

Определяющие уравнения модели фильтрации в деформируемой пористой среде

Роменский Е.И., Перепечко Ю.В.

Оглавление

Определяющие уравнения	2
1.1. Система уравнений в консервативных переменных	2
Консервативные переменные	2
Система уравнений в изоэнтропийном приближении	2
Вектор U	2
Вектор F	2
Вектор G	2
Вектор S	3
2. Уравнение состояния трехфазной среды	3
3. Значения физических параметров модели	4
3.1. Физические параметры	4
3.2. Термодинамические коэффициенты	5
3.3. Кинетические коэффициенты	5

Определяющие уравнения

1.1. Система уравнений в консервативных переменных

Консервативные переменные

$$\rho, \rho\alpha_2, \alpha_2\rho_2, w_1^{12}, w_2^{12}, \rho u_1, \rho u_2, \rho F_{11}, \rho F_{12}, \rho F_{21}, \rho F_{22}.$$

Система уравнений в изэнтропийном приближении

Система уравнений двухфазной фильтрации жидкости в упругой пористой среде в двумерном случае :

$$\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial F(U)}{\partial x} + \frac{\partial G(U)}{\partial y} = S(U).$$

Здесь U - вектор консервативных переменных, $F(U)$, $G(U)$ - векторы потоков, $S(U)$ - вектор правых частей.

Вектор U

$$\begin{aligned} U(1) &= \rho, & U(2) &= \rho\alpha_2, & U(3) &= \rho_2\alpha_2, & U(4) &= w_1^{12}, & U(5) &= w_2^{12}, \\ U(6) &= \rho u_1, & U(7) &= \rho u_2, & U(8) &= \rho F_{11}, & U(9) &= \rho F_{12}, & U(10) &= \rho F_{21}, & U(11) &= \rho F_{22}. \end{aligned}$$

Вектор F

$$\begin{aligned} F(1) &= \rho u_1, & F(2) &= \rho\alpha_2 u_1, & F(3) &= \rho_2\alpha_2 u_1^2, & F(4) &= \frac{1}{2}u_i^1 u_i^1 - \frac{1}{2}u_i^2 u_i^2 + e^1 + \frac{p_1}{\rho_1} - e^2 - \frac{p_2}{\rho_2}, & F(5) &= 0, \\ F(6) &= \alpha_1 \rho_1 u_1^1 u_1^1 + \alpha_2 \rho_2 u_1^2 u_1^2 + (\alpha_1 p_1 + \alpha_2 p_2) - \alpha_1 \sigma_{11}, & F(7) &= \alpha_1 \rho_1 u_1^1 u_2^1 + \alpha_2 \rho_2 u_1^2 u_2^2 - \alpha_1 \sigma_{21}, \\ F(8) &= 0, & F(9) &= 0, & F(10) &= \rho F_{21} u_1 - \rho F_{11} u_2, & F(11) &= \rho F_{22} u_1 - \rho F_{12} u_2 \end{aligned}$$

Вектор G

$$G(1) = \rho u_2, \quad G(2) = \rho\alpha_2 u_2, \quad G(3) = \rho_2\alpha_2 u_2^2, \quad G(4) = 0, \quad G(5) = \frac{1}{2}u_i^1 u_i^1 - \frac{1}{2}u_i^2 u_i^2 + e^1 + \frac{p_1}{\rho_1} - e^2 - \frac{p_2}{\rho_2},$$

$$G(6) = \alpha_1 \rho_1 u_1^1 u_2^1 + \alpha_2 \rho_2 u_1^2 u_2^2 - \alpha_1 \sigma_{12}, \quad G(7) = \alpha_1 \rho_1 u_2^1 u_2^1 + \alpha_2 \rho_2 u_2^2 u_2^2 + (\alpha_1 p_1 + \alpha_2 p_2) - \alpha_1 \sigma_{22},$$

$$G(8) = \rho F_{11} u_2 - \rho F_{21} u_1, \quad G(9) = \rho F_{12} u_2 - \rho F_{22} u_1, \quad G(10) = 0, \quad G(11) = 0.$$

Вектор S

$$S(1) = 0, \quad S(2) = -\lambda_{11} (p_1 - p_2), \quad S(3) = 0, \quad S(4) = u_2 \partial_1 w_2^{12} - u_2 \partial_2 w_1^{12} - \chi_{11} c_2 (u_1 - u_1^2),$$

$$S(5) = u_1 \partial_2 w_1^{12} - u_1 \partial_1 w_2^{12} - \chi_{11} c_2 (u_2 - u_2^2), \quad S(6) = 0, \quad S(7) = 0, \quad S(8) = 0, \quad S(9) = 0, \quad S(10) = 0, \quad S(11) = 0.$$

По повторяющимся i везде проводится суммирование, причем $i = 1, 2$. Здесь

$$\alpha_1 = 1 - \alpha_2, \quad \rho = \alpha_1 \rho_1 + \alpha_2 \rho_2, \quad w_i^{12} = u_i^1 - u_i^2, \quad \rho u_i = \alpha_1 \rho_1 u_i^1 + \alpha_2 \rho_2 u_i^2,$$

$$c_2 = \frac{\alpha_2 \rho_2}{\rho}, \quad e_{ijk} \omega_j^{12} = \partial_i w_k^{12} - \partial_k w_i^{12}, \quad (e_{ijk} - \text{символ Леви-Чивиты}).$$

2. Уравнение состояния трехфазной среды

Трехфазная среда характеризуется следующими параметрами: полная плотность среды ρ , относительные скорости фаз w_i^{12} , объемные и массовые содержания жидких фаз α_2, c_2 , тензор градиента деформации F_{ij} и принимается аддитивной по фазам

$$E = c_1 e^1 + c_2 e^2 + \frac{1}{2} (1 - c_2) c_2 w_k^{12} w_k^{12}.$$

Внутренние энергии упругого пористого скелета и жидких фаз $e^1 = e^1(\rho_1, F_{ik}, s)$, $e^2 = e^2(\rho_2, s)$, имеют вид

$$e^1 = \frac{1}{(\rho_{10})^2} p_{10} \delta \rho_1 + \frac{1}{2(\rho_{10})^3} K_1 \delta \rho_1 \delta \rho_1 + \frac{1}{\rho_{10}} \mu \left(\varepsilon_{ij} \varepsilon_{ij} - \frac{1}{3} \varepsilon_{ll} \varepsilon_{ll} \right), \quad e^2 = \frac{1}{(\rho_{20})^2} p_{20} \delta \rho_2 + \frac{1}{2(\rho_{20})^3} K_2 \delta \rho_2 \delta \rho_2.$$

Здесь $\delta \rho_1 = \rho_1 - \rho_{10}$, $\delta \rho_2 = \rho_2 - \rho_{20}$ - отклонения параметров от равновесных начальных значений.

Выражение для тензора напряжений в упругой фазе через тензор деформации Альманси

$$\begin{aligned}\sigma_{11} &= \frac{\rho_1}{\rho_{10}} 2\mu \left((1-2\varepsilon_{11}) \left(\varepsilon_{11} - \frac{1}{3}(\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22}) \right) - 2\varepsilon_{12}\varepsilon_{12} \right), & \sigma_{12} &= \frac{\rho_1}{\rho_{10}} 2\mu\varepsilon_{12} \left(1 - \frac{4}{3}(\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22}) \right), \\ \sigma_{21} &= \frac{\rho_1}{\rho_{10}} 2\mu\varepsilon_{12} \left(1 - \frac{4}{3}(\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22}) \right), & \sigma_{22} &= \frac{\rho_1}{\rho_{10}} 2\mu \left((1-2\varepsilon_{22}) \left(\varepsilon_{22} - \frac{1}{3}(\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22}) \right) - 2\varepsilon_{12}\varepsilon_{12} \right).\end{aligned}$$

Здесь ($\det F = F_{11}F_{22} - F_{12}F_{21}$)

$$\varepsilon_{11} = \frac{1}{2} \left(1 - \frac{F_{22}F_{22} + F_{21}F_{21}}{(\det F)^2} \right), \quad \varepsilon_{12} = \frac{F_{22}F_{12} + F_{21}F_{11}}{2(\det F)^2}, \quad \varepsilon_{21} = \frac{F_{22}F_{12} + F_{11}F_{21}}{2(\det F)^2}, \quad \varepsilon_{22} = \frac{1}{2} \left(1 - \frac{F_{12}F_{12} + F_{11}F_{11}}{(\det F)^2} \right),$$

Давления в фазах выражаются соотношениями

$$p_1 = \frac{(\rho_1)^2}{(\rho_{10})^2} \left(p_{10} + \frac{1}{\rho_{10}} K_1 \delta\rho_1 \right), \quad p_2 = \frac{(\rho_2)^2}{(\rho_{20})^2} \left(p_{20} + \frac{1}{\rho_{20}} K_2 \delta\rho_2 \right).$$

В формулах μ - модуль сдвига, K_1 - объемный модуль упругости (коэффициент объемного расширения) твердой пористой фазы, K_2 - коэффициенты объемного расширения жидкости.

3. Значения физических параметров модели

3.1. Физические параметры

Плотности пористой матрицы и воды

$$\rho_{10} = 2.5 \cdot 10^3 \text{ кг/м}^3, \quad \rho_{20} = 1.0 \cdot 10^3 \text{ кг/м}^3.$$

Объемные содержания фаз

Объемное содержание фаз в формации (во всей области, кроме скважин) $\alpha_{20} = 0.1, \quad \alpha_{10} = 0.9.$

Объемное содержание фаз в скважинах $\alpha_{20} = 0.99, \quad \alpha_{10} = 0.01.$

Давление

$$p_{10} = 10^5 \text{ Па}, \quad p_{20} = 10^5 \text{ Па}.$$

3.2. Термодинамические коэффициенты

Модуль сдвига твердой фазы $\mu = 8.9 \cdot 10^9 \text{ кг/м} \cdot \text{с}^2 = 8.9 \cdot 10^9 \text{ Па}$.

Коэффициенты объемного расширения $K_1 = 3.7 \cdot 10^{10} \text{ кг/м} \cdot \text{с}^2 = 37 \cdot 10^9 \text{ Па}$, $K_2 = 2.25 \cdot 10^9 \text{ кг/м} \cdot \text{с}^2 = 2.25 \cdot 10^9 \text{ Па}$.

3.3. Кинетически коэффициенты

Кинетические коэффициенты λ_{ij}

Коэффициент λ_{11} , характеризующие релаксацию давлений в фазах, можно определить как произведения коэффициента объемного сжатия \mathcal{G}_n (для воды $\mathcal{G}_2 = 0.11 \cdot 10^{-9} \text{ Па}^{-1}$) и плотности двухфазной среды:

$$\lambda_{11} = 0.11 \cdot 10^{-6} \text{ с/м}^2.$$

Кинетический коэффициент межфазного трения χ_{11}

Кинетический коэффициент χ_{11} связан с относительной проницаемостью фаз k_{22} и динамической вязкостью η_2

$$\chi_{11} = \frac{\eta_2}{\rho_{20} k_{22}}.$$

Динамическая вязкость воды $\eta_2 = 0.93 \cdot 10^{-3} \text{ кг/м} \cdot \text{с} = 0.93 \cdot 10^{-3} \text{ Па} \cdot \text{с}$.

Относительная проницаемость $k_{22} = 0.2 \cdot 10^{-12} \text{ м}^2$.

3.4. Источник

Источник типа Рикера

$$F_i^R(t) = A \alpha_i \left(1 - 2\pi^2 f^2 (t - t_{in})^2 \right) e^{-\pi^2 f^2 (t - t_{in})^2}$$