

# СОСРЕДОТОЧЕННАЯ СИЛА В ОДНОРОДНОЙ ПОРИСТОЙ СРЕДЕ

Х. Х. Имомназаров, Ш. Х. Имомназаров, С. Т. Туйчиева\*

Институт вычислительной математики и математической геофизики СО РАН, 630090,  
Новосибирск, Россия

\*Ташкентский институт инженеров железнодорожного транспорта,  
100167, Ташкент, Узбекистан

---

УДК 550.344

Получено решение системы уравнений пороупругости в частотной области для сосредоточенного источника. Показано, что при исчезновении пористости построенное решение переходит к решению системы уравнений линейной теории упругости в частотной области.

**Ключевые слова:** пористая среда, гиперболическая система, фундаментальное решение, коэффициент трения.

The solution of the poroelasticity system of equations in the frequency domain for a concentrated source has been obtained. It is shown that with the vanished porosity the constructed solution goes to solving a system of linear elasticity equations in the frequency domain.

**Key words:** porous media, hyperbolic system, fundamental solution, friction coefficient.

Большинство встречающихся в природе и используемых в науке и технике сред не являются однофазными и не могут быть отнесены к классу жидкостей, газов или твердых упруго деформируемых тел. Отличия в свойствах отдельных фаз, составляющих среду, и межфазные взаимодействия играют определяющую роль в динамике таких сред.

Теоретическое и экспериментальное исследования волновых процессов в упруго деформируемой пористой среде, насыщенной жидкостью или газом, являются актуальными и существенны для развития представлений о процессах, сопровождающих применение современных технологий использования пористых сред. К настоящему времени для теоретического исследования распространения волн в упруго деформируемой, пористой, насыщенной жидкостью среде имеется ряд подходов, из которых следует упомянуть теорию типа Френкеля-Био [1–3]. Данная математическая модель имеет ряд недостатков [4], и, кроме того, неясна возможность ее обобщения на случай конечных деформаций упругого скелета. В [5] отмечено, что произвольные изменения четырех параметров среды приводят к нефизичным результатам. Феноменологический подход, основанный на общих первых физических принципах, был использован при построении модели течения жидкости в упругой пористой среде для случая конечных деформаций [6]. Отметим, что система определяющих дифференциальных уравнений, построенных в [6], является гиперболической, однако привести все ее уравнения к симметрическому виду не удается. В [7] уравнения течения сжимаемой жидкости в упругой пористой среде выводятся с использованием метода термодинамически согласованных систем. Полученные дифференциальные уравнения

Работа выполнена при финансовой поддержке гранта Президента Российской Федерации „Ведущие научные школы“ НШ-5666.2014.5

образуют гиперболическую систему законов сохранения. Особенностью этих моделей является, наряду с распространением поперечной и продольной сейсмических волн, наличие второй продольной волны.

Данная работа посвящена получению решений линеаризованной системы уравнений пороупругости из [6] для простых сил. Отметим, что простейшие источники в пористых средах (модель Био) также рассматривались в [8–11] и в указанной в них литературе.

Пусть пространство  $R^3$  заполнено упруго деформируемой изотропной пористой средой. Распространения сейсмических волн в такой среде описываются следующей системой уравнений: линеаризованной системой динамических уравнений из [6]. Векторы скорости упругого скелета  $\mathbf{u}$  и жидкости  $\mathbf{v}$  удовлетворяют динамическим уравнениям для упругой и жидкой фаз в отсутствии диссипации энергии

$$\partial_t^2 \mathbf{u} - c_t^2 \Delta \mathbf{u} + (c_t^2 - a_1) \nabla \nabla \cdot \mathbf{u} + a_2 \nabla \nabla \cdot \mathbf{v} = \mathbf{F}(t, \mathbf{x}), \quad (1)$$

$$\partial_t^2 \mathbf{v} + a_3 \nabla \nabla \cdot \mathbf{u} - a_4 \nabla \nabla \cdot \mathbf{v} = \mathbf{F}(t, \mathbf{x}), \quad (2)$$

где  $\mathbf{F} = (F_1, F_2, F_3)$  — массовая сила,  $\mathbf{u} = (u_1, u_2, u_3)$ ,  $\mathbf{v} = (v_1, v_2, v_3)$ ,  $\partial_t$  — частная производная по времени  $t$ ,  $\Delta$ ,  $\nabla$  и  $\nabla \cdot$  — операторы Лапласа, градиента и дивергенции по  $\mathbf{x} = (x_1, x_2, x_3)$  соответственно, коэффициенты  $a_j$ ,  $j = 1, 2, 3, 4$  выражаются с одной стороны тремя упругими параметрами  $\lambda$ ,  $\mu$ ,  $\alpha = \rho \alpha_3 + \frac{K}{\rho^2}$  и соответствующими парциальными плотностями упругой матрицы  $\rho_s$ , жидкости  $\rho_l$  формулами [6, 12]:

$$\begin{aligned} a_1 &= \frac{\lambda + 2\mu}{\rho_s} - \frac{2K}{\rho} + \alpha \rho_s, & a_4 &= \alpha \rho_l, & K &= \lambda + \frac{2}{3}\mu, \\ a_2 &= \frac{\rho_l}{\rho} \left( \frac{K}{\rho_s} - \alpha \rho \right), & a_3 &= \frac{K}{\rho} - \alpha \rho_s, & \rho &= \rho_l + \rho_s; \end{aligned}$$

с другой стороны, тремя скоростями  $c_t$ ,  $c_{l_1}$ ,  $c_{l_2}$  и соответствующими парциальными плотностями упругой матрицы  $\rho_s$ , жидкости  $\rho_l$  следующими формулами [13, 14]:

$$\begin{aligned} a_1 &= \frac{\rho_l}{\rho} \left( c_{l_1}^2 + c_{l_2}^2 \right) + \frac{4}{3} \frac{\rho_s}{\rho} c_t^2 + \frac{\rho_s - \rho_l}{\rho} \tilde{z}, \\ a_2 &= \frac{\rho_l}{\rho} \left( c_{l_1}^2 + c_{l_2}^2 - 2\tilde{z} - \frac{4}{3} c_t^2 \right), \quad a_3 = \frac{\rho_s}{\rho} \left( c_{l_1}^2 + c_{l_2}^2 - 2\tilde{z} - \frac{4}{3} c_t^2 \right), \\ a_4 &= \frac{\rho_s}{\rho} \left( c_{l_1}^2 + c_{l_2}^2 - \frac{4}{3} c_t^2 \right) - \frac{\rho_s - \rho_l}{\rho} \tilde{z}, \\ \tilde{z} &= \frac{1}{2} \left( c_{l_1}^2 + c_{l_2}^2 - \frac{8}{3} \frac{\rho_s}{\rho} c_t^2 \right) + \sqrt{\frac{1}{4} (c_{l_1}^2 - c_{l_2}^2)^2 - \frac{64}{9} \frac{\rho_l \rho_s}{\rho^2} c_t^4}. \end{aligned}$$

Парциальные плотности  $\rho_l$  и  $\rho_s$  связаны с соответствующими физическими плотностями жидкости  $\rho_l^f$  и упругого скелета  $\rho_s^f$  следующими формулами  $\rho_l = \rho_l^f d_0$  и  $\rho_s = \rho_s^f (1 - d_0)$ , где  $d_0$  — пористость.

Заметим, что при исчезновении пористости уравнение (1) переходит к неоднородной системе Ламе для однородной упругой среды [15, 16].

В случае, когда массовая сила  $\mathbf{F}$ , отнесенная к единице массы, имеет магнитуду  $F_0$  и сосредоточена в точке  $\mathbf{x} = \mathbf{x}_0$ , она имеет вид

$$\rho \mathbf{F} = \mathbf{e} f(t) \delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_0), \quad (3)$$

где  $\mathbf{e}$  — единичный вектор из  $R^3$ ,  $\delta(\mathbf{x})$  — функция Дирака,  $f(t)$  — форма зондирующего сигнала по времени. Источники такого вида принято называть простой силой или сосредоточенной силой. Подставляя (3) в (1), (2) и переходя в полученных уравнениях к образам Фурье по времени, получим

$$\omega^2 \hat{\mathbf{u}} - c_t^2 \nabla \mathbf{x} \nabla \mathbf{x} \hat{\mathbf{u}} + a_1 \nabla \nabla \cdot \hat{\mathbf{u}} - a_2 \nabla \nabla \cdot \hat{\mathbf{v}} = -\mathbf{e} \frac{F_0}{\rho} \hat{f}(\omega) \delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_0), \quad (4)$$

$$\omega^2 \hat{\mathbf{v}} - a_3 \nabla \nabla \cdot \hat{\mathbf{u}} + a_4 \nabla \nabla \cdot \hat{\mathbf{v}} = -\mathbf{e} \frac{F_0}{\rho} \hat{f}(\omega) \delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_0), \quad (5)$$

где  $\nabla \mathbf{x}$  — оператор ротора по  $\mathbf{x}$ , значок „крышка“ означает преобразование Фурье по времени,  $\omega$  — круговая частота.

Используя хорошо известную формулу векторного анализа

$$\mathbf{e} \delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_0) = -\frac{\mathbf{e}}{4\pi} \Delta \frac{1}{R} = -\frac{1}{4\pi} \left[ \nabla \nabla \cdot \left( \frac{\mathbf{e}}{R} \right) - \nabla \mathbf{x} \nabla \mathbf{x} \left( \frac{\mathbf{e}}{R} \right) \right]$$

и полагая

$$\hat{\mathbf{u}} = F_0 \hat{f}(\omega) \left[ \nabla \nabla \cdot (\hat{u}_l \mathbf{e}) - \nabla \mathbf{x} \nabla \mathbf{x} (\hat{u}_t \mathbf{e}) \right], \quad (6)$$

$$\hat{\mathbf{v}} = F_0 \hat{f}(\omega) \nabla \nabla \cdot (\hat{v}_l \mathbf{e}), \quad (7)$$

из (4) и (5) получим

$$c_t^2 \Delta \hat{u}_t + \omega^2 \hat{u}_t = \frac{1}{4\pi\rho R}, \quad (8)$$

$$\omega^2 \hat{u}_l + a_1 \Delta \hat{u}_l - a_2 \Delta \hat{v}_l = \frac{1}{4\pi\rho R}, \quad (9)$$

$$\omega^2 \hat{v}_l - a_3 \Delta \hat{u}_l + a_4 \Delta \hat{v}_l = \frac{1}{4\pi\rho R}, \quad (10)$$

где  $R = |\mathbf{R}|$ ,  $\mathbf{R} = \mathbf{x} - \mathbf{x}_0$ ,  $c_t = \sqrt{\mu/\rho_s}$ .

Удобно ввести новые функции  $\tilde{u}_l, \tilde{v}_l$  по формуле

$$\begin{pmatrix} \tilde{u}_l \\ \tilde{v}_l \end{pmatrix} = \frac{1}{m_2 - m_1} \begin{pmatrix} m_2 & -1 \\ -m_1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{u}_l \\ \hat{v}_l \end{pmatrix}, \quad (11)$$

где  $m_1 = \frac{a_3}{a_4 - c_{l_1}^2}$ ,  $m_2 = \frac{a_3}{a_4 - c_{l_2}^2}$ .

Подставляя (11) в (9) и (10), получим следующее уравнение

$$c_{l_1}^2 \Delta \tilde{u}_l + \omega^2 \tilde{u}_l = \frac{1 - 1/m_2}{4\pi\rho (1 - m_1/m_2) R}, \quad (12)$$

$$c_{l_2}^2 \Delta \tilde{v}_l + \omega^2 \tilde{v}_l = \frac{1 - m_1}{4\pi\rho (m_2 - m_1) R}. \quad (13)$$

Отметим, что при исчезновении пористости из (12), с учетом определения коэффициентов  $a_3, a_4, m_1, m_2$  и определения скоростей продольных волн  $c_{l_1}, c_{l_2}$ , получим уравнение для скалярного потенциала в упругой среде [15, 16].

Решениями уравнений (8)–(10), удовлетворяющих условиям  $\hat{u}_t(\omega, 0) = 0, \tilde{u}_l(\omega, 0) = 0, \tilde{v}_l(\omega, 0) = 0$ , являются функции

$$\hat{u}_t(\omega, R) = \frac{1}{4\pi\omega^2\rho} \frac{1 - e^{-i k_t R}}{R},$$

$$\tilde{u}_l(\omega, R) = \frac{1}{4\pi\omega^2\rho} \frac{1 - 1/m_2}{1 - m_1/m_2} \frac{1 - e^{-i k_{l_1} R}}{R},$$

$$\tilde{v}_l(\omega, R) = \frac{1}{4\pi\omega^2\rho} \frac{1 - m_1}{m_2 - m_1} \frac{1 - e^{-i k_{l_2} R}}{R},$$

где  $k_n = \frac{\omega}{c_n}$ ,  $n = t, l_1, l_2$ .

Подставляя эти выражения в (6) и (7), получим

$$\hat{\mathbf{u}} = \frac{F_0 \hat{f}(\omega)}{4\pi\rho c_t^2} \left( \frac{e^{-i k_t R}}{R} \mathbf{e} + \nabla \nabla \cdot \left[ \mathbf{e} \left( \frac{e^{-i k_t R}}{k_t^2 R} - \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{k_t^2 R} - \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{k_t^2 R} \right) \right] \right), \quad (14)$$

$$\hat{\mathbf{v}} = \frac{F_0 \hat{f}(\omega)}{4\pi\omega^2\rho} \nabla \nabla \cdot \left[ \mathbf{e} \left( \frac{1}{R} - m_1 \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{k_t^2 R} - m_2 \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{k_t^2 R} \right) \right], \quad (15)$$

где

$$\nu_1 = \frac{1 - 1/m_2}{1 - m_1/m_2}, \quad \nu_2 = \frac{1/m_2 - m_1/m_2}{1 - m_1/m_2}.$$

Формулы (14) и (15), используя единичную матрицу  $\mathbf{E} = (\delta_{ij})_{3 \times 3}$ , можно представить в эквивалентном виде

$$\begin{aligned} \hat{\mathbf{u}} &= \frac{F_0 \hat{f}(\omega)}{4\pi\omega^2\rho} \left( \nabla_{\mathbf{x}} \nabla_{\mathbf{x}} \left( \mathbf{E} \frac{e^{-i k_t R}}{R} \right) - \nabla \nabla \cdot \left[ \mathbf{E} \left( \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{R} + \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{R} \right) \right] \right) \mathbf{e}, \\ \hat{\mathbf{v}} &= \frac{F_0 \hat{f}(\omega)}{4\pi\omega^2\rho} \nabla \nabla \cdot \left[ \mathbf{E} \left( \frac{1}{R} - m_1 \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{k_t^2 R} - m_2 \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{k_t^2 R} \right) \right] \mathbf{e}. \end{aligned}$$

Здесь  $\delta_{ij}$  — символ Кронекера.

В этих формулах легко узнать, что выражения

$$\begin{aligned} \mathbf{G}^u(\omega; \mathbf{x}, \mathbf{x}_0) &= \frac{1}{4\pi\omega^2\rho} \left( \nabla_{\mathbf{x}} \nabla_{\mathbf{x}} \left( \mathbf{E} \frac{e^{-i k_t R}}{R} \right) - \nabla \nabla \cdot \left[ \mathbf{E} \left( \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{R} + \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{R} \right) \right] \right) = \\ &= \frac{1}{4\pi\mu(1 + \rho_l/\rho_s)} \left( \mathbf{E} \frac{e^{-i k_t R}}{R} + \nabla \nabla \cdot \left[ \frac{e^{-i k_t R}}{k_t^2 R} - \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{k_t^2 R} - \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{k_t^2 R} \right] \right), \\ \mathbf{G}^v(\omega; \mathbf{x}, \mathbf{x}_0) &= \frac{1}{4\pi\omega^2\rho} \nabla \nabla \cdot \left[ \mathbf{E} \left( \frac{1}{R} - m_1 \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{k_t^2 R} - m_2 \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{k_t^2 R} \right) \right] = \\ &= \frac{1}{4\pi\omega^2\rho} \nabla \nabla \left( \frac{1}{R} - m_1 \nu_1 \frac{e^{-i k_{l_1} R}}{k_t^2 R} - m_2 \nu_2 \frac{e^{-i k_{l_2} R}}{k_t^2 R} \right) \end{aligned}$$

являются фундаментальной матрицей с компонентами  $G_{ij}^u(\omega; \mathbf{x}, \mathbf{x}_0)$ ,  $G_{i'j'}^v(\omega; \mathbf{x}, \mathbf{x}_0)$  ( $i' = i+3, j' = j+3$ ,  $i, j = 1, 2, 3$ ) системы уравнений пороупругости (9)–(11), удовлетворяющей следующей системе дифференциальных уравнений:

$$\omega^2 \mathbf{G}^u - c_t^2 \nabla \mathbf{x} \nabla \mathbf{x} \mathbf{G}^u + a_1 \nabla \nabla \cdot \mathbf{G}^u - a_2 \nabla \nabla \cdot \mathbf{G}^v = -\rho^{-1} \mathbf{E} \delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_0),$$

$$\omega^2 \mathbf{G}^v - a_3 \nabla \nabla \cdot \mathbf{G}^u + a_4 \nabla \nabla \cdot \mathbf{G}^v = -\rho^{-1} \mathbf{E} \delta(\mathbf{x} - \mathbf{x}_0).$$

Тогда решения  $\hat{\mathbf{u}}$  и  $\hat{\mathbf{v}}$  через фундаментальные матрицы  $\mathbf{G}^u$  и  $\mathbf{G}^v$  выражаются согласно формулам

$$\hat{\mathbf{u}} = F_0 \hat{f}(\omega) \mathbf{G}^u \mathbf{e}, \quad \hat{\mathbf{v}} = F_0 \hat{f}(\omega) \mathbf{G}^v \mathbf{e}.$$

Таким образом, получены решения системы уравнений пороупругости в частотной области для сосредоточенного источника. Показано, что при исчезновении пористости построенное решение переходит к решению системы уравнений линейной теории упругости в частотной области. Из построенных решений можно получить различные решения для разных сил в пористых, насыщенных жидкостью средах. Также из этих решений можно получить решения системы уравнений пороупругости во временной области.

## Список литературы

1. ФРЕНКЕЛЬ Я. И. К теории сейсмических и сейсмоэлектрических явлений во влажной почве // Изв. АН СССР. Сер. „Геогр. и геофиз.“ 1944. Т. 8. № 4. С. 133–150.
2. BIOT M. A. Theory of propagation of elastic waves in a Fluid-Saturated Porous Solid. I. Low-Frequency Range // J. Acoust. Soc. Am. 1956. V. 28. N 2. P. 168–178.
3. CARCIONE J. M. Wave Fields in Real Media: Wave Propagation in Anisotropic, Anelastic Porous and Electromagnetic Media. N. Y.: Elsevier, 2007.
4. ЖАББОРОВ Н. М., ИМОМНАЗАРОВ Х. Х. Некоторые начально-краевые задачи механики двухскоростных сред. Ташкент, 2012.
5. STOLL R. D. Comments on „Biot model of sound propagation in water-saturated sand“ // J. Acoust. Soc. Amer. 1998. V. 103. P. 2723–2725.
6. BLOKHIN A. M., DOROVSKY V. N. Mathematical modeling in the theory of multivelocity continuum. N. Y.: Nova Sci., 1995.
7. РОМЕНСКИЙ Е. И. Термодинамически согласованная система законов сохранения течения сжимаемой жидкости в пористой упругой среде // Сибирский журнал индустриальной математики. 2011. Т. 14. № 4(48). С. 86–97.
8. BONNET G. Basic Singular Solutions for a Poroelastic Medium in the Dynamic Range // J. of the Acoustical Society of America. 1987. V. 82. P. 1758–1762.
9. BURRIDGE R., VARGAS C. A. The fundamental solution in dynamic poroelasticity // Geophys. J. R. Astron. Soc. 1979. V. 58. P. 61–90.
10. KAYNIA A. M. BANERJEE P. K. Fundamental solution of Biot's equations of dynamic poroelasticity // Int. J. of Eng. Sci. 1992. V. 77. P. 12–23.
11. МОЛОТКОВ Л. А. Исследование распространения волн в пористых и трещиноватых средах на основе эффективных моделей Био и слоистых сред. СПб: Наука, 2001.
12. DOROVSKY V. N., IMOMNAZAROV Kh. Kh. A Mathematical Model for the Movement of a Conducting Liquid Through a Conducting Porous Medium // Mathl. Comput. Modelling. 1994. V. 20. N 7. P. 91–97.
13. ИМОМНАЗАРОВ Х. Х. Несколько замечаний о системе уравнений Био // Доклады РАН. 2000. Т. 373. № 4. С. 536–537.
14. IMOMNAZAROV Kh. Kh. Some remarks on the Biot system of equations describing wave propagation in a porous medium // Appl. Math. Lett. 2000. V. 13. N 3. P. 33–35.

15. КУПРАДЗЕ В. Д. и др. Трехмерные задачи математической теории упругости и термоупругости. М. Наука, 1976.

16. Аки К., РИЧАРДС П. Количественная сейсмология. Том 1. М.: Мир, 1983.

*И момназаров Холматжон Худайназарович –  
д-р физ.-мат. наук, вед. науч. сотр. Института  
вычислительной математики и математической геофизики СО РАН,*

*И момназаров Шерзад Холматжонович – аспирант Института  
вычислительной математики и математической геофизики СО РАН,*

*Туйчиева Сайера Тохировна – старший преподаватель  
Ташкентского института инженеров железнодорожного транспорта*

*Дата поступления – 10.04.2015*