

ТИПОВОЙ ПРОЕКТ

902-3-14

БЛОК ЕМКОСТЕЙ ДЛЯ СТАЦИЙ БИОЛОГИЧЕСКОЙ ОЧИСТКИ СТОЧНЫХ
ВОД ПРОПУСКНОЙ СПОСОБНОСТЬЮ 1,4 И 2,7 тыс.м³/сутки

АЛЬБОМ I

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

17669-01

ЦЕНА 051

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ
ГОССТРОЯ СССР

Москва, А-448, Смоленская ул., 22

Сделано в печати **Л** 1000 экз.
Задача № **1683** Тираж **650** экз.

ТИПОВОЙ ПРОЕКТ

17669-01

902-3-I4

БЛОК ЕМКОСТЕЙ ДЛЯ СТАНЦИЙ БИОЛОГИЧЕСКОЙ ОЧИСТКИ СТОЧНЫХ ВОД
ПРОДУСКНОЙ СПОСОБНОСТЬЮ 1,4 и 2,7 тыс.м³/сутки

СОСТАВ ПРОЕКТА

- | | |
|------------|---|
| Альбом I | - Пояснительная записка. |
| Альбом II | - Технологическая часть, заказные спецификации. |
| Альбом III | - Строительная часть. Конструкции железобетонные. |
| Альбом IV | - Строительная часть Изделия. |
| Альбом V | - Нестандартизированное оборудование. |
| Альбом VI | - Сметы. Часть I. Вариант с первичным отстаиванием. Часть 2. Вариант без первичного отстаивания. |

РАЗРАБОТАН
Проектным институтом
ЦНИИЭП инженерного оборудования

Главный инженер института

Главный инженер проекта

А.Кетаев

В.Доктышин

УТВЕРЖДЕН Госгражданстроем
Приказ № 59 от 20 февраля
1981 г.

Рабочие чертежи введены в
действие институтом ЦНИИЭП
инженерного оборудования
Приказ № 70 от 8 июля 1981 г.

О ГЛАВЛЕНИЕ

| | Стр. |
|--------------------------|------|
| 1. Общая часть | 4 |
| 2. Технологическая часть | 6 |
| 3. Строительная часть | 13 |
| 4. Указания по привязке | 25 |

Записка составлена:

Общая и технологическая части
 Строительная часть


 В.Локтюшин

 Т.Лоуцкер

Типовой проект разработан в соответствии с действующими нормами и правилами и предусматривает мероприятия, обеспечивающие взрывную, взрыво-пожарную и пожарную безопасность при эксплуатации сооружения.

Главный инженер проекта



В.Локтюшин

ОБЩАЯ ЧАСТЬ

Рабочие чертежи типовых проектов блоков емкостей разработаны по плану типового проектирования Госгражданстроя на 1979-1980гг.

Блоки емкостей предназначены для применения в составе станций биологической очистки сточных вод пропускной способностью 1,4; 2,7; 4,2; 7,0 тыс. \cdot м³/сутки.

Блоки емкостей обеспечивают полную биологическую очистку сточных вод, прошедших решетки и песколовки, с доведением концентрации загрязнений по взвешенным веществам и БПКполн. до 15 мг/л. Разработаны варианты блоков емкостей с первичным отстаиванием и без первичного отстаивания.

Блоки емкостей состоят из секций шириной 6м.

Для станций пропускной способностью 1,4 и 2,7 тыс. \cdot м³/сутки количество секций три, пропускной способностью 4,2 и 7,0 тыс. \cdot м³/сутки – четыре.

В состав каждой секции входят: первичный отстойник, аэробный стабилизатор, аэротенк, вторичный отстойник, контактный резервуар.

При варианте блока емкостей без первичного отстаивания секции имеют следующий состав сооружений: аэробный стабилизатор, аэротенк, вторичный отстойник, контактный резервуар.

Аэротенки, вторичные отстойники, аэробные стабилизаторы переменной длины, принимаемой при привязке проекта в зависимости от требуемого объема, путем добавления вставок длиной 3 м.

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

ОСНОВНЫЕ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ И ТЕХНО-ЭКОНОМИЧЕСКИЕ ПОКАЗАТЕЛИ

Таблица I.

| Наименование | Един. изм. | Показатели | | | | при пропускной способности блока емкостей, тыс.м ³ /сутки | <u>м³/сутки</u> | при пропускной способ- ности блока емкостей, тыс. |
|--|----------------|-----------------------|-------------------------|-------------------------|-------------------------|---|----------------------------|--|
| | | 1,4 | 2,7 | 4,2 | 7,0 | | | |
| I | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | |
| Строительный объем | м ³ | <u>4631</u> 3200 | <u>5524</u> 4330 | <u>7850</u> 6284 | <u>8852</u> 8516 | 237 | | 410 |
| Общая стоимость | тыс. руб. | <u>96,29</u> 77,28 | <u>112,78</u> 100,78 | <u>171,48</u> 140,0 | <u>208,65</u> 177,38 | 3,30 | | 5,50 |
| В том числе Строительно-монтажных работ | тыс. руб. | <u>95,30</u> 76,29 | <u>111,79</u> 99,79 | <u>170,29</u> 138,81 | <u>207,46</u> 176,19 | 3,30 | | 5,50 |
| Стоимость 1 м ³ емкости | руб. | <u>20,57</u> 24,15 | <u>20,23</u> 23,05 | <u>21,69</u> 22,09 | <u>23,44</u> 20,69 | 13,92 | | 14,49 |
| Расход тепла на обогрев аэробных стабилизаторов при температуре наружно- го воздуха Tн. = -30°C | ккал/ч | 30000 | 30000 | 38000 | 38000 | - | | |

В числителе даны значения для блока емкостей с первичным отстаиванием, в знаменателе - без первичного отстаивания. Значения, приведенные в таблице, даны для станций при норме водо-отведения 350 л/чел.сут.

2. ТЕХНОЛОГИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ.

2.1. Общие сведения.

В блоке емкостей при варианте с первичным отстаиванием сточные воды проходят последовательно:

первичные отстойники, аэротенки, вторичные отстойники и контактные резервуары, а при варианте без первичного отстаивания сточные воды проходят: аэротенки, вторичные отстойники и контактные резервуары.

Обработка осадка происходит в аэробных стабилизаторах.

Подача воздуха, необходимого для работы блока емкостей, осуществляется от производственно-вспомогательного здания.

Хлор или гипохлорит натрия подается из хлораторной /электролизной/ в контактные резервуары.

2.2. Схема работы и характеристика сооружений.

2.2.1. Первичные отстойники.

В проекте приняты первичные горизонтальные отстойники. Сточная вода попадает в отстойники через распределительный лоток с отключающими щитовыми затворами. В начале отстойника установлен струенаправляющий щит с тремя горизонтальными щелями высотой 150 мм. Щит обеспечивает равномерное распределение сточной воды по всему объему отстойника и улучшает использование его объема.

Осветленная сточная вода поступает в сборно-распределительный лоток и распределяется через трубы с затворами в аэротенки.

Выпавший в отстойниках сырой осадок удаляется из конусной части и направляется через иловую камеру в аэробный стабилизатор при помощи эрлифтов.

Плавающие вещества удаляются с поверхности отстойников при помощи устройства для удаления плавающих веществ. Их сброс предусмотрен в резервуар с последующей откачкой и вывозом в специально отведенные места.

Устройство для удаления плавающих веществ расположено в конце первичного отстойника перед щитом. Щит развернут по направлению к устройству, что облегчает сгон плавающих веществ к устройству.

2.2.2. Аэротенки.

В проекте приняты однокоридорные аэротенки с сосредоточенной подачей сточной воды и ила. Подача циркулирующего активного ила в аэротенки осуществляется из иловой камеры.

Подача воздуха в аэротенках предусмотрена через керамические фильтросные пластины, укладывающиеся в бетонные каналы. Для продувки фильтросных пластин предусмотрены водовыбросные стояки с заглушками. Иловая смесь переливается через водослив с тонкой стенкой во вторичные отстойники.

Для станций пропускной способностью 1,4 тыс. \cdot м³/сутки /норма водоотведения 280 л/чел. сут/ и 4,2 тыс. \cdot м³/сутки (норма водоотведения 350 л/чел.сутки) предусмотрена возможность работы аэротенка с регенератором или без регенератора. В последнем случае соответствующий объем отводят под стабилизатор. При этом глубинные затворы между двумя соседними секциями стабилизаторов открыты, а между стабилизатором и аэротенком закрыты. Циркулирующий активный ил в этом случае подается в аэротенк. С целью исключения проскока загрязнений в аэротенках предусмотрены направляющие для размещения дополнительных деревянных перегородок. Необходимость устройства перегородок определяется при пуско-наладочных работах и при эксплуатации сооружений.

2.2.3. Вторичные отстойники.

В проекте приняты вторичные отстойники горизонтального типа. В начале вторичных отстойников установлен струенаправляющий щит с тремя горизонтальными щелями высотой 150 мм. Щит обеспечивает равномерное распределение сточной воды по всему объему отстойника и улучшает использование объема. Выпавший в отстойниках активный ил из конусной части при помощи эрлифтов подается через воронку в самотечный трубопровод и далее в иловую камеру. В иловой камере предусмотрено разделение при помощи затвора с подвижным водосливом активного ила на циркулирующий и избыточный с изменением их расхода. После смешения с осадком из первичных отстойников (при варианте с первичным отстаиванием) избыточный активный ил направляется в аэробный стабилизатор. При варианте без первичного отстаивания избыточный ил после выделения в иловой камере также направляется в аэробный стабилизатор.

2.2.4. Контактные резервуары.

Из вторичных отстойников сточная вода попадает в щелевой лоток, где происходит смешение ее с хлорной водой или раствором гипохлорита натрия, откуда вода перепускается в контактные резервуары. Контактные резервуары - двухсекционные, шириной 3 м и длиной: для станций пропускной способностью 1,4 и 2,7 тыс. \cdot м³/сутки - 9 м, для станций пропускной способностью 4,2 и 7 тыс. \cdot м³/сутки - 12 м.

2.2.5. Аэробный стабилизатор.

Для обработки осадка первичных отстойников и избыточного активного ила в проекте приняты аэробные стабилизаторы.

Осадок и избыточный активный ил поступают в стабилизатор из иловой камеры. Для станций пропускной способностью 1,4 тыс. \cdot м³/сутки (норма водоотведения 280, 350 л/чел.сутки) и 4,2 тыс. \cdot м³/

Характеристика блоков емкостей

Таблица 2

| Пропускная способность, тыс. м ³ /сут. | Норма водоотведения, л/чел.сутки | Длина первого отстойника, м | Стабилизатор | | Аэротенки | | Вторичные отстойники | | Контактные резервуары | | Общая длина блока емкостей | Расчетный расход воздуха, м ³ /ч | Примечание | | |
|---|----------------------------------|-----------------------------|--------------|-----------------------|--------------|---------|-----------------------|--------------|-----------------------|-----------------------|----------------------------|---|------------|------|------------------------------------|
| | | | Длина м | Объем, м ³ | К-во вставок | Длина м | Объем, м ³ | К-во вставок | Длина м | Объем, м ³ | | | | | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 |
| I,4 | 200 | 9 | 6 | 330 | - | 12 | 650 | I | 12 | 367 | 3 | 125 | 42 | 1338 | Variант с |
| | 280 | 9 | 3 | 155 | - | 12 | 650 | - | 12 | 367 | 3 | 125 | 39 | 1225 | первичным |
| | 350 | 9 | 3 | 155 | - | 12 | 650 | - | 12 | 367 | 3 | 125 | 39 | 1127 | отстаиванием |
| | 350 | - | 3 | 155 | - | 12 | 650 | - | 12 | 367 | 3 | 125 | 30 | 1359 | Variант без первичного отстаивания |
| 2,7 | 200 | 9 | 9 | 505 | I | 24 | I300 | 5 | 15 | 458 | 3 | 125 | 60 | 2344 | Variант с |
| | 280 | 9 | 6 | 330 | - | 21 | II30 | 4 | 15 | 458 | 3 | 125 | 54 | 1901 | первичным |
| | 350 | 9 | 6 | 330 | - | 18 | 970 | 3 | 15 | 458 | 3 | 125 | 51 | 1632 | отстаиванием |
| | 350 | - | 6 | 330 | - | 24 | I300 | 5 | 15 | 458 | 3 | 125 | 48 | 2206 | Variант без первичного отстаивания |

вес снегового покрова для П района $70 \text{ кгс}/\text{м}^2$

расчетная зимняя температура воздуха - 40°C

скоростной напор ветра для I географического района $27 \text{ кгс}/\text{м}^2$

вес снегового покрова для IУ района $150 \text{ кгс}/\text{м}^2$

Проект предназначен для строительства в сухих легкофильтрующих грунтах. При строительстве в слабофильтрующих грунтах должны быть проведены технические мероприятия, исключающие возможность появления фильтруемой из блока емкостей воды в уровне подготовки днища и ниже его на 50 см.

Проектом не предусмотрены особенности строительства в районах вечной мерзлоты, на макропористых и водонасыщенных грунтах, в условиях оползней, осипей, карстовых явлений и т.п.

3.2. Объемно-планировочные решения блоков емкостей.

В состав блоков емкостей входят:

первичные отстойники;

стабилизаторы;

аэротенки;

вторичные отстойники;

контактные резервуары.

В проекте разработано 4 блока емкостей:

для станции пропускной способностью 1,4 и $2,7 \text{ тыс.м}^3/\text{сутки}$. Вариант с первичным отстаиванием;

то же, вариант без первичного отстаивания;

для станций пропускной способностью 4,2 и 7,0 тыс. \cdot м³/сутки. Вариант с первичным отстаиванием;

то же, вариант без первичного отстаивания.

Размеры блоков в плане соответственно: 39x18; 30x18; 45x24; 33x24.

Глубина блоков для станций пропускной способностью 1,4 и 2,7 тыс. \cdot м³/сут., - 3,8I и 3,2I м.

Для станций пропускной способностью 4,2 и 7,0 тыс. \cdot м³/сут. - 5,II и 4,5I м.

Для получения длины сооружения больше разработанной, предусмотрены вставки для аэротенков, вторичных отстойников и аэробных стабилизаторов.

Переход от разработанной длины к требуемой производится путем добавления различного количества вставок, местоположение которых в плане сооружений см. на чертежах.

Максимальная длина между деформационными швами не должна превышать 48,0 м.

3.3. Конструктивные решения.

Днище - плоское, толщиной 140 мм из монолитного железобетона для аэротенков, стабилизаторов и контактных резервуаров и бункерное для отстойников.

Армируется сварными сетками и каркасами.

Стены из сборных железобетонных панелей по серии 3.900-3, вып.3, заделываемых в паз днища.

Наружные углы стен - монолитные железобетонные.

Сборные лотки - из железобетонных элементов по серии 3.900-3, вып.8, устанавливаются на металлические кронштейны.

Подводящие лотки, расположенные за пределом блока емкостей, – так же из элементов по серии 3.900-3, устанавливаемые на опоры из бетонных блоков.

Участки лотков в месте расположения щитовых затворов – монолитные.

Проходные мостики – из сборных железобетонных плит по серии 3.006-2 с индивидуальным армированием, укладываемые на сборные железобетонные балки.

Стыки стеновых панелей – шпоночные, выполняются путем инъектирования зазора между панелями цементно-песчаным раствором.

Стыки стеновых панелей в местах пересечения стен – гибкие, в виде шпонки, заполняемой тиоколовым герметиком. Шпонка выполняется путем залива жидкого тиоколового герметика "Гидром-П" между двумя шнурами гернита, помещенными в зазор стыка. Шнуры гернита, играющие роль упругой прокладки для тиоколового герметика, закрепляются в зазоре стыка цементным раствором.

Применяемый герметик должен обеспечивать заполнение канала стыка без пустот и обладать необходимой деформативностью, прочностью и адгезией к бетону в условиях постоянного увлажнения в напряженном его состоянии.

Требования, предъявляемые к качеству герметика, приведены в серии 3.900-3, выпуск I.

Бетонная подготовка и технологическая набетонка выполняются из бетона М-50.

Для торкрет штукатурки применяется цементно-песчаный раствор состава I : 2.

Лестницы и ограждения – металлические.

Рабочая арматура Ø 10 мм и более принята по ГОСТ 5.1459-72^X класса А-Ш из стали марки 35 ГС или 25I2C с расчетным сопротивлением 3600 кг/см² и ГОСТ 5781-75 класса А-П из стали марки Вст5СП2 с расчетным сопротивлением 2700 кг/см².

Распределительная арматура - по ГОСТ 5781-75 класса А-І из стали марки ВстЗпс2.
 Материалы для железобетонных конструкций стен, днища и лотков в зависимости от расчетной температуры наружного воздуха в зимний период приняты из следующих марок бетона (см. таблицу 3).

Таблица 3

| <u>Расчетная температура наружного воздуха</u> | <u>Наименование конструкций</u> | <u>Проектная марка бетона в возрасте 28 дней</u> | | |
|--|-------------------------------------|---|---|--|
| | | <u>по прочности на сжатие кг/см²</u> | <u>по морозо- стойкости Мрз</u> | <u>по водонепро- ницаемости ГОСТ 4800-59</u> |
| <u>- 20°С</u> | Стены | 200 | Мрз 100 | B4 |
| | Днище | 200 | Мрз 50 | B4 |
| | Лотки | 200 | Мрз 150 | B4 |
| <u>- 30°С</u> | Стены | 200 | Мрз 150 | B4 |
| | Днище | 200 | Мрз 50 | B4 |
| | Лотки | 200 | Мрз 200 | B4 |
| <u>- 40°С</u> | Стены | 200 | Мрз 150 | B4 |
| | Днище | 200 | Мрз 50 | B4 |
| | Лотки | 200 | Мрз 200 | B4 |

Требования к бетону по прочности, морозостойкости, водонепроницаемости и виду цемента для его приготовления уточняется при привязке проекта по серии 3.900-3, выпуск I; СНиП П-31-74 "Водоснабжение. Наружные сети и сооружения" п. I3.22; СНиП П-21-75 "Бетонные и железобетонные конструкции" табл. 8 в зависимости от расчетной зимней температуры наружного воздуха.

Цементно-песчаный раствор для замоноличивания стыков шпоночного типа изготавливается в соответствии с "Рекомендациями по замоноличиванию цементно-песчаным раствором стыков шпоночного типа в сборных железобетонных емкостных сооружениях", приведенных в серии 3.900-3, вып. 2.

Заделка стеновых панелей в паз производится плотным бетоном марки "300" на щебне мелкой фракции и напрягающем цементе.

Бетонная смесь для заделки стеновых панелей должна приготавляться в соответствии с "Рекомендациями по замоноличиванию вертикальных и горизонтальных стыков емкостей бетоном (раствором) на напрягающем цементе" (НИИЖБ, 1968г.).

В качестве компенсаторов для деформационных швов приняты прокладки резиновые для гидроизоляционных шпонок ТУ 38-105831-75, выпускаемые Свердловским заводом РТИ Министерства нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности СССР.

3.4. Отделка и мероприятия по защите от коррозии.

Днище и монолитные участки стен со стороны воды торкретируются на 25 мм с последующей затиркой цементным раствором.

Со стороны земли монолитные участки стен затираются цементно-песчаным раствором.

Все металлоконструкции, соприкасающиеся с водой, окрашиваются лаком ХВ-784 по ГОСТ 7313-75^Х за 3 раза по огрунтовке ХС-010 за 2 раза.

Все закладные детали оцинковываются. Наруженное сваркой цинковое покрытие восстанавливается методом металлизации. Все прочие металлические конструкции окрашиваются масляной краской по ГОСТ 8292-75 за 2 раза по огрунтовке.

3.5. Расчетные положения.

Панели блока емкостей, работающие в вертикальном направлении как консольные плиты, рассчитаны на нагрузки от гидростатического давления воды и бокового давления грунта при различной их комбинации с учетом вертикальной нагрузки от лотков и мостиков.

Днище рассчитано как балка на упругом основании переменного сечения, на счетно-вычислительной машине Минск-І по программе "АРБУС-І" на сосредоточенные усилия, передающиеся через заделку стеновых панелей в пазы днища и равномерно-распределенную нагрузку от воды.

Расчет произведен при модуле деформации $E = 150 \text{ кгс}/\text{см}^2$.

3.6. Соображения по производству работ.

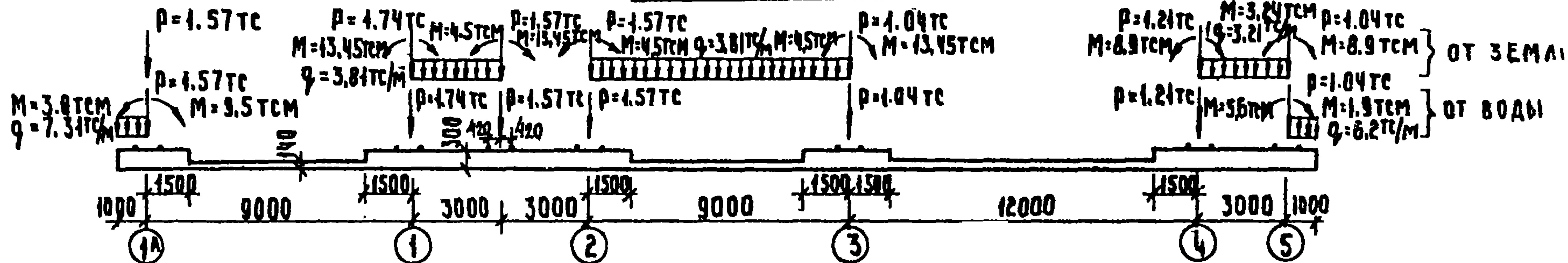
Проект разработан для условий производства работ в летнее время.

При производстве работ в зимнее время в проект должны быть внесены корректизы, соответствующие требованиям производства работ в зимних условиях, согласно действующим нормам и правилам.

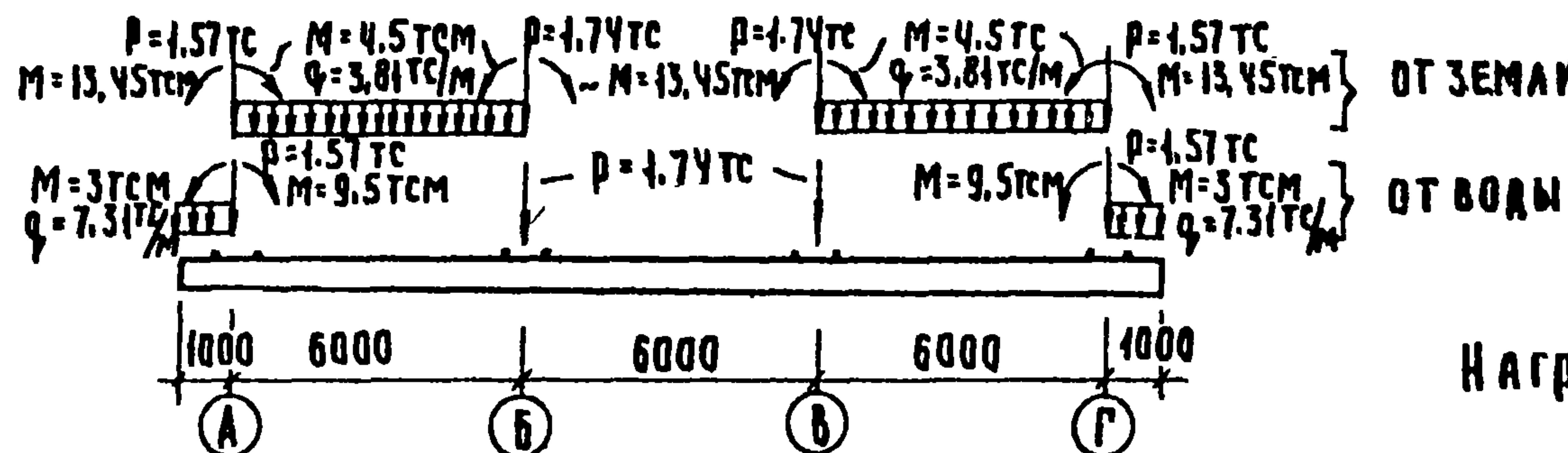
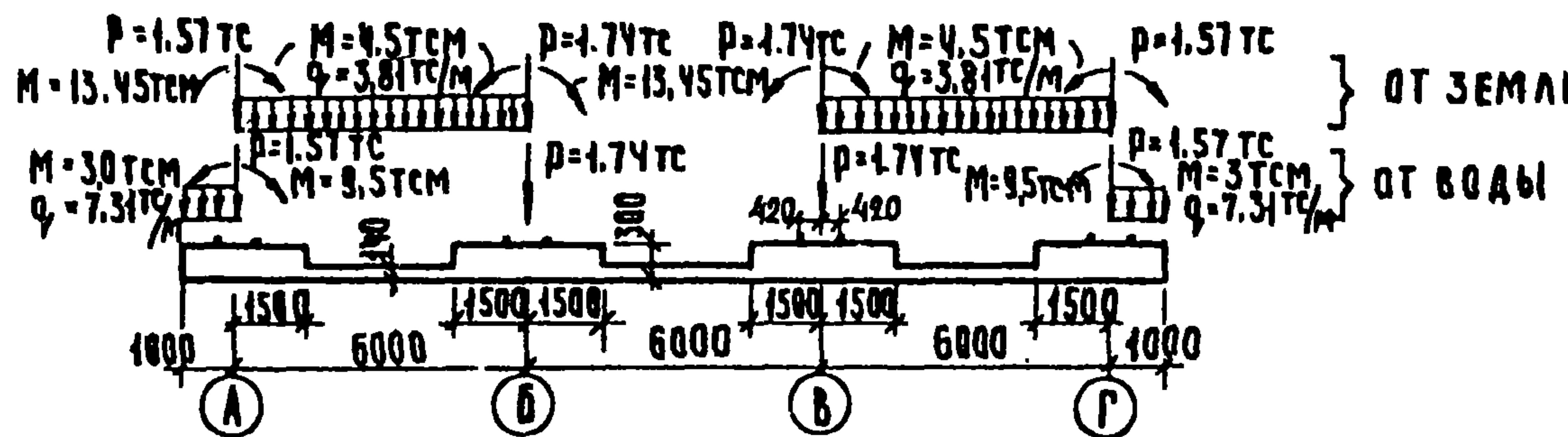
Земляные работы должны выполняться с соблюдением требований СНиП III-8-76 и других глав СНиПа. Способы разработки котлована и планировка дна должны исключать нарушение естественной структуры грунта основания.

РАСЧЕТНЫЕ СХЕМЫ ДНИЩА БЛОКА ЕМКОСТЕЙ ПРОИЗВОДАТЕЛЬНОСТЬЮ 1.4 И 2.7 ТЫС. М³/СУТКИ

В ОСЯХ 1 А ÷ 5



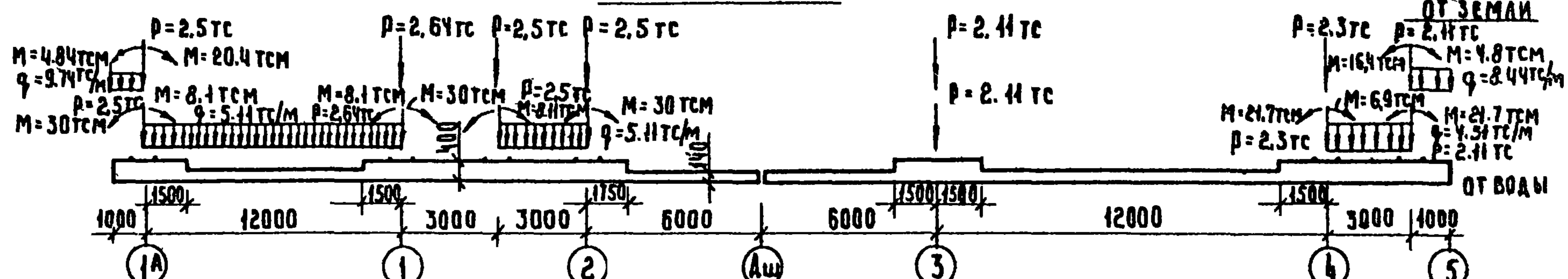
В оссях А ÷ Г



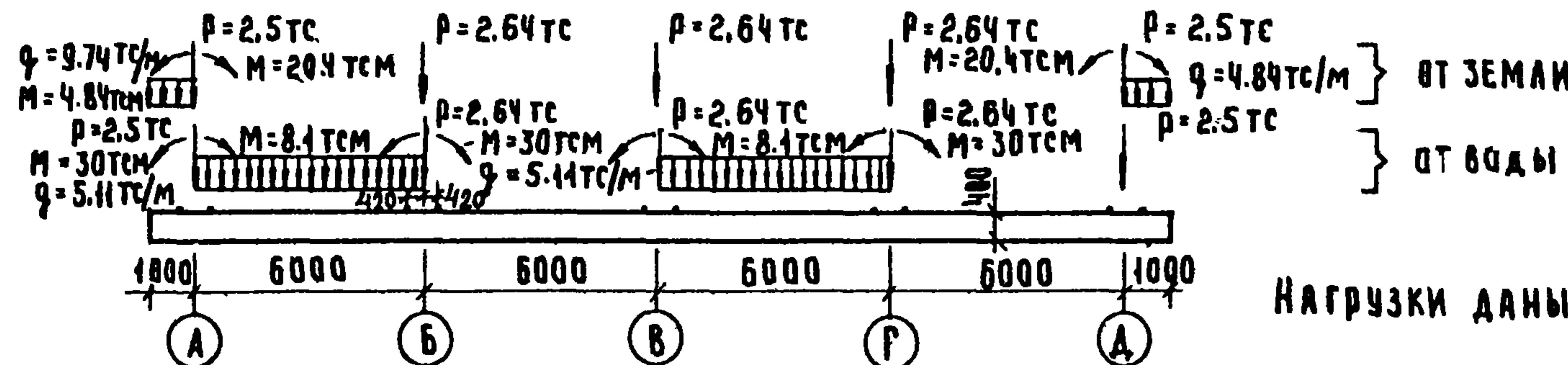
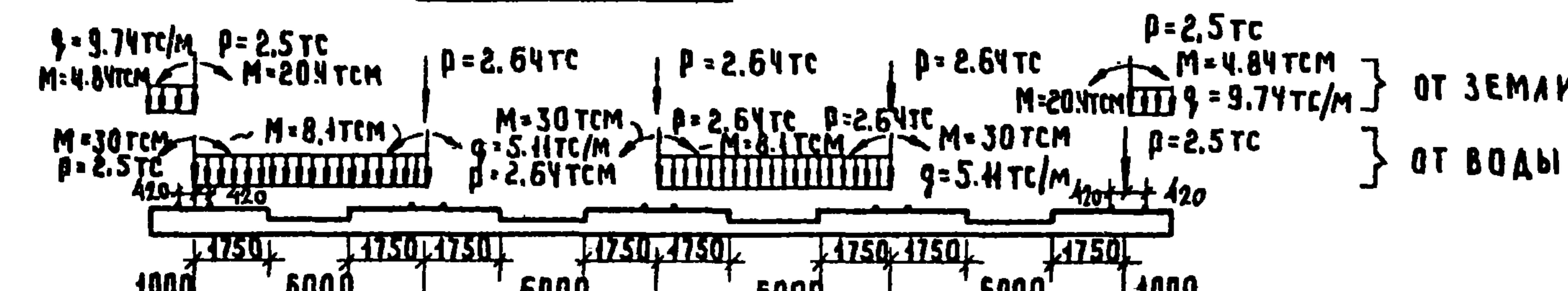
Нагрузки даны на погонный метр

РАСЧЕТНЫЕ СХЕМЫ АНИЩА БЛОКА ЕМКОСТЕЙ ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТЬЮ 4.2 И 70 М³/СУТКИ

В ОСЯХ 1А-5



В оссях А - А



Нагрузки даны на погонный метр

Обсыпка стенок сооружения должна производиться слоями по 25-30 см равномерно по периметру. Откосы и горизонтальные поверхности обсыпки планируются с покрытием насыпи слоем растительного грунта.

Арматурные и бетонные работы должны производиться с соблюдением требований СНиП III-15-76.

Перед бетонированием днища установленная опалубка и арматура должны быть приняты по акту, в котором подтверждается их соответствие проекту; к акту прикладываются сертификаты на арматурную сталь и сетки.

Днище бетонируется непрерывно параллельными полосами без образования швов.

Ширина полос принимается с учетом возможного темпа бетонирования и необходимости сопряжения вновь уложенного бетона с ранее уложенным до начала схватывания ранее уложенного бетона.

Уложенная в днище бетонная смесь уплотняется вибраторами, поверхность выравнивается вибробруском, для чего при бетонировании применяются переносные маячные рейки.

Приемка работ по устройству днища оформляется актом, где должны быть отмечены:

прочность и плотность бетона;

соответствие размеров и отметок днища проектным данным;

наличие и правильность установки закладных деталей;

отсутствие в днище выбоин, обнажений арматуры, трещин и т. д.

Отклонение размеров днища от проектных не должны превышать:

в отметках поверхностей на всю плоскость ± 20 мм.;

в отметках поверхностей на 1 м плоскости в любом направлении ± 5 мм.;

в размерах поперечного сечения днища + 5 мм;

в отметках поверхностей, служащих опорами для сборных железобетонных элементов и монолитных участков стен ± 4 мм.

Монтаж панелей и замоноличивание стыков.

К монтажу сборных железобетонных панелей разрешается приступить при достижении бетоном днища 70% проектной прочности.

Непосредственно перед установкой панелей пазы днища очищаются и обрабатываются пескоструйным аппаратом, промываются водой под напором и на дно паза наносится слой выравнивающего цементно-песчаного раствора до проектной отметки.

Монтаж панелей производится с геодезическим контролем.

Выпуски арматуры стеновых панелей свариваются между собой с помощью накладок с контролем качества сварного шва. Замоноличивание стыков между стеновыми панелями осуществляется цементно-песчанным раствором механизированным способом с подачей раствора снизу под давлением. До замоноличивания стыков, не ранее, чем за двое суток, стыкуемые поверхности стеновых панелей очищаются, обрабатываются пескоструйным аппаратом и непосредственно перед бетонированием промываются струей воды под напором.

Подробно о замоноличивании стыков шпоночного типа см. "Рекомендации по замоноличиванию цементно-песчанным раствором стыков шпоночного типа в сборных железобетонных водосодержащих емкостях" (ЦНИИПромзданий, 1967г.).

Приемка законченных монтажных работ, а также промежуточные приемки производятся в соответствии со СНиП Ш-16-79.

Допустимые отклонения при монтаже устанавливаются в соответствии со СНиП Ш-16-79 и ГОСТ 21778-76, 21779-76 и не должны превышать следующих величин:

несовмещаемость установочных осей ± 2 мм.

отклонение от плоскости по длине ± 20 мм

зазор между опорной плоскостью элемента и плоскостью днища + 10 мм

отклонение от вертикали плоскостей панелей стен в верхнем сечении ± 4 мм.

Бетонирование монолитных участков.

После установки панелей, устройства стыковых соединений и заделки панелей в пазах днища производится бетонирование монолитных участков.

Инвентарная опалубка при бетонировании устанавливается с внутренней стороны стены на всю высоту, а с наружной стороны – на высоту яруса бетонирования, с наращиванием по мере бетонирования.

Крепление опалубки производится к выпускам арматуры стеновых панелей. Стержни, крепящие опалубку, должны располагаться на разных отметках и не должны пересекать стык насквозь.

Бетонирование стен производится поярусно с тщательным виброрированием. Бетонная смесь должна приготавляться на тех же цементах и из тех же материалов, что и основные конструкции /стеновые панели, лотки/.

Уложенный бетон должен твердеть в нормальных температурно-влажностных условиях.

Допустимые отклонения при сооружении монолитных участков стен устанавливаются такие же, как и при монтаже панелей.

Гидравлическое испытание производится на прочность и водонепроницаемость до засыпки котлована при положительной температуре наружного воздуха, путем заполнения сооружения водой до расчетного горизонта и определения суточной утечки. Испытание допускается производить при достижении бетоном проектной прочности и не ранее 5 суток после заполнения водой.

Сооружение признается выдержавшим испытание, если убыль воды за сутки не превышает 3 л на $1m^2$ смоченной поверхности стен и днища; через стыки не наблюдается выхода струек воды, а также не установлено увлажнение грунта в основании.

Все работы по испытанию производятся в соответствии со СНиП III-30-74.

4. УКАЗАНИЯ ПО ПРИВЯЗКЕ.

4.1. Технологическая часть.

В соответствии от требуемой пропускной способности станций биологической очистки сточных вод и нормы водоотведения необходимо произвести расчет сооружений блока емкостей в соответствии с указаниями, приведенными в ТП.902-03-13 альбом I "Типовые проектные решения станций биологической очистки сточных вод пропускной способностью 1,4 ; 2,7; 4,2; 7,0 тыс. \cdot м³/сутки".

По расчетным данным, в зависимости от требуемого состава и объемов сооружений, за счет применения вставок подбирается требуемый блок емкостей и его оборудование.

4.2. Строительная часть.

При привязке типового проекта к конкретным климатическим и инженерно-геологическим условиям площадки необходимо:

произвести контрольную проверку прочности ограждающих конструкций на измененные физико-механические свойства грунтов (высоту засыпки, объемный вес γ_0 , угол внутреннего трения φ) по расчетным схемам, приведенным в настоящей записке;

произвести пересчет днища как балки на упругом основании с применением модуля деформации E , определенного для конкретных физико-механических свойств грунта основания;

в зависимости от климатического района строительства установить марку бетона по прочности, водонепроницаемости, морозостойкости по таблице 3 настоящей записи, а также арматуру и вид цемента, рекомендуемых для бетона конструкций;

при строительстве в слабо фильтрующих грунтах для отвода верховодки и фильтруемой из сооружения воды, под днищем запроектировать пластовый дренаж, связываемый по периметру сооружения с дренажной сетью.

При разработке проекта дренажа особое внимание следует обратить на предотвращение возможности выноса частиц грунта подстилающих слоев, а также на мероприятия, обеспечивающие бесперебойную работу дренажа в период строительства и эксплуатации сооружения.