

«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ

ԿՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՕՐԵՆ



Մ.ԳՐԻԳՈՐՅԱՆ

Կատարողների ցանկ՝

Անկախ փորձագետ՝ – Ա. Սահակյան

“Էկո ցենտր” հաշվարկի կատարող՝ “Էկոբարիք Աուդիտ” ՍՊԸ

ԱՆՆՈՏԱՑԻԱ

Ուսումնասիրության օբյեկտ են հանդիսանում «ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ արտանետումները:

«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ հիմնականում զբաղվում է ասֆալտ-բետոնի արտադրությամբ:

Ընկերությունը ունի մթնոլորտ աղտոտող 4 աղբյուր, որից արտանետվում են 4 վնասակար նյութեր:

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է 68.730 տ/տարի:

Փոշի անօրգանական(SiO_2 20 -70%)	- 24.150տ./տարի
Ածխածնի օքսիդ	- 29.109տ./տարի
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	- 9.951տ./տարի
Ածխաջրածիններ	- 5.520տ./տարի

Հաշվարկները կատարվել են տարեկան 280 000 տոննա ասֆալտ - բետոնի և 3 100 000 մ³/տարի գազի ծախսի 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 **1646226** դրամ, հաշվարկը տես հավելված 2-ում:

- «ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ փաստացի արտանետումների ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկվել է օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ-ի հաշվարկը հավելված-1), որի արդյունքում պարզվել է, որ արտանետումները մեկ տարում գերազանցում են երկու միլիարդ մ³ չափանիշը (500.0մլրդմ³/տարի), ուստի արտանետման չափաքանակները կարող են սահմանվել ՍԹԱ նախագծի հիման վրա:

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

ՍԹԱ նորմավորման աշխատանքների իրականացման համար հիմք է հանդիսացել

ՀՀ կառավարության 27.12.2012թ. “Մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների մշակման ու հաստատման կարգը սահմանելու և Հայաստանի Հանրապետության կառավարության 1999 թվականի մարտի 30-ի N 192 և 2008 թվականի օգոստոսի 21-ի N 953-Ն որոշումներն ուժը կորցրած ճանաչելու մասին” թիվ 1673-Ն որոշումը:

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

Ներկա աշխատանքում բերված են աղտոտման աղբյուրների տեխնիկական հետազոտման արդյունքների տվյալները՝ տեքստային և աղյուսակային տեսքով: Կատարված է մթնոլորտն աղտոտող նյութերի ցրման հաշվարկը

ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

Անոտացիա	
1. Ընդհանուր տեղեկություններ կազմակերպության մասին	- 6
2. Տնտեսվարող սուբյեկտի բնութագիրը որպես մթնոլորտային օդն աղտոտող աղբյուր	- 9
3. Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը	- 11
4. Զարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը եվ բնութագիրը	- 12
5. ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար աղտոտող նյութերի պարամետրերը	- 13
6. ՍԹԱ նորմատիվների/չափաքանակների հաշվարկի համար անհրաժեշտ ելակետային տվյալները	- 15
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը	- 16
8. Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները	- 17
9. Մթնոլորտ ամենամեծ աղտոտումներ առաջացնող աղբյուրների ցուցակը	- 18
10. ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր	- 19
11. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու նորմատիվներ/չափաքանակներ	- 21
12. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ	- 22
13. Արտանետումների վերահսկման և ՍԹԱ կատարման նպատակով նախատեսվող և իրականացվող միջոցառումներ	- 23
- Օգտագործված գրականություն	- 29
Հավելվածներ`	
- ՕՊՕ-ի Հաշվարկը ըստ տվյալ ձեռնարկության-հավելված-1	- 24
- Վնասի հատուցման հաշվարկը -հավելված-2	- 25
Ձեռնարկության պլան-սխեման	
Ռելիեֆի գործակիցը	
Կլիմայական տվյալներ	
Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ	
Մեքենայական հաշվարկներ	

1. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ հիմնականում զբաղվում է ճանապարհաշինարարական, վերանորոգման և շահագործման աշխատանքներով: Նշված աշխատանքներն իրականացնելու համար, իր ենթակայության տակ ունի ասֆալտ-բետոնի արտադրություն:

Ձեռնարկությունը գտնվում է ՀՀ Արարատի մարզի, Սայաթ – Նովա համայնքի, Մասիս - Ռանչպար խճուղու մոտ, «Բերմա» ՍՊԸ ասֆալտ-բետոնի գործարանի, «Սամվել Հովհաննիսյան» Ա/Ձ կաշվի արտադրամասի և ավազի հանքավայրի հարևանությամբ, 2կմ հեռու Սայաթ – Նովա համայնքի բնակելի տներից:

Տեղադրված է տեղանքի իրավիճակային քարտեզը որտեղ երևում է, որ մոտակայքում բացակայում է նախադպրոցական, դպրոցական, կազմակերպություններ, հիվանդանոցներ, անտառային, գյուղատնտեսական մշակահողեր և այլն չկան:

Աշխատանքային բոլոր գործունեությունները կատարվում են մեկ տարածքի վրա:

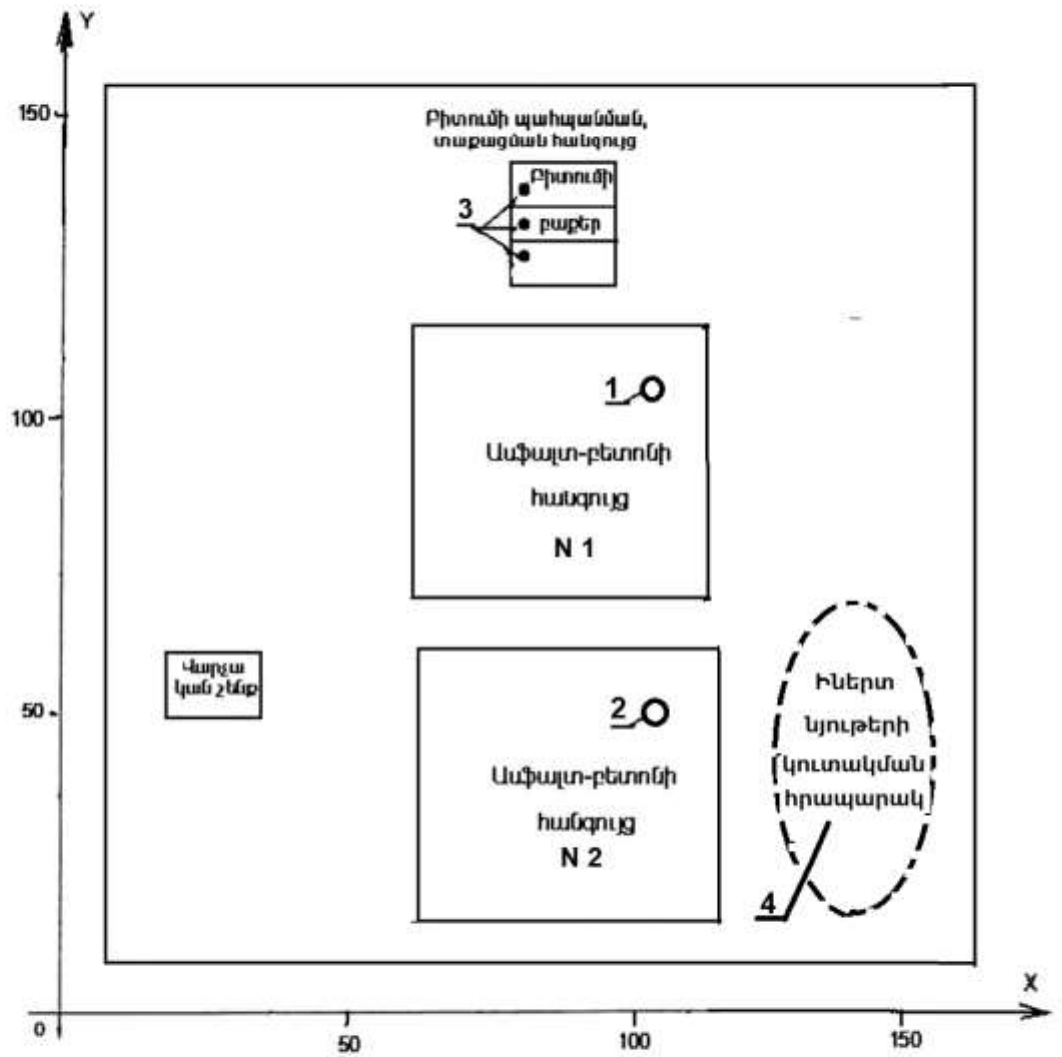
Համաձայն CH-245-71 արտադրատարածքը 300մ սանիտարա-պաշտպանական գոտով պատկանում են 3 դասին:

Պետ.ռեգիստրի գրանցման համարը՝ 271.110.62896 տրված 25.01.2012թ.

Իրավաբանական և գործունեության հասցեն՝

**ՀՀ Արարատի մարզ, Սայաթ – Նովա համայնք ,
Մասիս - Ռանչպար խճուղի 3**

Ս Ն Ե Մ Ա
 Վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների
 «ԱՐՀՈՎԵԻՆ» ՍՊԸ
 Մ 1 : 1000



Տեղանքի իրավիճակային քարտեզ
«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ



«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ

2. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՅՈՒԲԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ ՍԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕՂՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐ

«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ արտադրության գործընթացում մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի հիմնական աղբյուր են հանդիսանում հետևյալ գործընթացները՝

- *N 1, 2 - Ասֆալտ-բետոնի հանգույցները*
- *Բիտումի պահպանման, տաքացման բաքերը*
- *Իներտ նյութերի կուտակման բաց հրապարակը /խիճ, ավազ/*

Գործունեության բնութագիրը`

- *N 1 Ասֆալտ - բետոնի հանգույցում* տեղադրված է ասֆալտ-բետոնի պատրաստման մեկ հոսքագիծ՝ ԴՍ-508 մակնիշի, որը նախատեսված է **80000 տ/տարի** ասֆալտի արտադրության համար:

Ասֆալտ-բետոնի պատրաստման պրոցեսն ընթանում է հետևյալ փուլերով՝

- Իներտ նյութերի (ավազ, խիճ) բեռնաթափում, խառնում դասակույտերով և նրանց բնական չորացում, որոնք հանդիսանում են փոշու արտանետման հիմնական աղբյուրներից մեկը:
- Կոնվեյերի միջոցով չափավորվող բունկերից իներտ նյութերը փոխադրվում են չորացնող թմբուկ, որտեղ նրանք տաքացվում են 140-160⁰C:
- Տաքացված իներտ նյութերի տեսակավորումն ըստ մասազատիչների շերտավոր էլեվատորի և վիբրացիոն քարմաղի օգնությամբ: Տեսակավորված բաղադրամասերը տեղավորվում են առանձին խցերում:
- Բիտումի տաքացումը և ջրազրկումը կատարվում է մինչև 130-140⁰C տաքացվող
- Բիտումի տաքացումը և ջրազրկումը կատարվում են գազայրիչի միջոցով, ծխախողովակ ունեցող բիտումի բաքերում - Յիատ:

Հալված բիտումը տրվում է խողովակաշարով ասֆալտ-բետոնի կայանքի դոզատոր, տեղի է ունենում բոլոր կոմպոնենտների խառնում:

- Պատրաստի ասֆալտ-բետոնը բեռնաթափվում է կուտակման բունկեր կամ անմիջապես ավտոինքնաթափերի մեջ:

Իներտ նյութերի տաքացման համար գազի այրման ընթացքում չորացնող թմբուկում առաջանում են տաք ծխագազեր և փոշի, որոնք մտնում են մրրիկային փոշեորսիչ մարտկոցային ցիկլոններ և լրացուցիչ մաքրվելուց հետո արտանետվում են մթնոլորտ:

Ասֆալտ-բետոնի հանգույցը հիմնականում աշխատում է բնական գազով, որի ծախսը կազմում է - **600 000 մ³/տարի**:

Նշված գործընթացից արտանետվում են՝ անօրգանական փոշի, ածխածնի օքսիդ, ազոտի օքսիդներ, ածխաջրածիններ N 1 աղբյուրից:

- **N 2- Ասֆալտ - բետոնի հանգույցում** տեղադրված է ասֆալտ-բետոնի պատրաստման մեկ հոսքագիծ՝ «Կոբեշ Մաշին» մակնիշի, որը նախատեսված է **200000 տ/տարի** ասֆալտի արտադրության համար: 1տոննա ասֆալտ արտադրելու համար ծախսվում է 12մ³ գազ:

Ասֆալտ-բետոնի հանգույցը հիմնականում աշխատում է բնական գազով, որի ծախսը կազմում է - **2 400 000 մ³/տարի**:

Նշված գործընթացից արտանետվում են՝ անօրգանական փոշի, ածխածնի օքսիդ, ազոտի օքսիդներ, ածխաջրածիններ N 2 աղբյուրից:

-**Քիտումի պահպանման, տաքացման հանգույցում** տեղադրված են 3 հատ բաքեր քիտումի պահպանման և տաքացման համար, **գազի ծախսը կազմում է- 100 000մ³/տարի**, պահեստավորումից և տաքացումից արտանետվում են ածխաջրածիններ, ածխածնի օքսիդ և ազոտի օքսիդներ N 3 աղբյուրից:

Ընդհանուր գազի ծախսը կազմում է - 3 100 000 մ³/տարի (պահեստային վառելիք նախատեսված չէ):

- **Իներտ նյութերի կուտակման բաց հրապարակում** կատարվում է խճի, ավազի բեռնաթափում, խառնում դասակույտերով և նրանց բնական չորացում, որոնք հանդիսանում են փոշու արտանետման աղբյուրներից մեկը:

Արտանետվում է փոշի անօրգանական N 4 աղբյուրից:

- Ասֆալտ-բետոնի հանգույցը հագեցված է մաքրման փոշեռսիչներով՝ ցիկլոններով: Փոշին մտնում է փոշեռսիչ ցիկլոններ և լրացուցիչ մաքրվելուց հետո արտանետվում է մթնոլորտ:

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

Ուստի տեխնոլոգիական և փոշեգազամաքրման 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
ԱՆՎԱՆԱՑԱՆԿԸ**

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 1

Նյութի անվանումը	ՍԹԿ առավելագույն միանվագ մգ/մ³	Նյութի արտանետումը, տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	0.3	24.150
Ածխածնի օքսիդ	5.0	29.109
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.2	9.951
Ածխաջրածիններ	1.0	5.520

Գումարային հատկության նյութեր չկան:

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

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2.

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

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

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

Աղյուսակ 3

Արտադրություն, արտադրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները	Անվանումը		Քանակը								
		ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
Ասֆալտ- բետոնի հանգույց N 1	Նախ.դրվագվորման բունկերներ ժապ. փոխադրիչ չորացնող թմբուկ խառնիչ	3		2500		խողո- վակ		1		1		
		2										
		1										
		1										
Ասֆալտ- բետոնի հանգույց N 2	Նախ.դրվագվորման բունկերներ ժապ. փոխադրիչ չորացնող թմբուկ խառնիչ	3		3000		խողո- վակ		1		2		
		2										
	1											
	Բիտումի պահպան- ման, տաքացման բաքեր	4		3000		խողո- վակ		1		3		
Իներտ նյութերի կուտակման հրապարակ	Խիճի, ավազի բեռնաթափում, խառնում, բնական չորացնում	1		4500		անկազ- մակերպ		1		4		

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Տրամագիծը մ		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերը արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ³/վրկ		ջերմաստիճանը	
ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
1		16		0.8		12.6		6.33		130	
2		20		0.6		22.8		6.45		140	
3		5		0.3		21.4		1.513		100	
4		5		60		3.0		8482.3		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, %	
ՆՎ	Հ	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
		23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1		100	100	-	-	Ցիկլոն ՑՆ-33 4ցիկլոնների խումբ		100		92	
2		100	50	-	-	Ցիկլոնների խումբ		100		94	
3		75	125	-	-						
4		110	10	170	70	խոնավացում					

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղ-բյուրի կարգաթիվը	Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումները						ԱԹԱ հասնելու տարին
		ՆՎ			Հ (ԱԹԱ)			
		գ/վրկ	մգ/մ³	տ/տարի	գ/վրկ	մգ/մ³	տ/տարի	
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	0.603	95.26	5,420	0.603	95.26	5,420	2023
	Ածխածնի օքսիդ	0,626	98.89	5,634	0,626	98.89	5,634	
	Ազոտի օքսիդներ	0,214	33.81	1,926	0,214	33.81	1,926	
	Ածխաջրածիններ	0,141	22.27	1,270	0,141	22.27	1,270	
2	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	0.762	118.14	8,230	0.762	118.14	8,230	2023
	Ածխածնի օքսիդ	2.087	323.56	22.536	2.087	323.56	22.536	
	Ազոտի օքսիդներ	0,713	110.54	7.704	0,713	110.54	7.704	
	Ածխաջրածիններ	0,227	35.19	2,450	0,227	35.19	2,450	
3	Ածխածնի օքսիդ	0.087	57.50	0.939	0.087	57.50	0.939	2023
	Ազոտի օքսիդներ	0.030	19.83	0.321	0.030	19.83	0.321	
	Ածխաջրածիններ	0.167	110.38	1.800	0.167	110.38	1.800	
4	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	0.648	0.076	10.500	0.648	0.076	10.500	2023

ՆՎ՝ ներկա վիճակ, Հ՝ հեռանկար

**6. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ /ՉԱՓԱՔԱՆԱԿԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ
ԱՆՀՐԱԺԵՇՏ ԵԼԱԿԵՏԱՅԻՆ 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 անջափելի գործակիցն ընդունվել է՝ գազանման վնասակար նյութերի և մանր դիսպերսության փոշու համար, որոնց նստեցման կարգավորված արագությունը չի գերազանցում 3-5 սմ/վրկ՝ 1, խոշոր դիսպերսության փոշու համար մաքրման բացակայության դեպքում՝ 3, մաքրման դեպքում՝ 2:

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

7. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ

ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

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

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

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

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

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

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

Աղյուսակ 4

ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԻ ԱՆՎԱՆՈՒՄԸ	ԱՐԺԵՔԸ
Մթնոլորտի ստրատիֆիկացիայի գործակիցը, A	200
Տեղանքի ռելեֆի գործակիցը (հաշվարկված համաձայն կողմնորոշչի)	1.0
Տարվա ամենաշոգ ամսվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը T °C	33.7
Միջին տարեկան քամիների վարդը 8 ուղղություններով (ռումբ %)	
Հյուսիս	17
Հյուսիս-արևելք	3
Արևելք	7
Հարավ-արևելք	19
Հարավ	12
Հարավ-արևմուտք	4
Արևմուտք	11
Հյուսիս-արևմուտք	27
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	2.4
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	24

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:

Ձեռնարկության 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 փոշու գետնամերձ կոնցենտրացիաները գտնվում են բնակավայրի համար սահմանված ՍԹԿ սահմաններում:

Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները

<i>Նյութի անվանումը</i>	<i>Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիան մգ/մ³</i>		<i>ՍՊԳ</i>
	<i>առանց ֆոնի</i>	<i>ֆոնով</i>	
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	Cs= 0.71 ՍԹԿ 0.213 մգ/մ ³ X= -76.37 մ, Y= -40.18 մ	-	Cs= 0.58 ՍԹԿ 0.116 մգ/մ ³ X = 219.4 մ, Y= 234.28մ
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	Cs= 0.142ՍԹԿ 0.0284 մգ/մ ³ X= -76.37 մ,Y=-40.18 մ	Cs= 0.15 ՍԹԿ 0.03 մգ/մ ³ X= -76.37 մ,Y=-40.18 մ	Cs= 0.1 ՍԹԿ 0.0 մգ/մ ³ X = 300 մ, Y= -300 մ
Ածխածնի օքսիդ	Cm 0.04076< 0.05 ՍԹԿ	Cm 0.04076< 0.05 ՍԹԿ	Cm 0.04076< 0.05
Ածխաջրածիններ	Cs= 0.114 ՍԹԿ 0.114 մգ/մ ³ X= -76.37մ,Y= -40.18 մ	-	Cs= 0.05 ՍԹԿ 0.05 մգ/մ ³ X= 325 մ,Y= -481.55 մ

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

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

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

10. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՄԱԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

Աղյուսակ 5

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

ՓՈՇԻ ԱՆՕՐԳԱՆԱԿԱՆ (SiO₂ 20 -70%)

1	1	2023	0.603	5.420	0.603	5.420
2	2	2023	0.762	8.230	0.762	8.230
3	4	2023	0.648	10.500	0.648	10.500
	Ընդամենը	2023	2.013	24.150	2.013	24.150

ԱԾԽԱԾՆԻ ՕՔՍԻԴ

1	1	2023	0.626	5.634	0.626	5.634
2	2	2023	2.087	22.536	2.087	22.536
3	3	2023	0.087	0.939	0.087	0.939
	Ընդամենը	2023	2.800	29.109	2.800	29.109

ԱԶՈՏԻ ՕՔՍԻԴՆԵՐ (երկօքսիդի հաշվարկով)

1	1	2023	0.214	1.926	0.214	1.926
2	2	2023	0.713	7.704	0.713	7.704
3	3	2023	0.030	0.321	0.030	0.321
	Ընդամենը	2023	0.957	9.951	0.957	9.951

ԱԾԽԱԶՐԱԾԻՆՆԵՐ

1	1	2023	0.141	1.270	0.141	1.270
2	2	2023	0.227	2.450	0.227	2.450
3	3	2023	0.167	1.800	0.167	1.800
	<i>Ընդամենը</i>	<i>2023</i>	<i>0.535</i>	<i>5.520</i>	<i>0.535</i>	<i>5.520</i>

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

11. ԱՆՇԱՐԺ ԱՂՔՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ
ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ
«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ
ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ / ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆ

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 6.

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումները	
	գ/վրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	2.013	24.150
Ածխածնի օքսիդ	2.800	29.109
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.957	9.951
Ածխաջրածիններ	0.535	5.520

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 վառելիքի մատակարարումը
5. Սահմանափակել փոշու արտանետումը
6. Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակի մեծացման դեպքում հարկ է անմիջապես դանդաղեցնել կամ ժամանակավորապես դադարեցնել տվյալ սարքավորման աշխատանքը:

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

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

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

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

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

«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ ՕՊՕ-ի ՀԱՇՎԱՐԿԸ

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

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

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

- ՕՊՕ տարեկան-ը օդի պահանջվող օգտագործումն է՝ տարեկան կտրվածքով,
- Աi-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,
 - ՍԹԿi-ն i-րդ նյութի միջին օրական սահմանային թույլատրելի խտությունն է՝ մգ/խոր. մ:
 - **Անօրգանական փոշու** համար՝ ՍԹԿ-ի միջին օրեկա 0.1մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **24.150տ/տարի**:
 - **Ածխածնի օքսիդի** համար՝ ՍԹԿ-ի միջին օրեկա 3 մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **29.109տ/տարի**:
 - **Ազոտի օքսիդների** (երկօքսիդի հաշվարկով) համար՝ ՍԹԿ-ի միջին օրեկանը 0.04 մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **9.951տ/տարի**:
 - **Ածխաջրածինները** ՍԹԿ-ի միջին օրեկա չունեն, հաշվարկում չի ընդգրկվել:

$$\text{ՕՊՕ} = (24.150 \times 10^9) : 0.1 + (29.109 \times 10^9) : 3 + (9.951 \times 10^9) : 0.04 = 500.0 \text{ մլրդ մ}^3/\text{տարի}$$

ՕՊՕ-ն գերազանցում է 2 մլրդ/մ³ շենը (500.0մլրդ մ³/ տարի), ապա ընկերությունը պետք է մշակի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվներ՝ արտանետման աղբյուրների կամ դրանց խմբերի համար:

**«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» 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,

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

$$Ա2 = \Sigma q \cdot \Phi g \cdot \Sigma P_1 \cdot V_1$$

որտեղ`

Σq - աղտոտող աղբյուրի շրջապատի գործակիցն է` - 4

Φg - փոխանցման գործակիցն է` - 1000 դրամ

V_1 – նյութի համեմատական վնասակարության մեծությունն է

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

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

որտեղ`

q - անշարժ աղբյուրների համար – 1

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

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

Նյութի անվանումը	P_1 տոննա	Σq	Φg դրամ	V_1	Ա դրամ
Փոշի անօրգանական (SiO_2 20 -70%)	24.150	4	1000	10	966000
Ածխածնի օքսիդ	29.109	4	1000	1	116436
Ազոտի օքսիդներ	9.951	4	1000	12,5	497550
Ածխաջրածիններ	5.520	4	1000	3	66240
Ընդամենը					1646226

ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

«ԱՐՀՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ

Տեղանքի ռելիեֆի գործակցի հաշվարկը տրվում է՝

$$Q = 1 + B (Q_n - 1) \text{ բանաձևով}$$

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

Ձեռնարկությունը գտնվում է հարթ տարածքի վրա, աղբյուրի ամենաբարձ խողովակը 20մ է: Մինչև 1կմ հեռավորության վրա ΔH -ը չի գերազանցում 50մ, ուստի՝

$$Q = 1$$

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

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

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

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



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

« 29 » 06 2020թ.

№ 08/ԼԱ/ - 125

«Էկոբարիք-աուդիտ» ՍՊԸ տնօրեն
պարոն Ա.Միրզախանյանին

Հարգելի պարոն Միրզախանյան

Ի պատասխան Ձեր 2020 թվականի հունիսի 23-ի էլեկտրոնային գրության տեղեկացում եմ, որ Շրջակա միջավայրի նախարարության

«Հիդրոտերևութաբանության և մոնիթորինգի կենտրոն» ՊՈԱԿ-ի կողմից Արարատ քաղաքում 2019թ. իրականացված մթնոլորտային օդի որակի մոնիթորինգի արդյունքներին կարող եք ծանոթանալ ՊՈԱԿ-ի պաշտոնական կայքում՝ հետևյալ

հղմամբ. <http://armmonitoring.am/public/admin/ckfinder/userfiles/files/ampopag/Odi%20O%20bzor%202019.pdf>

Տրամադրում եմ բազմամյա կլիմայական հարաչափերն ըստ Արարատ օդերևութաբանական կայանի տվյալների.

Մթնոլորտի ստրատիֆիկացիայի գործակիցը	200
Տարվա ամենաշոգ ամսվա միջին առավելագույն ջերմաստիճանը T°C	33.7
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	2.4
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	24

Քամու ուղղությունների և անտորրի կրկնելիությունը (%)

Հս	ՀսԱրլ	Արլ	ՀվԱրլ	Հվ	ՀվԱրմ	Արմ	ՀսԱրմ	Անտորր
17	3	7	19	12	4	11	27	34

Հարգանքով
Տնօրենի ժ/պ

Լ. Ագիգյան

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

ՕԳՏԱԳՈՐԾՎԱԾ ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

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

ОТЧЕТ

Расчёт загрязнения атмосферы унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭКО центр» Объект: «ԱԴՆՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ

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

1.1 Исходные данные для проведения расчета загрязнения атмосферы

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

расчетный год **2023.**

Метеорологические характеристики и коэффициенты:

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

средняя температура наружного воздуха, °С: **33,7**;

коэффициент рельефа: **1,0.**

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 - 4 (в том числе твердых - 1; жидких и газообразных - 3), групп суммации - 1. 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

Загрязняющее вещество		Класс опасности	Предельно-допустимая концентрация, мг/м³			
код	наименование		максимально-разовая	средне-суточная	ОБУВ	используется в расчете
1	2	3	4	5	6	7
301	Азота диоксид	3	0,2	0,04	-	0,2
337	Углерод оксид	4	5	3	-	5
2754	Алканы C12-19	4	1	-	-	1
2908	Пыль неорганическая: SiO2 20-70%	3	0,3	0,1	-	0,3

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица № 1.1.2 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – и*			
						направление ветра			
	Х	У	код	наименование		С	В	Ю	З
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
			301	Азота диоксид	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.1.3.

Таблица № 1.1.3 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-76,37	-40,18	2	Точка в промзоне
2	38,34	-73,13	2	Точка в промзоне
3	-7,42	-154,1	2	Точка в промзоне
4	-109,76	-94,6	2	Точка в промзоне
5	-51,34	204,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	208,16	74,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	219,4	-234,28	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-65,79	-382,61	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-289,39	-240,64	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-316,4	30,3	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.1.4.

Таблица № 1.1.4 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, 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	-1275	-120,29	1283,54	-120,29	1721,7 24	2	100	-

Характеристика нестационарности во времени источников загрязнения атмосферы и их не одновременности работы по группам, приведена в таблице 1.1.5.

Таблица № 1.1.5 - Характеристика нестационарности во времени источников загрязнения атмосферы и их не одновременности работы по группам

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

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 1.1.6.

Таблица № 1.1.6 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Опа с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °С	X ₁	Y ₁	ши ри на, м			ко д	масса выброса, г/с	К о с.		
							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 «ԱՐՅՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	1	16	0,8	12,6	6,333	130	100	100	-	1,25	2,783	2908	0,603	3	0,47	122,88
												337	0,626	1	0,01	245,76
												301	0,214	1	0,083	245,76
												2754	0,141	1	0,011	24576
2	1	20	0,6	22,8	6,447	140	100	50	-	1,25	2,797	2908	0,762	3	0,34	157,04
												337	2,087	1	0,018	314,09
												301	0,713	1	0,158	314,09
												2754	0,227	1	0,01	314,09
3	1	5	0,3	21,4	1,513	100	75	125	-	1,25	1,766	337	0,087	1	0,013	97,07
												301	0,03	1	0,108	97,07
												2754	0,167	1	0,12	97,07
4	4	5	60	3	8482,3	20	10100	50150	38,1	1,25	102,96	2908	0,648	3	0,168	273,64

1.2 Расчет загрязнения по веществу «301. Азота диоксид»

Полное наименование вещества с кодом 301 – Азота диоксид (Азот (IV) оксид). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,2 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 3 (в том числе: организованных - 3, неорганизованных - нет). Распределение источников по грациям высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – 2; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,957 грамм в секунду и 0 тонн в год.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Расчётных точек – 10, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 468).

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

- на границе СЗЗ **0,28**, которая достигается в точке № 5 X=-51,34 Y=204,72, при направлении ветра 175°, скорости ветра 2,9 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,04 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,008), вклад источников предприятия 0,273.

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.2.1.

Таблица № 1.2.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – u*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
1. -	0	0	301	Азота диоксид	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008

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	-76,37	-40,18	2	Точка в промзоне
2	38,34	-73,13	2	Точка в промзоне
3	-7,42	-154,1	2	Точка в промзоне
4	-109,76	-94,6	2	Точка в промзоне
5	-51,34	204,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	208,16	74,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	219,4	-234,28	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-65,79	-382,61	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-289,39	-240,64	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-316,4	30,3	2	Точка на границе ОСЗЗ

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

Таблица № 1.2.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, 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	-1275	-120,29	1283,54	-120,29	1721,7 24	2	100	-

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

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

Таблица № 1.2.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Опа с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °С	X ₁	Y ₁	ши ри на, м			ко д	масса выброса, г/с	К о с.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	1 1	12	13	14	1 5	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԱՐՅՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	1	16	0,8	12,6	6,333	130	-29.6	-123.7	-	1, 2 5	2,78 3	30 1	0,214	1	0,08 3	245, 76
2	1	20	0,6	22,8	6,447	140	-10.5	-129.6	-	1, 2 5	2,79 7	30 1	0,713	1	0,15 8	314, 09
3	1	5	0,3	21,4	1,513	100	-36.9	-74.7	-	1, 2 5	1,76 6	30 1	0,03	1	0,10 8	97,0 7

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 предприят. 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.	-76,37	-40,18	2	0,15	0,03	0,008	0,14	138 ↖ 2,1	1.1.3	0,072	48
										1.1.2	0,056	37,4
2	Пром.	38,34	-73,13	2	0,116	0,023	0,008	0,108	269 → 1,8	1.1.3	0,108	93,1
3	Пром.	-7,42	-154,1	2	0,12	0,024	0,008	0,11	340 ↓ 1,8	1.1.3	0,108	90,6

Продолжение таблицы 1.2.5

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		Х	У	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
4	Пром.	-109,76	-94,6	2	0,122	0,0244	0,008	0,114	110 ← 2,8	1.1.2	0,073	60,2
5	ОСЗ 3	-51,34	204,72	2	0,28	0,056	0,008	0,273	175 ↑ 2,9	1.1.2	0,147	52,2
6	ОСЗ 3	208,16	74,44	2	0,26	0,052	0,008	0,25	229 ↗ 2,7	1.1.2	0,15	58,4
7	ОСЗ 3	219,4	-234,28	2	0,277	0,055	0,008	0,27	295 ↘ 2,7	1.1.2	0,156	56,3
8	ОСЗ 3	-65,79	-382,61	2	0,28	0,055	0,008	0,27	10 ↓ 2,7	1.1.2	0,15	54,1
9	ОСЗ 3	-289,39	-240,64	2	0,26	0,052	0,008	0,25	66 ↙ 2,7	1.1.2	0,15	57,4
10	ОСЗ 3	-316,4	30,3	2	0,27	0,053	0,008	0,26	117 ↖ 2,7	1.1.2	0,15	55,8

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1275	-981.15	0,075	0,015	0,017	0,059	56 ↙	7,8
2	-1175	-981.15	0,078	0,0157	0,014	0,064	54 ↙	7,1
3	-1075	-981.15	0,082	0,0164	0,012	0,07	51 ↙	6,3
4	-975	-981.15	0,086	0,0172	0,009	0,077	48 ↙	5,7
5	-875	-981.15	0,092	0,0184	0,008	0,084	45 ↙	5
6	-775	-981.15	0,099	0,0197	0,008	0,09	42 ↙	4,6
7	-675	-981.15	0,105	0,021	0,008	0,097	38 ↙	4,2
8	-575	-981.15	0,112	0,0225	0,008	0,104	33 ↙	4,1
9	-475	-981.15	0,12	0,024	0,008	0,11	28 ↙	4
10	-375	-981.15	0,126	0,025	0,008	0,118	23 ↙	4,7
11	-275	-981.15	0,13	0,026	0,008	0,12	17 ↓	3,8
12	-175	-981.15	0,136	0,0273	0,008	0,128	10 ↓	4,1
13	-75	-981.15	0,14	0,028	0,008	0,13	4 ↓	3,9
14	25	-981.15	0,14	0,028	0,008	0,13	357 ↓	3,9
15	125	-981.15	0,137	0,0274	0,008	0,13	351 ↓	4,1
16	225	-981.15	0,134	0,0267	0,008	0,126	344 ↓	4,3
17	325	-981.15	0,126	0,025	0,008	0,118	338 ↓	3,9
18	425	-981.15	0,12	0,024	0,008	0,112	333 ↘	4
19	525	-981.15	0,114	0,023	0,008	0,106	328 ↘	4,1
20	625	-981.15	0,107	0,0214	0,008	0,1	323 ↘	4,1
21	725	-981.15	0,1	0,02	0,008	0,092	319 ↘	4,3
22	825	-981.15	0,093	0,0186	0,008	0,085	315 ↘	4,8
23	925	-981.15	0,087	0,0174	0,009	0,078	312 ↘	5,5
24	1025	-981.15	0,083	0,0166	0,011	0,072	309 ↘	6,1
25	1125	-981.15	0,08	0,016	0,014	0,066	307 ↘	6,8
26	1225	-981.15	0,076	0,0152	0,016	0,06	305 ↘	7,6
27	-1275	-881.15	0,077	0,0155	0,015	0,062	59 ↙	7,3
28	-1175	-881.15	0,081	0,0162	0,013	0,069	57 ↙	6,5
29	-1075	-881.15	0,085	0,017	0,01	0,075	54 ↙	5,8
30	-975	-881.15	0,091	0,0182	0,008	0,083	52 ↙	5,1
31	-875	-881.15	0,099	0,0197	0,008	0,09	49 ↙	4,4
32	-775	-881.15	0,107	0,0213	0,008	0,099	45 ↙	4,1
33	-675	-881.15	0,115	0,023	0,008	0,107	41 ↙	4
34	-575	-881.15	0,124	0,025	0,008	0,116	36 ↙	4,8
35	-475	-881.15	0,134	0,027	0,008	0,126	31 ↙	4,2
36	-375	-881.15	0,142	0,0284	0,008	0,134	25 ↙	3,8

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
37	-275	-881.15	0,15	0,03	0,008	0,14	19 ↓	3,7
38	-175	-881.15	0,154	0,031	0,008	0,146	12 ↓	3,7
39	-75	-881.15	0,156	0,031	0,008	0,148	4 ↓	3,7
40	25	-881.15	0,157	0,0314	0,008	0,15	357 ↓	3,7
41	125	-881.15	0,155	0,031	0,008	0,147	349 ↓	3,7
42	225	-881.15	0,15	0,03	0,008	0,142	342 ↓	3,7
43	325	-881.15	0,144	0,029	0,008	0,136	336 ↘	3,8
44	425	-881.15	0,136	0,027	0,008	0,128	330 ↘	4,2
45	525	-881.15	0,125	0,025	0,008	0,117	324 ↘	3,9
46	625	-881.15	0,117	0,0233	0,008	0,11	320 ↘	4
47	725	-881.15	0,108	0,0217	0,008	0,1	316 ↘	4,2
48	825	-881.15	0,1	0,02	0,008	0,093	312 ↘	4,3
49	925	-881.15	0,093	0,0185	0,008	0,085	309 ↘	4,9
50	1025	-881.15	0,086	0,0172	0,009	0,077	306 ↘	5,6
51	1125	-881.15	0,082	0,0164	0,012	0,07	304 ↘	6,3
52	1225	-881.15	0,078	0,0156	0,015	0,063	301 ↘	7,2
53	-1275	-781.15	0,08	0,016	0,014	0,066	62 ↙	6,9
54	-1175	-781.15	0,084	0,0167	0,011	0,073	60 ↙	6,1
55	-1075	-781.15	0,089	0,0177	0,008	0,08	58 ↙	5,3
56	-975	-781.15	0,097	0,0194	0,008	0,089	56 ↙	4,6
57	-875	-781.15	0,105	0,021	0,008	0,097	53 ↙	4,1
58	-775	-781.15	0,115	0,023	0,008	0,107	49 ↙	4
59	-675	-781.15	0,126	0,025	0,008	0,118	45 ↙	4,7
60	-575	-781.15	0,138	0,0276	0,008	0,13	40 ↙	3,9
61	-475	-781.15	0,148	0,0297	0,008	0,14	35 ↙	3,7
62	-375	-781.15	0,158	0,0315	0,008	0,15	29 ↙	3,6
63	-275	-781.15	0,166	0,033	0,008	0,158	21 ↓	3,6
64	-175	-781.15	0,173	0,0345	0,008	0,165	13 ↓	3,5
65	-75	-781.15	0,177	0,035	0,008	0,17	5 ↓	3,5
66	25	-781.15	0,177	0,0354	0,008	0,17	356 ↓	3,5
67	125	-781.15	0,174	0,035	0,008	0,166	348 ↓	3,5
68	225	-781.15	0,17	0,034	0,008	0,16	340 ↓	3,6
69	325	-781.15	0,16	0,032	0,008	0,152	332 ↘	3,6
70	425	-781.15	0,15	0,03	0,008	0,143	326 ↘	3,7
71	525	-781.15	0,14	0,028	0,008	0,132	320 ↘	4
72	625	-781.15	0,128	0,0256	0,008	0,12	316 ↘	4,7
73	725	-781.15	0,117	0,0233	0,008	0,11	312 ↘	4
74	825	-781.15	0,108	0,0215	0,008	0,1	308 ↘	4,2
75	925	-781.15	0,099	0,0198	0,008	0,09	305 ↘	4,3
76	1025	-781.15	0,09	0,018	0,008	0,082	302 ↘	5,1
77	1125	-781.15	0,085	0,017	0,01	0,074	300 ↘	5,9
78	1225	-781.15	0,08	0,016	0,013	0,067	298 ↘	6,6
79	-1275	-681.15	0,081	0,0163	0,012	0,069	66 ↙	6,5
80	-1175	-681.15	0,086	0,0172	0,009	0,077	64 ↙	5,7
81	-1075	-681.15	0,093	0,0187	0,008	0,085	62 ↙	4,9
82	-975	-681.15	0,103	0,0205	0,008	0,095	60 ↙	4,2
83	-875	-681.15	0,112	0,0225	0,008	0,104	57 ↙	4,1
84	-775	-681.15	0,123	0,0245	0,008	0,115	54 ↙	3,9
85	-675	-681.15	0,138	0,0276	0,008	0,13	50 ↙	3,9
86	-575	-681.15	0,15	0,03	0,008	0,142	45 ↙	3,7
87	-475	-681.15	0,163	0,0326	0,008	0,155	39 ↙	3,6
88	-375	-681.15	0,175	0,035	0,008	0,167	33 ↙	3,5
89	-275	-681.15	0,186	0,037	0,008	0,178	25 ↙	3,4
90	-175	-681.15	0,194	0,039	0,008	0,186	16 ↓	3,3
91	-75	-681.15	0,2	0,04	0,008	0,19	6 ↓	3,3
92	25	-681.15	0,2	0,04	0,008	0,192	356 ↓	3,3
93	125	-681.15	0,197	0,039	0,008	0,19	346 ↓	3,4
94	225	-681.15	0,19	0,038	0,008	0,18	336 ↘	3,4
95	325	-681.15	0,18	0,036	0,008	0,17	328 ↘	3,5
96	425	-681.15	0,166	0,033	0,008	0,158	322 ↘	3,6
97	525	-681.15	0,153	0,031	0,008	0,145	316 ↘	3,7
98	625	-681.15	0,14	0,028	0,008	0,133	311 ↘	4
99	725	-681.15	0,127	0,0253	0,008	0,12	307 ↘	4,8
100	825	-681.15	0,114	0,023	0,008	0,106	303 ↘	4
101	925	-681.15	0,104	0,021	0,008	0,096	301 ↘	4,2

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
102	1025	-681.15	0,095	0,019	0,008	0,087	298 ↘	4,6
103	1125	-681.15	0,087	0,0174	0,009	0,079	296 ↘	5,4
104	1225	-681.15	0,082	0,0165	0,012	0,07	294 ↘	6,3
105	-1275	-581.15	0,083	0,0166	0,011	0,072	70 ←	6,2
106	-1175	-581.15	0,085	0,017	0,01	0,075	68 ←	4,3
107	-1075	-581.15	0,098	0,0196	0,008	0,09	67 ↙	4,5
108	-975	-581.15	0,108	0,0215	0,008	0,1	65 ↙	4,1
109	-875	-581.15	0,12	0,024	0,008	0,11	62 ↙	5,1
110	-775	-581.15	0,134	0,027	0,008	0,126	59 ↙	4,1
111	-675	-581.15	0,148	0,0296	0,008	0,14	55 ↙	3,7
112	-575	-581.15	0,163	0,0326	0,008	0,155	51 ↙	3,6
113	-475	-581.15	0,18	0,036	0,008	0,17	45 ↙	3,4
114	-375	-581.15	0,193	0,039	0,008	0,185	38 ↙	3,3
115	-275	-581.15	0,207	0,041	0,008	0,2	29 ↙	3,2
116	-175	-581.15	0,22	0,044	0,008	0,21	19 ↓	3,2
117	-75	-581.15	0,225	0,045	0,008	0,217	7 ↓	3,1
118	25	-581.15	0,227	0,045	0,008	0,22	355 ↓	3,2
119	125	-581.15	0,22	0,044	0,008	0,214	343 ↓	3,2
120	225	-581.15	0,212	0,0424	0,008	0,204	332 ↘	3,3
121	325	-581.15	0,2	0,04	0,008	0,19	323 ↘	3,4
122	425	-581.15	0,183	0,0365	0,008	0,175	316 ↘	3,5
123	525	-581.15	0,167	0,0333	0,008	0,16	310 ↘	3,6
124	625	-581.15	0,15	0,03	0,008	0,143	305 ↘	3,7
125	725	-581.15	0,133	0,0266	0,008	0,125	302 ↘	3,8
126	825	-581.15	0,12	0,024	0,008	0,113	298 ↘	4
127	925	-581.15	0,11	0,022	0,008	0,102	296 ↘	4,1
128	1025	-581.15	0,1	0,02	0,008	0,092	294 ↘	4,2
129	1125	-581.15	0,09	0,018	0,008	0,082	292 →	5,1
130	1225	-581.15	0,084	0,017	0,011	0,074	290 →	5,9
131	-1275	-481.15	0,085	0,017	0,01	0,075	74 ←	5,9
132	-1175	-481.15	0,092	0,0184	0,008	0,084	73 ←	5
133	-1075	-481.15	0,102	0,0203	0,008	0,094	71 ←	4,2
134	-975	-481.15	0,112	0,0224	0,008	0,104	70 ←	4
135	-875	-481.15	0,126	0,0253	0,008	0,118	67 ↙	4,6
136	-775	-481.15	0,142	0,0284	0,008	0,134	65 ↙	3,8
137	-675	-481.15	0,157	0,0315	0,008	0,15	61 ↙	3,6
138	-575	-481.15	0,175	0,035	0,008	0,167	57 ↙	3,5
139	-475	-481.15	0,193	0,0386	0,008	0,185	52 ↙	3,3
140	-375	-481.15	0,21	0,042	0,008	0,203	45 ↙	3,2
141	-275	-481.15	0,227	0,0455	0,008	0,22	36 ↙	3,1
142	-175	-481.15	0,24	0,048	0,008	0,233	24 ↙	3
143	-75	-481.15	0,25	0,05	0,008	0,244	9 ↓	3
144	25	-481.15	0,256	0,051	0,008	0,25	353 ↓	3
145	125	-481.15	0,25	0,05	0,008	0,24	338 ↓	3,1
146	225	-481.15	0,236	0,047	0,008	0,23	326 ↘	3,1
147	325	-481.15	0,22	0,044	0,008	0,21	316 ↘	3,2
148	425	-481.15	0,2	0,04	0,008	0,19	309 ↘	3,4
149	525	-481.15	0,18	0,036	0,008	0,17	303 ↘	3,5
150	625	-481.15	0,16	0,032	0,008	0,153	299 ↘	3,6
151	725	-481.15	0,145	0,029	0,008	0,137	296 ↘	3,9
152	825	-481.15	0,129	0,0257	0,008	0,12	293 ↘	4,7
153	925	-481.15	0,115	0,023	0,008	0,107	291 →	4
154	1025	-481.15	0,104	0,0207	0,008	0,096	289 →	4,4
155	1125	-481.15	0,094	0,0187	0,008	0,086	287 →	4,8
156	1225	-481.15	0,086	0,0172	0,009	0,077	286 →	5,6
157	-1275	-381.15	0,086	0,0172	0,009	0,077	78 ←	5,7
158	-1175	-381.15	0,094	0,019	0,008	0,086	78 ←	4,8
159	-1075	-381.15	0,105	0,021	0,008	0,097	76 ←	4,2
160	-975	-381.15	0,116	0,0233	0,008	0,108	75 ←	4
161	-875	-381.15	0,132	0,0265	0,008	0,124	73 ←	4,2
162	-775	-381.15	0,148	0,0297	0,008	0,14	71 ←	3,7
163	-675	-381.15	0,166	0,033	0,008	0,158	69 ←	3,5
164	-575	-381.15	0,186	0,037	0,008	0,178	65 ↙	3,4
165	-475	-381.15	0,206	0,041	0,008	0,198	61 ↙	3,2
166	-375	-381.15	0,227	0,045	0,008	0,22	54 ↙	3,1

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
167	-275	-381.15	0,245	0,049	0,008	0,237	45 ↙	2,9
168	-175	-381.15	0,265	0,053	0,008	0,257	31 ↙	2,7
169	-75	-381.15	0,276	0,055	0,008	0,27	12 ↓	2,7
170	25	-381.15	0,286	0,057	0,008	0,28	350 ↓	2,8
171	125	-381.15	0,28	0,057	0,008	0,275	331 ↘	2,8
172	225	-381.15	0,26	0,052	0,008	0,25	317 ↘	3
173	325	-381.15	0,236	0,047	0,008	0,23	307 ↘	3,1
174	425	-381.15	0,212	0,0425	0,008	0,204	300 ↘	3,2
175	525	-381.15	0,19	0,038	0,008	0,182	295 ↘	3,4
176	625	-381.15	0,17	0,034	0,008	0,162	292 →	3,5
177	725	-381.15	0,152	0,0303	0,008	0,144	289 →	3,7
178	825	-381.15	0,132	0,0264	0,008	0,124	287 →	3,8
179	925	-381.15	0,118	0,0237	0,008	0,11	285 →	4
180	1025	-381.15	0,107	0,0213	0,008	0,099	284 →	4,2
181	1125	-381.15	0,096	0,0193	0,008	0,088	283 →	4,5
182	1225	-381.15	0,087	0,0174	0,009	0,079	282 →	5,4
183	-1275	-281.15	0,087	0,0174	0,009	0,079	83 ←	5,5
184	-1175	-281.15	0,096	0,0193	0,008	0,088	82 ←	4,6
185	-1075	-281.15	0,107	0,0214	0,008	0,099	82 ←	4,1
186	-975	-281.15	0,12	0,024	0,008	0,11	81 ←	5,1
187	-875	-281.15	0,136	0,0273	0,008	0,128	80 ←	4
188	-775	-281.15	0,153	0,0307	0,008	0,145	78 ←	3,7
189	-675	-281.15	0,172	0,0344	0,008	0,164	77 ←	3,5
190	-575	-281.15	0,194	0,039	0,008	0,186	74 ←	3,3
191	-475	-281.15	0,216	0,043	0,008	0,21	71 ←	3,1
192	-375	-281.15	0,24	0,048	0,008	0,23	66 ↙	2,9
193	-275	-281.15	0,26	0,052	0,008	0,25	58 ↙	2,7
194	-175	-281.15	0,254	0,051	0,008	0,246	44 ↙	2,7
195	-75	-281.15	0,23	0,046	0,008	0,22	18 ↓	2,6
196	25	-281.15	0,26	0,052	0,008	0,25	344 ↓	2,7
197	125	-281.15	0,285	0,057	0,008	0,277	318 ↘	2,7
198	225	-281.15	0,28	0,056	0,008	0,27	303 ↘	2,8
199	325	-281.15	0,25	0,05	0,008	0,24	295 ↘	3
200	425	-281.15	0,222	0,0445	0,008	0,214	290 →	3,2
201	525	-281.15	0,2	0,04	0,008	0,19	286 →	3,3
202	625	-281.15	0,176	0,035	0,008	0,168	284 →	3,5
203	725	-281.15	0,156	0,031	0,008	0,148	282 →	3,7
204	825	-281.15	0,138	0,0277	0,008	0,13	281 →	4,1
205	925	-281.15	0,12	0,024	0,008	0,113	279 →	3,9
206	1025	-281.15	0,109	0,0217	0,008	0,1	279 →	4,1
207	1125	-281.15	0,098	0,0196	0,008	0,09	278 →	4,4
208	1225	-281.15	0,088	0,0176	0,008	0,08	277 →	5,3
209	-1275	-181.15	0,087	0,0175	0,008	0,079	87 ←	5,5
210	-1175	-181.15	0,097	0,0195	0,008	0,09	87 ←	4,6
211	-1075	-181.15	0,108	0,0217	0,008	0,1	87 ←	4,1
212	-975	-181.15	0,121	0,0243	0,008	0,113	87 ←	4,9
213	-875	-181.15	0,14	0,028	0,008	0,13	86 ←	3,9
214	-775	-181.15	0,156	0,031	0,008	0,148	86 ←	3,6
215	-675	-181.15	0,176	0,035	0,008	0,168	85 ←	3,5
216	-575	-181.15	0,2	0,04	0,008	0,19	84 ←	3,3
217	-475	-181.15	0,223	0,045	0,008	0,215	83 ←	3,1
218	-375	-181.15	0,25	0,05	0,008	0,24	81 ←	2,9
219	-275	-181.15	0,26	0,052	0,008	0,254	77 ←	2,7
220	-175	-181.15	0,21	0,042	0,008	0,2	71 ←	2,7
221	-75	-181.15	0,112	0,0225	0,008	0,104	20 ↓	1,9
222	25	-181.15	0,145	0,029	0,008	0,137	327 ↘	2,2
223	125	-181.15	0,22	0,044	0,008	0,21	292 →	2,7
224	225	-181.15	0,27	0,054	0,008	0,26	284 →	2,7
225	325	-181.15	0,254	0,051	0,008	0,246	280 →	3,2
226	425	-181.15	0,227	0,045	0,008	0,22	277 →	3,1
227	525	-181.15	0,202	0,0404	0,008	0,194	276 →	3,3
228	625	-181.15	0,18	0,036	0,008	0,17	275 →	3,5
229	725	-181.15	0,16	0,032	0,008	0,15	274 →	3,6
230	825	-181.15	0,14	0,028	0,008	0,133	274 →	3,9
231	925	-181.15	0,122	0,0245	0,008	0,114	273 →	3,9

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
232	1025	-181.15	0,11	0,022	0,008	0,102	273 →	4,1
233	1125	-181.15	0,1	0,02	0,008	0,091	273 →	4,3
234	1225	-181.15	0,089	0,0178	0,008	0,08	273 →	5,2
235	-1275	-81.15	0,088	0,0175	0,008	0,08	92 ←	5,5
236	-1175	-81.15	0,098	0,0195	0,008	0,09	92 ←	4,6
237	-1075	-81.15	0,108	0,0217	0,008	0,1	92 ←	4,1
238	-975	-81.15	0,12	0,024	0,008	0,113	93 ←	3,9
239	-875	-81.15	0,14	0,028	0,008	0,13	93 ←	3,8
240	-775	-81.15	0,157	0,0313	0,008	0,15	93 ←	3,6
241	-675	-81.15	0,177	0,0354	0,008	0,17	94 ←	3,5
242	-575	-81.15	0,2	0,04	0,008	0,192	94 ←	3,3
243	-475	-81.15	0,225	0,045	0,008	0,217	95 ←	3,1
244	-375	-81.15	0,253	0,051	0,008	0,245	96 ←	2,7
245	-275	-81.15	0,27	0,054	0,008	0,26	99 ←	2,7
246	-175	-81.15	0,215	0,043	0,008	0,207	106 ←	2,7
247	-75	-81.15	0,1	0,02	0,008	0,091	80 ←	1,8
248	25	-81.15	0,113	0,0226	0,008	0,105	276 →	1,8
249	125	-81.15	0,19	0,038	0,008	0,18	252 →	2,7
250	225	-81.15	0,26	0,052	0,008	0,25	260 →	2,7
251	325	-81.15	0,25	0,05	0,008	0,244	263 →	2,9
252	425	-81.15	0,226	0,045	0,008	0,22	265 →	3,1
253	525	-81.15	0,2	0,04	0,008	0,193	266 →	3,3
254	625	-81.15	0,18	0,036	0,008	0,17	266 →	3,4
255	725	-81.15	0,16	0,032	0,008	0,15	267 →	3,6
256	825	-81.15	0,14	0,028	0,008	0,133	267 →	3,9
257	925	-81.15	0,123	0,0246	0,008	0,115	267 →	5
258	1025	-81.15	0,11	0,022	0,008	0,102	268 →	4,1
259	1125	-81.15	0,1	0,02	0,008	0,091	268 →	4,5
260	1225	-81.15	0,089	0,0178	0,008	0,081	268 →	5,2
261	-1275	18.85	0,087	0,0174	0,009	0,079	96 ←	5,5
262	-1175	18.85	0,097	0,0194	0,008	0,089	97 ←	4,6
263	-1075	18.85	0,107	0,0215	0,008	0,1	98 ←	4,1
264	-975	18.85	0,12	0,024	0,008	0,11	98 ←	4
265	-875	18.85	0,137	0,0275	0,008	0,13	99 ←	3,9
266	-775	18.85	0,155	0,031	0,008	0,147	101 ←	3,7
267	-675	18.85	0,175	0,035	0,008	0,167	102 ←	3,5
268	-575	18.85	0,197	0,0394	0,008	0,19	104 ←	3,3
269	-475	18.85	0,22	0,044	0,008	0,214	107 ←	3,1
270	-375	18.85	0,25	0,05	0,008	0,244	111 ←	2,9
271	-275	18.85	0,28	0,056	0,008	0,27	118 ↖	2,7
272	-175	18.85	0,29	0,058	0,008	0,28	131 ↖	2,7
273	-75	18.85	0,29	0,058	0,008	0,28	158 ↑	2,6
274	25	18.85	0,187	0,0374	0,008	0,18	198 ↑	2,6
275	125	18.85	0,235	0,047	0,008	0,227	225 ↗	2,7
276	225	18.85	0,26	0,052	0,008	0,25	240 ↗	2,7
277	325	18.85	0,244	0,049	0,008	0,236	248 →	3,1
278	425	18.85	0,22	0,044	0,008	0,21	252 →	3,1
279	525	18.85	0,197	0,0394	0,008	0,19	255 →	3,3
280	625	18.85	0,175	0,035	0,008	0,167	257 →	3,5
281	725	18.85	0,156	0,031	0,008	0,148	259 →	3,6
282	825	18.85	0,14	0,028	0,008	0,13	260 →	4
283	925	18.85	0,12	0,024	0,008	0,113	261 →	3,9
284	1025	18.85	0,11	0,022	0,008	0,1	262 →	4,1
285	1125	18.85	0,098	0,0196	0,008	0,09	263 →	4,6
286	1225	18.85	0,088	0,0176	0,008	0,08	263 →	5,3
287	-1275	118.85	0,086	0,0173	0,009	0,077	101 ←	5,7
288	-1175	118.85	0,095	0,019	0,008	0,087	102 ←	4,8
289	-1075	118.85	0,106	0,021	0,008	0,098	103 ←	4,2
290	-975	118.85	0,117	0,0234	0,008	0,11	104 ←	4
291	-875	118.85	0,134	0,027	0,008	0,126	106 ←	4,2
292	-775	118.85	0,15	0,03	0,008	0,143	108 ←	3,7
293	-675	118.85	0,17	0,034	0,008	0,16	110 ←	3,6
294	-575	118.85	0,19	0,038	0,008	0,182	113 ↖	3,4
295	-475	118.85	0,214	0,043	0,008	0,206	118 ↖	3,2
296	-375	118.85	0,24	0,048	0,008	0,233	124 ↖	3,4

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
297	-275	118.85	0,27	0,054	0,008	0,263	133 ↖	2,9
298	-175	118.85	0,3	0,06	0,008	0,29	147 ↖	2,7
299	-75	118.85	0,31	0,062	0,008	0,3	167 ↑	2,7
300	25	118.85	0,283	0,057	0,008	0,275	191 ↑	2,7
301	125	118.85	0,266	0,053	0,008	0,26	211 ↗	2,7
302	225	118.85	0,25	0,05	0,008	0,243	225 ↗	2,7
303	325	118.85	0,23	0,046	0,008	0,223	235 ↗	3
304	425	118.85	0,21	0,042	0,008	0,2	241 ↗	3,2
305	525	118.85	0,19	0,038	0,008	0,18	246 ↗	3,3
306	625	118.85	0,17	0,034	0,008	0,16	249 →	3,5
307	725	118.85	0,152	0,0303	0,008	0,144	252 →	3,7
308	825	118.85	0,135	0,027	0,008	0,127	254 →	4,3
309	925	118.85	0,118	0,0237	0,008	0,11	256 →	4
310	1025	118.85	0,107	0,0214	0,008	0,099	257 →	4,1
311	1125	118.85	0,096	0,0193	0,008	0,088	258 →	4,7
312	1225	118.85	0,087	0,0175	0,008	0,079	259 →	5,4
313	-1275	218.85	0,085	0,017	0,01	0,075	105 ←	5,9
314	-1175	218.85	0,092	0,0185	0,008	0,084	107 ←	5
315	-1075	218.85	0,103	0,0206	0,008	0,095	108 ←	4,2
316	-975	218.85	0,114	0,0227	0,008	0,106	110 ←	4,1
317	-875	218.85	0,129	0,0257	0,008	0,12	112 ←	4,5
318	-775	218.85	0,144	0,029	0,008	0,136	114 ↖	3,8
319	-675	218.85	0,16	0,032	0,008	0,153	117 ↖	3,6
320	-575	218.85	0,18	0,036	0,008	0,172	122 ↖	3,5
321	-475	218.85	0,2	0,04	0,008	0,193	127 ↖	3,3
322	-375	218.85	0,222	0,0445	0,008	0,214	134 ↖	3,2
323	-275	218.85	0,25	0,05	0,008	0,24	143 ↖	3,2
324	-175	218.85	0,27	0,054	0,008	0,26	155 ↖	3
325	-75	218.85	0,276	0,055	0,008	0,27	171 ↑	2,9
326	25	218.85	0,27	0,054	0,008	0,26	188 ↑	2,7
327	125	218.85	0,253	0,051	0,008	0,245	203 ↗	2,9
328	225	218.85	0,233	0,047	0,008	0,225	216 ↗	3
329	325	218.85	0,216	0,043	0,008	0,21	225 ↗	3,1
330	425	218.85	0,197	0,0395	0,008	0,19	232 ↗	3,3
331	525	218.85	0,18	0,036	0,008	0,17	238 ↗	3,4
332	625	218.85	0,16	0,032	0,008	0,153	242 ↗	3,6
333	725	218.85	0,145	0,029	0,008	0,137	245 ↗	3,7
334	825	218.85	0,13	0,026	0,008	0,12	248 →	4,6
335	925	218.85	0,115	0,023	0,008	0,107	250 →	4
336	1025	218.85	0,104	0,0208	0,008	0,096	252 →	4,2
337	1125	218.85	0,094	0,0188	0,008	0,086	253 →	4,9
338	1225	218.85	0,086	0,0172	0,009	0,077	255 →	5,6
339	-1275	318.85	0,084	0,0167	0,011	0,073	109 ←	6,2
340	-1175	318.85	0,09	0,018	0,008	0,082	111 ←	5,3
341	-1075	318.85	0,1	0,02	0,008	0,091	113 ↖	4,5
342	-975	318.85	0,11	0,022	0,008	0,1	115 ↖	4,1
343	-875	318.85	0,121	0,0243	0,008	0,113	117 ↖	5
344	-775	318.85	0,137	0,0274	0,008	0,13	120 ↖	4
345	-675	318.85	0,152	0,0304	0,008	0,144	124 ↖	3,7
346	-575	318.85	0,168	0,0335	0,008	0,16	128 ↖	3,6
347	-475	318.85	0,185	0,037	0,008	0,177	134 ↖	3,5
348	-375	318.85	0,203	0,0405	0,008	0,195	141 ↖	3,3
349	-275	318.85	0,22	0,044	0,008	0,21	150 ↖	3,2
350	-175	318.85	0,23	0,046	0,008	0,223	160 ↑	3,2
351	-75	318.85	0,24	0,048	0,008	0,23	173 ↑	3,5
352	25	318.85	0,235	0,047	0,008	0,227	186 ↑	3,1
353	125	318.85	0,226	0,045	0,008	0,22	198 ↑	3,1
354	225	318.85	0,213	0,043	0,008	0,205	209 ↗	3,2
355	325	318.85	0,2	0,04	0,008	0,19	218 ↗	3,3
356	425	318.85	0,183	0,0366	0,008	0,175	225 ↗	3,4
357	525	318.85	0,167	0,0334	0,008	0,16	231 ↗	3,5
358	625	318.85	0,15	0,03	0,008	0,143	235 ↗	3,7
359	725	318.85	0,137	0,0274	0,008	0,13	239 ↗	4,1
360	825	318.85	0,121	0,0243	0,008	0,113	242 ↗	3,9
361	925	318.85	0,11	0,022	0,008	0,102	245 ↗	4,1

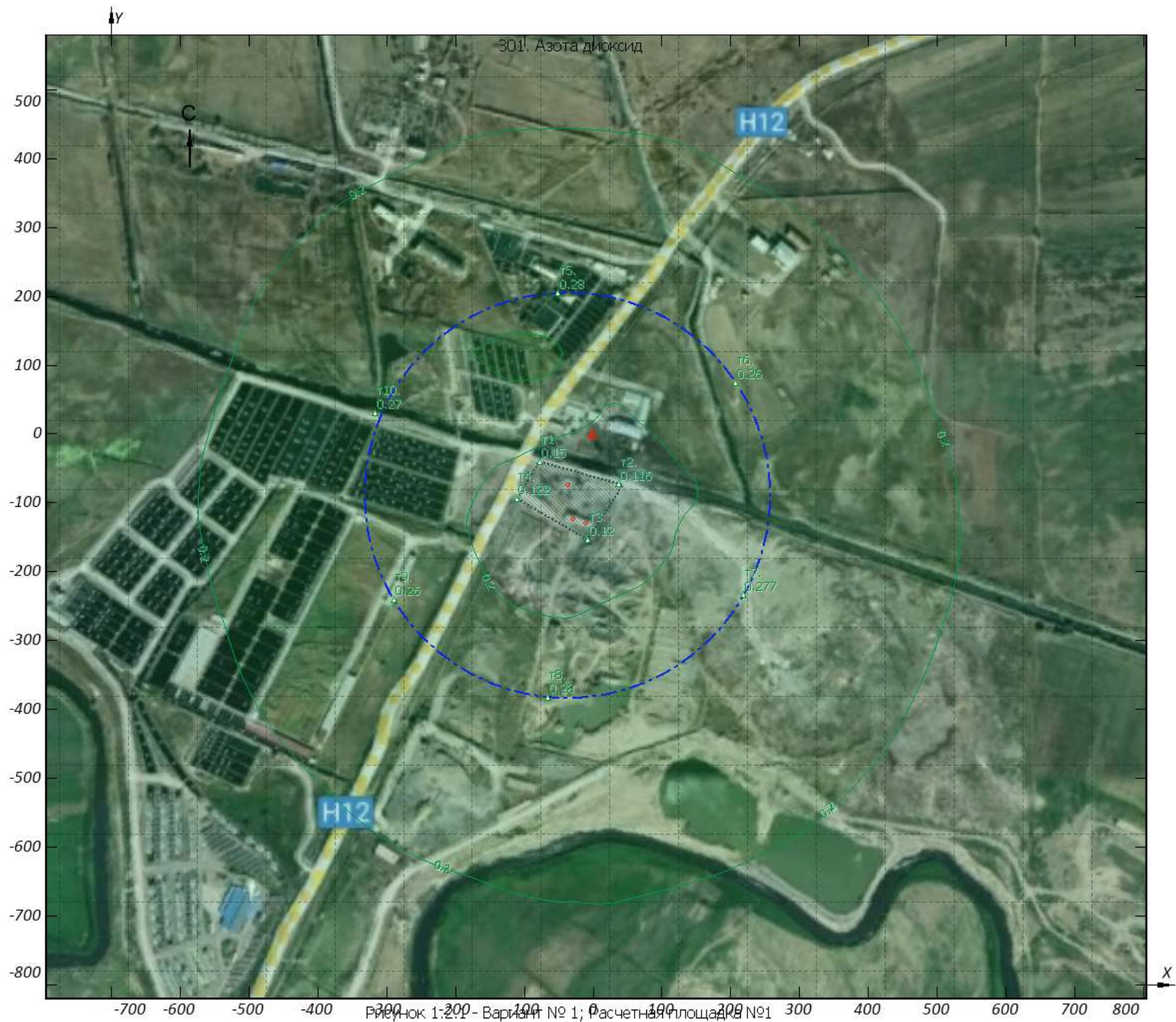
Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
362	1025	318.85	0,1	0,02	0,008	0,092	247 ↗	4,3
363	1125	318.85	0,09	0,018	0,008	0,083	249 →	5,1
364	1225	318.85	0,084	0,017	0,01	0,074	250 →	5,9
365	-1275	418.85	0,082	0,0164	0,012	0,07	113 ↖	6,5
366	-1175	418.85	0,087	0,0173	0,009	0,078	115 ↖	5,7
367	-1075	418.85	0,095	0,019	0,008	0,087	117 ↖	4,9
368	-975	418.85	0,104	0,0208	0,008	0,096	120 ↖	4,2
369	-875	418.85	0,114	0,023	0,008	0,106	122 ↖	4,1
370	-775	418.85	0,127	0,0254	0,008	0,12	126 ↖	4,7
371	-675	418.85	0,14	0,028	0,008	0,133	130 ↖	3,8
372	-575	418.85	0,155	0,031	0,008	0,147	134 ↖	3,7
373	-475	418.85	0,17	0,034	0,008	0,16	140 ↖	3,6
374	-375	418.85	0,182	0,0365	0,008	0,174	147 ↖	3,5
375	-275	418.85	0,195	0,039	0,008	0,187	155 ↖	3,4
376	-175	418.85	0,204	0,041	0,008	0,196	164 ↑	3,3
377	-75	418.85	0,21	0,042	0,008	0,2	174 ↑	3,3
378	25	418.85	0,207	0,041	0,008	0,2	185 ↑	3,3
379	125	418.85	0,2	0,04	0,008	0,193	195 ↑	3,3
380	225	418.85	0,19	0,038	0,008	0,184	204 ↗	3,3
381	325	418.85	0,18	0,036	0,008	0,172	212 ↗	3,4
382	425	418.85	0,167	0,0335	0,008	0,16	219 ↗	3,5
383	525	418.85	0,154	0,031	0,008	0,146	225 ↗	3,6
384	625	418.85	0,14	0,028	0,008	0,133	230 ↗	3,8
385	725	418.85	0,126	0,025	0,008	0,118	234 ↗	3,9
386	825	418.85	0,115	0,023	0,008	0,107	237 ↗	4
387	925	418.85	0,105	0,021	0,008	0,097	240 ↗	4,2
388	1025	418.85	0,096	0,019	0,008	0,088	242 ↗	4,6
389	1125	418.85	0,087	0,0174	0,009	0,079	245 ↗	5,4
390	1225	418.85	0,082	0,0165	0,012	0,071	246 ↗	6,2
391	-1275	518.85	0,08	0,016	0,014	0,066	117 ↖	7,1
392	-1175	518.85	0,084	0,017	0,011	0,074	119 ↖	6,1
393	-1075	518.85	0,09	0,018	0,008	0,082	121 ↖	5,3
394	-975	518.85	0,099	0,0197	0,008	0,09	124 ↖	4,5
395	-875	518.85	0,107	0,0215	0,008	0,1	127 ↖	4,2
396	-775	518.85	0,117	0,0234	0,008	0,11	130 ↖	4
397	-675	518.85	0,13	0,026	0,008	0,122	134 ↖	4,5
398	-575	518.85	0,142	0,0284	0,008	0,134	139 ↖	3,8
399	-475	518.85	0,153	0,0306	0,008	0,145	145 ↖	3,7
400	-375	518.85	0,164	0,033	0,008	0,156	151 ↖	3,6
401	-275	518.85	0,173	0,0346	0,008	0,165	158 ↑	3,6
402	-175	518.85	0,18	0,036	0,008	0,17	166 ↑	3,5
403	-75	518.85	0,183	0,0366	0,008	0,175	175 ↑	3,5
404	25	518.85	0,182	0,0365	0,008	0,174	184 ↑	3,5
405	125	518.85	0,178	0,0356	0,008	0,17	193 ↑	3,5
406	225	518.85	0,17	0,034	0,008	0,163	201 ↑	3,5
407	325	518.85	0,162	0,0325	0,008	0,154	208 ↗	3,6
408	425	518.85	0,152	0,0304	0,008	0,144	215 ↗	3,7
409	525	518.85	0,142	0,0283	0,008	0,134	220 ↗	3,8
410	625	518.85	0,13	0,026	0,008	0,12	225 ↗	4,6
411	725	518.85	0,117	0,0235	0,008	0,11	229 ↗	4
412	825	518.85	0,108	0,0216	0,008	0,1	233 ↗	4,1
413	925	518.85	0,1	0,02	0,008	0,091	236 ↗	4,3
414	1025	518.85	0,09	0,018	0,008	0,083	238 ↗	5,1
415	1125	518.85	0,085	0,017	0,01	0,075	241 ↗	5,8
416	1225	518.85	0,08	0,016	0,013	0,067	243 ↗	6,6
417	-1275	618.85	0,078	0,0155	0,015	0,063	121 ↖	7,3
418	-1175	618.85	0,082	0,0163	0,012	0,07	123 ↖	6,5
419	-1075	618.85	0,086	0,0172	0,009	0,077	125 ↖	5,8
420	-975	618.85	0,092	0,0185	0,008	0,084	128 ↖	5,1
421	-875	618.85	0,1	0,02	0,008	0,093	131 ↖	4,4
422	-775	618.85	0,109	0,0217	0,008	0,1	134 ↖	4,1
423	-675	618.85	0,117	0,0234	0,008	0,11	138 ↖	4
424	-575	618.85	0,128	0,0256	0,008	0,12	143 ↖	4,7
425	-475	618.85	0,138	0,0276	0,008	0,13	148 ↖	4
426	-375	618.85	0,147	0,0293	0,008	0,14	154 ↖	3,8

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
427	-275	618.85	0,154	0,031	0,008	0,146	161 ↑	3,7
428	-175	618.85	0,16	0,032	0,008	0,15	168 ↑	3,7
429	-75	618.85	0,16	0,032	0,008	0,153	176 ↑	3,6
430	25	618.85	0,16	0,032	0,008	0,153	183 ↑	3,6
431	125	618.85	0,158	0,0316	0,008	0,15	191 ↑	3,7
432	225	618.85	0,153	0,0306	0,008	0,145	198 ↑	3,7
433	325	618.85	0,146	0,029	0,008	0,138	205 ↗	3,7
434	425	618.85	0,138	0,0275	0,008	0,13	211 ↗	4,1
435	525	618.85	0,127	0,0255	0,008	0,12	216 ↗	4,7
436	625	618.85	0,117	0,0235	0,008	0,11	221 ↗	4
437	725	618.85	0,11	0,022	0,008	0,1	225 ↗	4,1
438	825	618.85	0,1	0,02	0,008	0,093	229 ↗	4,2
439	925	618.85	0,093	0,0185	0,008	0,085	232 ↗	5,2
440	1025	618.85	0,086	0,0173	0,009	0,077	234 ↗	5,6
441	1125	618.85	0,082	0,0164	0,012	0,07	237 ↗	6,3
442	1225	618.85	0,078	0,0156	0,015	0,064	239 ↗	7,1
443	-1275	718.85	0,076	0,015	0,016	0,06	124 ↖	7,8
444	-1175	718.85	0,079	0,0158	0,014	0,065	126 ↖	7
445	-1075	718.85	0,083	0,0165	0,012	0,071	129 ↖	6,3
446	-975	718.85	0,087	0,0174	0,009	0,078	131 ↖	5,6
447	-875	718.85	0,093	0,0186	0,008	0,085	134 ↖	5
448	-775	718.85	0,1	0,02	0,008	0,093	138 ↖	4,4
449	-675	718.85	0,108	0,0216	0,008	0,1	142 ↖	4,2
450	-575	718.85	0,115	0,023	0,008	0,107	146 ↖	4,1
451	-475	718.85	0,122	0,0245	0,008	0,114	152 ↖	5
452	-375	718.85	0,13	0,026	0,008	0,123	157 ↖	4,5
453	-275	718.85	0,137	0,0273	0,008	0,13	163 ↑	4,2
454	-175	718.85	0,14	0,028	0,008	0,132	169 ↑	3,9
455	-75	718.85	0,143	0,0285	0,008	0,135	176 ↑	3,9
456	25	718.85	0,143	0,0285	0,008	0,135	183 ↑	3,8
457	125	718.85	0,14	0,028	0,008	0,132	190 ↑	3,9
458	225	718.85	0,136	0,027	0,008	0,128	196 ↑	4,2
459	325	718.85	0,13	0,026	0,008	0,122	202 ↑	4,6
460	425	718.85	0,122	0,0243	0,008	0,114	208 ↗	5,1
461	525	718.85	0,115	0,023	0,008	0,107	213 ↗	4
462	625	718.85	0,108	0,0216	0,008	0,1	217 ↗	4,1
463	725	718.85	0,101	0,0202	0,008	0,093	221 ↗	4,2
464	825	718.85	0,094	0,019	0,008	0,086	225 ↗	4,8
465	925	718.85	0,087	0,0175	0,008	0,079	228 ↗	5,4
466	1025	718.85	0,083	0,0167	0,011	0,072	231 ↗	6,1
467	1125	718.85	0,08	0,016	0,014	0,066	234 ↗	6,8
468	1225	718.85	0,076	0,0152	0,016	0,06	236 ↗	7,6

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:8000** на рисунке 1.2.1.



Масштаб 1:8000

1.3 Расчет загрязнения по веществу «337. Углерод оксид»

Полное наименование вещества с кодом 337 – Углерод оксид. Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 5 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 3 (в том числе: организованных - 3, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – 2; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 2,8 грамм в секунду и 0 тонн в год.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.3.1.

Таблица № 1.3.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – и*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
						7	8	9	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4

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 1.3.2.

Таблица № 1.3.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			Крепел	Опасность ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. концентрация, д.ПДК	Расстояние, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	температура, °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	Кос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԱՐՎՈՎԵՐԸ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	1	16	0,8	12,6	6,333	130	-29.6	-123.7	-	1,25	2,783	337	0,626	1	0,01	245,76
2	1	20	0,6	22,8	6,447	140	-10.5	-129.6	-	1,25	2,797	337	2,087	1	0,018	314,09
3	1	5	0,3	21,4	1,513	100	-36.9	-74.7	-	1,25	1,766	337	0,087	1	0,013	97,07

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,04076<0,05.

1.4 Расчет загрязнения по веществу «2754. Алканы C12-19»

Полное наименование вещества с кодом 2754 – Алканы C12-C19 /в пересчете на суммарный органический углерод/ (Углеводороды предельные C12-C19, растворитель РПК-265П и др.). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 1 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчете составляет - 3 (в том числе: организованных - 3, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – 2; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчете источников, составляет 0,535 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчетных точек – 10, расчетных площадок - 1 (узлов расчетной сетки - 468).

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

- на границе СЗЗ **0,08**, которая достигается в точке № 5 X=-51,34 Y=204,72, при направлении ветра 177°, скорости ветра 2,6 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,08.

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.4.2.

Таблица № 1.4.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-76,37	-40,18	2	Точка в промзоне
2	38,34	-73,13	2	Точка в промзоне
3	-7,42	-154,1	2	Точка в промзоне
4	-109,76	-94,6	2	Точка в промзоне
5	-51,34	204,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	208,16	74,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	219,4	-234,28	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-65,79	-382,61	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-289,39	-240,64	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-316,4	30,3	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.4.3.

Таблица № 1.4.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, 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	-1275	-120,29	1283,54	-120,29	1721,7 24	2	100	-

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

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.4.4.

Таблица № 1.4.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Опа с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °С	X ₁	Y ₁	ши ри на, м			ко д	масса выброса, г/с	К о с.		
							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 «ЦГЭПЧЗНЛ» УПЦ Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	1	16	0,8	12,6	6,333	130	-29.6	-123.7	-	1,25	2,783	2754	0,141	1	0,011	245,76
2	1	20	0,6	22,8	6,447	140	-10.5	-129.6	-	1,25	2,797	2754	0,227	1	0,01	314,09
3	1	5	0,3	21,4	1,513	100	-36.9	-74.7	-	1,25	1,766	2754	0,167	1	0,12	97,07

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 1.4.5.

Таблица № 1.4.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПД К	Вкла д пред прият ия, д.ПД К	Ветер: направл ение; скорост ь, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	выс ота, м	д.ПД К	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Про м.	-76,37	-40,18	2	0,114	0,114	-	0,114	131 ↖ 1,8	1.1.3	0,112	98,4
2	Про м.	38,34	-73,13	2	0,12	0,12	-	0,12	269 → 1,8	1.1.3	0,12	100
3	Про м.	-7,42	-154,1	2	0,12	0,121	-	0,12	340 ↓ 1,8	1.1.3	0,12	99,7
4	Про м.	-109,76	-94,6	2	0,12	0,12	-	0,12	75 ← 1,8	1.1.3	0,12	100
5	ОСЗ 3	-51,34	204,72	2	0,08	0,081	-	0,08	177 ↑ 2,6	1.1.3	0,063	77,7
6	ОСЗ 3	208,16	74,44	2	0,071	0,071	-	0,071	237 ↗ 2,4	1.1.3	0,06	84,1
7	ОСЗ 3	219,4	-234,28	2	0,072	0,072	-	0,072	300 ↘ 2,5	1.1.3	0,056	78,6
8	ОСЗ 3	-65,79	-382,61	2	0,074	0,074	-	0,074	6 ↓ 2,6	1.1.3	0,056	76,5
9	ОСЗ 3	-289,39	-240,64	2	0,068	0,068	-	0,068	58 ↙ 2,4	1.1.3	0,057	84,3
10	ОСЗ 3	-316,4	30,3	2	0,072	0,072	-	0,072	112 ← 2,5	1.1.3	0,058	80

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.4.6.

Таблица № 1.4.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	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
1	-1275	-981.15	0,009	0,0091	-	0,009	55 ↙	11,4
2	-1175	-981.15	0,01	0,0098	-	0,01	52 ↙	10,5
3	-1075	-981.15	0,011	0,0107	-	0,011	50 ↙	9,6
4	-975	-981.15	0,012	0,0116	-	0,012	47 ↙	8,7
5	-875	-981.15	0,013	0,0126	-	0,013	44 ↙	5,1
6	-775	-981.15	0,014	0,0137	-	0,014	40 ↙	4,6
7	-675	-981.15	0,015	0,015	-	0,015	36 ↙	6,4
8	-575	-981.15	0,016	0,0163	-	0,016	32 ↙	5,7
9	-475	-981.15	0,017	0,0175	-	0,017	27 ↙	5,4
10	-375	-981.15	0,019	0,0187	-	0,019	21 ↓	4,7
11	-275	-981.15	0,02	0,0198	-	0,02	16 ↓	4,4
12	-175	-981.15	0,02	0,0205	-	0,02	9 ↓	4,1
13	-75	-981.15	0,021	0,021	-	0,021	3 ↓	4
14	25	-981.15	0,021	0,021	-	0,021	357 ↓	4
15	125	-981.15	0,021	0,0206	-	0,021	350 ↓	4,1
16	225	-981.15	0,02	0,02	-	0,02	344 ↓	4,3
17	325	-981.15	0,019	0,0186	-	0,019	338 ↓	4,2
18	425	-981.15	0,017	0,0175	-	0,017	333 ↘	4,3
19	525	-981.15	0,016	0,0163	-	0,016	328 ↘	4,4
20	625	-981.15	0,015	0,015	-	0,015	323 ↘	6,5
21	725	-981.15	0,014	0,0137	-	0,014	319 ↘	4,4
22	825	-981.15	0,013	0,0127	-	0,013	316 ↘	5,2
23	925	-981.15	0,012	0,0117	-	0,012	313 ↘	5,7
24	1025	-981.15	0,011	0,0107	-	0,011	310 ↘	9,7
25	1125	-981.15	0,01	0,0098	-	0,01	307 ↘	11
26	1225	-981.15	0,009	0,0091	-	0,009	305 ↘	12,6
27	-1275	-881.15	0,01	0,0096	-	0,01	58 ↙	10,8
28	-1175	-881.15	0,01	0,0105	-	0,01	56 ↙	9,8
29	-1075	-881.15	0,011	0,0114	-	0,011	53 ↙	5,8
30	-975	-881.15	0,012	0,0125	-	0,012	51 ↙	5,1
31	-875	-881.15	0,014	0,0138	-	0,014	47 ↙	7,1
32	-775	-881.15	0,015	0,0152	-	0,015	44 ↙	6,3
33	-675	-881.15	0,017	0,0166	-	0,017	40 ↙	4,2
34	-575	-881.15	0,018	0,0184	-	0,018	35 ↙	4,8
35	-475	-881.15	0,02	0,02	-	0,02	30 ↙	4,3
36	-375	-881.15	0,022	0,0216	-	0,022	24 ↙	3,9
37	-275	-881.15	0,023	0,023	-	0,023	18 ↓	3,8
38	-175	-881.15	0,024	0,024	-	0,024	11 ↓	3,8
39	-75	-881.15	0,025	0,0245	-	0,025	3 ↓	3,8
40	25	-881.15	0,025	0,0246	-	0,025	356 ↓	3,8
41	125	-881.15	0,024	0,024	-	0,024	349 ↓	3,9
42	225	-881.15	0,023	0,023	-	0,023	342 ↓	3,9
43	325	-881.15	0,022	0,022	-	0,022	336 ↘	4
44	425	-881.15	0,02	0,0204	-	0,02	330 ↘	4,3
45	525	-881.15	0,018	0,0183	-	0,018	325 ↘	4,2
46	625	-881.15	0,017	0,017	-	0,017	320 ↘	5,6
47	725	-881.15	0,015	0,0154	-	0,015	316 ↘	6,3
48	825	-881.15	0,014	0,014	-	0,014	312 ↘	4,7
49	925	-881.15	0,013	0,0126	-	0,013	309 ↘	5,2
50	1025	-881.15	0,011	0,0114	-	0,011	307 ↘	5,8
51	1125	-881.15	0,01	0,0105	-	0,01	304 ↘	9,9
52	1225	-881.15	0,01	0,0096	-	0,01	302 ↘	11,1
53	-1275	-781.15	0,01	0,0101	-	0,01	61 ↙	10,2
54	-1175	-781.15	0,011	0,011	-	0,011	59 ↙	6,1
55	-1075	-781.15	0,012	0,0122	-	0,012	57 ↙	5,3
56	-975	-781.15	0,014	0,0135	-	0,014	54 ↙	4,6
57	-875	-781.15	0,015	0,015	-	0,015	51 ↙	6,4
58	-775	-781.15	0,017	0,0168	-	0,017	48 ↙	5,5
59	-675	-781.15	0,019	0,0187	-	0,019	43 ↙	4,7
60	-575	-781.15	0,021	0,021	-	0,021	39 ↙	3,9
61	-475	-781.15	0,023	0,023	-	0,023	33 ↙	3,8
62	-375	-781.15	0,025	0,025	-	0,025	27 ↙	3,7
63	-275	-781.15	0,027	0,027	-	0,027	20 ↓	3,6

Продолжение таблицы 1.4.6

№	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
64	-175	-781.15	0,028	0,0283	-	0,028	12 ↓	3,6
65	-75	-781.15	0,029	0,029	-	0,029	4 ↓	3,6
66	25	-781.15	0,029	0,029	-	0,029	355 ↓	3,6
67	125	-781.15	0,029	0,0286	-	0,029	347 ↓	3,6
68	225	-781.15	0,027	0,027	-	0,027	340 ↓	3,7
69	325	-781.15	0,025	0,0253	-	0,025	333 ↘	3,8
70	425	-781.15	0,023	0,0232	-	0,023	326 ↘	3,9
71	525	-781.15	0,021	0,021	-	0,021	321 ↘	4,1
72	625	-781.15	0,019	0,019	-	0,019	316 ↘	4,9
73	725	-781.15	0,017	0,0168	-	0,017	312 ↘	4,3
74	825	-781.15	0,015	0,015	-	0,015	309 ↘	6,4
75	925	-781.15	0,014	0,0136	-	0,014	306 ↘	4,8
76	1025	-781.15	0,012	0,0123	-	0,012	303 ↘	5,4
77	1125	-781.15	0,011	0,011	-	0,011	301 ↘	9,3
78	1225	-781.15	0,01	0,01	-	0,01	299 ↘	11,1
79	-1275	-681.15	0,011	0,0106	-	0,011	65 ↙	10,1
80	-1175	-681.15	0,012	0,0117	-	0,012	63 ↙	8,7
81	-1075	-681.15	0,013	0,013	-	0,013	61 ↙	4,9
82	-975	-681.15	0,014	0,0145	-	0,014	58 ↙	6,7
83	-875	-681.15	0,016	0,0162	-	0,016	56 ↙	4,2
84	-775	-681.15	0,018	0,0184	-	0,018	52 ↙	5
85	-675	-681.15	0,021	0,021	-	0,021	48 ↙	3,9
86	-575	-681.15	0,023	0,0235	-	0,023	43 ↙	3,7
87	-475	-681.15	0,026	0,026	-	0,026	37 ↙	3,6
88	-375	-681.15	0,029	0,029	-	0,029	31 ↙	3,4
89	-275	-681.15	0,032	0,0316	-	0,032	23 ↙	3,4
90	-175	-681.15	0,034	0,034	-	0,034	14 ↓	3,3
91	-75	-681.15	0,035	0,035	-	0,035	4 ↓	3,3
92	25	-681.15	0,035	0,035	-	0,035	355 ↓	3,3
93	125	-681.15	0,034	0,034	-	0,034	345 ↓	3,4
94	225	-681.15	0,032	0,032	-	0,032	336 ↘	3,5
95	325	-681.15	0,029	0,0295	-	0,029	329 ↘	3,6
96	425	-681.15	0,027	0,0266	-	0,027	322 ↘	3,7
97	525	-681.15	0,024	0,0238	-	0,024	316 ↘	3,8
98	625	-681.15	0,021	0,021	-	0,021	312 ↘	4
99	725	-681.15	0,019	0,0187	-	0,019	308 ↘	4,8
100	825	-681.15	0,016	0,0163	-	0,016	304 ↘	4,3
101	925	-681.15	0,015	0,0146	-	0,015	301 ↘	4,5
102	1025	-681.15	0,013	0,013	-	0,013	299 ↘	5
103	1125	-681.15	0,012	0,0117	-	0,012	297 ↘	8,8
104	1225	-681.15	0,011	0,0106	-	0,011	295 ↘	9,8
105	-1275	-581.15	0,011	0,011	-	0,011	69 ←	6,2
106	-1175	-581.15	0,012	0,0123	-	0,012	67 ↙	5,3
107	-1075	-581.15	0,014	0,0137	-	0,014	65 ↙	4,5
108	-975	-581.15	0,015	0,0155	-	0,015	63 ↙	4,3
109	-875	-581.15	0,018	0,0177	-	0,018	60 ↙	5,1
110	-775	-581.15	0,02	0,0203	-	0,02	57 ↙	4,1
111	-675	-581.15	0,023	0,023	-	0,023	53 ↙	3,7
112	-575	-581.15	0,026	0,026	-	0,026	48 ↙	3,5
113	-475	-581.15	0,03	0,03	-	0,03	43 ↙	3,3
114	-375	-581.15	0,034	0,0336	-	0,034	35 ↙	3,2
115	-275	-581.15	0,037	0,0374	-	0,037	27 ↙	3,1
116	-175	-581.15	0,041	0,041	-	0,041	17 ↓	3,1
117	-75	-581.15	0,043	0,043	-	0,043	5 ↓	3,1
118	25	-581.15	0,043	0,043	-	0,043	354 ↓	3,1
119	125	-581.15	0,042	0,0416	-	0,042	342 ↓	3,2
120	225	-581.15	0,038	0,038	-	0,038	332 ↘	3,3
121	325	-581.15	0,034	0,0344	-	0,034	324 ↘	3,4
122	425	-581.15	0,03	0,0304	-	0,03	317 ↘	3,5
123	525	-581.15	0,027	0,0266	-	0,027	311 ↘	3,7
124	625	-581.15	0,023	0,0233	-	0,023	306 ↘	3,8
125	725	-581.15	0,02	0,0204	-	0,02	303 ↘	4,2
126	825	-581.15	0,018	0,0178	-	0,018	299 ↘	5,2
127	925	-581.15	0,016	0,0156	-	0,016	297 ↘	6,2
128	1025	-581.15	0,014	0,0137	-	0,014	295 ↘	4,7

Продолжение таблицы 1.4.6

№	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
129	1125	-581.15	0,012	0,0123	-	0,012	293 ↘	5,3
130	1225	-581.15	0,011	0,011	-	0,011	291 →	6
131	-1275	-481.15	0,011	0,0115	-	0,011	73 ←	8,9
132	-1175	-481.15	0,013	0,0128	-	0,013	72 ←	5
133	-1075	-481.15	0,014	0,0145	-	0,014	70 ←	6,7
134	-975	-481.15	0,016	0,0164	-	0,016	68 ←	4,2
135	-875	-481.15	0,019	0,019	-	0,019	66 ↙	4,6
136	-775	-481.15	0,022	0,022	-	0,022	63 ↙	3,8
137	-675	-481.15	0,025	0,0253	-	0,025	59 ↙	3,5
138	-575	-481.15	0,029	0,029	-	0,029	55 ↙	3,3
139	-475	-481.15	0,034	0,034	-	0,034	49 ↙	3,2
140	-375	-481.15	0,039	0,039	-	0,039	42 ↙	3
141	-275	-481.15	0,044	0,044	-	0,044	32 ↙	2,9
142	-175	-481.15	0,05	0,05	-	0,05	20 ↓	4,2
143	-75	-481.15	0,055	0,055	-	0,055	6 ↓	3,8
144	25	-481.15	0,056	0,056	-	0,056	352 ↓	3,8
145	125	-481.15	0,051	0,051	-	0,051	338 ↓	2,9
146	225	-481.15	0,046	0,046	-	0,046	327 ↘	3
147	325	-481.15	0,04	0,04	-	0,04	317 ↘	3,2
148	425	-481.15	0,034	0,0344	-	0,034	310 ↘	3,3
149	525	-481.15	0,03	0,0295	-	0,03	305 ↘	3,5
150	625	-481.15	0,025	0,0254	-	0,025	300 ↘	3,7
151	725	-481.15	0,022	0,022	-	0,022	297 ↘	3,9
152	825	-481.15	0,019	0,019	-	0,019	294 ↘	4,7
153	925	-481.15	0,016	0,0165	-	0,016	292 →	5,8
154	1025	-481.15	0,014	0,0144	-	0,014	290 →	4,5
155	1125	-481.15	0,013	0,0128	-	0,013	288 →	5
156	1225	-481.15	0,011	0,0114	-	0,011	287 →	5,7
157	-1275	-381.15	0,012	0,0118	-	0,012	77 ←	8,7
158	-1175	-381.15	0,013	0,0133	-	0,013	76 ←	4,8
159	-1075	-381.15	0,015	0,015	-	0,015	75 ←	6,4
160	-975	-381.15	0,017	0,0173	-	0,017	73 ←	5,3
161	-875	-381.15	0,02	0,0197	-	0,02	72 ←	3,8
162	-775	-381.15	0,023	0,0234	-	0,023	69 ←	3,7
163	-675	-381.15	0,027	0,0273	-	0,027	66 ↙	3,4
164	-575	-381.15	0,032	0,032	-	0,032	62 ↙	3,2
165	-475	-381.15	0,038	0,038	-	0,038	57 ↙	3
166	-375	-381.15	0,045	0,045	-	0,045	50 ↙	2,7
167	-275	-381.15	0,052	0,052	-	0,052	40 ↙	2,6
168	-175	-381.15	0,066	0,066	-	0,066	26 ↙	2,6
169	-75	-381.15	0,073	0,073	-	0,073	8 ↓	2,6
170	25	-381.15	0,075	0,075	-	0,075	349 ↓	2,7
171	125	-381.15	0,069	0,069	-	0,069	332 ↘	2,7
172	225	-381.15	0,054	0,054	-	0,054	318 ↘	2,7
173	325	-381.15	0,046	0,046	-	0,046	309 ↘	2,9
174	425	-381.15	0,038	0,038	-	0,038	302 ↘	3,1
175	525	-381.15	0,032	0,032	-	0,032	297 ↘	3,3
176	625	-381.15	0,027	0,0273	-	0,027	293 ↘	3,5
177	725	-381.15	0,023	0,0233	-	0,023	291 →	3,7
178	825	-381.15	0,02	0,0197	-	0,02	288 →	3,9
179	925	-381.15	0,017	0,017	-	0,017	286 →	4,1
180	1025	-381.15	0,015	0,015	-	0,015	285 →	6,5
181	1125	-381.15	0,013	0,0132	-	0,013	284 →	4,8
182	1225	-381.15	0,012	0,0117	-	0,012	283 →	8,8
183	-1275	-281.15	0,012	0,012	-	0,012	82 ←	5,5
184	-1175	-281.15	0,014	0,0136	-	0,014	81 ←	4,6
185	-1075	-281.15	0,016	0,0156	-	0,016	80 ←	6,2
186	-975	-281.15	0,018	0,0178	-	0,018	79 ←	4
187	-875	-281.15	0,021	0,021	-	0,021	78 ←	4
188	-775	-281.15	0,025	0,0246	-	0,025	76 ←	3,6
189	-675	-281.15	0,029	0,029	-	0,029	74 ←	3,3
190	-575	-281.15	0,035	0,0346	-	0,035	71 ←	3,1
191	-475	-281.15	0,042	0,0415	-	0,042	67 ↙	2,7
192	-375	-281.15	0,051	0,051	-	0,051	60 ↙	3,6
193	-275	-281.15	0,066	0,066	-	0,066	51 ↙	2,5

Продолжение таблицы 1.4.6

№	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
194	-175	-281.15	0,08	0,079	-	0,08	35 ↙	2,3
195	-75	-281.15	0,091	0,091	-	0,091	11 ↓	2,3
196	25	-281.15	0,095	0,095	-	0,095	343 ↓	2,4
197	125	-281.15	0,083	0,083	-	0,083	321 ↘	2,5
198	225	-281.15	0,068	0,068	-	0,068	307 ↘	2,6
199	325	-281.15	0,052	0,052	-	0,052	298 ↘	3,9
200	425	-281.15	0,041	0,0415	-	0,041	292 →	3
201	525	-281.15	0,034	0,034	-	0,034	288 →	3,2
202	625	-281.15	0,029	0,029	-	0,029	286 →	3,4
203	725	-281.15	0,024	0,0244	-	0,024	284 →	3,7
204	825	-281.15	0,021	0,021	-	0,021	282 →	4,1
205	925	-281.15	0,018	0,018	-	0,018	281 →	5,2
206	1025	-281.15	0,015	0,0154	-	0,015	280 →	6,3
207	1125	-281.15	0,014	0,0135	-	0,014	279 →	4,7
208	1225	-281.15	0,012	0,012	-	0,012	278 →	5,9
209	-1275	-181.15	0,012	0,0122	-	0,012	86 ←	8,4
210	-1175	-181.15	0,014	0,014	-	0,014	86 ←	4,6
211	-1075	-181.15	0,016	0,0158	-	0,016	86 ←	4,3
212	-975	-181.15	0,018	0,0182	-	0,018	85 ←	4
213	-875	-181.15	0,022	0,0216	-	0,022	84 ←	3,8
214	-775	-181.15	0,025	0,0254	-	0,025	84 ←	3,5
215	-675	-181.15	0,03	0,03	-	0,03	82 ←	3,3
216	-575	-181.15	0,036	0,0365	-	0,036	81 ←	3
217	-475	-181.15	0,044	0,044	-	0,044	78 ←	2,7
218	-375	-181.15	0,059	0,059	-	0,059	74 ←	2,8
219	-275	-181.15	0,075	0,075	-	0,075	67 ↙	2,3
220	-175	-181.15	0,094	0,094	-	0,094	53 ↙	2,1
221	-75	-181.15	0,113	0,113	-	0,113	20 ↓	1,9
222	25	-181.15	0,112	0,112	-	0,112	330 ↘	2
223	125	-181.15	0,091	0,091	-	0,091	302 ↘	2,1
224	225	-181.15	0,073	0,073	-	0,073	290 →	2,4
225	325	-181.15	0,057	0,057	-	0,057	285 →	3,2
226	425	-181.15	0,043	0,043	-	0,043	281 →	2,7
227	525	-181.15	0,036	0,036	-	0,036	279 →	3,1
228	625	-181.15	0,03	0,0297	-	0,03	277 →	3,3
229	725	-181.15	0,025	0,025	-	0,025	276 →	3,6
230	825	-181.15	0,021	0,0213	-	0,021	275 →	3,9
231	925	-181.15	0,018	0,018	-	0,018	275 →	4
232	1025	-181.15	0,016	0,0156	-	0,016	274 →	4,3
233	1125	-181.15	0,014	0,0137	-	0,014	274 →	4,6
234	1225	-181.15	0,012	0,012	-	0,012	274 →	5,3
235	-1275	-81.15	0,012	0,0123	-	0,012	91 ←	5,6
236	-1175	-81.15	0,014	0,014	-	0,014	91 ←	4,6
237	-1075	-81.15	0,016	0,016	-	0,016	91 ←	6,1
238	-975	-81.15	0,019	0,0186	-	0,019	91 ←	4,9
239	-875	-81.15	0,022	0,022	-	0,022	91 ←	3,8
240	-775	-81.15	0,026	0,026	-	0,026	91 ←	3,6
241	-675	-81.15	0,031	0,031	-	0,031	91 ←	3,3
242	-575	-81.15	0,037	0,037	-	0,037	91 ←	3
243	-475	-81.15	0,046	0,046	-	0,046	91 ←	2,7
244	-375	-81.15	0,063	0,063	-	0,063	91 ←	2,5
245	-275	-81.15	0,081	0,081	-	0,081	90 ←	2,2
246	-175	-81.15	0,106	0,106	-	0,106	88 ←	2
247	-75	-81.15	0,102	0,102	-	0,102	80 ←	1,8
248	25	-81.15	0,117	0,117	-	0,117	276 →	1,8
249	125	-81.15	0,098	0,098	-	0,098	272 →	2
250	225	-81.15	0,075	0,075	-	0,075	270 →	2,3
251	325	-81.15	0,058	0,058	-	0,058	269 →	2,9
252	425	-81.15	0,044	0,044	-	0,044	269 →	2,7
253	525	-81.15	0,036	0,036	-	0,036	269 →	3
254	625	-81.15	0,03	0,03	-	0,03	269 →	3,3
255	725	-81.15	0,025	0,025	-	0,025	269 →	3,6
256	825	-81.15	0,021	0,0214	-	0,021	269 →	3,9
257	925	-81.15	0,018	0,0182	-	0,018	269 →	5
258	1025	-81.15	0,016	0,0157	-	0,016	269 →	6,2

Продолжение таблицы 1.4.6

№	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
259	1125	-81.15	0,014	0,0138	-	0,014	269 →	4,6
260	1225	-81.15	0,012	0,0122	-	0,012	269 →	5,3
261	-1275	18.85	0,012	0,0122	-	0,012	95 ←	8,4
262	-1175	18.85	0,014	0,014	-	0,014	96 ←	4,6
263	-1075	18.85	0,016	0,016	-	0,016	96 ←	6,2
264	-975	18.85	0,018	0,0185	-	0,018	97 ←	5
265	-875	18.85	0,022	0,0217	-	0,022	98 ←	3,9
266	-775	18.85	0,026	0,0256	-	0,026	99 ←	3,6
267	-675	18.85	0,031	0,0305	-	0,031	100 ←	3,4
268	-575	18.85	0,037	0,037	-	0,037	102 ←	3,1
269	-475	18.85	0,046	0,0455	-	0,046	104 ←	2,7
270	-375	18.85	0,062	0,062	-	0,062	107 ←	2,7
271	-275	18.85	0,081	0,081	-	0,081	113 ↖	2,4
272	-175	18.85	0,106	0,106	-	0,106	125 ↖	2,1
273	-75	18.85	0,13	0,13	-	0,13	158 ↑	2,1
274	25	18.85	0,117	0,117	-	0,117	213 ↗	1,9
275	125	18.85	0,093	0,093	-	0,093	239 ↗	2,1
276	225	18.85	0,072	0,072	-	0,072	249 →	2,3
277	325	18.85	0,056	0,056	-	0,056	253 →	3,1
278	425	18.85	0,043	0,0426	-	0,043	256 →	2,7
279	525	18.85	0,035	0,035	-	0,035	258 →	3,1
280	625	18.85	0,029	0,0293	-	0,029	260 →	3,3
281	725	18.85	0,025	0,0247	-	0,025	261 →	3,6
282	825	18.85	0,021	0,021	-	0,021	262 →	4
283	925	18.85	0,018	0,018	-	0,018	263 →	5,2
284	1025	18.85	0,016	0,0155	-	0,016	264 →	6,3
285	1125	18.85	0,014	0,0136	-	0,014	264 →	4,6
286	1225	18.85	0,012	0,012	-	0,012	265 →	8,5
287	-1275	118.85	0,012	0,012	-	0,012	100 ←	5,7
288	-1175	118.85	0,014	0,0136	-	0,014	101 ←	4,8
289	-1075	118.85	0,016	0,0156	-	0,016	102 ←	6,4
290	-975	118.85	0,018	0,018	-	0,018	103 ←	5,4
291	-875	118.85	0,021	0,021	-	0,021	104 ←	4,2
292	-775	118.85	0,025	0,025	-	0,025	106 ←	3,7
293	-675	118.85	0,029	0,0294	-	0,029	108 ←	3,4
294	-575	118.85	0,035	0,035	-	0,035	111 ←	3,2
295	-475	118.85	0,043	0,043	-	0,043	115 ↖	3
296	-375	118.85	0,057	0,057	-	0,057	121 ↖	3,4
297	-275	118.85	0,073	0,073	-	0,073	130 ↖	2,6
298	-175	118.85	0,091	0,091	-	0,091	145 ↖	2,5
299	-75	118.85	0,103	0,103	-	0,103	169 ↑	2,4
300	25	118.85	0,097	0,097	-	0,097	197 ↑	2,3
301	125	118.85	0,08	0,08	-	0,08	219 ↗	2,3
302	225	118.85	0,065	0,065	-	0,065	232 ↗	2,5
303	325	118.85	0,049	0,049	-	0,049	240 ↗	3,8
304	425	118.85	0,04	0,04	-	0,04	245 ↗	2,9
305	525	118.85	0,033	0,0333	-	0,033	249 →	3,1
306	625	118.85	0,028	0,028	-	0,028	252 →	3,4
307	725	118.85	0,024	0,024	-	0,024	254 →	3,6
308	825	118.85	0,02	0,0204	-	0,02	256 →	4,3
309	925	118.85	0,017	0,0174	-	0,017	257 →	4,1
310	1025	118.85	0,015	0,0152	-	0,015	258 →	4,3
311	1125	118.85	0,013	0,0134	-	0,013	259 →	4,7
312	1225	118.85	0,012	0,0119	-	0,012	260 →	5,4
313	-1275	218.85	0,012	0,0118	-	0,012	104 ←	8,9
314	-1175	218.85	0,013	0,0132	-	0,013	106 ←	5
315	-1075	218.85	0,015	0,015	-	0,015	107 ←	6,7
316	-975	218.85	0,017	0,0172	-	0,017	109 ←	4,2
317	-875	218.85	0,02	0,02	-	0,02	111 ←	4,5
318	-775	218.85	0,024	0,0236	-	0,024	113 ↖	3,8
319	-675	218.85	0,028	0,0277	-	0,028	116 ↖	3,6
320	-575	218.85	0,033	0,033	-	0,033	120 ↖	3,4
321	-475	218.85	0,039	0,039	-	0,039	125 ↖	3,2
322	-375	218.85	0,047	0,047	-	0,047	132 ↖	3
323	-275	218.85	0,06	0,061	-	0,06	142 ↖	3,2

Продолжение таблицы 1.4.6

№	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
324	-175	218.85	0,071	0,071	-	0,071	155 ↖	2,7
325	-75	218.85	0,077	0,077	-	0,077	172 ↑	2,6
326	25	218.85	0,075	0,075	-	0,075	191 ↑	2,6
327	125	218.85	0,066	0,066	-	0,066	207 ↗	2,6
328	225	218.85	0,054	0,054	-	0,054	220 ↗	3,5
329	325	218.85	0,043	0,043	-	0,043	229 ↗	2,7
330	425	218.85	0,036	0,0365	-	0,036	236 ↗	3
331	525	218.85	0,031	0,031	-	0,031	241 ↗	3,3
332	625	218.85	0,026	0,0264	-	0,026	244 ↗	3,5
333	725	218.85	0,023	0,0227	-	0,023	247 ↗	3,7
334	825	218.85	0,019	0,019	-	0,019	250 →	3,9
335	925	218.85	0,017	0,0167	-	0,017	252 →	4,1
336	1025	218.85	0,015	0,0147	-	0,015	253 →	4,4
337	1125	218.85	0,013	0,013	-	0,013	255 →	4,8
338	1225	218.85	0,012	0,0116	-	0,012	256 →	5,6
339	-1275	318.85	0,011	0,0114	-	0,011	108 ←	9,2
340	-1175	318.85	0,013	0,0128	-	0,013	110 ←	5,3
341	-1075	318.85	0,014	0,0144	-	0,014	112 ←	4,6
342	-975	318.85	0,016	0,0164	-	0,016	114 ↖	4,3
343	-875	318.85	0,019	0,0187	-	0,019	116 ↖	4,1
344	-775	318.85	0,022	0,022	-	0,022	119 ↖	4
345	-675	318.85	0,026	0,0255	-	0,026	123 ↖	3,7
346	-575	318.85	0,03	0,03	-	0,03	127 ↖	3,5
347	-475	318.85	0,035	0,035	-	0,035	133 ↖	3,4
348	-375	318.85	0,04	0,0404	-	0,04	140 ↖	3,2
349	-275	318.85	0,047	0,047	-	0,047	149 ↖	4,7
350	-175	318.85	0,051	0,051	-	0,051	161 ↑	2,9
351	-75	318.85	0,054	0,054	-	0,054	174 ↑	2,9
352	25	318.85	0,053	0,053	-	0,053	188 ↑	2,7
353	125	318.85	0,05	0,05	-	0,05	201 ↑	4,1
354	225	318.85	0,043	0,043	-	0,043	212 ↗	2,9
355	325	318.85	0,038	0,038	-	0,038	221 ↗	3,1
356	425	318.85	0,033	0,0326	-	0,033	228 ↗	3,2
357	525	318.85	0,028	0,028	-	0,028	233 ↗	3,4
358	625	318.85	0,024	0,0243	-	0,024	238 ↗	3,6
359	725	318.85	0,021	0,021	-	0,021	241 ↗	4,1
360	825	318.85	0,018	0,018	-	0,018	244 ↗	4
361	925	318.85	0,016	0,016	-	0,016	246 ↗	4,2
362	1025	318.85	0,014	0,014	-	0,014	248 →	4,5
363	1125	318.85	0,013	0,0125	-	0,013	250 →	5,4
364	1225	318.85	0,011	0,0112	-	0,011	252 →	9,3
365	-1275	418.85	0,011	0,011	-	0,011	113 ↖	6,5
366	-1175	418.85	0,012	0,0122	-	0,012	114 ↖	5,7
367	-1075	418.85	0,014	0,0137	-	0,014	116 ↖	4,9
368	-975	418.85	0,015	0,0155	-	0,015	119 ↖	6,6
369	-875	418.85	0,017	0,0175	-	0,017	121 ↖	4,3
370	-775	418.85	0,02	0,0202	-	0,02	125 ↖	4,7
371	-675	418.85	0,023	0,023	-	0,023	129 ↖	3,9
372	-575	418.85	0,027	0,0265	-	0,027	133 ↖	3,7
373	-475	418.85	0,03	0,0303	-	0,03	139 ↖	3,6
374	-375	418.85	0,034	0,034	-	0,034	146 ↖	3,4
375	-275	418.85	0,038	0,038	-	0,038	154 ↖	3,3
376	-175	418.85	0,041	0,041	-	0,041	164 ↑	3,2
377	-75	418.85	0,043	0,043	-	0,043	175 ↑	3,1
378	25	418.85	0,042	0,042	-	0,042	186 ↑	3,1
379	125	418.85	0,04	0,04	-	0,04	197 ↑	3,1
380	225	418.85	0,036	0,036	-	0,036	207 ↗	3,2
381	325	418.85	0,032	0,0325	-	0,032	215 ↗	3,3
382	425	418.85	0,029	0,0287	-	0,029	222 ↗	3,4
383	525	418.85	0,025	0,0253	-	0,025	227 ↗	3,6
384	625	418.85	0,022	0,0223	-	0,022	232 ↗	3,8
385	725	418.85	0,019	0,0194	-	0,019	236 ↗	4,7
386	825	418.85	0,017	0,017	-	0,017	239 ↗	4,1
387	925	418.85	0,015	0,015	-	0,015	241 ↗	4,3
388	1025	418.85	0,013	0,0134	-	0,013	244 ↗	4,6

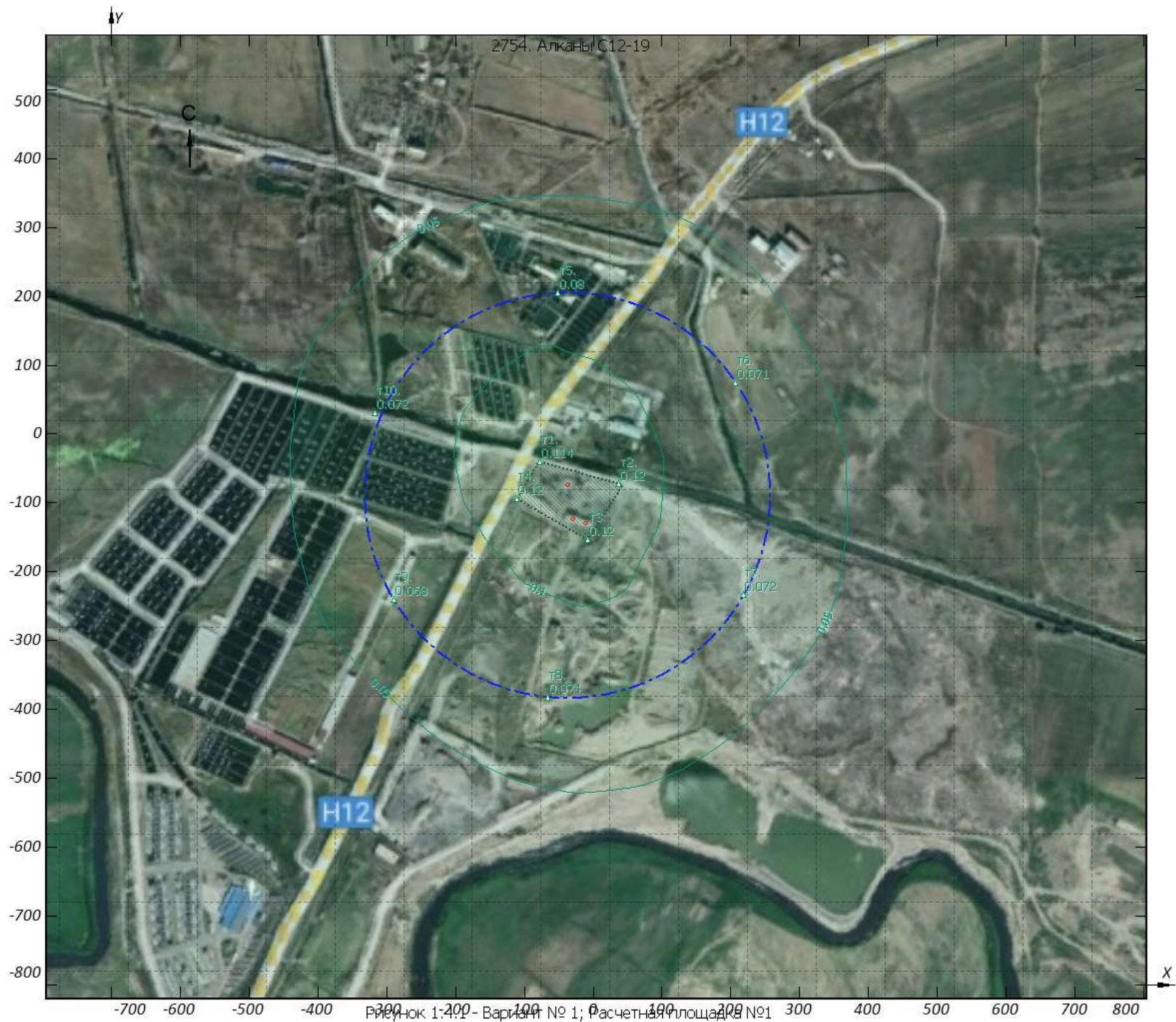
Продолжение таблицы 1.4.6

№	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
389	1125	418.85	0,012	0,012	-	0,012	246 ↗	5,4
390	1225	418.85	0,011	0,0108	-	0,011	248 →	9,7
391	-1275	518.85	0,011	0,0106	-	0,011	116 ↖	10,1
392	-1175	518.85	0,012	0,0116	-	0,012	118 ↖	6,1
393	-1075	518.85	0,013	0,013	-	0,013	121 ↖	5,5
394	-975	518.85	0,014	0,0145	-	0,014	123 ↖	4,7
395	-875	518.85	0,016	0,0163	-	0,016	126 ↖	6,3
396	-775	518.85	0,018	0,0182	-	0,018	130 ↖	4,2
397	-675	518.85	0,021	0,021	-	0,021	134 ↖	4,5
398	-575	518.85	0,023	0,0235	-	0,023	138 ↖	3,9
399	-475	518.85	0,026	0,0263	-	0,026	144 ↖	3,8
400	-375	518.85	0,029	0,029	-	0,029	151 ↖	3,7
401	-275	518.85	0,032	0,0317	-	0,032	158 ↑	3,5
402	-175	518.85	0,034	0,0336	-	0,034	167 ↑	3,5
403	-75	518.85	0,035	0,0345	-	0,035	176 ↑	3,4
404	25	518.85	0,034	0,034	-	0,034	185 ↑	3,4
405	125	518.85	0,033	0,033	-	0,033	194 ↑	3,4
406	225	518.85	0,031	0,0305	-	0,031	203 ↗	3,4
407	325	518.85	0,028	0,028	-	0,028	210 ↗	3,5
408	425	518.85	0,025	0,025	-	0,025	216 ↗	3,6
409	525	518.85	0,023	0,0226	-	0,023	222 ↗	3,8
410	625	518.85	0,02	0,02	-	0,02	227 ↗	4,6
411	725	518.85	0,018	0,0176	-	0,018	231 ↗	4,1
412	825	518.85	0,016	0,0157	-	0,016	234 ↗	6,3
413	925	518.85	0,014	0,014	-	0,014	237 ↗	4,5
414	1025	518.85	0,013	0,0126	-	0,013	240 ↗	5,1
415	1125	518.85	0,011	0,0114	-	0,011	242 ↗	5,8
416	1225	518.85	0,01	0,0103	-	0,01	244 ↗	6,6
417	-1275	618.85	0,01	0,01	-	0,01	120 ↖	11,1
418	-1175	618.85	0,011	0,011	-	0,011	122 ↖	9,7
419	-1075	618.85	0,012	0,012	-	0,012	124 ↖	5,8
420	-975	618.85	0,013	0,0135	-	0,013	127 ↖	5,1
421	-875	618.85	0,015	0,015	-	0,015	130 ↖	4,7
422	-775	618.85	0,017	0,0166	-	0,017	134 ↖	4,4
423	-675	618.85	0,019	0,0186	-	0,019	138 ↖	5,4
424	-575	618.85	0,021	0,0207	-	0,021	143 ↖	4,7
425	-475	618.85	0,023	0,023	-	0,023	148 ↖	4
426	-375	618.85	0,025	0,025	-	0,025	154 ↖	3,9
427	-275	618.85	0,027	0,0266	-	0,027	161 ↑	3,8
428	-175	618.85	0,028	0,028	-	0,028	169 ↑	3,7
429	-75	618.85	0,028	0,0284	-	0,028	176 ↑	3,7
430	25	618.85	0,028	0,028	-	0,028	184 ↑	3,6
431	125	618.85	0,027	0,0273	-	0,027	192 ↑	3,7
432	225	618.85	0,026	0,026	-	0,026	200 ↑	3,7
433	325	618.85	0,024	0,024	-	0,024	206 ↗	3,9
434	425	618.85	0,022	0,022	-	0,022	212 ↗	4,1
435	525	618.85	0,02	0,02	-	0,02	218 ↗	4,7
436	625	618.85	0,018	0,0178	-	0,018	222 ↗	4,1
437	725	618.85	0,016	0,016	-	0,016	226 ↗	6,2
438	825	618.85	0,015	0,0145	-	0,015	230 ↗	4,5
439	925	618.85	0,013	0,013	-	0,013	233 ↗	4,9
440	1025	618.85	0,012	0,0118	-	0,012	236 ↗	5,6
441	1125	618.85	0,011	0,0108	-	0,011	238 ↗	6,3
442	1225	618.85	0,01	0,0099	-	0,01	240 ↗	11,1
443	-1275	718.85	0,01	0,0096	-	0,01	123 ↖	11,3
444	-1175	718.85	0,01	0,0104	-	0,01	125 ↖	10,4
445	-1075	718.85	0,011	0,0113	-	0,011	128 ↖	6,3
446	-975	718.85	0,012	0,0125	-	0,012	131 ↖	5,6
447	-875	718.85	0,014	0,0137	-	0,014	134 ↖	5
448	-775	718.85	0,015	0,015	-	0,015	138 ↖	4,7
449	-675	718.85	0,016	0,0165	-	0,016	142 ↖	4,5
450	-575	718.85	0,018	0,018	-	0,018	146 ↖	4,3
451	-475	718.85	0,02	0,0197	-	0,02	151 ↖	5
452	-375	718.85	0,021	0,0213	-	0,021	157 ↖	4,5
453	-275	718.85	0,023	0,0225	-	0,023	163 ↑	4,2

Продолжение таблицы 1.4.6

№	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
454	-175	718.85	0,023	0,0234	-	0,023	170 ↑	4
455	-75	718.85	0,024	0,024	-	0,024	177 ↑	3,9
456	25	718.85	0,024	0,0237	-	0,024	184 ↑	3,9
457	125	718.85	0,023	0,023	-	0,023	191 ↑	3,9
458	225	718.85	0,022	0,0216	-	0,022	197 ↑	3,9
459	325	718.85	0,02	0,0203	-	0,02	203 ↗	4
460	425	718.85	0,019	0,019	-	0,019	209 ↗	5,1
461	525	718.85	0,017	0,0174	-	0,017	214 ↗	4,2
462	625	718.85	0,016	0,016	-	0,016	219 ↗	6,3
463	725	718.85	0,015	0,0146	-	0,015	223 ↗	4,5
464	825	718.85	0,013	0,0133	-	0,013	226 ↗	4,9
465	925	718.85	0,012	0,0121	-	0,012	229 ↗	5,4
466	1025	718.85	0,011	0,011	-	0,011	232 ↗	6,1
467	1125	718.85	0,01	0,0102	-	0,01	235 ↗	10,5
468	1225	718.85	0,009	0,0094	-	0,009	237 ↗	12

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:8000** на рисунке 1.4.1.



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

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

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 3 (в том числе: организованных - 3, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – 2; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 2,013 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 10, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 468).

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

- на границе СЗЗ **0,58**, которая достигается в точке № 7 X=219,4 Y=-234,28, при направлении ветра 294°, скорости ветра 3,4 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,58.

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.5.2.

Таблица № 1.5.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-76,37	-40,18	2	Точка в промзоне
2	38,34	-73,13	2	Точка в промзоне
3	-7,42	-154,1	2	Точка в промзоне
4	-109,76	-94,6	2	Точка в промзоне
5	-51,34	204,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	208,16	74,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	219,4	-234,28	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-65,79	-382,61	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-289,39	-240,64	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-316,4	30,3	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.5.3.

Таблица № 1.5.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, 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	-1275	-120,29	1283,54	-120,29	1721,7 24	2	100	-

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

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.5.4.

Таблица № 1.5.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Опа с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °С	X ₁	Y ₁	ши ри на, м			ко д	масса выброса, г/с	К о с.		
							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 «ԱՂՂՈՎՇԻՆ» ՍՊԸ Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	1	16	0,8	12,6	6,333	130	-29.6	-123.7	-	1,25	2,783	2908	0,603	3	0,47	122,88
2	1	20	0,6	22,8	6,447	140	-10.5	-129.6	-	1,25	2,797	2908	0,762	3	0,34	157,04
4	4	5	60	3	8482,3	20	-12.21 9.11	-117.28 -76.42	38,1	1,25	102,96	2908	0,648	3	0,168	273,64

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 1.5.5.

Таблица № 1.5.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПД К	Вкла д пред прият ия, д.ПД К	Ветер: направл ение; скорост ь, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	выс ота, м	д.ПД К	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Про м.	-76,37	-40,18	2	0,71	0,213	-	0,71	148 ↖ 2,7	1.1.1	0,43	61,1
2	Про м.	38,34	-73,13	2	0,53	0,158	-	0,53	231 ↗ 2,7	1.1.1	0,425	80,8
3	Про м.	-7,42	-154,1	2	0,19	0,058	-	0,19	324 ↘ 2,7	1.1.1	0,19	100
4	Про м.	-109,76	-94,6	2	0,76	0,229	-	0,76	110 ← 2,8	1.1.1	0,45	58,5
5	ОСЗ 3	-51,34	204,72	2	0,48	0,144	-	0,48	175 ↑ 3,5	1.1.1	0,257	53,7
6	ОСЗ 3	208,16	74,44	2	0,51	0,154	-	0,51	229 ↗ 3,4	1.1.1	0,27	53
7	ОСЗ 3	219,4	-234,28	2	0,58	0,175	-	0,58	294 ↘ 3,4	1.1.1	0,31	52,8
8	ОСЗ 3	-65,79	-382,61	2	0,57	0,17	-	0,57	10 ↓ 3,2	1.1.1	0,305	54
9	ОСЗ 3	-289,39	-240,64	2	0,54	0,162	-	0,54	67 ↙ 3,4	1.1.1	0,293	54,3
10	ОСЗ 3	-316,4	30,3	2	0,49	0,147	-	0,49	118 ↖ 3,6	1.1.1	0,264	53,9

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.5.6.

Таблица № 1.5.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	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
1	-1275	-981.15	0,087	0,026	-	0,087	56 ↙	24
2	-1175	-981.15	0,09	0,027	-	0,09	53 ↙	22,5
3	-1075	-981.15	0,096	0,029	-	0,096	51 ↙	22,6
4	-975	-981.15	0,107	0,032	-	0,107	48 ↙	23,9
5	-875	-981.15	0,113	0,034	-	0,113	45 ↙	24
6	-775	-981.15	0,119	0,0356	-	0,12	41 ↙	24
7	-675	-981.15	0,123	0,037	-	0,123	37 ↙	22,8
8	-575	-981.15	0,13	0,039	-	0,13	33 ↙	24
9	-475	-981.15	0,134	0,04	-	0,134	28 ↙	24
10	-375	-981.15	0,14	0,042	-	0,14	23 ↙	16,3
11	-275	-981.15	0,144	0,043	-	0,144	17 ↓	15,8
12	-175	-981.15	0,148	0,0445	-	0,148	10 ↓	14
13	-75	-981.15	0,15	0,045	-	0,15	4 ↓	13,7
14	25	-981.15	0,15	0,045	-	0,15	357 ↓	13,8
15	125	-981.15	0,147	0,044	-	0,147	351 ↓	15,1
16	225	-981.15	0,145	0,043	-	0,145	344 ↓	14,6
17	325	-981.15	0,14	0,042	-	0,14	338 ↓	15,5
18	425	-981.15	0,133	0,04	-	0,133	333 ↘	23,3
19	525	-981.15	0,13	0,039	-	0,13	328 ↘	24
20	625	-981.15	0,123	0,037	-	0,123	323 ↘	22,5
21	725	-981.15	0,118	0,0355	-	0,118	319 ↘	24
22	825	-981.15	0,113	0,034	-	0,113	316 ↘	24
23	925	-981.15	0,107	0,032	-	0,107	313 ↘	24
24	1025	-981.15	0,098	0,0294	-	0,098	310 ↘	24
25	1125	-981.15	0,092	0,0275	-	0,092	307 ↘	22,8
26	1225	-981.15	0,086	0,026	-	0,086	305 ↘	22,2
27	-1275	-881.15	0,09	0,027	-	0,09	59 ↙	24
28	-1175	-881.15	0,096	0,029	-	0,096	57 ↙	24
29	-1075	-881.15	0,106	0,032	-	0,106	54 ↙	24
30	-975	-881.15	0,112	0,0336	-	0,112	52 ↙	24
31	-875	-881.15	0,118	0,0354	-	0,118	48 ↙	23,4
32	-775	-881.15	0,125	0,0375	-	0,125	45 ↙	24
33	-675	-881.15	0,13	0,039	-	0,13	41 ↙	23,4
34	-575	-881.15	0,137	0,041	-	0,137	36 ↙	20,7
35	-475	-881.15	0,147	0,044	-	0,147	31 ↙	14,2
36	-375	-881.15	0,156	0,047	-	0,156	25 ↙	13,1
37	-275	-881.15	0,164	0,049	-	0,164	19 ↓	12,3
38	-175	-881.15	0,172	0,052	-	0,172	12 ↓	7,9
39	-75	-881.15	0,176	0,053	-	0,176	4 ↓	7,6
40	25	-881.15	0,177	0,053	-	0,177	357 ↓	7,6
41	125	-881.15	0,173	0,052	-	0,173	349 ↓	7,8
42	225	-881.15	0,165	0,05	-	0,165	342 ↓	8,2
43	325	-881.15	0,156	0,047	-	0,156	336 ↘	13,2
44	425	-881.15	0,147	0,044	-	0,147	330 ↘	14,3
45	525	-881.15	0,136	0,041	-	0,136	325 ↘	20,2
46	625	-881.15	0,13	0,039	-	0,13	320 ↘	24
47	725	-881.15	0,125	0,0374	-	0,125	316 ↘	24
48	825	-881.15	0,119	0,0356	-	0,12	312 ↘	24
49	925	-881.15	0,112	0,0336	-	0,112	309 ↘	23,4
50	1025	-881.15	0,1	0,03	-	0,1	306 ↘	22,8
51	1125	-881.15	0,097	0,029	-	0,097	304 ↘	24
52	1225	-881.15	0,09	0,027	-	0,09	302 ↘	23,6
53	-1275	-781.15	0,094	0,028	-	0,094	62 ↙	23,8
54	-1175	-781.15	0,1	0,03	-	0,1	60 ↙	24
55	-1075	-781.15	0,11	0,033	-	0,11	58 ↙	24
56	-975	-781.15	0,117	0,035	-	0,117	55 ↙	23,4
57	-875	-781.15	0,123	0,037	-	0,123	52 ↙	22,4
58	-775	-781.15	0,13	0,039	-	0,13	49 ↙	23,4
59	-675	-781.15	0,14	0,042	-	0,14	45 ↙	15,2
60	-575	-781.15	0,15	0,045	-	0,15	40 ↙	13,6
61	-475	-781.15	0,164	0,049	-	0,164	35 ↙	12,3
62	-375	-781.15	0,18	0,054	-	0,18	29 ↙	7,5
63	-275	-781.15	0,196	0,059	-	0,196	21 ↓	6,7

Продолжение таблицы 1.5.6

№	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
64	-175	-781.15	0,21	0,062	-	0,21	13 ↓	6,2
65	-75	-781.15	0,216	0,065	-	0,216	5 ↓	5,9
66	25	-781.15	0,217	0,065	-	0,217	356 ↓	5,8
67	125	-781.15	0,21	0,063	-	0,21	348 ↓	6,1
68	225	-781.15	0,198	0,059	-	0,198	340 ↓	6,5
69	325	-781.15	0,182	0,055	-	0,182	332 ↘	7,3
70	425	-781.15	0,165	0,05	-	0,165	326 ↘	8,4
71	525	-781.15	0,15	0,045	-	0,15	320 ↘	13,8
72	625	-781.15	0,14	0,042	-	0,14	316 ↘	15,4
73	725	-781.15	0,13	0,039	-	0,13	312 ↘	24
74	825	-781.15	0,124	0,037	-	0,124	308 ↘	24
75	925	-781.15	0,116	0,035	-	0,116	305 ↘	22,8
76	1025	-781.15	0,11	0,033	-	0,11	303 ↘	24
77	1125	-781.15	0,1	0,03	-	0,1	300 ↘	24
78	1225	-781.15	0,094	0,0283	-	0,094	298 ↘	24
79	-1275	-681.15	0,097	0,029	-	0,097	66 ↙	24
80	-1175	-681.15	0,107	0,032	-	0,107	64 ↙	23,7
81	-1075	-681.15	0,114	0,034	-	0,114	62 ↙	23,8
82	-975	-681.15	0,122	0,0365	-	0,122	60 ↙	24
83	-875	-681.15	0,13	0,039	-	0,13	57 ↙	24
84	-775	-681.15	0,138	0,041	-	0,138	54 ↙	15,4
85	-675	-681.15	0,15	0,045	-	0,15	50 ↙	13,6
86	-575	-681.15	0,168	0,05	-	0,168	45 ↙	11,9
87	-475	-681.15	0,19	0,057	-	0,19	39 ↙	7,1
88	-375	-681.15	0,215	0,064	-	0,215	33 ↙	6
89	-275	-681.15	0,24	0,072	-	0,24	25 ↙	5,1
90	-175	-681.15	0,26	0,077	-	0,26	16 ↓	4,4
91	-75	-681.15	0,27	0,08	-	0,27	6 ↓	4,3
92	25	-681.15	0,27	0,081	-	0,27	355 ↓	4,3
93	125	-681.15	0,26	0,078	-	0,26	345 ↓	4,4
94	225	-681.15	0,24	0,073	-	0,24	336 ↘	4,9
95	325	-681.15	0,22	0,066	-	0,22	328 ↘	5,7
96	425	-681.15	0,193	0,058	-	0,193	321 ↘	6,7
97	525	-681.15	0,17	0,051	-	0,17	316 ↘	7,9
98	625	-681.15	0,15	0,045	-	0,15	311 ↘	13,8
99	725	-681.15	0,137	0,041	-	0,137	307 ↘	20,6
100	825	-681.15	0,13	0,039	-	0,13	304 ↘	24
101	925	-681.15	0,122	0,0366	-	0,122	301 ↘	24
102	1025	-681.15	0,114	0,034	-	0,114	298 ↘	24
103	1125	-681.15	0,108	0,032	-	0,108	296 ↘	24
104	1225	-681.15	0,097	0,029	-	0,097	294 ↘	24
105	-1275	-581.15	0,1	0,03	-	0,1	70 ←	24
106	-1175	-581.15	0,11	0,033	-	0,11	68 ←	24
107	-1075	-581.15	0,118	0,035	-	0,118	66 ↙	24
108	-975	-581.15	0,126	0,038	-	0,126	64 ↙	23,7
109	-875	-581.15	0,134	0,04	-	0,134	62 ↙	23,8
110	-775	-581.15	0,147	0,044	-	0,147	59 ↙	14,3
111	-675	-581.15	0,165	0,049	-	0,165	55 ↙	12,2
112	-575	-581.15	0,187	0,056	-	0,187	51 ↙	10,4
113	-475	-581.15	0,223	0,067	-	0,223	45 ↙	5,7
114	-375	-581.15	0,26	0,077	-	0,26	38 ↙	4,5
115	-275	-581.15	0,293	0,088	-	0,293	29 ↙	6
116	-175	-581.15	0,32	0,095	-	0,32	19 ↓	4
117	-75	-581.15	0,35	0,105	-	0,35	7 ↓	4,6
118	25	-581.15	0,35	0,105	-	0,35	355 ↓	4,6
119	125	-581.15	0,33	0,099	-	0,33	342 ↓	5,2
120	225	-581.15	0,295	0,089	-	0,295	332 ↘	6,1
121	325	-581.15	0,26	0,078	-	0,26	323 ↘	5
122	425	-581.15	0,227	0,068	-	0,227	316 ↘	5,4
123	525	-581.15	0,194	0,058	-	0,194	310 ↘	6,7
124	625	-581.15	0,167	0,05	-	0,167	305 ↘	8,1
125	725	-581.15	0,147	0,044	-	0,147	302 ↘	14,3
126	825	-581.15	0,134	0,04	-	0,134	299 ↘	24
127	925	-581.15	0,126	0,038	-	0,126	296 ↘	23,9
128	1025	-581.15	0,118	0,0355	-	0,118	294 ↘	24

Продолжение таблицы 1.5.6

№	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
129	1125	-581.15	0,11	0,033	-	0,11	292 →	22,8
130	1225	-581.15	0,1	0,03	-	0,1	291 →	24
131	-1275	-481.15	0,106	0,032	-	0,106	74 ←	24
132	-1175	-481.15	0,113	0,034	-	0,113	73 ←	24
133	-1075	-481.15	0,12	0,036	-	0,12	71 ←	23,9
134	-975	-481.15	0,13	0,039	-	0,13	69 ←	24
135	-875	-481.15	0,14	0,042	-	0,14	67 ↙	16,5
136	-775	-481.15	0,156	0,047	-	0,156	65 ↙	13,2
137	-675	-481.15	0,18	0,054	-	0,18	62 ↙	7,6
138	-575	-481.15	0,215	0,065	-	0,215	57 ↙	6
139	-475	-481.15	0,26	0,078	-	0,26	52 ↙	4,6
140	-375	-481.15	0,304	0,091	-	0,304	45 ↙	4,1
141	-275	-481.15	0,37	0,112	-	0,37	36 ↙	4
142	-175	-481.15	0,42	0,125	-	0,42	24 ↙	3,7
143	-75	-481.15	0,45	0,134	-	0,45	9 ↓	3,6
144	25	-481.15	0,45	0,135	-	0,45	353 ↓	3,6
145	125	-481.15	0,425	0,128	-	0,425	338 ↓	3,7
146	225	-481.15	0,38	0,113	-	0,38	325 ↘	4,2
147	325	-481.15	0,316	0,095	-	0,316	316 ↘	5,6
148	425	-481.15	0,264	0,079	-	0,264	309 ↘	4,4
149	525	-481.15	0,22	0,066	-	0,22	303 ↘	5,6
150	625	-481.15	0,185	0,055	-	0,185	299 ↘	7,1
151	725	-481.15	0,157	0,047	-	0,157	296 ↘	8,7
152	825	-481.15	0,138	0,0414	-	0,138	293 ↘	20,8
153	925	-481.15	0,13	0,039	-	0,13	291 →	24
154	1025	-481.15	0,12	0,036	-	0,12	289 →	23,7
155	1125	-481.15	0,113	0,034	-	0,113	288 →	24
156	1225	-481.15	0,106	0,032	-	0,106	286 →	24
157	-1275	-381.15	0,107	0,032	-	0,107	78 ←	24
158	-1175	-381.15	0,115	0,0345	-	0,115	77 ←	24
159	-1075	-381.15	0,123	0,037	-	0,123	76 ←	24
160	-975	-381.15	0,132	0,0395	-	0,132	75 ←	24
161	-875	-381.15	0,145	0,043	-	0,145	73 ←	14,9
162	-775	-381.15	0,165	0,049	-	0,165	71 ←	12,1
163	-675	-381.15	0,196	0,059	-	0,196	69 ←	6,9
164	-575	-381.15	0,24	0,072	-	0,24	65 ↙	5,2
165	-475	-381.15	0,296	0,089	-	0,296	61 ↙	5,9
166	-375	-381.15	0,375	0,112	-	0,375	54 ↙	4
167	-275	-381.15	0,45	0,135	-	0,45	45 ↙	3,6
168	-175	-381.15	0,52	0,156	-	0,52	31 ↙	3,4
169	-75	-381.15	0,57	0,17	-	0,57	12 ↓	3,2
170	25	-381.15	0,57	0,171	-	0,57	350 ↓	3,3
171	125	-381.15	0,53	0,16	-	0,53	330 ↘	3,4
172	225	-381.15	0,46	0,138	-	0,46	316 ↘	3,7
173	325	-381.15	0,38	0,115	-	0,38	306 ↘	4,1
174	425	-381.15	0,3	0,09	-	0,3	300 ↘	4,2
175	525	-381.15	0,247	0,074	-	0,247	295 ↘	4,7
176	625	-381.15	0,2	0,06	-	0,2	292 →	6,4
177	725	-381.15	0,168	0,05	-	0,168	289 →	8,1
178	825	-381.15	0,145	0,0435	-	0,145	287 →	15,7
179	925	-381.15	0,132	0,0396	-	0,132	286 →	24
180	1025	-381.15	0,124	0,037	-	0,124	284 →	24
181	1125	-381.15	0,116	0,035	-	0,116	283 →	24
182	1225	-381.15	0,108	0,0324	-	0,108	282 →	24
183	-1275	-281.15	0,108	0,0325	-	0,108	83 ←	24
184	-1175	-281.15	0,116	0,035	-	0,116	82 ←	22,8
185	-1075	-281.15	0,125	0,0374	-	0,125	81 ←	24
186	-975	-281.15	0,134	0,04	-	0,134	80 ←	24
187	-875	-281.15	0,15	0,045	-	0,15	80 ←	13,8
188	-775	-281.15	0,172	0,052	-	0,172	78 ←	11,5
189	-675	-281.15	0,21	0,063	-	0,21	77 ←	6,3
190	-575	-281.15	0,26	0,078	-	0,26	74 ←	4,6
191	-475	-281.15	0,335	0,101	-	0,335	71 ←	4,9
192	-375	-281.15	0,425	0,128	-	0,425	66 ↙	3,8
193	-275	-281.15	0,53	0,159	-	0,53	59 ↙	3,4

Продолжение таблицы 1.5.6

№	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
194	-175	-281.15	0,63	0,188	-	0,63	45 ↙	3,1
195	-75	-281.15	0,67	0,201	-	0,67	19 ↓	2,7
196	25	-281.15	0,69	0,207	-	0,69	343 ↓	2,9
197	125	-281.15	0,65	0,196	-	0,65	317 ↘	3,2
198	225	-281.15	0,54	0,163	-	0,54	302 ↘	3,4
199	325	-281.15	0,44	0,131	-	0,44	294 ↘	3,8
200	425	-281.15	0,33	0,099	-	0,33	289 →	4
201	525	-281.15	0,266	0,08	-	0,266	286 →	4,4
202	625	-281.15	0,215	0,064	-	0,215	284 →	5,8
203	725	-281.15	0,176	0,053	-	0,176	282 →	7,6
204	825	-281.15	0,15	0,045	-	0,15	281 →	14
205	925	-281.15	0,134	0,04	-	0,134	280 →	23,7
206	1025	-281.15	0,126	0,038	-	0,126	279 →	24
207	1125	-281.15	0,117	0,035	-	0,117	278 →	24
208	1225	-281.15	0,11	0,033	-	0,11	277 →	24
209	-1275	-181.15	0,11	0,033	-	0,11	87 ←	24
210	-1175	-181.15	0,117	0,035	-	0,117	87 ←	24
211	-1075	-181.15	0,125	0,038	-	0,125	87 ←	24
212	-975	-181.15	0,135	0,04	-	0,135	86 ←	23,9
213	-875	-181.15	0,15	0,045	-	0,15	86 ←	13,8
214	-775	-181.15	0,174	0,052	-	0,174	86 ←	11,8
215	-675	-181.15	0,216	0,065	-	0,216	85 ←	6,1
216	-575	-181.15	0,27	0,081	-	0,27	84 ←	4,4
217	-475	-181.15	0,36	0,107	-	0,36	83 ←	4,4
218	-375	-181.15	0,46	0,138	-	0,46	81 ←	3,7
219	-275	-181.15	0,59	0,176	-	0,59	78 ←	3,3
220	-175	-181.15	0,72	0,216	-	0,72	70 ←	3
221	-75	-181.15	0,49	0,148	-	0,49	42 ↙	2,6
222	25	-181.15	0,55	0,164	-	0,55	319 ↘	2,7
223	125	-181.15	0,75	0,225	-	0,75	291 →	3
224	225	-181.15	0,6	0,18	-	0,6	283 →	3,3
225	325	-181.15	0,47	0,141	-	0,47	279 →	3,7
226	425	-181.15	0,35	0,104	-	0,35	277 →	3,9
227	525	-181.15	0,277	0,083	-	0,277	276 →	4,3
228	625	-181.15	0,223	0,067	-	0,223	275 →	5,6
229	725	-181.15	0,18	0,054	-	0,18	274 →	7,3
230	825	-181.15	0,153	0,046	-	0,153	274 →	13,7
231	925	-181.15	0,136	0,041	-	0,136	274 →	16
232	1025	-181.15	0,126	0,038	-	0,126	273 →	24
233	1125	-181.15	0,118	0,0354	-	0,118	273 →	24
234	1225	-181.15	0,11	0,033	-	0,11	273 →	24
235	-1275	-81.15	0,11	0,033	-	0,11	92 ←	24
236	-1175	-81.15	0,117	0,035	-	0,117	92 ←	23,6
237	-1075	-81.15	0,126	0,038	-	0,126	92 ←	24
238	-975	-81.15	0,135	0,04	-	0,135	92 ←	15,7
239	-875	-81.15	0,152	0,0455	-	0,152	93 ←	13,5
240	-775	-81.15	0,176	0,053	-	0,176	93 ←	11,2
241	-675	-81.15	0,217	0,065	-	0,217	94 ←	6,1
242	-575	-81.15	0,27	0,081	-	0,27	95 ←	4,3
243	-475	-81.15	0,36	0,108	-	0,36	96 ←	4,4
244	-375	-81.15	0,46	0,139	-	0,46	97 ←	3,7
245	-275	-81.15	0,6	0,179	-	0,6	100 ←	3,3
246	-175	-81.15	0,75	0,226	-	0,75	106 ←	3
247	-75	-81.15	0,57	0,171	-	0,57	131 ↖	2,7
248	25	-81.15	0,42	0,125	-	0,42	231 ↗	2,7
249	125	-81.15	0,73	0,218	-	0,73	253 →	2,9
250	225	-81.15	0,6	0,179	-	0,6	260 →	3,3
251	325	-81.15	0,47	0,14	-	0,47	263 →	3,6
252	425	-81.15	0,36	0,109	-	0,36	264 →	4,6
253	525	-81.15	0,277	0,083	-	0,277	265 →	4,3
254	625	-81.15	0,223	0,067	-	0,223	266 →	5,5
255	725	-81.15	0,177	0,053	-	0,177	267 →	11,4
256	825	-81.15	0,153	0,046	-	0,153	267 →	13,7
257	925	-81.15	0,136	0,041	-	0,136	268 →	24
258	1025	-81.15	0,127	0,038	-	0,127	268 →	24

Продолжение таблицы 1.5.6

№	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
259	1125	-81.15	0,118	0,0355	-	0,118	268 →	24
260	1225	-81.15	0,11	0,033	-	0,11	268 →	24
261	-1275	18.85	0,109	0,0326	-	0,11	96 ←	24
262	-1175	18.85	0,115	0,0346	-	0,115	97 ←	22,6
263	-1075	18.85	0,124	0,037	-	0,124	97 ←	22,8
264	-975	18.85	0,134	0,04	-	0,134	98 ←	24
265	-875	18.85	0,15	0,045	-	0,15	99 ←	13,7
266	-775	18.85	0,17	0,051	-	0,17	101 ←	11,8
267	-675	18.85	0,21	0,063	-	0,21	102 ←	6,3
268	-575	18.85	0,26	0,078	-	0,26	105 ←	4,6
269	-475	18.85	0,324	0,097	-	0,324	108 ←	4,1
270	-375	18.85	0,43	0,13	-	0,43	112 ←	3,8
271	-275	18.85	0,55	0,164	-	0,55	120 ↖	3,5
272	-175	18.85	0,66	0,198	-	0,66	133 ↖	3,2
273	-75	18.85	0,7	0,212	-	0,7	160 ↑	2,9
274	25	18.85	0,68	0,203	-	0,68	198 ↑	2,7
275	125	18.85	0,64	0,192	-	0,64	225 ↗	3,1
276	225	18.85	0,54	0,162	-	0,54	239 ↗	3,4
277	325	18.85	0,44	0,131	-	0,44	247 ↗	3,7
278	425	18.85	0,34	0,102	-	0,34	252 →	5
279	525	18.85	0,267	0,08	-	0,267	255 →	4,4
280	625	18.85	0,215	0,065	-	0,215	257 →	5,8
281	725	18.85	0,177	0,053	-	0,177	259 →	7,6
282	825	18.85	0,15	0,045	-	0,15	260 →	13,9
283	925	18.85	0,135	0,04	-	0,135	262 →	22,8
284	1025	18.85	0,126	0,038	-	0,126	262 →	24
285	1125	18.85	0,117	0,035	-	0,117	263 →	22,8
286	1225	18.85	0,104	0,031	-	0,104	264 →	22,8
287	-1275	118.85	0,107	0,032	-	0,107	101 ←	23,9
288	-1175	118.85	0,115	0,0344	-	0,115	102 ←	24
289	-1075	118.85	0,123	0,037	-	0,123	103 ←	24
290	-975	118.85	0,132	0,0395	-	0,132	104 ←	24
291	-875	118.85	0,145	0,0436	-	0,145	106 ←	14,2
292	-775	118.85	0,166	0,05	-	0,166	108 ←	12
293	-675	118.85	0,197	0,059	-	0,197	110 ←	6,8
294	-575	118.85	0,23	0,069	-	0,23	114 ↖	4,5
295	-475	118.85	0,303	0,091	-	0,3	118 ↖	5,7
296	-375	118.85	0,38	0,115	-	0,38	125 ↖	3,9
297	-275	118.85	0,465	0,14	-	0,465	134 ↖	3,7
298	-175	118.85	0,54	0,162	-	0,54	148 ↖	3,4
299	-75	118.85	0,58	0,175	-	0,58	168 ↑	3,2
300	25	118.85	0,58	0,174	-	0,58	191 ↑	3,2
301	125	118.85	0,53	0,16	-	0,53	211 ↗	3,3
302	225	118.85	0,46	0,139	-	0,46	225 ↗	3,6
303	325	118.85	0,385	0,115	-	0,385	235 ↗	3,9
304	425	118.85	0,3	0,09	-	0,3	241 ↗	4,1
305	525	118.85	0,247	0,074	-	0,247	246 ↗	4,7
306	625	118.85	0,202	0,061	-	0,2	249 →	6,4
307	725	118.85	0,17	0,051	-	0,17	252 →	8
308	825	118.85	0,147	0,044	-	0,147	254 →	14,4
309	925	118.85	0,133	0,04	-	0,133	256 →	24
310	1025	118.85	0,125	0,0374	-	0,125	257 →	24
311	1125	118.85	0,116	0,035	-	0,116	258 →	24
312	1225	118.85	0,109	0,0326	-	0,11	259 →	24
313	-1275	218.85	0,106	0,032	-	0,106	105 ←	24
314	-1175	218.85	0,113	0,034	-	0,113	106 ←	24
315	-1075	218.85	0,12	0,036	-	0,12	108 ←	24
316	-975	218.85	0,13	0,039	-	0,13	109 ←	24
317	-875	218.85	0,14	0,042	-	0,14	112 ←	16,6
318	-775	218.85	0,157	0,047	-	0,157	114 ↖	12,9
319	-675	218.85	0,18	0,054	-	0,18	118 ↖	7,6
320	-575	218.85	0,22	0,065	-	0,22	122 ↖	6
321	-475	218.85	0,263	0,079	-	0,263	127 ↖	4,5
322	-375	218.85	0,32	0,097	-	0,32	134 ↖	5,2
323	-275	218.85	0,38	0,115	-	0,38	144 ↖	3,9

Продолжение таблицы 1.5.6

№	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
324	-175	218.85	0,43	0,13	-	0,43	156 ↖	3,7
325	-75	218.85	0,46	0,138	-	0,46	171 ↑	3,6
326	25	218.85	0,46	0,138	-	0,46	188 ↑	3,6
327	125	218.85	0,43	0,129	-	0,43	203 ↗	3,7
328	225	218.85	0,38	0,115	-	0,38	215 ↗	3,9
329	325	218.85	0,31	0,094	-	0,31	225 ↗	4,1
330	425	218.85	0,266	0,08	-	0,266	232 ↗	4,3
331	525	218.85	0,22	0,067	-	0,22	238 ↗	5,6
332	625	218.85	0,186	0,056	-	0,186	242 ↗	7,2
333	725	218.85	0,158	0,047	-	0,158	245 ↗	13,1
334	825	218.85	0,14	0,042	-	0,14	248 →	21,1
335	925	218.85	0,13	0,039	-	0,13	250 →	24
336	1025	218.85	0,122	0,037	-	0,122	252 →	23,9
337	1125	218.85	0,114	0,034	-	0,114	254 →	24
338	1225	218.85	0,107	0,032	-	0,107	255 →	24
339	-1275	318.85	0,1	0,03	-	0,1	109 ←	24
340	-1175	318.85	0,11	0,033	-	0,11	111 ←	24
341	-1075	318.85	0,117	0,035	-	0,117	112 ←	22,8
342	-975	318.85	0,125	0,0376	-	0,125	115 ↖	24
343	-875	318.85	0,134	0,04	-	0,134	117 ↖	24
344	-775	318.85	0,147	0,044	-	0,147	120 ↖	13,9
345	-675	318.85	0,166	0,05	-	0,166	124 ↖	12
346	-575	318.85	0,192	0,058	-	0,192	129 ↖	7,1
347	-475	318.85	0,226	0,068	-	0,226	134 ↖	5,7
348	-375	318.85	0,26	0,078	-	0,26	141 ↖	5
349	-275	318.85	0,297	0,089	-	0,297	150 ↖	4,2
350	-175	318.85	0,34	0,102	-	0,34	161 ↑	4,8
351	-75	318.85	0,36	0,108	-	0,36	173 ↑	4,3
352	25	318.85	0,36	0,108	-	0,36	186 ↑	4,3
353	125	318.85	0,326	0,098	-	0,326	198 ↑	4
354	225	318.85	0,3	0,089	-	0,3	209 ↗	4,1
355	325	318.85	0,265	0,079	-	0,265	218 ↗	4,3
356	425	318.85	0,23	0,069	-	0,23	225 ↗	5,3
357	525	318.85	0,196	0,059	-	0,196	231 ↗	6,6
358	625	318.85	0,168	0,05	-	0,168	235 ↗	8,1
359	725	318.85	0,148	0,0445	-	0,148	239 ↗	14,9
360	825	318.85	0,135	0,0405	-	0,135	243 ↗	24
361	925	318.85	0,127	0,038	-	0,127	245 ↗	24
362	1025	318.85	0,12	0,036	-	0,12	247 ↗	24
363	1125	318.85	0,112	0,0336	-	0,112	249 →	24
364	1225	318.85	0,1	0,03	-	0,1	251 →	24
365	-1275	418.85	0,097	0,029	-	0,097	113 ↖	24
366	-1175	418.85	0,107	0,032	-	0,107	115 ↖	23,7
367	-1075	418.85	0,115	0,0344	-	0,115	117 ↖	24
368	-975	418.85	0,122	0,0365	-	0,122	119 ↖	24
369	-875	418.85	0,13	0,039	-	0,13	122 ↖	24
370	-775	418.85	0,137	0,041	-	0,137	125 ↖	21,1
371	-675	418.85	0,15	0,045	-	0,15	130 ↖	13,8
372	-575	418.85	0,17	0,051	-	0,17	134 ↖	8,2
373	-475	418.85	0,19	0,057	-	0,19	140 ↖	10,2
374	-375	418.85	0,22	0,066	-	0,22	147 ↖	5,9
375	-275	418.85	0,244	0,073	-	0,244	155 ↖	5
376	-175	418.85	0,263	0,079	-	0,263	164 ↑	4,4
377	-75	418.85	0,274	0,082	-	0,274	174 ↑	4,3
378	25	418.85	0,274	0,082	-	0,274	185 ↑	4,3
379	125	418.85	0,264	0,079	-	0,264	195 ↑	4,3
380	225	418.85	0,232	0,07	-	0,23	204 ↗	4,4
381	325	418.85	0,22	0,066	-	0,22	212 ↗	5,6
382	425	418.85	0,196	0,059	-	0,196	219 ↗	6,7
383	525	418.85	0,17	0,052	-	0,17	225 ↗	8,1
384	625	418.85	0,154	0,046	-	0,154	230 ↗	13,5
385	725	418.85	0,14	0,042	-	0,14	234 ↗	20,8
386	825	418.85	0,13	0,039	-	0,13	237 ↗	23,9
387	925	418.85	0,123	0,037	-	0,123	240 ↗	24
388	1025	418.85	0,116	0,035	-	0,116	243 ↗	23,6

Продолжение таблицы 1.5.6

№	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
389	1125	418.85	0,11	0,033	-	0,11	245 ↗	24
390	1225	418.85	0,098	0,0294	-	0,098	247 ↗	24
391	-1275	518.85	0,094	0,028	-	0,094	117 ↖	24
392	-1175	518.85	0,1	0,03	-	0,1	119 ↖	24
393	-1075	518.85	0,11	0,033	-	0,11	121 ↖	24
394	-975	518.85	0,117	0,035	-	0,117	124 ↖	24
395	-875	518.85	0,123	0,037	-	0,123	127 ↖	22,7
396	-775	518.85	0,13	0,039	-	0,13	130 ↖	23,4
397	-675	518.85	0,14	0,042	-	0,14	134 ↖	14,9
398	-575	518.85	0,152	0,046	-	0,152	139 ↖	13,4
399	-475	518.85	0,166	0,05	-	0,166	145 ↖	12
400	-375	518.85	0,183	0,055	-	0,183	151 ↖	7,5
401	-275	518.85	0,2	0,06	-	0,2	158 ↑	6,7
402	-175	518.85	0,21	0,064	-	0,21	166 ↑	6,1
403	-75	518.85	0,22	0,066	-	0,22	175 ↑	6
404	25	518.85	0,22	0,066	-	0,22	184 ↑	5,8
405	125	518.85	0,213	0,064	-	0,213	193 ↑	6
406	225	518.85	0,2	0,06	-	0,2	201 ↑	6,5
407	325	518.85	0,185	0,056	-	0,185	208 ↗	7,2
408	425	518.85	0,168	0,05	-	0,168	215 ↗	8,1
409	525	518.85	0,154	0,046	-	0,154	220 ↗	13,5
410	625	518.85	0,142	0,0425	-	0,142	225 ↗	15,1
411	725	518.85	0,133	0,04	-	0,133	229 ↗	23,4
412	825	518.85	0,126	0,038	-	0,126	233 ↗	24
413	925	518.85	0,12	0,036	-	0,12	236 ↗	24
414	1025	518.85	0,112	0,0336	-	0,112	239 ↗	24
415	1125	518.85	0,101	0,0304	-	0,1	241 ↗	24
416	1225	518.85	0,095	0,0285	-	0,095	243 ↗	23,6
417	-1275	618.85	0,091	0,0273	-	0,091	120 ↖	24
418	-1175	618.85	0,096	0,029	-	0,096	122 ↖	24
419	-1075	618.85	0,1	0,03	-	0,1	125 ↖	22,2
420	-975	618.85	0,111	0,0334	-	0,11	128 ↖	22,8
421	-875	618.85	0,118	0,0355	-	0,118	131 ↖	23,4
422	-775	618.85	0,125	0,0375	-	0,125	134 ↖	24
423	-675	618.85	0,13	0,039	-	0,13	138 ↖	23,8
424	-575	618.85	0,138	0,0415	-	0,138	143 ↖	15,8
425	-475	618.85	0,148	0,044	-	0,148	148 ↖	13,9
426	-375	618.85	0,157	0,047	-	0,157	154 ↖	12,8
427	-275	618.85	0,166	0,05	-	0,166	161 ↑	12
428	-175	618.85	0,174	0,052	-	0,174	168 ↑	8,1
429	-75	618.85	0,175	0,053	-	0,175	176 ↑	11,8
430	25	618.85	0,177	0,053	-	0,177	183 ↑	11,1
431	125	618.85	0,174	0,052	-	0,174	191 ↑	8,1
432	225	618.85	0,168	0,05	-	0,168	198 ↑	8,2
433	325	618.85	0,16	0,048	-	0,16	205 ↗	12,9
434	425	618.85	0,15	0,045	-	0,15	211 ↗	14
435	525	618.85	0,14	0,042	-	0,14	216 ↗	16,2
436	625	618.85	0,133	0,04	-	0,133	221 ↗	23,4
437	725	618.85	0,127	0,038	-	0,127	225 ↗	24
438	825	618.85	0,12	0,036	-	0,12	229 ↗	23,3
439	925	618.85	0,114	0,034	-	0,114	232 ↗	24
440	1025	618.85	0,103	0,031	-	0,103	235 ↗	23,4
441	1125	618.85	0,098	0,0293	-	0,098	237 ↗	23,9
442	1225	618.85	0,092	0,0277	-	0,092	239 ↗	24
443	-1275	718.85	0,088	0,0263	-	0,088	124 ↖	24
444	-1175	718.85	0,092	0,0275	-	0,092	126 ↖	22,8
445	-1075	718.85	0,098	0,0294	-	0,098	128 ↖	24
446	-975	718.85	0,108	0,0323	-	0,108	131 ↖	24
447	-875	718.85	0,113	0,034	-	0,113	134 ↖	24
448	-775	718.85	0,12	0,036	-	0,12	138 ↖	23,9
449	-675	718.85	0,124	0,037	-	0,124	142 ↖	22,4
450	-575	718.85	0,13	0,039	-	0,13	146 ↖	24
451	-475	718.85	0,134	0,04	-	0,134	151 ↖	24
452	-375	718.85	0,14	0,042	-	0,14	157 ↖	16,6
453	-275	718.85	0,146	0,044	-	0,146	163 ↑	14,2

Продолжение таблицы 1.5.6

№	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
454	-175	718.85	0,15	0,045	-	0,15	169 ↑	13,7
455	-75	718.85	0,153	0,046	-	0,153	176 ↑	13,4
456	25	718.85	0,153	0,046	-	0,153	183 ↑	13,4
457	125	718.85	0,15	0,045	-	0,15	190 ↑	13,7
458	225	718.85	0,147	0,044	-	0,147	196 ↑	14,2
459	325	718.85	0,14	0,042	-	0,14	202 ↑	16,5
460	425	718.85	0,136	0,041	-	0,136	208 ↗	24
461	525	718.85	0,131	0,0394	-	0,13	213 ↗	24
462	625	718.85	0,125	0,0376	-	0,125	217 ↗	22,8
463	725	718.85	0,12	0,036	-	0,12	221 ↗	24
464	825	718.85	0,115	0,0345	-	0,115	225 ↗	24
465	925	718.85	0,109	0,0327	-	0,11	228 ↗	23,8
466	1025	718.85	0,098	0,0293	-	0,098	231 ↗	22,5
467	1125	718.85	0,094	0,028	-	0,094	234 ↗	23,7
468	1225	718.85	0,09	0,027	-	0,09	236 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:8000** на рисунке 1.5.1.

1.6 Мажорантный расчет загрязнения по всем веществам и группам суммаций

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

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.6.2.

Таблица № 1.6.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-76,37	-40,18	2	Точка в промзоне
2	38,34	-73,13	2	Точка в промзоне
3	-7,42	-154,1	2	Точка в промзоне
4	-109,76	-94,6	2	Точка в промзоне
5	-51,34	204,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	208,16	74,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	219,4	-234,28	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-65,79	-382,61	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-289,39	-240,64	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-316,4	30,3	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.6.3.

Таблица № 1.6.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, 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	-1275	-120,29	1283,54	-120,29	1721,7 24	2	100	-

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

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.6.4.

Таблица № 1.6.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Опас. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до максим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °C	X ₁	Y ₁	ши ри на, м			код	масса выброса, г/с	Ко с.		
							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 «ԱՐՎՈՎԵՐՆ» ՍՊԸ Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																

Продолжение таблицы 1.6.4

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Опа с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °С	X ₁	Y ₁	ши ри на, м			ко д	масса выброса, г/с	К о с.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
1	1	16	0,8	12,6	6,333	130	100	100	-	1,25	2,783	2908	0,603	3	0,47	122,88
												337	0,626	1	0,01	245,76
												301	0,214	1	0,083	245,76
												2754	0,141	1	0,011	245,76
2	1	20	0,6	22,8	6,447	140	100	50	-	1,25	2,797	2908	0,762	3	0,34	157,04
												337	2,087	1	0,018	314,09
												301	0,713	1	0,158	314,09
												2754	0,227	1	0,01	314,09
3	1	5	0,3	21,4	1,513	100	75	125	-	1,25	1,766	337	0,087	1	0,013	97,07
												301	0,03	1	0,108	97,07
												2754	0,167	1	0,12	97,07
4	4	5	60	3	8482,3	20	10100	50150	38,1	1,25	102,96	2908	0,648	3	0,168	273,64

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 1.6.5.

Таблица № 1.6.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприят., 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.	-76,37	-40,18	2	0,71	2908	-	0,71	148 ↖ 2,7	1.1.1	0,43	61,1
2	Пром.	38,34	-73,13	2	0,53	2908	-	0,53	231 ↗ 2,7	1.1.1	0,425	80,8
3	Пром.	-7,42	-154,1	2	0,19	2908	-	0,19	324 ↘ 2,7	1.1.1	0,19	100
4	Пром.	-109,76	-94,6	2	0,76	2908	-	0,76	110 ← 2,8	1.1.1	0,45	58,5
5	ОСЗЗ	-51,34	204,72	2	0,48	2908	-	0,48	175 ↑ 3,5	1.1.1	0,257	53,7
6	ОСЗЗ	208,16	74,44	2	0,51	2908	-	0,51	229 ↗ 3,4	1.1.1	0,27	53
7	ОСЗЗ	219,4	-234,28	2	0,58	2908	-	0,58	294 ↘ 3,4	1.1.1	0,31	52,8

Продолжение таблицы 1.6.5

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		Х	У	высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
8	ОСЗ 3	-65,79	-382,61	2	0,57	2908	-	0,57	10 ↓ 3,2	1.1.1	0,305	54
9	ОСЗ 3	-289,39	-240,64	2	0,54	2908	-	0,54	67 ↙ 3,4	1.1.1	0,293	54,3
10	ОСЗ 3	-316,4	30,3	2	0,49	2908	-	0,49	118 ↖ 3,6	1.1.1	0,264	53,9

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.6.6.

Таблица № 1.6.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1275	-981.15	0,087	2908	-	0,087	56 ↙	24
2	-1175	-981.15	0,09	2908	-	0,09	53 ↙	22,5
3	-1075	-981.15	0,096	2908	-	0,096	51 ↙	22,6
4	-975	-981.15	0,107	2908	-	0,107	48 ↙	23,9
5	-875	-981.15	0,113	2908	-	0,113	45 ↙	24
6	-775	-981.15	0,119	2908	-	0,12	41 ↙	24
7	-675	-981.15	0,123	2908	-	0,123	37 ↙	22,8
8	-575	-981.15	0,13	2908	-	0,13	33 ↙	24
9	-475	-981.15	0,134	2908	-	0,134	28 ↙	24
10	-375	-981.15	0,14	2908	-	0,14	23 ↙	16,3
11	-275	-981.15	0,144	2908	-	0,144	17 ↓	15,8
12	-175	-981.15	0,148	2908	-	0,148	10 ↓	14
13	-75	-981.15	0,15	2908	-	0,15	4 ↓	13,7
14	25	-981.15	0,15	2908	-	0,15	357 ↓	13,8
15	125	-981.15	0,147	2908	-	0,147	351 ↓	15,1
16	225	-981.15	0,145	2908	-	0,145	344 ↓	14,6
17	325	-981.15	0,14	2908	-	0,14	338 ↓	15,5
18	425	-981.15	0,133	2908	-	0,133	333 ↘	23,3
19	525	-981.15	0,13	2908	-	0,13	328 ↘	24
20	625	-981.15	0,123	2908	-	0,123	323 ↘	22,5
21	725	-981.15	0,118	2908	-	0,118	319 ↘	24
22	825	-981.15	0,113	2908	-	0,113	316 ↘	24
23	925	-981.15	0,107	2908	-	0,107	313 ↘	24
24	1025	-981.15	0,098	2908	-	0,098	310 ↘	24
25	1125	-981.15	0,092	2908	-	0,092	307 ↘	22,8
26	1225	-981.15	0,086	2908	-	0,086	305 ↘	22,2
27	-1275	-881.15	0,09	2908	-	0,09	59 ↙	24
28	-1175	-881.15	0,096	2908	-	0,096	57 ↙	24
29	-1075	-881.15	0,106	2908	-	0,106	54 ↙	24
30	-975	-881.15	0,112	2908	-	0,112	52 ↙	24
31	-875	-881.15	0,118	2908	-	0,118	48 ↙	23,4
32	-775	-881.15	0,125	2908	-	0,125	45 ↙	24
33	-675	-881.15	0,13	2908	-	0,13	41 ↙	23,4
34	-575	-881.15	0,137	2908	-	0,137	36 ↙	20,7
35	-475	-881.15	0,147	2908	-	0,147	31 ↙	14,2
36	-375	-881.15	0,156	2908	-	0,156	25 ↙	13,1
37	-275	-881.15	0,164	2908	-	0,164	19 ↓	12,3
38	-175	-881.15	0,172	2908	-	0,172	12 ↓	7,9
39	-75	-881.15	0,176	2908	-	0,176	4 ↓	7,6
40	25	-881.15	0,177	2908	-	0,177	357 ↓	7,6
41	125	-881.15	0,173	2908	-	0,173	349 ↓	7,8
42	225	-881.15	0,165	2908	-	0,165	342 ↓	8,2
43	325	-881.15	0,156	2908	-	0,156	336 ↘	13,2
44	425	-881.15	0,147	2908	-	0,147	330 ↘	14,3

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
45	525	-881.15	0,136	2908	-	0,136	325 ↘	20,2
46	625	-881.15	0,13	2908	-	0,13	320 ↘	24
47	725	-881.15	0,125	2908	-	0,125	316 ↘	24
48	825	-881.15	0,119	2908	-	0,12	312 ↘	24
49	925	-881.15	0,112	2908	-	0,112	309 ↘	23,4
50	1025	-881.15	0,1	2908	-	0,1	306 ↘	22,8
51	1125	-881.15	0,097	2908	-	0,097	304 ↘	24
52	1225	-881.15	0,09	2908	-	0,09	302 ↘	23,6
53	-1275	-781.15	0,094	2908	-	0,094	62 ↙	23,8
54	-1175	-781.15	0,1	2908	-	0,1	60 ↙	24
55	-1075	-781.15	0,11	2908	-	0,11	58 ↙	24
56	-975	-781.15	0,117	2908	-	0,117	55 ↙	23,4
57	-875	-781.15	0,123	2908	-	0,123	52 ↙	22,4
58	-775	-781.15	0,13	2908	-	0,13	49 ↙	23,4
59	-675	-781.15	0,14	2908	-	0,14	45 ↙	15,2
60	-575	-781.15	0,15	2908	-	0,15	40 ↙	13,6
61	-475	-781.15	0,164	2908	-	0,164	35 ↙	12,3
62	-375	-781.15	0,18	2908	-	0,18	29 ↙	7,5
63	-275	-781.15	0,196	2908	-	0,196	21 ↓	6,7
64	-175	-781.15	0,21	2908	-	0,21	13 ↓	6,2
65	-75	-781.15	0,216	2908	-	0,216	5 ↓	5,9
66	25	-781.15	0,217	2908	-	0,217	356 ↓	5,8
67	125	-781.15	0,21	2908	-	0,21	348 ↓	6,1
68	225	-781.15	0,198	2908	-	0,198	340 ↓	6,5
69	325	-781.15	0,182	2908	-	0,182	332 ↘	7,3
70	425	-781.15	0,165	2908	-	0,165	326 ↘	8,4
71	525	-781.15	0,15	2908	-	0,15	320 ↘	13,8
72	625	-781.15	0,14	2908	-	0,14	316 ↘	15,4
73	725	-781.15	0,13	2908	-	0,13	312 ↘	24
74	825	-781.15	0,124	2908	-	0,124	308 ↘	24
75	925	-781.15	0,116	2908	-	0,116	305 ↘	22,8
76	1025	-781.15	0,11	2908	-	0,11	303 ↘	24
77	1125	-781.15	0,1	2908	-	0,1	300 ↘	24
78	1225	-781.15	0,094	2908	-	0,094	298 ↘	24
79	-1275	-681.15	0,097	2908	-	0,097	66 ↙	24
80	-1175	-681.15	0,107	2908	-	0,107	64 ↙	23,7
81	-1075	-681.15	0,114	2908	-	0,114	62 ↙	23,8
82	-975	-681.15	0,122	2908	-	0,122	60 ↙	24
83	-875	-681.15	0,13	2908	-	0,13	57 ↙	24
84	-775	-681.15	0,138	2908	-	0,138	54 ↙	15,4
85	-675	-681.15	0,15	2908	-	0,15	50 ↙	13,6
86	-575	-681.15	0,168	2908	-	0,168	45 ↙	11,9
87	-475	-681.15	0,19	2908	-	0,19	39 ↙	7,1
88	-375	-681.15	0,215	2908	-	0,215	33 ↙	6
89	-275	-681.15	0,24	2908	-	0,24	25 ↙	5,1
90	-175	-681.15	0,26	2908	-	0,26	16 ↓	4,4
91	-75	-681.15	0,27	2908	-	0,27	6 ↓	4,3
92	25	-681.15	0,27	2908	-	0,27	355 ↓	4,3
93	125	-681.15	0,26	2908	-	0,26	345 ↓	4,4
94	225	-681.15	0,24	2908	-	0,24	336 ↘	4,9
95	325	-681.15	0,22	2908	-	0,22	328 ↘	5,7
96	425	-681.15	0,193	2908	-	0,193	321 ↘	6,7
97	525	-681.15	0,17	2908	-	0,17	316 ↘	7,9
98	625	-681.15	0,15	2908	-	0,15	311 ↘	13,8
99	725	-681.15	0,137	2908	-	0,137	307 ↘	20,6
100	825	-681.15	0,13	2908	-	0,13	304 ↘	24
101	925	-681.15	0,122	2908	-	0,122	301 ↘	24
102	1025	-681.15	0,114	2908	-	0,114	298 ↘	24
103	1125	-681.15	0,108	2908	-	0,108	296 ↘	24
104	1225	-681.15	0,097	2908	-	0,097	294 ↘	24
105	-1275	-581.15	0,1	2908	-	0,1	70 ←	24
106	-1175	-581.15	0,11	2908	-	0,11	68 ←	24
107	-1075	-581.15	0,118	2908	-	0,118	66 ↙	24
108	-975	-581.15	0,126	2908	-	0,126	64 ↙	23,7
109	-875	-581.15	0,134	2908	-	0,134	62 ↙	23,8

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
110	-775	-581.15	0,147	2908	-	0,147	59 ↙	14,3
111	-675	-581.15	0,165	2908	-	0,165	55 ↙	12,2
112	-575	-581.15	0,187	2908	-	0,187	51 ↙	10,4
113	-475	-581.15	0,223	2908	-	0,223	45 ↙	5,7
114	-375	-581.15	0,26	2908	-	0,26	38 ↙	4,5
115	-275	-581.15	0,293	2908	-	0,293	29 ↙	6
116	-175	-581.15	0,32	2908	-	0,32	19 ↓	4
117	-75	-581.15	0,35	2908	-	0,35	7 ↓	4,6
118	25	-581.15	0,35	2908	-	0,35	355 ↓	4,6
119	125	-581.15	0,33	2908	-	0,33	342 ↓	5,2
120	225	-581.15	0,295	2908	-	0,295	332 ↘	6,1
121	325	-581.15	0,26	2908	-	0,26	323 ↘	5
122	425	-581.15	0,227	2908	-	0,227	316 ↘	5,4
123	525	-581.15	0,194	2908	-	0,194	310 ↘	6,7
124	625	-581.15	0,167	2908	-	0,167	305 ↘	8,1
125	725	-581.15	0,147	2908	-	0,147	302 ↘	14,3
126	825	-581.15	0,134	2908	-	0,134	299 ↘	24
127	925	-581.15	0,126	2908	-	0,126	296 ↘	23,9
128	1025	-581.15	0,118	2908	-	0,118	294 ↘	24
129	1125	-581.15	0,11	2908	-	0,11	292 →	22,8
130	1225	-581.15	0,1	2908	-	0,1	291 →	24
131	-1275	-481.15	0,106	2908	-	0,106	74 ←	24
132	-1175	-481.15	0,113	2908	-	0,113	73 ←	24
133	-1075	-481.15	0,12	2908	-	0,12	71 ←	23,9
134	-975	-481.15	0,13	2908	-	0,13	69 ←	24
135	-875	-481.15	0,14	2908	-	0,14	67 ↙	16,5
136	-775	-481.15	0,156	2908	-	0,156	65 ↙	13,2
137	-675	-481.15	0,18	2908	-	0,18	62 ↙	7,6
138	-575	-481.15	0,215	2908	-	0,215	57 ↙	6
139	-475	-481.15	0,26	2908	-	0,26	52 ↙	4,6
140	-375	-481.15	0,304	2908	-	0,304	45 ↙	4,1
141	-275	-481.15	0,37	2908	-	0,37	36 ↙	4
142	-175	-481.15	0,42	2908	-	0,42	24 ↙	3,7
143	-75	-481.15	0,45	2908	-	0,45	9 ↓	3,6
144	25	-481.15	0,45	2908	-	0,45	353 ↓	3,6
145	125	-481.15	0,425	2908	-	0,425	338 ↓	3,7
146	225	-481.15	0,38	2908	-	0,38	325 ↘	4,2
147	325	-481.15	0,316	2908	-	0,316	316 ↘	5,6
148	425	-481.15	0,264	2908	-	0,264	309 ↘	4,4
149	525	-481.15	0,22	2908	-	0,22	303 ↘	5,6
150	625	-481.15	0,185	2908	-	0,185	299 ↘	7,1
151	725	-481.15	0,157	2908	-	0,157	296 ↘	8,7
152	825	-481.15	0,138	2908	-	0,138	293 ↘	20,8
153	925	-481.15	0,13	2908	-	0,13	291 →	24
154	1025	-481.15	0,12	2908	-	0,12	289 →	23,7
155	1125	-481.15	0,113	2908	-	0,113	288 →	24
156	1225	-481.15	0,106	2908	-	0,106	286 →	24
157	-1275	-381.15	0,107	2908	-	0,107	78 ←	24
158	-1175	-381.15	0,115	2908	-	0,115	77 ←	24
159	-1075	-381.15	0,123	2908	-	0,123	76 ←	24
160	-975	-381.15	0,132	2908	-	0,132	75 ←	24
161	-875	-381.15	0,145	2908	-	0,145	73 ←	14,9
162	-775	-381.15	0,165	2908	-	0,165	71 ←	12,1
163	-675	-381.15	0,196	2908	-	0,196	69 ←	6,9
164	-575	-381.15	0,24	2908	-	0,24	65 ↙	5,2
165	-475	-381.15	0,296	2908	-	0,296	61 ↙	5,9
166	-375	-381.15	0,375	2908	-	0,375	54 ↙	4
167	-275	-381.15	0,45	2908	-	0,45	45 ↙	3,6
168	-175	-381.15	0,52	2908	-	0,52	31 ↙	3,4
169	-75	-381.15	0,57	2908	-	0,57	12 ↓	3,2
170	25	-381.15	0,57	2908	-	0,57	350 ↓	3,3
171	125	-381.15	0,53	2908	-	0,53	330 ↘	3,4
172	225	-381.15	0,46	2908	-	0,46	316 ↘	3,7
173	325	-381.15	0,38	2908	-	0,38	306 ↘	4,1
174	425	-381.15	0,3	2908	-	0,3	300 ↘	4,2

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
175	525	-381.15	0,247	2908	-	0,247	295 ↘	4,7
176	625	-381.15	0,2	2908	-	0,2	292 →	6,4
177	725	-381.15	0,168	2908	-	0,168	289 →	8,1
178	825	-381.15	0,145	2908	-	0,145	287 →	15,7
179	925	-381.15	0,132	2908	-	0,132	286 →	24
180	1025	-381.15	0,124	2908	-	0,124	284 →	24
181	1125	-381.15	0,116	2908	-	0,116	283 →	24
182	1225	-381.15	0,108	2908	-	0,108	282 →	24
183	-1275	-281.15	0,108	2908	-	0,108	83 ←	24
184	-1175	-281.15	0,116	2908	-	0,116	82 ←	22,8
185	-1075	-281.15	0,125	2908	-	0,125	81 ←	24
186	-975	-281.15	0,134	2908	-	0,134	80 ←	24
187	-875	-281.15	0,15	2908	-	0,15	80 ←	13,8
188	-775	-281.15	0,172	2908	-	0,172	78 ←	11,5
189	-675	-281.15	0,21	2908	-	0,21	77 ←	6,3
190	-575	-281.15	0,26	2908	-	0,26	74 ←	4,6
191	-475	-281.15	0,335	2908	-	0,335	71 ←	4,9
192	-375	-281.15	0,425	2908	-	0,425	66 ↙	3,8
193	-275	-281.15	0,53	2908	-	0,53	59 ↙	3,4
194	-175	-281.15	0,63	2908	-	0,63	45 ↙	3,1
195	-75	-281.15	0,67	2908	-	0,67	19 ↓	2,7
196	25	-281.15	0,69	2908	-	0,69	343 ↓	2,9
197	125	-281.15	0,65	2908	-	0,65	317 ↘	3,2
198	225	-281.15	0,54	2908	-	0,54	302 ↘	3,4
199	325	-281.15	0,44	2908	-	0,44	294 ↘	3,8
200	425	-281.15	0,33	2908	-	0,33	289 →	4
201	525	-281.15	0,266	2908	-	0,266	286 →	4,4
202	625	-281.15	0,215	2908	-	0,215	284 →	5,8
203	725	-281.15	0,176	2908	-	0,176	282 →	7,6
204	825	-281.15	0,15	2908	-	0,15	281 →	14
205	925	-281.15	0,134	2908	-	0,134	280 →	23,7
206	1025	-281.15	0,126	2908	-	0,126	279 →	24
207	1125	-281.15	0,117	2908	-	0,117	278 →	24
208	1225	-281.15	0,11	2908	-	0,11	277 →	24
209	-1275	-181.15	0,11	2908	-	0,11	87 ←	24
210	-1175	-181.15	0,117	2908	-	0,117	87 ←	24
211	-1075	-181.15	0,125	2908	-	0,125	87 ←	24
212	-975	-181.15	0,135	2908	-	0,135	86 ←	23,9
213	-875	-181.15	0,15	2908	-	0,15	86 ←	13,8
214	-775	-181.15	0,174	2908	-	0,174	86 ←	11,8
215	-675	-181.15	0,216	2908	-	0,216	85 ←	6,1
216	-575	-181.15	0,27	2908	-	0,27	84 ←	4,4
217	-475	-181.15	0,36	2908	-	0,36	83 ←	4,4
218	-375	-181.15	0,46	2908	-	0,46	81 ←	3,7
219	-275	-181.15	0,59	2908	-	0,59	78 ←	3,3
220	-175	-181.15	0,72	2908	-	0,72	70 ←	3
221	-75	-181.15	0,49	2908	-	0,49	42 ↙	2,6
222	25	-181.15	0,55	2908	-	0,55	319 ↘	2,7
223	125	-181.15	0,75	2908	-	0,75	291 →	3
224	225	-181.15	0,6	2908	-	0,6	283 →	3,3
225	325	-181.15	0,47	2908	-	0,47	279 →	3,7
226	425	-181.15	0,35	2908	-	0,35	277 →	3,9
227	525	-181.15	0,277	2908	-	0,277	276 →	4,3
228	625	-181.15	0,223	2908	-	0,223	275 →	5,6
229	725	-181.15	0,18	2908	-	0,18	274 →	7,3
230	825	-181.15	0,153	2908	-	0,153	274 →	13,7
231	925	-181.15	0,136	2908	-	0,136	274 →	16
232	1025	-181.15	0,126	2908	-	0,126	273 →	24
233	1125	-181.15	0,118	2908	-	0,118	273 →	24
234	1225	-181.15	0,11	2908	-	0,11	273 →	24
235	-1275	-81.15	0,11	2908	-	0,11	92 ←	24
236	-1175	-81.15	0,117	2908	-	0,117	92 ←	23,6
237	-1075	-81.15	0,126	2908	-	0,126	92 ←	24
238	-975	-81.15	0,135	2908	-	0,135	92 ←	15,7
239	-875	-81.15	0,152	2908	-	0,152	93 ←	13,5

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
240	-775	-81.15	0,176	2908	-	0,176	93 ←	11,2
241	-675	-81.15	0,217	2908	-	0,217	94 ←	6,1
242	-575	-81.15	0,27	2908	-	0,27	95 ←	4,3
243	-475	-81.15	0,36	2908	-	0,36	96 ←	4,4
244	-375	-81.15	0,46	2908	-	0,46	97 ←	3,7
245	-275	-81.15	0,6	2908	-	0,6	100 ←	3,3
246	-175	-81.15	0,75	2908	-	0,75	106 ←	3
247	-75	-81.15	0,57	2908	-	0,57	131 ↖	2,7
248	25	-81.15	0,42	2908	-	0,42	231 ↗	2,7
249	125	-81.15	0,73	2908	-	0,73	253 →	2,9
250	225	-81.15	0,6	2908	-	0,6	260 →	3,3
251	325	-81.15	0,47	2908	-	0,47	263 →	3,6
252	425	-81.15	0,36	2908	-	0,36	264 →	4,6
253	525	-81.15	0,277	2908	-	0,277	265 →	4,3
254	625	-81.15	0,223	2908	-	0,223	266 →	5,5
255	725	-81.15	0,177	2908	-	0,177	267 →	11,4
256	825	-81.15	0,153	2908	-	0,153	267 →	13,7
257	925	-81.15	0,136	2908	-	0,136	268 →	24
258	1025	-81.15	0,127	2908	-	0,127	268 →	24
259	1125	-81.15	0,118	2908	-	0,118	268 →	24
260	1225	-81.15	0,11	2908	-	0,11	268 →	24
261	-1275	18.85	0,109	2908	-	0,11	96 ←	24
262	-1175	18.85	0,115	2908	-	0,115	97 ←	22,6
263	-1075	18.85	0,124	2908	-	0,124	97 ←	22,8
264	-975	18.85	0,134	2908	-	0,134	98 ←	24
265	-875	18.85	0,15	2908	-	0,15	99 ←	13,7
266	-775	18.85	0,17	2908	-	0,17	101 ←	11,8
267	-675	18.85	0,21	2908	-	0,21	102 ←	6,3
268	-575	18.85	0,26	2908	-	0,26	105 ←	4,6
269	-475	18.85	0,324	2908	-	0,324	108 ←	4,1
270	-375	18.85	0,43	2908	-	0,43	112 ←	3,8
271	-275	18.85	0,55	2908	-	0,55	120 ↖	3,5
272	-175	18.85	0,66	2908	-	0,66	133 ↖	3,2
273	-75	18.85	0,7	2908	-	0,7	160 ↑	2,9
274	25	18.85	0,68	2908	-	0,68	198 ↑	2,7
275	125	18.85	0,64	2908	-	0,64	225 ↗	3,1
276	225	18.85	0,54	2908	-	0,54	239 ↗	3,4
277	325	18.85	0,44	2908	-	0,44	247 ↗	3,7
278	425	18.85	0,34	2908	-	0,34	252 →	5
279	525	18.85	0,267	2908	-	0,267	255 →	4,4
280	625	18.85	0,215	2908	-	0,215	257 →	5,8
281	725	18.85	0,177	2908	-	0,177	259 →	7,6
282	825	18.85	0,15	2908	-	0,15	260 →	13,9
283	925	18.85	0,135	2908	-	0,135	262 →	22,8
284	1025	18.85	0,126	2908	-	0,126	262 →	24
285	1125	18.85	0,117	2908	-	0,117	263 →	22,8
286	1225	18.85	0,104	2908	-	0,104	264 →	22,8
287	-1275	118.85	0,107	2908	-	0,107	101 ←	23,9
288	-1175	118.85	0,115	2908	-	0,115	102 ←	24
289	-1075	118.85	0,123	2908	-	0,123	103 ←	24
290	-975	118.85	0,132	2908	-	0,132	104 ←	24
291	-875	118.85	0,145	2908	-	0,145	106 ←	14,2
292	-775	118.85	0,166	2908	-	0,166	108 ←	12
293	-675	118.85	0,197	2908	-	0,197	110 ←	6,8
294	-575	118.85	0,23	2908	-	0,23	114 ↖	4,5
295	-475	118.85	0,303	2908	-	0,3	118 ↖	5,7
296	-375	118.85	0,38	2908	-	0,38	125 ↖	3,9
297	-275	118.85	0,465	2908	-	0,465	134 ↖	3,7
298	-175	118.85	0,54	2908	-	0,54	148 ↖	3,4
299	-75	118.85	0,58	2908	-	0,58	168 ↑	3,2
300	25	118.85	0,58	2908	-	0,58	191 ↑	3,2
301	125	118.85	0,53	2908	-	0,53	211 ↗	3,3
302	225	118.85	0,46	2908	-	0,46	225 ↗	3,6
303	325	118.85	0,385	2908	-	0,385	235 ↗	3,9
304	425	118.85	0,3	2908	-	0,3	241 ↗	4,1

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
305	525	118.85	0,247	2908	-	0,247	246 ↗	4,7
306	625	118.85	0,202	2908	-	0,2	249 →	6,4
307	725	118.85	0,17	2908	-	0,17	252 →	8
308	825	118.85	0,147	2908	-	0,147	254 →	14,4
309	925	118.85	0,133	2908	-	0,133	256 →	24
310	1025	118.85	0,125	2908	-	0,125	257 →	24
311	1125	118.85	0,116	2908	-	0,116	258 →	24
312	1225	118.85	0,109	2908	-	0,11	259 →	24
313	-1275	218.85	0,106	2908	-	0,106	105 ←	24
314	-1175	218.85	0,113	2908	-	0,113	106 ←	24
315	-1075	218.85	0,12	2908	-	0,12	108 ←	24
316	-975	218.85	0,13	2908	-	0,13	109 ←	24
317	-875	218.85	0,14	2908	-	0,14	112 ←	16,6
318	-775	218.85	0,157	2908	-	0,157	114 ↖	12,9
319	-675	218.85	0,18	2908	-	0,18	118 ↖	7,6
320	-575	218.85	0,22	2908	-	0,22	122 ↖	6
321	-475	218.85	0,263	2908	-	0,263	127 ↖	4,5
322	-375	218.85	0,32	2908	-	0,32	134 ↖	5,2
323	-275	218.85	0,38	2908	-	0,38	144 ↖	3,9
324	-175	218.85	0,43	2908	-	0,43	156 ↖	3,7
325	-75	218.85	0,46	2908	-	0,46	171 ↑	3,6
326	25	218.85	0,46	2908	-	0,46	188 ↑	3,6
327	125	218.85	0,43	2908	-	0,43	203 ↗	3,7
328	225	218.85	0,38	2908	-	0,38	215 ↗	3,9
329	325	218.85	0,31	2908	-	0,31	225 ↗	4,1
330	425	218.85	0,266	2908	-	0,266	232 ↗	4,3
331	525	218.85	0,22	2908	-	0,22	238 ↗	5,6
332	625	218.85	0,186	2908	-	0,186	242 ↗	7,2
333	725	218.85	0,158	2908	-	0,158	245 ↗	13,1
334	825	218.85	0,14	2908	-	0,14	248 →	21,1
335	925	218.85	0,13	2908	-	0,13	250 →	24
336	1025	218.85	0,122	2908	-	0,122	252 →	23,9
337	1125	218.85	0,114	2908	-	0,114	254 →	24
338	1225	218.85	0,107	2908	-	0,107	255 →	24
339	-1275	318.85	0,1	2908	-	0,1	109 ←	24
340	-1175	318.85	0,11	2908	-	0,11	111 ←	24
341	-1075	318.85	0,117	2908	-	0,117	112 ←	22,8
342	-975	318.85	0,125	2908	-	0,125	115 ↖	24
343	-875	318.85	0,134	2908	-	0,134	117 ↖	24
344	-775	318.85	0,147	2908	-	0,147	120 ↖	13,9
345	-675	318.85	0,166	2908	-	0,166	124 ↖	12
346	-575	318.85	0,192	2908	-	0,192	129 ↖	7,1
347	-475	318.85	0,226	2908	-	0,226	134 ↖	5,7
348	-375	318.85	0,26	2908	-	0,26	141 ↖	5
349	-275	318.85	0,297	2908	-	0,297	150 ↖	4,2
350	-175	318.85	0,34	2908	-	0,34	161 ↑	4,8
351	-75	318.85	0,36	2908	-	0,36	173 ↑	4,3
352	25	318.85	0,36	2908	-	0,36	186 ↑	4,3
353	125	318.85	0,326	2908	-	0,326	198 ↑	4
354	225	318.85	0,3	2908	-	0,3	209 ↗	4,1
355	325	318.85	0,265	2908	-	0,265	218 ↗	4,3
356	425	318.85	0,23	2908	-	0,23	225 ↗	5,3
357	525	318.85	0,196	2908	-	0,196	231 ↗	6,6
358	625	318.85	0,168	2908	-	0,168	235 ↗	8,1
359	725	318.85	0,148	2908	-	0,148	239 ↗	14,9
360	825	318.85	0,135	2908	-	0,135	243 ↗	24
361	925	318.85	0,127	2908	-	0,127	245 ↗	24
362	1025	318.85	0,12	2908	-	0,12	247 ↗	24
363	1125	318.85	0,112	2908	-	0,112	249 →	24
364	1225	318.85	0,1	2908	-	0,1	251 →	24
365	-1275	418.85	0,097	2908	-	0,097	113 ↖	24
366	-1175	418.85	0,107	2908	-	0,107	115 ↖	23,7
367	-1075	418.85	0,115	2908	-	0,115	117 ↖	24
368	-975	418.85	0,122	2908	-	0,122	119 ↖	24
369	-875	418.85	0,13	2908	-	0,13	122 ↖	24

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
370	-775	418.85	0,137	2908	-	0,137	125 ↖	21,1
371	-675	418.85	0,15	2908	-	0,15	130 ↖	13,8
372	-575	418.85	0,17	2908	-	0,17	134 ↖	8,2
373	-475	418.85	0,19	2908	-	0,19	140 ↖	10,2
374	-375	418.85	0,22	2908	-	0,22	147 ↖	5,9
375	-275	418.85	0,244	2908	-	0,244	155 ↖	5
376	-175	418.85	0,263	2908	-	0,263	164 ↑	4,4
377	-75	418.85	0,274	2908	-	0,274	174 ↑	4,3
378	25	418.85	0,274	2908	-	0,274	185 ↑	4,3
379	125	418.85	0,264	2908	-	0,264	195 ↑	4,3
380	225	418.85	0,232	2908	-	0,23	204 ↗	4,4
381	325	418.85	0,22	2908	-	0,22	212 ↗	5,6
382	425	418.85	0,196	2908	-	0,196	219 ↗	6,7
383	525	418.85	0,17	2908	-	0,17	225 ↗	8,1
384	625	418.85	0,154	2908	-	0,154	230 ↗	13,5
385	725	418.85	0,14	2908	-	0,14	234 ↗	20,8
386	825	418.85	0,13	2908	-	0,13	237 ↗	23,9
387	925	418.85	0,123	2908	-	0,123	240 ↗	24
388	1025	418.85	0,116	2908	-	0,116	243 ↗	23,6
389	1125	418.85	0,11	2908	-	0,11	245 ↗	24
390	1225	418.85	0,098	2908	-	0,098	247 ↗	24
391	-1275	518.85	0,094	2908	-	0,094	117 ↖	24
392	-1175	518.85	0,1	2908	-	0,1	119 ↖	24
393	-1075	518.85	0,11	2908	-	0,11	121 ↖	24
394	-975	518.85	0,117	2908	-	0,117	124 ↖	24
395	-875	518.85	0,123	2908	-	0,123	127 ↖	22,7
396	-775	518.85	0,13	2908	-	0,13	130 ↖	23,4
397	-675	518.85	0,14	2908	-	0,14	134 ↖	14,9
398	-575	518.85	0,152	2908	-	0,152	139 ↖	13,4
399	-475	518.85	0,166	2908	-	0,166	145 ↖	12
400	-375	518.85	0,183	2908	-	0,183	151 ↖	7,5
401	-275	518.85	0,2	2908	-	0,2	158 ↑	6,7
402	-175	518.85	0,21	2908	-	0,21	166 ↑	6,1
403	-75	518.85	0,22	2908	-	0,22	175 ↑	6
404	25	518.85	0,22	2908	-	0,22	184 ↑	5,8
405	125	518.85	0,213	2908	-	0,213	193 ↑	6
406	225	518.85	0,2	2908	-	0,2	201 ↑	6,5
407	325	518.85	0,185	2908	-	0,185	208 ↗	7,2
408	425	518.85	0,168	2908	-	0,168	215 ↗	8,1
409	525	518.85	0,154	2908	-	0,154	220 ↗	13,5
410	625	518.85	0,142	2908	-	0,142	225 ↗	15,1
411	725	518.85	0,133	2908	-	0,133	229 ↗	23,4
412	825	518.85	0,126	2908	-	0,126	233 ↗	24
413	925	518.85	0,12	2908	-	0,12	236 ↗	24
414	1025	518.85	0,112	2908	-	0,112	239 ↗	24
415	1125	518.85	0,101	2908	-	0,1	241 ↗	24
416	1225	518.85	0,095	2908	-	0,095	243 ↗	23,6
417	-1275	618.85	0,091	2908	-	0,091	120 ↖	24
418	-1175	618.85	0,096	2908	-	0,096	122 ↖	24
419	-1075	618.85	0,1	2908	-	0,1	125 ↖	22,2
420	-975	618.85	0,111	2908	-	0,11	128 ↖	22,8
421	-875	618.85	0,118	2908	-	0,118	131 ↖	23,4
422	-775	618.85	0,125	2908	-	0,125	134 ↖	24
423	-675	618.85	0,13	2908	-	0,13	138 ↖	23,8
424	-575	618.85	0,138	2908	-	0,138	143 ↖	15,8
425	-475	618.85	0,148	2908	-	0,148	148 ↖	13,9
426	-375	618.85	0,157	2908	-	0,157	154 ↖	12,8
427	-275	618.85	0,166	2908	-	0,166	161 ↑	12
428	-175	618.85	0,174	2908	-	0,174	168 ↑	8,1
429	-75	618.85	0,175	2908	-	0,175	176 ↑	11,8
430	25	618.85	0,177	2908	-	0,177	183 ↑	11,1
431	125	618.85	0,174	2908	-	0,174	191 ↑	8,1
432	225	618.85	0,168	2908	-	0,168	198 ↑	8,2
433	325	618.85	0,16	2908	-	0,16	205 ↗	12,9
434	425	618.85	0,15	2908	-	0,15	211 ↗	14

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
435	525	618.85	0,14	2908	-	0,14	216 ↗	16,2
436	625	618.85	0,133	2908	-	0,133	221 ↗	23,4
437	725	618.85	0,127	2908	-	0,127	225 ↗	24
438	825	618.85	0,12	2908	-	0,12	229 ↗	23,3
439	925	618.85	0,114	2908	-	0,114	232 ↗	24
440	1025	618.85	0,103	2908	-	0,103	235 ↗	23,4
441	1125	618.85	0,098	2908	-	0,098	237 ↗	23,9
442	1225	618.85	0,092	2908	-	0,092	239 ↗	24
443	-1275	718.85	0,088	2908	-	0,088	124 ↖	24
444	-1175	718.85	0,092	2908	-	0,092	126 ↖	22,8
445	-1075	718.85	0,098	2908	-	0,098	128 ↖	24
446	-975	718.85	0,108	2908	-	0,108	131 ↖	24
447	-875	718.85	0,113	2908	-	0,113	134 ↖	24
448	-775	718.85	0,12	2908	-	0,12	138 ↖	23,9
449	-675	718.85	0,124	2908	-	0,124	142 ↖	22,4
450	-575	718.85	0,13	2908	-	0,13	146 ↖	24
451	-475	718.85	0,134	2908	-	0,134	151 ↖	24
452	-375	718.85	0,14	2908	-	0,14	157 ↖	16,6
453	-275	718.85	0,146	2908	-	0,146	163 ↑	14,2
454	-175	718.85	0,15	2908	-	0,15	169 ↑	13,7
455	-75	718.85	0,153	2908	-	0,153	176 ↑	13,4
456	25	718.85	0,153	2908	-	0,153	183 ↑	13,4
457	125	718.85	0,15	2908	-	0,15	190 ↑	13,7
458	225	718.85	0,147	2908	-	0,147	196 ↑	14,2
459	325	718.85	0,14	2908	-	0,14	202 ↑	16,5
460	425	718.85	0,136	2908	-	0,136	208 ↗	24
461	525	718.85	0,131	2908	-	0,13	213 ↗	24
462	625	718.85	0,125	2908	-	0,125	217 ↗	22,8
463	725	718.85	0,12	2908	-	0,12	221 ↗	24
464	825	718.85	0,115	2908	-	0,115	225 ↗	24
465	925	718.85	0,109	2908	-	0,11	228 ↗	23,8
466	1025	718.85	0,098	2908	-	0,098	231 ↗	22,5
467	1125	718.85	0,094	2908	-	0,094	234 ↗	23,7
468	1225	718.85	0,09	2908	-	0,09	236 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:8000** на рисунке 1.6.1.

