

УДК 532.546:532.72

О НЕКОТОРЫХ ТОЧНЫХ РЕШЕНИЯХ В ЗАДАЧАХ РАССОЛЕНИЯ
ГРУНТОВ

Ю. И. КАПРАНОВ

(Новосибирск)

Построены точные решения двух задач рассоления грунтов. На подвижной границе промачивания ставится условие, отражающее мгновенный переход солей из твердой фазы в раствор.

1. Рассмотрим цилиндрический образец грунта с постоянными пористостью n_0 и коэффициентом объемного засоления n_0 . Движение будем считать одномерным. Если на вход ($x = 0$) сухого образца подавать пресную воду, то внутри него образуется область с подвижной границей ($0 \leq x \leq x_0(t)$), где происходит рассоление. Здесь следует учитывать одновременно и конвективную диффузию и кинетику растворения солей твердой фазы (см., например, [1]).

Необходимо рассматривать две зоны [1]: примыкающую к входу образца зону 1 с $0 \leq x \leq x_1(t)$ и соседнюю с ней зону 2, где $x_1(t) \leq x \leq x_0(t)$. Зона 2 характеризуется тем, что в ней происходит полный переход солей из твердой фазы в раствор, а в зоне 1 имеет место лишь перераспределение концентрации $c(x, t)$ за счет диффузии. Это перераспределение описывается уравнением конвективной диффузии [1]

$$(Dc_x)_x - vc_x = mc_t \quad (1.1)$$

где v — скорость фильтрации, а D — коэффициент диффузии, которые предполагаются постоянными.

На входе образца можно ставить одно из следующих условий:

$$c = 0, \quad Dc_x = vc \quad (1.2)$$

Граница промачивания $x = x_0(t)$ определяется формулой

$$mx_0(t) = vt$$

Если соли растворяются достаточно быстро, то ширину зоны 2 можно считать равной нулю, т. е. $x_1(t) = x_0(t) = vt/m$, а все ее влияние на зону 1 внести в граничное условие. Последнее записывается в виде

$$mDc_x = n_0v, \quad x = vt/m \quad (1.3)$$

В данной работе строятся точные решения задач (1.1), (1.3) при каждом из условий (1.2). Удобно ввести безразмерные переменные и функцию

$$D\xi = vx, \quad mD\tau = v^2t, \quad n_0u(\xi, \tau) = mc(x, t) \quad (1.4)$$

$$g(\xi, \tau) = \frac{1}{2\sqrt{\pi\tau}} \exp\left(-\frac{\xi^2}{4\tau}\right) \quad (1.5)$$

Тогда задачи запишутся в следующем виде:

$$u_{\xi\xi} - u_{\tau} = u_{\tau}, \quad 0 < \xi < \tau \quad (1.6)$$

$$u_{\xi} = 1, \quad \xi = \tau > 0 \quad (1.7)$$

$$u = 0, \quad \xi = 0, \quad \tau > 0 \quad (1.8)$$

$$u_{\xi} = u, \quad \xi = 0, \quad \tau > 0 \quad (1.9)$$

2. Пусть $u(\xi, \tau)$ продолжена на весь квадрант $\xi > 0, \tau > 0$ как решение уравнения (1.6) и пусть при $\tau = 0$ она принимает некоторые искомые значения $u(\xi, 0) = \rho(\xi)$, причем выполнено условие

$$\rho(0) = 0 \quad (2.1)$$

При определенных ограничениях на рост $\rho(\xi)$ единственное решение представляется в виде [2]

$$u(\xi, \tau) = \int_0^{\infty} \exp\left(\frac{\xi-s}{2} - \frac{\tau}{4}\right) [g(\xi-s, \tau) - g(\xi+s, \tau)] \rho(s) ds$$

Эта функция удовлетворяет дифференциальному уравнению (1.6) и краевому условию (1.8) при любом $\rho(\xi)$ с условием (2.1). Чтобы определить $\rho(\xi)$, вычислим u_ξ и подставим в граничное условие (1.7). В результате получим интегральное уравнение

$$\int_0^\infty s g(s, \tau) f(s) ds = 2\tau, \quad f(s) = \rho(s) (1 + e^{-s})$$

Если произвести один раз интегрирование по частям, используя (2.1), то это уравнение сведется к тривиальному

$$\int_0^\infty g(s, \tau) f'(s) ds = 1$$

решением которого будет $f'(\xi) = 2$.

С учетом (2.1) находим $f(\xi) = 2\xi$ и, следовательно

$$u(\xi, \tau) = \exp\left(\frac{\xi}{2} - \frac{\tau}{4}\right) \int_0^\infty \frac{s}{\operatorname{ch}(s/2)} [g(\xi - s, \tau) - g(\xi + s, \tau)] ds \quad (2.2)$$

Заметим, что непрерывное вместе с u_ξ в треугольной области $0 \leq \xi \leq \tau$ решение задачи единственно. В самом деле, пусть u_1 и u_2 — два решения. Тогда их разность u удовлетворяет уравнению (1.6) и однородным условиям (1.7), (1.8).

Вводим функцию [3]

$$H(\tau) = \int_0^\tau u^2(\xi, \tau) d\xi \quad (2.3)$$

Имеем

$$H'(\tau) = u^2(\tau, \tau) + [2uu_\xi - u^2]_{\xi=0}^{\xi=\tau} - 2 \int_0^\tau u_\xi^2 d\xi \leq 0$$

Из $H(0) = 0$ получаем $H(\tau) \equiv 0$, а потому и $u = 0$.

Представление (2.2) показывает, что при фиксированном x с ростом t концентрация очень быстро стремится к нулю. Однако на фронте $\xi = \tau$ при больших τ имеет место рост $u(\tau, \tau) = 2(\tau/\pi)^{1/2} + O(1)$. Это налагает ограничения на применимость рассматриваемой схемы при больших временах.

3. Опять считаем u продолженной на весь квадрант $\xi > 0$, $\tau > 0$ как решение уравнения (1.6) с искомым начальным значением $\rho(\xi)$, причем вместо (2.1) требуем

$$\rho'(0) - \rho(0) = 0 \quad (3.1)$$

Тогда функция

$$U(\xi, \tau) = \exp\left(\frac{\xi}{2} + \frac{\tau}{4}\right) (ue^{-\xi})_\xi \quad (3.2)$$

в этом квадранте будет удовлетворять обычному уравнению теплопроводности и краевым условиям

$$U(0, \tau) = 0, \quad U(\xi, 0) = f(\xi), \quad f(\xi) = [\rho(\xi) e^{-\xi}]' \exp \xi / 2$$

причем $f(0) = 0$. При определенных ограничениях на рост $f(\xi)$ единственное решение имеет вид

$$U(\xi, \tau) = \int_0^\infty [g(\xi - s, \tau) - g(\xi + s, \tau)] f(s) ds \quad (3.3)$$

Поэтому

$$u(\xi, \tau) = e^\xi \left[\varphi(\tau) + \int_0^\xi \exp\left(-\frac{s}{2} - \frac{\tau}{4}\right) U(s, \tau) ds \right]$$

где $\varphi(\tau)$ — неизвестная функция, получившаяся в результате интегрирования соотношения (3.2) по ξ . Используя тот факт, что U есть решение уравнения теплопроводности, и применяя интегрирование по частям, находим, что

$$\text{Поэтому} \quad u_{\xi\xi} - u_{\xi} - u_{\tau} = -e^{\xi} [\varphi'(\tau) - U_{\xi}(0, \tau) \exp(-\tau/4)]$$

$$\varphi(\tau) = \varphi(0) + \int_0^{\tau} U_{\xi}(0, y) \exp(-y/4) dy$$

$$u(\xi, 0) = \rho(\xi) + [\varphi(0) - \rho(0)]e^{\xi}, \text{ т. е. } \varphi(0) = \rho(0)$$

Тем самым $\varphi(\tau)$ определена через $\rho(\xi)$ полностью и

$$u(\xi, \tau) = e^{\xi} \left[\rho(0) + \int_0^{\tau} U_{\xi}(0, y) e^{-y/4} dy + \int_0^{\xi} U(s, \tau) e^{-s/2 - \tau/4} ds \right] \quad (3.4)$$

Осталось потребовать выполнения граничного условия (1.7). Оно приводит к довольно громоздкому интегральному уравнению на f

$$e^{-\tau} = \rho(0) + \int_0^{\tau} U_{\xi}(0, y) e^{-y/4} dy + \int_0^{\tau} U(s, \tau) e^{-s/2 - \tau/4} ds + U(\tau, \tau) e^{-3\tau/4} \quad (3.5)$$

Из непрерывности всех подынтегральных функций в этом уравнении следует, что $\rho(0) = 1$.

Если продифференцировать (3.5) по τ , произвести интегрирование по частям и использовать условие $f(0) = 0$, то придем к существенно более простому интегральному уравнению

$${}^3/4 U(\tau, \tau) + 2U_{\xi}(\tau, \tau) + U_{\tau}(\tau, \tau) = -e^{-\tau/4} \quad (3.6)$$

которое содержит лишь однократные интегралы от f . Заметим теперь, что

$$U_{\xi} = \int_0^{\infty} [g(\xi - s, \tau) + g(\xi + s, \tau)] f'(s) ds$$

$$U_{\tau} = \int_0^{\infty} [g(\xi - s, \tau) - g(\xi + s, \tau)] f''(s) ds$$

Следовательно, (3.6) представляется в виде

$$\int_0^{\infty} g(s, \tau) \operatorname{sh} \frac{s}{2} \left[f'' + 2 \operatorname{cth} \frac{s}{2} f' + \frac{3}{4} f \right] ds = -\frac{1}{2}$$

Рассуждая аналогично решению соответствующего интегрального уравнения в п.2, находим, что

$$\operatorname{sh} \frac{\xi}{2} f'' + 2 \operatorname{ch} \frac{\xi}{2} f' + \frac{3}{4} \operatorname{sh} \frac{\xi}{2} f = -1, \text{ т. е. } \operatorname{sh} \frac{\xi}{2} f' + \frac{3}{2} \operatorname{ch} \frac{\xi}{2} f = -\xi$$

При этом предположена ограниченность f' в нуле и использовано, что $f(0) = 0$. Единственным обращающимся в нуль при $\xi = 0$ решением полученного обыкновенного дифференциального уравнения будет

$$f(\xi) = -2 \exp\left(-\frac{3}{2}\xi\right) (e^{\xi} - 1)^{-3} \int_0^{\xi} s e^{2s} (e^s - 1)^2 ds \quad (3.7)$$

Так как $f(\xi)$ обладает требуемыми свойствами, то все предыдущие рассуждения оказываются законными и их можно обратить. Поэтому $u(\xi, \tau)$, определенная формулой (3.4), с $\rho(0) = 1$, где U задается представлением (3.3), есть точное решение задачи.

Единственность показывается аналогично предыдущему случаю. В самом деле, если имеются два решения u_1, u_2 задачи, то функция $u = e^{-\xi}(u_1 - u_2)$ будет удовлетворять уравнению $u_{\xi\xi} + u_{\xi} = u$ и краевым условиям $u_{\xi} = 0$ при $\xi = 0$, $u_{\xi} = -u$ при $\xi = \tau$. Тогда для H из (2.3) получаем неравенство

$$H'(\tau) = -u^2(0, \tau) - 2 \int_0^{\tau} u_{\xi}^2 d\xi \leq 0$$

Значит $u \equiv 0$, а потому и $u_1 \equiv u_2$.

Несколько более длинные вычисления показывают, что $u \rightarrow 0$ при любом фиксированном ξ и $\tau \rightarrow \infty$.

На границе промачивания

$$u(\tau, \tau) = 1 - 2 \int_0^{\infty} \operatorname{sh} \frac{s}{2} g(s, \tau) f(s) ds$$

Отсюда можно получить, что при $\tau \rightarrow \infty$ граничное значение $u(\tau, \tau)$ растет не быстрее $\sqrt{\tau}$.

В заключение автор благодарит В. И. Пеньковского за постановку и неоднократное обсуждение задачи.

Поступило 20 I 1971

ЛИТЕРАТУРА

1. Сб. «Развитие исследований по теории фильтрации в СССР (1917—1967)», М., «Наука», 1969.
2. Петровский И. Г. Лекции об уравнениях с частными производными, Изд. 3. Физматгиз, 1961, стр. 346.
3. Курант Р., Гильберт Д. Методы математической физики, т. 2. М., «Мир», 1964, стр. 204.

УДК 532.546.013.3

НЕЛИНЕЙНАЯ УСТАНОВИВШАЯСЯ ФИЛЬТРАЦИЯ ЖИДКОСТИ В СЛОИСТОМ ПЛАСТЕ

Р. М. КАЦ

(Москва)

Рассматривается задача об установившемся движении жидкости в прямоугольном пласте, состоящем из двух сообщающихся пропластков с различной проницаемостью и разной зависимостью ее от давления.

Многочисленными экспериментальными исследованиями [1] установлено, что физические свойства нефтяных коллекторов в той или иной степени зависят от давления. В частности, проницаемость цементированных малопроницаемых пород существенно зависит от давления, а для чистых высокопроницаемых пород изменение проницаемости в широком диапазоне давлений незначительно. В связи с этим представляет интерес изучение фильтрации в неоднородном пласте с учетом зависимости его проницаемости от давления. Приводится пример расчета гипотетического пласта, оценивается точность полученных результатов.

1. Рассматривается фильтрация несжимаемой жидкости в бесконечном по ширине пласте длиной l , состоящем из двух пропластков. Проницаемость и мощность пропластков — соответственно k_1, k_2 и h_1, h_2 . Кровля и подошва пласта непроницаемы. На концах пласта поддерживаются постоянные давления p_+ и p_- соответственно, причем $p_+ > p_-$.

Проницаемости пропластков считаются заданными функциями давления. Влиянием давления на пористость породы пренебрегается. Фильтрация подчиняется нелинейному закону Дарси

$$v_i = - \frac{k_i(p_i)}{\mu} \operatorname{grad} p_i \quad (i = 1, 2) \quad (1.1)$$

где v_i — скорость фильтрации, p_i — давление, μ — вязкость жидкости, i — индекс пропластка.