

$$Q(\alpha) = \frac{1}{\Delta} \left[ 2\alpha h e^{-2\alpha h} \bar{\varepsilon}(\alpha) + (1 + \kappa e^{-2\alpha h}) \bar{\eta}(\alpha) \right],$$

где  $\Delta = (1 + \kappa e^{-2\alpha h})(\kappa + e^{-2\alpha h}) + (2\alpha h)^2 e^{-2\alpha h}$ .

Таким образом, решение поставленной задачи определяется выражениями (8)–(10) и (13).

**2. Вторая основная задача.** Пусть на контуре заданы перемещения  $u = g_1(x)f(t)$ ,  $v = g_2(x)f(t)$ , где  $g_1(x)$ ,  $g_2(x)$  — известные функции, удовлетворяющие условию Гёльдера.  $\Phi(z)$  должна удовлетворять следующим граничным условиям:

$$\kappa \Phi^-(x) + \Phi^+(x) = \psi_1 \text{ на } L; \quad (14)$$

$$\kappa \Phi(\tau) + \Phi(\bar{\tau}) + 2ih\overline{\Phi'(\tau)} = 0 \text{ на } L_1, \quad (15)$$

где  $\psi_1(x) = 2\mu[g_1(x) + ig_2(x)]$ .

Решение задачи представим в виде:

$$\Phi(z) = \frac{1}{\kappa} \left[ \Phi_0(z) + \int_0^{\infty} G(-\alpha) e^{-i\alpha z} d\alpha \right], \quad z \in S^-; \quad (16)$$

$$\Phi(z) = \Phi_0(z) + \int_0^{\infty} G(\alpha) e^{i\alpha z} d\alpha, \quad z \in S^+, \quad (17)$$

$$\text{где } G(\alpha) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \psi_1(x) e^{-i\alpha x} dx.$$

Поступая, как и в предыдущем случае, находим:

$$R(\alpha) = \frac{1}{\Delta} [(1 + e^{-2\alpha h})\varepsilon_1(\alpha) - 2\kappa^{-1}\alpha h \eta_1(\alpha)]; \quad (18)$$

$$Q(\alpha) = \frac{1}{\Delta} [2\kappa^{-1}\alpha h e^{-2\alpha h} \bar{\varepsilon}_1(\alpha) + (1 + e^{-2\alpha h})\bar{\eta}_1(\alpha)], \quad (19)$$

где  $\Delta = (1 + e^{-2\alpha h})^2 - (2\kappa^{-1}\alpha h)^2 e^{-2\alpha h}$ .

Следовательно, напряженно-деформированное состояние в полосе определяется на основании формул (2)–(5) и (16)–(19).

Поступила в редакцию 10.09.84.

УДК 539.3

И. А. ПРУСОВ, Г. В. КОМАРОВ

## КОНТАКТНАЯ ЗАДАЧА ТЕРМОУПРУГОСТИ ДЛЯ ТРАНСВЕРСАЛЬНО-ИЗОТРОПНОГО ПОЛУПРОСТРАНСТВА

Контактная задача термоупругости для упругого полупространства при стационарном распределении температуры в [1] решается для изотропного полупространства, в [2] рассматривается только осесимметричная задача для трансверсально-изотропного полупространства. В настоящей работе предполагается, что штамп имеет произвольную форму. Для решения задачи используется подход, предложенный в [3, 4].

Пусть на упругое полупространство давит абсолютно жесткий произвольный в плане плоский штамп. Предполагается, что силы трения между штампом и полупространством отсутствуют. Поверхность штампа имеет температуру  $T = T_0(x, y)$ , а температура соприкасающихся со штампом сред полагается нулевой. Тепловой контакт между телами совершенный.

Пусть трансверсально-изотропное полупространство занимает область  $D^+(z \geq 0)$ ,  $S(z = 0)$  — граница полупространства, параллельная плоскости изотропии в каждой точке среды,  $S_1$  — область, занимаемая

штампом,  $S_2 = S \setminus S_1$  — оставшаяся часть плоскости  $S$ . Температура, в силу сделанных оговорок, удовлетворяет уравнению:

$$k \left( \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \right) T + k' \frac{\partial^2}{\partial z^2} T = 0, \quad (1)$$

где  $k, k'$  — коэффициенты теплопроводности в плоскостях изотропии и нормали к ним соответственно.

Граничные условия для температуры примут вид:

$$T = T_0(x, y) \text{ в } S_1, \quad T = 0 \text{ в } S_2. \quad (2)$$

Решение задачи Дирихле (1), (2) для квазигармонической функции  $T$  известно:

$$T(x, y, \bar{\zeta}) = \frac{1}{2\pi} \iint_{S_1} \frac{\bar{\zeta} T_0(\alpha, \beta) d\alpha d\beta}{[(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2 + \bar{\zeta}^2]^{3/2}}, \quad \bar{\zeta} = \bar{\lambda}z, \quad \bar{\lambda} = \sqrt{\frac{k}{k'}}. \quad (3)$$

Напряжения  $\tau_{xz} = \tau_{x1}$ ,  $\tau_{yz} = \tau_{y1}$ ,  $\sigma_z = \sigma_1$  и осадка  $w = w_1$ , соответствующие температурному полю полупространства, выражаются через функции  $\varphi$  и  $\psi$  по формулам, полученным в [4]:

$$\begin{aligned} \sigma_1 &= -\frac{2}{a_{44}} \left( \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \right) (\varphi + \psi); \\ \tau_{x1} &= \frac{2}{a_{44}} \frac{\partial^2}{\partial x \partial z} (\varphi + \psi), \quad \tau_{y1} = \frac{2}{a_{44}} \frac{\partial^2}{\partial y \partial z} (\varphi + \psi); \end{aligned} \quad (4)$$

$$w_1 = \left( 2 - \frac{a_{66}}{a_{44}} \gamma_1 \right) \frac{\partial \varphi}{\partial z} + \left( 2 - \frac{a_{66}}{a_{44}} \gamma_2 \right) \frac{\partial \psi}{\partial z},$$

причем функции  $\varphi$  и  $\psi$  удовлетворяют уравнениям:

$$\begin{aligned} \left( \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial \zeta_2^2} \right) \psi &= -LT, \quad \zeta_2 = \lambda_2 z; \\ \left( \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial \zeta_1^2} \right) \varphi &= -MT, \quad \zeta_1 = \lambda_1 z, \end{aligned} \quad (5)$$

где  $L, M, \lambda_1, \lambda_2$  выражаются через упругие постоянные коэффициенты  $a_{ij}$  трансверсально-изотропного тела;  $\gamma_k = \frac{\lambda_k^2(a_{11} + a_{12}) - a_{13}}{a_{11}}$ .

Функции  $\varphi$  и  $\psi$  вполне определяются из (3) и (5):

$$\psi(x, y, \zeta_2) = \frac{L}{4\pi} \iiint_{D^+} \frac{T(\delta, \omega, \alpha_2) d\delta d\omega d\alpha_2}{V(x-\delta)^2 + (y-\omega)^2 + (\zeta_2 - \alpha_2)^2}; \quad (6)$$

$$\varphi(x, y, \zeta_1) = \frac{M}{4\pi} \iiint_{D^+} \frac{T(\delta, \omega, \alpha_1) d\delta d\omega d\alpha_1}{V(x-\delta)^2 + (y-\omega)^2 + (\zeta_1 - \alpha_1)^2},$$

где  $\alpha_1 = \frac{\bar{\lambda}}{\lambda_1} \zeta_1$ ,  $\alpha_2 = \frac{\bar{\lambda}}{\lambda_2} \zeta_2$ . В интегралах (6)  $\alpha_1$  и  $\alpha_2$  выступают как параметры интегрирования.

Граничные условия для контактной задачи запишем в виде:

$$\begin{aligned} \tau_{xz} = \tau_{x1} + \tau_{x2} &= 0, \quad \tau_{yz} = \tau_{y1} + \tau_{y2} = 0 \text{ в } S; \\ \sigma_z = \sigma_1 + \sigma_2 &= 0 \text{ в } S_2; \\ w &= w_1 + w_2 = w_0(x, y) \text{ в } S_1, \end{aligned} \quad (7)$$

где индекс 1 относится к напряжениям и осадке, соответствующим температурному полю, а индекс 2 относится к чисто упругим компонентам напряжений и осадке.

Из (4), с учетом (3) и (6), определяются  $\tau_{x1}$ ,  $\tau_{y1}$ ,  $\sigma_1$ , и  $w_1$ . Для того чтобы удовлетворить граничным условиям (7), необходимо решить упругую задачу со следующими граничными условиями:

$$\begin{aligned} \tau_{x2} &= -\tau_{x1}, \quad \tau_{y2} = -\tau_{y1} \text{ в } S; \\ \sigma_2 &= -\sigma_1 \text{ в } S_2; \\ \omega_2 &= \omega_0 - \omega_1 \text{ в } S_1. \end{aligned} \quad (8)$$

Для решения этой задачи воспользуемся общими формулами, полученными в [3]. Положив в них для простоты выкладок  $n_0 = \lambda_0$ ,  $n_1 = n_2 = 1$ ,  $m_k = m_0 = 0$ , выпишем необходимые соотношения:

$$\begin{aligned} \sigma_{z2} &= -\frac{\partial^2 \Phi_k}{\partial \zeta_k^2}; \quad \omega_2 = -\lambda_k \gamma_k \frac{\partial \Phi_k}{\partial \zeta_k}; \\ \tau_{x2} &= -\frac{\partial^2 \Phi_k}{\partial x \partial z} - \frac{1}{\lambda_0} \cdot \frac{\partial^2 \psi_0}{\partial y \partial z}; \quad \tau_{y2} = -\frac{\partial^2 \Phi_k}{\partial y \partial z} + \frac{1}{\lambda_0} \cdot \frac{\partial^2 \psi_0}{\partial x \partial z}, \end{aligned} \quad (9)$$

где  $\gamma_k = a_{44} + (a_{12} - a_{11}) \gamma_k$ ,  $\gamma_k = \frac{(a_{11} + a_{12}) \lambda_k^2 - a_{13}}{a_{11}}$ ; произвольные функции  $\Phi_k$  и  $\psi_0$  удовлетворяют уравнениям:

$$\left( \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial \zeta^2} \right) \Phi = 0, \quad (10)$$

где  $\Phi = \Phi_k$ ,  $\psi_0$ ;  $\zeta = \zeta_1$ ,  $\zeta_2$ ,  $\zeta_0$ ;  $\zeta_k = \lambda_k z$ ;  $\zeta_0 = \lambda_0 z$ ;  $\lambda_0 = \sqrt{\frac{a_{06}}{a_{44}}}$ .

Индекс  $k$  ( $k=1, 2$ ) в формулах (9) собирательный, знак суммирования по которому опущен для упрощения записи.

На основании формул (9) и граничных условий (8) при  $z=0$  получим:

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial \zeta} \left( \frac{\partial \Phi_1}{\partial \zeta} + \frac{\partial \Phi_2}{\partial \zeta} \right) &= \begin{cases} \sigma_1 + p(x, y) & \text{в } S_1, \\ \sigma_1 & \text{в } S_2; \end{cases} \\ \frac{\partial}{\partial \zeta} \left( \lambda_1 \frac{\partial \Phi_1}{\partial x} + \lambda_2 \frac{\partial \Phi_2}{\partial x} + \frac{\partial \psi_0}{\partial y} \right) &= \tau_{x1} \text{ в } S; \\ \frac{\partial}{\partial \zeta} \left( \lambda_1 \frac{\partial \Phi_1}{\partial y} + \lambda_2 \frac{\partial \Phi_2}{\partial y} - \frac{\partial \psi_0}{\partial x} \right) &= \tau_{y1} \text{ в } S, \end{aligned} \quad (11)$$

где  $p(x, y)$  — неизвестная плотность распределения контактных усилий в области  $S_1$ . В формулах (11) и далее для каждой из функций  $\Phi_k$  и  $\psi_0$  берутся соответствующие  $\zeta_k$  и  $\zeta_0$ . Введенный в работе формализм только существенно упрощает выкладки.

Решение граничных задач (11), как известно, имеет вид:

$$\begin{aligned} \Phi_1 + \Phi_2 &= q_1(x, y, \zeta); \\ \frac{\partial}{\partial x} (\lambda_1 \Phi_1 + \lambda_2 \Phi_2) + \frac{\partial \psi_0}{\partial y} &= q_2(x, y, \zeta); \\ \frac{\partial}{\partial y} (\lambda_1 \Phi_1 + \lambda_2 \Phi_2) - \frac{\partial \psi_0}{\partial x} &= q_3(x, y, \zeta), \end{aligned} \quad (12)$$

где

$$\begin{aligned} q_1 &= \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{q_0(\xi, \eta) d\xi d\eta}{\sqrt{(x-\xi)^2 + (y-\eta)^2 + \zeta^2}}; \\ q_0 &= \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{\sigma_1(\alpha, \beta) d\alpha d\beta}{\sqrt{(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2}} + \frac{1}{2\pi} \iint_{S_1} \frac{p(\alpha, \beta) d\alpha d\beta}{\sqrt{(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2}}; \\ q_2 &= -\frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{\tau_{x1}(\alpha, \beta) d\alpha d\beta}{\sqrt{(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2 + \zeta^2}}; \\ q_3 &= -\frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{\tau_{y1}(\alpha, \beta) d\alpha d\beta}{\sqrt{(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2 + \zeta^2}}. \end{aligned}$$

Принимая во внимание, что функции  $\Phi_k$  и  $\psi_0$  удовлетворяют уравнениям (10), на основании формул (9) и (12) при  $z=0$  имеем:

$$\frac{\partial^2}{\partial \zeta^2} (\lambda_1 \Phi_1 + \lambda_2 \Phi_2) = -f_1(x, y); \quad \frac{\partial^2 \psi_0}{\partial \zeta^2} = -f_2(x, y), \quad (13)$$

$$\text{где } f_1(x, y) = \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{\tau_{x1}(\alpha, \beta)(x-\alpha) d\alpha d\beta}{[(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2]^{3/2}} + \\ + \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{\tau_{y1}(\alpha, \beta)(y-\beta) d\alpha d\beta}{[(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2]^{3/2}};$$

$$f_2(x, y) = \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{\tau_{x1}(\alpha, \beta)(y-\beta) d\alpha d\beta}{[(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2]^{3/2}} - \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{\tau_{y1}(\alpha, \beta)(x-\alpha) d\alpha d\beta}{[(x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2]^{3/2}}.$$

Учитывая, что  $f_i(x, y) \neq 0$  для точек  $(x, y) \in S$ , из (13) получим:

$$\lambda_1 \Phi_1 + \lambda_2 \Phi_2 = q_4(x, y, \zeta); \quad \psi_0 = q_5(x, y, \zeta), \quad (14)$$

$$\text{где } q_4 = -\frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{f_3(\xi, \eta) d\xi d\eta}{V(x-\xi)^2 + (y-\eta)^2 + \zeta^2},$$

$$q_5 = -\frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{f_4(\xi, \eta) d\xi d\eta}{V(x-\xi)^2 + (y-\eta)^2 + \zeta^2};$$

$$f_3(\xi, \eta) = \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{f_1(\delta, \omega) d\delta d\omega}{V(\xi-\delta)^2 + (\eta-\omega)^2}, \quad f_4(\xi, \eta) = \frac{1}{2\pi} \iint_S \frac{f_2(\delta, \omega) d\delta d\omega}{V(\xi-\delta)^2 + (\eta-\omega)^2}.$$

Решая теперь уравнения (12) и (14) относительно  $\Phi_k$  и  $\psi_0$ , имеем:

$$\Phi_1 = \frac{q_4 - \lambda_2 q_1}{\lambda_1 - \lambda_2}; \quad \Phi_2 = \frac{q_4 - \lambda_1 q_1}{\lambda_2 - \lambda_1}; \quad \psi_0 = q_5. \quad (15)$$

Для отыскания неизвестной функции  $p(x, y)$  получаем интегральное уравнение, удовлетворяя граничному условию для осадки  $w$ :

$$w_0 - w_1 = + \frac{\lambda_1 \kappa_1 - \lambda_2 \kappa_2}{\lambda_2 - \lambda_1} f_3(x, y) + \frac{\lambda_2 \lambda_1}{\lambda_2 - \lambda_1} (\kappa_2 - \kappa_1) q_0(x, y), \quad (16)$$

где  $(x, y) \in S_1$ .

#### Список литературы

1. Хрусталеv А. Ф. // ИФЖ.— 1965.— Т. 5.— № 1.— С. 180.
2. Грилицкий Д. В., Шелестовский Б. Г. // Вісник Льв. ун-ту. Сер. мех., мат.— 1971.— Вып. 6.— С. 83, 139.
3. Прусов И. А., Комаров Г. В. // Весці АН БССР. Сер. фіз.-мат. навук.— 1981.— № 5.— С. 43.
4. Комаров Г. В. Трехмерные задачи теории упругости и термоупругости для трансверсально-изотропного полупространства: Автореф. дис. на соиск. уч. степ. канд. физ.-мат. наук.— Минск, 1984.

Поступила в редакцию 15.10.84.

УДК 517.937

АЛИ ХАСАН АЛЬ-РУБАЙИ

#### О СИЛЬНОМ ЦЕНТРАЛЬНОМ ПОКАЗАТЕЛЕ МНОГОМЕРНЫХ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫХ УРАВНЕНИЙ

Пусть  $K$  — выпуклый конус в  $R^m$  с вершиной в точке  $x=0$ ,  $x \in K$ ,  $y \in R^n$ ,  $A(x)$  — равномерно ограниченная и непрерывно дифференцируемая операторная функция, заданная на конусе  $K$  и со значениями в пространстве  $L(R^m, L^n, R^n)$ .

Рассмотрим многомерное линейное дифференциальное уравнение

$$y'(x)h = A(x)hy(x) \quad (1)$$

и так называемое возмущенное уравнение

$$y'(x)h = A(x)hy + f(x, y)h, \quad (2)$$

в котором возмущение  $f(x, y)$  — непрерывно дифференцируемая функция, заданная на произведении конуса  $K$  и некоторой области  $G$  и удовлетворяющая условию малости  $\|f(x, y)\| \leq \delta(x)\|y\|$ , а  $\delta(x) \leq \delta$ , в частности, таким возмущением может быть линейное возмущение  $f(x, y) = = F(x)y$ , где  $\|F(x)\| \leq \delta(x)$ .