

ПРОДОЛЬНАЯ ТРЕЩИНА В ОРТОТРОПНОЙ УПРУГОЙ ПОЛОСЕ СО СВОБОДНЫМИ ГРЯНЯМИ

Рассмотрена задача о плоской деформации полосы с продольной трещиной, берега которой нагружены равномерным давлением. Предполагается, что трещина симметрично расположена относительно свободных от напряжений граней полосы. С помощью интегрального преобразования Фурье задача сведена к интегральному уравнению первого рода с сингулярным ядром относительно производной от функции, описывающей раскрытие трещины. Регулярным и сингулярным асимптотическими методами построены решения указанного интегрального уравнения соответственно при больших и малых значениях безразмерного параметра, характеризующего толщину полосы. Приведен конкретный числовой пример.

Аналогичная задача о трещине в изотропной полосе рассмотрена ранее в [1, 2].

1. Постановка задачи и исходные соотношения. Пусть упругая ортотропная полоса толщины $2h$ занимает область $|x| < \infty, -h \leq y \leq h$. Будем предполагать, что грани полосы $y = -h$ и $y = h$ свободны от напряжений, а на оси $y = 0$ находится трещина длины $|x| \leq a$. Берега трещины нагружены равномерным давлением q .

В силу сказанного для задачи будем иметь следующие граничные условия:

$$\begin{aligned}\sigma_y(x, \pm h) &= \tau_{xy}(x, \pm h) = 0 \quad (|x| < \infty) \\ \tau_{xy}(x, 0) &= 0 \quad (|x| < \infty), \quad v(x, 0) = 0 \quad (|x| > a) \\ \sigma_y(x, 0) &= -q \quad (|x| \leq a)\end{aligned}\tag{1.1}$$

Здесь v – перемещение по оси y ; σ_y и τ_{xy} – нормальное и касательное напряжения.

Примем, что полоса находится в условиях плоской деформации. Тогда формулы закона Гука для полосы можно представить в виде [3]:

$$\begin{aligned}\varepsilon_x &= \frac{1 - \nu_{31}\nu_{13}}{E_1}\sigma_x - \frac{\nu_{21} + \nu_{31}\nu_{23}}{E_2}\sigma_y \\ \varepsilon_y &= -\frac{\nu_{12} + \nu_{32}\nu_{13}}{E_1}\sigma_x + \frac{1 - \nu_{32}\nu_{23}}{E_2}\sigma_y \\ \gamma_{xy} &= G_{12}^{-1}\tau_{xy} \\ \frac{\nu_{12}}{E_1} &= \frac{\nu_{21}}{E_2}, \quad \frac{\nu_{32}\nu_{13}}{E_1} = \frac{\nu_{31}\nu_{23}}{E_2}\end{aligned}\tag{1.2}$$

Здесь σ_x – нормальное напряжение; $\varepsilon_x, \varepsilon_y$ и γ_{xy} – деформации; $\nu_{12}, \nu_{21}, \nu_{31}, \nu_{13}, \nu_{23}, \nu_{32}$ – коэффициенты Пуассона; E_1 и E_2 – модули Юнга; G_{12} – модуль сдвига (всего семь неза-

висимых механических постоянных). К формулам (1.2) нужно добавить уравнения равновесия

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} = 0 \quad (1.3)$$

уравнение совместности деформаций

$$\frac{\partial^2 \varepsilon_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \varepsilon_y}{\partial x^2} = 2 \frac{\partial^2 \gamma_{xy}}{\partial x \partial y} \quad (1.4)$$

а также соотношение

$$v = \int \varepsilon_y dy \quad (1.5)$$

2. Вывод интегрального уравнения задачи. Полагая

$$\sigma_x = \frac{\partial^2 \Phi}{\partial y^2}, \quad \sigma_y = \frac{\partial^2 \Phi}{\partial x^2}, \quad \gamma_{xy} = -\frac{\partial^2 \Phi}{\partial x \partial y} \quad (2.1)$$

удовлетворим уравнениям равновесия (1.3). Подставляя затем выражение (2.1) в (1.2), а преобразованные выражения (1.2) в свою очередь в уравнение (1.4), получим для функции Эри следующее дифференциальное уравнение:

$$\frac{\partial^4 \Phi}{\partial y^4} + 2A \frac{\partial^4 \Phi}{\partial x^2 \partial y^2} + B \frac{\partial^4 \Phi}{\partial x^4} = 0 \quad (2.2)$$

$$A = \frac{E_1[E_2 - G_{12}(v_{21} + v_{31}v_{23})]}{G_{12}E_2(1 - v_{31}v_{13})}, \quad B = \frac{E_1(1 - v_{32}v_{23})}{E_2(1 - v_{31}v_{13})}$$

Далее предполагаем, что $A > 0$, $B > 0$ и $A^2 > B$. Эти неравенства выполняются для многих ортотропных материалов, в частности, для стеклопластиков, описанных в табл. 7 [3].

Сначала с учетом симметрии задачи (1.1) относительно координаты y рассмотрим вспомогательную задачу с граничными условиями

$$\begin{aligned} \sigma_y(x, h) = \tau_{xy}(x, h) = 0 \quad (|x| < \infty) \\ \tau_{xy}(x, 0) = 0 \quad (|x| < \infty), \quad v(x, 0) = \tilde{\gamma}(x) \quad (|x| < \infty) \\ \tilde{\gamma}(x) = \gamma(x) \quad (|x| \leq a), \quad \tilde{\gamma}(x) = 0 \quad (|x| > a) \end{aligned} \quad (2.3)$$

Разыскивая функцию Эри в виде интеграла Фурье по x :

$$\Phi(x, y) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \Phi^*(y, \alpha) e^{-i\alpha x} d\alpha \quad (2.4)$$

из уравнения (2.2) найдем следующее выражение для трансформанты Фурье $\Phi^*(y, \alpha)$:

$$\begin{aligned} \Phi^*(y, \alpha) = c_1 \operatorname{sh}(\kappa_1 \alpha y) + c_2 \operatorname{ch}(\kappa_1 \alpha y) + c_3 \operatorname{sh}(\kappa_2 \alpha y) + c_4 \operatorname{ch}(\kappa_2 \alpha y) \\ \kappa_1 = \sqrt{A + \sqrt{A^2 - B}}, \quad \kappa_2 = \sqrt{A - \sqrt{A^2 - B}} \end{aligned} \quad (2.5)$$

где c_k ($k = 1, 2, 3, 4$) – функции от α , которые нужно определить из факта выполнения граничных условий (2.3). Производя это определение, в результате решения вспомогательной задачи (2.3) найдем соотношение

$$\sigma_y(x, 0) = -\frac{\theta}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \alpha \Gamma(\alpha) L(\alpha h) e^{-i\alpha x} d\alpha$$

$$L(u) = \frac{2\kappa_1 \kappa_2 (1 - \operatorname{ch} \kappa_1 u \operatorname{ch} \kappa_2 u) + (\kappa_1^2 + \kappa_2^2) \operatorname{sh} \kappa_1 u \operatorname{sh} \kappa_2 u}{(\kappa_1 - \kappa_2)(\kappa_1 \operatorname{sh} \kappa_1 u \operatorname{ch} \kappa_2 u - \kappa_2 \operatorname{ch} \kappa_1 u \operatorname{sh} \kappa_2 u)} \quad (2.6)$$

$$\theta = \frac{\kappa_1 \kappa_2 E_2}{(\kappa_1 + \kappa_2)(1 - \nu_{32} \nu_{23})}$$

где $\Gamma(\alpha)$ – трансформанта Фурье разрывной функции $\tilde{\gamma}(x)$ вида (2.3), определяемая формулой

$$\Gamma(\alpha) = \int_{-a}^a \gamma(\xi) e^{i\alpha \xi} d\xi \quad (2.7)$$

Перейдем к основной задаче. Удовлетворяя с помощью соотношений (2.6) и (2.7) последнему граничному условию (1.1) (остальные условия (1.1) уже удовлетворены в ходе получения соотношения (2.6)), придем к сингулярному интегральному уравнению относительно производной от функции $\gamma(x)$, описывающей перемещения точек берегов трещины

$$\int_{-a}^a \gamma'(\xi) M\left(\frac{\xi - x}{h}\right) d\xi = -\frac{\pi h}{\theta} q \quad (|x| \leq a) \quad (2.8)$$

$$M(t) = \int_0^{\infty} L(u) \sin ut du \quad (2.9)$$

Можно показать [4], что при всех значениях безразмерного параметра $\lambda = h/a$, характеризующего относительную толщину полосы, решение уравнения (2.8) имеет структуру

$$\gamma'(x) = \frac{\omega(x)}{\sqrt{a^2 - x^2}} \quad (2.10)$$

где $\omega(x)$ – по крайней мере непрерывная функция.

3. Асимптотическое решение при большой относительной толщине полосы. Отметим, что функция $L(u)$, определяемая второй формулой (2.6), обладает свойствами

$$L(u) = 1 + O(e^{-2\kappa u}) \quad (u \rightarrow \infty, \kappa = \inf(\kappa_1, \kappa_2))$$

$$L(u) = l_1 u^3 + l_2 u^5 + O(u^7) \quad (u \rightarrow 0) \quad (3.1)$$

$$l_1 = \frac{1}{12} \kappa_1 \kappa_2 (\kappa_1 + \kappa_2), \quad l_2 = -\frac{1}{120} \kappa_1 \kappa_2 (\kappa_1^3 + \kappa_1^2 \kappa_2 + \kappa_1 \kappa_2^2 + \kappa_2^3)$$

На основании соотношений (3.1) ядро (2.9) интегрального уравнения (2.8) можно представить в форме [2, 5]:

$$M(t) = \frac{1}{t} - \sum_{i=0}^{\infty} a_i t^{2i+1} \tag{3.2}$$

$$a_i = \frac{(-1)^i}{(2i+1)!} \int_0^{\infty} [1 - L(u)] u^{2i+1} du$$

Ряд в выражении (3.2) для $M(t)$ абсолютно сходится при $|t| < 2k$. Подставим $M(t)$ в форме (3.2) в уравнение (2.8). Будем иметь

$$\int_{-a}^a \frac{\gamma(\xi)}{\xi - x} d\xi = -\frac{\pi q}{\theta} + \sum_{i=0}^{\infty} \frac{a_i}{h^{2i+2}} \int_{-a}^a \gamma(\xi) (\xi - x)^{2i+1} d\xi \quad (|x| \leq a) \tag{3.3}$$

Ищем решение интегрального уравнения (3.3) в форме ряда

$$\gamma(x) = \sum_{n=0}^{\infty} \psi_n(x) h^{-2n} \tag{3.4}$$

Подставляя выражение (3.4) в уравнение (3.3) и приравнявая в нем члены справа и слева при одинаковых степенях h^{-2} , приходим [5] к бесконечной системе последовательно решаемых интегральных уравнений относительно функций $\psi_n(x)$. Приведем результат такого решения с точностью до членов порядка λ^{-8} :

$$\gamma(x) = -\frac{qx}{\theta \sqrt{a^2 - x^2}} \left\{ 1 + \frac{1}{2\lambda^2} a_0 + \frac{1}{\lambda^4} \left[\frac{1}{4} a_0^2 + \frac{1}{2} a_1 \left(\frac{3x^2}{a^2} - \frac{3}{4} \right) \right] - \right. \\ \left. - \frac{1}{\lambda^6} \left[\frac{1}{8} a_0^3 + \frac{1}{8} a_0 a_1 \left(\frac{6x^2}{a^2} + \frac{3}{2} \right) + \frac{1}{2} a_2 \left(\frac{5x^4}{a^4} + \frac{5x^2}{a^2} - \frac{15}{4} \right) \right] \right\} + O\left(\frac{1}{\lambda^8}\right) \tag{3.5}$$

Формулу (3.5) практически можно использовать при $\lambda \geq 2$.

4. Асимптотическое решение при малой относительной толщине полосы (вырожденное решение). Проинтегрируем уравнение (2.8) три раза по x . Будем иметь

$$\int_{-a}^a \gamma(\xi) N\left(\frac{\xi - x}{h}\right) d\xi = \frac{\pi}{6\theta h^2} (qx^3 + \tilde{D}h^2 x) \quad (|x| \leq a) \tag{4.1}$$

$$N(t) = \int_0^{\infty} \frac{L(u)}{u^3} \cos ut du \tag{4.2}$$

где \tilde{D} – пока произвольная постоянная.

Как будет показано в этом и следующем пунктах, интегральное уравнение (4.1) более нежели интегральное уравнение (2.8) приспособлено для исследования случая полосы малой относительной толщины. Однако уравнение (4.1) не эквивалентно уравнению (2.8). Его общее решение дается формулой [6, 7]:

$$\gamma(x) = \frac{\Omega(x)}{(a^2 - x^2)^{3/2}} \tag{4.3}$$

где функция $\Omega(x)$ имеет по крайней мере непрерывную первую производную. Заметим, что эквивалентность уравнений восстановится и структура (4.3) перейдет в струк-

туру (2.10), если $\Omega(\pm a) = 0$. Этого можно добиться соответствующим выбором постоянной \tilde{D} (см. п. 5).

Для построения вырожденного (проникающего, внешнего) решения интегрального уравнения (4.1) при малых значениях параметра λ произведем в уравнении (4.1) следующие замены:

$$x' = \frac{x}{h}, \quad \xi' = \frac{\xi}{h}, \quad \gamma(\xi'h) = \varphi(\xi') \quad (4.4)$$

В результате получим

$$\int_{-1/\lambda}^{1/\lambda} \varphi(\xi) N(\xi - x) d\xi = \frac{\pi}{6\theta} (qx^3 + \tilde{D}x) \left(|x| \leq \frac{1}{\lambda} \right) \quad (4.5)$$

Штрихи у новых переменных здесь и ниже опускаем.

Устремим в интегральном уравнении (4.5) параметр λ к нулю. Будем иметь

$$\int_{-\infty}^{\infty} \varphi(\xi) N(\xi - x) d\xi = \pi p(x) \quad (|x| < \infty) \quad (4.6)$$

$$p(x) = (qx^3 + \tilde{D}x)/(6\theta)$$

Решение уравнения (4.6) находим применением теоремы о свертке для интегрального преобразования Фурье [8]. С учетом представления (4.2) имеем

$$\Phi(u) = u^3 P(u)/L(u) \quad (4.7)$$

$$\Phi(u) = \int_{-\infty}^{\infty} \varphi(\xi) e^{iu\xi} d\xi, \quad P(u) = \int_{-\infty}^{\infty} p(\xi) e^{iu\xi} d\xi$$

Возвращаясь в (4.7) к оригиналам, найдем

$$\varphi(x) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{u^3}{L(u)} \sin ux du \int_{-\infty}^{\infty} p(\xi) \sin u\xi d\xi \quad (4.8)$$

Для внутреннего интеграла в (4.8) имеем выражение

$$\frac{1}{3\theta} \int_0^{\infty} (q\xi^3 + \tilde{D}\xi) \sin u\xi d\xi = \frac{\pi}{3\theta} [q\delta'''(u) - \tilde{D}\delta'(u)] \quad (4.9)$$

где $\delta'''(u)$ и $\delta'(u)$ – третья и первая производные от дельта-функции представимой косинус-интегралом Фурье [9]:

$$\pi\delta(u) = \int_0^{\infty} \cos u\xi d\xi \quad (4.10)$$

Подставим теперь (4.9) в (4.8) и, пользуясь известными свойствами дельта-функции, вычислим в (4.8) внешний интеграл. В результате, возвращаясь к старым переменным и функции $\gamma(x)$ согласно (4.4), окончательно найдем

$$\gamma(x) = \frac{1}{6\theta h^3} [q(l_3 x^3 - 6l_4 h^2 x) + \tilde{D} l_3 h^2 x] \quad (4.11)$$

$$l_3 = \frac{1}{l_1}, \quad l_4 = -\frac{l_2}{l_1^2} = \frac{6(\kappa_1^2 + \kappa_2^2)}{5\kappa_1 \kappa_2 (\kappa_1 + \kappa_2)}$$

Вырожденное решение (4.11), как и следовало ожидать, не обладает структурой (4.3).

Далее будет показано, что для постоянной \tilde{D} при малых λ имеет место асимптотическая формула

$$\tilde{D} = -q\lambda^{-2} [1 + O(\lambda)] \quad (4.12)$$

Подставляя (4.12) в (4.11), пренебрегая членами $O(\lambda)$, $O(\lambda)^2$ и интегрируя по x , с учетом условия $\gamma(\pm a) = 0$ смыкания берегов трещины найдем

$$\gamma(x) = \frac{ql_3}{24\theta h^3} (a^2 - x^2)^2 \quad (4.13)$$

Из формулы (4.13) видно, что в области, занимаемой трещиной, при очень малых значениях параметра λ , когда можно ограничиться вырожденным решением, полоса деформируется подобно пластине Киргофа-Лява с защемленными краями $x = \pm a$.

5. Асимптотическое решение при малой относительной толщине полосы (решение типа погранслоя). Построим решение типа погранслоя при малых значениях параметра λ в окрестности точек $x = \pm a$. Для этого произведем в уравнении (4.1) следующие замены:

$$t = \frac{a \pm x}{h}, \quad \tau = \frac{a \pm \xi}{h}, \quad \gamma(\pm \tau h \mp a) = \varphi_{\pm}(\tau) \quad (5.1)$$

и устремим λ к нулю в верхних (правых) пределах изменения τ и t . В результате придем к интегральным уравнениям

$$\int_0^{\infty} \varphi_{\pm}(\tau) N(\tau - t) d\tau = \frac{\pi}{6\theta h^3} [q(\pm th \mp a)^3 + \tilde{D} h^2 (\pm th \mp a)] \quad (0 \leq t < \infty) \quad (5.2)$$

Решения уравнений (5.2) могут быть найдены методом Винера-Хопфа [10].

Для построения решений в аналитическом виде аппроксимируем функцию $L(u)$ выражением

$$L_*(u) = \frac{u^3 \sqrt{u^2 + C^2}}{(u^2 + D^2)^2} \quad (5.3)$$

и рассмотрим уравнения вида (5.2) с ядром

$$N_*(t) = \int_0^{\infty} \frac{L_*(u)}{u^3} \cos ut du \quad (5.4)$$

откуда найдем $\varphi_{\pm}^*(t)$.

Известно [4, 10], что при таком подходе относительная погрешность

$$\sup_t |\varphi_{\pm}(t) - \varphi_{\pm}^*(t)| |\varphi_{\pm}(t)|^{-1} \quad (5.5)$$

не будет превосходить относительную погрешность

$$\sup_u |L(u) - L_*(u)| |L(u)|^{-1} \quad (5.6)$$

и будет тем меньше, чем точнее функция $L_*(u)$ приближает $L(u)$ при малых значениях u . Заметим, что $L_*(u)$, определяемая формулой (5.3), стремится к единице при $u \rightarrow \infty$, как это и требуется первым соотношением (3.1). Далее, для минимизации погрешности решений $\varphi_{\pm}^*(t)$ подберем постоянные аппроксимации (5.3) так, чтобы для $L_*(u)$ выполнялось второе соотношение (3.1). Это будет если

$$\frac{C}{D^4} = l_1, \quad \frac{D^2 - 4C^2}{2D^6 C} = l_2 \quad (5.7)$$

Введем в рассмотрение оригиналы по Лапласу–Карсону функций

$$a_k(p) = \frac{1}{p^k \sqrt{p+C}} \quad (k = -2, -1, \dots, 2, 3) \quad (5.8)$$

На основании [11] имеем

$$\begin{aligned} b_{-2}(t) &= -\frac{Ce^{-Ct}}{\sqrt{\pi t}} - \frac{e^{-Ct}}{2\sqrt{\pi t t}} + \tilde{C} \\ b_{-1}(t) &= \frac{e^{-Ct}}{\sqrt{\pi t}}, \quad b_0(t) = \frac{1}{\sqrt{C}} \operatorname{erf}(\sqrt{Ct}) \\ b_1(t) &= \frac{1}{\sqrt{C}} \operatorname{erf}(\sqrt{Ct}) \left(t - \frac{1}{2C} \right) + \frac{te^{-Ct}}{C\sqrt{\pi t}} \\ b_2(t) &= \frac{1}{2\sqrt{C}} \operatorname{erf}(\sqrt{Ct}) \left(t^2 - \frac{t}{C} + \frac{3}{4C^2} \right) + \frac{te^{-Ct}}{2C\sqrt{\pi t}} \left(t - \frac{3}{2C} \right) \\ b_3(t) &= \frac{1}{6\sqrt{C}} \operatorname{erf}(\sqrt{Ct}) \left(t^3 - \frac{3}{2C} t^2 + \frac{9}{4C^2} t - \frac{15}{8C^3} \right) + \frac{te^{-Ct}}{6C\sqrt{\pi t}} \left(t^2 - \frac{2}{C} t + \frac{15}{4C^2} \right) \end{aligned} \quad (5.9)$$

где \tilde{C} – бесконечная постоянная, $\operatorname{erf}(x)$ – интервал вероятности. Теперь в результате применения техники метода Винера–Хопфа [10] к интегральному уравнению (5.2) с ядром (5.3), (5.4) получим

$$\begin{aligned} \varphi_{\pm}^*(t) &= \frac{1}{6\theta h^3} \{ q[\pm h^3 \varphi_3(t) \mp 3h^2 a \varphi_2(t) \pm 3ha^2 \varphi_1(t) \mp a^3 \varphi_0(t)] + \\ &+ \tilde{D}h^2 [\pm h \varphi_1(t) \mp a \varphi_0(t)] \} \end{aligned}$$

$$\varphi_0(t) = \frac{D^2}{\sqrt{C}} b_{-2}(t) + \frac{2D^3}{\sqrt{C}} b_{-1}(t) + \frac{D^4}{\sqrt{C}} b_0(t)$$

$$\varphi_1(t) = \frac{1}{\sqrt{C}} \left(-2D - \frac{D^2}{2C} \right) b_{-2}(t) + \frac{1}{\sqrt{C}} \left(-3D^2 + \frac{D^3}{C} \right) b_{-1}(t) + \frac{D^4}{2C^{3/2}} b_0(t) + \frac{D^4}{\sqrt{C}} b_1(t) \quad (5.10)$$

$$\varphi_2(t) = \frac{1}{\sqrt{C}} \left(2 - \frac{2D}{C} + \frac{3D^2}{4C^2} \right) b_{-2}(t) + \frac{1}{C^{3/2}} \left(-3D^2 + \frac{3D^3}{2C} \right) b_{-1}(t) +$$

$$+ \frac{1}{\sqrt{C}} \left(-4D^2 + \frac{3D^4}{4C^2} \right) b_0(t) + \frac{D^4}{C^{3/2}} b_1(t) + \frac{2D^4}{\sqrt{C}} b_2(t)$$

$$\varphi_3(t) = \frac{1}{C^{3/2}} \left(3 - \frac{9D}{2C} + \frac{15D^2}{8C^2} \right) b_{-2}(t) + \frac{1}{\sqrt{C}} \left(6 - \frac{27D^2}{4C^2} + \frac{15D^3}{4C^3} \right) b_{-1}(t) +$$

$$+ \frac{1}{C^{3/2}} \left(-6D^2 + \frac{15D^4}{C^2} \right) b_0(t) + \frac{1}{\sqrt{C}} \left(-12D^2 + \frac{9D^4}{C^2} \right) b_1(t) + \frac{3D^4}{C^{3/2}} b_2(t) + \frac{6D^4}{\sqrt{C}} b_3(t)$$

Заметим, что решение типа погранслоя (5.10) имеет форму

$$\varphi_{\pm}^*(t) = \tilde{\Omega}(t) t^{-3/2} \quad (5.11)$$

соответствующую структуре (4.3). Однако необходимо, чтобы решение (5.10) имело форму

$$\varphi_{\pm}^*(t) = \tilde{\omega}(t) t^{-1/2} \quad (5.12)$$

соответствующую структуре (2.10). Для достижения этого, нужно в (5.10) приравнять нулю коэффициенты при функции $b_{-2}(t)$. В результате получим для произвольной постоянной \tilde{D} такое выражение

$$\tilde{D} = \frac{qp_1(\lambda)}{4C^2 D \lambda^2 p_2(\lambda)}$$

$$p_1(\lambda) = (-15D^2 + 36CD - 24C^2)\lambda^3 + (18CD^2 - 48C^2D + 48C^3)\lambda^2 +$$

$$+ (12C^2D^2 + 48C^3D)\lambda + 8C^3D^2, \quad p_2(\lambda) = (D + 4C)\lambda + 2CD \quad (5.13)$$

Видно, что разложение \tilde{D} по степеням λ приводит к асимптотической формуле (4.12).

Если, согласно выше сказанному, в решении типа погранслоя (5.10) удалить все члены, содержащие функцию $b_{-2}(t)$, то можно убедиться, что решение (5.10) автоматически сращивается степенным образом с вырожденным решением (4.11), где l_3 и l_4 в соответствии с (5.7) нужно положить равными

$$l_3 = \frac{D^4}{C}, \quad l_4 = -\frac{(D^2 - 4C^2)D^2}{2C^3} \quad (5.14)$$

В силу этого главный член асимптотики решения интегрального уравнения (2.8) при малых значениях параметра λ можно представить в виде

$$\gamma(x) \approx \varphi_+^* \left(\frac{a+x}{h} \right) + \varphi_-^* \left(\frac{a-x}{h} \right) - \frac{1}{6\theta h^3} [q(l_3 x^3 - 6l_4 h^2 x) + \tilde{D} l_3 h^2 x] \quad (5.15)$$

Формулу (5.15) практически можно использовать при $\lambda \leq 4$.

6. Числовой пример. Имея ввиду силовой критерий разрушения [12], определим коэффициент интенсивности нормальных напряжений в вершине трещины (на ее продолжении) по формуле [2, 5]:

$$N = -\lim_{x \rightarrow a} \theta \gamma'(x) \sqrt{a-x} \quad (6.1)$$

На основании асимптотических решений (3.5) и (5.15) соответственно имеем

$$\frac{N}{q\sqrt{a}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \left[1 + \frac{1}{2\lambda^2} a_0 + \frac{1}{\lambda^4} \left(\frac{1}{4} a_2 + \frac{9}{8} a_1 \right) + \frac{1}{\lambda^6} \left(\frac{1}{8} a_3 + \frac{15}{16} a_0 a_1 + \frac{25}{8} a_2 \right) \right] \quad (6.2)$$

$$\frac{N}{q\sqrt{a}} = \frac{p_3(\lambda)}{12\sqrt{\pi C \lambda} C^3 \lambda p_2(\lambda)} \quad (6.3)$$

$$p_3(\lambda) = (15D^4 - 24D^3C + 12D^2C^2 - 24DC^3 + 48C^4)\lambda^3 + \\ + (-18D^4C + 42D^3C^2 - 48D^2C^3 + 96DC^4)\lambda^2 + \\ + (-12D^3C^3 + 48D^2C^4)\lambda + 16D^4C^3 + 8D^3C^4$$

Величины a_i ($i = 0, 1, 2$) в формуле (6.2) и величины C и D в формуле (6.3) зависят от механических постоянных A и B вида (2.2). Примем $A = 2$ и $B = 1$. Тогда имеем: $a_0 = 2.9762$, $a_1 = -3.7007$, $a_2 = 3.7366$, $C = 4.5351$, $D = 2.1711$. Заметим, что при указанных значениях постоянных C и D погрешность аппроксимации (5.3) не превосходит 3.1%.

Ниже соответственно даны значения величины $N/(q/\sqrt{a})$, найденные по формуле (6.2) ($\lambda = 16, 8, 4, 2$) и формуле (6.3) ($\lambda = 4, 2, 1, 1/2$):

$\lambda = 16$	$\lambda = 8$	$\lambda = 4$	$\lambda = 2$	$\lambda = 1$	$\lambda = 1/2$
0.711	0.723	0.768	0.935	—	—
—	—	0.763	0.915	1.432	2.925

Видно, что смыкание между асимптотическими решениями больших и малых λ наступает на участке $\lambda \in [4, 2]$.

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (грант 05-01-00002), Российского фонда фундаментальных исследований и администрации Краснодарского края (грант 03-01-96551), программы “Университеты России” (грант УР 04.02.527).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Александров В.М., Сметанин Б.И. О равновесных продольных трещинах в пластинах // Тр. 6-й Всесоюз. конф. по теории оболочек и пластинок. М.: Наука, 1966. С. 20–24.
2. Сметанин Б.И. Некоторые задачи о щелях в упругом клине и слое // Инж. ж. МТТ. 1968. № 2. С. 115–122.
3. Лехницкий С.Г. Теория упругости анизотропного тела. М.: Наука. 1977. 416 с.
4. Ворovich И.И., Александров В.М., Бабешко В.А. Неклассические смешанные задачи теории упругости. М.: Наука, 1974. 456 с.
5. Александров В.М., Сметанин Б.И., Соболев Б.В. Тонкие концентраторы напряжений в упругих телах. М.: Наука, 1993. 224 с.

6. *Попов Г.Я.* Концентрация упругих напряжений возле штампов, разрезов, тонких включений и подкреплений. М.: Наука, 1982. 343 с.
7. *Зеленцов В.Б.* О решении некоторых интегральных уравнений смешанных задач теории изгиба пластин // ПММ. 1984. Т. 48. Вып. 6. С. 983–991.
8. *Bocher S.* Lectures on Fourier Integrals. Princeton: Univ. Press, 1959 = *Бохнер С.* Лекции об интегралах Фурье. М.: Физматлит, 1962. 360 с.
9. *Брычков Ю.А., Прудников А.П.* Интегральные преобразования обобщенных функций. М.: Наука, 1977. 288 с.
10. *Noble B.* Methods Based on the Wiener–Hopf Technique for the Solution of Partial Differential Equations. L.: Pergamon Press, 1958. = *Нобл Б.* Применение метода Винера–Хопфа для решения дифференциальных уравнений в частных производных. М.: Изд-во иностр. лит., 1962. 280 с.
11. *Диткин В.А., Прудников А.П.* Справочник по операционному исчислению. М.: Высш. шк., 1965. 467 с.
12. *Морозов Н.Ф.* Математические вопросы теории трещин. М.: Наука, 1984. 256 с.

Москва

Поступила в редакцию
21.05.2004