

УДК 539.375 : 517.946

## АСИМПТОТИКА КОЭФФИЦИЕНТОВ ИНТЕНСИВНОСТИ НАПРЯЖЕНИЙ В КВАЗИСТАТИЧЕСКИХ ТЕМПЕРАТУРНЫХ ЗАДАЧАХ ДЛЯ ОБЛАСТИ С РАЗРЕЗОМ

Козлов В. А., Мазья В. Г., Партон В. З.

Исследуются плоские квазистатические задачи термоупругости для областей произвольной формы с разрезом в случае мгновенного изменения температуры на границе. Исследуется асимптотика напряжений в окрестности вершины трещины.

Ранее в [1—5] (см. также [6]) были решены некоторые квазистатические температурные задачи о развитии трещин, на части поверхности которых в начальный момент времени возникает и поддерживается постоянная температура. Найдены выражения для коэффициентов интенсивности напряжений в вершине трещины.

Ниже исследование квазистационарных задач термоупругости для областей с разрезами проводится в более общем асимптотическом смысле. В пп. 1—3 рассматривается плоская область с разрезом, граница которой мгновенно охлаждается или нагревается. Поскольку форма контура области может быть произвольной, то говорить о явном решении краевой задачи термоупругости не приходится. Тем не менее удастся найти выражения для главных членов асимптотики коэффициентов интенсивности напряжений в наиболее опасные (с точки зрения распространения трещины) начальные моменты времени. В частности, отсюда определяется асимптотика момента разрушения в зависимости от скачка температуры в вершине трещины.

Отметим, что главный член асимптотики коэффициента интенсивности растягивающих напряжений не зависит от формы контура — он совпадает с коэффициентом интенсивности той же задачи для плоскости с разрезом.

В п. 4 аналогичные результаты получены для задачи о мгновенном изменении температуры торца тонкой пластинки, с боковых поверхностей которой осуществляется теплообмен с внешней средой, причем найденные коэффициенты интенсивности напряжений явно выражаются через таковые при отсутствии теплообмена. Это позволяет провести асимптотический анализ напряжений вблизи вершины трещины в начальные моменты времени.

Полученные в работе результаты вытекают из асимптотического решения уравнений теплопроводности при  $t \rightarrow 0$  для области с разрезом и предложенного в [7] метода вычисления коэффициентов интенсивности напряжений.

**1. Постановка краевых задач.** Рассмотрим для определенности плоскую деформацию. Как известно, плоское напряженное состояние при нулевом теплообмене с внешней средой реализуется при замене постоянной Ламе  $\lambda$  на  $\lambda_* = 2\lambda\mu / (\lambda + 2\mu)$ ,  $\gamma$  на  $\gamma_* = (1 - 2\nu)\gamma / (1 - \nu)$ , где  $\gamma = 2\mu\alpha_T(1 + \nu) / (1 - 2\nu)$ ,  $\mu$  — модуль сдвига,  $\alpha_T$  — коэффициент линейного расширения,  $\nu$  — коэффициент Пуассона, в связи с чем в указанных далее асимптотических формулах изменяются лишь соответствующие постоянные.

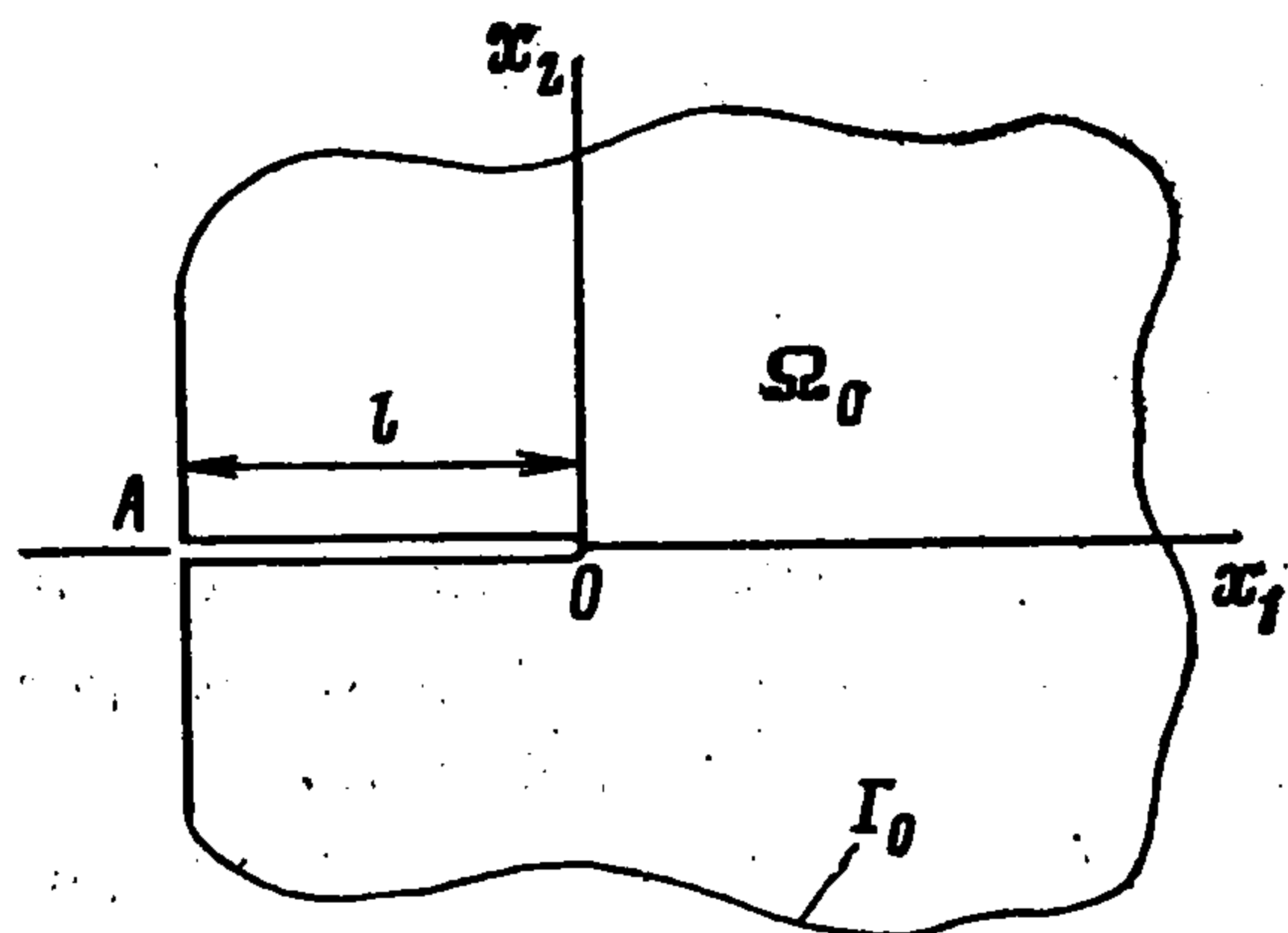
Пусть  $\Omega_0$  — плоская область с гладкой границей  $\Gamma_0$  (фигура). В  $\Omega_0$  имеется прямолинейный разрез длины  $l$ , соединяющий начало координат  $O \in \Omega_0$  с точкой  $A \in \Gamma_0$ . Обозначим верхний и нижний берега разреза через  $l_+$  и  $l_-$ . Под  $\Gamma$  будем понимать контур  $\Gamma_0$ , дополненный дважды пройденным отрезком  $l$ , а под  $\Omega$  — область, ограниченную  $\Gamma$ . Пусть  $\Omega^c$  — замыкание области  $\Omega$  в смысле ее внутренней метрики. Для упрощения

изложения будем считать угол, образованный контуром  $\Gamma_0$  и отрезком  $l$ , прямым, а сам контур  $\Gamma_0$  вблизи точки  $A$  — прямолинейным.

Температура  $T$  определяется из решения краевой задачи

$$(1.1) \quad \begin{aligned} \partial T / \partial t - \Delta T &= 0 \text{ на } \Omega \times (0, \infty) \\ T &= 0 \text{ на } \Gamma \times (0, \infty), \quad T|_{t=0} = T_0 \end{aligned}$$

Тем самым коэффициент температуропроводности предполагается равным единице, что, очевидно, не ограничивает общности.



Вектор смещений  $u$ , порожденных этим температурным полем, находится из решения следующей краевой задачи ( $n, \tau$  — нормаль и касательная к  $\Gamma$ ):

$$(1.2) \quad \begin{aligned} \mu \Delta u + (\lambda + \mu) \operatorname{grad} \operatorname{div} u &= \\ &= \gamma \operatorname{grad} T \text{ на } \Omega \\ \lambda \operatorname{div} u + 2\mu \partial u_n / \partial n &= \gamma T \text{ на } \Gamma \\ \mu (\partial u_n / \partial \tau + \partial u_\tau / \partial n) &= 0 \text{ на } \Gamma \end{aligned}$$

2. Асимптотика температуры при  $t \rightarrow +0$ . Для описания особенностей температуры  $T$  на  $\Gamma$  при  $t \rightarrow +0$ , связанных с наличием угловых точек  $O, A$ , потребуются решения трех модельных задач.

1°. Автомодельные решения для плоскости с разрезом, квадранта и полуплоскости. Пусть  $L$  — решение однородного уравнения теплопроводности в области  $\{(x, t): r > 0, |\theta| < \pi, t > 0\}$ , где  $x = (x_1, x_2)$ , а  $(r, \theta)$  — полярные координаты точки  $x$ . Функция  $L$  подчинена краевым и начальным условиям:  $L|_{\theta=\pm\pi} = 0, L|_{t=0} = 1$ . Будем искать  $L$  в виде  $L = l(\rho, \theta)$ , где  $\rho = r^2/(4t)$ , причем для  $l$  получаем краевую задачу

$$(2.1) \quad \left( \rho^2 \frac{\partial}{\partial \rho} + \left( \rho \frac{\partial}{\partial \rho} \right)^2 + \frac{1}{4} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} \right) l = 0, \quad l|_{\theta=\pm\pi} = 0, \quad l \xrightarrow{\rho \rightarrow \infty} 1$$

Пусть  $u_j(\theta) = \pi^{-1/2} \sin^{1/2} j(\theta + \pi)$  ( $j = 1, 2, \dots$ ) — собственные функции оператора  $d^2/d\theta^2$  на отрезке  $[-\pi, \pi]$  с условиями Дирихле на его концах. Имея в виду ряд Фурье по системе функций  $\{u_j\}$  для единицы, естественно представить  $l$  в виде ряда

$$(2.2) \quad l(\rho, \theta) = \frac{4}{\pi} \sum_{j=0}^{\infty} \frac{(-1)^j}{2j+1} l_j(\rho) \cos\left(j + \frac{1}{2}\right)\theta$$

Удовлетворяя краевой задаче, находим

$$l_j(\rho) = \frac{\Gamma(5/4 + j/2)}{\Gamma(3/2 + j)} \rho^{1/4 + j/2} e^{-\rho} \Phi\left(\frac{5}{4} + \frac{j}{2}; \frac{3}{2} + j; \rho\right)$$

где  $\Phi$  — вырожденная гипергеометрическая функция [8]. Отсюда следует асимптотическая формула

$$(2.3) \quad l(\rho, \theta) = \frac{4}{\pi} \frac{\Gamma(5/4)}{\Gamma(3/2)} \rho^{1/4} \cos \frac{\theta}{2} + O(\rho^{3/4}), \quad \rho \rightarrow +0$$

Асимптотику функции  $l$  при больших  $\rho$  удобнее находить непосредственно из краевой задачи (2.1). Пусть  $\chi$  — гладкая функция на положительной полуоси, равная единице на  $[0, 1/4]$  и нулю на  $[1/2, \infty)$ . Будем искать асимптотику функции  $l$  в виде

$$(2.4) \quad l(\rho, \theta) = 1 - \chi(\tau) g(\rho \sin^2 \tau) + q(\rho, \theta), \quad \tau = \pi - |\theta|$$

Подставляя (2.4) в (2.1) и интегрируя, получаем, что  $g(z) = \operatorname{erfc} \sqrt{z}$ .

Функция  $q$  — решение краевой задачи, аналогичной (2.1), где в пра-

вой части уравнения вместо нуля стоит  $O(e^{-b\rho})$  ( $b$  — некоторое положительное число). Разложением  $q(\rho, \theta)$  в тригонометрический ряд по  $\sin^{1/2} k(\theta + \pi)$  или при помощи энергетических оценок можно показать, что  $q$  убывает при  $\rho \rightarrow \infty$  быстрее любой степени  $\rho$  (громоздкое доказательство этого факта опускается).

Аналогично строится автомодельное решение  $M(r^2/(4t), \theta)$  для квадрата  $Q = \{x: r > 0, 0 < \theta < \pi/2\}$ , т. е. решение однородного уравнения теплопроводности в  $Q \times (0, \infty)$ , удовлетворяющее условиям  $M|_{\theta=0, \pi/2} = 0, M|_{t=0} = 1$ . Явный вид функции  $M$  не используется, полезно лишь иметь в виду асимптотические формулы

$$M(\rho, \theta) = c\rho \sin 2\theta + O(\rho^{3/2}), \rho \rightarrow 0$$

$$M(\rho, \theta) = 1 - \chi(\tau) \operatorname{erfc}(\rho^{1/2} \sin \tau) + O(\rho^{-N}), \rho \rightarrow \infty$$

где  $\chi$  — та же срезающая функция, что и ранее,  $\tau = \min\{\theta, \pi/2 - \theta\}$ ,  $N$  — любое положительное число.

В дальнейшем потребуется еще решение  $G(x, t) = \operatorname{erf}(x_1/(2t^{1/2}))$  однородного уравнения теплопроводности в области  $\{(x, t): t > 0, x_1 > 0\}$ , удовлетворяющее условиям  $G|_{x_1=0} = 0, G|_{t=0} = 1$ .

2°. *Локальная оценка.* Для оценок невязок, возникающих при замене  $T$  автомодельными решениями, построенными выше, докажем следующее утверждение о локальной оценке для решений уравнения теплопроводности.

*Лемма.* Пусть  $U, V$  — области на плоскости  $\{x\}$ ,  $\bar{U} \subset V$  и  $R$  — функция из  $C([0, t_0]; W_2^1(\Omega)) \cap C^1([0, t_0]; W_2^{-1}(\Omega))$ , удовлетворяющая начально-краевой задаче

$$(2.5) \quad \begin{aligned} (\partial/\partial t - \Delta) R &= f \text{ на } \{(x, t): 0 < t < t_0, x \in \Omega \cap V\} \\ R|_{t=0} &= 0 \text{ на } \Omega \cap V, R = 0 \text{ на } \{(x, t): 0 < t < t_0, x \in \Gamma \cap V\} \end{aligned}$$

Тогда существует такая положительная постоянная  $c$ , зависящая от  $U, V$ , что

$$(2.6) \quad \|R(\cdot, t)\|_{L_p(\Omega \cap U)}^p \leq c \int_0^t (\|f(\cdot, \tau)\|_{L_p(\Omega \cap V)}^p + \|R(\cdot, \tau)\|_{L_p(\Omega \cap V)}^p) d\tau$$

( $\forall p \in [1, \infty)$ )

*Доказательство.* Пусть  $F \in C^2(R^1)$  — неотрицательная четная функция, такая, что  $F(0) = 0, 0 \leq F'' \leq c$ . Введем еще неотрицательную функцию  $\eta \in C_0^\infty(V \cap \Omega^c)$ , равную единице на  $U \cap \Omega$ . Умножая уравнение (2.5) на  $\eta F'(R)$  и интегрируя по частям, находим

$$\frac{d}{dt} \int_{\Omega} \eta F(R) dx + \int_{\Omega} \eta F''(R) |\nabla_x R|^2 dx - \int_{\Omega} F(R) \Delta \eta dx = \int_{\Omega} f F'(R) \eta dx$$

следовательно

$$\int_{\Omega} \eta F(R) dx \leq c \int_0^t \int_{\Omega} (|f|^p \eta + |F'(R)|^{p/(p-1)} \eta + F(R) |\Delta \eta|) dx d\tau$$

Пусть  $F = (R^2 + \delta^2)^{p/2} - \delta^p, \delta > 0$  при  $1 \leq p \leq 2$ . В случае  $p > 2$  положим

$$F(R) = |R|^p \text{ для } |R| < T; \quad F(R) = 2^{-1}p(p-1)T^{p-2}|R|^2 - p(p-2)T^{p-1}|R| + 2^{-1}(p-1)(p-2)T^p \text{ для } |R| > T$$

Переходя к пределу при  $\delta \rightarrow 0, T \rightarrow \infty$ , получаем оценку (2.6).

Отметим, что при  $f = 0$  на  $[0, t_0] \times (\Omega \cap V)$  решение задачи (2.5) допускает оценку (она получается из (2.6) индукцией по  $N$ )

$$(2.7) \quad \|R(\cdot, t)\|_{L_p(\Omega \cap U)}^p \leq c_N t^N \int_0^t \|R(\cdot, \tau)\|_{L_p(\Omega \cap U)}^p d\tau, \quad N = 0, 1, \dots$$

3°. *Асимптотика функции  $T$ .* Пусть  $\delta$  — малое положительное число,  $U_\delta(O) = \{x: 0 < r < \delta, |\theta| < \pi\}$ . В силу оценки (2.7) справедливо неравенство

$$\|T(\cdot, t) - T_0 L(\cdot, t)\|_{L_p(U_\delta(O))} \leq c_N T_0 t^N, \quad 1 \leq p < \infty \\ N = 0, 1, \dots$$

где  $L$  — функция, определенная в п. 1°. Отсюда вытекает неравенство, используемое в дальнейшем

$$(2.8) \quad \int_\Omega r^{-1/2} |T(x, t) - T_0 L(x, t)| dx \leq ct^N$$

Пусть  $(r, \theta)$  — полярные координаты с центром в точке  $A$  и  $U_\delta(A) = \{x: 0 < r < \delta, 0 < |\theta| < \pi/2\}$ .

Снова применяя оценку (2.7) к  $R = T - T_0 M$ , находим, что

$$(2.9) \quad \|T(\cdot, t) - T_0 M(\cdot, t)\|_{L_1(U_\delta(A))} \leq c_N T_0 t^N$$

Здесь  $M$  — определенное в п. 1° автомодельное решение для первого квадранта, продолженное четным образом в четвертый квадрант.

Пусть теперь  $P$  — любая точка контура  $\Gamma$ , такая, что  $|P - A| > \delta$ ,  $|P - O| > \delta$ ;  $U_\delta(P) = \{x \in \Omega: |x - P| < \delta\}$ .

Введем в  $U_\delta(P)$  координаты  $(n, s)$ , где  $n$  — расстояние до  $\Gamma$ ,  $|s|$  — расстояние от ближайшей к  $x$  точки контура  $\Gamma$  до  $P$ , знак  $s$  выбирается в соответствии с положительным направлением обхода контура. Оператор Лапласа в координатах  $(n, s)$  имеет вид

$$\zeta^{-1} \left( \frac{\partial}{\partial n} \zeta \frac{\partial}{\partial n} + \frac{\partial}{\partial s} \zeta^{-1} \frac{\partial}{\partial s} \right), \quad \zeta = 1 - nk(s)$$

( $k$  — кривизна контура). Поэтому

$$\left( \frac{\partial}{\partial t} - \Delta \right) \operatorname{erf} \left( \frac{n}{2t^{1/2}} \right) = - \frac{k(s)}{\zeta (\pi t)^{1/2}} \exp \left( - \frac{n^2}{4t} \right)$$

В силу принципа максимума для уравнения теплопроводности

$$\left| T - T_0 \operatorname{erf} \left( \frac{n}{2t^{1/2}} \right) \right| \leq T_0$$

Кроме того, граничные и начальные значения функции  $T$ ,  $T_0 \operatorname{erf}(n/2t^{1/2})$  совпадают в  $U_\delta^+(P)$ , поэтому на основании неравенства (2.6) получим

$$(2.10) \quad \left\| \left( T - T_0 \operatorname{erf} \left( \frac{n}{2t^{1/2}} \right) \right) \right\|_{L_1(U_\delta(P))} \leq \\ \leq c \left( \int_0^t \tau^{-1/2} \int_{U_\delta(P)} \exp \left( - \frac{n^2}{4\tau} \right) dn ds d\tau + t \right) \leq ct$$

И, наконец, пусть  $Q$  — любая точка области  $\Omega$ , такая, что расстояние от нее до границы  $\Gamma$  больше  $\delta$ . Обозначим через  $U_\delta(Q)$  круг радиуса  $\delta$  с центром в точке  $Q$ .

В силу оценки (2.7)

$$(2.11) \quad \|T(\cdot, t) - T_0\|_{L_1(U_\delta(Q))} \leq c_N T_0 t^N, \quad N = 0, 1, \dots$$

**3. Асимптотика коэффициентов интенсивности напряжений при  $t \rightarrow +0$ .** 1°. *Асимптотика смещений вблизи вершины трещины.* Рассмотрим краевую задачу (1.2), в которую время  $t$  входит в качестве параметра. Если  $t > 0$ , то величины  $\text{grad } T$  и  $T$  имеют слабые особенности в вершине трещины, и поэтому асимптотика решения этой задачи

$$\begin{aligned} (u_r, u_\theta)(r, \theta) &= c_1 (\cos \theta, -\sin \theta) + c_2 (\sin \theta, \cos \theta) + \\ &+ (4\mu)^{-1} \sqrt{r/2\pi} (K_I \varphi^{(I)}(\theta) + K_{II} \varphi^{(II)}(\theta)) + O(r), \quad r \rightarrow 0 \\ \varphi^{(I)}(\theta) &= ((2\kappa - 1) \cos \theta/2 - \cos 3\theta/2, -(2\kappa + 1) \sin \theta/2 + \\ &+ \sin 3\theta/2) \\ \varphi^{(II)}(\theta) &= ((2\kappa - 1) \sin \theta/2 - 3 \sin 3\theta/2, (2\kappa + 1) \cos \theta/2 - \\ &- 3 \cos 3\theta/2) \end{aligned}$$

Здесь  $u_r, u_\theta$  — компоненты вектора смещений в полярной системе координат,  $c_1, c_2$  — некоторые функции времени,  $K_I, K_{II}$  — коэффициенты интенсивности напряжений, зависящие от  $t$ ,  $\kappa = 3 - 4\nu$  при плоской деформации и  $\kappa = (3 - \nu)/(\nu + 1)$  при плоском напряженном состоянии.

Следуя [7], опишем процедуру вычисления коэффициентов  $K_I$  и  $K_{II}$ . Обозначим через  $\mathbf{z}^{(I)}, \mathbf{z}^{(II)}$  поля смещений, удовлетворяющие однородным уравнениям Ламе и краевым условиям  $\sigma(\mathbf{z}^{(j)}) \cdot \mathbf{n} = 0$  на  $\Gamma$ , ограниченные вне любой окрестности точки 0 и имеющие асимптотику

$$\begin{aligned} (z_r^{(j)}, z_\theta^{(j)})(r, \theta) &= [2(1 + \kappa)(2\pi r)^{1/2}]^{-1} \psi^{(j)}(\theta) + O(1), \quad r \rightarrow 0 \\ \psi^{(I)}(\theta) &= ((2\kappa + 1) \cos 3\theta/2 - 3 \cos \theta/2, -(2\kappa - \\ &- 1) \sin 3\theta/2 + 3 \sin \theta/2). \\ \psi^{(II)}(\theta) &= ((2\kappa + 1) \sin 3\theta/2 - \sin \theta/2, (2\kappa - 1) \cos 3\theta/2 - \\ &- \cos \theta/2) \end{aligned}$$

Так как  $T = 0$  на  $\Gamma \times (0, \infty)$  и  $\sigma_n(U) = \sigma_{n\tau}(U) = 0$  на  $\Gamma$ , то согласно [7] при  $t > 0$

$$(3.1) \quad K_j(t) = \gamma \int_{\Omega} \text{grad } T(x, t) \mathbf{z}^{(j)}(x) dx, \quad j = I, II$$

Интегрируя в (3.1) по частям, получаем

$$(3.2) \quad \begin{aligned} K_j(t) &= -\gamma \int_{\Omega} T(x, t) h_j(x) dx = -\gamma \int_{\Omega} (T(x, t) - T_0) h_j(x) dx \\ h_j(x) &= \text{div } \mathbf{z}^{(j)}(x) \end{aligned}$$

Здесь было использовано равенство

$$\int_{\Gamma} z_n^{(j)} d\Gamma = 0$$

которое следует из формулы Бетти для векторов  $\mathbf{z}^{(j)}, x$ . Заметим, что  $h_j = h_j^{(0)} + O(r^{-1/2})$ , где

$$h_{I, II} = \frac{(1 - \kappa)}{(1 + \kappa) \sqrt{2\pi}} r^{-3/2} \begin{Bmatrix} \cos \\ \sin \end{Bmatrix} \frac{3\theta}{2}$$

2°. *Асимптотика коэффициентов интенсивности напряжений.* Теорема 1. Справедливы асимптотические формулы

$$(3.3) \quad \begin{aligned} K_I(t) &= \frac{4}{\pi} \Gamma\left(\frac{3}{4}\right) \mu m T_0 t^{1/4} + \frac{2\gamma T_0}{\pi^{1/2}} t^{1/2} \int_{\Gamma} h_I(x) d\Gamma + O(t^{3/4}) \\ K_{II}(t) &= \frac{2\gamma T_0}{\pi^{1/2}} t^{1/2} \int_{\Gamma} h_{II}(x) d\Gamma + O(t^{3/4}), \quad t \rightarrow +0 \end{aligned}$$

где  $m = \alpha_T (1 + \nu)(1 - \nu)^{-1}$ ,  $\gamma = 2\mu\alpha_T (1 + \nu) (1 - 2\nu)^{-1}$  для плоской деформации и  $m = \alpha_T (1 + \nu)$ ,  $\gamma = 2\mu\alpha_T (1 + \nu) (1 - \nu)^{-1}$  для плоско-го напряженного состояния при нулевом теплообмене с внешней средой.

Интегралы в (3.3) понимаются в смысле главного значения:

$$\int_{\Gamma} h_j(x) d\Gamma = \lim_{\varepsilon \rightarrow 0} \int_{C(\varepsilon)} h_j(x) d\Gamma, \quad C(\varepsilon) = \{x \in \Gamma: |x - 0| \geq \varepsilon\}$$

Предел справа существует потому, что

$$\left( \int_{C(\varepsilon_1)} - \int_{C(\varepsilon_2)} \right) h_j^{(0)} d\Gamma = 0$$

*Доказательство.* Зафиксируем достаточно малое число  $\delta > 0$ . Пусть  $\Gamma_\delta = \{x \in \Omega: \text{dist}(x, \Gamma) < \delta\}$ ,  $U_\delta(O)$  и  $U_\delta(A)$  — окрестности точек  $O$  и  $A$ , определенные в п. 1.2,  $\Gamma_{0\delta} = \Gamma_\delta \setminus (U_\delta(O) \cup U_\delta(A))$ . Положим

$$(3.4) \quad \begin{aligned} I_{0j}(t) &= - \int_{U_\delta(O)} (L-1) h_j dx, & I_{Aj}(t) &= - \int_{U_\delta(A)} (M-1) h_j dx \\ I_{1j}(t) &= \int_{\Gamma_{0\delta}} \text{erfc} \left( \frac{n}{2t^{1/2}} \right) h_j(x) dx \end{aligned}$$

где  $n$  — расстояние до границы. Пусть

$$R_j(t) = K_j(t) - \gamma T_0 (I_{0j}(t) + I_{Aj}(t) + I_{1j}(t))$$

Из (3.2), (3.4) следует, что

$$\begin{aligned} R_j(t) &= -\gamma \left( \int_{U_\delta(O)} (T - T_0 L) h_j dx + \int_{U_\delta(A)} (T - T_0 M) h_j dx + \right. \\ &\quad \left. + \int_{\Gamma_{0\delta}} \left( T - T_0 \text{erfc} \left( \frac{n}{2t^{1/2}} \right) \right) h_j dx + \int_{\Omega - \Gamma_\delta} (T - T_0) h_j dx \right) \end{aligned}$$

Так как  $h_j = O(r^{-3/2})$  то, используя оценки (2.8) — (2.11), получаем, что  $R_j(t) = O(t)$ .

Таким образом, для получения формул (3.3) достаточно исследовать функции  $I_{0j}$ ,  $I_{Aj}$ ,  $I_{1j}$  при малых  $t$ , к чему и перейдем.

Вычислим интегралы

$$J_{0j}(t) = - \int_{U_\delta(O)} (L-1) h_j^{(0)} dx$$

Имеем

$$(3.5) \quad \begin{aligned} J_{01}(t) &= - \int_0^\delta \int_{-\pi}^\pi \frac{4}{\pi} \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-1)^k}{2k+1} \left( l_k \left( \frac{r^2}{4t} \right) - 1 \right) \cos \left( k + \frac{1}{2} \right) \theta \frac{(1-\kappa)}{(1+\kappa)\sqrt{2\pi}} \times \\ &\quad \times r^{-1/2} \cos \frac{3}{2} \theta dr d\theta = \frac{2(1-\kappa)}{3\sqrt{\pi}(1+\kappa)} t^{1/4} \int_0^\infty (l_1(x) - 1) x^{-3/4} dx + O(t) \end{aligned}$$

Здесь было использовано соотношение  $l_1(x) - 1 = O(x^{-1})$  при  $x \rightarrow \infty$ . Интегрируя в последнем интеграле в (3.5) по частям и применяя формулы [8]

$$\frac{d}{dx} [e^{-x} x^{c-a} \Phi(a, c; x)] = (c-a) e^{-x} x^{c-a-1} \Phi(a-1, c; x)$$

$$\Phi \left( \frac{3}{4}, \frac{5}{2}; x \right) = \frac{\Gamma(5/2)}{\Gamma(3/4)\Gamma(7/4)} \int_0^1 e^{-xu} (1-u)^{3/4} u^{-1/4} du$$

находим

$$\begin{aligned} J_{01}(t) &= \frac{2\Gamma(7/4)(\kappa-1)}{\pi^{1/2}\Gamma(5/2)(\kappa+1)} t^{1/4} \int_0^\infty e^{-x} \Phi \left( \frac{3}{4}, \frac{5}{2}; x \right) dx + O(t) = \\ &= \frac{4}{\pi} \Gamma \left( \frac{3}{4} \right) \frac{\kappa-1}{\kappa+1} t^{1/4} + O(t) \end{aligned}$$

Поскольку  $L$  — четная, а  $h_{II}^{(0)}$  — нечетная функции  $\theta$ , то  $J_{02} = 0$ .  
Обозначим

$$H_j = h_j - h_j^{(0)}, \quad J_{1j} = I_{0j} - J_{0j} = - \int_{U_\delta(O)} (L - 1) H_j dx$$

Представим  $J_{1j}$  в виде сумм двух интегралов, первый из которых распространен на множество  $\{x: 0 < r < t^{1/2}, |\theta| < \pi\}$ , а второй — на множество  $\{x: t^{1/2} < r < \delta, |\theta| < \pi\}$ . В силу оценки  $|H_j| \leq cr^{-1/2}$  и ограниченности функции  $L$  первый интеграл равен  $O(t^{3/4})$ . Во втором интеграле заменим функцию  $L - 1$  на ее асимптотику

$$- \chi(\tau) \operatorname{erfc} \left( r \frac{\sin \tau}{2t^{1/2}} \right) + O \left( \left( \frac{r^2}{4t} \right)^{-N} \right), \quad \frac{r^2}{4t} \rightarrow \infty$$

а функцию  $H_j$  — на сумму  $H_j^\pm(r) + O(\tau r^{-1/2})$ , где  $H_j^\pm = \lim H_j$  при  $\theta \rightarrow \pm\pi$ . Тогда

$$J_{1j}(t) = \int_{t^{1/2}}^{\delta} \int_0^{\delta} \operatorname{erfc} \left( \frac{r \sin \tau}{2t^{1/2}} \right) d\tau (H_j^+ + H_j^-) r dr + O(t^{3/4})$$

Далее, так как

$$\int_0^{\delta} \operatorname{erfc} \left( \frac{r \sin \tau}{2t^{1/2}} \right) d\tau = \frac{2}{\sqrt{\pi r}} t^{1/2} + O\left(\frac{t}{r^2}\right)$$

$$J_{1j}(t) = \frac{2t^{1/2}}{\sqrt{\pi}} \int_{\gamma_\delta} h_j d\Gamma + O(t^{3/4}), \quad \gamma_\delta = \Gamma \cap U_\delta(O)$$

(интеграл понимается в смысле главного значения). Таким образом

$$I_{01}(t) = \frac{4}{\pi} \Gamma \left( \frac{3}{4} \right) \frac{\kappa - 1}{\kappa + 1} t^{1/4} + \frac{2t^{1/2}}{\sqrt{\pi}} \int_{\gamma_\delta} h_I d\Gamma + O(t^{3/4})$$

$$I_{02}(t) = \frac{2t^{1/2}}{\sqrt{\pi}} \int_{\gamma_\delta} h_{II} d\Gamma + O(t^{3/4}).$$

Асимптотика интегралов  $I_{Aj}$ ,  $I_{1j}$  находится аналогично, даже несколько проще, и имеет вид

$$I_{Aj} + I_{1j} = \frac{2t^{1/2}}{\sqrt{\pi}} \int_{\Gamma \setminus \gamma_\delta} h_j d\Gamma + O(t^{3/4})$$

откуда следуют формулы (3.3)

*Замечание.* Согласно доказанной теореме, сумма квадратов коэффициентов интенсивности  $\bar{K}^2 = K_I^2 + K_{II}^2$  растет при малых  $t$  как  $\operatorname{const} \cdot t^{1/2}$ . Из представлений температуры в виде ряда по собственным функциям оператора Лапласа с однородными условиями Дирихле на  $\Gamma$  следует, что  $\bar{K}^2(t) \sim \operatorname{const} \cdot \exp(-2\lambda_1 t)$  при больших  $t$ , где  $\lambda_1$  — первое собственное число задачи Дирихле для оператора Лапласа. Поскольку  $\bar{K}^2$  — непрерывная функция времени (см. (3.2)), то в некоторый момент времени она достигает максимума. Если этот максимум достаточно мал, то трещина устойчива.

Согласно теореме 1, при  $T_0 > 0$  коэффициент  $K_I$  положителен для малых  $t$ , т. е. при охлаждении контура  $\Gamma$  в вершине трещины возникают растягивающие напряжения. В случае  $T_0 < 0$  напряжения будут сжимающими. В частности, из (3.3) определяется асимптотика момента  $t^*$  начала распространения трещины

$$t^* \sim \left( \frac{\pi}{4\Gamma^{3/4}} \frac{K_{IC}}{\mu m} \frac{1}{T_0} \right)^4, \quad T_0 \geq 1$$

Здесь  $T_0$  — скачок температуры в вершине трещины,  $K_{IC}$  — критическое значение коэффициента интенсивности растягивающих напряжений.

4. Учет теплообмена. Пусть  $\Omega$  — та же область, что и раньше, а  $T(x, t)$  — решение уравнения

$$(4.1) \quad \Delta T - \sigma^2 T - \frac{\partial T}{\partial t} = 0$$

Это уравнение описывает среднее по толщине распределение температуры в тонкой пластинке  $\Omega \times [-h, h]$ , на боковых поверхностях которой происходит теплообмен с окружающей средой нулевой температуры по закону Ньютона,  $\sigma^2 = k/h$ , где  $k$  — коэффициент относительной теплоотдачи.

Как и в п. 1.1, предположим, что в начальный момент времени пластинка имела температуру  $T_0$ , а затем ее торцы мгновенно приобрели температуру  $T_1$ , т. е.

$$(4.2) \quad T|_{t=0} = T_0, \quad T|_{\Gamma} = T_1 \quad \text{при } t > 0$$

Возникающие в пластинке смещения удовлетворяют краевой задаче

$$(4.3) \quad \begin{aligned} \lambda_* \Delta U + (\mu + \lambda_*) \operatorname{grad} \operatorname{div} U &= \gamma_* \operatorname{grad} T \quad \text{на } \Omega \\ \lambda_* \operatorname{div} U + 2\mu \frac{\partial U_n}{\partial n} &= \gamma_* T \quad \text{на } \Gamma \\ \mu \left( \frac{\partial U_n}{\partial \tau} + \frac{\partial U_\tau}{\partial n} \right) &= 0 \quad \text{на } \Gamma \\ (\lambda_* &= 2\lambda\mu(\lambda + 2\mu)^{-1}, \quad \gamma_* = 2\mu\alpha_T(1 + \nu)(1 - \nu)^{-1}) \end{aligned}$$

Пусть  $F$  — решение краевой задачи

$$\frac{\partial F}{\partial t} - \Delta F = 0, \quad F|_{t=0} = 1, \quad F|_{\Gamma} = 0$$

Непосредственно проверяется, что функция

$$(4.4) \quad \begin{aligned} T(x, t) &= \exp(-\sigma^2 t) (T_0 - T_1) F(x, t) + \\ &+ T_1 \left( 1 - \sigma^2 \int_0^t \exp(-\sigma^2 \tau) F(x, \tau) d\tau \right) \end{aligned}$$

удовлетворяет задаче (4.1), (4.2). Обозначим через  $Q_I(t)$ ,  $Q_{II}(t)$  коэффициенты интенсивности напряжений, порождаемые температурным полем  $F$  в пластинке при нулевом теплообмене с внешней средой. Пусть еще  $K_I(t)$ ,  $K_{II}(t)$  — коэффициенты интенсивности напряжений в исходной задаче. Из формул (3.2), (4.4) следует, что ( $j = I, II$ )

$$(4.5) \quad K_j(t) = \exp(-\sigma^2 t) (T_0 - T_1) Q_j(t) - \sigma^2 T_1 \int_0^t \exp(-\sigma^2 \tau) Q_j(\tau) d\tau$$

Используя теорему 1, отсюда получаем равенство

$$\begin{aligned} K_I(t) &= K_I^{(0)}(t) + R_I(t), \quad \text{где} \\ K_I^{(0)}(t) &= \frac{4}{\pi} \Gamma\left(\frac{3}{4}\right) \mu(1 + \nu) \alpha_T \sigma^{-1/2} T_1 S\left(\frac{T_0 - T_1}{T_1}, \sigma^2 t\right) \\ S(\Lambda, y) &= \Lambda e^{-y} y^{1/4} - \int_0^y e^{-\tau} \tau^{1/4} d\tau \end{aligned}$$

Остаток  $R_I$  и коэффициент интенсивности  $K_{II}$  допускают оценку

$$|R_I(t)| + |K_{II}(t)| \leq c (|T_0| + |T_1|) \min\{\sigma^{-1}, t^{1/2}\}$$

где  $c$  не зависит от  $T_0$ ,  $T_1$ ,  $\sigma$ ,  $t$ .

В силу (4.5), (3.3) при  $\sigma^2 t \ll 1$  коэффициенты  $K_I$ ,  $K_{II}$  имеют ту же асимптотику, что и при отсутствии теплообмена (см. (3.3)). Тем самым напряжения вблизи вершины трещины при малых  $\sigma^2 t$  — сжимающие при  $T_1 > T_0$  и растягивающие при  $T_1 < T_0$ .

В случае  $\sigma^2 t \gg 1$ ,  $t \ll 1$  имеем

$$K_I(t) \sim -\sqrt{2} \mu (1 + \nu) \alpha_T \sigma^{-1} T_1$$

и, в частности, напряжения будут растягивающими (сжимающими) при  $T_1 < 0$  ( $T_1 > 0$ ).

Изучим характер напряжений в промежуточной зоне изменения  $\sigma^2 t$ , ограничиваясь главным членом асимптотики  $K_I^{(0)}(t)$ . Его поведение зависит от знака чисел  $T_0$ ,  $T_1$ ,  $T_0 - T_1$ .

Если  $T_1 > 0$ ,  $T_0 < T_1$  или  $T_1 < T_0 < 0$ , то функция  $K_I^{(0)}(t)$  изменяется монотонно от нуля до  $K_I^{(0)}(\infty) = -\sqrt{2} \mu (1 + \nu) \alpha_T \sigma^{-1} T_1$ .

Если  $T_1 < 0$ ,  $T_0 > 0$ ,  $T_0 > T_1$ , то  $K_I^{(0)}(t) > 0$  и в момент  $t_* = \sigma^{-2} (T_0 - T_1) / (4T_0)$  принимает наибольшее значение

$$K_I^{(0)}(t_*) = \frac{4}{\pi} \Gamma\left(\frac{3}{4}\right) \mu (1 + \nu) \sigma^{-1/2} T_1 S\left(\frac{T_0 - T_1}{T_1}, \frac{T_0 - T_1}{4T_0}\right)$$

В случае  $0 < T_1 < T_0$  функция  $K_I^{(0)}(t)$  положительна на интервале  $(0, t_0)$ ,  $t_0 = \sigma^{-2} R((T_0 - T_1)/T_1)$ , где  $y = R(\lambda)$  — единственный положительный корень уравнения  $S(\lambda, y) = 0$ . При  $t > t_0$  она отрицательна и изменяется от нуля до  $K_I^{(0)}(\infty)$ . Наибольшее значение функции  $K_I^{(0)}(t)$  равно  $K_I^{(0)}(t_*)$ .

$\text{sgn } T_0$	$\text{sgn } T_1$	$\text{sgn } (T_0 - T_1)$	Вид напряжений	Критерий устойчивости
$\pm$	$+$	$-$	Сжимающие	Трещина устойчива
$+$	$-$	$+$	Растягивающие	$K_I^{(0)}(t_*) < K_{IC}$
$-$	$-$	$+$	Растягивающие	$K_I^{(0)}(\infty) < K_{IC}$
$+$	$+$	$+$	Растягивающие при $t < t_0$ , сжимающие при $t > t_0$	$K_I^{(0)}(t_*) < K_{IC}$
$-$	$-$	$-$	Сжимающие при $t < t_0$ , растягивающие при $t > t_0$	$K_I^{(0)}(\infty) < K_{IC}$

Наконец, при  $T_0 < T_1 < 0$  величина  $K_I^{(0)}(t)$  отрицательна на интервале  $(0, t_0)$ , меняет знак в момент  $t_0$  и монотонно возрастает до  $K_I^{(0)}(\infty)$ .

Непосредственно проверяются следующие асимптотические формулы:

$$K_I^{(0)}(t_*) \sim \frac{4e^{-1/4}}{\sqrt{2\pi}} \Gamma\left(\frac{3}{4}\right) \mu (1 + \nu) \sigma^{-1/2} (T_0 - T_1), \quad |T_0| \gg |T_1|$$

$$K_I^{(0)}(t_*) \sim \frac{8\sqrt{2}}{5\pi} \Gamma\left(\frac{3}{4}\right) \mu (1 + \nu) \sigma^{-1/2} T_1 \left(\frac{T_0 - T_1}{T_1}\right)^{5/4}, \quad T_0 T_1^{-1} \rightarrow 1 + 0$$

Момент  $t_0$  — возрастающая функция отношения  $T_0/T_1$ , такая, что

$$t_0 \sim \frac{5}{4} \sigma^{-2} \frac{T_0 - T_1}{T_1}, \quad T_0 T_1^{-1} \rightarrow 1 + 0$$

$$t_0 \sim \sigma^{-2} \log \frac{T_0}{T_1}, \quad T_0 T_1^{-1} \rightarrow +\infty$$

Выводы из проведенного исследования функции  $K_I^{(0)}(t)$  собраны в таблице ( $K_{IC}$  — критическое значение коэффициента интенсивности растягивающих напряжений).

## ЛИТЕРАТУРА

1. *Партон В. З.* Осесимметричная температурная задача для пространства с дискообразной трещиной.— ПММ, 1972, т. 36, вып. 1, с. 117—124.
2. *Кудрявцев Б. А., Партон В. З.* Квазистатическая температурная задача для плоскости с разрезом.— Проблемы прочности, 1970, № 2, с. 46—51.
3. *Кудрявцев Б. А.* Квазистационарная задача термоупругости для плоскости с полубесконечным разрезом.— Динамика сплошной среды. Сб: статей. Новосибирск: Изд-е Ин-та гидродин. СО АН СССР, 1970, с. 24—31.
4. *Побережный О. В., Гайвась И. В.* Влияние нестационарного температурного поля и теплоотдачи пластины на коэффициенты интенсивности напряжений.— Прикл. механика, 1982, № 6, т. 18, с. 124—127.
5. *Побережный О. В.* О влиянии величины области действия температурной нагрузки на коэффициенты интенсивности напряжений пластины с полубесконечным разрезом.— Математические методы и физико-механические поля: Сб. статей. Киев: Наук. думка, 1983, с. 55—59.
6. *Партон В. З., Морозов Е. М.* Механика упругопластического разрушения. М.: Наука, 1974. 416 с.
7. *Мазья В. Г., Пламеневский Б. А.* О коэффициентах в асимптотике решений эллиптических краевых задач в областях с коническими точками.— Math. Nachr., 1977, В. 76, S 29—60.
8. *Бейтмен Г., Эрдейи А.* Высшие трансцендентные функции. М.: Наука, 1965. 294 с.

Москва

Поступила в редакцию  
13.VII.1984