

«ԱԼԵԽՍ ԷՆԴ ՀՈԼԴԻՆԳ» ՍՊԸ

Վնասակար նյութերի սահմանային
թույլատրելի արտանետումների
նախագիծ

ՏՆՕՐԸՆ



Հ.ԻՍՐԱՅԵԼՅԱՆ

ԵՐԵՎԱՆ

2020թ.

ԿԱՏԱՐՈՂՆԵՐԻ ՑՈՒՑԱԿ

Քիմիկոս ինժեներ՝ Էկոլոգ Ք.Գ. Թ.

Տնօրեն

Գլխավոր ինժեներ

Գլխավոր տեխնոլոգ

Ս. Եղոյան

Է. Բաբայան

Ա. Մանուկյան

Ա. Ղաֆաթյան

ԱՆՈՏԱՑԻԱ

Ներկա աշխատանքում ուսումնասիրության օբյեկտ է հանդիսանում «ԱԼԵՔՍ - ԳՐԻԳ» ՍՊԸ Ախուրյանի շաքարի գործարանի արտանետումները:

Աշխատանքի նպատակն է՝ ընկերության արտանետումներից մթնոլորտի աղտոտման մակարդակի որոշումը, սահմանային թույլատրելի արտանետումների և շրջակա միջավայրին հասցված տնտեսական վնասի որոշումը:

Նախագծում բերված են ընկերության կողմից արտանետվող վնասակար նյութերի ինչպես քանակական, այնպես էլ որակական նկարագրերը:

Հաշվառումներից պարզվել է, որ ընկերությունն ունի մթնոլորտի աղտոտման 3 հաստատուն աղբյուր, որոնց կողմից մթնոլորտ են արտանետվում 6 անուն վնասակար նյութ տարեկան 151,9 տոննա քանակությամբ, այդ թվում՝

- **ածխածնի օքսիդ – 112,0 տոննա;**
- **ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով) – 38,4,0 տոննա;**
- **կրի փոշի – 1,41տոննա;**
- **կախված մասնիկներ (մետաղական փոշի) – 0,07տոննա;**
- **կախված մասնիկներ (եռակցման աերոզոլ) – 0,0029տոննա;**
- **մանգանի օքսիդներ –0,00037 տոննա;**

Նշված նյութերը գումարային էֆեկտով օժտված չեն:

Նշված նյութերի ՍԹԱ նորմատիվներին հասնելու ժամկետը 2014թ. է:

**Ախուրյանի շաքարի գործարանի արտանետումների հետևանքով
շրջակա միջավայրին հասցված հնարավոր վնասի հատուցման հաշվարկ**

Համաձայն «Մթնոլորտային օդի պահպանության մասին» օրենքի՝ ընկերության կողմից վնասակար նյութերի արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին պատճառած վնասի մեծությունը հաշվարկվել է ՀՀ կառավարության 2005թ. հունվարի 25-ի N91 որոշման հիման վրա:

Յուրաքանչյուր արտանետման աղբյուրի համար տնտեսական վնասի չափը որոշվում է հետևյալ բանաձևով՝

$$U = \sum_{i=1}^n \Phi_i \cdot \sum_{j=1}^m \Psi_{ij} \cdot P_j$$

որտեղ՝

U –ն ազդեցությունն է՝ արտահայտված դրամներով,

$\sum_{j=1}^m \Psi_{ij}$ –ն աղտոտող աղբյուրի շրջապատի բնութագիրն արտահայտող գործակիցն է, որը հավասար է 4-ի;

Ψ_{ij} – i- թղ նյութի համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունն է;

P –ն տվյալ i-թղ նյութի արտանետումների քանակի հետ կապված գործակիցն է;

Φ_i –ն փոխադրման ցուցանիշն է և հավասար է 1000 դրամի:

Φ_i – ի գործակիցը որոշվում է՝ հետևյալ բանաձևով՝

$$\Phi_i = q (3SU_i - 2U_{\text{թ}}U_i)$$

Որտեղ՝

U_թ –ի i-թղ նյութի սահմանային թույլատրելի տարեկան արտանետման քանակն է տոննաներով;

S_թU_i –ն i-թղ նյութի տարեկան փաստացի արտանետումն է տոննաներով;

q = 1 –ի անշարժ աղբյուրի համար:

1. Ածխածնի օքսիդ

$$U_1 = 4 \times 1000 \times 2(3 \times 112,0 - 2 \times 112,0) = 8000 \times 112,0 = 896000 \text{ դրամ};$$

2. Ազոտի երկօքսիդ

$$U_2 = 4 \times 1000 \times 12,5(3 \times 38,4,0 - 2 \times 38,4) = 50000 \times 38,4 = 1920000 \text{ դրամ};$$

3. Կախված մասնիկներ (մետաղական փոշի) - 0,07 տոննա;

$$U_3 = 4 \times 1000 \times 19,6(3 \times 0,07 - 2 \times 0,07) = 78400 \times 0,07 = 5488 \text{ դրամ};$$

4. Կախված մասնիկներ (եռակցման աերոզոլ)

$$U_4 = 4 \times 1000 \times 19,6(3 \times 0,0029 - 2 \times 0,0029) = 78400 \times 0,0029 = 227 \text{ դրամ};$$

5. Մանգանի օքսիդներ

$$U_5 = 4 \times 1000 \times 705(3 \times 0,00037 - 2 \times 0,00037) = 2820000 \times 0,00037 = 1043 \text{ դրամ};$$

$$\text{Ընդամենը՝ } U = 896000 + 1920000 + 5488 + 227 + 1043 = 2822758 \text{ դրամ};$$

Մթնոլորտ արտանետվող կրի փոշու համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունը բացակայում է, այդ պատճառով տվյալ նյութը չի ընդգրկվել հաշվարկում:

Նշված գումարը չի առաջացնում որևիցե պարտավորվածություն, այլ միայն գնահատում՝ տնտեսական վնասը դրամային արտահայտությամբ:

Տրամադրված չափաքանակները մնում են ուժի մեջ, քանի դեռ աղտոտման անշարժ աղբյուրների և աղտոտող նյութերի մասով քանակական կամ որակական փոփոխություններ տեղի չեն ունեցել, ինչպես նաև տվյալ նյութերի ֆոնային գերնորմատիվային աղտոտվածություն չի առաջացել: Ֆոնային գերնորմատիվային աղտոտվածության առաջացման հետ կապված արտանետման չափաքանակները վերանայվում են տրամադրման պահից 5 տարվանից ոչ շուտ:

ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

	ԱՆՈՏԱՑԻԱ	2
	ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ	5
	ՆԵՐԱԾՈՒԹՅՈՒՆ	6
1	ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԳՈՐԾԱՐԱՆԻ ՄԱՍԻՆ	7
	ՕՊՕ – ի հաշվարկ	8
	Գործարանի քարտեզ-սխեման՝ վրան նշված աղտոտման աղբյուրները	9
2	ԳՈՐԾԱՐԱՆԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ՝ ՈՐՊԵՍ ՄԹՆՈԼՈՐՏԱՅԻՆ ՕԴՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐ	11
3	ՄԹՆՈԼՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏՎՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑԱՆԿ	14
4	ԶԱՐԿԱՅԻՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐ ՈՒՆԵՑՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻ ԹՎԱՐԿՈՒՄԸ ԵՎ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ	15
5	ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՐԱՄԵՏՐԵՐԸ	16
6	ԵԼԱԿԵՏԱՅԻՆ ՏՎՅԱԼՆԵՐ ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ /ԶԱՓԱՔԱՆԱԿԻ/ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ	19
7	ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ԿԱՏԱՐՈՒՄԸ	20
8	ՄԵՔԵՆԱՅԱԿԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿ	20
9	ՏԱՐԱԾՔԻ ՄԹՆՈԼՈՐՏՈՒՄ ԱԶԴՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԸ ՈՐՈՇՈՂ ՕԴԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԸ, ԳՈՐԾԱԿԻՑՆԵՐԸ	21
10	ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՄԱՆԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ	22
11	ԱՆՇԱՐԺ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՄԹՆՈԼՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ «ԱԼԵՔՍ ԳՐԻԳ» ՍՊԸ ԱԽՈՒՐՅԱՆԻ ՇԱՔԱՐԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆԻ /ԶԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ/ ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆ	22
12	ԱՆԲԱՐԵՆՊԱՍՏ ՕԴԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԻ ԴԵՊՔՈՒՄ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ԿԱՐԳԱՎՈՐՄԱՆ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԻՐԱԿԱՆԱՑՈՒՄ	23
13	ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ, ՈՐՈՒՔ ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՒՄ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՒՄ ԵՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՎԵՐԱՀՍԿՄԱՆ ԵՎ ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ	24
	ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅԱՆ ՑԱՆԿ	25
	ՀԱՎԵԼՈՒՄՆԵՐ	
	Մեքենայական հաշվարկ	26
	Տվյալներ տարածքի կլիմայական պայմանների մասի	75
	Տվյալներ ֆոնային կոնցենտրացիաների մասին	76
	Ռելիեֆի գործակիցը	77

ՆԵՐԱԾՈՒԹՅՈՒՆ

Աշխատանքի նպատակն է որոշել «ԱԼԵՔՍ - ԳԴԻԳ» ՍՊԸ Ախուրյանի շաքարի գործարանի կողմից արտանետված վնասարար նյութերի աղտոտվածության աստիճանը և հաշվարկել մթնոլորտն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումները:

Սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագծի մշակման համար հիմք են հանդիսացել Հայաստանի Հանրապետության կառավարության 27.12.2012թ. «Մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների մշակման և հաստատման կարգը սահմանելու և Հայաստանի հանրապետության կառավարության մարտի 30-ի N192 և 2008թ. օգոստոսի 21-ի N953 – Ն որոշումներն ուժը կորցրած ճանաչելու մասին» թիվ 1670 որոշումը:

Սահմանային թույլատրելի արտանետումների նախագիծը մշակվել է համաձայն հետևյալ նորմատիվային փաստաթղթերի պահանջարկի՝

- ԳՈՍՏ 17.2.3.78 «Բնապահպանություն», «Մթնոլորտ», Արդյունաբերական ձեռնարկություններում աղտոտող նյութերի թույլատրելի արտանետումների կանոնների իրականացում;
- Ս. Ն. 369 – 74 «Մթնոլորտային արտանետումների նորմավորման ժամանակավոր մեթոդիկա»;
- Բն. Փ. – 86 , «Մթնոլորտում ձեռնարկության կողմից արտանետվող վնասակար նյութերի կոնցենտրացիաների հաշվական մեթոդիկա»;

ՍԹԱ-ն գիտատեխնիկական նորմատիվ է, որը հաստատվում է յուրաքանչյուր աղբյուրի և արտանետվող յուրաքանչյուր նյութի համար, ձեռնարկությունների արտադրական գործունեության վնասակար ազդեցությունը շրջակա միջավայրի վրա սահմանափակելու նպատակով:

1. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԳՈՐԾԱՐԱՆԻ ՄԱՍԻՆ

«ԱԼԵՔՍ-ԳՐԻԳ» Սահմանափակ պատասխանատվությամբ ընկերության Ախուրյանի շաքարի գործարանը հիմնականում զբաղվում է շաքարավազի արտադրությամբ:

Գործարանը գտնվում է ՀՀ Շիրակի մարզի Ախուրյան համայնքում հեռու բնակելի տարածքից:

Գործարանը իր բոլոր արտադրական գործունեությունները իրականացնում է մեկ արտադրական հրապարակի վրա:

Ախուրյանի շաքարի գործարանը կառուցվել է նախկին “Արևիկի” բազայի հիման վրա::

«ԱԼԵՔՍ ԳՐԻԳ» ՍՊԸ
Ախուրյանի շաքարի գործարանի
գործունեության հասցեն է՝
ՀՀ Շիրակի մարզ, գյուղ Ախուրյան;
Իրավաբանական հասցեն է՝
ք. Երևան, Տիչինայի 3-րդ նրբ. 2/2;

Պետական ռեգիստրի գրանցման համարն է՝
Թիվ 290.110.03604, գրանցված 06.12.2007թ.

Ունի շրջակա միջավայրի վրա ազդեցության
փորձաքննական 2 եզրակացություն ԲՓ - 78
տրված՝ 05.08.2010թ. և ԲՓ-34 տրված՝ 28.04.2014թ.:

Ախտության շաքարի գործարանի ՕՊՕ – ի հաշվարկ

Համաձայն ՀՀ կառավարության 2012թ. դեկտեմբերի 27- ի N1673 որոշման 2-րդ կետի 3-րդ ենթակետի՝ սահմանային թույլատրելի արտանետումների նախագիծ կազմվում է այն սուբյեկտների համար, որոնք ունեն այնպիսի աղբյուրներ, որոնց արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված ՕՊՕ-ն մեկ տարում գերազանցում է երկու միլիարդ խոր. մետր չափանիշը կամ վայրկյանում գերազանցում է երկու հազար խորանարդ մետր չափանիշը:

$$\text{ՕՊՕ}_{\text{տարեկան}} = \sum i^n \frac{U_i}{U_{\text{ԹԿi}}} > 2. \text{ մլրդ. խոր. մ/տարի};$$

Որտեղ՝ ՕՊՕ –ն օդի պահանջվող օգտագործումն է՝ տարեկան, U_i -ն I -րդ նյութի տարեկան առավելագույն արտանետումն է՝ ըստ ՀՀ բնապահպանության նախարարության կողմից հաստատված սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվներ նախագծի, մգ/մ³;

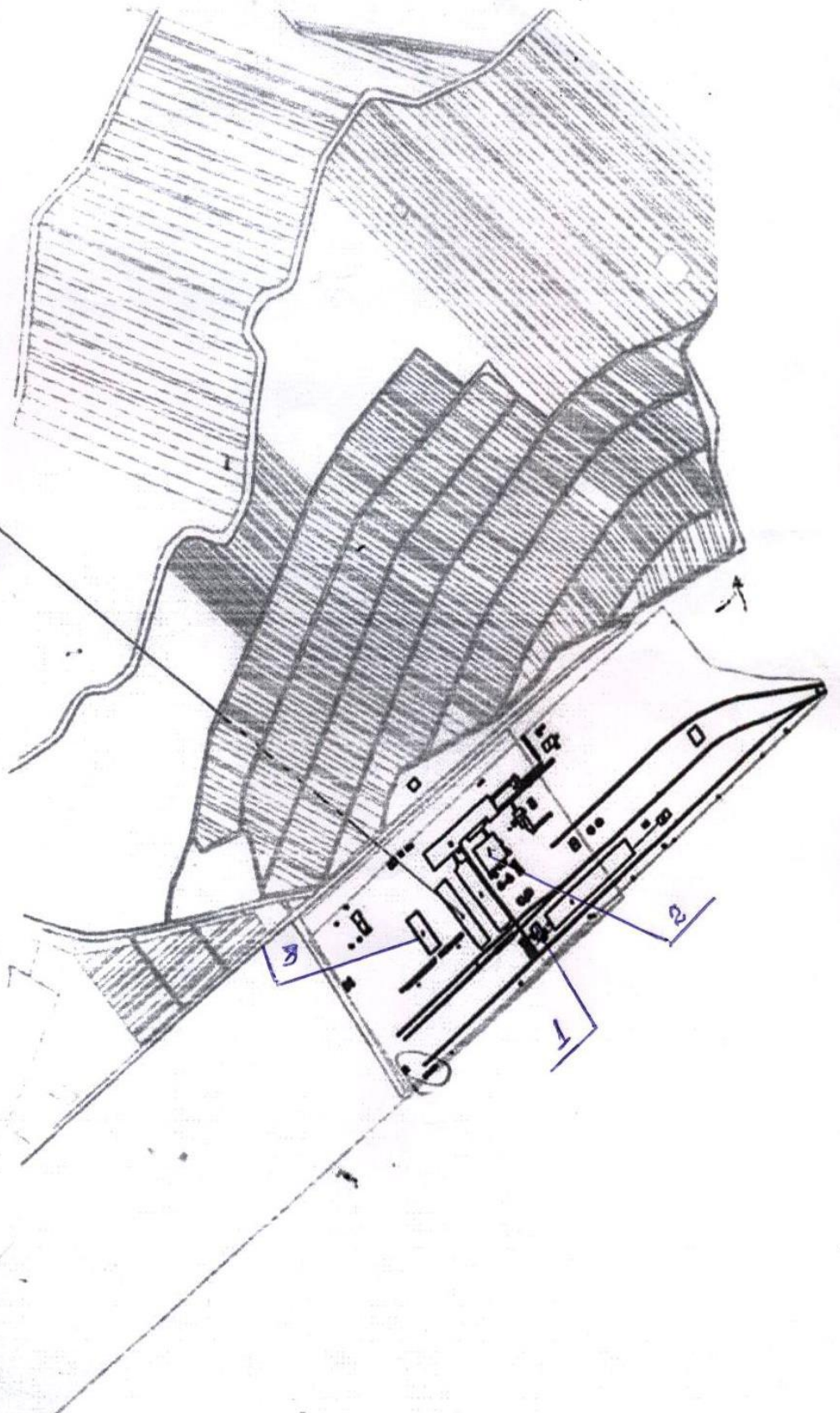
$U_{\text{ԹԿi}}$ -ն i —րդ նյութի միջին օրական $U_{\text{ԹԽ}}$ է՝ մգ/մ³:

Ընկերության կողմից մթնոլորտ են արտանետվում՝

- կրի փոշի – 1,41 տոննա;
- ածխածնի օքսիդ – 112,0 տոննա;
- ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի վերահաշվարկով) – 38,4 տոննա
- կախված մասնիկներ (մետաղական փոշի) –0,07 տոննա;
- կախված մասնիկներ (եռակցման աերոզոլ) – 0,0029տոննա;
- մանգանի օքսիդներ – 0,00037տոննա:

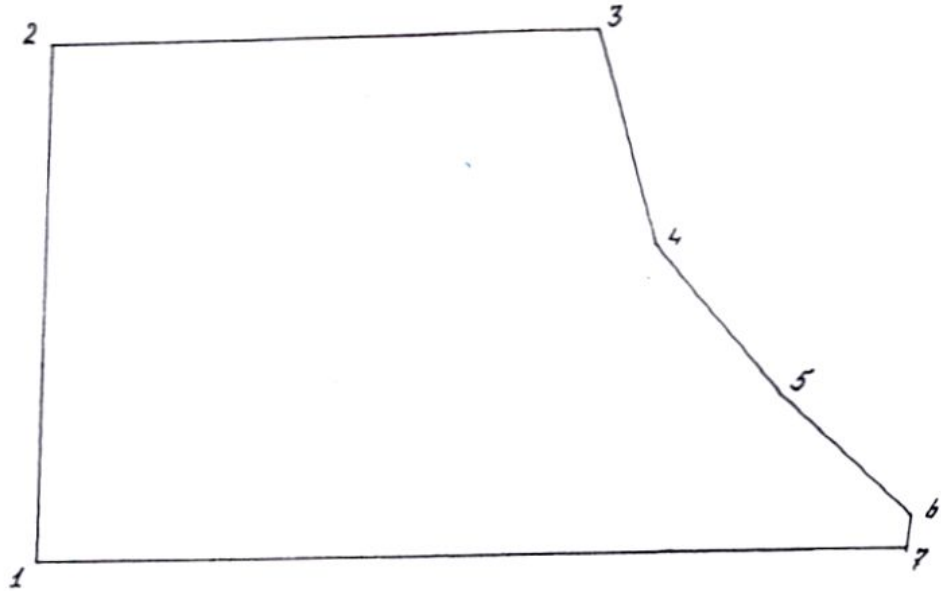
$\text{ՕՊՕ} = (1,41 \times 10^9) : 0,15 + (38,4 \times 10^9) : 0,04 + (112,0 \times 10^9) : 3 + (0,073 \times 10^9) : 0,15 + (0,00037 \times 10^9) : 0,001 = 1007,0 \text{ մլրդ. խոր. մ/տարի}:$

ՁԿԵՒԻՏՈՒՄ
ՆԱԽԹԵՍԵ ԿԱՌԹՈՂ ԿՂՈՅԱԿԱՐ



ՀՈՂԱՄԱՍԻ ՀԱՏԱԿԱԳԻԾԸ

1:5000
(մասշտաբը)



ՀԱՏՎԱԾ	ԵՐԿԱՐԱՐՅՈՒՆ	ՍԱՀՄԱՆԱԿԻՅ ՀԱՐԵՎԱՆ
1-2	327.40	ԿԻՆՈՒՅԱՆ ՀԱՄԱՅՆՈՒՄ
2-3	349.70	ՀԱՆՈՒՄ
3-4	138.70	ԱՋԱՏ ՏԱՐԱԾՔ
4-5	110.20	ԱՋԱՏ ՏԱՐԱԾՔ
5-6	114.00	ԱՋԱՏ ՏԱՐԱԾՔ
6-7	26.20	ԱՋԱՏ ՏԱՐԱԾՔ
7-1	559.70	ԵՐԿԱՐ ԳԻՏ

Կառավարող

[Signature]
(Կառավարող)

2. ԸՆԿԵՐՈՒԹՅԱՆ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ՝ ՈՐՊԵՍ ՄԹՆՈԼՈՐՏԱՅԻՆ ՕԴՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐ

Ախուրյանի շաքարի գործարանը շաքարավազի արտադրությունը իրականացնում է դասական եղանակով: Գործարանը աշխատում է կիսաֆաբրիկատային շաքարահումքի հիման վրա:

Եղեգնաշաքարի հումքից շաքարավազի ստացման պրոցեսը իր մեջ ընդգրկում է հետևյալ տեխնոլոգիական գործընթացները՝

- եղեգնաշաքարի հումք - 65000 տոննա/տարի;
- հումքի չորացում;
- հումքի լուծում ջրում;
- դեֆակատոր;
- 1-ին աստիճանի սատուրացիա;
- 2-րդ աստիճանի սատուրացիա;
- հյութի մաքրազերցում ֆիլտրներով;
- վերջնական ֆիլտրացում;
- շաքարավազի բյուրեղացում;
- կենտրոնախույզ մեքենայով շաքարավազի լվացում;
- անասնակերի մթերում;
- շաքարավազի չորացում:

Ախուրյանի շաքարի գործարանի կողմից մթնոլորտի աղտոտման աղբյուրներ են հանդիսանում հետևյալ արտադրամասերն ու արտադրության գործընթացները՝

- Ջէկ-ի շահագործման ժամանակ շոգեկաթսաների այրիչները;
- կրի տեղափոխման և պահեստավորման պրոցեսները;
- մեխանիկական արտադրամասը:

Շոգեկաթսաների այրիչներ

Շաքարի արտադրությունը դասվում է էներգատար արտադրությունների շարքին, պայմանավորված հումքի վերամշակման համար անհրաժեշտ շոգու մեծ պահանջարկով: Այդ պատճառով գործարանի տարածքում կառուցվել է ՋԷԿ:

ՋԷԿ-ը ապահովում է ինչպես տեխնոլոգիական գործընթացների, այնպես էլ ջեռուցման և օդափոխության շոգու ջերմային պահանջարկը:

Գործարանի շոգու պահանջարկի ապահովման համար ջերմատեխնիկական մասում տեղադրվել են Բելգորոդի «Էներգոմաշ» գործարանի 2հատ E -50-3,9-440ԴՄ մակնիշի շոգեկաթսաներ:

Շոգեկաթսաների դիմային մասում տեղադրված են երկուական ձախ և աջ պտտման ԴՄՄ -15 և N7 BK-25850 տեսակի այրիչներ:

Այրման ռեժիմը և ծխագազերի քարշը ապահովելու համար տեղադրված են երկու օդամուղներ:

Արտադրվող շոգու պահանջվող ցուցանիշները՝ շոգու ճնշումը $< 0,4 \text{ ԱՊա}$ և շոգու ջերմաստիճանը $< 146^{\circ}\text{C}$ ապահովելու համար ՋԷԿ –ում տեղադրված է 1 ժամում MBT – 6/3 հզորությամբ շոգեզենեքատոր:

Շոգեկաթսաներում որպես հիմնական վառելանյութ օգտագործվում է բնական գազ, պահուստային վառելանյութ չի օգտագործվում:

Գազի տարեկան ծախսը կազմում է 12000000 մ^3 : Գազի այրման ընթացքում առաջանում են ածխածնի օքսիդ և ազոտի օքսիդներ (վերահաշված երկօքսիդի), որոնք մթնոլորտ են արտանետվում $\Delta = 2$ մտրամագծով և $H = 45$ մ բարձրությամբ ծխնելույզային խողովակի միջոցով:

Կրի տեղափոխում և պահեստավորում:

Կրի տեղափոխման, բեռնավորման, և պահեստավորման ընթացքում տեղի է ունենում կրի փոշու չկազմակերպված արտանետումներ:

Կրի թրծման վառարան:

Կրի թրծումը իրականացվում է թրծման վառարանում: Որպես վառելանյութ օգտագործվում է 400 տոննա/տարի ածուխ: Ածուխի այրման ընթացքում առաջանում են՝ ածխածնի օքսիդ, ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի վերահաշվարկով), ծծմբի երկօքսիդ և մոխիր: Թրծման պրոցեսում առաջացած ծխագազերը, որպես ածխաթթու գազ, օգտագործվում է շաքարի սատուրացիայի համար: Ծխագազերը սատուրատորից արտադրական մասնաշենքի օդանցքներից արտանետվում են մթնոլորտ: Արտանետումների քանակների փոքր լինելու պատճառով, հաշվարկը չի ներկայացվում:

Մեխանիկական արտադրամաս

Մեխանիկական արտադրամասում տեղադրված են տարբեր մակնիշի՝ (ֆրեզերային-3հատ, խառատային-5հատ, գայլիկոնային-2հատ, ռանդման-1հատ, կլոր հղկման-1հատ, հարթ հղկման-1հատ, հղկման-1հատ, սղոց 1հատ) 15հատ հաստոցներ, որոնց օգնությամբ կատարվում են մետաղների վերամշակման տարբեր աշխատանքներ;

Հաստոցների աշխատանքի ընթացքում առաջանում և մթնոլորտ է արտանետվում մետաղական փոշի:

Գործարանի տարբեր արտադրամասերում (ՋԵԿ –ում, կրի պահեստավորման արտադրամասում, գլխավոր արտադրամասում) կատարվում են եռակցման աշխատանքներ: Աշխատանքների կատարման ընթացքում մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի՝ եռակցման աերոզոլի և մանգանի օքսիդի քանակների փոքր լինելու պատճառով տվյալ արտադրամասերը որպես արտանետման աղբյուրներ հաշվի չեն առնվել, հաշվարկը կատարվել է միայն մեխանիկական արտադրամասի համար:

Եռակցման աշխատանքների կատարման համար գործարանի կողմից տարեկան օգտագործվում է 200կգ էլեկտրոդ: Եռակցման աշխատանքների ընթացքում առաջանում և մթնոլորտ են արտանետվում եռակցման աերոզոլ և մանգանի օքսիդներ:

Համաձայն CH – 245 – 71 ըստ սանիտարական դասակարգման ընկերությունը դասվում է 5-րդ կարգի 50 մ. ՄՊԳ, ինչը տվյալ դեպքում ապահովված է (հավելված աղ. 14) :

Մթնոլորտ արտանետվող նյութերի ցանկը, նրանց ՍԹԿ-ն, վտանգավորության դասը, արտանետումների տարեկան քանակները բերված են աղյուսակ 1-ում:

Աղտոտող նյութերի մթնոլորտ արտանետումների պարամետրերը ՍԹԱ-ի հաշվարկի համար բերված են աղյուսակ 3-ում/:

Մոտակա 5 տարիների ընթացքում ձեռնարկության տեխնոլոգիական ծավալների փոփոխություններ չեն սպասվում, այդ պատճառով աղյուսակ 3.3-հեռանկարային աղյուսակը չի լրացվում:

Ձեռնարկությունում միանգամյա արտանետումներ չկան:

3.ՍԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏՎՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑԱՆԿ

Սահմանային թույլատրելի առավելագույն միանգամյա խտությունները վերցվել են ՀՀ կառավարության 2006թ. փետրվարի 2 –ի թիվ 160 որոշման ցանկից:

Աղյուսակ 1

Նյութի անվանումը		ՍԹՆ ^Գ _{միև. կոնց} մգ/մ ³	Վտանգա- վորության դասը	Նյութերի արտանետումը, տ/տարի
1		2	3	4
1	Ածխածնի օքսիդ	5,0	4	112,0
2	Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի վերահաշվարկով)	0,2	2	38,4,00
3	Կրի փոշի	0,3	3	1,41
4	Կախված մասնիկներ(մետաղական փոշի)	0,5	3	0,07
5	Կախված մասնիկներ (եռակցման աերոզոլ)	0,5	3	0,0029
6	Մանգանի օքսիդներ	0,01	2	0,00037
Ընդամենը				152,0

ՀՀ կառավարության 2006թ. փետրվարի 2-ի N160-ն որոշման համաձայն մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի սահմանային թույլատրելի խտությունների ցանկում բացակայում է կրի ՍԹՆ, այդ պատճառով վերցվել է ՌԴ նորմը՝ ազդեցության անվտանգ մակարդակի արժեքը (ՕԵՄԵ) – 0,3մգ/մ³:

**4. ԶԱՐԿԱՑԻՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՆԵՐ ՈՒՆԵՑՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻ
ԹՎԱՐԿՈՒՄԸ ԵՎ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ**

Աղյուսակ 2

Արտադրամասի (տեղամասի), աղբյուրների անվանումը	Նյութի անվանումը	Նյութի զարկային անվանումը	Արտանետման պարբերակա- նությունը	Արտանե- ման տևողու- թյունը , վրկ.	Զարկային արտանե- տումների տարեկան քանակու- թյունը, տոննա
1	2	3	4	5	6

Ընկերության տեխնոլոգիական գործընթացներից զարկային արտանետումներ չեն առաջանում, այդ պատճառով աղյուսակ 2-ը չի լրացվում:

**5. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ ԱՂՏՈՏՈՂ
ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՐԱՄԵՏՐԵՐԸ**

Աղյուսակ 3

Արտադրություն, արտադրամաս	Արտանետվող նյութերի առաջացման աղբյուրները			Աշխատաժամեր տարում		Արտանետման աղբյուրների անվանումը		Աղբյուրների քանակը		Աղբյուրի կարգաթիվը	
	Անվանումը	Քանակը									
		ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Կրի արտադրամաս	Կրի տեղափոխում և պահեստավորում	1	1	3600	-	Ոչ կազմա- կերպված	Ոչ կազմա- կերպված	1	-	1	1
Զէկ	Շոգեկաթսաներ	2	2	3600	-	Ծխնելույզ	Ծխնելույզ	1	1	2	2
Մեխանիկական արտադրամաս	Հաստոցներ	15	15	650	-	Օդափոխանակման ելուստ	Օդափոխանակման ելուստ	1	-	3	3
	Եռակցման ապարատ	5	5	300							

Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Աղբյուրի տրամագիծը, մ ²		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերը արտանետման աղբյուրի ելքում						Կոորդինատները քարտեզում, մ			
				Արագությունը, մ/վրկ		Ծավալը, մ ³ /վրկ		Ջերմաստի- ճանը, °C		Կետային աղբյուրի, աղբյուրների խմբի կենտրոնի, կամ գծային աղբյուրի 1-ին ծայրը		գծային աղբյուրի 2-րդ ծայրը	
ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂
13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	25	26	27	28
6,0	6,0	10,0	10,0	3,0	3,0	235,6	235,6	20,0	20,0	80,0	225,0	90,0	235,0
45,0	45,0	2,0	2,0	7,0	7,0	22,0	22,0	180	180	225,0	275,0	-	-
3,0	3,0	1,5	1,5	3,0	3,0	5,3	5,3	20,0	20,0	140,0	325,0	-	-

Գազերը մաքրող սարքերի անվանումը		Մաքրվող նյութերը		Մաքրման միջին շահագործման աստիճանը		Նյութի անվանումը	Արտանետվող վնասակար նյութեր						ՍԹԱ հասնելու տարին
		Ապահովվածության գործակիցը, %		Մաքրման առավելագույն չափը, %			ՆՎ			Հ /ՍԹԱ/			
							գ/լրկ	մգ/մ³	տ/տ	գ/լրկ	մգ/մ³	տ/տ	
ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ								
29		30		31		32	33	34	35	36	37	38	39
						Կրի փոշի	0,11	0,05	1,41	0,11	0,05	1,41	2014թ.
						Ածխածնի օքսիդ Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի վերահաշ- վարկով)	8,64 2,96	386,4 134,5	112,0 38,4	8,64 2,96	386,4 134,5	112,0 38,4	2014թ.
						Կախված մասնիկներ (մետաղական փոշի) Կախված մասնիկներ (եռակցման աերոզոլ) Մանգանի օքսիդներ	0,03 0,0026 000034	5,7 0,5 0,07	0,07 0,0029 0,00037	0,03 0,0026 0,00034	5,7 0,5 0,07	0,07 0,0029 0,00037	2014թ.

6. ԵԼԱԿԵՏԱՅԻՆ ՏՎՅԱԼՆԵՐ ՍԹԱ-Ի ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ /ԶԱՓԱՔԱՆԱԿԻ/ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ

Կատարվել է մթնոլորտն աղտոտող նյութերի աղբյուրների գույքագրում: Ըստ գույքագրման արդյունքների՝ ՍԹԱ – ի հաշվարկի ելակետային տվյալները հաշվարկվել են ըստ 78 17.2.3.02-78-ի, որը բերված է 2.1 ³ՕՍձԾԵՊՁԾՍ:

Անչափելիության գործակիցը

ընդունվում է՝ ա) գազանման վնասակար նյութերի և մանր դիսպերսության աերոզոլների համար 1, բ) խոշոր դիսպերսության համար, փոշեորսման բացակայության դեպքում 3, գ) փոշեորսման 80 – 85% դեպքում՝ 2,5, դ) փոշեորսման 90 – 95% դեպքում՝ 2:

Մթնոլորտային օդի ներկա աղտոտվածությունը

Գետնամերձ կոնցենտրացիաների համակարգչային հաշվարկների ժամանակ անհրաժեշտ է հաշվի առնել բնակավայրերում առկա ֆոնային աղտոտվածության տվյալները, որոնք վերցվել են ՀՀ բնապահպանության նախարարության կայք էջից ըստ բնակչության թվաքանակի, ըստ որի ՀՀ Շիրակի մարզի Ախուրյանի գյուղական համայնքի մթնոլորտն աղտոտող նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիաները հետևյալն են՝

Ֆոնային կոնցենտրացիաները մգ/մ³

Փոշի - 0,2

Ծմբի օքսիդ – 0,02

Ազոտի երկօքսիդ – 0,008

Ածխածնի օքսիդ – 0,4

7. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ԿԱՏԱՐՈՒՄԸ

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման մեքենայական հաշվարկի արդյունքները ներկա վիճակի և հեռանկարայինի համար ցույց են տալիս, որ արտանետումներից առաջացած գետնամերձ կոնցենտրացիաների արժեքները փոքր են ՍԹԿ-ի արժեքներից, ուստի փաստացի արտանետումների արժեքներն առաջարկվում են որպես սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվներ: Հաշվի առնելով այն, որ արտանետման աղբյուրներից մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի քանակները չեն գերազանցում ՍԹԱ – ի նորմատիվները, ուստի արտանետումները նվազեցնող միջոցառումների պլան չի նախատեսվում:

Հաշվարկների վերլուծության հիման վրա առաջարկվում են բոլոր նյութերի համար նախատեսված արտանետումները ընդունել որպես սահմանային թույլատրելի:

8. ՄԵՔԵՆԱՅԱԿԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ԲՆՈՒԹԱԳՐԻԸ

Ախուրյանի շաքարի գործարանի գետնամերձ շերտի աղտոտման աստիճանը որոշվել է վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկների անալիզի արդյունքների հիման վրա: Հաշվարկները կատարվել են «Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտն աղտոտող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկան» ժողովածուի հիման վրա: Մթնոլորտում վնասակար արտանետումների ցրման հաշվարկները կատարվել են համակարգչի վրա, օգտագործելով «Ռադուգա» ծրագիրը 1 և 2 աղյուսակներում բերված տվյալների հիման վրա: Հաշվարկներով որոշվում են՝

- հաշվարկային կետի կոորդինատները, մ;
- վնասակար արտանետումների մերձգետնյա խտությունները ՍԹԿ-ի մասով;
- ջահի առանցքի ուղղությունը;
- քամու արագությունը մ/վ-ով, որի առկայության դեպքում հաշվարկային կետում մերձգետնյա կոնցենտրացիան հասնում է ամենամեծ արժեքին:

**9. ՏԱՐԱԾՔԻ ՄԹՆՈԼՈՐՏՈՒՄ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ
ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԸ ՈՐՈՇՈՂ ՕԴԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ
ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԸ, ԳՈՐԾԱԿԻՑՆԵՐԸ**

Ցրման պայմանները որոշող օդերևութաբանական բնութագրերը և գործակիցները ներկայացված են ստորև բերված աղյուսակում, տրամադրված «Հայաստանի հիդրոօդերևութաբանության և մոնիտորինգի պետական ծառայություն» ՊՈԱԿ կողմից:

Աղյուսակ 4

Հ/հ	Բնութագրի անվանումը	Մեծությունը
	1	2
	Մթնոլորտի շերտաբաշխումից կախված գործակիցը, (A)	200
	Տեղանքի ռելիեֆի գործակից	1,0
	Օդի միջին տարեկան ջերմաստիճանը	6,3°C
	Ամենատաք ամսվա օդի միջին ռավելագույն ջերմաստիճանը	26,7 °C
	Քամու ուղղության և անդորի կրկնելիությունը (տարեկան %)	
	Հյուսիս	18
	Հյուսիս - Արևելյան	23
	Արևելյան	13
	Հարավ - Արևելյան	3
	Հարավ	9
	Հարավ - Արևմտյան	14
	Արևմտյան	10
	Հյուսիս արևմտյան	10
	Քամու արագությունը, որի կրկնողության գերազանցումը կազմում է 5%,մ/վրկ	6

**10. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՄԱՆՎՈՐ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ
ԾՐԱԳԻՐ**

Աղյուսակ 5

Հ / h	Միջոցառման անվանումը և աղտոտման աղբյուրի համարը	Իրականա- ցման ժամկետը	Վնասակար նյութի (նյութեր) արտանետումը մինչև միջոցառումները		Վնասակար նյութի (նյութեր) արտանետումը միջոցառումն իրականացնելուց հետո	
			գ/վրկ	տ/տարի	գ/վրկ	տ/տարի

Ընկերության արտանետումները չեն գերազանցում նշված վնասակար նյութի համար սահմանված չափաքանակները, այդ պատճառով արտանետումների քանակների նվազեցման համար միջոցառումների պլան չի նախատեսվում, հետևաբար աղ. 5-ը չի լրացվում:

11. ԱՆՇԱՐԺ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ ՍԹՆՈՒՈՐՏ

**ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ ԱԼԵՔՍ ԳՐԻԳ ՍՊԸ ԱԽՈՒՐՅԱՆԻ ՇԱՔԱՐԻ
ԳՈՐԾԱՐԱՆ ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ
/ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒՈՒՆՆԵՐ/**

Աղյուսակ 6

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը		Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը	
	գ/վրկ	տ/տարի		գ/վրկ	տ/տարի
Կրի փոշի	0,11	1,41			
Ածխածնի օքսիդ	8,64	112,0			
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի վերահաշվարկով)	2,96	38,4			
Կախված մասնիկներ (մետաղական փոշի)	0,03	0,07			
Կախված մասնիկներ (եռակցման աերոզոլ)	0,0026	0,0029			
Մանգանի օքսիդներ	0,00034	0,00037			
<i>ԸՆԱՄԱՆՆՐ</i>		<i>152,0</i>			

**12. ԱՆԲԱՐԵՆՊԱՍՏ ՕԴԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԻ
ԴԵՊՔՈՒՄ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ԿԱՐԳԱՎՈՐՄԱՆ
ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԻՐԱԿԱՆԱՑՈՒՄ**

Հաշվի առնելով արտադրության առանձնահատկությունները և վնասակար նյութերի բնութագրերը՝ սանիտարահիգիենիկ նորմատիվների հսկողությունը դրվում է ընկերության տնօրենի վրա:

Անբարենպաստ օդերևութաբանական պայմանների ժամանակահատվածում (քամու արագության նվազման, անհողմության, մառախուղի առաջացման դեպքերում) հնարավոր են վնասակար նյութերի մերձգետնյա կոնցենտրացիաների բարձրացումներ ցրման վատացման հաշվին:

Անհրաժեշտ է հսկողություն սահմանել արտանետումների այն աղբյուրների նկատմամբ, որոնք ավելի մեծ բաժին ունեն մթնոլորտի աղտոտման գործում:

Անբարենպաստ օդերևութաբանական պայմանների դեպքում արտանետումների նվազեցման ուղղությամբ տարվող միջոցառումները կրում են կազմակերպչական, տեխնիկական բնույթ և գործնականորեն ընդգրկում են վնասակար նյութերի արտանետումների բոլոր աղբյուրները:

Երբ ընկերությանը տեղյակ է պահվում սպասվող օդերևութաբանական անբարենպաստ պայմանների մասին, առաջարկվում է արտանետումների քանակների նվազեցման ուղղությամբ կիրառել հետևյալ միջոցառումները՝

- Խստացնել հսկողությունը գործարանի արտադրամասերի տեխնոլոգիական ռեգլամենտի ճշգրիտ պահպանման նկատմամբ;
- Խստացնել հսկողությունը սարքերի տեխնիկական վիճակի վրա;
- Խստացնել հսկողությունը գազային վառարանների աշխատանքի վրա;
- Արգելել վերանորոգման աշխատանքները, որոնք կապված են մթնոլորտ վնասակար արտանետումների առաջացման հետ:
- Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակի մեծացման դեպքում ժամանակավորապես դադարեցնել աշխատանքները:

**13. ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ, ՈՐՈՆՔ ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՒՄ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՒՄ ԵՆ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՎԵՐԱՀՄԿՄԱՆ ԵՎ
ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ**

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

Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակը որոշվում է այդ նյութերի կոնցենտրացիաների և գազերի օդային խառնուրդների ծավալների ուղղակի չափման մեթոդներով: Ուղղակի չափման մեթոդների կիրառման կամ օգտագործման անհնարինության դեպքում թույլատրվում է կիրառել տեսական հաշվարկի մեթոդը: Տվյալ դեպքում կիրառվում է տեսական հաշվարկի մեթոդը:

Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների դեպքում բնակչության առողջության համար վնասակար մթնոլորտի աղտոտման ընթացքում ձեռնարկությունը պարտավոր է իջեցնել վնասակար նյութերի արտանետումներն ընդհուպ մինչև աշխատանքի դադարեցումը:

Եթե վթարի արդյունքում գերազանցվում է ՍԹԱ նորմատիվը, ապա կազմակերպությունը պարտավոր է այդ մասին հայտնել մթնոլորտի պահպանությունը վերահսկող մարմնին՝ ՀՀ ԱՆ ՊՀՀ տեսչություն և ձեռնարկել վնասակար նյութերի արտանետումների սահմանափակման անհապաղ միջոցներ:

ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅԱՆ ՑԱՆԿ

1. Մթնոլորտում արտադրական արտանետումների նորմավորման ժամանակավոր ձեռնարկ. – Մոսկվա, 1981թ:
2. Սանիտարական նորմաներ արտադրական ձեռնարկությունների նախագծման համար – Ս.Ն. 245-71 Մոսկվա, Շինհրատարակչություն, 1972թ.: Ս.Ն. 12. 1. 005.-76. Օղը աշխատանքային գոտում :
3. Ս.Ն 17.2.3.02.-78. Բնապահպանություն: մթնոլորտ:
4. Ձեռնարկության արտանետումներում վնասակար նյութերի մթնոլորտում ցրման հաշվարկային ցուցումներ. – Ս.Ն. 369-74 Մոսկվա, Շինհրատարակչություն, 1975թ.
5. OHD-86. Ձեռնարկության արտանետումներում վնասակար նյութերի խտությունների հաշվարկման ձեռնարկ. – Լենինգրադ, Հիդրոմետ հրատարակչություն, 1987թ.:
6. «Տարբեր ձեռնարկությունների կողմից մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի հաշվարկման ձեռնարկ». – Լենինգրադ, Հիդրոմետ հրատարակչություն, 1986թ.
7. ՋԷԿ կաթսայատան ագրեգատների կողմից մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի հաշվարկման ձեռնարկ РД 34.02.3051998թ.

Расчёт загрязнения атмосферы с использованием унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭКО центр»

Ахурянский сахарный завод

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**;

площадь города (для экстраполяции фона), км²: **20000**;

расчетный год **2020**.

Метеорологические характеристики и коэффициенты:

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

средняя температура наружного воздуха, °C: **26,7**;

коэффициент рельефа: **1**.

Параметры перебора ветров:

направление, метео °: **0 - 360 (шаг 1)**;

скорость, м/с: **0,5 - 26 (шаг 0,1)**.

Основная система координат - правая с ориентацией оси ОУ на Север.

При проведении расчета в охранной зоне учтен коэффициент **0,8** к ПДК.

Количество загрязняющих веществ в расчете - 5 (в том числе твердых - 3; жидких и газообразных - 2), 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	Предельно-допустимая концентрация, мг/м ³			
код	наименование		максимально-разовая	средне-суточная	ОБУВ	используется в расчете
1	2	3	4	5	6	7
128	Кальций оксид	-	-	-	0,3	0,3
143	Марганец и его соединения	2	0,01	0,001	-	0,01
301	Азота диоксид	3	0,2	0,04	-	0,2
337	Углерод оксид	4	5	3	-	5
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 фоновой поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – 10*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
7	8	9	10						
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04
			337	Углерод оксид	0,08	0,08	0,08	0,08	0,08
			290	Взвешенные вещества	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
			2						

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	-77,57	481,48	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	180,1	137,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	459,41	-235,01	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	419,69	-460,49	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	337,9	-711,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	152,6	-562,8	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-26	-331,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-193,07	-115,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-411,17	166,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-259,18	335,95	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-353,6	163,8	2	Точка в промзоне
12	-83,7	380,1	2	Точка в промзоне
13	158,45	79,8	2	Точка в промзоне
14	412,4	-243	2	Точка в промзоне
15	357,01	-452,16	2	Точка в промзоне
16	248,89	-599,23	2	Точка в промзоне
17	81	-354,1	2	Точка в промзоне
18	-82,02	-180,14	2	Точка в промзоне
19	-220,09	-5,28	2	Точка в промзоне
20	-605,6	380,1	2	Точка пользователя
21	-433	554,7	2	Точка пользователя
22	-119,5	663,8	2	Точка пользователя
23	426,2	407,9	2	Точка пользователя
24	624,7	44,7	2	Точка пользователя
25	837	-524,8	2	Точка пользователя
26	-157,2	-598,2	2	Точка пользователя
27	-448,9	-403,8	2	Точка пользователя
28	-704,8	-12,8	2	Точка пользователя

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 ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783,77	11,02	924,37	11,02	1551,388	2	100	-

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

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

№ ИЗА	Учет в расчете	Исключение из фона	№ режима ИЗА	Срок действия режима ИЗА в расчетном году		Рабочий график	Принадлежность к группе источников, работающих не одновременно
				начало	окончание		
1	2	3	4	5	6	7	8
Объект: 1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 января	31 декабря	-	-
2	+	+	-	01 января	31 декабря	-	-
3	+	+	-	01 января	31 декабря	-	-

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

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

Таблица № 1.1.6 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			Крепел	Опасная скорость, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. концентрация, д.ПДК	Расстояние до максимума, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	температура, °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	Кос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	6	10	3	235,619	20	-81,8 -71,8	-90,2 -80,2	10	1	14,3	128	0,11	3	0,107	122,38
2	1	45	2	7	21,991	180	43,3	-6,9	-	1	2,925	337	8,64	1	0,012	620,84
												301	2,96	1	0,102	620,84
3	1	3	1,5	3	5,301	20	-85,7	132	-	1	1,95	2902	0,03	3	0,294	33,35
												2902	0,0026	3	0,025	33,35
												143	0,00034	3	0,167	33,35

1.2 Расчет загрязнения по веществу «128. Кальций оксид»

Полное наименование вещества с кодом 128 – Кальций оксид (Негашеная известь). Ориентировочно безопасный уровень воздействия составляет 0,3 мг/м³.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по грациям 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 0,11 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 28, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 288).

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

- на границе СЗЗ **0,103**, которая достигается в точке № 8 X=-193,07 Y=-115,54, при направлении ветра 75°, скорости ветра 14,5 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,103.

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	-77,57	481,48	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	180,1	137,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	459,41	-235,01	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	419,69	-460,49	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	337,9	-711,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	152,6	-562,8	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-26	-331,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-193,07	-115,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-411,17	166,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-259,18	335,95	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-353,6	163,8	2	Точка в промзоне
12	-83,7	380,1	2	Точка в промзоне
13	158,45	79,8	2	Точка в промзоне
14	412,4	-243	2	Точка в промзоне
15	357,01	-452,16	2	Точка в промзоне
16	248,89	-599,23	2	Точка в промзоне
17	81	-354,1	2	Точка в промзоне
18	-82,02	-180,14	2	Точка в промзоне
19	-220,09	-5,28	2	Точка в промзоне
20	-605,6	380,1	2	Точка пользователя
21	-433	554,7	2	Точка пользователя
22	-119,5	663,8	2	Точка пользователя
23	426,2	407,9	2	Точка пользователя
24	624,7	44,7	2	Точка пользователя
25	837	-524,8	2	Точка пользователя
26	-157,2	-598,2	2	Точка пользователя
27	-448,9	-403,8	2	Точка пользователя
28	-704,8	-12,8	2	Точка пользователя

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

Таблица № 1.2.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783,77	11,02	924,37	11,02	1551,388	2	100	-

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

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

Таблица № 1.2.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Оп с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °С	X ₁	Y ₁	ши ри на, м							
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	6	10	3	235,619	20	-81,8 -71.8	-90,2 -80.2	10	1	14,3	128	0,11	3	0,107	122,38

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

Таблица № 1.2.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприят., д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	ОСЗЗ	-77,57	481,48	2	0,035	0,0106	-	0,035	180 ↑ 24	1.1.1	0,035	100
2	ОСЗЗ	180,1	137,42	2	0,063	0,019	-	0,063	229 ↗ 18,7	1.1.1	0,063	100
3	ОСЗЗ	459,41	-235,01	2	0,036	0,0109	-	0,036	286 → 22,8	1.1.1	0,036	100
4	ОСЗЗ	419,69	-460,49	2	0,031	0,0094	-	0,031	307 ↘ 24,1	1.1.1	0,031	100
5	ОСЗЗ	337,9	-711,3	2	0,024	0,0071	-	0,024	326 ↘ 26	1.1.1	0,024	100
6	ОСЗЗ	152,6	-562,8	2	0,039	0,0116	-	0,039	334 ↘ 22,3	1.1.1	0,039	100
7	ОСЗЗ	-26	-331,72	2	0,079	0,0236	-	0,079	348 ↓ 17,1	1.1.1	0,079	100

Продолжение таблицы 1.2.5

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		Х	У	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
8	ОСЗЗ	-193,07	-115,54	2	0,103	0,031	-	0,103	75 ← 14,5	1.1.1	0,103	100
9	ОСЗЗ	-411,17	166,66	2	0,051	0,0153	-	0,051	127 ↖ 21,5	1.1.1	0,051	100
10	ОСЗЗ	-259,18	335,95	2	0,046	0,0138	-	0,046	157 ↖ 21,5	1.1.1	0,046	100
11	Пром.	-353,6	163,8	2	0,058	0,0173	-	0,058	132 ↖ 19,3	1.1.1	0,058	100
12	Пром.	-83,7	380,1	2	0,045	0,0136	-	0,045	179 ↑ 20,1	1.1.1	0,045	100
13	Пром.	158,45	79,8	2	0,072	0,0217	-	0,072	235 ↗ 17,7	1.1.1	0,072	100
14	Пром.	412,4	-243	2	0,04	0,012	-	0,04	288 → 22	1.1.1	0,04	100
15	Пром.	357,01	-452,16	2	0,035	0,0106	-	0,035	310 ↘ 23	1.1.1	0,035	100
16	Пром.	248,89	-599,23	2	0,032	0,0096	-	0,032	328 ↘ 23,8	1.1.1	0,032	100
17	Пром.	81	-354,1	2	0,067	0,02	-	0,067	330 ↘ 18,5	1.1.1	0,067	100
18	Пром.	-82,02	-180,14	2	0,099	0,0297	-	0,099	3 ↓ 14,3	1.1.1	0,099	100
19	Пром.	-220,09	-5,28	2	0,096	0,029	-	0,096	119 ↖ 15,7	1.1.1	0,096	100
20	Поль.	-605,6	380,1	2	0,026	0,0078	-	0,026	131 ↖ 25,8	1.1.1	0,026	100
21	Поль.	-433	554,7	2	0,025	0,0074	-	0,025	151 ↖ 26	1.1.1	0,025	100
22	Поль.	-119,5	663,8	2	0,024	0,0071	-	0,024	177 ↑ 26	1.1.1	0,024	100
23	Поль.	426,2	407,9	2	0,026	0,0078	-	0,026	226 ↗ 25,8	1.1.1	0,026	100
24	Поль.	624,7	44,7	2	0,026	0,0077	-	0,026	260 → 26	1.1.1	0,026	100
25	Поль.	837	-524,8	2	0,015	0,0046	-	0,015	296 ↘ 3,9	1.1.1	0,015	100
26	Поль.	-157,2	-598,2	2	0,04	0,012	-	0,04	9 ↓ 22,1	1.1.1	0,04	100
27	Поль.	-448,9	-403,8	2	0,043	0,0128	-	0,043	49 ↙ 21,5	1.1.1	0,043	100
28	Поль.	-704,8	-12,8	2	0,03	0,0091	-	0,03	97 ← 24,3	1.1.1	0,03	100

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783.77	-764.67	0,016	0,0048	-	0,016	46 ↙	3,9
2	-683.77	-764.67	0,018	0,0053	-	0,018	42 ↙	26
3	-583.77	-764.67	0,02	0,0059	-	0,02	37 ↙	26
4	-483.77	-764.67	0,022	0,0066	-	0,022	31 ↙	26
5	-383.77	-764.67	0,024	0,0072	-	0,024	24 ↙	26
6	-283.77	-764.67	0,026	0,0078	-	0,026	17 ↓	25,9
7	-183.77	-764.67	0,027	0,0081	-	0,027	9 ↓	25,4
8	-83.77	-764.67	0,028	0,0083	-	0,028	1 ↓	25,2

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
9	16.23	-764.67	0,027	0,0082	-	0,027	352 ↓	25,4
10	116.23	-764.67	0,026	0,0078	-	0,026	344 ↓	25,8
11	216.23	-764.67	0,024	0,0073	-	0,024	337 ↘	26
12	316.23	-764.67	0,022	0,0067	-	0,022	330 ↘	26
13	416.23	-764.67	0,02	0,006	-	0,02	324 ↘	26
14	516.23	-764.67	0,018	0,0054	-	0,018	319 ↘	26
15	616.23	-764.67	0,016	0,0048	-	0,016	314 ↘	3,9
16	716.23	-764.67	0,015	0,0044	-	0,015	311 ↘	3,8
17	816.23	-764.67	0,014	0,0041	-	0,014	307 ↘	3,6
18	916.23	-764.67	0,013	0,0038	-	0,013	304 ↘	3,6
19	-783.77	-664.67	0,017	0,0052	-	0,017	51 ↙	26
20	-683.77	-664.67	0,02	0,006	-	0,02	46 ↙	26
21	-583.77	-664.67	0,023	0,0069	-	0,023	41 ↙	26
22	-483.77	-664.67	0,026	0,0078	-	0,026	35 ↙	25,8
23	-383.77	-664.67	0,029	0,0087	-	0,029	28 ↙	24,8
24	-283.77	-664.67	0,032	0,0095	-	0,032	20 ↓	23,9
25	-183.77	-664.67	0,034	0,01	-	0,034	10 ↓	23,4
26	-83.77	-664.67	0,034	0,0103	-	0,034	1 ↓	23,2
27	16.23	-664.67	0,034	0,0102	-	0,034	351 ↓	23,4
28	116.23	-664.67	0,032	0,0096	-	0,032	342 ↓	23,9
29	216.23	-664.67	0,029	0,0088	-	0,029	333 ↘	24,6
30	316.23	-664.67	0,026	0,008	-	0,026	326 ↘	25,7
31	416.23	-664.67	0,023	0,007	-	0,023	320 ↘	26
32	516.23	-664.67	0,02	0,0061	-	0,02	314 ↘	26
33	616.23	-664.67	0,018	0,0053	-	0,018	310 ↘	26
34	716.23	-664.67	0,016	0,00475	-	0,016	306 ↘	3,9
35	816.23	-664.67	0,015	0,0044	-	0,015	303 ↘	3,7
36	916.23	-664.67	0,013	0,004	-	0,013	300 ↘	3,6
37	-783.77	-564.67	0,019	0,0058	-	0,019	56 ↙	26
38	-683.77	-564.67	0,023	0,0068	-	0,023	52 ↙	26
39	-583.77	-564.67	0,026	0,008	-	0,026	47 ↙	25,6
40	-483.77	-564.67	0,031	0,0092	-	0,031	40 ↙	24,2
41	-383.77	-564.67	0,035	0,0106	-	0,035	33 ↙	23
42	-283.77	-564.67	0,039	0,0118	-	0,039	23 ↙	22,1
43	-183.77	-564.67	0,042	0,0127	-	0,042	13 ↓	20,5
44	-83.77	-564.67	0,044	0,013	-	0,044	1 ↓	21,3
45	16.23	-564.67	0,043	0,0128	-	0,043	349 ↓	21,5
46	116.23	-564.67	0,04	0,012	-	0,04	338 ↓	22
47	216.23	-564.67	0,036	0,0107	-	0,036	329 ↘	22,9
48	316.23	-564.67	0,031	0,0094	-	0,031	321 ↘	24
49	416.23	-564.67	0,027	0,0081	-	0,027	314 ↘	25,4
50	516.23	-564.67	0,023	0,007	-	0,023	309 ↘	26
51	616.23	-564.67	0,02	0,006	-	0,02	305 ↘	26
52	716.23	-564.67	0,017	0,0051	-	0,017	301 ↘	26
53	816.23	-564.67	0,015	0,0046	-	0,015	298 ↘	3,8
54	916.23	-564.67	0,014	0,0042	-	0,014	296 ↘	3,7
55	-783.77	-464.67	0,022	0,0065	-	0,022	62 ↙	26
56	-683.77	-464.67	0,026	0,0077	-	0,026	58 ↙	26
57	-583.77	-464.67	0,03	0,0091	-	0,03	53 ↙	24,3
58	-483.77	-464.67	0,036	0,011	-	0,036	47 ↙	22,8
59	-383.77	-464.67	0,043	0,0129	-	0,043	39 ↙	21,5
60	-283.77	-464.67	0,049	0,0148	-	0,049	29 ↙	20,4
61	-183.77	-464.67	0,054	0,0163	-	0,054	16 ↓	19,7
62	-83.77	-464.67	0,057	0,017	-	0,057	1 ↓	19,4
63	16.23	-464.67	0,055	0,0165	-	0,055	346 ↓	19,7
64	116.23	-464.67	0,05	0,015	-	0,05	333 ↘	21,9
65	216.23	-464.67	0,044	0,013	-	0,044	322 ↘	21,6
66	316.23	-464.67	0,037	0,0112	-	0,037	314 ↘	22,6
67	416.23	-464.67	0,031	0,0093	-	0,031	308 ↘	24,1
68	516.23	-464.67	0,026	0,0078	-	0,026	303 ↘	25,8
69	616.23	-464.67	0,022	0,0066	-	0,022	299 ↘	26
70	716.23	-464.67	0,019	0,0056	-	0,019	296 ↘	26
71	816.23	-464.67	0,016	0,0048	-	0,016	293 ↘	3,9
72	916.23	-464.67	0,015	0,0044	-	0,015	291 →	3,7

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
73	-783.77	-364.67	0,023	0,007	-	0,023	68 ←	26
74	-683.77	-364.67	0,028	0,0085	-	0,028	65 ↙	25
75	-583.77	-364.67	0,034	0,0103	-	0,034	61 ↙	23,2
76	-483.77	-364.67	0,042	0,0126	-	0,042	56 ↙	21,6
77	-383.77	-364.67	0,051	0,0154	-	0,051	48 ↙	20,1
78	-283.77	-364.67	0,061	0,0184	-	0,061	37 ↙	17,8
79	-183.77	-364.67	0,07	0,021	-	0,07	21 ↓	18
80	-83.77	-364.67	0,073	0,022	-	0,073	1 ↓	17,7
81	16.23	-364.67	0,07	0,021	-	0,07	342 ↓	18,2
82	116.23	-364.67	0,063	0,0188	-	0,063	325 ↘	18,7
83	216.23	-364.67	0,053	0,0158	-	0,053	314 ↘	19,9
84	316.23	-364.67	0,043	0,013	-	0,043	305 ↘	21,5
85	416.23	-364.67	0,035	0,0106	-	0,035	300 ↘	24
86	516.23	-364.67	0,029	0,0087	-	0,029	295 ↘	24,8
87	616.23	-364.67	0,024	0,0072	-	0,024	292 →	26
88	716.23	-364.67	0,02	0,006	-	0,02	289 →	26
89	816.23	-364.67	0,017	0,005	-	0,017	287 →	26
90	916.23	-364.67	0,015	0,0045	-	0,015	286 →	3,8
91	-783.77	-264.67	0,025	0,0075	-	0,025	76 ←	26
92	-683.77	-264.67	0,03	0,0091	-	0,03	74 ←	24,3
93	-583.77	-264.67	0,038	0,0114	-	0,038	71 ←	22,4
94	-483.77	-264.67	0,048	0,0143	-	0,048	66 ↙	20,7
95	-383.77	-264.67	0,06	0,018	-	0,06	60 ↙	19
96	-283.77	-264.67	0,075	0,0224	-	0,075	49 ↙	17,5
97	-183.77	-264.67	0,088	0,0264	-	0,088	31 ↙	16,4
98	-83.77	-264.67	0,093	0,028	-	0,093	2 ↓	15,9
99	16.23	-264.67	0,088	0,0265	-	0,088	333 ↘	16,8
100	116.23	-264.67	0,076	0,023	-	0,076	313 ↘	17,3
101	216.23	-264.67	0,062	0,0186	-	0,062	301 ↘	18,8
102	316.23	-264.67	0,049	0,0147	-	0,049	295 ↘	20,4
103	416.23	-264.67	0,039	0,0117	-	0,039	290 →	22,2
104	516.23	-264.67	0,031	0,0094	-	0,031	287 →	24
105	616.23	-264.67	0,025	0,0076	-	0,025	285 →	26
106	716.23	-264.67	0,021	0,0063	-	0,021	283 →	26
107	816.23	-264.67	0,018	0,0053	-	0,018	281 →	26
108	916.23	-264.67	0,015	0,0046	-	0,015	280 →	3,8
109	-783.77	-164.67	0,026	0,0077	-	0,026	84 ←	25,9
110	-683.77	-164.67	0,032	0,0096	-	0,032	83 ←	23,9
111	-583.77	-164.67	0,04	0,012	-	0,04	81 ←	22
112	-483.77	-164.67	0,052	0,0155	-	0,052	79 ←	20,1
113	-383.77	-164.67	0,066	0,02	-	0,066	75 ←	18,5
114	-283.77	-164.67	0,085	0,0256	-	0,085	69 ←	16,6
115	-183.77	-164.67	0,103	0,031	-	0,103	53 ↙	15,3
116	-83.77	-164.67	0,092	0,0277	-	0,092	5 ↓	14,3
117	16.23	-164.67	0,101	0,0304	-	0,1	311 ↘	14,7
118	116.23	-164.67	0,087	0,026	-	0,087	292 →	16,4
119	216.23	-164.67	0,069	0,0207	-	0,069	285 →	18
120	316.23	-164.67	0,053	0,016	-	0,053	281 →	19,8
121	416.23	-164.67	0,042	0,0125	-	0,042	279 →	21,7
122	516.23	-164.67	0,033	0,0099	-	0,033	278 →	23,6
123	616.23	-164.67	0,026	0,008	-	0,026	277 →	25,6
124	716.23	-164.67	0,022	0,0065	-	0,022	276 →	26
125	816.23	-164.67	0,018	0,0054	-	0,018	275 →	26
126	916.23	-164.67	0,016	0,0047	-	0,016	275 →	3,9
127	-783.77	-64.67	0,026	0,0078	-	0,026	92 ←	25,8
128	-683.77	-64.67	0,032	0,0097	-	0,032	92 ←	23,8
129	-583.77	-64.67	0,041	0,0122	-	0,041	92 ←	21,8
130	-483.77	-64.67	0,053	0,0158	-	0,053	93 ←	20,1
131	-383.77	-64.67	0,068	0,0205	-	0,068	94 ←	18,1
132	-283.77	-64.67	0,088	0,0263	-	0,088	96 ←	16,4
133	-183.77	-64.67	0,101	0,0303	-	0,1	101 ←	14,3
134	-83.77	-64.67	0,026	0,008	-	0,026	164 ↑	14,3
135	16.23	-64.67	0,1	0,03	-	0,1	258 →	14,3
136	116.23	-64.67	0,09	0,027	-	0,09	264 →	16,1

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
137	216.23	-64.67	0,071	0,0213	-	0,071	266 →	17,9
138	316.23	-64.67	0,054	0,0163	-	0,054	267 →	18,9
139	416.23	-64.67	0,042	0,0127	-	0,042	268 →	21,6
140	516.23	-64.67	0,033	0,01	-	0,033	268 →	24,1
141	616.23	-64.67	0,027	0,008	-	0,027	268 →	25,5
142	716.23	-64.67	0,022	0,0065	-	0,022	269 →	26
143	816.23	-64.67	0,018	0,0054	-	0,018	269 →	26
144	916.23	-64.67	0,016	0,0047	-	0,016	269 →	3,9
145	-783.77	35.33	0,025	0,0076	-	0,025	100 ←	26
146	-683.77	35.33	0,031	0,0094	-	0,031	101 ←	24
147	-583.77	35.33	0,039	0,0118	-	0,039	103 ←	20,7
148	-483.77	35.33	0,05	0,015	-	0,05	107 ←	20,3
149	-383.77	35.33	0,064	0,0193	-	0,064	111 ←	18,5
150	-283.77	35.33	0,081	0,0243	-	0,081	120 ↖	15,9
151	-183.77	35.33	0,096	0,029	-	0,096	138 ↖	15,6
152	-83.77	35.33	0,102	0,031	-	0,102	177 ↑	14,5
153	16.23	35.33	0,1	0,03	-	0,1	218 ↗	16,3
154	116.23	35.33	0,084	0,025	-	0,084	238 ↗	16,5
155	216.23	35.33	0,067	0,02	-	0,067	248 →	17,8
156	316.23	35.33	0,052	0,0156	-	0,052	253 →	20
157	416.23	35.33	0,041	0,0122	-	0,041	256 →	20,3
158	516.23	35.33	0,032	0,0097	-	0,032	259 →	23,7
159	616.23	35.33	0,026	0,0079	-	0,026	260 →	25,7
160	716.23	35.33	0,021	0,0064	-	0,021	261 →	26
161	816.23	35.33	0,018	0,0054	-	0,018	262 →	26
162	916.23	35.33	0,016	0,0047	-	0,016	263 →	3,8
163	-783.77	135.33	0,024	0,0073	-	0,024	107 ←	26
164	-683.77	135.33	0,03	0,0089	-	0,03	110 ←	24,6
165	-583.77	135.33	0,036	0,011	-	0,036	114 ↖	22,7
166	-483.77	135.33	0,045	0,0136	-	0,045	118 ↖	20,7
167	-383.77	135.33	0,057	0,017	-	0,057	126 ↖	19,4
168	-283.77	135.33	0,069	0,0207	-	0,069	137 ↖	18
169	-183.77	135.33	0,08	0,024	-	0,08	154 ↖	17
170	-83.77	135.33	0,085	0,0255	-	0,085	178 ↑	15,9
171	16.23	135.33	0,082	0,0245	-	0,082	203 ↗	16,9
172	116.23	135.33	0,071	0,0213	-	0,071	221 ↗	17,9
173	216.23	135.33	0,059	0,0176	-	0,059	233 ↗	18,9
174	316.23	135.33	0,047	0,014	-	0,047	241 ↗	20
175	416.23	135.33	0,038	0,0113	-	0,038	246 ↗	22,5
176	516.23	135.33	0,03	0,0091	-	0,03	250 →	24,3
177	616.23	135.33	0,025	0,0075	-	0,025	252 →	26
178	716.23	135.33	0,021	0,0062	-	0,021	254 →	26
179	816.23	135.33	0,017	0,0052	-	0,017	256 →	26
180	916.23	135.33	0,015	0,0046	-	0,015	257 →	3,8
181	-783.77	235.33	0,023	0,0068	-	0,023	114 ↖	26
182	-683.77	235.33	0,027	0,0082	-	0,027	118 ↖	25,4
183	-583.77	235.33	0,033	0,0098	-	0,033	122 ↖	24,5
184	-483.77	235.33	0,04	0,012	-	0,04	128 ↖	22,1
185	-383.77	235.33	0,048	0,0143	-	0,048	136 ↖	20,6
186	-283.77	235.33	0,056	0,017	-	0,056	147 ↖	19,5
187	-183.77	235.33	0,063	0,019	-	0,063	162 ↑	18,7
188	-83.77	235.33	0,066	0,0198	-	0,066	179 ↑	18,9
189	16.23	235.33	0,064	0,019	-	0,064	196 ↑	18,6
190	116.23	235.33	0,057	0,0172	-	0,057	211 ↗	19,3
191	216.23	235.33	0,049	0,0147	-	0,049	222 ↗	20,5
192	316.23	235.33	0,041	0,0123	-	0,041	231 ↗	21,8
193	416.23	235.33	0,034	0,0101	-	0,034	237 ↗	23,4
194	516.23	235.33	0,028	0,0084	-	0,028	242 ↗	25,1
195	616.23	235.33	0,023	0,007	-	0,023	245 ↗	26
196	716.23	235.33	0,019	0,0058	-	0,019	248 →	26
197	816.23	235.33	0,016	0,0049	-	0,016	250 →	26
198	916.23	235.33	0,015	0,00445	-	0,015	252 →	3,9
199	-783.77	335.33	0,021	0,0062	-	0,021	121 ↖	26
200	-683.77	335.33	0,024	0,0073	-	0,024	125 ↖	26

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
201	-583.77	335.33	0,029	0,0086	-	0,029	130 ↖	24,8
202	-483.77	335.33	0,034	0,0102	-	0,034	136 ↖	23,3
203	-383.77	335.33	0,04	0,0119	-	0,04	144 ↖	22,1
204	-283.77	335.33	0,045	0,0135	-	0,045	154 ↖	21,5
205	-183.77	335.33	0,049	0,0147	-	0,049	166 ↑	20,5
206	-83.77	335.33	0,051	0,0152	-	0,051	179 ↑	20,1
207	16.23	335.33	0,049	0,0148	-	0,049	192 ↑	20,4
208	116.23	335.33	0,046	0,0137	-	0,046	205 ↗	21
209	216.23	335.33	0,04	0,012	-	0,04	215 ↗	21,9
210	316.23	335.33	0,035	0,0104	-	0,035	223 ↗	23,2
211	416.23	335.33	0,029	0,0088	-	0,029	230 ↗	24,6
212	516.23	335.33	0,025	0,0075	-	0,025	235 ↗	26
213	616.23	335.33	0,021	0,0063	-	0,021	239 ↗	26
214	716.23	335.33	0,018	0,0054	-	0,018	242 ↗	26
215	816.23	335.33	0,016	0,0047	-	0,016	245 ↗	3,9
216	916.23	335.33	0,014	0,0043	-	0,014	247 ↗	3,7
217	-783.77	435.33	0,019	0,0056	-	0,019	126 ↖	26
218	-683.77	435.33	0,022	0,0065	-	0,022	131 ↖	26
219	-583.77	435.33	0,025	0,0075	-	0,025	136 ↖	26
220	-483.77	435.33	0,029	0,0086	-	0,029	142 ↖	24,9
221	-383.77	435.33	0,032	0,0097	-	0,032	149 ↖	23,7
222	-283.77	435.33	0,036	0,0108	-	0,036	158 ↑	22,9
223	-183.77	435.33	0,038	0,0115	-	0,038	168 ↑	22,3
224	-83.77	435.33	0,039	0,0118	-	0,039	179 ↑	24,2
225	16.23	435.33	0,039	0,0116	-	0,039	190 ↑	22,8
226	116.23	435.33	0,036	0,011	-	0,036	200 ↑	22,8
227	216.23	435.33	0,033	0,0099	-	0,033	209 ↗	24,2
228	316.23	435.33	0,029	0,0088	-	0,029	217 ↗	24,7
229	416.23	435.33	0,025	0,0076	-	0,025	223 ↗	26
230	516.23	435.33	0,022	0,0066	-	0,022	229 ↗	26
231	616.23	435.33	0,019	0,0057	-	0,019	233 ↗	26
232	716.23	435.33	0,016	0,0049	-	0,016	237 ↗	26
233	816.23	435.33	0,015	0,0045	-	0,015	240 ↗	3,8
234	916.23	435.33	0,014	0,0041	-	0,014	242 ↗	3,6
235	-783.77	535.33	0,017	0,005	-	0,017	131 ↖	26
236	-683.77	535.33	0,019	0,0057	-	0,019	136 ↖	26
237	-583.77	535.33	0,022	0,0065	-	0,022	141 ↖	26
238	-483.77	535.33	0,024	0,0073	-	0,024	147 ↖	26
239	-383.77	535.33	0,027	0,008	-	0,027	154 ↖	25,5
240	-283.77	535.33	0,029	0,0087	-	0,029	162 ↑	24,7
241	-183.77	535.33	0,031	0,0092	-	0,031	170 ↑	24,2
242	-83.77	535.33	0,031	0,0094	-	0,031	179 ↑	24,2
243	16.23	535.33	0,031	0,0092	-	0,031	189 ↑	24,2
244	116.23	535.33	0,029	0,0088	-	0,029	197 ↑	24,6
245	216.23	535.33	0,027	0,0082	-	0,027	205 ↗	25,4
246	316.23	535.33	0,025	0,0074	-	0,025	212 ↗	26
247	416.23	535.33	0,022	0,0066	-	0,022	218 ↗	26
248	516.23	535.33	0,019	0,0058	-	0,019	224 ↗	26
249	616.23	535.33	0,017	0,0051	-	0,017	228 ↗	26
250	716.23	535.33	0,015	0,0046	-	0,015	232 ↗	3,8
251	816.23	535.33	0,014	0,00426	-	0,014	235 ↗	3,7
252	916.23	535.33	0,013	0,0039	-	0,013	238 ↗	3,6
253	-783.77	635.33	0,015	0,0046	-	0,015	136 ↖	3,8
254	-683.77	635.33	0,017	0,005	-	0,017	140 ↖	26
255	-583.77	635.33	0,019	0,0056	-	0,019	145 ↖	26
256	-483.77	635.33	0,02	0,0061	-	0,02	151 ↖	26
257	-383.77	635.33	0,022	0,0067	-	0,022	157 ↖	26
258	-283.77	635.33	0,024	0,0072	-	0,024	164 ↑	26
259	-183.77	635.33	0,025	0,0075	-	0,025	172 ↑	26
260	-83.77	635.33	0,025	0,0076	-	0,025	179 ↑	26
261	16.23	635.33	0,025	0,0075	-	0,025	187 ↑	26
262	116.23	635.33	0,024	0,0072	-	0,024	195 ↑	26
263	216.23	635.33	0,023	0,0068	-	0,023	202 ↑	26
264	316.23	635.33	0,021	0,0062	-	0,021	209 ↗	26

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
265	416.23	635.33	0,019	0,0056	-	0,019	214 ↗	26
266	516.23	635.33	0,017	0,0051	-	0,017	219 ↗	26
267	616.23	635.33	0,016	0,0047	-	0,016	224 ↗	3,8
268	716.23	635.33	0,014	0,0043	-	0,014	228 ↗	3,7
269	816.23	635.33	0,013	0,004	-	0,013	231 ↗	3,6
270	916.23	635.33	0,012	0,0037	-	0,012	234 ↗	3,6
271	-783.77	735.33	0,014	0,0043	-	0,014	139 ↖	3,7
272	-683.77	735.33	0,015	0,00455	-	0,015	144 ↖	3,8
273	-583.77	735.33	0,016	0,0048	-	0,016	148 ↖	3,9
274	-483.77	735.33	0,017	0,0052	-	0,017	154 ↖	26
275	-383.77	735.33	0,019	0,0056	-	0,019	159 ↑	26
276	-283.77	735.33	0,02	0,0059	-	0,02	166 ↑	26
277	-183.77	735.33	0,02	0,0061	-	0,02	173 ↑	26
278	-83.77	735.33	0,021	0,0062	-	0,021	180 ↑	26
279	16.23	735.33	0,021	0,0062	-	0,021	186 ↑	26
280	116.23	735.33	0,02	0,006	-	0,02	193 ↑	26
281	216.23	735.33	0,019	0,0057	-	0,019	200 ↑	26
282	316.23	735.33	0,018	0,0053	-	0,018	206 ↗	26
283	416.23	735.33	0,016	0,0049	-	0,016	211 ↗	3,9
284	516.23	735.33	0,015	0,0046	-	0,015	216 ↗	3,8
285	616.23	735.33	0,014	0,0043	-	0,014	220 ↗	3,7
286	716.23	735.33	0,013	0,004	-	0,013	224 ↗	3,6
287	816.23	735.33	0,013	0,00376	-	0,013	227 ↗	3,6
288	916.23	735.33	0,012	0,0035	-	0,012	230 ↗	3,6

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:4000** на рисунке 1.2.1.

1.3 Расчет загрязнения по веществу «143. Марганец и его соединения»

Полное наименование вещества с кодом 143 – Марганец и его соединения /в пересчете на марганец (IV) оксид/. Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,01 мг/м³, класс опасности 2.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по грациям 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 0,00034 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 28, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 288).

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

- на границе СЗЗ **0,025**, которая достигается в точке № 2 X=180,1 Y=137,42, при направлении ветра 269°, скорости ветра 0,5 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,025.

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.3.2.

Таблица № 1.3.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-77,57	481,48	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	180,1	137,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	459,41	-235,01	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	419,69	-460,49	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	337,9	-711,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	152,6	-562,8	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-26	-331,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-193,07	-115,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-411,17	166,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-259,18	335,95	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-353,6	163,8	2	Точка в промзоне
12	-83,7	380,1	2	Точка в промзоне
13	158,45	79,8	2	Точка в промзоне
14	412,4	-243	2	Точка в промзоне
15	357,01	-452,16	2	Точка в промзоне
16	248,89	-599,23	2	Точка в промзоне
17	81	-354,1	2	Точка в промзоне
18	-82,02	-180,14	2	Точка в промзоне
19	-220,09	-5,28	2	Точка в промзоне
20	-605,6	380,1	2	Точка пользователя
21	-433	554,7	2	Точка пользователя
22	-119,5	663,8	2	Точка пользователя
23	426,2	407,9	2	Точка пользователя
24	624,7	44,7	2	Точка пользователя
25	837	-524,8	2	Точка пользователя
26	-157,2	-598,2	2	Точка пользователя
27	-448,9	-403,8	2	Точка пользователя
28	-704,8	-12,8	2	Точка пользователя

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.3.3.

Таблица № 1.3.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783,77	11,02	924,37	11,02	1551,388	2	100	-

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

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.3.4.

Таблица № 1.3.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Оп с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °С	X ₁	Y ₁	ши ри на, м							
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
3	1	3	1,5	3	5,301	20	-85,7	132	-	1	1,95	143	0,00034	3	0,167	33,35

Значения приземных концентраций в каждой расчетной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным метеорологическим условиям. Значения максимальных концентраций в расчетных точках приведены в таблице 1.3.5.

Таблица № 1.3.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприят., д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	ОСЗ3	-77,57	481,48	2	0,018	0,000182	-	0,018	181 ↑ 0,5	1.1.3	0,018	100
2	ОСЗ3	180,1	137,42	2	0,025	0,000247	-	0,025	269 → 0,5	1.1.3	0,025	100
3	ОСЗ3	459,41	-235,01	2	0,007	0,000071	-	0,007	304 ↘ 26	1.1.3	0,007	100
4	ОСЗ3	419,69	-460,49	2	0,006	0,000056	-	0,006	320 ↘ 26	1.1.3	0,006	100
5	ОСЗ3	337,9	-711,3	2	0,004	0,000042	-	0,004	333 ↘ 26	1.1.3	0,004	100
6	ОСЗ3	152,6	-562,8	2	0,006	0,000061	-	0,006	341 ↓ 26	1.1.3	0,006	100
7	ОСЗ3	-26	-331,72	2	0,012	0,000122	-	0,012	353 ↓ 0,5	1.1.3	0,012	100

Продолжение таблицы 1.3.5

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, ° м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		Х	У	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
8	ОСЗЗ	-193,07	-115,54	2	0,024	0,000244	-	0,024	23 ↙ 0,5	1.1.3	0,024	100
9	ОСЗЗ	-411,17	166,66	2	0,02	0,000197	-	0,02	96 ← 0,5	1.1.3	0,02	100
10	ОСЗЗ	-259,18	335,95	2	0,025	0,000246	-	0,025	140 ↖ 0,5	1.1.3	0,025	100
11	Пром.	-353,6	163,8	2	0,024	0,000244	-	0,024	97 ← 0,5	1.1.3	0,024	100
12	Пром.	-83,7	380,1	2	0,027	0,000275	-	0,027	180 ↑ 4,2	1.1.3	0,027	100
13	Пром.	158,45	79,8	2	0,027	0,000273	-	0,027	282 → 4,2	1.1.3	0,027	100
14	Пром.	412,4	-243	2	0,008	0,000077	-	0,008	307 ↘ 0,5	1.1.3	0,008	100
15	Пром.	357,01	-452,16	2	0,006	0,000061	-	0,006	323 ↘ 26	1.1.3	0,006	100
16	Пром.	248,89	-599,23	2	0,005	0,000053	-	0,005	335 ↘ 26	1.1.3	0,005	100
17	Пром.	81	-354,1	2	0,011	0,000105	-	0,011	341 ↓ 0,5	1.1.3	0,011	100
18	Пром.	-82,02	-180,14	2	0,021	0,00021	-	0,021	359 ↓ 0,5	1.1.3	0,021	100
19	Пром.	-220,09	-5,28	2	0,041	0,00041	-	0,041	44 ↙ 3,5	1.1.3	0,041	100
20	Поль.	-605,6	380,1	2	0,009	0,000088	-	0,009	116 ↖ 0,5	1.1.3	0,009	100
21	Поль.	-433	554,7	2	0,01	0,000095	-	0,01	141 ↖ 0,5	1.1.3	0,01	100
22	Поль.	-119,5	663,8	2	0,01	0,0001	-	0,01	176 ↑ 0,5	1.1.3	0,01	100
23	Поль.	426,2	407,9	2	0,009	0,000086	-	0,009	242 ↗ 0,5	1.1.3	0,009	100
24	Поль.	624,7	44,7	2	0,006	0,000063	-	0,006	277 → 26	1.1.3	0,006	100
25	Поль.	837	-524,8	2	0,003	0,000031	-	0,003	305 ↘ 26	1.1.3	0,003	100
26	Поль.	-157,2	-598,2	2	0,006	0,000061	-	0,006	6 ↓ 26	1.1.3	0,006	100
27	Поль.	-448,9	-403,8	2	0,007	0,000073	-	0,007	34 ↙ 26	1.1.3	0,007	100
28	Поль.	-704,8	-12,8	2	0,007	0,000075	-	0,007	77 ← 26	1.1.3	0,007	100

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.3.6.

Таблица № 1.3.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783.77	-764.67	0,003	0,000031	-	0,003	38 ↙	26
2	-683.77	-764.67	0,003	0,000033	-	0,003	34 ↙	26
3	-583.77	-764.67	0,004	0,000036	-	0,004	29 ↙	26
4	-483.77	-764.67	0,004	0,000039	-	0,004	24 ↙	26
5	-383.77	-764.67	0,004	0,000041	-	0,004	18 ↓	26
6	-283.77	-764.67	0,004	0,000043	-	0,004	12 ↓	26
7	-183.77	-764.67	0,004	0,000045	-	0,004	6 ↓	26
8	-83.77	-764.67	0,005	0,000045	-	0,005	0 ↓	26

Продолжение таблицы 1.3.6

№	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
9	16.23	-764.67	0,004	0,000045	-	0,004	354 ↓	26
10	116.23	-764.67	0,004	0,000043	-	0,004	347 ↓	26
11	216.23	-764.67	0,004	0,000041	-	0,004	341 ↓	26
12	316.23	-764.67	0,004	0,000039	-	0,004	336 ↘	26
13	416.23	-764.67	0,004	0,000036	-	0,004	331 ↘	26
14	516.23	-764.67	0,003	0,000033	-	0,003	326 ↘	26
15	616.23	-764.67	0,003	0,00003	-	0,003	322 ↘	26
16	716.23	-764.67	0,003	0,000028	-	0,003	318 ↘	26
17	816.23	-764.67	0,003	0,000025	-	0,003	315 ↘	26
18	916.23	-764.67	0,002	0,000022	-	0,002	312 ↘	26
19	-783.77	-664.67	0,003	0,000034	-	0,003	41 ↙	26
20	-683.77	-664.67	0,004	0,000038	-	0,004	37 ↙	26
21	-583.77	-664.67	0,004	0,000042	-	0,004	32 ↙	26
22	-483.77	-664.67	0,005	0,000046	-	0,005	27 ↙	26
23	-383.77	-664.67	0,005	0,000049	-	0,005	21 ↓	26
24	-283.77	-664.67	0,005	0,000052	-	0,005	14 ↓	26
25	-183.77	-664.67	0,005	0,000054	-	0,005	7 ↓	26
26	-83.77	-664.67	0,005	0,000054	-	0,005	0 ↓	26
27	16.23	-664.67	0,005	0,000054	-	0,005	353 ↓	26
28	116.23	-664.67	0,005	0,000052	-	0,005	346 ↓	26
29	216.23	-664.67	0,005	0,000049	-	0,005	339 ↓	26
30	316.23	-664.67	0,005	0,000046	-	0,005	333 ↘	26
31	416.23	-664.67	0,004	0,000042	-	0,004	328 ↘	26
32	516.23	-664.67	0,004	0,000038	-	0,004	323 ↘	26
33	616.23	-664.67	0,003	0,000034	-	0,003	319 ↘	26
34	716.23	-664.67	0,003	0,000031	-	0,003	315 ↘	26
35	816.23	-664.67	0,003	0,000028	-	0,003	311 ↘	26
36	916.23	-664.67	0,002	0,000025	-	0,002	308 ↘	26
37	-783.77	-564.67	0,004	0,000039	-	0,004	45 ↙	26
38	-683.77	-564.67	0,004	0,000043	-	0,004	41 ↙	26
39	-583.77	-564.67	0,005	0,000048	-	0,005	36 ↙	26
40	-483.77	-564.67	0,005	0,000054	-	0,005	30 ↙	26
41	-383.77	-564.67	0,006	0,000058	-	0,006	23 ↙	26
42	-283.77	-564.67	0,006	0,000062	-	0,006	16 ↓	26
43	-183.77	-564.67	0,007	0,000065	-	0,007	8 ↓	26
44	-83.77	-564.67	0,007	0,000066	-	0,007	0 ↓	26
45	16.23	-564.67	0,006	0,000065	-	0,006	352 ↓	26
46	116.23	-564.67	0,006	0,000062	-	0,006	344 ↓	26
47	216.23	-564.67	0,006	0,000058	-	0,006	337 ↘	26
48	316.23	-564.67	0,005	0,000053	-	0,005	330 ↘	26
49	416.23	-564.67	0,005	0,000048	-	0,005	324 ↘	26
50	516.23	-564.67	0,004	0,000043	-	0,004	319 ↘	26
51	616.23	-564.67	0,004	0,000039	-	0,004	315 ↘	26
52	716.23	-564.67	0,003	0,000034	-	0,003	311 ↘	26
53	816.23	-564.67	0,003	0,00003	-	0,003	308 ↘	26
54	916.23	-564.67	0,003	0,000027	-	0,003	305 ↘	26
55	-783.77	-464.67	0,004	0,000043	-	0,004	49 ↙	26
56	-683.77	-464.67	0,005	0,00005	-	0,005	45 ↙	26
57	-583.77	-464.67	0,006	0,000056	-	0,006	40 ↙	26
58	-483.77	-464.67	0,006	0,000063	-	0,006	34 ↙	26
59	-383.77	-464.67	0,007	0,00007	-	0,007	27 ↙	26
60	-283.77	-464.67	0,008	0,000076	-	0,008	18 ↓	0,5
61	-183.77	-464.67	0,008	0,000081	-	0,008	9 ↓	0,5
62	-83.77	-464.67	0,008	0,000083	-	0,008	0 ↓	0,5
63	16.23	-464.67	0,008	0,00008	-	0,008	350 ↓	0,5
64	116.23	-464.67	0,008	0,000076	-	0,008	341 ↓	0,5
65	216.23	-464.67	0,007	0,00007	-	0,007	333 ↘	26
66	316.23	-464.67	0,006	0,000063	-	0,006	326 ↘	26
67	416.23	-464.67	0,006	0,000056	-	0,006	320 ↘	26
68	516.23	-464.67	0,005	0,000049	-	0,005	315 ↘	26
69	616.23	-464.67	0,004	0,000043	-	0,004	310 ↘	26
70	716.23	-464.67	0,004	0,000038	-	0,004	307 ↘	26
71	816.23	-464.67	0,003	0,000033	-	0,003	303 ↘	26
72	916.23	-464.67	0,003	0,000029	-	0,003	301 ↘	26

Продолжение таблицы 1.3.6

№	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
73	-783.77	-364.67	0,005	0,000048	-	0,005	55 ↙	26
74	-683.77	-364.67	0,006	0,000056	-	0,006	50 ↙	26
75	-583.77	-364.67	0,007	0,000065	-	0,007	45 ↙	26
76	-483.77	-364.67	0,007	0,000074	-	0,007	39 ↙	26
77	-383.77	-364.67	0,009	0,000087	-	0,009	31 ↙	0,5
78	-283.77	-364.67	0,01	0,000099	-	0,01	22 ↓	0,5
79	-183.77	-364.67	0,011	0,000108	-	0,011	11 ↓	0,5
80	-83.77	-364.67	0,011	0,00011	-	0,011	0 ↓	0,5
81	16.23	-364.67	0,011	0,000108	-	0,011	348 ↓	0,5
82	116.23	-364.67	0,01	0,000099	-	0,01	338 ↓	0,5
83	216.23	-364.67	0,009	0,000086	-	0,009	329 ↘	0,5
84	316.23	-364.67	0,007	0,000074	-	0,007	321 ↘	26
85	416.23	-364.67	0,006	0,000065	-	0,006	315 ↘	26
86	516.23	-364.67	0,006	0,000056	-	0,006	310 ↘	26
87	616.23	-364.67	0,005	0,000048	-	0,005	305 ↘	26
88	716.23	-364.67	0,004	0,000042	-	0,004	302 ↘	26
89	816.23	-364.67	0,004	0,000036	-	0,004	299 ↘	26
90	916.23	-364.67	0,003	0,000031	-	0,003	296 ↘	26
91	-783.77	-264.67	0,005	0,000054	-	0,005	60 ↙	26
92	-683.77	-264.67	0,006	0,000063	-	0,006	56 ↙	26
93	-583.77	-264.67	0,007	0,000074	-	0,007	51 ↙	26
94	-483.77	-264.67	0,009	0,000091	-	0,009	45 ↙	0,5
95	-383.77	-264.67	0,011	0,000111	-	0,011	37 ↙	0,5
96	-283.77	-264.67	0,013	0,000132	-	0,013	27 ↙	0,5
97	-183.77	-264.67	0,015	0,000148	-	0,015	14 ↓	0,5
98	-83.77	-264.67	0,015	0,000154	-	0,015	0 ↓	0,5
99	16.23	-264.67	0,015	0,000148	-	0,015	346 ↓	0,5
100	116.23	-264.67	0,013	0,00013	-	0,013	333 ↘	0,5
101	216.23	-264.67	0,011	0,00011	-	0,011	323 ↘	0,5
102	316.23	-264.67	0,009	0,00009	-	0,009	315 ↘	0,5
103	416.23	-264.67	0,007	0,000074	-	0,007	308 ↘	26
104	516.23	-264.67	0,006	0,000063	-	0,006	303 ↘	26
105	616.23	-264.67	0,005	0,000053	-	0,005	299 ↘	26
106	716.23	-264.67	0,005	0,000045	-	0,005	296 ↘	26
107	816.23	-264.67	0,004	0,000039	-	0,004	294 ↘	26
108	916.23	-264.67	0,003	0,000033	-	0,003	292 →	26
109	-783.77	-164.67	0,006	0,000058	-	0,006	67 ↙	26
110	-683.77	-164.67	0,007	0,00007	-	0,007	64 ↙	26
111	-583.77	-164.67	0,009	0,000087	-	0,009	59 ↙	0,5
112	-483.77	-164.67	0,011	0,000111	-	0,011	53 ↙	0,5
113	-383.77	-164.67	0,014	0,000142	-	0,014	45 ↙	0,5
114	-283.77	-164.67	0,018	0,000177	-	0,018	34 ↙	0,5
115	-183.77	-164.67	0,021	0,00021	-	0,021	18 ↓	0,5
116	-83.77	-164.67	0,022	0,00022	-	0,022	0 ↓	0,5
117	16.23	-164.67	0,021	0,000207	-	0,021	341 ↓	0,5
118	116.23	-164.67	0,018	0,000176	-	0,018	326 ↘	0,5
119	216.23	-164.67	0,014	0,00014	-	0,014	315 ↘	0,5
120	316.23	-164.67	0,011	0,00011	-	0,011	306 ↘	0,5
121	416.23	-164.67	0,009	0,000086	-	0,009	301 ↘	0,5
122	516.23	-164.67	0,007	0,00007	-	0,007	296 ↘	26
123	616.23	-164.67	0,006	0,000058	-	0,006	293 ↘	26
124	716.23	-164.67	0,005	0,000049	-	0,005	290 →	26
125	816.23	-164.67	0,004	0,000041	-	0,004	288 →	26
126	916.23	-164.67	0,004	0,000035	-	0,004	286 →	26
127	-783.77	-64.67	0,006	0,000062	-	0,006	74 ←	26
128	-683.77	-64.67	0,008	0,000076	-	0,008	72 ←	0,5
129	-583.77	-64.67	0,01	0,000099	-	0,01	68 ←	0,5
130	-483.77	-64.67	0,013	0,000131	-	0,013	64 ↙	0,5
131	-383.77	-64.67	0,018	0,000177	-	0,018	57 ↙	0,5
132	-283.77	-64.67	0,024	0,000236	-	0,024	45 ↙	0,5
133	-183.77	-64.67	0,033	0,00033	-	0,033	26 ↙	3,8
134	-83.77	-64.67	0,039	0,00039	-	0,039	359 ↓	3,6
135	16.23	-64.67	0,033	0,00033	-	0,033	333 ↘	3,8
136	116.23	-64.67	0,023	0,000233	-	0,023	314 ↘	0,5

Продолжение таблицы 1.3.6

№	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
137	216.23	-64.67	0,018	0,000175	-	0,018	303 ↘	0,5
138	316.23	-64.67	0,013	0,00013	-	0,013	296 ↘	0,5
139	416.23	-64.67	0,01	0,000098	-	0,01	291 →	0,5
140	516.23	-64.67	0,008	0,000075	-	0,008	288 →	26
141	616.23	-64.67	0,006	0,000062	-	0,006	286 →	26
142	716.23	-64.67	0,005	0,000051	-	0,005	284 →	26
143	816.23	-64.67	0,004	0,000043	-	0,004	282 →	26
144	916.23	-64.67	0,004	0,000037	-	0,004	281 →	26
145	-783.77	35.33	0,006	0,000065	-	0,006	82 ←	26
146	-683.77	35.33	0,008	0,00008	-	0,008	81 ←	0,5
147	-583.77	35.33	0,011	0,000107	-	0,011	79 ←	0,5
148	-483.77	35.33	0,015	0,000147	-	0,015	76 ←	0,5
149	-383.77	35.33	0,021	0,000208	-	0,021	72 ←	0,5
150	-283.77	35.33	0,033	0,00033	-	0,033	64 ↙	3,8
151	-183.77	35.33	0,064	0,00064	-	0,064	45 ↙	3
152	-83.77	35.33	0,094	0,00094	-	0,094	359 ↓	2,6
153	16.23	35.33	0,062	0,00062	-	0,062	313 ↘	3
154	116.23	35.33	0,032	0,00032	-	0,032	296 ↘	3,9
155	216.23	35.33	0,02	0,000205	-	0,02	288 →	0,5
156	316.23	35.33	0,015	0,000146	-	0,015	284 →	0,5
157	416.23	35.33	0,011	0,000106	-	0,011	281 →	0,5
158	516.23	35.33	0,008	0,00008	-	0,008	279 →	0,5
159	616.23	35.33	0,006	0,000064	-	0,006	278 →	26
160	716.23	35.33	0,005	0,000053	-	0,005	277 →	26
161	816.23	35.33	0,004	0,000044	-	0,004	276 →	26
162	916.23	35.33	0,004	0,000037	-	0,004	276 →	26
163	-783.77	135.33	0,007	0,000066	-	0,007	90 ←	26
164	-683.77	135.33	0,008	0,000082	-	0,008	90 ←	0,5
165	-583.77	135.33	0,011	0,00011	-	0,011	90 ←	0,5
166	-483.77	135.33	0,015	0,000153	-	0,015	90 ←	0,5
167	-383.77	135.33	0,022	0,00022	-	0,022	91 ←	0,5
168	-283.77	135.33	0,039	0,00039	-	0,039	91 ←	3,6
169	-183.77	135.33	0,093	0,00093	-	0,093	92 ←	2,6
170	-83.77	135.33	0,147	0,00147	-	0,147	210 ↗	2
171	16.23	135.33	0,09	0,0009	-	0,09	268 →	2,6
172	116.23	135.33	0,038	0,00038	-	0,038	269 →	3,6
173	216.23	135.33	0,022	0,000216	-	0,022	269 →	0,5
174	316.23	135.33	0,015	0,00015	-	0,015	270 →	0,5
175	416.23	135.33	0,011	0,00011	-	0,011	270 →	0,5
176	516.23	135.33	0,008	0,000082	-	0,008	270 →	0,5
177	616.23	135.33	0,007	0,000065	-	0,007	270 →	26
178	716.23	135.33	0,005	0,000054	-	0,005	270 →	26
179	816.23	135.33	0,004	0,000045	-	0,004	270 →	26
180	916.23	135.33	0,004	0,000038	-	0,004	270 →	26
181	-783.77	235.33	0,006	0,000065	-	0,006	98 ←	26
182	-683.77	235.33	0,008	0,00008	-	0,008	100 ←	0,5
183	-583.77	235.33	0,011	0,000107	-	0,011	102 ←	0,5
184	-483.77	235.33	0,015	0,000147	-	0,015	105 ←	0,5
185	-383.77	235.33	0,021	0,000206	-	0,021	109 ←	0,5
186	-283.77	235.33	0,032	0,000324	-	0,032	118 ↖	3,9
187	-183.77	235.33	0,061	0,00061	-	0,061	136 ↖	3
188	-83.77	235.33	0,088	0,00088	-	0,088	181 ↑	2,7
189	16.23	235.33	0,06	0,0006	-	0,06	225 ↗	3
190	116.23	235.33	0,032	0,00032	-	0,032	243 ↗	3,9
191	216.23	235.33	0,02	0,000203	-	0,02	251 →	0,5
192	316.23	235.33	0,014	0,000145	-	0,014	256 →	0,5
193	416.23	235.33	0,011	0,000106	-	0,011	258 →	0,5
194	516.23	235.33	0,008	0,00008	-	0,008	260 →	0,5
195	616.23	235.33	0,006	0,000064	-	0,006	262 →	26
196	716.23	235.33	0,005	0,000053	-	0,005	263 →	26
197	816.23	235.33	0,004	0,000044	-	0,004	263 →	26
198	916.23	235.33	0,004	0,000037	-	0,004	264 →	26
199	-783.77	335.33	0,006	0,000062	-	0,006	106 ←	26
200	-683.77	335.33	0,008	0,000075	-	0,008	109 ←	26

Продолжение таблицы 1.3.6

№	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
201	-583.77	335.33	0,01	0,000098	-	0,01	112 ←	0,5
202	-483.77	335.33	0,013	0,00013	-	0,013	117 ↖	0,5
203	-383.77	335.33	0,017	0,000175	-	0,017	124 ↖	0,5
204	-283.77	335.33	0,023	0,00023	-	0,023	136 ↖	0,5
205	-183.77	335.33	0,032	0,00032	-	0,032	154 ↖	3,9
206	-83.77	335.33	0,037	0,000374	-	0,037	181 ↑	3,6
207	16.23	335.33	0,032	0,000315	-	0,032	207 ↗	3,9
208	116.23	335.33	0,023	0,00023	-	0,023	225 ↗	0,5
209	216.23	335.33	0,017	0,000173	-	0,017	236 ↗	0,5
210	316.23	335.33	0,013	0,00013	-	0,013	243 ↗	0,5
211	416.23	335.33	0,01	0,000097	-	0,01	248 →	0,5
212	516.23	335.33	0,007	0,000075	-	0,007	251 →	26
213	616.23	335.33	0,006	0,000062	-	0,006	254 →	26
214	716.23	335.33	0,005	0,000051	-	0,005	256 →	26
215	816.23	335.33	0,004	0,000043	-	0,004	257 →	26
216	916.23	335.33	0,004	0,000036	-	0,004	259 →	26
217	-783.77	435.33	0,006	0,000058	-	0,006	113 ↖	26
218	-683.77	435.33	0,007	0,00007	-	0,007	117 ↖	26
219	-583.77	435.33	0,009	0,000086	-	0,009	121 ↖	0,5
220	-483.77	435.33	0,011	0,00011	-	0,011	127 ↖	0,5
221	-383.77	435.33	0,014	0,00014	-	0,014	135 ↖	0,5
222	-283.77	435.33	0,017	0,000174	-	0,017	147 ↖	0,5
223	-183.77	435.33	0,02	0,000203	-	0,02	162 ↑	0,5
224	-83.77	435.33	0,022	0,000215	-	0,022	180 ↑	0,5
225	16.23	435.33	0,02	0,000203	-	0,02	199 ↑	0,5
226	116.23	435.33	0,017	0,000173	-	0,017	214 ↗	0,5
227	216.23	435.33	0,014	0,00014	-	0,014	225 ↗	0,5
228	316.23	435.33	0,011	0,000109	-	0,011	233 ↗	0,5
229	416.23	435.33	0,009	0,000085	-	0,009	239 ↗	0,5
230	516.23	435.33	0,007	0,000069	-	0,007	243 ↗	26
231	616.23	435.33	0,006	0,000058	-	0,006	247 ↗	26
232	716.23	435.33	0,005	0,000048	-	0,005	249 →	26
233	816.23	435.33	0,004	0,000041	-	0,004	251 →	26
234	916.23	435.33	0,004	0,000035	-	0,004	253 →	26
235	-783.77	535.33	0,005	0,000053	-	0,005	120 ↖	26
236	-683.77	535.33	0,006	0,000063	-	0,006	124 ↖	26
237	-583.77	535.33	0,007	0,000074	-	0,007	129 ↖	26
238	-483.77	535.33	0,009	0,00009	-	0,009	135 ↖	0,5
239	-383.77	535.33	0,011	0,00011	-	0,011	144 ↖	0,5
240	-283.77	535.33	0,013	0,00013	-	0,013	154 ↖	0,5
241	-183.77	535.33	0,014	0,000145	-	0,014	166 ↑	0,5
242	-83.77	535.33	0,015	0,00015	-	0,015	180 ↑	0,5
243	16.23	535.33	0,014	0,000144	-	0,014	194 ↑	0,5
244	116.23	535.33	0,013	0,000128	-	0,013	207 ↗	0,5
245	216.23	535.33	0,011	0,000109	-	0,011	217 ↗	0,5
246	316.23	535.33	0,009	0,00009	-	0,009	225 ↗	0,5
247	416.23	535.33	0,007	0,000073	-	0,007	231 ↗	26
248	516.23	535.33	0,006	0,000062	-	0,006	236 ↗	26
249	616.23	535.33	0,005	0,000053	-	0,005	240 ↗	26
250	716.23	535.33	0,005	0,000045	-	0,005	243 ↗	26
251	816.23	535.33	0,004	0,000039	-	0,004	246 ↗	26
252	916.23	535.33	0,003	0,000033	-	0,003	248 →	26
253	-783.77	635.33	0,005	0,000048	-	0,005	126 ↖	26
254	-683.77	635.33	0,006	0,000056	-	0,006	130 ↖	26
255	-583.77	635.33	0,006	0,000064	-	0,006	135 ↖	26
256	-483.77	635.33	0,007	0,000074	-	0,007	142 ↖	26
257	-383.77	635.33	0,009	0,000086	-	0,009	149 ↖	0,5
258	-283.77	635.33	0,01	0,000097	-	0,01	159 ↑	0,5
259	-183.77	635.33	0,011	0,000106	-	0,011	169 ↑	0,5
260	-83.77	635.33	0,011	0,000109	-	0,011	180 ↑	0,5
261	16.23	635.33	0,011	0,000105	-	0,011	191 ↑	0,5
262	116.23	635.33	0,01	0,000097	-	0,01	202 ↑	0,5
263	216.23	635.33	0,009	0,000085	-	0,009	211 ↗	0,5
264	316.23	635.33	0,007	0,000073	-	0,007	219 ↗	26

Продолжение таблицы 1.3.6

№	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
265	416.23	635.33	0,006	0,000064	-	0,006	225 ↗	26
266	516.23	635.33	0,006	0,000056	-	0,006	230 ↗	26
267	616.23	635.33	0,005	0,000048	-	0,005	234 ↗	26
268	716.23	635.33	0,004	0,000041	-	0,004	238 ↗	26
269	816.23	635.33	0,004	0,000036	-	0,004	241 ↗	26
270	916.23	635.33	0,003	0,000031	-	0,003	243 ↗	26
271	-783.77	735.33	0,004	0,000043	-	0,004	131 ↖	26
272	-683.77	735.33	0,005	0,000049	-	0,005	135 ↖	26
273	-583.77	735.33	0,006	0,000056	-	0,006	140 ↖	26
274	-483.77	735.33	0,006	0,000062	-	0,006	147 ↖	26
275	-383.77	735.33	0,007	0,000069	-	0,007	154 ↖	26
276	-283.77	735.33	0,007	0,000075	-	0,007	162 ↑	26
277	-183.77	735.33	0,008	0,00008	-	0,008	171 ↑	0,5
278	-83.77	735.33	0,008	0,000081	-	0,008	180 ↑	0,5
279	16.23	735.33	0,008	0,00008	-	0,008	190 ↑	0,5
280	116.23	735.33	0,007	0,000074	-	0,007	199 ↑	26
281	216.23	735.33	0,007	0,000069	-	0,007	207 ↗	26
282	316.23	735.33	0,006	0,000062	-	0,006	214 ↗	26
283	416.23	735.33	0,006	0,000055	-	0,006	220 ↗	26
284	516.23	735.33	0,005	0,000049	-	0,005	225 ↗	26
285	616.23	735.33	0,004	0,000043	-	0,004	229 ↗	26
286	716.23	735.33	0,004	0,000038	-	0,004	233 ↗	26
287	816.23	735.33	0,003	0,000033	-	0,003	236 ↗	26
288	916.23	735.33	0,003	0,000029	-	0,003	239 ↗	26

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:4000** на рисунке 1.3.1.

1.4 Расчет загрязнения по веществу «301. Азота диоксид»

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

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

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 2,96 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 28, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 288).

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

- на границе СЗЗ **0,26**, которая достигается в точке № 1.67 X=416,23 Y=-464,67, при направлении ветра 321°, скорости ветра 2,9 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,2 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,1593), вклад источников предприятия 0,102.

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.4.1.

Таблица № 1.4.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – u*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
1. -	0	0	301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04

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

Таблица № 1.4.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-77,57	481,48	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	180,1	137,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	459,41	-235,01	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	419,69	-460,49	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	337,9	-711,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	152,6	-562,8	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-26	-331,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-193,07	-115,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-411,17	166,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-259,18	335,95	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-353,6	163,8	2	Точка в промзоне
12	-83,7	380,1	2	Точка в промзоне
13	158,45	79,8	2	Точка в промзоне
14	412,4	-243	2	Точка в промзоне
15	357,01	-452,16	2	Точка в промзоне

Продолжение таблицы 1.4.2

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
16	248,89	-599,23	2	Точка в промзоне
17	81	-354,1	2	Точка в промзоне
18	-82,02	-180,14	2	Точка в промзоне
19	-220,09	-5,28	2	Точка в промзоне
20	-605,6	380,1	2	Точка пользователя
21	-433	554,7	2	Точка пользователя
22	-119,5	663,8	2	Точка пользователя
23	426,2	407,9	2	Точка пользователя
24	624,7	44,7	2	Точка пользователя
25	837	-524,8	2	Точка пользователя
26	-157,2	-598,2	2	Точка пользователя
27	-448,9	-403,8	2	Точка пользователя
28	-704,8	-12,8	2	Точка пользователя

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

Таблица № 1.4.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783,77	11,02	924,37	11,02	1551,3 88	2	100	-

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

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

Таблица № 1.4.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			Крепел	Опасность ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максимума, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	тем. п., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	Кос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:			1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод													
Площадка:			1. Площадка №1													
Цех:			1. Цех №1													
2	1	45	2	7	21,991	180	43,3	-6,9	-	1	2,925	301	2,96	1	0,102	620,84

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 1.4.5.

Таблица № 1.4.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприят., д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	ОСЗЗ	-77,57	481,48	2	0,26	0,052	0,16	0,1	166 ↑ 2,9	1.1.2	0,1	38,3
2	ОСЗЗ	180,1	137,42	2	0,223	0,045	0,184	0,039	223 ↗ 2,9	1.1.2	0,039	17,5
3	ОСЗЗ	459,41	-235,01	2	0,26	0,052	0,16	0,097	299 ↘ 2,9	1.1.2	0,097	37,7
4	ОСЗЗ	419,69	-460,49	2	0,26	0,052	0,16	0,102	320 ↘ 2,9	1.1.2	0,102	38,9
5	ОСЗЗ	337,9	-711,3	2	0,26	0,052	0,16	0,096	337 ↘ 3,2	1.1.2	0,096	37,4
6	ОСЗЗ	152,6	-562,8	2	0,26	0,052	0,16	0,102	349 ↓ 2,9	1.1.2	0,102	38,9
7	ОСЗЗ	-26	-331,72	2	0,245	0,049	0,17	0,075	12 ↓ 2,9	1.1.2	0,075	30,7
8	ОСЗЗ	-193,07	-115,54	2	0,234	0,047	0,177	0,057	65 ↙ 2,9	1.1.2	0,057	24,2
9	ОСЗЗ	-411,17	166,66	2	0,26	0,052	0,16	0,098	111 ← 2,9	1.1.2	0,098	38
10	ОСЗЗ	-259,18	335,95	2	0,257	0,051	0,162	0,096	139 ↖ 2,9	1.1.2	0,096	37,2
11	Пром.	-353,6	163,8	2	0,256	0,051	0,163	0,093	113 ↖ 2,9	1.1.2	0,093	36,3
12	Пром.	-83,7	380,1	2	0,254	0,051	0,164	0,09	162 ↑ 2,9	1.1.2	0,09	35,3
13	Пром.	158,45	79,8	2	0,214	0,043	0,19	0,024	233 ↗ 2,9	1.1.2	0,024	11
14	Пром.	412,4	-243	2	0,256	0,051	0,163	0,094	303 ↘ 2,9	1.1.2	0,094	36,5
15	Пром.	357,01	-452,16	2	0,26	0,052	0,16	0,1	325 ↘ 2,9	1.1.2	0,101	38,8
16	Пром.	248,89	-599,23	2	0,26	0,052	0,16	0,102	341 ↓ 3	1.1.2	0,102	39
17	Пром.	81	-354,1	2	0,247	0,049	0,17	0,079	354 ↓ 2,9	1.1.2	0,079	31,9
18	Пром.	-82,02	-180,14	2	0,226	0,045	0,183	0,043	36 ↙ 2,9	1.1.2	0,043	19,2
19	Пром.	-220,09	-5,28	2	0,235	0,047	0,177	0,058	90 ← 2,9	1.1.2	0,058	24,5
20	Полы.	-605,6	380,1	2	0,26	0,052	0,16	0,097	121 ↖ 3,2	1.1.2	0,097	37,5
21	Полы.	-433	554,7	2	0,26	0,052	0,16	0,098	140 ↖ 3,2	1.1.2	0,098	37,7
22	Полы.	-119,5	663,8	2	0,26	0,052	0,16	0,1	166 ↑ 3,1	1.1.2	0,1	38,2
23	Полы.	426,2	407,9	2	0,26	0,052	0,16	0,1	223 ↗ 2,9	1.1.2	0,101	38,9
24	Полы.	624,7	44,7	2	0,26	0,052	0,16	0,102	265 → 2,9	1.1.2	0,102	39
25	Полы.	837	-524,8	2	0,253	0,051	0,164	0,089	303 ↘ 3,3	1.1.2	0,089	35,1
26	Полы.	-157,2	-598,2	2	0,26	0,052	0,16	0,102	19 ↓ 3	1.1.2	0,102	39
27	Полы.	-448,9	-403,8	2	0,26	0,052	0,16	0,102	51 ↙ 3,1	1.1.2	0,102	38,9
28	Полы.	-704,8	-12,8	2	0,26	0,052	0,16	0,097	90 ← 3,2	1.1.2	0,097	37,5

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783.77	-764.67	0,25	0,05	0,167	0,082	47 ↙	3,4
2	-683.77	-764.67	0,25	0,05	0,166	0,085	44 ↙	3,3
3	-583.77	-764.67	0,25	0,05	0,165	0,087	40 ↙	3,3
4	-483.77	-764.67	0,254	0,051	0,164	0,09	35 ↙	3,3
5	-383.77	-764.67	0,255	0,051	0,163	0,092	29 ↙	3,2
6	-283.77	-764.67	0,256	0,051	0,162	0,094	23 ↙	3,2
7	-183.77	-764.67	0,257	0,051	0,162	0,095	17 ↓	3,2
8	-83.77	-764.67	0,26	0,052	0,16	0,096	10 ↓	3,2
9	16.23	-764.67	0,26	0,052	0,16	0,097	2 ↓	3,2
10	116.23	-764.67	0,26	0,052	0,16	0,096	354 ↓	3,2
11	216.23	-764.67	0,26	0,052	0,16	0,096	347 ↓	3,2
12	316.23	-764.67	0,257	0,051	0,162	0,095	340 ↓	3,2
13	416.23	-764.67	0,256	0,051	0,163	0,093	334 ↘	3,2
14	516.23	-764.67	0,255	0,051	0,164	0,091	328 ↘	3,2
15	616.23	-764.67	0,253	0,051	0,164	0,089	323 ↘	3,3
16	716.23	-764.67	0,25	0,05	0,166	0,086	318 ↘	3,3
17	816.23	-764.67	0,25	0,05	0,167	0,083	314 ↘	3,4
18	916.23	-764.67	0,25	0,05	0,168	0,08	311 ↘	3,4
19	-783.77	-664.67	0,25	0,05	0,166	0,084	51 ↙	3,3
20	-683.77	-664.67	0,253	0,051	0,165	0,088	48 ↙	3,3
21	-583.77	-664.67	0,254	0,051	0,164	0,09	44 ↙	3,3
22	-483.77	-664.67	0,256	0,051	0,163	0,093	39 ↙	3,2
23	-383.77	-664.67	0,257	0,051	0,162	0,096	33 ↙	3,2
24	-283.77	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,097	26 ↙	3,2
25	-183.77	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,1	19 ↓	3,1
26	-83.77	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,1	11 ↓	3,1
27	16.23	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,1	2 ↓	3,1
28	116.23	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,1	354 ↓	3,1
29	216.23	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,1	345 ↓	3,1
30	316.23	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,098	337 ↘	3,1
31	416.23	-664.67	0,26	0,052	0,16	0,097	330 ↘	3,2
32	516.23	-664.67	0,257	0,051	0,162	0,095	324 ↘	3,2
33	616.23	-664.67	0,255	0,051	0,163	0,092	319 ↘	3,2
34	716.23	-664.67	0,254	0,051	0,164	0,09	314 ↘	3,3
35	816.23	-664.67	0,25	0,05	0,166	0,086	310 ↘	3,3
36	916.23	-664.67	0,25	0,05	0,167	0,083	307 ↘	3,4
37	-783.77	-564.67	0,25	0,05	0,165	0,087	56 ↙	3,3
38	-683.77	-564.67	0,254	0,051	0,164	0,09	53 ↙	3,3
39	-583.77	-564.67	0,256	0,051	0,163	0,093	48 ↙	3,2
40	-483.77	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,096	43 ↙	3,2
41	-383.77	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,099	37 ↙	3,1
42	-283.77	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,1	30 ↙	3,1
43	-183.77	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,102	22 ↓	2,9
44	-83.77	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,102	13 ↓	2,9
45	16.23	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,1	3 ↓	2,9
46	116.23	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,1	353 ↓	2,9
47	216.23	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,102	343 ↓	2,9
48	316.23	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,102	334 ↘	2,9
49	416.23	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,1	326 ↘	3,1
50	516.23	-564.67	0,26	0,052	0,16	0,098	320 ↘	3,1
51	616.23	-564.67	0,257	0,051	0,162	0,095	314 ↘	3,2
52	716.23	-564.67	0,255	0,051	0,163	0,092	310 ↘	3,2
53	816.23	-564.67	0,253	0,051	0,165	0,089	306 ↘	3,3
54	916.23	-564.67	0,25	0,05	0,166	0,085	303 ↘	3,3
55	-783.77	-464.67	0,253	0,051	0,164	0,09	61 ↙	3,3
56	-683.77	-464.67	0,256	0,051	0,163	0,093	58 ↙	3,2
57	-583.77	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,096	54 ↙	3,2
58	-483.77	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,1	49 ↙	3,1
59	-383.77	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,102	43 ↙	3
60	-283.77	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,1	36 ↙	2,9

Продолжение таблицы 1.4.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
61	-183.77	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,1	26 ↙	2,9
62	-83.77	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,097	16 ↓	2,9
63	16.23	-464.67	0,26	0,051	0,162	0,096	3 ↓	2,9
64	116.23	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,096	351 ↓	2,9
65	216.23	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,098	339 ↓	2,9
66	316.23	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,1	329 ↘	2,9
67	416.23	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,102	321 ↘	2,9
68	516.23	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,1	314 ↘	3,1
69	616.23	-464.67	0,26	0,052	0,16	0,098	309 ↘	3,1
70	716.23	-464.67	0,257	0,051	0,162	0,094	304 ↘	3,2
71	816.23	-464.67	0,255	0,051	0,164	0,091	301 ↘	3,2
72	916.23	-464.67	0,25	0,05	0,165	0,087	298 ↘	3,3
73	-783.77	-364.67	0,254	0,051	0,164	0,09	67 ↙	3,2
74	-683.77	-364.67	0,257	0,051	0,162	0,095	64 ↙	3,2
75	-583.77	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,098	60 ↙	3,1
76	-483.77	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,1	56 ↙	3,1
77	-383.77	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,1	50 ↙	2,9
78	-283.77	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,098	42 ↙	2,9
79	-183.77	-364.67	0,255	0,051	0,163	0,092	32 ↙	2,9
80	-83.77	-364.67	0,25	0,05	0,166	0,085	20 ↓	2,9
81	16.23	-364.67	0,25	0,05	0,168	0,08	4 ↓	2,9
82	116.23	-364.67	0,25	0,05	0,167	0,082	348 ↓	2,9
83	216.23	-364.67	0,253	0,051	0,165	0,088	334 ↘	2,9
84	316.23	-364.67	0,257	0,051	0,162	0,095	322 ↘	2,9
85	416.23	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,1	314 ↘	2,9
86	516.23	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,102	307 ↘	2,9
87	616.23	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,1	302 ↘	3,1
88	716.23	-364.67	0,26	0,052	0,16	0,097	298 ↘	3,2
89	816.23	-364.67	0,256	0,051	0,163	0,093	295 ↘	3,2
90	916.23	-364.67	0,253	0,051	0,164	0,09	292 →	3,3
91	-783.77	-264.67	0,255	0,051	0,163	0,092	73 ←	3,2
92	-683.77	-264.67	0,26	0,052	0,16	0,096	70 ←	3,2
93	-583.77	-264.67	0,26	0,052	0,16	0,1	68 ←	3,1
94	-483.77	-264.67	0,26	0,052	0,16	0,102	64 ↙	2,9
95	-383.77	-264.67	0,26	0,052	0,16	0,1	59 ↙	2,9
96	-283.77	-264.67	0,254	0,051	0,164	0,09	52 ↙	2,9
97	-183.77	-264.67	0,247	0,049	0,17	0,078	41 ↙	2,9
98	-83.77	-264.67	0,24	0,048	0,174	0,064	26 ↙	2,9
99	16.23	-264.67	0,234	0,047	0,177	0,056	6 ↓	2,9
100	116.23	-264.67	0,235	0,047	0,177	0,059	344 ↓	2,9
101	216.23	-264.67	0,24	0,048	0,172	0,07	326 ↘	2,9
102	316.23	-264.67	0,25	0,05	0,166	0,084	313 ↘	2,9
103	416.23	-264.67	0,257	0,051	0,162	0,095	305 ↘	2,9
104	516.23	-264.67	0,26	0,052	0,16	0,1	299 ↘	2,9
105	616.23	-264.67	0,26	0,052	0,16	0,102	294 ↘	3
106	716.23	-264.67	0,26	0,052	0,16	0,098	291 →	3,1
107	816.23	-264.67	0,257	0,051	0,162	0,094	288 →	3,2
108	916.23	-264.67	0,254	0,051	0,164	0,09	286 →	3,3
109	-783.77	-164.67	0,256	0,051	0,163	0,093	79 ←	3,2
110	-683.77	-164.67	0,26	0,052	0,16	0,097	78 ←	3,2
111	-583.77	-164.67	0,26	0,052	0,16	0,1	76 ←	3,1
112	-483.77	-164.67	0,26	0,052	0,16	0,1	73 ←	2,9
113	-383.77	-164.67	0,257	0,051	0,162	0,096	70 ←	2,9
114	-283.77	-164.67	0,25	0,05	0,167	0,082	64 ↙	2,9
115	-183.77	-164.67	0,237	0,047	0,176	0,061	55 ↙	2,9
116	-83.77	-164.67	0,224	0,045	0,184	0,04	39 ↙	2,9
117	16.23	-164.67	0,217	0,043	0,19	0,028	10 ↓	2,9
118	116.23	-164.67	0,22	0,044	0,187	0,032	335 ↘	2,9
119	216.23	-164.67	0,23	0,046	0,18	0,049	312 ↘	2,9
120	316.23	-164.67	0,243	0,049	0,17	0,071	300 ↘	2,9
121	416.23	-164.67	0,253	0,051	0,164	0,09	293 ↘	2,9
122	516.23	-164.67	0,26	0,052	0,16	0,099	288 →	2,9
123	616.23	-164.67	0,26	0,052	0,16	0,102	285 →	2,9
124	716.23	-164.67	0,26	0,052	0,16	0,1	283 →	3,1

Продолжение таблицы 1.4.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
125	816.23	-164.67	0,257	0,051	0,162	0,095	282 →	3,2
126	916.23	-164.67	0,255	0,051	0,163	0,091	280 →	3,2
127	-783.77	-64.67	0,256	0,051	0,162	0,094	86 ←	3,2
128	-683.77	-64.67	0,26	0,052	0,16	0,098	85 ←	3,1
129	-583.77	-64.67	0,26	0,052	0,16	0,102	85 ←	3
130	-483.77	-64.67	0,26	0,052	0,16	0,1	84 ←	2,9
131	-383.77	-64.67	0,256	0,051	0,163	0,093	82 ←	2,9
132	-283.77	-64.67	0,245	0,049	0,17	0,075	80 ←	2,9
133	-183.77	-64.67	0,23	0,046	0,18	0,049	76 ←	2,9
134	-83.77	-64.67	0,213	0,043	0,19	0,022	66 ↙	2,9
135	16.23	-64.67	0,203	0,041	0,198	0,006	25 ↙	2,9
136	116.23	-64.67	0,207	0,041	0,196	0,011	308 ↘	2,9
137	216.23	-64.67	0,22	0,044	0,186	0,034	288 →	2,9
138	316.23	-64.67	0,237	0,047	0,175	0,062	282 →	2,9
139	416.23	-64.67	0,25	0,05	0,166	0,084	279 →	2,9
140	516.23	-64.67	0,26	0,052	0,16	0,098	277 →	2,9
141	616.23	-64.67	0,26	0,052	0,16	0,102	276 →	2,9
142	716.23	-64.67	0,26	0,052	0,16	0,1	275 →	3,1
143	816.23	-64.67	0,26	0,052	0,16	0,096	274 →	3,2
144	916.23	-64.67	0,255	0,051	0,163	0,092	274 →	3,2
145	-783.77	35.33	0,256	0,051	0,162	0,094	93 ←	3,2
146	-683.77	35.33	0,26	0,052	0,16	0,098	93 ←	3,1
147	-583.77	35.33	0,26	0,052	0,16	0,102	94 ←	3
148	-483.77	35.33	0,26	0,052	0,16	0,1	95 ←	2,9
149	-383.77	35.33	0,255	0,051	0,163	0,092	96 ←	2,9
150	-283.77	35.33	0,245	0,049	0,17	0,074	97 ←	2,9
151	-183.77	35.33	0,23	0,046	0,18	0,048	101 ←	2,9
152	-83.77	35.33	0,213	0,0425	0,19	0,021	108 ←	2,9
153	16.23	35.33	0,202	0,0404	0,2	0,004	147 ↖	2,9
154	116.23	35.33	0,206	0,041	0,196	0,009	240 ↗	2,9
155	216.23	35.33	0,22	0,044	0,187	0,033	256 →	2,9
156	316.23	35.33	0,237	0,047	0,176	0,061	261 →	2,9
157	416.23	35.33	0,25	0,05	0,166	0,084	264 →	2,9
158	516.23	35.33	0,26	0,052	0,16	0,097	265 →	2,9
159	616.23	35.33	0,26	0,052	0,16	0,102	266 →	2,9
160	716.23	35.33	0,26	0,052	0,16	0,1	266 →	3,1
161	816.23	35.33	0,26	0,052	0,16	0,096	267 →	3,2
162	916.23	35.33	0,255	0,051	0,163	0,092	267 →	3,2
163	-783.77	135.33	0,256	0,051	0,163	0,093	100 ←	3,2
164	-683.77	135.33	0,26	0,052	0,16	0,097	101 ←	3,2
165	-583.77	135.33	0,26	0,052	0,16	0,1	103 ←	3,1
166	-483.77	135.33	0,26	0,052	0,16	0,1	105 ←	2,9
167	-383.77	135.33	0,257	0,051	0,162	0,095	108 ←	2,9
168	-283.77	135.33	0,25	0,05	0,168	0,08	114 ↖	2,9
169	-183.77	135.33	0,235	0,047	0,176	0,059	122 ↖	2,9
170	-83.77	135.33	0,22	0,044	0,185	0,037	138 ↖	2,9
171	16.23	135.33	0,214	0,043	0,19	0,024	169 ↑	2,9
172	116.23	135.33	0,217	0,043	0,19	0,028	207 ↗	2,9
173	216.23	135.33	0,23	0,046	0,18	0,046	231 ↗	2,9
174	316.23	135.33	0,24	0,048	0,172	0,069	242 ↗	2,9
175	416.23	135.33	0,253	0,051	0,165	0,088	249 →	2,9
176	516.23	135.33	0,26	0,052	0,16	0,099	253 →	2,9
177	616.23	135.33	0,26	0,052	0,16	0,102	256 →	2,9
178	716.23	135.33	0,26	0,052	0,16	0,1	258 →	3,1
179	816.23	135.33	0,257	0,051	0,162	0,095	260 →	3,2
180	916.23	135.33	0,255	0,051	0,163	0,092	261 →	3,2
181	-783.77	235.33	0,255	0,051	0,163	0,092	106 ←	3,2
182	-683.77	235.33	0,26	0,052	0,16	0,096	108 ←	3,2
183	-583.77	235.33	0,26	0,052	0,16	0,1	111 ←	3,1
184	-483.77	235.33	0,26	0,052	0,16	0,102	115 ↖	2,9
185	-383.77	235.33	0,26	0,052	0,16	0,098	120 ↖	2,9
186	-283.77	235.33	0,254	0,051	0,164	0,09	127 ↖	2,9
187	-183.77	235.33	0,245	0,049	0,17	0,075	137 ↖	2,9
188	-83.77	235.33	0,236	0,047	0,176	0,06	152 ↖	2,9

Продолжение таблицы 1.4.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
189	16.23	235.33	0,23	0,046	0,18	0,052	174 ↑	2,9
190	116.23	235.33	0,233	0,047	0,178	0,055	197 ↑	2,9
191	216.23	235.33	0,24	0,048	0,173	0,067	216 ↗	2,9
192	316.23	235.33	0,25	0,05	0,167	0,082	228 ↗	2,9
193	416.23	235.33	0,257	0,051	0,162	0,094	237 ↗	2,9
194	516.23	235.33	0,26	0,052	0,16	0,1	243 ↗	2,9
195	616.23	235.33	0,26	0,052	0,16	0,102	247 ↗	3
196	716.23	235.33	0,26	0,052	0,16	0,098	250 →	3,1
197	816.23	235.33	0,257	0,051	0,162	0,095	253 →	3,2
198	916.23	235.33	0,254	0,051	0,164	0,09	254 →	3,2
199	-783.77	335.33	0,255	0,051	0,164	0,091	112 ←	3,2
200	-683.77	335.33	0,257	0,051	0,162	0,095	115 ↖	3,2
201	-583.77	335.33	0,26	0,052	0,16	0,098	119 ↖	3,1
202	-483.77	335.33	0,26	0,052	0,16	0,102	123 ↖	3
203	-383.77	335.33	0,26	0,052	0,16	0,1	129 ↖	2,9
204	-283.77	335.33	0,26	0,052	0,16	0,097	136 ↖	2,9
205	-183.77	335.33	0,254	0,051	0,164	0,09	146 ↖	2,9
206	-83.77	335.33	0,25	0,05	0,167	0,082	160 ↑	2,9
207	16.23	335.33	0,246	0,049	0,17	0,077	175 ↑	2,9
208	116.23	335.33	0,247	0,049	0,17	0,079	192 ↑	2,9
209	216.23	335.33	0,25	0,05	0,166	0,086	207 ↗	2,9
210	316.23	335.33	0,256	0,051	0,163	0,093	219 ↗	2,9
211	416.23	335.33	0,26	0,052	0,16	0,1	227 ↗	2,9
212	516.23	335.33	0,26	0,052	0,16	0,102	234 ↗	2,9
213	616.23	335.33	0,26	0,052	0,16	0,1	239 ↗	3,1
214	716.23	335.33	0,26	0,052	0,16	0,097	243 ↗	3,2
215	816.23	335.33	0,256	0,051	0,163	0,093	246 ↗	3,2
216	916.23	335.33	0,254	0,051	0,164	0,09	249 →	3,3
217	-783.77	435.33	0,254	0,051	0,164	0,09	118 ↖	3,3
218	-683.77	435.33	0,256	0,051	0,163	0,093	121 ↖	3,2
219	-583.77	435.33	0,26	0,052	0,16	0,096	125 ↖	3,2
220	-483.77	435.33	0,26	0,052	0,16	0,1	130 ↖	3,1
221	-383.77	435.33	0,26	0,052	0,16	0,102	136 ↖	2,9
222	-283.77	435.33	0,26	0,052	0,16	0,1	144 ↖	2,9
223	-183.77	435.33	0,26	0,052	0,16	0,1	153 ↖	2,9
224	-83.77	435.33	0,26	0,052	0,16	0,096	164 ↑	2,9
225	16.23	435.33	0,256	0,051	0,162	0,094	176 ↑	2,9
226	116.23	435.33	0,257	0,051	0,162	0,095	189 ↑	2,9
227	216.23	435.33	0,26	0,052	0,16	0,097	201 ↑	2,9
228	316.23	435.33	0,26	0,052	0,16	0,1	212 ↗	2,9
229	416.23	435.33	0,26	0,052	0,16	0,102	220 ↗	2,9
230	516.23	435.33	0,26	0,052	0,16	0,1	227 ↗	3,1
231	616.23	435.33	0,26	0,052	0,16	0,098	232 ↗	3,1
232	716.23	435.33	0,257	0,051	0,162	0,095	237 ↗	3,2
233	816.23	435.33	0,255	0,051	0,164	0,091	240 ↗	3,2
234	916.23	435.33	0,253	0,051	0,165	0,088	243 ↗	3,3
235	-783.77	535.33	0,25	0,05	0,165	0,087	123 ↖	3,3
236	-683.77	535.33	0,254	0,051	0,164	0,09	127 ↖	3,3
237	-583.77	535.33	0,256	0,051	0,162	0,094	131 ↖	3,2
238	-483.77	535.33	0,26	0,052	0,16	0,097	136 ↖	3,2
239	-383.77	535.33	0,26	0,052	0,16	0,1	142 ↖	3,1
240	-283.77	535.33	0,26	0,052	0,16	0,102	149 ↖	3,1
241	-183.77	535.33	0,26	0,052	0,16	0,102	157 ↖	2,9
242	-83.77	535.33	0,26	0,052	0,16	0,1	167 ↑	2,9
243	16.23	535.33	0,26	0,052	0,16	0,1	177 ↑	2,9
244	116.23	535.33	0,26	0,052	0,16	0,1	188 ↑	2,9
245	216.23	535.33	0,26	0,052	0,16	0,1	198 ↑	2,9
246	316.23	535.33	0,26	0,052	0,16	0,102	207 ↗	2,9
247	416.23	535.33	0,26	0,052	0,16	0,1	215 ↗	3,1
248	516.23	535.33	0,26	0,052	0,16	0,098	221 ↗	3,1
249	616.23	535.33	0,257	0,051	0,162	0,095	227 ↗	3,2
250	716.23	535.33	0,255	0,051	0,163	0,092	231 ↗	3,2
251	816.23	535.33	0,254	0,051	0,164	0,09	235 ↗	3,3
252	916.23	535.33	0,25	0,05	0,166	0,086	238 ↗	3,3

Продолжение таблицы 1.4.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
253	-783.77	635.33	0,25	0,05	0,166	0,085	128 ↖	3,3
254	-683.77	635.33	0,253	0,051	0,165	0,088	131 ↖	3,3
255	-583.77	635.33	0,255	0,051	0,164	0,091	136 ↖	3,2
256	-483.77	635.33	0,256	0,051	0,163	0,094	141 ↖	3,2
257	-383.77	635.33	0,26	0,052	0,16	0,096	146 ↖	3,2
258	-283.77	635.33	0,26	0,052	0,16	0,098	153 ↖	3,1
259	-183.77	635.33	0,26	0,052	0,16	0,1	161 ↑	3,1
260	-83.77	635.33	0,26	0,052	0,16	0,1	169 ↑	3,1
261	16.23	635.33	0,26	0,052	0,16	0,1	178 ↑	3,1
262	116.23	635.33	0,26	0,052	0,16	0,1	186 ↑	3,1
263	216.23	635.33	0,26	0,052	0,16	0,1	195 ↑	3,1
264	316.23	635.33	0,26	0,052	0,16	0,1	203 ↗	3,1
265	416.23	635.33	0,26	0,052	0,16	0,097	210 ↗	3,2
266	516.23	635.33	0,257	0,051	0,162	0,095	216 ↗	3,2
267	616.23	635.33	0,256	0,051	0,163	0,093	222 ↗	3,2
268	716.23	635.33	0,254	0,051	0,164	0,09	226 ↗	3,3
269	816.23	635.33	0,25	0,05	0,165	0,087	230 ↗	3,3
270	916.23	635.33	0,25	0,05	0,167	0,083	234 ↗	3,4
271	-783.77	735.33	0,25	0,05	0,167	0,082	132 ↖	3,4
272	-683.77	735.33	0,25	0,05	0,166	0,085	136 ↖	3,3
273	-583.77	735.33	0,253	0,051	0,165	0,088	140 ↖	3,3
274	-483.77	735.33	0,254	0,051	0,164	0,09	145 ↖	3,3
275	-383.77	735.33	0,256	0,051	0,163	0,093	150 ↖	3,2
276	-283.77	735.33	0,257	0,051	0,162	0,095	156 ↖	3,2
277	-183.77	735.33	0,26	0,052	0,16	0,096	163 ↑	3,2
278	-83.77	735.33	0,26	0,052	0,16	0,097	170 ↑	3,2
279	16.23	735.33	0,26	0,052	0,16	0,097	178 ↑	3,2
280	116.23	735.33	0,26	0,052	0,16	0,097	186 ↑	3,2
281	216.23	735.33	0,26	0,052	0,16	0,097	193 ↑	3,2
282	316.23	735.33	0,257	0,051	0,162	0,095	200 ↑	3,2
283	416.23	735.33	0,256	0,051	0,163	0,094	207 ↗	3,2
284	516.23	735.33	0,255	0,051	0,163	0,092	212 ↗	3,2
285	616.23	735.33	0,254	0,051	0,164	0,09	218 ↗	3,3
286	716.23	735.33	0,25	0,05	0,165	0,087	222 ↗	3,3
287	816.23	735.33	0,25	0,05	0,166	0,084	226 ↗	3,4
288	916.23	735.33	0,25	0,05	0,168	0,081	230 ↗	3,4

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:4000** на рисунке 1.4.1.



Рисунок 1.4.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №2

1.5 Расчет загрязнения по веществу «337. Углерод оксид»

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

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

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 8,64 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 1.5.1.

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

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – u*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	337	Углерод оксид	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 1.5.2.

Таблица № 1.5.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			Крел	Опасная скорость ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максим. у-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	тем. п., °С	X₁	Y₁	ширина, м							
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
2	1	45	2	7	21,991	180	43,3	-6,9	-	1	2,925	337	8,64	1	0,012	620,84

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,01188<0,05.

1.6 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/м³, 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 0,0326 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 28, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 288).

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

- на границе СЗЗ **0,83**, которая достигается в точке № 2 X=180,1 Y=137,42, при направлении ветра 269°, скорости ветра 0,5 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,8 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,781), вклад источников предприятия 0,047.

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.6.1.

Таблица № 1.6.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – и*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	290 2	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 1.6.2.

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	-77,57	481,48	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	180,1	137,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	459,41	-235,01	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	419,69	-460,49	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	337,9	-711,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	152,6	-562,8	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-26	-331,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-193,07	-115,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-411,17	166,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-259,18	335,95	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-353,6	163,8	2	Точка в промзоне
12	-83,7	380,1	2	Точка в промзоне
13	158,45	79,8	2	Точка в промзоне
14	412,4	-243	2	Точка в промзоне

Продолжение таблицы 1.6.2

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
15	357,01	-452,16	2	Точка в промзоне
16	248,89	-599,23	2	Точка в промзоне
17	81	-354,1	2	Точка в промзоне
18	-82,02	-180,14	2	Точка в промзоне
19	-220,09	-5,28	2	Точка в промзоне
20	-605,6	380,1	2	Точка пользователя
21	-433	554,7	2	Точка пользователя
22	-119,5	663,8	2	Точка пользователя
23	426,2	407,9	2	Точка пользователя
24	624,7	44,7	2	Точка пользователя
25	837	-524,8	2	Точка пользователя
26	-157,2	-598,2	2	Точка пользователя
27	-448,9	-403,8	2	Точка пользователя
28	-704,8	-12,8	2	Точка пользователя

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

Таблица № 1.6.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783,77	11,02	924,37	11,02	1551,3 88	2	100	-

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

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

Таблица № 1.6.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			Крепел	Опасная скорость ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максимума, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	тем. п., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	Кос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:				1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод												
Площадка:				1. Площадка №1												
Цех:				1. Цех №1												
3	1	3	1,5	3	5,301	20	-85,7	132	-	1	1,95	2902	0,03	3	0,294	33,35
												2902	0,0026	3	0,025	33,35

Значения приземных концентраций в каждой расчетной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным метеорологическим условиям. Значения максимальных концентраций в расчетных точках приведены в таблице 1.6.5.

Таблица № 1.6.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприят., д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	ОСЗЗ	-77,57	481,48	2	0,82	0,41	0,79	0,035	181 ↑ 0,5	1.1.3	0,035	4,25
2	ОСЗЗ	180,1	137,42	2	0,83	0,414	0,78	0,047	269 → 0,5	1.1.3	0,047	5,7
3	ОСЗЗ	459,41	-235,01	2	0,81	0,404	0,8	0,014	304 ↘ 26	1.1.3	0,014	1,7
4	ОСЗЗ	419,69	-460,49	2	0,8	0,403	0,8	0,011	320 ↘ 26	1.1.3	0,011	1,33
5	ОСЗЗ	337,9	-711,3	2	0,8	0,402	0,8	0,008	333 ↘ 26	1.1.3	0,008	1
6	ОСЗЗ	152,6	-562,8	2	0,8	0,404	0,8	0,012	341 ↓ 26	1.1.3	0,012	1,45
7	ОСЗЗ	-26	-331,72	2	0,81	0,407	0,79	0,023	353 ↓ 0,5	1.1.3	0,023	2,87
8	ОСЗЗ	-193,07	-115,54	2	0,83	0,414	0,78	0,047	23 ↙ 0,5	1.1.3	0,047	5,6
9	ОСЗЗ	-411,17	166,66	2	0,82	0,411	0,79	0,038	96 ← 0,5	1.1.3	0,038	4,6
10	ОСЗЗ	-259,18	335,95	2	0,83	0,414	0,78	0,047	140 ↖ 0,5	1.1.3	0,047	5,7
11	Пром.	-353,6	163,8	2	0,83	0,414	0,78	0,047	97 ← 0,5	1.1.3	0,047	5,6
12	Пром.	-83,7	380,1	2	0,83	0,416	0,78	0,053	180 ↑ 4,2	1.1.3	0,053	6,3
13	Пром.	158,45	79,8	2	0,83	0,416	0,78	0,052	282 → 4,2	1.1.3	0,052	6,3
14	Пром.	412,4	-243	2	0,81	0,404	0,8	0,015	307 ↘ 0,5	1.1.3	0,015	1,8
15	Пром.	357,01	-452,16	2	0,8	0,404	0,8	0,012	323 ↘ 26	1.1.3	0,012	1,46
16	Пром.	248,89	-599,23	2	0,8	0,403	0,8	0,01	335 ↘ 26	1.1.3	0,01	1,27
17	Пром.	81	-354,1	2	0,81	0,406	0,79	0,02	341 ↓ 0,5	1.1.3	0,02	2,5
18	Пром.	-82,02	-180,14	2	0,82	0,412	0,78	0,04	359 ↓ 0,5	1.1.3	0,04	4,9
19	Пром.	-220,09	-5,28	2	0,85	0,423	0,77	0,078	44 ↙ 3,5	1.1.3	0,078	9,2
20	Полы.	-605,6	380,1	2	0,81	0,405	0,8	0,017	116 ↖ 0,5	1.1.3	0,017	2,08
21	Полы.	-433	554,7	2	0,81	0,405	0,8	0,018	141 ↖ 0,5	1.1.3	0,018	2,25
22	Полы.	-119,5	663,8	2	0,81	0,406	0,79	0,019	176 ↑ 0,5	1.1.3	0,019	2,35
23	Полы.	426,2	407,9	2	0,81	0,405	0,8	0,017	242 ↗ 0,5	1.1.3	0,017	2,04
24	Полы.	624,7	44,7	2	0,8	0,404	0,8	0,012	277 → 26	1.1.3	0,012	1,5
25	Полы.	837	-524,8	2	0,8	0,402	0,8	0,006	305 ↘ 26	1.1.3	0,006	0,73
26	Полы.	-157,2	-598,2	2	0,8	0,404	0,8	0,012	6 ↓ 26	1.1.3	0,012	1,45
27	Полы.	-448,9	-403,8	2	0,81	0,404	0,8	0,014	34 ↙ 26	1.1.3	0,014	1,73
28	Полы.	-704,8	-12,8	2	0,81	0,404	0,8	0,014	77 ← 26	1.1.3	0,014	1,77

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783.77	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,006	38 ↙	26
2	-683.77	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,006	34 ↙	26
3	-583.77	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,007	29 ↙	26
4	-483.77	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,007	24 ↙	26
5	-383.77	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,008	18 ↓	26
6	-283.77	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,008	12 ↓	26
7	-183.77	-764.67	0,8	0,403	0,8	0,009	6 ↓	26
8	-83.77	-764.67	0,8	0,403	0,8	0,009	0 ↓	26
9	16.23	-764.67	0,8	0,403	0,8	0,009	354 ↓	26
10	116.23	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,008	347 ↓	26
11	216.23	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,008	341 ↓	26
12	316.23	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,007	336 ↘	26
13	416.23	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,007	331 ↘	26
14	516.23	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,006	326 ↘	26
15	616.23	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,006	322 ↘	26
16	716.23	-764.67	0,8	0,402	0,8	0,005	318 ↘	26
17	816.23	-764.67	0,8	0,401	0,8	0,005	315 ↘	26
18	916.23	-764.67	0,8	0,401	0,8	0,004	312 ↘	26
19	-783.77	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,007	41 ↙	26
20	-683.77	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,007	37 ↙	26
21	-583.77	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,008	32 ↙	26
22	-483.77	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,009	27 ↙	26
23	-383.77	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,009	21 ↓	26
24	-283.77	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,01	14 ↓	26
25	-183.77	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,01	7 ↓	26
26	-83.77	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,01	0 ↓	26
27	16.23	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,01	353 ↓	26
28	116.23	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,01	346 ↓	26
29	216.23	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,009	339 ↓	26
30	316.23	-664.67	0,8	0,403	0,8	0,009	333 ↘	26
31	416.23	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,008	328 ↘	26
32	516.23	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,007	323 ↘	26
33	616.23	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,007	319 ↘	26
34	716.23	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,006	315 ↘	26
35	816.23	-664.67	0,8	0,402	0,8	0,005	311 ↘	26
36	916.23	-664.67	0,8	0,401	0,8	0,005	308 ↘	26
37	-783.77	-564.67	0,8	0,402	0,8	0,007	45 ↙	26
38	-683.77	-564.67	0,8	0,402	0,8	0,008	41 ↙	26
39	-583.77	-564.67	0,8	0,403	0,8	0,009	36 ↙	26
40	-483.77	-564.67	0,8	0,403	0,8	0,01	30 ↙	26
41	-383.77	-564.67	0,8	0,403	0,8	0,011	23 ↙	26
42	-283.77	-564.67	0,8	0,404	0,8	0,012	16 ↓	26
43	-183.77	-564.67	0,8	0,404	0,8	0,012	8 ↓	26
44	-83.77	-564.67	0,8	0,404	0,8	0,013	0 ↓	26
45	16.23	-564.67	0,8	0,404	0,8	0,012	352 ↓	26
46	116.23	-564.67	0,8	0,404	0,8	0,012	344 ↓	26
47	216.23	-564.67	0,8	0,403	0,8	0,011	337 ↘	26
48	316.23	-564.67	0,8	0,403	0,8	0,01	330 ↘	26
49	416.23	-564.67	0,8	0,403	0,8	0,009	324 ↘	26
50	516.23	-564.67	0,8	0,402	0,8	0,008	319 ↘	26
51	616.23	-564.67	0,8	0,402	0,8	0,007	315 ↘	26
52	716.23	-564.67	0,8	0,402	0,8	0,007	311 ↘	26
53	816.23	-564.67	0,8	0,402	0,8	0,006	308 ↘	26
54	916.23	-564.67	0,8	0,402	0,8	0,005	305 ↘	26
55	-783.77	-464.67	0,8	0,402	0,8	0,008	49 ↙	26
56	-683.77	-464.67	0,8	0,403	0,8	0,01	45 ↙	26
57	-583.77	-464.67	0,8	0,403	0,8	0,011	40 ↙	26
58	-483.77	-464.67	0,8	0,404	0,8	0,012	34 ↙	26
59	-383.77	-464.67	0,8	0,404	0,8	0,013	27 ↙	26
60	-283.77	-464.67	0,81	0,404	0,8	0,015	18 ↓	0,5

Продолжение таблицы 1.6.6

№	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	-183.77	-464.67	0,81	0,405	0,8	0,016	9 ↓	0,5
62	-83.77	-464.67	0,81	0,405	0,8	0,016	0 ↓	0,5
63	16.23	-464.67	0,81	0,405	0,8	0,015	350 ↓	0,5
64	116.23	-464.67	0,81	0,404	0,8	0,014	341 ↓	0,5
65	216.23	-464.67	0,8	0,404	0,8	0,013	333 ↘	26
66	316.23	-464.67	0,8	0,404	0,8	0,012	326 ↘	26
67	416.23	-464.67	0,8	0,403	0,8	0,011	320 ↘	26
68	516.23	-464.67	0,8	0,403	0,8	0,009	315 ↘	26
69	616.23	-464.67	0,8	0,402	0,8	0,008	310 ↘	26
70	716.23	-464.67	0,8	0,402	0,8	0,007	307 ↘	26
71	816.23	-464.67	0,8	0,402	0,8	0,006	303 ↘	26
72	916.23	-464.67	0,8	0,402	0,8	0,006	301 ↘	26
73	-783.77	-364.67	0,8	0,403	0,8	0,009	55 ↙	26
74	-683.77	-364.67	0,8	0,403	0,8	0,011	50 ↙	26
75	-583.77	-364.67	0,8	0,404	0,8	0,012	45 ↙	26
76	-483.77	-364.67	0,81	0,404	0,8	0,014	39 ↙	26
77	-383.77	-364.67	0,81	0,405	0,8	0,017	31 ↙	0,5
78	-283.77	-364.67	0,81	0,406	0,79	0,019	22 ↓	0,5
79	-183.77	-364.67	0,81	0,406	0,79	0,021	11 ↓	0,5
80	-83.77	-364.67	0,81	0,406	0,79	0,021	0 ↓	0,5
81	16.23	-364.67	0,81	0,406	0,79	0,021	348 ↓	0,5
82	116.23	-364.67	0,81	0,406	0,79	0,019	338 ↓	0,5
83	216.23	-364.67	0,81	0,405	0,8	0,017	329 ↘	0,5
84	316.23	-364.67	0,81	0,404	0,8	0,014	321 ↘	26
85	416.23	-364.67	0,8	0,404	0,8	0,012	315 ↘	26
86	516.23	-364.67	0,8	0,403	0,8	0,011	310 ↘	26
87	616.23	-364.67	0,8	0,403	0,8	0,009	305 ↘	26
88	716.23	-364.67	0,8	0,402	0,8	0,008	302 ↘	26
89	816.23	-364.67	0,8	0,402	0,8	0,007	299 ↘	26
90	916.23	-364.67	0,8	0,402	0,8	0,006	296 ↘	26
91	-783.77	-264.67	0,8	0,403	0,8	0,01	60 ↙	26
92	-683.77	-264.67	0,8	0,404	0,8	0,012	56 ↙	26
93	-583.77	-264.67	0,81	0,404	0,8	0,014	51 ↙	26
94	-483.77	-264.67	0,81	0,405	0,8	0,018	45 ↙	0,5
95	-383.77	-264.67	0,81	0,406	0,79	0,021	37 ↙	0,5
96	-283.77	-264.67	0,82	0,408	0,79	0,025	27 ↙	0,5
97	-183.77	-264.67	0,82	0,409	0,79	0,028	14 ↓	0,5
98	-83.77	-264.67	0,82	0,409	0,79	0,03	0 ↓	0,5
99	16.23	-264.67	0,82	0,408	0,79	0,028	346 ↓	0,5
100	116.23	-264.67	0,82	0,408	0,79	0,025	333 ↘	0,5
101	216.23	-264.67	0,81	0,406	0,79	0,021	323 ↘	0,5
102	316.23	-264.67	0,81	0,405	0,8	0,017	315 ↘	0,5
103	416.23	-264.67	0,81	0,404	0,8	0,014	308 ↘	26
104	516.23	-264.67	0,8	0,404	0,8	0,012	303 ↘	26
105	616.23	-264.67	0,8	0,403	0,8	0,01	299 ↘	26
106	716.23	-264.67	0,8	0,403	0,8	0,009	296 ↘	26
107	816.23	-264.67	0,8	0,402	0,8	0,007	294 ↘	26
108	916.23	-264.67	0,8	0,402	0,8	0,006	292 →	26
109	-783.77	-164.67	0,8	0,403	0,8	0,011	67 ↙	26
110	-683.77	-164.67	0,8	0,404	0,8	0,013	64 ↙	26
111	-583.77	-164.67	0,81	0,405	0,8	0,017	59 ↙	0,5
112	-483.77	-164.67	0,81	0,406	0,79	0,021	53 ↙	0,5
113	-383.77	-164.67	0,82	0,408	0,79	0,027	45 ↙	0,5
114	-283.77	-164.67	0,82	0,41	0,79	0,034	34 ↙	0,5
115	-183.77	-164.67	0,82	0,412	0,78	0,04	18 ↓	0,5
116	-83.77	-164.67	0,83	0,413	0,78	0,042	0 ↓	0,5
117	16.23	-164.67	0,82	0,412	0,78	0,04	341 ↓	0,5
118	116.23	-164.67	0,82	0,41	0,79	0,034	326 ↘	0,5
119	216.23	-164.67	0,82	0,408	0,79	0,027	315 ↘	0,5
120	316.23	-164.67	0,81	0,406	0,79	0,021	306 ↘	0,5
121	416.23	-164.67	0,81	0,405	0,8	0,016	301 ↘	0,5
122	516.23	-164.67	0,8	0,404	0,8	0,013	296 ↘	26
123	616.23	-164.67	0,8	0,403	0,8	0,011	293 ↘	26
124	716.23	-164.67	0,8	0,403	0,8	0,009	290 →	26

Продолжение таблицы 1.6.6

№	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	816.23	-164.67	0,8	0,402	0,8	0,008	288 →	26
126	916.23	-164.67	0,8	0,402	0,8	0,007	286 →	26
127	-783.77	-64.67	0,8	0,404	0,8	0,012	74 ←	26
128	-683.77	-64.67	0,81	0,404	0,8	0,015	72 ←	0,5
129	-583.77	-64.67	0,81	0,406	0,79	0,019	68 ←	0,5
130	-483.77	-64.67	0,82	0,408	0,79	0,025	64 ↙	0,5
131	-383.77	-64.67	0,82	0,41	0,79	0,034	57 ↙	0,5
132	-283.77	-64.67	0,83	0,414	0,78	0,045	45 ↙	0,5
133	-183.77	-64.67	0,84	0,419	0,78	0,064	26 ↙	3,8
134	-83.77	-64.67	0,85	0,423	0,77	0,075	359 ↓	3,6
135	16.23	-64.67	0,84	0,419	0,78	0,063	333 ↘	3,8
136	116.23	-64.67	0,83	0,413	0,78	0,045	314 ↘	0,5
137	216.23	-64.67	0,82	0,41	0,79	0,034	303 ↘	0,5
138	316.23	-64.67	0,81	0,407	0,79	0,025	296 ↘	0,5
139	416.23	-64.67	0,81	0,406	0,8	0,019	291 →	0,5
140	516.23	-64.67	0,81	0,404	0,8	0,014	288 →	26
141	616.23	-64.67	0,8	0,404	0,8	0,012	286 →	26
142	716.23	-64.67	0,8	0,403	0,8	0,01	284 →	26
143	816.23	-64.67	0,8	0,402	0,8	0,008	282 →	26
144	916.23	-64.67	0,8	0,402	0,8	0,007	281 →	26
145	-783.77	35.33	0,8	0,404	0,8	0,012	82 ←	26
146	-683.77	35.33	0,81	0,405	0,8	0,015	81 ←	0,5
147	-583.77	35.33	0,81	0,406	0,79	0,021	79 ←	0,5
148	-483.77	35.33	0,82	0,408	0,79	0,028	76 ←	0,5
149	-383.77	35.33	0,82	0,412	0,78	0,04	72 ←	0,5
150	-283.77	35.33	0,84	0,419	0,78	0,064	64 ↙	3,8
151	-183.77	35.33	0,87	0,437	0,75	0,123	45 ↙	3
152	-83.77	35.33	0,9	0,454	0,73	0,18	359 ↓	2,6
153	16.23	35.33	0,87	0,436	0,75	0,12	313 ↘	3
154	116.23	35.33	0,84	0,419	0,78	0,062	296 ↘	3,9
155	216.23	35.33	0,82	0,412	0,78	0,039	288 →	0,5
156	316.23	35.33	0,82	0,408	0,79	0,028	284 →	0,5
157	416.23	35.33	0,81	0,406	0,79	0,02	281 →	0,5
158	516.23	35.33	0,81	0,405	0,8	0,015	279 →	0,5
159	616.23	35.33	0,8	0,404	0,8	0,012	278 →	26
160	716.23	35.33	0,8	0,403	0,8	0,01	277 →	26
161	816.23	35.33	0,8	0,403	0,8	0,009	276 →	26
162	916.23	35.33	0,8	0,402	0,8	0,007	276 →	26
163	-783.77	135.33	0,8	0,404	0,8	0,013	90 ←	26
164	-683.77	135.33	0,81	0,405	0,8	0,016	90 ←	0,5
165	-583.77	135.33	0,81	0,406	0,79	0,021	90 ←	0,5
166	-483.77	135.33	0,82	0,409	0,79	0,029	90 ←	0,5
167	-383.77	135.33	0,83	0,413	0,78	0,042	91 ←	0,5
168	-283.77	135.33	0,84	0,422	0,77	0,075	91 ←	3,6
169	-183.77	135.33	0,9	0,453	0,73	0,18	92 ←	2,6
170	-83.77	135.33	0,97	0,485	0,69	0,28	210 ↗	2
171	16.23	135.33	0,9	0,451	0,73	0,17	268 →	2,6
172	116.23	135.33	0,84	0,422	0,77	0,073	269 →	3,6
173	216.23	135.33	0,82	0,412	0,78	0,042	269 →	0,5
174	316.23	135.33	0,82	0,409	0,79	0,029	270 →	0,5
175	416.23	135.33	0,81	0,406	0,79	0,021	270 →	0,5
176	516.23	135.33	0,81	0,405	0,8	0,016	270 →	0,5
177	616.23	135.33	0,8	0,404	0,8	0,012	270 →	26
178	716.23	135.33	0,8	0,403	0,8	0,01	270 →	26
179	816.23	135.33	0,8	0,403	0,8	0,009	270 →	26
180	916.23	135.33	0,8	0,402	0,8	0,007	270 →	26
181	-783.77	235.33	0,8	0,404	0,8	0,012	98 ←	26
182	-683.77	235.33	0,81	0,405	0,8	0,015	100 ←	0,5
183	-583.77	235.33	0,81	0,406	0,79	0,021	102 ←	0,5
184	-483.77	235.33	0,82	0,408	0,79	0,028	105 ←	0,5
185	-383.77	235.33	0,82	0,412	0,78	0,039	109 ←	0,5
186	-283.77	235.33	0,84	0,419	0,78	0,062	118 ↖	3,9
187	-183.77	235.33	0,87	0,435	0,75	0,117	136 ↖	3
188	-83.77	235.33	0,9	0,451	0,73	0,17	181 ↑	2,7

Продолжение таблицы 1.6.6

№	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	16.23	235.33	0,87	0,434	0,75	0,115	225 ↗	3
190	116.23	235.33	0,84	0,418	0,78	0,061	243 ↗	3,9
191	216.23	235.33	0,82	0,412	0,78	0,039	251 →	0,5
192	316.23	235.33	0,82	0,408	0,79	0,028	256 →	0,5
193	416.23	235.33	0,81	0,406	0,79	0,02	258 →	0,5
194	516.23	235.33	0,81	0,405	0,8	0,015	260 →	0,5
195	616.23	235.33	0,8	0,404	0,8	0,012	262 →	26
196	716.23	235.33	0,8	0,403	0,8	0,01	263 →	26
197	816.23	235.33	0,8	0,403	0,8	0,008	263 →	26
198	916.23	235.33	0,8	0,402	0,8	0,007	264 →	26
199	-783.77	335.33	0,8	0,404	0,8	0,012	106 ←	26
200	-683.77	335.33	0,81	0,404	0,8	0,014	109 ←	26
201	-583.77	335.33	0,81	0,406	0,79	0,019	112 ←	0,5
202	-483.77	335.33	0,81	0,407	0,79	0,025	117 ↖	0,5
203	-383.77	335.33	0,82	0,41	0,79	0,034	124 ↖	0,5
204	-283.77	335.33	0,83	0,413	0,78	0,044	136 ↖	0,5
205	-183.77	335.33	0,84	0,418	0,78	0,061	154 ↖	3,9
206	-83.77	335.33	0,84	0,422	0,77	0,072	181 ↑	3,6
207	16.23	335.33	0,84	0,418	0,78	0,06	207 ↗	3,9
208	116.23	335.33	0,83	0,413	0,78	0,044	225 ↗	0,5
209	216.23	335.33	0,82	0,41	0,79	0,033	236 ↗	0,5
210	316.23	335.33	0,81	0,407	0,79	0,025	243 ↗	0,5
211	416.23	335.33	0,81	0,406	0,8	0,019	248 →	0,5
212	516.23	335.33	0,81	0,404	0,8	0,014	251 →	26
213	616.23	335.33	0,8	0,404	0,8	0,012	254 →	26
214	716.23	335.33	0,8	0,403	0,8	0,01	256 →	26
215	816.23	335.33	0,8	0,402	0,8	0,008	257 →	26
216	916.23	335.33	0,8	0,402	0,8	0,007	259 →	26
217	-783.77	435.33	0,8	0,403	0,8	0,011	113 ↖	26
218	-683.77	435.33	0,8	0,404	0,8	0,013	117 ↖	26
219	-583.77	435.33	0,81	0,405	0,8	0,016	121 ↖	0,5
220	-483.77	435.33	0,81	0,406	0,79	0,021	127 ↖	0,5
221	-383.77	435.33	0,82	0,408	0,79	0,027	135 ↖	0,5
222	-283.77	435.33	0,82	0,41	0,79	0,033	147 ↖	0,5
223	-183.77	435.33	0,82	0,412	0,78	0,039	162 ↑	0,5
224	-83.77	435.33	0,82	0,412	0,78	0,041	180 ↑	0,5
225	16.23	435.33	0,82	0,412	0,78	0,039	199 ↑	0,5
226	116.23	435.33	0,82	0,41	0,79	0,033	214 ↗	0,5
227	216.23	435.33	0,82	0,408	0,79	0,027	225 ↗	0,5
228	316.23	435.33	0,81	0,406	0,79	0,021	233 ↗	0,5
229	416.23	435.33	0,81	0,405	0,8	0,016	239 ↗	0,5
230	516.23	435.33	0,8	0,404	0,8	0,013	243 ↗	26
231	616.23	435.33	0,8	0,403	0,8	0,011	247 ↗	26
232	716.23	435.33	0,8	0,403	0,8	0,009	249 →	26
233	816.23	435.33	0,8	0,402	0,8	0,008	251 →	26
234	916.23	435.33	0,8	0,402	0,8	0,007	253 →	26
235	-783.77	535.33	0,8	0,403	0,8	0,01	120 ↖	26
236	-683.77	535.33	0,8	0,404	0,8	0,012	124 ↖	26
237	-583.77	535.33	0,81	0,404	0,8	0,014	129 ↖	26
238	-483.77	535.33	0,81	0,405	0,8	0,017	135 ↖	0,5
239	-383.77	535.33	0,81	0,406	0,79	0,021	144 ↖	0,5
240	-283.77	535.33	0,81	0,407	0,79	0,025	154 ↖	0,5
241	-183.77	535.33	0,82	0,408	0,79	0,028	166 ↑	0,5
242	-83.77	535.33	0,82	0,409	0,79	0,029	180 ↑	0,5
243	16.23	535.33	0,82	0,408	0,79	0,028	194 ↑	0,5
244	116.23	535.33	0,81	0,407	0,79	0,025	207 ↗	0,5
245	216.23	535.33	0,81	0,406	0,79	0,021	217 ↗	0,5
246	316.23	535.33	0,81	0,405	0,8	0,017	225 ↗	0,5
247	416.23	535.33	0,81	0,404	0,8	0,014	231 ↗	26
248	516.23	535.33	0,8	0,404	0,8	0,012	236 ↗	26
249	616.23	535.33	0,8	0,403	0,8	0,01	240 ↗	26
250	716.23	535.33	0,8	0,403	0,8	0,009	243 ↗	26
251	816.23	535.33	0,8	0,402	0,8	0,007	246 ↗	26
252	916.23	535.33	0,8	0,402	0,8	0,006	248 →	26

Продолжение таблицы 1.6.6

№	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
253	-783.77	635.33	0,8	0,403	0,8	0,009	126 ↙	26
254	-683.77	635.33	0,8	0,403	0,8	0,011	130 ↙	26
255	-583.77	635.33	0,8	0,404	0,8	0,012	135 ↙	26
256	-483.77	635.33	0,81	0,404	0,8	0,014	142 ↙	26
257	-383.77	635.33	0,81	0,405	0,8	0,016	149 ↙	0,5
258	-283.77	635.33	0,81	0,406	0,8	0,019	159 ↑	0,5
259	-183.77	635.33	0,81	0,406	0,79	0,02	169 ↑	0,5
260	-83.77	635.33	0,81	0,406	0,79	0,021	180 ↑	0,5
261	16.23	635.33	0,81	0,406	0,79	0,02	191 ↑	0,5
262	116.23	635.33	0,81	0,406	0,8	0,019	202 ↑	0,5
263	216.23	635.33	0,81	0,405	0,8	0,016	211 ↗	0,5
264	316.23	635.33	0,81	0,404	0,8	0,014	219 ↗	26
265	416.23	635.33	0,8	0,404	0,8	0,012	225 ↗	26
266	516.23	635.33	0,8	0,403	0,8	0,011	230 ↗	26
267	616.23	635.33	0,8	0,403	0,8	0,009	234 ↗	26
268	716.23	635.33	0,8	0,402	0,8	0,008	238 ↗	26
269	816.23	635.33	0,8	0,402	0,8	0,007	241 ↗	26
270	916.23	635.33	0,8	0,402	0,8	0,006	243 ↗	26
271	-783.77	735.33	0,8	0,402	0,8	0,008	131 ↙	26
272	-683.77	735.33	0,8	0,403	0,8	0,009	135 ↙	26
273	-583.77	735.33	0,8	0,403	0,8	0,011	140 ↙	26
274	-483.77	735.33	0,8	0,404	0,8	0,012	147 ↙	26
275	-383.77	735.33	0,8	0,404	0,8	0,013	154 ↙	26
276	-283.77	735.33	0,81	0,404	0,8	0,014	162 ↑	26
277	-183.77	735.33	0,81	0,405	0,8	0,015	171 ↑	0,5
278	-83.77	735.33	0,81	0,405	0,8	0,016	180 ↑	0,5
279	16.23	735.33	0,81	0,405	0,8	0,015	190 ↑	0,5
280	116.23	735.33	0,81	0,404	0,8	0,014	199 ↑	26
281	216.23	735.33	0,8	0,404	0,8	0,013	207 ↗	26
282	316.23	735.33	0,8	0,404	0,8	0,012	214 ↗	26
283	416.23	735.33	0,8	0,403	0,8	0,011	220 ↗	26
284	516.23	735.33	0,8	0,403	0,8	0,009	225 ↗	26
285	616.23	735.33	0,8	0,402	0,8	0,008	229 ↗	26
286	716.23	735.33	0,8	0,402	0,8	0,007	233 ↗	26
287	816.23	735.33	0,8	0,402	0,8	0,006	236 ↗	26
288	916.23	735.33	0,8	0,402	0,8	0,006	239 ↗	26

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:4000** на рисунке 1.6.1.



Рисунок 1.6.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №2

1.7 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 1.7.2.

Таблица № 1.7.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-77,57	481,48	2	Точка на границе ОСЗЗ
2	180,1	137,42	2	Точка на границе ОСЗЗ
3	459,41	-235,01	2	Точка на границе ОСЗЗ
4	419,69	-460,49	2	Точка на границе ОСЗЗ
5	337,9	-711,3	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	152,6	-562,8	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-26	-331,72	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-193,07	-115,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-411,17	166,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-259,18	335,95	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-353,6	163,8	2	Точка в промзоне
12	-83,7	380,1	2	Точка в промзоне
13	158,45	79,8	2	Точка в промзоне
14	412,4	-243	2	Точка в промзоне
15	357,01	-452,16	2	Точка в промзоне
16	248,89	-599,23	2	Точка в промзоне
17	81	-354,1	2	Точка в промзоне
18	-82,02	-180,14	2	Точка в промзоне
19	-220,09	-5,28	2	Точка в промзоне
20	-605,6	380,1	2	Точка пользователя
21	-433	554,7	2	Точка пользователя
22	-119,5	663,8	2	Точка пользователя
23	426,2	407,9	2	Точка пользователя
24	624,7	44,7	2	Точка пользователя
25	837	-524,8	2	Точка пользователя
26	-157,2	-598,2	2	Точка пользователя
27	-448,9	-403,8	2	Точка пользователя
28	-704,8	-12,8	2	Точка пользователя

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.7.3.

Таблица № 1.7.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Шири на, м	Высот а, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783,77	11,02	924,37	11,02	1551,3 88	2	100	-

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

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.7.4.

Таблица № 1.7.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗ А	Тип	Вы сот а, м	Диа мет р, м	Параметры ГВС			Координаты			К р е л	Опа с. ско р. вет ра, м/с	Загрязняющее вещество			Мак с. конц -я, д.ПД К	Расс т. до ма- ксим у-ма, м
				скорос ть, м/с	объем, м³/с	тем п., °C	X ₁	Y ₁	ши ри на, м			ко д	масса выброса, г/с	К о с.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 Ахурянский сахарный завод Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	6	10	3	235,61 9	20	-81,8 -71,8	-90,2 -80,2	10	1	14,3	12 8	0,11	3	0,10 7	122, 38
2	1	45	2	7	21,991	180	43,3	-6,9	-	1	2,92 5	33 7	8,64	1	0,01 2	620, 84
												30 1	2,96	1	0,10 2	620, 84
3	1	3	1,5	3	5,301	20	-85,7	132	-	1	1,95	29 02	0,03	3	0,29 4	33,3 5
												29 02	0,0026	3	0,02 5	33,3 5
												14 3	0,00034	3	0,16 7	33,3 5

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 1.7.5.

Таблица № 1.7.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПД К	Вкла д пред прият ия, д.ПД К	Ветер: направ ление; скорост ь, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	выс ота, м	д.ПД К	код ЗВ					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	ОС3 3	-77,57	481,48	2	0,82	2902	0,79	0,035	181 ↑ 0,5	1.1.3	0,03 5	4,2 5
2	ОС3 3	180,1	137,42	2	0,83	2902	0,78	0,047	269 → 0,5	1.1.3	0,04 7	5,7
3	ОС3 3	459,41	-235,01	2	0,81	2902	0,8	0,014	304 ↘ 26	1.1.3	0,01 4	1,7
4	ОС3 3	419,69	-460,49	2	0,8	2902	0,8	0,011	320 ↘ 26	1.1.3	0,01 1	1,3 3
5	ОС3 3	337,9	-711,3	2	0,8	2902	0,8	0,008	333 ↘ 26	1.1.3	0,00 8	1
6	ОС3 3	152,6	-562,8	2	0,8	2902	0,8	0,012	341 ↓ 26	1.1.3	0,01 2	1,4 5
7	ОС3 3	-26	-331,72	2	0,81	2902	0,79	0,023	353 ↓ 0,5	1.1.3	0,02 3	2,8 7
8	ОС3 3	-193,07	-115,54	2	0,83	2902	0,78	0,047	23 ↙ 0,5	1.1.3	0,04 7	5,6
9	ОС3 3	-411,17	166,66	2	0,82	2902	0,79	0,038	96 ← 0,5	1.1.3	0,03 8	4,6

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		Х	У	высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д.ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
10	ОСЗЗ	-259,18	335,95	2	0,83	2902	0,78	0,047	140 ↖ 0,5	1.1.3	0,047	5,7
11	Пром.	-353,6	163,8	2	0,83	2902	0,78	0,047	97 ← 0,5	1.1.3	0,047	5,6
12	Пром.	-83,7	380,1	2	0,83	2902	0,78	0,053	180 ↑ 4,2	1.1.3	0,053	6,3
13	Пром.	158,45	79,8	2	0,83	2902	0,78	0,052	282 → 4,2	1.1.3	0,052	6,3
14	Пром.	412,4	-243	2	0,81	2902	0,8	0,015	307 ↘ 0,5	1.1.3	0,015	1,82
15	Пром.	357,01	-452,16	2	0,8	2902	0,8	0,012	323 ↘ 26	1.1.3	0,012	1,46
16	Пром.	248,89	-599,23	2	0,8	2902	0,8	0,01	335 ↘ 26	1.1.3	0,01	1,27
17	Пром.	81	-354,1	2	0,81	2902	0,79	0,02	341 ↓ 0,5	1.1.3	0,02	2,5
18	Пром.	-82,02	-180,14	2	0,82	2902	0,78	0,04	359 ↓ 0,5	1.1.3	0,04	4,9
19	Пром.	-220,09	-5,28	2	0,85	2902	0,77	0,078	44 ↙ 3,5	1.1.3	0,078	9,2
20	Полы.	-605,6	380,1	2	0,81	2902	0,8	0,017	116 ↖ 0,5	1.1.3	0,017	2,08
21	Полы.	-433	554,7	2	0,81	2902	0,8	0,018	141 ↖ 0,5	1.1.3	0,018	2,25
22	Полы.	-119,5	663,8	2	0,81	2902	0,79	0,019	176 ↑ 0,5	1.1.3	0,019	2,35
23	Полы.	426,2	407,9	2	0,81	2902	0,8	0,017	242 ↗ 0,5	1.1.3	0,017	2,04
24	Полы.	624,7	44,7	2	0,8	2902	0,8	0,012	277 → 26	1.1.3	0,012	1,5
25	Полы.	837	-524,8	2	0,8	2902	0,8	0,006	305 ↘ 26	1.1.3	0,006	0,73
26	Полы.	-157,2	-598,2	2	0,8	2902	0,8	0,012	6 ↓ 26	1.1.3	0,012	1,45
27	Полы.	-448,9	-403,8	2	0,81	2902	0,8	0,014	34 ↙ 26	1.1.3	0,014	1,73
28	Полы.	-704,8	-12,8	2	0,81	2902	0,8	0,014	77 ← 26	1.1.3	0,014	1,77

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.7.6.

Таблица № 1.7.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-783.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,006	38 ↙	26
2	-683.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,006	34 ↙	26
3	-583.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,007	29 ↙	26
4	-483.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,007	24 ↙	26
5	-383.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,008	18 ↓	26
6	-283.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,008	12 ↓	26
7	-183.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,009	6 ↓	26
8	-83.77	-764.67	0,8	2902	0,8	0,009	0 ↓	26
9	16.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,009	354 ↓	26
10	116.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,008	347 ↓	26
11	216.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,008	341 ↓	26
12	316.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,007	336 ↘	26

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
13	416.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,007	331 ↘	26
14	516.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,006	326 ↘	26
15	616.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,006	322 ↘	26
16	716.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,005	318 ↘	26
17	816.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,005	315 ↘	26
18	916.23	-764.67	0,8	2902	0,8	0,004	312 ↘	26
19	-783.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,007	41 ↙	26
20	-683.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,007	37 ↙	26
21	-583.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,008	32 ↙	26
22	-483.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,009	27 ↙	26
23	-383.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,009	21 ↓	26
24	-283.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,01	14 ↓	26
25	-183.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,01	7 ↓	26
26	-83.77	-664.67	0,8	2902	0,8	0,01	0 ↓	26
27	16.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,01	353 ↓	26
28	116.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,01	346 ↓	26
29	216.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,009	339 ↓	26
30	316.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,009	333 ↘	26
31	416.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,008	328 ↘	26
32	516.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,007	323 ↘	26
33	616.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,007	319 ↘	26
34	716.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,006	315 ↘	26
35	816.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,005	311 ↘	26
36	916.23	-664.67	0,8	2902	0,8	0,005	308 ↘	26
37	-783.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,007	45 ↙	26
38	-683.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,008	41 ↙	26
39	-583.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,009	36 ↙	26
40	-483.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,01	30 ↙	26
41	-383.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,011	23 ↙	26
42	-283.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,012	16 ↓	26
43	-183.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,012	8 ↓	26
44	-83.77	-564.67	0,8	2902	0,8	0,013	0 ↓	26
45	16.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,012	352 ↓	26
46	116.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,012	344 ↓	26
47	216.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,011	337 ↘	26
48	316.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,01	330 ↘	26
49	416.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,009	324 ↘	26
50	516.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,008	319 ↘	26
51	616.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,007	315 ↘	26
52	716.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,007	311 ↘	26
53	816.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,006	308 ↘	26
54	916.23	-564.67	0,8	2902	0,8	0,005	305 ↘	26
55	-783.77	-464.67	0,8	2902	0,8	0,008	49 ↙	26
56	-683.77	-464.67	0,8	2902	0,8	0,01	45 ↙	26
57	-583.77	-464.67	0,8	2902	0,8	0,011	40 ↙	26
58	-483.77	-464.67	0,8	2902	0,8	0,012	34 ↙	26
59	-383.77	-464.67	0,8	2902	0,8	0,013	27 ↙	26
60	-283.77	-464.67	0,81	2902	0,8	0,015	18 ↓	0,5
61	-183.77	-464.67	0,81	2902	0,8	0,016	9 ↓	0,5
62	-83.77	-464.67	0,81	2902	0,8	0,016	0 ↓	0,5
63	16.23	-464.67	0,81	2902	0,8	0,015	350 ↓	0,5
64	116.23	-464.67	0,81	2902	0,8	0,014	341 ↓	0,5
65	216.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,013	333 ↘	26
66	316.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,012	326 ↘	26
67	416.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,011	320 ↘	26
68	516.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,009	315 ↘	26
69	616.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,008	310 ↘	26
70	716.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,007	307 ↘	26
71	816.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,006	303 ↘	26
72	916.23	-464.67	0,8	2902	0,8	0,006	301 ↘	26
73	-783.77	-364.67	0,8	2902	0,8	0,009	55 ↙	26
74	-683.77	-364.67	0,8	2902	0,8	0,011	50 ↙	26
75	-583.77	-364.67	0,8	2902	0,8	0,012	45 ↙	26
76	-483.77	-364.67	0,81	2902	0,8	0,014	39 ↙	26

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
77	-383.77	-364.67	0,81	2902	0,8	0,017	31 ↙	0,5
78	-283.77	-364.67	0,81	2902	0,79	0,019	22 ↓	0,5
79	-183.77	-364.67	0,81	2902	0,79	0,021	11 ↓	0,5
80	-83.77	-364.67	0,81	2902	0,79	0,021	0 ↓	0,5
81	16.23	-364.67	0,81	2902	0,79	0,021	348 ↓	0,5
82	116.23	-364.67	0,81	2902	0,79	0,019	338 ↓	0,5
83	216.23	-364.67	0,81	2902	0,8	0,017	329 ↘	0,5
84	316.23	-364.67	0,81	2902	0,8	0,014	321 ↘	26
85	416.23	-364.67	0,8	2902	0,8	0,012	315 ↘	26
86	516.23	-364.67	0,8	2902	0,8	0,011	310 ↘	26
87	616.23	-364.67	0,8	2902	0,8	0,009	305 ↘	26
88	716.23	-364.67	0,8	2902	0,8	0,008	302 ↘	26
89	816.23	-364.67	0,8	2902	0,8	0,007	299 ↘	26
90	916.23	-364.67	0,8	2902	0,8	0,006	296 ↘	26
91	-783.77	-264.67	0,8	2902	0,8	0,01	60 ↙	26
92	-683.77	-264.67	0,8	2902	0,8	0,012	56 ↙	26
93	-583.77	-264.67	0,81	2902	0,8	0,014	51 ↙	26
94	-483.77	-264.67	0,81	2902	0,8	0,018	45 ↙	0,5
95	-383.77	-264.67	0,81	2902	0,79	0,021	37 ↙	0,5
96	-283.77	-264.67	0,82	2902	0,79	0,025	27 ↙	0,5
97	-183.77	-264.67	0,82	2902	0,79	0,028	14 ↓	0,5
98	-83.77	-264.67	0,82	2902	0,79	0,03	0 ↓	0,5
99	16.23	-264.67	0,82	2902	0,79	0,028	346 ↓	0,5
100	116.23	-264.67	0,82	2902	0,79	0,025	333 ↘	0,5
101	216.23	-264.67	0,81	2902	0,79	0,021	323 ↘	0,5
102	316.23	-264.67	0,81	2902	0,8	0,017	315 ↘	0,5
103	416.23	-264.67	0,81	2902	0,8	0,014	308 ↘	26
104	516.23	-264.67	0,8	2902	0,8	0,012	303 ↘	26
105	616.23	-264.67	0,8	2902	0,8	0,01	299 ↘	26
106	716.23	-264.67	0,8	2902	0,8	0,009	296 ↘	26
107	816.23	-264.67	0,8	2902	0,8	0,007	294 ↘	26
108	916.23	-264.67	0,8	2902	0,8	0,006	292 →	26
109	-783.77	-164.67	0,8	2902	0,8	0,011	67 ↙	26
110	-683.77	-164.67	0,8	2902	0,8	0,013	64 ↙	26
111	-583.77	-164.67	0,81	2902	0,8	0,017	59 ↙	0,5
112	-483.77	-164.67	0,81	2902	0,79	0,021	53 ↙	0,5
113	-383.77	-164.67	0,82	2902	0,79	0,027	45 ↙	0,5
114	-283.77	-164.67	0,82	2902	0,79	0,034	34 ↙	0,5
115	-183.77	-164.67	0,82	2902	0,78	0,04	18 ↓	0,5
116	-83.77	-164.67	0,83	2902	0,78	0,042	0 ↓	0,5
117	16.23	-164.67	0,82	2902	0,78	0,04	341 ↓	0,5
118	116.23	-164.67	0,82	2902	0,79	0,034	326 ↘	0,5
119	216.23	-164.67	0,82	2902	0,79	0,027	315 ↘	0,5
120	316.23	-164.67	0,81	2902	0,79	0,021	306 ↘	0,5
121	416.23	-164.67	0,81	2902	0,8	0,016	301 ↘	0,5
122	516.23	-164.67	0,8	2902	0,8	0,013	296 ↘	26
123	616.23	-164.67	0,8	2902	0,8	0,011	293 ↘	26
124	716.23	-164.67	0,8	2902	0,8	0,009	290 →	26
125	816.23	-164.67	0,8	2902	0,8	0,008	288 →	26
126	916.23	-164.67	0,8	2902	0,8	0,007	286 →	26
127	-783.77	-64.67	0,8	2902	0,8	0,012	74 ←	26
128	-683.77	-64.67	0,81	2902	0,8	0,015	72 ←	0,5
129	-583.77	-64.67	0,81	2902	0,79	0,019	68 ←	0,5
130	-483.77	-64.67	0,82	2902	0,79	0,025	64 ↙	0,5
131	-383.77	-64.67	0,82	2902	0,79	0,034	57 ↙	0,5
132	-283.77	-64.67	0,83	2902	0,78	0,045	45 ↙	0,5
133	-183.77	-64.67	0,84	2902	0,78	0,064	26 ↙	3,8
134	-83.77	-64.67	0,85	2902	0,77	0,075	359 ↓	3,6
135	16.23	-64.67	0,84	2902	0,78	0,063	333 ↘	3,8
136	116.23	-64.67	0,83	2902	0,78	0,045	314 ↘	0,5
137	216.23	-64.67	0,82	2902	0,79	0,034	303 ↘	0,5
138	316.23	-64.67	0,81	2902	0,79	0,025	296 ↘	0,5
139	416.23	-64.67	0,81	2902	0,8	0,019	291 →	0,5
140	516.23	-64.67	0,81	2902	0,8	0,014	288 →	26

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
141	616.23	-64.67	0,8	2902	0,8	0,012	286 →	26
142	716.23	-64.67	0,8	2902	0,8	0,01	284 →	26
143	816.23	-64.67	0,8	2902	0,8	0,008	282 →	26
144	916.23	-64.67	0,8	2902	0,8	0,007	281 →	26
145	-783.77	35.33	0,8	2902	0,8	0,012	82 ←	26
146	-683.77	35.33	0,81	2902	0,8	0,015	81 ←	0,5
147	-583.77	35.33	0,81	2902	0,79	0,021	79 ←	0,5
148	-483.77	35.33	0,82	2902	0,79	0,028	76 ←	0,5
149	-383.77	35.33	0,82	2902	0,78	0,04	72 ←	0,5
150	-283.77	35.33	0,84	2902	0,78	0,064	64 ↙	3,8
151	-183.77	35.33	0,87	2902	0,75	0,123	45 ↙	3
152	-83.77	35.33	0,9	2902	0,73	0,18	359 ↓	2,6
153	16.23	35.33	0,87	2902	0,75	0,12	313 ↘	3
154	116.23	35.33	0,84	2902	0,78	0,062	296 ↘	3,9
155	216.23	35.33	0,82	2902	0,78	0,039	288 →	0,5
156	316.23	35.33	0,82	2902	0,79	0,028	284 →	0,5
157	416.23	35.33	0,81	2902	0,79	0,02	281 →	0,5
158	516.23	35.33	0,81	2902	0,8	0,015	279 →	0,5
159	616.23	35.33	0,8	2902	0,8	0,012	278 →	26
160	716.23	35.33	0,8	2902	0,8	0,01	277 →	26
161	816.23	35.33	0,8	2902	0,8	0,009	276 →	26
162	916.23	35.33	0,8	2902	0,8	0,007	276 →	26
163	-783.77	135.33	0,8	2902	0,8	0,013	90 ←	26
164	-683.77	135.33	0,81	2902	0,8	0,016	90 ←	0,5
165	-583.77	135.33	0,81	2902	0,79	0,021	90 ←	0,5
166	-483.77	135.33	0,82	2902	0,79	0,029	90 ←	0,5
167	-383.77	135.33	0,83	2902	0,78	0,042	91 ←	0,5
168	-283.77	135.33	0,84	2902	0,77	0,075	91 ←	3,6
169	-183.77	135.33	0,9	2902	0,73	0,18	92 ←	2,6
170	-83.77	135.33	0,97	2902	0,69	0,28	210 ↗	2
171	16.23	135.33	0,9	2902	0,73	0,17	268 →	2,6
172	116.23	135.33	0,84	2902	0,77	0,073	269 →	3,6
173	216.23	135.33	0,82	2902	0,78	0,042	269 →	0,5
174	316.23	135.33	0,82	2902	0,79	0,029	270 →	0,5
175	416.23	135.33	0,81	2902	0,79	0,021	270 →	0,5
176	516.23	135.33	0,81	2902	0,8	0,016	270 →	0,5
177	616.23	135.33	0,8	2902	0,8	0,012	270 →	26
178	716.23	135.33	0,8	2902	0,8	0,01	270 →	26
179	816.23	135.33	0,8	2902	0,8	0,009	270 →	26
180	916.23	135.33	0,8	2902	0,8	0,007	270 →	26
181	-783.77	235.33	0,8	2902	0,8	0,012	98 ←	26
182	-683.77	235.33	0,81	2902	0,8	0,015	100 ←	0,5
183	-583.77	235.33	0,81	2902	0,79	0,021	102 ←	0,5
184	-483.77	235.33	0,82	2902	0,79	0,028	105 ←	0,5
185	-383.77	235.33	0,82	2902	0,78	0,039	109 ←	0,5
186	-283.77	235.33	0,84	2902	0,78	0,062	118 ↖	3,9
187	-183.77	235.33	0,87	2902	0,75	0,117	136 ↖	3
188	-83.77	235.33	0,9	2902	0,73	0,17	181 ↑	2,7
189	16.23	235.33	0,87	2902	0,75	0,115	225 ↗	3
190	116.23	235.33	0,84	2902	0,78	0,061	243 ↗	3,9
191	216.23	235.33	0,82	2902	0,78	0,039	251 →	0,5
192	316.23	235.33	0,82	2902	0,79	0,028	256 →	0,5
193	416.23	235.33	0,81	2902	0,79	0,02	258 →	0,5
194	516.23	235.33	0,81	2902	0,8	0,015	260 →	0,5
195	616.23	235.33	0,8	2902	0,8	0,012	262 →	26
196	716.23	235.33	0,8	2902	0,8	0,01	263 →	26
197	816.23	235.33	0,8	2902	0,8	0,008	263 →	26
198	916.23	235.33	0,8	2902	0,8	0,007	264 →	26
199	-783.77	335.33	0,8	2902	0,8	0,012	106 ←	26
200	-683.77	335.33	0,81	2902	0,8	0,014	109 ←	26
201	-583.77	335.33	0,81	2902	0,79	0,019	112 ←	0,5
202	-483.77	335.33	0,81	2902	0,79	0,025	117 ↖	0,5
203	-383.77	335.33	0,82	2902	0,79	0,034	124 ↖	0,5
204	-283.77	335.33	0,83	2902	0,78	0,044	136 ↖	0,5

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
205	-183.77	335.33	0,84	2902	0,78	0,061	154 ↖	3,9
206	-83.77	335.33	0,84	2902	0,77	0,072	181 ↑	3,6
207	16.23	335.33	0,84	2902	0,78	0,06	207 ↗	3,9
208	116.23	335.33	0,83	2902	0,78	0,044	225 ↗	0,5
209	216.23	335.33	0,82	2902	0,79	0,033	236 ↗	0,5
210	316.23	335.33	0,81	2902	0,79	0,025	243 ↗	0,5
211	416.23	335.33	0,81	2902	0,8	0,019	248 →	0,5
212	516.23	335.33	0,81	2902	0,8	0,014	251 →	26
213	616.23	335.33	0,8	2902	0,8	0,012	254 →	26
214	716.23	335.33	0,8	2902	0,8	0,01	256 →	26
215	816.23	335.33	0,8	2902	0,8	0,008	257 →	26
216	916.23	335.33	0,8	2902	0,8	0,007	259 →	26
217	-783.77	435.33	0,8	2902	0,8	0,011	113 ↖	26
218	-683.77	435.33	0,8	2902	0,8	0,013	117 ↖	26
219	-583.77	435.33	0,81	2902	0,8	0,016	121 ↖	0,5
220	-483.77	435.33	0,81	2902	0,79	0,021	127 ↖	0,5
221	-383.77	435.33	0,82	2902	0,79	0,027	135 ↖	0,5
222	-283.77	435.33	0,82	2902	0,79	0,033	147 ↖	0,5
223	-183.77	435.33	0,82	2902	0,78	0,039	162 ↑	0,5
224	-83.77	435.33	0,82	2902	0,78	0,041	180 ↑	0,5
225	16.23	435.33	0,82	2902	0,78	0,039	199 ↑	0,5
226	116.23	435.33	0,82	2902	0,79	0,033	214 ↗	0,5
227	216.23	435.33	0,82	2902	0,79	0,027	225 ↗	0,5
228	316.23	435.33	0,81	2902	0,79	0,021	233 ↗	0,5
229	416.23	435.33	0,81	2902	0,8	0,016	239 ↗	0,5
230	516.23	435.33	0,8	2902	0,8	0,013	243 ↗	26
231	616.23	435.33	0,8	2902	0,8	0,011	247 ↗	26
232	716.23	435.33	0,8	2902	0,8	0,009	249 →	26
233	816.23	435.33	0,8	2902	0,8	0,008	251 →	26
234	916.23	435.33	0,8	2902	0,8	0,007	253 →	26
235	-783.77	535.33	0,8	2902	0,8	0,01	120 ↖	26
236	-683.77	535.33	0,8	2902	0,8	0,012	124 ↖	26
237	-583.77	535.33	0,81	2902	0,8	0,014	129 ↖	26
238	-483.77	535.33	0,81	2902	0,8	0,017	135 ↖	0,5
239	-383.77	535.33	0,81	2902	0,79	0,021	144 ↖	0,5
240	-283.77	535.33	0,81	2902	0,79	0,025	154 ↖	0,5
241	-183.77	535.33	0,82	2902	0,79	0,028	166 ↑	0,5
242	-83.77	535.33	0,82	2902	0,79	0,029	180 ↑	0,5
243	16.23	535.33	0,82	2902	0,79	0,028	194 ↑	0,5
244	116.23	535.33	0,81	2902	0,79	0,025	207 ↗	0,5
245	216.23	535.33	0,81	2902	0,79	0,021	217 ↗	0,5
246	316.23	535.33	0,81	2902	0,8	0,017	225 ↗	0,5
247	416.23	535.33	0,81	2902	0,8	0,014	231 ↗	26
248	516.23	535.33	0,8	2902	0,8	0,012	236 ↗	26
249	616.23	535.33	0,8	2902	0,8	0,01	240 ↗	26
250	716.23	535.33	0,8	2902	0,8	0,009	243 ↗	26
251	816.23	535.33	0,8	2902	0,8	0,007	246 ↗	26
252	916.23	535.33	0,8	2902	0,8	0,006	248 →	26
253	-783.77	635.33	0,8	2902	0,8	0,009	126 ↖	26
254	-683.77	635.33	0,8	2902	0,8	0,011	130 ↖	26
255	-583.77	635.33	0,8	2902	0,8	0,012	135 ↖	26
256	-483.77	635.33	0,81	2902	0,8	0,014	142 ↖	26
257	-383.77	635.33	0,81	2902	0,8	0,016	149 ↖	0,5
258	-283.77	635.33	0,81	2902	0,8	0,019	159 ↑	0,5
259	-183.77	635.33	0,81	2902	0,79	0,02	169 ↑	0,5
260	-83.77	635.33	0,81	2902	0,79	0,021	180 ↑	0,5
261	16.23	635.33	0,81	2902	0,79	0,02	191 ↑	0,5
262	116.23	635.33	0,81	2902	0,8	0,019	202 ↑	0,5
263	216.23	635.33	0,81	2902	0,8	0,016	211 ↗	0,5
264	316.23	635.33	0,81	2902	0,8	0,014	219 ↗	26
265	416.23	635.33	0,8	2902	0,8	0,012	225 ↗	26
266	516.23	635.33	0,8	2902	0,8	0,011	230 ↗	26
267	616.23	635.33	0,8	2902	0,8	0,009	234 ↗	26
268	716.23	635.33	0,8	2902	0,8	0,008	238 ↗	26

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
269	816.23	635.33	0,8	2902	0,8	0,007	241 ↗	26
270	916.23	635.33	0,8	2902	0,8	0,006	243 ↗	26
271	-783.77	735.33	0,8	2902	0,8	0,008	131 ↖	26
272	-683.77	735.33	0,8	2902	0,8	0,009	135 ↖	26
273	-583.77	735.33	0,8	2902	0,8	0,011	140 ↖	26
274	-483.77	735.33	0,8	2902	0,8	0,012	147 ↖	26
275	-383.77	735.33	0,8	2902	0,8	0,013	154 ↖	26
276	-283.77	735.33	0,81	2902	0,8	0,014	162 ↑	26
277	-183.77	735.33	0,81	2902	0,8	0,015	171 ↑	0,5
278	-83.77	735.33	0,81	2902	0,8	0,016	180 ↑	0,5
279	16.23	735.33	0,81	2902	0,8	0,015	190 ↑	0,5
280	116.23	735.33	0,81	2902	0,8	0,014	199 ↑	26
281	216.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,013	207 ↗	26
282	316.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,012	214 ↗	26
283	416.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,011	220 ↗	26
284	516.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,009	225 ↗	26
285	616.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,008	229 ↗	26
286	716.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,007	233 ↗	26
287	816.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,006	236 ↗	26
288	916.23	735.33	0,8	2902	0,8	0,006	239 ↗	26

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:4000** на рисунке 1.7.1.



Рисунок 1.7.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1



ՀՀ ԱՐՏԱԿԱՐԳ ԻՐԱՎԻՃԱԿՆԵՐԻ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ
«ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ ՀԻՂՐՈՇԴԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆՈՒԹՅԱՆ ԵՎ ՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳԻ
ՊԵՏԱԿԱՆ ԾԱՌԱՅՈՒԹՅՈՒՆ» ՊՈԱԿ
Տ Ն Օ Ր Ե Ն

MINISTRY OF EMERGENCY SITUATIONS OF THE REPUBLIC OF ARMENIA
“ARMENIAN STATE HYDROMETEOROLOGICAL AND
MONITORING SERVICE” SNCO
DIRECTOR

N 08 – 367

19.09.2014թ.

«Ալեքս-Գրիգ» ՍՊԸ-ի տնօրեն
Մ.Ղարիբյանին

Ի պատրասխան Ձեր 18.09.2014թ. գրության

Հարգելի պարոն Ղարիբյան

Տրամադրում եմ Շիրակի մարզի Ախուրյան համայնքի համար կլիմայական տվյալներն ըստ Գյումրի օդերևութաբանական կայանի տվյալների:

Օդի միջին տարեկան ջերմաստիճան՝ 6.3°C
Ամենատաք ամսվա օդի միջին առավելագույն ջերմաստիճան՝ 26.7 °C

Քամու ուղղության և անդորրի կրկնելիությունը (տարեկան %)

Հս	ՀսԱրլ	Արլ	ՀվԱրլ	Հվ	ՀվԱրմ	Արմ	ՀսԱրմ	Անդորր
18	23	13	3	9	14	10	10	72

Հարգանքով՝



Լ.Վարդանյան

Կարարող՝ Ն.Հակոբյան
Հեռ.՝ 010-53-88-82

0002 ք.Երևան Լեոյի փող. 54
54 Leo str. Yerevan Armenia 0002
E-mail armstate @ meteo.am

Հեռ.Tel. (37 410) 53 03 16
Ֆաքս.Fax (37 410) 53 29 52

**ՀՀ ԲՆԱԿԱՎԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈԼՈՐՏԱՅԻՆ ՕԴՆ ԱՂՏՈՏՈՂ
ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՑԻԱՆՆԵՐ**

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

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

ՀՀ բնակավայրերի ազգաբնակչության քանակը ընդունվել է Հայաստանի Հանրապետության ազգային ծառայության «Հայաստանի հանրապետության մշտական բնակչության թվաքանակը 2010թ. հոկտեմբերի 1-ի դրությամբ» վիճակագրական տեղակայքում բերված տվյալները:

ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿ

Քարտեզագրական վերլուծությունը ցույց է տալիս, որ տեղանքի ռելիեֆի բարձրությունների տարբերությունը 1կմ շառավղով տարածքի վրա չեն գերազանցում 50մ:

Ըստ ՕՀՃ -86 – 2.1 կետի հարթ կամ թույլ կտրտված տեղանքի դեպքում, որտեղ բարձրությունների տարբերությունը չի գերազանցում 50մ 1կմ վրա ռելիեֆի գործակիցը ընդունվում է 1:

$$\eta = 1,0$$