	0,112	118 ↖	24
176	-758.53	499.71	0,11	0,033	-	0,11	122 ↖	24
177	-608.53	499.71	0,102	0,0306	-	0,102	127 ↖	22,8
178	-458.53	499.71	0,104	0,031	-	0,104	133 ↖	24
179	-308.53	499.71	0,097	0,029	-	0,097	140 ↖	24
180	-158.53	499.71	0,09	0,027	-	0,09	150 ↖	24
181	-8.53	499.71	0,083	0,025	-	0,083	162 ↑	24
182	141.47	499.71	0,079	0,0236	-	0,079	176 ↑	24
183	291.47	499.71	0,074	0,022	-	0,074	191 ↑	24
184	441.47	499.71	0,075	0,0224	-	0,075	204 ↗	23,4
185	591.47	499.71	0,08	0,024	-	0,08	216 ↗	22,8
186	741.47	499.71	0,094	0,028	-	0,094	225 ↗	24
187	891.47	499.71	0,1	0,03	-	0,1	232 ↗	24
188	1041.47	499.71	0,105	0,0315	-	0,105	238 ↗	24
189	1191.47	499.71	0,107	0,032	-	0,107	242 ↗	24
190	1341.47	499.71	0,108	0,0323	-	0,108	245 ↗	24
191	-1358.5	649.71	0,101	0,0304	-	0,1	115 ↖	23,8
192	-1208.5	649.71	0,108	0,032	-	0,108	118 ↖	24
193	-1058.5	649.71	0,11	0,033	-	0,11	121 ↖	24
194	-908.53	649.71	0,111	0,0334	-	0,11	124 ↖	24
195	-758.53	649.71	0,11	0,033	-	0,11	128 ↖	24
196	-608.53	649.71	0,11	0,033	-	0,11	133 ↖	24
197	-458.53	649.71	0,107	0,032	-	0,107	139 ↖	24
198	-308.53	649.71	0,103	0,031	-	0,103	147 ↖	24
199	-158.53	649.71	0,101	0,0304	-	0,1	155 ↖	24
200	-8.53	649.71	0,097	0,029	-	0,097	166 ↑	24
201	141.47	649.71	0,092	0,0276	-	0,092	177 ↑	24
202	291.47	649.71	0,083	0,025	-	0,083	189 ↑	23,4
203	441.47	649.71	0,085	0,0256	-	0,085	200 ↑	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
204	591.47	649.71	0,09	0,027	-	0,09	210 ↗	24
205	741.47	649.71	0,092	0,0277	-	0,092	219 ↗	23,4
206	891.47	649.71	0,1	0,03	-	0,1	226 ↗	24
207	1041.47	649.71	0,103	0,031	-	0,103	232 ↗	24
208	1191.47	649.71	0,104	0,031	-	0,104	236 ↗	23,8
209	1341.47	649.71	0,105	0,0316	-	0,105	240 ↗	24
210	-1358.5	799.71	0,101	0,0304	-	0,1	120 ↖	24
211	-1208.5	799.71	0,104	0,031	-	0,104	122 ↖	24
212	-1058.5	799.71	0,103	0,031	-	0,103	126 ↖	22,8
213	-908.53	799.71	0,108	0,032	-	0,108	129 ↖	23,4
214	-758.53	799.71	0,111	0,0333	-	0,11	134 ↖	24
215	-608.53	799.71	0,11	0,033	-	0,11	139 ↖	24
216	-458.53	799.71	0,11	0,033	-	0,11	145 ↖	24
217	-308.53	799.71	0,11	0,033	-	0,11	151 ↖	24
218	-158.53	799.71	0,105	0,0315	-	0,105	160 ↑	23,1
219	-8.53	799.71	0,106	0,032	-	0,106	169 ↑	24
220	141.47	799.71	0,102	0,0307	-	0,102	179 ↑	24
221	291.47	799.71	0,093	0,028	-	0,093	189 ↑	23,4
222	441.47	799.71	0,093	0,028	-	0,093	198 ↑	24
223	591.47	799.71	0,094	0,028	-	0,094	207 ↗	24
224	741.47	799.71	0,091	0,0274	-	0,091	215 ↗	22,8
225	891.47	799.71	0,1	0,03	-	0,1	221 ↗	24
226	1041.47	799.71	0,102	0,031	-	0,102	226 ↗	24
227	1191.47	799.71	0,104	0,031	-	0,104	231 ↗	24
228	1341.47	799.71	0,1	0,03	-	0,1	235 ↗	23,4
229	-1358.5	949.71	0,099	0,0296	-	0,099	124 ↖	23,7
230	-1208.5	949.71	0,103	0,031	-	0,103	127 ↖	24
231	-1058.5	949.71	0,105	0,0315	-	0,105	130 ↖	23,8
232	-908.53	949.71	0,11	0,033	-	0,11	134 ↖	24
233	-758.53	949.71	0,11	0,033	-	0,11	138 ↖	23,8
234	-608.53	949.71	0,106	0,032	-	0,106	143 ↖	22,8
235	-458.53	949.71	0,114	0,034	-	0,114	149 ↖	24
236	-308.53	949.71	0,115	0,0346	-	0,115	155 ↖	24
237	-158.53	949.71	0,116	0,035	-	0,116	163 ↑	24
238	-8.53	949.71	0,114	0,034	-	0,114	171 ↑	24
239	141.47	949.71	0,11	0,033	-	0,11	180 ↑	24
240	291.47	949.71	0,105	0,0314	-	0,105	189 ↑	24
241	441.47	949.71	0,1	0,03	-	0,1	197 ↑	24
242	591.47	949.71	0,096	0,029	-	0,096	204 ↗	23,4
243	741.47	949.71	0,1	0,03	-	0,1	211 ↗	24
244	891.47	949.71	0,101	0,0304	-	0,1	217 ↗	24
245	1041.47	949.71	0,102	0,0307	-	0,102	222 ↗	24
246	1191.47	949.71	0,102	0,031	-	0,102	227 ↗	24
247	1341.47	949.71	0,096	0,029	-	0,096	231 ↗	22,8

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.

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	-39,14	482,41	2	Точка в промзоне
2	221,51	473,37	2	Точка в промзоне
3	272,3	-117,72	2	Точка в промзоне
4	-91,22	-161,97	2	Точка в промзоне
5	84,07	830,45	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	736,2	239,39	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	392,97	-402,76	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-355,47	-309,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-521,34	425,93	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	597,2	359,2	2	Точка в жилой зоне
11	454,4	518	2	Точка в жилой зоне
12	285	729,7	2	Точка в жилой зоне
13	-164,8	-672,6	2	Точка в жилой зоне
14	-0,7	-635,6	2	Точка в жилой зоне

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	-1358,53	68,13	1451,24	68,13	1836,834	2	150	-

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, 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 "ԱԼ ԱՎՅՆԻՆԳ" ՍՊԸ, Սուկեհատի բազալիտի հանքավայր Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	3	100	4	31415,9	20	150 250	250 350	617,7	1,1	381,33 3	2908	6,41	3	1,3	315,97

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
2	4	3	100	3	23561,9	20	10 100	30 120	87,1	1,1	286	2908	4,4	3	1,19	273,64
3	4	5	90	6	38170,4	20	50 140	50 140	86,3	1,1	308,88	2908	3,2	3	0,243	473,96
4	4	5	90	6	38170,4	20	50 140	120 210	92,8	1,1	308,88	2908	3,2	3	0,243	473,96

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.	-39,14	482,41	2	0,083	2908	-	0,083	158 ↑ 24	1.1.2	0,065	78,1
2	Пром.	221,51	473,37	2	0,074	2908	-	0,074	184 ↑ 24	1.1.2	0,062	83,6
3	Пром.	272,3	-117,72	2	0,03	2908	-	0,03	288 → 24	1.1.2	0,017	57,7
4	Пром.	-91,22	-161,97	2	0,06	2908	-	0,06	75 ← 24	1.1.2	0,054	90,5
5	ОСЗЗ	84,07	830,45	2	0,106	2908	-	0,106	175 ↑ 24	1.1.2	0,067	63,3
6	ОСЗЗ	736,2	239,39	2	0,093	2908	-	0,093	241 ↗ 24	1.1.2	0,069	73,5
7	ОСЗЗ	392,97	-402,76	2	0,078	2908	-	0,078	329 ↘ 24	1.1.2	0,049	62,7
8	ОСЗЗ	-355,47	-309,79	2	0,08	2908	-	0,08	67 ↙ 22,8	1.1.2	0,067	84
9	ОСЗЗ	-521,34	425,93	2	0,105	2908	-	0,105	126 ↖ 24	1.1.2	0,072	68,9
10	Жил.	597,2	359,2	2	0,08	2908	-	0,08	224 ↗ 24	1.1.2	0,066	82,3
11	Жил.	454,4	518	2	0,078	2908	-	0,078	205 ↗ 24	1.1.2	0,066	84,7
12	Жил.	285	729,7	2	0,092	2908	-	0,092	189 ↑ 24	1.1.2	0,065	70,5
13	Жил.	-164,8	-672,6	2	0,083	2908	-	0,083	30 ↙ 24	1.1.2	0,069	83,1
14	Жил.	-0,7	-635,6	2	0,08	2908	-	0,08	17 ↓ 24	1.1.2	0,061	76,3

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	-1358.5	-850.29	0,1	2908	-	0,1	61 ↙	24
2	-1208.5	-850.29	0,103	2908	-	0,103	59 ↙	24
3	-1058.5	-850.29	0,105	2908	-	0,105	56 ↙	24
4	-908.53	-850.29	0,099	2908	-	0,099	52 ↙	22,8
5	-758.53	-850.29	0,102	2908	-	0,102	48 ↙	23,8
6	-608.53	-850.29	0,1	2908	-	0,1	43 ↙	24
7	-458.53	-850.29	0,097	2908	-	0,097	37 ↙	24
8	-308.53	-850.29	0,095	2908	-	0,095	30 ↙	24
9	-158.53	-850.29	0,096	2908	-	0,096	21 ↓	24
10	-8.53	-850.29	0,1	2908	-	0,1	11 ↓	24
11	141.47	-850.29	0,109	2908	-	0,11	1 ↓	24
12	291.47	-850.29	0,116	2908	-	0,116	351 ↓	24
13	441.47	-850.29	0,12	2908	-	0,12	341 ↓	24
14	591.47	-850.29	0,122	2908	-	0,122	332 ↘	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
15	741.47	-850.29	0,122	2908	-	0,122	324 ↘	24
16	891.47	-850.29	0,122	2908	-	0,122	317 ↘	24
17	1041.47	-850.29	0,12	2908	-	0,12	312 ↘	24
18	1191.47	-850.29	0,12	2908	-	0,12	307 ↘	24
19	1341.47	-850.29	0,116	2908	-	0,116	304 ↘	24
20	-1358.5	-700.29	0,092	2908	-	0,092	66 ↙	22,2
21	-1208.5	-700.29	0,106	2908	-	0,106	64 ↙	24
22	-1058.5	-700.29	0,106	2908	-	0,106	61 ↙	24
23	-908.53	-700.29	0,105	2908	-	0,105	58 ↙	24
24	-758.53	-700.29	0,102	2908	-	0,102	55 ↙	24
25	-608.53	-700.29	0,098	2908	-	0,098	50 ↙	24
26	-458.53	-700.29	0,093	2908	-	0,093	44 ↙	24
27	-308.53	-700.29	0,088	2908	-	0,088	37 ↙	24
28	-158.53	-700.29	0,085	2908	-	0,085	28 ↙	24
29	-8.53	-700.29	0,087	2908	-	0,087	15 ↓	24
30	141.47	-700.29	0,097	2908	-	0,097	2 ↓	24
31	291.47	-700.29	0,107	2908	-	0,107	349 ↓	24
32	441.47	-700.29	0,112	2908	-	0,112	337 ↘	24
33	591.47	-700.29	0,115	2908	-	0,115	327 ↘	24
34	741.47	-700.29	0,117	2908	-	0,117	318 ↘	23,8
35	891.47	-700.29	0,12	2908	-	0,12	311 ↘	24
36	1041.47	-700.29	0,114	2908	-	0,114	306 ↘	22,8
37	1191.47	-700.29	0,12	2908	-	0,12	302 ↘	24
38	1341.47	-700.29	0,117	2908	-	0,117	298 ↘	24
39	-1358.5	-550.29	0,103	2908	-	0,103	71 ←	24
40	-1208.5	-550.29	0,102	2908	-	0,102	70 ←	23,1
41	-1058.5	-550.29	0,1	2908	-	0,1	68 ←	22,5
42	-908.53	-550.29	0,106	2908	-	0,106	65 ↙	24
43	-758.53	-550.29	0,103	2908	-	0,103	62 ↙	24
44	-608.53	-550.29	0,098	2908	-	0,098	58 ↙	24
45	-458.53	-550.29	0,088	2908	-	0,088	53 ↙	23,3
46	-308.53	-550.29	0,083	2908	-	0,083	46 ↙	24
47	-158.53	-550.29	0,076	2908	-	0,076	36 ↙	24
48	-8.53	-550.29	0,071	2908	-	0,071	22 ↓	24
49	141.47	-550.29	0,081	2908	-	0,081	3 ↓	24
50	291.47	-550.29	0,094	2908	-	0,094	346 ↓	24
51	441.47	-550.29	0,099	2908	-	0,099	332 ↘	24
52	591.47	-550.29	0,104	2908	-	0,104	319 ↘	24
53	741.47	-550.29	0,112	2908	-	0,112	310 ↘	23,8
54	891.47	-550.29	0,119	2908	-	0,12	303 ↘	24
55	1041.47	-550.29	0,12	2908	-	0,12	299 ↘	24
56	1191.47	-550.29	0,12	2908	-	0,12	295 ↘	23,8
57	1341.47	-550.29	0,111	2908	-	0,11	292 →	22,8
58	-1358.5	-400.29	0,106	2908	-	0,106	77 ←	24
59	-1208.5	-400.29	0,108	2908	-	0,108	76 ←	24
60	-1058.5	-400.29	0,11	2908	-	0,11	74 ←	24
61	-908.53	-400.29	0,108	2908	-	0,108	72 ←	24
62	-758.53	-400.29	0,104	2908	-	0,104	70 ←	23,8
63	-608.53	-400.29	0,095	2908	-	0,095	67 ↙	22,8
64	-458.53	-400.29	0,089	2908	-	0,089	63 ↙	23,4
65	-308.53	-400.29	0,08	2908	-	0,08	57 ↙	24
66	-158.53	-400.29	0,07	2908	-	0,07	48 ↙	24
67	-8.53	-400.29	0,058	2908	-	0,058	32 ↙	24
68	141.47	-400.29	0,061	2908	-	0,061	3 ↓	24
69	291.47	-400.29	0,074	2908	-	0,074	342 ↓	24
70	441.47	-400.29	0,08	2908	-	0,08	322 ↘	24
71	591.47	-400.29	0,095	2908	-	0,095	308 ↘	24
72	741.47	-400.29	0,109	2908	-	0,11	299 ↘	24
73	891.47	-400.29	0,114	2908	-	0,114	294 ↘	23,4
74	1041.47	-400.29	0,12	2908	-	0,12	290 →	24
75	1191.47	-400.29	0,12	2908	-	0,12	288 →	24
76	1341.47	-400.29	0,118	2908	-	0,118	286 →	24
77	-1358.5	-250.29	0,099	2908	-	0,099	83 ←	22,5
78	-1208.5	-250.29	0,11	2908	-	0,11	82 ←	24
79	-1058.5	-250.29	0,11	2908	-	0,11	81 ←	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
80	-908.53	-250.29	0,11	2908	-	0,11	80 ←	24
81	-758.53	-250.29	0,108	2908	-	0,108	79 ←	24
82	-608.53	-250.29	0,104	2908	-	0,104	77 ←	24
83	-458.53	-250.29	0,095	2908	-	0,095	75 ←	24
84	-308.53	-250.29	0,083	2908	-	0,083	71 ←	24
85	-158.53	-250.29	0,067	2908	-	0,067	65 ↙	24
86	-8.53	-250.29	0,049	2908	-	0,049	51 ↙	24
87	141.47	-250.29	0,04	2908	-	0,04	1 ↓	24
88	291.47	-250.29	0,047	2908	-	0,047	336 ↘	24
89	441.47	-250.29	0,069	2908	-	0,069	302 ↘	24
90	591.47	-250.29	0,088	2908	-	0,088	292 →	22,8
91	741.47	-250.29	0,107	2908	-	0,107	287 →	24
92	891.47	-250.29	0,116	2908	-	0,116	283 →	24
93	1041.47	-250.29	0,12	2908	-	0,12	281 →	24
94	1191.47	-250.29	0,118	2908	-	0,118	280 →	23,7
95	1341.47	-250.29	0,118	2908	-	0,118	279 →	24
96	-1358.5	-100.29	0,108	2908	-	0,108	88 ←	24
97	-1208.5	-100.29	0,11	2908	-	0,11	88 ←	24
98	-1058.5	-100.29	0,112	2908	-	0,112	88 ←	24
99	-908.53	-100.29	0,112	2908	-	0,112	88 ←	24
100	-758.53	-100.29	0,11	2908	-	0,11	88 ←	24
101	-608.53	-100.29	0,107	2908	-	0,107	88 ←	24
102	-458.53	-100.29	0,098	2908	-	0,098	88 ←	24
103	-308.53	-100.29	0,086	2908	-	0,086	88 ←	24
104	-158.53	-100.29	0,069	2908	-	0,069	88 ←	24
105	-8.53	-100.29	0,043	2908	-	0,043	86 ←	24
106	141.47	-100.29	0,017	2908	-	0,017	351 ↓	24
107	291.47	-100.29	0,034	2908	-	0,034	279 →	24
108	441.47	-100.29	0,069	2908	-	0,069	273 →	24
109	591.47	-100.29	0,092	2908	-	0,092	273 →	24
110	741.47	-100.29	0,106	2908	-	0,106	272 →	24
111	891.47	-100.29	0,114	2908	-	0,114	272 →	24
112	1041.47	-100.29	0,119	2908	-	0,12	272 →	24
113	1191.47	-100.29	0,118	2908	-	0,118	272 →	24
114	1341.47	-100.29	0,117	2908	-	0,117	272 →	24
115	-1358.5	49.71	0,108	2908	-	0,108	94 ←	24
116	-1208.5	49.71	0,11	2908	-	0,11	95 ←	24
117	-1058.5	49.71	0,112	2908	-	0,112	96 ←	24
118	-908.53	49.71	0,113	2908	-	0,113	96 ←	24
119	-758.53	49.71	0,112	2908	-	0,112	98 ←	24
120	-608.53	49.71	0,105	2908	-	0,105	99 ←	23,4
121	-458.53	49.71	0,1	2908	-	0,1	102 ←	24
122	-308.53	49.71	0,087	2908	-	0,087	105 ←	24
123	-158.53	49.71	0,07	2908	-	0,07	111 ←	24
124	-8.53	49.71	0,045	2908	-	0,045	123 ↖	24
125	141.47	49.71	0,021	2908	-	0,021	149 ↖	24
126	291.47	49.71	0,031	2908	-	0,031	219 ↗	24
127	441.47	49.71	0,061	2908	-	0,061	244 ↗	24
128	591.47	49.71	0,085	2908	-	0,085	253 →	24
129	741.47	49.71	0,1	2908	-	0,1	257 →	24
130	891.47	49.71	0,11	2908	-	0,11	260 →	24
131	1041.47	49.71	0,108	2908	-	0,108	262 →	22,6
132	1191.47	49.71	0,112	2908	-	0,112	263 →	23,3
133	1341.47	49.71	0,115	2908	-	0,115	264 →	24
134	-1358.5	199.71	0,106	2908	-	0,106	100 ←	23,7
135	-1208.5	199.71	0,11	2908	-	0,11	101 ←	24
136	-1058.5	199.71	0,112	2908	-	0,112	103 ←	24
137	-908.53	199.71	0,113	2908	-	0,113	104 ←	24
138	-758.53	199.71	0,112	2908	-	0,112	107 ←	24
139	-608.53	199.71	0,108	2908	-	0,108	110 ←	24
140	-458.53	199.71	0,098	2908	-	0,098	114 ↖	23,4
141	-308.53	199.71	0,088	2908	-	0,088	120 ↖	24
142	-158.53	199.71	0,071	2908	-	0,071	130 ↖	23,7
143	-8.53	199.71	0,054	2908	-	0,054	145 ↖	24
144	141.47	199.71	0,042	2908	-	0,042	171 ↑	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
145	291.47	199.71	0,045	2908	-	0,045	200 ↑	24
146	441.47	199.71	0,061	2908	-	0,061	222 ↗	24
147	591.47	199.71	0,08	2908	-	0,08	236 ↗	24
148	741.47	199.71	0,095	2908	-	0,095	244 ↗	24
149	891.47	199.71	0,106	2908	-	0,106	249 →	24
150	1041.47	199.71	0,112	2908	-	0,112	253 →	24
151	1191.47	199.71	0,113	2908	-	0,113	256 →	24
152	1341.47	199.71	0,113	2908	-	0,113	258 →	24
153	-1358.5	349.71	0,106	2908	-	0,106	105 ←	24
154	-1208.5	349.71	0,11	2908	-	0,11	107 ←	24
155	-1058.5	349.71	0,112	2908	-	0,112	109 ←	24
156	-908.53	349.71	0,112	2908	-	0,112	112 ←	24
157	-758.53	349.71	0,11	2908	-	0,11	115 ↖	23,8
158	-608.53	349.71	0,108	2908	-	0,108	119 ↖	24
159	-458.53	349.71	0,102	2908	-	0,102	124 ↖	24
160	-308.53	349.71	0,091	2908	-	0,091	132 ↖	24
161	-158.53	349.71	0,08	2908	-	0,08	142 ↖	24
162	-8.53	349.71	0,069	2908	-	0,069	156 ↖	24
163	141.47	349.71	0,062	2908	-	0,062	174 ↑	24
164	291.47	349.71	0,061	2908	-	0,061	193 ↑	24
165	441.47	349.71	0,069	2908	-	0,069	210 ↗	24
166	591.47	349.71	0,08	2908	-	0,08	224 ↗	24
167	741.47	349.71	0,093	2908	-	0,093	233 ↗	24
168	891.47	349.71	0,103	2908	-	0,103	240 ↗	24
169	1041.47	349.71	0,108	2908	-	0,108	245 ↗	24
170	1191.47	349.71	0,104	2908	-	0,104	248 →	22,8
171	1341.47	349.71	0,11	2908	-	0,11	251 →	23,8
172	-1358.5	499.71	0,104	2908	-	0,104	110 ←	24
173	-1208.5	499.71	0,102	2908	-	0,102	113 ↖	22,5
174	-1058.5	499.71	0,11	2908	-	0,11	115 ↖	23,8
175	-908.53	499.71	0,112	2908	-	0,112	118 ↖	24
176	-758.53	499.71	0,11	2908	-	0,11	122 ↖	24
177	-608.53	499.71	0,102	2908	-	0,102	127 ↖	22,8
178	-458.53	499.71	0,104	2908	-	0,104	133 ↖	24
179	-308.53	499.71	0,097	2908	-	0,097	140 ↖	24
180	-158.53	499.71	0,09	2908	-	0,09	150 ↖	24
181	-8.53	499.71	0,083	2908	-	0,083	162 ↑	24
182	141.47	499.71	0,079	2908	-	0,079	176 ↑	24
183	291.47	499.71	0,074	2908	-	0,074	191 ↑	24
184	441.47	499.71	0,075	2908	-	0,075	204 ↗	23,4
185	591.47	499.71	0,08	2908	-	0,08	216 ↗	22,8
186	741.47	499.71	0,094	2908	-	0,094	225 ↗	24
187	891.47	499.71	0,1	2908	-	0,1	232 ↗	24
188	1041.47	499.71	0,105	2908	-	0,105	238 ↗	24
189	1191.47	499.71	0,107	2908	-	0,107	242 ↗	24
190	1341.47	499.71	0,108	2908	-	0,108	245 ↗	24
191	-1358.5	649.71	0,101	2908	-	0,1	115 ↖	23,8
192	-1208.5	649.71	0,108	2908	-	0,108	118 ↖	24
193	-1058.5	649.71	0,11	2908	-	0,11	121 ↖	24
194	-908.53	649.71	0,111	2908	-	0,11	124 ↖	24
195	-758.53	649.71	0,11	2908	-	0,11	128 ↖	24
196	-608.53	649.71	0,11	2908	-	0,11	133 ↖	24
197	-458.53	649.71	0,107	2908	-	0,107	139 ↖	24
198	-308.53	649.71	0,103	2908	-	0,103	147 ↖	24
199	-158.53	649.71	0,101	2908	-	0,1	155 ↖	24
200	-8.53	649.71	0,097	2908	-	0,097	166 ↑	24
201	141.47	649.71	0,092	2908	-	0,092	177 ↑	24
202	291.47	649.71	0,083	2908	-	0,083	189 ↑	23,4
203	441.47	649.71	0,085	2908	-	0,085	200 ↑	24
204	591.47	649.71	0,09	2908	-	0,09	210 ↗	24
205	741.47	649.71	0,092	2908	-	0,092	219 ↗	23,4
206	891.47	649.71	0,1	2908	-	0,1	226 ↗	24
207	1041.47	649.71	0,103	2908	-	0,103	232 ↗	24
208	1191.47	649.71	0,104	2908	-	0,104	236 ↗	23,8
209	1341.47	649.71	0,105	2908	-	0,105	240 ↗	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
210	-1358.5	799.71	0,101	2908	-	0,1	120 ↖	24
211	-1208.5	799.71	0,104	2908	-	0,104	122 ↖	24
212	-1058.5	799.71	0,103	2908	-	0,103	126 ↖	22,8
213	-908.53	799.71	0,108	2908	-	0,108	129 ↖	23,4
214	-758.53	799.71	0,111	2908	-	0,11	134 ↖	24
215	-608.53	799.71	0,11	2908	-	0,11	139 ↖	24
216	-458.53	799.71	0,11	2908	-	0,11	145 ↖	24
217	-308.53	799.71	0,11	2908	-	0,11	151 ↖	24
218	-158.53	799.71	0,105	2908	-	0,105	160 ↑	23,1
219	-8.53	799.71	0,106	2908	-	0,106	169 ↑	24
220	141.47	799.71	0,102	2908	-	0,102	179 ↑	24
221	291.47	799.71	0,093	2908	-	0,093	189 ↑	23,4
222	441.47	799.71	0,093	2908	-	0,093	198 ↑	24
223	591.47	799.71	0,094	2908	-	0,094	207 ↗	24
224	741.47	799.71	0,091	2908	-	0,091	215 ↗	22,8
225	891.47	799.71	0,1	2908	-	0,1	221 ↗	24
226	1041.47	799.71	0,102	2908	-	0,102	226 ↗	24
227	1191.47	799.71	0,104	2908	-	0,104	231 ↗	24
228	1341.47	799.71	0,1	2908	-	0,1	235 ↗	23,4
229	-1358.5	949.71	0,099	2908	-	0,099	124 ↖	23,7
230	-1208.5	949.71	0,103	2908	-	0,103	127 ↖	24
231	-1058.5	949.71	0,105	2908	-	0,105	130 ↖	23,8
232	-908.53	949.71	0,11	2908	-	0,11	134 ↖	24
233	-758.53	949.71	0,11	2908	-	0,11	138 ↖	23,8
234	-608.53	949.71	0,106	2908	-	0,106	143 ↖	22,8
235	-458.53	949.71	0,114	2908	-	0,114	149 ↖	24
236	-308.53	949.71	0,115	2908	-	0,115	155 ↖	24
237	-158.53	949.71	0,116	2908	-	0,116	163 ↑	24
238	-8.53	949.71	0,114	2908	-	0,114	171 ↑	24
239	141.47	949.71	0,11	2908	-	0,11	180 ↑	24
240	291.47	949.71	0,105	2908	-	0,105	189 ↑	24
241	441.47	949.71	0,1	2908	-	0,1	197 ↑	24
242	591.47	949.71	0,096	2908	-	0,096	204 ↗	23,4
243	741.47	949.71	0,1	2908	-	0,1	211 ↗	24
244	891.47	949.71	0,101	2908	-	0,1	217 ↗	24
245	1041.47	949.71	0,102	2908	-	0,102	222 ↗	24
246	1191.47	949.71	0,102	2908	-	0,102	227 ↗	24
247	1341.47	949.71	0,096	2908	-	0,096	231 ↗	22,8

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.

