

ФИЛЬТРАЦИЯ ЖИДКОСТИ К СОВЕРШЕННОЙ СКВАЖИНЕ В ОГРАНИЧЕННОМ ТРЕЩИНОВАТО-ПОРИСТОМ ПЛАСТЕ С НУЛЕВЫМ РАСХОДОМ НА КОНТУРЕ ПИТАНИЯ

А.В. Демьянко¹⁾, А.И. Шарнов²⁾

1) студентка Армавирского механико-технологического института (филиал) ФГБОУ ВО «Кубанский государственный технологический университет», г. Армавир, Россия, demjank9@mail.ru

2) к.т.н., доцент Армавирского механико-технологического института (филиал) ФГБОУ ВО «Кубанский государственный технологический университет», г. Армавир, Россия, a.i.sharnov@mail.ru

Аннотация: рассматривается плоско-радиальная фильтрация однородной жидкости к совершенной скважине в круговом ограниченном трещиновато-пористом пласте с нулевым расходом на контуре питания

Ключевые слова: фильтрация, жидкость, скважина, ограниченный, трещиновато-пористый, пласт, нулевой расход, контур питания

FILTERING THE LIQUID TO THE PERFECT HOLE IN A CONFINED FRACTURED-POROUS AQUIFER WITH ZERO CONSUMPTION ON THE CIRCUIT

Alena V. Demyanko¹⁾, Alexandr I. Sharov²⁾

1) the student Armavir Institute of Mechanics and Technology (branch) of Federal State Budgetary Institution of Higher Education “Kuban State Technological University”, city of Armavir, Russia, demjank9@mail.ru

2) Ph. D., associate Professor, Armavir Institute of Mechanics and Technology (branch) of Federal State Budgetary Institution of Higher Education “Kuban State Technological University”, city of Armavir, Russia, a.i.sharnov@mail.ru

Abstract: we consider the plane-radial filtration of a homogeneous fluid to a perfect well in a circular bounded fractured vato-porous reservoir with zero flow rate at the feed circuit

Keywords: filtration, liquid, well, limited, fractured-porous, formation, zero flow rate, power circuit

Рассмотрим круглый трещиновато-пористый пласт радиусом R и мощности h , в центре которого расположена скважина конечного радиуса

r_0 . Скважина работает при постоянном давлении P_3 , на внешней границе пласта поддерживается нулевой поток, что соответствует замкнуто-упругому режиму фильтрации.

Математическая модель задачи фильтрации для системы блоков запишется в виде [1-3].

$$\frac{\partial u}{\partial Fo} - \xi \frac{\partial}{\partial Fo} \left[r^n \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + (1+n)r^{n-1} \frac{\partial u}{\partial r} \right] =$$

$$= \left[r^n \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + (1+n)r^{n-1} \frac{\partial u}{\partial r} \right], \quad 1 \leq r \leq R, \quad Fo > 0, \quad (1)$$

$$u(r,0) = 0, \quad 1 < r < R, \quad (2)$$

$$u(R, Fo) = 0, \quad Fo > 0, \quad (3)$$

$$\left. \frac{\partial u(r, Fo)}{\partial r} \right|_{r=R} = 0, \quad Fo > 0, \quad (4)$$

где $u = \frac{P - P_{nl}}{P_3 - P_{nl}}$, $r = \frac{\bar{r}}{r_0}$, $Fo = \frac{\kappa}{r_0^2}$ – безразмерные переменные.

Рассмотрим случай повышенной проницаемости ($n < 0$) в прискважинной зоне пласта. Применяв преобразование Лапласа для функции $u(r, Fo)$ по переменной Fo получим для функции изображения $\bar{u}(r, \sigma)$,

$$r^{-n} \frac{d^2 \bar{u}}{dr^2} + (1-n)r^{-n-1} \frac{d\bar{u}}{dr} - \delta^2 \bar{u} = 0, \quad 1 \leq r \leq R, \quad n < 0, \quad (5)$$

$$\bar{u}(1, \sigma) = \frac{1}{\sigma(1 + \xi\sigma)}, \quad \xi = \frac{\eta}{r_0^2}, \quad (6)$$

$$\left. \frac{d\bar{u}}{dr} \right|_{r=R} = 0. \quad (7)$$

Коэффициент η определяются путем лабораторных и промысловых испытаний [3].

Уравнение (5) представляет собой уравнение Ломмеля, которое с помощью замены переменных сводится к уравнению Бесселя. Общее решение уравнения (5) имеет вид:

$$\bar{u}(r, \sigma) = r^{\frac{n}{2}} \left[A \cdot I_\nu \left(\frac{2}{n+2} r^{\frac{n+2}{2}} \delta \right) + B \cdot K_\nu \left(\frac{2}{2+n} r^{\frac{n+2}{2}} \delta \right) \right], \quad (8)$$

где $\nu = \frac{n}{n+2}$; А, В - произвольные постоянные, которые определяются из граничных условий (6, 7).

Решение задачи для изображения, в результате, имеет вид

$$\bar{u} = \frac{r^{\frac{n}{2}} [K_{\nu-1}(y \cdot \delta) I_{\nu}(x \cdot \delta) + I_{\nu-1}(y \cdot \delta) K_{\nu}(x \cdot \delta)]}{\sigma(1 + \xi\sigma) [I_{\nu}(x_0 \cdot \delta) K_{\nu-1}(x_0 \cdot \delta) + K_{\nu}(x_0 \cdot \delta) I_{\nu-1}(y \cdot \delta)]}, \quad (9)$$

где $x = \frac{2}{n+2} r^{\frac{n+2}{2}}$, $y = \frac{2}{n+2} R^{\frac{n+2}{2}}$, $\delta^2 = \frac{\sigma}{1 + \xi\sigma}$.

Найдем оригинал $u(r, F_0)$ функции изображения $\bar{u}(r, \sigma)$. Функция $\bar{u}(r, \sigma)$ удовлетворяет условиям леммы Жордана на комплексной плоскости и не имеет других особенностей, кроме простых полюсов в точках $\sigma=0$, а также в точках σ_k , которые являются нулями уравнения

$$I_{\nu}(x_0 \cdot \delta) K_{\nu-1}(y \cdot \delta) + K_{\nu}(x_0 \cdot \delta) I_{\nu-1}(y \cdot \delta). \quad (10)$$

Найдя вычет в точке $\sigma=0$ и вычеты в нулях уравнения (10) на основании второй теоремы разложения [4] решение задачи для $u(r_0, F_0)$ получим решение задачи (5) - (7) в виде

$$u_i = 1 + \pi r^{\frac{n}{2}} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{I_{\nu}(x_0 \cdot \alpha_k) I_{\nu-1}(y \cdot \alpha_k)}{I_{\nu}^2(x_0 \cdot \alpha_k) - I_{\nu-1}^2(y \cdot \alpha_k)} M(R, r, \alpha_k) \Psi_i(\alpha_k), \quad (11)$$

где $M(R, r, \alpha_k) = J_{\nu-1}(y \cdot \alpha_k) I_{\nu}(x \cdot \alpha_k) - I_{\nu-1}(y \cdot \alpha_k) J_{\nu}(x \cdot \alpha_k)$,

$$\Psi_1(\alpha_k) = \frac{\exp\left(-\frac{\alpha_k^2 F_0}{1 + \xi\alpha_k^2}\right)}{1 + \xi\alpha_k^2}, \quad \Psi_2(\alpha_k) = \exp\left(-\frac{\alpha_k^2 F_0}{1 + \xi\alpha_k^2}\right),$$

α_k – корни уравнения $I_{\nu-1}(x_0 \cdot u) J_{\nu}(y \cdot u) - J_{\nu-1}(y \cdot u) I_{\nu}(x_0 \cdot u)$.

Дебит скважины будет определяться по формуле:

$$Q = -\frac{2(n+2)\pi h \kappa_0 P_0}{\mu} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{I_{\nu-1}^2(y \cdot \alpha_k) \Psi_1(\alpha_k)}{I_{\nu}^2(x_0 \cdot \alpha_k) - I_{\nu-1}^2(y \cdot \alpha_k)}. \quad (12)$$

При $\xi=0$ формула (11) будет описывать распределение давления в ограниченном пласте обычной пористой среды. Если положить $n=0$, то получим распределение давления в ограниченном пласте однородной трещиновато-пористой среды. Этот результат совпадает с результатами работы [5].

При $\xi = 0$, $n=0$ получаем распределение давления в однородном пористом пласте, что совпадает с результатами работы [6].

Если на скважине в условиях замкнуто-упругого режима в процессе работы поддерживается постоянный расход Q , то в постановке задачи (5)-(7) изменится условие (6), которое теперь будет иметь вид ($n < 0$)

$$r^{1+n} \frac{\partial u}{\partial r} \Big|_{r=1} = -\frac{1}{\sigma(1 + \xi\sigma)}. \quad (13)$$

Решение задачи (5), (8), (13) для функции изображения $\bar{u}(r, \sigma)$ будет

$$\bar{u} = \frac{r^{\frac{n}{2}} [K_{\nu-1}(y \cdot \delta) I_{\nu}(x \cdot \delta) + I_{\nu-1}(y \cdot \delta) K_{\nu}(x \cdot \delta)]}{\sigma(1 + \xi \sigma) \delta [K_{\nu-1}(x_0 \cdot \delta) I_{\nu-1}(y \cdot \delta) - K_{\nu-1}(y \cdot \delta) I_{\nu-1}(x_0 \cdot \delta)]}.$$

Оригинал $u(r, Fo)$ при этом определяется формулой

$$u(r, Fo) = \frac{nFo}{1 - R^2} + \pi r^2 \sum_{k=1}^{\infty} \frac{I_{\nu-1}(x_0 \cdot \alpha_k) I_{\nu-1}(y \cdot \alpha_k) M(R, r, \alpha_k)}{\alpha_k [I_{\nu-1}^2(x_0 \cdot \alpha_k) - I_{\nu-1}^2(y \cdot \alpha_k)]} \left[1 - \exp\left(-\frac{\alpha_k^2 Fo}{1 + \alpha_k^2 \xi}\right) \right], \quad (14)$$

где

$$M(R, r, \alpha_k) = I_{\nu-1}(y \cdot \alpha_k) J_{\nu}(x \cdot \alpha_k) - I_{\nu}(x \cdot \alpha_k) J_{\nu-1}(y \cdot \alpha_k). \quad (15)$$

Полученная формула дает распределение давления в блоках.

Используя соотношение $u_1 = u_2 + \xi \frac{\partial u_2}{\partial F_0}$, получим соответствующую формулу для давления в трещинах.

Общая формула для давления в трещинах ($i = 1$) и блоках ($i = 2$) будет иметь вид

$$u_i(r, Fo) = \frac{n(Fo + \xi_i)}{1 - R^2} + \pi r^2 \sum_{k=1}^{\infty} \frac{I_{\nu-1}(x_0 \cdot \alpha_k) I_{\nu-1}(y \cdot \alpha_k) M(R, r, \alpha_k)}{\alpha_k [I_{\nu-1}^2(x_0 \cdot \alpha_k) - I_{\nu-1}^2(y \cdot \alpha_k)]} [1 - \Psi_i(\alpha_k)]. \quad (16)$$

где α_k – корни уравнения

$$I_{\nu-1}(x \cdot u) J_{\nu-1}(x_0 \cdot u) - I_{\nu-1}(x_0 \cdot u) J_{\nu-1}(x \cdot u);$$
$$\xi_i = \begin{cases} \xi, & i = 1; \\ 0, & i = 2; \end{cases} \quad \Psi_1(\alpha_k) = \frac{\psi_2(\alpha_k)}{1 + \xi \alpha_k^2}, \quad \Psi_2(\alpha_k) = \exp\left(-\frac{\alpha_k^2 Fo}{1 + \alpha_k^2 \xi}\right).$$

При $\xi \rightarrow 0$ из полученных формул следуют формулы для конечного неоднородного пористого пласта. При $n=0$ решения описывают процессы фильтрации в конечном однородном трещиновато-пористом пласте. При $n=0$ и $\xi=0$ решение совпадает с результатами работы [5].

Таким образом, получены решения задачи плоско-радиальной фильтрации жидкости в конечном трещиновато-пористом пласте в горизонтальном направлении, при работе совершенной одиночной скважины конечного радиуса с нулевым расходом на контуре питания. Показано, что из полученных решений можно записать решение задачи в пористом неоднородном пласте. Проведены сравнения полученных результатов с известными работами в предельных случаях $n=0$, $\xi=0$ [7, 8]. Указанные совпадения подтверждают достоверность полученных результатов.

Список использованных источников:

1. Баренблатт Г.И., Желтов Ю.П., Кочина И.Н. Об основных представлениях теории фильтрации однородных жидкостей в трещиноватых породах // ПММ. – 1960. – Т. 24. – Вып. 5. – С. 852–864.

2. Аладьев А.П., Шарнов А.И. Модель неоднородного по проницаемости пласта при упругом режиме нестационарной фильтрации. В сборнике: Сборник докладов победителей и лауреатов XXIII студенческой научной конференции АМТИ 2017. С. 118-121.

3. Шарнов А.И. Постановка задач плоскорадиальной фильтрации в гетерогенном по проницаемости трещиновато-пористом пласте В книге: Наука и технологии в нефтегазовом деле Тезисы докладов Международной научно-практической конференции, посвященная 100-летию Кубанского государственного технологического университета и 25-летию кафедры машин и оборудования нефтяных и газовых промыслов Армавирского механико-технологического института.. Краснодар: Изд-во КубГТУ, 2018.- С. 156-158.

4. Лаврентьев М.А., Шабат Б.В. Методы теории функции комплексного переменного. - М.: Физматгиз, 1977. - 735 с.

5. Щелкачев В.Н. Разработка нефтяных пластов при упругом режиме. - М.: Гостехиздат, 1959. - 467 с.

6. Райченко Л.М. Неустановившаяся фильтрация жидкости к несовершенной скважине в ограниченном трещиновато-пористом пласте. - Гидромеханика, 1981, вып.44, С.54-58.

7. Аладьев А.П., Шарнов А.И. Фильтрация жидкости в неоднородном по проницаемости бесконечном пласте к скважине с постоянным дебитом: в сборнике: Прикладные вопросы точных наук / Материалы I Международной научно-практической конференции студентов, аспирантов, преподавателей. – 2017. – С. 114–117.

8. Рубежанская А.В., Шарнов А.И. Фильтрация жидкости в неоднородном по проницаемости бесконечном пласте с постоянным давлением на скважине: в сборнике: Прикладные вопросы точных наук / Материалы I Международной научно-практической конференции студентов, аспирантов, преподавателей. – 2017. – С. 117–120.