

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ РЕСПУБЛИКИ БЕЛАРУСЬ
Белорусский национальный технический университет

Кафедра «Гидротехническое и энергетическое строительство»

П. М. Богославчик

ПОДПОРНЫЙ ГИДРОУЗЕЛ

Пособие по выполнению курсового проекта
по дисциплине «Гидрология и гидротехнические сооружения»
для студентов специальности 1-70 04 03 «Водоснабжение,
водоотведение и охрана водных ресурсов»

Издание 2-е

*Рекомендовано учебно-методическим объединением по образованию
в области строительства и архитектуры*

Минск
БНТУ
2016

УДК 627.8(075.8)
ББК 38.77я7
Б74

Рецензенты:

зав. кафедрой гидравлики и гидравлических машин
Белорусского государственного аграрного технического университета,
канд. техн. наук, доцент *А. М. Кравцов*;
начальник отдела гидротехники и водоподготовки ИООО
«Зарубежэнергопроект-Минск» *А. В. Антосюк*

Богославчик, П. М.

Б74 Подпорный гидроузел : пособие по выполнению курсового проекта по дисциплине «Гидрология и гидротехнические сооружения» для студентов специальности 1-70 04 03 «Водоснабжение, водоотведение и охрана водных ресурсов» / П. М. Богославчик. – Изд. 2-е. – Минск : БНТУ, 2016. – 73 с.
ISBN 978-985-550-466-6.

В пособии изложены основные принципы проектирования подпорного гидроузла, состоящего из грунтовой плотины и паводкового водосброса. Даны подробные рекомендации по проектированию и расчетам грунтовых плотин, бетонной водосливной плотины, башенного водосброса, береговых водосбросов с быстротоком, многоступенчатым и консольным перепадами.

Первое издание выпущено в 2001 г.

УДК 627.8(075.8)
ББК 38.77я7

ISBN 978-985-550-466-6

© Богославчик П. М., 2016
© Белорусский национальный
технический университет, 2016

Содержание

Введение.....	4
1. СОДЕРЖАНИЕ ПРОЕКТА	5
2. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ ГРУНТОВОЙ ПЛОТИНЫ	6
2.1. Выбор типа плотины и определение физико-механических характеристик грунтов.....	6
2.2. Конструирование поперечного профиля и элементов плотины	7
2.3. Фильтрационные расчеты.....	23
2.4. Расчеты устойчивости откосов	24
3. КОМПОНОВКА ГИДРОУЗЛА	29
4. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ ВОДОСБРОСА	29
4.1. Русловая водосливная плотина	29
4.1.1. Порядок проектирования.....	29
4.1.2. Определение размеров водосливных отверстий	30
4.1.3. Расчет сопряжения бьефов	34
4.1.4. Проектирование профиля водосливной плотины	37
4.1.5. Проектирование подземного контура	42
4.1.6. Фильтрационный расчет подземного контура бетонной плотины	43
4.1.7. Статический расчет бетонной плотины	46
4.2. Береговые открытые водосбросы	53
4.2.1. Быстроток.....	55
4.2.2. Консольный перепад.....	62
4.2.3. Многоступенчатый перепад.....	65
4.3. Башенные водосбросы	68
Список литературы.....	72

Введение

Водохозяйственная система, предназначенная для водоснабжения объектов различного назначения, представляет собой комплекс гидротехнических сооружений, для проектирования, строительства и эксплуатации которой специалист должен знать ее конструкцию и владеть методами расчетов. Дисциплина «Гидрология и гидротехнические сооружения» должна научить будущих специалистов ставить и решать задачи, возникающие при проектировании, строительстве и эксплуатации гидротехнических сооружений.

Курсовой проект «Подпорный гидроузел» представляет собой часть данной дисциплины. Его задачей является составление и расчетное обоснование проекта подпорного гидроузла, состоящего из грунтовой плотины и паводкового водосброса, в соответствии с действующей нормативной литературой. Работа над проектом должна закрепить знания, получаемые студентом при изучении соответствующих разделов курса, а также способствовать приобретению навыков проектирования гидротехнических сооружений.

1. СОДЕРЖАНИЕ ПРОЕКТА

В результате разработки проекта должны быть представлены чертежи и пояснительная записка. На чертежах показываются:

- 1) план гидроузла с размещением земляной плотины и водосброса (масштаб 1 : 2000 или 1 : 5000);
- 2) проект земляной плотины в составе:
 - продольного профиля по оси плотины (масштабы: вертикальный 1 : 100–1 : 200, горизонтальный 1 : 1000–1 : 2000);
 - поперечного профиля плотины по максимальному сечению (масштаб 1 : 200–1 : 400);
- 3) проект водосбросного сооружения в составе:
 - продольного профиля по оси водосбросного сооружения (масштаб 1 : 200–1 : 400);
 - плана водосбросного сооружения (масштаб, соответствующий масштабу продольного профиля).

Примечание. Указанные масштабы ориентировочные. При выполнении проекта могут быть выбраны более удобные.

Пояснительная записка должна включать в себя:

- 1) компоновку сооружений гидроузла;
- 2) конструирование поперечного профиля и элементов грунтовой плотины;
- 3) фильтрационные расчеты грунтовой плотины;
- 4) расчет устойчивости низового откоса грунтовой плотины;
- 5) гидравлические расчеты водосбросного сооружения;
- 6) фильтрационный расчет подземного контура бетонной плотины;
- 7) статический расчет бетонной плотины.

Примечание. Студенты, у которых по заданию водосброс башенный или береговой (с быстротоком, с многоступенчатый или с консольным перепадом), пп. 6–7 пояснительной записки не выполняют. Студенты, у которых по заданию водосброс – водосливная плотина, не выполняют пп. 3–4 пояснительной записки.

Расчеты и конструктивные решения, представленные в пояснительной записке, должны быть подкреплены соответствующими

расчетными схемами. Перечень обязательных чертежей и расчетных схем:

- 1) поперечный профиль грунтовой плотины по максимальному сечению;
- 2) расчетная схема к фильтрационному расчету грунтовой плотины;
- 3) расчетная схема к расчету устойчивости низового откоса грунтовой плотины;
- 4) расчетные схемы к гидравлическому расчету водосброса;
- 5) расчетная схема к фильтрационному расчету подземного контура бетонной плотины;
- 6) расчетная схема к статическому расчету бетонной плотины.

2. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ ГРУНТОВОЙ ПЛОТИНЫ

2.1. Выбор типа плотины и определение физико-механических характеристик грунтов

Выбор типа и конструкции плотины является основной задачей проектирования, которая решается на основании технико-экономического сопоставления различных вариантов, исходя из топографических, инженерно-геологических, гидрологических и климатических условий и, прежде всего, наличия грунтовых строительных материалов в близлежащих карьерах и максимального использования материалов из полезных выемок. Тип плотины в задании по курсовому проекту, как правило, задан. Заданы также грунты основания. Поэтому в первую очередь следует подробно изучить особенности заданного типа плотины, выбрать грунты для тела плотины и противофильтрационных устройств и определить их физико-механические характеристики.

Земляные насыпные плотины можно возводить из всех грунтов, кроме грунтов, содержащих растворимые включения хлоридных солей более 5 % по массе, а также не полностью разложившиеся органические вещества более 5 % по массе. Для строительства однородных плотин на водонепроницаемом основании чаще всего используются суглинки и супеси, а также мелкозернистые пески, обладающие достаточной водонепроницаемостью и фильтрационной прочностью.

Песчаные и гравийно-галечниковые грунты применяются для устройства тела (верховой и низовой призм) всех типов земляных плотин. Противофильтрационные элементы плотины (ядра, экраны, понуры) устраиваются из маловодопроницаемых чаще всего глинистых грунтов с коэффициентом фильтрации менее 10^{-4} м/с.

Физико-механические характеристики грунтов можно определить по табл. 2.1.

Таблица 2.1

**Осредненные значения
физико-механических характеристик грунтов**

Грунт	Плотность частиц грунта, т/м ³	Пористость <i>n</i>	Удельное сцепление <i>c</i> , кПа		Угол внутреннего трения грунта φ , °		Коэффициент фильтрации <i>k_ф</i> , м/с
			естественной влажности	насыщенного водой	естественной влажности	насыщенного водой	
Глина	2,71–2,76	0,35–0,50	57–32	35–20	18–11	16–12	10^{-9}
Суглинок	2,69–2,73	0,35–0,45	39–15	30–15	24–17	20–15	10^{-9} – 10^{-7}
Супесь	2,69–2,73	0,30–0,45	15–8	5–3	30–27	23–20	10^{-8} – 10^{-5}
Песок: пылеватый	2,70	0,38–0,44	8–6	6–2	36–26	30–24	10^{-7} – 10^{-5}
мелкий	2,66	0,38–0,43	6–2	4–2	38–28	32–27	10^{-6} – 10^{-4}
средний	2,66	0,35–0,41	3–1	2–1	40–35	37–34	10^{-5} – 10^{-4}
Крупный и гравелистый	2,65	0,35–0,41	2–1	1	43–38	38–35	10^{-4} – 10^{-3}

**2.2. Конструирование поперечного профиля
и элементов плотины**

Конструкция поперечного профиля однородной грунтовой плотины представлена на рис. 2.1. Основной задачей проектирования поперечного профиля плотины является определение отметки гребня плотины и его ширины, а также назначение коэффициентов заложения и очертания откосов плотины.

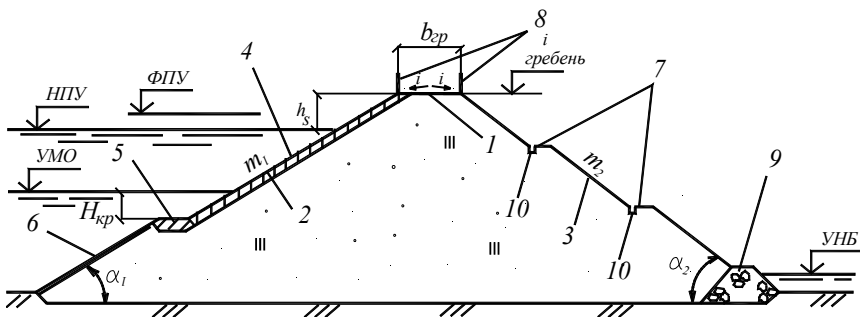


Рис. 2.1. Поперечный профиль грунтовой плотины:

1 – гребень плотины; 2 – верховой откос; 3 – низовой откос; 4 – основное крепление верхового откоса; 5 – упор для основного крепления; 6 – облегченное крепление верхового откоса; 7 – бермы; 8 – надолбы; 9 – дренажная призма; 10 – кюветы или лотки

Порядок проектирования поперечного профиля:

- 1) назначается ширина плотины по гребню;
- 2) по предварительно назначенной высоте плотины задаются коэффициенты заложений откосов плотины;
- 3) назначаются типы креплений откосов. Для верхового откоса это, как правило, железобетонные плиты или каменная наброска;
- 4) определяется возвышение гребня плотины над уровнем верхнего бьефа h_s и отметка гребня плотины;
- 5) назначаются размеры противодиффузионных и дренажных устройств.

Ниже приведены рекомендации по выполнению пунктов 1–5.

Гребень плотины обычно используется для устройства автомобильных или железных дорог, размеры которых назначают, руководствуясь требованиями соответствующих нормативных документов [8]. Основные параметры гребня плотины при устройстве на нем автомобильной дороги приведены в табл. 2.2.

При устройстве по гребню железной дороги ширина его должна быть не менее 13–15,5 м. Если проезд по гребню плотины не предусматривается, его минимальная ширина должна быть 4,5 м. В месте сопряжения земляной плотины с водосбросным сооружением гребень плотины уширяется с целью размещения на нем монтажной площадки (для проведения ремонтных и монтажных работ по за-

творам) и затворохранилища. Длина монтажной площадки назначается равной $1,5-2,5 b$, где b – ширина водосбросного отверстия (см. ниже). Для отвода поверхностных вод гребню плотины придается односторонний или двусторонний поперечный уклон (см. рис. 2.1), а на обочинах устраиваются ливнестоки.

Таблица 2.2

Основные параметры поперечного профиля дорожного полотна, м

Наименование параметра поперечного профиля	Значение параметра поперечного профиля для категорий дорог					
	I-а	I-б, I-в	II	III	IV	V
1. Число полос движения	4; 6	4; 6	2	2	2	2
2. Ширина полосы движения	3,75	3,5	3,5	3,5	3	2,75
3. Ширина проезжей части	$7,5 \times 2$ $11,25 \times 2$	$7,5 \times 2$ $11,25 \times 2$	7	7	6	5,5
4. Ширина обочины, в том числе:	3,75	3	3	2,5	2	1,25
укрепленной полосы	–	0,5	0,75	0,5	0,5	–
остановочной полосы	2,5	2,5	–	–	–	–
5. Наименьшая ширина разделительной полосы, в том числе:	$2 + s$	$2 + s$	–	–	–	–
укрепленной полосы	0,75	0,75	–	–	–	–
6. Ширина дорожного полотна	$24,5 + s$	$22 + s$	13	12	10	8

Примечание. s – ширина барьерного ограждения, устанавливаемого на разделительной полосе.

Покрытие проезжей части автодороги выбирается в зависимости от ее категории и укладывается на заготовку из гравийно-песчаного или щебеночного грунта. Если гребень плотины сложен из глинистых грунтов, то для его защиты от промерзания укладывается слой несвязного (песчаного) грунта, толщина которого, включая и покрытие гребня, должна быть не меньше глубины промерзания грунта в районе строительства.

По краям гребня устраивается ограждение в виде надолб (бетонные столбики размерами $1 \times 0,3 \times 0,3$ м с шагом 4 м и более). Со стороны верхнего бьефа может устраиваться сплошной волнозащитный парапет.

Коэффициенты заложения откосов плотины предварительно назначаются в зависимости от высоты плотины (табл. 2.3), в дальнейшем проверяются расчетами устойчивости (см. ниже) с учетом действующих на откосы сил и в случае необходимости уточняются. Высота плотины, необходимая для назначения коэффициентов заложения откосов, ориентировочно может быть определена как разность отметок ФПУ и дна реки плюс запас, равный 2–3 м. Отметка дна в данной работе может быть определена по графику зависимости уровня нижнего бьефа от расхода $Q = f(\text{УНБ})$ при $Q = 0$.

Таблица 2.3

Ориентировочные значения коэффициентов заложения откосов земляных насыпных плотин

Высота плотины, м	Коэффициенты заложений откосов	
	верхового m_1	низового m_2
< 5	2–2,5	1,5–1,75
5–10	2,25–2,75	1,75–2,25
10–15	2,5–3,0	2,0–2,5
15–50	3,0–4,0	2,5–4,0
> 50	4,0–5,0	4,0–4,5

Откосы земляных плотин могут иметь постоянные или переменные коэффициенты заложений, увеличивающиеся от гребня к подошве плотины, что позволяет запроектировать более экономичный профиль плотины. При переменных заложениях коэффициенты, приведенные в табл. 2.3, следует рассматривать как средние по высоте. На высоких и средних по высоте откосах плотин устраивают бермы (см. рис. 2.1). Устройство берм позволяет увеличить ширину плотины по основанию и удлинить пути фильтрации, а в случае необходимости – заглубить депрессионную кривую таким образом, чтобы она не попадала в зону откоса, подверженного промерзанию. Во всех

случаях устройство берм не должно вести к уполаживанию откоса по сравнению с расчетным значением. Ширина берм определяется их назначением и принимается не менее 3 м, если по ней предусмотрен проезд, и не менее 1–2 м, если проезд не предусмотрен. На внутренней стороне бермы устраивается кювет или лоток, служащий для сбора и отвода дождевых и талых вод. Расстояние между соседними бермами по высоте плотины принимается равным 10–15 м.

На верховом откосе устраивается одна берма на отметке нижней границы его основного крепления для создания необходимого упора. Определение отметки нижней границы основного крепления приведено ниже.

Крепления откосов. Откосы земляных плотин подвержены разрушающим воздействиям ветровых волн, течений воды, льда, атмосферных осадков и т. д. Для предотвращения их разрушения предусматриваются соответствующие виды креплений.

Наиболее распространенными видами креплений верхового откоса плотины являются:

1) каменная наброска из несортированного камня. Такое крепление обычно применяется на откосах с заложением $m \geq 2,5-3$ при расчетной высоте волны до 2,5–3 м;

2) железобетонные крепления из монолитных или сборных плит.

Крепление верхового откоса плотины подразделяется на основное (в зоне наиболее интенсивного волнового и ледового воздействия) и облегченное, располагаемое ниже основного крепления.

Верхней границей основного крепления, как правило, является гребень плотины. Нижняя граница основного крепления принимается на отметке, заглубленной на величину $H_{кр} = 2h_1 \%$ под минимальный уровень воды в водохранилище, которым является уровень мертвого объема (см. рис. 2.1). Нижняя граница облегченного крепления принимается на отметке, на которой донные волновые скорости не превышают размывающих скоростей для грунта откоса плотины. Ориентировочно нижнюю границу облегченного крепления можно принимать на отметке, заглубленной на величину $H_{кр}$ под нижнюю границу основного крепления. Подробнее с креплениями и их конструкциями можно ознакомиться в источниках [1, 2, 4, 6 и др.].

Часть низового откоса земляных плотин, подверженная воздействию льда и волн со стороны нижнего бьефа, крепится аналогично верховому. Остальная часть низового откоса защищается от разру-

шения атмосферными осадками либо посевом трав по слою растительного грунта толщиной 0,2–0,3 м, либо одерновкой, либо отсыпкой гравия или щебня толщиной 0,2 м.

Отметка гребня плотины назначается на основе расчета необходимого возвышения его над уровнем воды в верхнем бьефе. Расчеты должны выполняться для двух случаев стояния уровня воды в верхнем бьефе:

- 1) нормальный подпорный уровень (НПУ);
- 2) форсированный подпорный уровень (ФПУ).

Примечание. В курсовом проекте расчет отметки гребня достаточно выполнить для первого случая стояния уровня воды в верхнем бьефе – НПУ.

Возвышение гребня плотины h_s над расчетным случаем определяется по формуле

$$h_s = \Delta h_{\text{set}} + h_{\text{run } 1\%} + a, \quad (2.1)$$

где Δh_{set} – ветровой нагон воды в верхнем бьефе;

$h_{\text{run } 1\%}$ – высота наката на откос волн обеспеченностью 1 %, м;

a – запас возвышения гребня плотины, принимаемый не менее, чем 0,5 м.

Величина ветрового нагона воды определяется по формуле

$$\Delta h_{\text{set}} = k_{\omega} \frac{V_{\omega}^2 L}{g(d + 0,5 \Delta h_{\text{set}})} \cos \alpha_{\omega},$$

где k_{ω} – коэффициент, зависящий от скорости ветра и определяемый по табл. 2.4;

V_{ω} – расчетная скорость ветра на высоте 10 м над поверхностью водоема, м/с;

L – длина разгона волны, м;

$g = 9,81 \text{ м/с}^2$;

d – глубина воды в верхнем бьефе при расчетном уровне, м;

α_{ω} – угол между продольной осью водоема и направлением ветра, градус.

Таблица 2.4

Значения коэффициента k_{ω}

V_{ω} , м/с	20	30	40	50
k_{ω}	$2,1 \cdot 10^{-6}$	$3 \cdot 10^{-6}$	$3,9 \cdot 10^{-6}$	$4,8 \cdot 10^{-6}$

Расчетная скорость ветра на высоте 10 м над поверхностью водоема определяется по формуле [10]

$$V_{\omega} = k_{fl} k_l V_l,$$

где k_{fl} – коэффициент пересчета данных по скорости ветра, измеренной по флюгеру. k_{fl} определяется по зависимости

$$k_{fl} = 0,675 + \frac{4,5}{V_l},$$

принимается не более единицы;

k_l – коэффициент приведения скорости ветра к условиям водной поверхности для водоемов протяженностью до 20 км, принимается равным единице;

V_l – скорость ветра, соответствующей обеспеченности, на высоте 10 м над поверхностью земли.

Высота наката фронтально подходящих волн, обеспеченностью 1 % при глубине воды перед сооружением $d > 2h_1$ % на откос плотины, определяется по формуле

$$h_{run1\%} = k_r k_p k_{sp} k_{run} h_1 \%,$$

где k_r и k_p – коэффициенты шероховатости и проницаемости откоса, принимаются по табл. 2.5;

k_{sp} – коэффициент, значение которого зависит от величины коэффициента заложения откоса и скорости ветра, принимается по табл. 2.6;

k_{run} – коэффициент, зависящий от коэффициента заложения откоса и от параметров расчетной волны, принимается по графику, изображенному на рис. 2.2;

h_1 % – высота волны однопроцентной обеспеченности (см. ниже).

Таблица 2.5

Значения коэффициентов K_r и K_p

Конструкция крепления откоса	Относительная шероховатость $r / h_1 \%$	K_r	K_p
Бетонные (железобетонные) плиты Гравийно-галечниковое, каменное или крепление бетонными (железобетонными) блоками	–	1,0	0,90
	Менее 0,002	1,0	0,90
	0,005–0,01	0,95	0,85
	0,02	0,90	0,80
	0,05	0,80	0,70
	0,1	0,75	0,60
	Более 0,2	0,70	0,50

Примечание. Размер шероховатости r (м) следует принимать равным среднему диаметру зерен материала крепления откоса или среднему размеру бетонных блоков.

Таблица 2.6

Значения коэффициента K_{sp}

Заложение верхового откоса плотины m_1		1–2	3–5	Более 5
Коэффициент K_{sp} при скорости ветра V_{ω} , м/с	≥ 20	1,4	1,5	1,6
	10	1,1	1,1	1,2
	≤ 5	1,0	0,8	0,6

При подходе фронта волны к сооружению под углом α_{ω} со стороны открытой акватории величину наката волн на откос следует уменьшать умножением на коэффициент K_{α} , принимаемый по табл. 2.7.

Таблица 2.7

Значения коэффициента K_{α}

Значение угла α_{ω} , градус	0	10	20	30	40	50	60
K_{α}	1,0	0,98	0,96	0,92	0,87	0,82	0,76

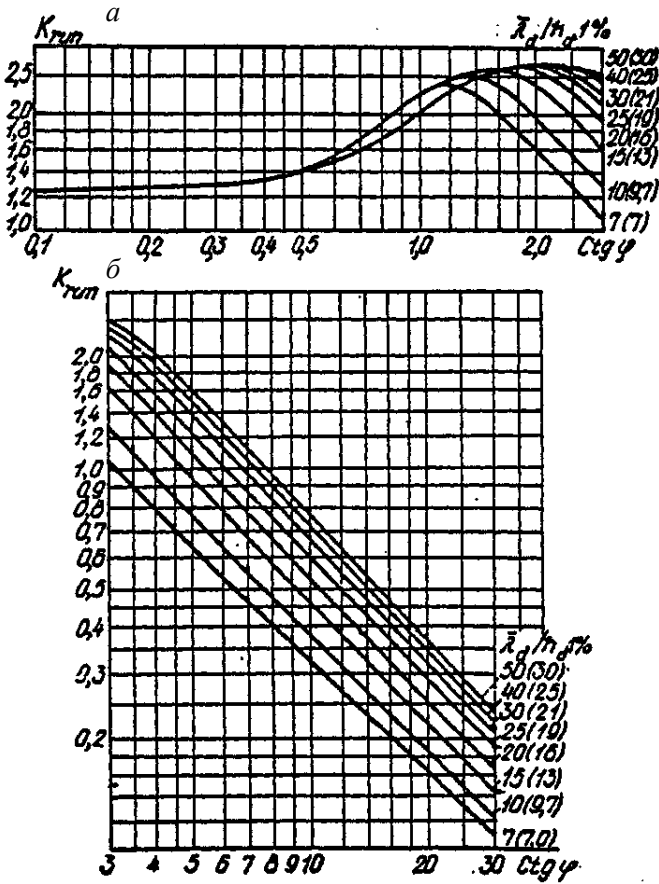


Рис. 2.2. График значений коэффициента k_{run} :

$\bar{\lambda}$ – средняя длина волны, м; $h_1\%$ – высота волны однопроцентной обеспеченности, м;
 φ – угол наклона верхового откоса к горизонту, градус

Примечание. При глубине воды перед плотиной $d < 2 h_1\%$ коэффициент k_{run} необходимо определять по рис. 2.2 для значений пологости волны, указанной в скобках.

Высота волны однопроцентной обеспеченности определяется по зависимости

$$h_1\% = \bar{h}k_1\%,$$

где k_1 % – коэффициент, определяемый по графику (рис. 2.3);

\bar{h} – средняя высота волны, определяемая для глубоководной зоны, которая чаще всего находится в верхнем бьефе земляных плотин, по верхней огибающей кривой графика (рис. 2.4) в зависимости от безразмерных величин $\frac{gt}{V_\omega}$ и $\frac{gL}{V_\omega^2}$. Здесь t – непрерывная про-

должительность действия ветра, при отсутствии сведений для водохранилищ и озер допускается принимать $t = 6$ ч (в формулы подставляется в секундах).

По этим двум значениям находятся два значения $\frac{g\bar{h}}{V_\omega^2}$ и $\frac{g\bar{T}}{V_\omega}$, из которых выбираются меньшие, и по ним определяются:

– средняя высота волны \bar{h} , м;

– средний период волны \bar{T} , с.

Средняя длина волны вычисляется по формуле

$$\bar{\lambda} = \frac{g\bar{T}^2}{2\pi}, \text{ м.}$$

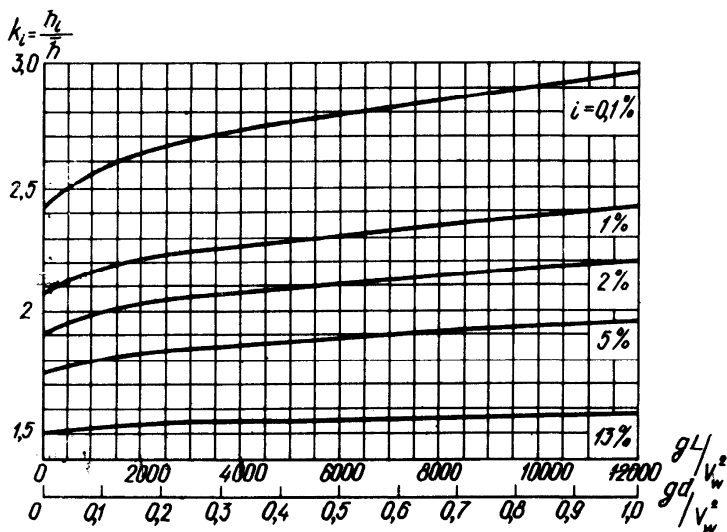


Рис. 2.3. Графики значений коэффициента k_i

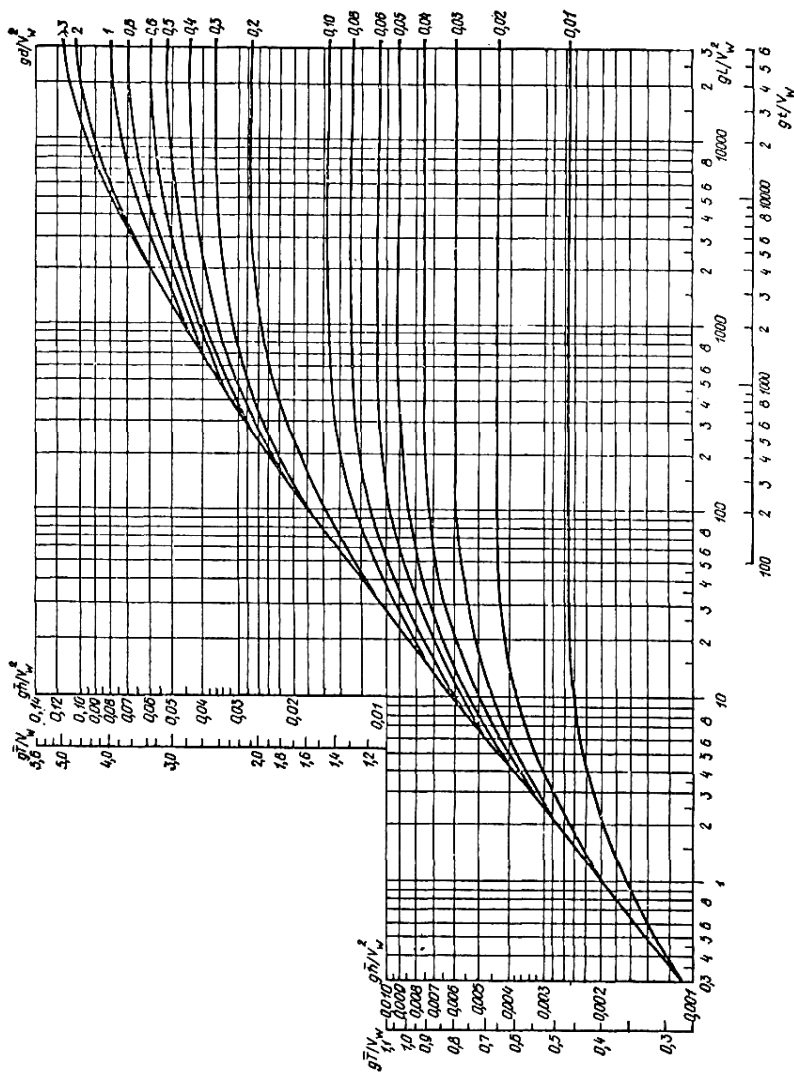


Рис. 2.4. Графики для определения элементов ветровых волн в глубоководной и мелководной зонах

Вычислив $\bar{\lambda}$, необходимо проверить, выполняется ли условие $d > 0,5\bar{\lambda}$, то есть действительно ли в данном случае имеет место глубоководная зона. Если условие не соблюдается и имеет место мелководная зона ($0,5\bar{\lambda} \geq d \geq d_{cr}$, где d_{cr} – критическая глубина воды, при которой происходит первое обрушение волны), параметры волны определяются согласно [10]. При устройстве на гребне плотины сплошного парапета, рассчитанного на воздействие волн (его высота обычно 1,2–1,5 м), возвышение его верха над расчетным уровнем верхнего бьефа определяется по формуле (2.1), а отметка гребня плотины в этом случае назначается наибольшей из следующих значений:

- отметка ФПУ;
- отметка НПУ + 0,3 м.

Противофильтрационные устройства. Противофильтрационные устройства выполняются из материалов значительно менее водопроницаемых, чем материал тела плотины. Это либо слабОВОдОпроницаемые грунты (глины, суглинки и др.) и их смеси, либо негрунтовые материалы (бетон, железобетон, асфальтобетон, полимерные пленки и т. д.). В земляных плотинах чаще всего применяются грунтовые противофильтрационные устройства в виде экранов, а при глубокоМ залегании водоупора – экранов в сочетании с понуром, и вертикальных ядер (рис. 2.5). Наклонные ядра применяются редко.

Толщина ядер и экранов принимается переменной, увеличивающейся сверху вниз. Минимальная толщина ядра или экрана поверху назначается в зависимости от используемых для их возведения машин и механизмов, но во всех случаях должна быть не менее 0,8 м (при использовании современных средств механизации обычно не менее 3 м). Толщина понизу назначается таким образом, чтобы градиенты фильтрационного потока были меньше их критических значений

$$J = \frac{H}{\delta_{я}^H} \leq \frac{1}{k_H} J_{кр}, \quad (2.2)$$

где J – действующий средний градиент напора в ядре или экране;

$\delta_{я}^H$ – толщина ядра (экрана) понизу;

H – напор на плотину;

k_n – коэффициент надежности, принимаемый в зависимости от класса плотины [1, табл. 1.1; 2, табл. 1.2 и др.];

$J_{кр}$ – критический средний градиент напора, принимаемый по табл. 2.8.

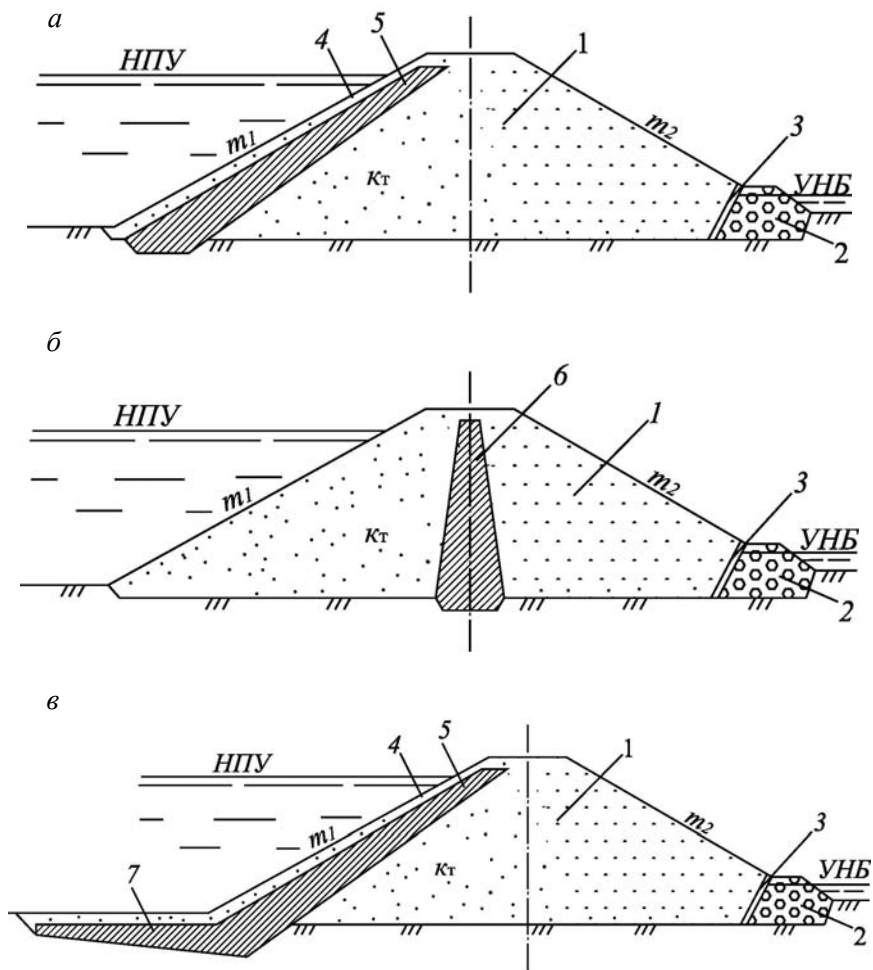


Рис. 2.5. Схемы грунтовых плотин:

а – с экраном; б – с ядром; в – с экраном и понуром;

1 – тело плотины; 2 – дренажная призма; 3 – обратный фильтр; 4 – защитный слой;

5 – экран; 6 – центральное ядро; 7 – понур

Значения критических градиентов напора

Грунт	Значение критических средних градиентов напора $J_{кр}$ для		
	понура	ядра и экрана	тела и призмы плотины
Глина, глинобетон	15	12	8–2
Суглинок	10	8	4–1,5
Супесь	3	2	2–1
Песок: средний	–	–	1
мелкий	–	–	0,75

Отметка гребня ядра и экрана должна быть не ниже отметки ФПУ. Сверху гребень ядра и экрана покрывается защитным слоем песка толщиной не менее глубины промерзания грунта в районе строительства плотины. Если тело плотины отсыпается из крупнозернистых грунтов (галька, гравий), то по границам с ядром и экраном с верховой и низовой стороны укладываются переходные слои по типу обратного фильтра. С верховой стороны экран покрывается защитным слоем. Заложение откосов экрана назначается из условия обеспечения устойчивости на сдвиг защитного слоя по экрану и экрана вместе с защитным слоем по грунту тела плотины. При этом угол наклона верхового откоса экрана к горизонту должен быть больше угла внутреннего трения грунта тела плотины. При наличии экрана заложение верхового откоса принимается, как правило, не менее 2,5–3.

При глубоком залегании водоупора в основании плотины экран может устраиваться с понуром. Как правило, понур выполняется из того же материала, что и экран. Длина понура назначается в соответствии с фильтрационными расчетами, чаще всего она равняется $L_n = (1-2)H$. Толщина понура определяется из условия (2.2), причем ее минимальное значение должно быть больше 0,5 м. Для обеспечения хорошего сопряжения понура с экраном его толщина увеличивается по направлению к экрану. Сверху понур пригружается защитным слоем из несвязного грунта толщиной не менее 1–2 м. Если понур укладывается на крупнозернистый грунт или сильно трещиноватую скалу, под ним устраивается обратный фильтр.

Дренажные устройства. Дренажные устройства в теле земляной плотины предназначены для сбора и организованного отвода в нижний бьеф фильтрационного потока, недопущения его выхода на незащищенный низовой откос плотины и в зону, подверженную промерзанию, а также для ускорения консолидации глинистых грунтов и уменьшения порового давления в теле плотины и основании.

Обычно дренаж состоит из двух частей: приемной, которая выполняется в виде обратного фильтра, и отводящей, выполняемой из камня, дренажных труб, пористого бетона и т. д. По длине плотины могут устраиваться дренажи различных конструкций. Наиболее распространенные конструкции дренажей тела земляных плотин приведены на рис. 2.6.

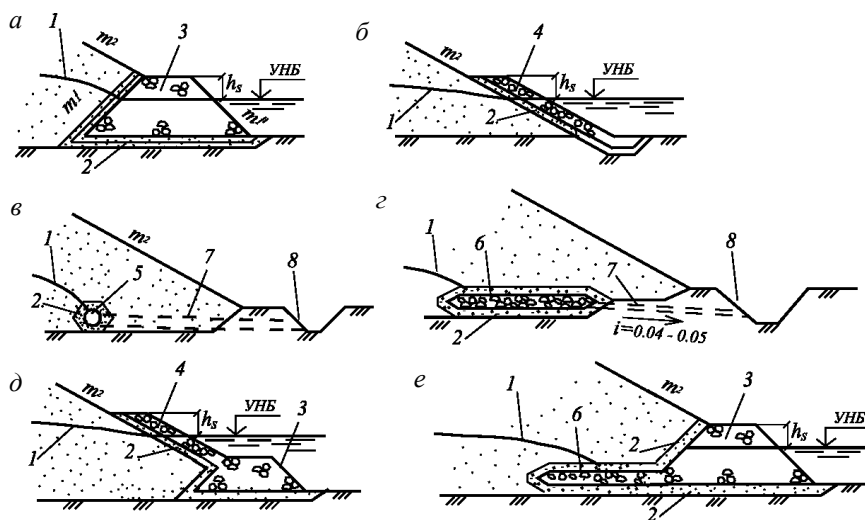


Рис. 2.6. Основные типы дренажей грунтовых плотин:

a – дренажный банкет; *б* – наклонный дренаж; *в* – трубчатый дренаж;

г – ленточный дренаж; *д, е* – комбинированные дренажи.

1 – кривая депрессии; 2 – обратный фильтр; 3 – дренажная призма; 4 – каменная наброска наклонного дренажа; 5 – труба; 6 – дренажная лента; 7 – отводящая труба; 8 – отводящий канал

Дренажная призма (банкет) устраивается чаще всего на русловых участках плотины. Превышение гребня дренажной призмы над максимальным уровнем воды в нижнем бьефе h_s определяется с за-

пасом на волнение и должно быть не менее 0,5 м. Минимальная ширина призмы поверху 1 м. Для предотвращения выноса фильтрационным потоком мелких частиц грунта тела плотины и основания в дренажную призму сопряжение ее с телом плотины и основанием выполняется в виде одного или нескольких слоев обратного фильтра. Наслонный дренаж применяется, как правило, на участках плотины, перекрывающих затопливаемую пойму. Превышение гребня наслонного дренажа h , над максимальным уровнем НБ принимается, как для дренажной призмы.

Трубчатый дренаж используется на тех участках плотины, где отсутствует вода в нижнем бьефе. Выполняется он из гончарных, перфорированных бетонных или асбестоцементных труб, а также труб из пористого бетона, уложенных с уклоном параллельно подошве низового откоса и обсыпанных обратным фильтром. Поперечное сечение дренажных труб определяется гидравлическим расчетом из условия обеспечения в них безнапорного движения воды. Минимальный диаметр дренажных труб – 200 мм. По длине трубчатого дренажа через каждые 50–200 м устраиваются смотровые колодцы.

Сопряжение тела плотины с основанием, берегами и бетонными сооружениями. Для обеспечения надежного контакта тела плотины с основанием предусматриваются следующие мероприятия:

1) при скальном основании с поверхности удаляются аллювиальные отложения и верхний сильнотрещиноватый слой скалы. Крупные тектонические трещины очищаются и заделываются бетоном.

Противофильтрационные устройства тела плотины врезаются в основание в виде зуба, а в грунте основания устраивается противофильтрационная завеса (глубина ее обычно равна $(0,5–0,8) H$);

2) при нескальном основании удаляется верхний растительный слой грунта, пронизанный корневищами деревьев и кустарников $(0,3–0,5$ м). Сопряжение ядра или экрана с водонепроницаемым основанием выполняется в виде зуба. Если плотина располагается на водопроницаемом слое небольшой мощности, то сопряжение тела плотины или ее противофильтрационных устройств с водоупором осуществляется при помощи глубокого зуба, стенки, шпунта или инъекционной завесы. При значительной мощности водопроницаемого слоя могут выполняться шпунтовые ряды, буробетонные или траншейные стенки, инъекционные завесы или устраивают плотины с экраном и понуром. Противофильтрационные устройства в осно-

вании плотины всегда должны сопрягаться с противofильтрационными элементами тела плотины.

Сопряжение тела плотины с берегами осуществляется по наклонным плоскостям, при планировке которых необходимо избегать резких переломов и нависающих участков.

Для обеспечения хорошего контакта грунта тела плотины с бетонными сооружениями (плотины, водосбросы, здания ГЭС и т. д.) их примыкающим поверхностям придается уклон в сторону земляной плотины не более чем 10 : 1. Для борьбы с контактной фильтрацией сопряжение бетонных сооружений с земляной плотиной осуществляется при помощи противofильтрационных диафрагм из бетона, железобетона или металлического шпунта, врезающихся в тело плотины. Диафрагмы располагают в зоне противofильтрационных элементов, а в однородных плотинах – в пределах верхового клина или центральной части плотины.

2.3. Фильтрационные расчеты

Фильтрационные расчеты земляных плотин выполняются с целью определения положения депрессионной кривой, установления градиентов и скоростей фильтрационного потока и определения фильтрационного расхода.

Для выполнения этих расчетов плотина со всеми элементами вычерчивается в масштабе, устанавливаются коэффициенты фильтрации грунта основания (k_{oc}), тела плотины (k_r) и противofильтрационного устройства, а также местоположение водоупора. За водоупор принимается грунт, соответствующий условию $k_r / k_{oc} \geq 25$. Расчеты выполняются для поперечного сечения плотины в русле (максимальная высота плотины и наличие воды в НБ). В качестве расчетных уровней воды принимаются: в верхнем бьефе – НПУ; в нижнем бьефе – максимально возможный уровень, но не более $0,2 H_{пл}$ ($H_{пл}$ – высота плотины). Результаты фильтрационных расчетов в дальнейшем используются для проверки устойчивости откосов плотины.

В соответствии с принятым типом плотины, конструкцией противofильтрационных и дренажных устройств выбирается расчетная схема плотины и соответствующий ей метод фильтрационного расчета. Расчетные схемы и формулы для различных расчетных случаев приведены в списке литературы [1, 2, 4, 6 и др.]

2.4. Расчеты устойчивости откосов

Целью расчета является определение минимальных коэффициентов запаса устойчивости откосов плотины для принятого поперечного профиля. Найденный минимальный коэффициент должен быть равным или превышать (но не более чем на 10 %) допустимый коэффициент запаса устойчивости откоса, принимаемый равным коэффициенту надежности [1, табл.1.1; 2, табл. 1.2 и др.].

Расчеты устойчивости откосов земляных плотин всех классов выполняются для плоской задачи (на 1 п. м. длины плотины). В проекте необходимо выполнить расчет устойчивости низового откоса по методу круглоцилиндрических поверхностей скольжения.

Расчет устойчивости низового откоса плотины выполняется для основного расчетного случая, соответствующего установившейся фильтрации в теле плотины, когда уровень воды в ВБ равен НПУ, а в нижнем бьефе – максимально возможному уровню, но не более $0,2 H_{пл}$.

В масштабе вычерчивается поперечное сечение плотины в руслевой ее части (рис. 2.7), наносится кривая депрессии. Из середины этого откоса (точка *C*) проводится вертикаль *CD* и линия *CE* под углом 85° к откосу. Из точек *A* и *B*, как из центров, очерчиваются две дуги окружности с радиусом R_0 , которые пересекаются в точке *O*. Значение радиуса определяется как

$$R_0 = \frac{R_H + R_B}{2}.$$

Величины R_H и R_B определяются по табл. 2.9 в долях высоты плотины.

Таблица 2.9

К определению радиусов R_H и R_B

Значения радиусов R_H и R_B	Коэффициент заложения откоса, м					
	1	2	3	4	5	6
$R_H / H_{пл}$	1,1	1,4	1,9	2,5	3,3	4,3
$R_B / H_{пл}$	2,2	2,5	3,2	4,7	5,8	6,7

где G_i – вес грунта и воды в пределах i -го отсека;

P_i – равнодействующая давления воды по подошве i -го отсека;

ϕ_i – угол внутреннего трения грунта i -го отсека;

α_i – угол между вертикалью и линией, соединяющей центр кривой скольжения с серединой i -го отсека;

c_i – удельное сцепление грунта i -го отсека по линии кривой скольжения;

m – коэффициент условий работы (в курсовом проекте можно принимать равным единице);

n_c – коэффициент сочетания нагрузок, принимается для основного сочетания равным единице.

Силы, действующие на отсеки, определяются следующим образом.

Вес отсека определяется как сумма весов отдельных слоев грунта в пределах отсека с учетом насыщения их водой ниже кривой депрессии и с учетом пригрузки столбом воды, если отсек расположен ниже уровня воды в нижнем бьефе (рис. 2.8).

В общем случае

$$G_i = \sum_j (\gamma_j y_j + \gamma_w h_i) b,$$

где γ_j – удельный вес грунта j -го слоя;

y_j – высота j -го слоя по оси отсека;

γ_w – удельный вес воды, равный 10 кН/м^3 ;

h_i – высота столба воды над i -м отсеком.

Если грунт пересекает кривая депрессии, то часть грунта выше нее рассматривается как грунт в естественном состоянии. Грунт ниже кривой депрессии – как насыщенный водой. При определении веса отсека этот грунт разделяется на два слоя.

Удельный вес грунта в естественном состоянии

$$\gamma_{ec} = \gamma_{сух} (1 + W),$$

где $\gamma_{сух}$ – удельный вес сухого грунта:

$$\gamma_{сух} = \gamma_s (1 - n),$$

где γ_s – удельный вес частиц грунта: $\gamma_s = \rho_s g$;

n – пористость грунта;

W – влажность грунта в долях единицы.

Плотность частиц песка $\rho_s = 2,65-2,67 \text{ г/см}^3$, супеси $2,68-2,72 \text{ г/см}^3$, суглинка $2,69-2,73 \text{ г/см}^3$, глины $2,71-2,76 \text{ г/см}^3$.

Удельный вес насыщенного водой грунта

$$\gamma_{\text{нас}} = \gamma_{\text{сух}} + n\gamma_w.$$

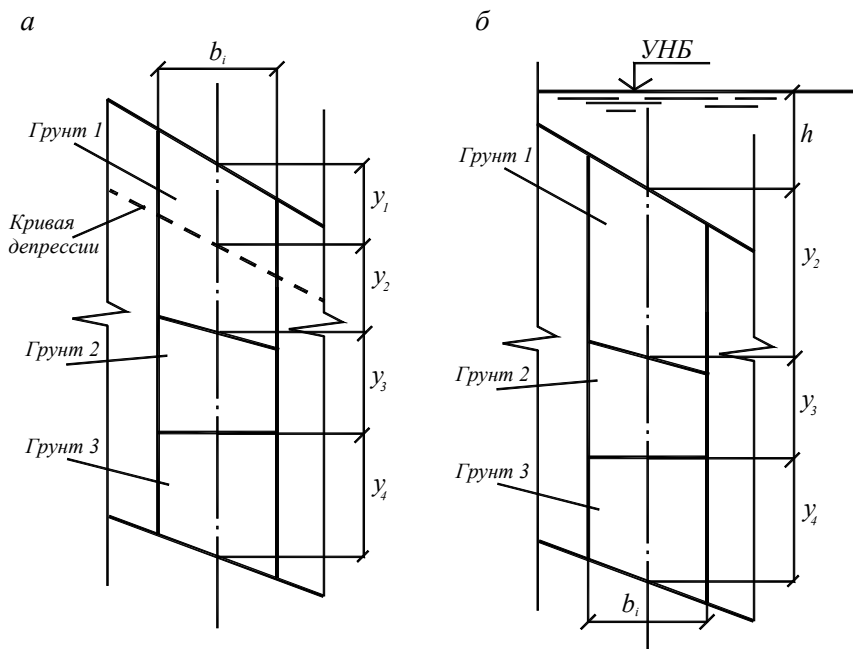


Рис. 2.8. Схема к определению веса отсека:

a – при отсутствии воды над отсеком; b – при наличии воды над отсеком

Суммарное воздействие взвешивающих и фильтрационных сил

$$P_i = P_{\text{взв}} + P_{\text{ф}} + P_{\text{к}},$$

где $P_{\text{взв}}$ – взвешивающее давление;

$P_{\text{ф}}$ – фильтрационное давление;

$P_{\text{к}}$ – давление консолидации, или поровое давление.

В расчетах устойчивости низовых откосов плотин, когда режим фильтрации в теле плотины считается установившимся, учитываются только взвешивающее и фильтрационное давление. Поровое давление P_k учитывается при расчетах земляных плотин I и II класса, у которых тело, ядро, экран или основание плотины сложены из глинистых грунтов.

Сумма взвешивающего и фильтрационного давления на подошву отсека определяется по зависимости

$$P_i = P_{взв} + P_{\phi} = \gamma_w \sum y_j^H \frac{b_i}{\cos \alpha_i},$$

где $\sum y_j^H$ – суммарная высота насыщенных слоев рассматриваемого отсека.

Расчеты по определению коэффициента запаса устойчивости удобно вести в табличной форме следующего вида (табл. 2.10).

Таблица 2.10

К расчету устойчивости откоса грунтовой плотины

№ отсеков	$\sin \alpha$	$\cos \alpha$	y_1 , м	y_2 , м	y_n , м	h , м	G , кН	P_i , кН	$\text{tg } \varphi$	$(G \cos \alpha_i - P_i) \text{tg } \varphi$, кН	C , кПа	$\frac{cb_i}{\cos \alpha}$, кН	$G \sin \alpha$, кН
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
										$\Sigma(11)$		$\Sigma(13)$	$\Sigma(14)$

Примечание. При $b = 0,1R$ величина $\sin \alpha$ равна порядковому номеру отсека, деленному на десять.

$$\cos \alpha = \sqrt{1 - \sin^2 \alpha}.$$

Суммы граф 11, 13, 14 дают соответствующие члены формулы (2.3).

3. КОМПОНОВКА ГИДРОУЗЛА

В составе низко- и средненапорных гидроузлов с земляной плотинной могут устраиваться открытые и закрытые (трубчатые) водосбросные сооружения.

Открытые водосбросные сооружения могут располагаться в теле земляной плотины – водосбросные плотины, и вне тела плотин (на берегу) – береговые водосбросы.

Выбор типа водосбросного сооружения зависит от типа плотины и напора на ней, величины паводковых и строительных расходов, топографических, геологических и гидрологических условий района строительства, общей схемы организации работ пропуска строительных расходов и др. Он осуществляется на основании технико-экономического сравнения вариантов. В курсовом проекте тип водосброса задан. Задачей исполнителя является нанесение проектируемых сооружений на заданный топографический план местности. Сначала выбирается створ грунтовой плотины, которая в соответствующем масштабе наносится на план. Затем в этот план вписывается водосброс. Русловые водосбросы вписываются после определения их размеров. Ось водосбросного тракта берегового водосброса необходимо выбрать предварительно. Необходимо стремиться трассировать ее перпендикулярно горизонталям, по возможности прямолинейной, что дает минимальную его длину. Трасса водосброса может быть криволинейной, может проходить в пределах плеча плотины или вне ее.

4. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ ВОДОСБРОСА

4.1. Русловая водосливная плотина

4.1.1. Порядок проектирования

Порядок проектирования и расчетов:

- 1) назначается тип водослива и определяются размеры водосливных отверстий;
- 2) выполняется расчет сопряжения бьефов;
- 3) проектируется профиль водосбросной плотины;

- 4) проектируется подземный контур, и выполняется его фильтрационный расчет;
- 5) выполняются расчеты прочности основания и устойчивости плотины на сдвиг.

4.1.2. Определение размеров водосливных отверстий

Русловая водосливная плотина чаще всего представляет собой водослив практического профиля или водослив с широким порогом (рис. 4.1). Гребень водослива может быть расположен на отметке НПУ. В этом случае вода сбрасывается в нижний бьеф при повышении уровня воды над НПУ. Такой водослив называется автоматическим. Если гребень водослива расположен ниже НПУ, необходимый уровень поддерживается затворами, устанавливаемыми на гребне. Такой водослив называется регулируемым. Для пропуска расходов здесь необходимо открывать затворы.

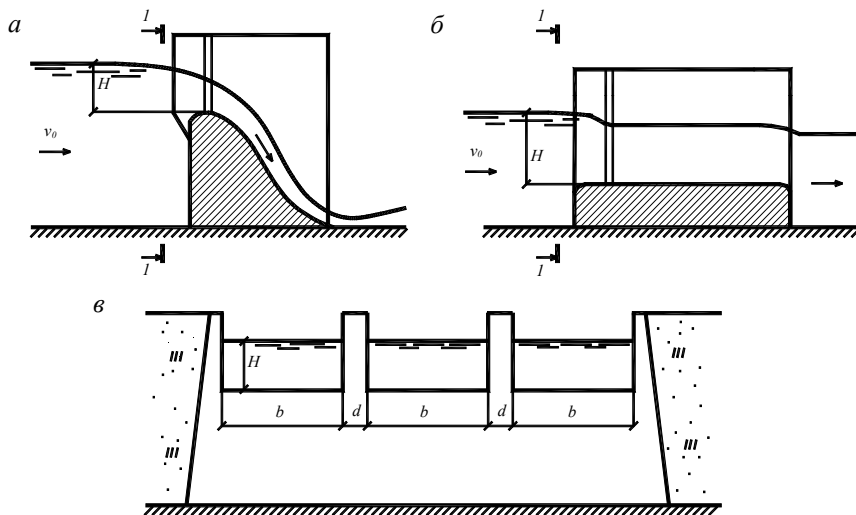


Рис. 4.1. К гидравлическому расчету водосливной плотины:
 а – водослив практического профиля; б – водослив с широким порогом;
 в – разрез I-I

Гидравлический расчет водосливной плотины заключается в определении размеров (ширины и высоты) водосливных отверстий и их

количества. Схема к расчету представлена на рис. 4.1. Формула пропускной способности поверхностного водослива имеет следующий вид:

$$Q = \sigma_n \varepsilon m B \sqrt{2g} H_0^{3/2}, \quad (4.1)$$

где σ_n – коэффициент подтопления водослива;

ε – коэффициент бокового сжатия;

m – коэффициент расхода водослива;

B – ширина водосливного фронта;

g – ускорение свободного падения;

H_0 – напор на водосливе с учетом скорости подхода.

Порядок расчета следующий. В первом приближении принимают: $\sigma_n = 1,0$; $\varepsilon = 1,0$; коэффициент расхода для водослива с широким порогом $m = 0,32-0,38$, для безвакуумного водослива практического профиля $m = 0,47-0,49$, для вакуумного – $m = 0,57$; $H_0 = H$. Величина H задается в пределах 2–5 м в зависимости от расхода в соответствии со стандартными размерами отверстий (табл. 4.1).

Таблица 4.1

Стандартные размеры водосливных отверстий

Пролет (ширина) отверстия b , м	0,4 0,6 0,8 1 1,25 1,5 1,75 2 2,25 3 3,5 4 4,5 5 6 7 8 10 12 14 16 18 20 22 24 27 30
Высота отверстия H , м	0,6 0,8 1 1,25 1,5 1,75 2 2,5 3 3,5 4 4,5 5 5,5 6 6,5 7 7,5 8 8,5 9 10 11 12 13 14 15 16

Подставляя в формулу (4.1) ориентировочные значения σ_n , ε , m и H , определяют величину B . По найденной величине B в соответствии со стандартными размерами отверстий (см. табл. 4.1) и, учитывая, что по условиям эксплуатации следует принимать не менее трех водосливных отверстий, назначают ширину водосливных отверстий b и их количество n .

После определения высоты H , ширины b и количества водосливных отверстий проверяется пропускная способность проектируемой плотины. Для этого уточняются значения H_0 , m , ε и σ_n .

Напор с учетом скорости подхода определяется по зависимости

$$H_0 = H + \frac{\alpha_k V_0^2}{2g},$$

где α_k – коэффициент Кориолиса, равный 1–1,1;

V_0 – скорость подхода, равная средней скорости в верхнем бьефе в сечении, отстоящем от напорной грани водослива на расстоянии 3–5 H .

Коэффициент подтопления σ_n определяется по графику, изображенному на рис. 4.2, или по таблицам [2, табл. 3.10–3.11]. Если непосредственно за плотиной устраивается сопрягающее сооружение (быстроток, перепад и т. д.), то водосливная плотина с широким порогом будет неподтоплена и коэффициент подтопления будет равен единице.

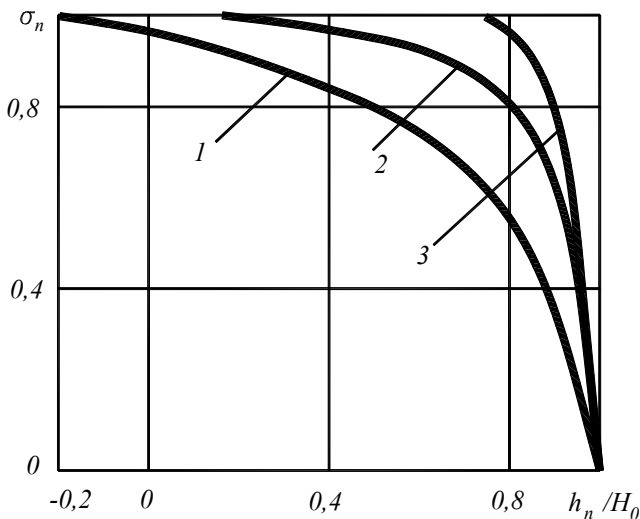


Рис. 4.2. График для определения коэффициента подтопления водослива:

1 – вакуумного; 2 – безвакуумного практического профиля;

3 – с широким порогом

Коэффициент бокового сжатия рекомендуется определять по формуле А. Р. Березинского

$$\varepsilon = 1 - \frac{\alpha}{\sqrt[3]{0,2 + \frac{p}{H}}} \sqrt[4]{\frac{b}{b+d} \left(1 - \frac{b}{b+d}\right)}, \quad (4.2)$$

где p – высота водослива;

$\alpha = 0,1$ (при плавном очертании быков и устоев);

$\alpha = 0,19$ (при прямоугольном очертании быков и устоев);

b – ширина водосливного отверстия;

d – толщина бычка.

Бык принимается неразрезным в случае скального основания или разрезным при мягком основании.

Толщина неразрезного бычка

$$d = d_0 + 2s, \quad (4.3)$$

где $d_0 \geq 0,8$ м – толщина суженного пазами перешейка быка;

$s = \frac{t}{2}$ – глубина паза рабочих затворов;

$t = \left(\frac{1}{7} - \frac{1}{10}\right) b$ – ширина паза рабочих затворов.

В случае разрезного быка толщина его, вычисленная по формуле (4.3), увеличивается на 0,5–1,0 м.

Формула (4.2) справедлива при $\frac{b}{b+d} > 0,2$ и $\frac{p}{H} < 3$, при $\frac{b}{b+d} < 2$

следует принимать $\frac{b}{b+d} = 0,2$, а при $\frac{p}{H} > 3$ – принимать $\frac{p}{H} = 3$.

Коэффициент расхода для безвакуумного водослива практического профиля, построенного по координатам Кригера–Офицерова, определяется по формуле

$$m = 0,36 + 0,1 \frac{2,5 - \frac{c}{H}}{1 + 2 \frac{c}{H}},$$

где c – расстояние от начала криволинейного участка оголовка до начала водосливной поверхности (рис. 4.4). Если на гребне отсут-

стствует горизонтальный участок, устраиваемый для лучшего размещения затворов, то $c = 0,3 H$. Ширина вставки должна быть такой, чтобы соблюдалось условие $c \leq 2,5 H$.

Для водосливов с вакуумными оголовками коэффициент расхода определяется по специальным таблицам [2, табл. 3.12].

Для водосливов с широким порогом при $2,5 \leq \frac{c}{H} \leq 10$ и $0 \leq \frac{c}{H} \leq 3$ коэффициент расхода определяется по формулам А. Р. Березинского:

– при закругленном входном ребре

$$m = 0,36 + 0,01 \frac{3 - \frac{P}{H}}{1,2 + 1,5 \frac{P}{H}};$$

– при прямоугольном входном ребре

$$m = 0,32 + 0,01 \frac{3 - \frac{P}{H}}{0,46 + 0,75 \frac{P}{H}}.$$

Таким образом, уточнив все вышеперечисленные параметры, по формуле (4.1) проверяют пропускную способность принятых размеров водосливных отверстий. Полученный по формуле расход должен быть больше расчетного паводкового, то есть $Q \geq Q_{р.п.}$

Затем выполняется поверочный расчет пропускной способности водосброса по тем же уравнениям, но при напоре, соответствующем ФПУ, то есть при $H = \text{ФПУ} - \nabla_{\text{гр. водослива}}$. Полученный расход через водослив должен быть больше поверочного, то есть $Q \geq Q_{\text{пов.}}$. В противном случае следует увеличивать размеры водосливных отверстий.

4.1.3. Расчет сопряжения бьефов

Расчет сопряжения бьефов выполняется для определения необходимости устройства гасителей энергии воды в нижнем бьефе и установления их параметров. Расчет выполняется следующим образом.

Глубина воды в сжатом сечении h_c (рис. 4.3) определяется из уравнения

$$Q = \varphi h_c B_c \sqrt{2g(p + H_0 - h_c)},$$

где φ – коэффициент скорости для водослива практического профиля, $\varphi = 0,95$;

B_c – ширина потока в сжатом сечении:

$$B_c = nb + (n - 1)d;$$

p – высота водослива.

Первая сопряженная глубина принимается равной сжатой ($h' = h_c$), и определяется вторая сопряженная глубина:

$$h'' = \frac{h'}{2} \left[\sqrt{1 + 8 \left(\frac{h_{кр}}{h'} \right)^3} - 1 \right], \quad (4.4)$$

где $h_{кр}$ – критическая глубина, определяемая по формуле

$$h_{кр} = \sqrt[3]{\frac{\alpha Q^2}{B_c^2 g}}. \quad (4.5)$$

Если $h'' \leq h_{нб}$, где $h_{нб}$ – глубина воды в нижнем бьефе при пропуске расчетного паводкового расхода (определяется по кривой связи $Q = f(h)$), то гидравлический прыжок будет затоплен и нет необходимости устанавливать гасители кинетической энергии потока на водобое. Если $h'' > h_{нб}$, то для затопления гидравлического прыжка необходимо запроектировать гаситель кинетической энергии потока, например, водобойный колодец или водобойную стенку.

Расчет водобойного колодца представлен на рис. 4.3, а.

Глубина водобойного колодца определяется как

$$d_k = h'' - h_{нб} - \Delta z, \quad (4.6)$$

где Δz – перепад, образующийся при выходе потока из колодца в НБ. На практике величиной Δz можно пренебречь, выполняя расчет с «запасом».

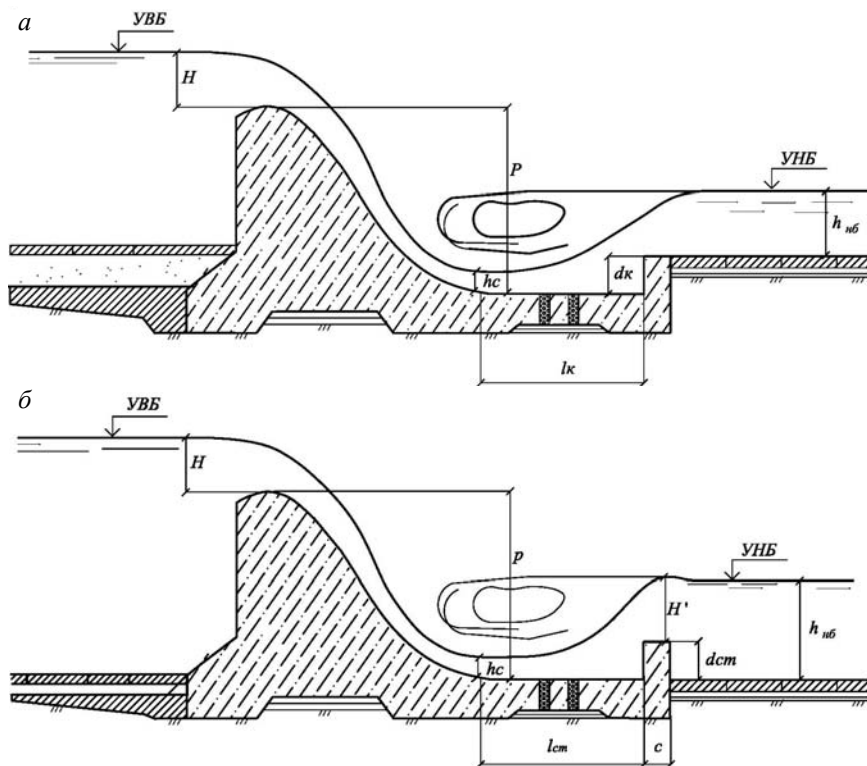


Рис. 4.3. Схемы к расчету донного режима сопряжения бьефов:
а – с водобойным колодцем; *б* – с водобойной стенкой

Длина водобойного колодца в случае, когда струя входит в колодец, не отрываясь от сливной грани (без уступа), определяется по формуле

$$l_{к} = (0,75-1)l_{пр}, \quad (4.7)$$

а длина водобоя при отсутствии на нем гасителей кинетической энергии потока

$$l_{в} = (1-1,25)l_{пр},$$

где $l_{пр}$ – длина гидравлического прыжка:

$$l_{пр} = 5(h'' - h').$$

Расчет водобойной стенки представлен на рис. 4.3, б. Определяется напор на гребне стенки

$$H' = \left(\frac{Q}{\sigma_{\text{п}} m B_c \sqrt{2g}} \right)^{2/3} - \frac{\alpha V^2}{2g}. \quad (4.8)$$

При этом в первом приближении принимается $\sigma_{\text{п}} = 1$; $m = 0,42$. Высота стенки

$$d_{\text{ст}} = h'' - H'. \quad (4.9)$$

По графику, изображенному на рис. 4.2, уточняется коэффициент подтопления, и вычисляется коэффициент расхода.

$$m = 0,402 + 0,054 \frac{H'}{d_{\text{ст}}}. \quad (4.10)$$

Затем по уравнениям (4.8)–(4.10) выполняется уточненный расчет. Длина $l_{\text{ст}}$ определяется, как и для колодца, по формуле (4.7).

4.1.4. Проектирование профиля водосливной плотины

Поперечный профиль водосливной плотины образуется из следующих элементов (рис. 4.4):

- вертикальной или наклонной грани AB с консолью (рис. 4.4, в) или без нее (рис. 4.4, б);

- криволинейного участка BC , который строится по координатам Кригера–Офицера для безвакуумных водосливов практического профиля (табл. 4.2) или по координатам Н. П. Розанова для вакуумных водосливов практического профиля (табл. 4.3);

- прямолинейного участка CD , наклоненного к горизонту под углом, величина которого определяется, в основном принятым значением ширины подошвы плотины $b_{\text{пл}}$;

- дуги окружности DE , описанной радиусом R и сопрягающей участок CD с поверхностью водобоя (табл. 4.4).

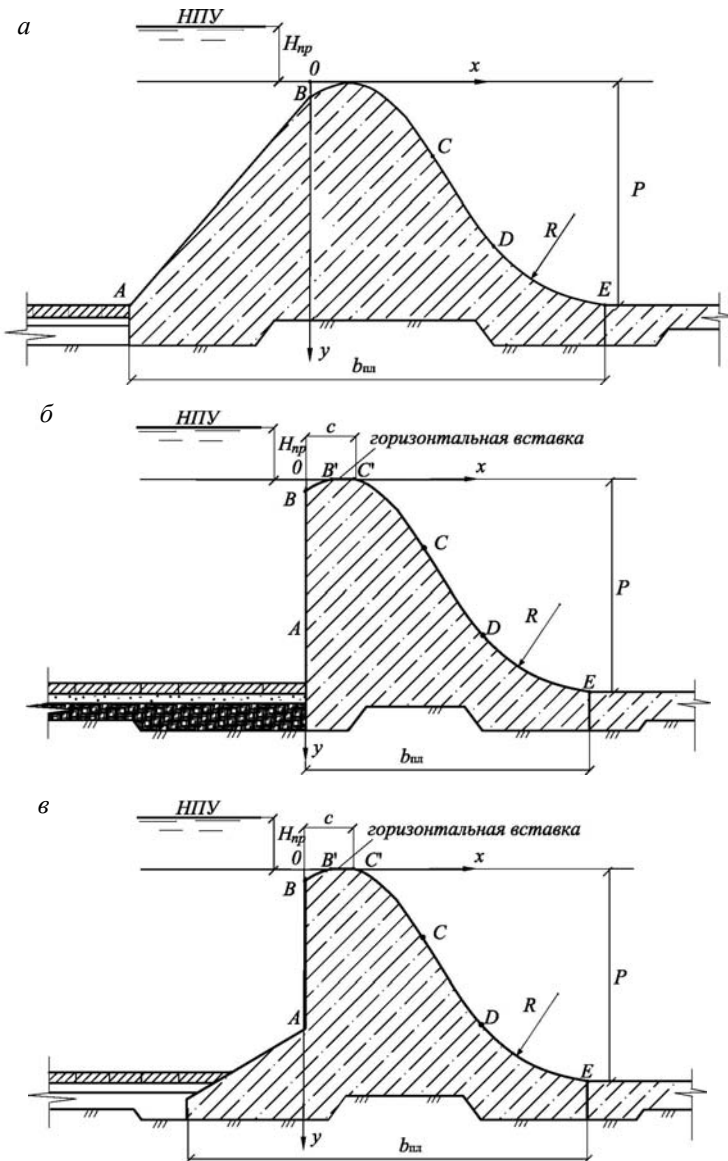


Рис. 4.4. К построению профиля безвакуумного водослива
практического профиля:

a – без горизонтальной вставки на гребне;

б, в – с горизонтальной вставкой на гребне

Таблица 4.2

Координаты x и y для построения безвакуумного водослива
практического профиля

x	y	x	y
0,0	0,126	2,0	1,235
0,1	0,036	2,1	1,369
0,2	0,007	2,2	1,508
0,3	0,000	2,3	1,653
0,4	0,006	2,4	1,894
0,5	0,027	2,5	1,960
0,6	0,060	2,6	2,122
0,7	0,100	2,7	2,289
0,8	0,146	2,8	2,462
0,9	0,198	2,9	2,640
1,10	0,256	3,0	2,824
1,1	0,321	3,1	3,013
1,2	0,394	3,2	3,207
1,3	0,475	3,3	3,405
1,4	0,564	3,4	3,609
1,5	0,661	3,5	3,818
1,6	0,764	3,6	4,031
1,7	0,873	3,7	4,249
1,8	0,987	3,8	4,471
1,9	1,108	3,9	4,698

Таблица 4.3

Координаты x и y для построения вакуумного водослива
практического профиля

$a'/b' = 1$		$a'/b' = 2$		$a'/b' = 3$	
x	y	x	y	x	y
-1,000	1,000	-0,700	0,806	-0,472	0,629
-0,960	0,720	-0,694	0,672	-0,462	0,462
-0,880	0,525	-0,670	0,519	-0,432	0,327
-0,740	0,327	-0,624	0,371	-0,370	0,193
-0,530	0,152	-0,553	0,241	-0,253	0,072
-0,300	0,046	-0,488	0,162	-0,131	0,018

$a'/b' = 1$		$a'/b' = 2$		$a'/b' = 3$	
x	y	x	y	x	y
0,000	0,000	-0,402	0,091	0,000	0,000
0,200	0,020	-0,312	0,046	0,194	0,030
0,400	0,083	-0,215	0,012	0,381	0,095
0,600	0,200	-0,117	0,003	0,541	0,173
0,720	0,306	0,000	0,000	0,707	0,271
0,832	0,445	0,173	0,025	0,866	0,381
1,377	1,282	0,334	0,076	1,022	0,503
2,434	2,868	0,490	0,147	1,168	0,623
3,670	4,722	0,631	0,223	1,318	0,760
5,462	7,410	0,799	0,338	1,456	0,890
–	–	0,957	0,461	1,584	1,021
–	–	1,107	0,595	1,714	1,163
–	–	1,243	0,731	1,855	1,320
–	–	1,405	0,913	1,979	1,467
–	–	1,551	1,098	2,104	1,628
–	–	1,688	1,282	2,240	1,792
–	–	2,327	2,246	2,346	1,943
–	–	2,956	3,189	2,462	2,106
–	–	4,450	5,430	2,575	2,272
–	–	5,299	6,704	3,193	3,214
–	–	–	–	4,685	5,452
–	–	–	–	5,561	6,766

Таблица 4.4

Значения сопрягающих радиусов

Высота плотины P , м	Значения R при профилирующем напоре $H_{\text{проф}}$, м								
	1	2	3	4	5	6	7	8	9
10	3,0	4,2	5,4	6,5	7,5	8,5	9,6	10,6	11,6
20	4,0	6,0	7,8	8,9	10	11	12,2	13,3	14,3
30	4,5	7,5	9,7	11	12,4	13,5	14,7	15,8	16,8
40	4,7	8,4	11	13	14,5	15,8	17	18	19
50	4,8	8,8	12,2	14,5	16,5	18	19,2	20,3	21,3
60	4,9	8,9	13	15,5	18	20	21,2	22,2	23,2

Для надежного сопряжения тела плотины с грунтом основания и предотвращения опасной контактной фильтрации подошва плотины выполняется с верховым и низовым зубом. Глубина зубьев принимается до 2–3 м, но может быть и больше. Ширина зубьев понизу назначается из условий выполнения работ, обычно не менее 3 м. Подошву фундаментной плиты, как правило, выполняют горизонтальной. Для предварительного назначения ширины подошвы плотины $b_{\text{п}}$ можно руководствоваться следующими рекомендациями:

$b_{\text{п}} = (1,25–1,75) H$ – для галечниковых и гравелистых грунтов;

$b_{\text{п}} = (1,75–2,00) H$ – для супесчаных и песчаных грунтов;

$b_{\text{п}} = (2,00–2,25) H$ – для суглинков;

$b_{\text{п}} = (2,25–2,50) H$ – для глин.

Если на гребне водослива предусматриваются плоские затворы, то на нем часто, в случае безвакуумного профиля, устраивают горизонтальную вставку $B'C'$ (см. рис. 4.2, б, в) для более удобного размещения рабочих и ремонтных затворов. В этом случае профиль по координатам Кригера–Офицера строится до наивысшей точки на гребне, после которой ко всем значениям абсцисс x добавляется величина горизонтальной вставки $B'C'$. Ширина горизонтальной вставки может быть принята $c = (0,3–2,5) H$.

При вакуумных профилях горизонтальная вставка не устраивается, так как в этом случае, как правило, применяются затворы, не требующие пазов, например, сегментные (наличие пазов в быках может привести к срыву вакуума). Радиус дуги окружности, по которой водосливная поверхность сопрягается с поверхностью водобоя, может быть принят по табл. 4.4. Напорная грань может быть вертикальной (см. рис. 4.2, б, в) или наклонной (см. рис. 4.2, а). Выбор очертания напорной грани, а также наличие консоли обусловлены главным образом шириной подошвы плотины (см. ниже).

Табличные значения координат даны для напора $H = 1$ (в любых единицах измерения). Для построения профиля проектируемой плотины устанавливается значение профилирующего напора $H_{\text{проф}} = H_0$, где H_0 – напор на гребне водослива с учетом скорости подхода. Координаты из таблицы умножаются на величину профилирующего напора и строятся в системе координат, как показано на рис. 4.4.

Нижняя часть профиля водослива сопрягается с нижним бьефом кривой радиусом R , принимаемого по табл. 4.4. Верхняя и нижняя

части профиля соединяются прямолинейной вставкой AB , являющейся касательной к обеим кривым.

Если на гребне плотины предусмотрены затворы, то на нем часто устраивается прямолинейная вставка CD (см. рис 4.4, б, в) для более удобного размещения затворов. В этом случае профиль по координатам из табл. 4.2 строится до наивысшей точки на гребне. Затем откладывается вставка CD и после точки D продолжается построение профиля.

Координаты для построения профилей вакуумных оголовков водосливов приведены в табл. 4.2.

Радиус дуги окружности, по которой водосливная поверхность сопрягается с поверхностью водобоя, принимается по табл. 4.3.

4.1.5. Проектирование подземного контура

Подземный контур плотины формируется в зависимости от геологического строения основания. Для этого следует применять одну из следующих типовых схем [1, рис. 10.16; 2, рис. 3.4; 4, рис. 5.8]:

1) при расположении плотины на песчаных грунтах и глубоком (более 20 м) залегании водоупора применяется схема, по которой в состав подземного контура входят гибкий понур и шпунтовый ряд, не доходящий до водоупора («висячий» шпунт) у верхней грани плотины. Под телом плотины и водобоем устраивается плоский дренаж;

2) для тех же геологических условий, что и в первой схеме, а также для случая, когда общая устойчивость плотины обеспечивается без специальных мер по снижению фильтрационного давления, по условию фильтрационной устойчивости грунтов основания необходимо удлинить подземный контур, применяется вторая схема. Подземный контур аналогичен предыдущей схеме, но под телом плотины дренаж не устраивается;

3) при расположении плотины на песчаных грунтах и залегании водоупора на достижимой глубине (менее 20 м) применяется третья схема. Основным элементом подземного контура является шпунтовый ряд, пересекающий водопроницаемое основание по всей глубине. В этом случае понур допускается не устраивать;

4) при возведении плотины непосредственно на глинистых грунтах применяется четвертая схема. В состав подземного контура входит анкерный (жесткий) понур. Под телом плотины, а иногда и под

анкерным понуром, укладывается плоский дренаж. В этом случае в начале понура устраивается короткий (до 5 м) понурный шпунт.

4.1.6. Фильтрационный расчет подземного контура бетонной плотины

Фильтрационный расчет подземного контура выполняется для определения взвешивающего и фильтрационного давлений, действующих на подошву подпорного сооружения. Взвешивающее давление в любой точке подземного контура равно весу столба воды высотой, равной заглублению этой точки под уровень воды в нижнем бьефе, то есть ордината эпюры взвешивающего давления в i -й точке подошвы плотины

$$h_{вз\ i} = \rho g h_{нб\ i},$$

где ρ – плотность воды;

$h_{нб\ i}$ – заглубление i -й точки подошвы под уровень нижнего бьефа.

Фильтрационное давление (противодавление) для флютбетов на нескальном основании определяется по методу коэффициентов сопротивления (метод Р. Р. Чугаева). Расчет выполняется в следующем порядке:

1) предварительно запроектированный подземный контур приводится к расчетному следующим образом: наклонные участки заменяются горизонтальными или вертикальными, исключаются детали, не влияющие на результаты расчетов. В результате любая расчетная схема состоит из набора четырех типовых элементов (рис. 4.5):

- плоский вход или выход;
- внутренний шпунт;
- внутренний уступ;
- горизонтальный участок;

2) определяется положение расчетного водоупора $T_{расч}$. Для этого определяется отношение l_0/S_0 , где l_0 – длина проекции подземного контура на горизонталь; S_0 – длина проекции подземного контура на вертикаль.

В зависимости от этого соотношения определяется глубина активной зоны фильтрации по напору $T_{акт}$:

- $l_0/S_0 > 5$ – $T_{акт} = 0,5 l_0$;
- $3,4 < l_0/S_0 < 5,0$ – $T_{акт} = 2,5 l_0$;
- $1,0 < l_0/S_0 < 3,4$ – $T_{акт} = 0,8 S_0 + 0,5 l_0$.

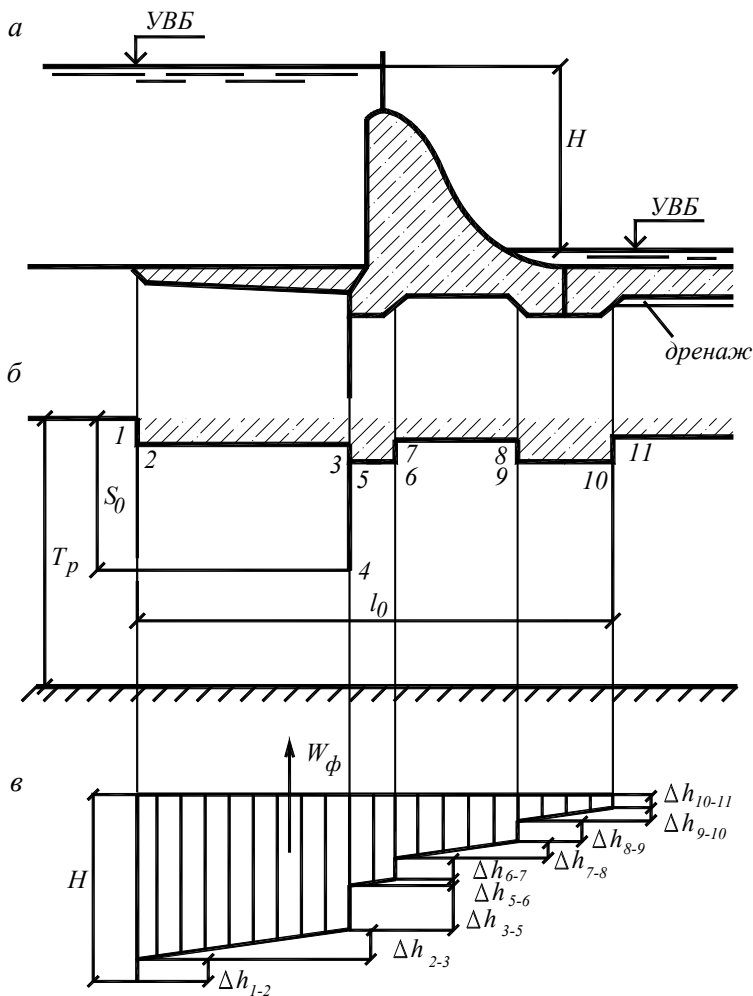


Рис. 4.5. Схема к расчету фильтрации в основании бетонной плотины:
 а – схема подземного контура; б – расчетная схема подземного контура плотины;
 в – эпюра фильтрационного давления на подошву плотины

Затем $T_{\text{акт}}$ сравнивается с действительным заглублением водопора $T_{\text{д}}$. Если $T_{\text{д}} < T_{\text{акт}}$, то $T_{\text{расч}} = T_{\text{д}}$; если $T_{\text{д}} > T_{\text{акт}}$, то $T_{\text{расч}} = T_{\text{акт}}$;

3) определяются значения коэффициентов сопротивлений для каждого элемента расчетного подземного контура:

– плоский вход или выход (при отсутствии уступа или шпунта)

$$\zeta_{\text{вх}} = \zeta_{\text{вых}} = 0,44;$$

– уступ

$$\zeta_{\text{уст}} = \frac{a}{T_1},$$

где a – высота уступа;

T_1 – заглубление расчетного водоупора $T_{\text{расч}}$ непосредственно перед уступом;

– шпунт

$$\zeta_{\text{шп}} = \frac{S}{T_2} + \frac{0,5 \frac{S}{T_2}}{1 - 0,75 \frac{S}{T_2}}, \quad (4.11)$$

где S – длина шпунта;

T_2 – заглубление расчетного водоупора непосредственно за шпунтом.

Примечание. Формула (4.11) справедлива при $0,5 < T_2 / T_1 < 1,0$ и при $0,4 < S / T_2 < 0,8$.

– горизонтальный участок

$$\zeta_{\text{гор}} = \frac{l - 0,5(S_1 + S_2)}{T},$$

где l – длина участка;

S_1 и S_2 – длины шпунтов, ограничивающих участок слева и справа;

T – расчетное заглубление водоупора под рассматриваемым участком.

При $l < 0,5(S_1 + S_2)$ $\zeta_{\text{гор}} = 0$.

Примечание. Если два элемента совмещены, например, вход с уступом или уступ со шпунтом и т. д., то коэффициенты сопротивления суммируются.

4) строится эпюра фильтрационного давления. Для этого полный напор $H = \text{НПУ} - \text{УНБ}$ распределяется между отдельными участками подземного контура прямо пропорционально численным значениям их коэффициентов сопротивления. Потеря напора на i -м участке

$$\Delta h_i = \frac{H}{\Sigma \zeta} \zeta_i,$$

где $\Sigma \zeta$ – сумма всех коэффициентов сопротивления по длине подземного контура;

ζ_i – коэффициент сопротивления i -го участка.

Зная потери напора на каждом участке, определяют ординаты эпюры фильтрационного давления (рис. 4.5, в).

Примечание. Если в п. 4 величину Z принять в метрах, то ординаты эпюры фильтрационного давления получаются в метрах водного столба. Чтобы получить значения этих ординат в единицах давления, необходимо пересчитать их по формуле

$$h_{\phi i} = \rho g h_i,$$

где h_i – ординаты эпюры давления в м;

ρ – плотность воды.

4.1.7. Статический расчет бетонной плотины

В основное сочетание нагрузок, на которое выполняются расчеты, входят: собственный вес плотины с учетом веса находящихся на ней постоянных устройств (затворов, подъемных механизмов, мостов и др.); гидростатическое, фильтрационное, взвешивающее и волновое давление воды; активное и пассивное давление грунта; давление льда, давление ветра и снега, а также тяговые и тормозные усилия, создаваемые подъемными и транспортными механизмами. В курсовом проекте давление льда, ветра и снега, а также тяговые и тормозные усилия можно не учитывать.

Нагрузки, действующие на сооружение, определяются для выделенной расчетной секции, размеры которой зависят от конструкции плотины:

1) для гравитационной плотины на нескальном основании, разрезанной конструктивными швами по оси быков, ширина расчетной секции b_c будет равна расстоянию между швами. В этом случае учитывается собственный вес быка;

2) для гравитационной плотины на скальном основании, когда конструктивные швы быка отрезают от тела плотины, расчет можно вести на 1 п. м. длины плотины или на всю секцию (между конструктивными швами). В этом случае статический расчет быка выполняется отдельно.

В масштабе вычерчиваются принятая расчетная схема плотины (рис. 4.6) и все действующие на нее силы и нагрузки, нормативные значения которых определяются следующим образом:

1) собственный вес плотины находится путем разбивки поперечного профиля плотины на ряд правильных геометрических фигур, определения их объема и умножения на удельный вес бетона ($\gamma_b = 24 \text{ кН/м}^3$) или железобетона ($\gamma_{жб} = 25 \text{ кН/м}^3$). Аналогично определяется вес пригрузки воды в ВБ ($P_{в1}$) и в НБ ($P_{в2}$); удельный вес воды $\gamma_w = 10 \text{ кН/м}^3$;

2) гидростатическое давление воды определяется методами гидравлики. Эпюра гидростатического давления воды в случае нескальных оснований строится до подошвы плотины, а в случае скальных оснований – до отметки поверхности скалы. Методика определения фильтрационного и взвешивающего давлений приведена выше. Волновое давление определяется в соответствии с указаниями нормативной литературы [10]. Приближенно эпюра волнового давления может быть построена так, как это показано на рис. 4.6, где h – высота волны однопроцентной обеспеченности;

3) давление грунта. Различают активное давление грунта E_a , которое возникает при перемещении сооружения в сторону от грунта, и пассивное, которое представляет собой реактивное сопротивление грунта при «навале» сооружения на грунт. Пассивное давление грунта в расчетах может не учитываться, что идет в запас устойчивости. Вертикальную составляющую грунта на наклонную поверхность сооружения в курсовом проекте можно упрощенно принимать равной весу грунта над этой поверхностью. Горизонтальную составляющую активного давления рекомендуется принимать

$$E_a = 0,5\gamma_r a^2 \operatorname{tg}^2 \left(45 - \frac{\varphi}{2}\right) b_c,$$

где γ_r – удельный вес грунта в состоянии естественной влажности;
 a – толщина слоя грунта;
 φ – угол внутреннего трения грунта.

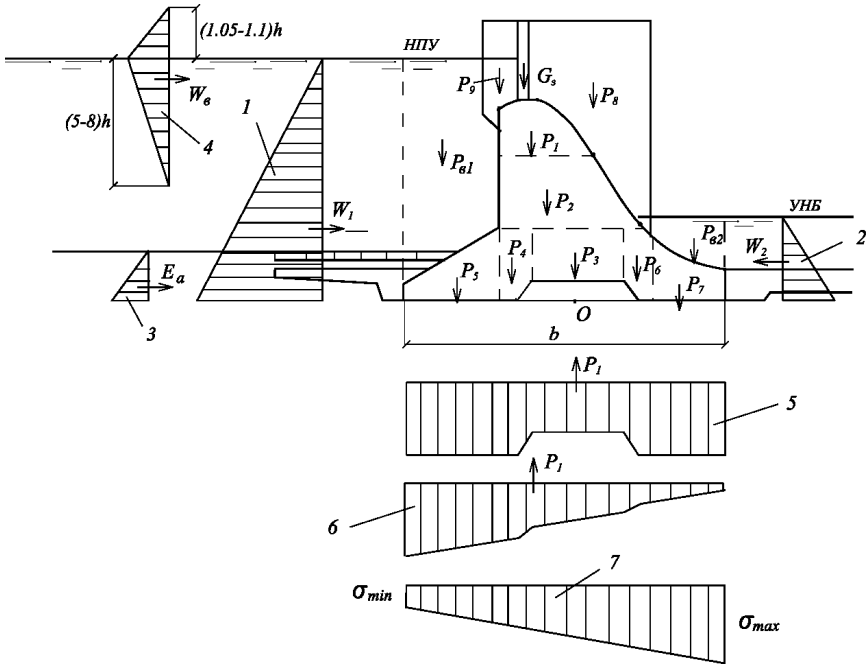


Рис. 4.6. К статическим расчетам бетонной плотины:

1, 2 – эпюры гидростатического давления воды; 3 – эпюра активного давления грунта;
 4 – эпюра волнового давления; 5 – эпюра взвешивающего давления; 6 – эпюра
 фильтрационного давления; 7 – эпюра нормальных напряжений по контакту
 «плотина–основание»

Собственный вес затворов приближенно может быть определен по эмпирической формуле:

$$G_3 = k(WL_{\text{отв}})^n, \quad (4.12)$$

где W – условная нагрузка на затвор высотой H , определяется по формуле

$$W = HL_{\text{отв}};$$

$L_{\text{отв}}$ – ширина пролета в свету, м.

Коэффициенты k и n в формуле (4.12) принимаются следующими для:

- плоских колесных затворов $k = 0,12, n = 0,71$;
- плоских скользящих затворов $k = 0,09, n = 0,73$;
- сегментных затворов с прямыми ногами $k = 0,15, n = 0,70$;
- сегментных затворов с наклонными ногами $k = 0,11, n = 0,69$.

Определение контактных напряжений

Определение нормальных напряжений по контакту «бетонная плотина–основание» необходимо для расчетов прочности сооружения, а также для оценки несущей способности основания. Все расчеты сводятся в таблицу (табл. 4.5).

Таблица 4.5

К статическому расчету бетонной плотины

Наименование силы	Буквенное обозначение	Величина силы, кН	Плечо, м	Момент относительно точки O , кН·м
Собственный вес плотины	P_1	2 400	5,75	+14 400
–"–	P_2	4 800	3,37	+16 200
и т. д.

Табл. 4.5 заполняется в следующем порядке. В первую очередь вносятся все силы, направленные вертикально вниз (собственный вес, пригрузка и т. д.), и подсчитывается сумма ΣP . Затем вычисляются силы фильтрационного и взвешивающего давления и их сумма ΣW_n . После этого в таблицу вносятся все горизонтальные силы. Плечи сил относительно центра тяжести (середины) подошвы плотины (точка O) вычисляются или измеряются непосредственно на расчетной схеме.

Моменты, действующие по часовой стрелке, принимаются со знаком «+», против часовой стрелки – со знаком «-». После сбора нагрузок (табл. 4.5) определяются нормальные напряжения в основании плотины и коэффициенты неравномерности напряжений.

Нормальные напряжения в основании плотины определяются по формуле внецентренного сжатия:

$$\sigma_{\max, \min} = \frac{N}{F} \pm \frac{\Sigma M}{W}, \quad (4.13)$$

где $N = \Sigma P - \Sigma W_n$ – равнодействующая всех вертикальных сил;

$F = b_c l$ – площадь подошвы секции плотины;

ΣM – суммарный момент (разность между положительными и отрицательными значениями моментов) всех сил относительно точки 0;

$W = \frac{b_c l^2}{6}$ – момент сопротивления подошвы секции плотины,

где b_c – ширина секции подошвы;

l – длина подошвы секции плотины.

Вычисленные по формуле (4.13) напряжения должны удовлетворять следующим условиям:

$$\sigma_{\min} > 0; \quad n_c \sigma_{\max} \leq R_0 \frac{m}{k_n},$$

где n_c – коэффициент сочетания нагрузок. Для основного сочетания он равен единице;

R_0 – расчетное сопротивление грунтов основания плотины, в курсовом проекте может быть принято по табл. 4.6;

$m = 1,0$ – коэффициент условий работы;

k_n – коэффициент надежности [1, табл. 4.2].

Коэффициент неравномерности рассчитывается по формуле

$$k_{\text{нр}} = \frac{\sigma_{\max}}{\sigma_{\min}} \leq [k_{\text{нр}}]_{\text{доп}}.$$

Допустимые значения коэффициента неравномерности нагрузок для глинистых оснований $[k_{\text{нр}}]_{\text{доп}} \leq 1,5-2,0$, для песчаных – $[k_{\text{нр}}]_{\text{доп}} \leq 2-3$.

Примечание. При определении контактных напряжений учитываются только нагрузки, действующие на плотину; силы, действующие на понур, не учитываются.

Таблица 4.6

Расчетные сопротивления грунтов (осредненные)

№	Грунт	R_0 , кПа	
		Плотные	Средней плотности
1	Пески:		
	Крупные	600	500
	Средней крупности	500	400
	Мелкие:		
	<i>Маловлажные</i>	400	300
	<i>Влажные и насыщенные</i>	300	200
	Пылеватые:		
<i>Маловлажные</i>	300	250	
<i>Влажные</i>	200	150	
<i>Насыщенные водой</i>	150	100	
2	Супеси	250	
3	Суглинки	300	
4	Глины	350	

Примечание. Расчетные значения сопротивления грунтов основания, приведенные в таблице, ориентировочные. Точная методика их определения приведена в СНБ 5.01.01 – 99 [14, прил. В].

Расчет устойчивости плотины на сдвиг на нескальном основании может выполняться по схемам плоского, смешанного и глубинного сдвигов. Для оснований, сложенных песчаными, крупнообломочными, твердыми и полутвердыми глинистыми грунтами, расчет по схеме плоского сдвига можно производить при выполнении условий

$$\frac{\sigma_{\max}}{l\gamma_{вз}} \leq B,$$

где σ_{\max} – максимальное нормальное напряжение в основании плотины;

l – ширина плотины по основанию;

$\gamma_{вз}$ – удельный вес грунта во взвешенном состоянии;

B – безразмерный критерий, принимаемый равным трем для всех грунтов, кроме плотных песков, для которых он принимается равным единице.

При расчете устойчивости плотины по схеме плоского сдвига за расчетную поверхность сдвига следует принимать:

1) при плоской подошве плотины – плоскость опирания плотины на основание;

2) при наличии в подошве плотины верхового и низового зубьев – плоскость, проходящую через подошву зубьев (при одинаковой глубине их заложения (см. рис. 4.6) или горизонтальную плоскость, проходящую по подошве верхового зуба (при различной глубине заложения зубьев).

Нагрузки и воздействия на расчетную секцию плотины принимаются по табл. 4.5, но в случае анкерного понура к ним добавляются все нагрузки, действующие на понур, – фильтрационное и взвешивающее давление на подошву понура, вес понура, вес пригрузки (грунта и воды) над понуром и т. д.

Плотина будет устойчива на сдвиг при выполнении условия

$$n_c N_p \leq R \frac{m}{k_H},$$

где $n_c = 1$ – коэффициент сочетания нагрузок;

m – коэффициент условий работы, принимаемый равным 1 для нескальных оснований и 0,9 – для скальных;

N_p – расчетное значение сдвигающей силы (сумма горизонтальных сил);

R – расчетное значение силы предельного сопротивления при сдвиге, которое вычисляется по зависимости:

$$R = (\sum P - \sum W_n) \operatorname{tg} \varphi + \omega c,$$

$$R = (\sum P - \sum W_n) \operatorname{tg} \varphi + F_c,$$

где $\sum P$ – сумма вертикальных сил;

ω – площадь поверхности сдвига, проходящая в грунте с удельным сцеплением c ;

ϕ и c – расчетные значения характеристик грунтов по поверхности сдвига (см. табл. 2.1);

F_c – площадь подошвы секции плотины.

4.2. Береговые открытые водосбросы

Открытые береговые водосбросы состоят из подводящего канала, головной части в виде водосливной плотины, регулирующей сбрасываемый расход, сопрягающего сооружения и отводящего канала. Иногда между водосливной плотиной и сопрягающим сооружением устраивается промежуточный канал (рис. 4.7).

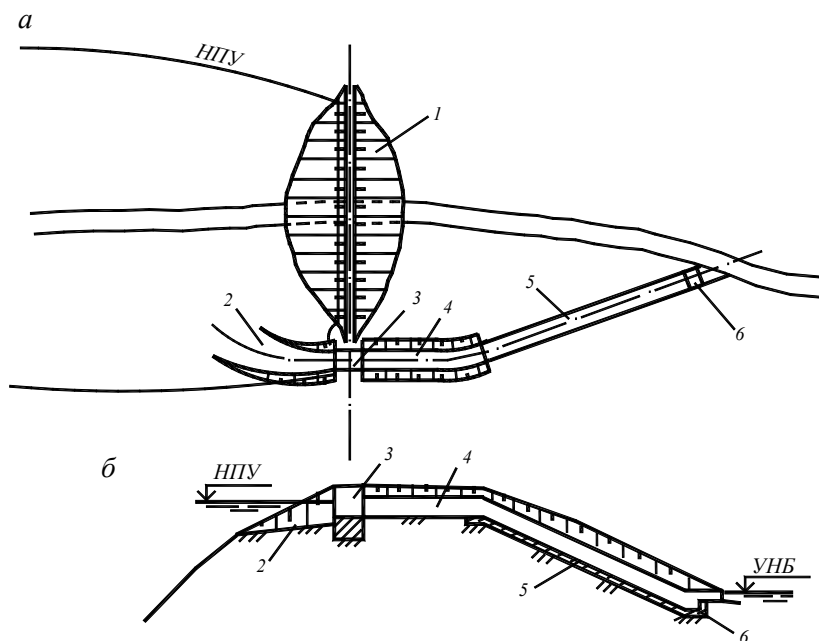


Рис. 4.7. Схема открытого берегового водосброса:

- 1 – грунтовая плотина; 2 – подводящий канал; 3 – головное сооружение;
- 4 – промежуточный канал; 5 – сопрягающее сооружение;
- 6 – водобойное сооружение в НБ

По выбранной трассе водосбросного тракта (см. п. 3) в масштабе строится продольный профиль дневной поверхности. На профиль наносятся все элементы водосброса таким образом, чтобы основа-

ния всех сооружений располагались на прочном коренном грунте при минимальных объемах земляных работ при устройстве котлованов под сооружения водосброса.

Подводящий канал должен обеспечивать плавное подведение к водосливу. В плане он обычно имеет криволинейное очертание. При больших глубинах канал может выполняться с горизонтальным дном, а при малых – с обратным уклоном, что обеспечивает более равномерный и плавный вход в него воды. Поперечное сечение подводящего канала трапецидальное с заложением откосов от 1,5 до 2,5 в нескальных грунтах и от 0,5 до вертикальных – в скальных. Если скорость потока в канале превышает допустимые значения по размыву, его дно и откосы укрепляются каменной наброской или бетонными плитами.

Головная часть представляет собой водосливную плотину чаще всего с широким порогом. Методика определения размеров водосливных отверстий головной части изложена в п. 3.2.2. Если сопрягающее сооружение располагается непосредственно за водосливной плотиной (промежуточный канал отсутствует), то гасители кинетической энергии сбрасываемого потока за плотиной не устраиваются. При наличии промежуточного канала необходимо выполнить расчет сопряжения бьефов (за бытовую глубину в НБ водослива принимается расчетная глубина воды в канале) и предусмотреть устройства для гашения энергии сбрасываемого потока.

Промежуточный канал проектируется в том случае, когда продольный профиль дневной поверхности по оси водосбросного тракта имеет небольшой уклон и устройство сопрягающего сооружения непосредственно за водосливом ведет к резкому увеличению объемов земляных работ в котлованах сооружений. Уклон дна канала принимается меньше критического, расчет выполняется по формулам равномерного движения воды. Поперечное сечение промежуточного канала трапецидальное, дно и откосы которого могут крепиться каменной наброской или бетонными плитами в зависимости от скорости потока и геологических условий.

Примечание. В курсовом проекте не выполняются расчеты по промежуточному каналу, а также по устройству нижнего бьефа за головной частью. После определения размеров водосливных отверстий следует переходить к расчету сопрягающего сооружения.

Сопрягающее сооружение в береговых открытых водосбросах низко- и средненапорных гидроузлов устраивается в виде быстротоков, быстротоков с усиленной шероховатостью, консольных перепадов и многоступенчатых перепадов.

4.2.1. Быстроток

Быстротоками называются каналы с уклоном больше критического, сбрасывающие воду из верхнего бьефа в нижний.

Быстроток выполняется в виде бетонного или железобетонного лотка с прямоугольным, трапецидальным или полигональным поперечным сечением (рис. 4.8). Уклон дна быстротока принимается всегда больше критического и наиболее часто задается в пределах 0,05–0,25. Ширина быстротока может быть постоянной или переменной, что обуславливается как условиями гашения энергии в нижнем бьефе, так и возможностью некоторого сокращения объемов работ.

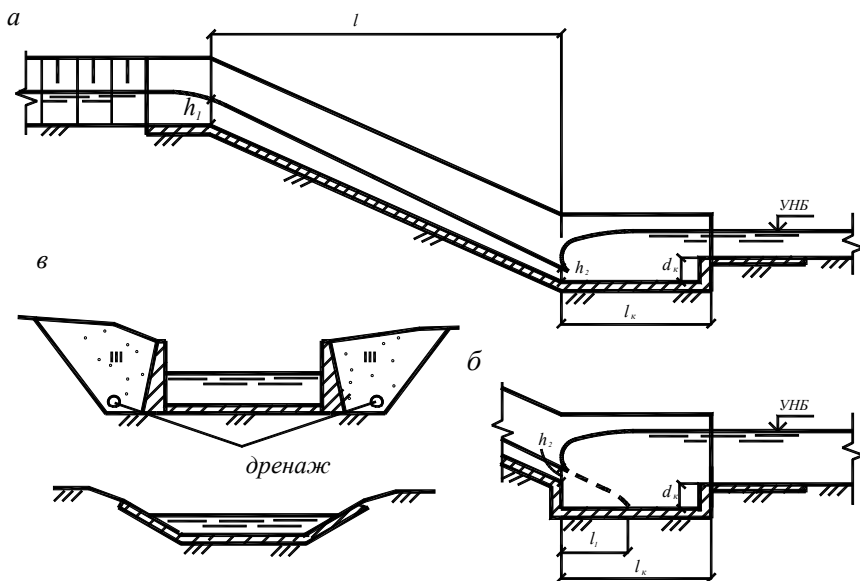


Рис. 4.8. Быстроток:
 а – без стенки падения; б – со стенкой падения;
 в – примеры поперечных сечений лотка быстротока

В быстротоках небольшой ширины на нескальном основании стенки и днища представляют собой монолитную неразрезную конструкцию докового типа. В широких быстротоках боковые стенки отрезаются от днища деформационными швами. Толщина днища принимается 0,3–0,8 м, стенки и днище по длине лотка разрезаются деформационными швами через 20–25 м.

В прочных скальных породах бетонная облицовка не устраивается, а в слабых скальных и полускальных породах дно и откосы быстротока покрываются заанкеренной бетонной облицовкой толщиной 0,2–0,3 м.

В плане быстротокам необходимо придавать прямолинейное очертание, но иногда для уменьшения объемов строительных работ устраивают быстротоки с виражом. На криволинейном участке дну быстротока придается поперечный уклон, его вогнутая боковая стенка делается выше, чем выпуклая.

В широких быстротоках, а также на криволинейных участках без поперечного уклона дна, для обеспечения устойчивости потока в поперечном направлении устраивают продольные раздельные стенки.

При высоком положении уровней фильтрационного потока по трассе быстротока устраивается дренаж под днищем и за боковыми стенками. Чаще всего применяется трубчатый дренаж.

Превышение боковых стенок быстротока над уровнем воды в нем (кривая свободной поверхности воды в быстротоке устанавливается гидравлическим расчетом) принимается по табл. 4.7.

Таблица 4.7

К проектированию быстротока

Расход в быстротоке, м ³ /с	1	1–10	10–30	30–50	50–100
Превышение высоты боковых стен над уровнем воды, см	20	30	40	50	60

Гидравлический расчет быстротока при заданных параметрах поперечного сечения, длины и уклона дна заключается в построении кривой свободной поверхности потока и определении максимального значения его скорости, а также в расчете сопряжения бьефов. Прежде чем приступать к гидравлическому расчету, необходимо по оси предварительно выбранной трассы водосброса построить продольный

профиль. Затем необходимо в него вписать быстроток таким образом, чтобы плита днища находилась на естественном основании и в то же время не была чрезмерно заглублена во избежание больших объемов земляных работ.

Построение кривой свободной поверхности выполняется по уравнению Б. А. Бахметьева:

$$\frac{i_0 l}{h_0} = \eta_2 - \eta_1 - (1 - j_{\text{cp}})(\varphi(\eta_2) - \varphi(\eta_1)), \quad (4.14)$$

где i_0 – уклон дна быстротока;

l – длина быстротока;

h_0 – нормальная глубина, то есть глубина при равномерном движении потока на быстротоке;

$\eta_1 = \frac{h_1}{h_0}$, $\eta_2 = \frac{h_2}{h_0}$ – относительные глубины в начале и в конце

быстротока;

$\varphi(\eta_1)$, $\varphi(\eta_2)$ – функции относительных глубин [2, табл. П 8; 4, табл. П 7 и др.];

$$j_{\text{cp}} = \frac{\alpha C_{\text{cp}}^2 b_6 i_0}{g \chi}, \quad (4.15)$$

где C – коэффициент Шези, средний на рассматриваемом участке;

χ – смоченный периметр.

Обычно при расчетах нет необходимости строить всю кривую спада. Достаточно определить глубины на входе и на выходе быстротока. Расчет выполняется в следующем порядке:

1) глубина воды на входе в быстроток h_1 принимается равной критической глубине:

$$h_1 = h_{\text{кр}} = \sqrt[3]{\frac{\alpha Q^2}{b_6^2 g}}, \quad (4.16)$$

где $\alpha = 1-1,1$ – коэффициент Кориолиса;

Q – расход в быстротоке;

b_6 – ширина быстротока;

2) нормальную глубину определяют из уравнения равномерного движения, задавая подбором ряд значений глубины потока на быстротоке:

$$Q = \omega C \sqrt{Ri_0}, \quad (4.17)$$

где ω – площадь живого сечения;

R – гидравлический радиус, $R = \omega / \chi$;

χ – смоченный периметр;

C – коэффициент Шези, может быть определен по формуле

$$C = \frac{1}{n} R^{1/6}, \quad (4.18)$$

n – коэффициент шероховатости, для бетонных поверхностей можно принимать $n = 0,012$;

3) по формуле (4.15) определяется величина $j_{\text{ср}}$ по средним значениям C , b_0 и χ в начале и в конце быстротока, принимая в первом приближении глубину в конце быстротока $h_2 = h_0$;

4) гидравлический показатель русла x определяется из соотношения модулей расхода и глубин в начале и в конце быстротока:

$$x = \frac{2 \lg \frac{K_1}{K_2}}{\lg \frac{h_1}{h_2}}, \quad (4.19)$$

где K – модуль расхода, который определяется по формуле

$$K = \omega C \sqrt{R}; \quad (4.20)$$

5) вычисляется величина η_1 , и по специальным таблицам [2, табл. П 8; 4, табл. П 7 и др.] определяется значение функции $\varphi(\eta_1)$. Все найденные величины подставляются в уравнение (4.14), из которого подбором определяются значение функции $\varphi(\eta_2)$ и соответствующая ей относительная глубина η_2 ;

6) находится глубина воды в конце быстротока $h_2 = \eta_2 h_0$. Если полученная величина h_2 отличается от предварительно заданной, расчеты по п. 3–5 повторяются при вновь полученном значении h_2 .

После окончательного нахождения h_2 определяется максимальная скорость в конце быстротока:

$$v_{\max} = \frac{Q}{b_0 h_2}, \quad (4.21)$$

величина которой не должна превышать допустимого значения (табл. 4.8).

Таблица 4.8

Значения средней неразмывающей скорости потока
для закрепленных русел

Вид крепления	$v_{\text{пр}}$ (м/с) при глубине потока h , м			
	< 0,5	1	3	5
Бетонная облицовка (в зависимости от прочности бетона на сжатие)	12,5– 19,2	13,8– 21,2	16,0– 24,6	17,0– 26,1
Облицовка из каменной кладки (в зависимости от прочности раствора на сжатие)	4,3– 7,4	5,0– 8,7	6,2– 10,7	6,7– 11,6
Габионы (размером 0,5 × 0,5 м и более)	4,7	5,5	6,8	7,3
Каменная наброска в плетневой клетке	3,0	3,5	4,0	4,4
Мощение одиночное на слое щебня или глины (10–15 см) слоем глины, ила, соломы или сена: на свеженасыпанном утрамбованном грунте при крупности камней, см:				
15–20	2,4	2,8	3,5	3,8
20–30	2,8	3,3	4,1	4,4
на осевшем или плотноутрамбованном грунте при крупности камней, см:				
15–20	2,6	3,0	3,7	4,0
20–30	3,0	3,6	4,5	4,9
Мощение двойное на слое щебня при крупности камней, см:				
15–20	3,0	3,5	4,3	4,7
20–30	3,1	3,7	4,7	5,1
Дерновка плашмя	1,0	1,25	1,5	1,5

Быстроток с усиленной шероховатостью. В том случае, когда скорость потока на быстротоке превышает допустимую, а уменьшение его уклона нецелесообразно, устраивается быстроток с усиленной шероховатостью. Искусственная шероховатость выполняется чаще всего в виде поперечных донных ребер, устраиваемых на дне, а иногда и на боковых стенках лотка быстротока (рис. 4.9).

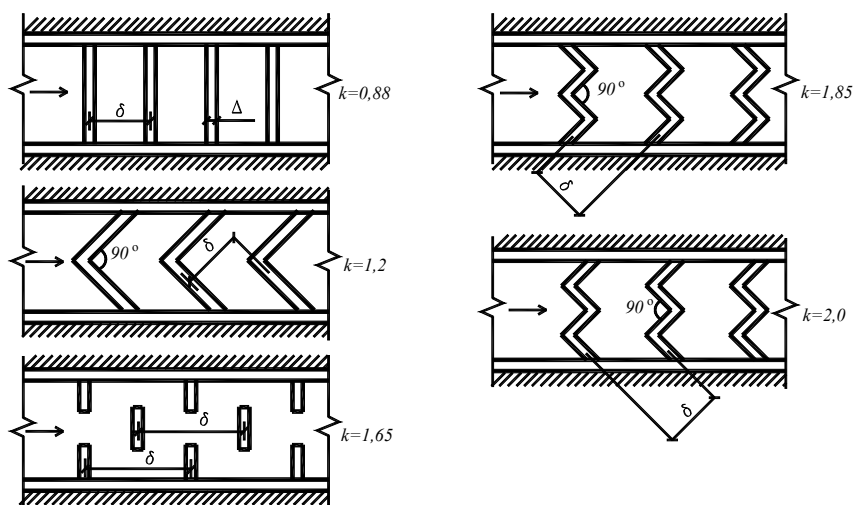


Рис. 4.9. Типы усиленной шероховатости на быстротоке

Расчет ребристой донной шероховатости квадратного сечения ($\Delta \times \Delta$) с расстояниями между осями ребер $\delta = 8\Delta$ и при $i_{кр} < i_0 < 0,6$ выполняется по методу О. М. Айвазяна. Расчет ведется для условий равномерного движения по зависимостям:

$$1 - \frac{Q}{v\omega} = i_0; \quad (4.22)$$

$$\frac{8gRi_0\omega^2}{Q^2} = 0,04 + 2,29i_0^2 + Ki_0^{0,1} \frac{\Delta}{R} \left(\frac{b}{\chi}\right)^2, \quad (4.23)$$

где Q – расчетный расход;

v – скорость потока на быстротоке;

i_0 – уклон дна быстротока;

K – опытный коэффициент, зависящий от типа шероховатости (см. рис. 4.9);

Δ – высота ребер усиленной шероховатости;

ω , χ , R – площадь живого сечения, смоченный периметр и гидравлический радиус потока соответственно, определяемые по глубине, отсчитываемой от верха ребер шероховатости.

Порядок расчета. Задаются значения скорости потока на быстротоке для условий его равномерного движения $v = 6\text{--}8$ м/с. По формуле (4.22) находится глубина потока, а по формуле (4.23) вычисляется высота ребер искусственной шероховатости. При этом необходимо обеспечить соблюдение условия $h/\Delta \geq 3$. Если при расчете получается $\Delta < 0$, это означает, что при назначенном типе шероховатости и заданных условиях скорость потока заведомо ниже, чем заданное значение v . После расчета высоты Δ следует указать длину участка, на котором водоскат должен быть снабжен усиленной шероховатостью. Ребра устанавливаются, начиная с того сечения, после которого скорости без усиленной шероховатости становятся больше допустимых значений. Местоположение этого сечения устанавливается расчетом по уравнениям (4.14)–(4.21).

Если усиленная шероховатость предназначена для создания определенного режима лишь на выходе, чтобы уменьшить размеры водобойной части, то в этом случае ребрами снабжают только концевой участок длиной $l_\Delta \approx 20 h$, где h – расчетное значение глубины потока при равномерном движении на участке усиленной шероховатости.

Концевой участок быстротока выполняется в виде водобойного колодца либо водобойной стенки (при донном режиме сопряжения бьефов), либо с консольным перепадом (при режиме сопряжения отброшенной струей). Водобойный колодец обычно устраивается на нескальных грунтах, консольный перепад – чаще на скальных. Водобойный колодец может быть со стенкой падения или без нее.

Расчет донного режима сопряжения бьефов выполняется при отсутствии стенки падения (рис. 4.8, а) так же, как и в п. 4.1.3. При этом первая сопряженная глубина принимается равной глубине в конце

быстротока, то есть $h' = h_2$. При наличии стенки падения (рис. 4.8, б) расчет выполняется следующим образом. Задается глубина водобойного колодца d_k , и по следующей формуле путем подбора определяется глубина в сжатом сечении:

$$q = \varphi h_c \sqrt{2g \left(h_2 + d_k + \frac{v^2}{2g} - h_c \right)},$$

где φ – коэффициент скорости, при высоте падения струи от 1 до 5 м принимается от 0,97 до 0,85 соответственно (промежуточные значения – по интерполяции);

v – скорость в конце быстротока.

Затем определяется h'' (см. п. 4.1.3) и проверяется условие $h_{\text{нб}} + d_k \geq h''$. Если это условие не выполняется, то следует задать другую величину d_k и повторить расчет. Если же указанное условие выполняется, то глубина колодца задана верно. Затем определяется длина колодца:

$$l_k = l_1 + 0,8l_{\text{пр}},$$

где $l_{\text{пр}}$ – длина прыжка (см. п. 4.1.3);

l_1 – дальность полета струи:

$$l_1 = \sqrt{\left(h_2 + \frac{v^2}{2g} \right) (2d_k + h_2)}.$$

4.2.2. Консольный перепад

Консольный перепад устраивается в конце быстротока и служит для отброса струи воды на безопасное расстояние с точки зрения подмыва сооружения (рис. 4.10).

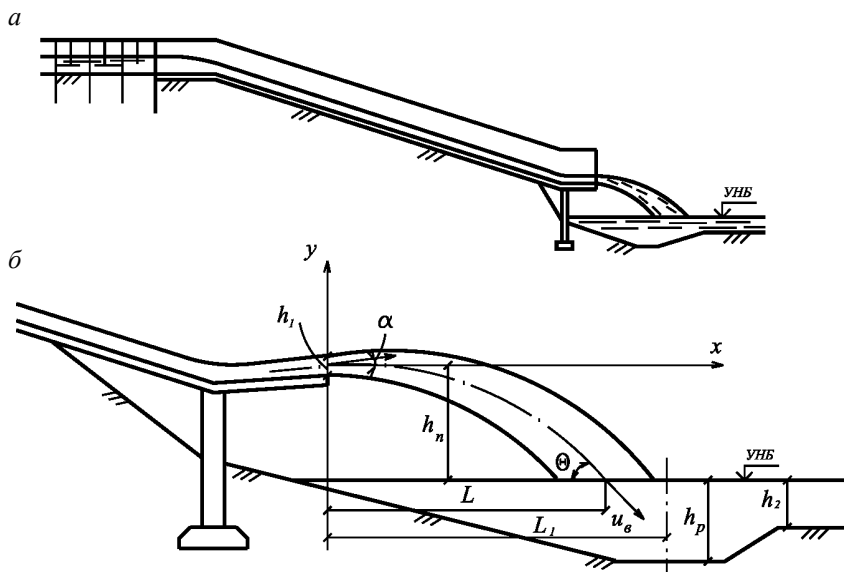


Рис. 4.10. Консольный перепад:
a – общий вид; *б* – схема к расчету дальности отброса струи

Последовательность проектирования и выполнения расчетов быстротока с консольным перепадом:

- 1) проектируется быстроток. Вписывание его в местность и гидравлический расчет выполняются так, как было изложено выше. Особенность заключается в том, что концовка быстротока должна располагаться выше УНБ на 5–10 м с выходом на поверхность земли;
- 2) выполняется проектирование и гидравлический расчет консоли. Чаще всего консоль располагается горизонтально, иногда ей придается обратный уклон от 0 до 15°. Длина обычно 1–2 м. В зависимости от геологических условий и размеров консоли конструкция ее опор может быть свайной, стоечной или рамной. Подошва крайних опор назначается ниже дна воронки размыва. Гидравлический расчет консольного перепада заключается в определении дальности полета струи и размеров воронки размыва. Дальность полета струи вычисляется по формуле

$$L = k_a \frac{v_1^2 \cos \alpha_0}{g} \left(\sin \alpha_0 + \sqrt{\sin^2 \alpha_0 + \frac{2h_n g}{v_1^2}} \right),$$

где k_a – коэффициент, учитывающий влияние аэрации на дальность отлета струи; при $Fr \leq 35$ $k_a = 1$; при $Fr > 35$ – $k_a = 0,8-0,9$,

где $Fr = \frac{v_1^2}{gh}$ – число Фруда;

v_1 – скорость схода струи с трамплина (можно принимать равной скорости потока в конце быстротока);

α_0 – угол наклона струи к горизонту, в общем случае он меньше угла наклона дна трамплина α . При длине консоли $l > 3h_1$ принимается $\alpha_0 = \alpha$. При $l < 3h_1$ α_0 следует находить по специальным графикам [3, рис. 10.3].

h_n – превышение оси струи на носке над уровнем воды в нижнем бьефе:

$$h_n = p + \frac{h_1}{2 \cos \alpha},$$

где p – превышение сливной кромки носка над уровнем воды в нижнем бьефе (высота падения струи);

h_1 – толщина струи на носке.

Определение глубины воды в воронке размыва после его завершения для нескальных грунтов:

$$h_p = A \left(\frac{q}{1,15 \sqrt{g} d_{50}^{0,25}} \right)^{0,8},$$

где d_{50} – средний диаметр частиц грунтов для несвязных грунтов, соответствующий 50 % по кривой гранулометрического состава; для глинистых грунтов $d_{50} = d_s$, где d_s – эквивалентный диаметр агрегатов, на который распадается связный грунт, зависящий от коэффициента пористости ε и состава грунта (табл. 4.9).

A – коэффициент, учитывающий размывающую способность потока и неравномерность распределения удельного расхода, при отбросе струи с трамплина вычисляется по формуле

$$A = k_0 \left(3,4 + \frac{0,45 n_a \varphi^2 y_0}{h_{кр}} \right),$$

где k_0 – коэффициент, учитывающий пространственность и условия сопряжения падающей струи с нижним бьефом. Для консольного сброса за быстроеком $k_0 = 0,44$;

n_a – коэффициент, учитывающий влияние аэрации струи, при $Fr = 25$ $n_a = 0,9$; при $Fr = 50$ $n_a = 0,85$; при $Fr = 100$ $n_a = 0,6$, где

$Fr = \frac{v_1^2}{2g}$ – число Фруда в начальном сечении струи;

φ – коэффициент скорости, значение которого можно принимать по специальным графикам [2, рис. 4.8; 13, рис. 10–23];

y_0 – разность уровней воды в бьефах, при расчете быстроготока

можно принимать $y_0 = p + h + \frac{v_1^2}{2g}$;

$h_{кр}$ – критическая глубина.

Таблица 4.9

Эквивалентный диаметр d_s агрегатов связных грунтов

Грунты	Содержание частиц, %, размером, мм		Эквивалентный диаметр d_s , мм, для частиц различных грунтов			
	0,005	0,005–0,05	мало-плотных, $\varepsilon > 1,2$	средне-плотных, $\varepsilon = 1,2–0,6$	плотных, $\varepsilon = 0,6–0,3$	очень плотных, $\varepsilon = 0,3–0,2$
Глины	30–50	50–70	0,15	2	10	50
Тяжелые суглинки	20–30	70–80	0,15	3	10	50
Тощие суглинки	10–20	80–90	0,15	3	10	50
Лессовидные в условиях закончившихся просадок	–	–	0,05	1,5	5	20

4.2.3. Многоступенчатый перепад

Многоступенчатый перепад представляет собой ряд ступеней из одинаковых по размерам колодцев, образованных продольными (боковыми) и поперечными (водобойными) стенками (рис. 4.11). Он

устраивается при значительных (более 0,25) уклонах местности по трассе водосброса.

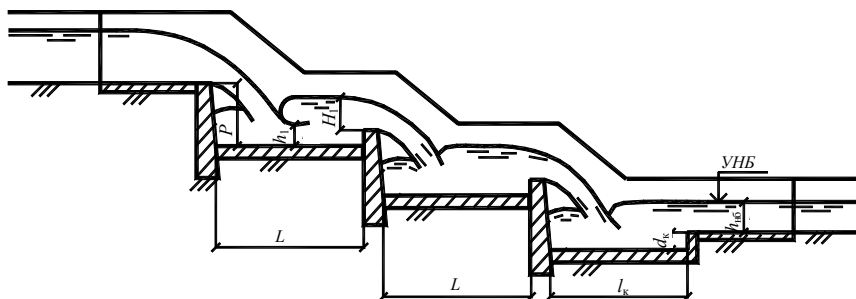


Рис. 4.11. Многоступенчатый перепад

Размеры колодцев и высота водобойных стенок определяются на основании гидравлического расчета из условия полного гашения энергии потока.

Прежде чем приступать к расчетам, необходимо построить продольный профиль поверхности земли по оси предварительно выбранной трассы водосброса, в который вписывается многоступенчатый перепад. Для этого по продольному профилю находится общая высота падения, которая разбивается на отдельные равные ступени. Высота ступеней p обычно назначается одинаковой, не превышающей, как правило, 5–6 м. Длина ступеней – до 20 м. Глубина водобойного колодца предварительно может быть принята $d_k = p/3$. Тогда средняя высота ступеней $p = P/n + d_k$, где P – разность отметок в начале и в конце перепада.

На не скальных и полускальных грунтах продольные и поперечные стенки отделяются от водобойной плиты вертикальными деформационными швами. Все швы оборудуются противофильтрационными уплотнениями. Толщину водобойной плиты и стенок определяют расчетом на устойчивость, предварительно назначая ее в соответствии со следующими рекомендациями: водобойная плита – 0,5–1,0 м; продольная стенка: поверху – 0,3–0,7 м, понизу – 1–2 м; водобойная стенка: поверху – 0,5–0,7 м, понизу – 1,2–2,0 м. В скальных породах водобойные плиты могут не устраиваться или может выполняться выравнивающая облицовка толщиной 0,3–4 м.

Гидравлическим расчетом уточняются предварительно принятые длины ступеней и высоты водобойной стенки. Расчеты выполняются только для первой, второй и последней ступеней. Размеры всех остальных ступеней принимаются такими же, как и размеры второй ступени. Расчеты выполняются следующим образом. Из формулы

$$Q = \phi h_1 b \sqrt{2g(H_0 + p - h_1)}$$

определяется глубина на ступени в сжатом сечении, равная h_1 , которая принимается в качестве первой сопряженной глубины h' . Коэффициент скорости ϕ принимается по графикам в зависимости от высоты и конструктивных особенностей ступени [2, рис. 4.8]. По формуле (4.4) определяется вторая сопряженная глубина h'' . Глубина воды над порогом водослива H_1 в начале следующей ступени определяется из уравнения водослива с тонкой стенкой:

$$Q = mb\sqrt{2g} \cdot H_{1,0}^{3/2},$$

откуда

$$H_1 = \left(\frac{Q}{mb\sqrt{2g}} \right)^{2/3} - \frac{\alpha v_0^2}{2g},$$

где m – коэффициент расхода, принимаемый как для водослива с тонкой стенкой;

$$v_0 = \frac{Q}{bh''} - \text{скорость подхода.}$$

Глубина водобойного колодца на ступени равна $d_k = h'' - H_1$. Длина ступени перепада (водобойного колодца) $L = l_1 + 0,8 l_{пр}$, где $l_{пр}$ – длина прыжка.

Дальность полета струи может быть определена по формуле

$$l_1 = \frac{q}{h_{кр}} \sqrt{\frac{2p + h_{кр}}{g}},$$

где q – удельный расход: $q = Q/b$;

$h_{кр}$ – критическая глубина, определяемая по формуле (4.5).

При расчете последней ступени перепада глубина водобойного колодца определяется так же, как в п. 4.1.3.

Отводящий канал устраивается между сопрягающим сооружением и руслом реки. Канал выполняется в выемке таким образом, чтобы дно его сопрягалось с дном реки. Дно отводящего канала может быть горизонтальным, или ему может придаваться уклон меньше критического. Гидравлический расчет канала выполняется по формулам равномерного движения воды. Если скорости потока в канале превышают допустимые по размыву, дно и откосы его укрепляются.

4.3. Башенные водосбросы

Башенный водосброс (рис. 4.12) состоит из головной части (башни), одной или нескольких ниток труб и концевого участка, на котором при необходимости располагаются гасители энергии потока. Ось башенного водосброса по возможности трассируется перпендикулярно к оси плотины в русле или в пониженных местах поймы.

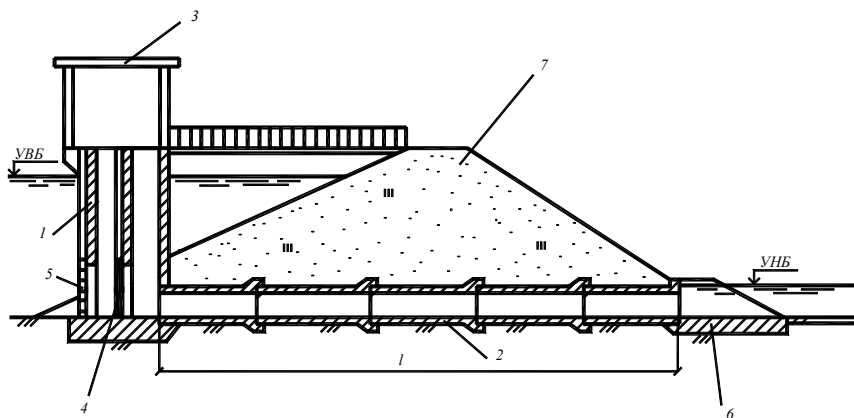


Рис. 4.12. Башенный водосброс:

- 1 – башня; 2 – отводящие трубы; 3 – помещение для размещения подъемного оборудования; 4 – затвор; 5 – сороудерживающая решетка; 6 – водобой; 7 – грунтовая плотина

В башне размещаются ремонтные и рабочие затворы, перекрывающие входные сечения труб, сороудерживающие решетки и механизмы для маневрирования ими, а также служебные помещения.

Сечение башни в плане может быть круглым или прямоугольным. Размеры ее зависят от диаметра трубопроводов. Толщина стенок башни обычно уменьшается снизу вверх, но она не должна быть меньше 20 см. Размещать башню можно в зоне подошвы верхового откоса плотины, в его средней части или у гребня плотины, но она всегда должна располагаться на прочном материковом грунте. Трубы малого диаметра могут быть металлическими или железобетонными. Металлические трубопроводы чаще всего укладываются внутри железобетонных галерей, которые используются в период возведения гидроузла для пропуска строительных расходов.

Снаружи металлические трубопроводы покрываются антикоррозионным покрытием. Трубы больших поперечных сечений выполняются из железобетона с круглыми, овальными или прямоугольными отверстиями. При устройстве нескольких труб они объединяются в общую многоочковую конструкцию.

Трубы должны располагаться на плотном грунте основания на уровне подошвы плотины или ниже ее, в траншее. По длине трубы разрезаются температурно-осадочными швами на секции длиной не более 10–15 м. Для предотвращения фильтрации воды через швы они уплотняются шпонками, а для борьбы с контактной фильтрацией воды вдоль трубы, в местах стыков секций, устанавливаются противофильтрационные ребра (диафрагмы).

Подходной участок к башенному водосбросу выполняется в виде канала, рассчитанного на пропуск строительного расхода. Его дно и откосы крепятся каменной наброской или бетонными плитами в зависимости от скорости течения.

Пропускная способность одной трубы напорного башенного водосброса $Q_{\text{тр}}$ определяется по формуле

$$Q_{\text{тр}} = \mu \omega \sqrt{2gH_{\text{д}}}, \quad (4.24)$$

где μ – коэффициент расхода;

ω – площадь выходного поперечного сечения трубы;

g – ускорение свободного падения;

$H_{\text{д}}$ – действующий напор, принимаемый равным разности между расчетным уровнем воды в верхнем бьефе (НПУ) и центром тяжести выходного сечения трубы при незатопленном истечении и раз-

ности НПУ и уровня нижнего бьефа, соответствующего пропуску расчетного расхода, при затопленном выходном отверстии.

Коэффициент расхода напорного башенного водосброса

$$\mu = \frac{1}{\sqrt{1 + \sum \zeta_i}},$$

где $\sum \zeta_i$ – сумма коэффициентов сопротивлений (местных и по длине).

В глубинных водосбросах постоянного поперечного сечения, работающих в напорном режиме, надлежит учитывать следующие виды местных сопротивлений:

1) на вход (коэффициент сопротивления для прямоугольного входа $\zeta_{\text{вх}} = 0,42$, при криволинейном очертании (по радиусу) – 0,10). Для определения $\zeta_{\text{вх}}$ других форм оголовков необходимо использовать специальные графики [3, 13];

2) в пазах плоских затворов при относительной ширине паза $b_{\text{п}}/b < 0,1$ следует принимать $\zeta_{\text{п}} = 0,05$, при $b_{\text{п}}/b > 0,2$ $\zeta_{\text{п}} = 0,1$. Здесь b – ширина водосбросного отверстия на участке размещения затворов, $b_{\text{п}}$ – ширина паза. Для двух и более последовательно расположенных пазов затворов коэффициенты сопротивлений следует суммировать;

3) на сороудерживающей решетке

$$\zeta_{\text{р}} = \beta \left(\frac{s}{b_c} \right)^{4/3} \sin \alpha,$$

где s – толщина стержня решетки;

b_c – величина просвета между стержнями;

β – коэффициент, зависящий от формы стержней (при круглой форме стержней $\beta = 1,79$);

α – угол наклона решетки к горизонту.

Если глубинные водосбросы имеют повороты, сужение, расширение и т. д., коэффициент сопротивления для них определяется по справочнику [13].

Коэффициент сопротивления по длине

$$\zeta_{\text{дл}} = \frac{2gl}{C^2 R},$$

где l – длина трубы;

$$R = \frac{\omega}{\chi} \text{ – гидравлический радиус;}$$

χ – смоченный параметр.

Для круглого сечения $R = \frac{d}{4}$, где d – диаметр трубы.

C – коэффициент Шези, может быть определен по формуле Маннинга:

$$C = \frac{1}{n} R^{1/6},$$

где n – коэффициент шероховатости (для бетонной поверхности, он может быть принят равным 0,012 [13]).

Гидравлический расчет башенного водосброса выполняется в следующем порядке:

1) на поперечном разрезе земляной плотины выбирают местоположение башни и определяют длину трубы;

2) задают форму и размеры поперечного сечения трубы и по формуле (4.24) находят пропускную способность одной трубы;

3) определяют необходимое количество труб для пропуска расчетного паводкового расхода $n = Q_p / Q_{\text{тр}}$;

4) по зависимости (4.24) проверяют пропуск поперечного паводкового расхода при уровне верхнего бьефа, равном ФПУ. Если принятого количества труб и их размеров оказывается недостаточно для пропуска поперечного паводкового расхода при ФПУ, то увеличивают либо размер поперечного сечения трубы, либо количество труб.

Расчет сопряжения бьефов выполняют по формулам (4.4)–(4.6), принимая при напорном движении воды в трубах первую сопряженную глубину, равную диаметру трубы, то есть $h' = h_c = d$.

Список литературы

1. Богославчик, П. М. Гидротехнические сооружения : курс лекций для студентов специальности 1–70 04 03 «Водоснабжение, водоотведение и охрана водных ресурсов» высших учебных заведений / П. М. Богославчик. – 2 изд., испр. – Минск : БНТУ, 2014. – 222 с.
2. Богославчик, П. М. Проектирование и расчеты гидротехнических сооружений : учебное пособие для вузов / П. М. Богославчик, Г. Г. Круглов. – Минск : БНТУ, 2001. – 363 с.
3. Гидравлические расчеты водосбросных гидротехнических сооружений : справочное пособие. – М. : Энергоатомиздат, 1988. – 624 с.
4. Гидротехнические сооружения комплексных гидроузлов : учебное пособие / П. М. Богославчик [и др.]; под ред. Г. Г. Круглова. – Минск : БНТУ, 2006. – 585 с.
5. Гидротехнические сооружения : в 2 ч./ под ред. Л. Н. Рассказова. – М. : Стройиздат, 1996. – Ч. 1. – 446 с.
6. Гидротехнические сооружения : справочник проектировщика / под ред. В. П. Недриги. – М. : Стройиздат, 1983. – 543 с.
7. Гольдин, А. Л. Проектирование грунтовых плотин : учебное пособие для вузов / А. Л. Гольдин, Л. Н. Рассказов; под ред. Л. Н. Рассказова. – М. : Стройиздат, 1983. – 543 с.
8. Автомобильные дороги. Нормы проектирования : ТКП 45–3.03–19–2006 (02520). – Введен 26.01.2006. – Минск : Министерство строительства и архитектуры, 2006. – 48 с.
9. Гидротехнические сооружения. Строительные нормы проектирования : ТКП 45–3.04–169–2011 (02250). – Введен 01.07.2010. – Минск : Министерство строительства и архитектуры, 2011. – 74 с.
10. Гидротехнические сооружения. Правила определения нагрузок и воздействий (волновых, ледовых и от судов) : ТКП 45–3.04–170–2009(02250). – Введен 01.07.2010. – Минск : Министерство строительства и архитектуры, 2011. – 74 с.
11. Плотины из грунтовых материалов. Строительные нормы проектирования : ТКП 45–3.04–150–2009 (02250). – Введен 01.03.2010. – Минск : Министерство строительства и архитектуры, 2010. – 54 с.
12. Плотины бетонные и железобетонные. Строительные нормы проектирования : ТКП 45–3.04–271–2012 (02250). – Введен 12.12.2012. – Минск : Министерство строительства и архитектуры, 2013. – 30 с.

13. Справочник по гидравлическим расчетам / под ред. П. Г. Киселева. – М. : Энергия, 1975. – 309 с.

14. Основания и фундаменты зданий и сооружений. Строительные нормы Республики Беларусь : СНБ 5.01.01–99. – Введен 21.01.1999. – Минск : Министерство строительства и архитектуры, 1999. – 36 с.

Учебное издание

БОГОСЛАВЧИК Пётр Михайлович

ПОДПОРНЫЙ ГИДРОУЗЕЛ

Пособие по выполнению курсового проекта
по дисциплине «Гидрология и гидротехнические сооружения»
для студентов специальности 1-70 04 03 «Водоснабжение,
водоотведение и охрана водных ресурсов»

Издание 2-е

Редактор *Е. С. Кочерго*

Компьютерная верстка *Н. А. Школьниковой*

Подписано в печать 22.07.2016. Формат 60×84 ¹/₁₆. Бумага офсетная. Ризография.

Усл. печ. л. 4,30. Уч.-изд. л. 3,36. Тираж 200. Заказ 239.

Издатель и полиграфическое исполнение: Белорусский национальный технический университет.

Свидетельство о государственной регистрации издателя, изготовителя, распространителя
печатных изданий № 1/173 от 12.02.2014. Пр. Независимости, 65. 220013, г. Минск.

