

УДК 532.546

*Лекомцев Д.Г.**Орловский государственный университет*

МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ РАБОТЫ БАТАРЕИ СОВЕРШЕННЫХ СКВАЖИН В АНИЗОТРОПНОМ ГРУНТЕ

Аннотация. В статье ставится плоскопараллельная краевая задача о работе батареи совершенных скважин в анизотропно – однородном грунте, для случая, когда тензор проницаемости не симметричен, а контур питания моделируется прямой. В этом случае получена система уравнений, описывающая работу батареи скважин. В статье исследовано влияние анизотропии грунта на дебит батареи скважин. Изучен вклад отдельной скважины в общий дебит батареи скважин.

Ключевые слова: скважина, дебит, анизотропный пласт, прямолинейный контур питания, тензор проницаемости.

*D. Lekomtcev**Orel State University (Orel, Russia)*

MATHEMATICAL MODELING OF THE WORK OF A BATTERY OF DRILLED WELLS IN AN ANISOTROPIC BEDLAYER

Abstract. The article raises the plane-parallel boundary value problem of the battery performed well in anisotropic – homogeneous soil, for the case when the permeability tensor is not symmetric and simulated circuit power line. In this case, a system of equations describing the operation of the battery wells. The paper studied the effect of soil anisotropy on the battery discharge wells. Studied the contribution of a single well in the overall production rate of the battery wells.

Key words: well, debit, anisotropic bedlayer, straight – line contour of feeding, tensor of penetrability.

1. Постановка задачи.

В известных работах [1, с. 394–397, 4, с. 323–330, 5, с. 30–71, 6, с. 129–139] изучается фильтрация жидкости (в частности, осесимметричное течение к несовершенной скважине) в ортотропных пористых средах (грунтах), проницаемость которых характеризуется симметричным тензором второго ранга.

На физической комплексной плоскости $z=x+iy$ (x, y – декартовы координаты, рис. 1) скважина расположена в точке $z_{0v} = x_{0v} + iy_{0v}$, и течение происходит в области D с границей Σ , включающей контур питания σ_{Π} и контуры скважин σ_{Cv} , $(\Sigma = \sigma_{\Pi} \cup_{v=1}^n \sigma_{Cn})$. Контур питания σ_{Π} – прямая (ось Oy), а контур σ_{Cv} , $v=1,2,\dots,n$, представим в виде малой окружности с центром в точке z_{0v} . Контуры σ_{Π} и σ_{Cv} не пересекаются, d – минимальное расстояние от контура питания до батареи скважин на физической плоскости Oxy , L – расстояние между соседними скважинами на плоскости Oxy .

На контуре Σ течение должно удовлетворять условиям для обобщенного потенциала φ , эти условия запишем в виде [1, с. 394]

$$\varphi^+(z) = \alpha_{\Pi}(z), \quad z \in \sigma_{\Pi}, \quad (1.2)$$

$$\varphi(z) = \alpha_{Cv}(z), \quad z \in \sigma_{Cv}, \quad v=1,2,\dots,n \quad (1.3)$$

Здесь $\alpha_{\Pi}(z)$ и $\alpha_{Cv}(z)$ – непрерывные периодические функции, знаком «+» обозначено предельное значение обобщенного потенциала на контуре питания σ_{Π} при подходе к нему со стороны орта нормали $\vec{n}$. Так как контур σ_{Cv} мал, то можно требовать выполнения условия (1.3) в любой точке $z_* \in \sigma_{Cv}$.

Для практики представляют интерес два случая исследования работы скважины в пласте грунта заданной проницаемости K . В первом из них определяются дебит v – скважины Q_v по заданным на контуре Σ давлениям (на контуре Σ' заданы $\alpha'_{\Pi}(z)$ и $\alpha'_{Cv}(z)$). Во втором случае находятся давления (значения $\alpha_{Cv}(z)$, $z = z_* \in \sigma_{Cv}$ на контуре скважины) по заданному дебиту Q_v и давлению (задана функция $\alpha_{\Pi}(z)$) на контуре питания σ_{Π} . Для определенности решим задачу в первом случае.

Итак, на физической плоскости z ставится следующая граничная задача. Задана проницаемость пласта $K = (K_{ij})$ и условия (1.2), (1.3). Нужно найти дебит Q_v скважины. Задача сводится к решению уравнения (1.1) при условиях (1.2) и (1.3). Эта задача относится к первой внутренней краевой задаче (задаче Дирихле) которая имеет единственное решение [3, с. 243].

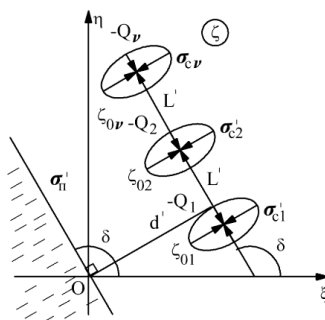


Рис. 2. Постановка задачи на вспомогательной плоскости $O\xi\eta$.

Сложный вид уравнения (1.1) затрудняет решение поставленной задачи, поэтому для исследования течения введем вспомогательную плоскость $\zeta = \xi + i\eta$ (ξ, η – декартовы координаты, рис. 2). Перейдем на плоскость ζ , для этого применим гомеоморфное (взаимно однозначное и непрерывное) аффинное прямое (и обратное) преобразование [1, с.395]

$$\zeta = z + \mu_0 \bar{z} \quad \left(z = \frac{\zeta + \mu_0 \bar{\zeta}}{1 - |\mu_0|^2} \right) \quad (1.4)$$

$$\text{где } \mu_0 = \frac{K_{22} - K_{11} - i(K_{12} + K_{21})}{K_{22} + K_{11} + 2\sqrt{D(K_s)}}, |\mu_0| < 1.$$

Из (1.4) следуют формулы связывающие координаты физической (x, y) и вспомогательной плоскостей (ξ, η):

$$\xi = (1+a)x + by, \quad \eta = bx + (1-a)y \quad (1.5)$$

$$x = \frac{(1-a)\xi - b\eta}{1-a^2-b^2}, \quad y = \frac{(1+a)\eta - b\xi}{1-a^2-b^2}$$

$$\text{в которых } a = \frac{\alpha - 1}{\alpha + 1 + 2\sqrt{\alpha - \beta^2}}, \quad b = -\frac{2\beta}{\alpha + 1 + 2\sqrt{\alpha - \beta^2}},$$

$$\alpha = \frac{K_{22}}{K_{11}} > 0, \quad \beta = \frac{K_{12} + K_{21}}{2K_{11}}, \quad \gamma = \frac{K_{12} - K_{21}}{2K_{11}} \quad (\beta^2 < \alpha).$$

Сформулируем поставленную задачу на вспомогательной плоскости ζ . На плоскости ζ течение описывает следующее из (1.1), согласно преобразованиям (1.4) (или (1.5)), уравнение Лапласа для $\varphi = \varphi(\xi, \eta)$:

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial \xi^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \eta^2} = 0. \quad (1.6)$$

На плоскости ζ , область течения D' ограничена кривой $\Sigma' = \sigma'_{\Pi} \cup_{\nu=1}^n \sigma'_{C\nu}$ (σ'_{Π} – контур питания, $\sigma'_{C\nu}$ – эллипс с центром в точке $\zeta_{0\nu}$), являющейся в соответствии с (1.4) образом кривой Σ . Таким образом ν – скважина того же дебита Q_{ν} расположена в точке $\zeta_{0\nu} = z_{\nu} + \mu_0 \bar{z}_{\nu}$ этой плоскости.

Работу ν – скважины моделируем стоком мощности Q_{ν} ($Q_{\nu} > 0$), расположенном в точке $\zeta_{0\nu}$. Течение в отсутствии границы Σ' описывает обобщенный потенциал $\varphi_0(\zeta)$, который запишем в виде

$$\varphi_0(\zeta) = \sum_{\nu=1}^n Q_{\nu} \Phi_{\nu}(\zeta, \zeta_{0\nu}) \quad (1.7)$$

Здесь $\Phi_{\nu}(\zeta, \zeta_{0\nu})$ – первое фундаментальное решение по переменной ζ уравнения (1.6), которое имеет вид [3, с.395]:

$$\Phi_{\nu}(\zeta, \zeta_{0\nu}) = \frac{1}{2\pi\sqrt{D(K_s)}} \ln \frac{1}{|\zeta - \zeta_{0\nu}|} \quad (1.8)$$

$$(|\zeta - \zeta_{0\nu}| = [(\xi - \xi_{0\nu})^2 + (\eta - \eta_{0\nu})^2]^{1/2})$$

Обобщенный потенциал течения $\varphi(\zeta)$ представим в виде:

$$\varphi(\zeta) = \varphi_0(\zeta) + \varphi_*(\zeta),$$

где $\varphi_*(\zeta)$ – обобщенный потенциал возмущений (гармоническая функция), обусловленный существованием границы Σ' . В этом случае условия (1.2), (1.3) для $\varphi_*(\zeta)$ можно записать в виде:

$$\varphi_*^+(\zeta) = \alpha'_{\Pi}(\zeta) - \varphi_0(\zeta), \quad \zeta \in \sigma'_{\Pi}, \quad (1.9)$$

$$\varphi_*(\zeta) = \alpha'_{C\nu}(\zeta) - \varphi_0(\zeta), \quad \zeta \in \sigma'_{C\nu}, \quad \nu=1,2,\dots,n. \quad (1.10)$$

Условие (1.10) выполняется на контуре скважины $\sigma'_{C\nu}$, размер которого мал в сравнении с характерным размером области D' . Поэтому можно потребовать выполнение условия (1.10) в какой-нибудь точке ζ_* контура $\sigma'_{C\nu}$ ($\zeta = \zeta_* \in \sigma'_{C\nu}$). Согласно (1.5) контур скважины $\sigma'_{C\nu}$ – эллипс с полуосями $A_C = R_C(1 + \mu_0)$ и $B_C = R_C(1 - \mu_0)$ [2, с. 71]. Заменим эллиптический контур

скважины $\sigma'_{c\nu}$ окружностью $\tilde{\sigma}'_{c\nu}$ «эффективного» радиуса R'_c . Радиуса R'_c выберем так, чтобы площадь круга ограниченного окружностью $\tilde{\sigma}'_{c\nu}$ была равна площади ограниченной контуром $\sigma'_{c\nu}$: $\pi R'^2_c = \pi A_C B_C$. Отсюда следует $R'_c = \sqrt{A_C B_C}$ или, как показано в [2, с. 71], $R'_c = R_C \sqrt{1 - |\mu_0|^2}$.

Следовательно, решение задачи о дебите ν -скважины сводится в плоскости $O\xi\eta$ к нахождению гармонической функции φ (потенциала скорости), удовлетворяющего уравнению (1.6) с учетом условий (1.9), (1.10).

2. Дебит скважины.

Следуя [2, с. 72, 6, с. 107], задачу о работе системы скважин с прямолинейным контуром питания в анизотропном пласте грунта сведем к решению системе уравнений

$$\begin{cases} \varphi_n - \varphi_{c1} = \frac{1}{2\pi\sqrt{D(K_s)}} \left(Q_1 \ln \frac{2d'}{R'_c} + Q_2 \ln \frac{2d'}{r_{2,1}} + Q_3 \ln \frac{2d'}{r_{3,1}} + \dots + Q_n \ln \frac{2d'}{r_{n,1}} \right) \\ \varphi_n - \varphi_{c2} = \frac{1}{2\pi\sqrt{D(K_s)}} \left(Q_1 \ln \frac{2d'}{r_{1,2}} + Q_2 \ln \frac{2d'}{R'_c} + Q_3 \ln \frac{2d'}{r_{3,2}} + \dots + Q_n \ln \frac{2d'}{r_{n,2}} \right) \\ \dots \\ \varphi_n - \varphi_{c\nu} = \frac{1}{2\pi\sqrt{D(K_s)}} \left(Q_1 \ln \frac{2d'}{r_{1,\nu}} + Q_2 \ln \frac{2d'}{r_{2,\nu}} + \dots + Q_\nu \ln \frac{2d'}{R'_c} + \dots + Q_n \ln \frac{2d'}{r_{n,\nu}} \right) \\ \dots \\ \varphi_n - \varphi_{cn} = \frac{1}{2\pi\sqrt{D(K_s)}} \left(Q_1 \ln \frac{2d'}{r_{1,n}} + Q_2 \ln \frac{2d'}{r_{2,n}} + Q_3 \ln \frac{2d'}{r_{3,n}} + \dots + Q_n \ln \frac{2d'}{R'_c} \right) \end{cases} \quad (2.1)$$

где $\varphi_{c\nu}$ - забойное давление ν - скважины, $r_{1,\nu}$, $r_{2,\nu}$, ..., $r_{n,\nu}$ - расстояние от центров остальных скважин до центра ν - скважины.

В соответствии с преобразованием (2.1) контур питания в плоскости $O\xi\eta$ - прямая σ'_Π :

$$(1-a)\xi - b\eta = 0 \quad (2.2)$$

Согласно [2, с. 71] прямая σ'_Π образует с осью $O\xi$ угол δ ($\operatorname{tg}\delta = (1-a)/b$ при $b \neq 0$; $\delta = \pi/2$ при $b=0$). Используя преобразование (1.4) можно найти расстояния d' и L' на вспомогательной плоскости $O\xi\eta$. Минимальное расстояние от контура питания до батареи скважин:

$$d' = \frac{d(1 - |\mu_0|^2)}{\sqrt{(1-a)^2 + b^2}}. \quad (2.3)$$

Кратчайшее расстояние между соседними скважинами на вспомогательной плоскости $O\xi\eta$ выражается соотношением:

$$L' = \frac{L(1 - |\mu_0|^2)}{\sqrt{(1-a)^2 + b^2}} \quad (2.4)$$

Дебит Q_v ищем из (2.1) с учетом выражений (2.3) и (2.4). Если $n=1$, то система (2.1) переходит в уравнение, описывающее работу совершенной скважины с прямолинейным контуром питания в анизотропном пласте грунта [2, с.72].

Для исследования влияния анизотропии грунта на дебит введем величину ε - относительный дебит.

$$\varepsilon = \frac{\sum_{v=1}^n Q_v}{Q_0} - 1 \quad (2.5)$$

где Q_0 – дебит скважины с прямолинейным контуром питания в изотропной среде [6, с. 106].

$$Q_0 = \frac{2\pi(\varphi_n - \varphi_c)}{\ln \frac{2d}{R_c}}. \quad (2.6)$$

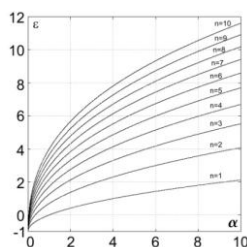


Рис. 3. Зависимости относительного дебита ε от коэффициента α ($\beta=0$, $\gamma=0$, $d=10L$, $L=1000 R_C$).

На рис. 3 показаны рассчитанные зависимости относительного дебита ε от значений коэффициента α . Анизотропия грунта может значительно изменять дебит батареи (возможно, его увеличение или уменьшение по

сравнению с Q_0). Для случая $n=1$, кривая отражает работу одиночной совершенной скважины с прямолинейным контуром питания в анизотропном пласте грунта, результат совпадает с [2, с. 72]. Данных характеризующие вклад каждой последующей скважины в общий дебит батареи представлены в таблице 1. Величина $\frac{\varepsilon_{n+1} - \varepsilon_n}{\varepsilon_n}$ характеризует изменение дебита батареи из $n+1$ скважин, по сравнению с дебитом батареи из n скважин. Видно, что вклад каждой последующей скважины в общий дебит батареи уменьшается.

Таблица 1

Вклад скважин в дебит батареи, $\alpha=10$ ($\beta=0$, $\gamma=0$, $d=10L$, $L=1000 R_C$).

Число скважин n	Дебит батареи ε	$\frac{\varepsilon_{n+1} - \varepsilon_n}{\varepsilon_n}$
1	2.11	-
2	4.07	0.927
3	5.52	0.355
4	6.69	0.212
5	7.69	0.150
6	8.59	0.116
7	9.41	0.096
8	10.18	0.082
9	10.91	0.072
10	11.61	0.064

Исследование выполнено при финансовой поддержке РФФИ и Орловской области в рамках научного проекта №12-01-97522 р_центр_а.

ЛИТЕРАТУРА:

1. Пивень В.Ф. Задача о работе системы скважин в анизотропном пласте грунта // Труды XIV Международного симпозиума «Методы дискретных особенностей в задачах математической физики», Херсон, 8-12 июня 2009 г. Харьков: Издательство Харьковского национального университета, 2009. С. 394–397.
2. Пивень В.Ф., Лекомцев Д.Г. Математическое моделирование работы совершенной скважины

- с прямолинейным контуром питания в анизотропном пласте грунта // Ученые записки Орловского государственного университета. 2012. № 3. С. 69–74.
3. Пивень В.Ф. Постановка основных граничных задач фильтрации в анизотропной пористой среде // Труды XIII Международного симпозиума «Методы дискретных особенностей в задачах математической физики», Херсон, 11–16 июня 2007 г. Харьков: Издательство Харьковского национального университета, 2007. С. 239–243.
 4. Полубаринова-Кочина П.Я. Теория движения грунтовых вод. М.: Наука. 1977. 664 с.
 5. Радьгин В.М., Голубева О.В. Применение функций комплексного переменного в задачах физики и техники: учеб. пособие для студентов педвузов. М.: Высшая школа, 1983. 160 с.
 6. Чарный И.А. Подземная гидрогазодинамика. М.: Государственное научно-техническое издательство нефтяной и горно-топливной литературы. 1963. 397 с.