

**НЕСТАЦИОНАРНАЯ МЕХАНОДИФФУЗИЯ  
ДЛЯ МНОГОКОМПОНЕНТНОГО ЦИЛИНДРА  
ПОД ДЕЙСТВИЕМ ОБЪЕМНЫХ ВОЗМУЩЕНИЙ С УЧЕТОМ РЕЛАКСАЦИИ**

Н. А. ЗВЕРЕВ

*Московский авиационный институт (НИУ), Российская Федерация*

А. В. ЗЕМСКОВ

*НИИ механики МГУ им. М. В. Ломоносова, Москва, Российская Федерация*

В данной работе рассматривается одномерная полярно-симметричная связанная задача с учетом релаксации диффузионных потоков, целью которой является исследование напряженно-деформированного состояния ортотропного многокомпонентного однородного бесконечного цилиндра, находящегося под действием нестационарных объемных упругодиффузионных возмущений.

Математическая постановка задачи (рисунок 1) включает в себя уравнения движения сплошной среды и  $N$  уравнений массопереноса [1–5].

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} - \frac{1}{r^2} u - \sum_{j=1}^N \alpha_1^{(j)} \frac{\partial \eta^{(j)}}{\partial \tau} &= \frac{\partial^2 u}{\partial \tau^2} - F^i, \quad i = \overline{1,2}, \\ -\Lambda_{11}^{(q)} \left( \frac{\partial^3 u}{\partial r^3} + \frac{2}{r} \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} - \frac{1}{r^2} \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{u}{r^3} \right) + D_1^{(q)} \left( \frac{\partial^2 \eta^{(q)}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \eta^{(q)}}{\partial r} \right) + F^{(q)} &= \frac{\partial \eta^{(q)}}{\partial \tau} + \tau_q \frac{\partial^2 \eta^{(q)}}{\partial \tau^2}. \end{aligned} \quad (1)$$

Начальные условия принимаются равными нулю.

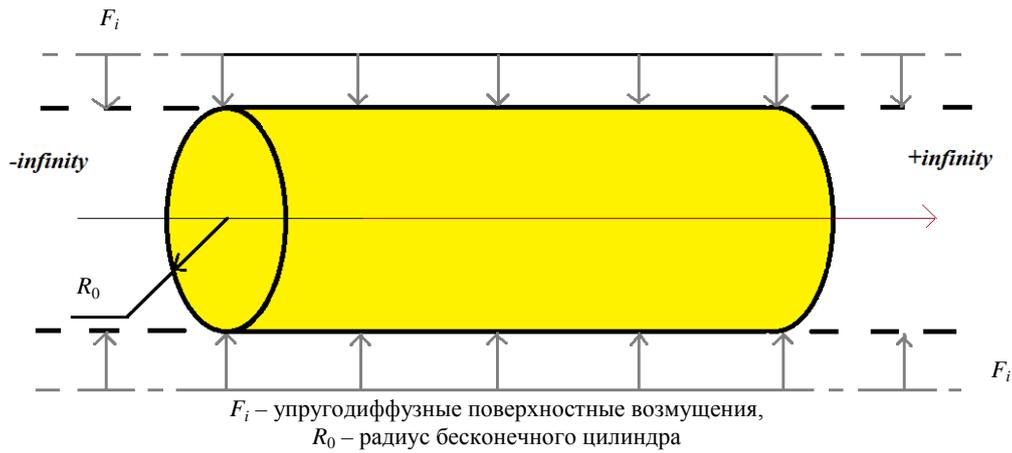


Рисунок 1 – Иллюстрация к постановке задачи

Замыкают постановку краевые условия, задаваемые по всей поверхности сплошного цилиндра

$$\begin{aligned} u|_{r=c_{12}} = 0, \quad \left[ \Lambda_{11}^{(q)} \left( \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} - \frac{u}{r^2} \right) - D_1^{(q)} \frac{\partial \eta^{(q)}}{\partial r} \right]_{r=c_{12}} &= 0, \\ \left( \frac{\partial u}{\partial r} + c_{12} \frac{u}{r} - \sum_{j=1}^N \alpha_1^{(j)} \eta^{(j)} \right)_{r=c_{12}} = 0, \quad \eta^{(q)}|_{r=c_{12}} &= 0. \end{aligned} \quad (2)$$

Все величины в выражениях (1), (2) являются безразмерными. Их связь с размерными дается равенствами

$$\begin{aligned} r = \frac{r^*}{L}, \quad u = \frac{u_r}{L}, \quad \tau = \frac{Ct}{L}, \quad C^2 = \frac{C_{1111}}{\rho}, \quad c_{12} = \frac{C_{1122}}{C_{1111}}, \\ \tau_q = \frac{C\tau^{(q)}}{L}, \quad \alpha_1^{(q)} = \frac{\alpha_{11}^{(q)}}{C_{1111}}, \quad D_1^{(q)} = \frac{D_{11}^{(q)}}{CL}, \quad \Lambda_{11}^{(q)} = \frac{m^{(q)} \alpha_{11}^{(q)} D_{11}^{(q)} n_0^{(q)}}{\rho CLRT_0}, \end{aligned}$$

где  $t$  – время;  $u_r$  – компоненты вектора механических перемещений;  $r^*$  – радиальная координата;  $\eta^{(q)} = n^{(q)} - n_0^{(q)}$  – приращение концентрации вещества;  $n_0^{(q)}$  и  $n^{(q)}$  – начальная и текущая концентрации  $q$ -го вещества в составе  $N$ -компонентной сплошной среды;  $m^{(q)}$  – молярная масса  $q$ -го вещества в составе  $N$ -компонентной сплошной среды;  $C_{ijkl}$  – компоненты тензора упругих постоянных;  $\rho$  – плотность среды;  $\alpha_{ij}^{(q)}$  – компоненты тензора диффузионных постоянных, характеризующие деформации, возникающие вследствие диффузии;  $D_{ij}^{(q)}$  – компоненты тензора самодиффузии;  $R$  – универсальная газовая постоянная;  $T_0$  – температура сплошной среды;  $F_i$  – удельная плотность объёмных сил,  $F^{(q)}$  – объёмная плотность источников массопереноса;  $\tau^{(q)}$  – время релаксации диффузионных потоков.

Решение задачи представлено в интегральной форме, представляющей собой свертки функций влияния данной задачи с функциями, задающими объёмные возмущения:

$$u(r, \tau) = \sum_{m=1}^{N+1} \int_0^{\tau} \int_0^{\tau} \tilde{G}_{1m}(r, \xi, t) F^{(m)}(\xi, \tau - t) dt d\xi, \quad \eta_q(r, \tau) = \sum_{m=1}^{N+1} \int_0^{\tau} \int_0^{\tau} \tilde{G}_{q+1,m}(r, \xi, t) F^{(m)}(\xi, \tau - t) dt d\xi. \quad (3)$$

Здесь  $\tilde{G}_{km}(r, \tau)$  ( $k, m = \overline{0, N+1}$ ) – функции Грина, являющиеся решениями краевых задач вида

$$\left( \tilde{G}_{1m}'' + \frac{1}{r} \tilde{G}_{1m}' - \frac{1}{r^2} \tilde{G}_{1m} \right) - \sum_{j=1}^N \alpha_1^{(j)} \tilde{G}_{j+1,m}' + \delta_{1m} \delta(r - \xi) \delta(\tau) = \tilde{G}_{1m}^{\sim};$$

$$- \Lambda_{11}^{(q)} \left( \tilde{G}_{1m}''' + \frac{2}{r} \tilde{G}_{1m}'' - \frac{\tilde{G}_{1m}'}{r^2} + \frac{\tilde{G}_{1m}}{r^3} \right) + D_1^{(q)} \left( \tilde{G}_{q+1,m}'' + \frac{\tilde{G}_{q+1,m}'}{r} \right) + \delta_{q+1,m} \delta(r - \xi) \delta(\tau) = \frac{\partial \tilde{G}_{q+1,m}}{\partial \tau} + \tau_q \frac{\partial^2 \tilde{G}_{q+1,m}}{\partial \tau^2}; \quad (4)$$

$$\left( \tilde{G}_{1m}' + \frac{\lambda}{r} \tilde{G}_{1m} - \sum_{j=1}^N \alpha_1^{(j)} \tilde{G}_{j+1,m} \right) \Big|_{r=1} = 0, \quad \tilde{G}_{q+1,m} \Big|_{r=1} = 0, \quad \tilde{G}_{1m} \Big|_{\tau=0} = \tilde{G}_{1m} \Big|_{\tau=0} = \tilde{G}_{q+1,m} \Big|_{\tau=0} = 0.$$

Для этих функций используются разложение в ряды по функциям Бесселя, а также интегральное преобразование Лапласа по времени [3–5].

Оригиналы функций влияния определяются с помощью вычетов и таблиц операционного исчисления.

#### Список литературы

- 1 **Deswal, S.** Axi-symmetric generalized thermoelastic diffusion problem with two-temperature and initial stress under fractional order heat conduction / S. Deswal, K. K. Kalkal, S. S. Sheoran // *Physica B: Condensed Matter*. – 2016. – Vol. 496. – P. 57–68.
- 2 **Aouadi, M.** A problem for an infinite elastic body with a spherical cavity in the theory of generalized thermoelastic diffusion / M. Aouadi // *International Journal of Solids and Structures*. – 2007. – Vol. 44. – P. 5711–5722.
- 3 **Зверев, Н. А.** Полярно-симметричная стационарная задача механо-диффузии для изотропного полого цилиндра / Н. А. Зверев, А. В. Земсков, Д. В. Тарлаковский // *Динамические и технологические проблемы механики конструкций и сплошных сред: материалы XXIII Междунар. симпозиума им. А. Г. Горшкова. Т. 2.* – М.: ООО «ТР-принт», 2017. – С. 128–132.
- 4 **Зверев Н. А.** Сплошной ортотропный цилиндр под действием поверхностных полярно-симметричных стационарных возмущений / Н. А. Зверев, А. В. Земсков, Д. В. Тарлаковский // *Динамические и технологические проблемы механики конструкций и сплошных сред им. А. Г. Горшкова: материалы XXIII Междунар. симпозиума. Т. 2.* – М.: ООО «ТР-принт», 2017. – С. 132–137.
- 5 **Земсков, А. В.** Полярно-симметричная задача упругой диффузии для многокомпонентной среды / А. В. Земсков, Д. В. Тарлаковский // *Проблемы прочности и пластичности.* – 2018. – № 80 (1). – С. 5–14.

УДК 539.3

## ПЕРЕМЕЩЕНИЯ В ПРЯМОУГОЛЬНОЙ ТРЕХСЛОЙНОЙ ПЛАСТИНЕ СО СЖИМАЕМЫМ ЗАПОЛНИТЕЛЕМ

А. С. ЗЕЛЕНАЯ

*Белорусский государственный университет транспорта, г. Гомель*

История появления трехслойных конструкций в строительстве связана, в первую очередь, с необходимостью создания конструкций, позволяющих удешевлять строительство и сокращать расходы в период эксплуатации. Трехслойные конструкции созданы из материалов различной прочно-