

собные за 5-10 лет полностью покрыть стены 9-этажного здания. Подходят и другие виды - вечнозеленый плющ, плетневые розы, некоторые фикусы, ваниль и др. Отмечено улучшение микроклимата внутри помещения, уменьшение шума и загрязнений, снижение затрат на отопление (до 15%). Влаголюбивые растения вертикального озеленения, разрастаясь, забирают лишнюю влагу у фундамента и стен дома, тем самым создается благоприятный микроклимат в самом доме. Многие из этих насаждений нуждаются в различных видах опор. Такие лазящие растения, как плющ обыкновенный и дикий виноград, сами прикрепляются к стенам, но без специальных конструкций они могут их разрушать, если между кирпичами есть щели, а в штукатурке - трещины.

Для декоративных целей, а также для защиты стен от перегрева и осадков их защищают также с помощью ярусного размещения ящиков с ампельными растениями со свисающими побегами и выющиеся стеблями (настурция, аспарагус, фуксии и др.).

Список использованных источников

1. Маслов, Н. В. Градостроительная экология / Н. В. Маслов, – М. : Высшая школа, 2003. – 284 с.

УДК 626.8

Строительство Витебской ГЭС на реке Западная Двина. Расчет конструкции верхнего бьефа (сечение 1-1)

Рубченко Е.С., Граблевская И.Г.
Белорусский национальный технический университет
Минск, Беларусь

Технические особенности проекта

Витебская ГЭС представляет собой типичную русловую низко-напорную гидроэлектростанцию, включающую в себя бетонную водосборную плотину, грунтовую плотину, здание ГЭС, однокамерный однодониточный судоходный шлюз, распределительное устройство. Проектная мощность ГЭС – 40 МВт, среднегодовая выработка – 138 млн кВт·ч. В здании ГЭС установлены четыре горизон-

тальных капсульных гидроагрегата (диаметр рабочего колеса – 3,95 м) мощность по 10 МВт. Подпорные сооружения ГЭС образуют водохранилище площадью 8,82 км² и объемом 4,1 млн м³, максимальной шириной 420 м и максимальной глубиной 14 м. Максимальный расход воды через ГЭС – 465 м³/с. Максимальный перепад уровней между нижним и верхним бьефами – 9 м. Мощность устанавливаемого оборудования – 33 МВт. Коэффициент использования установленной мощности – 0,45.

Конструктивные особенности и условия работы подпорных стен на правом берегу со стороны верхнего бьефа (сечение 1-1)

Условия работы конструкций соответствуют обычным условиям работы подпорных стен, воспринимающих нагрузки со стороны обратных засыпок [1]. Особенностью работы сооружений является возможное «зависание» воды в обратной засыпке после прохождения паводка (при нарушении работы дренажа) [2].

Правобережное сопряжение верхнего бьефа здания ГЭС с берегом представлено железобетонными подпорными стенками. Длина подпорной стенки составляет 37,3 м, высота стен переменная. В расчете рассмотрено одно сечение из трех. Сечение 1-1 располагается на скальном основании и имеет отметку 111,6 м, ширина основания 14,5 м, а высота 21,4 м.

Расчет конструкций верхнего бьефа (сечение 1-1)

Расчет устойчивости секций верховой подпорной стены правого берега выполняется по схеме плоского сдвига и смешанного сдвига [3].

Рассмотрены следующие случаи:

Расчетный случай 1 – эксплуатационный.

Завершено строительство стенок, произведена обратная засыпка, уровень воды соответствует отметке НПУ = 139,00.

Расчетный случай 2 – строительный.

Завершено строительство стенок, произведена обратная засыпка, уровень воды принимается на 1 м ниже дна котлована. На призме обрушения принимается нагрузка 10 кН/м².

Случай пропуска половодья 0,5% обеспеченности не рассматривается, так как он полностью идентичен расчетному случаю 1.

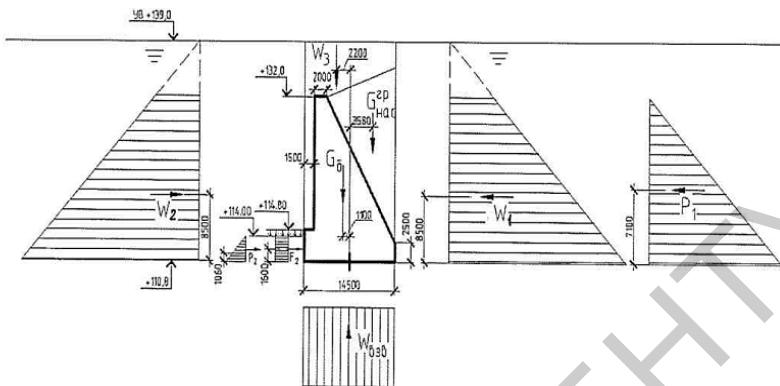


Рисунок 1 – Расчетная схема и схема нагрузок для сечения 1-1 при расчетном случае (эксплуатационный)

Таблица 1 – Расчет напряжений в основании стенки и расчет устойчивости сечения 1-1

| Эксплуатационный случай (УВ=139,0) | | | | | | |
|------------------------------------|---------------------------------|-------------|----------|---------|-----------------|-----------------|
| Силы | Обозначение | Коэффициент | Значение | Плечо | Момент | |
| Вес стены | G _б | 0,95 | 4075,50 | -1,1 | -4483,05 | |
| Вес насыщенного грунта | G ^{тр} _{нас.} | 0,9 | 2212,20 | 3,58 | 7919,67 | |
| Вес грунта | G ^{тр} | 0,9 | 0,00 | 0 | 0 | |
| Вес воды | W ₃ | 1 | 1071,00 | -2,2 | -2356,20 | |
| Взвешивающее давление | W _{взв} | 1 | 4089,00 | 0 | 0 | |
| Давление воды слева | W ₂ | 1 | 3731,00 | 8,5 | 31713,5 | |
| Давление воды справа | W ₁ | 1 | 3731,00 | -8,5 | -31713,5 | |
| Давление грунта слева | P ₂ | 0,8 | 20,27 | 1,06 | 21,48 | |
| Давление грунта справа | P ₁ | 1,2 | 1631,47 | -7,1 | -11583,4 | |
| Давление от плиты слева | F ₂ | 0,8 | 14,3 | 1,6 | 22,88 | |
| Сумма удерживающих | | | | 3269,70 | | -10458,6 |
| K _c | | | | 2,313 | σ_{\min} | σ_{\max} |
| | | | | -72,96 | 523,96 | |

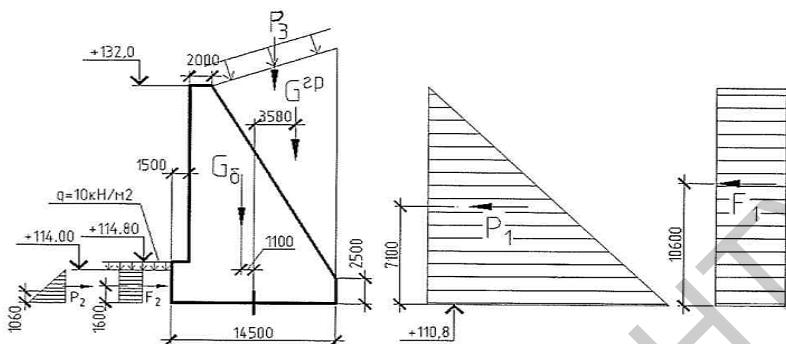


Рисунок 2 – Расчетная схема и схема нагрузок для сечения 1-1 при расчетном случае (строительный)

Таблица 2 – Расчет напряжений в основании стенки и расчет устойчивости сечения 1-1

| Строительный случай | | | | | |
|--|-------------|-------------|----------|----------------|----------------|
| Силы | Обозначение | Коэффициент | Значение | Плечо | Момент |
| Вес стены | G_b | 0,95 | 4075,50 | -1,1 | -4483,05 |
| Вес грунта | G^{tp} | 0,9 | 1414,80 | 3,58 | 5064,98 |
| Давление на поверхности | P_3 | 1 | 116,00 | 1,75 | 203,00 |
| Давление грунта слева | P_2 | 0,8 | 20,28 | 1,06 | 21,49 |
| Давление грунта справа | P_1 | 1,2 | 1631,47 | -7,1 | -11583,4 |
| Давление от плиты слева | F_2 | 0,8 | 14,3 | 1,6 | 22,88 |
| Давление от распределенной нагрузки на поверхность | F_1 | 1,2 | 114,48 | -10,6 | -1213,49 |
| Сумма удерживающих | | | 4191,50 | | -11967,6 |
| K_c | | | 2,531 | δ_{min} | δ_{max} |
| | | | | -52,46 | 630,59 |

Таблица 3 – Расчет напряжений в основании стенок и расчет устойчивости стенок в сечении 1-1 по схеме плоского сдвига

| Расчетные случаи | Сечение 1-1 | | |
|--------------------------------|---------------------|---------------------|---------------------|
| | max напряжения, кПа | min напряжения, кПа | K _{запаса} |
| Случай 1 (эксплуатационный) | 523,9 | -72,96 | 2,313 |
| Случай 2 (строительный) | 630,59 | -52,46 | 2,531 |

Выводы по расчету сечения 1-1

Анализ результатов расчета показывает, что секция верховой стены правого берега по схеме плоского сдвига устойчива, коэффициент запаса превышает нормативный.

В грунте основания под секцией 1-1 в период строительства и эксплуатации появляются отрицательные напряжения. Площадь сжатой зоны составляет не менее 88%. Для исключения возможности отрыва сооружения от основания дополнительно следует предусмотреть устройство анкеров.

Список использованных источников

1. СНиП 2.02.02.85 «Основания гидротехнических сооружений»;
2. ТКП 45-5.01-237-2011 «Основания и фундаменты зданий и сооружений. Подпорные стены и крепления котлованов. Правила проектирования и устройства»;
3. Расчет устойчивости и прочности сопрягающихся сооружений. Расчет устойчивости подпорных стен на правом берегу – Мн: РУП «Белнипизнергопром», 2016.