

## « ՄԱՐՄԱՐ » ՍՊԸ

ՀՀ ԱՐԱԳԱԾՈՏՆԻ ՄԱՐԶԻ ԱՊԱՐԱՆԻ ՄԱՐՄԱՐԻ ՀԱՆՔԱՎԱՅՐ  
ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ  
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ( ՍԹԱ ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ  
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՕՐԵՆ՝



Գ. ՄԱԹԵՎՈՍՅԱՆ .

ԵՐԵՎԱՆ – 2024 թ.

## ԿԱՏԱՐՈՂՆԵՐԻ ՑՈՒՑԱԿ

Պաշտոնը

Ազգանունը

Մասնագետ

Օ. Աղաջանյան /արտանետման աղբյուրների հաշվառում ,  
ՍԹԱ նախագծի մշակում/

Համակարգչային հաշվարկ

Գ. Հարոյան

## << ՄԱՐՄԱՐ >> ՍՊԸ

### արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ)

Համաձայն ՀՀ կառավարության 2012թ. դեկտեմբերի 27-ի N1673-Ն որոշման 2-րդ կետի 3-րդ ենթակետի՝ ՍԹԱ նորմատիվների նախագիծ կազմվում է այն տնտեսվարող սուբյեկտների համար, որոնք ունեն արտանետման այնպիսի աղբյուրներ, որոնց արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված ՕՊՕ - ն մեկ տարում գերազանցում է երկու միլիարդ մ<sup>3</sup> չափանիշը, կամ վայրկյանում գերազանցում է երկու հազար մ<sup>3</sup> չափանիշը:

$$\sum_i^n \frac{z_i}{\epsilon \Delta t_i} > 2 \text{ մլդ. -ից, որտեղ}$$

Ա i - արտանետվող վնասակար նյութի քանակն է տարեկան կտրվածքով (մգ/տարի, կամ մգ/վրկ), ՍԹԿ i –րդ նյութի համապատասխանաբար միջին օրական , կամ առավելագույն միանվագ սահմանային թույլատրելի խտությունն է ( մգ/մ<sup>3</sup>):

Արտանետման աղ

բյուրերից արտանետվող վնասակար նյութերն են՝

**Կախված մասնիկներ (կալցիումի օքսիդի փոշի + մոխիր) – 6.667 տ/տարի :**

**Ածխածնի օքսիդ – 0.93 տ/տարի,**

**Ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով – 1,805 տ/տարի),**

**Ածխաջրածիններ – 0.405 տ/տարի ,**

ՕՊՕ= կախված մասն. մգ/տարի : ՍԹԿ մգ/մ<sup>3</sup> + CO մգ/տարի : ՍԹԿ մգ/մ<sup>3</sup>+ NO<sub>2</sub> մգ/տարի : ՍԹԿ մգ/մ<sup>3</sup>+ CH<sub>x</sub> մգ/տարի : ՍԹԿ/մգ<sup>3</sup> = 6.667 x 10<sup>9</sup> մգ/տարի : 0.15 մգ/մ<sup>3</sup> + 0.93 x 10<sup>9</sup>մգ/տարի : 3.մգ/մ<sup>3</sup>+ 1.805 x 10<sup>9</sup> մգ/տարի : 0.04 մգ/մ<sup>3</sup>+ 0.405x 10<sup>9</sup>մգ/տարի : 1.0 մգ/մ<sup>3</sup> = 90.27 միդ. մ<sup>3</sup>/ տարի > 2մլդ.մ<sup>3</sup>-ից

Քանի որ ընկերության արտանետումները մեկ տարում զգալիորեն գերազանցում են 2 մլդ.մ<sup>3</sup> չափանիշը և կազմում է՝ 90.27 մլդ. մ<sup>3</sup>/տարի , ուստի ընկերությունը պետք է մշակի սահմանային թույլատրելի արտանետումների (ՍԹԱ) նորմատիվների նախագիծ (արտանետման աղբյուրների, կամ աղբյուրների խմբերի համար) :

### 3. ԱՆՈՏԱՑԻԱ

Այս աշխատանքում ներկայացված է «ՄԱՐՄԱՐ» ՍՊԸ՝ Արագածոտնի մարզի Ապարանի մարմարի հանքավայրի գործող արտանետման անշարժ աղբյուրները և հաշվառվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերը:

Աշխատանքի նպատակն է մշակել այդ նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների (ՍԹԱ) նորմատիվների նախագիծը:

ՍԹԱ նորմատիվների նախագիծը գիտա-տեխնիկական նորմատիվ է, որը հաստատվում է մթնոլորտն աղտոտող յուրաքանչյուր կոնկրետ աղբյուրի և դրանցից արտանետվող յուրաքանչյուր վնասակար նյութի համար, պայմանով որ արտանետվող առանձին նյութը և բոլոր նյութերի ամբողջությունը արտանետվելուց և մթնոլորտում փոխարկումների ենթարկվելուց հետո չի ստեղծի մթնոլորտային օդի համար սահմանված չափանիշները գերազանցող գետնամերձ խտություններ:

ՍԹԱ-ի մշակումը իրականացվում է ձեռնարկության վնասակար ազդեցությունը շրջակա միջավայրի վրա սահմանափակելու նպատակով:

Աշխատանքում ներկայացված են մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի որակական և քանակական բնութագրերը, ինչպես նաև ձեռնարկության բնութագիրը, որպես մթնոլորտն աղտոտող աղբյուրի:

Կատարվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների լրիվ հաշվառում և հաշվարկում:

Հաշվառումներից պարզվել է, որ գործում են մթնոլորտի աղտոտմանը մասնակցող արտանետման 2 աղբյուրներ, որտեղից արտանետվում են հինգ տեսակ վնասակար նյութեր՝

կախված մասնիկներ ընդամենը՝ (կալցիումի օքսիդի փոշի + մոխիր) – 6.667 տ/տարի,  
որից՝

կալցիումի օքսիդի փոշի - 6.522

մոխիր - 0.145 տ/տարի

ածխածնի օքսիդ - 0.93 տ/տարի

ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով) - 1.805 տ/տարի

ածխաջրածիններ – 0.405 տ/տարի

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է - **9. 807 տ/տարի**:

Գումարային հատկությամբ օժտված նյութերը բացակայում են :

Կատարվել է մթնոլորտն աղտոտող վնասակար նյութերի ցրման մեքենայական հաշվարկ „Էկո ցենտր“՝ унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы (УПРЗА) «ЭКО центр». ծրագրով (տես հավելված 2) :

Ցրման հաշվարկի արդյունքների վերլուծությունը ցույց է տալիս, որ կազմակերպության արտադրատարածքից արտանետվող բոլոր նյութերի չափաքանակները նորմայի սահմաններում են և չեն գերազանցում մթնոլորտային օդի սահմանային թույլատրելի խտությունները, ուստի արտանետումները նվազեցնող միջոցառումներ չի նախատեսվում նախագծում և աղ. 5 –ը չի լրացվում:

Տրամադրված արտանետման չափաքանակները մնում են ուժի մեջ, քանի դեռ աղտոտման անշարժ աղբյուրների և աղտոտող նյութերի մասով քանակական կամ որակական փոփոխություններ տեղի չեն ունեցել, ինչպես նաև տվյալ նյութերով ֆոնային գերնորմատիվային աղտոտվածություն չի առաջացել: Ֆոնային գերնորմատիվային աղտոտվածության առաջացման հետ կապված արտանետման չափաքանակները վերանայվում են տրամադրման պահից 5 տարվանից ոչ շուտ: Կազմակերպության կողմից արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք վնասը կազմում է՝ - **359830 դրամ** :

**Կազմակերպության կողմից արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք վնասի մեծությունը հաշվարկել է ՀՀ կառավարության 2005թ հունվարի 25-ի N91- Ն որոշման կարգի համաձայն**

**Այն հաշվարկվում է հետևյալ բանաձևով՝**

$$U = \sum_{i=1}^n C_i \cdot \Phi_i$$

U-ն ազդեցությունն է, արտահայտված ՀՀ դրամներով ,

Շգ-ն աղտոտող աղբյուրի շրջապատի (ակտիվ աղտոտման գոտու) բնութագիրն արտահայտող գործակիցն է, որի արժեքը հավասար է-4 (համաձայն սույն կարգի 9 -րդ կետի),

$C_i$  –ն i-րդ նյութի համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունն է , որի արժեքը հաշվարկվում է համաձայն սյուն կարգի 10;11-րդ կետերի

$\Phi_s$  –ն փոխադրման ցուցանիշն է հաստատուն է  $\Phi_s = 1000$ դրամ

$\Phi_i$  –ն տվյալ i –րդ նյութի արտանետումների քանակի հետ կապված գործակիցն է, որի արժեքը հաշվարկվում է համաձայն սյուն կարգի 7-րդ կետի

$\Phi_i$  գործակիցը որոշվում է հետևյալ բանաձևով՝  $\Phi_i = q(3SU_i - 2U\theta U_i)$  որտեղ՝

$U\theta U_i$  –ն i-րդ նյութի սահմանային թույլատրելի արտանետումների քանակն է արտահայտած տոննաներով ,

$SU_i$  –ն i-րդ նյութի տարեկան փաստացի արտանետումներն է՝ տոննաներով:

$q=1$ ՝ անշարժ աղբյուրների համար . հետևաբար՝

$SU_i$  –ն i-րդ նյութի տարեկան փաստացի արտանետումներն է՝ տոննաներով:

$q=1$ ՝ անշարժ աղբյուրների համար . հետևաբար՝

Ածխածնի օքսիդ -  $C_i$  –ն =1 ; 0.93 տ/տարի,

$$U_{CO} = 4 \times 1000 \times 1(3 \times 0.93 - 2 \times 0.93) = 3720 \text{ դրամ}$$

Ազոտի օքսիդ -  $C_i$  –ն =12,5 ; 1.805 տ/տարի,

$$U_{NOx} = 4 \times 1000 \times 12.5 (3 \times 1.805 - 2 \times 1.805) = 90250 \text{ դրամ}$$

Կախված մասնիկներ(Փոշի կալցիումի օքսիդի ) -  $C_i$  –ն =10 ; 6.522տ/տարի

$$U_{\text{անօրգ.փոշի}} = 4 \times 1000 \times 10 (3 \times 6.525 - 2 \times 6.525) = 261000 \text{ դրամ}$$

Ածխաջրածիններ -  $C_i$  –ն =3 ; 0.405 տ/տարի,

$$U_{\text{ածխաջր}} = 4 \times 1000 \times 3 (3 \times 0.405 - 2 \times 0.405) = 4860 \text{ դրամ}$$

**u Ընդամենը՝  $U = 3720 + 90250 + 261000 + 4860 = 359830$  դրամ**

Հաշվարկում չի ընդգրկվել կախված մասնիկներ՝ մոխիրը 0,145 տ/տարի, քանի որ մոխրի համար համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունը բացակայում

#### 4. ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

1. Տիտղոսաթերթ	1
2. Կատարողների ցուցակ	2
<< ՄԱՐՄԱՐ >> ՍՊԸ արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ)	3 4-5
3. Անոտացիա	
4. Բովանդակություն	6
5. Ընդհանուր տեղեկություններ կազմակերպության մասին	7
<i>Տնտեսվարող սուբեկտի քարտեզ - սխեման</i>	8
<i>Տնտեսվրող սուբեկտի տեղանքի իրավիճակային քարտեզը</i>	9
6. Տնտեսվարող սուբեկտի բնութագիրն որպես մթնոլորտն աղտոտող աղբյուր	10-11
<i>Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը (աղ. 1)</i>	12
<i>Ջարկային արտանետումների բնութագիրը (աղ. 2)</i>	12
<i>ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար անհրաժեշտ աղտոտող նյութերի պարամետրերը (աղ. 3)</i>	13-14
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը	15
<i>Օթերևութաբանական բնութագիրը և գործակիցները, որոնք բնորոշում են բնակելի տարածքի մթնոլորտում վնասակար նյութերի ցրման պայմանները (աղ. 4)</i>	15
8. ՍԹԱ նորմատիվների որոշումը, արտանետումների չափաքանակների առաջարկը	16
<i>ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր (աղ. 5)</i>	16
9. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու չափաքանակներ, արտանետման թույլտվություններ (աղ. 6)	17
10. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ	18
11. Գրականության ցանկ -19	

#### Հավելվածներ

1. Ռելիեֆի գործակիցը - 20
2. Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ - 21
3. Մեքենայական հաշվարկ - 22-49

## 5. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

<< ՄԱՐՄԱՐ >> ՍՊԸ նախատեսված է Ապարանի մարմարի հանքավայրի շահագործման և մարմարի արդյունահանման համար: Արդյունահանված մարմարը նախատեսված է բնական քարից երեսպատման իրերի արտադրության, գեղազարդային խճի և ավազի արտադրության համար :

Ապարանի մարմարի հնքավայրը գտնվում է՝ Ապարան քաղաքից 10 կմ հյուսիս - արևելք և Լուսազյուղից 7 կմ հյուսիս-արևելք :Տրամադրվող տարածքի մակերեսը զբաղեցնում է 1.55 հա:

Արտադրական բոլոր գործողությունները կատարվում են մեկ տարածքում:

Հանքավայրի ամբողջ տարածքը ազատ է շինարարական կառույցներից և պիտանի չէ գյուղատնտեսական մշակման համար: Շրջակայքում հիվանդանոց, դպրոց, մանկապարտեզ և գյուղատնտեսական ցանքատարածքներ չկան:

Համաձայն 245-71 սանիտարական նորմերի, ոչ մետաղական հանքերի համար ՍՊԸ-Ն կազմում է 300 մ:

Ներկայացված է տվյալ սուբեկտների քարտեզ-սխեման մթնոլորտ արտանետող արտանետման աղբյուրների նշումով և տեղանքի իրավիճակային քարտեզը տեղանքում գտնվող կառույցների նշումով :

Տեղանքի հարթության ռելիեֆի գործակցի մասին ներկայացված է հավելված 2 –ում:

Շրջակա միջավայրի վրա ազդեցության փորձաքննական եզրակացություն ԲՓ-145, տրված է՝ 30.11.2006 թ:

Պետռեգիստրի գրանցման համարը՝ 49.110.00026 , տրված է 28.02.1995 թ. :

Իրավաբանական հասցե - ՀՀ Արագածոտնի մարզի , գյուղ Լուսազյուղ

Գործունեության հասցե՝ - ՀՀ Արագածոտնի մարզի Ապարանի մարմարի հանքավայր:

Մարմարի քիմիական կազմը (%)

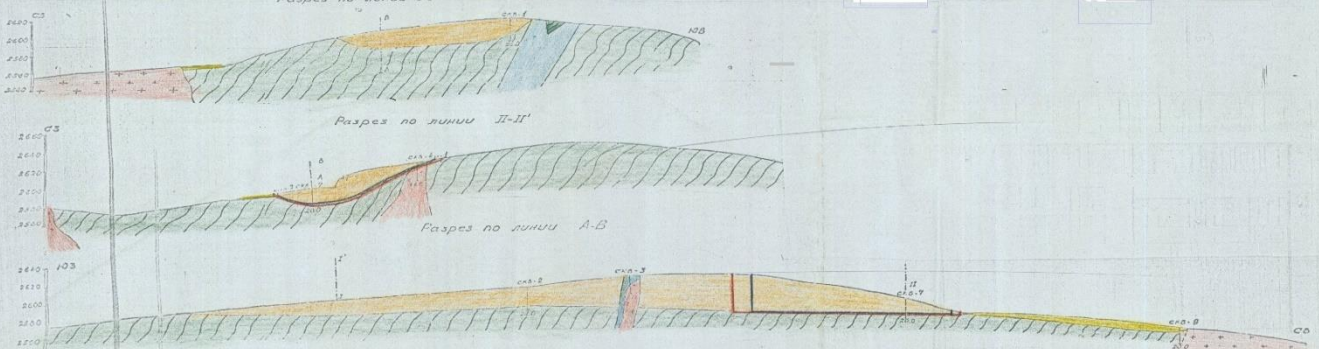
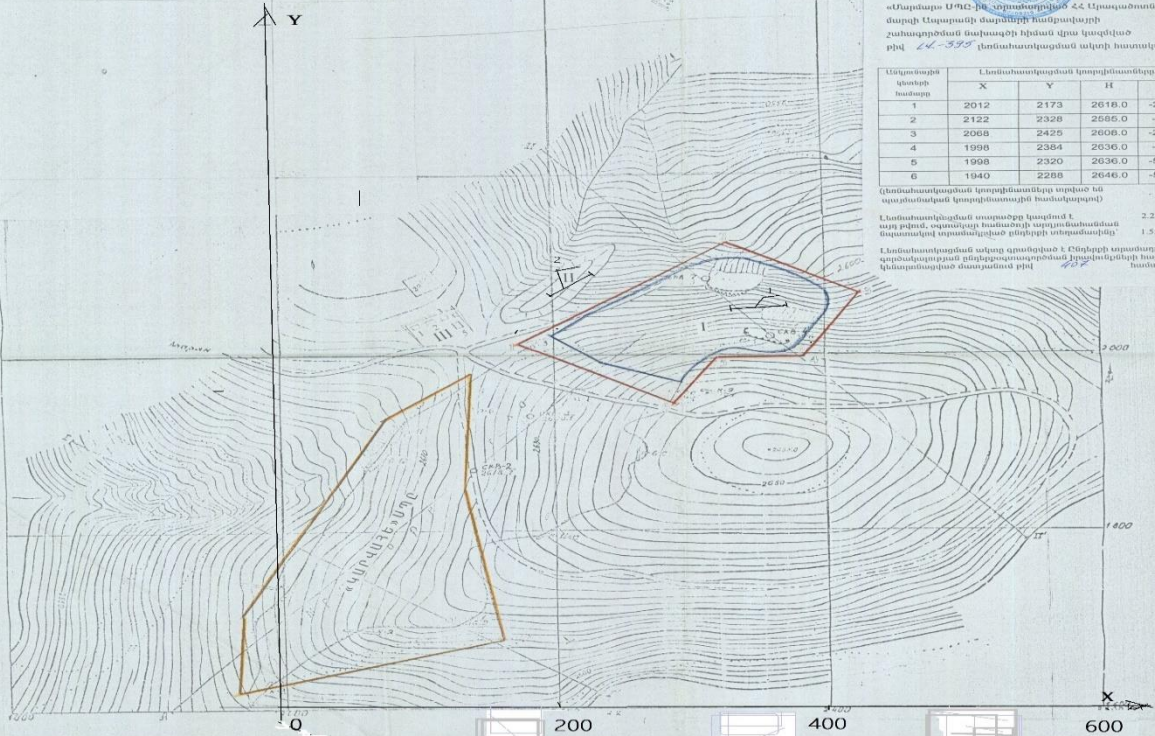
SiO <sub>2</sub>	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	Ca O	MnO	Na <sub>2</sub> O	K <sub>2</sub> O
1.1	0.24	0.42	55.16	0.07	0.13	0.06

ԱՊՐԱՆԻ ՄԱՐՄԱՐԻ ՀԱՆՔԱԿԱՅՐ  
ՏԵՂԱԳՐԱԿԱՆ ՔԱՐՏԵԶ  
Մ 1: 2000

«Մարտիրոս» ՍՊԸ  
ՀՀ Արարատի մարզի Ապարանի համրակայի  
Հասարակական նախագծի հիման վրա կազմված  
լեռնահատվածում ակտի հատակագիծը  
ԼՂ-339

Անդրադրված ստորագրող համարը	Լեռնահատվածում կողմնաանոթները			
	X	Y	H	B
1	2012	2173	2618.0	-26.0
2	2122	2326	2656.0	-0.0
3	2068	2426	2606.0	-23.0
4	1998	2384	2636.0	-5.0
5	1998	2320	2636.0	-51.0
6	1940	2288	2646.0	-51.0

(Լեռնահատվածում կողմնաանոթները տրված են պարամետրիկ կողմնաանոթի համակարգով)  
Լեռնահատվածում տարածքը կազմում է 2.21 հա՝  
այս բոլոր գոտիները համաձայն հողաօգտագործման  
նպատակով սահմանափակված են հողատնտեսական  
կարգավորման ակտի գրանցված է հողերի տրամադրման  
պայմանագրով սահմանափակված կողմնաանոթի հայտարար  
կողմնաանոթում մտահարմարում ընդհանուր  
համարի տակ



Պայմանական նշաններ

- |  |                           |  |     |                          |
|--|---------------------------|--|-----|--------------------------|
|  | Պաշարների եզրագիծը        |  | I   | Բացահանք                 |
|  | Տրամադրված սալաշարեր      |  | II  | Լցակայան                 |
|  | Լեռնահատվածում սահմանները |  | III | Սրղյունաքերական հրապարակ |
|  | «Կարկանդակ» ՄՄԸ-ի տարածք  |  | 1   | վազոն-գրասենյակ          |
|  | Ժամանակակից առաջացումներ  |  | 2   | վազոն ճաշարան            |
|  | Մարմարներ                 |  | 3   | վազոն լոգարան            |
|  | Ջիննատակող ապարներ        |  | 4   | զուգարան                 |
|  | Դիարազային դակյաներ       |  | 5   | ջրի տարողություն         |
|  | Գրանիտներ                 |  |     |                          |

«ՄԱՐՄԱՐ» ՍՊԸ		ՀՀ Արարատի մարզի Ապարանի համրակայ	
Տնօրեն	Գ. Մարտիրոսյան	Մասնի	Բացահանք
			Լեռնահատվածում հատակագիծ
			Մ 1: 2000

տանտեղման աղբյուրներ

<< ՄԱՐՄԱՐ >> ՍՊԸ

Քարտեզ – սխեմա մթնոլորտ արտանետող արտանետման աղբյուրների նշումով





## << ՄԱՐՄԱՐ >> ՄԴԸ

տեղանքի իրավիճակային քարտեզը

Տարածքում գտնվող կառույցների նշումով

**<< ՄԱՐՄԱՐ >> ՍՊԸ** հանքավայրը զբաղվում է մարմար քարի արդյունահանման աշխատանքներով:

Հանքավայրը ըստ իր կառուցվածքի բարդության պատկանում է 2-րդ խմբի : Քարի արդյունահանումն իրականացվում է բաց լեռնային աշխատանքներով, կատարվում է <<Виктория>> - մակնիշի կտրիչաշղթայավոր և <<Надежда>> - մակնիշի պլմաստաճոպանային քարհատ մեքենների միջոցով : Մակաբացման ապարների հեռացումը կատարվում է բուլդոզերի և անիվային բարձիչի միջոցով:

Հանքավայրի շահագործման ժամանակ օդային ավազանի աղտոտման աղբյուր են հանդիսանում քարհատ մեքենաների, բուլդոզերի, բարձիչի , ավտոինքնաթափի ներքին այրման շարժիչներից արտազատվող վնասակար նյութերը՝ ածխածնի, ազոտի օքսիդներ, ածխաջրածիններ, մոխիր, ինչպես նաև աշխատանքային գործոններից առաջացած անօրգանական փոշիները , որոնք արտանետվում են N1 և N2 աղբյուրներից : զանգվածը քարհատ մեքենայի միջոցով կտրվելուց և հանքավայրում ջոկվելուց հետո իրացվում է սպառման:

Մակաբացման ապարներից առաջացած թափոնները բուլդոզերի միջոցով տեղափոխվում է բացահանքի հյուսիս-արևմտյան մասում գտնվող արտաքին լցակայաններ : Չետագայում հանքի շահագործումից հետո սկզբից լցվում են արտադրական թափոնները , իսկ նրանց վրա մակաբացման ապարները փռվում և հարթեցվում են : Այդ գոծընթացից առաջանում է անօրգանական փոշի ( N2 աղբյուր):

Չանքի մարվող պաշարները կազմում են 15000 մ<sup>3</sup> :

Չանքի տարեկան արտադրողականությունը 6000մ<sup>3</sup> մարմար :

Մեքենաների ներքին այրման շարժիչներից արտանետվող վնասակար նյութերի հաշվարկի համար օգտագործվել են ` համաձայն KORINAIR եվրոպական մեթոդիկայում առաջարկվող գործակիցների ծախսվող վառելիքի 1 կգ-ի համար

Ածխածնի օքսիդ - 18.6 գ/կգ

Ազոտի օքսիդներ – 36.1 գ/կգ

Ածխաջրածիններ – 8.1 գ/կգ

Կախված մասնիկներ /մոխիր/ - 2.9 գ/կգ

Ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկվում են ելնելով այն մոտեցումից , որ վառելիքում պարունակվող ամբողջ ծծումբը լիովին վերածվում է ծծմբային անհիդրիդի , որի քանակը հաշվարկվում է հետևյալ բանձնով`

$$ESO_2 = 2 \sum K_s \cdot b , \text{ որտեղ`}$$

$K_s$ - ը ծծմբի պարունակությունն է՝ կգ/կգ

$B$  – վառելիքի ծախսն է՝ կգ

Եվրոպական անդամ պետություններում 2004թ դեկտեմբերի 31-ից սահմանվել է ծծմբի պարունակության նորմ օգտգործվող վառելիքում՝ 50մգ/կգ, համձայն ԵՆ-590-2004 ստանդարտի մինչև 2009թ., իսկ 2010թ՝ 10մգ/կգ: Այս նորմատիվով ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկելիս ստացվում են շատ փոքր քանակներ՝  $10^{-5}$  նիշով , այդ պատճառով ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկում չեն ընդգրկված:

Տարեկան կիրառվում է 50.0 տ/տարի դիզելային վառելիք:

Պայթեցումները - համազարկային արտանետումները բացակայում են:

Արտանետումների աղբյուրները բաց արտադրական մակերեսներ են, որոնց հագեցումը փոշեորսիչ սարքերով գործնականում անհնար է: Փոշու արտանետումները նվազեցնելու նպատակով պարբերաբար կատարվում են ջրցանման աշխատանքներ:

Մթնոլորտ արտանետվող վնասակար է նյութերի ցանկը, նրանց ՍԹԽ –ն, արտանետումների քանակը տ/տարի ներկայացված է աղյուսակ 1 -ում:

ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար արտանետվող վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների պարամետրերը և արտանետվող նյութերի տեսակն ու քանակությունները ներկայացված են աղյուսակ 3-ում:

Հաշվարկները կատարվել են “Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտն արտանետվող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկան” ժողովածուի հիման վրա :

Առաջիկա հինգ տարիների ընթացքում աշխատանքային ծավալների փոփոխություններ չեն սպասվում, որի համար աղյուսակ 3 –ի հեռանկար սյունակը չի լրացվում:

# ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆԿԱՆԱՑԱՆԿ

## Աղյուսակ 1

Հ/հ	Նյութի անվանումը	Մթնմիանգամյա առավելագույն մգ/մ <sup>3</sup>	Նյութի արտանետումները, տ/տարի
1	2	3	3
1	Կախված մասնիկներ (կալցիումի օքսիդ+ մոխիր ) որից՝ կալցիումի օքսիդի փոշի - 6.522 մոխիր - 0.145	0.5	6.667
2	Ածխածնի օքսիդ	5.0	0.93
3	Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.2	1.805
4	Ածխաջրածիններ սահմանային C <sub>12</sub> -C <sub>19</sub> (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	1.0	0.405
<b>ԸՆԴԱՄՆՆԸ</b>			<b>9.807</b>

Գումարային հատկությամբ օժտված նյութեր չկան:

Սահմանային թույլատրելի առավելագույն միանվագ խտությունները /կոնցենտրացիաները /վերցված կառավարության 2006թ. փետրվարի 2-ի N 160-Ն որոշմամբ հաստատված ցանկից :

Համաձայն կառավարության 23 հոկտեմբերի 2013 թվականի N1174-Ն որոշման, որը ուժի մեջ է 16.11.2013թ. Ազոտի երկօքսիդի ՄԹՆ 0.2 մգ/մ<sup>3</sup> է, նախկինում N 160-Ն որոշման մեջ գործող ՄԹՆ 0.085 մգ/մ<sup>3</sup> փոխարեն:

## ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2

Ջարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը և բնութագիրը

Արտադրամասի (տեղա-մասի) աղբյուրների անվանումը	Նյութի անվանումը	Նյութի զարկային անվանումը, գ/ զարկ	Արտանետման պարբերականությունը. (անգամ /տարի)	Արտանետման տևողությունը, վրկ	Ջարկային արտանետումների տարեկան քանակությունը, տ
1	2	3	4	5	6

Կազմակերպության արտադրատարածքում զարկային արտանետումներ չկան , այդ պատճառով աղյուսակ 2-ը չի լրացվում :

ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՊԱՄԵՏՐԵՐ

Աղյուսակ 3

Արտադրություն արտադրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները		Աշխատա ժամերի տարեկան քանակը		Արտանետման աղբյուրների անվանումը		Աղբյուրնե րի քանակը		Աղբյուրի կարգաթ իվը			
	Անվանումը		Քանակը									
	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ		
1	2		3	4	5	6	7	8	9	10		
Հանքաարդյունահանման տեղամաս	Քարհատ մեքենա				1200		Անկազմակեպ արտանետում		1		1	
	<<Виктория>>		1									
	<<Надежда>>		1									
	Բուվդոզեր Т-100		1									
	Անիվային բարձիչ		1									
Ավտոինքնաթափ		1										
Լցակողմի տեղամաս	Մակաբացման ապարների կուտակում		1		2160		Անկազմակերպ արտանետում		1		2	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Աղբյուրի Տրամագիծը, մ		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերն արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ <sup>3</sup> /վրկ		ջերմաստիճա - նը, °С	
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		2.0		80		4.0		20105		20	
2		2,0		60		4.0		11309		20	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Կոորդինատները քարտեզ- սխեմայում Մ				Քաղաքամաքրման սարքերի անվանումը		Մաքրման ենթակա նյութերը		Մաքրման միջին աստիճանը	
		կետային աղբյուրի, աղբյուրների խմբի կենտրոնի կամ գծային աղբ. 1-ին ծայրի		գծային աղբյուրի 2 –րդ ծայրի				ապահովվածության գործակիցը, %		Մաքրման առավելագույն չափը, %	
Նվ	Հ	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>	Նվ	Հ	Նվ	Հ	Նվ	Հ
11	12	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1		328	448	376	448	-	-	-	-	-	-
2		200	460	240	480	-	-	-	-	-	-

3-րդ աղյուսակի շարունակություն

Աղբյուրի կարգա – թիվը		Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումների						ՍԹԱ հասնելու տարին
			Նվ			Հ (ՍԹԱ)			
Նվ	Հ		գ/լրկ	մգ/մ <sup>3</sup>	տ/տարի	գ/լրկ	մգ/մ <sup>3</sup>	տ/տարի	
11	12	33	34	35	36	37	38	39	40
1		Կախված մասնիկներ (կալցիումի օքսիդի փոշի + մոխիր) , որից Կալցիումի օքսիդի փոշի Մոխիր	0.79 0.033	0.039 0.001	3.412 0.145	0.79 0.033	0.039 0.001	3.412 0.145	2023թ
		Ածխածնի օքսիդ	0.215	0.01	0.93	0.215	0.01	0.93	
		Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.417	0.02	1.805	0.417	0.02	1.805	
		Ածխաջրածիններ սահմանային C <sub>12</sub> -C <sub>19</sub> (ածխածնի գումարային հաշվարկով )	0.093	0.004	0.405	0.093	0.004	0.405	
2		Կախված մասնիկներ (կալցիումի օքսիդի փոշի)	0,4	0.035	3.11	0,4	0.035	3.11	2023թ

Նվ – ներկա վիճակ, Հ - հեռանկարային

**7. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԸ**

1) Օդերևութաբանական բնութագիրը և բնակավայրի մթնոլորտում աղտոտող նյութերի ցրման պայմանները որոշող գործակիցները ներկայացվում են աղյուսակ 4-ում, որը տրամադրվել է ՀՀ արտակարգ իրավիճակների նախարարության ձգնաժամային կառավարման կենտրոնի կողմից

**ԱՂՅՈՒՍԱԿ 4**

**ՕԴԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԸ ԵՎ ԳՈՐԾԱԿԻՑՆԵՐԸ, ՈՐՈՆՔ ԲՆՈՐՈՇՈՒՄ ԵՆ ԲՆԱԿԵԼԻ ՏԱՐԱԾՔԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏՈՒՄ ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԸ**

<b>Բնութագրերի անվանումը</b>	<b>Մեծությունը</b>
Մթնոլորտի շերտադասավորությունից կախված գործակիցը, A	200
Տեղանքի ռելիեֆի գործակիցը	1.28
Տարվա ամենաշոգ ամսվա մաքսիմալ միջին ջերմաստիճանը T °C	26,2
Միջին տարեկան <<քամիների վարդը >> %-ով	
Հյուսիս	29
Հյուսիս-արևելք	9
Արևելք	11
Հարավ-արևելք	24
Հարավ	13
Հարավ-արևմուտք	3
Արևմուտք	3
Հյուսիս-արևմուտք	8
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5%ապահովվածությամբ)	<b>3,1 մ/վրկ</b>
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարինմեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	<b>24 մ/վրկ</b>

**2) Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները**

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի ցրվածության հաշվարկները կատարելու համար, կատարվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների գույքագրում և արտանետվող վնասակար նյութերի հաշվարկում: Ըստ գույքագրման արդյունքների, ճշգրտված և ուղղված տվյալների հիման վրա կազմվել և հաշվարկվել են ՍԹԱ հաշվարկի ելակետային տվյալները՝ ԳՈՍՏ 17.2.3.02-14– ի պահանջներին համապատասխան, որը նեկայացված է աղյուսակ 3-ում :

Հաշվարկները կատարվել են <<Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտն աղտոտող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկա >> ժողովածուի հիման վրա: Գետնամերձ խտությունների բաշխման որոշումը կատարվել է 1000x1000 մ քառակուսում 100 մ քայլով: Նստեցման անչափելիության գործակիցն ընդունվել է ա/ գազանման վնասակար նյութերի և մանր դիսպերսության աէրոզոլների համար 1 :

Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը, որը կատարվում է Հայաստանի Հանրապետության շրջակա միջավայրի նախարարի կողմից հաստատված համակարգչային ծրագրերի հիման վրա:

Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի մակերեսը պետք է ընդգրկի մինչև 0,05 ՍԹԽ աղտոտվածությամբ տարածքները, ընդ որում, արտանետման աղբյուրները պետք է տեղադրվեն ցրման հաշվարկի համար ընդունված մակերեսի կենտրոնական մասում, իսկ ցանցի քայլը պետք է թույլ տա գնահատելու աղտոտվածությունն արտանետող կազմակերպության տարածքի եզրին, սանիտարապաշտպանական գոտու սահմանի եզրին և ամենամոտ բնակելի տարածքներում:

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի արտանետումների հաշվարկի արդյունքները ներկա վիճակի և հեռանկարի համար ցույց են տալիս, որ սահմանային թույլատրելի խտության գերազանցում չի դիտվում ներկայացված նյութերի համար, ուստի այդ վնասակար նյութերի սահմանված նորմատիվները առաջարկվում է որպես ՍԹԱ :

**8. ՍԹԱ նորմատիվների որոշումը , արտանետումների չափաքանակների առաջարկը**

1)Որոշված ՍԹԱ նորմատիվները առաջարկվում են , որպես արտանետումների չափաքանակներ , քանի որ աղտոտող նյութերի արտանետումները ցրվելու արդյունքում գետնամերձ շերտում չեն գերազանցում սահմանային թույլատրելի խտությունները (ՍԹԽ):

Կազմակերպության արտանետումները տվյալ տեղանքի ֆոնային աղտոտվածության հետ մեկտեղ չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները : <<ՄԱՐՄԱՐ>> ՍՊԸ արտանետումները տվյալ տեղանքի ֆոնային աղտոտվածության հետ մեկտեղ չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները :

Ֆոնային աղտոտվածության տվյալները վերցվել են ՀՀ Շրջակա միջավայրի նախարարության կայք էջից՝ ըստ բնակչության թվաքանակի կատարած հաշվարկի: Ֆոնային աղտոտվածության խտություններն ամենատարածված աղտոտող նյութերի համար ընդունվել են՝ ազոտի օքսիդներ - 0,008 մգ/մ<sup>3</sup> , ածխածնի օքսիդ - 0.4 մգ/մ<sup>3</sup> , ծծմբի երկօքսիդ- 0,02 մգ/մ<sup>3</sup> , չտարբերակված անօրգանական փոշի՝ այսինքն կախված մասնիկներ – 0,2 մգ/մ<sup>3</sup> ( տես հավելված 2) :

2)Քանի որ արտանետումների արդյունքում ձևավորված աղտոտող նյութերի խտությունները չեն գերազանցում համապատասխան սահմանային թույլատրելի խտությունները (ՍԹԽ), ուստի արտանետումների նվազեցման միջոցառումների ծրագիր տնտեսվարող սուբեկտի կողմից չի մշակվում և աղ. 5-ը չի լրացվում :

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 5

**ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՍՆԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ**

NN	Միջոցառման անվանումը և աղտոտման աղբյուրի համարը	Իրականացման ժամկետ	Վնասակար նյութի(նյութեր) արտանետումները մինչև միջոցառումները		Վնասակար նյութի (նյութեր) արտանետումները միջոցառումն իրականացնելուց հետո	
			գ/վրկ	տ/տարի	գ/վրկ	տ/տարի
1-2 աղբյուրներ	Միջոցառում չկա	-	-		--	--



9. Առաջարկվող արտանետման չափաքանակները հանդիսանում են նախագծի անբաժանելի մասը:  
 ներկայացվում է աղյուսակ 6-ի տեսքով

ԱՆՇԱՐԺ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆՈՒՈՐՑ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ

( << ՄԱՐՄԱՐ >> ՍՊԸ )

ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ / ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

ս ԱՂՅՈՒՄԱԿ 6

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը		Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը	
	գ/վրկ տ/տարի			գ/վրկ	տ/տարի
Կախված մասնիկներ (կալցիումի օքսիդի փոշի + մոխիր ), որից՝ (կալցիումի օքսիդի փոշի)	1.19	6.522	Ածխաջրածիններ սահմանային C <sub>12</sub> -C <sub>19</sub> (ածխածնի գումարային հաշվարկով )	0.093	0.405
Մոխիր	0.033	0.145			
Ածխածնի օքսիդ	0.215	0.93			
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.417	1.805	-	-	-

## 10. ԱՆՔԱՐԵՆՊԱՍՏ 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. Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակի մեծացման դեպքում հարկ է անմիջապես դանդաղեցնել կամ ժամանակավորապես դադարեցնել տվյալ սարքավորման աշխատանքը:
4. Արգելել անսարք սարքավորումներով աշխատել :
5. Արգելել հանքախորշում հանգստանալը :

## ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ, ՈՐՈՆՔ ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՒՄ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՒՄ ԵՆ ԱՐՏԱ-ՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՎԵՐԱՀՍԿՄԱՆ ԵՎ ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ

1. Քանի որ ՍԹԱ կատարման համար պատասխանատու է կազմակերպությունը, արտանետումներին հետևում և ստուգում է բնության պահպանության համար պատասխանատու անձը՝ ընկերության տնօրենը:

2. 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:

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

4. Եթե վթարի արդյունքում ՍԹԱ-ի նորմատիվը գերազանցում է, ապա ձեռնարկությունը պարտավոր է հայտնել մթնոլորտի պահպանությանը վերահսկող մարմնին և անհապաղ միջոցներ ձեռնարկել վնասակար նյութերի արտանետումները սահմանափակելու ուղղությամբ , ինչպես նաև տեղեկատվություն հաղորդել ՀՀ կառավարությանը ենթակա «Առողջապահական և աշխատանքային տեսչական մարմին» տեղեկատվություն հաղորդել վթարի և ձեռնարկած միջոցառումների մասին :

Քանի որ տվյալ կազմակերպության արտադրահրապարակից կատարվող արտանետումները չեն գերազանցում այդ նյութերի համար սահմանված չափաքանակները ուստի անհրաժեշտություն չկա անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ կիրառել արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ:

## 11. ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅԱՆ ՑԱՆԿԸ

1. ԳՕՍՍ 17.2. 3. 02 - 14 “ Արդյունաբերական ձեռնարկությունների կողմից աղտոտող նյութերի թույլատրելի արտանետումների սահմանման կանոնները”:
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 օրենք “Մթնոլորտային օդի պահպանության մասին”
5. ՀՀ կառավարության 11.01.2007թ. որոշում № 67-Ն “Մթնոլորտ արտանետումների կազմի նորմերի և հսկման մեթոդների տեխնիկական կանոնակարգը հաստատելու մասին”:
6. ՀՀ կառավարության 02.02.2006թ. որոշում № 160-Ն “Բնակավայրերում մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի խտությունների (կոնցենտրացիաների-ՍԹԿ) նորմատիվները հաստատելու մասին”:
7. ՀՀ կառավարության որոշում 27 դեկտեմբերի 2012 թվականի N 1673-Ն: “Մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների մշակման ու հաստատման կարգը սահմանելու և Հայաստանի Հանրապետության կառավարության 1999թ.-ի մարտի 30-ի N192 և 2008 թ.-ի օգոստոսի 21-ի N953-Ն որոշումներն ուժը կորցրած ճանաչելու մասին”:
8. ՀՀ կառավարության 23.01.2020 թվականի N 62-Ն որոշում` « Հայաստանի հանրապետության կառավարության 2012 թվականի դեկտեմբերի 27-ի N 1673 –Ն որոշման մեջ փոփոխություններ և լրացումներ կատարելու մասին » :

## ՀԱՎԵԼՎԱԾՆԵՐ

Հավելված 1

### ՏԵՂԱՆՔԻ ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿԱԾ <<ՄԱՐՄԱՐ>> ՍՊՈ

$h = 2$  մ - արտանետման ամենաբարձր աղբյուրը,

$H_0 = 200$  մ - տեղակայման բարձրությունը, խորությունը

$X_0 = 2200$  մ - արգելքի կենտրոնից մինչև ձեռնարկությունն ընկած  
հեռավորությունը,

$a_0 = 100$  - արգելքի եզրի կիսալայնքը,

Ռելիեֆի գործակիցը որոշված է հետևյալ բանաձևով՝

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

Գտնել  $n_1$  և  $n_2$ -ի արժեքները՝

$$n_1 = h/H_0 = 2 / 200 = 0,01 \quad n_1 < 0,5$$

$$n_2 = a_0/H_0 = 1200 / 200 = 6,0$$

$n_2 = -0,6$ -ի դեպքում համաձայն աղյուսակի գտնում ենք  $\eta_m = 1,8$

$\varphi_1$  - որոշվում է  $x_0/a_0$  հարաբերությամբ

$$x_0/a_0 = 2200 : 1200 = 1,8$$

Դիտում ենք գրաֆիկը և գտնում  $\varphi_1$  - ի արժեքը՝  $\varphi_1 = 0,35$

$$\eta = 1 + 0,35 ( 1,8 - 1) = 1,28$$

$$\eta = 1,28$$

Հավելված - 2

ՀՀ ԲՆԱՊԱՀՊԱՆՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ «ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱԿԱՅՐԻ ԿՐԱ ՆԵՐԳՈՐԾՈՒԹՅԱՆ ՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ» ՀԱՅԷԿՈՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳ ՀՀ

ԲՆԱԿԱԿԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕՂՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՑԻԱՆԵ

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. մարդ)	Որոշված նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիան( մգ/մ <sup>3</sup> )			
	փոշի	Ծծմբի երկօքսիդ	Ազոտի երկօքսիդ	Ածխածնի օքսիդ
50-125	0.4	0.05	0.03	1.5
10-50	0.3	0.05	0.015	0.8
<b>&lt; 10</b>	<b>0.2</b>	<b>0.02</b>	<b>0.008</b>	<b>0.4</b>

ՀՀ բնակավայրերի ազգաբնակչության քանակը ընդունված է համարել Հայաստանի հանրային վիճակագրական ծառայության «Հայաստանի հանրապետության մշտական բնակչության թվաքանակը 2010 թվականի հոկտեմբերի 1-ի դրությամբ» վիճակագրական տեղեկագրում բերված տվյալներից

Հավելված 3

ՄԵՔԵՆԱՅԱԿԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿ

## ОТЧЕТ

### Расчёт загрязнения атмосферы унифицированной программой расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭКО центр» Объект: «Шришр» УПЦ

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

#### 1.1 Исходные данные для проведения расчета загрязнения атмосферы

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

расчетный год **2023**.

##### Метеорологические характеристики и коэффициенты:

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

средняя температура наружного воздуха, °С: **26,2**;

коэффициент рельефа: **1,28**.

##### 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 - нет. Перечень и коды веществ и групп суммации, участвующих в расчёте загрязнения атмосферы, с указанием класса опасности и предельно-допустимой концентрации (ПДК) либо ориентировочного безопасного уровня воздействия (ОБУВ), приведен в таблице 1.1.1.

**Таблица № 1.1.1 - Перечень загрязняющих веществ и групп суммации**

Загрязняющее вещество		Класс опасности и	Предельно-допустимая концентрация, мг/м <sup>3</sup>			
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 С12-19	4	1	-	-	1
2902	Взвешенные вещества	3	0,5	0,15	-	0,5

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/м <sup>3</sup>					
					скорость ветра, м/с					
	Х	У	код	наименование	0 - 2	3 - и*				
направление ветра										
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З	
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)										
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,08	0,08	0,08	0,08	0,08	0,08
			301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04
			2902	Взвешенные вещества	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4

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	-61,1	-87,6	2	Точка в промзоне
2	63,6	-133,18	2	Точка в промзоне
3	63,2	-249	2	Точка в промзоне
4	-92,9	-190,8	2	Точка в промзоне
5	30,76	122,05	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	294,99	-117,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	142,52	-439,82	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-247,46	-342,13	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-247,46	-9,54	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				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1372,55	2,42	1450,14	2,42	2117,231	2	150	-

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	Исключе ние из фона	№ режим а ИЗА	Срок действия режима ИЗА в расчётном году		Рабочий график	Принадлежность к группе источников, работающих не одновременно
				начало	окончание		
1	2	3	4	5	6	7	8
<b>Объект: 1. Объект №1 «Ушрпшр» УҮС</b>							
<b>Площадка: 1. Площадка №1</b>							
<b>Цех: 1. Цех №1</b>							
1	+	+	-	01 January	31 December	-	-
2	+	+	-	01 January	31 December	-	-

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

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.1.6.

**Таблица № 1.1.6 - Параметры источников загрязнения атмосферы**

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максима, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Объект: 1. Объект №1 «Ушрпшр» УҮС</b>																
<b>Площадка: 1. Площадка №1</b>																

Продолжение таблицы 1.1.6

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Цех: 1. Цех №1</b>																
1	4	2	80	4	20106,2	20	328 376	448 448	80	1,28	457,6	2902	0,79	3	0,24	230,76
												337	0,215	1	0,002	461,51
												301	0,417	1	0,105	461,51
												2754	0,093	1	0,005	461,51
												2902	0,033	3	0,01	230,76
2	4	2	60	4	11309,7	20	200	460	60	1,28	343,2	2902	0,4	3	0,162	199,84
							240	480								



## 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/м<sup>3</sup>, класс опасности 3.

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

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,417 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 285).

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

- на границе СЗЗ **0,202**, которая достигается в точке № 5 X=30,76 Y=122,05, при направлении ветра 178°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,2 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,1985), вклад источников предприятия 0,004.

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 <sup>3</sup>				
					скорость ветра, м/с				
	X	Y	код	наименование	0 – 2	3 – u*			
						направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04

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	-61,1	-87,6	2	Точка в промзоне
2	63,6	-133,18	2	Точка в промзоне
3	63,2	-249	2	Точка в промзоне
4	-92,9	-190,8	2	Точка в промзоне
5	30,76	122,05	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	294,99	-117,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	142,52	-439,82	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-247,46	-342,13	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-247,46	-9,54	2	Точка на границе ОСЗЗ

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

**Таблица № 1.2.3 - Параметры расчетных площадок**

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1372,55	2,42	1450,14	2,42	2117,231	2	150	-

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

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

**Таблица № 1.2.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы**

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м <sup>3</sup> /с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Объект:</b> 1. Объект №1 «Ушрйшр» УЧС <b>Площадка:</b> 1. Площадка №1 <b>Цех:</b> 1. Цех №1																
1	4	2	80	4	20106,2	20	15.6 63.6	-168.52 -168.52	80	1,28	457,6	301	0,417	1	0,105	461,51

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

**Таблица № 1.2.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках**

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м <sup>3</sup>					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-61,1	-87,6	2	0,2	0,04	0,2	0,002	130 ↖ 24	1.1.1	0,002	1,03
2	Пром.	63,6	-133,18	2	0,2	0,04	0,2	0,001	209 ↗ 24	1.1.1	0,001	0,47
3	Пром.	63,2	-249	2	0,2	0,04	0,2	0,002	345 ↓ 24	1.1.1	0,002	0,9
4	Пром.	-92,9	-190,8	2	0,2	0,04	0,2	0,002	78 ← 24	1.1.1	0,002	0,89
5	ОСЗЗ	30,76	122,05	2	0,202	0,0404	0,2	0,004	178 ↑ 24	1.1.1	0,004	1,85
6	ОСЗЗ	294,99	-117,44	2	0,2	0,04	0,2	0,003	259 → 24	1.1.1	0,003	1,5
7	ОСЗЗ	142,52	-439,82	2	0,202	0,0404	0,2	0,004	339 ↓ 23,4	1.1.1	0,004	1,76
8	ОСЗЗ	-247,46	-342,13	2	0,202	0,0404	0,2	0,003	59 → 24	1.1.1	0,003	1,73
9	ОСЗЗ	-247,46	-9,54	2	0,202	0,0404	0,2	0,003	119 ↖ 24	1.1.1	0,003	1,7

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м <sup>3</sup>			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1372.6	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	58 ↙	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
2	-1222.6	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	55 ↙	24
3	-1072.6	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	51 ↙	24
4	-922.55	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	47 ↙	24
5	-772.55	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	42 ↙	24
6	-622.55	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	37 ↙	22,8
7	-472.55	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	30 ↙	24
8	-322.55	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	22 ↓	22,8
9	-172.55	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	13 ↓	24
10	-22.55	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	4 ↓	24
11	127.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	354 ↓	23,4
12	277.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	345 ↓	24
13	427.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	336 ↘	24
14	577.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	329 ↘	24
15	727.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	322 ↘	22,2
16	877.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	317 ↘	24
17	1027.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	312 ↘	24
18	1177.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	308 ↘	24
19	1327.45	-1056.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	305 ↘	24
20	-1372.6	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	62 ↙	24
21	-1222.6	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	60 ↙	24
22	-1072.6	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	56 ↙	24
23	-922.55	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	53 ↙	23,3
24	-772.55	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	48 ↙	23,8
25	-622.55	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	42 ↙	24
26	-472.55	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	35 ↙	22,2
27	-322.55	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	26 ↙	24
28	-172.55	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	16 ↓	24
29	-22.55	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	5 ↓	22,8
30	127.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	353 ↓	24
31	277.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	342 ↓	24
32	427.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	332 ↘	23,8
33	577.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	324 ↘	24
34	727.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	317 ↘	24
35	877.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	311 ↘	24
36	1027.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	307 ↘	22,8
37	1177.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	303 ↘	24
38	1327.45	-906.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	300 ↘	24
39	-1372.6	-756.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	67 ↙	22,8
40	-1222.6	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	65 ↙	24
41	-1072.6	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	62 ↙	23,8
42	-922.55	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	59 ↙	24
43	-772.55	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	54 ↙	24
44	-622.55	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	48 ↙	24
45	-472.55	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	41 ↙	24
46	-322.55	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	32 ↙	24
47	-172.55	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	20 ↓	22,8
48	-22.55	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	6 ↓	24
49	127.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	351 ↓	24
50	277.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	338 ↓	24
51	427.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	327 ↘	24
52	577.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	318 ↘	24
53	727.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	310 ↘	24
54	877.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	305 ↘	22,2
55	1027.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	301 ↘	24
56	1177.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	297 ↘	24
57	1327.45	-756.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	295 ↘	23,1
58	-1372.6	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	73 ←	24
59	-1222.6	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	71 ←	23,9
60	-1072.6	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	69 ←	24
61	-922.55	-606.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	66 ↙	21,9
62	-772.55	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	62 ↙	23,8
63	-622.55	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	57 ↙	24
64	-472.55	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	50 ↙	24
65	-322.55	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	40 ↙	23,1

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
66	-172.55	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	26 ↙	23,9
67	-22.55	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	8 ↓	24
68	127.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	349 ↓	23,7
69	277.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	331 ↘	24
70	427.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	318 ↘	24
71	577.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	309 ↘	23,4
72	727.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	302 ↘	24
73	877.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	298 ↘	24
74	1027.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	294 ↘	23,4
75	1177.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	291 →	22,2
76	1327.45	-606.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	289 →	24
77	-1372.6	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	78 ←	24
78	-1222.6	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	77 ←	24
79	-1072.6	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	76 ←	24
80	-922.55	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	73 ←	24
81	-772.55	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	71 ←	24
82	-622.55	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	67 ↙	24
83	-472.55	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	61 ↙	24
84	-322.55	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	52 ↙	24
85	-172.55	-456.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	36 ↙	24
86	-22.55	-456.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	12 ↓	24
87	127.45	-456.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	343 ↓	24
88	277.45	-456.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	320 ↘	24
89	427.45	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	307 ↘	24
90	577.45	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	298 ↘	24
91	727.45	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	293 ↘	24
92	877.45	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	289 →	24
93	1027.45	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	286 →	24
94	1177.45	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	284 →	24
95	1327.45	-456.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	283 →	24
96	-1372.6	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	84 ←	23,4
97	-1222.6	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	84 ←	23,4
98	-1072.6	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	83 ←	24
99	-922.55	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	82 ←	22,8
100	-772.55	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	80 ←	24
101	-622.55	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	78 ←	24
102	-472.55	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	75 ←	24
103	-322.55	-306.2	0,202	0,0404	0,2	0,003	69 ←	23,4
104	-172.55	-306.2	0,2	0,04	0,2	0,003	57 ↙	24
105	-22.55	-306.2	0,2	0,04	0,2	0,003	24 ↙	23,4
106	127.45	-306.2	0,2	0,04	0,2	0,003	328 ↘	24
107	277.45	-306.2	0,2	0,04	0,2	0,003	300 ↘	24
108	427.45	-306.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	290 →	24
109	577.45	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	284 →	24
110	727.45	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	281 →	24
111	877.45	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	279 →	23,4
112	1027.45	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	278 →	24
113	1177.45	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	277 →	22,6
114	1327.45	-306.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	276 →	24
115	-1372.6	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	90 ←	24
116	-1222.6	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	91 ←	24
117	-1072.6	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	91 ←	24
118	-922.55	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	91 ←	24
119	-772.55	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	91 ←	24
120	-622.55	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	91 ←	24
121	-472.55	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	91 ←	24
122	-322.55	-156.2	0,202	0,0404	0,2	0,003	92 ←	24
123	-172.55	-156.2	0,2	0,04	0,2	0,003	93 ←	24
124	-22.55	-156.2	0,2	0,04	0,2	0,001	116 ↖	24
125	127.45	-156.2	0,2	0,04	0,2	0,001	252 →	24
126	277.45	-156.2	0,2	0,04	0,2	0,003	267 →	24
127	427.45	-156.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	268 →	24
128	577.45	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	269 →	24
129	727.45	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	269 →	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м <sup>3</sup>			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
130	877.45	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	269 →	24
131	1027.45	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	269 →	24
132	1177.45	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	269 →	24
133	1327.45	-156.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	269 →	24
134	-1372.6	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	97 ←	24
135	-1222.6	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	97 ←	22,8
136	-1072.6	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	98 ←	24
137	-922.55	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	100 ←	23,1
138	-772.55	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	101 ←	24
139	-622.55	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	104 ←	24
140	-472.55	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	108 ←	24
141	-322.55	-6.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	114 ↖	23,4
142	-172.55	-6.2	0,2	0,04	0,2	0,003	127 ↖	24
143	-22.55	-6.2	0,2	0,04	0,2	0,003	159 ↑	23,4
144	127.45	-6.2	0,2	0,04	0,2	0,003	208 ↗	24
145	277.45	-6.2	0,2	0,04	0,2	0,003	236 ↗	23,7
146	427.45	-6.2	0,202	0,0404	0,2	0,004	247 ↗	24
147	577.45	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	253 →	24
148	727.45	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	257 →	24
149	877.45	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	259 →	24
150	1027.45	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	261 →	24
151	1177.45	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	262 →	24
152	1327.45	-6.2	0,202	0,0405	0,2	0,004	263 →	22,8
153	-1372.6	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	102 ←	24
154	-1222.6	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	104 ←	24
155	-1072.6	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	106 ←	24
156	-922.55	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	108 ←	24
157	-772.55	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	111 ←	24
158	-622.55	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	115 ↖	24
159	-472.55	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	121 ↖	24
160	-322.55	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	131 ↖	24
161	-172.55	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	146 ↖	24
162	-22.55	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	169 ↑	24
163	127.45	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	196 ↑	24
164	277.45	143.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	217 ↗	22,8
165	427.45	143.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	231 ↗	22,7
166	577.45	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	240 ↗	24
167	727.45	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	246 ↗	24
168	877.45	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	250 →	24
169	1027.45	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	252 →	24
170	1177.45	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	255 →	24
171	1327.45	143.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	256 →	24
172	-1372.6	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	108 ←	24
173	-1222.6	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	110 ←	24
174	-1072.6	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	113 ↖	22,5
175	-922.55	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	116 ↖	24
176	-772.55	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	120 ↖	24
177	-622.55	293.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	125 ↖	22,2
178	-472.55	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	132 ↖	24
179	-322.55	293.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	142 ↖	22,3
180	-172.55	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	155 ↖	24
181	-22.55	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	172 ↑	22,8
182	127.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	191 ↑	24
183	277.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	207 ↗	24
184	427.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	220 ↗	23,8
185	577.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	229 ↗	24
186	727.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	236 ↗	23,8
187	877.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	241 ↗	24
188	1027.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	245 ↗	24
189	1177.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	248 →	22,7
190	1327.45	293.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	250 →	23,4
191	-1372.6	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	113 ↖	24
192	-1222.6	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	116 ↖	23,9
193	-1072.6	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	119 ↖	24

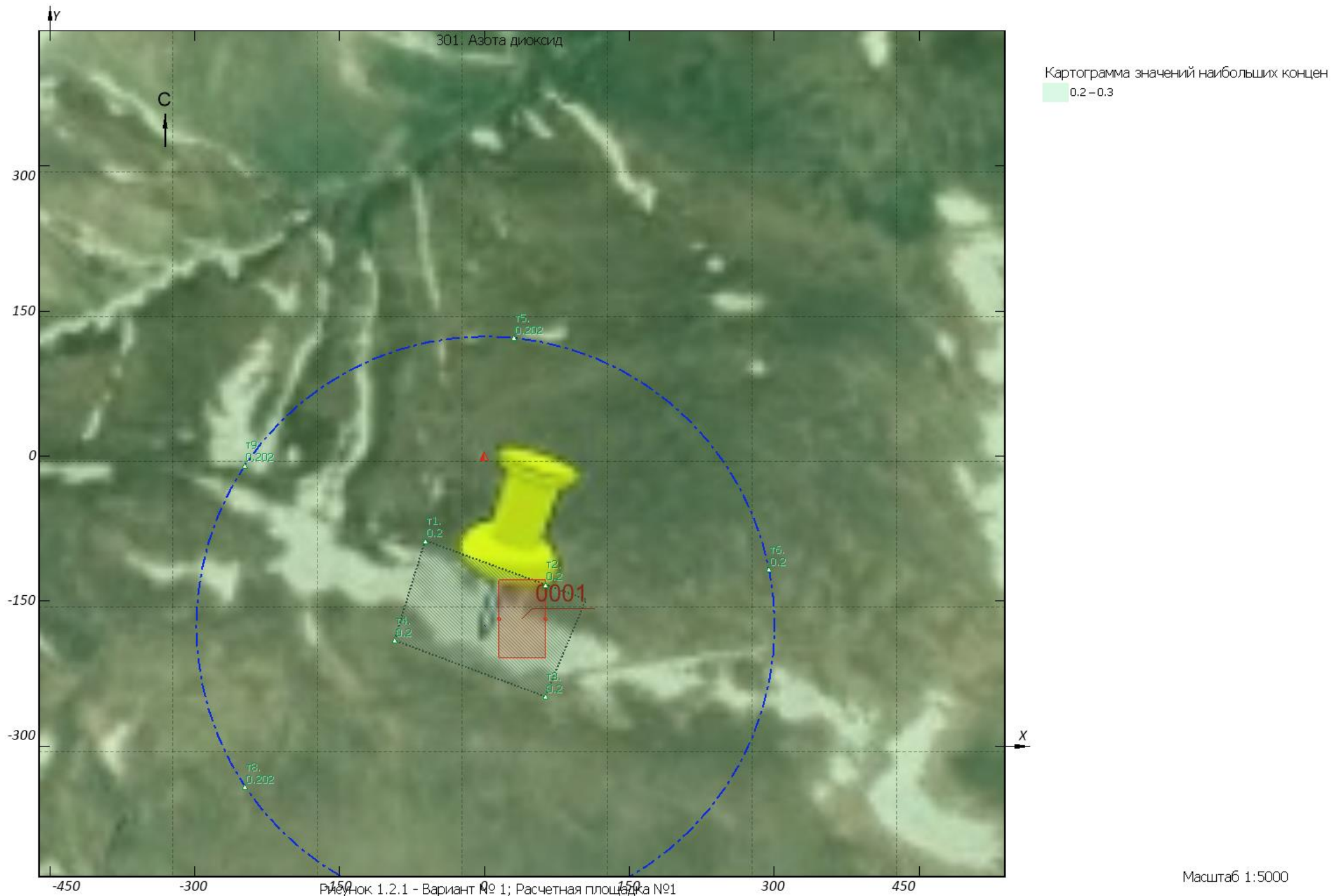
Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
194	-922.55	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	122 ↖	24
195	-772.55	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	127 ↖	22,8
196	-622.55	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	133 ↖	24
197	-472.55	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	140 ↖	24
198	-322.55	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	149 ↖	24
199	-172.55	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	161 ↑	23,9
200	-22.55	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	174 ↑	23,4
201	127.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	188 ↑	24
202	277.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	201 ↑	24
203	427.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	212 ↗	24
204	577.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	221 ↗	24
205	727.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	228 ↗	23,8
206	877.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	234 ↗	24
207	1027.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	238 ↗	24
208	1177.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	242 ↗	24
209	1327.45	443.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	245 ↗	24
210	-1372.6	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	118 ↖	24
211	-1222.6	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	121 ↖	24
212	-1072.6	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	124 ↖	24
213	-922.55	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	128 ↖	24
214	-772.55	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	133 ↖	24
215	-622.55	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	139 ↖	24
216	-472.55	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	146 ↖	24
217	-322.55	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	155 ↖	22,8
218	-172.55	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	164 ↑	24
219	-22.55	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	175 ↑	24
220	127.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	187 ↑	24
221	277.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	197 ↑	24
222	427.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	207 ↗	24
223	577.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	215 ↗	22,2
224	727.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	222 ↗	24
225	877.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	228 ↗	23,8
226	1027.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	232 ↗	24
227	1177.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	236 ↗	24
228	1327.45	593.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	239 ↗	24
229	-1372.6	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	123 ↖	24
230	-1222.6	743.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	126 ↖	22,8
231	-1072.6	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	129 ↖	23,4
232	-922.55	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	133 ↖	24
233	-772.55	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	138 ↖	23,4
234	-622.55	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	144 ↖	24
235	-472.55	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	151 ↖	24
236	-322.55	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	158 ↑	24
237	-172.55	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	167 ↑	23,4
238	-22.55	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	176 ↑	24
239	127.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	186 ↑	24
240	277.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	195 ↑	24
241	427.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	203 ↗	24
242	577.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	211 ↗	24
243	727.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	217 ↗	22,8
244	877.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	223 ↗	24
245	1027.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	227 ↗	24
246	1177.45	743.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	231 ↗	22,7
247	1327.45	743.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	235 ↗	23,4
248	-1372.6	893.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	127 ↖	22,8
249	-1222.6	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	130 ↖	23,8
250	-1072.6	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	134 ↖	24
251	-922.55	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	138 ↖	23,8
252	-772.55	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	143 ↖	23,3
253	-622.55	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	148 ↖	24
254	-472.55	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	154 ↖	23,7
255	-322.55	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	161 ↑	24
256	-172.55	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	169 ↑	24
257	-22.55	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	177 ↑	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м <sup>3</sup>			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
258	127.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	185 ↑	22,8
259	277.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	193 ↑	24
260	427.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	200 ↑	24
261	577.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	207 ↗	24
262	727.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	213 ↗	24
263	877.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	218 ↗	24
264	1027.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	223 ↗	24
265	1177.45	893.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	227 ↗	24
266	1327.45	893.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	230 ↗	23,7
267	-1372.6	1043.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	131 ↖	24
268	-1222.6	1043.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	134 ↖	24
269	-1072.6	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	137 ↖	24
270	-922.55	1043.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	142 ↖	22,8
271	-772.55	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	146 ↖	24
272	-622.55	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	151 ↖	24
273	-472.55	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	157 ↖	22,8
274	-322.55	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	163 ↑	24
275	-172.55	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	170 ↑	24
276	-22.55	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	177 ↑	24
277	127.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	184 ↑	24
278	277.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	191 ↑	24
279	427.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	198 ↑	24
280	577.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	204 ↗	23,4
281	727.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	210 ↗	24
282	877.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	215 ↗	24
283	1027.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	219 ↗	23,4
284	1177.45	1043.8	0,202	0,0405	0,2	0,004	223 ↗	24
285	1327.45	1043.8	0,202	0,0404	0,2	0,004	227 ↗	24

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





### 1.3 Расчет загрязнения по веществу «337. Углерод оксид»

Полное наименование вещества с кодом 337 – Углерод оксид. Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 5 мг/м<sup>3</sup>, класс опасности 4.

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

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,215 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 <sup>3</sup>					
					скорость ветра, м/с					
	X	Y	код	наименование	0 – 2	3 – u*				
						направление ветра				
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)										
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,08	0,08	0,08	0,08	0,08	0,08

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**

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м <sup>3</sup> /с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Объект:</b> 1. Объект №1 «Ушрлшр» УПС <b>Площадка:</b> 1. Площадка №1 <b>Цех:</b> 1. Цех №1																
1	4	2	80	4	20106,2	20	15.6 63.6	-168.52 -168.52	80	1,28	457,6	337	0,215	1	0,002	461,51

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,002173 < 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/м<sup>3</sup>, класс опасности 4.

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

Суммарный выброс, учтенных в расчете источников, составляет 0,093 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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 1.4.2.

**Таблица № 1.4.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы**

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м <sup>3</sup> /с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Объект:</b> 1. Объект №1 «Шрифур» УТС <b>Площадка:</b> 1. Площадка №1 <b>Цех:</b> 1. Цех №1																
1	4	2	80	4	20106,2	20	15.6 63.6	-168.52 -168.52	80	1,28	457,6	2754	0,093	1	0,005	461,51

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,0047<0,05.

## 1.5 Расчет загрязнения по веществу «2902. Взвешенные вещества»

Полное наименование вещества с кодом 2902 – Взвешенные вещества (недифференцированная по составу пыль (аэрозоль), содержащаяся в воздухе населенных пунктов). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,5 мг/м<sup>3</sup>, класс опасности 3.

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

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 1,223 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 285).

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

- на границе СЗЗ **0,81**, которая достигается в точке № 9 X=-247,46 Y=-9,54, при направлении ветра 122°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,8 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,794), вклад источников предприятия 0,015.

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.5.1.

**Таблица № 1.5.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах**

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м <sup>3</sup>				
					скорость ветра, м/с				
	X	Y	код	наименование	0 – 2	3 – u*			
						направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	2902	Взвешенные вещества	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4

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	-61,1	-87,6	2	Точка в промзоне
2	63,6	-133,18	2	Точка в промзоне
3	63,2	-249	2	Точка в промзоне
4	-92,9	-190,8	2	Точка в промзоне
5	30,76	122,05	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	294,99	-117,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	142,52	-439,82	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-247,46	-342,13	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-247,46	-9,54	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				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1372,55	2,42	1450,14	2,42	2117,231	2	150	-

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

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

**Таблица № 1.5.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы**

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м <sup>3</sup> /с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Объект: 1. Объект №1 «Ушрлшр» УЧС</b>																
<b>Площадка: 1. Площадка №1</b>																
<b>Цех: 1. Цех №1</b>																
1	4	2	80	4	20106,2	20	15.6 63.6	-168.52 -168.52	80	1,28	457,6	2902 2902	0,79 0,033	3 3	0,24 0,01	230,76 230,76
2	4	2	60	4	11309,7	20	-52 -12	-169 -149	60	1,28	343,2	2902	0,4	3	0,162	199,84

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.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	Высота, м	д.ПДК	мг/м <sup>3</sup>					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
<b>Расчетная площадка 1(СК Основная СК)</b>												
1	Пром.	-61,1	-87,6	2	0,8	0,402	0,8	0,005	133 ↖ 24	1.1.1	0,005	0,59
										1.1.2	4·10 <sup>-4</sup>	0,045
2	Пром.	63,6	-133,18	2	0,8	0,401	0,8	0,005	257 → 24	1.1.2	0,004	0,46
										1.1.1	0,001	0,098
3	Пром.	63,2	-249	2	0,8	0,402	0,8	0,006	315 ↘ 24	1.1.2	0,006	0,72
										1.1.1	5·10 <sup>-4</sup>	0,06
4	Пром.	-92,9	-190,8	2	0,8	0,402	0,8	0,007	75 ← 24	1.1.1	0,004	0,52
										1.1.2	0,003	0,31
5	ОСЗЗ	30,76	122,05	2	0,8	0,403	0,8	0,01	180 ↑ 24	1.1.1	0,009	1,06
										1.1.2	0,001	0,136
6	ОСЗЗ	294,99	-117,44	2	0,8	0,404	0,8	0,013	261 → 22,2	1.1.2	0,007	0,86
										1.1.1	0,006	0,78
7	ОСЗЗ	142,52	-439,82	2	0,8	0,403	0,8	0,012	333 ↘ 24	1.1.2	0,006	0,74
										1.1.1	0,006	0,68
8	ОСЗЗ	-247,46	-342,13	2	0,8	0,404	0,8	0,013	55 ↙ 24	1.1.1	0,007	0,87
										1.1.2	0,005	0,68
9	ОСЗЗ	-247,46	-9,54	2	0,81	0,404	0,8	0,015	122 ↖ 24	1.1.1	0,007	0,92
										1.1.2	0,007	0,88

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	
	X	Y	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1372.6	-1056.2	0,8	0,403	0,8	0,01	57 ↙	24
2	-1222.6	-1056.2	0,8	0,403	0,8	0,011	54 ↙	24
3	-1072.6	-1056.2	0,8	0,404	0,8	0,012	50 ↙	24
4	-922.55	-1056.2	0,8	0,404	0,8	0,013	46 ↙	24
5	-772.55	-1056.2	0,8	0,404	0,8	0,013	41 ↙	24
6	-622.55	-1056.2	0,8	0,404	0,8	0,013	35 ↙	22,2
7	-472.55	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,014	28 ↙	24
8	-322.55	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,014	20 ↓	24
9	-172.55	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,015	11 ↓	24
10	-22.55	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,015	2 ↓	24
11	127.45	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,014	352 ↓	22,8
12	277.45	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,015	343 ↓	24
13	427.45	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,015	335 ↘	24
14	577.45	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,014	327 ↘	24
15	727.45	-1056.2	0,81	0,404	0,8	0,014	321 ↘	24
16	877.45	-1056.2	0,8	0,404	0,8	0,013	316 ↘	24
17	1027.45	-1056.2	0,8	0,404	0,8	0,012	311 ↘	24
18	1177.45	-1056.2	0,8	0,403	0,8	0,011	307 ↘	22,8
19	1327.45	-1056.2	0,8	0,403	0,8	0,011	304 ↘	24
20	-1372.6	-906.2	0,8	0,403	0,8	0,011	62 ↙	23,8
21	-1222.6	-906.2	0,8	0,403	0,8	0,012	59 ↙	24
22	-1072.6	-906.2	0,8	0,404	0,8	0,012	55 ↙	24
23	-922.55	-906.2	0,8	0,404	0,8	0,013	51 ↙	24
24	-772.55	-906.2	0,81	0,404	0,8	0,014	46 ↙	24
25	-622.55	-906.2	0,81	0,404	0,8	0,015	40 ↙	24
26	-472.55	-906.2	0,81	0,404	0,8	0,015	33 ↙	24
27	-322.55	-906.2	0,81	0,404	0,8	0,015	24 ↙	23,4
28	-172.55	-906.2	0,81	0,405	0,8	0,015	14 ↓	24
29	-22.55	-906.2	0,81	0,405	0,8	0,015	2 ↓	24
30	127.45	-906.2	0,81	0,405	0,8	0,015	351 ↓	24
31	277.45	-906.2	0,81	0,405	0,8	0,015	340 ↓	23,8
32	427.45	-906.2	0,81	0,405	0,8	0,015	331 ↘	24
33	577.45	-906.2	0,81	0,404	0,8	0,014	322 ↘	22,8
34	727.45	-906.2	0,81	0,404	0,8	0,014	316 ↘	24
35	877.45	-906.2	0,81	0,404	0,8	0,014	310 ↘	24
36	1027.45	-906.2	0,8	0,404	0,8	0,013	306 ↘	24
37	1177.45	-906.2	0,8	0,404	0,8	0,012	302 ↘	24
38	1327.45	-906.2	0,8	0,403	0,8	0,011	299 ↘	24
39	-1372.6	-756.2	0,8	0,403	0,8	0,011	67 ↙	22,8
40	-1222.6	-756.2	0,8	0,404	0,8	0,012	64 ↙	23,7
41	-1072.6	-756.2	0,8	0,404	0,8	0,013	61 ↙	24
42	-922.55	-756.2	0,81	0,404	0,8	0,014	57 ↙	24
43	-772.55	-756.2	0,81	0,404	0,8	0,014	53 ↙	22,8
44	-622.55	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,015	47 ↙	24
45	-472.55	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,015	39 ↙	23,4
46	-322.55	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,016	29 ↙	24
47	-172.55	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,015	17 ↓	24
48	-22.55	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,015	3 ↓	24
49	127.45	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,015	349 ↓	23,7
50	277.45	-756.2	0,81	0,404	0,8	0,014	336 ↘	21,9
51	427.45	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,016	325 ↘	24
52	577.45	-756.2	0,81	0,405	0,8	0,016	316 ↘	24
53	727.45	-756.2	0,81	0,404	0,8	0,015	309 ↘	23,4
54	877.45	-756.2	0,81	0,404	0,8	0,014	304 ↘	24
55	1027.45	-756.2	0,81	0,404	0,8	0,014	300 ↘	24
56	1177.45	-756.2	0,8	0,404	0,8	0,013	297 ↘	24
57	1327.45	-756.2	0,8	0,403	0,8	0,011	294 ↘	23,4
58	-1372.6	-606.2	0,8	0,403	0,8	0,012	72 ←	24
59	-1222.6	-606.2	0,8	0,404	0,8	0,013	70 ←	24
60	-1072.6	-606.2	0,81	0,404	0,8	0,014	68 ←	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
61	-922.55	-606.2	0,81	0,404	0,8	0,014	65 ↙	24
62	-772.55	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,015	60 ↙	24
63	-622.55	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,016	55 ↙	24
64	-472.55	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,016	47 ↙	24
65	-322.55	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,015	37 ↙	24
66	-172.55	-606.2	0,81	0,404	0,8	0,014	22 ↓	24
67	-22.55	-606.2	0,8	0,404	0,8	0,013	4 ↓	24
68	127.45	-606.2	0,81	0,404	0,8	0,014	345 ↓	24
69	277.45	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,016	328 ↘	24
70	427.45	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,017	316 ↘	24
71	577.45	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,017	308 ↘	24
72	727.45	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,016	302 ↘	24
73	877.45	-606.2	0,81	0,405	0,8	0,015	297 ↘	24
74	1027.45	-606.2	0,81	0,404	0,8	0,014	293 ↘	24
75	1177.45	-606.2	0,8	0,404	0,8	0,012	291 →	22,2
76	1327.45	-606.2	0,8	0,404	0,8	0,012	289 →	24
77	-1372.6	-456.2	0,8	0,404	0,8	0,012	78 ←	24
78	-1222.6	-456.2	0,8	0,404	0,8	0,013	77 ←	24
79	-1072.6	-456.2	0,81	0,404	0,8	0,014	75 ←	24
80	-922.55	-456.2	0,81	0,404	0,8	0,015	73 ←	24
81	-772.55	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,015	69 ←	23,4
82	-622.55	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,017	65 ↙	24
83	-472.55	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,016	58 ↙	24
84	-322.55	-456.2	0,81	0,404	0,8	0,014	48 ↙	23,8
85	-172.55	-456.2	0,8	0,403	0,8	0,011	32 ↙	24
86	-22.55	-456.2	0,8	0,403	0,8	0,01	10 ↓	24
87	127.45	-456.2	0,8	0,403	0,8	0,011	337 ↘	24
88	277.45	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,015	317 ↘	24
89	427.45	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,016	305 ↘	22,8
90	577.45	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,017	297 ↘	24
91	727.45	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,016	292 →	22,8
92	877.45	-456.2	0,81	0,405	0,8	0,016	289 →	24
93	1027.45	-456.2	0,81	0,404	0,8	0,014	286 →	24
94	1177.45	-456.2	0,8	0,404	0,8	0,013	284 →	24
95	1327.45	-456.2	0,8	0,404	0,8	0,012	282 →	24
96	-1372.6	-306.2	0,8	0,404	0,8	0,012	84 ←	23,4
97	-1222.6	-306.2	0,8	0,404	0,8	0,013	83 ←	24
98	-1072.6	-306.2	0,8	0,404	0,8	0,013	82 ←	22,8
99	-922.55	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,015	81 ←	24
100	-772.55	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,016	80 ←	24
101	-622.55	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,017	77 ←	24
102	-472.55	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,017	73 ←	24
103	-322.55	-306.2	0,81	0,404	0,8	0,015	66 ↙	24
104	-172.55	-306.2	0,8	0,403	0,8	0,01	52 ↙	24
105	-22.55	-306.2	0,8	0,402	0,8	0,007	24 ↙	24
106	127.45	-306.2	0,8	0,403	0,8	0,009	315 ↘	24
107	277.45	-306.2	0,81	0,404	0,8	0,015	297 ↘	24
108	427.45	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,017	289 →	24
109	577.45	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,017	284 →	24
110	727.45	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,017	281 →	24
111	877.45	-306.2	0,81	0,405	0,8	0,015	279 →	23,4
112	1027.45	-306.2	0,81	0,404	0,8	0,015	278 →	24
113	1177.45	-306.2	0,8	0,404	0,8	0,013	277 →	22,6
114	1327.45	-306.2	0,8	0,404	0,8	0,012	276 →	24
115	-1372.6	-156.2	0,8	0,404	0,8	0,012	90 ←	24
116	-1222.6	-156.2	0,8	0,404	0,8	0,013	90 ←	24
117	-1072.6	-156.2	0,81	0,404	0,8	0,014	90 ←	24
118	-922.55	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,015	90 ←	24
119	-772.55	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,017	91 ←	24
120	-622.55	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,017	91 ←	24
121	-472.55	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,017	91 ←	24
122	-322.55	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,016	91 ←	24
123	-172.55	-156.2	0,8	0,403	0,8	0,011	92 ←	24
124	-22.55	-156.2	0,8	0,401	0,8	0,002	117 ↖	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
125	127.45	-156.2	0,8	0,403	0,8	0,009	269 →	24
126	277.45	-156.2	0,81	0,404	0,8	0,014	269 →	24
127	427.45	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,017	269 →	24
128	577.45	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,017	269 →	24
129	727.45	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,017	269 →	24
130	877.45	-156.2	0,81	0,405	0,8	0,016	269 →	24
131	1027.45	-156.2	0,81	0,404	0,8	0,015	270 →	24
132	1177.45	-156.2	0,81	0,404	0,8	0,014	270 →	24
133	1327.45	-156.2	0,8	0,404	0,8	0,013	270 →	24
134	-1372.6	-6.2	0,8	0,404	0,8	0,012	97 ←	24
135	-1222.6	-6.2	0,8	0,404	0,8	0,012	97 ←	22,8
136	-1072.6	-6.2	0,81	0,404	0,8	0,014	98 ←	24
137	-922.55	-6.2	0,81	0,404	0,8	0,015	100 ←	23,1
138	-772.55	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,017	101 ←	24
139	-622.55	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,017	104 ←	24
140	-472.55	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,017	108 ←	24
141	-322.55	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,016	116 ↖	24
142	-172.55	-6.2	0,8	0,404	0,8	0,012	133 ↖	24
143	-22.55	-6.2	0,8	0,402	0,8	0,007	159 ↑	23,4
144	127.45	-6.2	0,8	0,402	0,8	0,008	210 ↗	24
145	277.45	-6.2	0,8	0,404	0,8	0,013	240 ↗	24
146	427.45	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,016	250 →	24
147	577.45	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,017	255 →	24
148	727.45	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,017	258 →	24
149	877.45	-6.2	0,81	0,405	0,8	0,016	260 →	24
150	1027.45	-6.2	0,8	0,404	0,8	0,013	261 →	22,2
151	1177.45	-6.2	0,8	0,404	0,8	0,013	262 →	22,8
152	1327.45	-6.2	0,8	0,404	0,8	0,012	263 →	22,8
153	-1372.6	143.8	0,8	0,404	0,8	0,012	103 ←	24
154	-1222.6	143.8	0,8	0,404	0,8	0,013	104 ←	24
155	-1072.6	143.8	0,81	0,404	0,8	0,014	106 ←	24
156	-922.55	143.8	0,81	0,405	0,8	0,015	108 ←	24
157	-772.55	143.8	0,81	0,405	0,8	0,016	112 ←	24
158	-622.55	143.8	0,81	0,405	0,8	0,017	116 ↖	24
159	-472.55	143.8	0,81	0,405	0,8	0,017	123 ↖	24
160	-322.55	143.8	0,81	0,405	0,8	0,016	133 ↖	24
161	-172.55	143.8	0,8	0,404	0,8	0,013	150 ↖	24
162	-22.55	143.8	0,8	0,403	0,8	0,01	171 ↑	24
163	127.45	143.8	0,8	0,403	0,8	0,011	200 ↑	24
164	277.45	143.8	0,81	0,404	0,8	0,014	221 ↗	24
165	427.45	143.8	0,81	0,405	0,8	0,016	234 ↗	24
166	577.45	143.8	0,81	0,405	0,8	0,017	242 ↗	24
167	727.45	143.8	0,81	0,405	0,8	0,016	247 ↗	24
168	877.45	143.8	0,81	0,404	0,8	0,015	250 →	23,4
169	1027.45	143.8	0,81	0,404	0,8	0,014	253 →	24
170	1177.45	143.8	0,8	0,404	0,8	0,013	255 →	24
171	1327.45	143.8	0,8	0,404	0,8	0,012	257 →	24
172	-1372.6	293.8	0,8	0,403	0,8	0,012	108 ←	24
173	-1222.6	293.8	0,8	0,404	0,8	0,013	110 ←	24
174	-1072.6	293.8	0,81	0,404	0,8	0,014	113 ↖	24
175	-922.55	293.8	0,81	0,404	0,8	0,015	116 ↖	24
176	-772.55	293.8	0,81	0,405	0,8	0,016	120 ↖	24
177	-622.55	293.8	0,81	0,405	0,8	0,016	126 ↖	24
178	-472.55	293.8	0,81	0,405	0,8	0,017	134 ↖	24
179	-322.55	293.8	0,81	0,405	0,8	0,016	144 ↖	24
180	-172.55	293.8	0,81	0,404	0,8	0,014	159 ↑	23,4
181	-22.55	293.8	0,81	0,404	0,8	0,014	176 ↑	24
182	127.45	293.8	0,81	0,404	0,8	0,014	195 ↑	24
183	277.45	293.8	0,81	0,404	0,8	0,015	211 ↗	24
184	427.45	293.8	0,81	0,405	0,8	0,016	222 ↗	24
185	577.45	293.8	0,81	0,405	0,8	0,015	231 ↗	22,7
186	727.45	293.8	0,81	0,405	0,8	0,016	238 ↗	24
187	877.45	293.8	0,81	0,404	0,8	0,015	242 ↗	24
188	1027.45	293.8	0,8	0,404	0,8	0,013	246 ↗	22,8

Продолжение таблицы 1.5.6

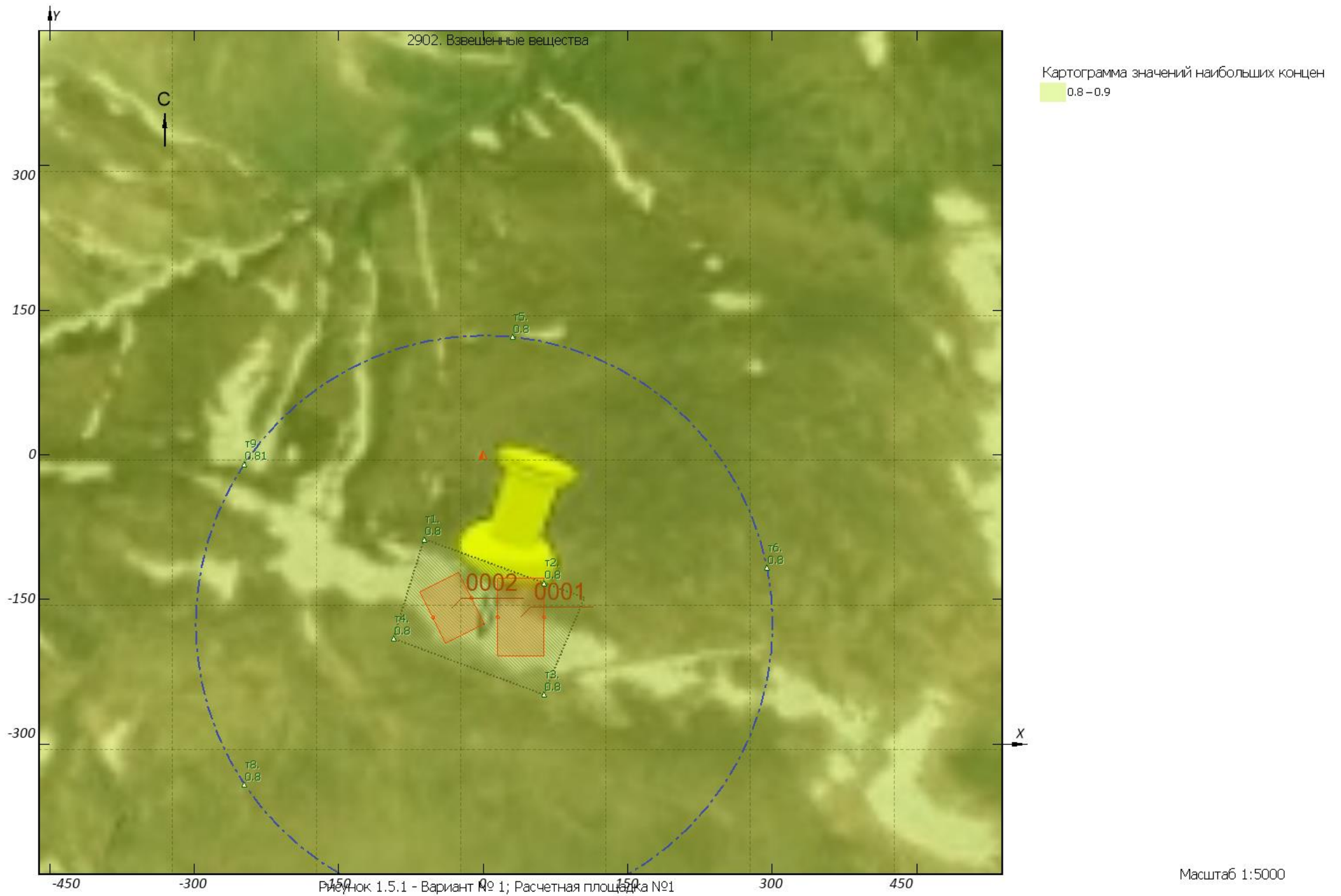
№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
189	1177.45	293.8	0,8	0,404	0,8	0,012	249 →	22,5
190	1327.45	293.8	0,8	0,404	0,8	0,012	251 →	24
191	-1372.6	443.8	0,8	0,403	0,8	0,011	114 ↖	23,4
192	-1222.6	443.8	0,8	0,404	0,8	0,012	116 ↖	24
193	-1072.6	443.8	0,8	0,404	0,8	0,013	119 ↖	24
194	-922.55	443.8	0,81	0,404	0,8	0,014	123 ↖	24
195	-772.55	443.8	0,81	0,404	0,8	0,015	128 ↖	24
196	-622.55	443.8	0,81	0,405	0,8	0,016	134 ↖	24
197	-472.55	443.8	0,81	0,405	0,8	0,015	142 ↖	22,8
198	-322.55	443.8	0,81	0,405	0,8	0,016	152 ↖	24
199	-172.55	443.8	0,81	0,405	0,8	0,016	164 ↑	24
200	-22.55	443.8	0,81	0,405	0,8	0,015	177 ↑	24
201	127.45	443.8	0,81	0,405	0,8	0,015	191 ↑	24
202	277.45	443.8	0,81	0,405	0,8	0,015	204 ↗	23,4
203	427.45	443.8	0,81	0,405	0,8	0,016	215 ↗	24
204	577.45	443.8	0,81	0,405	0,8	0,015	223 ↗	24
205	727.45	443.8	0,81	0,404	0,8	0,015	230 ↗	24
206	877.45	443.8	0,81	0,404	0,8	0,014	235 ↗	23,4
207	1027.45	443.8	0,8	0,404	0,8	0,013	239 ↗	24
208	1177.45	443.8	0,8	0,404	0,8	0,012	243 ↗	24
209	1327.45	443.8	0,8	0,403	0,8	0,011	245 ↗	24
210	-1372.6	593.8	0,8	0,403	0,8	0,011	119 ↖	24
211	-1222.6	593.8	0,8	0,403	0,8	0,012	122 ↖	24
212	-1072.6	593.8	0,8	0,403	0,8	0,011	125 ↖	22,2
213	-922.55	593.8	0,8	0,404	0,8	0,013	129 ↖	22,9
214	-772.55	593.8	0,81	0,404	0,8	0,014	134 ↖	24
215	-622.55	593.8	0,81	0,404	0,8	0,015	140 ↖	24
216	-472.55	593.8	0,81	0,405	0,8	0,015	148 ↖	24
217	-322.55	593.8	0,81	0,405	0,8	0,015	157 ↖	24
218	-172.55	593.8	0,81	0,405	0,8	0,015	167 ↑	24
219	-22.55	593.8	0,81	0,405	0,8	0,015	178 ↑	24
220	127.45	593.8	0,81	0,404	0,8	0,015	189 ↑	23,4
221	277.45	593.8	0,81	0,405	0,8	0,015	200 ↑	24
222	427.45	593.8	0,81	0,405	0,8	0,015	209 ↗	24
223	577.45	593.8	0,81	0,404	0,8	0,014	217 ↗	22,8
224	727.45	593.8	0,81	0,404	0,8	0,014	223 ↗	24
225	877.45	593.8	0,8	0,404	0,8	0,013	229 ↗	23,3
226	1027.45	593.8	0,8	0,404	0,8	0,013	233 ↗	24
227	1177.45	593.8	0,8	0,404	0,8	0,012	237 ↗	24
228	1327.45	593.8	0,8	0,403	0,8	0,011	240 ↗	24
229	-1372.6	743.8	0,8	0,403	0,8	0,01	123 ↖	24
230	-1222.6	743.8	0,8	0,403	0,8	0,011	126 ↖	24
231	-1072.6	743.8	0,8	0,404	0,8	0,012	130 ↖	23,8
232	-922.55	743.8	0,8	0,404	0,8	0,013	134 ↖	24
233	-772.55	743.8	0,8	0,404	0,8	0,013	139 ↖	24
234	-622.55	743.8	0,81	0,404	0,8	0,013	145 ↖	23,4
235	-472.55	743.8	0,81	0,404	0,8	0,014	152 ↖	23,8
236	-322.55	743.8	0,81	0,404	0,8	0,014	160 ↑	23,8
237	-172.55	743.8	0,81	0,404	0,8	0,015	169 ↑	24
238	-22.55	743.8	0,81	0,404	0,8	0,015	178 ↑	24
239	127.45	743.8	0,81	0,404	0,8	0,014	188 ↑	22,5
240	277.45	743.8	0,81	0,404	0,8	0,014	197 ↑	24
241	427.45	743.8	0,81	0,404	0,8	0,014	205 ↗	23,7
242	577.45	743.8	0,81	0,404	0,8	0,014	212 ↗	24
243	727.45	743.8	0,8	0,404	0,8	0,013	218 ↗	24
244	877.45	743.8	0,8	0,404	0,8	0,013	224 ↗	24
245	1027.45	743.8	0,8	0,404	0,8	0,012	228 ↗	23,8
246	1177.45	743.8	0,8	0,403	0,8	0,011	232 ↗	24
247	1327.45	743.8	0,8	0,403	0,8	0,01	235 ↗	23,4
248	-1372.6	893.8	0,8	0,403	0,8	0,009	127 ↖	22,8
249	-1222.6	893.8	0,8	0,403	0,8	0,01	131 ↖	24
250	-1072.6	893.8	0,8	0,403	0,8	0,011	134 ↖	24
251	-922.55	893.8	0,8	0,404	0,8	0,012	139 ↖	24
252	-772.55	893.8	0,8	0,404	0,8	0,012	144 ↖	24



Продолжение таблицы 1.5.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м <sup>3</sup>			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
253	-622.55	893.8	0,8	0,404	0,8	0,013	149 ↖	24
254	-472.55	893.8	0,8	0,404	0,8	0,013	156 ↖	24
255	-322.55	893.8	0,81	0,404	0,8	0,014	163 ↑	24
256	-172.55	893.8	0,81	0,404	0,8	0,014	170 ↑	24
257	-22.55	893.8	0,81	0,404	0,8	0,014	178 ↑	24
258	127.45	893.8	0,81	0,404	0,8	0,014	186 ↑	24
259	277.45	893.8	0,81	0,404	0,8	0,014	194 ↑	24
260	427.45	893.8	0,8	0,404	0,8	0,013	202 ↑	24
261	577.45	893.8	0,8	0,404	0,8	0,013	208 ↗	24
262	727.45	893.8	0,8	0,404	0,8	0,013	214 ↗	24
263	877.45	893.8	0,8	0,403	0,8	0,012	219 ↗	23,4
264	1027.45	893.8	0,8	0,403	0,8	0,011	224 ↗	24
265	1177.45	893.8	0,8	0,403	0,8	0,011	228 ↗	23,8
266	1327.45	893.8	0,8	0,403	0,8	0,009	231 ↗	22,7
267	-1372.6	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,009	131 ↖	24
268	-1222.6	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,01	134 ↖	24
269	-1072.6	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,01	138 ↖	23,4
270	-922.55	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,01	142 ↖	22,8
271	-772.55	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,012	147 ↖	24
272	-622.55	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,012	152 ↖	23,8
273	-472.55	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,012	158 ↑	24
274	-322.55	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,013	165 ↑	24
275	-172.55	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,013	172 ↑	24
276	-22.55	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,013	179 ↑	24
277	127.45	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,013	186 ↑	24
278	277.45	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,013	193 ↑	24
279	427.45	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,012	199 ↑	24
280	577.45	1043.8	0,8	0,404	0,8	0,012	205 ↗	24
281	727.45	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,012	211 ↗	24
282	877.45	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,01	216 ↗	22,5
283	1027.45	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,01	220 ↗	23,8
284	1177.45	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,01	224 ↗	24
285	1327.45	1043.8	0,8	0,403	0,8	0,009	227 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе 1:5000 на рисунке 1.5.1.



## 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	-61,1	-87,6	2	Точка в промзоне
2	63,6	-133,18	2	Точка в промзоне
3	63,2	-249	2	Точка в промзоне
4	-92,9	-190,8	2	Точка в промзоне
5	30,76	122,05	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	294,99	-117,44	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	142,52	-439,82	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-247,46	-342,13	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-247,46	-9,54	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				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	X <sub>2</sub>	Y <sub>2</sub>				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1372,55	2,42	1450,14	2,42	2117,231	2	150	-

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

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

Таблица № 1.6.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максима, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X <sub>1</sub>	Y <sub>1</sub>	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
<b>Объект:</b> 1. Объект №1 «Ушрйшр» УҮС <b>Площадка:</b> 1. Площадка №1 <b>Цех:</b> 1. Цех №1																
1	4	2	80	4	20106,2	20	328	448	80	1,28	457,6	2902	0,79	3	0,24	230,76
							376	448				337	0,215	1	0,002	461,51
												301	0,417	1	0,105	461,51
												2754	0,093	1	0,005	461,51
												2902	0,033	3	0,01	230,76
2	4	2	60	4	11309,7	20	200	460	60	1,28	343,2	2902	0,4	3	0,162	199,84
							240	480								

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 предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-61,1	-87,6	2	0,8	2902	0,8	0,005	133 ↖ 24	1.1.1	0,005	0,59
										1.1.2	4·10 <sup>-4</sup>	0,045
2	Пром.	63,6	-133,18	2	0,8	2902	0,8	0,005	257 → 24	1.1.2	0,004	0,46
										1.1.1	0,001	0,098
3	Пром.	63,2	-249	2	0,8	2902	0,8	0,006	315 ↘ 24	1.1.2	0,006	0,72
										1.1.1	5·10 <sup>-4</sup>	0,06
4	Пром.	-92,9	-190,8	2	0,8	2902	0,8	0,007	75 ← 24	1.1.1	0,004	0,52
										1.1.2	0,003	0,31
5	ОСЗЗ	30,76	122,05	2	0,8	2902	0,8	0,01	180 ↑ 24	1.1.1	0,009	1,06
										1.1.2	0,001	0,136
6	ОСЗЗ	294,99	-117,44	2	0,8	2902	0,8	0,013	261 → 22,2	1.1.2	0,007	0,86
										1.1.1	0,006	0,78
7	ОСЗЗ	142,52	-439,82	2	0,8	2902	0,8	0,012	333 ↘ 24	1.1.2	0,006	0,74
										1.1.1	0,006	0,68
8	ОСЗЗ	-247,46	-342,13	2	0,8	2902	0,8	0,013	55 ↙ 24	1.1.1	0,007	0,87
										1.1.2	0,005	0,68
9	ОСЗЗ	-247,46	-9,54	2	0,81	2902	0,8	0,015	122 ↖ 24	1.1.1	0,007	0,92
										1.1.2	0,007	0,88

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	
	X	Y	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1372.6	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,01	57 ↙	24
2	-1222.6	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,011	54 ↙	24
3	-1072.6	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,012	50 ↙	24
4	-922.55	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,013	46 ↙	24
5	-772.55	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,013	41 ↙	24
6	-622.55	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,013	35 ↙	22,2
7	-472.55	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,014	28 ↙	24
8	-322.55	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,014	20 ↓	24
9	-172.55	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,015	11 ↓	24
10	-22.55	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,015	2 ↓	24
11	127.45	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,014	352 ↓	22,8
12	277.45	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,015	343 ↓	24
13	427.45	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,015	335 ↘	24
14	577.45	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,014	327 ↘	24
15	727.45	-1056.2	0,81	2902	0,8	0,014	321 ↘	24
16	877.45	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,013	316 ↘	24
17	1027.45	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,012	311 ↘	24
18	1177.45	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,011	307 ↘	22,8
19	1327.45	-1056.2	0,8	2902	0,8	0,011	304 ↘	24
20	-1372.6	-906.2	0,8	2902	0,8	0,011	62 ↙	23,8
21	-1222.6	-906.2	0,8	2902	0,8	0,012	59 ↙	24
22	-1072.6	-906.2	0,8	2902	0,8	0,012	55 ↙	24
23	-922.55	-906.2	0,8	2902	0,8	0,013	51 ↙	24
24	-772.55	-906.2	0,81	2902	0,8	0,014	46 ↙	24
25	-622.55	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	40 ↙	24
26	-472.55	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	33 ↙	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
27	-322.55	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	24 ↙	23,4
28	-172.55	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	14 ↓	24
29	-22.55	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	2 ↓	24
30	127.45	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	351 ↓	24
31	277.45	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	340 ↓	23,8
32	427.45	-906.2	0,81	2902	0,8	0,015	331 ↘	24
33	577.45	-906.2	0,81	2902	0,8	0,014	322 ↘	22,8
34	727.45	-906.2	0,81	2902	0,8	0,014	316 ↘	24
35	877.45	-906.2	0,81	2902	0,8	0,014	310 ↘	24
36	1027.45	-906.2	0,8	2902	0,8	0,013	306 ↘	24
37	1177.45	-906.2	0,8	2902	0,8	0,012	302 ↘	24
38	1327.45	-906.2	0,8	2902	0,8	0,011	299 ↘	24
39	-1372.6	-756.2	0,8	2902	0,8	0,011	67 ↙	22,8
40	-1222.6	-756.2	0,8	2902	0,8	0,012	64 ↙	23,7
41	-1072.6	-756.2	0,8	2902	0,8	0,013	61 ↙	24
42	-922.55	-756.2	0,81	2902	0,8	0,014	57 ↙	24
43	-772.55	-756.2	0,81	2902	0,8	0,014	53 ↙	22,8
44	-622.55	-756.2	0,81	2902	0,8	0,015	47 ↙	24
45	-472.55	-756.2	0,81	2902	0,8	0,015	39 ↙	23,4
46	-322.55	-756.2	0,81	2902	0,8	0,016	29 ↙	24
47	-172.55	-756.2	0,81	2902	0,8	0,015	17 ↓	24
48	-22.55	-756.2	0,81	2902	0,8	0,015	3 ↓	24
49	127.45	-756.2	0,81	2902	0,8	0,015	349 ↓	23,7
50	277.45	-756.2	0,81	2902	0,8	0,014	336 ↘	21,9
51	427.45	-756.2	0,81	2902	0,8	0,016	325 ↘	24
52	577.45	-756.2	0,81	2902	0,8	0,016	316 ↘	24
53	727.45	-756.2	0,81	2902	0,8	0,015	309 ↘	23,4
54	877.45	-756.2	0,81	2902	0,8	0,014	304 ↘	24
55	1027.45	-756.2	0,81	2902	0,8	0,014	300 ↘	24
56	1177.45	-756.2	0,8	2902	0,8	0,013	297 ↘	24
57	1327.45	-756.2	0,8	2902	0,8	0,011	294 ↘	23,4
58	-1372.6	-606.2	0,8	2902	0,8	0,012	72 ←	24
59	-1222.6	-606.2	0,8	2902	0,8	0,013	70 ←	24
60	-1072.6	-606.2	0,81	2902	0,8	0,014	68 ←	24
61	-922.55	-606.2	0,81	2902	0,8	0,014	65 ↙	24
62	-772.55	-606.2	0,81	2902	0,8	0,015	60 ↙	24
63	-622.55	-606.2	0,81	2902	0,8	0,016	55 ↙	24
64	-472.55	-606.2	0,81	2902	0,8	0,016	47 ↙	24
65	-322.55	-606.2	0,81	2902	0,8	0,015	37 ↙	24
66	-172.55	-606.2	0,81	2902	0,8	0,014	22 ↓	24
67	-22.55	-606.2	0,8	2902	0,8	0,013	4 ↓	24
68	127.45	-606.2	0,81	2902	0,8	0,014	345 ↓	24
69	277.45	-606.2	0,81	2902	0,8	0,016	328 ↘	24
70	427.45	-606.2	0,81	2902	0,8	0,017	316 ↘	24
71	577.45	-606.2	0,81	2902	0,8	0,017	308 ↘	24
72	727.45	-606.2	0,81	2902	0,8	0,016	302 ↘	24
73	877.45	-606.2	0,81	2902	0,8	0,015	297 ↘	24
74	1027.45	-606.2	0,81	2902	0,8	0,014	293 ↘	24
75	1177.45	-606.2	0,8	2902	0,8	0,012	291 →	22,2
76	1327.45	-606.2	0,8	2902	0,8	0,012	289 →	24
77	-1372.6	-456.2	0,8	2902	0,8	0,012	78 ←	24
78	-1222.6	-456.2	0,8	2902	0,8	0,013	77 ←	24
79	-1072.6	-456.2	0,81	2902	0,8	0,014	75 ←	24
80	-922.55	-456.2	0,81	2902	0,8	0,015	73 ←	24
81	-772.55	-456.2	0,81	2902	0,8	0,015	69 ←	23,4
82	-622.55	-456.2	0,81	2902	0,8	0,017	65 ↙	24
83	-472.55	-456.2	0,81	2902	0,8	0,016	58 ↙	24
84	-322.55	-456.2	0,81	2902	0,8	0,014	48 ↙	23,8
85	-172.55	-456.2	0,8	2902	0,8	0,011	32 ↙	24
86	-22.55	-456.2	0,8	2902	0,8	0,01	10 ↓	24
87	127.45	-456.2	0,8	2902	0,8	0,011	337 ↘	24
88	277.45	-456.2	0,81	2902	0,8	0,015	317 ↘	24
89	427.45	-456.2	0,81	2902	0,8	0,016	305 ↘	22,8
90	577.45	-456.2	0,81	2902	0,8	0,017	297 ↘	24
91	727.45	-456.2	0,81	2902	0,8	0,016	292 →	22,8
92	877.45	-456.2	0,81	2902	0,8	0,016	289 →	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
93	1027.45	-456.2	0,81	2902	0,8	0,014	286 →	24
94	1177.45	-456.2	0,8	2902	0,8	0,013	284 →	24
95	1327.45	-456.2	0,8	2902	0,8	0,012	282 →	24
96	-1372.6	-306.2	0,8	2902	0,8	0,012	84 ←	23,4
97	-1222.6	-306.2	0,8	2902	0,8	0,013	83 ←	24
98	-1072.6	-306.2	0,8	2902	0,8	0,013	82 ←	22,8
99	-922.55	-306.2	0,81	2902	0,8	0,015	81 ←	24
100	-772.55	-306.2	0,81	2902	0,8	0,016	80 ←	24
101	-622.55	-306.2	0,81	2902	0,8	0,017	77 ←	24
102	-472.55	-306.2	0,81	2902	0,8	0,017	73 ←	24
103	-322.55	-306.2	0,81	2902	0,8	0,015	66 ↙	24
104	-172.55	-306.2	0,8	2902	0,8	0,01	52 ↙	24
105	-22.55	-306.2	0,8	2902	0,8	0,007	24 ↙	24
106	127.45	-306.2	0,8	2902	0,8	0,009	315 ↘	24
107	277.45	-306.2	0,81	2902	0,8	0,015	297 ↘	24
108	427.45	-306.2	0,81	2902	0,8	0,017	289 →	24
109	577.45	-306.2	0,81	2902	0,8	0,017	284 →	24
110	727.45	-306.2	0,81	2902	0,8	0,017	281 →	24
111	877.45	-306.2	0,81	2902	0,8	0,015	279 →	23,4
112	1027.45	-306.2	0,81	2902	0,8	0,015	278 →	24
113	1177.45	-306.2	0,8	2902	0,8	0,013	277 →	22,6
114	1327.45	-306.2	0,8	2902	0,8	0,012	276 →	24
115	-1372.6	-156.2	0,8	2902	0,8	0,012	90 ←	24
116	-1222.6	-156.2	0,8	2902	0,8	0,013	90 ←	24
117	-1072.6	-156.2	0,81	2902	0,8	0,014	90 ←	24
118	-922.55	-156.2	0,81	2902	0,8	0,015	90 ←	24
119	-772.55	-156.2	0,81	2902	0,8	0,017	91 ←	24
120	-622.55	-156.2	0,81	2902	0,8	0,017	91 ←	24
121	-472.55	-156.2	0,81	2902	0,8	0,017	91 ←	24
122	-322.55	-156.2	0,81	2902	0,8	0,016	91 ←	24
123	-172.55	-156.2	0,8	2902	0,8	0,011	92 ←	24
124	-22.55	-156.2	0,8	2902	0,8	0,002	117 ↖	24
125	127.45	-156.2	0,8	2902	0,8	0,009	269 →	24
126	277.45	-156.2	0,81	2902	0,8	0,014	269 →	24
127	427.45	-156.2	0,81	2902	0,8	0,017	269 →	24
128	577.45	-156.2	0,81	2902	0,8	0,017	269 →	24
129	727.45	-156.2	0,81	2902	0,8	0,017	269 →	24
130	877.45	-156.2	0,81	2902	0,8	0,016	269 →	24
131	1027.45	-156.2	0,81	2902	0,8	0,015	270 →	24
132	1177.45	-156.2	0,81	2902	0,8	0,014	270 →	24
133	1327.45	-156.2	0,8	2902	0,8	0,013	270 →	24
134	-1372.6	-6.2	0,8	2902	0,8	0,012	97 ←	24
135	-1222.6	-6.2	0,8	2902	0,8	0,012	97 ←	22,8
136	-1072.6	-6.2	0,81	2902	0,8	0,014	98 ←	24
137	-922.55	-6.2	0,81	2902	0,8	0,015	100 ←	23,1
138	-772.55	-6.2	0,81	2902	0,8	0,017	101 ←	24
139	-622.55	-6.2	0,81	2902	0,8	0,017	104 ←	24
140	-472.55	-6.2	0,81	2902	0,8	0,017	108 ←	24
141	-322.55	-6.2	0,81	2902	0,8	0,016	116 ↖	24
142	-172.55	-6.2	0,8	2902	0,8	0,012	133 ↖	24
143	-22.55	-6.2	0,8	2902	0,8	0,007	159 ↑	23,4
144	127.45	-6.2	0,8	2902	0,8	0,008	210 ↗	24
145	277.45	-6.2	0,8	2902	0,8	0,013	240 ↗	24
146	427.45	-6.2	0,81	2902	0,8	0,016	250 →	24
147	577.45	-6.2	0,81	2902	0,8	0,017	255 →	24
148	727.45	-6.2	0,81	2902	0,8	0,017	258 →	24
149	877.45	-6.2	0,81	2902	0,8	0,016	260 →	24
150	1027.45	-6.2	0,8	2902	0,8	0,013	261 →	22,2
151	1177.45	-6.2	0,8	2902	0,8	0,013	262 →	22,8
152	1327.45	-6.2	0,8	2902	0,8	0,012	263 →	22,8
153	-1372.6	143.8	0,8	2902	0,8	0,012	103 ←	24
154	-1222.6	143.8	0,8	2902	0,8	0,013	104 ←	24
155	-1072.6	143.8	0,81	2902	0,8	0,014	106 ←	24
156	-922.55	143.8	0,81	2902	0,8	0,015	108 ←	24
157	-772.55	143.8	0,81	2902	0,8	0,016	112 ←	24
158	-622.55	143.8	0,81	2902	0,8	0,017	116 ↖	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
159	-472.55	143.8	0,81	2902	0,8	0,017	123 ↖	24
160	-322.55	143.8	0,81	2902	0,8	0,016	133 ↖	24
161	-172.55	143.8	0,8	2902	0,8	0,013	150 ↖	24
162	-22.55	143.8	0,8	2902	0,8	0,01	171 ↑	24
163	127.45	143.8	0,8	2902	0,8	0,011	200 ↑	24
164	277.45	143.8	0,81	2902	0,8	0,014	221 ↗	24
165	427.45	143.8	0,81	2902	0,8	0,016	234 ↗	24
166	577.45	143.8	0,81	2902	0,8	0,017	242 ↗	24
167	727.45	143.8	0,81	2902	0,8	0,016	247 ↗	24
168	877.45	143.8	0,81	2902	0,8	0,015	250 →	23,4
169	1027.45	143.8	0,81	2902	0,8	0,014	253 →	24
170	1177.45	143.8	0,8	2902	0,8	0,013	255 →	24
171	1327.45	143.8	0,8	2902	0,8	0,012	257 →	24
172	-1372.6	293.8	0,8	2902	0,8	0,012	108 ←	24
173	-1222.6	293.8	0,8	2902	0,8	0,013	110 ←	24
174	-1072.6	293.8	0,81	2902	0,8	0,014	113 ↖	24
175	-922.55	293.8	0,81	2902	0,8	0,015	116 ↖	24
176	-772.55	293.8	0,81	2902	0,8	0,016	120 ↖	24
177	-622.55	293.8	0,81	2902	0,8	0,016	126 ↖	24
178	-472.55	293.8	0,81	2902	0,8	0,017	134 ↖	24
179	-322.55	293.8	0,81	2902	0,8	0,016	144 ↖	24
180	-172.55	293.8	0,81	2902	0,8	0,014	159 ↑	23,4
181	-22.55	293.8	0,81	2902	0,8	0,014	176 ↑	24
182	127.45	293.8	0,81	2902	0,8	0,014	195 ↑	24
183	277.45	293.8	0,81	2902	0,8	0,015	211 ↗	24
184	427.45	293.8	0,81	2902	0,8	0,016	222 ↗	24
185	577.45	293.8	0,81	2902	0,8	0,015	231 ↗	22,7
186	727.45	293.8	0,81	2902	0,8	0,016	238 ↗	24
187	877.45	293.8	0,81	2902	0,8	0,015	242 ↗	24
188	1027.45	293.8	0,8	2902	0,8	0,013	246 ↗	22,8
189	1177.45	293.8	0,8	2902	0,8	0,012	249 →	22,5
190	1327.45	293.8	0,8	2902	0,8	0,012	251 →	24
191	-1372.6	443.8	0,8	2902	0,8	0,011	114 ↖	23,4
192	-1222.6	443.8	0,8	2902	0,8	0,012	116 ↖	24
193	-1072.6	443.8	0,8	2902	0,8	0,013	119 ↖	24
194	-922.55	443.8	0,81	2902	0,8	0,014	123 ↖	24
195	-772.55	443.8	0,81	2902	0,8	0,015	128 ↖	24
196	-622.55	443.8	0,81	2902	0,8	0,016	134 ↖	24
197	-472.55	443.8	0,81	2902	0,8	0,015	142 ↖	22,8
198	-322.55	443.8	0,81	2902	0,8	0,016	152 ↖	24
199	-172.55	443.8	0,81	2902	0,8	0,016	164 ↑	24
200	-22.55	443.8	0,81	2902	0,8	0,015	177 ↑	24
201	127.45	443.8	0,81	2902	0,8	0,015	191 ↑	24
202	277.45	443.8	0,81	2902	0,8	0,015	204 ↗	23,4
203	427.45	443.8	0,81	2902	0,8	0,016	215 ↗	24
204	577.45	443.8	0,81	2902	0,8	0,015	223 ↗	24
205	727.45	443.8	0,81	2902	0,8	0,015	230 ↗	24
206	877.45	443.8	0,81	2902	0,8	0,014	235 ↗	23,4
207	1027.45	443.8	0,8	2902	0,8	0,013	239 ↗	24
208	1177.45	443.8	0,8	2902	0,8	0,012	243 ↗	24
209	1327.45	443.8	0,8	2902	0,8	0,011	245 ↗	24
210	-1372.6	593.8	0,8	2902	0,8	0,011	119 ↖	24
211	-1222.6	593.8	0,8	2902	0,8	0,012	122 ↖	24
212	-1072.6	593.8	0,8	2902	0,8	0,011	125 ↖	22,2
213	-922.55	593.8	0,8	2902	0,8	0,013	129 ↖	22,9
214	-772.55	593.8	0,81	2902	0,8	0,014	134 ↖	24
215	-622.55	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	140 ↖	24
216	-472.55	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	148 ↖	24
217	-322.55	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	157 ↖	24
218	-172.55	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	167 ↑	24
219	-22.55	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	178 ↑	24
220	127.45	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	189 ↑	23,4
221	277.45	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	200 ↑	24
222	427.45	593.8	0,81	2902	0,8	0,015	209 ↗	24
223	577.45	593.8	0,81	2902	0,8	0,014	217 ↗	22,8
224	727.45	593.8	0,81	2902	0,8	0,014	223 ↗	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
225	877.45	593.8	0,8	2902	0,8	0,013	229 ↗	23,3
226	1027.45	593.8	0,8	2902	0,8	0,013	233 ↗	24
227	1177.45	593.8	0,8	2902	0,8	0,012	237 ↗	24
228	1327.45	593.8	0,8	2902	0,8	0,011	240 ↗	24
229	-1372.6	743.8	0,8	2902	0,8	0,01	123 ↖	24
230	-1222.6	743.8	0,8	2902	0,8	0,011	126 ↖	24
231	-1072.6	743.8	0,8	2902	0,8	0,012	130 ↖	23,8
232	-922.55	743.8	0,8	2902	0,8	0,013	134 ↖	24
233	-772.55	743.8	0,8	2902	0,8	0,013	139 ↖	24
234	-622.55	743.8	0,81	2902	0,8	0,013	145 ↖	23,4
235	-472.55	743.8	0,81	2902	0,8	0,014	152 ↖	23,8
236	-322.55	743.8	0,81	2902	0,8	0,014	160 ↑	23,8
237	-172.55	743.8	0,81	2902	0,8	0,015	169 ↑	24
238	-22.55	743.8	0,81	2902	0,8	0,015	178 ↑	24
239	127.45	743.8	0,81	2902	0,8	0,014	188 ↑	22,5
240	277.45	743.8	0,81	2902	0,8	0,014	197 ↑	24
241	427.45	743.8	0,81	2902	0,8	0,014	205 ↗	23,7
242	577.45	743.8	0,81	2902	0,8	0,014	212 ↗	24
243	727.45	743.8	0,8	2902	0,8	0,013	218 ↗	24
244	877.45	743.8	0,8	2902	0,8	0,013	224 ↗	24
245	1027.45	743.8	0,8	2902	0,8	0,012	228 ↗	23,8
246	1177.45	743.8	0,8	2902	0,8	0,011	232 ↗	24
247	1327.45	743.8	0,8	2902	0,8	0,01	235 ↗	23,4
248	-1372.6	893.8	0,8	2902	0,8	0,009	127 ↖	22,8
249	-1222.6	893.8	0,8	2902	0,8	0,01	131 ↖	24
250	-1072.6	893.8	0,8	2902	0,8	0,011	134 ↖	24
251	-922.55	893.8	0,8	2902	0,8	0,012	139 ↖	24
252	-772.55	893.8	0,8	2902	0,8	0,012	144 ↖	24
253	-622.55	893.8	0,8	2902	0,8	0,013	149 ↖	24
254	-472.55	893.8	0,8	2902	0,8	0,013	156 ↖	24
255	-322.55	893.8	0,81	2902	0,8	0,014	163 ↑	24
256	-172.55	893.8	0,81	2902	0,8	0,014	170 ↑	24
257	-22.55	893.8	0,81	2902	0,8	0,014	178 ↑	24
258	127.45	893.8	0,81	2902	0,8	0,014	186 ↑	24
259	277.45	893.8	0,81	2902	0,8	0,014	194 ↑	24
260	427.45	893.8	0,8	2902	0,8	0,013	202 ↑	24
261	577.45	893.8	0,8	2902	0,8	0,013	208 ↗	24
262	727.45	893.8	0,8	2902	0,8	0,013	214 ↗	24
263	877.45	893.8	0,8	2902	0,8	0,012	219 ↗	23,4
264	1027.45	893.8	0,8	2902	0,8	0,011	224 ↗	24
265	1177.45	893.8	0,8	2902	0,8	0,011	228 ↗	23,8
266	1327.45	893.8	0,8	2902	0,8	0,009	231 ↗	22,7
267	-1372.6	1043.8	0,8	2902	0,8	0,009	131 ↖	24
268	-1222.6	1043.8	0,8	2902	0,8	0,01	134 ↖	24
269	-1072.6	1043.8	0,8	2902	0,8	0,01	138 ↖	23,4
270	-922.55	1043.8	0,8	2902	0,8	0,01	142 ↖	22,8
271	-772.55	1043.8	0,8	2902	0,8	0,012	147 ↖	24
272	-622.55	1043.8	0,8	2902	0,8	0,012	152 ↖	23,8
273	-472.55	1043.8	0,8	2902	0,8	0,012	158 ↑	24
274	-322.55	1043.8	0,8	2902	0,8	0,013	165 ↑	24
275	-172.55	1043.8	0,8	2902	0,8	0,013	172 ↑	24
276	-22.55	1043.8	0,8	2902	0,8	0,013	179 ↑	24
277	127.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,013	186 ↑	24
278	277.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,013	193 ↑	24
279	427.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,012	199 ↑	24
280	577.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,012	205 ↗	24
281	727.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,012	211 ↗	24
282	877.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,01	216 ↗	22,5
283	1027.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,01	220 ↗	23,8
284	1177.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,01	224 ↗	24
285	1327.45	1043.8	0,8	2902	0,8	0,009	227 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе 1:5000 на рисунке 1.6.1.



