

ТИПОВЫЕ ПРОЕКТНЫЕ РЕШЕНИЯ

902-03-19

СТАНЦИИ БИОЛОГИЧЕСКОЙ ОЧИСТКИ СТОЧНЫХ ВОД
ПРОПУСКНОЙ СПОСОБНОСТЬЮ 10,17,25 ТЫС. М³/СУТКИ

АЛЬБОМ I

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

18418-01

ЦЕНА 1-92

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ
ГОССТРОЙ СССР

Москва, А-445, Смоленская ул., 22

Сдано в печать VII 1955.
Заказ № 8498 Тираж 200 экз.

ТИПОВЫЕ ПРОЕКТНЫЕ РЕШЕНИЯ

902-03-19

СТАНЦИИ БИОЛОГИЧЕСКОЙ ОЧИСТКИ СТОЧНЫХ ВОД ПРОПУСКНОЙ СПОСОБНОСТЬЮ
10, 17, 25 ТЫС.МЗ/СУТКИ

СОСТАВ ПРОЕКТА

Альбом I - Пояснительная записка
Альбом II - Чертежи

АЛЬБОМ I

Разработан проектным институтом
ЦНИИЭП инженерного оборудования

Утвержден Госгражданстроем
Приказ № 247 от 17 августа 1981 г.
Рабочие чертежи введены в действие
институтом ЦНИИЭП инженерного
оборудования
Приказ № 6 от 18 февраля 1982 г

Главный инженер института

Главный инженер проекта

 А. Кетаев

Т. Марина

ОГЛАВЛЕНИЕ

	Стр.
1. Общая часть	3
2. Техничко-экономическая часть	3
3. Генеральный план площадки	12
4. Технологическая часть	15
5. Описание сооружений	68
6. Теплотехническая часть	75
7. Отопление и вентиляция	87
8. Электроснабжение	91
9. Связь и сигнализация	96
10. Указания по привязке проектов	98

I. ОБЩАЯ ЧАСТЬ

Серия типовых проектов "Станции биологической очистки сточных вод пропускной способностью 10, 17 и 25 тыс.м³/сутки" разработана по плану типового проектирования Госгражданстроя на 1980-1981гг.

Станции предназначены для очистки бытовых и близких к ним по составу сточных вод для районов с расчетной зимней температурой наружного воздуха - 20°, -30°, -40°C.

Норма водоотведения принята 200, 280, 350 л/чел в сутки. Проектом предусматривается биологическая очистка сточных вод с концентрациями загрязнений по БПК_{полн} от 375 до 210 мг/л и взвешенным веществам от 325 до 190 мг/л и доведением этих концентраций после очистки до 15 мг/л.

В основу проекта положены следующие материалы:

задание на проектирование Госгражданстроя ;

рекомендации ВНИИ ВОДСТРО и НИИ КВ и ОБ АКХ им. К.Д. Памфилова ;

СНиП П-32-74. Канализация. Наружные сети и сооружения ;

СНиП П-31-74. Водоснабжение. Наружные сети и сооружения ;

материалы обследования станций по действующим типовым проектам.

2. ТЕХНИКО-ЭКОНОМИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

Серия типовых проектов станций биологической очистки сточных вод пропускной способностью 10, 17, 25 тыс.м³/сутки рассчитана на применение для объектов с разнообразными технологическими параметрами бытовых сточных вод и различными местными условиями строительства.

Очистные сооружения могут быть запроектированы с блоком емкостей с первичным отстаиванием или без него, с централизованным теплоснабжением площадки очистных сооружений или от местной котельной, с применением для обеззараживания жидкого хлора (хлораторная) или гипохлорита натрия (электролизная) и др.

В таблицах I,2,3 приведены номера типовых проектов, стоимость отдельных сооружений, разработанных и примененных в данной серии проектов, а также эксплуатационные показатели.

Стоимость сооружений для серии типовых проектов в тыс.руб.

Таблица I

Наименование	№ типового проекта	Пропускная способность станции, тыс.м ³ /сутки			Примечание
		10	17	25	
I	2	3	4	5	6
Приемная камера	Серия 4.902-3	<u>Марка ПК-2-40</u> 0,7		<u>ПК-2-50</u> 0,7	В/О "Союзводо-каналпроект"
Здание решеток	Т.П. 902-2-35I	3I,52	3I,52	3I,52	ЦНИИЭП инженерного оборудования
Песколовки	ТП 902-2-33I	<u>Тип У</u> 10,03		<u>Тип УI</u> 10,6I	В/О "Союзводо-каналпроект"

Взамен стр. 4и. Инженер А.Хонин Камышкина.
03.01.85.

Продолжение таблицы I

I	2	3	4	5	6
Сборные лотки Вентури	ТП 902-9-5	<u>Тип 4</u> 0,83		<u>Тип 5</u> 0,89	В/О "Союзводо- каналпроект"
Блок емкостей	ТП 902-3-20	<u>334,74</u> 257,04	<u>491,62</u> 383,09	<u>668,31</u> 529,64	ЦНИИАИ инженер- ного оборудова- ния
Контактные резервуары	ТП 902-3-12	14,2	20,65	29,25	То же
Административно- бытовое здание	ТП 902-9-19	67,55	67,55	67,55	То же
Производственное здание	ТП 902-9-15+17	89,91	105,91	117,27	То же
Производственное здание с обезвожи- ванием осадка на центрифугах	ТП 902-9-16, 18	192,64	240,54	268,75	То же

Взамен стр. 5И Инженер *А.А. Канькина*
03.04.85

Продолжение таблицы I

I	2	3	4	5	6
Котельная	ТП 903-I-23/71 тип 3	36,37	36,37	36,37	Сантехпроект
Дымовая труба	ТП 907-2-221	5,34	5,34	5,34	ГПИ "Укрпроект- стальконструкция"
Хлораторная	ТП 90I-7-I	23,09	-	-	ЦНИИЭП инженерного оборудования
Хлораторная	ТП 90I-7-2	-	39,83	39,83	ЦНИИЭП инженерного оборудования
Электролизная	ТП 90I-3-76	36,04	-	-	Гипрокомун- водоканал

В числителе приведена стоимость блока емкостей для варианта с первичным отстаиванием, в знаменателе - без первичного отстаивания.
 Стоимость сооружений и зданий приведена при норме водоотведения 350 л/чел в сутки и для варианта с местной котельной.
 Стоимость здания решеток и песколовков приведена для высоты насыпи 4 м.

Технико-экономические показатели комплексов для
варианта сушки осадка на иловых площадках

Таблица 2

Наименование	Един. изм	Количество		
		Пропускная способность станций, тыс.м3/сутки		
		10	17	25
I	2	3	4	5
Обслуживающий штат	чел	33	33	33
Потребная мощность	кВт	307	475	604
Установленная мощность трансформаторов	кВА	2x250	2x400	2x630
Годовой расход:				
электроэнергии	тыс. кВт.ч	1750	3330	4220
тепла	в год Гкал/год	3110	3190	3190
воды	тыс.м3/год	28,2	28,2	28,2
жидкого хлора	т/год	14,6	14,8	36,5
Количество очищенной воды	тыс.м3/год	3650	6205	9125
Стоимость строительства	тыс.руб.	<u>513,80</u> 450,94	<u>662,62</u> 573,48	<u>816,11</u> 703,22

в том числе:

Продолжение таблицы 2

I	2	3	4	5
строительно-монтажных работ	тыс.руб.	<u>460,06</u> 397,70	<u>598,99</u> 509,48	<u>741,77</u> 629,26
оборудования	тыс.руб.	<u>53,74</u> 53,24	<u>63,63</u> 64,00	<u>74,34</u> 73,96
I м3 суточной производительности	руб.	<u>51,4</u> 45,1	<u>39</u> 33,8	<u>32,7</u> 28,2
Годовые эксплуатационные затраты	тыс.руб.	125,1	154,4	183,2
в том числе:				
содержание штата	тыс.руб.	49,5	49,5	49,5
электроэнергия	тыс.руб.	26,0	44,2	61,5
отопление	тыс.руб.	14,4	14,8	14,8
вода	тыс.руб.	1,7	1,7	1,7
жидкий хлор	тыс.руб.	2,7	4,6	6,8
Амортизационные отчисления 5 %	тыс.руб.	25,7	33,0	40,7

Продолжение таблицы 2

I	2	3	4	5
Текущий ремонт I %	тыс.руб.	5,1	6,6	8,2
Стоимость очистки I м ³ сточных вод	коп.	3,4	2,5	2,0
Годовые приведенные затраты	тыс.руб.	186,5	233,9	280,9

В числителе даны значения для варианта станций биологической очистки сточных вод с первичным отстаиванием, в знаменателе - без первичного отстаивания.

Технико-экономические показатели приведены для серии станций биологической очистки со следующим составом сооружений: приемная камера, здание решеток, песколовки, водоизмерительный лоток, блок емкостей, административно-бытовое здание, производственное здание, котельная, дымовая труба, хлораторная и без учета: вертикальной планировки, благоустройства площадки очистной станции и внутриплощадочных коммуникаций.

Показатели приведены при норме водоотведения 350 л/ чел в сутки.

Технико-экономические показатели комплексов для варианта обезвоживания
осадка на центрифугах

Таблица 3

Наименование	Един. изм.	Количество		
		Пропускная способность, тыс.м3/сутки		
		10	17	25
I	2	3	4	5
Обслуживающий штат	чел	33	33	33
Потребная мощность	кВт	346,7	496,7	678,7
Установленная мощность трансформаторов	кВА	2x250	2x400	2x630
Годовой расход:				
электроэнергии	тыс.кВт.ч. в год	2430	3480	4750
тепла	Гкал/ год	3450	4110	4110
воды	тыс.м3/год	28,2	28,2	28,2
жидкого хлора.	т/год	14,6	24,8	36,5
Количество очищенной воды	тыс.м3/год	3650	6205	9125
Стоимость строительства	тыс.руб.	<u>589,14</u> 526,28	<u>711,87</u> 672,73	<u>943,16</u> 830,27

902-03-19

(I)

II

18118-01

Продолжение таблицы 3

I	2	3	4	5
в том числе:				
строительно-монтажных работ	тыс.руб.	<u>500,43</u> 438,07	<u>611,67</u> 572,16	<u>805,17</u> 692,66
оборудования	тыс.руб.	<u>88,71</u> 88,21	<u>100,20</u> 100,57	<u>137,99</u> 137,61
I м3 суточной производительности	руб.	<u>59,0</u> 52,6	<u>41,7</u> 39,4	<u>37,8</u> 33,3
Годовые эксплуатационные затраты	тыс.руб.	135,7	161,7	199,1
в том числе:				
содержание штата	-"-	49,5	49,5	49,5
электроэнергия	-"-	30,5	44,4	65,7
отопление	-"-	16,0	19,0	19,0
вода	-"-	1,7	1,7	1,7
жидкий хлор	-"-	2,7	4,6	6,8
Амортизационные отчисления 5%	тыс.руб.	29,4	35,4	47,0
Текущий ремонт I %	тыс.руб.	5,9	7,1	9,4
Стоимость очистки I м3 сточных вод	коп.	3,8	2,6	2,2
Годовые приведенные затраты	тыс.руб.	206,4	247,1	312,1

3. ГЕНЕРАЛЬНЫЙ ПЛАН ПЛОЩАДКИ

В составе очистных сооружений пропускной способностью 10,17,25 тыс.м³/сутки предусмотрены следующие здания и сооружения:

Приемная камера

Здание решеток

Песколовки

Водоизмерительный лоток

Блок емкостей в составе: первичные отстойники (вариант), аэротенки(с регенерацией активного ила и без регенерации), вторичные отстойники, аэробные стабилизаторы

Контактные резервуары

Административно-бытовое здание

Производственное здание (в 2-х вариантах - сушки осадка на иловых площадках и обезвоживанием осадка на центрифугах)

Хлораторная со складом хлора

Электролизная(вариант)

Котельная (вариант)

Резервуар бытовых сточных вод

Резервуар для сбора плавающих веществ

Камера опорожнения блока емкостей

Камера выпуска очищенных сточных вод

Иловые площадки(вариант)

Песковые площадки

Площадки компостирования (вариант).

Решения резервуаров бытовых сточных вод, для сбора плавающих веществ, опорожнения блока емкостей, выпуска очищенных сточных вод, примерная конструкция напусков на иловые площадки приведены на чертежах Т.П. 902-03-19 альбом П.

Песковые площадки и площадки компостирования должны решаться при конкретной привязке проекта. Исходя из вышеперечисленного набора сооружений, в Т.П. 902-03-19 альбом П, приведены примеры генпланов очистных сооружений с указанием необходимых площадей участков. Схемы генпланов разработаны с учетом требований СНиП П-89-80 и СНиП П-32-74.

Поверхность участков условно принята горизонтальной, площадка технологических емкостей и сооружений приподнята, исходя из возможности компоновки очистных станций и установок доочистки сточных вод на песчаных фильтрах по Т.П. 902-4-2, 902-4-3, 904-4-4.

Проезды на площадке обеспечивают подъезд ко всем зданиям и сооружениям. Покрытие проездов усовершенствованное, облегченное.

Вдоль ограждения - полоса насаждений древесно-кустарниковых пород.

Приведенная компоновка генплана и вертикальная посадка зданий и сооружений является примерной и уточняется при привязке проекта в зависимости от топографических, геологических и прочих местных условий.

Участок следует располагать с подветренной стороны по отношению к жилым массивам, рекомендуется выбирать территорию со спокойным рельефом и уклоном, обеспечивающим минимальные объемы земляных работ при строительстве очистной станции.

При привязке к конкретному участку вертикальная планировка вокруг зданий решается в общей системе вертикальной планировки площадки с обеспечением нормального стока поверхностных вод, а санитарно-защитная зона для станций с иловыми площадками определяется в соответствии со СНиП П-32-74.

В проекте предусмотрены системы хозяйственно-питьевого и технического водоснабжения. Снабжение хозяйственно-питьевой водой очистных сооружений принято от наружного водопровода канализуемого объекта.

Ввод водопровода \varnothing 100 предусмотрен в административно-бытовом здании.

После водомера вода подводится к потребителям: административно-бытового здания, котельной, хлораторной или электролизной, здания решеток и производственного здания.

В проекте предусмотрена система использования технической воды, подаваемой в здание решеток и в производственное здание.

Бытовые сточные воды административно-бытового здания, производственного здания, котельной, хлораторной или электролизной поступают в канализационную сеть площадки очистных сооружений и затем в резервуар, размещаемый около производственного здания, откуда насосами перекачиваются в приемную камеру.

Разработано два варианта теплоснабжения очистных сооружений:

от местной котельной,

централизованное (от постоянного источника).

Подача тепла предусмотрена в здание решеток, административно-бытовое здание, производственное здание, хлораторную или электролизную.

Электроснабжение объектов очистных сооружений предусмотрено от КТП, встроенную в производственное здание.

Телефонизация и радиофикация осуществляется от соответствующих городских или поселковых сетей канализуемого объекта.

Прокладка внутриплощадочных сетей водопровода, бытовой канализации, теплоснабжения, электроснабжения, телефонизации и радиофикации определяется при привязке проекта и разработке генплана станции.

4. ТЕХНОЛОГИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

Схема очистки сточных вод и обработки осадков

Типовым проектом принята полная биологическая очистка сточных вод на аэротенках с пневматической аэрацией с доведением концентрации загрязнений по взвешенным веществам и БПК_{полн} до 15 мг/л.

Схема предусматривает обработку бытовых и близких к ним по составу сточных вод.

Обработка осадка предусмотрена в 2-х вариантах.

1 вариант - аэробная стабилизация смеси осадков или избыточного активного ила (вариант без первичного отстаивания) с подсушкой на иловых площадках и компостированием.

2 вариант - аэробная стабилизация смеси осадков или избыточного активного ила (вариант без первичного отстаивания) с обезвоживанием аэробно-сброженного осадка на центрифугах и компостированием.

Обеззараживание сточной воды предусмотрено по двум вариантам: с применением жидкого хлора или гипохлорита натрия.

Сточная вода поступает в приемную камеру, затем проходит решетки (механизированные), далее по лоткам подводится в песколовки (горизонтальные с круговым движением воды) и затем проходит водоизмерительный лоток, после которого распределяется по секциям блока емкостей.

В блоке емкостей при варианте с первичным отстаиванием сточная вода проходит последовательно: первичные отстойники, аэротенки, вторичные отстойники. При варианте блока емкостей без первичного отстаивания сточная вода проходит последовательно: аэротенки и вторичные отстойники. После дезинфекции в контактных резервуарах очищенная вода отводится в водоем или на сооружения доочистки.

Отбросы с решеток собираются в контейнер и вывозятся мусоровозом на специально отведенные площадки, согласованные с местными санитарными органами, или площадки компостирования.

Песок из песколовок с помощью гидроэлеватора отводится на песковые площадки, откуда по мере подсушки периодически вывозится на усовершенствованную свалку или площадки компостирования.

Рабочая вода для гидроэлеваторов поступает из трубопровода технической (биологически очищенной) воды .

Осадок первичных отстойников и избыточный активный ил с помощью эрлифтов направляются на совместную обработку в аэробные стабилизаторы, входящие в состав блока технологических емкостей. При варианте без первичного отстаивания в аэробных стабилизаторах обрабатывается только избыточный активный ил.

Аэробно-сброженная смесь из аэробных стабилизаторов поступает в резервуар, откуда перекачивается насосами, установленными в производственном здании, на иловые площадки. В схеме механического обезвоживания аэробно-сброженная смесь поступает в бак, размещаемый в насосном отделении производственного здания и насосами перекачивается в гидроциклоны и далее на центрифуги. После обезвоживания на иловых площадках или центрифугах и компостирования осадок может быть использован в качестве удобрения. Фугат направляется в аэробные стабилизаторы для совместной обработки с осадками.

Дренажные воды от песковых и иловых площадок должны возвращаться на очистку в приемную камеру.

4.2. Исходные и расчетные данные

В соответствии с заданием на проектирование исходные и расчетные данные приведены в таблице 4.

Исходные и расчетные данные

Таблица 4

Наименование	Един. измерения	Пропускная способность станции, тыс. м ³ /сутки								
		I0			I7			25		
		Норма водоотведения в л/чел. сутки								
		200	280	350	200	280	350	200	280	350
I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Расход средний:										
часовой	м ³ /ч	417				708			1042	
секундный	м ³ /с	0,11				0,18			0,3	
секундный	л/с	116				197			289	
Кoeffициент неравномерности	-	1,6				1,4			1,35	
Расход максимальный (расчетный)										
часовой	м ³ /ч	667				991			1407	
секундный	м ³ /с	0,2				0,3			0,4	
секундный	л/с	185				276			391	

Продолжение таблицы 4

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Максимально-секундный расход (для расчета лотков)	м ³ /с		0,28			0,42			0,56	
Расчетное число жителей	тыс. чел.	50,0	36,0	29,0	85,0	61,0	49,0	125,0	89,0	71,0
Количество загрязнений:										
по взвешенным веществам при норме 65 г/сут на I чел.	кг/сут	3250	2340	1885	5525	3965	3185	8125	5785	4615
БПК _{полн} неосветленных сточных вод при норме 75 г/сут. на I чел.	кг/сут	3750	2700	2175	6375	4575	3675	9375	6675	5325
БПК _{полн} в осветленной сточной воде при норме 40 г/сут. на I чел.	"	2000	1440	1160	3400	2440	1960	5000	3560	2840

Продолжение таблицы 4

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Расчетные концентрации загрязнений сточной воды по взвешенным веществам;	мг/л	325	230	190	325	230	190	325	230	190
по БПК _{полн} неосветленной жидкости	-"-	375	270	210	375	270	210	375	270	210
по БПК _{полн} осветленной жидкости	кг/сут	200	140	110	200	140	110	200	140	110

4.3. Расчет сооружений

Таблица 5

Наименование	Един. измерения	Пропускная способность станции, тыс. м ³ /сутки								
		I0			I7			25		
		Норма водоотведения в л/чел.сутки								
		200	280	350	200	280	350	200	280	350
I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Обработка воды										
Приемная камера										
Расчетный расход	л/с	185			276			391		
Принятый типовый проект и марка приемной камеры		Приемные камеры канализационных очистных сооружений при напорном поступлении сточных вод. Типовые узлы и детали. Серия 4.902-3						ПК-2-50		
		ПК-2-40								
Диаметр подводящих трубопроводов	мм	2 Ø 400						2 Ø 500		
Размер камеры АхВхН		1000х1500х1200						1500х2000х1600		

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II	
Пропускная способность камеры	л/с	280							393		
Здание решеток											
Расчетный расход	м ³ /с	0,2			0,3			0,4			
Лотки подводящие и отводящие											
Сечение В х Н	мм	600 х 900									
Уклон	-	0,001									
Наполнение	м	0,45			0,6			0,76			
Скорость	м/с	0,7			0,76			0,81			
Принятая марка Решетки и количество рабочих/резервных		РМУ-2 I/I									
Скорость в прозорах	м/с	0,8			0,9			1,0			

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	
Количество задерживаемых отбросов при норме 8 л/чел в год и объемном весе 750 кгс/м ³	м ³ /год	400	288	232	680	488	392	1000	712	568	
	м ³ /сут	1,1	0,8	0,6	1,9	1,3	1,1	2,7	1,9	1,6	
	т/ч	0,08	0,05	0,04	0,12	0,08	0,07	0,17	0,12	0,1	
Принятое количество контейнеров в сутки емкостью 0,55 м ³	шт	2	2	2	4	3	2	5	4	3	
Песколовки и песковые площадки											
Расчетный расход	л/с	185			276			391			
Принятый типовой проект песколовки и тип		Песколовки с круговым движением сточных вод производительностью 10000-25000 м ³ /сутки Т.П. 902-2-331									
		Тип У					Тип У1				

Продолжение таблицы 5

	I	2	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Пропускная способность принятого типа пес- ковок	л/с	183-278							278-394			
Диаметр песколовки	м						6,0					
Количество	шт						2					
Ширина канала	мм						600					
Количество задер- живаемого песка при влажности 60% и объемном весе 1,5 тс/м ³ и норме 0,02 л/сут на 1 чел.	м ³ / сут	1,0	0,7	0,6	1,7	1,2	1,0	2,5	1,8	1,4		
	т/сут	1,5	1,1	0,9	2,6	1,8	1,5	3,8	2,7	2,1		

Принятый типа
гидроэлеватора

Серия 4.902-7 ; Дс = 30 ; Дг = 55

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Расход рабочей жидкости и необходимый напор	м ³ /ч	50	36	30	85	60	50	125	89	70
	м				40					
Принятый насос гидроэлеваторов	Насос марки К 90/55 (4К-8У) $Q = 90$ м ³ /ч $H = 55$ м. с эл. двиг. 4А180 5 -2 $N = 22$ кВт $n = 2900$ об/мин									
Расчетная площадь песковых площадок при нагрузке 3 м ³ /м ² в год	м ²	122	88	73	207	148	122	304	217	170
Общая площадь песковых площадок с учетом валиков и дорог (K=1,3)	м ²	160	115	95	270	195	160	400	285	220
Водоизмерительный лоток										
Максимальный расход	м ³ /ч	667			991			1407		

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II	
Принятый типовой проект и тип	Сборные лотки Вентури Т.П. 902-9-5										
	4				5						
Пропускная способность принятого водоизмерительного лотка	м ³ /ч	1250				4000					
Отстойники горизонтальные первичные											
Расчетный расход	м ³ /ч	667				991				1407	
Концентрация взвешенных веществ в поступающем стоке	мг/л	325	230	190	325	230	190	325	230	190	
Заданный эффект осветления	%	55	45	40	55	45	40	55	45	40	

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Концентрация загрязнения после отстаивания при заданном эффекте осветления	мг/л	145	125	115	145	125	115	145	125	115
Продолжительность отстаивания в цилиндре $h = 500$ мм при заданном эффекте осветления	с	775	705	720	775	705	720	775	705	720
Глубина проточной зоны	м	2,0								
Гидравлическая крупность										
$W_0 = \frac{1000 \times K \times H}{d \cdot t \left(\frac{K \times H}{H} \right)^n}$	мм/с	0,95	1,05	1,02	0,95	1,05	1,02	0,95	1,05	1,02
Принятое количество секций	шт	4								

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Ширина секций	м ————— 9,0 —————									
Фактическая скорость протекания	мм/с ————— 2,6 ————— 3,8 ————— 5,4 —————									
Расчетная длина отстойника $L = \frac{Q \cdot H}{K \cdot U_0}$	м 11,0 9,9 10,2 16,0 14,5 15,0 23,0 20,5 21,0									
Принятая длина отстойника	м ————— 12,0 ————— 18,0 ————— 24,0 —————									
Фактическая гидравлическая крупность	мм/с 0,87 0,87 0,87 0,85 0,85 0,85 0,9 0,9 0,9									
Фактическая продолжительность отстаивания в цилиндре $h = 500$ мм	с ————— 850 ————— 870 ————— 820 —————									

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Фактический эффект осветления	%	57	51	45	58	51	45	56	50	44
Принятый расчетный эффект осветления с учетом коэффициента использования объема	%	54	45	40	54	45	40	54	45	40
Концентрация взвешенных веществ в осветленных сточных водах при расчетном эффекте осветления	г/м ³	150	125	115	150	125	115	150	125	115
Количество осадка первичных отстойников (по сухому веществу)	т/сут	1,75	1,05	0,75	3,0	1,8	1,3	4,4	2,6	1,9
Объем осадка при влажности 95 %	м ³ /сут	35,0	21,0	15,0	60,0	36,0	26,0	88,0	52,0	38,0

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Расход воздуха для перекачки осадка первичных отстойников эрлифтами при удельном расходе 0,8 м ³ /м ³	м ³ /сут	28,0	17,0	12,0	48,0	29,0	21,0	70,0	42,0	30,0
Аэртенки без регенераторов										
Продолжительность аэрации	ч	<u>6,7</u>	<u>5,7</u>	<u>4,5</u>	<u>6,7</u>	<u>5,7</u>	<u>4,5</u>	<u>6,7</u>	<u>5,7</u>	<u>4,5</u>
$t = \frac{L_a - L_t}{a(t - S_a)\rho}$		-	-	6,4	-	-	6,4	-	-	6,4
где:										
L_a - БПК _{полн} , поступающей в аэротенк сточной воды	мг/л	<u>200</u>	<u>140</u>	<u>110</u>	<u>200</u>	<u>140</u>	<u>110</u>	<u>200</u>	<u>140</u>	<u>110</u>
		-	-	210	-	-	210	-	-	210

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
L_t - БПК полн,очи- щенной воды	15									
а - доза ила	г/л	<u>1,8</u>	<u>1,5</u>	<u>1,5</u>	<u>1,8</u>	<u>1,5</u>	<u>1,5</u>	<u>1,8</u>	<u>1,5</u>	<u>1,5</u>
		-	-	2,2	-	-	2,2	-	-	2,2
S_A - зольность ила	0,3									
ρ - средняя ско- рость окисления загрязнений	мг г. час	<u>22</u>	<u>21</u>	<u>20</u>	<u>22</u>	<u>21</u>	<u>20</u>	<u>22</u>	<u>21</u>	<u>20</u>
		-	-	20	-	-	20	-	-	20
Часовой коэффициент неравномерности при- тока за время аэра- ции		<u>1,4</u>	<u>1,45</u>	<u>1,55</u>	<u>1,3</u>	<u>1,4</u>	<u>1,4</u>	<u>1,3</u>	<u>1,3</u>	<u>1,35</u>
		-	-	1,4	-	-	1,3	-	-	1,3

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Расчетный часовой расход сточных вод за период аэрации	м ³ /ч	<u>585</u>	<u>605</u>	<u>645</u>	<u>920</u>	<u>991</u>	<u>991</u>	<u>1355</u>	<u>1355</u>	<u>1407</u>
		-	-	585	-	-	920	-	-	1355
Необходимый рабочий объем аэротенка	м ³	<u>3900</u>	<u>3450</u>	<u>2900</u>	<u>6200</u>	<u>5650</u>	<u>4500</u>	<u>9050</u>	<u>7700</u>	<u>6350</u>
		-	-	3740	-	-	6350	-	-	8650
Принятая рабочая глубина аэротенка	м	←————— 4,2 —————→				←—————→				
Количество секций	шт	←————— 4 —————→				←—————→				
Ширина всех секций	м	←————— 9,0х4= 36 —————→				←—————→				
Необходимая длина аэротенка по расчету	м	<u>26,0</u>	<u>23,0</u>	<u>19,5</u>	<u>41,0</u>	<u>38,0</u>	<u>30,0</u>	<u>60,0</u>	<u>51,0</u>	<u>42,0</u>
		-	-	25,0	-	-	42,0	-	-	58,0

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Принятая длина	м	<u>27,0</u>	<u>24,0</u>	<u>21</u> 27,0	<u>42,0</u>	<u>39,0</u>	<u>30,0</u> 42,0	<u>60,0</u>	<u>51,0</u>	<u>42,0</u> 60,0
Фактический рабочий объем аэротенка	м ³	<u>4080</u>	<u>3625</u>	<u>3170</u> 4080	<u>6340</u>	<u>5890</u>	<u>4530</u> 6340	<u>9060</u>	<u>7700</u>	<u>6340</u> 9060
Удельный расход воздуха	м ³ /м ³	<u>6,3</u>	<u>4,3</u>	<u>3,3</u> 6,7	<u>6,3</u>	<u>4,3</u>	<u>3,3</u> 6,7	<u>6,3</u>	<u>4,3</u>	<u>3,3</u> 6,7

$$D = \frac{z(l_a - l_t)}{K_1 \cdot K_2 \cdot n_1 \cdot n_2 (C_p - C)}$$

где:

z - удельный расход кислорода

мг/мг \longleftrightarrow I, I \longleftrightarrow

K_I - коэффициент, учитывающий тип аэраторов

\longleftrightarrow I, 68 \longleftrightarrow

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----

K_2 - коэффициент,
зависящий от
глубины пог-
ружения аэра-
тора

-----2,52-----

n_1 - коэффициент,
учитывающий
температуру
сточных вод

-----1,0-----

n_2 - коэффициент,
учитывающий
отношение
скорости пе-
реноса кисло-
рода в иловой
смеси к ско-
рости перене-
са его в чист-
той воде

-----0,85-----

Продолжение таблицы 5

I	2.	3	4	5	6	7	8	9	10	II
С - средняя концентрация кислорода в аэротенке	мг/л *-----2,0-----*									
Ср - растворимость кислорода в воде	мг/л *-----11,0-----*									
Расчетная интенсивность аэрации $\gamma = \frac{Q \cdot H}{t}$	$\frac{м3}{м2 \cdot ч}$	<u>4,0</u>	<u>3,2</u>	<u>3,1</u>	<u>4,0</u>	<u>3,2</u>	<u>3,1</u>	<u>4,0</u>	<u>3,2</u>	<u>3,1</u>
		-	-	4,4	-	-	4,4	-	-	4,4
H- рабочая глубина аэротенка =4,2м										
Принятая интенсивность аэрации	$\frac{м3}{м2 \cdot ч}$	<u>4,0</u>	<u>3,5</u>	<u>3,5</u>	<u>4,0</u>	<u>3,5</u>	<u>3,5</u>	<u>4,0</u>	<u>3,5</u>	<u>3,5</u>
		-	-	4,4	-	-	4,4	-	-	4,4

902-03-19

(I)

35

18118-01

I	2	3	4	5	6	7	Продолжение таблицы 5			II
							8	9	10	
Принятый удельный расход воздуха	м3/м3	<u>6,3</u>	<u>4,8</u>	<u>3,8</u>	<u>6,3</u>	<u>4,8</u>	<u>3,8</u>	<u>6,3</u>	<u>4,8</u>	<u>3,8</u>
		-	-	6,7	-	-	6,7	-	-	6,7
Расход воздуха на аэрацию	м3/ч	<u>3700</u>	<u>2900</u>	<u>2450</u>	<u>5800</u>	<u>4760</u>	<u>3770</u>	<u>8550</u>	<u>6500</u>	<u>5350</u>
		-	-	3900	-	-	6200	-	-	9100
Прирост или Пр= 0,8В + 0,3Lа	г/м3	<u>180</u>	<u>142</u>	<u>125</u>	<u>180</u>	<u>142</u>	<u>125</u>	<u>180</u>	<u>142</u>	<u>125</u>
		-	-	215	-	-	215	-	-	215
где:										
В- количество взвешенных веществ в сточной воде, поступающей в аэротенк, мг/л										
То же, по весу сухого вещества в сутки	т/сут	<u>1,8</u>	<u>1,42</u>	<u>1,25</u>	<u>3,0</u>	<u>2,4</u>	<u>2,1</u>	<u>4,5</u>	<u>3,5</u>	<u>3,1</u>
		-	-	2,15	-	-	3,7	-	-	5,4

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Количество избыточного активного ила влажностью 99,6% (направляемое в стабилизатор)	м ³ /сут	<u>450</u>	<u>355</u>	<u>310</u>	<u>750</u>	<u>600</u>	<u>525</u>	<u>1100</u>	<u>875</u>	<u>775</u>
		-	-	538	-	-	925	-	-	1350
То же	м ³ /ч	<u>18,7</u>	<u>14,8</u>	<u>13,0</u>	<u>31,3</u>	<u>25,0</u>	<u>22</u>	<u>46,0</u>	<u>36,5</u>	<u>32</u>
		-	-	22,5	-	-	38,5	-	-	56,3
Расход воздуха для перекачки избыточного активного ила эрифтами при удельном расходе 0,8 м ³ /м ³	м ³ /ч	<u>15</u>	<u>12</u>	<u>10,4</u>	<u>25,0</u>	<u>20,0</u>	<u>17,6</u>	<u>36,8</u>	<u>29,0</u>	<u>25,6</u>
		-	-	18,0	-	-	30,9	-	-	45,0
Процент циркулирующего активного ила по объему от среднего расхода сточных вод	%	<u>74,0</u>	<u>55</u>	<u>55</u>	<u>74,0</u>	<u>55</u>	<u>55</u>	<u>74,0</u>	<u>55</u>	<u>55</u>
		$P = \frac{a_{изр} - P_r}{a_{изр} - a_{изр}}$ 100	-	-	110	-	-	110	-	-

Продолжение таблицы 5

I	2	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
где:											
$\alpha_{\text{аер.}}$ - концентрация ила в аэротенке											
		г/л	<u>1,8</u>	<u>1,5</u>	<u>1,5</u> 2,2	<u>1,8</u>	<u>1,5</u>	<u>1,5</u> 2,2	<u>1,8</u>	<u>1,5</u>	<u>1,5</u> 2,2
$\alpha_{\text{ц}}$ - концентрация циркулирующего ила											
		г/л	4,0								
Расход циркулирующего активного ила влажностью 99,6 %											
		м3/сут	<u>7400</u>	<u>5500</u>	<u>5500</u> 11000	<u>12600</u>	<u>9350</u>	<u>9350</u> 18700	<u>18500</u>	<u>13750</u>	<u>13750</u> 27500
То же											
		м3/ч	<u>310</u>	<u>230</u>	<u>230</u> 460	<u>525</u>	<u>390</u>	<u>390</u> 780	<u>770</u>	<u>573</u>	<u>573</u> 1140
Общее количество возвратного активного ила											
		м3/ч	<u>328,7</u>	<u>244,8</u>	<u>243,0</u> 482,5	<u>556,3</u>	<u>415</u>	<u>412</u> 818,6	<u>816</u>	<u>609,5</u>	<u>605</u> 1196,3

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Удельный расход воздуха для перекачки возвратного активного ила эрлифтами	м ³ /м ³					0,9				
$W_{y\partial} = \frac{h_r}{23 \eta_{\partial} \rho g \frac{h_r (K_1 - 1) + 10}{10}}$										
где: η_{∂} - КПД эрлифта						0,6				
h_r - геометрическая высота подъема активного ила	м					1,5				
$K_f = \frac{H_p}{h_r}$ - коэффициент погружения форсунки						3,1				
H_p - глубина погружения форсунки от уровня налива	м					4,65				

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Принятый удельный расход воздуха для перекачки возвратного активного ила с коэффициентом запаса 1,3	м3/м3 → 1,2 →									
Расход воздуха для перекачки возвратного активного ила эрлифтами	м3/ч	<u>395</u>	<u>294</u>	<u>290</u>	<u>667</u>	<u>500</u>	<u>495</u>	<u>980</u>	<u>730</u>	<u>725</u>
		-	-	580	-	-	980	-	-	1435
АЭРОТЕНКИ С РЕГЕНЕРАТОРАМИ										
БПК _{полн} поступающей в аэротенк сточной воды (L_a)	мг/л	<u>200</u>	<u>140</u>	<u>110</u>	<u>200</u>	<u>140</u>	<u>110</u>	<u>200</u>	<u>140</u>	<u>110</u>
		-	-	210	-	-	210	-	-	210
БПК _{полн} очищенной воды (L_t)	мг/л → 15 →									

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----

Доза ила в аэротенке (α аэр.)

г/л \leftarrow ————— 1,5 ————— \rightarrow

Доза ила в регенераторе (α рег)

г/л \leftarrow ————— 4,0 ————— \rightarrow

Продолжительность аэрации смеси сточной воды и циркулирующего ила в собственно аэротенке (t_{α})

ч	<u>2,3</u>	<u>2,0</u>	<u>1,8</u>	<u>2,3</u>	<u>2,0</u>	<u>1,8</u>	<u>2,3</u>	<u>2,0</u>	<u>1,8</u>
	-	-	2,4	-	-	2,4	-	-	2,4

$$t_{\alpha} = \frac{2,5}{\alpha_{\text{аэр}}} \lg \frac{b_{\alpha}}{b_t}$$

Доля циркулирующего ила от расчетного притока сточной воды

\leftarrow ————— 0,6 ————— \rightarrow

$$d = \frac{\alpha_{\text{аэр}}}{\alpha_{\text{рег}} - \alpha_{\text{аэр}}}$$

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----

Продолжительность
окисления снятых
загрязнений (t_{α})

ч	<u>5,5</u>	<u>4,1</u>	<u>3,1</u>	<u>5,5</u>	<u>4,1</u>	<u>3,1</u>	<u>5,5</u>	<u>4,1</u>	<u>3,1</u>
	-	-	5,8	-	-	5,8	-	-	5,8

$$t_{\alpha} = \frac{L_{\alpha} - Lt}{d \cdot a_{\text{пов}} (1 - S_{\lambda}) \rho}$$

где: $S_{\lambda} = 0,3$

ρ - скорость
окисления загряз-
нений

мг/г.ч	<u>20</u>	<u>18</u>	<u>18</u>	<u>20</u>	<u>18</u>	<u>18</u>	<u>20</u>	<u>18</u>	<u>18</u>
	-	-	20	-	-	20	-	-	20

Продолжительность
необходимой регене-
рации циркулирующе-
го ила (t_{ρ})

ч	<u>3,2</u>	<u>2,1</u>	<u>1,3</u>	<u>3,2</u>	<u>2,1</u>	<u>1,3</u>	<u>3,2</u>	<u>2,1</u>	<u>1,3</u>
	-	-	3,4	-	-	3,4	-	-	3,4

$$t_{\rho} = t_{\alpha} - t_{\alpha}$$

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Часовой расход сточных вод (за время аэрации) $q\delta$	м ³ /ч	<u>625</u>	<u>667</u>	<u>667</u> 605	<u>991</u>	<u>991</u>	<u>991</u> 920	<u>1355</u>	<u>1407</u>	<u>1407</u> 1355
Объем собственно аэротенка $W_a = t_a(1+d)q\delta$	м ³	<u>2300</u>	<u>2130</u>	<u>1920</u> 2320	<u>3550</u>	<u>3170</u>	<u>2850</u> 3530	<u>5000</u>	<u>4500</u>	<u>4050</u> 5200
Объем регенератора $W_p = t_p \cdot d \cdot q\delta$	м ³	<u>1200</u>	<u>840</u>	<u>520</u> 1240	<u>1900</u>	<u>1250</u>	<u>770</u> 1880	<u>2600</u>	<u>1770</u>	<u>1100</u> 2760
Общий объем аэротенка с регенератором $W_a + W_p$	м ³	<u>3500</u>	<u>2970</u>	<u>2440</u> 3560	<u>5450</u>	<u>4420</u>	<u>3620</u> 5410	<u>7600</u>	<u>6270</u>	<u>5150</u> 7960

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Расчетная продолжительность обработки воды	час	<u>5,6</u>	<u>4,46</u>	<u>3,66</u>	<u>5,6</u>	<u>4,46</u>	<u>3,66</u>	<u>5,6</u>	<u>4,46</u>	<u>3,66</u>
		-	-	5,88	-	-	5,88	-	-	5,88
$t = t_a(1+d) + t_p \cdot d$										
Расчетная продолжительность аэрации по формуле:	час	<u>5,6</u>	<u>4,5</u>	<u>3,7</u>	<u>5,6</u>	<u>4,5</u>	<u>3,7</u>	<u>5,6</u>	<u>4,5</u>	<u>3,7</u>
		-	-	5,8	-	-	5,8	-	-	5,8
$t = \frac{b\alpha - b\beta}{\alpha(1 - S_n)} \cdot \rho$										
при $\alpha = \alpha_{ср}$										
Средняя доза ила $\alpha_{ср}$	г/л	<u>2,35</u>	<u>2,2</u>	<u>2,04</u>	<u>2,35</u>	<u>2,2</u>	<u>2,04</u>	<u>2,35</u>	<u>2,2</u>	<u>2,04</u>
		-	-	2,4	-	-	2,4	-	-	2,4
Рабочая глубина аэротенка	м	→—————				4,2	—————→			
Количество секций	шт	→—————				4	—————→			

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Ширина всех секций	м + ----- 9,0 x 4 = 36 ----- +									
Необходимая длина азротенка по расчету	м	<u>23,2</u> -	<u>19,7</u> -	<u>16,2</u> 23,6	<u>36,0</u> -	<u>29,3</u> -	<u>24,0</u> 35,8	<u>50,3</u> -	<u>41,5</u> -	<u>34,0</u> 52,7
Принятая длина	м	<u>24,0</u> -	<u>21,0</u> -	<u>18,0</u> 24,0	<u>36,0</u> -	<u>30,0</u> -	<u>24,0</u> 36,0	<u>51,0</u> -	<u>42,0</u> -	<u>36,0</u> 54,0
Фактический рабочий объем азротенка	м3	<u>3625</u> -	<u>3170</u> -	<u>2720</u> 3625	<u>5435</u> -	<u>4530</u> -	<u>3625</u> 5435	<u>7700</u> -	<u>6340</u> -	<u>5435</u> 8150
Принятый удельный расход воздуха	м3/м3	<u>6,3</u> -	<u>4,3</u> -	<u>3,3</u> 6,7	<u>6,3</u> -	<u>4,3</u> -	<u>3,3</u> 6,7	<u>6,3</u> -	<u>4,3</u> -	<u>3,3</u> 6,7
Расход воздуха	м3/ч	<u>3950</u> -	<u>2870</u> -	<u>2200</u> 4050	<u>6250</u> -	<u>4260</u> -	<u>3270</u> 6160	<u>8550</u> -	<u>6050</u> -	<u>4650</u> 9100

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
ОТСТОЙНИКИ ВТОРИЧНЫЕ ГОРИЗОНТАЛЬНЫЕ										
Расчетный расход сточных вод	м ³ /ч		667			991			1407	
Необходимый объем отстойников при времени отстаивания 2 часа	м ³		1334			1982			2814	
Глубина проточной части	м					3,4				
Количество отстойников	шт					4				
Ширина отстойника	м					9,0				
Длина по расчету	м		10,9			16,2			23,0	
Принятая длина	м		12,0			18,0			24,0	

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II		
Удельный расход сточных вод на I п.м. сборного треугольного водослива	л/с.м†		2,6		*		3,8		*		5,4	*
КОНТАКТНЫЕ РЕЗЕРВУАРЫ												
Расчетный расход	м3/ч	*	667		*		991		*		1407	*
Необходимый объем резервуаров при времени контакта с хлором 30 минут	м3	*	333		*		495		*		703	*
Принятый типовой проект	902-3-12 шириной В= 6 м (2 секции)											
Количество вставок шириной 3 м	-	*	I		*		4		*		8	*
Фактический объем резервуаров	м3	*	372		*		534		*		750	*

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Фактическое время контакта	час	0,55			0,54			0,53		
Расход воздуха при норме 2 м ³ /м ² в час для периодического барботажа - воды	м ³ /ч	288			504			792		
Осадок из резервуаров влажностью 96 % (при норме 0,03 л/чел.в сутки)	м ³ /сут	1,5	1,1	0,8	2,6	1,8	1,5	3,8	2,7	2,1
ХЛОРАТОРНАЯ										
Принятая доза активного хлора	г/м ³				3					
Принятая доза хлора (товарного)	г/м ³				4					

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Средне-часовой расход сточных вод	м ³ /ч	*	417	*	708	*	1042	*		*
Максимально-часовой	"	*	667	*	991	*	1407	*		*
Расход товарного хлора:										
средний часовой	кг/ч	*	1,67	*	2,83	*	4,17	*		*
максимально-часовой суточный	кг/сут	*	2,67	*	3,96	*	5,63	*		*
То же с учетом увеличения расчетной дозы хлора в 1,5 раза на средний расход сточных вод	кг/ч	*	2,5	*	4,2	*	6,3	*		*
Необходимое количество воды из расчета 0,6 м ³ на 1 кг хлора	м ³ /ч	*	1,6	*	2,4	*	3,4	*		*

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----

Необходимое количество хлора и баллонов вместимостью 70 кг каждый из расчета 30 суточного запаса

т/мес	1,2	2,0	3,0
шт	17	29	43

Принятый типовой проект хлораторной с номинальной производительностью по товарному продукту

90I-7-1	90I-7-2
2 кг	5 кг

ЭЛЕКТРОЛИЗНАЯ
(вариант)

Среднечасовой расход сточных вод

м ³ /ч	417
-------------------	-----

Максимально-часовой

"	667
---	-----

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----

Потребный расход
активного хлора при
дозе 3 г/м³ сточных
вод

средний кг/ч *————— 1,25 —————*

максимальный -"- *————— 2,0 —————*

То же, с учетом
увеличения расчет-
ной дозы хлора в
1,5 раза на сред-
ний расход сточных
вод

кг/ч *————— 1,7 —————*

Принятый типовой
проект

Электролизная установка с графитовыми электролизерами
типа "ЭН-25" производительностью 1-2 кг активного
хлора в час . Т.П. 901-3-76

Количество устанавливаемых электролизеров
рабочих/резервных

шт *————— 1/1 —————*

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Количество избыточного активного ила (по сухому веществу) поступающего в стабилизатор - P ₂	т/сут	<u>1,8</u> --	<u>1,42</u> -	<u>1,25</u> 2,15	<u>3,0</u> -	<u>2,4</u> -	<u>2,1</u> 3,7	<u>4,5</u> -	<u>3,5</u> -	<u>3,1</u> 5,4
То же, по объему при влажности 99,6%	м3/сут	<u>450</u> -	<u>355</u> -	<u>310</u> 538	<u>750</u> -	<u>600</u> -	<u>525</u> 925	<u>1100</u> -	<u>875</u> -	<u>775</u> 1350
Общее количество смеси осадков, поступающих в стабилизатор (по сухому веществу) P ₁ + P ₂	т/сут	<u>3,55</u> -	<u>2,47</u> -	<u>2,00</u> 2,15	<u>6,0</u> -	<u>4,2</u> -	<u>3,4</u> 3,7	<u>8,9</u> -	<u>6,1</u> -	<u>5,0</u> 5,4
То же, по объему	м3/сут	<u>485</u> -	<u>376</u> -	<u>325</u> 538	<u>810</u> -	<u>638</u> -	<u>551</u> 925	<u>1188</u> -	<u>927</u> -	<u>813</u> 1350

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Количество аэробно-сброженной смеси осадков (по сухому веществу), выходящей из зоны аэрации стабилизатора с учетом 30 % распада (d) беззольного вещества и зольности смеси 30 % (M)	т/сут	<u>2,8</u>	<u>1,95</u>	<u>1,58</u> 1,7	<u>4,74</u>	<u>3,32</u>	<u>2,68</u> 2,92	<u>7,03</u>	<u>4,82</u>	<u>3,95</u> 4,27
То же влажностью 98 %	м3/сут	<u>140</u>	<u>97</u>	<u>79</u> 85	<u>237</u>	<u>166</u>	<u>134</u> 146	<u>352</u>	<u>241</u>	<u>197</u> 213
Среднее количество аэробно-сброженной смеси осадков, обрабатываемое в стабилизаторе (по сухому веществу)	т/сут	<u>3,18</u>	<u>2,21</u>	<u>1,79</u> 1,92	<u>5,37</u>	<u>3,76</u>	<u>3,04</u> 3,31	<u>7,96</u>	<u>5,46</u>	<u>4,48</u> 4,84
$P_{\text{ц}} = \frac{(P_1 + P_2) + P_3}{2}$		-	-		-	-		-	-	

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
То же, при влажности 98 %	м3/сут	<u>159</u> -	<u>110</u> -	<u>90</u> 96	<u>270</u> -	<u>188</u> -	<u>152</u> 165	<u>398</u> -	<u>273</u> -	<u>224</u> 242
Необходимый рабочий объем зоны аэрации при периоде аэрации 7 суток	м3	<u>1113</u> -	<u>770</u> -	<u>630</u> 672	<u>1890</u> -	<u>1316</u> -	<u>1064</u> 1155	<u>2786</u> -	<u>1911</u> -	<u>1568</u> 1694
Объем зоны уплотнения из расчета продолжительности уплотнения 4 часа аэробно-сброженной смеси влажностью 97 %	м3	<u>15,5</u> -	<u>11</u> -	<u>9</u> 10	<u>26</u> -	<u>18,5</u> -	<u>15</u> 16	<u>39</u> -	<u>27</u> -	<u>22</u> 24
Общий объем зоны аэрации и зоны уплотнения	м3	<u>1128,5</u> -	<u>781</u> -	<u>639</u> 682	<u>1916</u> -	<u>13345</u> -	<u>1079</u> 1171	<u>2825</u> -	<u>1938</u> -	<u>1590</u> 1718

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Рабочая глубина стабилизатора	м	4,7								
Количество секций	шт	4								
Ширина всех секций	м	9 x 4 = 36								
Длина по расчету	м	<u>6,7</u> -	<u>4,6</u> -	<u>3,8</u> 4,0	<u>11,3</u> -	<u>7,9</u> -	<u>6,4</u> 7,0	<u>17</u> -	<u>11,5</u> -	<u>9,5</u> 10,0
Принятая длина	м	6,0			12,0			18,0		
Фактический объем стабилизатора (зоны аэрации и зоны уплотнения)	м ³	1015			2030			3045		
Фактическое время аэрации	сут	<u>6</u> -	<u>8</u> -	<u>10</u> 9	<u>7</u> -	<u>10</u> -	<u>12</u> 11	<u>7</u> -	<u>11</u> -	<u>13</u> 12

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Расход воздуха на аэрацию при удельном расходе 1,5 м ³ /м ³ емкости в час	м ³ /час *-----1500-----*-----3000-----*-----4500-----*									
Количество иловой воды из зоны аэрации	м ³ /сут	<u>345</u>	<u>279</u>	<u>246</u> 453	<u>573</u>	<u>472</u>	<u>417</u> 779	<u>836</u>	<u>686</u>	<u>616</u> 1137
То же	м ³ /час	<u>14.4</u>	<u>11.6</u>	<u>10.2</u> 19	<u>24</u>	<u>19.7</u>	<u>17.4</u> 32,5	<u>35</u>	<u>28.6</u>	<u>25.6</u> 47
Количество аэробно-сброженной смеси осадков, выходящей из зоны уплотнения стабилизатора влажностью 97 %	м ³ /сут	<u>93</u>	<u>65</u>	<u>53</u> 57	<u>158</u>	<u>111</u>	<u>89</u> 97	<u>234</u>	<u>161</u>	<u>132</u> 142
То же	м ³ /час	<u>4.0</u>	<u>2.7</u>	<u>2.2</u> 2,4	<u>6.6</u>	<u>4.6</u>	<u>3.7</u> 4,0	<u>9.8</u>	<u>6.7</u>	<u>5.5</u> 5,9

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Расход воздуха для перекачки аэробно-сброженной смеси эрлифтами при удельном расходе 1 м ³ /м ³	м ³ /час	<u>13</u>	<u>9</u>	<u>7,3</u>	<u>22</u>	<u>15,5</u>	<u>12,5</u>	<u>32,5</u>	<u>22,5</u>	<u>18,3</u>
		-	-	7,9	-	-	13,3	-	-	19,5
ИЛОВЫЕ ПЛОЩАДКИ										
Количество аэробно-сброженной смеси, подаваемой на иловые площадки 97% влажности	тыс. м ³ /год	<u>34</u>	<u>23,7</u>	<u>19,3</u>	<u>57,7</u>	<u>40,5</u>	<u>32,5</u>	<u>85,5</u>	<u>58,7</u>	<u>48,3</u>
		-	-	20,8	-	-	35,4	-	-	52
Необходимая площадь иловых площадок при нагрузке 2,4 м ³ /м ² в год и K=1,4 на устройстве валиков и дорог	га	<u>2,0</u>	<u>1,4</u>	<u>1,2</u>	<u>3,3</u>	<u>2,4</u>	<u>1,9</u>	<u>5,0</u>	<u>3,5</u>	<u>2,8</u>
		-	-	1,2	-	-	2,0	-	-	3,0

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----

Приняты насосы для перекачки аэробно-сброженной смеси на иловые площадки

ФГ-5I/58 Q= 24,6 - 52 м³/час H= 52-46 м с
эл.дв. А02-62-2, N = 17 кВт n= 2900 об/мин.

Количество рабочих/резервных

I/I

ПРОИЗВОДСТВЕННОЕ
ЗДАНИЕ
(отделение центрифуг)

Количество аэробно-сброженной смеси осадков влажностью 97% ,направляемой на центрифугирование

м ³ /сут	<u>310</u>	<u>217</u>	<u>176</u>	<u>530</u>	<u>370</u>	<u>300</u>	<u>780</u>	<u>540</u>	<u>440</u>
	-	-	190	-	-	320	-	-	470
То же	<u>13</u>	<u>9</u>	<u>7,3</u>	<u>22</u>	<u>15,5</u>	<u>12,5</u>	<u>32,5</u>	<u>22,5</u>	<u>18,3</u>
	-	-	7,9	-	-	13,3	-	-	19,5

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----

Расчетное количество рабочих центрифуг ОГШ 502 К-4 при производительности 10м³/ч и времени работы 24 часа в сутки - рабочих/резервных

шт	<u>2/1</u>	<u>1/1</u>	<u>1/1</u>	<u>2/1</u>	<u>2/1</u>	<u>2/1</u>	<u>3/1</u>	<u>2/1</u>	<u>2/1</u>
	-	-	1/1	-	-	2/1	-	-	2/1

Насосы подачи аэробно-сброженной смеси в гидроциклоны

ФГ 29/40-6 Q= 12,6-30,6 м³/ч Н= 32-26 м с
эл.дв. N = 7,5 кВт, п= 1450 об/мин.

Рабочих/резервных

1/1

Гидроциклоны
Рабочих/резервных

Тип

ГЦ-25П
1/1

Решетка-дробилка

РД-200 с эл.двиг. N = 0,6 кВт

Рабочих/резервных

компл

1/-

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Количество обезвоженного осадка влажностью 70% и объемным весом 0,9 т/м ³	м ³ /сут	9,2	6,5	5,2	15,5	12,7	9,1	23,2	16,2	12,5
	т/сут	-	-	4,7	-	-	8,2	-	-	11,3
Количество фугата, возвращаемого в аэробный стабилизатор	м ³ /сут	<u>301</u>	<u>210,5</u>	<u>169,8</u>	<u>511,5</u>	<u>357,3</u>	<u>290,9</u>	<u>756,8</u>	<u>518,8</u>	<u>427,5</u>
		-	-	180,4	-	-	310,4	-	-	456
	м ³ /час	<u>12,5</u>	<u>8,7</u>	<u>7,1</u>	<u>1,2</u>	<u>14,8</u>	<u>11,0</u>	<u>31,4</u>	<u>21,5</u>	<u>17,8</u>
	-	-	7,5	-	-	11,5	-	-	-	19
Насосы откачивающие фугат	Тип	ФГ 26;5/14,5 - а 0 = 12,6 - 30,7 м ³ /ч Н = 13,4 - 11,5 м с эл.двиг. N = 3 кВт, П = 2900.об/мин.								
Количество рабочих/резервных	шт	-	-	-	1/1	-	-	-	-	-

Продолжение таблиц 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
ПЛОЩАДКИ КОМПСТИ- РОВАНИЯ ОСАДКА										
Объем обезвоженного осадка из условия 4-х месячного хра- нения	м3	<u>1080</u>	<u>780</u>	<u>624</u>	<u>1860</u>	<u>1520</u>	<u>1092</u>	<u>2780</u>	<u>1950</u>	<u>1500</u>
		-	-	670	-	-	1152	-	-	1680
Потребная площадь площадок складиро- рования при высоте слоя 2 м	м2	<u>540</u>	<u>390</u>	<u>312</u>	<u>930</u>	<u>760</u>	<u>546</u>	<u>1390</u>	<u>975</u>	<u>750</u>
		-	-	335	-	-	576	-	-	840
АВАРИЙНЫЕ ИЛОВЫЕ ПЛОЩАДКИ										
Количество аэроб- но-сброженной сме- си влажностью 97 %	м3/сут	<u>92,6</u>	<u>64,6</u>	<u>52,3</u>	<u>156</u>	<u>127,3</u>	<u>91</u>	<u>231,6</u>	<u>162,6</u>	<u>127,3</u>
		-	-	59	-	-	96	-	-	140,3

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Объем осадка (за 2 месяца)	м3	<u>6556</u>	<u>3870</u>	<u>3140</u>	<u>9360</u>	<u>7638</u>	<u>5460</u>	<u>13900</u>	<u>9756</u>	<u>7638</u>
		-	-	3540	-	-	5750	-	-	8418
Нагрузка	м3/ м2 год				1,2					
Полезная площадь	га	<u>0,5</u>	<u>0,3</u>	<u>0,3</u>	<u>0,8</u>	<u>0,6</u>	<u>0,5</u>	<u>1,2</u>	<u>0,8</u>	<u>0,6</u>
		-	-	0,3	-	-	0,5	-	-	0,7
Полная площадь с учетом устройства валиков и дорог (K=1,4)	га	<u>0,6</u>	<u>0,5</u>	<u>0,4</u>	<u>1,1</u>	<u>0,9</u>	<u>0,6</u>	<u>1,6</u>	<u>1,1</u>	<u>0,9</u>
		-	-	0,4	-	-	0,7	-	-	1,0

ПРОИЗВОДСТВЕННОЕ
ЗДАНИЕ (воздуходув-
ная в схеме без
регенераторов)

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Расход воздуха	м3/час	<u>5643</u>	<u>4735</u>	<u>4277</u>	<u>9534</u>	<u>8315</u>	<u>7315</u>	<u>14120</u>	<u>11802</u>	<u>10639</u>
		-	-	6006	-	-	10224	-	-	15200
в том числе:										
на аэрацию в аэротенки	"	<u>3700</u>	<u>2900</u>	<u>2450</u>	<u>5800</u>	<u>4760</u>	<u>3770</u>	<u>8550</u>	<u>6500</u>	<u>5350</u>
		-	-	3900	-	-	6200	-	-	9100
То же в стабилизаторах	"	<u>1500</u>	<u>1500</u>	<u>1500</u>	<u>3000</u>	<u>3000</u>	<u>3000</u>	<u>4500</u>	<u>4500</u>	<u>4500</u>
		-	-	1500	-	-	3000	-	-	4500
на перекачку сырого осадка эрлифтами	"	<u>20</u>	<u>20</u>	<u>20</u>	<u>20</u>	<u>20</u>	<u>20</u>	<u>20</u>	<u>20</u>	<u>20</u>
		-	-	-	-	-	-	-	-	-
на перекачку возвратного ила эрлифтами	"	<u>395</u>	<u>294</u>	<u>290</u>	<u>667</u>	<u>500</u>	<u>495</u>	<u>980</u>	<u>730</u>	<u>725</u>
		-	-	580	-	-	980	-	-	1435

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
на перекачку избыточного активного ила	м ³ /час	<u>15</u> -	<u>12</u> -	<u>10</u> 18	<u>25</u> -	<u>20</u> -	<u>18</u> 31	<u>37</u> -	<u>29</u> -	<u>26</u> 45
на перекачку аэробно-сброженной смеси	м ³ /час	<u>13</u> -	<u>9</u> -	<u>7</u> 8	<u>22</u> -	<u>15</u> -	<u>12</u> 13	<u>33</u> -	<u>23</u> -	<u>18</u> 20
Приняты воздухоподъемники	Тип	ТВ-80-1,6 Q = 100 м ³ /мин N = 160 кВт								
Количество рабочих/резервных	комп	<u>1/1</u> -	<u>1/1</u> -	<u>1/1</u> 1/1	<u>2/1</u> -	<u>2/1</u> -	<u>2/1</u> 2/1	<u>3/1</u> -	<u>2/1</u> -	<u>2/1</u> 3/1

Продолжение таблицы 5

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
На перекачку возвратного ила эрлифтами	-	<u>395</u> -	<u>294</u> -	<u>290</u> 580	<u>667</u> -	<u>500</u> -	<u>495</u> 980	<u>980</u> -	<u>730</u> -	<u>725</u> 1435
На перекачку избыточного активного ила	м ³ /час	<u>15</u> -	<u>12</u> -	<u>10</u> 18	<u>25</u> -	<u>20</u> -	<u>18</u> 31	<u>37</u> -	<u>29</u> -	<u>26</u> 45
На перекачку аэробно-сброженной смеси	"	<u>13</u> -	<u>9</u> -	<u>7</u> 8	<u>22</u> -	<u>15</u> -	<u>12</u> 13	<u>33</u> -	<u>23</u> -	<u>18</u> 20
Приняты воздуходувки	Тип	ТВ-80-1,6 Q = 100 м ³ /мин N = 160 кВт								
Количество рабочих/резервных	компл	<u>1/1</u> -	<u>1/1</u> -	<u>1/1</u> 1/1	<u>2/1</u> -	<u>2/1</u> -	<u>2/1</u> 2/1	<u>3/1</u> -	<u>2/1</u> -	<u>2/1</u> 3/1

В числителе дроби даны значения для варианта станции биологической очистки сточных вод с первичным отстаиванием, в знаменателе - без первичного отстаивания.

Расчетные показатели аэротенков с регенераторами активного ила для концентрации по БПК I40 и I10 мг/л приведены в таблице ввиду того, что применение схемы с регенерацией активного ила позволяет уменьшить объем сооружений.

Б. ОПИСАНИЕ СООРУЖЕНИЙ

Приемная камера

Для равномерного распределения поступающих стоков, а также приема бытовых стоков станции принята приемная камера в соответствии с действующим проектом типовых узлов и деталей по серии 4.902-3 следующих марок и размеров:

пропускная способность 10-17 тыс.м³/сутки - ПК-2-40 размером 1000х1500х1200 мм.

пропускная способность 25 тыс.м³/сутки - ПК-2-50 размером 1500х2000х1600 мм.

Приемная камера выполняется из монолитного железобетона М-200, опоры под камеру выполняются из сборных железобетонных колец или монолитными из бетона М-100.

Камера перекрывается деревянными щитами.

Здание решеток

Для задержания крупных плавающих предметов и взвесей применены решетки механизированные унифицированные марки РМУ-2. Они устанавливаются в здании решеток, выполненном по Т.П.902-

Решетки устанавливаются в канале 1000х1000 мм; подводящие лотки принимаются размером 600х900мм.

Отбросы с решеток собираются в контейнеры и вывозятся мусоровозом на специальные площадки, согласованные с местными санитарными органами, или площадки компостирования.

Здание решеток запроектировано на уровне земли и при высоте насыпи 1,2,3,4,5 м. Стены здания выполнены из кирпича.

Песколовки

В качестве сооружений для улавливания песка предусмотрены песколовки с круговым движением сточных вод по Т.П. 902-2-331.

Песколовки представляют собой круглый резервуар диаметром 6,0 м с коническим дном. Внутри песколовки находится кольцевой лоток, заканчивающийся внизу щелевым отверстием. Удаление песка из песколовки осуществляется при помощи гидроэлеватора на песковые площадки.

Узел сооружения состоит из 2-х песколовков, распределительной камеры и камеры переключения.

Стены песколовков выполняются из монолитного железобетона. В качестве варианта предусмотрены стены из сборных железобетонных панелей индивидуального изготовления.

Песколовки запроектированы с расположением их на уровне земли и при высоте насыпи 1,2,3,4,5 м.

Техническая вода для гидроэлеваторов подается насосом марки К 90/55, установленным в здании решеток.

Водоизмерительный лоток

Для измерения расхода сточных вод в проекте предусмотрен сборный лоток Вентури по Т.П. 902-9-5.

Блок емкостей

Блок емкостей обеспечивает полную биологическую очистку сточных вод, прошедших решетки и песколовки, с доведением концентрации загрязнений по взвешенным веществам и БПК_{полн} до 15 мг/л.

Разработаны варианты блоков емкостей с первичным отстаиванием и без первичного отстаивания.

Вариант блоков емкостей без первичного отстаивания предусматривается для нормы водоотведения 350 л/чел.сутки с концентрацией загрязнений по взвешенным веществам не более 190 мг/л.

Блок емкостей состоит из четырех секций, каждая шириной 9 м.

В состав каждой секции блока с первичным отстаиванием входят: первичный горизонтальный отстойник, аэротенк, вторичный горизонтальный отстойник, аэробный стабилизатор.

При варианте без первичного отстаивания каждая секция блока имеет следующий состав: аэротенк, вторичный горизонтальный отстойник, аэробный стабилизатор.

Все сооружения переменной длины, принимаемой при привязке проекта в зависимости от требуемого объема путем добавления вставок длиной 6 м для первичных отстойников, аэробных стабилизаторов и вто-

ричных отстойников и длиной 3 м для аэротенка.

Блоки емкостей разработаны со стенами из сборных железобетонных панелей по серии 3.900-3.

Контактные резервуары

Контактные резервуары предназначены для обеспечения расчетного времени контакта очищенных сточных вод с хлором или гипохлоритом натрия. В зависимости от протяженности выпуска очищенных сточных вод в водоем объемы контактных резервуаров могут быть уменьшены.

Для станции биологической очистки сточных вод приняты контактные резервуары по Т.П. 902-3-12, состоящие из 2 секций. Ширина каждой 6 м, длина 9 м, рабочая глубина 3,1 м. Дополнительно предусмотрена вставка длиной 3 м.

Административное бытовое здание

Для размещения обслуживающего персонала станций биологической очистки запроектировано административно-бытовое здание по Т.П. 902-9-19

Бытовые помещения здания рассчитаны, исходя из максимальной численности работающих - 33 человека, из них производственного персонала 24 человека, административно-управленческого персонала 9 человек.

Административно-бытовое здание размещается в одноэтажном кирпичном здании размером 12х30м. Состав помещений определен в соответствии с СНиП II-32-74(табл.27).

В административно-бытовом здании предусмотрена галерея для перехода персонала в производственное здание.

Производственное здание (вариант сушки осадка на иловых площадках)

Для обеспечения производственных нужд станций биологической очистки сточных вод разработано производственное здание по Т.П. 902-9-15, 902-9-17

Оборудование производственного здания обеспечивает:

подачу сжатого воздуха на аэротенки блока емкостей и другие нужды;

подачу аэробно-сброженной смеси на иловые площадки;
опрожнение технологических емкостей ;
перекачку бытовых сточных вод станций биологической очистки в приемную камеру;
нужды станции в технической воде:

В составе здания предусмотрены следующие помещения: воздуходувная , камера фильтров, насосная, мастерская текущего ремонта, КТП, операторская, венткамера.

Комплектная трансформаторная подстанция (КТП) обеспечивает электроснабжение производственного здания , а также всех сооружений станций биологической очистки.

Помещение воздуходувной разработано на установку 2 турбовоздуходувок для пропускной способности очистных сооружений 10 тыс.м³/сутки (здание размером 12,0х24,0 м) и 3-х, 4-х турбовоздуходувок для пропускной способности очистных сооружений соответственно 17 и 25 тыс.м³/сутки(здание размером 12,0 х 30,0 м).

Производственное здание рассчитано на совместное применение с административно-бытовым зданием, где располагаются бытовые помещения для обслуживающего персонала.

Производственное здание (вариант обезвоживания осадка на центрифугах)

Производственное здание состоит из следующих помещений: воздуходувная, камера фильтров, насосная, мастерская текущего ремонта, помещени: центрифуг, КТП, щитовая, операторская, венткамера.

В помещении центрифуг устанавливаются для станций пропускной способностью 10 тыс.м³/сутки 2 центрифуги ОПШ 502-К4,3 и 4 центрифуги для станций пропускной способностью 17 и 25 тыс.м³/сутки соответственно.

Здания каркасно-панельные размером 12 х 36 м и 12 х 48 м.

Хлораторная

Для обеззараживания очищенных сточных вод предусмотрена хлораторная, совмещенная с расходным складом хлора.

Для станций биологической очистки сточных вод пропускной способностью 10 тыс.м³/сутки принята хлораторная производительностью 2 кг товарного хлора в час по Т.П. 90I-7-I.

Хлораторная состоит из склада баллонов, хлордозаторной, насосной и вспомогательных помещений.

Склад хлора предназначен для хранения в баллонах емкостью 55 литров.

Жидкий хлор из баллона, помещенного на весы, подается в испаритель хлордозаторной. После испарения газообразный хлор проходит грязевик и затем подводится через хлораторы ДОНИИ-100К к эжекторам, в которые насосом-повысителем напора типа ВК подается вода из водопровода. После эжекторов хлорная вода отводится из хлораторной в контактные резервуары.

Увеличение дозы хлора в 1,5 раза в соответствии со СНиП П-32-74 обеспечено схемой указанного проекта хлораторной.

Хлораторная размещается в кирпичном одноэтажном здании размером 6x12 м.

Для станций биологической очистки сточных вод пропускной способностью 17,25 тыс.м³/сутки хлораторная принята производительностью 5 кг хлора в час по типовому проекту 90I-7-2.

Хлораторная размещается в 2-х этажном кирпичном здании размером в плане 12x12 м, в котором размещаются склад контейнеров, хлордозаторная, насосная, венткамеры и вспомогательные помещения.

Количество контейнеров в складе 4 шт при массе хлора в контейнере до 1 т.

Жидкий хлор из контейнера, установленного на весах, отводится в испаритель, проходит грязевик и фильтр и подводится через хлораторы к эжекторам.

Электролизная (вариант)

Для станции биологической очистки сточных вод пропускной способностью 10 тыс.м³/сутки электролизная принимается по ТП 90I-3-76 (производительностью 1-2 кг активного хлора в час).

Электролизная состоит из помещения электролизеров, насосно-дозировочного помещения, электроцистового помещения и венткамеры.

В электролизной устанавливаются электролизеры типа ЭН-25.

Проектом предусмотрено мокрое хранение соли.

Подача гипохлорита натрия в контактные резервуары осуществляется насосами-дозаторами или эжекторами.

Электролизная размещается в кирпичном здании размером 6x10,5 м.

Резервуар бытовых сточных вод

Резервуар предназначен для приема бытовых сточных вод от зданий станций.

В типовых проектных решениях дана конструкция резервуара, выполняемого из сборных железобетонных колец. (Альбом П).

Резервуар плавающих веществ

Резервуар предназначен для сбора плавающих веществ, удаляемых из первичных отстойников или вторичных отстойников (при варианте без первичного отстаивания).

Резервуар состоит из двух секций, соединенных между собой трубой \varnothing 50 мм. Одна из секций используется для удаления плавающих веществ, другая для удаления воды, транспортирующей плавающие вещества. Вода передвигается насосом или самотеком перепускается в бытовую канализацию площадки.

В типовых проектных решениях дана конструкция резервуара, выполняемого из сборных железобетонных колец.

Камеры опорожнения блока емкостей

Разработаны две камеры опорожнения блока емкостей: одна для поочередного опорожнения секций аэротенков, вторая - для поочередного опорожнения секций аэробных стабилизаторов. В камерах устанавливаются задвижки с ручным управлением. Для промывки трубопроводов опорожнения предусмотрен подвод

технической воды к камерам.

В типовых проектных решениях даны конструкции камер, выполняемых из монолитного железобетона (альбом П).

Камера выпуска очищенных сточных вод

Камера служит для выпуска сточных вод из блока емкостей и одновременно для забора технической воды к гидроэлеваторам песколовков и технического водоснабжения производственного здания.

В типовых проектных решениях дана конструкция камеры, выполняемой из сборных железобетонных колец (альбом П.).

Песковые и иловые площадки

Потребная площадь для песковых площадок определена в соответствии со СНиП П-32-74.

В качестве иловых площадок рекомендуются иловые площадки с естественным основанием. Количество карт должно быть не менее четырех.

При привязке проекта в реальных условиях в зависимости от климатических, гидрологических и геологических данных площадь и конструкция иловых площадок могут быть уточнены.

При соответствующем обосновании могут быть применены площадки других типов: с естественным основанием и дренажом; с поверхностным удалением иловой воды, асфальтобетонные; с намораживанием и др.

Рекомендуется принимать площадки более простых конструкций.

Вместе с тем при выборе типа площадки следует руководствоваться санитарными требованиями, учитывая возможность фильтрации иловой воды в грунт, способы уборки осадка и др.

В составе данных решений ТП 902-03-19 альбом П приведены конструкции напусков, дренажей и сборного колодца иловой воды.

Детальная конструкция песковых и иловых площадок должна быть разработана при привязке проекта.

6. ТЕПЛОТЕХНИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

Теплоснабжение

Теплоснабжение объектов принято в 2-х вариантах:

от местной котельной: теплоноситель - горячая вода 95-70°; топливо- каменный уголь и бурый уголь

централизованное (от постороннего источника): теплоноситель горячая вода 150-70°С.

Вариант местной котельной

В проекте применена типовая котельная с 4 чугунными котлами "Универсал-6М" поверхностью нагрева по 33 м² на твердом топливе с топками для ручного обслуживания по типовому проекту 903-I-23/71

В зависимости от величины тепловой нагрузки предусматривается уменьшение количества устанавливаемых котлов на одну или две штуки.

Топливное хозяйство запроектировано с учетом снабжения котельной топливом со склада, располагаемого открыто вблизи котельной. Склад золы также предусмотрен на открытой площадке около здания котельной.

Принятая котельная обеспечивает подачу тепла: в здание решеток, административно-бытовое здание, производственное здание, хлораторную (электролизную).

Тепловые нагрузки с учетом потерь в сетях и собственных нужд для выбора котлов, а также потребное количество котлов для различных вариантов приведены в таблице 6,7,8,9. Система теплоснабжения принята четырехтрубная, при привязке типового проекта котельной для станций биологической очистки в каждом конкретном случае уточняются вид твердого топлива, а также качество исходной воды.

Котельная должна быть оборудована золоулавливающей установкой и дымососом, которые рассчитываются для каждого конкретного случая, если число $N > 5000$.

Число $N = B_{\text{ч}} A^P$, где $B_{\text{ч}}$ - максимальный расчетный расход топлива в кг/час, A^P - содержание золы в рабочей массе топлива в %.

В качестве исходной воды на горячее водоснабжение принята водопроводная вода питьевого качества, отвечающая ГОСТ 2874-73

Высота дымовой трубы при привязке определяется из условий неперевышения ПДК вредных выбросов в атмосферу при искусственной тяге, а также из условия обеспечения естественной самотяги при отсутствии тягового устройства.

При привязке типового проекта котельной для обеспечения нагрузки горячего водоснабжения административного здания, необходимо выделение одного котла на нужды горячего водоснабжения и дополнительного устройства установки горячего водоснабжения.

Установка горячего водоснабжения размещается на месте исключенных из проекта котлов.

Типовым проектом 903-I-23/7I предусмотрены бытовые помещения для обслуживания персонала котельной численностью 4 человека.

Вариант с централизованным теплоснабжением

При централизованном теплоснабжении возможны закрытые или открытые системы.

Подача тепла при централизованном теплоснабжении к системам отопления, вентиляции и для нужд технологии осуществляется от магистральных тепловых сетей по техническим условиям на подключение.

Подача тепла предусмотрена: в здание решеток, административно-бытовое здание, производственное здание, хлораторную (электролизную).

Для подачи тепла потребителям на площадке очистных сооружений должны быть предусмотрены тепловые сети. Прокладку сетей рекомендуется производить подземным способом в непроходных железобетонных каналах.

Компенсацию тепловых удлинений необходимо производить за счет установки П-образных компенсаторов и углов поворотов теплотрассы.

Для уменьшения потерь тепла трубопроводы покрываются тепловой изоляцией.

Для тепловой изоляции приняты следующие изделия: полуцилиндры минераловатные на синтетической связке, пухшнур.

Для кровного слоя теплоизоляционных конструкций используется стеклопластик рулонный по ТУ 6-II-I45-74, стеклотекстолит конструкционный по ГОСТ 10232-77.

ВАРИАНТ С МЕХАНИЧЕСКИМ ОБЕЗВОЖИВАНИЕМ

Таблица 6

Наименование сооружения	Темпера- тура на- ружного воздуха	Расход тепла в ккал/час					
		Станции произв. 10 тыс.м3/сутки			Станции произв. 17 и 25 тыс.м3/сутки		
		Отопле- ние	Венти- ляция	Горячее водоснаб- жение	Отопле- ние	Венти- ляция	Горячее водоснаб- жение
I	2	3	4	5	6	7	8
Административ- ное здание	-20°	34100	24000	117000	34100	24000	117000
	-30°	37250	31800	117000	37250	31800	117000
	-40°	40800	39000	117000	40800	39000	117000

Продолжение таблицы 6

I	2	3	4	5	6	7	8
Производствен- ное здание	-20°	47000	17530	-	57490	21895	-
	-30°	58120	28030	-	71780	35260	-
	-40°	64030	37960	-	79480	47900	-
Здание реше- ток	-20°	20532	11000	-	20532	11000	-
	-30°	20806	15100	-	20806	15100	-
	-40°	22510	19000	-	22510	19000	-
Хлораторная	-20°	8100	19200	-	10000	49000	-
	-30°	9200	27600	-	11500	68000	-
	-40°	10200	33500	-	12000	85000	-
Электролизная	-20°	13500	12100	-	-	-	-
	-30°	15500	16400	-	-	-	-
	-40°	17000	20700	-	-	-	-

Продолжение таблицы 6

1	2	3	4	5	6	7	8
Итого по варианту с хлораторной	- 20°	109732	71730	117000	122122	105895	117000
	- 30°	125376	102530	117000	141336	150160	117000
	-40°	127540	129460	117000	154790	190900	117000
Итого по варианту с электролизной	- 20°	115132	64630	117000	-	-	-
	-30°	131676	91330	117000	-	-	-
	-40°	144340	116660	117000	-	-	-
Тепловые нагрузки для подбора котельной (вариант с хлораторной)	Т н.о.	Суммарная тепловая нагрузка на отопление и вентиляцию с учетом потерь в сетях и с н.котельной в размере 15%			Суммарная тепловая нагрузка на отопление и вентиляцию с учетом потерь в сетях и с н.котельной в размере 15 %		
	-20°		344000			396000	
	-30°		395000			468000	
	-40°		442000			530000	

Продолжение таблицы 6

I	2	3	4	5	6	7	8
Тепловые наг- рузки для под- бора котель- ной (вариант с электролиз- ной)	-20 ⁰	-	340000	-	-	-	-
	-30 ⁰	-	390000	-	-	-	-
	-40 ⁰	-	435000	-	-	-	-

ВАРИАНТ С МЕХАНИЧЕСКИМ ОБЕЗВОЖИВАНИЕМ
(станции производит. 10, 17, 25 тыс. м3/сутки)

Таблица 7

Котельные	н.о.	Расход тепла с учетом с.н. и потерь 15%	Каменный уголь		Бурый уголь	
			Теплопроизводит. Мкал/час	Тип. пр. 903-1-23/71 и количество котлов	Теплопроизводит. Мкал/час	Тип. пр. 903-1-23/71 и количест- во котлов
1	2	3	4	5	6	7
I. С хлоратор- ной (ст. произ- водит. 10 тыс. м3/сут)	-20°	344000 ккал/ч	232x2 = 464	2 котла	186 x 2 = 372	2 котла
	-30°	395000 -"-	232x2 = 464	2 котла	186 x 2 = 558	3 котла
	-40°	442000 -"-	232x2 = 464	2 котла	186 x 3 = 558	3 котла
С хлораторной (ст. производ. 17, 25 тыс. м3/сут)	-20°	396000 -"-	232x2 = 464	2 котла	186 x 3 = 558	3 котла
	-30°	468000 -"-	232x2 = 464	2 котла	186 x 3 = 558	3 котла
	-40°	530000 -"-	232x3 = 696	3 котла	186 x 3 = 558	3 котла
II. С электро- лизной (ст. произв. 10 тыс. м3/сутки)	-20°	340000 -"-	232x2 = 464	2 котла	186 x 2 = 372	2 котла
	-30°	390000 -"-	232x2 = 464	2 котла	186 x 3 = 558	3 котла
	-40°	435000 -"-	232x2 = 464	2 котла	186 x 3 = 558	3 котла

ВАРИАНТ С ИЛОВЫМИ ПЛОЩАДКАМИ

Таблица 8

Т н.о.	Расход тепла в ккал/час						
	Станции произв. 10 тыс. м ³ /сутки			Станции произв. 17 и 25 тыс. м ³ /сутки			
	Отопление	Вентиляция	Горячее водоснабжение	Отопление	Вентиляция	Горячее водоснабжение	
1	2	3	4	5	6	7	8
Административное здание	-20 ⁰	34100	24000	117000	34100	24000	117000
	-30 ⁰	37250	31800	117000	37250	31800	117000
	-40 ⁰	40800	39000	117000	40800	39000	117000
Производственное здание	-20 ⁰	28430	11360	-	37160	11360	-
	-30 ⁰	35440	15290	-	47770	15290	-
	-40 ⁰	39150	19270	-	52470	19270	-

Продолжение таблицы 8

I	2	3	4	5	6	7	8
Здание решеток	-20°	20532	11000-	-	20532	11000	-
	-30°	20806	15100	-	20806	15100	-
	-40°	22510	19000	-	22510	19000	-
Хлораторная	-20°	8100	19200	-	10000	49000	-
	-30°	9200	27600	-	11500	68000	-
	-40°	10200	33500	-	12000	85000	-
Электролизная	-20°	13500	12100	-	-	-	-
	-30°	15500	16400	-	-	-	-
	-40°	17000	20700	-	-	-	-
Итого по ва- рианту с хло- раторной	-20°	91162	65560	117000	101792	95360	117000
	-30°	102696	89790	117000	117326	130190	117000
	-40°	112660	110770	117000	127780	162270	117000

Продолжение таблицы 8

I	2	3	4	5	6	7	8
Итого по варианту с электролизной	-20°	96562	58460	117000	-	-	-
	-30°	108996	78590	117000	-	-	-
	-40°	119460	97970	117000	-	-	-
Тепловые нагрузки для подбора котельной (вариант с хлораторной)	н.с.	Суммарная тепловая нагрузка на отопление и вентиляцию с учетом потерь в сетях и с н.котельной 15 %			Суммарная тепловая нагрузка на отопление и вентиляцию с учетом потерь в сетях и с н.котельной в размере 15%		
	-20°		314000			314000	
	-30°		355000			364000	
	-40°		390000			407050	
Тепловые нагрузки для подбора котельной (вариант с электролизной)	-20°		312000				
	-30°		350000				
	-40°		384000				

ВАРИАНТ С ИЛОВЫМИ ПЛОЩАДКАМИ (станции производ. 10, 17, 25 тыс. м³/сутки)
 Каменный уголь Кузнецкого бассейна и бурый Камско - Ачинского бассейна

Таблица 9

Котельные	Т н.в.	Расход тепла с учетом потерь и с.в. 15 %	Каменный уголь		Бурый уголь	
			Теплопроиз- водит. Мкал/час	ТП 901-I-23/71 и кол-во котлов	Теплопроиз- водит. Мкал/час	ТП 903-I-23/71 и кол-во котлов
1	2	3	4	5	6	7
I. С хлоратор- ной (станции производит. 10 тыс. м ³ /сут)	-20°	314000 Ккал/час	232x2=464	2 котла	186x2=372	2 котла
	-30°	355000 -"	232x2=464	2 котла	186x2=372	2 котла
	-40°	390000 -"	232x2=464	2 котла	186x3=558	3 котла
С хлораторной (ст. производ. 17, 25 тыс. м ³ /сутки)	-20°	314000 -"	232x2=464	2 котла	186x2=372	2 котла
	-30°	364000 -"	232x2=464	2 котла	186x2=372	2 котла
	-40°	407050 -"	232x2=464	2 котла	186x3=558	3 котла

Продолжение таблицы 9

I	2	3	4	5	6	7
П.С элек- тролизной (станция производит. 10 тыс.м3/ сутки)	- 20 ⁰	312000 Ккал/час	232x2=464	2 котла	186x2=372	2 котла
	-30 ⁰	350000 -"-	232x2=464	2 котла	186x2=372	2 котла
	-40 ⁰	384000 -"-	232x2=464	2 котла	186x3=558	3 котла

7. ОТОПЛЕНИЕ И ВЕНТИЛЯЦИЯ

7.1. Общие указания

Проекты отопления и вентиляции административно-бытового здания, промышленного здания и здания решеток разработаны в соответствии со СНиП П-33-75.

При разработке проектов приняты расчетные температуры наружного воздуха:

для отопления $t_o = -20^{\circ}\text{C}; -30^{\circ}\text{C}; -40^{\circ}\text{C}$

для вентиляции $t_g = -9,5^{\circ}\text{C}; -19^{\circ}\text{C}; -28^{\circ}\text{C}$.

Коэффициенты теплопередачи ограждающих конструкций приняты в соответствии со СНиП П-3-79:

Наружные стены из обыкновенного глиняного кирпича для промышленного здания $\gamma = 1800 \text{ кг/м}^3$

$t_o = -20^{\circ}$ $\delta = 380 \text{ мм}$ $K = 1,34 \text{ ккал/м}^2 \cdot \text{час} \cdot \text{гр.}$

$t_o = -30^{\circ}$ $\delta = 510 \text{ мм}$ $K = 1,07 \text{ "}$

$t_o = -40^{\circ}$ $\delta = 640 \text{ мм}$ $K = 0,9 \text{ "}$

Наружные стены из обыкновенного глиняного кирпича для административно-бытового здания

$\gamma = 1800 \text{ кг/м}^3$

$t_o = -20^{\circ}$ $\delta = 510 \text{ мм}$ $K = 1,07 \text{ ккал/м}^2 \cdot \text{час} \cdot \text{гр.}$

$t_o = -30^{\circ}$ $\delta = 640 \text{ мм}$ $K = 0,89 \text{ "}$

$t_o = -40^{\circ}$ $\delta = 770 \text{ мм}$ $K = 0,77 \text{ "}$

Наружные стены из керамзитобетонных панелей $\gamma = 900 \text{ кг/м}^3$

$t_o = -20^{\circ}$ $\delta = 200 \text{ мм}$ $K = 1,18 \text{ ккал/м}^2 \cdot \text{час} \cdot \text{гр.}$

$t_o = -30^{\circ}$ $\delta = 250 \text{ мм}$ $K = 0,99 \text{ "}$

$t_o = -40^{\circ}$ $\delta = 300 \text{ мм}$ $K = 0,86 \text{ "}$

Бесчердачное покрытие с утеплителем пенобетоном $\gamma = 300$ кг/м³ для производственного здания:

$t_u = -20^\circ$	$\delta = 80$ мм	$K = 0,92$ ккал/м ² .час.гр.
$t_u = -30^\circ$	$\delta = 120$ мм	$K = 0,69$ -"-
$t_u = -40^\circ$	$\delta = 180$ мм	$K = 0,5$ -"-

Бесчердачное покрытие с утеплителем пенобетоном $\gamma = 300$ кг/м³ для административно-бытового здания:

$t_u = -20^\circ$	$\delta = 120$ мм	$K = 0,69$ ккал/м ² .час.гр.
$t_u = -30^\circ$	$\delta = 160$ мм	$K = 0,55$ -"-
$t_u = -40^\circ$	$\delta = 180$ мм	$K = 0,5$ -"-

Остекление спаренное в деревянных переплетах $K = 2,5$ ккал/м².час.гр.

Двери: одинарные $K \approx 4$ ккал/м².час.гр. ; двойные - $K = 2$ ккал/м².час.гр.

7.2. Теплоснабжение

Присоединение потребителей тепла запроектировано следующее:

Систем отопления:

с параметрами теплоносителя 150-70°C - непосредственное для производственного здания и здания решеток; для административно-бытового здания - через элеватор с параметрами теплоносителя в системе отопления 95-70°C ;

с параметрами теплоносителя 95-70°C - непосредственное для всех зданий.

Система вентиляции - непосредственное для всех зданий.

Для системы горячего водоснабжения разработаны следующие варианты:
от центральной котельной:

по открытой схеме;
по закрытой схеме через водоводяные скоростные водонагреватели.
от местной котельной через электронагреватели типа УНС.

Ввод в здание запроектирован:

административно-бытовое здание - в помещение приточной венткамеры ;
производственное здание - из административно-бытового здания ;
здание решеток - в помещение вытяжной венткамеры.

7.3. Отопление

Системы отопления административно-бытового здания , производственного здания, здания решеток-двухтрубные, с верхней разводкой с попутным движением теплоносителя.

В качестве нагревательных приборов приняты радиаторы "М-140 А0". В помещениях щитовой и электрощитовой - регистры из гладких электросварных труб. Трубопроводы прокладываются с уклоном $i = 0,003$. Прокладываемые в подпольных каналах трубопроводы изолируются изделиями из стекло-штапельного волокна $d^{\text{н}} = 40$ мм с последующим покрытием по изоляции рулонным стеклопластиком.

Все трубопроводы и нагревательные приборы окрашиваются масляной краской за 2 раза.

7.4. Вентиляция

Административно-бытовое здание

В здании запроектирована приточно-вытяжная вентиляция с механическим побуждением. Приток осуществляется системой П-1 ; вытяжка - системами В-1 , В-2.

В лаборатории запроектирован отсос кратковременного действия от шкафа, не компенсируемый притоком; отсос осуществляется центробежным вентилятором системы В-3.

Здание решеток

В помещении решеток запроектирована приточно-вытяжная вентиляция с механическим побуждением. Приток от системы П-I, вытяжка - системой В-I. В электроцитовой предусматривается естественная вытяжка, осуществляемая с помощью шахты, оборудованной дефлектором. Приток - естественный, через открывающиеся фрамуги окон.

Производственное здание (варианты сушки осадка на иловых площадках и обезвоживания осадка на центрифугах)

В зданиях запроектирована приточно-вытяжная система вентиляции с механическим и естественным побуждением.

В помещениях воздуходувной и насосной воздухообмен рассчитан из условия ассимиляции теплоизбытков на зимний и летний режимы.

Воздух, удаляемый из помещения воздуходувной, в полном объеме забирается воздуходувками на технологические нужды. Недостающее количество воздуха на технологические нужды компенсируется наружным воздухом.

Воздушный баланс сведен в таблицу I0.

Таблица I0

Пропускная способность станции тыс. м ³ /сут.	К-во воздуха на технологические нужды, м ³ /час	Количество вытяжного воздуха из помещения			Количество наружного воздуха		
		-20	- 30	- 40	- 20	- 30	- 40
I0	6000	I290	920	715	4710	5080	5285
I7	I2000	2510	I790	I390	9490	I0210	I0610
25	I8000	3740	2670	2070	I4260	I5330	I5930

Регулирование количества наружного и удаляемого из помещения воздуха, осуществляется с помощью заслонок, отрегулированных на два рабочих положения: на вытяжном воздуховоде - на 100 % открывание летом и 15-25 % открывание зимой; на наружном воздухе на 85-75 % открывание зимой и полное закрытие заслонки летом. Приток воздуха - неорганизованный, через открывающиеся фрамуги окон.

В помещении насосной вытяжка осуществляется : летом системами В-1 и В-2, зимой - системой В-1. Приток в варианте сушки осадка на иловых площадках осуществляется через приточные шкафы с ребристыми трубами, а в варианте обезвоживания осадка на центрифугах - системой П-1.

В остальных помещениях приток в варианте сушки осадка на иловых площадках осуществляется через приточный шкаф с ребристыми трубами, а в варианте - обезвоживание осадка на центрифугах - системой П-2. Вытяжка - системой В-3 в варианте сушки осадка на иловых площадках и системами В-3, В-4 в варианте обезвоживания осадка на центрифугах. В операторской в варианте обезвоживания осадка на центрифугах предусматривается естественная вытяжка, осуществляемая с помощью шахты, оборудованной дефлектором.

Все металлические и асбестоцементные воздуховоды окрашиваются масляной краской. Воздуховоды вытяжных систем после венткамеры изолируются изделиями из стеклоштапельного волокна $\delta = 40$ мм с последующим покрытием по изоляции рулонным стеклопластиком.

Монтаж отопительно-вентиляционного оборудования вести в соответствии со СНиП Ш-28-75.

8. ЭЛЕКТРОСНАБЖЕНИЕ

8.1. Схема электроснабжения

По степени требований в отношении надежности и бесперебойности электроснабжения, проектируемые объекты относятся в основном ко II-ой и III-ей категориям потребителей.

Электроснабжение потребителей 0,4 кВ осуществляется от двух трансформаторных комплектных подстанций "Армэлектростроительского завода".

Комплектная трансформаторная подстанция устанавливается в производственном здании.

Выбор трансформаторной мощности в зависимости от вариантов приведен в сводной таблице расчета электрических нагрузок.

Проектом предусматривается компенсация реактивной мощности.

Мощность компенсирующих устройств указана в таблице II.

СВОДНАЯ ТАБЛИЦА РАСЧЕТА

электрических нагрузок и выбор мощности трансформаторов станций биологической очистки сточных вод пропускной способностью 10,17,25 тыс.м³/сутки

Таблица II

№ пп	Показатели	С обезвоживанием осадка на центрифугах				С сушкой осадка на иловых площадках				Примечание
		с электролизн.		с хлораторной		с электролизн.		с хлораторн.		
I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
		с котельной	без котельной	с котельной	без котельной	с котельной	без котельной	с котельной	без котельной	

Пропускная способность станции 10 тыс.м³/сутки

Установленная мощность Густ, кВт	631,6	607	645	591,3	564,3	539,7	548,6	524
----------------------------------	-------	-----	-----	-------	-------	-------	-------	-----

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Пропускная способность станции I7 тыс.м3/сутки										
Установленная мощность Руст, кВт	-	-	898,9	845,2	-	-	-	699,6	645,9	
Расчетная мощность Ррасч, кВт	-	-	525,1	496,7	--	-	-	475,9	447,5	
$\cos \varphi / \tan \varphi$ после компенсации	-	-	$\frac{0,97}{0,25}$	$\frac{0,97}{0,25}$	-	-	-	$\frac{0,95}{0,33}$	$\frac{0,95}{0,33}$	
Мощность компенсирующих устройств, кВар	-	-	-200	-200	-	-	-	-150	-150	
Общая расчетная нагрузка Рп, кВА	-	-	545	510	-	-	-	505	470	

Продолжение таблицы II

I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
Количество и мощность трансформаторов, кВА	-	-	2x400	2x400	-	-	2x400	2x400		
Пропускная способность станции 25 тыс.м3/сутки										
Установленная мощность Руот кВт	-	-	1080,9	1037,2	-	-	859,6	805,9		
Расчетная мощность Ррасч, кВт	-	-	678,7	650	-	-	603,9	575,5		
	-	-	<u>0,95</u> 0,33	<u>0,95</u> 0,33	-	-	<u>0,96</u> 0,3	<u>0,96</u> 0,3		
Мощность компенсирующих устройств	-	-	-200	-200	-	-	-200	-200		
Общая расчетная нагрузка Рп кВА	-	-	720	690	-	-	640	610		
Количество и мощность трансформаторов шт х кВА	-	-	2x630	2x630	-	-	2x630	2x630		

9. СВЯЗЬ И СИГНАЛИЗАЦИЯ

9.1. Связь и сигнализация

Техно-рабочий проект связи и сигнализации станций биологической очистки сточных вод выполнен на основании заданий технологических отделов и "Ведомственных норм технологического проектирования" НТП II6-80 Министерства связи СССР.

В объем проекта входят следующие устройства : телефонная связь, диспетчерская связь, радиодификация с сетью.

Средствами связи и сигнализации оборудуются здания:

административно-бытовое ,

производственное для двух вариантов: сушки осадка сточных вод на иловых площадках и обезвоживания осадка на центрифугах,

здание решеток.

Объем работ для обоих вариантов и для всех производительностей по оснащению средствами связи и сигнализации принимается одинаковыми.

Количество устанавливаемого оборудования в зданиях указано в таблице I2.

Таблица I2

Наименование зданий	Телефон		Громкоговоритель	Примечание
	городской	местный		
Административно-бытовое	5	5	5	На I вариант, на I произво- дительность
Производственное	1	3	3	
Здание решеток	-	1	1	
ВСЕГО	6	9	9	

9.2. Телефонизация

Телефонизация станции предусматривается от городской или поселковой телефонной сети. Емкость телефонного кабельного ввода составляет 10х2. Городской ввод выполняется в административно-бытовом здании.

На вводе кабеля в административно-бытовое здание и производственное здание устанавливается кабельная коробка КРТП-10.

Абонентская телефонная сеть от распределительных коробок выполняется проводом ПТВЖ-2х0,6.

К зданию решеток предусматривается прокладка ПРППМ-2х1,2 с включением последнего в ответвительную коробку УК-2П на вводе.

9.3. Диспетчерская связь

Для оперативного руководства и местной связи с технологически связанными участками станции запроектирована диспетчерская связь с использованием коммутатора типа "Псков-1", устанавливаемого в диспетчерской административно-бытового здания.

Сеть диспетчерской связи выполняется кабелем марки ТПВ, прокладываемым от коммутатора до распределительной коробки КРТП-10.

Абонентская сеть выполняется проводом ПТВЖ-2х0,6 по стенам под скобы.

9.4. Радиофикация

Радиофикация предусматривается от городской или поселковой радиотрансляционной сети.

На вводе радиодифера в административно-бытовое здание устанавливается абонентский трансформатор ТАМУ-10.

Радиосеть внутри зданий выполняется проводом ПТВШ 2х1,2 и 2х0,6 прокладываемым по стенам.

Подключение станций к внешним телефонным и радиотрансляционным сетям производится по техническим условиям Мин.связи при привязке проекта.

10. УКАЗАНИЯ ПО ПРИВЯЗКЕ

1. В соответствии с исходными данными произвести расчет условий спуска сточных вод в водоем, выбрать требуемый состав и определить типоразмеры сооружений станций биологической очистки сточных вод, а также сооружений для доочистки сточных вод при необходимости.

2. Предварительно согласовать с заказчиком возможность поставки воздуходувного оборудования.

3. Согласовать вид реагента для обеззараживания с учетом возможности доставки жидкого хлора или поваренной соли, а также стоимости электроэнергии для объекта привязки.

4. Определить схему теплоснабжения площадки очистной станции. Преимущество отдается варианту с централизованным теплоснабжением от теплосетей канализуемого объекта. При варианте с местной котельной определить вид топлива.

5. Вариант блоков емкостей без первичного отстаивания принимать для нормы водоотведения 350 л/чел.сутки с концентрацией загрязнений по взвешенным веществам не более 190 мг/л.

6. В соответствии с техническими условиями на электроснабжение составить проект прокладки питающих линий, включая подключение их к трансформаторам, установленным в производственном здании.

7. В соответствии с техническими условиями на водоснабжение, телефонизацию и радиофикацию разработать проект прокладки соответствующих линий с вводом в административно-бытовое здание.
8. На основе выбранного состава сооружений техническими условиями на присоединение к внешним сетям площадки очистных сооружений и в соответствии с представленными в альбоме П Т.П. 902-03-19 схемами генпланов разработать генплан станции. При составлении генплана учесть возможность расширения сооружений и дополнения комплекса сооружениями для доочистки сточных вод и обработки осадка.
9. Механическое обезвоживание осадков сточных вод на центрифугах, в соответствии с требованиями СНиП П-32-74, следует применять при достаточном технико-экономическом обосновании.
10. При конкретной привязке типовых проектов необходимо:
- определить плановую и вертикальную посадку сооружений ;
 - выполнить гидравлический расчет сооружений ;
 - выполнить трассировку внутриплощадочных коммуникаций ;
 - разработать профили трубопроводов, составить спецификации с указанием диаметров, длин и материалов данных сетей ;
 - предусмотреть аварийный выпуск сточных вод до и после сооружений механической очистки;
 - разработать конструкции резервуаров и камер, а также иловых и песковых площадок;
 - предусмотреть подвод технической воды к камерам опорожнения блока емкостей для промывки трубопроводов опорожнения. Промывка сооружений блока емкостей перед ремонтными работами производится с помощью насоса НЦС-4.
- II. Указания по привязке принятых сооружений приведены в соответствующих типовых проектах.