

типовы́й проеќт
904-4-76. 83

РЕЗЕРВУАРЫ ДЛЯ ВОДЫ
ПРАММОУГОЛЬНЫЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ СБОРНЫЕ
ЕМК. 42000 ... 20000 м³

АЛЬБОМ I

Пояснительная записка Материалы для
проектирования резервуаров емк. 50...20000 м³

Приложение

ТИПОВОЙ ПРОЕКТ
901-4-76.83

РЕЗЕРВУАРЫ ДЛЯ ВОДЫ
ПРЯМОУГОЛЬНЫЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ СБОРНЫЕ
ЕМК. 12000... 20000 м³
Альбом I

Пояснительная записка. Материалы для проектирования
резервуаров емк. 50... 20000 м³

Разработан
ГПИ Соловьодканпроект и ЦНИИпромзданний
при участии НИИИБ
Соловьодканпроект

Гл. инженер
Гл. инж. проекта

Б.Н. Самохин
Б.Ф. Матов

ЦНИИпромзданний
Сл. инженер
Гл. инж. проекта

Б.В. Гранев
А.П. Чернов

НИИИБ:

Зам. директора К.А. Коровин
Зав. лаб. О.Б. Бедунский
Ст. инж. Егоров. С.И. Дорогожский

Утвержден Госстроем ССР
протокол №53 от 30.06.82 г.
Рабочая документация
введена в действие
в/о Соловьодканпроект
приказ № 315 от 19 декабря 1983 г.

								Правила

№ п.п.	Содержание	Стр.
	Введение	2
1	Назначение и область применения	3
2	Техническая характеристика	3
3	Основные расчетные положения	5
4	Защита от коррозии	7
5	Оборудование резервуаров	7
6	Специальные мероприятия для резервуа- ров систем хозяйственно-водоснабжения	9
7	Указания по привязке	10
8	Основные положения по производству работ	17
9	Показатели результатов применения научно- технических достижений в строительных решениях проекта.	22

Введение

Типовой проект прямоугольных железобетонных резервуаров для воды разработан по плану типового проектирования Госстроя ССР на 1983 г (раздел III "Складские зда-
ния и сооружения" п. III 2.14) на основании технических
решений, одобренных отделом типового проектирования и орга-
низации проектно-изыскательских работ Госстроя ССР
(письмо № 2/3-409 от 17.11.78)

1 Назначение и область применения

В проекте разработаны резервуары воды питьевого качества для строительства по всей территории ССР за исключением:

- районов вечной мерзлоты;
- территорий, подверженных карстообразованию и подрабатываемых горными выработками;

Температура воды в резервуаре не выше 30°C, кратность обмена объема не менее 1 раза в 2 суток

Приложение

ТП 901-4-76.83-1

Гип	Филиппов	Ф.И.О.	Поганиловская записка	Страница
Гип.отд.	Филиппов	Ф.И.О.	Материалы для проектиро-	лист
Гип	Рыжиков	Ф.И.О.	вания резервуаров емк	листов
Гип	Гусев	Ф.И.О.	50 .. 20 000 м ³	
Гип.отд.	Бородин	Ф.И.О.		сопроводительный проект

Типовой проект разработан в соответствии
с действующими нормами и правилами

Главный инженер проекта Ольга В.А. Филиппов

Андрей

Природно-климатические условияплощадки строительства
приняты следующие:

- расчетная зимняя температура наружного воздуха -30°С;
- нормативная снеговая нагрузка 0,25 тс/м²;
- рельеф спокойный, грунты однородные, непросыпучие;
- сейсмичность площадки не выше 6 баллов для всех
резервуаров, кроме емк. 50 и 100 м³, для которых принято
сейсмичность не выше 8 баллов и емк. 150...300 м³,
где сейсмичность не выше 7 баллов;
- грунты и грунтовые воды не агрессивны по отношению к железобетону.

По расположению расчетного уровня грунтовых вод разработано 2 варианта конструктивных решений: без подпора грунтовых вод и с подпором грунтовых вод не выше 2 м над днищем.

В проекте даны необходимые указания и варианты строительных решений для районов с расчетной зимней температурой от -30°С до -40°С и выше -20°С для меньшей кратности объема
воды, а также для применения резервуаров для воды не-
питьевого качества.

2. Техническая характеристика.

Резервуары относятся к сооружениям II класса ответственности с не нормируемой степенью огнестойкости. Резервуары представляют собой сборно-монолитные железобетонные емкости, заглубленные в грунт полностью или частично, с обсыпкой грунтом, обеспечивающей теплоизоляцию.

Стены резервуаров запроектированы по вып. 4/82 серии 3.900-3, сборные железобетонные конструкции емкостных сооружений для водоснабжения и канализации. Стыки стеновых панелей шпончатого типа. Угловые сопряжения стен сборные из угловых блоков. Днище-монолитная железобетонная плита толщиной 14 см. Сопряжение стен с днищем при помощи паза по периметру днища.

Подготовка предусмотрена из бетона марки не более М50, набетонка по днищу - из цементного раствора М100.

Плиты покрытия, колонны, фундаменты под колонны, камеры лаза и приборов приняты по серии 3.900-3 вып. 15. Циркуляционные перегородки для резервуаров по серии 1.431-20.

Конструкции резервуаров запроектированы из бетона М100, М200, М300 по прочности, В4 и В6 по водонепроницаемости и Мрз 50 и Мрз 100 по морозостойкости.

Проектом предусмотрены следующие мероприятия, обеспечивающие требуемое качество воды:

- дыхание через фильтры-поглотители;
- гидроизоляция;
- повышенные требования к качеству поверхностей конструкций, контактирующих с водой в резервуаре.

Для повышения водонепроницаемости и герметичности резервуаров предусмотрено омоноличивание всех стыков сборных конструкций бетоном на напрягающем (НЦ) или расширяющемся (РПЦ) цементе. Шпоночныестыки оголовков панелей инъецируются раствором на основе этих же цементов.

Гидроизоляция стен, покрытия и днища осуществляется холодной асфальтобетонной мастикой "хомаси" ЧИ-20, приготовляемой и наносимой в соответствии с "Руководством по устройству холодной асфальтобетонной гидроизоляции" П11-79 БИОЛ г.Ленинградский. Для резервуаров, не предназначенных для чистой воды, гидроизоляция только по перекрытию.

В проекте разработаны резервуары в нескольких условиях в зависимости от толщины слоя грунта обсыпки по покрытию. Марки резервуаров и их основные параметры приведены в таблице N1.

Раздел I

Таблица 1

НН типового проекта	Марка резервуара	Габариты резервуара в плане (в осах) м			Емкость в м ³		
		ширина	длина L	высота	номиналь- ной	полезной	
70.83	РЕ-	-0.5	3	6	3.6	50	53
	РЕ-	-1		6		100	114
	РЕ-	-1.5	6	9	3.6	150	175
	РЕ-	-2		12		200	236
	РЕ-	-3		15		300	297
	РЕ-	-5		12		500	486
	РЕ-	-6		15		600	611
	РЕ-	-7		11		700	736
	РЕ-	-9		21		900	861
	РЕ-	-10		24		1000	987
72.83	РЕ-	-11		27		1100	112
	РЕ-	-12		30		1200	1237
	РЕ-	-14		33		1400	1363
	РЕ-	-15		18		1500	1491
	РЕ-	-17		21		1700	1744
	РЕ-	-20	18	24	4.8	2000	1997
	РЕ-	-22		27		2200	2250
	РЕ-	-25		30		2500	2513
	РЕ-	-26		24		2600	2639
	РЕ-	-30		27		3000	2976
74.83	РЕ-	-33	24	30	4.8	3300	3313
	РЕ-	-36		33		3600	3650
	РЕ-	-40		36		4000	3927
	РЕ-	-43		39		4300	4324
	РЕ-	-50		30		5000	4980
	РЕ-	-60		35		6000	5992
75.83	РЕ-	-70	36	42	4.8	7000	7004
	РЕ-	-80		43		8000	8016
	РЕ-	-90		54		9000	9028
	РЕ-	-100		60		10000	10040
	РЕ-	-110		65		11000	1052

НН типового проекта	Марка резервуара	Габариты резервуара в плане (в осах) м			Емкость м ³		
		ширина	длина L	высота	номиналь- ной	полезной	
76.83	РЕ-	-120			48	12000	12035
	РЕ-	-140			54	14000	13553
	РЕ-	-150	54		60	15000	15071
	РЕ-	-170			66	17000	16589
	РЕ-	-180			72	18000	18107
	РЕ-	-200			78	20000	19625

Индексы марки резервуара обозначают:
Буквы РЕ- резервуар. Первая цифра, не приведенная в таблице,
обозначает толщину грунтовой обсыпки покрытия в см
и возможность применения резервуара при подпоре
грунтовых вод (буква .M").

Проектом предусмотрены исполнения:
50; 75; 100M - для проектов 72.83; 73.83; 74.83; 75.83; 76.83
50; 75; 50M; 75M - для проектов 70.83; 71.83

Вторая цифра марки указывает емкость резервуара
в сотнях м³.

Пример: РЕ- 100M-0.5
РЕ- резервуар
100 - толщина грунтовой обсыпки 100 см
M - для площадок при подпоре грунтовых вод
0.5 - емкостью 50м³

3. Основные расчетные положения

Конструкции резервуаров рассчитаны по расчетным схемам, изображенным на рис. 1. Нормативные значения нагрузок и коэффициенты перегрузки приведены в таблице 2. Нагрузки от грунта определены при характеристиках грунтов, принятых в соответствии с серий 3.900-3.

В расчете учтено также эквивалентная нагрузка от строительных механизмов на поверхности обваловки 2.5 кПа ($0.25 \text{ тс}/\text{м}^2$); при этом не учитываются нагрузки q_2 ; q_3 ; q_4 .

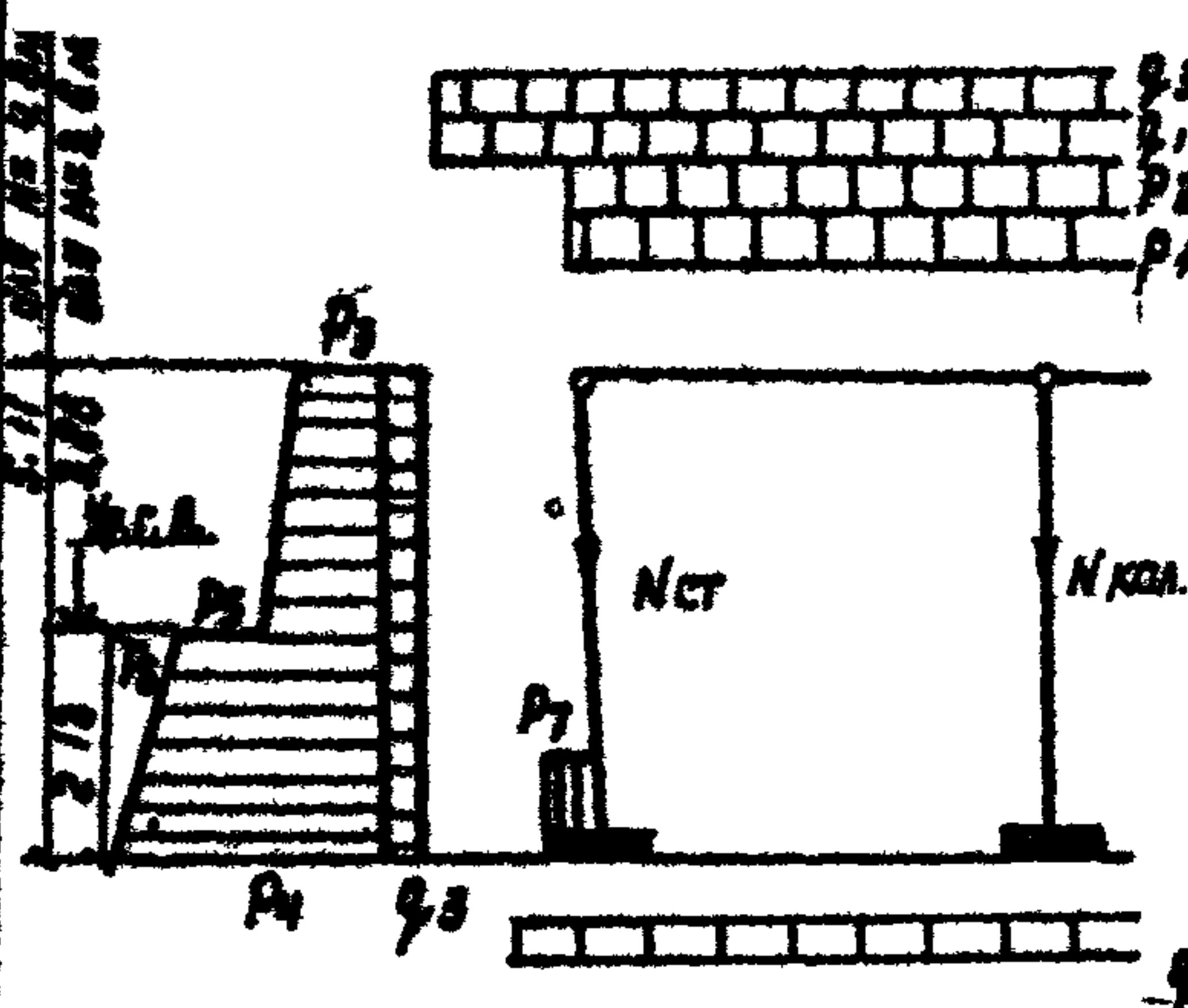
Таблица 2

Вид и наименование нагрузок	Обозначение на схеме	Коэффициент перегрузки	Нормативные нагрузки для резервуаров со стенами высотой		Исполнение
			3.6 м	4.8 м	
Постоянные покрытия с шириной изгиба КН/ПМ (тс/ПМ)	P_1	1.1	3.18 (0.325)		
			14.13 (1.44)	22.36 (2.28)	
Колонны с фундаментами КН (тс)	$N_{\text{кол}}$	(0.9)	25.99 (2.65)	28.25 (2.88)	
Днище КПа ($\text{тс}/\text{м}^2$)	$P_{\text{дн}}$		3.4 (0.35)		
Грунтовой обсыпки покрытия КПа ($\text{тс}/\text{м}^2$)	P_2	1.2 (0.9)	17.66 (1.84) 13.24 (1.35) 8.83 (0.90)	100м 75; 75м 50; 50м	
Боковое давление грунта на стену КПа ($\text{тс}/\text{м}^2$)	P_3		4.12 (0.42) 5.49 (0.56) 6.86 (0.70)	50; 50м 75; 75м 100м	
	P_4		25.1 (2.56) 26.38 (2.69) 50.03 (5.10) 52.09 (5.31) 54.85 (5.51)	50 75 50м 75м 100м	
	P_5		18.54 (1.38) 14.91 (1.52) 16.20 (1.65)	50м 75м 100м	
			22.95 (2.34)		

Вид и наименование нагрузок	Обозначение на схеме	Коэф. перегрузки	Нормативные нагрузки КПа ($\text{тс}/\text{м}^2$) для резервуаров со стенами высотой		Примеч.
			3.6 м	4.8 м	
Боковое давление грунта на стену	P_6	1.2	19.72 (2.01) 21.71 (2.22) 23.74 (2.42)	— — 33.64 (3.43)	50м 75м 100м
Вертикальное давление грунта засыпки на консоль фундамента	P_7	(0.9)	74.16 (7.56) 78.51 (8.01) 78.20 (7.98) 82.69 (8.43) 87.11 (8.88)	94.86 (9.67) 99.27 (10.12) — — 109.18 (11.13)	50м 75м 100м 75м 100м
<u>Временные длительные</u>					
Снежная нагрузка для др-на - длительно действующая часть	q_1	1.4	0.74 (0.075)		
Давление грунтовых вод на днище	q_2	1.1	2.10 (2.14)	2.10 (2.14)	100м; 75м; 50м
<u>Временные кратковременные</u>					
Снежная нагрузка для др-на - полная величина	q_1	1.4	1.47 (0.15)		
Временная нагрузка на поверхности обваловки или вакуум	q_3	1.2	0.38 (0.10)		
Давление воды, замороженной в необделанный резервуар при испытании	q_4	1.0	31.19 (3.18)	47.98 (4.28)	

Рисунок 1

1^{ый} расчетный случай
(эксплуатационный)-
резервуар обсыпан грун-
том, не залит водой



2^{ой} расчетный случай
(испытательный)
резервуар залит водой, но
не обсыпан грунтом

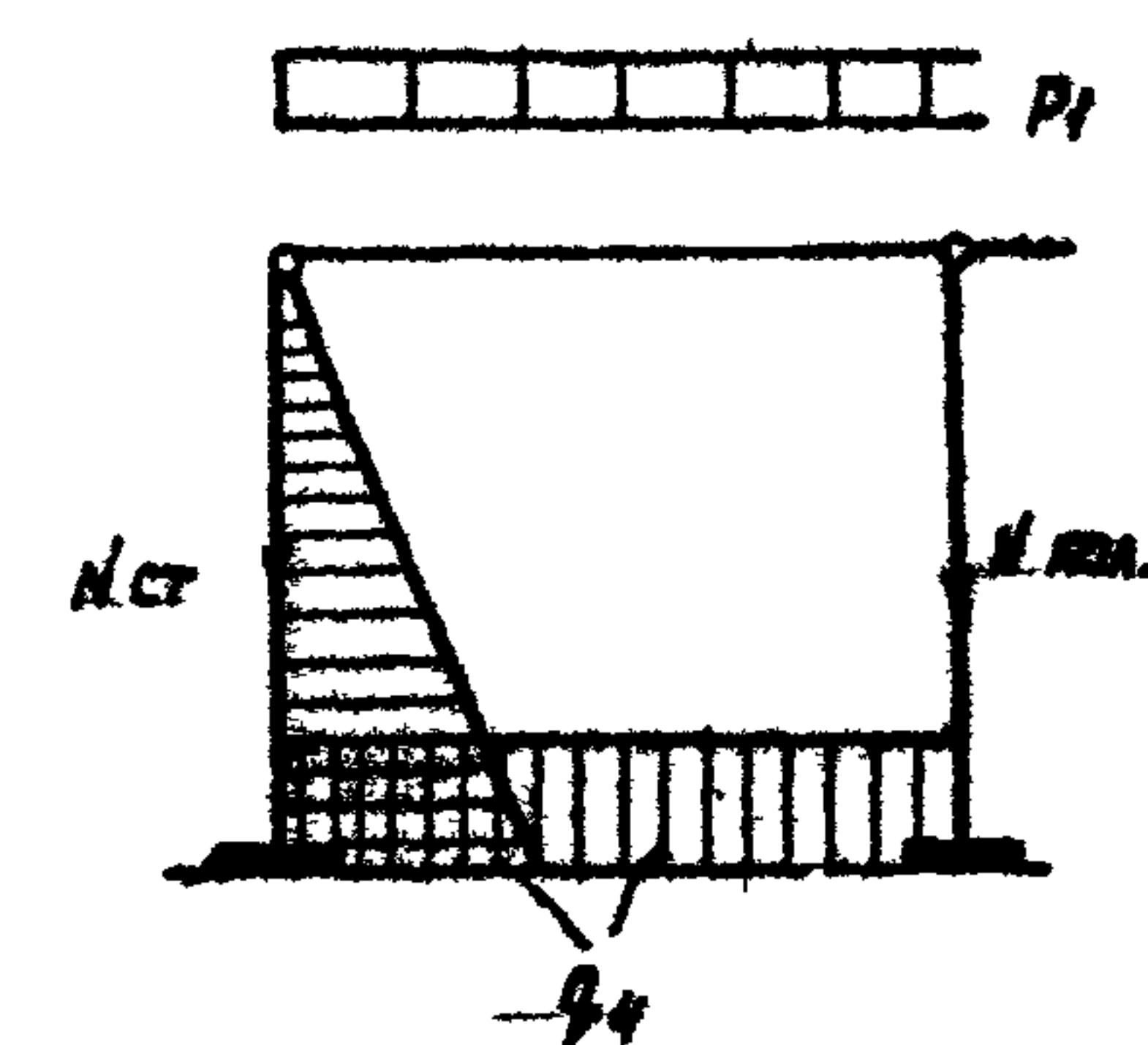


Рис.1 Схемы расчетных сочетаний нагрузок.

При расчете плит покрытия на одновременное воз-
действие горизонтального растягивающего усилия от
воды в резервуаре и от полной вертикальной на-
грозки на покрытии учтено минимальное разгружаю-
щее влияние бокового давления грунта на стену с ко-
эффициентом перегрузки 0.9 и расчетным углом внутрен-
него трения $\Phi_R = 1.1\cdot\Phi^H$. Плиты покрытия проверены
на одновременное воздействие горизонтального растягива-
ющего усилия от воды в резервуаре и от собственного
веса покрытия с временной нагрузкой на нем
1470 кПа ($150 \text{ кгс}/\text{м}^2$).

Расчет днища как плиты на упругом основа-
нии с коэффициентом постели $19.5 \cdot 10^6 \text{ Н}/\text{м}^3$ ($2 \text{ кгс}/\text{см}^2$) вы-

полнен на ЭВМ по программе „PREM-I”, разработанной Западно-
Сибирским Водоканалпроектом. По этой же программе рассчитаны
усилия в монолитных угловых участках стен по схеме пла-
стинки, защемленной в днище и углах с шарнирно опре-
тым верхним краем

Стены резервуаров рассчитаны по схеме, принятой в
серии З.900-3. Усилия в сечениях стены и пристенной части
днища определены из условия работы днища как блоки на уп-
ругом основании с коэффициентом постели $19.5 \cdot 10^6 \text{ Н}/\text{м}^3$ ($2 \text{ кгс}/\text{см}^2$),
что соответствует модулю упругости порядка $9.8\text{--}14.7 \text{ МПа}$ ($100\text{--}150 \text{ кгс}/\text{мм}^2$).
При этом краевое давление на грунт под фундаментом стены не
превышает 0.98 МПа ($1 \text{ кгс}/\text{см}^2$). Сечение стендовых панелей при
втором расчетном случае проверено также на усилия, возни-
кающие при местном защемлении стен в нижнем узле. Верх-
няя опорная реакция воспринимается покрытием

Колонны и их фундаменты рассчитаны на вертикаль-
ную нагрузку от покрытия с учетом случайного эксцентрици-
тета. Расчетная схема колонны - шарнирное опирание в вер-
ху и местное защемление внизу. Сборные железобетонные пане-
ли циркуляционных перегородок на боковое гидростатическое
давление не рассчитаны, поскольку работают при одинако-
вом уровне воды с обеих сторон

Все несущие конструкции резервуаров проверены по
объемлющим эпюрам усилий по первому и второму расчетным
случаям с учетом возможных сочетаний нагрузок. Сборные
железобетонные конструкции проверены на усилия возникаю-
щие в стадии изготовления, транспортирования и монти-
ажа.

ТП 901-Ч-76.83-1

Лист 5

Усилия от изменения температуры трубопроводов и деформации их основания в расчете не учитывались. Эти воздействия должны быть исключены следующими конструктивными мероприятиями при привязке проекта к конкретным площадкам:

- устройством компенсаторов или компенсирующих устройств на трубопроводах;
 - укладкой трубопроводов на основании из песчаного или песчано-гравийного юрнта или местного грунта с повышенными требованиями к его уплотнению;
 - рациональным порядком бетонирования днища;
 - заделкой труб в стенах при помощи тиоколовых герметиков. Проход труб через стены при помощи сальников или ребристых патрубков допускается в обоснованных случаях с учетом условий прокладки трубопроводов и эксплуатации резервуаров;
 - другими мероприятиями в случае особых местных условий.
- Подбор сечений конструкций произведен в соответствии с требованиями СНиП II-21-75 „Бетонные и железобетонные конструкции“. При этом приняты (от воздействия нормативных нагрузок):

аттл не более 0,2мм - при длительном раскрытии трещин (от давления грунта на опорожненный резервуар). Аттл не более 0,3мм - при кратковременном раскрытии трещин (давление воды во время гидравлических испытаний на необсыпаный грунтом резервуар).

4. Защита конструкций от коррозии.

В проекте принято, что грунты и грунтовые воды не агрессивны по отношению к железобетону. Влажная воздушная среда в резервуаре, содержание хлора в малых концентрациях оценивается по СНиП II-28-73* как слабо агрессивная по отношению к железобетону. По отношению к металлоконструкциям вода и воздушное пространство в резервуаре оценивается как среднегрессивная среда. Проектом предусмотрены следующие антикоррозионные мероприятия:

тикоррозионные мероприятия:

- бетоны повышенной плотности марок В6 по водонепроницаемости;
- обетонирование или металлизация всех закладных и соединительных изделий;
- окраска всех необетонированных металлоконструкций и трубопроводов.

Закладные изделия железобетонных конструкций и соединительные изделия, а так же другие стальные элементы, оговоренные на соответствующих чертежах проекта, подлежат защите от коррозии слоем алюминия или цинка толщиной 200мкм, наносимого методом металлизации.

Не защищаемые алюминиевым или цинковым покрытием открытые поверхности закладных изделий в железобетонных конструкциях и стальные изделия, предназначенные для закрепления сборных железобетонных элементов, необетонируемое металлоконструкции (лестницы, луки), а также другие стальные конструкции подлежат окраске до 4 раза эмалью Х-710 по одному слою краски Хе-720 ФЛ и грунта ВЛ-023. Трубопроводы и технологические изделия окрасить тремя слоями лака ХС-76 на растворителе Р-4 по слою грунта ХС-04.

5. Оборудование резервуара

Резервуары оборудуются:

- подводящим (поддающим) трубопроводом;
- отводящим трубопроводом;
- переливным устройством;
- спускным (гравировальным) трубопроводом;
- промывочным устройством;
- устройствами для выпуска и выпуска воздуха при наполнении и опорожнении резервуара;
- устройствами для абсолютного измерения и синхронизации уровня воды в резервуаре;
- люками - лазами;
- лестницами.

Подводящий трубопровод при диаметре 100-400мм вводится в резервуар через стену и представляет собой вертикальную трубу с водосливной воронкой. При диаметре 500-1400мм подводящий трубопровод вводится в резервуар через днище в вертикальную приемную камеру- успокоитель прямоугольного сечения.

В резервуарах питьевой воды для обеспечения постоянного режима работы фильтров, а также для сохранения запаса воды в резервуаре при аварии на линии подачи, верх воронки или кромка приемной камеры расположены на 20см ниже максимального уровня воды.

В резервуарах производственной воды допускается снижение отметки верха воронки или камеры до уровня неприкосновенного противопожарного запаса.

Отводящий трубопровод монтируется непосредственно в днище резервуара и представляет собой сварную конструкцию из стальной трубы с наклонным входным участком и косыми срезами деталей. Вход в отводящий трубопровод приподнят над днищем, оборудован сороудерживающей решеткой из стальных прутьев. Площадь входного эмпайса в 1.5 раза больше площади поперечного сечения трубы. Все это обеспечивает оптимальные гидравлические условия отведения воды, исключает подсос воздуха и предохраняет насос от засорения.

Равномерность обмена воды в резервуаре и преобразование образования застойных зон обеспечивается соответствующим размещением подающего и отводящего трубопроводов, а в резервуарах емкостью 2600-20000м³ устройством специальных продольных перегородок, направляющих поток воды от подачи к разбору.

Переливное устройство гарантирует резервуар от переполнения. Водосливная кромка устройства рассчитывается на пропуск разности расходов среднесуточной

подачи (4.1%) и минимального водоразбора (25%) т.е. 1.61% суточного расхода. Удельный расход перелива с 1м³ принят равным 0.05м³/с, что по формуле водослив соответствует слою воды 0.08м.

Для труб диаметром 100-400мм переливное устройство выполнено в виде трубопровода, введенного в резервуар через стену, на конце вертикальной части которого находится водосливная воронка. В резервуарах питьевой воды на вертикальной части переливного устройства выполняется гидравлический затвор с высотой водяной пробки не менее 500мм, исключающий контакт с окружающей атмосферой.

При диаметре 500-1000мм переливной трубопровод вводится через днище. В этом случае переливное устройство представляет собой следующую конструкцию: сварная деталь из трубы, расположенная под днищем резервуара в бетонке и выполняющая функцию гидрозатвора, переливная камера из вертикально установленной рас трубной железобетонной трубы диаметром 1000мм, 1600мм и 2000мм.

В резервуарах емкостью 12000-20000м³ для увеличения границы слива на переливной камере монтируется водосливная прямоугольная насадка.

Отметка верха переливного устройства-кромка воронки, рас труба камеры, кромки насадки- на 10см выше максимального уровня воды в резервуаре при автоматическом режиме контроля уровней или на отметке максимального уровня воды в резервуаре при отсутствии режима автоматики. Спускной (грязевый) трубопровод предназначен для спуска минимального

объема воды после отключения насосов при опорожнении резервуара, а также для отвода грязевых вод при профилактической чистке резервуара.

Спускной трубопровод диаметром 100 или 200мм расположен под днищем резервуара, обетонирован и имеет наклонный участок с выходом на уровень днища.

Сток грязевых вод к спускному трубопроводу обеспечивается набетонкой. В резервуарах емкостью 50-2500 м³ смыв осадка осуществляется брандспойтом, шланг которого спускается через люк-лаз. В резервуарах емкостью 2600-20000 м³ на днище вдоль перегородок монтируется стационарный промывочный водопровод, присоединенный к технологическому водопроводу площасти. Вход водопровода расположен под днищем резервуара.

Конструкция устройства для выпуска и выпуска воздуха при наполнении и опорожнении резервуара выполняется в зависимости от его назначения:

в резервуарах производственной воды - вентиляционные колонки;

в резервуарах питьевой воды - специальная система вентиляции (см. раздел 6).

Люки-лазы с лестницами обеспечивают периодическое обслуживание и профилактику резервуаров. Овещение внутри резервуара предусматривается с помощью переносных светильников на гибком кабеле, питающихся через переносные понижющие трансформаторы 220/220/12В, устанавливаемые около лазов.

В зависимости от назначения резервуаров принимается различная степень обеспечения контроля и сигнализация уровней воды в резервуаре.

6. Специальные мероприятия для резервуаров систем хозяйственно-бытового водоснабжения
для резервуаров питьевой воды проектом предусматрен ряд специальных мероприятий, исключающих прямой контакт внутреннего пространства резервуара с атмосферным воздухом, а именно:

- оборудование резервуаров специальной вентиляцией за счет установки камер фильтров-поглотителей;
- герметизация ограничивающих конструкций;
- установка герметических люков-лазов;
- монтаж устройств для отбора воды в перевинную или переносную тару вне резервуара.

Установки специализации для очистки поступающего в резервуар воздуха разработаны институтом Гипркоммунводоканал". В типовом проекте

фильтры-поглотители для резервуаров чистой воды" в двух вариантах:

- с клапанами избыточного давления для районов с расчетной зимней температурой от -5° до -30°;
- без клапанов для районов с зимней температурой до -5°.

При нормальном функционировании установки фильтров-поглотителей величина давления (разряжения) воздуха в резервуаре не должна превышать ± 100мм водяного столба.

Камеры ФП располагаются непосредственно около резервуаров. Основанием для камер должны служить естественные грунты с ненарушенной структурой, либо уплотненный слоями 15-20 см местный грунт оптимальной влажности до получения $\text{Кет} = 0.93$. Воздухообмен между фильтрами поглотителями и резервуаром осуществляется стальным воздуховодом, который вводится в люк-лаз или плиту перекрытия через отверстие с герметичной заделкой. Камеры и воздуховоды располагаются в обсыпке, обединенной с обсыпкой резервуара. Строительство камер ФП над трубопроводами не допускается.

Таблица оборудования резервуаров камерами ФП, а также параметры камер, номера типовых проектов и примеры рекомендуемых компоновочных схем даны на листах

Отбор воды в передвижную и переносную тару осуществляется из отводящего трубопровода. Устройства для отбора располагаются в колодцах вне резервуара. В передвижную тару вода отбирается автанасосом из гидранта, смонтированного со стендером в колодце на отвлечении d 100 отводящего трубопровода. В переносную тару вода отбирается из мокрого колодца, ограждающие конструкции которого герметизированы аналогично конструкциям резервуара. Колодец оборудован герметичным люком с патрубком для присоединения ручного насоса. При значительной длине отвлечения для отбора воды на нем вблизи места врезки в отводящий трубопровод монтируется дополнительная отключающая задвижка в отдельном колодце. Чертежи устройств для отбора воды из резервуара даны на листе. Колодцы с устройствами располагаются на специальной площадке для подъезда автотранспорта.

Расположение вышеуказанных устройств и площадок уточняется при привязке проекта и решении генплана.

7. Указания по привязке.

1. В соответствии с назначением резервуара, на основании гидравлических расчетов совместной работы резервуаров с насосными станциями, водоводами и сетью определяется суммарный объем запасно-регулирующих емкостей, в который должны включаться противопожарный, регулирующий, неприкосновенный, звуковой объем воды, а также объем воды на собственные нужды станции водоподготовки. Расчетный суммарный объем воды выбирается по полезной емкости резервуаров.

2. При проектировании резервуаров питьевого назначения необходимо учитывать требования, изложенные в разделе 6.

3. В соответствии со схемой движения воды принимается расположение резервуаров на генплане и корректируется, в случае необходимости, проектная обвязка трубопроводов.

4. В каждом конкретном случае диаметры всех трубопроводов, а также длина водосливов переливного устройства уточняются расчетом.

5. В зависимости от конструкций прохода труб через стены назначаются способы компенсации деформаций трубопроводов.

6. В зависимости от принятых режимов заполнения

и опорожнения. Воды проверяется безопасность конструкций при обмене воды в резервуаре. Вакуум и избыточное давление не должны превышать 100мм водяного столба.

7. Устанавливаются уровни воды в резервуаре (максимальный, минимальный, противоглажарного и аварийного запаса) и средства контроля и сигнализации этих уровней. По таблице 7 в соответствии с принятым сочетанием датчиков выдаются установочные чертежи, чертежи деталей и соответствующий строительный чертеж камеры приборов.

8. На основании изысканий устанавливаются расчетный уровень грунтовых вод с учетом возможного обводнения площадки в период эксплуатации. При необходимости назначаются мероприятия по его понижению.

9. В зависимости от вертикальной посадки резервуаров, вид грунта, наличия обводнения и способов выполнения земляных и монтажных работ подсчитываются объемы земляных работ и назначаются методы водопонижения. Эти работы учитываются в системе.

10. В зависимости от климатических условий района строительства температура поступающей в резервуар воды и режима эксплуатации (кратности обмена воды) устанавливается толщина грунтовой обсыпки (м) покрытия в соответствии с рекомендациями таблицы 5.

Таблица 5

Расчетная зимняя температура наружного воздуха (средняя наибольшая температура пятидневки)	От -30°C до -40°C		От -20°C до -30°C		до -20°C		
	Кратность обмена воды (не менее)	+5	+1	+5	+1	+5	+1
1 раз в 5 суток	0.5	0.75	0.5	0.5	0.5	0.5	
1 раз в сутки	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	
3 раза в сутки	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	

11. В зависимости от расчетной зимней температуры наружного воздуха, района строительства и режима эксплуатации конструкции назначается марка бетона конструкций по морозостойкости в соответствии с таблицей 6

Таблица 6

Элементы конструкции	Марка бетона по морозостойкости при расчетной зимней температуре		
	от -30°C до -40°C	от -20°C до -30°C	до -20°C
Стены и покрытия резервуаров	Мрз 150	Мрз 100	Мрз 50
Камеры лазов	Мрз 150	Мрз 100	Мрз 50
Днища и др. конструкции, находящиеся под базой или в грунте ниже глубины промерзания	Мрз 50	Мрз 50	Мрз 50

12. При характеристиках грунтов оснований и засыпки, отличающихся от принятых в проекте, выполняется проверочный расчет и при необходимости вносятся корректировки в чертежи.


13. При агрессивных грунтах или грунтовых водах должны предусматриваться дополнительные мероприятия в соответствии с главой СНиП „Защита строительных конструкций от коррозии“.

14. В чертежи вносятся:

- марка резервуара и его длина;
- номера разбивочных осей;
- абсолютная отметка Верха днища;
- расчетный уровень грунтовых вод;
- изменения в соответствии с указаниями по привязке;
- необходимые данные в рамках „разсмотренных на чертежах“;
- вычеркиваются данные, не относящиеся к принятой маркам резервуаров и исполнениям;
- заполняются штампы и привязки

15. В соответствии с посадкой резервуаров, принятыми механизмами, методами и последовательностью строительных работ уточняются и определяются объемы работ и осуществляется привязка сметы к местным условиям.

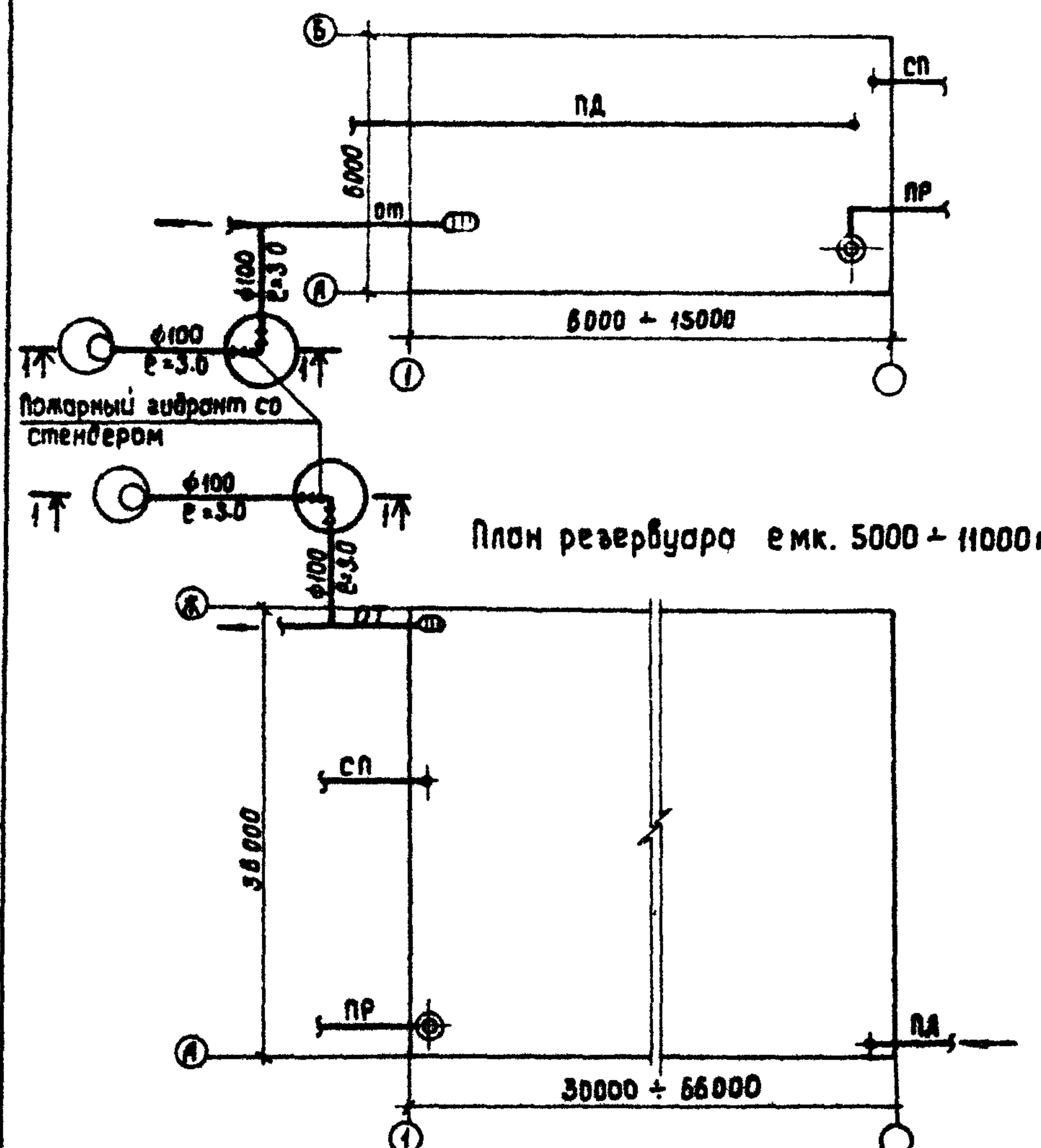
Пример расположения камеры ФП и резервуара



Устройства для отбора воды из резервуаров в передвижную и переносную тару

Анбокс

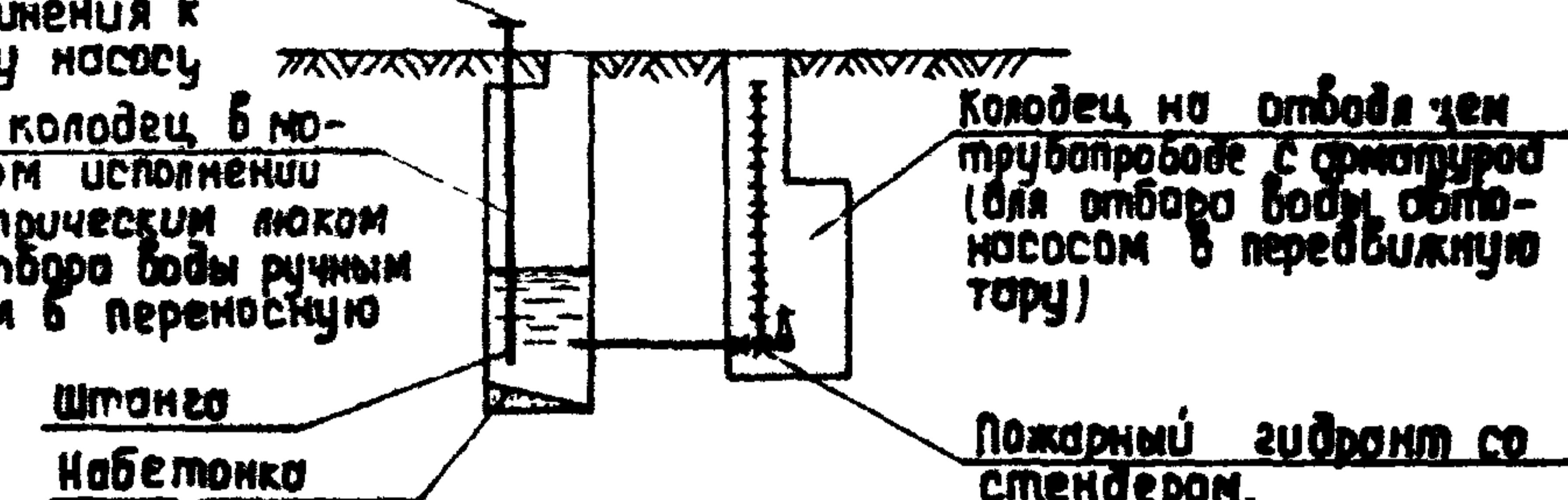
План резервуара емк 100 - 300 м³



Патрубок с фланцевой

заглушкой для присоединения к ручному насосу
Мокрый колодец в монолитном исполнении с геометрическим люком (для отбора воды ручным насосом в передвижную тару)

2 - 2

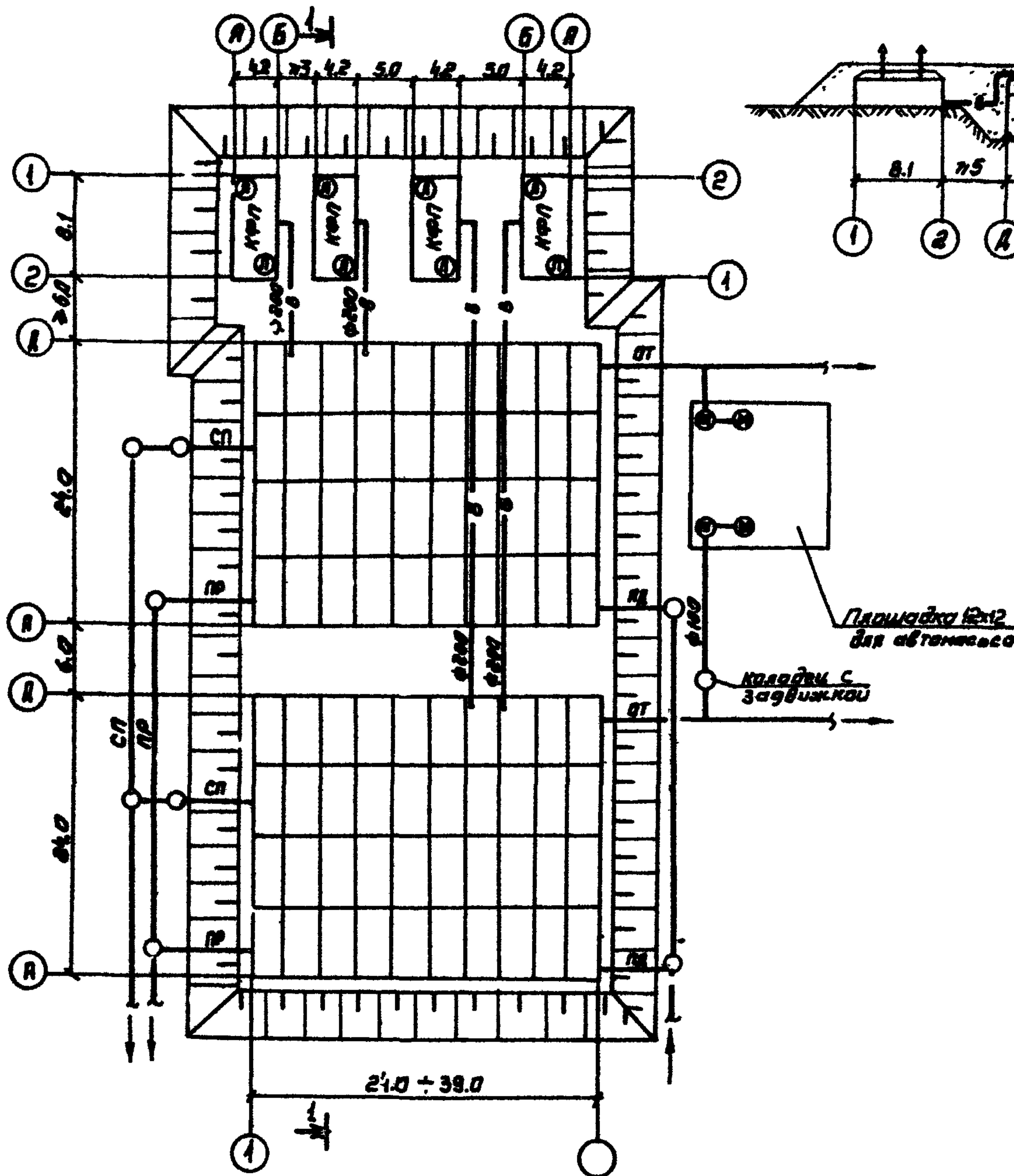


Условные обозначения.

ПД	—	Подводящий трубопровод
от	—	Отводящий трубопровод
пр	—	Переливной трубопровод
сп	—	Спускной трубопровод
КФП	—	Камера фильтров-поглотителей
в	—	Воздухоизбыток
к	—	Камера лаза
кп	—	Камера приборов контроля уровня воды
б	—	Баллон с вентиляцией
з	—	Заслонка с вентиляцией
к	—	Колодец на трубопроводе
кп	—	Колодец с пожарным гидрантом для отбора воды автономным
м	—	Мокрый колодец для отбора воды ручным насосом

ТП 901-4-76.83-1

РЕКОМЕНДУЕМАЯ КОМПОНОВОЧНАЯ СХЕМА РЕЗЕРВУАРОВ ПИТЬЕВОЙ ВОДЫ ЕМКОСТЬЮ 2600÷4300 м³



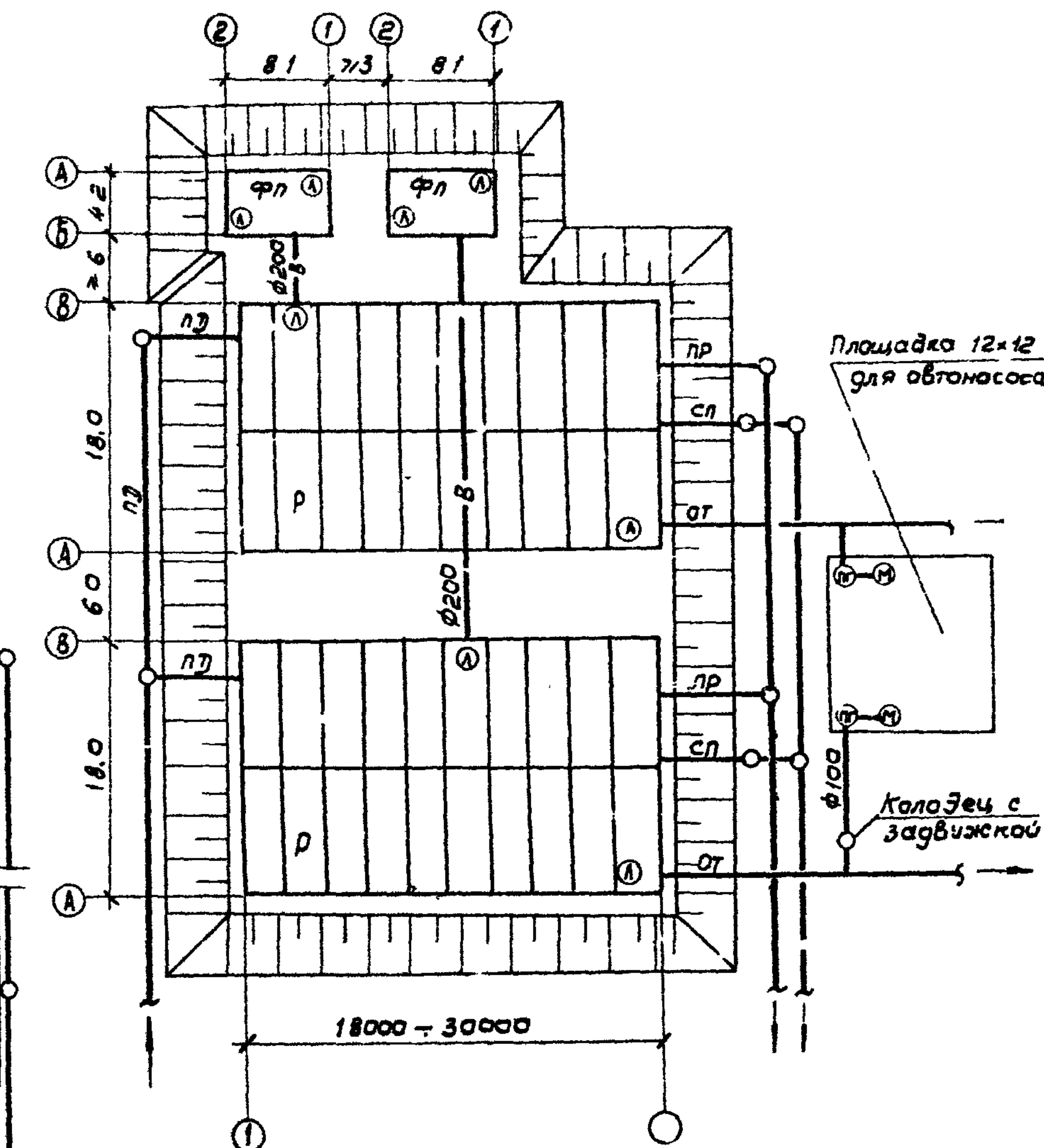
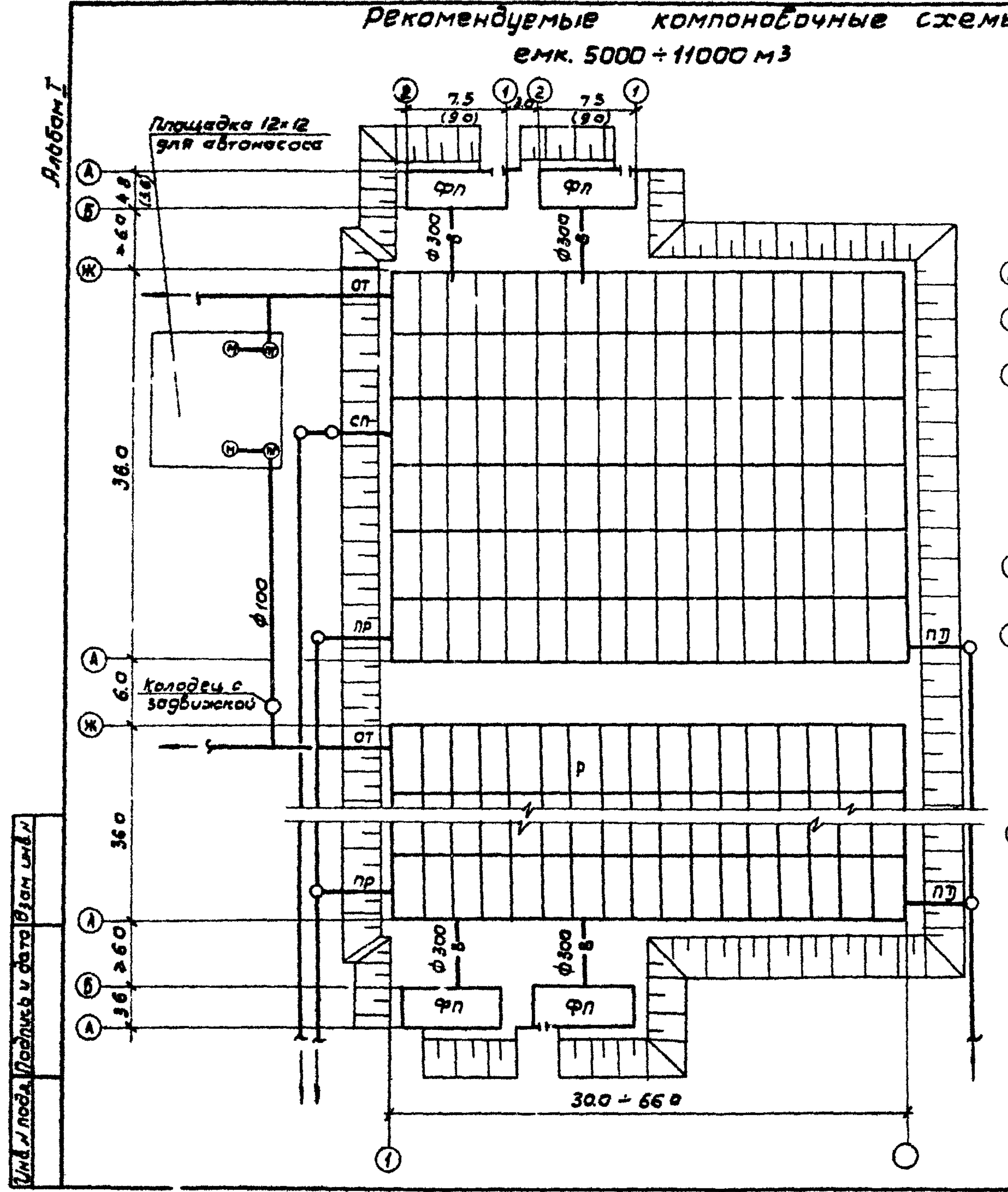
Габариты оборудования развернутой конфигурации ФП

Номинальная мощность резервуара л/с	Марка камеры фильтров	Число камер на резервуар	1	2	3
50	КФП-1	1	2600	КФП-3	2
100	"	"	3000	"	"
150	"	"	3300	"	"
200	"	"	3600	"	"
300	"	"	4000	"	"
500	"	"	4300	"	"
600	"	"	5000	КФП-4	"
700	"	"	6000	"	"
900	КФП-2	4	7000	"	"
1000	"	"	8000	КФП-5	"
1100	"	"	9000	"	"
1200	"	"	10000	"	"
1400	"	"	11000	"	"
1500	"	"	12500	КФП-6	"
1700	КФП-3	"	14000	"	"
2000	"	"	15000	"	"
2200	"	"	17000	КФП-7	"
2500	"	2	18000	"	"
			20000	"	"

TP 901-4-76.83-I

Рекомендуемые компоновочные схемы резервуаров питьевой воды емк. 5000 ÷ 11000 м³

40



TN 901 - 4 - 76 83-1

Auer

14

Листом Г

Таблица 7

НН п/п	Установливаемые датчики	Эскиз располо- жения датчиков в камере	Чертеж альбома №		
			Ш	Ц	Ш, Ц и детали
1	Комплект ЭРСУ-3	0000Ω	Камера приборов исп. 3	л. 4	6.000 6.100
2	Два комплекта ЭРСУ-3	000 000Ω	Камера приборов исп. 5	л. 4	6.000 6.100
3	ЭИУ-2	0Ω	Камера приборов исп. 1	л. 4	6.000 6.100
4	Комплект ЭРСУ-3 и ЭИУ-2	0000Ω	Камера приборов исп. 4	л. 4	6.000 6.100
5	Два комплекта ЭРСУ-3 и ЭИУ-2	0000 000Ω	Камера приборов исп. 6	л. 4	6.000 6.100
6	РУС-0	0Ω	Камера приборов исп. 1	л. 3, 4	6.000 6.100 6.200
7	Комплект ЭРСУ-3 и РУС-0	000Ω	Камера приборов исп. 4	л. 3, 4	6.000 6.100 6.200

НН п/п	Установливаемые датчики	Эскиз рас- положения датчиков в камере	Чертеж альбома №		
			Ш	Ц	Ш, Ц и детали
8	Два комплекта ЭРСУ-3 и РУС-0	000 000Ω	Камера приборов исп. 6	л. 3, 4	6.000 6.100 6.200
9	УКС-1	0Ω	Камера приборов исп. 1	л. 3, 4	6.000 6.100 6.300
10	Два УКС-1	00Ω	Камера приборов исп. 2	л. 3, 4	6.000 6.100 6.300
11	УКС-1 и ЭИУ-2	00Ω	Камера приборов исп. 2	л. 3, 4	6.000 6.100 6.300
12	Два УКС-1 и ЭИУ-2	0000Ω	Камера приборов исп. 3	л. 3, 4	6.000 6.100 6.300
13	УКС-1 и РУС-0	00Ω	Камера приборов исп. 2	л. 3, 4	6.000 6.100 6.200 6.300
14	Два УКС-1 и РУС-0	0000Ω	Камера приборов исп. 3	л. 3, 4	6.000 6.100 6.200 6.300

Листом Г

8. Основные положения по производству работ.

В основных положениях приведены рекомендации по производству строительно-монтажных работ принципиально-го характера, на основании которых осуществляется как привязка настоящего типового проекта к конкретной стройплощадке, так и разработка в дальнейшем строительной организацией проекта производства работ (ппр).

При возведении резервуаров выполняется следующий комплекс основных строительно-монтажных работ:

- подготовительные;
- земляные;
- бетонные и железобетонные;
- монтаж сборных железобетонных элементов;
- испытание резервуаров.

8.1. Подготовительные работы.

1. Сооружаются временная подъездная автодорога и площадки для складирования строительных материалов.

2. Организуется временное обеспечение строительства энергетическими ресурсами, водой.

8.2. Земляные работы.

1. Растительный грунт снимается бульдозером Д-27, перемещается на 10м в валы, затем экскаватором-прямая лопата типа Э-652Б грузится на авто-

транспорт и отвозится в отвал на 1 км.

2. Разработка минерального грунта в котловане резервуаров производится экскаватором обратная лопата типа Э-652Б на проектную глубину с оставлением недобора 25см, который разрабатывается бульдозером типа Д-27НД. Грунт на автосамосвалах перемещается во временный отвал или оставляется на площадке в зависимости от места его складирования, определенного в балансе земляных масс.

3. Подача грунта для обсыпки стен производится тем же бульдозером. Грунт послойно разравнивается и уплотняется ручными пневматомолотками до $K=0,9$. При устройстве обсыпки стен резервуаров грунт для нее подается грейдером Э-652, послойно разравнивается бульдозером в нижней части обсыпки и вручную в верхней части без специального уплотнения, при этом должны быть приняты меры, обеспечивающие сохранность изоляции стен резервуаров. Во время обсыпки не допускается размещение бульдозера ближе 1м от стены. Планировку откосов обсыпки стен рекомендуется производить при помощи экскаваторо-планировщика „ЭО-3322“.

4. При устройстве обсыпки покрытия резервуаров грунт для нее подается тем же грейдером Э-652 и распределяется по всей площади покрытия на проектную толщину малогабаритным бульдозером типа ДЗ-37 на базе трактора МТЗ-50 (весом ~3,6т). Минимальная допустимая толщина грунта на покрытии,

по которой разрешается перемещение указанного выше бульдозера, составляет 0,3 м.

Установка этого бульдозера непосредственно на железобетонные плиты покрытия резервуаров, применение более тяжелого бульдозера, а также местное скопление грунта, превышающее проектную толщину грунта более чем на 20% категорически запрещается. Для резервуаров емкостью до 380 м³ разравнивание грунта на покрытие рекомендуется производить вручную.

5. Предусмотренную проектом обработку монолитных железобетонных конструкций и стыков сборных элементов выполнять по затирке цементным раствором или по слою тархет-штукатурки. Затирка производится только после удаления с этих поверхностей цементной пленки/пескоструйным аппаратом, металлическими щетками и пр.

6. При наличии грунтовых вод необходимо предусматривать осушение котлована средствами открытого водоотлива /для связных грунтов/ или глубинного водопонижения /для песчаных грунтов/.

Проект осушения котлована разрабатывается при привязке настоящего типового проекта.

7. При разработке котлованов резервуаров шириной 18 и 24 м выполняется по одному съезду, при ширине 36 м - два съезда, при ширине 54 м - три съезда.

По этим съездам устраиваются сквозные автодорожные проезды с проезжей частью из

сборных железобетонных дорожных плит шириной 4,5 м. При наличии в основании глинистых грунтов под эти плиты укладывается подстилающий слой из дренирующих грунтов (песок, гравийная massa), толщина которого определяется по расчету.

8.3 Бетонные и железобетонные работы

1. Укладку бетонной смеси в бетонную подготовку резервуаров рекомендуется производить при помощи автомобильного крана типа К-161 Г/П 18т и опрокидных бадей емкостью 0,4 м³, загружаемых бетонной смесью непосредственно из автосамосвалов. Перемещение этого крана осуществляется по указанным выше временным автодорожным проездам, автотранспортных средств по тем же проездам, в зону рабочих вылетов крана.

При укладке бетонной смеси в резервуары шириной 6 и 12 м, а также в крайние пролеты между буквенно-ими осями резервуаров шириной 18, 24, 36 и 54 м. Перемещение крана „К-161“ и автотранспортных средств осуществляется по временной автодороге, сооружаемой по кромке котлована.

2. Уплотнение бетонной смеси производится поверхностными электровибраторами типа „С-413“.

3. После набора прочности бетонной подготовки не менее 14,7 кПа (15 кгс/см²) производится установка арматуры и опалубки при помощи того же автомобильного крана

К-161" Г/П 16т.

Подача и укладка бетонной смеси в днище резервуаров производится способами описанными выше для бетонной подготовки, а ее уплотнение поверхностными и глубинными электровибраторами типа С-413 и С-623.

Ч. Укладка бетонной смеси в днище в пределах полос ограниченных буквенными осями резервуаров должно производиться непрерывно после устройства рабочих швов.

При бетонировании днища перемещение автомобильного крана „К-161" и автотранспортных средств осуществляется аналогично устройству бетонной подготовки.

8.4. Монтаж сборных железобетонных элементов

1. Монтаж всей номенклатуры сборных железобетонных элементов резервуаров /подколонники, колонны, пилы покрытия, стендовые панели и пр/ рекомендуется производить „с колес" при помощи монтажного стрелового крана на гусеничном ходу типа Э-12586 Г/П 20т после того, как бетон днища резервуаров в очередной полосе, ограниченной буквенными осами, наберет прочность не менее 70% от проектной. При этом перемещение монтажного крана и автотранспортных средств производится аналогично устройству бетонной подготовки и железобетонного днища.

2. Наружные стендовые панели рекомендуется монтировать от середины к углам /при варианте монолитных углов резервуаров/ при перемещении монтажного крана.

типа Э-12586 и автотранспортных средств по бровке катушки при сборных угловых блоках на обрат-от углов к середине. При этом следует обращать внимание на особую точность монтажа угловых блоков.

3. Сборные стендовые панели устанавливаются в паз днища, закрепляются в проектном положении деревянными клипами твердых пород и соединяются между собой арматурными накладками. Замоноличивание паза выполняется бетоном марки 300 на мелком заполнителе.

4. Вертикальныестыки между стендовыми панелями замоноличиваются механизированным способом в соответствии с „Рекомендациями по замоноличиванию стыков шлоночного типа в сборных железобетонных водосодержащих емкостях" ЦНИИ промзданий, 1967г.

5. Весь комплекс строительных работ в местах временных автодорожных проездов рекомендуется производить захватками, отступая от середины к краям. В пределах каждой захватки производится разработка участка временного автодорожного проезда, устройство бетонной подготовки, железобетонного днища и монтаж. Всей номенклатуре сборных железобетонных элементов способами, описанными выше. Бетонирование участков днища в местах временных проездов следует выполнять в самое холodное время суток.

6. Монтаж стендовых панелей, расположенных по цифровым осям /при варианте монолитных углов/ производится только

после ликвидации автодорожных проездов внутри резервуара и монтажа всех сборных железобетонных элементов. При варианте сборных угловых блоков стенные панели по цифровым осям монтируются вначале от углов до автодорожных проездов, затем после выполнения работ в пределах этих проездов, полностью по всей длине.

8.5. Испытания резервуаров.

1. Гидравлическое испытание резервуаров должно производиться при положительной температуре наружной поверхности до устройства гидроизоляции и после завершения всего комплекса строительных работ в резервуарах.

2. К моменту проведения гидравлического испытания весь уложенный монолитный железобетон должен иметь 100% проектную прочность.

3. При проведении гидравлического испытания следует руководствоваться требованиями СНиП II-30-74.

8.6. Производство работ в зимнее время.

Осуществлять строительство резервуаров в зимнее время не рекомендуется, однако при обоснованной необходимости такого строительства нужно учитывать следующие основные положения:

1. При наличии в грунтовом основании пучинистых грунтов необходимо в течение всего зимнего периода

обеспечить защиту основания от промерзания посредством укрытия его или железобетонного днища, каким-либо утеплителем (снег, рыхлый грунт, шлак и пр.) Толщина принятого слоя утеплителя определяется в ППР в соответствии с теплотехническим расчетом и возможностями конкретной строительной организации. Грунт засыпки и обсыпки не должен содержать замерзшие комья.

2. К моменту замораживания монолитный железобетон резервуаров должен иметь 100% проектную прочность.

Учитывая значительный модуль поверхности монолитного железобетонного днища рекомендуется применять предварительный электропрогрев бетонной смеси перед ее укладкой, а также способы прогрева уложенного бетона с использованием электрической энергии, пара или теплого воздуха.

8.7 Техника безопасности.

1. Запрещается установка и движение строительных механизмов и автотранспорта в пределах призмы обрушения котлована.

2. Запрещается разработка и перемещение грунта бульдозерами при движении на подъем или под уклон с углом наклона более указанного в паспорте машины.

3. Ходить по уложенной арматуре разрешается только по специальным мостикам шириной не менее 0,6 м.

4. Очистку свободных железобетонных элементов от грязи, наледи и пр. следует производить на земле до их подъема.

5. Запрещается прибывание людей на элементах и конструкциях во время их подъема, перемещения и установки.

Более подробный перечень требований по технике безопасности, которым следует руководствоваться при производстве всего комплекса строительно-монтажных работ по резервуарам, приведен в СНиПе П-4-80.

В проекте в качестве примера приводятся ведомости основных объемов работ, трудозатрат для резервуаров емкостью 50 и 20 000 м³.

Для остальных типоразмеров резервуаров подобные ведомости должны выполняться при привязке проектов.

Ведомость трудозатрат

№ п.п.	Наименование	Един. изм.	Проект резервуара емкостью 50м ³	Проект резервуара емкостью 20 000м ³
	Общая трудоемкость выполнения строительно-монтажных работ.	чел.-дн.	140	9325

Аттест.

Инд. № пред. / подпись и дата (рукой)

Ведомость основных объемов работ

№ п.п.	Наименование работ	Един. изм.	Проект резервуара емкостью 50м ³	Проект резервуара емкостью 20 000м ³
1	Земляные работы:			
	а) выемка грунта	м ³	183	1980
	б т.ч. расстильного грунта.	"	15	750
	б) насыпь и обратная засыпка.	"	280	5830
2	Устройство, монолитных конструкций: а) бетонных	"	3	451
	б) железобетонных	"	10	753
3	Монтаж сборных конструкций:			
	а) стальных	т	6.9	16
	б) железобетонных	м ³	13	939
4	Изоляционные работы:			
	а) цементная стяжка	м ²	53	8681
	б) мастикой "Хамаста"	"	169	10310
	в) прокладка стеклоткани	"	27	892

Объемы земляных работ подсчитаны при заглублении днища от черных отметок земли на 2.5 м. при сухих грунтах.

ТП 934-Ч-26.83-1

Лист
20

Раздел I

одобрено техническим советом института Союзводоканалпроект
Протокол N 53 от 4 октября 1983 г.

Верно: секретарь технического совета Андронова Т.Б. [подпись]
Проект, арх. № _____

8. Показатели результатов применения научно-технических достижений в строительных решениях проекта.

В настоящем разделе приведены показатели изменения сметной стоимости строительно-монтажных работ, затрат труда и расхода основных строительных материалов на резервуар емк. 10000 м³ для хозяйственного-питьевого водоснабжения.

Составление приведено в соответствии с СН 514-79 для резервуаров, где предусмотрены новые инженерные решения.

Перечень сравниваемых конструктивных элементов здания, сооружения и видов работ для расчета основных показателей

Стройка Типовой проект
объект резервуар для воды емк 10000 м³

форма 7

N п/п	Наименование конструктивных элементов здания, сооружения и видов работ	Единица измерения	Объемы применения по проектным решениям		
			При базисном техническом уровне (БТУ)	При новом техническом уровне (НТУ)	разница
1	2	3	4	5	6
1.	Резервуар для воды прямоугольный железобетонный сборный емк. 10000 м ³ (с применением изделий промзданий)	шт	1 резервуар	1 резервуар	0
2.	Резервуар для воды прямоугольный железобетонный сборный емк. 10000 м ³	шт			

Главный инженер проекта Фидель (Фидотов В.И.)
(Подпись)
10 октября 1983 г.

ТЛ 901-Ч-Я6.83-Г

Лист
21

Проектный институт
Союзводоканалпроект

Проект № _____

Объектная ведомость

Показатели изменения сметной стоимости строительно-монтажных работ и затрат труда

Объект Резервуар для воды

Производственная мощность, общая площадь, емкость и т.д. P_2 10000 м³
Общая сметная стоимость C_0 , тыс. руб. 156,29
В том числе строительно-монтажные работы C_{sm} , тыс. руб. 154,56
Составлено в цене за 1 января 1984 г. Территориальный район 1-ый

Форма 3

Номенклатура ведомости (п/п)	Наименование сравниваемых основных конструктивных элементов и видов работ по базисному (БТУ) и новому (НТУ) техническому уровню	Единица измерения	Расчетный объем применения		На единицу измерения		На расчетный объем применения		Изменение на объект применение по оправданию с базисным техническим уровнем (снижение (+) увеличение (-))		Увеличение по социально-экономическим факторам (СЭФ)					
			БТУ	НТУ	БТУ	НТУ	БТУ	НТУ	БТУ	НТУ	БТУ	НТУ	БТУ	НТУ	БТУ	НТУ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
N1	Резервуор для воды прямоугольные железобетонные сборные (при применении изделий производствий)	шт	1/резервуор	-	16,87	-	0,283	-	161540	-	2796	-	-	-	-	-
N1	Резервуор для воды прямоугольные железобетонные сборные	шт	-	1/резервуор	-	15,50	-	0,215	-	156290	-	2157	-	-	-	-
Итого													+ 5250	+ 639		

Относительные показатели изменения сметной стоимости % по объекту

$$\vartheta_0 = \frac{\sum \Delta C_{sm} \cdot 100}{C_0 \pm \sum \Delta C_{sm}} = \frac{525 \cdot 100}{156,29 + 5,25} = 3,24$$

по строительно-монтажным работам:

$$\vartheta_{sm} = \frac{\sum \Delta C_{sm} \cdot 100}{C_{sm} \pm \sum \Delta C_{sm}} = \frac{525 \cdot 100}{154,56 + 5,25} = 3,28$$

Главный инженер проекта Григорьев В.А.
(начальник отдела)
(подпись)

"10" октября 1983 г.

Удельные капитальные вложения по объекту, руб.
на единицу мощности (общей площади, емкости и т.д.).

$$y_{11} = \frac{C_0 \pm \sum \Delta C_{sm}}{P_2} = \frac{156,290 + 5,250}{10000} = 16,15$$

$$y_{12} = \frac{C_0}{P_2'} = \frac{156,290}{10000} = 15,62$$

Составил. рук. бригады (косточкина А.И.)
(должность, подпись)

Проверил нач. штаба Шмелев В.В.
(должность и подпись)

ТП901-4-76 83-71

лист
22

Проектный институт
Советско-немецкого проекта
Проект № 10000

Сравнительная таблица показателей изменения расхода основных строительных материалов по проектируемому объекту

Объект резервуар для воды емк. 10000 м³

Форма б

№ позиций по форме 5	Наименование конструктивных элементов по базисному (БТУ) к новому (НТУ) техническому уровню	Единица измерения	Расчетный объем применения	Расход материалов на расчетный объем применения.							
				Сталь (кроме труб) в смете, т		Стальные трубы, т		Ценник, т		Лесоматериалы, приведенные к круглому лесу, м ³	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
	Резервуар для воды промышленной железобетонной сборной; емк. 10000 м ³ (с применением издавней производств.)	шт	1 резервуар	91,37	129,96	—	434,9	430,0	312		
	Резервуар для воды промышленной железобетонной сборный емк. 10000 м ³	шт	1 резервуар	84,75	118,7	—	373,07	365,8	273		
	Итого			+ 6,62	+ 11,26	—	+ 61,83	+ 64,2	+ 39		

Главный инженер проекта Андрей (Филиппов В.В.)
(Подпись)
(Начальник отдела)

Составил инж. Сергей Евгеньевич
(Фамилия и подпись)
Проверил рук. бригадира Л. Пантелей
(Фамилия и подпись)

ТП 901-4-76.83 - I

Лист
23

Приложение I

Проектный институт
СОЮЗВОДОКАНАЛПРОЕКТ

Проект, Орх. №

Относительные показатели изменения расхода основных строительных материалов по проектируемому объекту

(стройке, очередь строительства)

Объект (стройка, очередь строительства) резервуар для битыПроизводственная мощность, общая площадь, емкость хр. П. 10000 м³Сметная стоимость строительно-монтажных работ Ссм., тыс. руб. 154.56Расход материалов по объекту (стройке, очередь строительства) М₀:сталь (кроме труб) всего 84.75 т.то же, приведенных 118.7 т.стальных труб _____ т.цемента 373.07чугунно-пробкового 265.8 т

лесоматериалов, приведенных к

круглому лесу 27.3 м³

Форма 7

№ п/п	Наименование материалов в натуральном и прибведенном исчислении	Показатель расхода материалов: снижение увеличение ($\vartheta = \frac{\Sigma \Delta M}{M} \cdot 100$)	Показатели удельного расхода материалов, т. м ³ , на единицу мощности, общей площасти, емкости и т. д		Показатели расхода материалов т. м ³ , на 1 мин. руб. сметной стоимости строительно-монтажных работ	
			При базисном техническом уровне (БТУ) ($Y_{M1} = \frac{M_0 + \sum \Delta M}{P_0}$)	При новом техническом уровне (НТУ) ($Y_{M2} = \frac{M_0}{P_2}$)	При базисном техническом уровне (БТУ) ($P_{M1} = \frac{M_0 + \sum \Delta M}{Ссм + \sum \Delta Ссм}$)	При новом техническом уровне (НТУ) ($P_{M2} = \frac{M_0}{Ссм}$)
1		2	3	4	5	6
1	Сталь без труб в но- туральном исчислении. В прибведен- ном исчислении.	$\vartheta_M = \frac{6.82 \times 100}{84.15 + 6.82} = +7.24\%$ $\vartheta_M = \frac{11.26 \times 100}{118.7 + 11.26} = +8.6\%$	$Y_{M1} = \frac{84.75 + 6.82}{10000} = 0.00092$ $Y_{M1} = \frac{118.7 + 11.26}{10000} = 0.0013$	$Y_{M2} = \frac{84.75}{10000} = 0.000847$ $Y_{M2} = \frac{118.7}{10000} = 0.001187$	$P_{M1} = \frac{84.75 + 6.82}{0.15456 + 0.00525} = 5657$ $P_{M1} = \frac{118.7 + 11.26}{0.15456 + 0.00525} = 8137$	$P_{M2} = \frac{84.75}{0.15456} = 5487$ $P_{M2} = \frac{118.7}{0.15456} = 7687$
2	Цемент в но- туральном исчислении. В прибведен- ном исчислении	$\vartheta_M = \frac{61.83 \times 100}{373.07 + 61.83} = +14.2\%$ $\vartheta_M = \frac{64.2 \times 100}{365.8 + 64.2} = +14.9\%$	$Y_{M1} = \frac{373.07 + 61.83}{10000} = 0.0043$ $Y_{M1} = \frac{365.8 + 64.2}{10000} = 0.0043$	$Y_{M2} = \frac{373.07}{10000} = 0.003737$ $Y_{M2} = \frac{365.8}{10000} = 0.003657$	$P_{M1} = \frac{373.07 + 61.83}{0.15456 + 0.00525} = 27217$ $P_{M1} = \frac{365.8 + 64.2}{0.15456 + 0.00525} = 26907$	$P_{M2} = \frac{373.07}{0.15456} = 24137$ $P_{M2} = \frac{365.8}{0.15456} = 23567$

Изм. подп. Помощник главного инженера

Главный инженер проекта Филиппов В.А.
(начальник отдела)
подпись

10 " октября 1983 г.

Составил ст. инж. Е. Г. Григорьев
(должность и подпись)

Проверил рук. бригады Григорьев А.М.Зубов
(должность и подпись)

ТП901-4-76.83-1

Лист
24

АМДОМТ
Проектный институт
СОВЕЗДОДОКНАЛПРОЕКТ
Проект. №

Объектный информационный сборник № год показателей сметной стоимости
строительно-монтажных работ, затрат труда и расхода основных строительных материалов

Строека (очередь строительства) типовой проект
объем Резервуар для воды
Производственная мощность (общая площадь, емкость и др.) 10000 м³
Составлено в ценах на I квартал 1984 г Территориальный район I-й

Форма 9

№ п/п	обозн- чение техни- ческих условий и норм ГОСТ и ИСТУ	Наименование конструктивных элементов здания (сооружения) и видов работ	Единица измерения	На единицу измерения конструктивного элемента, видов работ								
				Сметная стоимость (прямые затраты) руб.	Затраты труда, чел.-дн.	Сталь, (кроме труб), т в натуральном исчислении	Бетон, т в приведенном исчислении	Стальные трубы, т	Цемент, т в натуральном исчислении	Лесоматериалы в приведенном к круглому песку, м ³	Условия строи- тельства, харак- теристика конструкций, примечания	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
1	БГУ	Резервуар для воды прямоугольный железо- бетонный сборный емк. 10000 м ³ /с примене- нием изделий промзда- ниий	шт.	161 540	2796	91,37	129,96		434,9	430,0	34,2	
2	НТУ	Резервуар для воды прямоугольный железо- бетонный сборный емк. 10000 м ³	шт.	156290	2157	84,75	118,7		373,07	365,8	27,3	

составил от.инж. Ерофеев (Елистратова)
(完整性 и подпись)
проверил рук. бригады (Андреев)
(完整性 и подпись)
10.
октября 1989 г.

ТП901-4- 76.83 - I

лист
25

Госстрой СССР
Тбилисский филиал
ЦИТП
Типовой проект /авраль/
№ 901-Ч-76 01
ЗАКАЗ № 1876
ЦЕНА 1 руб 06 коп
ТИРАЖ 6000
ДАТА „13“ 11 1987