

АСИМПТОТИЧЕСКОЕ РЕШЕНИЕ КОНТАКТНОЙ ГАРМОНИЧЕСКОЙ ЗАДАЧИ ДЛЯ НЕПРОНИЦАЕМОГО ШТАМПА НА ПОРИСТО-УПРУГОМ ОСНОВАНИИ

А. М. ГОМИЛКО, А. Н. ТРОФИМЧУК

Институт гидромеханики НАН Украины, Киев

Получено 7.08.98

В статье получено и проанализировано асимптотическое решение гармонической контактной задачи о колебаниях непроницаемого жесткого штампа, расположенного на насыщенном жидкостью пористо-упругом полупространстве. Показано, что при стремлении частоты колебаний к нулю эффективное контактное напряжение, аналогично соответствующей задаче теории упругости, имеет корневую особенность при приближении к краю штампа. При этом контактное поровое давление представляет собой гладкую функцию, а порядок убывания ее амплитуды является различным, в зависимости от того, учитывается или нет вязкость заполняющей пористую среду жидкости.

ВВЕДЕНИЕ

Особенности динамических расчетов строительных конструкций связаны с необходимостью учета их взаимодействия с упругим основанием. Это приводит к изменению амплитудно-частотных характеристик, дополнительному демпфированию и существенно сказывается на напряженно-деформированном состоянии сооружений. В качестве модели основания широко используется модель упругого однородного (слоистого) полупространства [1–3]. Однако в реальных условиях основания сооружений, в особенности гидроэнергетических, являются водонасыщенными, в связи с чем возникает необходимость в исследовании контактных задач динамики пористо-упругих сред. При этом основание моделируется как двухфазная среда: пористая твердая фаза и жидкость, заполняющая поры. В этом контексте среди многообразия существующих теорий двухфазных сред одной из наиболее распространенной является модель М. Био [4], в рамках которой учитываются упругое, инерционное и вязкое взаимодействия твердой и жидкой фаз. При этом структура и закономерности формирования волнового поля существенно усложняются, что приводит к качественным изменениям в процессе взаимодействия сооружений с фундаментом.

На основании уравнений М. Био были довольно подробно изучены процессы распространения различных типов волн в пористо-упругих насыщенных жидкостью средах (см., например, [5–7] и библиографию в них), в то время как крайевым задачам до сих пор уделено значительно меньше внимания. В данной работе рассмотрена гармоническая контактная задача о колебаниях непроницаемого жесткого штампа, расположенного на насыщенном жидкостью пористо-упругом по-

лупространстве. Осуществлено сведение соответствующей краевой задачи для уравнений М. Био к системе интегральных уравнений относительно контактных напряжений и изучены особенности асимптотического поведения этих напряжений при стремлении частоты колебаний штампа к нулю.

1. ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ

Рассматривается плоская задача о гармонических колебаниях непроницаемого жесткого штампа шириной $2a$ на пористо-упругом полупространстве при заданном вертикальном смещении W (здесь и далее временной гармонический множитель $e^{i\omega t}$ опускается). Требуется определить эффективное напряжение в скелете грунта и поровое давление. В трехмерной постановке такая задача исследовалась численно (с использованием техники функции Грина) в статье [8]. Случай проницаемого штампа был рассмотрен в статье [9].

Далее пользуемся безразмерными координатами

$$x = \bar{x}/a, \quad y = \bar{y}/a,$$

безразмерными временем t и частотой гармонических колебаний ω

$$t = \frac{c_2}{a} \bar{t}, \quad \omega = \frac{a}{c_2} \bar{\omega},$$

где c_2 – скорость поперечной волны в двухфазной среде без учета диссипации:

$$c_2^2 = \frac{G}{[\rho_{11} - \rho_{12}^2/\rho_{22}]}.$$

Здесь G – модуль сдвига; ρ_{12} – коэффициент динамической связи скелета грунта и жидкости, имеющий размерность плотности; ρ_{11} , ρ_{22} можно рас-

смагивать как некоторые эффекивные плотностн фаз:

$$\rho_{11} = \rho_1 - \rho_{12}, \quad \rho_{22} = \rho_2 - \rho_{12}, \quad \rho_{12} < 0,$$

$$\rho_1 = (1 - m)\rho_s, \quad \rho_2 = m\rho_f,$$

где ρ_s и ρ_f – истинные плотности твердой и жидкой компонент пористого слоя.

Пусть $\vec{u}$, $\vec{U}$ – векторы перемещений твердой и жидкой фаз соответственно:

$$\vec{u} = \{u_s, v_s\}, \quad \vec{U} = \{u_f, v_f\}.$$

Считаем, что двухфазная среда описывается моделью М. Био, в рамках которой уравнения движения имеют вид

$$\begin{aligned} G \Delta \vec{u} + (A + G) \operatorname{grad} \operatorname{div} \vec{u} + Q \operatorname{grad} \operatorname{div} \vec{v} = \\ = -\omega^2 c_2^2 (\rho_{11} \vec{u} + \rho_{12} \vec{v}) + i\omega a c_2 b (\vec{u} - \vec{v}), \\ Q \operatorname{grad} \operatorname{div} \vec{u} + R \operatorname{grad} \operatorname{div} \vec{v} = \\ = -\omega^2 c_2^2 (\rho_{12} \vec{u} + \rho_{22} \vec{v}) - i\omega a c_2 b (\vec{u} - \vec{v}), \end{aligned} \quad (1)$$

где используются следующие параметры и обозначения [5, глава 1, § 3]:

$$\begin{aligned} b &= \frac{m^2 \nu_0}{K_{pr}}, \quad A = \lambda + k_f a_0^2 S_0 / m, \\ Q &= a_0 k_f S_0, \quad R = m k_f S_0, \\ \lambda &= \frac{2\nu}{(1 - 2\nu)} G, \quad S_0 = \frac{m k_r}{(m k_r + a_0 k_f)}, \\ a_0 &= 1 - m - k_s / k_r, \quad k_s = \lambda + \frac{2}{3} \mu, \end{aligned}$$

причем m – пористость; ν – коэффициент Пуассона пористого скелета с пустыми порами; k_f – модуль объемной сжимаемости жидкости; k_r – истинный модуль сжимаемости твердой фазы. В определение параметра b входят ν_0 – динамический коэффициент вязкости жидкости и K_{pr} – проницаемость.

Уравнения (1) рассматриваются в полупространстве $y < 0$ и дополняются граничными условиями

$$v_s(x, 0) = v_f(x, 0) = W, \quad |x| < 1, \quad (2)$$

$$\tau_{xy}^s(x, 0) = 0, \quad -\infty < x < \infty, \quad (3)$$

$$\sigma_y^s(x, 0) = \sigma^f(x, 0) = 0, \quad |x| > 1. \quad (4)$$

При этом $p = -m^{-1} \sigma^f$ – поровое давление; $\sigma_y^{sf} = \sigma_y^s + (m - 1) m^{-1} \sigma^f$ – эффекивное напряжение; $\sigma_y = \sigma_y^s + \sigma^f$ – общее напряжение, $\sigma_y = \sigma_y^{sf} - p$.

Условие (2) является контактным и при построении решения граничной задачи (1), (2) – (4) используем стандартный прием разбиения ее на две части, когда сначала рассматривается задача Лэмба для полуплоскости $y < 0$ с заданными напряжениями, а затем рассматривается собственно контактная задача. Такой прием позволяет свести контактную задачу к системе интегральных уравнений на отрезке $|x| < 1$ с последующей ее алгебраизацией.

2. ЗАДАЧА ЛЭМБА ДЛЯ ПОРИСТО-УПРУГОЙ СРЕДЫ

Решение задачи Лэмба для системы уравнений М. Био хорошо известно ([5]). Для полноты изложения приведем кратко постановку задачи и соответствующие выкладки. Уравнения М. Био рассматриваются в полуплоскости $x \in \mathbb{R}$, $y < 0$ с граничными условиями при $y = 0$, $x \in \mathbb{R}$:

$$\tau_{xy}^s(x, 0) = 0, \quad (5)$$

$$\sigma_y^{sf} \equiv \sigma_y^s(x, 0) + \frac{m - 1}{m} \sigma^f(x, 0) = -a p_1(x), \quad (6)$$

$$\sigma^f(x, 0) = -m a p_2(x). \quad (7)$$

При этом $p_1(x)$, $p_2(x)$ считаются заданными четными функциями переменного $x \in (-1, 1)$.

Векторы смещений $\vec{u} = \{u_s, v_s\}$, $\vec{U} = \{u_f, v_f\}$ можно выразить через скалярные потенциалы Φ_1 , Φ_2 , Ψ [10]:

$$\vec{u} = \nabla \phi_1 + \nabla \times \{\psi_1 \vec{e}_z\}, \quad \vec{U} = \nabla \phi_2 + \nabla \times \{\psi_2 \vec{e}_z\},$$

$$\phi_1 = \Phi_1 + \Phi_2, \quad \phi_2 = M_1 \Phi_1 + M_2 \Phi_2,$$

$$\psi_1 = \Psi, \quad \psi_2 = M_3 \Psi,$$

с определенными постоянными M_j . При этом потенциалы являются решениями уравнений Гельмгольца

$$(\Delta + k_j^2) \Phi_j = 0, \quad j = 1, 2, \quad (\Delta + k_3^2) \Psi = 0$$

с безразмерными волновыми числами

$$k_j^2 = \omega^2 \frac{c_2^2}{c^2} z_j, \quad j = 1, 2,$$

$$k_3^2 = \omega^2 \frac{\rho c_2^2}{G} [\Gamma_{11} + M_3 \Gamma_{12} + (1 - M_3) i \Gamma].$$

Здесь числа $z = z_j$, $j = 1, 2$ определяются как корни квадратного уравнения

$$(q_{11}q_{22} - q_{12}^2)z^2 - (q_{11}\Gamma_{22} + q_{22}\Gamma_{11} - 2q_{12}\Gamma_{12} + i\Gamma)z + (\Gamma_{11}\Gamma_{22} - \Gamma_{12}^2 + i\Gamma) = 0;$$

коэффициенты

$$\Gamma = -\frac{ba}{\rho\omega c_2}; \quad \Gamma_{ij} = \frac{\rho_{ij}}{\rho}; \quad c^2 = \frac{H}{\rho};$$

$$\rho = \rho_{11} + \rho_{22} + 2\rho_{12} = (1-m)\rho_s + m\rho_f;$$

$$q_{11} = \frac{A+2G}{H}; \quad q_{12} = \frac{Q}{H}; \quad q_{22} = \frac{R}{H};$$

$$H = A + 2G + R + 2Q;$$

$$M_{1,2} = \{ \Gamma_{11}q_{22} - \Gamma_{12}q_{12} - (q_{11}q_{22} - q_{12}^2)z_{1,2} + (q_{22} + q_{12})i\Gamma \} / \{ \Gamma_{22}q_{12} - \Gamma_{12}q_{22} + (q_{22} + q_{12})i\Gamma \};$$

$$M_3 = (-\Gamma_{12} + i\Gamma) / (\Gamma_{22} + i\Gamma).$$

Далее будем пользоваться обозначениями

$$\gamma_j = \gamma_j(\xi) = \sqrt{\xi^2 - k_j^2}, \quad j = 1, 2, 3,$$

$$n_j = \frac{Q + RM_j}{2G}, \quad m_j = 1 + \frac{A + QM_j}{2G}, \quad j = 1, 2,$$

$$\beta = \xi^2 - k_3^2/2, \quad q = \frac{m-1}{m}.$$

Пусть преобразование Фурье имеет вид

$$\overline{p}_j(\xi) = \frac{a}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} p_j(x) e^{-i\xi x} dx, \quad j = 1, 2. \quad (8)$$

Решение задачи Лэмба (5)–(7) приводит к следующим интегральным выражениям для вертикальных компонент смещений при $y=0$:

$$v_s(x, 0) = \frac{k_3^2}{4G} \times$$

$$\times \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\overline{p}_1(\xi)F_1(\xi) + \overline{p}_2(\xi)[mF_2(\xi) + (1-m)F_1(\xi)]}{D(\xi)} \times$$

$$\times e^{ix\xi} d\xi, \quad (9)$$

$$v_f(x, 0) = \frac{1}{2G} \times$$

$$\times \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\overline{p}_1(\xi)F_3(\xi) + \overline{p}_2(\xi)[mF_4(\xi) + (1-m)F_3(\xi)]}{D(\xi)} \times$$

$$\times e^{ix\xi} d\xi, \quad (10)$$

где функции

$$D(\xi) = \beta\{n_1k_1^2[\xi^2 - m_2k_2^2] - n_2k_2^2[\xi^2 - m_1k_1^2]\} +$$

$$+ \xi^2\gamma_3[n_2k_2^2\gamma_1 - n_1k_1^2\gamma_2];$$

$$F_1(\xi) = n_1k_1^2\gamma_2 - n_2k_2^2\gamma_1;$$

$$F_2(\xi) = \gamma_2[\xi^2 - m_1k_1^2] - \gamma_1[\xi^2 - m_2k_2^2];$$

$$F_3(\xi) = \beta[M_1n_2k_2^2\gamma_1 -$$

$$- M_2n_1k_1^2\gamma_2] + M_3\xi^2[n_1k_1^2\gamma_2 - n_2k_2^2\gamma_1];$$

$$F_4(\xi) = (M_2 - M_1)\xi^2\gamma_1\gamma_2\gamma_3 +$$

$$+ (M_1 - M_3)\xi^2\gamma_1[\xi^2 - m_2k_2^2] -$$

$$- (M_2 - M_3)\xi^2\gamma_2[\xi^2 - m_1k_1^2] +$$

$$+ \frac{k_3^2}{2}\{M_2\gamma_2[\xi^2 - m_1k_1^2] - M_1\gamma_1[\xi^2 - m_2k_2^2]\}.$$

При этом можно показать, что для четных функций $D(\xi)$ и $F_j(\xi)$ справедливы следующие асимптотические формулы при $\xi \rightarrow +\infty$:

$$D(\xi) = d_0\xi^2 + O(1),$$

$$F_j(\xi) = C_j\xi + O(\xi^{-1}), \quad j = 1, 2, 3, \quad (11)$$

$$F_4(\xi) = C_4\xi^3 + O(\xi),$$

где постоянные

$$d_0 = k_1^2k_2^2\{(m_1 - 1/2)n_2 - (m_2 - 1/2)n_1\};$$

$$C_1 = n_1k_1^2 - n_2k_2^2;$$

$$C_2 = (m_2 - 1/2)k_2^2 - (m_1 - 1/2)k_1^2;$$

$$C_3 = k_1^2k_2^2[(M_2n_1 - M_1n_2) + (n_2 - n_1)M_3]/2 +$$

$$+ k_3^2[M_2n_1k_1^2 - M_1n_2k_2^2]/2;$$

$$\begin{aligned} C_4 &= M_1 k_2^2 (1/2 - m_2) - M_2 k_1^2 (1/2 - m_1) + \\ &+ M_3 [k_1^2 (1/2 - m_1) - k_2^2 (1/2 - m_2)] = \\ &= k_1^2 (1/2 - m_1) (M_3 - M_2) - \\ &- k_2^2 (1/2 - m_2) (M_3 - M_1). \end{aligned}$$

3. СВЕДЕНИЕ КОНТАКТНОЙ ЗАДАЧИ К СИСТЕМЕ ИНТЕГРАЛЬНЫХ УРАВНЕНИЙ

При рассмотрении контактной задачи воспользуемся решением задачи Лэмба, для чего введем в рассмотрение неизвестные контактные напряжения $p_1(x)$, $p_2(x)$, определенные на отрезке $|x| < 1$:

$$\begin{aligned} p_1(x) &= -\sigma_y^s(x, 0) - q\sigma^f(x, 0), \\ mp_2(x) &= -\sigma^f(x, 0), \end{aligned} \quad |x| < 1.$$

При этом, исходя из постановки контактной задачи, считаем, что $p_1(x)$, $p_2(x)$ являются четными интегрируемыми на отрезке $[-1, 1]$ функциями. Тогда, воспользовавшись (9), (10) и равенствами

$$\overline{P}_j(\xi) = \frac{a}{2\pi} \int_{-1}^1 p_j(x) e^{i\xi x} dx = \frac{a}{\pi} \int_0^1 p_j(x) \cos(\xi x) dx,$$

получаем для нахождения нормированных напряжений

$$q_j(x) = \frac{p_j(x)}{\pi G}, \quad j = 1, 2$$

систему линейных интегральных уравнений на отрезке $x \in [0, 1]$:

$$\begin{aligned} &\int_0^\infty \left\{ \int_0^1 q_1(s) \cos(\xi s) ds \right\} K_{11}(\xi) \cos(x\xi) d\xi + \\ &+ \int_0^\infty \left\{ \int_0^1 q_2(s) \cos(\xi s) ds \right\} K_{12}(\xi) \cos(x\xi) d\xi = 0, \\ &\int_0^\infty \left\{ \int_0^1 q_1(s) \cos(\xi s) ds \right\} K_{21}(\xi) \cos(x\xi) d\xi + \\ &+ \int_0^\infty \left\{ \int_0^1 q_2(s) \cos(\xi s) ds \right\} K_{22}(\xi) \cos(x\xi) d\xi = W_0, \end{aligned} \quad (12)$$

где $W_0 = W/a$, а функции $K_{ij}(\xi)$ имеют вид

$$\begin{aligned} D(\xi) K_{11}(\xi) &= \frac{k_3^2}{2} F_1(\xi) - F_3(\xi); \\ D(\xi) K_{12}(\xi) &= \frac{k_3^2}{2} [m F_2(\xi) + (1 - m) F_1(\xi)] - \\ &- [m F_4(\xi) + (1 - m) F_3(\xi)]; \\ D(\xi) K_{21}(\xi) &= \frac{k_3^2}{4} F_1(\xi); \\ D(\xi) K_{22}(\xi) &= \frac{k_3^2}{4} [m F_2(\xi) + (1 - m) F_1(\xi)]. \end{aligned}$$

Для анализа структуры системы уравнений (12) и ее решения следует провести исследование асимптотических свойств ядер $K_{ij}(\xi)$. Используя асимптотические формулы (11) для $D(\xi)$ и $F_j(\xi)$, для четных функций $K_{ij}(\xi)$ при $\xi \rightarrow +\infty$ получаем асимптотики

$$\begin{aligned} K_{11} &= A_{11} \xi^{-1} + O(\xi^{-3}), \\ K_{12} &= A_{12} \xi + O(\xi^{-1}), \\ K_{21} &= A_{21} \xi^{-1} + O(\xi^{-3}), \\ K_{22} &= A_{22} \xi^{-1} + O(\xi^{-3}), \\ A_{ij} &= \frac{a_{ij}}{d_0}, \quad i, j = 1, 2, \end{aligned} \quad (13)$$

где постоянные a_{ij} определяются выражениями

$$\begin{aligned} a_{11} &= k_3^2 C_1 / 2 - C_3 = k_3^2 [n_1 k_1^2 - n_2 k_2^2] / 2 - \\ &- k_1^2 k_2^2 [(M_2 n_1 - M_1 n_2) + (n_2 - n_1) M_3] / 2 - \\ &- k_3^2 [M_2 n_1 k_1^2 - M_1 n_2 k_2^2] / 2; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{m} a_{12} &= -C_4 = k_1^2 (1/2 - m_1) (M_2 - M_3) - \\ &- k_2^2 (1/2 - m_2) (M_1 - M_3); \end{aligned}$$

$$a_{21} = \frac{k_3^2}{4} C_1 = \frac{k_3^2}{4G} [n_1 k_1^2 - n_2 k_2^2];$$

$$\begin{aligned} a_{22} &= \frac{k_3^2}{4} [m C_2 + (1 - m) C_1] = \\ &= \frac{k_3^2}{4} [m(m_2 - 1/2) k_2^2 - m(m_1 - 1/2) k_1^2 + \\ &+ (1 - m)(n_1 k_1^2 - n_2 k_2^2)]. \end{aligned}$$

Использование формул (13) позволяет свести систему уравнений первого рода (12) к системе

сингулярных интегральных уравнений. Предположим, что функция $q_1(x)$ является интегрируемой, а $q_2(x)$ – непрерывно дифференцируемой на отрезке $[-1, 1]$, причем $q_2(\pm 1) = 0$ (эти предположения подтверждаются проведенным ниже асимптотическим анализом системы уравнений (12)). Тогда, следуя рассуждениям из [3, § 2–3], введем в рассмотрение новые неизвестные функции $r_1(x)$, $r_2(x)$ и постоянные t_1, t_2 :

$$\begin{aligned} r_1(x) &= \int_0^x q_1(s) ds - t_1 x, & t_1 &= \int_0^1 q_1(s) ds, \\ r_2(x) &= q_2'(x) - t_2 x, & t_2 &= q_2'(1), \end{aligned} \quad (14)$$

так что

$$r_1(\pm 1) = r_2(\pm 1) = 0. \quad (15)$$

Тогда для новых неизвестных система (12) после некоторых преобразований приобретает вид

$$\begin{aligned} & A_{11} \int_0^1 \frac{sr_1(s)}{s^2 - x^2} ds - A_{12} \int_0^1 \frac{sr_2(s)}{s^2 - x^2} ds + \\ & + \int_0^1 Q_{11}(x, s) r_1(s) ds - \int_0^1 Q_{12}(x, s) r_2(s) ds + \\ & + t_1 \int_0^\infty \frac{\sin \xi}{\xi} K_{11}(\xi) \cos(x\xi) d\xi + \\ & + t_2 \int_0^\infty \frac{[\xi \cos \xi - \sin \xi]}{\xi^3} K_{12}(\xi) \cos(x\xi) d\xi = 0, \\ & A_{21} \int_0^1 \frac{sr_1(s)}{s^2 - x^2} ds + \int_0^1 Q_{21}(x, s) r_1(s) ds - \\ & - \int_0^1 Q_{22}(x, s) r_2(s) ds + \\ & + t_1 \int_0^\infty \frac{\sin \xi}{\xi} K_{21}(\xi) \cos(x\xi) d\xi + \\ & + t_2 \int_0^\infty \frac{[\xi \cos \xi - \sin \xi]}{\xi^3} K_{22}(\xi) \cos(x\xi) d\xi = W_0, \end{aligned} \quad (16)$$

где в соответствии с асимптотическими формулами для $K_{ij}(\xi)$ функции

$$\begin{aligned} K_{11}^{(0)}(\xi) &= \xi K_{11}(\xi) - A_{11}, \\ K_{12}^{(0)}(\xi) &= \xi^{-1} K_{12}(\xi) - A_{12}, \\ K_{21}^{(0)}(\xi) &= \xi K_{21}(\xi) - A_{21}, \\ K_{22}^{(0)}(\xi) &= \xi^{-1} K_{22}(\xi) \end{aligned}$$

и отвечающие им регулярные ядра

$$Q_{ij}(x, s) = \int_0^\infty K_{ij}^{(0)}(\xi) \sin(s\xi) \cos(x\xi) d\xi, \quad i, j = 1, 2.$$

Сингулярные интегралы в (16) понимаются в смысле интегралов Коши.

Решение системы уравнений (16), согласно (15), следует искать в классе функций, обращающихся в нуль на концах интервала. Как известно из общей теории сингулярных уравнений [11], такое требование приводит к необходимости выполнения двух, так называемых, условий ортогональности. В рассматриваемой ситуации возможность выполнения этих условий обеспечивается наличием неизвестных постоянных t_1, t_2 .

Таким образом, при численном решении системы уравнений (16), с учетом нечетности функций $r_j(x)$ и равенств (15), можно воспользоваться разложениями по полиномам Чебышева второго рода

$$r_j(s) = -\frac{2}{\pi} \sqrt{1-s^2} \sum_{k=1}^{\infty} (-1)^k R_{j,2k} U_{2k-1}(s), \quad j = 1, 2, \quad (17)$$

с неизвестными постоянными $R_{j,2k}$, $j = 1, 2$, $k = 1, 2, \dots$. При этом для исходных контактных напряжений, согласно (14), имеем равенства

$$q_1(x) = r_1'(x) + t_1,$$

$$q_2(x) = -\int_x^1 r_2(s) ds + \frac{t_1}{2}(x^2 - 1).$$

Таким образом, замена неизвестных функций (14) позволяет получить систему сингулярных интегральных уравнений и воспользоваться единой системой ортогональных полиномов при нахождении обеих неизвестных функций.

4. АСИМПТОТИЧЕСКОЕ РЕШЕНИЕ КОНТАКТНОЙ ЗАДАЧИ ПРИ $\omega \rightarrow 0$

Анализ структуры ядер $K_{ij}(\xi)$ показывает, что асимптотические формулы (13) одновременно являются таковыми и при $\omega \rightarrow 0$:

$$K_{11}(\xi) \approx N_{11} \xi^{-1},$$

$$K_{12}(\xi) \approx \frac{N_{12}}{k_1^2} \xi,$$

$$K_{21}(\xi) \approx N_{21} \xi^{-1},$$

$$K_{22}(\xi) \approx N_{22} \xi^{-1}.$$

При этом следует различать два случая, в зависимости от наличия или отсутствия диссипации за счет трения поровой жидкости. В случае $b=0$ постоянные N_{ij} имеют вид

$$\begin{aligned} N_{11} &= \left\{ [M_1 n_2 - M_2 n_1 + (n_1 - n_2) M_3] + \right. \\ &\quad \left. + \Omega^2 n_1 (1 - M_2) - \frac{\Omega^2}{\Omega_1^2} n_2 (1 - M_1) \right\} \frac{1}{2\bar{d}_0}, \\ N_{12} &= m \frac{M_{1,3}}{n_1 \bar{d}_0} [(1/2 - m_1) n_2 - (1/2 - m_2) n_1], \\ N_{21} &= \frac{n_1 \Omega_1^2}{4\bar{d}_0} [n_1 \Omega_1^2 - n_2], \\ N_{22} &= \frac{\Omega^2}{4\Omega_1^2 \bar{d}_0} [m(m_2 - 1/2) - m(m_1 - 1/2) \Omega_1^2 + \\ &\quad + (1 - m)(n_1 \Omega_1^2 - n_2)], \end{aligned}$$

где

$$\bar{d}_0 = (m_1 - 1/2) n_2 - (m_2 - 1/2) n_1$$

и введены обозначения

$$\begin{aligned} \frac{k_1^2}{k_2^2} &= \Omega_1^2 \equiv \frac{z_1}{z_2}, \\ \frac{k_3^2}{k_2^2} &= \Omega^2 \equiv \omega^2 \frac{\rho c_2^2}{G} \frac{[\Gamma_{11} \Gamma_{22} - \Gamma_{12}^2]}{z_2 \Gamma_{22}} \end{aligned}$$

(в случае $b=0$ имеем $\Gamma=0$ и значения корней z_1 , z_2 не зависят от частоты ω).

При $b \neq 0$ соответствующие постоянные имеют вид

$$\begin{aligned} N_{11} &= \frac{M_{13} n_2}{2\bar{d}_0}, \\ N_{12} &= m \frac{M_{13}}{n_1 \bar{d}_0} [(1/2 - m_1) n_2 - (1/2 - m_2) n_1], \\ N_{21} &= \frac{n_1 \Omega_0^2}{4\bar{d}_0}, \\ N_{22} &= \frac{\Omega_0^2}{4} [-m(m_1 - 1/2) + (1 - m) n_1], \end{aligned}$$

где

$$\Omega_0^2 = \lim_{\omega \rightarrow 0} \frac{k_3^2}{k_2^2} \equiv \frac{H}{G}.$$

В этом случае при $\omega \rightarrow 0$ справедливы соотношения

$$\begin{aligned} k_1^2 &\approx \omega^2 \frac{c_2^2}{c^2} \frac{i\Gamma}{A_0} = -i\omega \frac{b a c_2}{\rho c^2 A_0}, \\ k_2^2 &\approx \omega^2 \frac{c_2^2}{c^2}, \quad k_3^2 \approx \omega^2 \frac{c_2^2 \rho}{G}. \end{aligned}$$

Согласно асимптотическим формулам для $K_{ij}(\xi)$ получаем при $\omega \rightarrow 0$ (независимо от значения b), с

учетом структуры функций K_{ij} :

$$\begin{aligned} \int_0^\infty \left\{ \int_0^1 q_2(s) \cos(\xi s) ds \right\} K_{12}(\xi) \cos(x\xi) d\xi &\approx \\ &\approx -\frac{N_{12}}{k_1^2} \int_0^1 q_2'(s) \frac{s}{s^2 - x^2} ds, \end{aligned}$$

и для остальных индексов $i, j = 1, 2$:

$$\begin{aligned} \int_0^\infty \left\{ \int_0^1 q_j(s) \cos(\xi s) ds \right\} K_{ij}(\xi) \cos(x\xi) d\xi &\approx \\ &\approx -N_{ij} \int_0^1 q_j(s) \ln(\omega|s - x|) ds. \end{aligned}$$

Таким образом, система уравнений (12) при $\omega \rightarrow 0$ принимает вид

$$\begin{aligned} N_{11} \int_0^1 q_1(s) \ln(\omega|s - x|) ds + \\ + \frac{N_{12}}{k_1^2} \int_0^1 q_2'(s) \frac{s}{s^2 - x^2} ds &= 0, \\ N_{21} \int_0^1 q_1(s) \ln(\omega|s - x|) ds + \\ + N_{22} \int_0^1 q_2(s) \ln(\omega|s - x|) ds &= -W_0. \end{aligned} \quad (18)$$

Покажем, что эта система уравнений допускает явное решение. Прежде всего, из второго уравнения системы (18) имеем соотношение

$$\begin{aligned} \int_0^1 q_1(s) \ln(\omega|s - x|) ds &= \\ &= -\frac{N_{22}}{N_{21}} \int_0^1 q_2(s) \ln(\omega|s - x|) ds - \frac{W_0}{N_{21}}. \end{aligned}$$

Подставляя это выражение в первое уравнение системы, получаем для определения функции $q(x) = q_2(x)$ линейное интегро-дифференциальное уравнение

$$\begin{aligned} -N_{11} N_{22} \int_0^1 q(s) \ln(\omega|s - x|) ds + \\ + \frac{N_{12} N_{21}}{k_1^2} \int_0^1 \frac{q'(s)}{s^2 - x^2} ds &= G(s) \equiv N_{11} W_0. \end{aligned} \quad (19)$$

Так как искомая функция $q(s)$ является четной, то используя формулу интегрирования по частям для интеграла Коши [11, с. 586], имеем

$$\begin{aligned} \int_0^1 q'(s) \frac{s}{s^2 - x^2} ds &= \int_0^1 \left[\int_{-1}^s q''(t) dt - \alpha \right] \frac{1}{s - x} ds = \\ &= -\frac{1}{2} \int_{-1}^1 q''(s) \ln |s - x| ds + \frac{\alpha}{2} \ln(1 - x^2), \\ \alpha &= q'(1). \end{aligned}$$

Таким образом, уравнение (19) можно записать в виде

$$\begin{aligned} \int_{-1}^1 \ln(\omega |s - x|) r(s) ds &= \\ &= -2G(s) + \frac{N_{12}N_{21}}{k_1^2} \alpha [2 \ln \omega + \ln(1 - x^2)], \end{aligned} \quad (20)$$

где

$$\begin{aligned} r(s) &= N_{11}N_{22}q(s) + \frac{N_{12}N_{21}}{k_1^2} q''(s), \\ \alpha &= q'(1). \end{aligned}$$

Интегрируемое решение уравнения (20) задается выражением [3, 11]:

$$r(x) = -\frac{2}{\pi \ln(\omega/2)} \cdot \frac{G(x)}{\sqrt{1 - x^2}}.$$

Итак, для нахождения функции $q(x)$ получаем линейное дифференциальное уравнение второго порядка

$$q''(x) + l^2 k_1^2 q(x) = -\frac{2Fl^2 k_1^2}{\pi N_{22} \ln(\omega/2)} \cdot \frac{1}{\sqrt{1 - x^2}}, \quad (21)$$

где постоянная

$$l^2 = \frac{N_{11}N_{22}}{N_{12}N_{21}}.$$

Общее четное по x решение уравнения (21) имеет вид

$$q(x) = C \cos(lk_1 x) - \frac{2Flk_1}{\pi N_{22} \ln(\omega/2)} \int_0^x \frac{\sin(lk_1(x - s))}{\sqrt{1 - s^2}} ds$$

с произвольной постоянной C . Для нахождения этой постоянной следует воспользоваться условием $q(1) = 0$, что приводит к равенству

$$C \cos(lk_1) = \frac{2Flk_1}{\pi N_{22} \ln(\omega/2)} \int_0^1 \frac{\sin(lk_1(1 - s))}{\sqrt{1 - s^2}} ds.$$

Значит функция $q_2(x) = q(x)$ имеет вид

$$\begin{aligned} q_2(x) &= \frac{2W_0 l k_1}{\pi N_{22} \ln(\omega/2)} \times \\ &\times \left\{ \frac{\cos(lk_1 x)}{\cos(lk_1)} \int_0^1 \frac{\sin(lk_1(1 - s))}{\sqrt{1 - s^2}} ds - \right. \\ &\quad \left. - \int_0^x \frac{\sin(lk_1(x - s))}{\sqrt{1 - s^2}} ds \right\}. \end{aligned} \quad (22)$$

Для определения неизвестной функции $q_1(x)$ рассмотрим второе уравнение системы (18). Тогда для функции

$$g(s) = N_{21}q_1(s) + N_{22}p_q(s)$$

имеем интегральное уравнение

$$\int_0^1 q(s) \ln(\omega |s - x|) ds = -W_0,$$

откуда получаем выражение

$$g(x) = -\frac{2}{\pi \ln(\omega/2)} \cdot \frac{W_0}{\sqrt{1 - x^2}}.$$

Таким образом, решение системы уравнений (18) задается выражениями (22) и

$$q_1(x) = -\frac{2}{\pi N_{21} \ln(\omega/2)} \cdot \frac{W_0}{\sqrt{1 - x^2}} - \frac{N_{22}}{N_{21}} q_2(x). \quad (23)$$

Из формул (22), (23) получаем асимптотическое решение системы уравнений (12) при $\omega \rightarrow 0$:

$$q_1(x) \approx -\frac{2}{\pi N_{21} \ln(\omega/2)} \cdot \frac{W_0}{\sqrt{1 - x^2}}, \quad (24)$$

$$q_2(x) \approx \frac{2W_0 l^2 k_1^2}{\pi N_{22} \ln(\omega/2)} \times$$

$$\times \left\{ \int_0^1 \frac{(1 - s)}{\sqrt{1 - s^2}} ds - \int_0^x \frac{(x - s)}{\sqrt{1 - s^2}} ds \right\} = \quad (25)$$

$$= \frac{2W_0 l^2 k_1^2}{\pi N_{22} \ln(\omega/2)} \left\{ \frac{\pi}{2} - x \arcsin x - \sqrt{1 - x^2} \right\},$$

причем

$$q_2'(x) \approx -\frac{2W_0 l^2 k_1^2}{\pi N_{22} \ln(\omega/2)} \arcsin x. \quad (26)$$

Таким образом, согласно (24), эффективное контактное напряжение $q_1(x)$ имеет корневую особенность $(1 - x^2)^{-1/2}$ при $x \rightarrow \pm 1$, при этом амплитуда колебаний стремится к нулю при $\omega \rightarrow 0$

как $1/\ln \omega$. Распределение эффективного напряжения под штампом имеет седлообразный характер и этот вывод аналогичен соответствующим результатам для контактной задачи динамической теории упругости ([3], глава 2). Для порового контактного давления в пределе $\omega \rightarrow 0$ получаем функцию с особенностью $(1-x^2)^{3/2}$ (см. (25), (26)). При этом амплитуда стремится к нулю как $k_1^2/\ln \omega$. Таким образом, порядок стремления к нулю величины порового давления является более высоким по сравнению с эффективным контактным напряжением и зависит от наличия или отсутствия диссипации, так как при $\omega \rightarrow 0$ справедливы соотношения $k_1^2 = O(\omega)$ при $b \neq 0$ и $k_1^2 = O(\omega^2)$ при $b = 0$.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В статье определено асимптотическое решение граничной задачи о гармонических колебаниях жесткого непроницаемого штампа, расположенного на пористо-упругом полупространстве при стремлении частоты колебаний к нулю. Показано, что контактное эффективное напряжение ведет себя аналогично контактному напряжению соответствующей задачи упругости, а именно, имеет корневую особенность вблизи краев штампа и амплитуду, стремящуюся к нулю по закону обратного логарифма. В то же время, контактное поровое давление не имеет такой особенности и убывание его амплитуды при стремлении частоты колебаний к нулю является более быстрым, чем убывание ам-

плитуды эффективного напряжения. Порядок этого убывания зависит от наличия или отсутствия диссипации за счет трения поровой жидкости.

1. Бабешко В. А., Глушков Е. В., Зинченко Ж. Ф. Динамика неоднородных линейно-упругих сред. – М: Наука, 1989. – 344 с.
2. Сеймов В. М. Динамические контактные задачи. – К: Наук. думка, 1976. – 284 с.
3. Динамика сплошных сред в расчетах гидротехнических сооружений // Ред. В. М. Лятхера и Ю. С. Яковлева. – М: Энергия, 1976. – 392 с.
4. Biot M. A. Theory of propagation of elastic waves in fluid-saturated porous solid // J. Acoust. Soc. Amer. – 1956. – **28**, N 2. – P. 168–191.
5. Сеймов В. М., Трофимчук А. Н., Савицкий О. А. Колебания и волны в слоистых средах. – К: Наук. думка, 1990. – 222 с.
6. Albert D. G. A comparison between wave propagation in water-saturated and air-saturated porous materials // J. Appl. Phys. – 1993. – **73**, N 1. – P. 28–36.
7. Sun F., Banks-Lee P., Peng H. Wave propagation theory in anisotropic periodically layered fluid-saturated porous media // J. Acoust. Soc. Amer. – 1993. – **93**, N 3. – P. 1277–1285.
8. Halper M. R., Christiano P. Response of poroelastic halfspace to steady-state harmonic surface tractions // Inter. J. Num. Analit. Methods in Geomech. – 1986. – **10**, N 6. – P. 609–632.
9. Трофимчук А. Н. Динамическое взаимодействие жесткой плиты с водонасыщенным пористо-упругим основанием // Прикл. мех. – 1996. – **32**, N 1. – С. 69–74.
10. Косачевский Л. Я. О распространении упругих волн в двухкомпонентных средах // Прикл. матем. и мех. – 1959. – **23**, N 6. – С. 1115–1123.
11. Гахов Ф. Д. Краевые задачи. – М.: Наука, 1977. – 640 с.