

Движение вязкого газа в пороупругой среде под большим давлением

Шаульский Д.В.

Алтайский государственный университет, г. Барнаул

danilx.2012@yandex.ru

Аннотация

В данной работе представлена постановка одномерной задачи фильтрации газа в пористой среде. Дан вывод линейного и нелинейного уравнений второго порядка для пористости в переменных Лагранжа. Составлена разностная схема и проведено численное исследование.

Ключевые слова: пористость, фильтрация, вязкость, пороупругость, закон Дарси.

1. Общие сведения

Следующие сведения изложены в [1].

Скорость Дарси. Скорость Дарси (удельный расход на единицу площади поверхности) определяется следующей формулой

$$\vec{q}_D = \phi(\vec{v}_f - \vec{v}_s),$$

где ϕ – пористость (доля объема среды, приходящаяся на пустоты), \vec{v}_f, \vec{v}_s – скорости жидкости и породы соответственно.

Закон сохранения массы. Закон сохранения масс для жидкости и твердой фазы в отсутствие фазовых переходов выглядит следующим образом

$$\begin{aligned} \frac{\partial(\rho_f \phi)}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_f \phi \vec{v}_f) &= 0, \\ \frac{\partial(1 - \phi)\rho_s}{\partial t} + \nabla \cdot ((1 - \phi)\rho_s \vec{v}_s) &= 0, \end{aligned} \quad (1)$$

где t – время, ρ_f – плотность жидкости, ρ_s – плотность породы, $\nabla = (\frac{\partial}{\partial x_1}, \frac{\partial}{\partial x_2}, \frac{\partial}{\partial x_3})$ – оператор градиента, (x_1, x_2, x_3) – переменные Эйлера.

Закон сохранения массы можно записать в терминах материальной производной ($\frac{dA}{dt} = \frac{\partial A}{\partial t} + \vec{v}_s \cdot \nabla A$). Откуда для несжимаемой жидкости получим

$$\frac{d\phi}{dt} = -\nabla \cdot \vec{q}_D - \phi \nabla \cdot \vec{v}_s. \quad (2)$$

Для несжимаемой породы ($\rho_s = const$) уравнение (1) можно представить в виде

$$\frac{\partial(1 - \phi)}{\partial t} = -(1 - \phi)(\nabla \cdot \vec{v}_s) - \vec{v}_s \cdot \nabla((1 - \phi)),$$

и, следовательно,

$$\nabla \cdot \vec{v}_s = \frac{1}{1 - \phi} \frac{d\phi}{dt}. \quad (3)$$

Используя (2) и (3), выводим

$$-\nabla \cdot \vec{q}_D = \frac{1}{1 - \phi} \frac{d\phi}{dt}.$$

Напряжение и эффективное напряжение. При движении жидкости в горной породе постулируется:

1) общий тензор напряжения σ определяется через тензор напряжения твердой фазы σ_s и жидкой σ_f по правилу:

$$\sigma = (1 - \phi)\sigma_s + \phi\sigma_f = (1 - \phi)(S_s - p_s I) - \phi p_f I,$$

а полное (общее) давление есть $p_{tot} = (1 - \phi)p_s + \phi p_f$, где σ_s, S_s, p_s – тензор напряжения, девиатор тензора напряжения, давление твердой фазы, соответственно, и σ_f, p_f – тензор напряжения и давление жидкой фазы;

2) девиатор тензора напряжения в жидкой фазе отсутствует ($S_f = 0$), потому что вязкость жидкости много меньше, чем каркасная сдвиговая вязкость.

В соответствии с принципом Терцаги деформация двухфазной среды определяется через эффективное напряжение $\sigma_e = \sigma + p_f I$. Тогда в случае полного насыщения среды динамическое эффективное давление $p_e = p_{tot} - p_f$.

Реологическое соотношение для вязкоупругой среды. Для каждой составляющей двухфазной среды (скелета s породы и содержащейся в ней жидкости f) вводятся понятия объемов твердого скелета V_s и пор V_p . Тогда удельный объем пор (пористость) $\phi = \frac{V_p}{V_t}$, где V_p, V_t – объем пор и общий объем. Общий объем – это объем пор и породы $V_t = V_p + V_s$. Заметим, что

$$d\phi = \frac{dV_p}{V_t} - V_p \frac{dV_t}{V_t^2} = \frac{dV_p}{V_t} - \phi \frac{dV_t}{V_t} \quad (4)$$

Если плотность ρ_s твердой фазы постоянна, то $dV_s = 0$ и $dV_t = dV_p$. Из уравнения (4) получим

$$d\phi = (1 - \phi) \frac{dV_t}{V_t}. \quad (5)$$

Объемная сжимаемость двухфазной среды β_t определяется, как относительное суммарное изменение объема, реагирующее на изменение приложенного эффективного динамического давления p_e : $\beta_t = -\frac{1}{V_t} \left(\frac{\partial V_t}{\partial p_e} \right)$. Уравнение (5) примет вид

$$d\phi = -(1 - \phi)\beta_t dp_e.$$

Объемная сжимаемость также является функцией пористости: $\beta_t = \phi\beta_\phi$, где β_ϕ – коэффициент сжимаемости, определенный как:

$$\beta_\phi = -1/V_p (\partial V_p / \partial p_e) = -1/\phi (\partial \phi / \partial p_e).$$

Тогда изменение пористости для механического сжатия может быть записано следующим образом:

$$\nabla \cdot \vec{v}_s = -\phi\beta_\phi \frac{dp_e}{dt}.$$

При этом закон деформации может быть записан в виде

$$\nabla \cdot \vec{v}_s = -\frac{p_e}{\xi},$$

где ξ – объемная вязкость.

Объемная вязкость зависит от ϕ : $\xi = \frac{\eta}{\phi}$, где η – сдвиговая вязкость горной породы (твердой матрицы).

Таким образом постулируется реологический закон, объединяющий механическую и вязкую сжимаемость

$$\nabla \cdot \vec{v}_s = -\beta_t(\phi) \frac{dp_e}{dt} - \frac{p_e}{\xi(\phi)},$$

где $\beta_f(\phi), \xi(\phi)$ – объемная сжимаемость и объемная вязкость.

Закон Дарси. Уравнение сохранения импульса для жидкости берется в форме закона Дарси

$$\vec{q}_D = -K \nabla \left(\frac{P_{ex}}{\rho_f g} \right),$$

где K – гидравлическая проводимость (тензор фильтрации), $K = (k' \rho_f g) / \mu$, k', μ – проницаемость и динамическая вязкость жидкости, P_{ex} – избыточное давление жидкости, определяемое как разность между давлением жидкости и гидростатическим давлением: $P_{ex} = p_f - p_h$. Отсюда следует, что

$$\vec{q}_D = -\frac{k'}{\mu} (\nabla p_f + \rho_f \vec{g}).$$

В некоторых случаях коэффициенты k', β_t, ξ могут быть опытным путем определены несколько иначе. В рассматриваемой нами модели они имеют вид: $\beta_t = \phi^b \beta_\phi, \xi = \eta / \phi^m, k' = k \phi^n$, где $b = 1/2, m \in [0, 2], n = 3$.

Уравнение сохранения импульса системы "твердая матрица - поровая жидкость" а именно: уравнение несжимаемой деформации твердого скелета с учетом влияния порового давления жидкости имеет вид

$$\nabla \cdot \sigma + \rho_{tot} \vec{g} = 0,$$

где $\rho_{tot} = (1 - \phi) \rho_s + \phi \rho_f$ - средняя плотность среды.

Таким образом уравнения модели при отсутствии фазовых переходов имеют вид:

$$\frac{\partial}{\partial t} (\phi \rho_f) + \text{div}(\phi \rho_f \vec{v}_f) = 0, \quad (6)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} ((1 - \phi) \rho_s) + \text{div}((1 - \phi) \rho_s \vec{v}_s) = 0, \quad (7)$$

$$\phi(\vec{v}_f - \vec{v}_s) = -\frac{K(\phi)}{\mu} (\nabla p_f + \rho_f \vec{g}), \quad (8)$$

$$\text{div} \vec{v}_s = -a_1(\phi) p_e - a_2(\phi) \left(\frac{\partial p_e}{\partial t} + \vec{v}_s \cdot \nabla p_e \right), \quad (9)$$

$$\rho_{tot} \vec{g} + \text{div}(\eta(1 - \phi) \left(\frac{\partial \vec{v}_s}{\partial x} + \frac{\partial \vec{v}_s^*}{\partial x} \right)) - \nabla p_{tot} = 0, \quad (10)$$

Данная квазилинейная система составного типа описывает одномерное нестационарное движение жидкости в деформируемой пористой среде [13]. Она состоит из уравнений сохранения массы для твердой и жидкой фаз, закона Дарси, реологического соотношения и закона сохранения баланса сил. Здесь $p_{tot} = \phi p_f + (1 - \phi) p_s$ – общее давление, g – плотность массовых сил, $a_1(\phi)$ – коэффициент объемной вязкости, $a_2(\phi)$ – коэффициент объемной сжимаемости, η – динамическая вязкость твердой среды, $K(\phi)$ – проницаемость, μ – динамическая вязкость жидкости. В дальнейшем используется обозначение $k_0(\phi) = \frac{K(\phi)}{\mu}$ – коэффициент фильтрации. Задача записана в эйлеровых координатах $(x, t) \in Q_T$.

Вопросы разрешимости начально-краевых задач для системы (6)-(10) исследовались в работах [2–6]. близкие по структуре системы рассматривались в [7, 8].

2. Постановка одномерной задачи фильтрация газа в пористой среде

В данной главе изучается квазилинейная система уравнений [2, 9–11]:

$$\frac{\partial \phi \rho_f}{\partial t} + \frac{\partial \phi \rho_f v_f}{\partial x} = 0, \quad (11)$$

$$\frac{\partial (1 - \phi) \rho_s}{\partial t} + \frac{\partial (1 - \phi) \rho_s v_s}{\partial x} = 0, \quad (12)$$

$$\phi(v_f - v_s) = -k_0(\phi) \left(\frac{\partial p_f}{\partial x} + \rho_f g \right), \quad (13)$$

$$\frac{\partial v_s}{\partial x} = -a_1(\phi) p_e - a_2(\phi) \left(\frac{\partial p_e}{\partial t} + v_s \frac{\partial p_e}{\partial x} \right), \quad (14)$$

$$\rho_{tot} g + \frac{\partial}{\partial x} (2\eta(1 - \phi) \frac{\partial v_s}{\partial x} - p_{tot}) = 0, \quad (15)$$

решаемая в области $(x, t) \in Q_T = \Omega \times (0, T)$, $\Omega = (0, 1)$, при краевых и начальных условиях

$$v_s |_{x=0, x=1} = v_f |_{x=0, x=1} = 0, \quad \phi |_{t=0} = \phi^0(x).$$

В дальнейшем предполагается, что $(\rho_f, \rho_s) = const$, $g = 0$, $a_1 = 0$, $a_2 = \beta\phi$, $\beta = const > 0$, $\eta = 0$. Тогда система (11)-(15) примет следующий вид:

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} + \frac{\partial \phi v_f}{\partial x} = 0, \quad (16)$$

$$\frac{\partial (1 - \phi)}{\partial t} + \frac{\partial (1 - \phi) v_s}{\partial x} = 0, \quad (17)$$

$$\phi(v_f - v_s) = -k_0(\phi) \frac{\partial p_f}{\partial x}, \quad (18)$$

$$\frac{\partial v_s}{\partial x} = -\beta\phi \left(\frac{\partial p_e}{\partial t} + v_s \frac{\partial p_e}{\partial x} \right), \quad (19)$$

$$\frac{\partial p_{tot}}{\partial x} = 0. \quad (20)$$

3. Переход к переменным Лагранжа

Перейдем в системе (16)-(20) к переменным Лагранжа [2, 10, 12]. Пусть $\bar{x} = \bar{x}(\tau, x, t)$ - решение задачи Коши

$$\frac{\partial \bar{x}}{\partial \tau} = v_s(\bar{x}, \tau), \quad \bar{x} |_{\tau=t} = x.$$

Положим $\hat{x} = \bar{x}(\tau, x, t) |_{\tau=0}$ и возьмем за новые переменные \hat{x} и t . Якобиан перехода $J = \frac{\partial \hat{x}}{\partial x}$ находится по формуле

$$J = \exp \left(- \int_0^t \frac{\partial v_s}{\partial \bar{x}}(\bar{x}(\tau, x, t), \tau) d\tau \right).$$

С другой стороны, уравнение сохранения массы для твердой фазы

$$\frac{\partial (1 - \phi)}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x} ((1 - \phi) v_s) = 0,$$

можно вдоль траектории $\bar{x}(\tau)$ записать в виде

$$\frac{d}{d\tau} \ln(1 - \phi) = -\frac{\partial v_s}{\partial \bar{x}}(\bar{x}(\tau, x, t), \tau),$$

далее, проинтегрировав обе части равенства от 0 до t получим

$$\ln \left(\frac{1 - \phi(\hat{x}, t)}{1 - \phi^0(\hat{x})} \right) = - \int_0^t \frac{\partial v_s}{\partial \bar{x}}(\bar{x}(\tau, x, t), \tau) d\tau.$$

Следовательно,

$$\frac{1 - \phi(\hat{x}, t)}{1 - \phi^0(\hat{x})} = \exp \left(- \int_0^t \frac{\partial v_s}{\partial \bar{x}}(\bar{x}(\tau, x, t), \tau) d\tau \right) = J(\hat{x}, t).$$

Поэтому система (2.6)-(2.10) в новых переменных принимает форму

$$\frac{\partial \hat{\phi}}{\partial t} + \frac{(1 - \hat{\phi})}{1 - \phi^0} \frac{\partial}{\partial \hat{x}} (\hat{\phi} \hat{v}_f) = v_s \frac{(1 - \hat{\phi})}{1 - \phi^0} \frac{\partial}{\partial \hat{x}} \hat{\phi},$$

$$\frac{\partial(1 - \hat{\phi})}{\partial t} + \frac{(1 - \hat{\phi})^2}{1 - \phi^0} \frac{\partial \hat{v}_s}{\partial \hat{x}} = 0,$$

$$\hat{\phi}(\hat{v}_s - \hat{v}_f) = k(\phi) \frac{1 - \hat{\phi}}{1 - \phi^0} \frac{\partial \hat{p}_f}{\partial \hat{x}},$$

$$\frac{(1 - \hat{\phi})}{1 - \phi^0} \frac{\partial \hat{v}_s}{\partial \hat{x}} = -\beta(\hat{\phi}) \frac{\partial \hat{p}_e}{\partial t},$$

$$\frac{\partial \hat{p}_{tot}}{\partial \hat{x}} = 0.$$

Поскольку

$$\hat{v}_s \frac{\partial \hat{\phi}}{\partial \hat{x}} = \frac{\partial}{\partial \hat{x}} (\hat{\phi} \hat{v}_s) - \hat{\phi} \frac{\partial \hat{v}_s}{\partial \hat{x}},$$

то уравнение неразрывности для жидкой фазы можно привести к виду

$$\frac{1}{1 - \hat{\phi}} \frac{\partial \hat{\phi}}{\partial t} + \frac{1}{1 - \phi^0} \frac{\partial}{\partial \hat{x}} (\hat{\phi}(\hat{v}_f - \hat{v}_s)) + \frac{1}{1 - \phi^0} \hat{\phi} \frac{\partial \hat{v}_s}{\partial \hat{x}} = 0.$$

Используя уравнение неразрывности для твердой фазы, получим

$$\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\hat{\phi}}{1 - \hat{\phi}} \right) + \frac{1}{1 - \phi^0} \frac{\partial}{\partial \hat{x}} (\hat{\phi}(\hat{v}_f - \hat{v}_s)) = 0.$$

Переходя от (\hat{x}, t) к массовым лагранжевым переменным (y, t) по правилу $(1 - \phi^0(\hat{x}))d\hat{x} = dy$, $y(\hat{x}) = \int_0^{\hat{x}} (1 - \phi^0(\eta))d\eta \in [0, 1]$ и формально заменяя y на ξ , приходим к следующей системе

$$\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\phi}{1 - \phi} \right) + \frac{\partial}{\partial \xi} (\phi(v_f - v_s)) = 0, \quad (21)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} (1 - \phi) + (1 - \phi)^2 \frac{\partial v_s}{\partial \xi} = 0, \quad (22)$$

$$\phi(v_f - v_s) = -k_0(\phi)(1 - \phi) \frac{\partial p_f}{\partial \xi}, \quad (23)$$

$$(1 - \phi) \frac{\partial v_s}{\partial \xi} = -\beta \phi \frac{\partial p_e}{\partial t}, \quad (24)$$

$$\frac{\partial p_{tot}}{\partial x} = 0. \quad (25)$$

4. Переход к безразмерным переменным

Перейдем в системе (21)-(25) к безразмерным переменным [2, 11]

$$t' = \frac{t}{t_1}, \xi' = \frac{\xi}{\xi_1}, v'_f = \frac{v_f}{V}, v'_s = \frac{v_s}{V}, p'_f = \frac{p_f}{P},$$

$$p'_{tot} = \frac{p_{tot}}{P} = \frac{\phi p_f + (1 - \phi) p_s}{P}, k'_0(\phi) = \frac{k_0(\phi)}{K_0}, p'_e = \frac{p_e}{P}, \beta' = \frac{\beta}{\beta_0}.$$

Система уравнений (21)-(25) принимает следующую форму

$$\frac{\partial}{\partial t'} \frac{\phi}{1 - \phi} + V \frac{t_1}{x_1} \frac{\partial}{\partial \xi'} (\phi(v'_f - v'_s)) = 0,$$

$$\frac{\partial(1 - \phi)}{\partial t'} + V \frac{t_1}{x_1} (1 - \phi)^2 \frac{\partial v'_s}{\partial \xi'} = 0,$$

$$\phi(v'_f - v'_s) = -k'_0(\phi)(1 - \phi) \frac{K_0 P}{x_1 V} \frac{\partial p'_f}{\partial \xi'},$$

$$(1 - \phi) \frac{\partial v'_s}{\partial \xi'} = -\frac{\beta_0 x_1 P}{V t_1} \beta' \phi \frac{\partial p'_e}{\partial t'},$$

$$\frac{\partial p'_{tot}}{\partial \xi'} = 0.$$

Для получения безразмерной формы положим $V = \frac{x_1}{t_1}$, $K_0 = \frac{x_1 V}{P}$, $\beta_0 = \frac{1}{P}$. Тогда система примет следующий вид:

$$\frac{\partial}{\partial t'} \frac{\phi}{1 - \phi} + \frac{\partial}{\partial \xi'} (\phi(v'_f - v'_s)) = 0,$$

$$\frac{\partial(1 - \phi)}{\partial t'} + (1 - \phi)^2 \frac{\partial v'_s}{\partial \xi'} = 0,$$

$$\phi(v'_f - v'_s) = -k'_0(\phi)(1 - \phi) \frac{\partial p'_f}{\partial \xi'},$$

$$(1 - \phi) \frac{\partial v'_s}{\partial \xi'} = -\beta' \phi \frac{\partial p'_e}{\partial t'},$$

$$\frac{\partial p'_{tot}}{\partial \xi'} = 0.$$

Опустим штрихи и перепишем систему в виде:

$$\frac{\partial}{\partial t} \frac{\phi}{1 - \phi} + \frac{\partial}{\partial \xi} (\phi(v_f - v_s)) = 0, \quad (26)$$

$$\frac{\partial(1-\phi)}{\partial t} + (1-\phi)^2 \frac{\partial v_s}{\partial \xi} = 0, \quad (27)$$

$$\phi(v_f - v_s) = -k_0(\phi)(1-\phi) \frac{\partial p_f}{\partial \xi}, \quad (28)$$

$$(1-\phi) \frac{\partial v_s}{\partial \xi} = -\beta \phi \frac{\partial p_e}{\partial t}, \quad (29)$$

$$\frac{\partial p_{tot}}{\partial \xi} = 0. \quad (30)$$

5. Сведение к одному уравнению

Из уравнений (27) и (29) имеем:

$$p_e = c(\xi) - \frac{1}{\beta} \ln\left(\frac{\phi}{1-\phi}\right).$$

Тогда

$$p_f = p_{tot} - c(\xi) + \frac{1}{\beta} \ln\left(\frac{\phi}{1-\phi}\right). \quad (31)$$

С учетом (26), (28) и (31) получим:

$$\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\phi}{1-\phi} \right) + \frac{\partial}{\partial \xi} \left(-k_0(1-\phi) \left(-\frac{\partial c(\xi)}{\partial \xi} + \frac{1}{\beta} \frac{\partial}{\partial \xi} \ln\left(\frac{\phi}{1-\phi}\right) \right) \right) = 0.$$

Положим

$$s = \frac{\phi}{1-\phi}.$$

Таким образом, уравнение для s можно представить в виде:

$$\frac{\partial s}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial \xi} \left(-k_0(s) \frac{1}{(1+s)s} \frac{1}{\beta} \frac{\partial s}{\partial \xi} + k_0(s) \frac{1}{1+s} \frac{\partial c(\xi)}{\partial \xi} \right) = 0, \quad (32)$$

где

$$c(\xi) = p_{tot}(t) - p_f(\xi, t) + \frac{1}{\beta} \ln\left(\frac{\phi(\xi, t)}{1-\phi(\xi, t)}\right). \quad (33)$$

Если известно

$$p_{tot}(0) = p_{tot}^0, p_f(\xi, 0) = p_f^0, \phi(\xi, 0) = \phi^0(\xi),$$

то

$$c(\xi) = p_{tot}^0 - p_f^0 + \frac{1}{\beta} \ln\left(\frac{\phi^0(\xi)}{1-\phi^0(\xi)}\right). \quad (34)$$

Рассмотрим возможные варианты вида $c(\xi)$. Предположим, что $c(\xi) = \text{const}$, тогда (32) примет вид:

$$\frac{\partial s}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial \xi} \left(-k_0(s) \frac{1}{(1+s)s} \frac{1}{\beta} \frac{\partial s}{\partial \xi} \right) = 0. \quad (35)$$

Далее, пусть

$$k_0(s) \frac{1}{(1+s)s} \frac{1}{\beta} = \beta_1 = \text{const},$$

то есть

$$k_0(s) = \beta_1 \beta (1 + s)s.$$

Возникает уравнение для s :

$$\frac{\partial s}{\partial t} = \beta_1 \frac{\partial^2 s}{\partial \xi^2}, \quad (36)$$

с граничными и начальными условиями:

$$\begin{aligned} s|_{\xi=0} = p^0 = \text{const} > 0, \\ \frac{\partial s}{\partial \xi} |_{\xi=1} = 0, \\ s|_{t=0} = \begin{cases} p^0, & \xi \in [0, l_1], \\ 0, & \xi \in (l_1, 1]. \end{cases} \end{aligned}$$

6. Алгоритм численного решения одномерной задачи

Будем решать задачу (36) при помощи метода прогонки с использованием однородной разностной с переменными коэффициентами [13].

Введём сетку с распределенными узлами $x_i = ih$, $t_n = n\tau$; $i = 0, \dots, N$, $n = 0, \dots, M$, h - шаг по пространственной координате, τ - шаг по времени.

Запишем уравнение с использованием конечно-разностной аппроксимации в виде:

$$\frac{s_i^{n+1} - s_i^n}{\tau} = \beta_1 \frac{s_{i+1}^{n+1} - 2s_i^{n+1} + s_{i-1}^{n+1}}{h^2}. \quad (37)$$

Далее приходим к задаче

$$\tilde{a}_i^n s_{i-1}^{n+1} - \tilde{c}_i^n s_i^{n+1} + \tilde{b}_i^n s_{i+1}^{n+1} = \tilde{f}_i^n, \quad s_0 = \chi_1 s_1 + \mu_1, \quad s_N = \chi_2 s_{N-1} + \mu_2, \quad (38)$$

где $\tilde{a}_i^n = \frac{\beta_1 \tau}{h^2}$, $\tilde{b}_i^n = \frac{\beta_1 \tau}{h^2}$, $\tilde{c}_i^n = 1 + \frac{2\beta_1 \tau}{h^2}$, $\tilde{f}_i^n = s_i^n$.

Будем искать решение уравнения (38) в виде

$$s_i^{n+1} = \alpha_{i+1}^{n+1} s_{i+1}^n + \beta_{i+1}^{n+1}, \quad i = N-1, N-2, \dots, 0, \quad (39)$$

где

$$\alpha_{i+1}^{n+1} = \frac{\tilde{b}_i^n}{\tilde{c}_i^n - \alpha_i^{n+1} \tilde{a}_i^n}, \quad \beta_{i+1}^{n+1} = \frac{\tilde{a}_i^n \beta_i^{n+1} - \tilde{f}_i^n}{\tilde{c}_i^n - \alpha_i^{n+1} \tilde{a}_i^n}, \quad i = 1, \dots, N-1. \quad (40)$$

Аппроксимация граничных условий примет вид:

$$s_0 = p^0, \quad \frac{s_N - s_{N-1}}{h} = 0. \quad (41)$$

Для начала счета по формуле (39) нужно знать s_N^n , которое определяется из уравнений

$$s_N^n = \chi_2 s_{N-1}^n + \mu_2, \quad s_{N-1}^n = \alpha_N^n s_N^n + \beta_N^n,$$

и равно

$$s_N^n = \frac{\chi_2 \beta_N^n + \mu_2}{1 - \chi_2 \alpha_N^n}. \quad (42)$$

Используя аппроксимацию граничного условия (41), получим

$$\chi_1 = \mu_2 = \alpha_1 = 0, \quad \beta_1 = \mu_1 = p^0, \quad \chi_2 = 1.$$

Формулы (39), (40) и (42) описывают метод правой прогонки. Формулы (39) и (42) имеют смысл, так как $|\tilde{c}_i| \geq |\tilde{a}_i| + |\tilde{b}_i|$ и $|\chi_\alpha| \leq 1, i = 1, \dots, N - 1; \alpha = 1, 2..$ Выполнение этих условий гарантирует устойчивость метода прогонки [13, с. 41]. Схема (37) имеет второй порядок аппроксимации.

Найдём численное решение при $p^0 = 1000, t = 1, \beta_1 = 1, l_1 = 0.5$. График изменения s представлен на рис. 1, 2.

Вернёмся к пористости, которая имеет вид $\phi = \frac{s}{1+s}$. Распределение пористости при таком решении представлено на рис. 3, 4, 5.

Рис. 3 показывает изменение пористости при различных переменных. На рис. 4 пред-

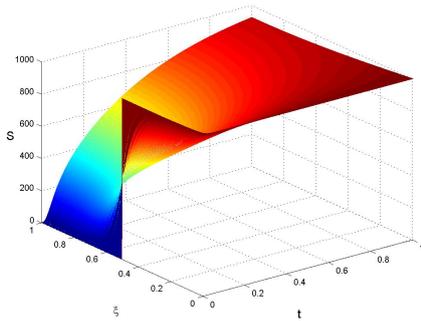


Рисунок 1. Изменение s при $p^0 = 1000, \beta_1 = 1, l_1 = 0.5$

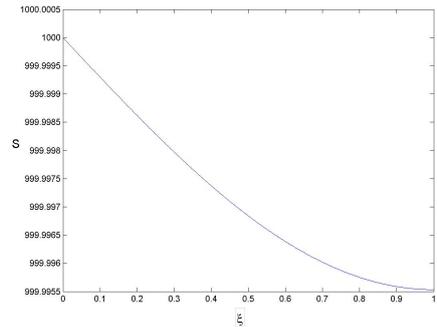


Рисунок 2. Изменение s при $t = 1$.

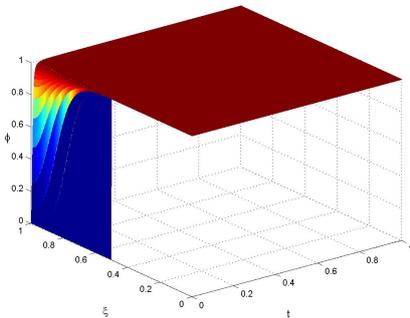


Рисунок 3. Изменение пористости при $p^0 = 1000, l_1 = 0.5, \beta_1 = 1$

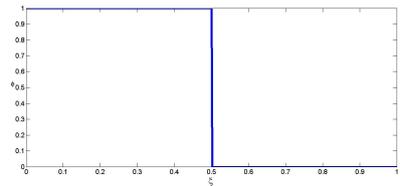


Рисунок 4. Изменение пористости при $t = 0$

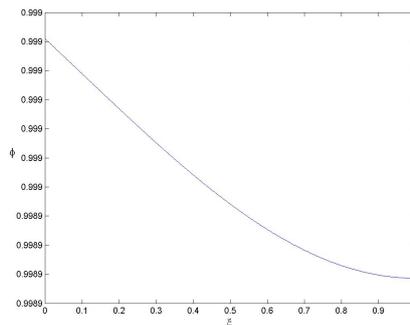


Рисунок 5. Изменение пористости при $t = 1$

ставлен график пористости в начальный момент времени ($t = 0$) и он показывает, что поры были закрыты. Пористость при $t = 1$ показан на рис. 5. Из графике следует, что при течении времени поры будут раскрываться и газ выйдет на поверхность.

7. Нелинейное уравнение

Вернёмся к уравнению (35) в котором сделаем замену $k_0 = \tilde{k} \frac{s^3}{1+s}$ и положим $\beta = 1$. Тогда получим следующее уравнение:

$$\frac{\partial s}{\partial t} = \tilde{k} \frac{\partial}{\partial \xi} \left(a(s) \frac{\partial s}{\partial \xi} \right), \quad (43)$$

где $a(s) = \left(\frac{s}{1+s} \right)^2$.

Граничные условия:

$$\begin{aligned} s|_{\xi=0} &= p^0, \\ \frac{\partial s}{\partial \xi} \Big|_{\xi=1} &= 0, \\ s|_{t=0} &= \begin{cases} p^0, & \xi \in [0, l_1], \\ 0, & \xi \in (l_1, 1]. \end{cases} \end{aligned}$$

8. Алгоритм численного решения

Также будем решать задачу (43) при помощи метода прогонки с использованием однородной разностной с переменными коэффициентами [13].

Введём сетку с распределенными узлами $x_i = ih$, $t_n = n\tau$; $i = 0, \dots, N$, $n = 0, \dots, M$, h - шаг по пространственной координате, τ - шаг по времени.

Запишем уравнение с использованием конечно-разностной аппроксимации в виде:

$$\frac{s_i^{n+1} - s_i^n}{\tau} = \frac{\tilde{k}}{h} \left[\left(\frac{a_i^n + a_{i+1}^n}{2} \right) \left(\frac{s_{i+1}^{n+1} - s_i^{n+1}}{h} \right) - \left(\frac{a_{i-1}^n + a_i^n}{2} \right) \left(\frac{s_i^{n+1} - s_{i-1}^{n+1}}{h} \right) \right], \quad (44)$$

где $a_i^n = a(s_i^n)$.

Далее приходим к задаче

$$\tilde{a}_i^n s_{i-1}^{n+1} - \tilde{c}_i^n s_i^{n+1} + \tilde{b}_i^n s_{i+1}^{n+1} = \tilde{f}_i^n, \quad s_0 = \chi_1 s_1 + \mu_1, \quad s_N = \chi_2 s_{N-1} + \mu_2, \quad (45)$$

где

$$\begin{aligned} \tilde{a}_i^n &= \frac{\tilde{k}\tau}{2h^2} (a_{i-1}^n + a_i^n), & \tilde{b}_i^n &= \frac{\tilde{k}\tau}{2h^2} (a_i^n + a_{i+1}^n), \\ \tilde{c}_i^n &= 1 + \frac{2\tilde{k}\tau}{2h^2} (2a_i^n + a_{i+1}^n + a_{i-1}^n), & \tilde{f}_i^n &= s_i^n. \end{aligned}$$

Будем искать решение уравнения (45) в виде

$$s_i^{n+1} = \alpha_{i+1}^{n+1} s_{i+1}^n + \beta_{i+1}^{n+1}, \quad i = N-1, N-2, \dots, 0, \quad (46)$$

где

$$\alpha_{i+1}^{n+1} = \frac{\tilde{b}_i^n}{\tilde{c}_i^n - \alpha_i^{n+1} \tilde{a}_i^n}, \quad \beta_{i+1}^{n+1} = \frac{\tilde{a}_i^n \beta_i^{n+1} - \tilde{f}_i^n}{\tilde{c}_i^n - \alpha_i^{n+1} \tilde{a}_i^n}, \quad i = 1, \dots, N-1. \quad (47)$$

Аппроксимация граничных условий примет вид:

$$s_0 = p^0, \quad \frac{s_N - s_{N-1}}{h} = 0. \quad (48)$$

Для начала счета по формуле (46) нужно знать s_N^n , которое определяется из уравнений

$$s_N^n = \chi_2 s_{N-1}^n + \mu_2, \quad s_{N-1}^n = \alpha_N^n s_N^n + \beta_N^n,$$

и равно

$$s_N^n = \frac{\chi_2 \beta_N^n + \mu_2}{1 - \chi_2 \alpha_N^n}. \tag{49}$$

Используя аппроксимацию граничного условия (48), получим

$$\chi_1 = \mu_2 = \alpha_1 = 0, \quad \beta_1 = \mu_1 = p^0, \quad \chi_2 = 1.$$

Найдём численное решение при $p^0 = 1000$, $t = 1$, $\tilde{k} = 1$. График изменения s представлен на рис. 6, 7., а распределение пористости при данном решении представлен на рис. 8, 9, 10.

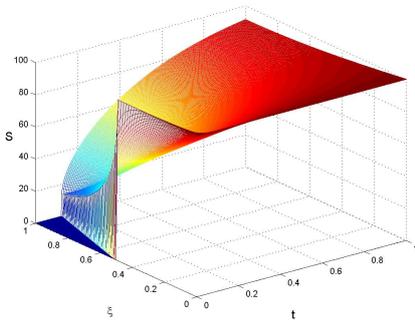


Рисунок 6. Изменение s при $p^0 = 100$, $\tilde{k} = 1$, $l_1 = 0.5$

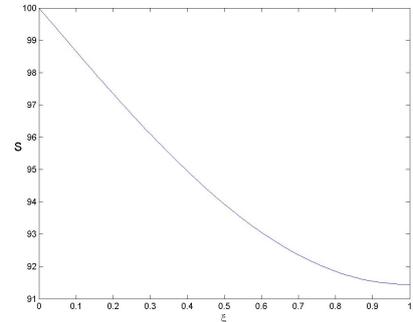


Рисунок 7. Изменение s при $t = 1$

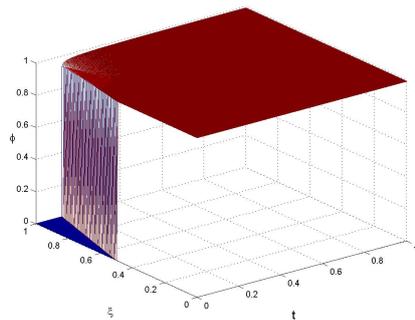


Рисунок 8. Изменение пористости при $p^0 = 100$, $l_1 = 0.5$, $\tilde{k} = 1$

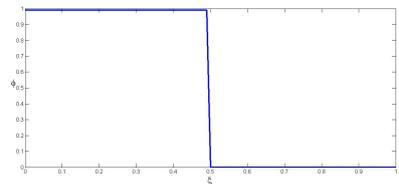
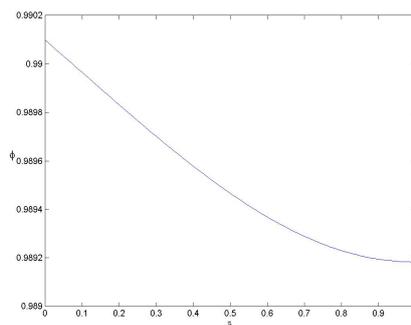


Рисунок 9. Изменение пористости при $t = 0$

Рисунок 8 показывает изменение пористости при различных переменных. На рисунке 9 представлен график пористости в начальный момент времени ($t = 0$) и он показывает, что поры были закрыты. Пористость при $t = 1$ показан на рисунке 10. Из графике следует, что с течением времени поры будут раскрываться и газ выйдет на поверхность.

Рисунок 10. Изменение пористости при $t = 1$

Список литературы

1. Ахмерова И.Г., Папин А.А., Токарева М.А. Математические модели механики неоднородных сред. Учебное пособие. — Барнаул, 2012.
2. Токарева М.А. Корректность начально-краевых задач для уравнений фильтрации в пороупругих средах : Дисс... канд. физ.-мат. наук / Токарева М.А. — Барнаул, 2018.
3. Papin A.A., Tokareva M.A. On Local solvability of the system of the equation of one dimensional motion of magma // Journal of Siberian Federal University. Mathematics & Physics. — 2017. — Vol. 10, no. 3. — P. 385–395.
4. Papin A.A., Tokareva M.A. Correctness of the initial-boundary problem of the compressible fluid filtration in a viscous porous medium // IOP Conf.Series: Journal of Physics: Conf. Series. — 2017. — Vol. 894.
5. Tokareva M.A. Solvability of initial boundary value problem for the equations of filtration in poroelastic media // Journal of Physics: Conference Series. — 2016. — Vol. 722.
6. Tokareva M.A. Localization of solutions of the equations of filtration in poroelastic media // Journal of Siberian Federal University. Mathematics & Physics. — 2015. — Vol. 8, no. 4. — P. 467–477.
7. Папин А.А. Существование решения "в целом" уравнений одномерного неизотермического движения двухфазной смеси. I. Постановка задачи и вспомогательные утверждения // Сибирский журнал индустриальной математики. — 2006. — Т. 9, № 2(26). — С. 116–136.
8. Папин А.А. Существование решения "в целом" уравнений одномерного неизотермического движения двухфазной смеси. II. Результаты о разрешимости // Сибирский журнал индустриальной математики. — 2006. — Т. 9, № 3(27). — С. 111–123.
9. Connolly J.A.D., Podladchikov Y.Y. Compaction-driven fluid flow in viscoelastic rock // Geodin. Acta. — 1998. — Vol. 11. — P. 55–84.
10. Вирц Р.А., Папин А.А., Вайгант В.А. Численное решение одномерной задачи фильтрации несжимаемой жидкости в вязкой пористой среде // Известия Алтайского государственного университета. — 2018. — № 4(102).
11. Токарева М.А., Вирц Р.А. Автомодельная задача фильтрации в пороупругой среде // Материалы международной школы-семинара "Ломоносовские чтения на Алтае". — Барнаул : Изд-во АлтГУ, 2015.

12. Антонцев С.Н., Кажихов А.В., Монахов В.Н. Краевые задачи механики неоднородных жидкостей. — Новосибирск : Наука, 1983.
13. Самарский А.А. Теория разностных схем. — М. : Наука, 1977.