

«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ

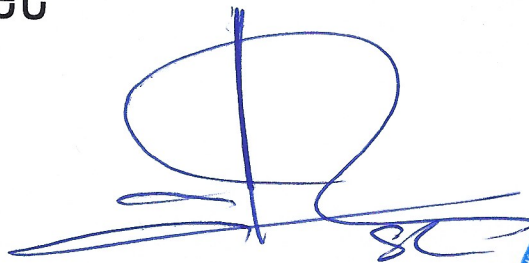
ԱՅԳԱՎԱՆԻ ՄԱՍՆԱՃՅՈՒՂ

ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ

ԳՈՐԾԱԴԻՐ ՏՆՕՐԵՆ

Ս. ԽԱԶԱՏՐՅԱՆ



Կատարողների ցանկ՝

Անկախ փորձագետ՝ – Ա. Սահակյան

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

ԱՆՈՏԱՑԻԱ

Ուսումնասիրության օբյեկտ են հանդիսանում «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղի արտանետումները:

«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղը հիմնականում զբաղվում է խաղողի մշակմամբ, կոնյակի սպիրտի ստացմամբ և դրա հնացմամբ: Ընկերությունը ունի մթնոլորտն աղտոտող 7 աղբյուր, որից արտանետվում են 5 վնասակար նյութեր:

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է 70.218 տ/տարի:

Կախված մասնիկներ(Փայտի փոշի, մոխիր)	- 2.005տ/տարի
Սպիրտ էթիլային	- 52.500տ/տարի
Ածխածնի օքսիդ	- 11.447տ./տարի
Ազոտի օքսիդներ(երկօքսիդի հաշվարկով)	- 4.080տ./տարի
Ծծմբային անհիդրիդ	- 0.186տ/տարի

- Հաշվարկները կատարվել են 8.4 մլն. լիտր/ տարի սպիրտի, 1 212 000 մ³/տարի գազի և 5 տոննա/տարի դիզ. վառելիքի ծախսի համար:

Գումարային հատկություն ունեցող նյութերն են՝ ծծմբային անհիդրիդը և ազոտի օքսիդը:

ՍԹԱ նորմատիվներին հասնելու ժամկետը համարվում է հաստատման պահից: Ընկերության արտանետումները չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները, այդ պատճառով արտանետումների քանակն իջեցնող միջոցառումների պլան չի նախատեսվում: Աղտոտող նյութերի գետնամերձ խտությունները չեն գերազանցում համապատասխան նյութերի ՍԹՆ, դրա համար անհրաժեշտ ծախսեր չի նախատեսված:

Արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք վնասի մեծությունը կազմում է 418864 դրամ, հաշվարկը տես հավելված 2-ում:

- «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղի փաստացի արտանետումների ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկվել է օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ-ի հաշվարկը հավելված-1), որի արդյունքում պարզվել է, որ արտանետումները մեկ տարում գերազանցում են երկու միլիարդ մ³ չափանիշը (133.402մլրդմ³/տարի), ուստի արտանետման չափաքանակները կարող են սահմանվել ՍԹԱ նախագծի հիման վրա:

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

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

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

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

Անոտացիա	
1. Ընդհանուր տեղեկություններ կազմակերպության մասին	- 6
2. Տնտեսվարող սուբյեկտի բնութագիրը որպես մթնոլորտային օդն աղտոտող աղբյուր	- 10
3. Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը	- 14
4. Զարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը եվ բնութագիրը	- 15
5. ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար աղտոտող նյութերի պարամետրերը	- 16
6. ՍԹԱ նորմատիվների/չափաքանակների հաշվարկի համար անհրաժեշտ ելակետային տվյալները	- 20
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը	- 21
8. Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները	- 22
9. Մթնոլորտ ամենամեծ աղտոտումներ առաջացնող աղբյուրների ցուցակը	- 24
10. ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր	- 25
11. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու նորմատիվներ/չափաքանակներ	- 27
12. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ	- 28
13. Արտանետումների վերահսկման և ՍԹԱ կատարման նպատակով նախատեսվող և իրականացվող միջոցառումներ	- 29
- Օգտագործված գրականություն	- 35
Հավելվածներ`	
- ՕՊՕ-ի Հաշվարկը ըստ տվյալ ձեռնարկության-հավելված-1	- 30
- Վնասի հատուցման հաշվարկը -հավելված-2	- 31
Ձեռնարկության պլան-սխեման	
Ռելիեֆի գործակիցը	
Կլիմայական տվյալներ	
Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ	
Մեքենայական հաշվարկներ	

1. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղը հիմնականում զբաղվում է խաղողի մշակման, կոնյակի սպիրտի ստացման և դրա հնացման աշխատանքներով:

«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղը գտնվում է ՀՀ Արարատի մարզի, Ավշար համայնքի վարչական տարածքում, Արարատ քաղաքից 4-5կմ, իսկ մոտակա բնակելի տներից 150-200մ հեռավորության վրա՝ Վեդի գետի ափին:

Այգավանի մասնաճյուղը տեղակայված է Երևան - Արարատ մայրուղու և երկաթգծի միջև: «Ավշար գինու գործարան»-ի հարևանությամբ:

Աշխատանքային բոլոր գործունեությունները կատարվում են մեկ տարածքի վրա:

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

Այգավանի մասնաճյուղը ունի կաթսայատան համար շրջակա միջավայրի վրա ազդեցության փորձաքննության դրական եզրակացություն՝ ԲՓ-15, տրված 06.03.2013թ.

Համաձայն CH-245-71 արտադրատարածքը 50մ սանիտարա-պաշտպանական գոտով պատկանում է V դասին:

Պետ.ռեգիստրի գրանցման համարը՝ 290.140.00020, տրված 26.05. 1994թ..

Իրավաբանական հասցեն՝

ք Երևան, Ծովակալ Իսակով 2

Գործունեության հասցեն՝

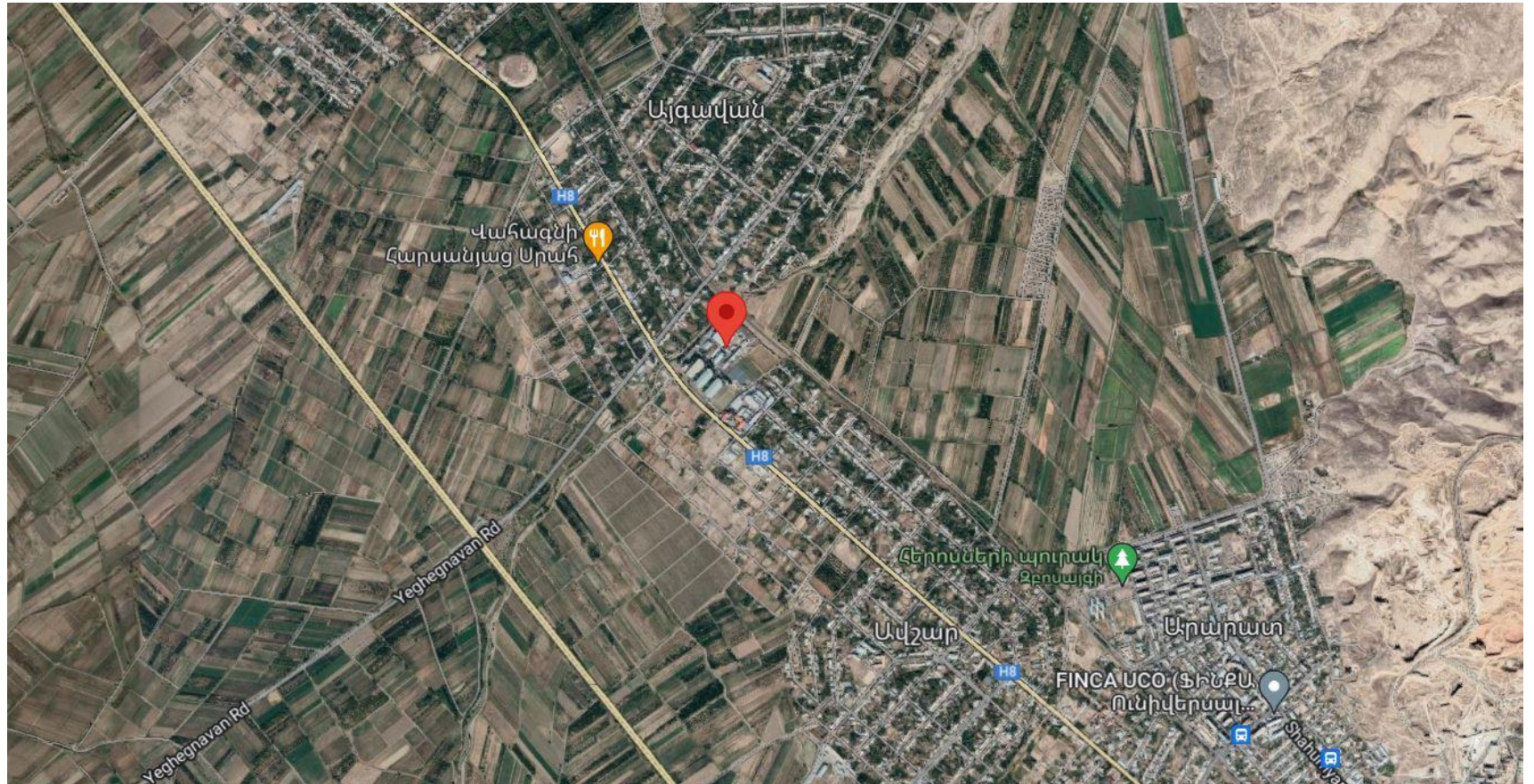
***ՀՀ Արարատի մարզ գ. Ավշար,
Խորենացի 94***

Վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների
«Երևանի կոնյակի գործարան» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղ

«ԵԿԳ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղ աշխարհագրական տեղաբաշխում



Տեղանքի իրավիճակային քարտեզ
«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ
Այգավանի մասնաճյուղ



— Այգավանի մասնաճյուղ

2. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՅՈՒՔԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕՂՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂՔՅՈՒՐ

«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղի արտադրական գործունեությունը պայմանավորված է խաղողի ընդունման, գինեգործության ստացման, կոնյակի սպիրտի թորման և հնացման աշխատանքներով:

Այգավանի մասնաճյուղի արտադրական հզորությունը թույլ է տալիս վերամշակել 15400տոննա/տարի խաղող: Մասնաճյուղում թորման գործընթացի արդյունքում և հնեցման մառաններում պահեստավորվում է ընդամենը 8.4մլն. լիտր/ տարի կոնյակի սպիրտ:

Գործարանն ունի գինեգործության ընդունման պահեստավորման տարողություններ, կոնյակի սպիրտի թորման արտադրամաս, սպիրտի հնացման պահեստ, կաթսայատուն, վարչական շենք և այլ օժանդակ կառույցներ:

Արտադրության գործընթացում մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերը հիմնականում արտանետվում են հետևյալ գործընթացներից`

- *Կոնյակի սպիրտի թորման արտադրամասից*
- *Կոնյակի հնացման N 1.2.3.4 արտադրամասերից*
- *Կաթսայատուն N 1.2 -ից*
- *Վարչական շենքի, ճաշարանի ջեռուցումից*
- *Դիզելային գեներատորի տեղամասից*
- *Փայտամշակման արտադրամասից*

Գործունեության բնութագիրը`

- *Խաղողի ընդունման տեղամասում* տեղադրված են 6 հատ ընդունիչ բունկերներ և 3 հատ մամլիչներ: Խաղողը ընդունվում է բունկերների մեջ, շնեկի միջոցով ջարդվելով տեղափոխվում է դեպի մամլիչներ: Մամլման արդյունքում ստացված քաղցուն լցվում է չժանգոտվող մետաղից պահամանների մեջ, որտեղից մղվում է չժանգոտվող մետաղական պահամաններ: Պահամաններում 6-15 օր քաղցուի խմորման արդյունքում ստացվում է գինեգործություն, որը համապատասխան մշակումից հետո պահեստավորվում է մինչև թորման գործընթացը: Թորման միջոցով ստացվում է կոնյակի սպիրտ, որը տեղափոխվում է հնացման մառան, որից հետո այն տեղափոխվում է Երևան` որպես կոնյակի արտադրության հիմնական հումք:

Կոնյակի սպիրտի տեղափոխման գործընթացներից տեղի են ունենում բնական կորուստները էթիլ սպիրտի արտանետումները հաշվարկվել են թորման գործընթացի

ծավալներում: Սպիրտի ընդհանուր արտանետումները հաշվարկված են 1000լ-ի համար 6.25կգ գործակցով:

- **Կոնյակի սպիրտի թորման արտադրամասում** կատարվում է սպիրտի թորում՝ "Շավվինյակ" տիպի 6 զույգ (12 հատ) թորման կաթսաներով:

Սպիրտի թորման գործընթացը փակ համակարգ է, որտեղ անջատվում է սպիրտը մնացորդներից, հաջորդաբար անցնելով թորման ապարատներով, երեք անգամ թորվում է մինչև 68 - 75% սպիրտի ստացումը:

Թորումից առաջացած գոլորշիները կոնդենսացվում, որսվում են և նորից ուղարկվում տեխնոլոգիական պրոցես:

Թորման ընթացքում տեղի են ունենում բնական կորուստներ, օդափոխությունը կատարվում է բնական եղանակով՝ պատուհաններից:

Թորման գործընթացից մթնոլորտ է արտանետվում սպիրտ էթիլային N 1 աղբյուրից:

- **Կոնյակի սպիրտի հնացման N 1, 2, 3, 4** արտադրամասերում կոնյակի սպիրտը պահվում է կաղնու փայտից պատրաստված տակառներում:

Հնացման ընթացքում սպիրտը ենթարկվում է ֆիզիկա-քիմիական փոփոխության, որի ժամանակ այն ձեռք է բերում հնացված կոնյակի սպիրտին բնորոշ համ, հոտ և յուրահատուկ հատկանիշներ: Սպիրտի հնացման ընթացքում տեղի են ունենում բնական կորուստներ, օդափոխությունը կատարվում է բնական եղանակով պատուհաններից:

Հնացման գործընթացից մթնոլորտ է արտանետվում սպիրտ էթիլային N 2 աղբյուրից:

- **Կաթսայատուն-N1** նախատեսված է թորման և տակառների արտադրամասերին տեխնոլոգիական գոլորշի մատակարարելու համար և ջեռուցման ժամանակահատվածում ապահովելու որոշ մասնաշենքերի ջեռուցումը:

Կաթսայատանը տեղադրված են "UNICAL" ֆիրմայի BAHR մակնիշի 2 հատ կաթսաներ: Երկու կաթսաները միացված են մեկ ծխատար խողովակին:

Կաթսաները ապահովված են այրիչներով և այրման ռեժիմի ավտոմատ կարգավորիչներով, ինչպես նաև անվտանգությունը ապահովող անհրաժեշտ սարքավորումներով, վթարային անջատիչներով, ձայնային և լուսային ազդանշաններով:

Կաթսաները աշխատում են բնական գազով, (այլ պահեստային վառելիք չի նախատեսված): **Գազի տարեկան միջին ծախսը՝ 1132000 մ³/տարի:**

Գազի այրման ժամանակ առաջացած վնասակար նյութերը՝ ածխածնի օքսիդը և ազոտի օքսիդներն արտանետվում են N 3 աղբյուրից:

- **Կաթսայատուն-N2** նախատեսված է թորման արտադրամասի հովացման ջրի փակ շրջանառության համակարգով անցնող տաք ջուրը ջեռուցման նպատակով

օգտագործելու համար: Աշխատելու է միայն թորման ժամանակահատվածում՝ 4-5 ամիս: Կաթսայատանը տեղադրված են "UNICAL ALCON 50" մակնիշի 2 հատ կաթսաներ: Երկու կաթսաները միացված են մեկ ծխատար խողովակին, բարձրությունը գետնից՝ 2,5 մ:

Կաթսաները ապահովված են այրիչներով և այրման ռեժիմի ավտոմատ կարգավորիչներով, ինչպես նաև անվտանգությունը ապահովող անհրաժեշտ սարքավորումներով, վթարային անջատիչներով, ձայնային և լուսային ազդանշաններով:

Կաթսաները աշխատում են բնական գազով (այլ պահեստային վառելիք չի նախատեսված): ***Գազի տարեկան միջին ծախսը կկազմի՝ 40000 մ³/տարի:***

Գազի այրման ժամանակ առաջացած վնասակար նյութերը՝ ածխածնի օքսիդը և ազոտի օքսիդներն արտանետվում են N 4 աղբյուրից:

- ***Վարչական շենքի, ճաշարանի*** ջեռուցման և տաք ջրի համար տեղադրված են Squirrel և Airfel տիպի 4 հատ կաթսաներ, որոնք ունեն միևնույն պարամետրերով ծխնելույզներ, որոնք ունեն բարձրություն, ելանցքի տրամագծեր, մթնոլորտ ելքի արագության և գազաօդային խառնուրդի ջերմաստիճանի հավասար նշանակություններ, խողովակները հաշվարկված են որպես աղբյուրների խումբ:

Գազի տարեկան միջին ծախսը՝ **40000մ³/տարի:**

Գազի այրման ժամանակ առաջացած վնասակար նյութերը՝ ածխածնի օքսիդը և ազոտի օքսիդներն արտանետվում են N 5 աղբյուրից:

Գազի այրման արդյունքում առաջացած վնասակար նյութերը հաշվարկվել են ըստ կաթսայատների մեթոդիկայի, հետևյալ գործակիցներով՝ որտեղ 1000մ³ գազի համար ածխածնի օքսիդը – 0.00939տոն., ազոտի օքսիդները – 0.00321տոն.,

Ընդհանուր գազի տարեկան միջին ծախսը՝ 1 212 000 մ³/տարի (պահեստային վառելիք նախատեսված չէ):

- ***Ղիզելային գեներատորի տեղամասում*** տեղադրված է «KRAUTER» մակնիշի 1 հատ ղիզելային գեներատոր, որը աշխատում է հիմնականում միայն փորձարկումների ժամանակ:

Արտադրությունում հոսանքի անջատման դեպքում անմիջապես միանում է գեներատորը:

Նշված աշխատանքների համար ծախսվում է ղիզելային վառելիք՝ տոննա/տարի:

Հաշվարկները կատարվել են 5 տոննա /տարի օգտագործված է ղիզելային վառելիքի ծախսի համար (այլ պահեստային վառելիք չի նախատեսված):

Գեներատորում ղիզելային վառելիքի այրման արդյունքում առաջացած վնասակար նյութերը հաշվարկվել են ըստ կաթսայատների մեթոդիկայի, հետևյալ գործակիցներով՝ որտեղ 1 տոննա ղիզելային վառելիքի համար մոխիրը – 0.001 տոննա,

ածխածնի օքսիդը – 0.01289 տոննա, ազոտի օքսիդները – 0.00379 տոննա ծծմբային անհիդրիդը - 0.03724 տոննա:

Այս աշխատանքների ընթացքում արտանետվում են կախված մասնիկներ (մոխիր), ածխածնի օքսիդ, ազոտի օքսիդներ, ծծմբային անհիդրիդ N 6 աղբյուրից:

- **Փայտամշակման արտադրամասում** կատարվում է տակառների պատրաստման և վերանորոգման աշխատանքներ, որտեղ տեղադրված են 14 հատ փայտամշակման հաստոցներ, որոնք միացած են 2հատ փոշեռսիչ սարքերին - IIH տիպի ցիկլոններին, որոնց որսման արդյունավետությունը կազմում է 90% միջին մաքրման աստիճանով: Արտանետվում է փայտի փոշի N 7 աղբյուրից:

- **Լաբորատորիայում** կատարվում են տարբեր տեսակի քիմիական անալիզներ: Անալիզներ կատարելու համար օգտագործում են շատ քիչ քանակությամբ տարբեր տեսակի թթուներ և հիմքեր: Նշված աշխատանքները ունեն չնչին արտանետումներ, այդ պատճառով հաշվարկներում չեն ընդգրկվել:

- **Մեխանիկական և եռակցման արտադրամասերում** կատարվում է արտադրության համար անհրաժեշտ սարքավորումների վերանորոգման և եռակցման աշխատանքներ, արտանետվում է մետաղի փոշի, եռակցման աէրոզոլ, մանգանի օքսիդներ:

Նշված աշխատանքները ունեն չնչին արտանետումներ, այդ պատճառով հաշվարկներում չեն ընդգրկվել:

- *Արտադրատարածքում իրար մոտիկ գտնվող միայնակ աղբյուրները, որոնք ունեն միևնույն պարամետրերով ծխնելույզներ, բարձրություն, ելանցքի տրամագծեր, մթնոլորտ ելքի արագության և գազաօդային խառնուրդի ջերմաստիճանի հավասար նշանակություններ, համաձայն ՕՆԴ-86-ի խողովակները հաշվարկված են որպես աղբյուրների խումբ:*

- *Տեխնոլոգիական և փոշեգազամաքրման սարքավորումների արդիականության և տվյալ արտադրության լավագույն հասանելի տեխնոլոգիաների կիրառում կաթսաների համար չի նախատեսվում:*

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

- *Մոտակա տարիների ընթացքում ձեռնարկության ընդլայնման, վերազինման, վերապրոֆիլավորման, տեխնոլոգիական ծավալների փոփոխություններ չեն սպասվում, ուստի աղյուսակ 3 –ում հեռանկար սյունյակը չի լրացվում:*

**3. ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ
ԱՆՎԱՆԱՑԱՆԿԸ**

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 1

Նյութի անվանումը	ՍԹԿ առավելագույն միանվագ մգ/մ³	Նյութի արտանետումը, տ/տարի
Կախված մասնիկներ (Փայտի փոշի, մոխիր)	0.5	2.005
Սպիրտ էթիլային	5.0	52.500
Ածխածնի օքսիդ	5.0	11.447
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.2	4.080
Ծծմբային անհիդրիդ	0.5	0.186

Գումարային հատկություն ունեցող նյութերն են՝
ծծմբային անհիդրիդը և ազոտի օքսիդը:

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

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2.

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

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

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

Աղյուսակ 3

Արտադրություն, արտադրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները			Աշխատ աժամը տարում		Արտանետ ման աղբյուր ների անվանումը		Աղբյուր ների քանակը		Աղբյուրի կարգա- թիվը	
	Անվանումը		Քանակը								
		ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Կոնյակի սպիրտի թորման արտադրամա	Սպիրտի թորման ապարատներ "Շարլվինյակ"	12		5760		Խողո- վակ		1		1	
Կոնյակի սպիրտի հնացման N1.2.3.4 արտադրամասեր	Սպիրտով տակառներ	-		8760		Բնական օդափոխ ություն		4		2	
Կաթսայատուն N1	Կաթսա	2		5968		Խողո- վակ		1		3	
Կաթսայատուն N2	Կաթսա	2		3600		Խողո- վակ		1		4	
Վարչական շենքի, ճաշարանի ջեռուցում	Կաթսա	4		4000		Խողո- վակ		4		5	
Դիզելային գեներատորի տեղամաս	Դիզելային գեներատոր	1		500		Խողո- վակ		1		6	
Փայտամշակման արտադրամաս	Փայտամշակ- ման հաստոցներ	14		2080		Խողո- վակ		1		7	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Տրամագիծը մ		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերը արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ³/վրկ		ջերմաստիճանը	
ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
1		8		7.2		2.0		81.43		25	
2		3		5		4 x 1.0= 4.0		78.54		20	
3		15		0.72		12.5		5.10		150	
4		2.5		0.15		22.0		0.389		100	
5		2		0.25		4x10.0= 40.0		1.963		120	
6		3		0.16		30.0		0.603		130	
7		9		0.4		20.6		2.589		20	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Կոորդինատները քարտեզում, մ				Գագերը մաքրող սարքերի անվանումը		Մաքրվող նյութերը		Մաքրման միջին շահագործման աստիճանը	
		Կետային աղբյուրի, աղբյուրների խմբի կենտրոնի կամ գծային աղբ 1-ին ծայրի		Գծային աղբյուրի 2 -րդ ծայրի				Ապահովվածության գործակիցը %		Մաքրման առավելագույն չափը, %	
ՆԿ	Հ	X_1	Y_1	X_2	Y_2	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
1		55	80								
2		95	40								
3		52	184								
4		52	230								
5		33	28								
6		76	60								
7		80	95			Ցիկլոն		100		90	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը	Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումները						ԱԹԱ հասնելու տարին
		ՆՎ			Հ (ԱԹԱ)			
		գ/վրկ	մգ/մ³	տ/տարի	գ/վրկ	մգ/մ³	տ/տարի	
1	Սպիրտ էթիլային	1.471	18.06	30.500	1.471	18.06	30.500	2023
2	Սպիրտ էթիլային	0.698	8.89	22.0	0.698	8.89	22.0	2023
3	Ածխածնի օքսիդ Ազոտի օքսիդներ	0.495	97.06	10.630	0.495	97.06	10.630	2023
		0.169	33.14	3.634	0.169	33.14	3.634	
4	Ածխածնի օքսիդ Ազոտի օքսիդներ	0.029	74.55	0.376	0.029	74.55	0.376	2023
		0.010	25.71	0.128	0.010	25.71	0.128	
5	Ածխածնի օքսիդ Ազոտի օքսիդներ	0.026	13.24	0.376	0.026	13.24	0.376	2023
		0.009	4.58	0.128	0.009	4.58	0.128	
6	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.003	4.97	0.005	0.003	4.97	0.005	2023
	Ածխածնի օքսիդ	0.036	59.70	0.065	0.036	59.70	0.065	
	Ազոտի օքսիդներ	0.106	175.79	0.190	0.106	175.79	0.190	
	Ծծմբային անհիդրիդ	0.103	0.171	0.186	0.103	0.171	0.186	
7	Կախված մասնիկներ (փոշի փայտի)	0.267	103.13	2.0	0.267	103.13	2.0	2023

ՆՎ՝ ներկա վիճակ, Հ՝ հեռանկար

**6. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ /ԶԱՓԱՔԱՆԱԿԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ
ԱՆՀՐԱԺԵՇՏ ԵԼԱԿԵՏԱՅԻՆ ՏՎՅԱԼՆԵՐԸ**

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

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

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

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

7. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

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

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

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

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

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

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

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

8. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱԿԻՐՃ ԱՐԴՅՈՒՆՔՆԵՐԸ

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկի արդյունքները ներկա վիճակի և հեռանկարի համար ցույց են տալիս, որ սահմանային թույլատրելի խտության գերազանցում չի դիտվում ոչ մի նյութի համար, այդ իսկ պատճառով վնասակար նյութերի համար սահմանված նորմատիվները առաջարկվում է ընդունել որպես ՍԹԱ:

Վնասակար նյութերի համար սահմանված նորմատիվների առաջարկները ներկայացված են աղյուսակ 6-ում: Հաշվարկների վերլուծության հիման վրա առաջարկվում է բոլոր նյութերի համար նախատեսված արտանետումները ընդունել որպես սահմանային թույլատրելի. տես աղյուսակ 5.:

Համաձայն վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի մակերեսն ընդգրկում է մինչև 0.05ՍԹԽ աղտոտվածությամբ տարածքները, իսկ ցանցի քայլը թույլ է տալիս գնահատելու աղտոտվածությունը կազմակերպության տարածքի եզրին, սանիտարապաշտպանական գոտու սահմանի եզրին և ամենամոտ բնակելի տարածքներում: Տես. . «Էկո ցենտր» համակարգչային ծրագրի հաշվարկը:

Ձեռնարկության արտանետումները չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի

համար սահմանված չափանիշները, այդ պատճառով արտանետումների քանակն իջեցնող միջոցառումների պլան չի նախատեսվում:

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

Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները

Նյութի անվանումը	Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիան մգ/մ³		ՍՊԳ
	առանց ֆոնի	ֆոնով	
Սպիրտ էթիլային	Cs= 0.048 ՍԹԿ 0.241 մգ/մ ³ X = -132.71մ, Y= 55.08 մ,	—	Cs= 0.056ՍԹԿ 0.28մգ/մ ³ X = -44.55 մ,Y=-161.57մ
Ածխածնի օքսիդ	Cs= 0,0421<0,05	C _M = 0,0421<0,05	C _M = 0,0421<0,05
Ազոտի օքսիդներ	Cs= 0.812ՍԹԿ 0.1624 մգ/մ ³ X= -132.71մ, Y= 55.08մ	Cs= 0.82 ՍԹԿ 0.164 մգ/մ ³ X= -132.71մ, Y= 55.08մ	Cs = 0.82 ՍԹԿ 0.164 մգ/մ ³ X=-125.12մ,Y= -8.78 մ
Ծծմբային անհիդրիդ	Cs= 0.3 ՍԹԿ 0.15մգ/մ ³ X= -132.71մ, Y=55.08մ	Cs= 0.32 ՍԹԿ 0.161 մգ/մ ³ X= -132.71մ, Y=55.08մ	Cs = 0.32ՍԹԿ 0.16 մգ/մ ³ X= 215.12մ, Y= -8.78 մ
Կախված մասնիկներ	Cs= 0.44 ՍԹԿ 0.22 մգ/մ ³ X = -132.71 մ,Y= 55.08մ	Cs= 0.64 ՍԹԿ 0.32 մգ/մ ³ X = -132.71 մ,Y= 55.08մ	Cs= 0.67 ՍԹԿ 0.335 մգ/մ ³ X = 33.16մ, Y= 56.78 մ
<u>Գումարելի</u> Ազոտի օքսիդներ Ծծմբային անհիդրիդ	Cs= 0.71 ՍԹԿ X = -132.71մ, Y= 55.08մ	Cs= 0.71 ՍԹԿ X = -132.71մ, Y= 55.08մ	Cs= 0.72 ՍԹԿ X = -125.12 Y= 8.78 մ

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

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

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

10. ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՄԱԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

Աղյուսակ 5

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

ԿԱՆՎԱԾ ՄԱՍՆԻԿՆԵՐ
(Փայտի փոշի, մոխիր)

1	6	2023	0.003	0.005	0.003	0.005
2	7	2023	0.267	2.0	0.267	2.0
	Ընդամենը	2023	0.270	2.005	0.270	2.005

ՍՊԻՐՏ ԷԹԻԼԱՅԻՆ

1	1	2023	1.471	30.500	1.471	30.500
2	2	2023	0.698	22.0	0.698	22.0
	Ընդամենը	2023	2.169	52.500	2.169	52.500

ԱԾԽԱԾՆԻ ՕՔՍԻԴ

1	3	2023	0.495	10.630	0.495	10.630
2	4	2023	0.029	0.376	0.029	0.376
3	5	2023	0.026	0.376	0.026	0.376
4	6	2023	0.036	0.065	0.036	0.065
	Ընդամենը	2023	0.586	11.447	0.586	11.447

ԱՋՈՏԻ ՕՔՍԻԴՆԵՐ
(Երկօքսիդի հաշվարկով)

1	3	2023	0.169	3.634	0.169	3.634
2	4	2023	0.010	0.128	0.010	0.128
3	5	2023	0.009	0.128	0.009	0.128
4	6	2023	0.106	0.190	0.106	0.190
	Ընդամենը	2023	0.294	4.080	0.294	4.080

ԾԾՐԱՅԻՆ ԱՆՀԻԴՐԻԴ

1	6	2023	0.103	0.186	0.103	0.186
----------	----------	-------------	--------------	--------------	--------------	--------------

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

11. ԱՆՇԱՐԺ ԱՂՔՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ
ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ
«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ
Այգավանի մասնաճյուղ
ԶԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ / ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆ

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 6.

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումները	
	գ/վրկ	տ/տարի
Կախված մասնիկներ (Փայտի փոշի, մոխիր)	0.270	2.005
Սպիրտ էթիլային	2.169	52.500
Ածխածնի օքսիդ	0.586	11.447
Ազոտի օքսիդներ (Երկօքսիդի հաշվարկով)	0.294	4.080
Ծծմբային անհիդրիդ	0.103	0.186

12 . ԱՆՔԱՐԵՆՊԱՍՏ ԿԼԻՄԱՅԱԿԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԻ ԺԱՄԱՆԱԿ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ԿԱՐԳԱՎՈՐՄԱՆ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ

Անբարենպաստ եղանակի դեպքում արտանետումների կարգավորման միջոցառումները կրում են կազմակերպչական-տեխնիկական բնույթ և գործնականորեն ընդգրկում են վնասակար նյութերի արտանետումների բոլոր աղբյուրները:

1. Թույլ չտալ սարքավորման գերբեռնված աշխատանք
2. Խստորեն հետևել տեխնոլոգիայի ընթացակարգին
3. Չբեռնավորել և չդատարկել լուծիչներ և հեշտ բոցավառվող բռնկվող նյութեր
4. Սահմանափակել վառելիքի մատակարարումը կաթսաներին
5. Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակի մեծացման դեպքում հարկ է անմիջապես դանդաղեցնել կամ ժամանակավորապես դադարեցնել տվյալ սարքավորման աշխատանքը:

13. ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ, ՈՐՈՒՔ ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՒՄ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՒՄ ԵՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ԿԵՐԱՀՍԿՄԱՆ ԵՎ ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ

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

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

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

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

«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ
Այգավանի մասնաճյուղի ՕՊՕ-ի ՀԱՇՎԱՐԿԸ

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

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

$$\text{ՕՊՕ տարեկան} = \sum \frac{nU_i}{i \text{ ՍԹԿ}_i} > 2 \text{ մլրդ խոր. մ/տարի, որտեղ`}$$

ՕՊՕ տարեկան-ը օդի պահանջվող օգտագործումն է` տարեկան կտրվածքով,
- Ա_i-ն i-րդ նյութի տարեկան առավելագույն արտանետումն է` ըստ Հայաստանի Հանրապետության բնապահպանության նախարարության կողմից հաստատված սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագծի կամ տեխնոլոգիական ռեգլամենտի` մգ/տարի,

- ՍԹԿ_i-ն i-րդ նյութի միջին օրական սահմանային թույլատրելի խտությունն է` մգ/խոր. մ:

- **Կախված մասնիկների** համար` ՍԹԿ-ի միջին օրեկա 0.15մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **2.005տ/տարի**:

- **Սպիրտ էթիլայինի** համար` ՍԹԿ-ի միջին օրեկանը 5,0 մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **-52.500տ/տարի**

- **Ածխածնի օքսիդի** համար` ՍԹԿ-ի միջին օրեկա 3 մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **11.447տ/տարի**:

- **Ազոտի օքսիդների** (երկօքսիդի հաշվարկով) համար` ՍԹԿ-ի միջին օրեկանը 0.04 մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **4.080տ /տարի**:

- **Ծծմբային անհիդրիդի** համար` ՍԹԿ-ի միջին օրեկա 0.05 մգ/մ³, իսկ տվյալ նյութի առավելագույն արտանետումը կազմում է **0.186 տ/տարի**:

$$\begin{aligned} \text{ՕՊՕ} &= (2.005 \times 10^9) : 0.15 + (52.500 \times 10^9) : 5.0 + (11.447 \times 10^9) : 3 + (4.080 \times 10^9) : 0,04 \\ &+ (0.186 \times 10^9) : 0.05 = 133.402 \text{մլրդ մ}^3 / \text{տարի} \end{aligned}$$

ՕՊՕ-ն գերազանցում է 2 մլրդ/մ³ շեմը (133.402մլրդ մ³/ տարի), ապա ընկերությունը պետք է մշակի ահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվներ` արտանետման աղբյուրների կամ դրանց խմբերի համար:

**ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղի
գործունեությունից
արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք
վնասի մեծության հաշվարկ**

Համաձայն «Մթնոլորտային օդի պահպանության մասին» օրենքի, բնությանը հասցված վնասի հատուցման հաշվարկը կատարվում է համաձայն «Մթնոլորտի վրա տնտեսական գործունեության հետևանքով առաջացած ազդեցության գնահատման կարգի», հաստատված 21.01.2005թ. թիվ N 91-Ն ՀՀ Կառավարության որոշմամբ «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգավանի մասնաճյուղի կողմից հասցված վնասի մեծության հաշվարկը կատարվում է հետևյալ բանաձևով՝

$$U_2 = \zeta q \cdot \Phi g \cdot \sum P_1 \cdot V_1$$

որտեղ՝

ζq - աղտոտող աղբյուրի շրջապատի գործակիցն է՝ - 4

Φg - փոխանցման գործակիցն է՝ - 1000 դրամ

V_1 – նյութի համեմատական վնասակարության մեծությունն է

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

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

որտեղ՝

q - անշարժ աղբյուրների համար – 1

$S_{ա1}$ - տվյալ նյութի արտանետման քանակն է

***Այգավանի մասնաճյուղի արտանետումներով տնտեսությանը հասցված վնասի
հաշվարկը բերված է աղյուսակում***

Նյութի անվանումը	P_1 տոննա	ζq	Φg դրամ	V_1	U դրամ
Փայտի փոշի	2.0	4	1000	19.6	156800
Ածխածնի օքսիդ	11.447	4	1000	1	45788
Ազոտի օքսիդներ	4.080	4	1000	12,5	204000
Ծծմբային անհիդրիդ	0.186	4	1000	16,5	12276
Ընդամենը					418864

Կախված մասնիկների (մոխիր), էթիլային սպիրտի մթնոլորտ արտանետվող նյութերի համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունները բացակայում են այդ պատճառով տվյալ նյութերը չեն ընդգրկվել հաշվարկում:

**ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ
«ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱՐԱՆ» ՓԲԸ**

Այգավանի մասնաճյուղ

Տեղանքի ռելիեֆի գործակցի հաշվարկը տրվում է՝

$$R = 1 + B (R_m - 1) \text{ բանաձևով}$$

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

Ձեռնարկությունը գտնվում է հարթ տարածքի վրա, աղբյուրի ամենաբարձ խողովակը 15մ է: Մինչև 1կմ հեռավորության վրա ΔH -ը չի գերազանցում 50մ, ուստի՝

$$R = 1$$

ՀՀ ԲՆԱՊԱՀՊԱՆՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ

«ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱՎԱՅՐԻ ՎՐԱ ՆԵՐԳՈՐԾՈՒԹՅԱՆ ՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ»

ՀԱՅԷԿՈՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳ

**ՀՀ ԲՆԱԿԱՎԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈԼՈՐՏԱՅԻՆ ՕՐՆ
ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՑԻԱՆԵՐ**

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

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

Բնակչության քանակը (հազ.)	Որոշված նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիաները (մգ/մ³)			
	Փոշի	Ծծմբի երկօքսիդ	Ազոտի երկօքսիդ	Ածխածնի օքսիդ
50 - 125	0,4	0,05	0,03	1,5
10 - 50	0,3	0,05	0,015	0,8
<10	0,2	0,02	0,008	0,4

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



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

« 29 » 06 2020թ.

№ 08/ԼԱ/ - 125

«Էկոքարիք-աուդիտ» ՍՊԸ տնօրեն
պարոն Ա.Միրզախանյանին

Հարգելի պարոն Միրզախանյան

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

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

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

Տրամադրում եմ բազմամյա կլիմայական հարաչափերն ըստ Արարատ օդերևութաբանական կայանի տվյալների.

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

Քամու ուղղությունների և անոտորի կրկնելիությունը (%)

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

Հարգանքով
Տնօրենի ժ/պ

Լ. Ագիզյան

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

ՕԳՏԱԳՈՐԾՎԱԾ ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

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

ОТЧЕТ

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

Объект: «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՑԱԿԻ ԳՈՂՏԱԴԱՆ» ՓԲԸ Այգիական միւնիսիպալիտետ

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

1.1 Исходные данные для проведения расчета загрязнения атмосферы

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

расчетный год **2023.**

Метеорологические характеристики и коэффициенты:

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

средняя температура наружного воздуха, °C: **25,9**;

коэффициент рельефа: **1.**

Параметры перебора ветров:

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

скорость, м/с: **0,5 - 24 (шаг 0,1).**

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

Количество загрязняющих веществ в расчете - 5 (в том числе твердых - 1; жидких и газообразных - 4), групп суммации - 1. Перечень и коды веществ и групп суммации, участвующих в расчёте загрязнения атмосферы, с указанием класса опасности и предельно-допустимой концентрации (ПДК) либо ориентировочного безопасного уровня воздействия (ОБУВ), приведен в таблице 1.1.1.

Таблица № 1.1.1 - Перечень загрязняющих веществ и групп суммации

Загрязняющее вещество		Класс опасности	Предельно-допустимая концентрация, мг/м³			
код	наименование		максимально-разовая	средне-суточная	ОБУВ	используется в расчете
1	2	3	4	5	6	7
301	Азота диоксид	3	0,2	0,04	-	0,2
330	Сера диоксид	3	0,5	0,05	-	0,5
337	Углерод оксид	4	5	3	-	5
1061	Этанол	4	5	-	-	5
2902	Взвешенные вещества	3	0,5	0,15	-	0,5
6204	Азота диоксид, серы диоксид					1,6

Примечание – Для групп суммации в графах 4-6 ПДК не указывается, а графе 7 приведен коэффициент комбинированного действия.

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

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

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

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	-132,71	55,08	2	Точка в промзоне
2	-51,6	126,5	2	Точка в промзоне
3	-5,9	76,9	2	Точка в промзоне
4	-45,61	13,88	2	Точка в промзоне
5	-88,61	-12,12	2	Точка в промзоне
6	-44,55	161,57	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	33,16	56,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-125,12	-8,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-153,24	103,47	2	Точка на границе ОСЗЗ

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

Таблица № 1.1.4 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585,93	50,04	494,23	50,04	765,805	2	50	-

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 «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱԴԱՆ» ՓԲԸ Լճային մասնաճյուղ Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 January	31 December	-	-
2	+	+	-	01 January	31 December	-	-
3	+	+	-	01 January	31 December	-	-
4	+	+	-	01 January	31 December	-	-
5	+	+	-	01 January	31 December	-	-
6	+	+	-	01 January	31 December	-	-
7	+	+	-	01 January	31 December	-	-

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

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

Таблица № 1.1.6 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диам етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱԴԱՆ» ՓԲԸ Այգյան մասնաճյուղ																
Площадка: 1. Площадка №1																

№ ИЗА	Тип	Высо- та, м	Диам- етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири- на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Цех: 1. Цех №1																
1	1	8	7,2	2	81,43	25	0	0	-	1	5,148	1061	1,471	1	0,041	195,8
2	1	3	5	4	78,54	20	-40	15	-	1	19,067	1061	0,698	1	0,051	141,31
3	1	15	0,72	12,5	5,089	150	1	-25	-	1	2,764					
4	1	2,5	0,15	22	0,389	100	-43	120	-	1	1,716					
5	1	2	0,25	40	1,963	120	-43	170	-	1	14,3					
6	1	3	0,16	30	0,603	130	-63	37.2	-	1	4,576					
7	1	9	0,4	20,6	2,589	20	-40	1	-	1	1,19	2902	0,276	3	0,46	61,06

1.2 Расчет загрязнения по веществу «301. Азота диоксид»

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

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 4 (в том числе: организованных - 4, неорганизованных - нет). Распределение источников по градам высот составляет: 0-10 м – 3; 11-20 м – 1; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,294 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 352).

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 № 8 X=-125,12 Y=-8,78, при направлении ветра 49°, скорости ветра 4,7 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,04 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,008), вклад источников предприятия 0,82.

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

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

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

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.2.2.

Таблица № 1.2.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-132,71	55,08	2	Точка в промзоне
2	-51,6	126,5	2	Точка в промзоне
3	-5,9	76,9	2	Точка в промзоне
4	-45,61	13,88	2	Точка в промзоне
5	-88,61	-12,12	2	Точка в промзоне
6	-44,55	161,57	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	33,16	56,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-125,12	-8,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-153,24	103,47	2	Точка на границе ОСЗЗ

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

Таблица № 1.2.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585,93	50,04	494,23	50,04	765,805	2	50	-

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

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

Таблица № 1.2.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԵՐԵՎԱՆԻ ՇՈՒՅՈՒՄԻ ՓՈԴՐԱԴՐԱՆ» ՓԲԸ Այգյան մասնաճյուղ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
3	1	15	0,72	12,5	5,089	150	-52.9	86.1	-	1	2,764	301	0,169	1	0,063	227,31
4	1	2,5	0,15	22	0,389	100	-43.6	100	-	1	1,716	301	0,01	1	0,148	48,91
5	1	2	0,25	40	1,963	120	-119.7	42.5	-	1	14,3	301	0,009	1	0,057	81,58
6	1	3	0,16	30	0,603	130	-72.1	37.2	-	1	4,576	301	0,106	1	0,81	69,23

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

Таблица № 1.2.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	Высота, м	д.ПДК	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-132,71	55,08	2	0,82	0,164	0,008	0,81	106 ← 4,6	1.1.6	0,81	99
2	Пром.	-51,6	126,5	2	0,76	0,152	0,008	0,75	193 ↑ 5	1.1.6	0,75	98,9
3	Пром.	-5,9	76,9	2	0,8	0,16	0,008	0,8	239 ↗ 4,9	1.1.6	0,8	98,9
4	Пром.	-45,61	13,88	2	0,79	0,158	0,008	0,78	311 ↘ 4,6	1.1.6	0,78	99
5	Пром.	-88,61	-12,12	2	0,9	0,181	0,008	0,9	19 ↓ 4,5	1.1.6	0,8	88,8
6	ОСЗЗ	-44,55	161,57	2	0,67	0,133	0,008	0,66	192 ↑ 5,2	1.1.6	0,64	96,7
7	ОСЗЗ	33,16	56,78	2	0,73	0,146	0,008	0,72	260 → 5,2	1.1.6	0,7	96,7
8	ОСЗЗ	-125,12	-8,78	2	0,83	0,166	0,008	0,82	49 ↙ 4,7	1.1.6	0,81	97,6
9	ОСЗЗ	-153,24	103,47	2	0,72	0,144	0,008	0,71	129 ↖ 5,1	1.1.6	0,71	98,9

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	-585.93	-332.86	0,142	0,0285	0,008	0,134	54 ↙	1,2
2	-535.93	-332.86	0,154	0,031	0,008	0,146	51 ↙	7,6
3	-485.93	-332.86	0,17	0,034	0,008	0,16	47 ↙	7,3
4	-435.93	-332.86	0,186	0,037	0,008	0,178	44 ↙	7,3
5	-385.93	-332.86	0,204	0,041	0,008	0,196	40 ↙	7,2
6	-335.93	-332.86	0,223	0,0445	0,008	0,215	35 ↙	7,1
7	-285.93	-332.86	0,24	0,048	0,008	0,233	30 ↙	7
8	-235.93	-332.86	0,26	0,052	0,008	0,25	24 ↙	6,9
9	-185.93	-332.86	0,27	0,055	0,008	0,265	17 ↓	6,8
10	-135.93	-332.86	0,28	0,056	0,008	0,273	10 ↓	6,8
11	-85.93	-332.86	0,28	0,056	0,008	0,274	2 ↓	6,8
12	-35.93	-332.86	0,28	0,056	0,008	0,27	355 ↓	6,8
13	14.07	-332.86	0,267	0,053	0,008	0,26	347 ↓	7
14	64.07	-332.86	0,25	0,05	0,008	0,244	340 ↓	7,1
15	114.07	-332.86	0,236	0,047	0,008	0,23	334 ↘	7,1
16	164.07	-332.86	0,218	0,0435	0,008	0,21	328 ↘	7,3
17	214.07	-332.86	0,2	0,04	0,008	0,192	323 ↘	7,4
18	264.07	-332.86	0,183	0,0366	0,008	0,175	319 ↘	7,4
19	314.07	-332.86	0,168	0,0335	0,008	0,16	315 ↘	1,3
20	364.07	-332.86	0,157	0,0314	0,008	0,15	311 ↘	1,3
21	414.07	-332.86	0,147	0,0294	0,008	0,14	308 ↘	1,2
22	464.07	-332.86	0,138	0,0276	0,008	0,13	306 ↘	1,2
23	-585.93	-282.86	0,15	0,03	0,008	0,142	57 ↙	7,5
24	-535.93	-282.86	0,165	0,033	0,008	0,157	55 ↙	7,5
25	-485.93	-282.86	0,183	0,0365	0,008	0,175	51 ↙	7,2
26	-435.93	-282.86	0,203	0,041	0,008	0,195	48 ↙	7,2
27	-385.93	-282.86	0,226	0,045	0,008	0,22	44 ↙	7,1
28	-335.93	-282.86	0,25	0,05	0,008	0,24	39 ↙	6,9
29	-285.93	-282.86	0,275	0,055	0,008	0,267	33 ↙	6,8
30	-235.93	-282.86	0,3	0,06	0,008	0,29	27 ↙	6,7
31	-185.93	-282.86	0,32	0,064	0,008	0,31	20 ↓	6,6
32	-135.93	-282.86	0,33	0,066	0,008	0,324	11 ↓	6,5
33	-85.93	-282.86	0,335	0,067	0,008	0,33	3 ↓	6,5
34	-35.93	-282.86	0,33	0,065	0,008	0,32	354 ↓	6,6
35	14.07	-282.86	0,31	0,062	0,008	0,3	346 ↓	6,7
36	64.07	-282.86	0,25	0,05	0,008	0,24	338 ↓	1,8
37	114.07	-282.86	0,266	0,053	0,008	0,26	330 ↘	7,1
38	164.07	-282.86	0,243	0,049	0,008	0,235	324 ↘	7,2
39	214.07	-282.86	0,22	0,044	0,008	0,213	319 ↘	7,3
40	264.07	-282.86	0,2	0,04	0,008	0,19	314 ↘	7,5
41	314.07	-282.86	0,18	0,036	0,008	0,173	311 ↘	7,4
42	364.07	-282.86	0,166	0,033	0,008	0,158	307 ↘	1,3
43	414.07	-282.86	0,155	0,031	0,008	0,147	304 ↘	1,3
44	464.07	-282.86	0,144	0,029	0,008	0,136	302 ↘	1,2
45	-585.93	-232.86	0,158	0,0316	0,008	0,15	61 ↙	7,4
46	-535.93	-232.86	0,176	0,035	0,008	0,168	59 ↙	7,4
47	-485.93	-232.86	0,197	0,0394	0,008	0,19	56 ↙	7,2
48	-435.93	-232.86	0,22	0,044	0,008	0,21	53 ↙	7,2
49	-385.93	-232.86	0,25	0,05	0,008	0,24	48 ↙	6,9
50	-335.93	-232.86	0,28	0,056	0,008	0,27	44 ↙	6,8
51	-285.93	-232.86	0,314	0,063	0,008	0,306	38 ↙	6,7
52	-235.93	-232.86	0,35	0,07	0,008	0,34	31 ↙	6,5
53	-185.93	-232.86	0,38	0,076	0,008	0,37	23 ↙	6,3
54	-135.93	-232.86	0,4	0,08	0,008	0,39	13 ↓	6,2
55	-85.93	-232.86	0,4	0,08	0,008	0,394	3 ↓	6,2
56	-35.93	-232.86	0,39	0,078	0,008	0,38	353 ↓	6,2
57	14.07	-232.86	0,365	0,073	0,008	0,36	343 ↓	6,4
58	64.07	-232.86	0,335	0,067	0,008	0,33	334 ↘	6,6
59	114.07	-232.86	0,303	0,061	0,008	0,295	326 ↘	6,9
60	164.07	-232.86	0,27	0,054	0,008	0,264	319 ↘	7,1
61	214.07	-232.86	0,244	0,049	0,008	0,236	314 ↘	7,2
62	264.07	-232.86	0,218	0,0435	0,008	0,21	310 ↘	7,3
63	314.07	-232.86	0,195	0,039	0,008	0,187	306 ↘	7,4

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
64	364.07	-232.86	0,176	0,035	0,008	0,168	303 ↘	7,5
65	414.07	-232.86	0,162	0,0324	0,008	0,154	300 ↘	1,3
66	464.07	-232.86	0,15	0,03	0,008	0,142	298 ↘	1,3
67	-585.93	-182.86	0,16	0,032	0,008	0,153	66 ↙	1,3
68	-535.93	-182.86	0,186	0,037	0,008	0,178	64 ↙	7,4
69	-485.93	-182.86	0,21	0,042	0,008	0,2	61 ↙	7,2
70	-435.93	-182.86	0,24	0,048	0,008	0,23	58 ↙	7,1
71	-385.93	-182.86	0,27	0,054	0,008	0,264	54 ↙	6,9
72	-335.93	-182.86	0,31	0,062	0,008	0,3	49 ↙	6,7
73	-285.93	-182.86	0,354	0,071	0,008	0,346	43 ↙	6,4
74	-235.93	-182.86	0,4	0,081	0,008	0,396	36 ↙	6,2
75	-185.93	-182.86	0,45	0,09	0,008	0,44	27 ↙	5,9
76	-135.93	-182.86	0,48	0,097	0,008	0,48	16 ↓	5,8
77	-85.93	-182.86	0,49	0,098	0,008	0,48	4 ↓	5,8
78	-35.93	-182.86	0,47	0,093	0,008	0,46	351 ↓	5,9
79	14.07	-182.86	0,43	0,086	0,008	0,42	339 ↓	6,2
80	64.07	-182.86	0,39	0,077	0,008	0,38	329 ↘	6,4
81	114.07	-182.86	0,344	0,069	0,008	0,336	320 ↘	6,7
82	164.07	-182.86	0,303	0,061	0,008	0,295	313 ↘	7
83	214.07	-182.86	0,24	0,048	0,008	0,23	309 ↘	1,7
84	264.07	-182.86	0,236	0,047	0,008	0,23	304 ↘	7,3
85	314.07	-182.86	0,21	0,042	0,008	0,2	301 ↘	7,3
86	364.07	-182.86	0,186	0,037	0,008	0,18	298 ↘	7,4
87	414.07	-182.86	0,17	0,034	0,008	0,16	296 ↘	1,3
88	464.07	-182.86	0,156	0,031	0,008	0,148	293 ↘	1,3
89	-585.93	-132.86	0,172	0,0344	0,008	0,164	71 ←	7,5
90	-535.93	-132.86	0,194	0,039	0,008	0,186	69 ←	7,3
91	-485.93	-132.86	0,22	0,044	0,008	0,213	67 ↙	7,2
92	-435.93	-132.86	0,254	0,051	0,008	0,246	64 ↙	7
93	-385.93	-132.86	0,29	0,058	0,008	0,284	61 ↙	6,9
94	-335.93	-132.86	0,34	0,068	0,008	0,33	56 ↙	6,6
95	-285.93	-132.86	0,395	0,079	0,008	0,39	51 ↙	6,3
96	-235.93	-132.86	0,46	0,092	0,008	0,45	43 ↙	5,9
97	-185.93	-132.86	0,53	0,106	0,008	0,52	33 ↙	5,6
98	-135.93	-132.86	0,59	0,118	0,008	0,58	21 ↓	5,4
99	-85.93	-132.86	0,6	0,12	0,008	0,59	5 ↓	5,4
100	-35.93	-132.86	0,56	0,111	0,008	0,55	348 ↓	5,3
101	14.07	-132.86	0,51	0,101	0,008	0,5	333 ↘	5,9
102	64.07	-132.86	0,45	0,09	0,008	0,44	321 ↘	6,2
103	114.07	-132.86	0,39	0,078	0,008	0,38	313 ↘	6,5
104	164.07	-132.86	0,34	0,068	0,008	0,33	306 ↘	6,8
105	214.07	-132.86	0,29	0,058	0,008	0,284	301 ↘	7
106	264.07	-132.86	0,253	0,051	0,008	0,245	298 ↘	7,1
107	314.07	-132.86	0,22	0,044	0,008	0,214	295 ↘	7,3
108	364.07	-132.86	0,19	0,038	0,008	0,183	293 ↘	1,4
109	414.07	-132.86	0,175	0,035	0,008	0,167	291 →	1,4
110	464.07	-132.86	0,16	0,032	0,008	0,153	289 →	1,3
111	-585.93	-82.86	0,177	0,0354	0,008	0,17	76 ←	7,4
112	-535.93	-82.86	0,2	0,04	0,008	0,193	74 ←	7,2
113	-485.93	-82.86	0,23	0,046	0,008	0,22	73 ←	7,2
114	-435.93	-82.86	0,266	0,053	0,008	0,26	71 ←	7,1
115	-385.93	-82.86	0,31	0,062	0,008	0,3	68 ←	6,8
116	-335.93	-82.86	0,36	0,073	0,008	0,355	65 ↙	6,4
117	-285.93	-82.86	0,43	0,086	0,008	0,42	60 ↙	6,2
118	-235.93	-82.86	0,51	0,102	0,008	0,5	53 ↙	5,8
119	-185.93	-82.86	0,61	0,122	0,008	0,6	43 ↙	5,4
120	-135.93	-82.86	0,72	0,143	0,008	0,71	28 ↙	5
121	-85.93	-82.86	0,73	0,147	0,008	0,73	7 ↓	4,8
122	-35.93	-82.86	0,67	0,133	0,008	0,66	343 ↓	5,3
123	14.07	-82.86	0,6	0,12	0,008	0,59	324 ↘	5,5
124	64.07	-82.86	0,52	0,104	0,008	0,51	311 ↘	5,9
125	114.07	-82.86	0,44	0,089	0,008	0,435	303 ↘	6,3
126	164.07	-82.86	0,37	0,074	0,008	0,364	297 ↘	6,6
127	214.07	-82.86	0,267	0,053	0,008	0,26	295 ↘	1,8
128	264.07	-82.86	0,27	0,054	0,008	0,26	290 →	7,2

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
129	314.07	-82.86	0,234	0,047	0,008	0,226	288 →	7,3
130	364.07	-82.86	0,205	0,041	0,008	0,197	286 →	7,5
131	414.07	-82.86	0,18	0,036	0,008	0,173	285 →	7,4
132	464.07	-82.86	0,165	0,033	0,008	0,157	284 →	1,3
133	-585.93	-32.86	0,173	0,035	0,008	0,165	81 ←	1,4
134	-535.93	-32.86	0,204	0,041	0,008	0,196	80 ←	6,4
135	-485.93	-32.86	0,235	0,047	0,008	0,227	79 ←	7,1
136	-435.93	-32.86	0,274	0,055	0,008	0,266	78 ←	7
137	-385.93	-32.86	0,32	0,064	0,008	0,31	76 ←	6,8
138	-335.93	-32.86	0,38	0,076	0,008	0,37	74 ←	6,6
139	-285.93	-32.86	0,45	0,091	0,008	0,445	71 ←	6,2
140	-235.93	-32.86	0,54	0,108	0,008	0,53	66 ↙	5,8
141	-185.93	-32.86	0,65	0,13	0,008	0,64	58 ↙	5,3
142	-135.93	-32.86	0,8	0,159	0,008	0,79	42 ↙	4,5
143	-85.93	-32.86	0,88	0,176	0,008	0,87	12 ↓	4,5
144	-35.93	-32.86	0,8	0,159	0,008	0,79	333 ↘	4,9
145	14.07	-32.86	0,71	0,142	0,008	0,7	309 ↘	5,2
146	64.07	-32.86	0,6	0,12	0,008	0,59	297 ↘	5,7
147	114.07	-32.86	0,49	0,098	0,008	0,48	291 →	6,1
148	164.07	-32.86	0,4	0,08	0,008	0,39	287 →	6,5
149	214.07	-32.86	0,333	0,067	0,008	0,325	284 →	6,8
150	264.07	-32.86	0,28	0,056	0,008	0,274	282 →	7,1
151	314.07	-32.86	0,243	0,049	0,008	0,235	281 →	7,2
152	364.07	-32.86	0,21	0,042	0,008	0,204	280 →	7,3
153	414.07	-32.86	0,186	0,037	0,008	0,178	279 →	7,5
154	464.07	-32.86	0,167	0,0335	0,008	0,16	279 →	1,3
155	-585.93	17.14	0,18	0,036	0,008	0,173	87 ←	7,5
156	-535.93	17.14	0,206	0,041	0,008	0,198	86 ←	7,2
157	-485.93	17.14	0,237	0,047	0,008	0,23	86 ←	7,2
158	-435.93	17.14	0,276	0,055	0,008	0,27	86 ←	7,1
159	-385.93	17.14	0,324	0,065	0,008	0,316	86 ←	7
160	-335.93	17.14	0,39	0,078	0,008	0,38	85 ←	6,7
161	-285.93	17.14	0,47	0,094	0,008	0,46	84 ←	6,3
162	-235.93	17.14	0,57	0,114	0,008	0,56	83 ←	5,9
163	-185.93	17.14	0,7	0,139	0,008	0,69	80 ←	5,2
164	-135.93	17.14	0,82	0,164	0,008	0,81	73 ←	4,6
165	-85.93	17.14	0,81	0,162	0,008	0,8	34 ↙	4,5
166	-35.93	17.14	0,8	0,161	0,008	0,8	299 ↘	4,6
167	14.07	17.14	0,79	0,158	0,008	0,78	283 →	5,1
168	64.07	17.14	0,65	0,129	0,008	0,64	278 →	5,5
169	114.07	17.14	0,52	0,104	0,008	0,51	276 →	6
170	164.07	17.14	0,42	0,084	0,008	0,41	275 →	6,4
171	214.07	17.14	0,34	0,069	0,008	0,335	274 →	6,8
172	264.07	17.14	0,29	0,058	0,008	0,28	274 →	7
173	314.07	17.14	0,25	0,05	0,008	0,24	274 →	7,1
174	364.07	17.14	0,216	0,043	0,008	0,21	274 →	7,2
175	414.07	17.14	0,19	0,038	0,008	0,18	274 →	7,2
176	464.07	17.14	0,17	0,034	0,008	0,16	273 →	1,3
177	-585.93	67.14	0,18	0,036	0,008	0,17	92 ←	7,4
178	-535.93	67.14	0,204	0,041	0,008	0,196	93 ←	7,5
179	-485.93	67.14	0,234	0,047	0,008	0,226	93 ←	7,3
180	-435.93	67.14	0,27	0,054	0,008	0,264	94 ←	7,2
181	-385.93	67.14	0,267	0,053	0,008	0,26	94 ←	1,8
182	-335.93	67.14	0,38	0,077	0,008	0,375	96 ←	6,8
183	-285.93	67.14	0,47	0,093	0,008	0,46	98 ←	6,4
184	-235.93	67.14	0,57	0,114	0,008	0,56	100 ←	6
185	-185.93	67.14	0,7	0,139	0,008	0,69	105 ←	5,4
186	-135.93	67.14	0,82	0,164	0,008	0,81	115 ↖	4,8
187	-85.93	67.14	0,78	0,157	0,008	0,78	155 ↖	4,6
188	-35.93	67.14	0,81	0,162	0,008	0,8	230 ↗	4,6
189	14.07	67.14	0,77	0,154	0,008	0,76	251 →	5,1
190	64.07	67.14	0,64	0,127	0,008	0,63	258 →	5,5
191	114.07	67.14	0,51	0,103	0,008	0,51	261 →	6
192	164.07	67.14	0,42	0,083	0,008	0,41	263 →	6,4
193	214.07	67.14	0,29	0,058	0,008	0,28	266 →	1,9

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
194	264.07	67.14	0,29	0,058	0,008	0,28	266 →	6,8
195	314.07	67.14	0,25	0,05	0,008	0,24	267 →	7
196	364.07	67.14	0,217	0,043	0,008	0,21	267 →	7,2
197	414.07	67.14	0,19	0,038	0,008	0,183	268 →	7,1
198	464.07	67.14	0,17	0,034	0,008	0,16	268 →	1,4
199	-585.93	117.14	0,176	0,035	0,008	0,168	98 ←	7,6
200	-535.93	117.14	0,2	0,04	0,008	0,19	99 ←	7,5
201	-485.93	117.14	0,23	0,046	0,008	0,22	100 ←	7,4
202	-435.93	117.14	0,263	0,053	0,008	0,255	102 ←	7,3
203	-385.93	117.14	0,31	0,062	0,008	0,3	104 ←	7,1
204	-335.93	117.14	0,36	0,073	0,008	0,355	107 ←	6,9
205	-285.93	117.14	0,435	0,087	0,008	0,43	111 ←	6,5
206	-235.93	117.14	0,52	0,105	0,008	0,51	116 ↖	6
207	-185.93	117.14	0,62	0,125	0,008	0,61	125 ↖	5,5
208	-135.93	117.14	0,73	0,145	0,008	0,72	141 ↖	5,1
209	-85.93	117.14	0,79	0,158	0,008	0,78	170 ↑	4,9
210	-35.93	117.14	0,85	0,171	0,008	0,85	204 ↗	4,5
211	14.07	117.14	0,68	0,137	0,008	0,68	227 ↗	5,2
212	64.07	117.14	0,58	0,116	0,008	0,57	240 ↗	5,7
213	114.07	117.14	0,48	0,096	0,008	0,47	247 ↗	6,1
214	164.07	117.14	0,4	0,08	0,008	0,39	252 →	6,4
215	214.07	117.14	0,336	0,067	0,008	0,33	255 →	6,7
216	264.07	117.14	0,286	0,057	0,008	0,28	258 →	6,7
217	314.07	117.14	0,247	0,049	0,008	0,24	259 →	7,1
218	364.07	117.14	0,216	0,043	0,008	0,21	261 →	7
219	414.07	117.14	0,19	0,038	0,008	0,182	262 →	7,1
220	464.07	117.14	0,17	0,034	0,008	0,16	263 →	1,3
221	-585.93	167.14	0,17	0,034	0,008	0,163	103 ←	7,5
222	-535.93	167.14	0,193	0,0385	0,008	0,185	105 ←	7,6
223	-485.93	167.14	0,22	0,044	0,008	0,21	107 ←	7,5
224	-435.93	167.14	0,25	0,05	0,008	0,24	109 ←	7,4
225	-385.93	167.14	0,25	0,05	0,008	0,24	111 ←	1,7
226	-335.93	167.14	0,336	0,067	0,008	0,33	116 ↖	7
227	-285.93	167.14	0,39	0,078	0,008	0,384	121 ↖	6,6
228	-235.93	167.14	0,46	0,092	0,008	0,45	129 ↖	6,2
229	-185.93	167.14	0,53	0,107	0,008	0,53	139 ↖	5,8
230	-135.93	167.14	0,6	0,121	0,008	0,6	154 ↖	5,5
231	-85.93	167.14	0,65	0,129	0,008	0,64	174 ↑	5,4
232	-35.93	167.14	0,67	0,134	0,008	0,66	195 ↑	4,4
233	14.07	167.14	0,63	0,125	0,008	0,62	214 ↗	4,4
234	64.07	167.14	0,52	0,103	0,008	0,51	227 ↗	5,8
235	114.07	167.14	0,44	0,088	0,008	0,43	236 ↗	6,1
236	164.07	167.14	0,38	0,075	0,008	0,37	242 ↗	6,4
237	214.07	167.14	0,32	0,065	0,008	0,315	247 ↗	6,5
238	264.07	167.14	0,28	0,056	0,008	0,27	250 →	6,7
239	314.07	167.14	0,24	0,048	0,008	0,234	253 →	6,8
240	364.07	167.14	0,21	0,042	0,008	0,204	255 →	6,9
241	414.07	167.14	0,187	0,0374	0,008	0,18	256 →	7,1
242	464.07	167.14	0,166	0,033	0,008	0,158	258 →	1,3
243	-585.93	217.14	0,166	0,033	0,008	0,158	108 ←	1,3
244	-535.93	217.14	0,18	0,036	0,008	0,173	110 ←	1,4
245	-485.93	217.14	0,207	0,0415	0,008	0,2	113 ↖	7,6
246	-435.93	217.14	0,235	0,047	0,008	0,227	116 ↖	7,5
247	-385.93	217.14	0,267	0,053	0,008	0,26	119 ↖	7,2
248	-335.93	217.14	0,305	0,061	0,008	0,297	124 ↖	7,1
249	-285.93	217.14	0,35	0,07	0,008	0,34	130 ↖	6,8
250	-235.93	217.14	0,4	0,079	0,008	0,39	138 ↖	6,5
251	-185.93	217.14	0,45	0,089	0,008	0,44	148 ↖	6,2
252	-135.93	217.14	0,49	0,098	0,008	0,48	160 ↑	5,9
253	-85.93	217.14	0,52	0,104	0,008	0,51	175 ↑	5,8
254	-35.93	217.14	0,56	0,111	0,008	0,55	191 ↑	5,4
255	14.07	217.14	0,56	0,113	0,008	0,55	206 ↗	4,4
256	64.07	217.14	0,49	0,097	0,008	0,48	218 ↗	5,6
257	114.07	217.14	0,414	0,083	0,008	0,41	227 ↗	5,9
258	164.07	217.14	0,35	0,069	0,008	0,34	234 ↗	4,3

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
259	214.07	217.14	0,31	0,062	0,008	0,3	239 ↗	6,4
260	264.07	217.14	0,27	0,054	0,008	0,26	243 ↗	6,7
261	314.07	217.14	0,234	0,047	0,008	0,226	246 ↗	6,9
262	364.07	217.14	0,196	0,039	0,008	0,188	249 →	1,5
263	414.07	217.14	0,178	0,0356	0,008	0,17	251 →	1,4
264	464.07	217.14	0,163	0,0326	0,008	0,155	253 →	1,3
265	-585.93	267.14	0,16	0,032	0,008	0,153	113 ↖	1,3
266	-535.93	267.14	0,175	0,035	0,008	0,167	115 ↖	7,4
267	-485.93	267.14	0,195	0,039	0,008	0,187	118 ↖	7,5
268	-435.93	267.14	0,22	0,044	0,008	0,21	122 ↖	7,6
269	-385.93	267.14	0,225	0,045	0,008	0,217	125 ↖	1,6
270	-335.93	267.14	0,275	0,055	0,008	0,267	131 ↖	7,2
271	-285.93	267.14	0,31	0,062	0,008	0,3	137 ↖	7
272	-235.93	267.14	0,34	0,069	0,008	0,335	144 ↖	6,7
273	-185.93	267.14	0,38	0,075	0,008	0,37	153 ↖	6,5
274	-135.93	267.14	0,41	0,082	0,008	0,4	164 ↑	6,2
275	-85.93	267.14	0,44	0,087	0,008	0,43	176 ↑	6
276	-35.93	267.14	0,47	0,093	0,008	0,46	188 ↑	5,6
277	14.07	267.14	0,47	0,094	0,008	0,46	200 ↑	5,5
278	64.07	267.14	0,43	0,086	0,008	0,42	211 ↗	5,7
279	114.07	267.14	0,38	0,076	0,008	0,37	220 ↗	5,9
280	164.07	267.14	0,33	0,066	0,008	0,324	227 ↗	6,2
281	214.07	267.14	0,29	0,058	0,008	0,28	232 ↗	6,4
282	264.07	267.14	0,254	0,051	0,008	0,246	237 ↗	6,6
283	314.07	267.14	0,223	0,0445	0,008	0,215	240 ↗	6,9
284	364.07	267.14	0,197	0,0394	0,008	0,19	243 ↗	7
285	414.07	267.14	0,176	0,035	0,008	0,168	246 ↗	6,9
286	464.07	267.14	0,158	0,0317	0,008	0,15	248 →	1,3
287	-585.93	317.14	0,155	0,031	0,008	0,147	117 ↖	1,3
288	-535.93	317.14	0,167	0,0334	0,008	0,16	120 ↖	1,3
289	-485.93	317.14	0,183	0,0366	0,008	0,175	123 ↖	7,8
290	-435.93	317.14	0,202	0,0404	0,008	0,194	127 ↖	7,5
291	-385.93	317.14	0,224	0,045	0,008	0,216	131 ↖	7,4
292	-335.93	317.14	0,25	0,05	0,008	0,24	136 ↖	7,3
293	-285.93	317.14	0,25	0,05	0,008	0,24	141 ↖	1,7
294	-235.93	317.14	0,3	0,06	0,008	0,29	149 ↖	6,8
295	-185.93	317.14	0,325	0,065	0,008	0,32	157 ↖	6,6
296	-135.93	317.14	0,35	0,07	0,008	0,34	167 ↑	6,4
297	-85.93	317.14	0,37	0,075	0,008	0,365	176 ↑	6
298	-35.93	317.14	0,39	0,078	0,008	0,38	187 ↑	5,9
299	14.07	317.14	0,39	0,079	0,008	0,385	197 ↑	5,8
300	64.07	317.14	0,37	0,074	0,008	0,36	206 ↗	5,9
301	114.07	317.14	0,34	0,067	0,008	0,33	214 ↗	6,1
302	164.07	317.14	0,3	0,06	0,008	0,293	221 ↗	6,2
303	214.07	317.14	0,267	0,053	0,008	0,26	227 ↗	6,5
304	264.07	317.14	0,236	0,047	0,008	0,23	231 ↗	6,7
305	314.07	317.14	0,21	0,042	0,008	0,2	235 ↗	6,8
306	364.07	317.14	0,187	0,0374	0,008	0,18	238 ↗	7
307	414.07	317.14	0,168	0,0336	0,008	0,16	241 ↗	7
308	464.07	317.14	0,153	0,0306	0,008	0,145	243 ↗	1,3
309	-585.93	367.14	0,148	0,0296	0,008	0,14	122 ↖	1,3
310	-535.93	367.14	0,16	0,032	0,008	0,15	124 ↖	1,3
311	-485.93	367.14	0,17	0,034	0,008	0,163	127 ↖	1,4
312	-435.93	367.14	0,187	0,0374	0,008	0,18	131 ↖	7,4
313	-385.93	367.14	0,205	0,041	0,008	0,197	136 ↖	7,5
314	-335.93	367.14	0,212	0,0425	0,008	0,204	140 ↖	1,5
315	-285.93	367.14	0,244	0,049	0,008	0,236	146 ↖	7,1
316	-235.93	367.14	0,265	0,053	0,008	0,257	153 ↖	6,9
317	-185.93	367.14	0,285	0,057	0,008	0,28	160 ↑	6,7
318	-135.93	367.14	0,304	0,061	0,008	0,296	168 ↑	6,5
319	-85.93	367.14	0,32	0,064	0,008	0,31	177 ↑	6,3
320	-35.93	367.14	0,33	0,066	0,008	0,32	186 ↑	6,2
321	14.07	367.14	0,33	0,066	0,008	0,32	194 ↑	6,1
322	64.07	367.14	0,317	0,063	0,008	0,31	203 ↗	6,1
323	114.07	367.14	0,295	0,059	0,008	0,287	210 ↗	6,3

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
324	164.07	367.14	0,27	0,054	0,008	0,26	216 ↗	6,5
325	214.07	367.14	0,24	0,048	0,008	0,234	222 ↗	6,5
326	264.07	367.14	0,217	0,043	0,008	0,21	227 ↗	6,6
327	314.07	367.14	0,195	0,039	0,008	0,187	231 ↗	6,7
328	364.07	367.14	0,17	0,034	0,008	0,163	234 ↗	1,4
329	414.07	367.14	0,16	0,032	0,008	0,15	237 ↗	6,9
330	464.07	367.14	0,147	0,0294	0,008	0,14	239 ↗	1,3
331	-585.93	417.14	0,142	0,0284	0,008	0,134	125 ↖	1,2
332	-535.93	417.14	0,15	0,03	0,008	0,144	128 ↖	1,3
333	-485.93	417.14	0,162	0,0324	0,008	0,154	131 ↖	1,3
334	-435.93	417.14	0,173	0,0346	0,008	0,165	135 ↖	1,4
335	-385.93	417.14	0,187	0,0374	0,008	0,18	139 ↖	7,3
336	-335.93	417.14	0,203	0,0406	0,008	0,195	144 ↖	7,2
337	-285.93	417.14	0,22	0,044	0,008	0,21	150 ↖	7,2
338	-235.93	417.14	0,235	0,047	0,008	0,227	156 ↖	7,1
339	-185.93	417.14	0,25	0,05	0,008	0,243	162 ↑	6,8
340	-135.93	417.14	0,24	0,048	0,008	0,233	169 ↑	1,7
341	-85.93	417.14	0,277	0,055	0,008	0,27	177 ↑	6,6
342	-35.93	417.14	0,28	0,056	0,008	0,274	185 ↑	6,1
343	14.07	417.14	0,28	0,056	0,008	0,27	193 ↑	6,5
344	64.07	417.14	0,27	0,054	0,008	0,264	200 ↑	6,4
345	114.07	417.14	0,256	0,051	0,008	0,25	206 ↗	6,5
346	164.07	417.14	0,237	0,0475	0,008	0,23	212 ↗	6,6
347	214.07	417.14	0,2	0,04	0,008	0,19	218 ↗	1,5
348	264.07	417.14	0,2	0,04	0,008	0,19	222 ↗	6,8
349	314.07	417.14	0,18	0,036	0,008	0,173	226 ↗	6,9
350	364.07	417.14	0,165	0,033	0,008	0,157	230 ↗	6,8
351	414.07	417.14	0,15	0,03	0,008	0,143	233 ↗	1,3
352	464.07	417.14	0,14	0,028	0,008	0,133	235 ↗	1,2

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

301. Азота диоксид

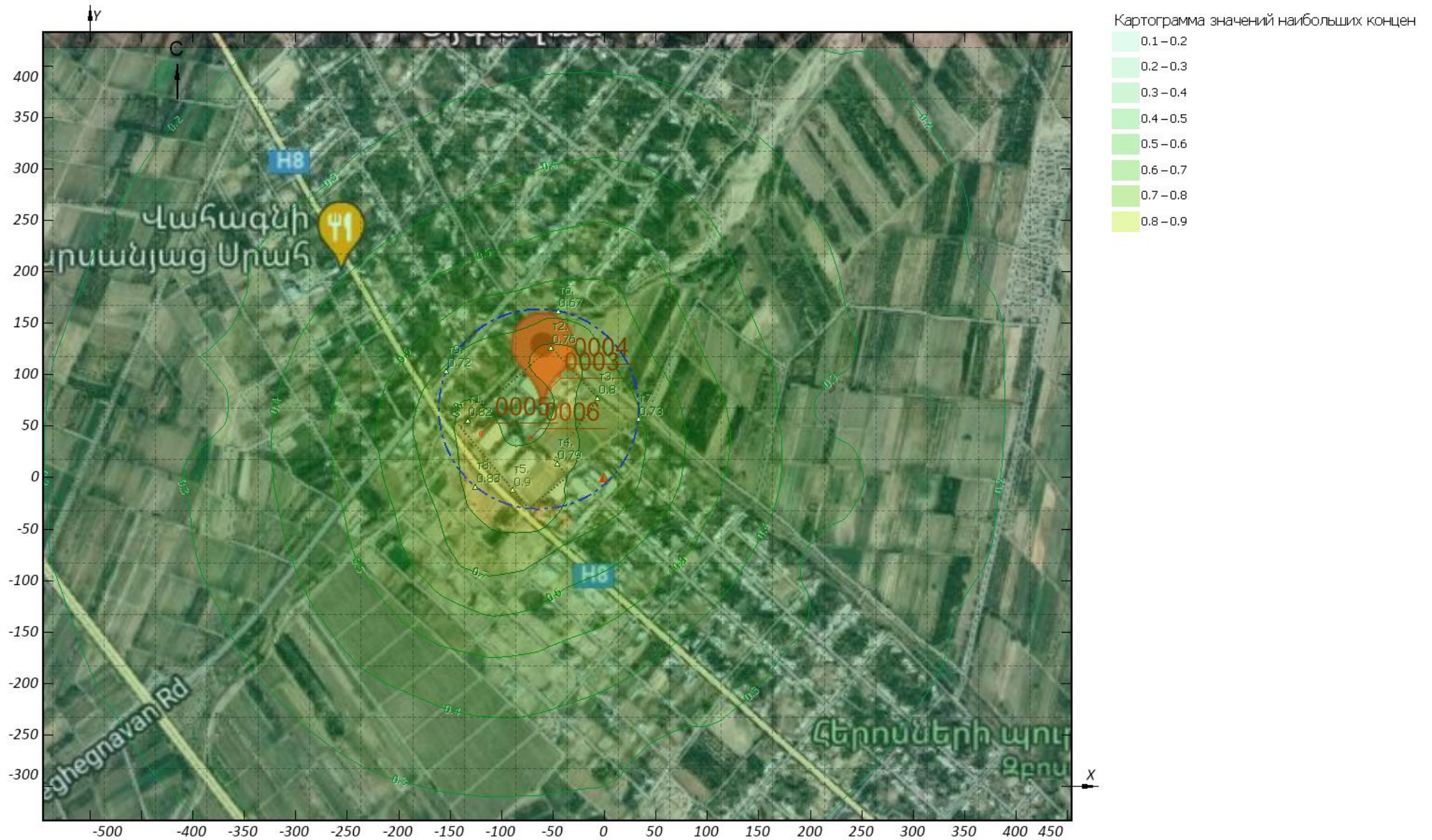


Рисунок 1.2.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:5000

1.3 Расчет загрязнения по веществу «330. Сера диоксид»

Полное наименование вещества с кодом 330 – Сера диоксид (Ангидрид сернистый). 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 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 0,103 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 352).

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

- на границе СЗЗ **0,32**, которая достигается в точке № 8 X=-125,12 Y=-8,78, при направлении ветра 49°, скорости ветра 4,8 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,04 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,008), вклад источников предприятия 0,315.

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

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

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м³				
					скорость ветра, м/с				
	X	Y	код	наименование	0 – 2	3 – u*			
						направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	330	Сера диоксид	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02

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	-132,71	55,08	2	Точка в промзоне
2	-51,6	126,5	2	Точка в промзоне
3	-5,9	76,9	2	Точка в промзоне
4	-45,61	13,88	2	Точка в промзоне
5	-88,61	-12,12	2	Точка в промзоне
6	-44,55	161,57	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	33,16	56,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-125,12	-8,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-153,24	103,47	2	Точка на границе ОСЗЗ

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				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	-585,93	50,04	494,23	50,04	765,805	2	50	-

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

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԵՐԵՎԱՆԻ ՇՈՒՅՈՒՆԻ ՓՈԴՐԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգյան մասնաճյուղ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
6	1	3	0,16	30	0,603	130	-72.1	37.2	-	1	4,576	330	0,103	1	0,316	69,23

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 предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	Высота, м	д.ПДК	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-132,71	55,08	2	0,32	0,161	0,008	0,315	106 ← 4,6	1.1.6	0,315	97,5
2	Пром.	-51,6	126,5	2	0,3	0,15	0,008	0,29	193 ↑ 5	1.1.6	0,29	97,3
3	Пром.	-5,9	76,9	2	0,316	0,158	0,008	0,31	239 ↗ 4,9	1.1.6	0,31	97,5
4	Пром.	-45,61	13,88	2	0,31	0,156	0,008	0,3	311 ↘ 4,6	1.1.6	0,303	97,4
5	Пром.	-88,61	-12,12	2	0,32	0,16	0,008	0,31	19 ↓ 4,6	1.1.6	0,31	97,5
6	ОСЗЗ	-44,55	161,57	2	0,26	0,129	0,008	0,25	192 ↑ 5,3	1.1.6	0,25	96,9
7	ОСЗЗ	33,16	56,78	2	0,28	0,141	0,008	0,274	259 → 5,1	1.1.6	0,274	97,2
8	ОСЗЗ	-125,12	-8,78	2	0,32	0,162	0,008	0,315	49 ↙ 4,8	1.1.6	0,315	97,5
9	ОСЗЗ	-153,24	103,47	2	0,285	0,142	0,008	0,277	129 ↖ 5,1	1.1.6	0,277	97,2

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	
	X	Y	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585.93	-332.86	0,064	0,032	0,024	0,04	54 ↙	1,2
2	-535.93	-332.86	0,066	0,033	0,023	0,044	51 ↙	1,2
3	-485.93	-332.86	0,068	0,034	0,021	0,047	48 ↙	1,2

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
4	-435.93	-332.86	0,071	0,0354	0,019	0,051	45 ↙	10
5	-385.93	-332.86	0,074	0,037	0,017	0,057	40 ↙	9,4
6	-335.93	-332.86	0,078	0,039	0,015	0,063	35 ↙	9
7	-285.93	-332.86	0,082	0,041	0,012	0,07	30 ↙	8,6
8	-235.93	-332.86	0,085	0,043	0,01	0,076	24 ↙	8,3
9	-185.93	-332.86	0,089	0,044	0,008	0,08	17 ↓	8,1
10	-135.93	-332.86	0,092	0,046	0,008	0,084	10 ↓	8
11	-85.93	-332.86	0,094	0,047	0,008	0,086	2 ↓	7,9
12	-35.93	-332.86	0,093	0,047	0,008	0,085	354 ↓	7,9
13	14.07	-332.86	0,09	0,045	0,008	0,083	347 ↓	8
14	64.07	-332.86	0,087	0,0435	0,009	0,078	340 ↓	8,2
15	114.07	-332.86	0,084	0,042	0,011	0,073	333 ↘	8,4
16	164.07	-332.86	0,08	0,04	0,013	0,067	327 ↘	8,8
17	214.07	-332.86	0,076	0,038	0,016	0,061	322 ↘	9,1
18	264.07	-332.86	0,073	0,0364	0,018	0,055	318 ↘	9,6
19	314.07	-332.86	0,07	0,035	0,02	0,049	314 ↘	10,2
20	364.07	-332.86	0,067	0,0336	0,022	0,045	310 ↘	1,2
21	414.07	-332.86	0,065	0,0326	0,023	0,042	307 ↘	1,2
22	464.07	-332.86	0,064	0,032	0,024	0,039	305 ↘	1,2
23	-585.93	-282.86	0,066	0,033	0,023	0,043	58 ↙	1,2
24	-535.93	-282.86	0,068	0,034	0,022	0,046	55 ↙	1,2
25	-485.93	-282.86	0,07	0,035	0,02	0,051	52 ↙	10
26	-435.93	-282.86	0,074	0,037	0,017	0,057	49 ↙	9,4
27	-385.93	-282.86	0,079	0,039	0,014	0,065	44 ↙	8,9
28	-335.93	-282.86	0,084	0,042	0,011	0,073	39 ↙	8,4
29	-285.93	-282.86	0,09	0,045	0,008	0,081	34 ↙	8,1
30	-235.93	-282.86	0,098	0,049	0,008	0,09	27 ↙	7,8
31	-185.93	-282.86	0,105	0,052	0,008	0,097	20 ↓	7,6
32	-135.93	-282.86	0,11	0,055	0,008	0,102	11 ↓	7,4
33	-85.93	-282.86	0,112	0,056	0,008	0,104	2 ↓	7,4
34	-35.93	-282.86	0,112	0,056	0,008	0,104	354 ↓	7,4
35	14.07	-282.86	0,108	0,054	0,008	0,1	345 ↓	7,5
36	64.07	-282.86	0,102	0,051	0,008	0,094	337 ↘	7,7
37	114.07	-282.86	0,094	0,047	0,008	0,086	330 ↘	7,9
38	164.07	-282.86	0,086	0,043	0,009	0,077	324 ↘	8,2
39	214.07	-282.86	0,082	0,041	0,012	0,069	318 ↘	8,6
40	264.07	-282.86	0,077	0,0384	0,015	0,061	314 ↘	9,1
41	314.07	-282.86	0,073	0,036	0,018	0,054	310 ↘	9,7
42	364.07	-282.86	0,069	0,0345	0,021	0,048	306 ↘	10,4
43	414.07	-282.86	0,067	0,033	0,022	0,044	303 ↘	1,2
44	464.07	-282.86	0,065	0,0323	0,024	0,041	301 ↘	1,2
45	-585.93	-232.86	0,067	0,0334	0,022	0,045	62 ↙	1,2
46	-535.93	-232.86	0,07	0,035	0,02	0,049	60 ↙	10,3
47	-485.93	-232.86	0,073	0,037	0,018	0,056	57 ↙	9,5
48	-435.93	-232.86	0,078	0,039	0,015	0,064	53 ↙	8,9
49	-385.93	-232.86	0,084	0,042	0,011	0,073	49 ↙	8,4
50	-335.93	-232.86	0,091	0,046	0,008	0,083	44 ↙	8
51	-285.93	-232.86	0,103	0,051	0,008	0,095	38 ↙	7,6
52	-235.93	-232.86	0,115	0,057	0,008	0,107	31 ↙	7,3
53	-185.93	-232.86	0,126	0,063	0,008	0,118	23 ↙	7,1
54	-135.93	-232.86	0,134	0,067	0,008	0,126	13 ↓	6,9
55	-85.93	-232.86	0,138	0,069	0,008	0,13	3 ↓	6,8
56	-35.93	-232.86	0,136	0,068	0,008	0,128	352 ↓	6,8
57	14.07	-232.86	0,13	0,065	0,008	0,122	342 ↓	7
58	64.07	-232.86	0,12	0,06	0,008	0,113	333 ↘	7,2
59	114.07	-232.86	0,11	0,055	0,008	0,1	325 ↘	7,4
60	164.07	-232.86	0,098	0,049	0,008	0,09	319 ↘	7,8
61	214.07	-232.86	0,087	0,044	0,009	0,079	313 ↘	8,2
62	264.07	-232.86	0,081	0,041	0,013	0,069	309 ↘	8,7
63	314.07	-232.86	0,076	0,038	0,016	0,06	305 ↘	9,2
64	364.07	-232.86	0,072	0,036	0,019	0,053	302 ↘	9,8
65	414.07	-232.86	0,068	0,034	0,021	0,047	299 ↘	1,2
66	464.07	-232.86	0,066	0,033	0,023	0,043	297 ↘	1,2
67	-585.93	-182.86	0,068	0,034	0,021	0,046	67 ↙	1,2
68	-535.93	-182.86	0,071	0,036	0,019	0,052	65 ↙	10,1

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
69	-485.93	-182.86	0,076	0,038	0,016	0,06	62 ↙	9,2
70	-435.93	-182.86	0,082	0,041	0,012	0,07	59 ↙	8,6
71	-385.93	-182.86	0,09	0,045	0,008	0,082	55 ↙	8,1
72	-335.93	-182.86	0,103	0,052	0,008	0,095	50 ↙	7,6
73	-285.93	-182.86	0,12	0,059	0,008	0,11	44 ↙	7,2
74	-235.93	-182.86	0,135	0,068	0,008	0,127	37 ↙	6,9
75	-185.93	-182.86	0,15	0,076	0,008	0,143	27 ↙	6,6
76	-135.93	-182.86	0,164	0,082	0,008	0,156	16 ↓	6,4
77	-85.93	-182.86	0,17	0,085	0,008	0,162	4 ↓	6,3
78	-35.93	-182.86	0,17	0,084	0,008	0,16	351 ↓	6,3
79	14.07	-182.86	0,16	0,079	0,008	0,15	339 ↓	6,5
80	64.07	-182.86	0,145	0,072	0,008	0,137	328 ↘	6,7
81	114.07	-182.86	0,128	0,064	0,008	0,12	320 ↘	7
82	164.07	-182.86	0,112	0,056	0,008	0,104	313 ↘	7,4
83	214.07	-182.86	0,097	0,048	0,008	0,089	308 ↘	7,8
84	264.07	-182.86	0,086	0,043	0,009	0,076	303 ↘	8,3
85	314.07	-182.86	0,08	0,04	0,014	0,066	300 ↘	8,8
86	364.07	-182.86	0,074	0,037	0,017	0,057	297 ↘	9,5
87	414.07	-182.86	0,07	0,035	0,02	0,049	294 ↘	10,2
88	464.07	-182.86	0,067	0,0334	0,022	0,045	292 →	1,2
89	-585.93	-132.86	0,069	0,0345	0,021	0,048	72 ←	10,4
90	-535.93	-132.86	0,073	0,037	0,018	0,056	70 ←	9,5
91	-485.93	-132.86	0,079	0,0395	0,014	0,065	68 ←	8,9
92	-435.93	-132.86	0,086	0,043	0,009	0,076	65 ↙	8,3
93	-385.93	-132.86	0,098	0,049	0,008	0,09	62 ↙	7,8
94	-335.93	-132.86	0,116	0,058	0,008	0,108	57 ↙	7,3
95	-285.93	-132.86	0,136	0,068	0,008	0,128	51 ↙	6,8
96	-235.93	-132.86	0,16	0,08	0,008	0,15	44 ↙	6,4
97	-185.93	-132.86	0,183	0,092	0,008	0,175	34 ↙	6,1
98	-135.93	-132.86	0,203	0,101	0,008	0,195	21 ↓	5,9
99	-85.93	-132.86	0,213	0,107	0,008	0,205	5 ↓	5,8
100	-35.93	-132.86	0,21	0,105	0,008	0,203	348 ↓	5,8
101	14.07	-132.86	0,195	0,098	0,008	0,187	333 ↘	6
102	64.07	-132.86	0,173	0,086	0,008	0,165	321 ↘	6,3
103	114.07	-132.86	0,148	0,074	0,008	0,14	312 ↘	6,6
104	164.07	-132.86	0,127	0,063	0,008	0,12	306 ↘	7
105	214.07	-132.86	0,107	0,054	0,008	0,1	301 ↘	7,5
106	264.07	-132.86	0,092	0,046	0,008	0,084	297 ↘	8
107	314.07	-132.86	0,083	0,041	0,012	0,071	294 ↘	8,5
108	364.07	-132.86	0,076	0,038	0,016	0,06	291 →	9,2
109	414.07	-132.86	0,071	0,036	0,019	0,052	289 →	9,9
110	464.07	-132.86	0,068	0,034	0,022	0,046	288 →	1,2
111	-585.93	-82.86	0,07	0,035	0,02	0,05	77 ←	10,1
112	-535.93	-82.86	0,075	0,0375	0,017	0,058	75 ←	9,3
113	-485.93	-82.86	0,081	0,041	0,012	0,069	74 ←	8,6
114	-435.93	-82.86	0,09	0,045	0,008	0,082	72 ←	8,1
115	-385.93	-82.86	0,106	0,053	0,008	0,098	69 ←	7,5
116	-335.93	-82.86	0,127	0,063	0,008	0,12	66 ↙	7
117	-285.93	-82.86	0,153	0,077	0,008	0,145	61 ↙	6,5
118	-235.93	-82.86	0,184	0,092	0,008	0,176	54 ↙	6,1
119	-185.93	-82.86	0,22	0,109	0,008	0,21	43 ↙	5,7
120	-135.93	-82.86	0,25	0,125	0,008	0,24	28 ↙	5,4
121	-85.93	-82.86	0,266	0,133	0,008	0,26	7 ↓	5,3
122	-35.93	-82.86	0,26	0,131	0,008	0,253	343 ↓	5,4
123	14.07	-82.86	0,237	0,118	0,008	0,23	324 ↘	5,5
124	64.07	-82.86	0,203	0,102	0,008	0,195	311 ↘	5,9
125	114.07	-82.86	0,17	0,085	0,008	0,162	303 ↘	6,3
126	164.07	-82.86	0,14	0,07	0,008	0,133	297 ↘	6,8
127	214.07	-82.86	0,117	0,059	0,008	0,11	293 ↘	7,2
128	264.07	-82.86	0,098	0,049	0,008	0,09	290 →	7,8
129	314.07	-82.86	0,085	0,043	0,01	0,076	287 →	8,3
130	364.07	-82.86	0,078	0,039	0,015	0,064	285 →	8,9
131	414.07	-82.86	0,073	0,0364	0,018	0,055	284 →	9,6
132	464.07	-82.86	0,068	0,034	0,021	0,047	283 →	1,3
133	-585.93	-32.86	0,071	0,0355	0,019	0,052	82 ←	9,9

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
134	-535.93	-32.86	0,076	0,038	0,016	0,06	81 ←	9,2
135	-485.93	-32.86	0,083	0,0414	0,011	0,071	80 ←	8,5
136	-435.93	-32.86	0,094	0,047	0,008	0,086	79 ←	7,9
137	-385.93	-32.86	0,112	0,056	0,008	0,104	77 ←	7,4
138	-335.93	-32.86	0,136	0,068	0,008	0,128	75 ←	6,8
139	-285.93	-32.86	0,167	0,084	0,008	0,16	72 ←	6,3
140	-235.93	-32.86	0,207	0,103	0,008	0,2	67 ↙	5,7
141	-185.93	-32.86	0,25	0,126	0,008	0,244	58 ↙	5,4
142	-135.93	-32.86	0,296	0,148	0,008	0,29	42 ↙	5
143	-85.93	-32.86	0,32	0,161	0,008	0,314	11 ↓	4,9
144	-35.93	-32.86	0,314	0,157	0,008	0,306	333 ↘	4,9
145	14.07	-32.86	0,28	0,139	0,008	0,27	309 ↘	5,2
146	64.07	-32.86	0,23	0,116	0,008	0,223	297 ↘	5,6
147	114.07	-32.86	0,188	0,094	0,008	0,18	291 →	6,1
148	164.07	-32.86	0,152	0,076	0,008	0,144	287 →	6,6
149	214.07	-32.86	0,125	0,062	0,008	0,117	284 →	7,1
150	264.07	-32.86	0,103	0,052	0,008	0,095	282 →	7,6
151	314.07	-32.86	0,087	0,044	0,008	0,079	280 →	8,2
152	364.07	-32.86	0,08	0,04	0,014	0,066	279 →	8,8
153	414.07	-32.86	0,074	0,037	0,018	0,056	278 →	9,5
154	464.07	-32.86	0,069	0,0345	0,021	0,048	277 →	10,4
155	-585.93	17.14	0,071	0,036	0,019	0,052	88 ←	9,4
156	-535.93	17.14	0,077	0,038	0,016	0,061	88 ←	9,1
157	-485.93	17.14	0,084	0,042	0,011	0,073	87 ←	8,4
158	-435.93	17.14	0,096	0,048	0,008	0,088	87 ←	7,8
159	-385.93	17.14	0,115	0,058	0,008	0,107	86 ←	7,3
160	-335.93	17.14	0,14	0,07	0,008	0,133	86 ←	6,8
161	-285.93	17.14	0,175	0,087	0,008	0,167	85 ←	6,2
162	-235.93	17.14	0,22	0,11	0,008	0,21	83 ←	5,7
163	-185.93	17.14	0,273	0,136	0,008	0,265	80 ←	5,2
164	-135.93	17.14	0,32	0,161	0,008	0,315	73 ←	4,6
165	-85.93	17.14	0,3	0,15	0,008	0,29	35 ↙	4,6
166	-35.93	17.14	0,316	0,158	0,008	0,31	299 ↘	4,6
167	14.07	17.14	0,304	0,152	0,008	0,296	283 →	5
168	64.07	17.14	0,25	0,124	0,008	0,24	278 →	5,4
169	114.07	17.14	0,2	0,099	0,008	0,19	276 →	5,9
170	164.07	17.14	0,16	0,079	0,008	0,15	275 →	6,5
171	214.07	17.14	0,13	0,064	0,008	0,12	274 →	7
172	264.07	17.14	0,106	0,053	0,008	0,098	273 →	7,5
173	314.07	17.14	0,089	0,044	0,008	0,08	273 →	8,1
174	364.07	17.14	0,08	0,04	0,013	0,067	273 →	8,7
175	414.07	17.14	0,074	0,037	0,017	0,057	272 →	9,4
176	464.07	17.14	0,07	0,035	0,02	0,049	272 →	10,3
177	-585.93	67.14	0,071	0,036	0,019	0,052	93 ←	10
178	-535.93	67.14	0,077	0,038	0,016	0,061	94 ←	9,1
179	-485.93	67.14	0,084	0,042	0,011	0,073	94 ←	8,4
180	-435.93	67.14	0,096	0,048	0,008	0,088	95 ←	7,9
181	-385.93	67.14	0,115	0,057	0,008	0,107	95 ←	7,3
182	-335.93	67.14	0,14	0,07	0,008	0,132	96 ←	6,8
183	-285.93	67.14	0,174	0,087	0,008	0,166	98 ←	6,2
184	-235.93	67.14	0,217	0,109	0,008	0,21	100 ←	5,7
185	-185.93	67.14	0,27	0,135	0,008	0,26	105 ←	5,2
186	-135.93	67.14	0,32	0,161	0,008	0,315	115 ↖	4,8
187	-85.93	67.14	0,31	0,155	0,008	0,3	155 ↖	4,6
188	-35.93	67.14	0,32	0,16	0,008	0,31	230 ↗	4,6
189	14.07	67.14	0,3	0,15	0,008	0,29	251 →	5
190	64.07	67.14	0,246	0,123	0,008	0,24	258 →	5,4
191	114.07	67.14	0,197	0,099	0,008	0,19	261 →	5,9
192	164.07	67.14	0,158	0,079	0,008	0,15	263 →	6,5
193	214.07	67.14	0,128	0,064	0,008	0,12	264 →	7
194	264.07	67.14	0,106	0,053	0,008	0,098	265 →	7,5
195	314.07	67.14	0,088	0,044	0,008	0,08	266 →	8,1
196	364.07	67.14	0,08	0,04	0,013	0,067	266 →	9,5
197	414.07	67.14	0,074	0,037	0,017	0,057	266 →	9,5
198	464.07	67.14	0,069	0,0346	0,02	0,049	267 →	10,3

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
199	-585.93	117.14	0,071	0,0354	0,019	0,051	99 ←	10
200	-535.93	117.14	0,076	0,038	0,016	0,06	100 ←	9,2
201	-485.93	117.14	0,083	0,041	0,012	0,071	101 ←	8,5
202	-435.93	117.14	0,093	0,0465	0,008	0,085	102 ←	7,9
203	-385.93	117.14	0,111	0,056	0,008	0,103	104 ←	7,4
204	-335.93	117.14	0,135	0,067	0,008	0,127	107 ←	6,9
205	-285.93	117.14	0,164	0,082	0,008	0,156	110 ←	6,4
206	-235.93	117.14	0,203	0,101	0,008	0,195	116 ↖	5,9
207	-185.93	117.14	0,246	0,123	0,008	0,24	125 ↖	5,4
208	-135.93	117.14	0,29	0,144	0,008	0,28	141 ↖	5,1
209	-85.93	117.14	0,31	0,156	0,008	0,304	170 ↑	4,9
210	-35.93	117.14	0,304	0,152	0,008	0,296	204 ↗	5
211	14.07	117.14	0,27	0,135	0,008	0,26	227 ↗	5,2
212	64.07	117.14	0,226	0,113	0,008	0,22	240 ↗	5,6
213	114.07	117.14	0,185	0,092	0,008	0,177	247 ↗	6,1
214	164.07	117.14	0,15	0,075	0,008	0,142	251 →	6,6
215	214.07	117.14	0,123	0,062	0,008	0,115	254 →	7,1
216	264.07	117.14	0,102	0,051	0,008	0,094	257 →	7,6
217	314.07	117.14	0,087	0,0435	0,009	0,078	258 →	8,2
218	364.07	117.14	0,08	0,04	0,014	0,066	260 →	8,8
219	414.07	117.14	0,074	0,037	0,018	0,056	261 →	9,5
220	464.07	117.14	0,069	0,0344	0,021	0,048	262 →	10,4
221	-585.93	167.14	0,07	0,035	0,02	0,05	104 ←	9,9
222	-535.93	167.14	0,075	0,0374	0,017	0,058	106 ←	9,3
223	-485.93	167.14	0,08	0,04	0,013	0,068	107 ←	8,7
224	-435.93	167.14	0,089	0,044	0,008	0,08	110 ←	8,1
225	-385.93	167.14	0,105	0,052	0,008	0,097	112 ←	7,6
226	-335.93	167.14	0,125	0,062	0,008	0,117	116 ↖	7,1
227	-285.93	167.14	0,15	0,075	0,008	0,142	121 ↖	6,6
228	-235.93	167.14	0,18	0,09	0,008	0,17	128 ↖	6,2
229	-185.93	167.14	0,21	0,106	0,008	0,204	139 ↖	5,8
230	-135.93	167.14	0,24	0,12	0,008	0,23	154 ↖	5,5
231	-85.93	167.14	0,256	0,128	0,008	0,25	174 ↑	5,4
232	-35.93	167.14	0,25	0,125	0,008	0,24	196 ↑	5,4
233	14.07	167.14	0,23	0,114	0,008	0,22	214 ↗	5,6
234	64.07	167.14	0,197	0,099	0,008	0,19	226 ↗	5,9
235	114.07	167.14	0,166	0,083	0,008	0,158	235 ↗	6,4
236	164.07	167.14	0,138	0,069	0,008	0,13	241 ↗	6,8
237	214.07	167.14	0,115	0,058	0,008	0,107	246 ↗	7,3
238	264.07	167.14	0,097	0,049	0,008	0,09	249 →	7,8
239	314.07	167.14	0,085	0,042	0,01	0,075	251 →	8,4
240	364.07	167.14	0,078	0,039	0,015	0,063	253 →	9
241	414.07	167.14	0,072	0,036	0,018	0,054	255 →	9,3
242	464.07	167.14	0,068	0,034	0,021	0,047	256 →	1,2
243	-585.93	217.14	0,069	0,034	0,021	0,048	109 ←	10,4
244	-535.93	217.14	0,073	0,0365	0,018	0,055	111 ←	9,6
245	-485.93	217.14	0,078	0,039	0,014	0,064	113 ↖	8,9
246	-435.93	217.14	0,085	0,0425	0,01	0,075	116 ↖	8,3
247	-385.93	217.14	0,097	0,048	0,008	0,089	120 ↖	7,8
248	-335.93	217.14	0,113	0,057	0,008	0,105	124 ↖	7,3
249	-285.93	217.14	0,133	0,066	0,008	0,125	130 ↖	6,9
250	-235.93	217.14	0,154	0,077	0,008	0,146	138 ↖	6,5
251	-185.93	217.14	0,176	0,088	0,008	0,17	148 ↖	6,2
252	-135.93	217.14	0,194	0,097	0,008	0,186	160 ↑	6
253	-85.93	217.14	0,204	0,102	0,008	0,196	176 ↑	5,9
254	-35.93	217.14	0,2	0,101	0,008	0,193	191 ↑	5,9
255	14.07	217.14	0,187	0,094	0,008	0,18	206 ↗	6,1
256	64.07	217.14	0,167	0,083	0,008	0,16	217 ↗	6,3
257	114.07	217.14	0,145	0,072	0,008	0,137	226 ↗	6,7
258	164.07	217.14	0,124	0,062	0,008	0,116	233 ↗	7,1
259	214.07	217.14	0,106	0,053	0,008	0,098	238 ↗	7,5
260	264.07	217.14	0,09	0,045	0,008	0,082	242 ↗	8
261	314.07	217.14	0,082	0,041	0,012	0,07	245 ↗	8,6
262	364.07	217.14	0,076	0,038	0,016	0,06	248 →	9,2
263	414.07	217.14	0,071	0,0355	0,019	0,052	250 →	9,9

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
264	464.07	217.14	0,067	0,034	0,022	0,046	251 →	1,2
265	-585.93	267.14	0,068	0,034	0,022	0,046	114 ↖	1,2
266	-535.93	267.14	0,071	0,0355	0,019	0,052	116 ↖	9,9
267	-485.93	267.14	0,076	0,038	0,016	0,06	119 ↖	9,2
268	-435.93	267.14	0,081	0,041	0,012	0,069	122 ↖	8,6
269	-385.93	267.14	0,088	0,044	0,008	0,08	126 ↖	8,1
270	-335.93	267.14	0,1	0,051	0,008	0,093	131 ↖	7,7
271	-285.93	267.14	0,116	0,058	0,008	0,108	137 ↖	7,3
272	-235.93	267.14	0,13	0,065	0,008	0,123	145 ↖	6,9
273	-185.93	267.14	0,146	0,073	0,008	0,138	154 ↖	6,7
274	-135.93	267.14	0,157	0,079	0,008	0,15	164 ↑	6,5
275	-85.93	267.14	0,163	0,082	0,008	0,155	177 ↑	6,4
276	-35.93	267.14	0,162	0,081	0,008	0,154	189 ↑	6,4
277	14.07	267.14	0,153	0,076	0,008	0,145	201 ↑	6,5
278	64.07	267.14	0,14	0,07	0,008	0,13	211 ↗	6,8
279	114.07	267.14	0,124	0,062	0,008	0,116	219 ↗	7,1
280	164.07	267.14	0,109	0,054	0,008	0,1	226 ↗	7,5
281	214.07	267.14	0,095	0,047	0,008	0,087	231 ↗	7,9
282	264.07	267.14	0,085	0,042	0,01	0,075	236 ↗	8,4
283	314.07	267.14	0,079	0,039	0,014	0,065	239 ↗	8,9
284	364.07	267.14	0,074	0,037	0,018	0,056	242 ↗	9,5
285	414.07	267.14	0,069	0,0346	0,021	0,049	245 ↗	10,3
286	464.07	267.14	0,067	0,033	0,022	0,044	247 ↗	1,2
287	-585.93	317.14	0,067	0,033	0,022	0,044	119 ↖	1,2
288	-535.93	317.14	0,069	0,0345	0,021	0,048	121 ↖	10,4
289	-485.93	317.14	0,073	0,0364	0,018	0,055	124 ↖	9,6
290	-435.93	317.14	0,077	0,039	0,015	0,062	128 ↖	9
291	-385.93	317.14	0,083	0,041	0,011	0,071	132 ↖	8,5
292	-335.93	317.14	0,09	0,045	0,008	0,081	137 ↖	8,1
293	-285.93	317.14	0,1	0,05	0,008	0,092	143 ↖	7,7
294	-235.93	317.14	0,11	0,055	0,008	0,103	150 ↖	7,4
295	-185.93	317.14	0,12	0,061	0,008	0,113	158 ↑	7,2
296	-135.93	317.14	0,129	0,064	0,008	0,12	167 ↑	7
297	-85.93	317.14	0,132	0,066	0,008	0,124	177 ↑	6,9
298	-35.93	317.14	0,13	0,065	0,008	0,123	187 ↑	6,9
299	14.07	317.14	0,126	0,063	0,008	0,118	197 ↑	7,1
300	64.07	317.14	0,117	0,058	0,008	0,11	206 ↗	7,3
301	114.07	317.14	0,106	0,053	0,008	0,098	214 ↗	7,5
302	164.07	317.14	0,095	0,048	0,008	0,087	220 ↗	7,9
303	214.07	317.14	0,086	0,043	0,009	0,077	226 ↗	8,3
304	264.07	317.14	0,08	0,04	0,013	0,067	230 ↗	8,7
305	314.07	317.14	0,075	0,038	0,016	0,059	234 ↗	9,3
306	364.07	317.14	0,071	0,0355	0,019	0,052	237 ↗	9,9
307	414.07	317.14	0,068	0,034	0,022	0,046	240 ↗	1,2
308	464.07	317.14	0,066	0,033	0,023	0,043	242 ↗	1,2
309	-585.93	367.14	0,065	0,0327	0,023	0,042	123 ↖	1,2
310	-535.93	367.14	0,067	0,0336	0,022	0,045	125 ↖	1,2
311	-485.93	367.14	0,07	0,035	0,02	0,05	129 ↖	10,1
312	-435.93	367.14	0,074	0,037	0,018	0,056	132 ↖	9,5
313	-385.93	367.14	0,078	0,039	0,015	0,063	136 ↖	9
314	-335.93	367.14	0,082	0,041	0,012	0,071	141 ↖	8,5
315	-285.93	367.14	0,087	0,044	0,008	0,079	147 ↖	8,2
316	-235.93	367.14	0,094	0,047	0,008	0,086	154 ↖	7,9
317	-185.93	367.14	0,101	0,051	0,008	0,093	161 ↑	7,7
318	-135.93	367.14	0,106	0,053	0,008	0,098	169 ↑	7,5
319	-85.93	367.14	0,108	0,054	0,008	0,1	178 ↑	7,5
320	-35.93	367.14	0,108	0,054	0,008	0,1	186 ↑	7,5
321	14.07	367.14	0,104	0,052	0,008	0,096	195 ↑	7,6
322	64.07	367.14	0,098	0,049	0,008	0,09	202 ↑	7,8
323	114.07	367.14	0,091	0,0455	0,008	0,083	209 ↗	8
324	164.07	367.14	0,085	0,0425	0,01	0,075	216 ↗	8,3
325	214.07	367.14	0,08	0,04	0,013	0,067	221 ↗	8,7
326	264.07	367.14	0,076	0,038	0,016	0,06	226 ↗	9,2
327	314.07	367.14	0,072	0,036	0,019	0,053	229 ↗	9,8
328	364.07	367.14	0,068	0,034	0,021	0,047	233 ↗	10,5

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
329	414.07	367.14	0,066	0,033	0,022	0,044	236 ↗	1,2
330	464.07	367.14	0,064	0,032	0,024	0,041	238 ↗	1,2
331	-585.93	417.14	0,064	0,032	0,024	0,04	126 ↖	1,2
332	-535.93	417.14	0,066	0,033	0,023	0,043	129 ↖	1,2
333	-485.93	417.14	0,068	0,034	0,022	0,046	133 ↖	1,2
334	-435.93	417.14	0,07	0,035	0,02	0,05	136 ↖	10,1
335	-385.93	417.14	0,073	0,037	0,018	0,056	140 ↖	9,5
336	-335.93	417.14	0,077	0,0385	0,015	0,062	145 ↖	9,1
337	-285.93	417.14	0,08	0,04	0,013	0,067	151 ↖	8,7
338	-235.93	417.14	0,084	0,042	0,011	0,073	157 ↖	8,4
339	-185.93	417.14	0,087	0,043	0,009	0,078	163 ↑	8,2
340	-135.93	417.14	0,089	0,0445	0,008	0,081	170 ↑	8,1
341	-85.93	417.14	0,09	0,045	0,008	0,083	178 ↑	8
342	-35.93	417.14	0,09	0,045	0,008	0,082	185 ↑	8
343	14.07	417.14	0,088	0,044	0,008	0,08	193 ↑	8,1
344	64.07	417.14	0,085	0,043	0,01	0,076	200 ↑	8,3
345	114.07	417.14	0,082	0,041	0,012	0,071	206 ↗	8,5
346	164.07	417.14	0,079	0,0395	0,014	0,065	212 ↗	8,9
347	214.07	417.14	0,076	0,038	0,016	0,059	217 ↗	9,3
348	264.07	417.14	0,072	0,036	0,019	0,053	221 ↗	9,8
349	314.07	417.14	0,069	0,0344	0,021	0,048	225 ↗	10,4
350	364.07	417.14	0,067	0,0334	0,022	0,045	229 ↗	1,2
351	414.07	417.14	0,065	0,0325	0,023	0,042	232 ↗	1,2
352	464.07	417.14	0,063	0,0316	0,025	0,039	235 ↗	1,2

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:5000** на рисунке 1.3.1.

330. Сера диоксид



Рисунок 1.3.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:5000

1.4 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 - 4 (в том числе: организованных - 4, неорганизованных - нет). Распределение источников по грациям высот составляет: 0-10 м – 3; 11-20 м – 1; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,586 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 1.4.1.

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	7	8	9	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4

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

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.4.2.

Таблица № 1.4.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диам етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °C	X₁	Y₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱԴՐԱՆ» ՓԲԸ Սյզման մասնաճյուղ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
3	1	15	0,72	12,5	5,089	150	-52.9	86.1	-	1	2,764	337	0,495	1	0,007	227,31
4	1	2,5	0,15	22	0,389	100	-43.6	100	-	1	1,716	337	0,029	1	0,017	48,91
5	1	2	0,25	40	1,963	120	-119.7	42.5	-	1	14,3	337	0,026	1	0,007	81,58
6	1	3	0,16	30	0,603	130	-72.1	37.2	-	1	4,576	337	0,036	1	0,011	69,23

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,0421<0,05.

1.5 Расчет загрязнения по веществу «1061. Этанол»

Полное наименование вещества с кодом 1061 – Этанол (Спирт этиловый). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 5 мг/м³, класс опасности 4.

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

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 2,169 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 352).

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

- на границе СЗЗ **0,056**, которая достигается в точке № 6 X=-44,55 Y=161,57, при направлении ветра 196°, скорости ветра 18,3 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,056.

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

Таблица № 1.5.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-132,71	55,08	2	Точка в промзоне
2	-51,6	126,5	2	Точка в промзоне
3	-5,9	76,9	2	Точка в промзоне
4	-45,61	13,88	2	Точка в промзоне
5	-88,61	-12,12	2	Точка в промзоне
6	-44,55	161,57	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	33,16	56,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-125,12	-8,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-153,24	103,47	2	Точка на границе ОСЗЗ

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

Таблица № 1.5.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585,93	50,04	494,23	50,04	765,805	2	50	-

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

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

Таблица № 1.5.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԵՐԵՎԱՆԻ ՇՈՒՅԱՆԻ ԳՈՐԾԱԴՐՈՒՄՔ ՓԲԸ Ազգյան մանկապարտեզ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	1	8	7,2	2	81,43	25	-61.9	70.6	-	1	5,148	1061	1,471	1	0,041	195,8
2	1	3	5	4	78,54	20	-85.3	23.9	-	1	19,067	1061	0,698	1	0,051	141,31

Значения приземных концентраций в каждой расчетной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным метеорологическим условиям. Значения максимальных концентраций в расчетных точках приведены в таблице 1.5.5.

Таблица № 1.5.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		Х	У	Высота, м	д.ПДК	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-132,71	55,08	2	0,048	0,241	-	0,048	123 ↖ 19	1.1.2	0,048	100
2	Пром.	-51,6	126,5	2	0,054	0,268	-	0,054	198 ↑ 18,8	1.1.2	0,051	95,3
3	Пром.	-5,9	76,9	2	0,051	0,253	-	0,051	236 ↗ 19	1.1.2	0,051	100
4	Пром.	-45,61	13,88	2	0,047	0,235	-	0,047	284 → 19	1.1.2	0,047	100
5	Пром.	-88,61	-12,12	2	0,047	0,236	-	0,047	5 ↓ 19	1.1.2	0,047	98,8
6	ОСЗЗ	-44,55	161,57	2	0,056	0,282	-	0,056	196 ↑ 18,3	1.1.2	0,051	90,2
7	ОСЗЗ	33,16	56,78	2	0,051	0,256	-	0,051	254 → 19	1.1.2	0,051	100
8	ОСЗЗ	-125,12	-8,78	2	0,049	0,243	-	0,049	50 ↙ 18,1	1.1.2	0,047	97,6
9	ОСЗЗ	-153,24	103,47	2	0,051	0,254	-	0,051	140 ↖ 19	1.1.2	0,051	100

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585.93	-332.86	0,033	0,164	-	0,033	53 ↙	7,3
2	-535.93	-332.86	0,035	0,175	-	0,035	50 ↙	7,5
3	-485.93	-332.86	0,037	0,186	-	0,037	47 ↙	7,6
4	-435.93	-332.86	0,039	0,197	-	0,039	44 ↙	7,8
5	-385.93	-332.86	0,042	0,208	-	0,042	39 ↙	7,9
6	-335.93	-332.86	0,044	0,218	-	0,044	35 ↙	8
7	-285.93	-332.86	0,046	0,229	-	0,046	29 ↙	8,2
8	-235.93	-332.86	0,047	0,236	-	0,047	23 ↙	8,3
9	-185.93	-332.86	0,048	0,24	-	0,048	16 ↓	16,6
10	-135.93	-332.86	0,048	0,241	-	0,048	9 ↓	8,6
11	-85.93	-332.86	0,048	0,239	-	0,048	1 ↓	16,8
12	-35.93	-332.86	0,046	0,232	-	0,046	355 ↓	8,3
13	14.07	-332.86	0,045	0,224	-	0,045	347 ↓	8,3
14	64.07	-332.86	0,043	0,215	-	0,043	341 ↓	8
15	114.07	-332.86	0,041	0,207	-	0,041	334 ↘	8,3
16	164.07	-332.86	0,04	0,2	-	0,04	329 ↘	7,7
17	214.07	-332.86	0,038	0,192	-	0,038	324 ↘	7,6

Продолжение таблицы 1.5.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
18	264.07	-332.86	0,037	0,184	-	0,037	319 ↘	7,6
19	314.07	-332.86	0,035	0,176	-	0,035	315 ↘	7,5
20	364.07	-332.86	0,034	0,168	-	0,034	312 ↘	7,4
21	414.07	-332.86	0,032	0,16	-	0,032	308 ↘	7,3
22	464.07	-332.86	0,03	0,152	-	0,03	306 ↘	7,2
23	-585.93	-282.86	0,034	0,171	-	0,034	57 ↙	7,4
24	-535.93	-282.86	0,036	0,182	-	0,036	54 ↙	7,6
25	-485.93	-282.86	0,039	0,194	-	0,039	51 ↙	7,7
26	-435.93	-282.86	0,041	0,206	-	0,041	48 ↙	7,9
27	-385.93	-282.86	0,044	0,219	-	0,044	43 ↙	8
28	-335.93	-282.86	0,046	0,231	-	0,046	38 ↙	8,2
29	-285.93	-282.86	0,049	0,243	-	0,049	33 ↙	16,5
30	-235.93	-282.86	0,051	0,255	-	0,051	26 ↙	16,6
31	-185.93	-282.86	0,053	0,263	-	0,053	19 ↓	16,6
32	-135.93	-282.86	0,053	0,265	-	0,053	10 ↓	16,5
33	-85.93	-282.86	0,052	0,259	-	0,052	1 ↓	17
34	-35.93	-282.86	0,049	0,243	-	0,049	354 ↓	8,7
35	14.07	-282.86	0,047	0,235	-	0,047	344 ↓	15,4
36	64.07	-282.86	0,045	0,223	-	0,045	336 ↘	17,2
37	114.07	-282.86	0,043	0,213	-	0,043	331 ↘	8
38	164.07	-282.86	0,041	0,205	-	0,041	325 ↘	7,9
39	214.07	-282.86	0,038	0,19	-	0,038	318 ↘	16,8
40	264.07	-282.86	0,038	0,19	-	0,038	315 ↘	7,6
41	314.07	-282.86	0,037	0,183	-	0,037	311 ↘	7,5
42	364.07	-282.86	0,035	0,174	-	0,035	308 ↘	7,4
43	414.07	-282.86	0,033	0,166	-	0,033	305 ↘	7,3
44	464.07	-282.86	0,031	0,157	-	0,031	302 ↘	7,2
45	-585.93	-232.86	0,035	0,176	-	0,035	61 ↙	7,5
46	-535.93	-232.86	0,038	0,188	-	0,038	59 ↙	7,7
47	-485.93	-232.86	0,04	0,201	-	0,04	56 ↙	7,8
48	-435.93	-232.86	0,043	0,215	-	0,043	52 ↙	8
49	-385.93	-232.86	0,046	0,228	-	0,046	48 ↙	8,2
50	-335.93	-232.86	0,049	0,243	-	0,049	43 ↙	8,5
51	-285.93	-232.86	0,052	0,26	-	0,052	37 ↙	16,6
52	-235.93	-232.86	0,055	0,276	-	0,055	30 ↙	15,9
53	-185.93	-232.86	0,057	0,287	-	0,057	22 ↓	16,6
54	-135.93	-232.86	0,058	0,288	-	0,058	12 ↓	16,3
55	-85.93	-232.86	0,055	0,277	-	0,055	2 ↓	16,8
56	-35.93	-232.86	0,052	0,261	-	0,052	351 ↓	17
57	14.07	-232.86	0,049	0,244	-	0,049	341 ↓	17,2
58	64.07	-232.86	0,046	0,229	-	0,046	332 ↘	17,3
59	114.07	-232.86	0,043	0,217	-	0,043	324 ↘	17,7
60	164.07	-232.86	0,041	0,206	-	0,041	318 ↘	17,4
61	214.07	-232.86	0,04	0,201	-	0,04	315 ↘	7,8
62	264.07	-232.86	0,039	0,195	-	0,039	311 ↘	7,6
63	314.07	-232.86	0,038	0,188	-	0,038	307 ↘	7,5
64	364.07	-232.86	0,036	0,18	-	0,036	303 ↘	7,5
65	414.07	-232.86	0,034	0,171	-	0,034	301 ↘	7,3
66	464.07	-232.86	0,032	0,162	-	0,032	298 ↘	7,3
67	-585.93	-182.86	0,036	0,18	-	0,036	66 ↙	7,6
68	-535.93	-182.86	0,039	0,193	-	0,039	63 ↙	7,7
69	-485.93	-182.86	0,041	0,206	-	0,041	61 ↙	7,9
70	-435.93	-182.86	0,044	0,22	-	0,044	57 ↙	8,1
71	-385.93	-182.86	0,047	0,234	-	0,047	54 ↙	16,6
72	-335.93	-182.86	0,05	0,249	-	0,05	49 ↙	9
73	-285.93	-182.86	0,055	0,275	-	0,055	43 ↙	16,8
74	-235.93	-182.86	0,057	0,284	-	0,057	35 ↙	10,8
75	-185.93	-182.86	0,062	0,308	-	0,062	26 ↙	16,3
76	-135.93	-182.86	0,061	0,306	-	0,061	15 ↓	15,4
77	-85.93	-182.86	0,058	0,289	-	0,058	1 ↓	17,7
78	-35.93	-182.86	0,053	0,265	-	0,053	348 ↓	17,7
79	14.07	-182.86	0,044	0,221	-	0,044	341 ↓	7,8
80	64.07	-182.86	0,046	0,23	-	0,046	326 ↘	18
81	114.07	-182.86	0,044	0,218	-	0,044	318 ↘	17,9
82	164.07	-182.86	0,042	0,208	-	0,042	312 ↘	17,5

Продолжение таблицы 1.5.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
83	214.07	-182.86	0,04	0,202	-	0,04	310 ↘	7,6
84	264.07	-182.86	0,04	0,198	-	0,04	305 ↘	8,2
85	314.07	-182.86	0,038	0,192	-	0,038	302 ↘	7,5
86	364.07	-182.86	0,037	0,185	-	0,037	299 ↘	7,4
87	414.07	-182.86	0,035	0,176	-	0,035	296 ↘	7,4
88	464.07	-182.86	0,033	0,167	-	0,033	294 ↘	7,3
89	-585.93	-132.86	0,037	0,184	-	0,037	70 ←	7,6
90	-535.93	-132.86	0,039	0,196	-	0,039	68 ←	7,7
91	-485.93	-132.86	0,042	0,21	-	0,042	66 ←	7,9
92	-435.93	-132.86	0,045	0,223	-	0,045	63 ←	8,1
93	-385.93	-132.86	0,048	0,239	-	0,048	61 ←	17
94	-335.93	-132.86	0,052	0,259	-	0,052	56 ←	16,9
95	-285.93	-132.86	0,054	0,268	-	0,054	50 ←	9,8
96	-235.93	-132.86	0,06	0,301	-	0,06	43 ←	16,6
97	-185.93	-132.86	0,064	0,321	-	0,064	32 ←	16,4
98	-135.93	-132.86	0,065	0,323	-	0,065	18 ↓	16,7
99	-85.93	-132.86	0,059	0,294	-	0,059	1 ↓	17,8
100	-35.93	-132.86	0,052	0,262	-	0,052	343 ↓	19,3
101	14.07	-132.86	0,049	0,246	-	0,049	328 ↘	20
102	64.07	-132.86	0,047	0,233	-	0,047	317 ↘	20,4
103	114.07	-132.86	0,04	0,201	-	0,04	318 ↘	6,4
104	164.07	-132.86	0,042	0,209	-	0,042	304 ↘	18,1
105	214.07	-132.86	0,04	0,201	-	0,04	304 ↘	8,1
106	264.07	-132.86	0,04	0,2	-	0,04	300 ↘	7,4
107	314.07	-132.86	0,039	0,196	-	0,039	296 ↘	7,6
108	364.07	-132.86	0,038	0,189	-	0,038	293 ↘	7,5
109	414.07	-132.86	0,036	0,18	-	0,036	291 →	7,4
110	464.07	-132.86	0,034	0,171	-	0,034	289 →	7,3
111	-585.93	-82.86	0,037	0,186	-	0,037	75 ←	7,6
112	-535.93	-82.86	0,04	0,198	-	0,04	74 ←	7,8
113	-485.93	-82.86	0,042	0,21	-	0,042	72 ←	8
114	-435.93	-82.86	0,044	0,222	-	0,044	70 ←	8,3
115	-385.93	-82.86	0,048	0,238	-	0,048	69 ←	17,3
116	-335.93	-82.86	0,049	0,244	-	0,049	64 ←	11,4
117	-285.93	-82.86	0,054	0,271	-	0,054	60 ←	17,1
118	-235.93	-82.86	0,058	0,289	-	0,058	53 ←	17,2
119	-185.93	-82.86	0,063	0,314	-	0,063	42 ←	17,4
120	-135.93	-82.86	0,065	0,324	-	0,065	25 ←	16,5
121	-85.93	-82.86	0,055	0,277	-	0,055	1 ↓	18,4
122	-35.93	-82.86	0,051	0,257	-	0,051	335 ↘	19,3
123	14.07	-82.86	0,051	0,256	-	0,051	317 ↘	20,2
124	64.07	-82.86	0,048	0,24	-	0,048	306 ↘	20,6
125	114.07	-82.86	0,045	0,224	-	0,045	299 ↘	20
126	164.07	-82.86	0,042	0,211	-	0,042	294 ↘	18,6
127	214.07	-82.86	0,04	0,202	-	0,04	297 ↘	7
128	264.07	-82.86	0,04	0,202	-	0,04	293 ↘	7,3
129	314.07	-82.86	0,039	0,194	-	0,039	289 →	9,4
130	364.07	-82.86	0,038	0,192	-	0,038	288 →	7,4
131	414.07	-82.86	0,037	0,184	-	0,037	286 →	7,4
132	464.07	-82.86	0,035	0,174	-	0,035	284 →	7,3
133	-585.93	-32.86	0,037	0,186	-	0,037	81 ←	7,6
134	-535.93	-32.86	0,04	0,198	-	0,04	80 ←	7,8
135	-485.93	-32.86	0,042	0,208	-	0,042	78 ←	7,8
136	-435.93	-32.86	0,044	0,218	-	0,044	77 ←	8,2
137	-385.93	-32.86	0,046	0,232	-	0,046	77 ←	17
138	-335.93	-32.86	0,048	0,242	-	0,048	76 ←	18,6
139	-285.93	-32.86	0,051	0,254	-	0,051	73 ←	18,2
140	-235.93	-32.86	0,053	0,265	-	0,053	69 ←	18,6
141	-185.93	-32.86	0,054	0,269	-	0,054	60 ←	18,7
142	-135.93	-32.86	0,056	0,28	-	0,056	41 ←	18,1
143	-85.93	-32.86	0,049	0,246	-	0,049	1 ↓	18,9
144	-35.93	-32.86	0,05	0,248	-	0,05	319 ↘	19
145	14.07	-32.86	0,051	0,256	-	0,051	300 ↘	19,3
146	64.07	-32.86	0,05	0,25	-	0,05	291 →	20,4
147	114.07	-32.86	0,046	0,231	-	0,046	286 →	21,5

Продолжение таблицы 1.5.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
148	164.07	-32.86	0,043	0,214	-	0,043	283 →	20,2
149	214.07	-32.86	0,041	0,205	-	0,041	282 →	18,2
150	264.07	-32.86	0,041	0,205	-	0,041	285 →	7,4
151	314.07	-32.86	0,041	0,203	-	0,041	283 →	7,5
152	364.07	-32.86	0,039	0,196	-	0,039	281 →	7,5
153	414.07	-32.86	0,038	0,188	-	0,038	280 →	7,4
154	464.07	-32.86	0,036	0,178	-	0,036	279 →	7,3
155	-585.93	17.14	0,037	0,186	-	0,037	86 ←	7,6
156	-535.93	17.14	0,039	0,196	-	0,039	86 ←	7,8
157	-485.93	17.14	0,041	0,206	-	0,041	85 ←	8,1
158	-435.93	17.14	0,043	0,213	-	0,043	87 ←	17,4
159	-385.93	17.14	0,045	0,223	-	0,045	87 ←	17,7
160	-335.93	17.14	0,046	0,231	-	0,046	87 ←	18,3
161	-285.93	17.14	0,048	0,24	-	0,048	87 ←	18,7
162	-235.93	17.14	0,051	0,255	-	0,051	87 ←	20,1
163	-185.93	17.14	0,051	0,254	-	0,051	86 ←	19
164	-135.93	17.14	0,048	0,238	-	0,048	82 ←	18,1
165	-85.93	17.14	0,045	0,225	-	0,045	5 ↓	19
166	-35.93	17.14	0,048	0,239	-	0,048	278 →	19
167	14.07	17.14	0,051	0,254	-	0,051	274 →	19
168	64.07	17.14	0,051	0,253	-	0,051	273 →	20,3
169	114.07	17.14	0,047	0,234	-	0,047	272 →	20,9
170	164.07	17.14	0,043	0,217	-	0,043	272 →	21
171	214.07	17.14	0,042	0,208	-	0,042	279 →	6,7
172	264.07	17.14	0,041	0,203	-	0,041	273 →	17,4
173	314.07	17.14	0,039	0,195	-	0,039	274 →	16,3
174	364.07	17.14	0,04	0,2	-	0,04	275 →	7,5
175	414.07	17.14	0,038	0,19	-	0,038	274 →	7,4
176	464.07	17.14	0,036	0,18	-	0,036	274 →	7,3
177	-585.93	67.14	0,037	0,184	-	0,037	92 ←	7,6
178	-535.93	67.14	0,039	0,194	-	0,039	92 ←	7,7
179	-485.93	67.14	0,04	0,202	-	0,04	92 ←	7,8
180	-435.93	67.14	0,042	0,208	-	0,042	92 ←	7,8
181	-385.93	67.14	0,042	0,208	-	0,042	92 ←	7,5
182	-335.93	67.14	0,044	0,222	-	0,044	99 ←	20,5
183	-285.93	67.14	0,047	0,234	-	0,047	102 ←	20,7
184	-235.93	67.14	0,05	0,251	-	0,05	106 ←	20,3
185	-185.93	67.14	0,051	0,255	-	0,051	113 ↖	19
186	-135.93	67.14	0,049	0,244	-	0,049	130 ↖	19
187	-85.93	67.14	0,047	0,236	-	0,047	179 ↑	19
188	-35.93	67.14	0,049	0,245	-	0,049	229 ↗	18,6
189	14.07	67.14	0,051	0,254	-	0,051	246 ↗	19
190	64.07	67.14	0,05	0,252	-	0,05	254 →	20,3
191	114.07	67.14	0,047	0,233	-	0,047	258 →	20,8
192	164.07	67.14	0,044	0,22	-	0,044	261 →	20,7
193	214.07	67.14	0,043	0,216	-	0,043	269 →	6,8
194	264.07	67.14	0,043	0,216	-	0,043	268 →	7,5
195	314.07	67.14	0,042	0,211	-	0,042	268 →	7,5
196	364.07	67.14	0,041	0,203	-	0,041	268 →	7,5
197	414.07	67.14	0,039	0,193	-	0,039	269 →	7,3
198	464.07	67.14	0,036	0,182	-	0,036	269 →	7,3
199	-585.93	117.14	0,036	0,182	-	0,036	97 ←	7,5
200	-535.93	117.14	0,035	0,177	-	0,035	100 ←	20,2
201	-485.93	117.14	0,039	0,196	-	0,039	99 ←	9,2
202	-435.93	117.14	0,041	0,203	-	0,041	100 ←	7,8
203	-385.93	117.14	0,041	0,207	-	0,041	105 ←	18,5
204	-335.93	117.14	0,043	0,214	-	0,043	110 ←	20,8
205	-285.93	117.14	0,045	0,226	-	0,045	115 ↖	21
206	-235.93	117.14	0,048	0,242	-	0,048	122 ↖	20,7
207	-185.93	117.14	0,051	0,257	-	0,051	133 ↖	19
208	-135.93	117.14	0,051	0,254	-	0,051	151 ↖	19
209	-85.93	117.14	0,05	0,252	-	0,05	180 ↑	19,3
210	-35.93	117.14	0,057	0,284	-	0,057	208 ↗	18,4
211	14.07	117.14	0,052	0,261	-	0,052	227 ↗	18,9
212	64.07	117.14	0,05	0,248	-	0,05	238 ↗	20,1

Продолжение таблицы 1.5.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
213	114.07	117.14	0,047	0,235	-	0,047	246 ↗	18,5
214	164.07	117.14	0,045	0,227	-	0,045	256 →	7
215	214.07	117.14	0,045	0,227	-	0,045	258 →	7,4
216	264.07	117.14	0,044	0,219	-	0,044	259 →	9,2
217	314.07	117.14	0,043	0,216	-	0,043	261 →	7,6
218	364.07	117.14	0,041	0,206	-	0,041	262 →	7,4
219	414.07	117.14	0,039	0,194	-	0,039	263 →	7,3
220	464.07	117.14	0,037	0,183	-	0,037	263 →	7,3
221	-585.93	167.14	0,036	0,179	-	0,036	102 ←	7,4
222	-535.93	167.14	0,038	0,188	-	0,038	104 ←	7,6
223	-485.93	167.14	0,039	0,196	-	0,039	105 ←	7,6
224	-435.93	167.14	0,04	0,201	-	0,04	107 ←	7,6
225	-385.93	167.14	0,04	0,202	-	0,04	109 ←	7,3
226	-335.93	167.14	0,042	0,208	-	0,042	119 ↖	20
227	-285.93	167.14	0,044	0,218	-	0,044	125 ↖	21,1
228	-235.93	167.14	0,046	0,23	-	0,046	133 ↖	20,9
229	-185.93	167.14	0,049	0,243	-	0,049	145 ↖	20,6
230	-135.93	167.14	0,05	0,252	-	0,05	161 ↑	20,3
231	-85.93	167.14	0,052	0,258	-	0,052	180 ↑	19,8
232	-35.93	167.14	0,057	0,287	-	0,057	198 ↑	18
233	14.07	167.14	0,057	0,286	-	0,057	215 ↗	17,7
234	64.07	167.14	0,053	0,264	-	0,053	227 ↗	17,8
235	114.07	167.14	0,05	0,252	-	0,05	239 ↗	7,4
236	164.07	167.14	0,049	0,244	-	0,049	244 ↗	9,2
237	214.07	167.14	0,048	0,239	-	0,048	249 →	7,4
238	264.07	167.14	0,046	0,229	-	0,046	252 →	7,4
239	314.07	167.14	0,044	0,219	-	0,044	254 →	7,4
240	364.07	167.14	0,041	0,206	-	0,041	256 →	7,4
241	414.07	167.14	0,039	0,195	-	0,039	257 →	7,3
242	464.07	167.14	0,037	0,183	-	0,037	258 →	7,2
243	-585.93	217.14	0,035	0,176	-	0,035	108 ←	7,4
244	-535.93	217.14	0,037	0,185	-	0,037	109 ←	7,5
245	-485.93	217.14	0,039	0,193	-	0,039	111 ←	7,5
246	-435.93	217.14	0,039	0,196	-	0,039	114 ↖	9,1
247	-385.93	217.14	0,04	0,202	-	0,04	117 ↖	7,5
248	-335.93	217.14	0,041	0,203	-	0,041	126 ↖	18
249	-285.93	217.14	0,042	0,21	-	0,042	133 ↖	20,6
250	-235.93	217.14	0,041	0,205	-	0,041	131 ↖	5,9
251	-185.93	217.14	0,046	0,228	-	0,046	152 ↖	20,8
252	-135.93	217.14	0,047	0,237	-	0,047	165 ↑	19,8
253	-85.93	217.14	0,05	0,251	-	0,05	179 ↑	18,9
254	-35.93	217.14	0,055	0,277	-	0,055	193 ↑	15,9
255	14.07	217.14	0,058	0,292	-	0,058	207 ↗	8,1
256	64.07	217.14	0,057	0,287	-	0,057	220 ↗	7,4
257	114.07	217.14	0,055	0,275	-	0,055	229 ↗	7,8
258	164.07	217.14	0,052	0,259	-	0,052	235 ↗	7,9
259	214.07	217.14	0,049	0,245	-	0,049	240 ↗	7,7
260	264.07	217.14	0,046	0,232	-	0,046	244 ↗	7,6
261	314.07	217.14	0,044	0,219	-	0,044	247 ↗	7,5
262	364.07	217.14	0,041	0,206	-	0,041	249 →	7,4
263	414.07	217.14	0,039	0,193	-	0,039	251 →	7,3
264	464.07	217.14	0,036	0,181	-	0,036	253 →	7,2
265	-585.93	267.14	0,034	0,172	-	0,034	113 ↖	7,4
266	-535.93	267.14	0,036	0,181	-	0,036	115 ↖	7,5
267	-485.93	267.14	0,038	0,19	-	0,038	117 ↖	7,5
268	-435.93	267.14	0,039	0,197	-	0,039	120 ↖	7,5
269	-385.93	267.14	0,04	0,202	-	0,04	124 ↖	7,6
270	-335.93	267.14	0,04	0,198	-	0,04	132 ↖	19,4
271	-285.93	267.14	0,042	0,208	-	0,042	133 ↖	6,9
272	-235.93	267.14	0,043	0,213	-	0,043	147 ↖	18,1
273	-185.93	267.14	0,044	0,218	-	0,044	149 ↖	6,5
274	-135.93	267.14	0,047	0,233	-	0,047	167 ↑	18
275	-85.93	267.14	0,051	0,253	-	0,051	175 ↑	7,4
276	-35.93	267.14	0,054	0,272	-	0,054	190 ↑	15,9
277	14.07	267.14	0,059	0,294	-	0,059	202 ↑	7,7

Продолжение таблицы 1.5.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
278	64.07	267.14	0,058	0,291	-	0,058	212 ↗	8,2
279	114.07	267.14	0,055	0,276	-	0,055	221 ↗	7,9
280	164.07	267.14	0,052	0,26	-	0,052	228 ↗	7,7
281	214.07	267.14	0,049	0,245	-	0,049	233 ↗	7,6
282	264.07	267.14	0,046	0,231	-	0,046	238 ↗	7,4
283	314.07	267.14	0,044	0,218	-	0,044	241 ↗	7,4
284	364.07	267.14	0,041	0,204	-	0,041	244 ↗	7,3
285	414.07	267.14	0,038	0,191	-	0,038	246 ↗	7,3
286	464.07	267.14	0,036	0,178	-	0,036	248 →	7,2
287	-585.93	317.14	0,034	0,168	-	0,034	117 ↖	7,3
288	-535.93	317.14	0,035	0,177	-	0,035	119 ↖	7,4
289	-485.93	317.14	0,037	0,186	-	0,037	122 ↖	7,4
290	-435.93	317.14	0,039	0,193	-	0,039	126 ↖	7,5
291	-385.93	317.14	0,04	0,2	-	0,04	130 ↖	7,6
292	-335.93	317.14	0,041	0,206	-	0,041	134 ↖	7,3
293	-285.93	317.14	0,042	0,212	-	0,042	140 ↖	7,3
294	-235.93	317.14	0,044	0,219	-	0,044	147 ↖	7,2
295	-185.93	317.14	0,046	0,228	-	0,046	155 ↖	7,1
296	-135.93	317.14	0,048	0,242	-	0,048	165 ↑	7,3
297	-85.93	317.14	0,052	0,259	-	0,052	176 ↑	7,7
298	-35.93	317.14	0,052	0,262	-	0,052	188 ↑	16,3
299	14.07	317.14	0,056	0,281	-	0,056	198 ↑	8
300	64.07	317.14	0,056	0,278	-	0,056	207 ↗	7,9
301	114.07	317.14	0,053	0,267	-	0,053	215 ↗	7,8
302	164.07	317.14	0,051	0,254	-	0,051	222 ↗	7,6
303	214.07	317.14	0,048	0,24	-	0,048	227 ↗	7,6
304	264.07	317.14	0,045	0,226	-	0,045	232 ↗	7,4
305	314.07	317.14	0,042	0,212	-	0,042	236 ↗	7,3
306	364.07	317.14	0,04	0,2	-	0,04	239 ↗	7,3
307	414.07	317.14	0,037	0,186	-	0,037	242 ↗	7,2
308	464.07	317.14	0,035	0,175	-	0,035	244 ↗	7,1
309	-585.93	367.14	0,033	0,163	-	0,033	121 ↖	7,2
310	-535.93	367.14	0,034	0,172	-	0,034	124 ↖	7,3
311	-485.93	367.14	0,036	0,181	-	0,036	127 ↖	7,4
312	-435.93	367.14	0,038	0,189	-	0,038	130 ↖	7,4
313	-385.93	367.14	0,039	0,197	-	0,039	135 ↖	7,5
314	-335.93	367.14	0,041	0,204	-	0,041	139 ↖	7,4
315	-285.93	367.14	0,042	0,212	-	0,042	145 ↖	7,4
316	-235.93	367.14	0,044	0,22	-	0,044	152 ↖	7,5
317	-185.93	367.14	0,044	0,222	-	0,044	160 ↑	10,4
318	-135.93	367.14	0,048	0,241	-	0,048	168 ↑	7,6
319	-85.93	367.14	0,051	0,253	-	0,051	177 ↑	7,7
320	-35.93	367.14	0,052	0,261	-	0,052	186 ↑	7,7
321	14.07	367.14	0,053	0,265	-	0,053	195 ↑	7,7
322	64.07	367.14	0,052	0,262	-	0,052	203 ↗	7,7
323	114.07	367.14	0,051	0,253	-	0,051	210 ↗	7,6
324	164.07	367.14	0,049	0,243	-	0,049	217 ↗	7,5
325	214.07	367.14	0,046	0,231	-	0,046	222 ↗	7,5
326	264.07	367.14	0,044	0,219	-	0,044	227 ↗	7,4
327	314.07	367.14	0,041	0,206	-	0,041	231 ↗	7,3
328	364.07	367.14	0,039	0,193	-	0,039	234 ↗	7,2
329	414.07	367.14	0,036	0,181	-	0,036	237 ↗	7,2
330	464.07	367.14	0,034	0,169	-	0,034	240 ↗	7,1
331	-585.93	417.14	0,032	0,158	-	0,032	125 ↖	7,2
332	-535.93	417.14	0,033	0,166	-	0,033	128 ↖	7,2
333	-485.93	417.14	0,035	0,175	-	0,035	131 ↖	7,3
334	-435.93	417.14	0,037	0,183	-	0,037	135 ↖	7,4
335	-385.93	417.14	0,038	0,192	-	0,038	139 ↖	7,4
336	-335.93	417.14	0,04	0,199	-	0,04	144 ↖	7,5
337	-285.93	417.14	0,042	0,208	-	0,042	149 ↖	7,4
338	-235.93	417.14	0,043	0,216	-	0,043	155 ↖	7,4
339	-185.93	417.14	0,045	0,225	-	0,045	162 ↑	7,5
340	-135.93	417.14	0,047	0,233	-	0,047	170 ↑	7,6
341	-85.93	417.14	0,048	0,241	-	0,048	177 ↑	7,5
342	-35.93	417.14	0,049	0,246	-	0,049	185 ↑	7,6

Продолжение таблицы 1.5.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
343	14.07	417.14	0,05	0,248	-	0,05	193 ↑	7,6
344	64.07	417.14	0,049	0,245	-	0,049	200 ↑	7,5
345	114.07	417.14	0,048	0,239	-	0,048	207 ↗	7,5
346	164.07	417.14	0,046	0,23	-	0,046	213 ↗	7,4
347	214.07	417.14	0,044	0,22	-	0,044	218 ↗	7,4
348	264.07	417.14	0,042	0,209	-	0,042	223 ↗	7,3
349	314.07	417.14	0,039	0,197	-	0,039	227 ↗	7,2
350	364.07	417.14	0,037	0,186	-	0,037	230 ↗	7,2
351	414.07	417.14	0,035	0,175	-	0,035	233 ↗	7,1
352	464.07	417.14	0,033	0,164	-	0,033	236 ↗	7

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

1061. Этанол

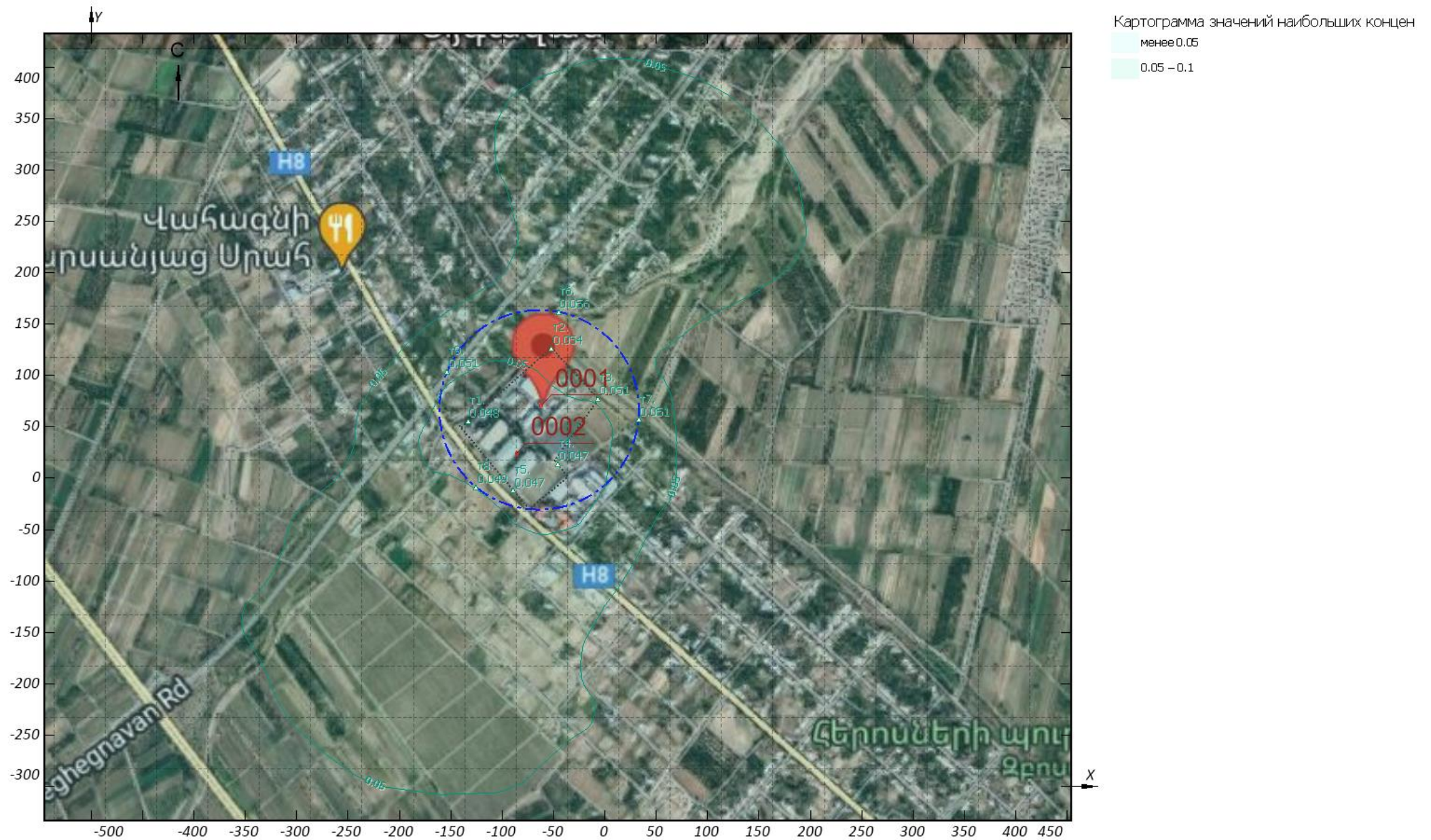


Рисунок 1.5.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:5000

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

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,279 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 352).

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

- на границе СЗЗ **0,67**, которая достигается в точке № 7 X=33,16 Y=56,78, при направлении ветра 280°, скорости ветра 1,3 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,4 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,223), вклад источников предприятия 0,44.

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	2902	Взвешенные вещества	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2

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	-132,71	55,08	2	Точка в промзоне
2	-51,6	126,5	2	Точка в промзоне
3	-5,9	76,9	2	Точка в промзоне
4	-45,61	13,88	2	Точка в промзоне
5	-88,61	-12,12	2	Точка в промзоне
6	-44,55	161,57	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	33,16	56,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-125,12	-8,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-153,24	103,47	2	Точка на границе ОСЗЗ

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

Таблица № 1.6.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585,93	50,04	494,23	50,04	765,805	2	50	-

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

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

Таблица № 1.6.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диам етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ՓՈԴՐԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգյան մասնաճյուղ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
6	1	3	0,16	30	0,603	130	-72.1	37.2	-	1	4,576	2902	0,003	3	0,028	34,61
7	1	9	0,4	20,6	2,589	20	-38.3	69.6	-	1	1,19	2902	0,276	3	0,46	61,06

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

Таблица № 1.6.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-132,71	55,08	2	0,64	0,32	0,24	0,4	81 ← 1,3	1.1.7	0,4	62,3
2	Пром.	-51,6	126,5	2	0,68	0,338	0,216	0,46	167 ↑ 1,2	1.1.7	0,46	68,1
3	Пром.	-5,9	76,9	2	0,62	0,308	0,256	0,36	257 → 1,2	1.1.7	0,36	58,2
4	Пром.	-45,61	13,88	2	0,68	0,338	0,216	0,46	7 ↓ 1,2	1.1.7	0,46	68
5	Пром.	-88,61	-12,12	2	0,64	0,32	0,24	0,4	31 ↙ 1,3	1.1.7	0,4	62
6	ОСЗЗ	-44,55	161,57	2	0,64	0,322	0,237	0,41	176 ↑ 1,3	1.1.7	0,405	62,8
7	ОСЗЗ	33,16	56,78	2	0,67	0,333	0,223	0,44	280 → 1,3	1.1.7	0,44	66,3
8	ОСЗЗ	-125,12	-8,78	2	0,62	0,31	0,253	0,37	48 ↙ 1,4	1.1.7	0,36	57,8
9	ОСЗЗ	-153,24	103,47	2	0,61	0,306	0,26	0,354	106 ← 1,4	1.1.7	0,35	57,7

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585.93	-332.86	0,425	0,212	0,38	0,041	54 ↙	7,6
2	-535.93	-332.86	0,43	0,213	0,38	0,045	51 ↙	6,4

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
3	-485.93	-332.86	0,43	0,215	0,38	0,049	48 ↙	3,6
4	-435.93	-332.86	0,43	0,216	0,38	0,054	45 ↙	3,8
5	-385.93	-332.86	0,44	0,218	0,376	0,06	41 ↙	2,9
6	-335.93	-332.86	0,44	0,22	0,374	0,066	36 ↙	2,8
7	-285.93	-332.86	0,44	0,222	0,37	0,072	32 ↙	2,6
8	-235.93	-332.86	0,45	0,224	0,37	0,079	26 ↙	2,4
9	-185.93	-332.86	0,45	0,225	0,366	0,085	20 ↓	2,3
10	-135.93	-332.86	0,45	0,227	0,364	0,09	14 ↓	2,2
11	-85.93	-332.86	0,46	0,228	0,36	0,092	7 ↓	2,2
12	-35.93	-332.86	0,46	0,228	0,36	0,093	0 ↓	2,2
13	14.07	-332.86	0,455	0,228	0,36	0,092	353 ↓	2,2
14	64.07	-332.86	0,45	0,227	0,365	0,089	346 ↓	2,2
15	114.07	-332.86	0,45	0,225	0,37	0,084	339 ↓	2,4
16	164.07	-332.86	0,45	0,223	0,37	0,078	333 ↘	2,5
17	214.07	-332.86	0,44	0,221	0,37	0,072	328 ↘	2,6
18	264.07	-332.86	0,44	0,22	0,374	0,065	323 ↘	2,8
19	314.07	-332.86	0,435	0,218	0,38	0,059	319 ↘	3,2
20	364.07	-332.86	0,43	0,216	0,38	0,053	315 ↘	3,8
21	414.07	-332.86	0,43	0,215	0,38	0,048	312 ↘	4,1
22	464.07	-332.86	0,43	0,213	0,38	0,044	309 ↘	6,5
23	-585.93	-282.86	0,43	0,213	0,38	0,044	57 ↙	6,8
24	-535.93	-282.86	0,43	0,214	0,38	0,048	55 ↙	5,4
25	-485.93	-282.86	0,43	0,216	0,38	0,054	52 ↙	3,9
26	-435.93	-282.86	0,44	0,218	0,376	0,06	48 ↙	2,8
27	-385.93	-282.86	0,44	0,22	0,37	0,067	45 ↙	2,8
28	-335.93	-282.86	0,445	0,223	0,37	0,075	40 ↙	2,5
29	-285.93	-282.86	0,45	0,225	0,366	0,084	35 ↙	2,1
30	-235.93	-282.86	0,46	0,228	0,36	0,093	29 ↙	2,2
31	-185.93	-282.86	0,46	0,23	0,36	0,102	23 ↙	2,2
32	-135.93	-282.86	0,465	0,233	0,36	0,108	15 ↓	2,1
33	-85.93	-282.86	0,47	0,234	0,355	0,113	8 ↓	2,1
34	-35.93	-282.86	0,47	0,234	0,354	0,114	0 ↓	2,1
35	14.07	-282.86	0,47	0,234	0,355	0,112	351 ↓	2,1
36	64.07	-282.86	0,46	0,232	0,36	0,107	344 ↓	2,1
37	114.07	-282.86	0,46	0,23	0,36	0,1	337 ↘	2,2
38	164.07	-282.86	0,455	0,227	0,36	0,092	330 ↘	2,2
39	214.07	-282.86	0,45	0,225	0,37	0,083	324 ↘	2,4
40	264.07	-282.86	0,444	0,222	0,37	0,074	319 ↘	2,6
41	314.07	-282.86	0,44	0,22	0,37	0,066	315 ↘	2,8
42	364.07	-282.86	0,435	0,218	0,38	0,059	311 ↘	3,2
43	414.07	-282.86	0,43	0,216	0,38	0,053	308 ↘	3,9
44	464.07	-282.86	0,43	0,214	0,38	0,048	305 ↘	5,5
45	-585.93	-232.86	0,43	0,214	0,38	0,046	61 ↙	4
46	-535.93	-232.86	0,43	0,216	0,38	0,052	59 ↙	4,2
47	-485.93	-232.86	0,435	0,217	0,38	0,058	56 ↙	3,2
48	-435.93	-232.86	0,44	0,22	0,37	0,066	53 ↙	2,8
49	-385.93	-232.86	0,445	0,223	0,37	0,075	49 ↙	2,5
50	-335.93	-232.86	0,45	0,226	0,366	0,086	45 ↙	2,2
51	-285.93	-232.86	0,46	0,229	0,36	0,098	39 ↙	2,2
52	-235.93	-232.86	0,47	0,233	0,356	0,11	33 ↙	2,1
53	-185.93	-232.86	0,47	0,237	0,35	0,123	26 ↙	2
54	-135.93	-232.86	0,48	0,24	0,35	0,133	18 ↓	2
55	-85.93	-232.86	0,48	0,242	0,344	0,14	9 ↓	1,9
56	-35.93	-232.86	0,49	0,243	0,34	0,142	359 ↓	1,9
57	14.07	-232.86	0,48	0,242	0,344	0,14	350 ↓	1,9
58	64.07	-232.86	0,48	0,239	0,35	0,13	341 ↓	2
59	114.07	-232.86	0,47	0,236	0,35	0,12	333 ↘	2
60	164.07	-232.86	0,465	0,233	0,36	0,11	326 ↘	2,1
61	214.07	-232.86	0,46	0,229	0,36	0,096	320 ↘	2,1
62	264.07	-232.86	0,45	0,225	0,366	0,085	315 ↘	2,4
63	314.07	-232.86	0,44	0,222	0,37	0,074	311 ↘	2,6
64	364.07	-232.86	0,44	0,22	0,374	0,065	307 ↘	2,9
65	414.07	-232.86	0,434	0,217	0,38	0,057	304 ↘	3,3
66	464.07	-232.86	0,43	0,215	0,38	0,051	301 ↘	4
67	-585.93	-182.86	0,43	0,215	0,38	0,049	65 ↙	5,2

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
68	-535.93	-182.86	0,43	0,217	0,38	0,055	63 ↙	3,6
69	-485.93	-182.86	0,44	0,219	0,375	0,063	61 ↙	2,9
70	-435.93	-182.86	0,44	0,222	0,37	0,073	58 ↙	2,5
71	-385.93	-182.86	0,45	0,225	0,366	0,085	54 ↙	2,2
72	-335.93	-182.86	0,46	0,23	0,36	0,098	50 ↙	2,2
73	-285.93	-182.86	0,47	0,234	0,354	0,114	44 ↙	2,1
74	-235.93	-182.86	0,48	0,24	0,35	0,132	38 ↙	2
75	-185.93	-182.86	0,49	0,245	0,34	0,15	30 ↙	1,9
76	-135.93	-182.86	0,5	0,25	0,334	0,166	21 ↓	1,8
77	-85.93	-182.86	0,51	0,253	0,33	0,176	11 ↓	1,8
78	-35.93	-182.86	0,51	0,254	0,33	0,18	359 ↓	1,8
79	14.07	-182.86	0,5	0,252	0,33	0,175	348 ↓	1,8
80	64.07	-182.86	0,5	0,249	0,335	0,163	338 ↓	1,8
81	114.07	-182.86	0,49	0,244	0,34	0,146	329 ↘	1,9
82	164.07	-182.86	0,48	0,239	0,35	0,13	321 ↘	2
83	214.07	-182.86	0,47	0,233	0,355	0,112	315 ↘	2,1
84	264.07	-182.86	0,46	0,229	0,36	0,096	310 ↘	2,2
85	314.07	-182.86	0,45	0,225	0,37	0,083	306 ↘	2,4
86	364.07	-182.86	0,44	0,221	0,37	0,071	302 ↘	2,6
87	414.07	-182.86	0,44	0,219	0,375	0,062	299 ↘	3
88	464.07	-182.86	0,43	0,216	0,38	0,054	297 ↘	3,6
89	-585.93	-132.86	0,43	0,215	0,38	0,051	70 ←	4,2
90	-535.93	-132.86	0,435	0,218	0,38	0,059	68 ←	3,3
91	-485.93	-132.86	0,44	0,22	0,37	0,068	66 ↙	2,7
92	-435.93	-132.86	0,45	0,224	0,37	0,08	63 ↙	2,4
93	-385.93	-132.86	0,46	0,228	0,36	0,094	60 ↙	2,2
94	-335.93	-132.86	0,47	0,233	0,356	0,11	56 ↙	2,1
95	-285.93	-132.86	0,48	0,24	0,35	0,132	51 ↙	2
96	-235.93	-132.86	0,49	0,247	0,34	0,157	44 ↙	1,9
97	-185.93	-132.86	0,51	0,255	0,327	0,184	36 ↙	1,8
98	-135.93	-132.86	0,52	0,262	0,32	0,21	26 ↙	1,7
99	-85.93	-132.86	0,54	0,268	0,31	0,226	13 ↓	1,7
100	-35.93	-132.86	0,54	0,269	0,31	0,23	359 ↓	1,6
101	14.07	-132.86	0,53	0,267	0,31	0,223	345 ↓	1,7
102	64.07	-132.86	0,52	0,261	0,32	0,203	333 ↘	1,7
103	114.07	-132.86	0,51	0,253	0,33	0,178	323 ↘	1,8
104	164.07	-132.86	0,49	0,246	0,34	0,152	315 ↘	1,9
105	214.07	-132.86	0,48	0,239	0,35	0,13	309 ↘	2
106	264.07	-132.86	0,465	0,233	0,36	0,108	304 ↘	2,1
107	314.07	-132.86	0,455	0,227	0,36	0,091	300 ↘	2,3
108	364.07	-132.86	0,45	0,223	0,37	0,078	297 ↘	2,5
109	414.07	-132.86	0,44	0,22	0,37	0,067	294 ↘	2,8
110	464.07	-132.86	0,435	0,217	0,38	0,058	292 →	3,3
111	-585.93	-82.86	0,43	0,216	0,38	0,054	74 ←	3,8
112	-535.93	-82.86	0,44	0,219	0,375	0,062	73 ←	3
113	-485.93	-82.86	0,44	0,222	0,37	0,072	71 ←	2,6
114	-435.93	-82.86	0,45	0,226	0,366	0,086	69 ←	2,2
115	-385.93	-82.86	0,46	0,231	0,36	0,103	66 ↙	2,2
116	-335.93	-82.86	0,47	0,237	0,35	0,124	63 ↙	2
117	-285.93	-82.86	0,49	0,245	0,34	0,15	58 ↙	1,9
118	-235.93	-82.86	0,51	0,255	0,326	0,184	52 ↙	1,8
119	-185.93	-82.86	0,53	0,267	0,31	0,223	44 ↙	1,7
120	-135.93	-82.86	0,56	0,279	0,295	0,26	33 ↙	1,6
121	-85.93	-82.86	0,57	0,287	0,284	0,29	17 ↓	1,5
122	-35.93	-82.86	0,58	0,29	0,28	0,3	359 ↓	1,5
123	14.07	-82.86	0,57	0,286	0,286	0,286	341 ↓	1,5
124	64.07	-82.86	0,55	0,276	0,3	0,254	326 ↘	1,6
125	114.07	-82.86	0,53	0,265	0,314	0,215	315 ↘	1,7
126	164.07	-82.86	0,51	0,253	0,33	0,178	307 ↘	1,8
127	214.07	-82.86	0,49	0,244	0,34	0,146	301 ↘	1,9
128	264.07	-82.86	0,47	0,236	0,35	0,12	297 ↘	2
129	314.07	-82.86	0,46	0,23	0,36	0,1	293 ↘	2,1
130	364.07	-82.86	0,45	0,225	0,37	0,084	291 →	2,4
131	414.07	-82.86	0,44	0,221	0,37	0,071	289 →	2,7
132	464.07	-82.86	0,44	0,218	0,376	0,061	287 →	3,1

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
133	-585.93	-32.86	0,43	0,217	0,38	0,055	79 ←	3,5
134	-535.93	-32.86	0,44	0,219	0,374	0,064	78 ←	2,9
135	-485.93	-32.86	0,445	0,223	0,37	0,076	77 ←	2,5
136	-435.93	-32.86	0,45	0,227	0,364	0,09	76 ←	2,2
137	-385.93	-32.86	0,47	0,233	0,356	0,11	74 ←	2,1
138	-335.93	-32.86	0,48	0,241	0,346	0,135	71 ←	2
139	-285.93	-32.86	0,5	0,25	0,33	0,168	68 ←	1,8
140	-235.93	-32.86	0,53	0,263	0,316	0,21	63 ↙	1,7
141	-185.93	-32.86	0,56	0,279	0,294	0,264	55 ↙	1,6
142	-135.93	-32.86	0,6	0,297	0,27	0,324	44 ↙	1,5
143	-85.93	-32.86	0,62	0,311	0,25	0,37	25 ↙	1,4
144	-35.93	-32.86	0,63	0,316	0,246	0,385	359 ↓	1,4
145	14.07	-32.86	0,62	0,309	0,255	0,36	333 ↘	1,4
146	64.07	-32.86	0,59	0,293	0,276	0,31	315 ↘	1,5
147	114.07	-32.86	0,55	0,276	0,3	0,254	304 ↘	1,6
148	164.07	-32.86	0,52	0,261	0,32	0,203	297 ↘	1,7
149	214.07	-32.86	0,5	0,249	0,335	0,163	292 →	1,8
150	264.07	-32.86	0,48	0,239	0,35	0,13	289 →	2
151	314.07	-32.86	0,46	0,232	0,36	0,107	286 →	2,1
152	364.07	-32.86	0,45	0,227	0,365	0,088	284 →	2,3
153	414.07	-32.86	0,445	0,222	0,37	0,074	283 →	2,6
154	464.07	-32.86	0,44	0,219	0,375	0,063	282 →	2,9
155	-585.93	17.14	0,43	0,217	0,38	0,056	85 ←	3,4
156	-535.93	17.14	0,44	0,22	0,374	0,066	84 ←	2,8
157	-485.93	17.14	0,45	0,223	0,37	0,078	83 ←	2,4
158	-435.93	17.14	0,46	0,228	0,36	0,094	83 ←	2,2
159	-385.93	17.14	0,47	0,234	0,354	0,115	82 ←	2,1
160	-335.93	17.14	0,49	0,243	0,34	0,143	80 ←	1,9
161	-285.93	17.14	0,51	0,254	0,33	0,18	78 ←	1,8
162	-235.93	17.14	0,54	0,269	0,31	0,23	75 ←	1,7
163	-185.93	17.14	0,58	0,289	0,28	0,296	71 ←	1,5
164	-135.93	17.14	0,63	0,313	0,25	0,375	62 ↙	1,4
165	-85.93	17.14	0,67	0,335	0,22	0,45	42 ↙	1,3
166	-35.93	17.14	0,67	0,337	0,218	0,46	357 ↓	1,2
167	14.07	17.14	0,66	0,332	0,225	0,44	315 ↘	1,3
168	64.07	17.14	0,62	0,309	0,255	0,36	297 ↘	1,4
169	114.07	17.14	0,57	0,286	0,285	0,287	289 →	1,5
170	164.07	17.14	0,53	0,267	0,31	0,223	284 →	1,7
171	214.07	17.14	0,5	0,252	0,33	0,175	282 →	1,8
172	264.07	17.14	0,48	0,242	0,345	0,14	280 →	1,9
173	314.07	17.14	0,47	0,234	0,355	0,112	278 →	2,1
174	364.07	17.14	0,455	0,227	0,36	0,092	277 →	2,3
175	414.07	17.14	0,45	0,223	0,37	0,076	277 →	2,5
176	464.07	17.14	0,44	0,219	0,374	0,065	276 →	2,9
177	-585.93	67.14	0,43	0,217	0,38	0,057	90 ←	3,4
178	-535.93	67.14	0,44	0,22	0,37	0,066	90 ←	2,8
179	-485.93	67.14	0,45	0,224	0,37	0,079	90 ←	2,4
180	-435.93	67.14	0,46	0,229	0,36	0,095	90 ←	2,2
181	-385.93	67.14	0,47	0,235	0,35	0,117	90 ←	2,1
182	-335.93	67.14	0,49	0,244	0,34	0,145	90 ←	1,9
183	-285.93	67.14	0,51	0,255	0,326	0,184	90 ←	1,8
184	-235.93	67.14	0,54	0,271	0,305	0,237	89 ←	1,6
185	-185.93	67.14	0,58	0,292	0,277	0,31	89 ←	1,5
186	-135.93	67.14	0,64	0,318	0,24	0,394	89 ←	1,3
187	-85.93	67.14	0,67	0,334	0,22	0,45	87 ←	1,2
188	-35.93	67.14	0,44	0,219	0,374	0,065	316 ↘	1,2
189	14.07	67.14	0,67	0,337	0,217	0,46	273 →	1,2
190	64.07	67.14	0,63	0,317	0,245	0,39	271 →	1,4
191	114.07	67.14	0,58	0,29	0,28	0,3	271 →	1,5
192	164.07	67.14	0,54	0,269	0,31	0,23	271 →	1,6
193	214.07	67.14	0,51	0,254	0,33	0,18	270 →	1,8
194	264.07	67.14	0,485	0,242	0,34	0,142	270 →	1,9
195	314.07	67.14	0,47	0,234	0,355	0,114	270 →	2,1
196	364.07	67.14	0,46	0,228	0,36	0,093	270 →	2,3
197	414.07	67.14	0,45	0,223	0,37	0,077	270 →	2,5

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
198	464.07	67.14	0,44	0,22	0,374	0,065	270 →	2,8
199	-585.93	117.14	0,43	0,217	0,38	0,057	95 ←	3,4
200	-535.93	117.14	0,44	0,22	0,374	0,066	95 ←	2,8
201	-485.93	117.14	0,45	0,223	0,37	0,078	96 ←	2,5
202	-435.93	117.14	0,46	0,228	0,36	0,094	97 ←	2,2
203	-385.93	117.14	0,47	0,234	0,354	0,115	98 ←	2,1
204	-335.93	117.14	0,49	0,243	0,34	0,143	99 ←	1,9
205	-285.93	117.14	0,51	0,254	0,33	0,18	101 ←	1,8
206	-235.93	117.14	0,54	0,269	0,31	0,23	104 ←	1,6
207	-185.93	117.14	0,58	0,289	0,28	0,295	108 ←	1,5
208	-135.93	117.14	0,62	0,312	0,25	0,374	116 ↖	1,4
209	-85.93	117.14	0,67	0,335	0,22	0,45	135 ↖	1,3
210	-35.93	117.14	0,67	0,334	0,22	0,45	183 ↑	1,2
211	14.07	117.14	0,67	0,336	0,22	0,45	228 ↗	1,3
212	64.07	117.14	0,62	0,312	0,25	0,37	245 ↗	1,4
213	114.07	117.14	0,57	0,287	0,284	0,29	253 →	1,5
214	164.07	117.14	0,54	0,268	0,31	0,225	257 →	1,7
215	214.07	117.14	0,51	0,253	0,33	0,176	259 →	1,8
216	264.07	117.14	0,48	0,242	0,344	0,14	261 →	1,9
217	314.07	117.14	0,47	0,234	0,355	0,112	262 →	2,1
218	364.07	117.14	0,455	0,228	0,36	0,092	263 →	2,3
219	414.07	117.14	0,45	0,223	0,37	0,077	264 →	2,5
220	464.07	117.14	0,44	0,219	0,374	0,065	265 →	2,9
221	-585.93	167.14	0,43	0,217	0,38	0,055	100 ←	3,5
222	-535.93	167.14	0,44	0,219	0,374	0,064	101 ←	2,8
223	-485.93	167.14	0,446	0,223	0,37	0,076	102 ←	2,5
224	-435.93	167.14	0,45	0,227	0,364	0,09	104 ←	2,1
225	-385.93	167.14	0,47	0,233	0,356	0,11	106 ←	2,1
226	-335.93	167.14	0,48	0,24	0,346	0,135	108 ←	2
227	-285.93	167.14	0,5	0,25	0,33	0,168	112 ←	1,8
228	-235.93	167.14	0,53	0,263	0,316	0,21	116 ↖	1,7
229	-185.93	167.14	0,56	0,279	0,295	0,26	124 ↖	1,6
230	-135.93	167.14	0,59	0,297	0,27	0,32	135 ↖	1,5
231	-85.93	167.14	0,63	0,313	0,25	0,375	154 ↖	1,4
232	-35.93	167.14	0,64	0,319	0,24	0,4	182 ↑	1,3
233	14.07	167.14	0,63	0,313	0,25	0,376	208 ↗	1,4
234	64.07	167.14	0,59	0,296	0,27	0,32	226 ↗	1,5
235	114.07	167.14	0,56	0,278	0,296	0,26	237 ↗	1,6
236	164.07	167.14	0,52	0,262	0,32	0,207	244 ↗	1,7
237	214.07	167.14	0,5	0,249	0,334	0,165	249 →	1,8
238	264.07	167.14	0,48	0,24	0,35	0,132	252 →	2
239	314.07	167.14	0,46	0,232	0,36	0,108	254 →	2
240	364.07	167.14	0,45	0,227	0,365	0,089	256 →	2,3
241	414.07	167.14	0,445	0,222	0,37	0,075	258 →	2,6
242	464.07	167.14	0,44	0,219	0,375	0,063	259 →	2,9
243	-585.93	217.14	0,43	0,216	0,38	0,054	105 ←	3,8
244	-535.93	217.14	0,44	0,219	0,375	0,062	107 ←	3
245	-485.93	217.14	0,44	0,222	0,37	0,072	108 ←	2,6
246	-435.93	217.14	0,45	0,226	0,366	0,086	110 ←	2,3
247	-385.93	217.14	0,46	0,231	0,36	0,103	113 ↖	2,2
248	-335.93	217.14	0,47	0,237	0,35	0,124	116 ↖	2
249	-285.93	217.14	0,49	0,245	0,34	0,15	121 ↖	1,9
250	-235.93	217.14	0,51	0,255	0,326	0,184	127 ↖	1,8
251	-185.93	217.14	0,53	0,267	0,31	0,223	135 ↖	1,7
252	-135.93	217.14	0,56	0,279	0,295	0,263	147 ↖	1,6
253	-85.93	217.14	0,58	0,289	0,28	0,296	162 ↑	1,5
254	-35.93	217.14	0,59	0,293	0,276	0,31	181 ↑	1,5
255	14.07	217.14	0,58	0,289	0,28	0,296	200 ↑	1,5
256	64.07	217.14	0,56	0,279	0,295	0,26	215 ↗	1,6
257	114.07	217.14	0,53	0,266	0,31	0,22	226 ↗	1,7
258	164.07	217.14	0,51	0,254	0,33	0,18	234 ↗	1,8
259	214.07	217.14	0,49	0,245	0,34	0,148	240 ↗	1,9
260	264.07	217.14	0,47	0,237	0,35	0,122	244 ↗	2
261	314.07	217.14	0,46	0,23	0,36	0,1	247 ↗	2,2
262	364.07	217.14	0,45	0,225	0,366	0,084	250 →	2,4

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
263	414.07	217.14	0,44	0,221	0,37	0,071	252 →	2,5
264	464.07	217.14	0,44	0,218	0,376	0,061	254 →	3
265	-585.93	267.14	0,43	0,215	0,38	0,052	110 ←	4,1
266	-535.93	267.14	0,435	0,218	0,38	0,059	112 ←	3,2
267	-485.93	267.14	0,44	0,22	0,37	0,068	114 ↖	2,7
268	-435.93	267.14	0,45	0,224	0,37	0,08	116 ↖	2,4
269	-385.93	267.14	0,46	0,228	0,36	0,094	120 ↖	2,1
270	-335.93	267.14	0,47	0,233	0,355	0,112	124 ↖	2,1
271	-285.93	267.14	0,48	0,24	0,35	0,133	129 ↖	2
272	-235.93	267.14	0,49	0,247	0,34	0,157	135 ↖	1,9
273	-185.93	267.14	0,51	0,255	0,326	0,184	143 ↖	1,8
274	-135.93	267.14	0,53	0,263	0,316	0,21	154 ↖	1,7
275	-85.93	267.14	0,54	0,269	0,31	0,23	167 ↑	1,6
276	-35.93	267.14	0,54	0,271	0,305	0,237	181 ↑	1,6
277	14.07	267.14	0,54	0,269	0,31	0,23	195 ↑	1,6
278	64.07	267.14	0,53	0,263	0,317	0,21	207 ↗	1,7
279	114.07	267.14	0,51	0,255	0,33	0,182	218 ↗	1,8
280	164.07	267.14	0,49	0,247	0,34	0,155	226 ↗	1,9
281	214.07	267.14	0,48	0,239	0,35	0,13	232 ↗	2
282	264.07	267.14	0,47	0,233	0,356	0,11	237 ↗	2
283	314.07	267.14	0,455	0,228	0,36	0,092	241 ↗	2,3
284	364.07	267.14	0,45	0,224	0,37	0,078	244 ↗	2,5
285	414.07	267.14	0,44	0,22	0,37	0,067	246 ↗	2,8
286	464.07	267.14	0,435	0,217	0,38	0,058	249 →	3,2
287	-585.93	317.14	0,43	0,215	0,38	0,049	114 ↖	4,6
288	-535.93	317.14	0,43	0,217	0,38	0,055	116 ↖	3,4
289	-485.93	317.14	0,44	0,219	0,375	0,063	119 ↖	2,9
290	-435.93	317.14	0,44	0,222	0,37	0,073	122 ↖	2,6
291	-385.93	317.14	0,45	0,225	0,366	0,085	126 ↖	2,3
292	-335.93	317.14	0,46	0,23	0,36	0,099	130 ↖	2,1
293	-285.93	317.14	0,47	0,234	0,354	0,115	135 ↖	2,1
294	-235.93	317.14	0,48	0,24	0,35	0,132	142 ↖	2
295	-185.93	317.14	0,49	0,245	0,34	0,15	149 ↖	1,9
296	-135.93	317.14	0,5	0,25	0,33	0,167	159 ↑	1,8
297	-85.93	317.14	0,51	0,254	0,33	0,18	169 ↑	1,8
298	-35.93	317.14	0,51	0,255	0,327	0,184	181 ↑	1,8
299	14.07	317.14	0,51	0,254	0,33	0,18	192 ↑	1,8
300	64.07	317.14	0,5	0,25	0,333	0,166	203 ↗	1,8
301	114.07	317.14	0,49	0,245	0,34	0,15	212 ↗	1,9
302	164.07	317.14	0,48	0,239	0,35	0,13	219 ↗	2
303	214.07	317.14	0,47	0,234	0,355	0,113	226 ↗	2
304	264.07	317.14	0,46	0,229	0,36	0,097	231 ↗	2,2
305	314.07	317.14	0,45	0,225	0,37	0,084	235 ↗	2,4
306	364.07	317.14	0,44	0,222	0,37	0,072	238 ↗	2,6
307	414.07	317.14	0,44	0,219	0,375	0,063	241 ↗	2,9
308	464.07	317.14	0,43	0,216	0,38	0,055	244 ↗	3,6
309	-585.93	367.14	0,43	0,214	0,38	0,046	119 ↖	5,8
310	-535.93	367.14	0,43	0,216	0,38	0,052	121 ↖	4
311	-485.93	367.14	0,435	0,218	0,38	0,059	124 ↖	3,2
312	-435.93	367.14	0,44	0,22	0,37	0,067	127 ↖	2,8
313	-385.93	367.14	0,446	0,223	0,37	0,076	131 ↖	2,5
314	-335.93	367.14	0,45	0,226	0,365	0,087	135 ↖	2,3
315	-285.93	367.14	0,46	0,23	0,36	0,099	140 ↖	2,1
316	-235.93	367.14	0,47	0,233	0,355	0,11	147 ↖	2,1
317	-185.93	367.14	0,47	0,237	0,35	0,124	154 ↖	2
318	-135.93	367.14	0,48	0,24	0,346	0,135	162 ↑	2
319	-85.93	367.14	0,49	0,243	0,34	0,142	171 ↑	1,9
320	-35.93	367.14	0,49	0,243	0,34	0,145	181 ↑	1,9
321	14.07	367.14	0,485	0,243	0,34	0,142	190 ↑	1,9
322	64.07	367.14	0,48	0,24	0,346	0,134	199 ↑	2
323	114.07	367.14	0,47	0,237	0,35	0,123	207 ↗	2
324	164.07	367.14	0,47	0,233	0,356	0,11	214 ↗	2
325	214.07	367.14	0,46	0,229	0,36	0,097	220 ↗	2,2
326	264.07	367.14	0,45	0,226	0,366	0,085	225 ↗	2,4
327	314.07	367.14	0,445	0,222	0,37	0,075	230 ↗	2,6

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
328	364.07	367.14	0,44	0,22	0,374	0,066	234 ↗	2,8
329	414.07	367.14	0,435	0,217	0,38	0,058	237 ↗	2,9
330	464.07	367.14	0,43	0,215	0,38	0,051	239 ↗	4,2
331	-585.93	417.14	0,43	0,213	0,38	0,044	122 ↖	6,6
332	-535.93	417.14	0,43	0,215	0,38	0,048	125 ↖	5,2
333	-485.93	417.14	0,43	0,216	0,38	0,054	128 ↖	3,7
334	-435.93	417.14	0,44	0,218	0,376	0,06	131 ↖	3,1
335	-385.93	417.14	0,44	0,22	0,37	0,068	135 ↖	2,8
336	-335.93	417.14	0,445	0,223	0,37	0,076	139 ↖	2,5
337	-285.93	417.14	0,45	0,225	0,366	0,085	145 ↖	2,4
338	-235.93	417.14	0,46	0,228	0,36	0,094	150 ↖	2,2
339	-185.93	417.14	0,46	0,231	0,36	0,103	157 ↖	2,1
340	-135.93	417.14	0,47	0,233	0,356	0,11	164 ↑	2,1
341	-85.93	417.14	0,47	0,234	0,354	0,115	172 ↑	2,1
342	-35.93	417.14	0,47	0,235	0,354	0,116	180 ↑	2,1
343	14.07	417.14	0,47	0,234	0,354	0,114	189 ↑	2,1
344	64.07	417.14	0,47	0,233	0,356	0,11	196 ↑	2
345	114.07	417.14	0,46	0,231	0,36	0,102	204 ↗	2,1
346	164.07	417.14	0,46	0,228	0,36	0,093	210 ↗	2,3
347	214.07	417.14	0,45	0,225	0,37	0,084	216 ↗	2,4
348	264.07	417.14	0,445	0,223	0,37	0,075	221 ↗	2,5
349	314.07	417.14	0,44	0,22	0,37	0,067	225 ↗	2,8
350	364.07	417.14	0,44	0,218	0,376	0,06	229 ↗	3,2
351	414.07	417.14	0,43	0,216	0,38	0,053	232 ↗	3,8
352	464.07	417.14	0,43	0,214	0,38	0,048	235 ↗	4,6

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



Рисунок 1.6.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

1.7 Расчет загрязнения по группе суммации «6204. Азота диоксид, серы диоксид»

Эффектом неполной суммации обладают 6204. Азота диоксид, серы диоксид. Коэффициент комбинированного действия для данной группы суммации равен 1,6.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 4 (в том числе: организованных - 4, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 3; 11-20 м – 1; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,397 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 352).

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

- на границе СЗЗ **0,72**, которая достигается в точке № 8 X=-125,12 Y=-8,78 при направлении ветра 49°, скорости ветра 4,7 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,05 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,01), вклад источников предприятия – 0,71.

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.7.1.

Таблица № 1.7.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – 10*			
	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	301	Азота диоксид	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008
1. -	0	0	330	Сера диоксид	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02

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	-132,71	55,08	2	Точка в промзоне
2	-51,6	126,5	2	Точка в промзоне
3	-5,9	76,9	2	Точка в промзоне
4	-45,61	13,88	2	Точка в промзоне
5	-88,61	-12,12	2	Точка в промзоне
6	-44,55	161,57	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	33,16	56,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-125,12	-8,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-153,24	103,47	2	Точка на границе ОСЗЗ

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				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	-585,93	50,04	494,23	50,04	765,805	2	50	-

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

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диам етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири 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 «ԵՐԵՎԱՆԻ ՇՈՒՅՈՒՆԻ ՓՈԴՐԱՐԱՆ» ՓԲԸ Այգյան մասնաճյուղ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
3	1	15	0,72	12,5	5,089	150	-52.9	86.1	-	1	2,764	301	0,169	1	0,063	227,31
4	1	2,5	0,15	22	0,389	100	-43.6	100	-	1	1,716	301	0,01	1	0,148	48,91
5	1	2	0,25	40	1,963	120	-119.7	42.5	-	1	14,3	301	0,009	1	0,057	81,58
6	1	3	0,16	30	0,603	130	-72.1	37.2	-	1	4,576					

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.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	Высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-132,71	55,08	2	0,71	6204	0,01	0,7	106 ← 4,6	1.1.6	0,7	98,6
2	Пром.	-51,6	126,5	2	0,66	6204	0,01	0,65	193 ↑ 5	1.1.6	0,65	98,4
3	Пром.	-5,9	76,9	2	0,7	6204	0,01	0,69	239 ↗ 4,9	1.1.6	0,69	98,5
4	Пром.	-45,61	13,88	2	0,69	6204	0,01	0,68	311 ↘ 4,6	1.1.6	0,68	98,5
5	Пром.	-88,61	-12,12	2	0,77	6204	0,01	0,76	19 ↓ 4,5	1.1.6	0,7	91,1
6	ОСЗЗ	-44,55	161,57	2	0,58	6204	0,01	0,57	192 ↑ 5,3	1.1.6	0,56	96,8
7	ОСЗЗ	33,16	56,78	2	0,63	6204	0,01	0,62	260 → 5,2	1.1.6	0,61	96,8
8	ОСЗЗ	-125,12	-8,78	2	0,72	6204	0,01	0,71	49 ↙ 4,7	1.1.6	0,7	97,6
9	ОСЗЗ	-153,24	103,47	2	0,63	6204	0,01	0,62	129 ↖ 5,1	1.1.6	0,62	98,4

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	-585.93	-332.86	0,13	-	0,02	0,11	54 ↙	1,2
2	-535.93	-332.86	0,137	-	0,02	0,117	51 ↙	8,2
3	-485.93	-332.86	0,147	-	0,019	0,13	48 ↙	8
4	-435.93	-332.86	0,16	-	0,017	0,143	44 ↙	7,7
5	-385.93	-332.86	0,173	-	0,016	0,158	40 ↙	7,6
6	-335.93	-332.86	0,188	-	0,014	0,173	35 ↙	7,4
7	-285.93	-332.86	0,2	-	0,013	0,19	30 ↙	7,2
8	-235.93	-332.86	0,214	-	0,011	0,203	24 ↙	7,1
9	-185.93	-332.86	0,225	-	0,01	0,215	17 ↓	7,1
10	-135.93	-332.86	0,233	-	0,01	0,223	10 ↓	7,1
11	-85.93	-332.86	0,235	-	0,01	0,225	2 ↓	7,1
12	-35.93	-332.86	0,23	-	0,01	0,22	355 ↓	7,1
13	14.07	-332.86	0,223	-	0,01	0,213	347 ↓	7,2
14	64.07	-332.86	0,21	-	0,01	0,2	340 ↓	7,3
15	114.07	-332.86	0,2	-	0,012	0,187	334 ↘	7,4
16	164.07	-332.86	0,186	-	0,013	0,172	328 ↘	7,6
17	214.07	-332.86	0,172	-	0,015	0,157	323 ↘	7,7
18	264.07	-332.86	0,16	-	0,016	0,143	318 ↘	8
19	314.07	-332.86	0,148	-	0,018	0,13	315 ↘	1,3
20	364.07	-332.86	0,14	-	0,019	0,12	311 ↘	1,3
21	414.07	-332.86	0,133	-	0,019	0,113	308 ↘	1,2
22	464.07	-332.86	0,126	-	0,02	0,106	305 ↘	1,2
23	-585.93	-282.86	0,134	-	0,019	0,115	58 ↙	1,2
24	-535.93	-282.86	0,145	-	0,019	0,126	55 ↙	8
25	-485.93	-282.86	0,158	-	0,017	0,14	52 ↙	7,8
26	-435.93	-282.86	0,173	-	0,016	0,157	48 ↙	7,5
27	-385.93	-282.86	0,19	-	0,014	0,176	44 ↙	7,4
28	-335.93	-282.86	0,21	-	0,012	0,196	39 ↙	7,2
29	-285.93	-282.86	0,227	-	0,01	0,217	33 ↙	7,1
30	-235.93	-282.86	0,25	-	0,01	0,24	27 ↙	7
31	-185.93	-282.86	0,264	-	0,01	0,254	20 ↓	6,8
32	-135.93	-282.86	0,276	-	0,01	0,266	11 ↓	6,8
33	-85.93	-282.86	0,28	-	0,01	0,27	3 ↓	6,7
34	-35.93	-282.86	0,274	-	0,01	0,264	354 ↓	6,8
35	14.07	-282.86	0,26	-	0,01	0,25	345 ↓	6,9
36	64.07	-282.86	0,244	-	0,01	0,234	337 ↘	7,1
37	114.07	-282.86	0,225	-	0,01	0,215	330 ↘	7,3
38	164.07	-282.86	0,206	-	0,011	0,195	324 ↘	7,4
39	214.07	-282.86	0,19	-	0,013	0,176	319 ↘	7,5
40	264.07	-282.86	0,173	-	0,015	0,158	314 ↘	7,8
41	314.07	-282.86	0,158	-	0,017	0,142	310 ↘	8
42	364.07	-282.86	0,147	-	0,018	0,13	307 ↘	1,3
43	414.07	-282.86	0,138	-	0,019	0,12	304 ↘	1,3
44	464.07	-282.86	0,13	-	0,02	0,11	302 ↘	1,2
45	-585.93	-232.86	0,14	-	0,02	0,12	61 ↙	8
46	-535.93	-232.86	0,153	-	0,018	0,135	59 ↙	7,8
47	-485.93	-232.86	0,17	-	0,016	0,152	56 ↙	7,6
48	-435.93	-232.86	0,186	-	0,014	0,172	53 ↙	7,5
49	-385.93	-232.86	0,207	-	0,012	0,195	49 ↙	7,3
50	-335.93	-232.86	0,23	-	0,01	0,22	44 ↙	7,1
51	-285.93	-232.86	0,26	-	0,01	0,25	38 ↙	6,9
52	-235.93	-232.86	0,29	-	0,01	0,28	31 ↙	6,7
53	-185.93	-232.86	0,315	-	0,01	0,305	23 ↙	6,5
54	-135.93	-232.86	0,33	-	0,01	0,32	13 ↓	6,4
55	-85.93	-232.86	0,34	-	0,01	0,33	3 ↓	6,3
56	-35.93	-232.86	0,33	-	0,01	0,32	353 ↓	6,4
57	14.07	-232.86	0,31	-	0,01	0,3	343 ↓	6,5
58	64.07	-232.86	0,284	-	0,01	0,274	334 ↘	6,8
59	114.07	-232.86	0,26	-	0,01	0,25	326 ↘	7
60	164.07	-232.86	0,23	-	0,01	0,22	319 ↘	7,3
61	214.07	-232.86	0,207	-	0,011	0,196	314 ↘	7,4
62	264.07	-232.86	0,186	-	0,013	0,173	309 ↘	7,7
63	314.07	-232.86	0,17	-	0,015	0,154	306 ↘	7,7

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
64	364.07	-232.86	0,154	-	0,017	0,136	303 ↘	7,9
65	414.07	-232.86	0,144	-	0,018	0,125	300 ↘	1,3
66	464.07	-232.86	0,135	-	0,019	0,115	298 ↘	1,2
67	-585.93	-182.86	0,145	-	0,019	0,126	66 ↙	8
68	-535.93	-182.86	0,16	-	0,017	0,143	64 ↙	7,8
69	-485.93	-182.86	0,18	-	0,015	0,163	61 ↙	7,5
70	-435.93	-182.86	0,2	-	0,013	0,187	58 ↙	7,3
71	-385.93	-182.86	0,225	-	0,01	0,215	54 ↙	7,2
72	-335.93	-182.86	0,257	-	0,01	0,247	50 ↙	7
73	-285.93	-182.86	0,295	-	0,01	0,285	44 ↙	6,7
74	-235.93	-182.86	0,336	-	0,01	0,326	36 ↙	6,4
75	-185.93	-182.86	0,38	-	0,01	0,366	27 ↙	6,1
76	-135.93	-182.86	0,405	-	0,01	0,395	16 ↓	5,9
77	-85.93	-182.86	0,41	-	0,01	0,4	4 ↓	5,9
78	-35.93	-182.86	0,4	-	0,01	0,39	351 ↓	6
79	14.07	-182.86	0,37	-	0,01	0,36	339 ↓	6,2
80	64.07	-182.86	0,33	-	0,01	0,32	329 ↘	6,5
81	114.07	-182.86	0,295	-	0,01	0,285	320 ↘	6,8
82	164.07	-182.86	0,26	-	0,01	0,25	313 ↘	7,1
83	214.07	-182.86	0,228	-	0,01	0,22	308 ↘	7,3
84	264.07	-182.86	0,2	-	0,011	0,19	304 ↘	7,5
85	314.07	-182.86	0,18	-	0,014	0,166	300 ↘	7,8
86	364.07	-182.86	0,162	-	0,016	0,146	298 ↘	7,8
87	414.07	-182.86	0,148	-	0,018	0,13	295 ↘	1,3
88	464.07	-182.86	0,14	-	0,019	0,12	293 ↘	1,3
89	-585.93	-132.86	0,15	-	0,018	0,132	71 ←	8
90	-535.93	-132.86	0,167	-	0,016	0,15	69 ←	7,7
91	-485.93	-132.86	0,187	-	0,014	0,173	67 ↙	7,5
92	-435.93	-132.86	0,21	-	0,011	0,2	64 ↙	7,2
93	-385.93	-132.86	0,244	-	0,01	0,234	61 ↙	7,1
94	-335.93	-132.86	0,283	-	0,01	0,273	56 ↙	6,8
95	-285.93	-132.86	0,33	-	0,01	0,32	51 ↙	6,4
96	-235.93	-132.86	0,386	-	0,01	0,376	43 ↙	6,1
97	-185.93	-132.86	0,45	-	0,01	0,44	34 ↙	5,8
98	-135.93	-132.86	0,5	-	0,01	0,49	21 ↓	5,5
99	-85.93	-132.86	0,51	-	0,01	0,5	5 ↓	5,5
100	-35.93	-132.86	0,48	-	0,01	0,47	348 ↓	5,7
101	14.07	-132.86	0,44	-	0,01	0,43	333 ↘	5,9
102	64.07	-132.86	0,39	-	0,01	0,38	321 ↘	6,2
103	114.07	-132.86	0,337	-	0,01	0,33	313 ↘	6,5
104	164.07	-132.86	0,29	-	0,01	0,28	306 ↘	6,8
105	214.07	-132.86	0,25	-	0,01	0,24	301 ↘	7,1
106	264.07	-132.86	0,215	-	0,01	0,205	297 ↘	7,5
107	314.07	-132.86	0,19	-	0,012	0,178	294 ↘	7,7
108	364.07	-132.86	0,165	-	0,016	0,15	292 →	1,4
109	414.07	-132.86	0,153	-	0,017	0,136	290 →	8
110	464.07	-132.86	0,142	-	0,019	0,124	289 →	1,3
111	-585.93	-82.86	0,154	-	0,018	0,136	76 ←	7,9
112	-535.93	-82.86	0,17	-	0,016	0,156	75 ←	7,8
113	-485.93	-82.86	0,194	-	0,013	0,18	73 ←	7,5
114	-435.93	-82.86	0,22	-	0,01	0,21	71 ←	7,3
115	-385.93	-82.86	0,26	-	0,01	0,25	68 ←	7
116	-335.93	-82.86	0,306	-	0,01	0,296	65 ↙	6,7
117	-285.93	-82.86	0,36	-	0,01	0,35	60 ↙	6,3
118	-235.93	-82.86	0,43	-	0,01	0,42	53 ↙	5,9
119	-185.93	-82.86	0,52	-	0,01	0,51	43 ↙	5,5
120	-135.93	-82.86	0,6	-	0,01	0,6	28 ↙	5,1
121	-85.93	-82.86	0,62	-	0,01	0,61	7 ↓	5,1
122	-35.93	-82.86	0,58	-	0,01	0,57	343 ↓	5,3
123	14.07	-82.86	0,52	-	0,01	0,51	324 ↘	5,5
124	64.07	-82.86	0,45	-	0,01	0,44	311 ↘	5,9
125	114.07	-82.86	0,38	-	0,01	0,37	303 ↘	6,3
126	164.07	-82.86	0,32	-	0,01	0,31	297 ↘	6,7
127	214.07	-82.86	0,27	-	0,01	0,26	293 ↘	7
128	264.07	-82.86	0,23	-	0,01	0,22	290 →	7,3

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
129	314.07	-82.86	0,2	-	0,011	0,188	288 →	7,5
130	364.07	-82.86	0,177	-	0,014	0,162	286 →	7,7
131	414.07	-82.86	0,158	-	0,017	0,14	285 →	7,8
132	464.07	-82.86	0,145	-	0,018	0,127	284 →	1,3
133	-585.93	-32.86	0,152	-	0,018	0,134	81 ←	1,4
134	-535.93	-32.86	0,175	-	0,015	0,16	81 ←	7,8
135	-485.93	-32.86	0,2	-	0,012	0,186	80 ←	7,5
136	-435.93	-32.86	0,23	-	0,01	0,22	78 ←	7,3
137	-385.93	-32.86	0,27	-	0,01	0,26	77 ←	7
138	-335.93	-32.86	0,32	-	0,01	0,31	75 ←	6,7
139	-285.93	-32.86	0,39	-	0,01	0,38	71 ←	6,3
140	-235.93	-32.86	0,47	-	0,01	0,455	67 ↙	5,8
141	-185.93	-32.86	0,56	-	0,01	0,55	58 ↙	5,3
142	-135.93	-32.86	0,68	-	0,01	0,67	42 ↙	4,8
143	-85.93	-32.86	0,75	-	0,01	0,74	11 ↓	4,5
144	-35.93	-32.86	0,69	-	0,01	0,68	333 ↘	4,9
145	14.07	-32.86	0,62	-	0,01	0,61	309 ↘	5,2
146	64.07	-32.86	0,52	-	0,01	0,51	297 ↘	5,6
147	114.07	-32.86	0,42	-	0,01	0,41	291 →	6,1
148	164.07	-32.86	0,346	-	0,01	0,336	287 →	6,5
149	214.07	-32.86	0,286	-	0,01	0,276	284 →	6,9
150	264.07	-32.86	0,24	-	0,01	0,23	282 →	7,2
151	314.07	-32.86	0,206	-	0,01	0,195	281 →	7,4
152	364.07	-32.86	0,18	-	0,014	0,168	280 →	7,6
153	414.07	-32.86	0,162	-	0,016	0,146	279 →	7,8
154	464.07	-32.86	0,147	-	0,018	0,13	279 →	1,3
155	-585.93	17.14	0,157	-	0,017	0,14	87 ←	8
156	-535.93	17.14	0,176	-	0,015	0,16	87 ←	7,8
157	-485.93	17.14	0,2	-	0,012	0,188	86 ←	7,4
158	-435.93	17.14	0,23	-	0,01	0,22	86 ←	7,3
159	-385.93	17.14	0,275	-	0,01	0,265	86 ←	7
160	-335.93	17.14	0,33	-	0,01	0,32	85 ←	6,7
161	-285.93	17.14	0,4	-	0,01	0,39	84 ←	6,3
162	-235.93	17.14	0,49	-	0,01	0,48	83 ←	5,8
163	-185.93	17.14	0,6	-	0,01	0,59	80 ←	5,2
164	-135.93	17.14	0,71	-	0,01	0,7	73 ←	4,6
165	-85.93	17.14	0,69	-	0,01	0,68	34 ↙	4,5
166	-35.93	17.14	0,7	-	0,01	0,69	299 ↘	4,6
167	14.07	17.14	0,68	-	0,01	0,67	283 →	5,1
168	64.07	17.14	0,56	-	0,01	0,55	278 →	5,5
169	114.07	17.14	0,45	-	0,01	0,44	276 →	6
170	164.07	17.14	0,36	-	0,01	0,35	275 →	6,4
171	214.07	17.14	0,295	-	0,01	0,285	274 →	6,8
172	264.07	17.14	0,247	-	0,01	0,237	274 →	7,1
173	314.07	17.14	0,21	-	0,01	0,2	274 →	7,3
174	364.07	17.14	0,184	-	0,013	0,17	273 →	7,7
175	414.07	17.14	0,164	-	0,016	0,148	273 →	7,8
176	464.07	17.14	0,15	-	0,018	0,13	273 →	1,3
177	-585.93	67.14	0,156	-	0,017	0,14	92 ←	7,8
178	-535.93	67.14	0,175	-	0,015	0,16	93 ←	7,8
179	-485.93	67.14	0,2	-	0,012	0,186	93 ←	7,5
180	-435.93	67.14	0,23	-	0,01	0,22	94 ←	7,4
181	-385.93	67.14	0,27	-	0,01	0,26	95 ←	7,1
182	-335.93	67.14	0,33	-	0,01	0,32	96 ←	6,8
183	-285.93	67.14	0,4	-	0,01	0,39	98 ←	6,4
184	-235.93	67.14	0,49	-	0,01	0,48	100 ←	5,9
185	-185.93	67.14	0,6	-	0,01	0,6	105 ←	5,3
186	-135.93	67.14	0,71	-	0,01	0,7	115 ↖	4,8
187	-85.93	67.14	0,68	-	0,01	0,67	155 ↖	4,6
188	-35.93	67.14	0,7	-	0,01	0,7	230 ↗	4,6
189	14.07	67.14	0,67	-	0,01	0,66	251 →	5
190	64.07	67.14	0,55	-	0,01	0,54	258 →	5,5
191	114.07	67.14	0,44	-	0,01	0,43	261 →	6
192	164.07	67.14	0,36	-	0,01	0,35	263 →	6,4
193	214.07	67.14	0,293	-	0,01	0,283	264 →	6,2

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
194	264.07	67.14	0,247	-	0,01	0,237	265 →	7,1
195	314.07	67.14	0,21	-	0,01	0,2	266 →	7,4
196	364.07	67.14	0,185	-	0,014	0,172	267 →	7,5
197	414.07	67.14	0,165	-	0,016	0,15	267 →	7,8
198	464.07	67.14	0,15	-	0,018	0,13	268 →	1,3
199	-585.93	117.14	0,154	-	0,017	0,137	98 ←	8,1
200	-535.93	117.14	0,172	-	0,015	0,157	99 ←	7,8
201	-485.93	117.14	0,194	-	0,013	0,18	100 ←	7,6
202	-435.93	117.14	0,223	-	0,01	0,213	102 ←	7,5
203	-385.93	117.14	0,26	-	0,01	0,25	104 ←	7,2
204	-335.93	117.14	0,31	-	0,01	0,3	107 ←	6,9
205	-285.93	117.14	0,374	-	0,01	0,364	111 ←	6,5
206	-235.93	117.14	0,45	-	0,01	0,44	116 ↖	6
207	-185.93	117.14	0,54	-	0,01	0,53	125 ↖	5,5
208	-135.93	117.14	0,63	-	0,01	0,62	141 ↖	5,1
209	-85.93	117.14	0,69	-	0,01	0,68	170 ↑	4,9
210	-35.93	117.14	0,72	-	0,01	0,71	204 ↗	4,5
211	14.07	117.14	0,6	-	0,01	0,59	227 ↗	5,2
212	64.07	117.14	0,5	-	0,01	0,49	240 ↗	5,7
213	114.07	117.14	0,416	-	0,01	0,41	247 ↗	6,1
214	164.07	117.14	0,34	-	0,01	0,33	252 →	6,5
215	214.07	117.14	0,287	-	0,01	0,277	255 →	6,8
216	264.07	117.14	0,242	-	0,01	0,23	257 →	7,1
217	314.07	117.14	0,21	-	0,011	0,198	259 →	7,3
218	364.07	117.14	0,184	-	0,014	0,17	261 →	7,3
219	414.07	117.14	0,164	-	0,017	0,147	262 →	7,5
220	464.07	117.14	0,148	-	0,018	0,13	263 →	1,3
221	-585.93	167.14	0,15	-	0,018	0,132	103 ←	8
222	-535.93	167.14	0,167	-	0,016	0,15	105 ←	8
223	-485.93	167.14	0,187	-	0,013	0,174	107 ←	7,8
224	-435.93	167.14	0,21	-	0,01	0,2	109 ←	7,6
225	-385.93	167.14	0,246	-	0,01	0,236	112 ←	7,3
226	-335.93	167.14	0,29	-	0,01	0,28	116 ↖	7
227	-285.93	167.14	0,34	-	0,01	0,33	121 ↖	6,6
228	-235.93	167.14	0,4	-	0,01	0,39	129 ↖	6,2
229	-185.93	167.14	0,47	-	0,01	0,46	139 ↖	5,8
230	-135.93	167.14	0,53	-	0,01	0,52	154 ↖	5,5
231	-85.93	167.14	0,56	-	0,01	0,55	174 ↑	5,4
232	-35.93	167.14	0,57	-	0,01	0,56	195 ↑	5,2
233	14.07	167.14	0,53	-	0,01	0,52	214 ↗	4,4
234	64.07	167.14	0,45	-	0,01	0,44	227 ↗	5,8
235	114.07	167.14	0,38	-	0,01	0,37	236 ↗	6,2
236	164.07	167.14	0,32	-	0,01	0,31	242 ↗	6,5
237	214.07	167.14	0,273	-	0,01	0,263	246 ↗	6,8
238	264.07	167.14	0,234	-	0,01	0,224	250 →	7
239	314.07	167.14	0,204	-	0,012	0,192	252 →	7,3
240	364.07	167.14	0,18	-	0,014	0,166	254 →	7,5
241	414.07	167.14	0,16	-	0,017	0,145	256 →	7,6
242	464.07	167.14	0,146	-	0,018	0,128	257 →	1,3
243	-585.93	217.14	0,146	-	0,018	0,128	108 ←	1,3
244	-535.93	217.14	0,16	-	0,017	0,144	110 ←	7,9
245	-485.93	217.14	0,18	-	0,014	0,164	113 ↖	7,8
246	-435.93	217.14	0,2	-	0,011	0,19	116 ↖	7,7
247	-385.93	217.14	0,227	-	0,01	0,217	119 ↖	7,4
248	-335.93	217.14	0,26	-	0,01	0,25	124 ↖	7,1
249	-285.93	217.14	0,3	-	0,01	0,29	130 ↖	6,8
250	-235.93	217.14	0,344	-	0,01	0,334	138 ↖	6,5
251	-185.93	217.14	0,39	-	0,01	0,38	148 ↖	6,2
252	-135.93	217.14	0,43	-	0,01	0,42	160 ↑	5,9
253	-85.93	217.14	0,45	-	0,01	0,44	175 ↑	5,8
254	-35.93	217.14	0,47	-	0,01	0,46	191 ↑	5,5
255	14.07	217.14	0,46	-	0,01	0,45	206 ↗	4,4
256	64.07	217.14	0,41	-	0,01	0,4	218 ↗	5,8
257	114.07	217.14	0,35	-	0,01	0,34	227 ↗	6,1
258	164.07	217.14	0,3	-	0,01	0,29	234 ↗	6,4

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
259	214.07	217.14	0,257	-	0,01	0,247	239 ↗	6,7
260	264.07	217.14	0,223	-	0,01	0,213	243 ↗	7
261	314.07	217.14	0,197	-	0,013	0,184	246 ↗	7,2
262	364.07	217.14	0,168	-	0,016	0,15	249 →	1,4
263	414.07	217.14	0,157	-	0,018	0,14	251 →	7,4
264	464.07	217.14	0,144	-	0,019	0,125	252 →	1,3
265	-585.93	267.14	0,143	-	0,019	0,124	113 ↖	1,3
266	-535.93	267.14	0,153	-	0,017	0,136	116 ↖	8,2
267	-485.93	267.14	0,17	-	0,015	0,153	118 ↖	7,8
268	-435.93	267.14	0,187	-	0,013	0,174	122 ↖	7,8
269	-385.93	267.14	0,19	-	0,014	0,177	125 ↖	1,6
270	-335.93	267.14	0,235	-	0,01	0,225	131 ↖	7,3
271	-285.93	267.14	0,265	-	0,01	0,255	137 ↖	7,1
272	-235.93	267.14	0,296	-	0,01	0,286	144 ↖	6,8
273	-185.93	267.14	0,326	-	0,01	0,316	154 ↖	6,6
274	-135.93	267.14	0,354	-	0,01	0,344	164 ↑	6,3
275	-85.93	267.14	0,374	-	0,01	0,364	176 ↑	6,1
276	-35.93	267.14	0,39	-	0,01	0,38	188 ↑	5,8
277	14.07	267.14	0,39	-	0,01	0,38	200 ↑	5,7
278	64.07	267.14	0,356	-	0,01	0,346	211 ↗	5,9
279	114.07	267.14	0,314	-	0,01	0,304	220 ↗	6,2
280	164.07	267.14	0,273	-	0,01	0,263	227 ↗	6,5
281	214.07	267.14	0,24	-	0,01	0,23	232 ↗	6,8
282	264.07	267.14	0,21	-	0,012	0,2	237 ↗	6,9
283	314.07	267.14	0,188	-	0,014	0,174	240 ↗	7,2
284	364.07	267.14	0,17	-	0,016	0,152	243 ↗	7,4
285	414.07	267.14	0,152	-	0,018	0,134	246 ↗	7,4
286	464.07	267.14	0,14	-	0,019	0,12	248 →	1,3
287	-585.93	317.14	0,138	-	0,019	0,12	118 ↖	1,3
288	-535.93	317.14	0,147	-	0,018	0,13	120 ↖	1,3
289	-485.93	317.14	0,16	-	0,017	0,143	123 ↖	7,9
290	-435.93	317.14	0,175	-	0,015	0,16	127 ↖	7,8
291	-385.93	317.14	0,19	-	0,012	0,18	131 ↖	7,6
292	-335.93	317.14	0,21	-	0,01	0,2	136 ↖	7,5
293	-285.93	317.14	0,23	-	0,01	0,22	142 ↖	5,7
294	-235.93	317.14	0,256	-	0,01	0,246	149 ↖	7
295	-185.93	317.14	0,28	-	0,01	0,27	158 ↑	6,8
296	-135.93	317.14	0,3	-	0,01	0,29	167 ↑	6,6
297	-85.93	317.14	0,315	-	0,01	0,305	177 ↑	6,4
298	-35.93	317.14	0,326	-	0,01	0,316	187 ↑	6,2
299	14.07	317.14	0,32	-	0,01	0,31	197 ↑	6,1
300	64.07	317.14	0,304	-	0,01	0,294	206 ↗	6,2
301	114.07	317.14	0,276	-	0,01	0,266	214 ↗	6,4
302	164.07	317.14	0,246	-	0,01	0,236	221 ↗	6,6
303	214.07	317.14	0,22	-	0,011	0,21	226 ↗	6,9
304	264.07	317.14	0,197	-	0,014	0,184	231 ↗	7
305	314.07	317.14	0,178	-	0,016	0,162	235 ↗	7,2
306	364.07	317.14	0,16	-	0,017	0,143	238 ↗	7,4
307	414.07	317.14	0,146	-	0,019	0,127	241 ↗	7,5
308	464.07	317.14	0,136	-	0,019	0,117	243 ↗	1,3
309	-585.93	367.14	0,133	-	0,019	0,114	122 ↖	1,2
310	-535.93	367.14	0,141	-	0,019	0,123	124 ↖	1,3
311	-485.93	367.14	0,15	-	0,018	0,132	128 ↖	1,3
312	-435.93	367.14	0,162	-	0,016	0,146	131 ↖	7,8
313	-385.93	367.14	0,176	-	0,014	0,162	136 ↖	7,8
314	-335.93	367.14	0,19	-	0,012	0,18	141 ↖	7,6
315	-285.93	367.14	0,207	-	0,011	0,196	146 ↖	7,3
316	-235.93	367.14	0,224	-	0,01	0,214	153 ↖	7,2
317	-185.93	367.14	0,24	-	0,01	0,23	160 ↑	6,9
318	-135.93	367.14	0,255	-	0,01	0,245	168 ↑	6,7
319	-85.93	367.14	0,27	-	0,01	0,26	177 ↑	6,6
320	-35.93	367.14	0,274	-	0,01	0,264	186 ↑	6,5
321	14.07	367.14	0,27	-	0,01	0,26	194 ↑	6,4
322	64.07	367.14	0,26	-	0,01	0,25	203 ↗	6,5
323	114.07	367.14	0,24	-	0,01	0,23	210 ↗	6,6

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
324	164.07	367.14	0,22	-	0,011	0,21	216 ↗	6,8
325	214.07	367.14	0,2	-	0,014	0,187	222 ↗	6,9
326	264.07	367.14	0,183	-	0,015	0,167	226 ↗	7,1
327	314.07	367.14	0,166	-	0,017	0,15	230 ↗	7,3
328	364.07	367.14	0,152	-	0,019	0,133	234 ↗	7,3
329	414.07	367.14	0,14	-	0,019	0,12	237 ↗	1,3
330	464.07	367.14	0,132	-	0,02	0,112	239 ↗	1,2
331	-585.93	417.14	0,129	-	0,02	0,11	126 ↖	1,2
332	-535.93	417.14	0,136	-	0,019	0,116	128 ↖	1,3
333	-485.93	417.14	0,143	-	0,019	0,125	132 ↖	1,3
334	-435.93	417.14	0,15	-	0,018	0,134	135 ↖	1,3
335	-385.93	417.14	0,162	-	0,016	0,146	140 ↖	7,9
336	-335.93	417.14	0,174	-	0,015	0,16	144 ↖	7,5
337	-285.93	417.14	0,187	-	0,013	0,174	150 ↖	7,5
338	-235.93	417.14	0,2	-	0,012	0,187	156 ↖	7,3
339	-185.93	417.14	0,21	-	0,011	0,2	163 ↑	7,2
340	-135.93	417.14	0,2	-	0,013	0,187	169 ↑	1,6
341	-85.93	417.14	0,23	-	0,01	0,22	177 ↑	6,8
342	-35.93	417.14	0,232	-	0,01	0,22	185 ↑	6,7
343	14.07	417.14	0,23	-	0,01	0,22	193 ↑	6,7
344	64.07	417.14	0,223	-	0,011	0,21	200 ↑	6,7
345	114.07	417.14	0,21	-	0,013	0,2	206 ↗	6,8
346	164.07	417.14	0,197	-	0,014	0,183	212 ↗	6,9
347	214.07	417.14	0,182	-	0,016	0,167	218 ↗	7
348	264.07	417.14	0,17	-	0,017	0,152	222 ↗	7,2
349	314.07	417.14	0,155	-	0,018	0,137	226 ↗	7,3
350	364.07	417.14	0,143	-	0,02	0,124	230 ↗	7,4
351	414.07	417.14	0,135	-	0,02	0,115	233 ↗	1,3
352	464.07	417.14	0,127	-	0,02	0,107	235 ↗	1,2

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:5000** на рисунке 1.7.1.

6204. Азота диоксид, серы диоксид

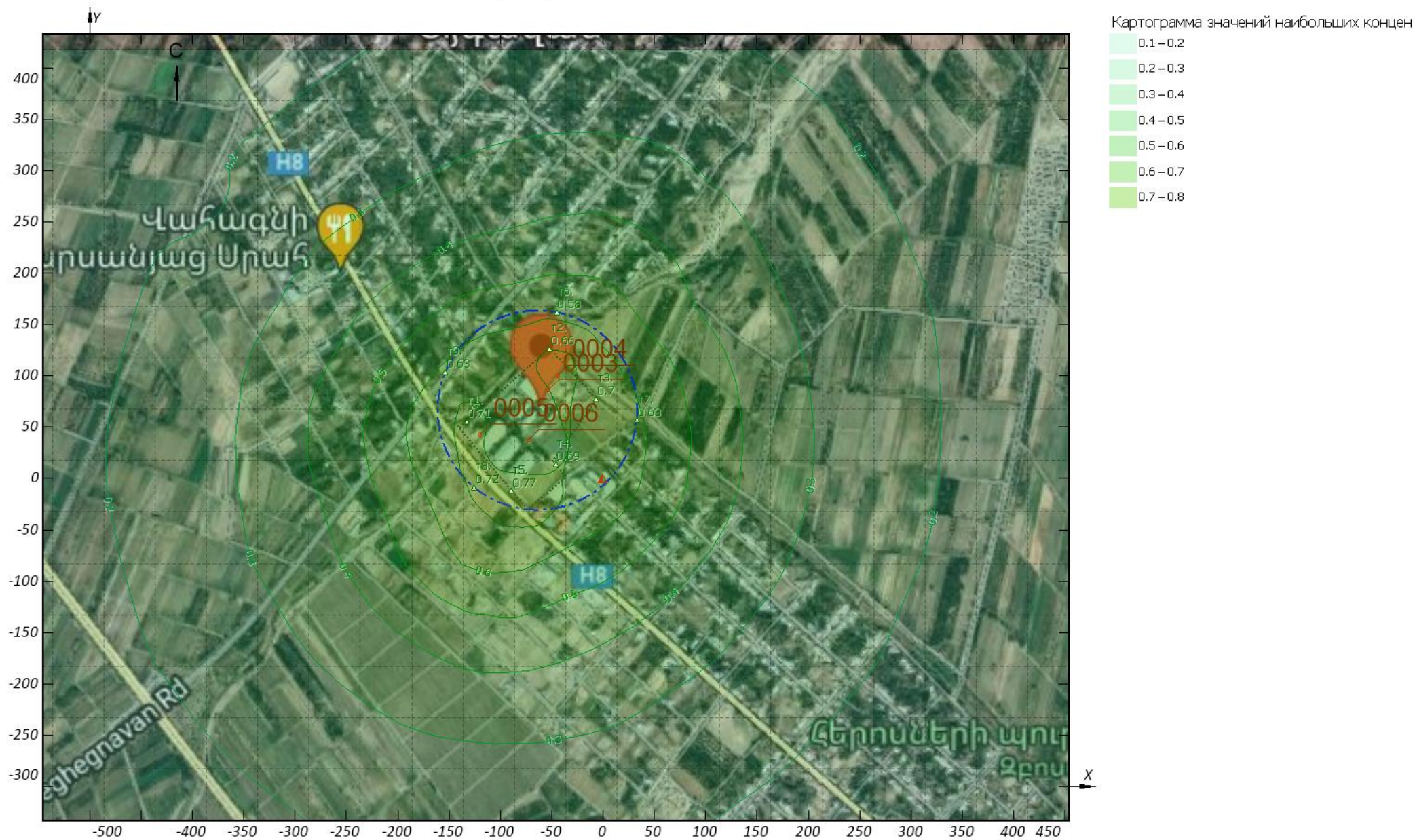


Рисунок 1.7.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:5000

1.8 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 1.8.2.

Таблица № 1.8.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-132,71	55,08	2	Точка в промзоне
2	-51,6	126,5	2	Точка в промзоне
3	-5,9	76,9	2	Точка в промзоне
4	-45,61	13,88	2	Точка в промзоне
5	-88,61	-12,12	2	Точка в промзоне
6	-44,55	161,57	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	33,16	56,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-125,12	-8,78	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-153,24	103,47	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.8.3.

Таблица № 1.8.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-585.93	50.04	494.23	50.04	765,805	2	50	-

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 1.8.4.

Таблица № 1.8.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диам етр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °C	X ₁	Y ₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «ԵՐԵՎԱՆԻ ԿՈՆՅԱԿԻ ԳՈՐԾԱԴՐԱՆ» ՓԲԸ Այգյան մասնաճյուղ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	1	8	7,2	2	81,43	25	0	0	-	1	5,148	1061	1,471	1	0,041	195,8
2	1	3	5	4	78,54	20	-40	15	-	1	19,067	1061	0,698	1	0,051	141,31
3	1	15	0,72	12,5	5,089	150	1	-25	-	1	2,764					
4	1	2,5	0,15	22	0,389	100	-43	120	-	1	1,716					
5	1	2	0,25	40	1,963	120	-43	170	-	1	14,3					
6	1	3	0,16	30	0,603	130	-63	37.2	-	1	4,576					
7	1	9	0,4	20,6	2,589	20	-40	1	-	1	1,19	2902	0,276	3	0,46	61,06

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 1.8.5.

Таблица № 1.8.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление, скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		Х	У	Высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-132,71	55,08	2	0,82	301	0,008	0,81	106 ← 4,6	1.1.6	0,81	99
2	Пром.	-51,6	126,5	2	0,76	301	0,008	0,75	193 ↑ 5	1.1.6	0,75	98,9
3	Пром.	-5,9	76,9	2	0,8	301	0,008	0,8	239 ↗ 4,9	1.1.6	0,8	98,9
4	Пром.	-45,61	13,88	2	0,79	301	0,008	0,78	311 ↘ 4,6	1.1.6	0,78	99
5	Пром.	-88,61	-12,12	2	0,9	301	0,008	0,9	19 ↓ 4,5	1.1.6	0,8	88,8
6	ОСЗЗ	-44,55	161,57	2	0,67	301	0,008	0,66	192 ↑ 5,2	1.1.6	0,64	96,7
7	ОСЗЗ	33,16	56,78	2	0,73	301	0,008	0,72	260 → 5,2	1.1.6	0,7	96,7
8	ОСЗЗ	-125,12	-8,78	2	0,83	301	0,008	0,82	49 ↙ 4,7	1.1.6	0,81	97,6
9	ОСЗЗ	-153,24	103,47	2	0,72	301	0,008	0,71	129 ↖ 5,1	1.1.6	0,71	98,9

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.8.6.

Таблица № 1.8.6 - 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	-585.93	-332.86	0,425	2902	0,38	0,041	54 ↙	7,6
2	-535.93	-332.86	0,43	2902	0,38	0,045	51 ↙	6,4
3	-485.93	-332.86	0,43	2902	0,38	0,049	48 ↙	3,6
4	-435.93	-332.86	0,43	2902	0,38	0,054	45 ↙	3,8
5	-385.93	-332.86	0,44	2902	0,376	0,06	41 ↙	2,9
6	-335.93	-332.86	0,44	2902	0,374	0,066	36 ↙	2,8
7	-285.93	-332.86	0,44	2902	0,37	0,072	32 ↙	2,6
8	-235.93	-332.86	0,45	2902	0,37	0,079	26 ↙	2,4
9	-185.93	-332.86	0,45	2902	0,366	0,085	20 ↓	2,3
10	-135.93	-332.86	0,45	2902	0,364	0,09	14 ↓	2,2
11	-85.93	-332.86	0,46	2902	0,36	0,092	7 ↓	2,2
12	-35.93	-332.86	0,46	2902	0,36	0,093	0 ↓	2,2
13	14.07	-332.86	0,455	2902	0,36	0,092	353 ↓	2,2
14	64.07	-332.86	0,45	2902	0,365	0,089	346 ↓	2,2
15	114.07	-332.86	0,45	2902	0,37	0,084	339 ↓	2,4
16	164.07	-332.86	0,45	2902	0,37	0,078	333 ↘	2,5
17	214.07	-332.86	0,44	2902	0,37	0,072	328 ↘	2,6
18	264.07	-332.86	0,44	2902	0,374	0,065	323 ↘	2,8
19	314.07	-332.86	0,435	2902	0,38	0,059	319 ↘	3,2
20	364.07	-332.86	0,43	2902	0,38	0,053	315 ↘	3,8
21	414.07	-332.86	0,43	2902	0,38	0,048	312 ↘	4,1
22	464.07	-332.86	0,43	2902	0,38	0,044	309 ↘	6,5
23	-585.93	-282.86	0,43	2902	0,38	0,044	57 ↙	6,8
24	-535.93	-282.86	0,43	2902	0,38	0,048	55 ↙	5,4
25	-485.93	-282.86	0,43	2902	0,38	0,054	52 ↙	3,9
26	-435.93	-282.86	0,44	2902	0,376	0,06	48 ↙	2,8
27	-385.93	-282.86	0,44	2902	0,37	0,067	45 ↙	2,8
28	-335.93	-282.86	0,445	2902	0,37	0,075	40 ↙	2,5
29	-285.93	-282.86	0,45	2902	0,366	0,084	35 ↙	2,1
30	-235.93	-282.86	0,46	2902	0,36	0,093	29 ↙	2,2
31	-185.93	-282.86	0,46	2902	0,36	0,102	23 ↙	2,2
32	-135.93	-282.86	0,465	2902	0,36	0,108	15 ↓	2,1
33	-85.93	-282.86	0,47	2902	0,355	0,113	8 ↓	2,1

Продолжение таблицы 1.8.6

№	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
34	-35.93	-282.86	0,47	2902	0,354	0,114	0 ↓	2,1
35	14.07	-282.86	0,47	2902	0,355	0,112	351 ↓	2,1
36	64.07	-282.86	0,46	2902	0,36	0,107	344 ↓	2,1
37	114.07	-282.86	0,46	2902	0,36	0,1	337 ↘	2,2
38	164.07	-282.86	0,455	2902	0,36	0,092	330 ↘	2,2
39	214.07	-282.86	0,45	2902	0,37	0,083	324 ↘	2,4
40	264.07	-282.86	0,444	2902	0,37	0,074	319 ↘	2,6
41	314.07	-282.86	0,44	2902	0,37	0,066	315 ↘	2,8
42	364.07	-282.86	0,435	2902	0,38	0,059	311 ↘	3,2
43	414.07	-282.86	0,43	2902	0,38	0,053	308 ↘	3,9
44	464.07	-282.86	0,43	2902	0,38	0,048	305 ↘	5,5
45	-585.93	-232.86	0,43	2902	0,38	0,046	61 ↙	4
46	-535.93	-232.86	0,43	2902	0,38	0,052	59 ↙	4,2
47	-485.93	-232.86	0,435	2902	0,38	0,058	56 ↙	3,2
48	-435.93	-232.86	0,44	2902	0,37	0,066	53 ↙	2,8
49	-385.93	-232.86	0,445	2902	0,37	0,075	49 ↙	2,5
50	-335.93	-232.86	0,45	2902	0,366	0,086	45 ↙	2,2
51	-285.93	-232.86	0,46	2902	0,36	0,098	39 ↙	2,2
52	-235.93	-232.86	0,47	2902	0,356	0,11	33 ↙	2,1
53	-185.93	-232.86	0,47	2902	0,35	0,123	26 ↙	2
54	-135.93	-232.86	0,48	2902	0,35	0,133	18 ↓	2
55	-85.93	-232.86	0,48	2902	0,344	0,14	9 ↓	1,9
56	-35.93	-232.86	0,49	2902	0,34	0,142	359 ↓	1,9
57	14.07	-232.86	0,48	2902	0,344	0,14	350 ↓	1,9
58	64.07	-232.86	0,48	2902	0,35	0,13	341 ↓	2
59	114.07	-232.86	0,47	2902	0,35	0,12	333 ↘	2
60	164.07	-232.86	0,465	2902	0,36	0,11	326 ↘	2,1
61	214.07	-232.86	0,46	2902	0,36	0,096	320 ↘	2,1
62	264.07	-232.86	0,45	2902	0,366	0,085	315 ↘	2,4
63	314.07	-232.86	0,44	2902	0,37	0,074	311 ↘	2,6
64	364.07	-232.86	0,44	2902	0,374	0,065	307 ↘	2,9
65	414.07	-232.86	0,434	2902	0,38	0,057	304 ↘	3,3
66	464.07	-232.86	0,43	2902	0,38	0,051	301 ↘	4
67	-585.93	-182.86	0,43	2902	0,38	0,049	65 ↙	5,2
68	-535.93	-182.86	0,43	2902	0,38	0,055	63 ↙	3,6
69	-485.93	-182.86	0,44	2902	0,375	0,063	61 ↙	2,9
70	-435.93	-182.86	0,44	2902	0,37	0,073	58 ↙	2,5
71	-385.93	-182.86	0,45	2902	0,366	0,085	54 ↙	2,2
72	-335.93	-182.86	0,46	2902	0,36	0,098	50 ↙	2,2
73	-285.93	-182.86	0,47	2902	0,354	0,114	44 ↙	2,1
74	-235.93	-182.86	0,48	2902	0,35	0,132	38 ↙	2
75	-185.93	-182.86	0,49	2902	0,34	0,15	30 ↙	1,9
76	-135.93	-182.86	0,5	2902	0,334	0,166	21 ↓	1,8
77	-85.93	-182.86	0,51	2902	0,33	0,176	11 ↓	1,8
78	-35.93	-182.86	0,51	2902	0,33	0,18	359 ↓	1,8
79	14.07	-182.86	0,5	2902	0,33	0,175	348 ↓	1,8
80	64.07	-182.86	0,5	2902	0,335	0,163	338 ↓	1,8
81	114.07	-182.86	0,49	2902	0,34	0,146	329 ↘	1,9
82	164.07	-182.86	0,48	2902	0,35	0,13	321 ↘	2
83	214.07	-182.86	0,47	2902	0,355	0,112	315 ↘	2,1
84	264.07	-182.86	0,46	2902	0,36	0,096	310 ↘	2,2
85	314.07	-182.86	0,45	2902	0,37	0,083	306 ↘	2,4
86	364.07	-182.86	0,44	2902	0,37	0,071	302 ↘	2,6
87	414.07	-182.86	0,44	2902	0,375	0,062	299 ↘	3
88	464.07	-182.86	0,43	2902	0,38	0,054	297 ↘	3,6
89	-585.93	-132.86	0,43	2902	0,38	0,051	70 ←	4,2
90	-535.93	-132.86	0,435	2902	0,38	0,059	68 ←	3,3
91	-485.93	-132.86	0,44	2902	0,37	0,068	66 ↙	2,7
92	-435.93	-132.86	0,45	2902	0,37	0,08	63 ↙	2,4
93	-385.93	-132.86	0,46	2902	0,36	0,094	60 ↙	2,2
94	-335.93	-132.86	0,47	2902	0,356	0,11	56 ↙	2,1
95	-285.93	-132.86	0,48	2902	0,35	0,132	51 ↙	2
96	-235.93	-132.86	0,49	2902	0,34	0,157	44 ↙	1,9
97	-185.93	-132.86	0,53	301	0,008	0,52	33 ↙	5,6
98	-135.93	-132.86	0,59	301	0,008	0,58	21 ↓	5,4

Продолжение таблицы 1.8.6

№	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
99	-85.93	-132.86	0,6	301	0,008	0,59	5 ↓	5,4
100	-35.93	-132.86	0,56	301	0,008	0,55	348 ↓	5,3
101	14.07	-132.86	0,53	2902	0,31	0,223	345 ↓	1,7
102	64.07	-132.86	0,52	2902	0,32	0,203	333 ↘	1,7
103	114.07	-132.86	0,51	2902	0,33	0,178	323 ↘	1,8
104	164.07	-132.86	0,49	2902	0,34	0,152	315 ↘	1,9
105	214.07	-132.86	0,48	2902	0,35	0,13	309 ↘	2
106	264.07	-132.86	0,465	2902	0,36	0,108	304 ↘	2,1
107	314.07	-132.86	0,455	2902	0,36	0,091	300 ↘	2,3
108	364.07	-132.86	0,45	2902	0,37	0,078	297 ↘	2,5
109	414.07	-132.86	0,44	2902	0,37	0,067	294 ↘	2,8
110	464.07	-132.86	0,435	2902	0,38	0,058	292 →	3,3
111	-585.93	-82.86	0,43	2902	0,38	0,054	74 ←	3,8
112	-535.93	-82.86	0,44	2902	0,375	0,062	73 ←	3
113	-485.93	-82.86	0,44	2902	0,37	0,072	71 ←	2,6
114	-435.93	-82.86	0,45	2902	0,366	0,086	69 ←	2,2
115	-385.93	-82.86	0,46	2902	0,36	0,103	66 ↙	2,2
116	-335.93	-82.86	0,47	2902	0,35	0,124	63 ↙	2
117	-285.93	-82.86	0,49	2902	0,34	0,15	58 ↙	1,9
118	-235.93	-82.86	0,51	2902	0,326	0,184	52 ↙	1,8
119	-185.93	-82.86	0,61	301	0,008	0,6	43 ↙	5,4
120	-135.93	-82.86	0,72	301	0,008	0,71	28 ↙	5
121	-85.93	-82.86	0,73	301	0,008	0,73	7 ↓	4,8
122	-35.93	-82.86	0,67	301	0,008	0,66	343 ↓	5,3
123	14.07	-82.86	0,6	301	0,008	0,59	324 ↘	5,5
124	64.07	-82.86	0,55	2902	0,3	0,254	326 ↘	1,6
125	114.07	-82.86	0,53	2902	0,314	0,215	315 ↘	1,7
126	164.07	-82.86	0,51	2902	0,33	0,178	307 ↘	1,8
127	214.07	-82.86	0,49	2902	0,34	0,146	301 ↘	1,9
128	264.07	-82.86	0,47	2902	0,35	0,12	297 ↘	2
129	314.07	-82.86	0,46	2902	0,36	0,1	293 ↘	2,1
130	364.07	-82.86	0,45	2902	0,37	0,084	291 →	2,4
131	414.07	-82.86	0,44	2902	0,37	0,071	289 →	2,7
132	464.07	-82.86	0,44	2902	0,376	0,061	287 →	3,1
133	-585.93	-32.86	0,43	2902	0,38	0,055	79 ←	3,5
134	-535.93	-32.86	0,44	2902	0,374	0,064	78 ←	2,9
135	-485.93	-32.86	0,445	2902	0,37	0,076	77 ←	2,5
136	-435.93	-32.86	0,45	2902	0,364	0,09	76 ←	2,2
137	-385.93	-32.86	0,47	2902	0,356	0,11	74 ←	2,1
138	-335.93	-32.86	0,48	2902	0,346	0,135	71 ←	2
139	-285.93	-32.86	0,5	2902	0,33	0,168	68 ←	1,8
140	-235.93	-32.86	0,54	301	0,008	0,53	66 ↙	5,8
141	-185.93	-32.86	0,65	301	0,008	0,64	58 ↙	5,3
142	-135.93	-32.86	0,8	301	0,008	0,79	42 ↙	4,5
143	-85.93	-32.86	0,88	301	0,008	0,87	12 ↓	4,5
144	-35.93	-32.86	0,8	301	0,008	0,79	333 ↘	4,9
145	14.07	-32.86	0,71	301	0,008	0,7	309 ↘	5,2
146	64.07	-32.86	0,6	301	0,008	0,59	297 ↘	5,7
147	114.07	-32.86	0,55	2902	0,3	0,254	304 ↘	1,6
148	164.07	-32.86	0,52	2902	0,32	0,203	297 ↘	1,7
149	214.07	-32.86	0,5	2902	0,335	0,163	292 →	1,8
150	264.07	-32.86	0,48	2902	0,35	0,13	289 →	2
151	314.07	-32.86	0,46	2902	0,36	0,107	286 →	2,1
152	364.07	-32.86	0,45	2902	0,365	0,088	284 →	2,3
153	414.07	-32.86	0,445	2902	0,37	0,074	283 →	2,6
154	464.07	-32.86	0,44	2902	0,375	0,063	282 →	2,9
155	-585.93	17.14	0,43	2902	0,38	0,056	85 ←	3,4
156	-535.93	17.14	0,44	2902	0,374	0,066	84 ←	2,8
157	-485.93	17.14	0,45	2902	0,37	0,078	83 ←	2,4
158	-435.93	17.14	0,46	2902	0,36	0,094	83 ←	2,2
159	-385.93	17.14	0,47	2902	0,354	0,115	82 ←	2,1
160	-335.93	17.14	0,49	2902	0,34	0,143	80 ←	1,9
161	-285.93	17.14	0,51	2902	0,33	0,18	78 ←	1,8
162	-235.93	17.14	0,57	301	0,008	0,56	83 ←	5,9
163	-185.93	17.14	0,7	301	0,008	0,69	80 ←	5,2

Продолжение таблицы 1.8.6

№	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
164	-135.93	17.14	0,82	301	0,008	0,81	73 ←	4,6
165	-85.93	17.14	0,81	301	0,008	0,8	34 ↙	4,5
166	-35.93	17.14	0,8	301	0,008	0,8	299 ↘	4,6
167	14.07	17.14	0,79	301	0,008	0,78	283 →	5,1
168	64.07	17.14	0,65	301	0,008	0,64	278 →	5,5
169	114.07	17.14	0,57	2902	0,285	0,287	289 →	1,5
170	164.07	17.14	0,53	2902	0,31	0,223	284 →	1,7
171	214.07	17.14	0,5	2902	0,33	0,175	282 →	1,8
172	264.07	17.14	0,48	2902	0,345	0,14	280 →	1,9
173	314.07	17.14	0,47	2902	0,355	0,112	278 →	2,1
174	364.07	17.14	0,455	2902	0,36	0,092	277 →	2,3
175	414.07	17.14	0,45	2902	0,37	0,076	277 →	2,5
176	464.07	17.14	0,44	2902	0,374	0,065	276 →	2,9
177	-585.93	67.14	0,43	2902	0,38	0,057	90 ←	3,4
178	-535.93	67.14	0,44	2902	0,37	0,066	90 ←	2,8
179	-485.93	67.14	0,45	2902	0,37	0,079	90 ←	2,4
180	-435.93	67.14	0,46	2902	0,36	0,095	90 ←	2,2
181	-385.93	67.14	0,47	2902	0,35	0,117	90 ←	2,1
182	-335.93	67.14	0,49	2902	0,34	0,145	90 ←	1,9
183	-285.93	67.14	0,51	2902	0,326	0,184	90 ←	1,8
184	-235.93	67.14	0,57	301	0,008	0,56	100 ←	6
185	-185.93	67.14	0,7	301	0,008	0,69	105 ←	5,4
186	-135.93	67.14	0,82	301	0,008	0,81	115 ↖	4,8
187	-85.93	67.14	0,78	301	0,008	0,78	155 ↖	4,6
188	-35.93	67.14	0,81	301	0,008	0,8	230 ↗	4,6
189	14.07	67.14	0,77	301	0,008	0,76	251 →	5,1
190	64.07	67.14	0,64	301	0,008	0,63	258 →	5,5
191	114.07	67.14	0,58	2902	0,28	0,3	271 →	1,5
192	164.07	67.14	0,54	2902	0,31	0,23	271 →	1,6
193	214.07	67.14	0,51	2902	0,33	0,18	270 →	1,8
194	264.07	67.14	0,485	2902	0,34	0,142	270 →	1,9
195	314.07	67.14	0,47	2902	0,355	0,114	270 →	2,1
196	364.07	67.14	0,46	2902	0,36	0,093	270 →	2,3
197	414.07	67.14	0,45	2902	0,37	0,077	270 →	2,5
198	464.07	67.14	0,44	2902	0,374	0,065	270 →	2,8
199	-585.93	117.14	0,43	2902	0,38	0,057	95 ←	3,4
200	-535.93	117.14	0,44	2902	0,374	0,066	95 ←	2,8
201	-485.93	117.14	0,45	2902	0,37	0,078	96 ←	2,5
202	-435.93	117.14	0,46	2902	0,36	0,094	97 ←	2,2
203	-385.93	117.14	0,47	2902	0,354	0,115	98 ←	2,1
204	-335.93	117.14	0,49	2902	0,34	0,143	99 ←	1,9
205	-285.93	117.14	0,51	2902	0,33	0,18	101 ←	1,8
206	-235.93	117.14	0,54	2902	0,31	0,23	104 ←	1,6
207	-185.93	117.14	0,62	301	0,008	0,61	125 ↖	5,5
208	-135.93	117.14	0,73	301	0,008	0,72	141 ↖	5,1
209	-85.93	117.14	0,79	301	0,008	0,78	170 ↑	4,9
210	-35.93	117.14	0,85	301	0,008	0,85	204 ↗	4,5
211	14.07	117.14	0,68	301	0,008	0,68	227 ↗	5,2
212	64.07	117.14	0,62	2902	0,25	0,37	245 ↗	1,4
213	114.07	117.14	0,57	2902	0,284	0,29	253 →	1,5
214	164.07	117.14	0,54	2902	0,31	0,225	257 →	1,7
215	214.07	117.14	0,51	2902	0,33	0,176	259 →	1,8
216	264.07	117.14	0,48	2902	0,344	0,14	261 →	1,9
217	314.07	117.14	0,47	2902	0,355	0,112	262 →	2,1
218	364.07	117.14	0,455	2902	0,36	0,092	263 →	2,3
219	414.07	117.14	0,45	2902	0,37	0,077	264 →	2,5
220	464.07	117.14	0,44	2902	0,374	0,065	265 →	2,9
221	-585.93	167.14	0,43	2902	0,38	0,055	100 ←	3,5
222	-535.93	167.14	0,44	2902	0,374	0,064	101 ←	2,8
223	-485.93	167.14	0,446	2902	0,37	0,076	102 ←	2,5
224	-435.93	167.14	0,45	2902	0,364	0,09	104 ←	2,1
225	-385.93	167.14	0,47	2902	0,356	0,11	106 ←	2,1
226	-335.93	167.14	0,48	2902	0,346	0,135	108 ←	2
227	-285.93	167.14	0,5	2902	0,33	0,168	112 ←	1,8
228	-235.93	167.14	0,53	2902	0,316	0,21	116 ↖	1,7

Продолжение таблицы 1.8.6

№	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
229	-185.93	167.14	0,56	2902	0,295	0,26	124 ↖	1,6
230	-135.93	167.14	0,6	301	0,008	0,6	154 ↖	5,5
231	-85.93	167.14	0,65	301	0,008	0,64	174 ↑	5,4
232	-35.93	167.14	0,67	301	0,008	0,66	195 ↑	4,4
233	14.07	167.14	0,63	2902	0,25	0,376	208 ↗	1,4
234	64.07	167.14	0,59	2902	0,27	0,32	226 ↗	1,5
235	114.07	167.14	0,56	2902	0,296	0,26	237 ↗	1,6
236	164.07	167.14	0,52	2902	0,32	0,207	244 ↗	1,7
237	214.07	167.14	0,5	2902	0,334	0,165	249 →	1,8
238	264.07	167.14	0,48	2902	0,35	0,132	252 →	2
239	314.07	167.14	0,46	2902	0,36	0,108	254 →	2
240	364.07	167.14	0,45	2902	0,365	0,089	256 →	2,3
241	414.07	167.14	0,445	2902	0,37	0,075	258 →	2,6
242	464.07	167.14	0,44	2902	0,375	0,063	259 →	2,9
243	-585.93	217.14	0,43	2902	0,38	0,054	105 ←	3,8
244	-535.93	217.14	0,44	2902	0,375	0,062	107 ←	3
245	-485.93	217.14	0,44	2902	0,37	0,072	108 ←	2,6
246	-435.93	217.14	0,45	2902	0,366	0,086	110 ←	2,3
247	-385.93	217.14	0,46	2902	0,36	0,103	113 ↖	2,2
248	-335.93	217.14	0,47	2902	0,35	0,124	116 ↖	2
249	-285.93	217.14	0,49	2902	0,34	0,15	121 ↖	1,9
250	-235.93	217.14	0,51	2902	0,326	0,184	127 ↖	1,8
251	-185.93	217.14	0,53	2902	0,31	0,223	135 ↖	1,7
252	-135.93	217.14	0,56	2902	0,295	0,263	147 ↖	1,6
253	-85.93	217.14	0,58	2902	0,28	0,296	162 ↑	1,5
254	-35.93	217.14	0,59	2902	0,276	0,31	181 ↑	1,5
255	14.07	217.14	0,58	2902	0,28	0,296	200 ↑	1,5
256	64.07	217.14	0,56	2902	0,295	0,26	215 ↗	1,6
257	114.07	217.14	0,53	2902	0,31	0,22	226 ↗	1,7
258	164.07	217.14	0,51	2902	0,33	0,18	234 ↗	1,8
259	214.07	217.14	0,49	2902	0,34	0,148	240 ↗	1,9
260	264.07	217.14	0,47	2902	0,35	0,122	244 ↗	2
261	314.07	217.14	0,46	2902	0,36	0,1	247 ↗	2,2
262	364.07	217.14	0,45	2902	0,366	0,084	250 →	2,4
263	414.07	217.14	0,44	2902	0,37	0,071	252 →	2,5
264	464.07	217.14	0,44	2902	0,376	0,061	254 →	3
265	-585.93	267.14	0,43	2902	0,38	0,052	110 ←	4,1
266	-535.93	267.14	0,435	2902	0,38	0,059	112 ←	3,2
267	-485.93	267.14	0,44	2902	0,37	0,068	114 ↖	2,7
268	-435.93	267.14	0,45	2902	0,37	0,08	116 ↖	2,4
269	-385.93	267.14	0,46	2902	0,36	0,094	120 ↖	2,1
270	-335.93	267.14	0,47	2902	0,355	0,112	124 ↖	2,1
271	-285.93	267.14	0,48	2902	0,35	0,133	129 ↖	2
272	-235.93	267.14	0,49	2902	0,34	0,157	135 ↖	1,9
273	-185.93	267.14	0,51	2902	0,326	0,184	143 ↖	1,8
274	-135.93	267.14	0,53	2902	0,316	0,21	154 ↖	1,7
275	-85.93	267.14	0,54	2902	0,31	0,23	167 ↑	1,6
276	-35.93	267.14	0,54	2902	0,305	0,237	181 ↑	1,6
277	14.07	267.14	0,54	2902	0,31	0,23	195 ↑	1,6
278	64.07	267.14	0,53	2902	0,317	0,21	207 ↗	1,7
279	114.07	267.14	0,51	2902	0,33	0,182	218 ↗	1,8
280	164.07	267.14	0,49	2902	0,34	0,155	226 ↗	1,9
281	214.07	267.14	0,48	2902	0,35	0,13	232 ↗	2
282	264.07	267.14	0,47	2902	0,356	0,11	237 ↗	2
283	314.07	267.14	0,455	2902	0,36	0,092	241 ↗	2,3
284	364.07	267.14	0,45	2902	0,37	0,078	244 ↗	2,5
285	414.07	267.14	0,44	2902	0,37	0,067	246 ↗	2,8
286	464.07	267.14	0,435	2902	0,38	0,058	249 →	3,2
287	-585.93	317.14	0,43	2902	0,38	0,049	114 ↖	4,6
288	-535.93	317.14	0,43	2902	0,38	0,055	116 ↖	3,4
289	-485.93	317.14	0,44	2902	0,375	0,063	119 ↖	2,9
290	-435.93	317.14	0,44	2902	0,37	0,073	122 ↖	2,6
291	-385.93	317.14	0,45	2902	0,366	0,085	126 ↖	2,3
292	-335.93	317.14	0,46	2902	0,36	0,099	130 ↖	2,1
293	-285.93	317.14	0,47	2902	0,354	0,115	135 ↖	2,1

Продолжение таблицы 1.8.6

№	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
294	-235.93	317.14	0,48	2902	0,35	0,132	142 ↖	2
295	-185.93	317.14	0,49	2902	0,34	0,15	149 ↖	1,9
296	-135.93	317.14	0,5	2902	0,33	0,167	159 ↑	1,8
297	-85.93	317.14	0,51	2902	0,33	0,18	169 ↑	1,8
298	-35.93	317.14	0,51	2902	0,327	0,184	181 ↑	1,8
299	14.07	317.14	0,51	2902	0,33	0,18	192 ↑	1,8
300	64.07	317.14	0,5	2902	0,333	0,166	203 ↗	1,8
301	114.07	317.14	0,49	2902	0,34	0,15	212 ↗	1,9
302	164.07	317.14	0,48	2902	0,35	0,13	219 ↗	2
303	214.07	317.14	0,47	2902	0,355	0,113	226 ↗	2
304	264.07	317.14	0,46	2902	0,36	0,097	231 ↗	2,2
305	314.07	317.14	0,45	2902	0,37	0,084	235 ↗	2,4
306	364.07	317.14	0,44	2902	0,37	0,072	238 ↗	2,6
307	414.07	317.14	0,44	2902	0,375	0,063	241 ↗	2,9
308	464.07	317.14	0,43	2902	0,38	0,055	244 ↗	3,6
309	-585.93	367.14	0,43	2902	0,38	0,046	119 ↖	5,8
310	-535.93	367.14	0,43	2902	0,38	0,052	121 ↖	4
311	-485.93	367.14	0,435	2902	0,38	0,059	124 ↖	3,2
312	-435.93	367.14	0,44	2902	0,37	0,067	127 ↖	2,8
313	-385.93	367.14	0,446	2902	0,37	0,076	131 ↖	2,5
314	-335.93	367.14	0,45	2902	0,365	0,087	135 ↖	2,3
315	-285.93	367.14	0,46	2902	0,36	0,099	140 ↖	2,1
316	-235.93	367.14	0,47	2902	0,355	0,11	147 ↖	2,1
317	-185.93	367.14	0,47	2902	0,35	0,124	154 ↖	2
318	-135.93	367.14	0,48	2902	0,346	0,135	162 ↑	2
319	-85.93	367.14	0,49	2902	0,34	0,142	171 ↑	1,9
320	-35.93	367.14	0,49	2902	0,34	0,145	181 ↑	1,9
321	14.07	367.14	0,485	2902	0,34	0,142	190 ↑	1,9
322	64.07	367.14	0,48	2902	0,346	0,134	199 ↑	2
323	114.07	367.14	0,47	2902	0,35	0,123	207 ↗	2
324	164.07	367.14	0,47	2902	0,356	0,11	214 ↗	2
325	214.07	367.14	0,46	2902	0,36	0,097	220 ↗	2,2
326	264.07	367.14	0,45	2902	0,366	0,085	225 ↗	2,4
327	314.07	367.14	0,445	2902	0,37	0,075	230 ↗	2,6
328	364.07	367.14	0,44	2902	0,374	0,066	234 ↗	2,8
329	414.07	367.14	0,435	2902	0,38	0,058	237 ↗	2,9
330	464.07	367.14	0,43	2902	0,38	0,051	239 ↗	4,2
331	-585.93	417.14	0,43	2902	0,38	0,044	122 ↖	6,6
332	-535.93	417.14	0,43	2902	0,38	0,048	125 ↖	5,2
333	-485.93	417.14	0,43	2902	0,38	0,054	128 ↖	3,7
334	-435.93	417.14	0,44	2902	0,376	0,06	131 ↖	3,1
335	-385.93	417.14	0,44	2902	0,37	0,068	135 ↖	2,8
336	-335.93	417.14	0,445	2902	0,37	0,076	139 ↖	2,5
337	-285.93	417.14	0,45	2902	0,366	0,085	145 ↖	2,4
338	-235.93	417.14	0,46	2902	0,36	0,094	150 ↖	2,2
339	-185.93	417.14	0,46	2902	0,36	0,103	157 ↖	2,1
340	-135.93	417.14	0,47	2902	0,356	0,11	164 ↑	2,1
341	-85.93	417.14	0,47	2902	0,354	0,115	172 ↑	2,1
342	-35.93	417.14	0,47	2902	0,354	0,116	180 ↑	2,1
343	14.07	417.14	0,47	2902	0,354	0,114	189 ↑	2,1
344	64.07	417.14	0,47	2902	0,356	0,11	196 ↑	2
345	114.07	417.14	0,46	2902	0,36	0,102	204 ↗	2,1
346	164.07	417.14	0,46	2902	0,36	0,093	210 ↗	2,3
347	214.07	417.14	0,45	2902	0,37	0,084	216 ↗	2,4
348	264.07	417.14	0,445	2902	0,37	0,075	221 ↗	2,5
349	314.07	417.14	0,44	2902	0,37	0,067	225 ↗	2,8
350	364.07	417.14	0,44	2902	0,376	0,06	229 ↗	3,2
351	414.07	417.14	0,43	2902	0,38	0,053	232 ↗	3,8
352	464.07	417.14	0,43	2902	0,38	0,048	235 ↗	4,6

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе 1:5000 на рисунке 1.8.1.

Мажоранта по веществам и группам суммаций

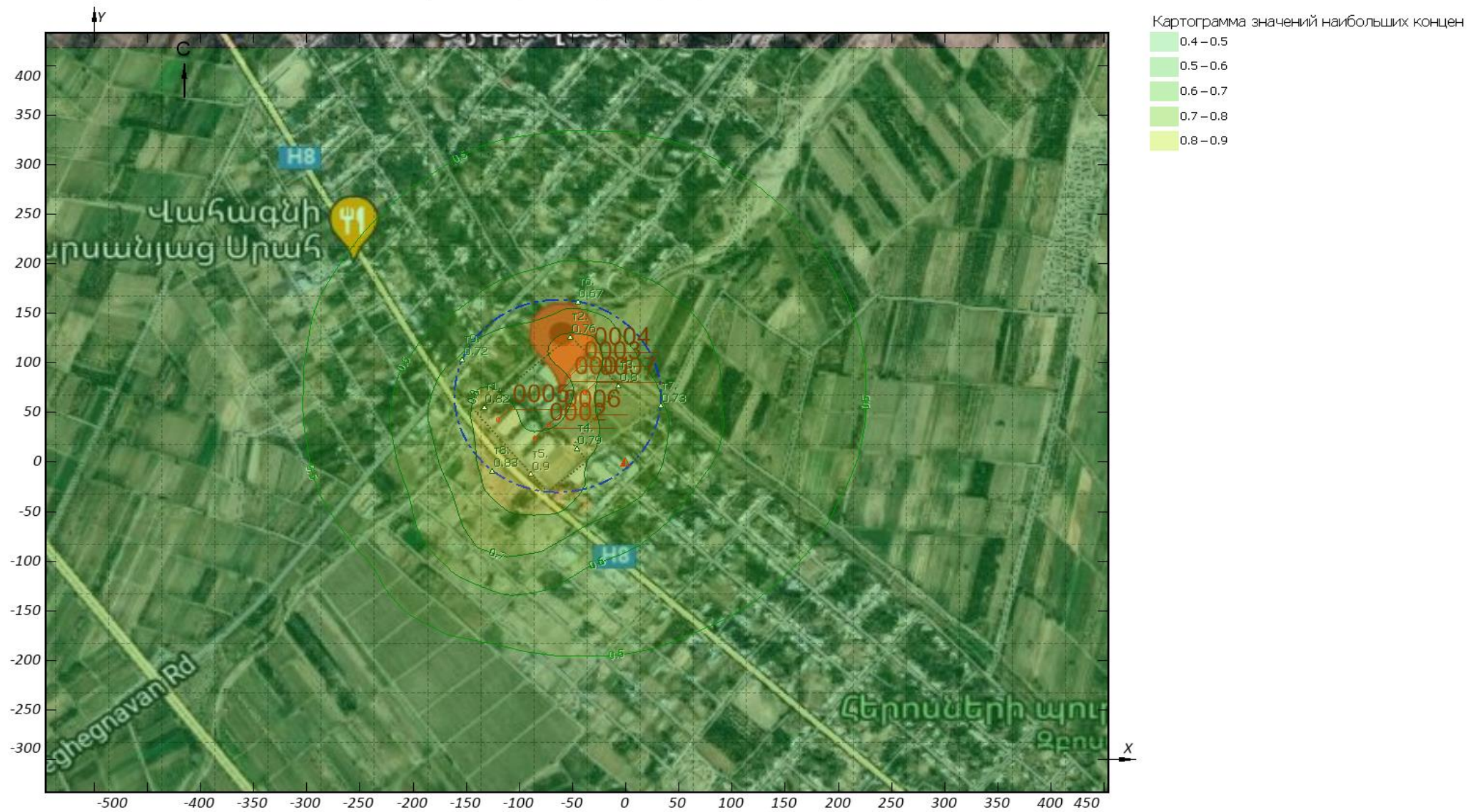


Рисунок 1.8.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:5000