

В. П. ПИЛАТОВСКИЙ

**К ЗАДАЧЕ О НЕУСТАНОВИВШЕЙСЯ ФИЛЬТРАЦИИ УПРУГОЙ
ЖИДКОСТИ К КРУГОВОЙ ГАЛЛЕРЕЕ**

(Представлено академиком А. И. Некрасовым 2 II 1953)

1. В нашей работе⁽¹⁾ показано, что решение задачи о фильтрации упругой жидкости к круговой галлерее, дренирующей плоский одно-родный и неограниченный пласт, сводится к исследованию функции давления

$$h(\rho, \tau) = \int_0^{\tau} \exp\left(-\frac{1+\rho^2}{4\xi}\right) I_0\left(\frac{\rho}{2\xi}\right) \frac{d\xi}{\xi}, \quad (1)$$

где τ и ρ — соответственно, безразмерное время и расстояние от центра галлереи до рассматриваемой точки, причем $\tau = x^2 t / R^2$ и $\rho = r / R$; x^2 — коэффициент пьезопроводности; t — размерное время; R — радиус галлереи.

Понижение давления в какой-либо точке пласта через (1) выражается

$$\Delta p = Dh(\rho, \tau), \quad (2)$$

где $D = q\mu / 2\pi bk$, причем q — расход жидкости на галлерее; μ — вязкость жидкости; b — мощность пласта; k — проницаемость пласта.

Там же⁽¹⁾ показано, что изображение $H(\rho, s)$ по Карсону⁽²⁾ оригинала $h(\rho, \tau)$ по переменному τ приводится к выражениям:

$$H(\rho, s) = H_i(\rho, s) = K_0(\sqrt{s}) I_0(\rho\sqrt{s}) \div h_i(\rho, \tau) \quad (0 \leq \rho \leq 1); \quad (3)$$

$$H(\rho, s) = H_e(\rho, s) = K_0(\rho\sqrt{s}) I_0(\sqrt{s}) \div h_e(\rho, \tau) \quad (1 \leq \rho).$$

Нетрудно показать, что функция $h(\rho, \tau)$ в силу (1) удовлетворяет функциональной зависимости

$$h(\rho, \tau) = h(\rho^{-1}, \rho^{-2}\tau). \quad (4)$$

На основании (4) значения $h(\rho, \tau)$ определяются для $\rho \geq 1$, если известны значения $h(\rho, \tau)$ для $0 \leq \rho \leq 1$.

Для значений $\tau > 5$ целесообразно пользоваться приводимыми ниже разложениями $h(\rho, \tau)$.

2. В работе⁽³⁾ в связи с исследованием фильтрационного потока упругой жидкости к круговой батарее стоков в предельном случае, когда батарея переходит в круговую галлерею, В. Н. Щелкачев предлагает формулу для определения понижения давления

$$\Delta p = \frac{D}{2} \left[\ln \frac{4\tau}{\rho^2} - C + \sum_{\sigma=1}^{\infty} \sum_{n=0}^{\sigma \geq 2n} \frac{(-1)^{\sigma-1} (1+\rho^2)^{\sigma-2n} \rho^{2n}}{\sigma (n!)^2 (\tau-2n)! (4\tau)^\sigma} \right]. \quad (5)$$

В выражении (5) для точек внутренней области галереи первый член квадратных скобок необходимо заменить на $\ln 4\tau$ (формула (5) приводится здесь в наших обозначениях). Разложение (5) хорошо сходится для больших τ при фиксированных ρ , для малых τ ряд (5) ввиду медленной сходимости непригоден к вычислению падения Δp .

Понижение давления в какой-либо точке k пласта, вызванное работой отдельной скважины с постоянным расходом, определяется:

$$\Delta p_k = -\frac{D_k}{2} \text{Ei} \left(-\frac{\rho_k^2}{4\tau} \right) = \frac{D_k}{2} \int_{\rho_k^2/4\tau}^{\infty} \frac{e^{-\xi}}{\xi} d\xi. \quad (6)$$

Если работу галереи с расходом q представим как работу системы элементарных скважин, расставленных по окружности с радиусом R , причем $D_k = D d\theta / 2\pi$, $\rho_k^2 = 1 + \rho^2 - 2\rho \cos \theta$, то получим:

$$\Delta p = \sum_{k=1}^n \Delta p_k = -\int_0^{2\pi} \frac{D}{2} \text{Ei} \left(-\frac{1 + \rho^2 - 2\rho \cos \theta}{4\tau} \right) \frac{d\theta}{2\pi}. \quad (7)$$

Интегрирование (7) по θ легко приводит к (1) и (2).

Итак, мы доказали, что в области сходимости ряд (5) суммируется и выражается через функцию $h(\rho, \tau)$ в форме (2).

3. Исходя из (1) и (3), найдем функциональные разложения (11), (13), годные для вычисления $h(\rho, \tau)$ в более широкой области значений ρ, τ , нежели область, в которой можно пользоваться разложением (5).

Известное разложение в ряд функции Бесселя $I_0(z)$ (2) дает:

$$I_0(V\bar{s}) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{(n!)^2} \left(\frac{s}{4} \right)^n. \quad (8)$$

Подставляем (8) в изображение $H_e(\rho, s)$ (3), переходим к оригиналу $h_e(\rho, \tau)$, используя известные соотношения операционного исчисления (2), найдем оригинал $h_e(\rho, \tau)$ для $\rho \geq 1$:

$$h_e(\rho, \tau) = -\frac{1}{2} \text{Ei} \left(-\frac{\rho^2}{4\tau} \right) + \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{(n+1)!^2 4^{n+1}} \frac{d^n}{d\tau^n} \left[\frac{\exp \left(-\frac{\rho^2}{4\tau} \right)}{2\tau} \right]. \quad (9)$$

Подстановка

$$\zeta = -\rho^2 / 4\tau \quad (10)$$

приводит разложение (9) к форме

$$h_e(\rho, \tau) = -\frac{1}{2} \text{Ei}(\zeta) - \frac{1}{2} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{T_n(\zeta)}{(n+1)!^2 \rho^{2(n+1)}}, \quad (11)$$

где $T_n(\zeta)$ определяются из рекуррентных соотношений:

$$T_0(\zeta) = \zeta e^{\zeta}; \quad T_n(\zeta) = \zeta^2 \frac{dT_{n-1}(\zeta)}{d\zeta} \quad (n \geq 1). \quad (12)$$

На внутренней области $0 \leq \rho \leq 1$, поэтому на основании (4), (10), (11) и (12) получим при $\zeta = -1/4\tau$

$$h_i(\rho, \tau) = -\frac{1}{2} \text{Ei}(\zeta) - \frac{1}{2} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{\rho^{2(n+1)} T_n(\zeta)}{(n+1)!^2}. \quad (13)$$

4. Для функции давления $h(\rho, \tau)$, определяемой зависимостью (1), найдем другую форму записи в конечном виде. Непосредственной проверкой убеждаемся в справедливости равенства

$$h(\rho, \tau) = h(0, \tau) + \frac{1}{2} \int_0^{\infty} e^{-s\xi} \frac{I_0(\xi) - e^{\rho\xi/2}}{\xi} d\xi - \frac{1}{2} \int_0^{\rho/2\tau} e^{-s\xi} \frac{I_0(\xi) - e^{-\rho\xi/2}}{\xi} d\xi, \quad (14)$$

где положено

$$s = 1/2(\rho + \rho^{-1}). \quad (15)$$

Обозначим через $\varphi(\xi)$ функцию

$$\varphi(\xi) = \frac{I_0(\xi) - e^{\rho\xi/2}}{\xi}. \quad (16)$$

Изображение $\Phi(s)$ по Карсону для оригинала $\varphi(\xi)$ дает:

$$\Phi(s) = s \int_0^{\infty} e^{-s\xi} \varphi(\xi) d\xi \doteq \varphi(\xi). \quad (17)$$

Используя (2), имеем:

$$F(s) = \frac{\rho}{V s^2 - 1} - \frac{2s}{2s - \rho} \doteq \xi \varphi(\xi) = f(\xi), \quad (18)$$

$$\int_s^{\infty} \frac{F(s)}{s} ds \doteq \int_0^{\xi} \frac{f(\xi)}{\xi} d\xi = \int_0^{\xi} \varphi(\xi) d\xi. \quad (19)$$

На основании (17), (18) и (19) получим:

$$\frac{\Phi(s)}{s} \int_0^{\infty} e^{-s\xi} \varphi(\xi) d\xi = \int_s^{\infty} \frac{F(s)}{s} ds = \int_s^{\infty} \left(\frac{1}{V s^2 - 1} - \frac{2}{2s - \rho} \right) ds = \ln \frac{2s - \rho}{s + V s^2 - 1}. \quad (20)$$

Подставляя (15) и (16) в (20), найдем

$$\ln \frac{\rho^2 + 1 - |\rho^2 - 1|}{2\rho^2} = \int_0^{\infty} e^{-s\xi} \frac{I_0(\xi) - e^{\rho\xi/2}}{\xi} d\xi. \quad (21)$$

Равенство (14) на основании (21) приводим к выражениям

$$h_l(\rho, \tau) = h(0, \tau) - \frac{1}{2} \int_0^{\rho/2\tau} e^{-s\xi} \varphi(\xi) d\xi, \quad (22)$$

$$h_e(\rho, \tau) = h(0, \tau) - \ln \rho - \frac{1}{2} \int_0^{\rho/2\tau} e^{-s\xi} \varphi(\xi) d\xi. \quad (23)$$

Из (22), (23) следует

$$\lim_{\tau \rightarrow \infty} [h(1, \tau) - h(0, \tau)] = 0. \quad (24)$$

Предел (24) выражает тот факт, что с течением времени на внутренней области галереи происходит выравнивание давления, вследствие чего депрессия в центре относительно контура галереи стремится к нулю.

5. Равенства (22) и (23) позволяют найти отдельно внутренний и внешний притоки жидкости к галерее. Предварительно получаем из (22) и (23) дифференцированием

$$\frac{\partial h_{i,e}}{\partial \rho} = \pm \frac{1}{2\rho} - \frac{1}{2\rho} \exp\left(-\frac{1+\rho^2}{4\tau}\right) I_0\left(\frac{\rho}{2\tau}\right) + \frac{1}{4}\left(1 - \frac{1}{\rho^2}\right) \int_0^{\rho/2\tau} e^{-s^2} I_0(s) ds. \quad (25)$$

Для внутреннего притока из (25) получаем функцию расхода ω_i

$$\omega_i = \frac{q_i}{q} = \frac{\partial h_i}{\partial \rho} \Big|_{\rho=1} = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \exp\left(-\frac{1}{2\tau}\right) I_0\left(\frac{1}{2\tau}\right). \quad (26)$$

Для внешнего притока из (25) получаем функцию расхода ω_e

$$\omega_e = \frac{q_e}{q} = -\frac{\partial h_e}{\partial \rho} \Big|_{\rho=1} = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \exp\left(-\frac{1}{2\tau}\right) I_0\left(\frac{1}{2\tau}\right). \quad (27)$$

В силу (26) и (27) очевидно, что внутренний и внешний притоки жидкости в начальный момент одинаковы; с течением времени внутренний приток стремится к нулю.

Поступило
14 X 1952

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- ¹ В. П. Пилатовский, Инженерный сборник ОТН АН СССР, 13 (1952).
² В. А. Диткин, П. И. Кузнецов, Справочник по операционному исчислению, 1951. ³ В. Н. Шелкачев, ДАН, 69, № 4 (1951).