

# «ԴՌԱԳՍՄԱՆ ՔՌԱՇ» ՍՊԸ

ԿՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ  
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ  
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՕՐԵՆ



Ա ՊԵՎՈՐԳՅԱՆ

ԵՐԵՎԱՆ – 2024

Կատարողների ցանկ՝

Անկախ փորձագետ՝ – Ա. Սահակյան

Համակարգչային հաշվարկը կատարվել է «Էկո ցենտր»

ծրագրի միջոցով «Էկոբարիք-աուդիտ» ՍՊԸ կողմից:

## ԱՆՆՈՏԱՑԻԱ

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

«ԴՌԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ հիմնականում զբաղվում է խճի ջարդման և մանրեցման աշխատանքներով:

Ձեռնարկությունն ունի մթնոլորտն աղտոտող 2 աղբյուր, որից արտանետվում է 1 վնասակար նյութ:

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է **58.172տ/տարի**, այդ թվում`

**Փոշի անօրգանական(SiO<sub>2</sub> 20 -70%)**

**- 58.172տ./տարի**

*Հաշվարկները կատարվել են 500 000 մ<sup>3</sup> 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 - **2326880**դրամ, հաշվարկը տես հավելված 2-ում:

«ԴՌԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ փաստացի արտանետումների ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկվել է օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ-ի հաշվարկը հավելված-1), որի արդյունքում պարզվել է, որ ձեռնարկության արտանետումները մեկ տարում գերազանցում են երկու հարյուր միլիոնից մինչև երկու միլիարդ մ<sup>3</sup> չափանիշը (**581.72**մլրդմ<sup>3</sup>/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:

## ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

### Անոտացիա

1. Տնտեսվարող սուբյեկտի մասին ընդհանուր տեղեկություններ - 6
2. Տնտեսվարող սուբյեկտի բնութագիրը որպես մթնոլորտային օդն աղտոտող աղբյուր - 9
3. Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը - 10
4. Ջարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը և բնութագիրը - 11
5. ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար աղտոտող նյութերի պարամետրերը - 12
6. ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար անհրաժեշտ ելակետային տվյալները - 14
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը - 15
8. Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները - 16
9. Մթնոլորտ ամենամեծ աղտոտումներ առաջացնող աղբյուրների ցուցակը - 17
10. ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր - 18
11. Աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու չափաքանակներ արտանետման թույլտվություն - 19
12. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ - 20
13. Արտանետումների վերահսկման և ՍԹԱ կատարման նպատակով նախատեսվող և իրականացվող միջոցառումներ - 21
14. Օգտագործված գրականություն - 28
  - Հավելվածներ`
    - ՕՊՕ-ի Հաշվարկը ըստ տվյալ ձեռնարկության-հավելված-1 - 22
    - Վնասի հատուցման հաշվարկը -հավելված-2 - 23
      - Ձեռնարկության պլան-սխեման
      - Ռելիեֆի գործակիցը
      - Կլիմայական տվյալներ
      - Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ
      - Մեքենայական հաշվարկներ

**1. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒՔՅԵԿՏԻ ՄԱՍԻՆ ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ**

«ԴՈԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ հիմնականում զբաղվում է շինարարական աշխատանքներով: Նշված աշխատանքներն իրականացնելու համար, իր ենթակայության տակ ունի խճի մանրեցման և ջարդման հանգույց:

Ձեռնարկությունը գտնվում է ՀՀ Կոտայքի մարզի, Արամուս գյուղի վերջնամասում, բնակելի տարածքից 1 կմ հեռավորության վրա:

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

Արտադրական բոլոր գործողությունները կատարվում են մեկ տարածքի վրա: Համաձայն CH-245-71 արտադրատարածքը 50մ սանիտարա-պաշտպանական գոտով պատկանում են V դասին:

Պետ. ռեգիստրի գրանցման համարը՝ 278.110.1135840, տրված 07.08.2020թ.

***Իրավաբանական հասցեն՝***

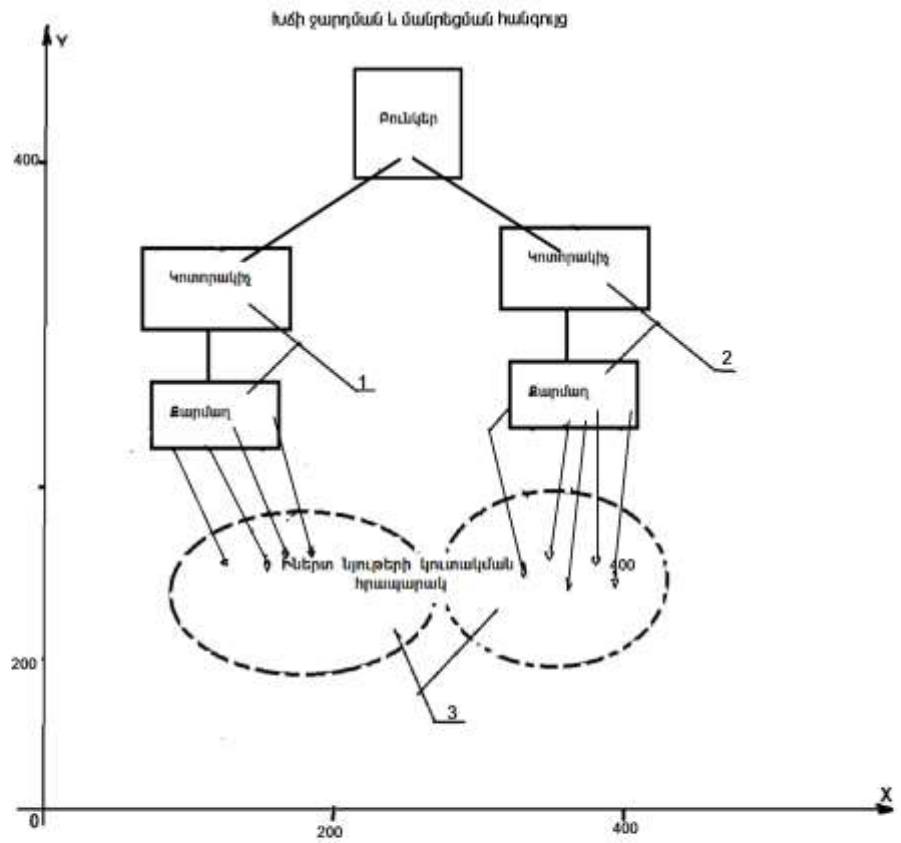
***ք. Երևան, Խորենացու փող. 231/8***

***Գործունեության հասցեն՝***

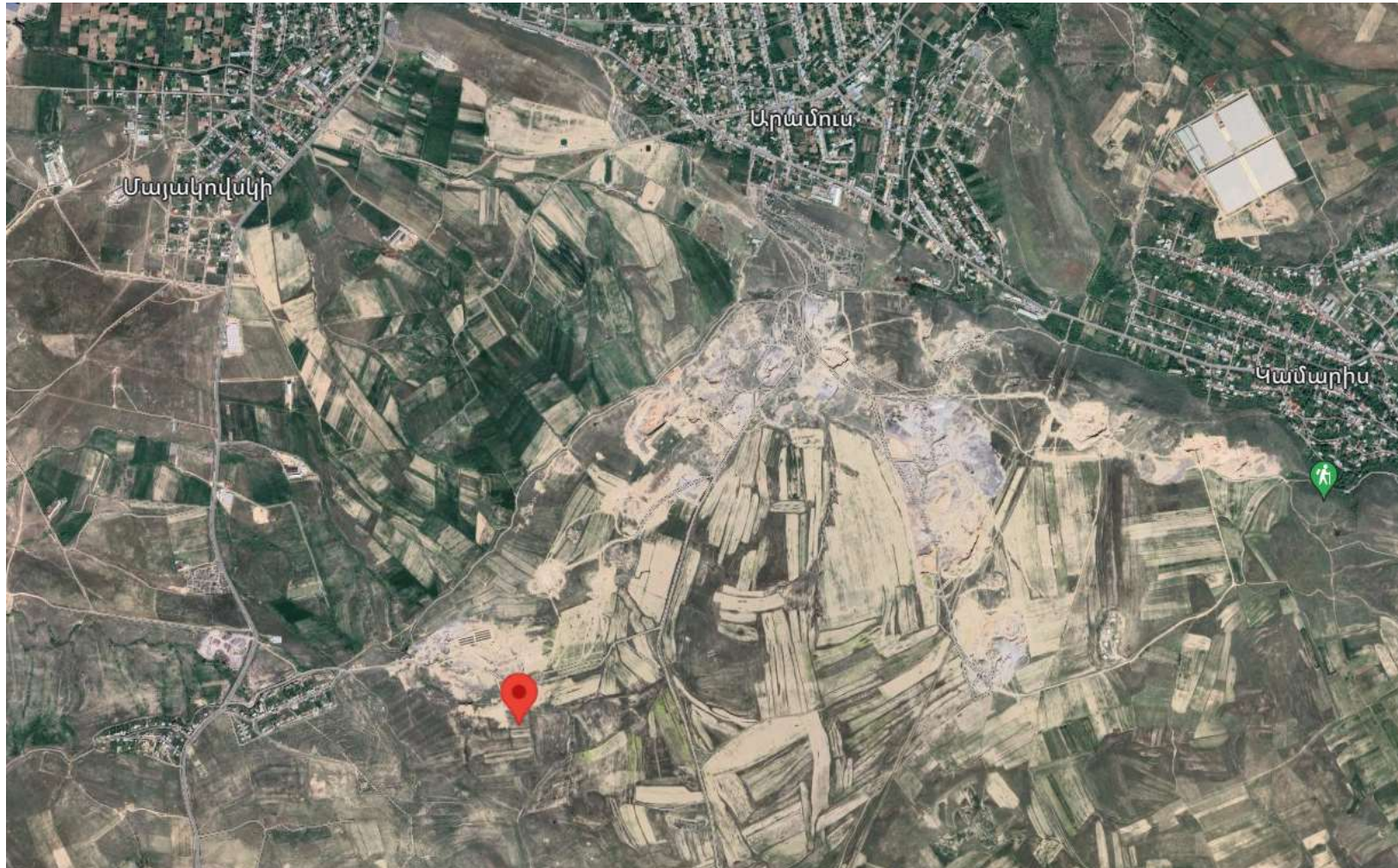
***ՀՀ Կոտայքի մարզ, գյուղ Արամուս***

***07-013-0235-0050 ծածկագրով հողամաս,***

**ՍԽԵՄԱ**  
 Վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների  
 «ԴՈԱԳԱՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ  
 Մ 1 : 2000



Տեղանքի իրավիճակային քարտեզ  
«ԴՈԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ



«ԴՈԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ



**2. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒՔՅԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ  
ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕՂՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂՔՅՈՒՐ**

«ԴՈԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ հիմնականում զբաղվում է բազալտե խճի ջարդման և մանրեցման աշխատանքներով:

Աշխատանքային գործընթացում մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի հիմնական աղբյուր են հանդիսանում`

- *խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցը*

***Արտադրության բնութագիրը`***

- *խճի ջարդման և մանրեցման հանգույցում* տեղադրված են խճի մանրեցման հոսքագիծ` խճի ընդունման բունկեր – 1հատ, կոտորակիչ – 2հատ, քարմաղ - 2հատ, որտեղ կատարվում են քարերի ջարդման-տեսակավորման աշխատանքներ, բեկորների պահեստավորում, որից հետո հումքը լցվում է ընդունման բունկերներ և ժապավենային փոխադրիչի միջոցով հումքը տրվում է կոտորակիչներ, տեսակավարող մաղեր, որտեղից հետո ըստ ֆրակցիաների պահեստավորվում է:

խճի տարեկան արտադրողականությունը կազմում է 500000մ<sup>3</sup>:

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

Արտանետվում է անօրգանական փոշի N 1, 2 աղբյուրներից:

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

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

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

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

3. ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆԿԱՆԱՑԱՆԿԸ

Աղյուսակ 1

Նյութի անվանումը	Սթեխ միանգամյա առավելագույն, մգ/մ <sup>3</sup>	Նյութի արտանետումները, տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO <sub>2</sub> 20-70%)	0.3	58.172

Գումարային հատկության նյութեր չկան

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

**ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2.**

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

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

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

Աղյուսակ 3

Արտադրություն, արտադրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները		Աշխատաժամը տարում		Արտանետման աղբյուրների անվանումը		Աղբյուրների քանակը		Աղբյուրի կարգաթիվը		
	Անվանումը	Քանակը									
		ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
<i>Խճի ջարդման և մանրեցման երկու հանգույց</i>	Խճի կուտակման հրապարակ բունկեր Կոտորակիչ Քարմաղ ժապ. փոխադրիչ	1 1 2 2 9		2400		անկազմակերպ		1		1	
	Իներտ նյութերի կուտուտակման հրապարակ	2		4800		անկազմակերպ		1		2	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Աղբյուրի Տրամագիծը, մ		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերը արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ <sup>3</sup> /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		6		100		6.0		47123,9		20	
2		8		100		4.0		31415,9		20	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Կոորդինատները քարտեզում, մ				Գագերը մաքրող սարքերի անվանումը		Մաքրվող նյութերը		Մաքրման միջին աստիճանը		
		Կետային աղբյուրի, աղբյուրների խմբի կենտրոնի կամ գծային աղբ. 1-ին ծայրի		գծային աղբյուրի 2-րդ ծայրի				Ապահովվածության գործակիցը %		Մաքրման առավելագույն չափը, %		
ՆԿ	Հ	X1	Y1	X2	Y2	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	
11	12	23	24	25	26	27		28	29	30	31	32
1		50	150	150	250							
2		80	40	180	140							

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը	Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումները						ԱԹԱ հասնելու տարին
		ՆԿ			Հ (ՍԹԱ)			
		գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	գ/վրկ	մգ/մ3	տ/տ	
1	Փոշի անօրգանական (SiO <sub>2</sub> –20 -70%)	2.451	0.052	21.172	2.451	0.052	21.172	2024
2	Փոշի անօրգանական (SiO <sub>2</sub> –20 -70%)	2.141	0.068	37.0	2.141	0.068	37.0	2024

ՆԿ՝ ներկա վիճակ, Հ՝ հեռանկար

**6. ՄԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ  
ԱՆՀՐԱԺԵՆՏ ԵՒԱԿԵՏԱՅԻՆ ՏՎՅԱԼՆԵՐԸ**

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

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

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

Ֆոնային աղտոտվածության տվյալները վերցվել են ՀՀ Շրջակա միջավայրի նախարարության կայք էջից՝ ըստ բնակչության թվաքանակի կատարված հաշվարկի՝ փոշի - 0.2մգ/մ<sup>3</sup> (փոշու ֆոնի տվյալները ներկայացված է 0.5մգ/մ<sup>3</sup> ՍԹԿ ունեցող չտարբերակված փոշիների՝ այսինքն կախված մասնիկների համար), ազոտի երկօքսիդ - 0.008մգ/մ<sup>3</sup>, ածխածնի օքսիդ - 0.4 մգ/մ<sup>3</sup>, ծծմբային անհիդրիդ- 0.02 մգ/մ<sup>3</sup>:

Համակարգչային հաշվարկը կատարվել է առանց ֆոնային աղտոտվածության տվյալների:

**7. ԿՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿ**

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» հնակարգչային ծրագրով:

Գետնամերձ խտությունների բաշխման որոշումը կատարվել է 1000 x 1000մ քառակուսում 50մ քայլով:

**ՕՂԵՐԵՎՈՒԹԱՔԱՆԱԿԱՆ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ԵՎ ԳՈՐԾԱԿԻՑՆԵՐԸ, ՈՐՈՆՔ ԲՆՈՐՈՇՈՒՄ ԲՆԱԿԵԼԻ ՏԱՐԱԾՔԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏՈՒՄ ԿՆԱՍԱԿԱՐ 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**

<b>ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԻ ԱՆՎԱՆՈՒՄԸ</b>	<b>ԱՐԺԵՔԸ</b>
Մթնոլորտի ստրատիֆիկացիայի գործակիցը, A	200
Տեղանքի ռելիեֆի գործակիցը (հաշվարկված համաձայն կողմնորոշչի)	1.0
Տարվա ամենաշոգ ամսվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը T °C	28.4°C
Միջին տարեկան քամիների վարդը 8 ուղղություններով (ռումբ %)	
Հյուսիս	19
Հյուսիս-արևելք	40
Արևելք	13
Հարավ-արևելք	2
Հարավ	5
Հարավ-արևմուտք	8
Արևմուտք	6
Հյուսիս-արևմուտք	7
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3.5 մ/վրկ
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	24 մ/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 0.05ՍԹԽ աղտոտվածությամբ տարածքները, իսկ ցանցի քայլը թույլ է տալիս գնահատելու աղտոտվածությունն կազմակերպության տարածքի եզրին, սանիտարապաշտպանական գոտու սահմանի եզրին և ամենամոտ բնակելի տարածքներում: Տես. «Էկո ցենտր» համակարգչային ծրագրի հաշվարկը:

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

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

**Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիաներ**

**Աղյուսակ 5**

<b>Նյութի անվանումը</b>	<b>Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիաները ՍԹԿ</b>			
			<b>մասնաբաժնով</b>	
	<b>Արտադրահրապարակի եզրին</b>		<b>Ամենամոտ բնակավայրի եզրին</b>	
	<b>Ֆոնային կոնցենտրացիայի հետ միասին</b>	<b>Առանց ֆոնային կոնցենտրացիայի</b>	<b>Ֆոնային կոնցենտրացիայի հետ միասին</b>	<b>Առանց ֆոնային կոնցենտրացիայի</b>
Փոշի անօրգանական (SiO <sub>2</sub> 20 -70%)	-	Cs= 0.023 ՍԹԿ 0.007 մգ/մ <sup>3</sup> X= -1031.7մ, Y= -1294.4 մ	-	Cs= 0.003ՍԹԿ 0.007 մգ/մ <sup>3</sup> X=-158.1մ, Y=-49.42 մ



**9. ՄՅՆՈՒՈՐՏԻ 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 ՀԱՍՆԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

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	2.451	21.172	2.451	21.172
2	2	2024	2.141	37.0	2.141	37.0
	<b>Ընդամենը</b>	<b>2024</b>	<b>4.592</b>	<b>58.172</b>	<b>4.592</b>	<b>58.172</b>

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. ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ  
 «ԴՈԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ  
 ԶԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏԿՈՒԹՅՈՒՆ

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 6.

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը	
	գ/կրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO <sub>2</sub> –20-70%)	4.592	58.172

**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. ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՎԵՐԱՀՍԿՄԱՆ ԵՎ ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ  
ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՂ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՂ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ**

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

**«ԴՌԱԳՍՄԱՆ ՔՈՒՇ» ՍՊԸ  
ՕՊՕ-ի ՀԱՇՎԱՐԿԸ**

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

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

$$\text{ՕՊՕ} = \sum \frac{n U_i}{i U_{\text{ԹԿ}_i}}$$

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

- $U_i$ -ն  $i$ -րդ նյութի տարեկան առավելագույն արտանետումն է համապատասխանաբար մեկ տարում կամ վարկյանում ըստ տեխնոլոգիական կանոնակարգի (մգ/տարի կամ մգ վրկ),
- $U_{\text{ԹԿ}_i}$ -ն  $i$ -րդ նյութի համապատասխանաբար միջին օրական կամ առավելագույն միանվագ սահմանային թույլատրելի խտությունն է՝ (մգ/ մ<sup>3</sup>):

**ՕՊՕ-ն հաշվարկվել է՝**

**ԱՐՏՈՏՈՂ (ՎՆԱՍԱԿԱՐ) ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐ**

Նյութի անվանումը	Արտանետման քանակը, տոն/տարի	ՕՊՕ մլդն խոր.մ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO <sub>2</sub> 20 -70%)	58.172	(58.172x 10 <sup>9</sup> ) : 0.1= 581.72

ՕՊՕ-ն գերազանցում է 2 մլրդ/մ<sup>3</sup> շեմը (581.72մլրդմ<sup>3</sup>/տարի), ապա ընկերությունը պետք է մշակի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվներ՝ արտանետման աղբյուրներ կամ դրանց խմբերի համար:

**«ԴՌԱԳՍՄԱՆ ՔՈԱՇ» ՍՊԸ**  
**գործունեությունից արտանետումների հետևանքով**  
**շրջակա միջավայրին հասցվելիք**  
**Վնասի մեծության հաշվարկ**

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

$$Ա2 = Շգ \cdot \Phi g \cdot \sum \rho_1 \cdot \Psi_1$$

որտեղ`

Շգ - աղտոտող աղբյուրի շրջապատի գործակիցն է` - 4

Փg - փոխանցման գործակիցն է` - 1000 դրամ

Ψ<sub>1</sub>– նյութի համեմատական վնասակարության մեծությունն է

ρ<sub>1</sub> – տվյալ նյութի արտանետումների քանակի հետ կապված գործակիցն է, որը հաշվում են հետևյալ բանաձևով`

$$\rho_1 = q \cdot / 3S\omega_1 - 2U\theta U /$$

որտեղ`

q - անշարժ աղբյուրների համար – 1

Sω - տվյալ նյութի արտանետման քանակն է

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

Նյութի անվանումը	ρ <sub>1</sub> տոննա	Շգ	Փg դրամ	Ψ <sub>1</sub>	Ա դրամ
Փոշի անօրգանական (SiO <sub>2</sub> –20-70%)	58.172	4	1000	10	2326880

ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

«ՂՈՒԱԳՍՄԱՆ ՔՈՒԱՇ» ՍՊԸ

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

$\Gamma$  – չափողականություն չունեցող, տեղանքի ազդեցությունը հաշվառող գործակիցն է: Հարթ կամ թույլ անկում ունեցող տարածքների համար, երբ 1կմ. վրա անկումը չի գերազանցում 50մ:

$\Gamma$  գործակիցը կարելի է ընդունել միավորին հավասար  $\Gamma = 1$  (ՕՆԴ - 86 էջ 5):

Ձեռնարկությունը գտնվում է հարթ տարածքի վրա, աղբյուրի ամենաբարձ խողովակը 8 մ է: Մինչև 1կմ հեռավորության վրա  $\Delta H$ -ը չի գերազանցում 50մ, ուստի՝

$$\Gamma = 1$$



ՀՀ ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱՎԱՅՐԻ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ

«ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱՎԱՅՐԻ ՎՐԱ ՆԵՐԳՈՐԾՈՒԹՅԱՆ ՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ»

ՀԱՅԷԿՈՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳ

ՀՀ ԲՆԱԿԱՎԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈՂՈՐՏԱՅԻՆ ՕՐՆ  
ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՅԻԱՆԵՐ

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 <sup>3</sup> )			
	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
<b>&lt; 10</b>	<b>0,2</b>	<b>0,02</b>	<b>0,008</b>	<b>0,4</b>

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  
«ՀԻՂՐՈՕՂԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆՈՒԹՅԱՆ ԵՎ ՄՈՆԻԹՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ» ՊՈԱԿ  
ՏՆՕՐԵՆ**

« 29 » 06 2020 թ.

N° 08/ԱԱ - 125

«Էկոբարիք-ատլիտ» ՍՊԸ տնօրեն  
պարոն Ա.Միրզախանյանին

Ի պատասխան Ձեր 23. 06.2020 թ. գրության

Հարգելի պարոն Միրզախանյան

Կոտայքի մարզի Բալահովիտ և Արամուս համայնքներում օդերևութաբանական  
Դիտարկումներ չեն կատարվում:

Տրամադրում եմ Բալահովիտ և Արամուս համայնքների մոտակա ԱԻՆ ըստ  
Շրջակա միջավայրի նախարարության «Հիդրոօդերևութաբանության և մոնիթորինգի  
կենտրոն» ՊՈԱԿ-ի Եղվարդ օդերևութաբանական կայանի տվյալների հետևյալ  
արժեքները.

Մթնոլորտի ստրատիֆիկացիայի գործակիցը	200
Տարվա ամենաշոգ ամսվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը T°C	28.4
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3.5
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	Անդորր
19	40	13	2	5	8	6	7	52

Հարգանքով՝  
Տնօրենի ժ/պ

L. Ագիգյան

Սպասարկման և մարկետինգի բաժին  
Նորա Հանրայան 012-31-79-13

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



ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ ՀԱՆՐԱՊԵՏՈՒԹՅԱՆ  
ԱՐԳԱՐԱԿԱՏՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ  
ԻՐԱՎԱԲԱՆԱԿԱՆ ԱՆՁԱՆՑ ՊԵՏԱԿԱՆ ՈՒԿՅԱԾՑ

ՊԵՏԱԿԱՆ ՄԻՇՈՂԱԿԱՆ ԳԿՄԵՆՅՈՒՄՆԵՑԱՆԻՑ ԲԱՂՎԱԾԻՔ առ 2023-12-11

«ԴՈԱԳՍՄԱՆ ՔՈՒՇ»

Սահմանափակ պատասխանատվությամբ ընկերություն (ՍՊԸ)

Գրանցման համար	278.110.1135840
Հիմնադրման տարի	2020
Գրանցման ամսաթիվ	2020-07-08
Գործունեության ժամկետ	Անժամկետ
Կարգավիճակ	Իրավաբանական անձի (տնտեսական գործընթացում գտնվելու կամ գործունեության (գոյության) դադարման մասին պետական միասնական գրանցամատյանում տեղեկություններ գրառված չլինելու) վիճակում
Իրավաբանական անձի ծածկագիր (ՉԿԴ)	52232620
Հարկ վճարողի հաշվառման համար (ՀՎՀՀ)	00491992
Սոցիալական վճարների պարտավորությունների անձնական հաշվի ցարտի համար (Սոցիալապահպանության ծածկագիր)	44115840
Է. փոստ	-
Կայք	-
Գտնվելու վայրը	
Հասցե	ԽՈՐԵՆԱՑՈՒ Փ. / 231/8 2. ԵՐԵՐՈՒՆԻ 0008 ԵՐԵՎԱՆ ԵՐԵՎԱՆ ՀԱՅԱՍՏԱՆ
Հեռախոս	-
Գործադիր մարման ղեկավար	
Պաշտոն	Տնօրեն
Անուն Ազգանուն	ԱՐԹՈՒՐ ԳԵՎՈՐԳՅԱՆ ՍԱՀԱԾԻ
Անձնագրային տվյալներ	AY0207028 2022-05-05 009
Հասցե	ԽՈՐԵՆԱՑՈՒ Փ. / 231/8 ԵՐԵՐՈՒՆԻ 0008 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 Гидрометеоздат -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 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»
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: «Глицинін Рнш» УПЦ

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: **28,4**;

коэффициент рельефа: **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 <sup>3</sup>			
			максимально- разовая	средне- суточная	ОБУВ	используется в расчете
1	2	3	4	5	6	7
2908	Пыль неорганическая: SiO <sub>2</sub> 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	2,66	111,33	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	198,54	-84,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	2,66	-245,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	-158,09	-49,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	-80,11	3,25	2	Точка в промзоне
6	119,83	4,91	2	Точка в промзоне
7	120,68	-136,51	2	Точка в промзоне
8	-79,44	-138,17	2	Точка в промзоне

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 <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1781,74	-16,94	1693,68	-16,94	2554,842	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
<b>Объект:</b> 1. Объект №1 <<Γησιφιωνίη Πηχη>> ΟΤΕ							
<b>Площадка:</b> 1. Площадка №1							
<b>Цех:</b> 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 January	31 December	-	-
2	+	+	-	01 January	31 December	-	-

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

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

**Таблица № 1.1.5 - Параметры источников загрязнения атмосферы**

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диам етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма-ксиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	шири на, 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
<b>Объект:</b> 1. Объект №1 <<Γησιφιωνίη Πηχη>> ΟΤΕ																
<b>Площадка:</b> 1. Площадка №1																
<b>Цех:</b> 1. Цех №1																
1	4	6	100	6	47123,9	20	50 150	150 250	100	1	286	2908	2,451	3	0,12	547,28
2	4	8	100	4	31415,9	20	80 180	40 140	100	1	143	2908	2,141	3	0,106	515,98

## 1.2 Расчет загрязнения по веществу «2908. Пыль неорганическая: SiO<sub>2</sub> 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/м<sup>3</sup>, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 2 (в том числе: организованных - 2, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 2; 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 4,592 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 8, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 432).

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

- на границе СЗЗ **0,003**, которая достигается в точке № 4 X=-158,09 Y=-49,42, при направлении ветра 98°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,003.

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	2,66	111,33	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	198,54	-84,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	2,66	-245,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	-158,09	-49,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	-80,11	3,25	2	Точка в промзоне
6	119,83	4,91	2	Точка в промзоне
7	120,68	-136,51	2	Точка в промзоне
8	-79,44	-138,17	2	Точка в промзоне

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 <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1781,74	-16,94	1693,68	-16,94	2554,842	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	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 <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Объект:</b> 1. Объект №1 <<Гришқидиш Елш2>> УЎС <b>Площадка:</b> 1. Площадка №1 <b>Цех:</b> 1. Цех №1																
1	4	6	100	6	47123,9	20	-29.44 -30.11	-137.93 3.49	100	1	286	2908	2,451	3	0,12	547,28
2	4	8	100	4	31415,9	20	70.68 69.83	-136.81 4.61	100	1	143	2908	2,141	3	0,106	515,98

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	ОСЗЗ	2,66	111,33	2	0,002	0,00073	-	0,002	161 ↑ 24	1.1.2	0,002	99,2
2	ОСЗЗ	198,54	-84,54	2	0,003	0,00086	-	0,003	279 → 24	1.1.1	0,002	62,4
3	ОСЗЗ	2,66	-245,3	2	0,002	0,00074	-	0,002	19 ↓ 24	1.1.2	0,002	99,2
4	ОСЗЗ	-158,09	-49,42	2	0,003	0,00095	-	0,003	98 ← 24	1.1.2	0,002	69,6
5	Пром.	-80,11	3,25	2	0,002	0,00065	-	0,002	122 ↖ 24	1.1.2	0,002	76,5
6	Пром.	119,83	4,91	2	0,002	0,0006	-	0,002	237 ↗ 24	1.1.1	0,001	72,7
7	Пром.	120,68	-136,51	2	0,002	0,00059	-	0,002	302 ↘ 24	1.1.1	0,001	72,7
8	Пром.	-79,44	-138,17	2	0,002	0,00066	-	0,002	57 ↙ 24	1.1.2	0,002	76,4

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	-1781.7	-1294.4	0,022	0,0065	-	0,022	56 ↙	24
2	-1631.7	-1294.4	0,022	0,0066	-	0,022	54 ↙	24
3	-1481.7	-1294.4	0,022	0,0067	-	0,022	51 ↙	24
4	-1331.7	-1294.4	0,022	0,0066	-	0,022	48 ↙	23,4
5	-1181.7	-1294.4	0,023	0,0069	-	0,023	45 ↙	24
6	-1031.7	-1294.4	0,023	0,0069	-	0,023	41 ↙	24
7	-881.74	-1294.4	0,022	0,0065	-	0,022	37 ↙	22,8
8	-731.74	-1294.4	0,023	0,0069	-	0,023	32 ↙	24
9	-581.74	-1294.4	0,023	0,0068	-	0,023	27 ↙	24
10	-431.74	-1294.4	0,022	0,0067	-	0,022	21 ↓	24
11	-281.74	-1294.4	0,022	0,0066	-	0,022	15 ↓	24
12	-131.74	-1294.4	0,022	0,0065	-	0,022	8 ↓	24
13	18.26	-1294.4	0,022	0,0065	-	0,022	1 ↓	24
14	168.26	-1294.4	0,021	0,0063	-	0,021	354 ↓	23,4
15	318.26	-1294.4	0,022	0,0066	-	0,022	347 ↓	24
16	468.26	-1294.4	0,022	0,0066	-	0,022	341 ↓	24
17	618.26	-1294.4	0,021	0,0063	-	0,021	335 ↘	22,8



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
18	768.26	-1294.4	0,023	0,0068	-	0,023	329 ↘	24
19	918.26	-1294.4	0,023	0,0069	-	0,023	324 ↘	24
20	1068.26	-1294.4	0,023	0,007	-	0,023	320 ↘	24
21	1218.26	-1294.4	0,023	0,0069	-	0,023	316 ↘	24
22	1368.26	-1294.4	0,023	0,0068	-	0,023	313 ↘	24
23	1518.26	-1294.4	0,021	0,0064	-	0,021	310 ↘	23,1
24	1668.26	-1294.4	0,021	0,0062	-	0,021	307 ↘	22,8
25	-1781.7	-1144.4	0,022	0,0065	-	0,022	59 ↙	24
26	-1631.7	-1144.4	0,022	0,0067	-	0,022	57 ↙	24
27	-1481.7	-1144.4	0,023	0,0068	-	0,023	55 ↙	24
28	-1331.7	-1144.4	0,022	0,0065	-	0,022	52 ↙	22,8
29	-1181.7	-1144.4	0,023	0,0069	-	0,023	49 ↙	24
30	-1031.7	-1144.4	0,023	0,007	-	0,023	45 ↙	24
31	-881.74	-1144.4	0,023	0,0068	-	0,023	40 ↙	24
32	-731.74	-1144.4	0,021	0,0063	-	0,021	36 ↙	22,8
33	-581.74	-1144.4	0,022	0,0066	-	0,022	30 ↙	24
34	-431.74	-1144.4	0,021	0,0064	-	0,021	24 ↙	24
35	-281.74	-1144.4	0,021	0,0062	-	0,021	17 ↓	24
36	-131.74	-1144.4	0,02	0,0059	-	0,02	9 ↓	23,4
37	18.26	-1144.4	0,02	0,006	-	0,02	1 ↓	24
38	168.26	-1144.4	0,02	0,0061	-	0,02	353 ↓	24
39	318.26	-1144.4	0,021	0,0062	-	0,021	346 ↓	24
40	468.26	-1144.4	0,021	0,0063	-	0,021	338 ↓	24
41	618.26	-1144.4	0,022	0,0065	-	0,022	332 ↘	23,9
42	768.26	-1144.4	0,022	0,0067	-	0,022	326 ↘	24
43	918.26	-1144.4	0,023	0,0068	-	0,023	321 ↘	24
44	1068.26	-1144.4	0,023	0,0069	-	0,023	316 ↘	24
45	1218.26	-1144.4	0,023	0,007	-	0,023	312 ↘	24
46	1368.26	-1144.4	0,022	0,0067	-	0,022	309 ↘	23,4
47	1518.26	-1144.4	0,023	0,0068	-	0,023	306 ↘	24
48	1668.26	-1144.4	0,022	0,0067	-	0,022	303 ↘	24
49	-1781.7	-994.36	0,021	0,0064	-	0,021	63 ↙	23,3
50	-1631.7	-994.36	0,022	0,0067	-	0,022	61 ↙	24
51	-1481.7	-994.36	0,023	0,0068	-	0,023	59 ↙	24
52	-1331.7	-994.36	0,023	0,007	-	0,023	56 ↙	24
53	-1181.7	-994.36	0,022	0,0065	-	0,022	53 ↙	22,8
54	-1031.7	-994.36	0,023	0,0069	-	0,023	49 ↙	24
55	-881.74	-994.36	0,023	0,0068	-	0,023	45 ↙	24
56	-731.74	-994.36	0,021	0,0062	-	0,021	40 ↙	23,1
57	-581.74	-994.36	0,021	0,0063	-	0,021	34 ↙	24
58	-431.74	-994.36	0,02	0,006	-	0,02	27 ↙	24
59	-281.74	-994.36	0,019	0,0057	-	0,019	19 ↓	24
60	-131.74	-994.36	0,018	0,0055	-	0,018	11 ↓	24
61	18.26	-994.36	0,018	0,0054	-	0,018	1 ↓	24
62	168.26	-994.36	0,017	0,0051	-	0,017	352 ↓	22,8
63	318.26	-994.36	0,019	0,0056	-	0,019	343 ↓	24
64	468.26	-994.36	0,02	0,0059	-	0,02	335 ↘	24
65	618.26	-994.36	0,021	0,0062	-	0,021	328 ↘	24
66	768.26	-994.36	0,02	0,0061	-	0,02	322 ↘	22,8
67	918.26	-994.36	0,022	0,0067	-	0,022	317 ↘	24
68	1068.26	-994.36	0,023	0,0069	-	0,023	312 ↘	24
69	1218.26	-994.36	0,023	0,007	-	0,023	308 ↘	24
70	1368.26	-994.36	0,021	0,0064	-	0,021	305 ↘	22,2
71	1518.26	-994.36	0,023	0,0069	-	0,023	302 ↘	24
72	1668.26	-994.36	0,023	0,0068	-	0,023	300 ↘	24
73	-1781.7	-844.36	0,021	0,0063	-	0,021	67 ↙	22,8
74	-1631.7	-844.36	0,023	0,0068	-	0,023	65 ↙	24
75	-1481.7	-844.36	0,022	0,0067	-	0,022	63 ↙	23,3
76	-1331.7	-844.36	0,023	0,007	-	0,023	60 ↙	24
77	-1181.7	-844.36	0,023	0,007	-	0,023	57 ↙	24
78	-1031.7	-844.36	0,023	0,0068	-	0,023	54 ↙	24
79	-881.74	-844.36	0,022	0,0066	-	0,022	50 ↙	24
80	-731.74	-844.36	0,021	0,0063	-	0,021	45 ↙	24
81	-581.74	-844.36	0,02	0,0059	-	0,02	39 ↙	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
82	-431.74	-844.36	0,018	0,0054	-	0,018	31 ↙	24
83	-281.74	-844.36	0,016	0,0047	-	0,016	23 ↙	22,5
84	-131.74	-844.36	0,016	0,0047	-	0,016	13 ↓	24
85	18.26	-844.36	0,015	0,0046	-	0,015	2 ↓	24
86	168.26	-844.36	0,016	0,0047	-	0,016	351 ↓	24
87	318.26	-844.36	0,016	0,0049	-	0,016	340 ↓	24
88	468.26	-844.36	0,018	0,0053	-	0,018	331 ↘	24
89	618.26	-844.36	0,019	0,0058	-	0,019	323 ↘	24
90	768.26	-844.36	0,021	0,0062	-	0,021	317 ↘	24
91	918.26	-844.36	0,022	0,0065	-	0,022	311 ↘	24
92	1068.26	-844.36	0,021	0,0064	-	0,021	307 ↘	22,8
93	1218.26	-844.36	0,023	0,0069	-	0,023	303 ↘	24
94	1368.26	-844.36	0,023	0,007	-	0,023	300 ↘	24
95	1518.26	-844.36	0,023	0,007	-	0,023	298 ↘	24
96	1668.26	-844.36	0,023	0,0068	-	0,023	296 ↘	24
97	-1781.7	-694.36	0,022	0,0067	-	0,022	71 ←	23,9
98	-1631.7	-694.36	0,022	0,0067	-	0,022	69 ←	23,4
99	-1481.7	-694.36	0,021	0,0064	-	0,021	68 ←	22,5
100	-1331.7	-694.36	0,023	0,007	-	0,023	65 ↙	24
101	-1181.7	-694.36	0,022	0,0067	-	0,022	63 ↙	23,4
102	-1031.7	-694.36	0,022	0,0067	-	0,022	60 ↙	24
103	-881.74	-694.36	0,021	0,0064	-	0,021	56 ↙	24
104	-731.74	-694.36	0,02	0,006	-	0,02	51 ↙	24
105	-581.74	-694.36	0,018	0,0054	-	0,018	45 ↙	24
106	-431.74	-694.36	0,015	0,0045	-	0,015	37 ↙	22,8
107	-281.74	-694.36	0,014	0,00424	-	0,014	27 ↙	24
108	-131.74	-694.36	0,013	0,0038	-	0,013	16 ↓	24
109	18.26	-694.36	0,012	0,0036	-	0,012	2 ↓	24
110	168.26	-694.36	0,012	0,0037	-	0,012	349 ↓	24
111	318.26	-694.36	0,014	0,0041	-	0,014	336 ↘	24
112	468.26	-694.36	0,015	0,0046	-	0,015	326 ↘	24
113	618.26	-694.36	0,017	0,0052	-	0,017	317 ↘	24
114	768.26	-694.36	0,019	0,0058	-	0,019	311 ↘	24
115	918.26	-694.36	0,02	0,0059	-	0,02	306 ↘	22,8
116	1068.26	-694.36	0,022	0,0066	-	0,022	301 ↘	24
117	1218.26	-694.36	0,023	0,0069	-	0,023	298 ↘	24
118	1368.26	-694.36	0,023	0,007	-	0,023	295 ↘	24
119	1518.26	-694.36	0,023	0,007	-	0,023	293 ↘	24
120	1668.26	-694.36	0,021	0,0063	-	0,021	291 →	22,2
121	-1781.7	-544.36	0,023	0,0068	-	0,023	75 ←	24
122	-1631.7	-544.36	0,023	0,0069	-	0,023	74 ←	24
123	-1481.7	-544.36	0,023	0,007	-	0,023	73 ←	24
124	-1331.7	-544.36	0,023	0,007	-	0,023	71 ←	24
125	-1181.7	-544.36	0,023	0,0068	-	0,023	69 ←	24
126	-1031.7	-544.36	0,02	0,006	-	0,02	66 ↙	22,2
127	-881.74	-544.36	0,02	0,006	-	0,02	63 ↙	23,4
128	-731.74	-544.36	0,019	0,0056	-	0,019	58 ↙	24
129	-581.74	-544.36	0,015	0,0046	-	0,015	52 ↙	22,8
130	-431.74	-544.36	0,014	0,0042	-	0,014	45 ↙	24
131	-281.74	-544.36	0,011	0,0034	-	0,011	34 ↙	24
132	-131.74	-544.36	0,009	0,0028	-	0,009	20 ↓	24
133	18.26	-544.36	0,008	0,00254	-	0,008	4 ↓	24
134	168.26	-544.36	0,009	0,0027	-	0,009	346 ↓	24
135	318.26	-544.36	0,011	0,0032	-	0,011	330 ↘	24
136	468.26	-544.36	0,013	0,0039	-	0,013	318 ↘	23,8
137	618.26	-544.36	0,015	0,0046	-	0,015	309 ↘	23,4
138	768.26	-544.36	0,018	0,0054	-	0,018	303 ↘	24
139	918.26	-544.36	0,02	0,006	-	0,02	298 ↘	24
140	1068.26	-544.36	0,021	0,0064	-	0,021	295 ↘	23,7
141	1218.26	-544.36	0,021	0,0064	-	0,021	292 →	22,8
142	1368.26	-544.36	0,022	0,0066	-	0,022	290 →	22,8
143	1518.26	-544.36	0,023	0,007	-	0,023	288 →	24
144	1668.26	-544.36	0,023	0,007	-	0,023	286 →	24
145	-1781.7	-394.36	0,021	0,0064	-	0,021	80 ←	22,8

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
146	-1631.7	-394.36	0,023	0,007	-	0,023	79 ←	24
147	-1481.7	-394.36	0,023	0,007	-	0,023	78 ←	24
148	-1331.7	-394.36	0,023	0,007	-	0,023	77 ←	24
149	-1181.7	-394.36	0,023	0,0068	-	0,023	75 ←	24
150	-1031.7	-394.36	0,022	0,0065	-	0,022	73 ←	24
151	-881.74	-394.36	0,02	0,006	-	0,02	70 ←	24
152	-731.74	-394.36	0,017	0,005	-	0,017	67 ↙	22,8
153	-581.74	-394.36	0,015	0,0045	-	0,015	62 ↙	23,8
154	-431.74	-394.36	0,012	0,0036	-	0,012	55 ↙	24
155	-281.74	-394.36	0,009	0,0027	-	0,009	44 ↙	24
156	-131.74	-394.36	0,006	0,0019	-	0,006	29 ↙	24
157	18.26	-394.36	0,005	0,00153	-	0,005	7 ↓	24
158	168.26	-394.36	0,006	0,0017	-	0,006	339 ↓	24
159	318.26	-394.36	0,008	0,00244	-	0,008	319 ↘	24
160	468.26	-394.36	0,011	0,0033	-	0,011	307 ↘	24
161	618.26	-394.36	0,014	0,0042	-	0,014	299 ↘	24
162	768.26	-394.36	0,016	0,0049	-	0,016	294 ↘	23,4
163	918.26	-394.36	0,019	0,0058	-	0,019	290 →	24
164	1068.26	-394.36	0,021	0,0063	-	0,021	288 →	24
165	1218.26	-394.36	0,022	0,0067	-	0,022	286 →	24
166	1368.26	-394.36	0,023	0,007	-	0,023	284 →	24
167	1518.26	-394.36	0,023	0,007	-	0,023	282 →	24
168	1668.26	-394.36	0,023	0,007	-	0,023	281 →	24
169	-1781.7	-244.36	0,022	0,0066	-	0,022	84 ←	23,4
170	-1631.7	-244.36	0,023	0,0068	-	0,023	84 ←	23,4
171	-1481.7	-244.36	0,023	0,007	-	0,023	83 ←	24
172	-1331.7	-244.36	0,021	0,0064	-	0,021	83 ←	22,5
173	-1181.7	-244.36	0,021	0,0064	-	0,021	82 ←	22,8
174	-1031.7	-244.36	0,021	0,0064	-	0,021	81 ←	24
175	-881.74	-244.36	0,02	0,0059	-	0,02	79 ←	24
176	-731.74	-244.36	0,017	0,0051	-	0,017	77 ←	24
177	-581.74	-244.36	0,014	0,0042	-	0,014	74 ←	24
178	-431.74	-244.36	0,01	0,0031	-	0,01	69 ←	23,4
179	-281.74	-244.36	0,007	0,00217	-	0,007	61 ↙	24
180	-131.74	-244.36	0,004	0,00123	-	0,004	45 ↙	24
181	18.26	-244.36	0,002	0,00071	-	0,002	15 ↓	24
182	168.26	-244.36	0,003	0,00105	-	0,003	318 ↘	24
183	318.26	-244.36	0,006	0,0019	-	0,006	301 ↘	24
184	468.26	-244.36	0,01	0,0029	-	0,01	292 →	24
185	618.26	-244.36	0,013	0,0039	-	0,013	287 →	24
186	768.26	-244.36	0,016	0,0048	-	0,016	284 →	24
187	918.26	-244.36	0,019	0,0056	-	0,019	281 →	24
188	1068.26	-244.36	0,021	0,0062	-	0,021	280 →	23,7
189	1218.26	-244.36	0,022	0,0067	-	0,022	279 →	24
190	1368.26	-244.36	0,023	0,0069	-	0,023	278 →	24
191	1518.26	-244.36	0,022	0,0065	-	0,022	277 →	22,6
192	1668.26	-244.36	0,023	0,007	-	0,023	276 →	24
193	-1781.7	-94.36	0,023	0,0069	-	0,023	89 ←	24
194	-1631.7	-94.36	0,023	0,007	-	0,023	89 ←	24
195	-1481.7	-94.36	0,023	0,007	-	0,023	89 ←	24
196	-1331.7	-94.36	0,023	0,007	-	0,023	89 ←	24
197	-1181.7	-94.36	0,022	0,0067	-	0,022	89 ←	24
198	-1031.7	-94.36	0,021	0,0064	-	0,021	89 ←	24
199	-881.74	-94.36	0,019	0,0058	-	0,019	88 ←	24
200	-731.74	-94.36	0,017	0,005	-	0,017	88 ←	24
201	-581.74	-94.36	0,014	0,0041	-	0,014	87 ←	24
202	-431.74	-94.36	0,01	0,003	-	0,01	87 ←	24
203	-281.74	-94.36	0,006	0,00183	-	0,006	85 ←	24
204	-131.74	-94.36	0,003	0,00081	-	0,003	76 ←	24
205	18.26	-94.36	0,001	0,0002	-	0,001	46 ↙	24
206	168.26	-94.36	0,002	0,00072	-	0,002	285 →	24
207	318.26	-94.36	0,005	0,0016	-	0,005	275 →	24
208	468.26	-94.36	0,009	0,0027	-	0,009	274 →	24
209	618.26	-94.36	0,012	0,00375	-	0,012	273 →	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
210	768.26	-94.36	0,016	0,0047	-	0,016	272 →	24
211	918.26	-94.36	0,019	0,0056	-	0,019	272 →	24
212	1068.26	-94.36	0,021	0,0062	-	0,021	272 →	24
213	1218.26	-94.36	0,022	0,0066	-	0,022	271 →	24
214	1368.26	-94.36	0,023	0,0069	-	0,023	271 →	24
215	1518.26	-94.36	0,023	0,007	-	0,023	271 →	24
216	1668.26	-94.36	0,023	0,007	-	0,023	271 →	24
217	-1781.7	55.64	0,023	0,0069	-	0,023	94 ←	24
218	-1631.7	55.64	0,023	0,007	-	0,023	94 ←	24
219	-1481.7	55.64	0,023	0,007	-	0,023	95 ←	24
220	-1331.7	55.64	0,023	0,007	-	0,023	95 ←	24
221	-1181.7	55.64	0,022	0,0067	-	0,022	96 ←	24
222	-1031.7	55.64	0,021	0,0064	-	0,021	97 ←	24
223	-881.74	55.64	0,018	0,0054	-	0,018	98 ←	22,5
224	-731.74	55.64	0,016	0,0049	-	0,016	99 ←	23,4
225	-581.74	55.64	0,014	0,0041	-	0,014	101 ←	24
226	-431.74	55.64	0,01	0,0031	-	0,01	105 ←	24
227	-281.74	55.64	0,007	0,002	-	0,007	111 ←	24
228	-131.74	55.64	0,004	0,00107	-	0,004	126 ↖	24
229	18.26	55.64	0,002	0,00048	-	0,002	157 ↖	24
230	168.26	55.64	0,003	0,00094	-	0,003	232 ↗	24
231	318.26	55.64	0,006	0,00178	-	0,006	248 →	24
232	468.26	55.64	0,009	0,0028	-	0,009	255 →	24
233	618.26	55.64	0,013	0,0038	-	0,013	258 →	24
234	768.26	55.64	0,016	0,0048	-	0,016	261 →	24
235	918.26	55.64	0,017	0,0052	-	0,017	262 →	22,6
236	1068.26	55.64	0,019	0,0057	-	0,019	263 →	22,3
237	1218.26	55.64	0,021	0,0064	-	0,021	264 →	23,1
238	1368.26	55.64	0,023	0,0069	-	0,023	265 →	24
239	1518.26	55.64	0,023	0,007	-	0,023	265 →	24
240	1668.26	55.64	0,023	0,007	-	0,023	266 →	24
241	-1781.7	205.64	0,023	0,0068	-	0,023	99 ←	24
242	-1631.7	205.64	0,023	0,0068	-	0,023	99 ←	23,4
243	-1481.7	205.64	0,023	0,007	-	0,023	100 ←	23,8
244	-1331.7	205.64	0,023	0,007	-	0,023	101 ←	24
245	-1181.7	205.64	0,023	0,0068	-	0,023	103 ←	24
246	-1031.7	205.64	0,021	0,0064	-	0,021	104 ←	24
247	-881.74	205.64	0,02	0,0059	-	0,02	106 ←	24
248	-731.74	205.64	0,017	0,0052	-	0,017	109 ←	24
249	-581.74	205.64	0,015	0,0044	-	0,015	114 ↖	24
250	-431.74	205.64	0,011	0,0034	-	0,011	120 ↖	24
251	-281.74	205.64	0,008	0,00245	-	0,008	130 ↖	24
252	-131.74	205.64	0,005	0,0016	-	0,005	146 ↖	24
253	18.26	205.64	0,004	0,00119	-	0,004	171 ↑	24
254	168.26	205.64	0,005	0,0014	-	0,005	206 ↗	24
255	318.26	205.64	0,007	0,00222	-	0,007	227 ↗	24
256	468.26	205.64	0,011	0,00316	-	0,011	238 ↗	24
257	618.26	205.64	0,014	0,0041	-	0,014	245 ↗	24
258	768.26	205.64	0,017	0,005	-	0,017	250 →	24
259	918.26	205.64	0,019	0,0057	-	0,019	253 →	24
260	1068.26	205.64	0,021	0,0063	-	0,021	255 →	24
261	1218.26	205.64	0,022	0,0067	-	0,022	257 →	24
262	1368.26	205.64	0,023	0,0069	-	0,023	258 →	24
263	1518.26	205.64	0,023	0,007	-	0,023	260 →	24
264	1668.26	205.64	0,023	0,007	-	0,023	261 →	24
265	-1781.7	355.64	0,023	0,0068	-	0,023	103 ←	24
266	-1631.7	355.64	0,023	0,007	-	0,023	104 ←	24
267	-1481.7	355.64	0,023	0,007	-	0,023	106 ←	24
268	-1331.7	355.64	0,023	0,007	-	0,023	107 ←	24
269	-1181.7	355.64	0,023	0,0068	-	0,023	109 ←	24
270	-1031.7	355.64	0,022	0,0065	-	0,022	112 ←	24
271	-881.74	355.64	0,019	0,0058	-	0,019	115 ↖	23,1
272	-731.74	355.64	0,018	0,0055	-	0,018	119 ↖	24
273	-581.74	355.64	0,016	0,0048	-	0,016	124 ↖	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
274	-431.74	355.64	0,013	0,0039	-	0,013	132 ↖	24
275	-281.74	355.64	0,01	0,003	-	0,01	143 ↖	23,3
276	-131.74	355.64	0,008	0,00245	-	0,008	157 ↖	24
277	18.26	355.64	0,007	0,00215	-	0,007	176 ↑	24
278	168.26	355.64	0,008	0,0023	-	0,008	196 ↑	24
279	318.26	355.64	0,01	0,0029	-	0,01	214 ↗	24
280	468.26	355.64	0,012	0,0037	-	0,012	226 ↗	24
281	618.26	355.64	0,015	0,0045	-	0,015	234 ↗	24
282	768.26	355.64	0,018	0,0053	-	0,018	240 ↗	24
283	918.26	355.64	0,02	0,006	-	0,02	244 ↗	24
284	1068.26	355.64	0,02	0,006	-	0,02	248 →	22,8
285	1218.26	355.64	0,022	0,0066	-	0,022	250 →	23,4
286	1368.26	355.64	0,023	0,007	-	0,023	252 →	24
287	1518.26	355.64	0,023	0,007	-	0,023	254 →	24
288	1668.26	355.64	0,023	0,007	-	0,023	255 →	24
289	-1781.7	505.64	0,022	0,0067	-	0,022	107 ←	24
290	-1631.7	505.64	0,023	0,0069	-	0,023	109 ←	24
291	-1481.7	505.64	0,023	0,007	-	0,023	111 ←	24
292	-1331.7	505.64	0,022	0,0065	-	0,022	113 ↖	22,5
293	-1181.7	505.64	0,023	0,0068	-	0,023	115 ↖	23,8
294	-1031.7	505.64	0,022	0,0067	-	0,022	118 ↖	24
295	-881.74	505.64	0,021	0,0063	-	0,021	122 ↖	24
296	-731.74	505.64	0,019	0,0058	-	0,019	127 ↖	24
297	-581.74	505.64	0,017	0,0052	-	0,017	133 ↖	24
298	-431.74	505.64	0,015	0,0046	-	0,015	141 ↖	24
299	-281.74	505.64	0,013	0,0039	-	0,013	151 ↖	24
300	-131.74	505.64	0,011	0,0034	-	0,011	163 ↑	24
301	18.26	505.64	0,011	0,0032	-	0,011	177 ↑	24
302	168.26	505.64	0,011	0,00334	-	0,011	192 ↑	24
303	318.26	505.64	0,013	0,0038	-	0,013	206 ↗	24
304	468.26	505.64	0,014	0,0041	-	0,014	217 ↗	22,8
305	618.26	505.64	0,017	0,005	-	0,017	225 ↗	24
306	768.26	505.64	0,019	0,0057	-	0,019	232 ↗	24
307	918.26	505.64	0,021	0,0062	-	0,021	237 ↗	24
308	1068.26	505.64	0,022	0,0066	-	0,022	241 ↗	24
309	1218.26	505.64	0,023	0,0069	-	0,023	244 ↗	24
310	1368.26	505.64	0,023	0,007	-	0,023	247 ↗	24
311	1518.26	505.64	0,023	0,007	-	0,023	249 →	24
312	1668.26	505.64	0,022	0,0066	-	0,022	251 →	23,1
313	-1781.7	655.64	0,022	0,0067	-	0,022	112 ←	24
314	-1631.7	655.64	0,023	0,0068	-	0,023	113 ↖	24
315	-1481.7	655.64	0,023	0,0069	-	0,023	115 ↖	24
316	-1331.7	655.64	0,023	0,007	-	0,023	118 ↖	24
317	-1181.7	655.64	0,023	0,0069	-	0,023	121 ↖	24
318	-1031.7	655.64	0,023	0,0068	-	0,023	124 ↖	24
319	-881.74	655.64	0,022	0,0065	-	0,022	128 ↖	24
320	-731.74	655.64	0,021	0,0062	-	0,021	133 ↖	24
321	-581.74	655.64	0,019	0,0057	-	0,019	139 ↖	24
322	-431.74	655.64	0,017	0,0052	-	0,017	147 ↖	24
323	-281.74	655.64	0,014	0,0043	-	0,014	156 ↖	22,2
324	-131.74	655.64	0,015	0,0044	-	0,015	166 ↑	24
325	18.26	655.64	0,014	0,00425	-	0,014	178 ↑	24
326	168.26	655.64	0,014	0,0043	-	0,014	190 ↑	23,8
327	318.26	655.64	0,015	0,0046	-	0,015	201 ↑	24
328	468.26	655.64	0,017	0,0051	-	0,017	211 ↗	24
329	618.26	655.64	0,018	0,0054	-	0,018	219 ↗	23,4
330	768.26	655.64	0,02	0,006	-	0,02	225 ↗	24
331	918.26	655.64	0,02	0,006	-	0,02	231 ↗	22,8
332	1068.26	655.64	0,022	0,0065	-	0,022	235 ↗	23,4
333	1218.26	655.64	0,023	0,0069	-	0,023	239 ↗	24
334	1368.26	655.64	0,023	0,007	-	0,023	242 ↗	24
335	1518.26	655.64	0,023	0,007	-	0,023	244 ↗	24
336	1668.26	655.64	0,023	0,0069	-	0,023	246 ↗	24
337	-1781.7	805.64	0,022	0,0066	-	0,022	116 ↖	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
338	-1631.7	805.64	0,023	0,0068	-	0,023	118 ↖	24
339	-1481.7	805.64	0,023	0,0069	-	0,023	120 ↖	24
340	-1331.7	805.64	0,023	0,007	-	0,023	123 ↖	24
341	-1181.7	805.64	0,022	0,0065	-	0,022	126 ↖	22,8
342	-1031.7	805.64	0,022	0,0065	-	0,022	129 ↖	22,9
343	-881.74	805.64	0,022	0,0067	-	0,022	133 ↖	24
344	-731.74	805.64	0,021	0,0064	-	0,021	139 ↖	24
345	-581.74	805.64	0,02	0,0061	-	0,02	145 ↖	24
346	-431.74	805.64	0,019	0,0058	-	0,019	152 ↖	24
347	-281.74	805.64	0,017	0,0052	-	0,017	160 ↑	23,1
348	-131.74	805.64	0,017	0,0052	-	0,017	169 ↑	24
349	18.26	805.64	0,017	0,0051	-	0,017	178 ↑	24
350	168.26	805.64	0,017	0,0052	-	0,017	188 ↑	24
351	318.26	805.64	0,018	0,0054	-	0,018	198 ↑	24
352	468.26	805.64	0,019	0,0057	-	0,019	206 ↗	24
353	618.26	805.64	0,02	0,006	-	0,02	214 ↗	23,7
354	768.26	805.64	0,021	0,0063	-	0,021	220 ↗	23,7
355	918.26	805.64	0,022	0,0067	-	0,022	225 ↗	24
356	1068.26	805.64	0,023	0,0068	-	0,023	230 ↗	24
357	1218.26	805.64	0,023	0,007	-	0,023	234 ↗	24
358	1368.26	805.64	0,023	0,007	-	0,023	237 ↗	24
359	1518.26	805.64	0,023	0,0069	-	0,023	239 ↗	24
360	1668.26	805.64	0,023	0,0068	-	0,023	242 ↗	24
361	-1781.7	955.64	0,022	0,0066	-	0,022	119 ↖	24
362	-1631.7	955.64	0,022	0,0067	-	0,022	121 ↖	24
363	-1481.7	955.64	0,023	0,0068	-	0,023	124 ↖	24
364	-1331.7	955.64	0,022	0,0065	-	0,022	127 ↖	22,8
365	-1181.7	955.64	0,023	0,0069	-	0,023	130 ↖	23,8
366	-1031.7	955.64	0,023	0,0069	-	0,023	134 ↖	24
367	-881.74	955.64	0,023	0,0068	-	0,023	138 ↖	23,8
368	-731.74	955.64	0,021	0,0064	-	0,021	143 ↖	23,3
369	-581.74	955.64	0,022	0,0065	-	0,022	149 ↖	24
370	-431.74	955.64	0,021	0,0063	-	0,021	155 ↖	24
371	-281.74	955.64	0,02	0,006	-	0,02	163 ↑	24
372	-131.74	955.64	0,02	0,0059	-	0,02	170 ↑	24
373	18.26	955.64	0,019	0,0058	-	0,019	179 ↑	24
374	168.26	955.64	0,018	0,0055	-	0,018	187 ↑	22,8
375	318.26	955.64	0,02	0,006	-	0,02	195 ↑	24
376	468.26	955.64	0,021	0,0062	-	0,021	203 ↗	24
377	618.26	955.64	0,021	0,0064	-	0,021	210 ↗	24
378	768.26	955.64	0,02	0,0059	-	0,02	216 ↗	21,9
379	918.26	955.64	0,023	0,0068	-	0,023	221 ↗	24
380	1068.26	955.64	0,023	0,0069	-	0,023	225 ↗	24
381	1218.26	955.64	0,022	0,0067	-	0,022	229 ↗	23,3
382	1368.26	955.64	0,023	0,0069	-	0,023	232 ↗	24
383	1518.26	955.64	0,022	0,0066	-	0,022	235 ↗	23,4
384	1668.26	955.64	0,022	0,0067	-	0,022	238 ↗	24
385	-1781.7	1105.64	0,022	0,0065	-	0,022	123 ↖	24
386	-1631.7	1105.64	0,02	0,006	-	0,02	125 ↖	22,2
387	-1481.7	1105.64	0,021	0,0062	-	0,021	128 ↖	22,5
388	-1331.7	1105.64	0,023	0,0068	-	0,023	131 ↖	24
389	-1181.7	1105.64	0,023	0,0069	-	0,023	134 ↖	24
390	-1031.7	1105.64	0,023	0,0069	-	0,023	138 ↖	24
391	-881.74	1105.64	0,022	0,0065	-	0,022	142 ↖	22,8
392	-731.74	1105.64	0,023	0,0068	-	0,023	147 ↖	24
393	-581.74	1105.64	0,022	0,0066	-	0,022	152 ↖	23,8
394	-431.74	1105.64	0,022	0,0066	-	0,022	158 ↑	24
395	-281.74	1105.64	0,022	0,0065	-	0,022	165 ↑	24
396	-131.74	1105.64	0,021	0,0064	-	0,021	172 ↑	24
397	18.26	1105.64	0,021	0,0063	-	0,021	179 ↑	24
398	168.26	1105.64	0,021	0,0064	-	0,021	186 ↑	24
399	318.26	1105.64	0,021	0,0064	-	0,021	193 ↑	24
400	468.26	1105.64	0,022	0,0066	-	0,022	200 ↑	24
401	618.26	1105.64	0,022	0,0067	-	0,022	206 ↗	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м <sup>3</sup>			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
402	768.26	1105.64	0,022	0,0066	-	0,022	212 ↗	23,4
403	918.26	1105.64	0,022	0,0065	-	0,022	217 ↗	22,8
404	1068.26	1105.64	0,023	0,007	-	0,023	221 ↗	24
405	1218.26	1105.64	0,023	0,0069	-	0,023	225 ↗	24
406	1368.26	1105.64	0,022	0,0066	-	0,022	229 ↗	23,4
407	1518.26	1105.64	0,022	0,0067	-	0,022	232 ↗	24
408	1668.26	1105.64	0,022	0,0066	-	0,022	234 ↗	24
409	-1781.7	1255.64	0,021	0,0064	-	0,021	126 ↖	24
410	-1631.7	1255.64	0,022	0,0065	-	0,022	128 ↖	24
411	-1481.7	1255.64	0,022	0,0066	-	0,022	131 ↖	24
412	-1331.7	1255.64	0,022	0,0067	-	0,022	134 ↖	24
413	-1181.7	1255.64	0,023	0,0068	-	0,023	137 ↖	24
414	-1031.7	1255.64	0,023	0,0069	-	0,023	141 ↖	24
415	-881.74	1255.64	0,022	0,0067	-	0,022	145 ↖	23,4
416	-731.74	1255.64	0,023	0,0069	-	0,023	150 ↖	24
417	-581.74	1255.64	0,023	0,0068	-	0,023	155 ↖	24
418	-431.74	1255.64	0,023	0,0068	-	0,023	160 ↑	24
419	-281.74	1255.64	0,022	0,0067	-	0,022	166 ↑	24
420	-131.74	1255.64	0,021	0,0062	-	0,021	173 ↑	22,5
421	18.26	1255.64	0,022	0,0067	-	0,022	179 ↑	24
422	168.26	1255.64	0,022	0,0067	-	0,022	186 ↑	24
423	318.26	1255.64	0,022	0,0067	-	0,022	192 ↑	24
424	468.26	1255.64	0,023	0,0068	-	0,023	198 ↑	24
425	618.26	1255.64	0,023	0,0068	-	0,023	204 ↗	24
426	768.26	1255.64	0,023	0,0069	-	0,023	209 ↗	24
427	918.26	1255.64	0,023	0,0069	-	0,023	214 ↗	24
428	1068.26	1255.64	0,023	0,0069	-	0,023	218 ↗	24
429	1218.26	1255.64	0,023	0,0068	-	0,023	222 ↗	24
430	1368.26	1255.64	0,023	0,0068	-	0,023	225 ↗	24
431	1518.26	1255.64	0,022	0,0066	-	0,022	228 ↗	23,8
432	1668.26	1255.64	0,02	0,0061	-	0,02	231 ↗	22,7

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.



Картограмма значений наибольших концен  
менее 0.05



### 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	2,66	111,33	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	198,54	-84,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	2,66	-245,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	-158,09	-49,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	-80,11	3,25	2	Точка в промзоне
6	119,83	4,91	2	Точка в промзоне
7	120,68	-136,51	2	Точка в промзоне
8	-79,44	-138,17	2	Точка в промзоне

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 <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1781,74	-16,94	1693,68	-16,94	2554,842	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 максима, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	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
<b>Объект: 1. Объект №1 &lt;&lt;Грицкий Рнпз&gt;&gt; УПС</b>																
<b>Площадка: 1. Площадка №1</b>																
<b>Цех: 1. Цех №1</b>																
1	4	6	100	6	47123,9	20	50	150	100	1	286	2908	2,451	3	0,12	547,28
2	4	8	100	4	31415,9	20	80	40	100	1	143	2908	2,141	3	0,106	515,98
							150	250								
							180	140								

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	ОСЗЗ	2,66	111,33	2	0,002	2908	-	0,002	161 ↑ 24	1.1.2	0,002	99,2
2	ОСЗЗ	198,54	-84,54	2	0,003	2908	-	0,003	279 → 24	1.1.1	0,002	62,4
3	ОСЗЗ	2,66	-245,3	2	0,002	2908	-	0,002	19 ↓ 24	1.1.2	0,002	99,2
4	ОСЗЗ	-158,09	-49,42	2	0,003	2908	-	0,003	98 ← 24	1.1.2	0,002	69,6
5	Пром.	-80,11	3,25	2	0,002	2908	-	0,002	122 ↖ 24	1.1.2	0,002	76,5
6	Пром.	119,83	4,91	2	0,002	2908	-	0,002	237 ↗ 24	1.1.1	0,001	72,7
7	Пром.	120,68	-136,51	2	0,002	2908	-	0,002	302 ↘ 24	1.1.1	0,001	72,7
8	Пром.	-79,44	-138,17	2	0,002	2908	-	0,002	57 ↙ 24	1.1.2	0,002	76,4

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	-1781.7	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	56 ↙	24
2	-1631.7	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	54 ↙	24
3	-1481.7	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	51 ↙	24
4	-1331.7	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	48 ↙	23,4
5	-1181.7	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	45 ↙	24
6	-1031.7	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	41 ↙	24
7	-881.74	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	37 ↙	22,8
8	-731.74	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	32 ↙	24
9	-581.74	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	27 ↙	24
10	-431.74	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	21 ↓	24
11	-281.74	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	15 ↓	24
12	-131.74	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	8 ↓	24
13	18.26	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	1 ↓	24
14	168.26	-1294.4	0,021	2908	-	0,021	354 ↓	23,4
15	318.26	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	347 ↓	24
16	468.26	-1294.4	0,022	2908	-	0,022	341 ↓	24
17	618.26	-1294.4	0,021	2908	-	0,021	335 ↘	22,8
18	768.26	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	329 ↘	24
19	918.26	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	324 ↘	24
20	1068.26	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	320 ↘	24
21	1218.26	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	316 ↘	24
22	1368.26	-1294.4	0,023	2908	-	0,023	313 ↘	24
23	1518.26	-1294.4	0,021	2908	-	0,021	310 ↘	23,1
24	1668.26	-1294.4	0,021	2908	-	0,021	307 ↘	22,8
25	-1781.7	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	59 ↙	24
26	-1631.7	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	57 ↙	24
27	-1481.7	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	55 ↙	24
28	-1331.7	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	52 ↙	22,8
29	-1181.7	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	49 ↙	24
30	-1031.7	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	45 ↙	24
31	-881.74	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	40 ↙	24
32	-731.74	-1144.4	0,021	2908	-	0,021	36 ↙	22,8
33	-581.74	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	30 ↙	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	-431.74	-1144.4	0,021	2908	-	0,021	24 ↙	24
35	-281.74	-1144.4	0,021	2908	-	0,021	17 ↓	24
36	-131.74	-1144.4	0,02	2908	-	0,02	9 ↓	23,4
37	18.26	-1144.4	0,02	2908	-	0,02	1 ↓	24
38	168.26	-1144.4	0,02	2908	-	0,02	353 ↓	24
39	318.26	-1144.4	0,021	2908	-	0,021	346 ↓	24
40	468.26	-1144.4	0,021	2908	-	0,021	338 ↓	24
41	618.26	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	332 ↘	23,9
42	768.26	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	326 ↘	24
43	918.26	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	321 ↘	24
44	1068.26	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	316 ↘	24
45	1218.26	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	312 ↘	24
46	1368.26	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	309 ↘	23,4
47	1518.26	-1144.4	0,023	2908	-	0,023	306 ↘	24
48	1668.26	-1144.4	0,022	2908	-	0,022	303 ↘	24
49	-1781.7	-994.36	0,021	2908	-	0,021	63 ↙	23,3
50	-1631.7	-994.36	0,022	2908	-	0,022	61 ↙	24
51	-1481.7	-994.36	0,023	2908	-	0,023	59 ↙	24
52	-1331.7	-994.36	0,023	2908	-	0,023	56 ↙	24
53	-1181.7	-994.36	0,022	2908	-	0,022	53 ↙	22,8
54	-1031.7	-994.36	0,023	2908	-	0,023	49 ↙	24
55	-881.74	-994.36	0,023	2908	-	0,023	45 ↙	24
56	-731.74	-994.36	0,021	2908	-	0,021	40 ↙	23,1
57	-581.74	-994.36	0,021	2908	-	0,021	34 ↙	24
58	-431.74	-994.36	0,02	2908	-	0,02	27 ↙	24
59	-281.74	-994.36	0,019	2908	-	0,019	19 ↓	24
60	-131.74	-994.36	0,018	2908	-	0,018	11 ↓	24
61	18.26	-994.36	0,018	2908	-	0,018	1 ↓	24
62	168.26	-994.36	0,017	2908	-	0,017	352 ↓	22,8
63	318.26	-994.36	0,019	2908	-	0,019	343 ↓	24
64	468.26	-994.36	0,02	2908	-	0,02	335 ↘	24
65	618.26	-994.36	0,021	2908	-	0,021	328 ↘	24
66	768.26	-994.36	0,02	2908	-	0,02	322 ↘	22,8
67	918.26	-994.36	0,022	2908	-	0,022	317 ↘	24
68	1068.26	-994.36	0,023	2908	-	0,023	312 ↘	24
69	1218.26	-994.36	0,023	2908	-	0,023	308 ↘	24
70	1368.26	-994.36	0,021	2908	-	0,021	305 ↘	22,2
71	1518.26	-994.36	0,023	2908	-	0,023	302 ↘	24
72	1668.26	-994.36	0,023	2908	-	0,023	300 ↘	24
73	-1781.7	-844.36	0,021	2908	-	0,021	67 ↙	22,8
74	-1631.7	-844.36	0,023	2908	-	0,023	65 ↙	24
75	-1481.7	-844.36	0,022	2908	-	0,022	63 ↙	23,3
76	-1331.7	-844.36	0,023	2908	-	0,023	60 ↙	24
77	-1181.7	-844.36	0,023	2908	-	0,023	57 ↙	24
78	-1031.7	-844.36	0,023	2908	-	0,023	54 ↙	24
79	-881.74	-844.36	0,022	2908	-	0,022	50 ↙	24
80	-731.74	-844.36	0,021	2908	-	0,021	45 ↙	24
81	-581.74	-844.36	0,02	2908	-	0,02	39 ↙	24
82	-431.74	-844.36	0,018	2908	-	0,018	31 ↙	24
83	-281.74	-844.36	0,016	2908	-	0,016	23 ↙	22,5
84	-131.74	-844.36	0,016	2908	-	0,016	13 ↓	24
85	18.26	-844.36	0,015	2908	-	0,015	2 ↓	24
86	168.26	-844.36	0,016	2908	-	0,016	351 ↓	24
87	318.26	-844.36	0,016	2908	-	0,016	340 ↓	24
88	468.26	-844.36	0,018	2908	-	0,018	331 ↘	24
89	618.26	-844.36	0,019	2908	-	0,019	323 ↘	24
90	768.26	-844.36	0,021	2908	-	0,021	317 ↘	24
91	918.26	-844.36	0,022	2908	-	0,022	311 ↘	24
92	1068.26	-844.36	0,021	2908	-	0,021	307 ↘	22,8
93	1218.26	-844.36	0,023	2908	-	0,023	303 ↘	24
94	1368.26	-844.36	0,023	2908	-	0,023	300 ↘	24
95	1518.26	-844.36	0,023	2908	-	0,023	298 ↘	24
96	1668.26	-844.36	0,023	2908	-	0,023	296 ↘	24
97	-1781.7	-694.36	0,022	2908	-	0,022	71 ←	23,9

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
98	-1631.7	-694.36	0,022	2908	-	0,022	69 ←	23,4
99	-1481.7	-694.36	0,021	2908	-	0,021	68 ←	22,5
100	-1331.7	-694.36	0,023	2908	-	0,023	65 ↙	24
101	-1181.7	-694.36	0,022	2908	-	0,022	63 ↙	23,4
102	-1031.7	-694.36	0,022	2908	-	0,022	60 ↙	24
103	-881.74	-694.36	0,021	2908	-	0,021	56 ↙	24
104	-731.74	-694.36	0,02	2908	-	0,02	51 ↙	24
105	-581.74	-694.36	0,018	2908	-	0,018	45 ↙	24
106	-431.74	-694.36	0,015	2908	-	0,015	37 ↙	22,8
107	-281.74	-694.36	0,014	2908	-	0,014	27 ↙	24
108	-131.74	-694.36	0,013	2908	-	0,013	16 ↓	24
109	18.26	-694.36	0,012	2908	-	0,012	2 ↓	24
110	168.26	-694.36	0,012	2908	-	0,012	349 ↓	24
111	318.26	-694.36	0,014	2908	-	0,014	336 ↘	24
112	468.26	-694.36	0,015	2908	-	0,015	326 ↘	24
113	618.26	-694.36	0,017	2908	-	0,017	317 ↘	24
114	768.26	-694.36	0,019	2908	-	0,019	311 ↘	24
115	918.26	-694.36	0,02	2908	-	0,02	306 ↘	22,8
116	1068.26	-694.36	0,022	2908	-	0,022	301 ↘	24
117	1218.26	-694.36	0,023	2908	-	0,023	298 ↘	24
118	1368.26	-694.36	0,023	2908	-	0,023	295 ↘	24
119	1518.26	-694.36	0,023	2908	-	0,023	293 ↘	24
120	1668.26	-694.36	0,021	2908	-	0,021	291 →	22,2
121	-1781.7	-544.36	0,023	2908	-	0,023	75 ←	24
122	-1631.7	-544.36	0,023	2908	-	0,023	74 ←	24
123	-1481.7	-544.36	0,023	2908	-	0,023	73 ←	24
124	-1331.7	-544.36	0,023	2908	-	0,023	71 ←	24
125	-1181.7	-544.36	0,023	2908	-	0,023	69 ←	24
126	-1031.7	-544.36	0,02	2908	-	0,02	66 ↙	22,2
127	-881.74	-544.36	0,02	2908	-	0,02	63 ↙	23,4
128	-731.74	-544.36	0,019	2908	-	0,019	58 ↙	24
129	-581.74	-544.36	0,015	2908	-	0,015	52 ↙	22,8
130	-431.74	-544.36	0,014	2908	-	0,014	45 ↙	24
131	-281.74	-544.36	0,011	2908	-	0,011	34 ↙	24
132	-131.74	-544.36	0,009	2908	-	0,009	20 ↓	24
133	18.26	-544.36	0,008	2908	-	0,008	4 ↓	24
134	168.26	-544.36	0,009	2908	-	0,009	346 ↓	24
135	318.26	-544.36	0,011	2908	-	0,011	330 ↘	24
136	468.26	-544.36	0,013	2908	-	0,013	318 ↘	23,8
137	618.26	-544.36	0,015	2908	-	0,015	309 ↘	23,4
138	768.26	-544.36	0,018	2908	-	0,018	303 ↘	24
139	918.26	-544.36	0,02	2908	-	0,02	298 ↘	24
140	1068.26	-544.36	0,021	2908	-	0,021	295 ↘	23,7
141	1218.26	-544.36	0,021	2908	-	0,021	292 →	22,8
142	1368.26	-544.36	0,022	2908	-	0,022	290 →	22,8
143	1518.26	-544.36	0,023	2908	-	0,023	288 →	24
144	1668.26	-544.36	0,023	2908	-	0,023	286 →	24
145	-1781.7	-394.36	0,021	2908	-	0,021	80 ←	22,8
146	-1631.7	-394.36	0,023	2908	-	0,023	79 ←	24
147	-1481.7	-394.36	0,023	2908	-	0,023	78 ←	24
148	-1331.7	-394.36	0,023	2908	-	0,023	77 ←	24
149	-1181.7	-394.36	0,023	2908	-	0,023	75 ←	24
150	-1031.7	-394.36	0,022	2908	-	0,022	73 ←	24
151	-881.74	-394.36	0,02	2908	-	0,02	70 ←	24
152	-731.74	-394.36	0,017	2908	-	0,017	67 ↙	22,8
153	-581.74	-394.36	0,015	2908	-	0,015	62 ↙	23,8
154	-431.74	-394.36	0,012	2908	-	0,012	55 ↙	24
155	-281.74	-394.36	0,009	2908	-	0,009	44 ↙	24
156	-131.74	-394.36	0,006	2908	-	0,006	29 ↙	24
157	18.26	-394.36	0,005	2908	-	0,005	7 ↓	24
158	168.26	-394.36	0,006	2908	-	0,006	339 ↓	24
159	318.26	-394.36	0,008	2908	-	0,008	319 ↘	24
160	468.26	-394.36	0,011	2908	-	0,011	307 ↘	24
161	618.26	-394.36	0,014	2908	-	0,014	299 ↘	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
162	768.26	-394.36	0,016	2908	-	0,016	294 ↘	23,4
163	918.26	-394.36	0,019	2908	-	0,019	290 →	24
164	1068.26	-394.36	0,021	2908	-	0,021	288 →	24
165	1218.26	-394.36	0,022	2908	-	0,022	286 →	24
166	1368.26	-394.36	0,023	2908	-	0,023	284 →	24
167	1518.26	-394.36	0,023	2908	-	0,023	282 →	24
168	1668.26	-394.36	0,023	2908	-	0,023	281 →	24
169	-1781.7	-244.36	0,022	2908	-	0,022	84 ←	23,4
170	-1631.7	-244.36	0,023	2908	-	0,023	84 ←	23,4
171	-1481.7	-244.36	0,023	2908	-	0,023	83 ←	24
172	-1331.7	-244.36	0,021	2908	-	0,021	83 ←	22,5
173	-1181.7	-244.36	0,021	2908	-	0,021	82 ←	22,8
174	-1031.7	-244.36	0,021	2908	-	0,021	81 ←	24
175	-881.74	-244.36	0,02	2908	-	0,02	79 ←	24
176	-731.74	-244.36	0,017	2908	-	0,017	77 ←	24
177	-581.74	-244.36	0,014	2908	-	0,014	74 ←	24
178	-431.74	-244.36	0,01	2908	-	0,01	69 ←	23,4
179	-281.74	-244.36	0,007	2908	-	0,007	61 ↙	24
180	-131.74	-244.36	0,004	2908	-	0,004	45 ↙	24
181	18.26	-244.36	0,002	2908	-	0,002	15 ↓	24
182	168.26	-244.36	0,003	2908	-	0,003	318 ↘	24
183	318.26	-244.36	0,006	2908	-	0,006	301 ↘	24
184	468.26	-244.36	0,01	2908	-	0,01	292 →	24
185	618.26	-244.36	0,013	2908	-	0,013	287 →	24
186	768.26	-244.36	0,016	2908	-	0,016	284 →	24
187	918.26	-244.36	0,019	2908	-	0,019	281 →	24
188	1068.26	-244.36	0,021	2908	-	0,021	280 →	23,7
189	1218.26	-244.36	0,022	2908	-	0,022	279 →	24
190	1368.26	-244.36	0,023	2908	-	0,023	278 →	24
191	1518.26	-244.36	0,022	2908	-	0,022	277 →	22,6
192	1668.26	-244.36	0,023	2908	-	0,023	276 →	24
193	-1781.7	-94.36	0,023	2908	-	0,023	89 ←	24
194	-1631.7	-94.36	0,023	2908	-	0,023	89 ←	24
195	-1481.7	-94.36	0,023	2908	-	0,023	89 ←	24
196	-1331.7	-94.36	0,023	2908	-	0,023	89 ←	24
197	-1181.7	-94.36	0,022	2908	-	0,022	89 ←	24
198	-1031.7	-94.36	0,021	2908	-	0,021	89 ←	24
199	-881.74	-94.36	0,019	2908	-	0,019	88 ←	24
200	-731.74	-94.36	0,017	2908	-	0,017	88 ←	24
201	-581.74	-94.36	0,014	2908	-	0,014	87 ←	24
202	-431.74	-94.36	0,01	2908	-	0,01	87 ←	24
203	-281.74	-94.36	0,006	2908	-	0,006	85 ←	24
204	-131.74	-94.36	0,003	2908	-	0,003	76 ←	24
205	18.26	-94.36	0,001	2908	-	0,001	46 ↙	24
206	168.26	-94.36	0,002	2908	-	0,002	285 →	24
207	318.26	-94.36	0,005	2908	-	0,005	275 →	24
208	468.26	-94.36	0,009	2908	-	0,009	274 →	24
209	618.26	-94.36	0,012	2908	-	0,012	273 →	24
210	768.26	-94.36	0,016	2908	-	0,016	272 →	24
211	918.26	-94.36	0,019	2908	-	0,019	272 →	24
212	1068.26	-94.36	0,021	2908	-	0,021	272 →	24
213	1218.26	-94.36	0,022	2908	-	0,022	271 →	24
214	1368.26	-94.36	0,023	2908	-	0,023	271 →	24
215	1518.26	-94.36	0,023	2908	-	0,023	271 →	24
216	1668.26	-94.36	0,023	2908	-	0,023	271 →	24
217	-1781.7	55.64	0,023	2908	-	0,023	94 ←	24
218	-1631.7	55.64	0,023	2908	-	0,023	94 ←	24
219	-1481.7	55.64	0,023	2908	-	0,023	95 ←	24
220	-1331.7	55.64	0,023	2908	-	0,023	95 ←	24
221	-1181.7	55.64	0,022	2908	-	0,022	96 ←	24
222	-1031.7	55.64	0,021	2908	-	0,021	97 ←	24
223	-881.74	55.64	0,018	2908	-	0,018	98 ←	22,5
224	-731.74	55.64	0,016	2908	-	0,016	99 ←	23,4
225	-581.74	55.64	0,014	2908	-	0,014	101 ←	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
226	-431.74	55.64	0,01	2908	-	0,01	105 ←	24
227	-281.74	55.64	0,007	2908	-	0,007	111 ←	24
228	-131.74	55.64	0,004	2908	-	0,004	126 ↖	24
229	18.26	55.64	0,002	2908	-	0,002	157 ↖	24
230	168.26	55.64	0,003	2908	-	0,003	232 ↗	24
231	318.26	55.64	0,006	2908	-	0,006	248 →	24
232	468.26	55.64	0,009	2908	-	0,009	255 →	24
233	618.26	55.64	0,013	2908	-	0,013	258 →	24
234	768.26	55.64	0,016	2908	-	0,016	261 →	24
235	918.26	55.64	0,017	2908	-	0,017	262 →	22,6
236	1068.26	55.64	0,019	2908	-	0,019	263 →	22,3
237	1218.26	55.64	0,021	2908	-	0,021	264 →	23,1
238	1368.26	55.64	0,023	2908	-	0,023	265 →	24
239	1518.26	55.64	0,023	2908	-	0,023	265 →	24
240	1668.26	55.64	0,023	2908	-	0,023	266 →	24
241	-1781.7	205.64	0,023	2908	-	0,023	99 ←	24
242	-1631.7	205.64	0,023	2908	-	0,023	99 ←	23,4
243	-1481.7	205.64	0,023	2908	-	0,023	100 ←	23,8
244	-1331.7	205.64	0,023	2908	-	0,023	101 ←	24
245	-1181.7	205.64	0,023	2908	-	0,023	103 ←	24
246	-1031.7	205.64	0,021	2908	-	0,021	104 ←	24
247	-881.74	205.64	0,02	2908	-	0,02	106 ←	24
248	-731.74	205.64	0,017	2908	-	0,017	109 ←	24
249	-581.74	205.64	0,015	2908	-	0,015	114 ↖	24
250	-431.74	205.64	0,011	2908	-	0,011	120 ↖	24
251	-281.74	205.64	0,008	2908	-	0,008	130 ↖	24
252	-131.74	205.64	0,005	2908	-	0,005	146 ↖	24
253	18.26	205.64	0,004	2908	-	0,004	171 ↑	24
254	168.26	205.64	0,005	2908	-	0,005	206 ↗	24
255	318.26	205.64	0,007	2908	-	0,007	227 ↗	24
256	468.26	205.64	0,011	2908	-	0,011	238 ↗	24
257	618.26	205.64	0,014	2908	-	0,014	245 ↗	24
258	768.26	205.64	0,017	2908	-	0,017	250 →	24
259	918.26	205.64	0,019	2908	-	0,019	253 →	24
260	1068.26	205.64	0,021	2908	-	0,021	255 →	24
261	1218.26	205.64	0,022	2908	-	0,022	257 →	24
262	1368.26	205.64	0,023	2908	-	0,023	258 →	24
263	1518.26	205.64	0,023	2908	-	0,023	260 →	24
264	1668.26	205.64	0,023	2908	-	0,023	261 →	24
265	-1781.7	355.64	0,023	2908	-	0,023	103 ←	24
266	-1631.7	355.64	0,023	2908	-	0,023	104 ←	24
267	-1481.7	355.64	0,023	2908	-	0,023	106 ←	24
268	-1331.7	355.64	0,023	2908	-	0,023	107 ←	24
269	-1181.7	355.64	0,023	2908	-	0,023	109 ←	24
270	-1031.7	355.64	0,022	2908	-	0,022	112 ←	24
271	-881.74	355.64	0,019	2908	-	0,019	115 ↖	23,1
272	-731.74	355.64	0,018	2908	-	0,018	119 ↖	24
273	-581.74	355.64	0,016	2908	-	0,016	124 ↖	24
274	-431.74	355.64	0,013	2908	-	0,013	132 ↖	24
275	-281.74	355.64	0,01	2908	-	0,01	143 ↖	23,3
276	-131.74	355.64	0,008	2908	-	0,008	157 ↖	24
277	18.26	355.64	0,007	2908	-	0,007	176 ↑	24
278	168.26	355.64	0,008	2908	-	0,008	196 ↑	24
279	318.26	355.64	0,01	2908	-	0,01	214 ↗	24
280	468.26	355.64	0,012	2908	-	0,012	226 ↗	24
281	618.26	355.64	0,015	2908	-	0,015	234 ↗	24
282	768.26	355.64	0,018	2908	-	0,018	240 ↗	24
283	918.26	355.64	0,02	2908	-	0,02	244 ↗	24
284	1068.26	355.64	0,02	2908	-	0,02	248 →	22,8
285	1218.26	355.64	0,022	2908	-	0,022	250 →	23,4
286	1368.26	355.64	0,023	2908	-	0,023	252 →	24
287	1518.26	355.64	0,023	2908	-	0,023	254 →	24
288	1668.26	355.64	0,023	2908	-	0,023	255 →	24
289	-1781.7	505.64	0,022	2908	-	0,022	107 ←	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
290	-1631.7	505.64	0,023	2908	-	0,023	109 ←	24
291	-1481.7	505.64	0,023	2908	-	0,023	111 ←	24
292	-1331.7	505.64	0,022	2908	-	0,022	113 ↖	22,5
293	-1181.7	505.64	0,023	2908	-	0,023	115 ↖	23,8
294	-1031.7	505.64	0,022	2908	-	0,022	118 ↖	24
295	-881.74	505.64	0,021	2908	-	0,021	122 ↖	24
296	-731.74	505.64	0,019	2908	-	0,019	127 ↖	24
297	-581.74	505.64	0,017	2908	-	0,017	133 ↖	24
298	-431.74	505.64	0,015	2908	-	0,015	141 ↖	24
299	-281.74	505.64	0,013	2908	-	0,013	151 ↖	24
300	-131.74	505.64	0,011	2908	-	0,011	163 ↑	24
301	18.26	505.64	0,011	2908	-	0,011	177 ↑	24
302	168.26	505.64	0,011	2908	-	0,011	192 ↑	24
303	318.26	505.64	0,013	2908	-	0,013	206 ↗	24
304	468.26	505.64	0,014	2908	-	0,014	217 ↗	22,8
305	618.26	505.64	0,017	2908	-	0,017	225 ↗	24
306	768.26	505.64	0,019	2908	-	0,019	232 ↗	24
307	918.26	505.64	0,021	2908	-	0,021	237 ↗	24
308	1068.26	505.64	0,022	2908	-	0,022	241 ↗	24
309	1218.26	505.64	0,023	2908	-	0,023	244 ↗	24
310	1368.26	505.64	0,023	2908	-	0,023	247 ↗	24
311	1518.26	505.64	0,023	2908	-	0,023	249 →	24
312	1668.26	505.64	0,022	2908	-	0,022	251 →	23,1
313	-1781.7	655.64	0,022	2908	-	0,022	112 ←	24
314	-1631.7	655.64	0,023	2908	-	0,023	113 ↖	24
315	-1481.7	655.64	0,023	2908	-	0,023	115 ↖	24
316	-1331.7	655.64	0,023	2908	-	0,023	118 ↖	24
317	-1181.7	655.64	0,023	2908	-	0,023	121 ↖	24
318	-1031.7	655.64	0,023	2908	-	0,023	124 ↖	24
319	-881.74	655.64	0,022	2908	-	0,022	128 ↖	24
320	-731.74	655.64	0,021	2908	-	0,021	133 ↖	24
321	-581.74	655.64	0,019	2908	-	0,019	139 ↖	24
322	-431.74	655.64	0,017	2908	-	0,017	147 ↖	24
323	-281.74	655.64	0,014	2908	-	0,014	156 ↖	22,2
324	-131.74	655.64	0,015	2908	-	0,015	166 ↑	24
325	18.26	655.64	0,014	2908	-	0,014	178 ↑	24
326	168.26	655.64	0,014	2908	-	0,014	190 ↑	23,8
327	318.26	655.64	0,015	2908	-	0,015	201 ↑	24
328	468.26	655.64	0,017	2908	-	0,017	211 ↗	24
329	618.26	655.64	0,018	2908	-	0,018	219 ↗	23,4
330	768.26	655.64	0,02	2908	-	0,02	225 ↗	24
331	918.26	655.64	0,02	2908	-	0,02	231 ↗	22,8
332	1068.26	655.64	0,022	2908	-	0,022	235 ↗	23,4
333	1218.26	655.64	0,023	2908	-	0,023	239 ↗	24
334	1368.26	655.64	0,023	2908	-	0,023	242 ↗	24
335	1518.26	655.64	0,023	2908	-	0,023	244 ↗	24
336	1668.26	655.64	0,023	2908	-	0,023	246 ↗	24
337	-1781.7	805.64	0,022	2908	-	0,022	116 ↖	24
338	-1631.7	805.64	0,023	2908	-	0,023	118 ↖	24
339	-1481.7	805.64	0,023	2908	-	0,023	120 ↖	24
340	-1331.7	805.64	0,023	2908	-	0,023	123 ↖	24
341	-1181.7	805.64	0,022	2908	-	0,022	126 ↖	22,8
342	-1031.7	805.64	0,022	2908	-	0,022	129 ↖	22,9
343	-881.74	805.64	0,022	2908	-	0,022	133 ↖	24
344	-731.74	805.64	0,021	2908	-	0,021	139 ↖	24
345	-581.74	805.64	0,02	2908	-	0,02	145 ↖	24
346	-431.74	805.64	0,019	2908	-	0,019	152 ↖	24
347	-281.74	805.64	0,017	2908	-	0,017	160 ↑	23,1
348	-131.74	805.64	0,017	2908	-	0,017	169 ↑	24
349	18.26	805.64	0,017	2908	-	0,017	178 ↑	24
350	168.26	805.64	0,017	2908	-	0,017	188 ↑	24
351	318.26	805.64	0,018	2908	-	0,018	198 ↑	24
352	468.26	805.64	0,019	2908	-	0,019	206 ↗	24
353	618.26	805.64	0,02	2908	-	0,02	214 ↗	23,7

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
354	768.26	805.64	0,021	2908	-	0,021	220 ↗	23,7
355	918.26	805.64	0,022	2908	-	0,022	225 ↗	24
356	1068.26	805.64	0,023	2908	-	0,023	230 ↗	24
357	1218.26	805.64	0,023	2908	-	0,023	234 ↗	24
358	1368.26	805.64	0,023	2908	-	0,023	237 ↗	24
359	1518.26	805.64	0,023	2908	-	0,023	239 ↗	24
360	1668.26	805.64	0,023	2908	-	0,023	242 ↗	24
361	-1781.7	955.64	0,022	2908	-	0,022	119 ↖	24
362	-1631.7	955.64	0,022	2908	-	0,022	121 ↖	24
363	-1481.7	955.64	0,023	2908	-	0,023	124 ↖	24
364	-1331.7	955.64	0,022	2908	-	0,022	127 ↖	22,8
365	-1181.7	955.64	0,023	2908	-	0,023	130 ↖	23,8
366	-1031.7	955.64	0,023	2908	-	0,023	134 ↖	24
367	-881.74	955.64	0,023	2908	-	0,023	138 ↖	23,8
368	-731.74	955.64	0,021	2908	-	0,021	143 ↖	23,3
369	-581.74	955.64	0,022	2908	-	0,022	149 ↖	24
370	-431.74	955.64	0,021	2908	-	0,021	155 ↖	24
371	-281.74	955.64	0,02	2908	-	0,02	163 ↑	24
372	-131.74	955.64	0,02	2908	-	0,02	170 ↑	24
373	18.26	955.64	0,019	2908	-	0,019	179 ↑	24
374	168.26	955.64	0,018	2908	-	0,018	187 ↑	22,8
375	318.26	955.64	0,02	2908	-	0,02	195 ↑	24
376	468.26	955.64	0,021	2908	-	0,021	203 ↗	24
377	618.26	955.64	0,021	2908	-	0,021	210 ↗	24
378	768.26	955.64	0,02	2908	-	0,02	216 ↗	21,9
379	918.26	955.64	0,023	2908	-	0,023	221 ↗	24
380	1068.26	955.64	0,023	2908	-	0,023	225 ↗	24
381	1218.26	955.64	0,022	2908	-	0,022	229 ↗	23,3
382	1368.26	955.64	0,023	2908	-	0,023	232 ↗	24
383	1518.26	955.64	0,022	2908	-	0,022	235 ↗	23,4
384	1668.26	955.64	0,022	2908	-	0,022	238 ↗	24
385	-1781.7	1105.64	0,022	2908	-	0,022	123 ↖	24
386	-1631.7	1105.64	0,02	2908	-	0,02	125 ↖	22,2
387	-1481.7	1105.64	0,021	2908	-	0,021	128 ↖	22,5
388	-1331.7	1105.64	0,023	2908	-	0,023	131 ↖	24
389	-1181.7	1105.64	0,023	2908	-	0,023	134 ↖	24
390	-1031.7	1105.64	0,023	2908	-	0,023	138 ↖	24
391	-881.74	1105.64	0,022	2908	-	0,022	142 ↖	22,8
392	-731.74	1105.64	0,023	2908	-	0,023	147 ↖	24
393	-581.74	1105.64	0,022	2908	-	0,022	152 ↖	23,8
394	-431.74	1105.64	0,022	2908	-	0,022	158 ↑	24
395	-281.74	1105.64	0,022	2908	-	0,022	165 ↑	24
396	-131.74	1105.64	0,021	2908	-	0,021	172 ↑	24
397	18.26	1105.64	0,021	2908	-	0,021	179 ↑	24
398	168.26	1105.64	0,021	2908	-	0,021	186 ↑	24
399	318.26	1105.64	0,021	2908	-	0,021	193 ↑	24
400	468.26	1105.64	0,022	2908	-	0,022	200 ↑	24
401	618.26	1105.64	0,022	2908	-	0,022	206 ↗	24
402	768.26	1105.64	0,022	2908	-	0,022	212 ↗	23,4
403	918.26	1105.64	0,022	2908	-	0,022	217 ↗	22,8
404	1068.26	1105.64	0,023	2908	-	0,023	221 ↗	24
405	1218.26	1105.64	0,023	2908	-	0,023	225 ↗	24
406	1368.26	1105.64	0,022	2908	-	0,022	229 ↗	23,4
407	1518.26	1105.64	0,022	2908	-	0,022	232 ↗	24
408	1668.26	1105.64	0,022	2908	-	0,022	234 ↗	24
409	-1781.7	1255.64	0,021	2908	-	0,021	126 ↖	24
410	-1631.7	1255.64	0,022	2908	-	0,022	128 ↖	24
411	-1481.7	1255.64	0,022	2908	-	0,022	131 ↖	24
412	-1331.7	1255.64	0,022	2908	-	0,022	134 ↖	24
413	-1181.7	1255.64	0,023	2908	-	0,023	137 ↖	24
414	-1031.7	1255.64	0,023	2908	-	0,023	141 ↖	24
415	-881.74	1255.64	0,022	2908	-	0,022	145 ↖	23,4
416	-731.74	1255.64	0,023	2908	-	0,023	150 ↖	24
417	-581.74	1255.64	0,023	2908	-	0,023	155 ↖	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
418	-431.74	1255.64	0,023	2908	-	0,023	160 ↑	24
419	-281.74	1255.64	0,022	2908	-	0,022	166 ↑	24
420	-131.74	1255.64	0,021	2908	-	0,021	173 ↑	22,5
421	18.26	1255.64	0,022	2908	-	0,022	179 ↑	24
422	168.26	1255.64	0,022	2908	-	0,022	186 ↑	24
423	318.26	1255.64	0,022	2908	-	0,022	192 ↑	24
424	468.26	1255.64	0,023	2908	-	0,023	198 ↑	24
425	618.26	1255.64	0,023	2908	-	0,023	204 ↗	24
426	768.26	1255.64	0,023	2908	-	0,023	209 ↗	24
427	918.26	1255.64	0,023	2908	-	0,023	214 ↗	24
428	1068.26	1255.64	0,023	2908	-	0,023	218 ↗	24
429	1218.26	1255.64	0,023	2908	-	0,023	222 ↗	24
430	1368.26	1255.64	0,023	2908	-	0,023	225 ↗	24
431	1518.26	1255.64	0,022	2908	-	0,022	228 ↗	23,8
432	1668.26	1255.64	0,02	2908	-	0,02	231 ↗	22,7

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.



Картограмма значений наибольших концен  
менее 0.05

сунок 1-300 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1300

Масштаб 1:10000