ТЕХНИКА ЖАНА ТЕХНОЛОГИЯ

Белеков Т.Э., Турдукулова А.А., Кочкорова М.

Фильтрационный расчет плотины малой ГЭС

Действие сил фильтрационного потока является одной из особенностей работы гидротехнических сооружений. Эти силы в значительной мере определяют формы и размеры сооружения [1].

Нескальные основания гидротехнических сооружений слагаются горными породами различной водопроницаемости. Поэтому под действием напора, т. е. разности уровней воды в бъефах, вдоль подземного контура сооружения, в обход его, а в ряде случаев и в самом сооружении происходит движение грунтового потока (фильтрационных вод) [2].

Если сооружение достаточно водопроницаемо (земляная плотина, дамба), то грунтовый поток в нем будет безнапорным со свободной поверхностью, линия которой на профиле плотины называется кривой депрессией. Задачи фильтрационного расчета в этом случае сводятся к выявлению условий движения грунтового потока в теле плотины и влияния его на устойчивость низового откоса и основания [3].

Если сооружение по сравнению с грунтами, слагающими его основание, малопроницаемо, то грунтовый поток, не имея свободной поверхности, будет напорным. Верхняя граница этого потока - подземный контур (подошва) сооружения, а нижняя - водоупор, обладающий малой фильтрационной способностью. Будучи напорным, фильтрационный поток, направленный снизу вверх, оказывает давление на подошву сооружения, уменьшая тем самым его вес и сопротивление сдвигающим силам [4].

В несвязных грунтах (песок и др.) может происходить механическая суффозия, что приводит к ослаблению и осадкам основания и сооружения, а иногда и к разрушениям последнего. Прочность сооружения может быть снижена и в результате химической суффозии [5].

При выходе в нижний бьеф фильтрационный поток оказывает давление на подошву сооружения, в результате чего при некоторых условиях может произойти выпор (вертикальное перемещение) грунта и как следствие перекос сооружения. Кроме того, из верхнего бьефа в нижний происходит утечка воды, которая иногда может привести к недопустимым по величине потерям воды из водохранилища.

Фильтрация воды по направлению к нижнему бьефу происходит не только в основании сооружения, но и в обход его - в берегах русла, дамбах каналов, к которым примыкают водоподпорные сооружения, и др. Здесь также могут происходить суффозия, оползание берегов в нижний бьеф и потери воды.

Для предотвращения вредных последствий действия фильтрационного потока на сооружение и его основание принимают специальные меры, которые сводятся главным образом к удлинению пути фильтрации за счет выбора соответствующих форм и размеров подземного или фильтрационного контура сооружения [6].

Подземный контур сооружения состоит из следующих основных частей (рис. 1): понура, водобоя и рисбермы.

Понур расположен перед сооружением (в верхнем бьефе) и служит для предотвращения размыва русла и удлинения пути фильтрации. Выполняют, понур из водонепроницаемого и неразмываемого в данных условиях материала: бетона, железобетона, дерева, глинобетона. Толщину и длину понура назначают по конструктивным соображениям, но с учетом величины напора и типа сооружения. Так, например, минимальную толщину понура из глинобетона принимают равной 0,6-0,75м соответственно для напоров H величиной 5-10м и более. Длина

понура в большой мере зависит от типа сооружения, и ее окончательно уточняют в процессе фильтрационных расчетов. Для удлинения пути фильтрации в верхнем бьефе устраивают шпунтовый ряд - водонепроницаемую стенку, состоящую из отдельных металлических, железобетонных или деревянных шпунтов.

Водобой является наиболее ответственной частью сооружения. Он должен выдерживать динамическую нагрузку сверху от проходящего по нему с большой скоростью поверхностного потока и напор фильтрационного потока снизу. Толщину водобоя определяют из условия его устойчивости против выпирающего действия фильтрационного потока, а длину - по гидравлическому расчету из условия безопасного сопряжения потока в нижнем бьефе. Однако в соответствии с фильтрационным расчетом длину водобоя иногда увеличивают.

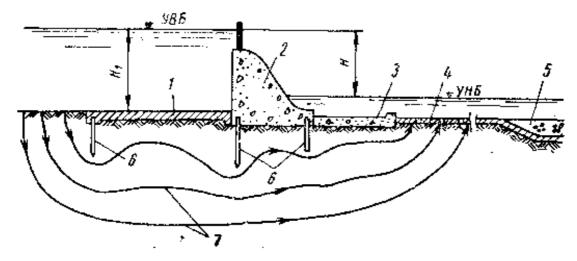


Рис. 1. Элементы подземного контура плотины на водопроницаемом основании: 1 - понур; 2 - тело плотины; 3 - водобой; 4 - рисберма с дренажными отверстиями; 5 - каменная наброска; 6 - шпунт; 7 - линии фильтрационных токов

Рисберма служит для гашения энергии потока, сходящего с водобоя. Для этого она должна иметь достаточную длину и соответствующую для выравнивания скоростей шероховатость. Кроме того, рисберма, будучи водопроницаемой, гасит оставшийся за водобоем напор фильтрационного потока, предотвращая возможный вымыв грунта. В конце водобоя или рисбермы нередко устраивают обратные фильтры или зубья, которые позволяют сократить длину подземного контура или значительно обезопасить его работу, Понур, водобой и рисберма, т. е. части сооружения, составляющие искусственное русло, по которому проходит поток воды, называются флютбетом.

Таким образом, подземный контур сооружений состоит из флютбета и в случае необходимости из дополнительных устройств-шпунтов, обратных фильтров, зубьев и др. Конструктивные элементы и размеры подземного контура уточняют в процессе фильтрационных расчетов, учитывая не только свойства грунтов основания, но и назначение, класс, условия строительства и эксплуатации сооружения. Расчеты выполняют для нескольких вариантов контура, из которых выбирают наиболее рациональный.

В задачи фильтрационных расчетов, прежде всего, входит установление основных нагрузок, действующих на подземный контур сооружения (противодавления), а также определение величин скоростей и расходов фильтрационного потока и пьезометрических уклонов (градиентов напора) в различных точках основания сооружения.

Рассмотрим схему движения фильтрационного потока под сооружением, водонепроницаемая подошва которого выполнена в виде плиты AB и уложена на поверхность

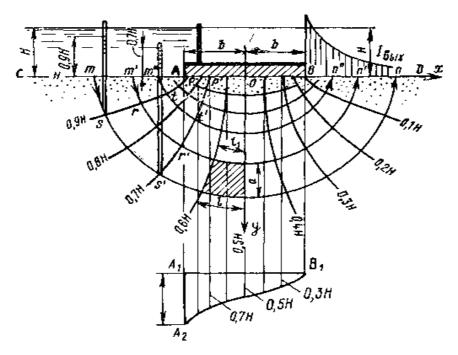
основания CD из однородного водопроницаемого грунта большой мощности (рис. 2). Напор в верхнем бъефе равен H, а в нижнем - нулю.

Под действием напора H струйки воды, проходя через поверхность AB, будут двигаться в сторону нижнего бьефа и стремиться выйти на его поверхность в зоне BD. При этом каждая струйка воды движется по криволинейным как бы огибающим линиям (траекториям) mn, m'n', длина которых увеличивается с удалением места выхода струйки от водоподпордой стенки в верхнем бьефе. По пути движения воды вследствие сопротивления, оказываемого грунтом, напор должен падать от величины, равной H в начале пути фильтрации, т. е. на поверхности CA, до нуля на поверхности BD в конце пути. Следовательно, на линиях mn, m'n', m''n'', называемых линиями тока, есть точки, напоры в которых будут соответствовать промежуточным величинам H, т. е. 0.9H; 0.8H; ...; 0.1H. Это может быть подтверждено и экспериментально. Если, например, на линии тока mn в точке s установить трубку, то уровень воды в ней установится равным 0.9H, а в точке s' - равным 0.7H. В такой же последовательности будет падать напор и на других линиях тока m'n', m''n''. Соединив точки равных напоров на всех линиях тока, получим линии равных напоров или так называемые эквипотенциали, направленные от подошвы сооружения вниз.

Таким образом, эквипотенциали характеризуются постоянством напора, выраженного в долях полного напора H. Эквипотенциалями, является также и линия CA с напором, равным SA, и линия SA с напором, равным нулю. Эквипотенциалями и линиями тока, в основании сооружения образуется так называемая гидродинамическая сетка потенциального движения фильтрационного потока.

Прежде всего по положению эквипотенциалей определяют ординаты и эпюру фильтрационного давления на подошву сооружения. Для этого на последней (линия AB на рис. 2) откладывают ординаты напоров, соответствующие по величине и положению эквипотенциалям, пересекающим подошву, - в данном случае 0.7; 0.5 и 0.3H. В точке A, т. е. в начале подошвы, напор, а следовательно, и ордината будут равны H, а в точке B - нулю. Полное фильтрационное давление на подошву сооружения будет равно площади эпюры, умноженной на величину объемной массы воды.

По гидродинамической сетке, построенной теоретически или экспериментально, для любой точки определяют также величину и градиент напора, направление движения (по касательной к линии тока), скорость и расход фильтрационного потока.



Puc. 2. Гидродинамическая (фильтрационная) сетка для фильтрации воды под плоской подошвой сооружения

Движение подземных вод в мелкопористой среде подчиняется закону Дарси, согласно которому скорость н любой точке области фильтрации равна:

$$v = k_{\hat{o}} I$$

где v - скорость фильтрации в $cm/ce\kappa$; $k_{\hat{o}}$ - коэффициент фильтрации в $cm/ce\kappa$;

I - градиент фильтрации или напора.

Градиент фильтрации I равен падению напора ΔH , деленному на длину линии тока ΔS , на которой произошло это падение. Таким образом, $I = \frac{\Delta H}{\Delta S}$ есть не что иное, как пьезометрический уклон, и является безразмерной величиной.

Для заштрихованной клетки (рис. 2) средний градиент напора по линии тока m'n' между эквипотенциалями 0.6H -0.5H будет соответствовать

$$I_{\tilde{n}\delta} = \frac{0.6H - 0.5H}{l_1},$$

где l_1 - верхняя длина клетки, т. е. расстояние между эквипотенциалями 0,6H и 0,5H.

Средний же градиент напора по линии тока mn для тех же эквипотенциалей будет, следовательно, равен:

$$I_{\tilde{n}\tilde{o}} = \frac{0.6H - 0.5H}{I},$$

Зная градиент $I_{\tilde{n}\tilde{o}}$, можно определить и среднюю скорость по формуле

$$v_{\tilde{n}\tilde{o}} = k_{\tilde{o}} I_{\tilde{n}\tilde{o}}$$
.

Тогда средний расход фильтрационного потока, проходящего через рассматриваемую клетку, составит

$$q_{\tilde{n}\tilde{o}} = \frac{v_{\tilde{n}\tilde{o}} + v_{\tilde{n}\tilde{o}1}}{2} \dot{a},$$

где a - расстояние между линиями тока mn и m'n'. Этот же расход воды будет проходить по всему поясу фильтрации, ограниченному упомянутыми линиями токов.

Полный расход фильтрационного потока в области, ограниченной линией тока mn и подошвой сооружения AB, будет равен сумме расходов поясов фильтрации, определенных указанным выше способом:

$$Q_{\hat{o}} = \sum q_{\tilde{n}\check{o}}.$$

Анализ структуры сетки показывает, что размеры клеток увеличиваются по мере удаления их от подошвы вниз. В этом направлении будет уменьшаться и скорость, которая на какой-то глубине может оказаться настолько мала, что ею, а следовательно, и расходом фильтрационного потока можно пренебречь. Наоборот, чем ближе к подошве, тем меньше становится размер клеток, скорости возрастают и достигают максимальных величин у подошвы сооружения, где могут оказаться выше допустимых для грунтов основания.

Литература

1. Нормы технологического проектирования гидроэлектростанций. – М.: Гидропроект, 1977. – 131 с.

- 2. *Околович М.Н.* Проектирование электрических станций. М.: Энергоиздат, 1982. 400 с.
- 3. Волков И. М. и др. Гидротехнические сооружения. М., «Колос», 1978.
- 4. Быков В. Д., Васильев А. В. Гидрометрия. М., Гидрометеоиздат, 1972.
- 5. Денисов И. П. Основы использования водной энергии. М., «Энергия», 1964.
- 6. Иванов А. Н., Неговская Т. А. Гидрология и регулирование стока. М., «Колос», 1971.

* * *