

ЛИТЕРАТУРА

1. Buckley S. F., Leverett M. C. Trans. АИМЕ., 1942.
2. Чарный И. А. Подземная гидрогазодинамика. Гостоптехиздат, 1963.
3. Бузинов С. Н., Чарный И. А. О движении скачков насыщенности при фильтрации двухфазной жидкости. Изв. АН СССР, ОТН, 1957, № 7.
4. Рыжик В. М., Чарный И. А., Чэнь Чжун-сян. О некоторых точных решениях уравнений нестационарной фильтрации двухфазной жидкости. Изв. АН СССР, Механика и машиностроение, 1961, № 1.
5. Эфрос Д. А. Исследование фильтрации неоднородных систем. Гостоптехиздат, 1963.
6. Веригин Н. Н. Нагнетание вязких растворов в горные породы в целях повышения прочности и водонепроницаемости оснований гидротехнических сооружений. Изв. АН СССР, ОТН, 1952, № 5.
7. Швидлер М. И. Теоретические исследования фильтрационных потоков, переходящих из однофазного состояния в двухфазное. Тр. ВНИИ, Гостоптехиздат, 1959, вып. 25.

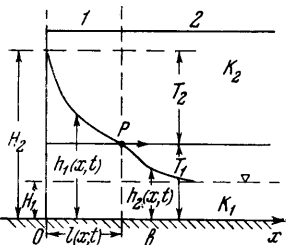
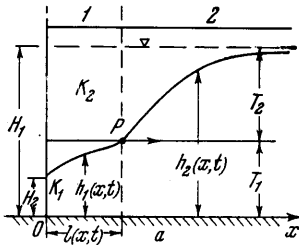
НЕУСТАНОВИВШАЯСЯ ФИЛЬТРАЦИЯ ВБЛИЗИ КАНАЛОВ И ДРЕН В МНОГОСЛОЙНЫХ ГРУНТАХ

Н. Н. ВЕРИГИН, Е. С. ДЭКЦЕР

(Москва)

Для расчета горизонтального дренажа, а также фильтрации из каналов и водохранилищ требуется исследование неустановившейся фильтрации в многослойной среде, состоящей из горизонтальных слоев грунта разной проницаемости. Ряд задач для случаев, когда депрессионная поверхность грунтовых вод располагается только в верхнем слое, рассмотрены ранее [1-6].

Однако часто требуется произвести расчет неустановившейся фильтрации в случае пересечения депрессионной кривой границы раздела двух, трех и более слоев грунта.



Фиг. 1

Рассмотрим фильтрацию из канала, прорезающего многослойную водоносную толщу до водоупора и фильтрацию к совершенной горизонтальной дрене. Обозначим напор в канале и дрене через H_2 , а напор грунтового потока — через H_1 (фиг. 1, где a — дрена; b — канал).

В случае каналов с горизонтом воды выше уровня грунтовых вод $H_2 > H_1$, а в случае дрен $H_2 < H_1$.

1. Двухслойная среда (фиг. 1). Область фильтрации разбивается на две зоны: первую, где кривая депрессии находится только в верхнем слое с коэффициентом фильтрации k_2 — для канала, или только в нижнем слое с коэффициентом фильтрации k_1 — для дрены, и вторую, где она размещается только в нижнем слое (канал) или только в верхнем слое (дрена). Тогда уравнения движения грунтовых вод для выделенных зон запишутся следующим образом:

$$\frac{\partial h_1}{\partial t} = a_1 \frac{\partial^2 h_1}{\partial x^2} \quad (0 < x < l_1(t)), \quad a_1 = \frac{k_1 h_1^0}{\mu_1}$$

$$\frac{\partial h_2}{\partial t} = a_2 \frac{\partial^2 h_2}{\partial x^2} \quad (l_1(t) < x < \infty), \quad a_2 = \frac{k_2 h_2^0}{\mu_2} \quad (1.1)$$

$$h_1^0 = T_1, \quad h_2^0 = T_2 + T_1 k_1 / k_2 \quad (\text{для дрены})$$

$$h_1^0 = T_2 + T_1 k_1 / k_2, \quad h_2^0 = T_1 \quad (\text{для канала})$$

Здесь $l_1(t)$ — длина первой зоны, h_1^0 и h_2^0 — средняя глубина потока в первой и второй зонах.

Начальные и граничные условия

$$\begin{aligned} h_2(x, 0) = H_1, \quad h_2(\infty, t) = H_1, \quad h_1(0, t) = H_2 = \text{const} \\ h_1(l_1, t) = h_2(l_1, t) = T_1, \quad \partial h_1(l_1, t) / \partial x = \partial h_2(l_1, t) / \partial x \end{aligned} \quad (1.2)$$

Решение для обеих зон находится в виде функций, удовлетворяющих уравнению (1.1)

$$h_1 = A_1 + B_1 \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_1 t}}\right), \quad h_2 = A_2 + B_2 \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_2 t}}\right) \quad (1.3)$$

Из начального и граничных условий (1.2) определяем коэффициенты

$$B_2 = \frac{H_1 - T_1}{\operatorname{erfc}(\beta_1)}, \quad B_1 = \frac{T_1 - H_2}{\operatorname{erf}(\beta_{01})}, \quad A_1 = H_2, \quad A_2 = \frac{T_1 - H_1 \operatorname{erfc}(\beta_1)}{\operatorname{erfc}(\beta_1)}$$

Здесь

$$\beta_{01} = \frac{l_1}{2\sqrt{a_1 t}}, \quad \beta_1 = \frac{l_1}{2\sqrt{a_2 t}}, \quad \beta_{01} = \beta_1 \rho, \quad \rho = \left(\frac{a_2}{a_1}\right)^{1/2} \quad (1.4)$$

Из последнего условия (1.2) имеем соотношение

$$\frac{(T_1 - H_2) \exp(-\beta_{01}^2)}{\sqrt{a_1} \operatorname{erf}(\beta_{01})} = \frac{(H_1 - T_1) \exp(-\beta_1^2)}{\sqrt{a_2} \operatorname{erfc}(\beta_1)} \quad (1.5)$$

Отсюда с учетом (1.4)

$$\beta_1 = \left[\frac{1}{1 - \rho^2} \ln \left(\frac{H_1 - T_1}{T_1 - H_2} \frac{\operatorname{erf}(\rho \beta_1)}{\operatorname{erfc}(\beta_1)} \frac{1}{\rho} \right) \right]^{1/2} \quad (1.6)$$

Для значений $\beta < 0.05$ можно принять

$$\operatorname{erf}(\beta) = 2\beta / \sqrt{\pi}, \quad \exp(\beta_{01}) \approx \exp(\beta_1) \approx 1$$

Тогда из (1.6) получаем

$$\beta_1 = \frac{\sqrt{\pi}}{2} \frac{T_1 - H_2}{H_1 - H_2} \quad (1.7)$$

Решение задачи примет вид

$$h_1(x, t) = H_2 + \frac{T_1 - H_2}{\operatorname{erf}(\beta_{01})} \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_1 t}}\right), \quad h_2(x, t) = H_1 - \frac{H_1 - T_1}{\operatorname{erfc}(\beta_1)} \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_2 t}}\right) \quad (1.8)$$

Фильтрационный расход из канала на единицу его длины (в обе стороны)

$$Q = -2(k_1 T_1 + k_2 T_2) \left| \frac{\partial h_1}{\partial x} \right|_{x=0} = \frac{2}{\sqrt{\pi a_1 t}} k_2 h_1 \frac{H_2 - T_1}{\operatorname{erf}(\beta_{01})} \exp(-\beta_{01}^2) \quad (1.9)$$

Объем воды, теряемый на фильтрацию из канала за время t , составляет

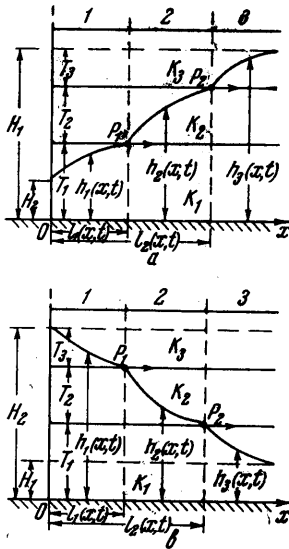
$$V = 2Qt \quad (1.10)$$

Фильтрационный расход в дренах (с обеих сторон)

$$Q = 2k_1 H_2 \left| \frac{\partial h_1}{\partial x} \right|_{x=0} = \frac{2}{\sqrt{\pi a_1 t}} k_1 H_2 \frac{T_1 - H_2}{\operatorname{erf}(\beta_{01})} \exp(-\beta_{01}^2) \quad (1.11)$$

2. Трехслойная среда, обобщение на случай многослойных сред (фиг. 2, где a — дрена, b — канал).

Постановка задачи аналогична рассмотренной выше. Требуется найти функции $h_1(x, t)$, $h_2(x, t)$ и $h_3(x, t)$, удовлетворяющие уравнениям



Фиг. 2

$$\begin{aligned} \frac{\partial h_1(x, t)}{\partial t} &= a_1 \frac{\partial^2 h_1(x, t)}{\partial x^2} & (0 < x < l_1(t)) \\ \frac{\partial h_2(x, t)}{\partial t} &= a_2 \frac{\partial^2 h_2(x, t)}{\partial x^2} & (l_1(t) < x < l_2(t)) \\ \frac{\partial h_3(x, t)}{\partial t} &= a_3 \frac{\partial^2 h_3(x, t)}{\partial x^2} & (l_2(t) < x < \infty) \end{aligned} \quad (2.1)$$

При начальных и граничных условиях

$$\begin{aligned} \frac{\partial h_1(l_1, t)}{\partial x} &= \frac{\partial h_2(l_1, t)}{\partial x}, & \frac{\partial h_2(l_2, t)}{\partial x} &= \frac{\partial h_3(l_2, t)}{\partial x} \\ h_1(0, t) &= H_2, & h_3(x, 0) &= H_1, & h_3(\infty, t) &= H_1 \\ h_1[l_1(t), t] &= h_2[l_1(t), t] = T & & & & \\ h_2[l_2(t), t] &= h_3[l_2(t), t] = T' & & & & \end{aligned} \quad (2.2)$$

Здесь $T = T_1$, $T' = T_1 + T_2$ (для дрена)

$T = T_1 + T_2$, $T' = T_1$ (для канала)

Решение по-прежнему принимается в форме

$$h_m(x, t) = A_m + B_m \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_m t}}\right) \quad (m=1, 2, 3) \quad (2.3)$$

Находим коэффициенты A_1, \dots, B_1 из условий (2.2)

$$\begin{aligned} A_1 &= H_2, & A_2 &= \frac{T \operatorname{erf}(\beta_{02}) - T' \operatorname{erf}(\beta_1)}{\operatorname{erf}(\beta_{02}) - \operatorname{erf}(\beta_1)}, & A_3 &= \frac{T' - H_1 \operatorname{erfc}(\beta_2)}{\operatorname{erfc}(\beta_2)} \\ B_1 &= \frac{T - H_2}{\operatorname{erf}(\beta_{01})}, & B_2 &= \frac{T' - T}{\operatorname{erf}(\beta_{02}) - \operatorname{erf}(\beta_1)}, & B_3 &= \frac{H_1 - T'}{\operatorname{erfc}(\beta_2)} \\ \beta_{01} &= \frac{l_1}{2\sqrt{a_1 t}}, & \beta_1 &= \frac{l_1}{2\sqrt{a_2 t}}, & \beta_{01} &= \rho_1 \beta_1, & \rho_1 &= \left(\frac{a_2}{a_1}\right)^{1/2} \\ \beta_{02} &= \frac{l_2}{2\sqrt{a_2 t}}, & \beta_2 &= \frac{l_2}{2\sqrt{a_3 t}}, & \beta_{02} &= \rho_2 \beta_2, & \rho_2 &= \left(\frac{a_3}{a_2}\right)^{1/2} \end{aligned} \quad (2.4)$$

Подставляя эти выражения в (2.3), получаем

$$\begin{aligned} h_1(x, t) &= H_2 + \frac{T - H_2}{\operatorname{erf}(\beta_{01})} \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_1 t}}\right) \\ h_2(x, t) &= \frac{T \operatorname{erf}(\beta_{02}) - T' \operatorname{erf}(\beta_1)}{\operatorname{erf}(\beta_{02}) - \operatorname{erf}(\beta_1)} + \frac{T' - T}{\operatorname{erf}(\beta_{02}) - \operatorname{erf}(\beta_1)} \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_2 t}}\right) \\ h_3(x, t) &= \frac{T' - H_1 \operatorname{erfc}(\beta_2)}{\operatorname{erfc}(\beta_2)} + \frac{H_1 - T'}{\operatorname{erfc}(\beta_2)} \operatorname{erfc}\left(\frac{x}{2\sqrt{a_3 t}}\right) \end{aligned} \quad (2.5)$$

Характеристические уравнения будут иметь следующий вид:

$$\frac{T - H_2 \exp(-\rho_1^2 \beta_1^2)}{\sqrt{a_1} \operatorname{erf}(\rho_1 \beta_1)} = \frac{T' - T}{\sqrt{a_2}} \frac{\exp(-\beta_1^2)}{\operatorname{erf}(\rho_2 \beta_2) - \operatorname{erf}(\beta_1)} \quad (2.6)$$

$$\frac{T' - T}{\sqrt{a_2} \operatorname{erf}(\rho_2 \beta_2) - \operatorname{erf}(\beta_1)} = \frac{H_1 - T' \exp(-\beta_2^2)}{\sqrt{a_3} \operatorname{erfc}(\beta_2)}$$

или в более удобной для решения форме

$$\beta_2 = \frac{1}{\rho_2} \operatorname{erf}^{-1} \left\{ \operatorname{erf}(\beta_1) + \frac{T' - T}{T - H_2} \frac{1}{\rho_1} \operatorname{erf}(\rho_1 \beta_1) \exp[-\beta_1^2(1 - \rho_1^2)] \right\}$$

$$\beta_1 = \operatorname{erf}^{-1} \left\{ \operatorname{erf}(\rho_2 \beta_2) - \frac{T' - T}{H_1 - T'} \rho_2 \operatorname{erfc}(\beta_2) \exp[\beta_2^2(1 - \rho_2^2)] \right\} \quad (2.7)$$

Из уравнений (2.7) величины β_1 и β_2 определяются методом последовательных приближений.

При значениях $\beta_{1,2} < 0.05$ из (2.7) имеем

$$\beta_1 = \frac{\sqrt{\pi}}{2} \rho_2 \frac{T - H_2}{H_1 - H_2}, \quad \beta_2 = \frac{\sqrt{\pi}}{2} \frac{T' - H_2}{H_1 - H_2} \quad (2.8)$$

Полученные результаты легко обобщаются для n -слойной задачи. Для k -ой зоны ($k \neq 1$ и $k \neq n$) получаем

$$A_k = \frac{T \operatorname{erf}(\beta_{0k}) - T' \operatorname{erf}(\beta_{k-1})}{\operatorname{erf}(\beta_{0k}) - \operatorname{erf}(\beta_{k-1})}, \quad B_k = \frac{T' - T}{\operatorname{erf}(\beta_{0k}) - \operatorname{erf}(\beta_{k-1})}$$

Для слоя $k = n$ будет

$$A_n = \frac{T' - H_1 \operatorname{erf}(\beta_{n-1})}{\operatorname{erf}(\beta_{n-1})}, \quad B_n = \frac{H_1 - T'}{\operatorname{erf}(\beta_{n-1})}$$

а для слоя $k = 1$ значения A_1 и B_1 находятся в (2.4); решение $h_k(x, t)$ имеет вид

$$h_k(x, t) = A_k + B_k \operatorname{erf} \left(\frac{x}{2a_k \sqrt{t}} \right) \quad (k = 1, 2, \dots, n) \quad (2.9)$$

Здесь

$$T = T_1 + T_2 + \dots + T_{k-1}, \quad T' = T_1 + T_2 + \dots + T_k \quad (\text{для дрены})$$

$$T = T_1 + T_2 + \dots + T_k, \quad T' = T_1 + T_2 + \dots + T_{k-1} \quad (\text{для канала})$$

Характеристические уравнения записываются следующим образом:

$$\frac{B_k \exp(-\beta_{0k}^2)}{\sqrt{a_k}} = \frac{B_{k+1} \exp(-\beta_k^2)}{\sqrt{a_{k+1}}} \quad (k = 2, 3, \dots, n-1) \quad (2.10)$$

Использование полученных зависимостей при инженерных расчетах, особенно для многослойной среды, вызывает технические трудности из-за необходимости решения трансцендентных уравнений для определения коэффициента β . Поэтому целесообразно рассмотреть приближенный метод решения, предложенный Л. С. Лейбензоном для задачи Стефана [2]. В обобщенном виде сущность этого метода заключается в следующем. Подбираются функции $h_1(x, t)$ и $h_2(x, t)$, удовлетворяющие начальным и граничным условиям. Эти функции подставляют в условие сопряжения на границе раздела двух сред и полученное дифференциальное уравнение решают относительно $l(t)$.

Рассмотрим приведенную выше задачу для двухслойной среды. Принимаем закон распределения в первой и второй зонах в следующем виде соответственно:

$$h_1(x, t) = H_2 + \frac{T_1 - H_2}{l_1(t)} x, \quad h_2(x, t) = T_1 + (H_1 - T_1) \operatorname{erf} \left(\frac{x - l(t)}{2\sqrt{a_2 t}} \right) \quad (2.11)$$

Нетрудно видеть, что для взятых функций первое, третье и четвертое условия (1.2) удовлетворяются.

Согласно последнему условию (1.2),

$$\frac{T_1 - H_2}{l_1(t)} = \frac{H_1 - T_1}{\sqrt{\pi a_2 t}}, \text{ или } l_1(t) = 2\beta_1 \sqrt{a_2 t} \left(\beta_1 = \frac{\sqrt{\pi} T_1 - H_2}{2 H_1 - T} \right) \quad (2.12)$$

Вводя в (2.11) значение l по (2.12), найдем

$$h_1(x, t) = H_2 + \frac{x}{2\sqrt{\pi a_2 t}} (T_1 - H_2) \quad (2.13)$$

$$h_2(x, t) = T_1 + (H_1 - T_1) \operatorname{erf} \left(\frac{x}{2\sqrt{a_2 t}} - \frac{\sqrt{\pi} T_1 - H_2}{2 H_1 - T} \right)$$

Выясним степень точности метода Л. С. Лейбензона. Приближенно можно считать, что она определяется ошибкой, допускаемой при замене гауссиана линейной функцией $2z / \sqrt{\pi}$. Эта ошибка будет

$$\sigma = \frac{\operatorname{erf} z - 2z/\sqrt{\pi}}{\operatorname{erf} z} \quad (2.14)$$

При $\sigma = 0.05$ величина $z = 0.36$.

Для многослойной среды решение для слоя k будет

$$h_k(x, t) = T + \frac{T' - T}{l_k} x \quad (k = 2, 3, \dots, n-1) \quad (2.15)$$

Для слоя $k = n$ имеем

$$h_n(x, t) = T' + (H_1 - T') \operatorname{erf} \left(\frac{x - l_{n-1}(t)}{2\sqrt{a_n t}} \right) \quad (2.16)$$

Тогда характеристические уравнения будут иметь следующий вид:

$$\frac{T_1 - H_2}{l_1(t)} = \dots = \frac{T' - T}{l_k(t)} = \dots = \frac{H_1 - T_{n-1}}{\sqrt{\pi a_n t}} \quad (2.17)$$

Отсюда

$$l_k(t) = \sqrt{\pi a_n t} \frac{T' - T}{H_1 - T_{n-1}} \quad (k = 2, 3, \dots, n-1) \quad (2.18)$$

$T = T_1 + \dots + T_{k-1}$, $T' = T_1 + \dots + T_k$, $T_{n-1} = T_1 + T_2 + \dots + T_{n-1}$ (для дрены)

$T = T_1 + \dots + T_k$, $T' = T_1 + \dots + T_{k-1}$, $T_{n-1} = T_1 + T_2 + \dots + T_{n-2}$ (для канала)

Отметим, что для двухслойной среды рассмотренная задача идентична задаче Стефана в случае, когда теплота фазового перехода равна нулю.

Поступило 12 VIII 1966

ЛИТЕРАТУРА

1. Полубаринова-Кочина П. Я. К теории неустановившихся движений в многослойной среде. ПММ, 1951, т. 15, вып. 4.
2. Полубаринова-Кочина П. Я. Теория движения грунтовых вод. Гостехиздат, 1952.
3. Веригин Н. Н., Шестаков В. М. Методы расчета движения грунтовых вод в двухслойной среде. Госстройиздат, 1954.
4. Костяков А. Н., Фаворин Н. Н., Аверьянов С. Ф. Влияние оросительных систем на режим грунтовых вод. Изд-во АН СССР, 1956.
5. Лейбензон Л. С. Руководство по нефтепромысловой механике. Гостехиздат, 1931.
6. Веригин Н. Н. Расчет дренажа в зоне подтопления водохранилищ и подпертых бьефов. Гидротехника и мелиорация, 1949, № 4.