

Н. Г. Больман, А. И. Сафрончик

О ВЛИЯНИИ ШПУНТОВОЙ ЗАВЕСЫ НА РАСПРЕДЕЛЕНИЕ ДАВЛЕНИЯ В ОСНОВАНИИ ПЕРЕМЫЧКИ И ПОДТОПЛЕНИЕ ТЕРРИТОРИИ, ПРИМЫКАЮЩЕЙ К ВОДОЁМУ

Рассматривается задача о подтоплении территории, отделённой от водоёма непроницаемой дамбой, усиленной шпунтовой крепью. Предполагается, что дамба имеет конечную ширину и достаточно большую протяжённость. Элементы системы покоятся на водонасыщенном пористом основании достаточно большой мощности. Фильтрационное течение рассматривается лишь в пористом основании, а в водоёме и грунтовом массиве около дамбы давление считается, ввиду малых скоростей, гидростатическим. При сделанных предположениях течение можно рассматривать как плоскопараллельное. Предполагается, что отсчёт давления ведётся от начального гидростатического распределения, водоём в начальный момент пуст, и идёт его заполнение. Математическая задача сводится к решению уравнения В.Н. Щелкачёва.

$$\frac{\partial U}{\partial t} = \kappa \left(\frac{\partial^2 U}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial z^2} \right) \quad (-\infty < x < \infty, 0 < z < \infty, t > 0) \quad (1)$$

при условиях

$$U(x, z, 0) = 0 \quad (-\infty < x < \infty) \quad (2)$$

$$U(+\infty, z, t) = \gamma \int_0^t H \operatorname{erfc} \left(\frac{z}{2\sqrt{\kappa(t-\tau)}} \right) d\tau \quad (3)$$

$$U(-\infty, z, t) = 0, \quad u(x, \infty, t) = 0 \quad (4)$$

$$U(x, 0, t) = \begin{cases} \gamma H(t) & 0 < x < \infty \\ \gamma h(x, t) & -\infty < x < -b \end{cases} \quad (5)$$

$$\left(\frac{\partial U}{\partial z} \right)_0 = \begin{cases} -\frac{\mu}{k} \frac{m}{\partial t} \frac{\partial h(x, t)}{\partial t} & -\infty < x < -b \\ 0 & -b < x < 0 \end{cases} \quad (6)$$

$$\left(\frac{\partial U}{\partial x} \right)_{x \rightarrow 0} = 0 \quad 0 < z < a. \quad (7)$$

Здесь ρ, μ, β - плотность, динамическая вязкость и коэффициент объёмной упругости воды, $\kappa = \frac{k}{\mu(m\beta + \alpha)}$ - коэффициент пьезопроводности, а α и m - объёмная упругость среды и пористость. В грунтовом массиве $\{-\infty < x < -b, 0 < z < h(x, t)\}$ течение не рассматривается, и все условия снесе-

ны на поверхность $z = 0$. $H(t)$ – текущий уровень воды в водоёме. Аналогичная задача при исчезающе малой ширине дамбы решалась в работе [1].

Решение задачи (1) – (7) можно записать как комбинацию тепловых потенциалов, мощности источников которых определяются из граничных условий.

$$U(x, z, t) = \left\{ \begin{aligned} & \gamma \int_0^t H \operatorname{erfc} \left(\frac{z}{2\sqrt{\kappa(t-\tau)}} \right) d\tau - \frac{\mu}{2\pi k_0} \int_0^t \frac{\exp \left\{ -\frac{x^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\}}{t-\tau} dt \int_a^\infty Q(\eta, \tau) \times \\ & \times \left[\exp \left\{ -\frac{(z-\eta)^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\} - \exp \left\{ -\frac{(z+\eta)^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\} \right] d\eta \quad 0 < x < \infty \\ & \frac{\mu}{2\pi k_0} \int_0^t \frac{\exp \left\{ -\frac{x^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\}}{t-\tau} dt \int_a^\infty Q(\eta, \tau) \left[\exp \left\{ -\frac{(z-\eta)^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\} + \right. \\ & \left. + \exp \left\{ -\frac{(z+\eta)^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\} \right] d\eta - \frac{\mu m}{2\pi k} \int_0^t \frac{\exp \left\{ -\frac{z^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\}}{t-\tau} dt \cdot \\ & \cdot \int_{-\infty}^{-b} \frac{\partial h(\xi, \tau)}{\partial \tau} \left[\exp \left\{ -\frac{(x-\xi)^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\} + \exp \left\{ -\frac{(x+\xi)^2}{4\kappa(t-\tau)} \right\} \right] d\xi \quad -\infty < x < \infty. \end{aligned} \right.$$

Здесь $Q(z, t)$ – плотность расхода воды под шпунтовой завесой. Удовлетворив условиям (4) – (7), получим два уравнения для функций $Q(z, t)$ и $h(x, t)$, которые в изображениях (преобразование Лапласа-Карсона по переменной t) приобретают вид ($a < z < \infty$)

$$\frac{2}{\pi a} \int_a^\infty \bar{Q}(\eta, s) K_0 |z - \eta| \beta d\eta - \frac{2ms}{\pi} \int_b^\infty \bar{h}(-\xi, s) K_0 \left(\beta \sqrt{z^2 + \xi^2} \right) d\xi = K \bar{H}(s) \exp(-\beta z) \quad (8)$$

$$\begin{aligned} & \bar{h}(-x, s) + \frac{ms}{\pi K} \int_b^\infty \bar{h}(-\xi, s) [K_0(|x - \xi| \beta) + K_0(x + \xi) \beta] d\xi = \\ & = \frac{2}{\pi K a} \int_a^\infty \bar{Q}(\eta, s) K_0 \left(\beta \sqrt{x^2 + \eta^2} \right) d\eta \quad (0 < x < \infty). \end{aligned} \quad (9)$$

Здесь $K = \frac{k\gamma}{\mu}$ – коэффициент фильтрации, $\beta = \sqrt{\frac{s}{\kappa}}$, а $K_0(x)$ – функция Макдональда. В работе [1] построено точное решение уравнения (8).

$$\bar{Q}(z, s) = \frac{K \bar{H}(s) \sqrt{\frac{\beta}{2\pi}} \cdot e^{-\beta z}}{\sqrt{z-a}} + \frac{ms}{\pi \sqrt{2}} e^{-\beta z} \frac{d}{dz} \int_0^{\infty} \bar{h}(-\xi, s) d\xi \times \\ \times \int_a^{\xi} \exp\left(-\beta\left(\sqrt{y^2 + \xi^2} - y\right)\right) \left(\frac{\sqrt{y^2 + \xi^2} + y}{(x-y)(y^2 + \xi^2)}\right)^{1/2} dy. \quad (10)$$

Учитывая слабую сжимаемость воды ($\kappa \rightarrow \infty$), из (10) получим

$$\bar{Q}(z, s) \approx \frac{\exp(-\beta z)}{\sqrt{z-a}} \left\{ K \bar{H}(s) \sqrt{\frac{\beta}{2\pi}} + \frac{ms}{\pi \sqrt{2}} \int_b^{\infty} \bar{h}(-\xi, s) \left[\xi \left(\sqrt{a^2 + \xi^2} - a \right)^{1/2} + \right. \right. \\ \left. \left. + z \left(\sqrt{a^2 + \xi^2} + a \right)^{1/2} \right] d\xi \right\}. \quad (11)$$

Решение системы уравнений (9) и (11) ищется в виде степенных рядов

$$\bar{Q}(z, x) = \sum_{k=0}^{\infty} \bar{Q}_n(z, s) m^n, \quad \bar{h}(-x, s) = \sum_{k=0}^{\infty} \bar{h}_n(-x, s) m^n.$$

Для всех $n = 0, 1, 2, \dots$ получаем систему рекуррентных соотношений

$$\bar{Q}_n(z, s) = \frac{(A_{n-1} + B_{n-1} z) s \exp(-\beta z)}{\pi \sqrt{2(z-a)}}. \\ \bar{h}_n(-x, s) = \frac{s \sqrt{2}}{\pi^2 K_a} \int_0^{\infty} (A_{n-1} + B_{n-1} \eta) \frac{\exp(-\beta \eta)}{(\eta - a)^{1/2}} K_0\left(\beta \sqrt{x^2 + \eta^2}\right) d\eta - \\ - \frac{s}{K \pi} \int_b^{\infty} \bar{h}_{n-1}(-\xi, s) [K_0|x - \xi| \beta + K_0(x + \xi) \beta] d\xi, \\ A_n = \int_b^{\infty} \xi \bar{h}_n(-\xi, s) \left(\sqrt{a^3 + \xi^2} - a \right)^{1/2} d\xi, \quad B_n = \int_b^{\infty} \xi \bar{h}_n(-\xi, s) \left(\sqrt{a^3 + \xi^2} - a \right)^{-1/2} d\xi.$$

Было вычислено нулевое и первое приближение аналогично [1] и выполнено его обращение. Вычислив значение $\bar{U}(x, 0, s)$ в области $-b < x < 0$, найдём распределение давления в основании дамбы. Ввиду громоздкости полученные формулы не приводятся.

ЛИТЕРАТУРА

1. Больман Н.Г., Сафрончик А.И. Неустановившаяся фильтрация из канала с непроницаемыми стенками и шпунтовой крепью // Аэродинамика. Саратов: Изд - во Саратов. ун - та, 1997. С. 131 - 140.