

ДВОЯКОПЕРИОДИЧЕСКАЯ ЗАДАЧА ТЕОРИИ УПРУГОСТИ
ДЛЯ ПРОДОЛЬНОГО СДВИГА
АНИЗОТРОПНОЙ СРЕДЫ С ТРЕЩИНАМИ

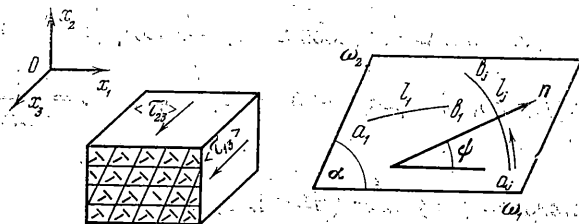
Л. В. ВОЛКОВА, Л. А. ФИЛЬШТИНСКИЙ

(Сумы)

Краевые задачи теории упругости для изотропной среды с криволинейными трещинами рассматривались в [1-3]. Для анизотропной среды с криволинейными трещинами в случае плоской деформации общий подход был развит в [4]. В предлагаемой работе рассматривается двоякопериодическая задача для трещин продольного сдвига в анизотропной среде. Строится макромодель такой регулярной структуры.

1. Постановка задачи. Рассмотрим неограниченную анизотропную среду, ослабленную двоякопериодической системой криволинейных туннельных разрезов и находящуюся в условиях продольного сдвига средними напряжениями $\langle \tau_{13} \rangle, \langle \tau_{23} \rangle$ (Фиг. 1).

Будем предполагать, что в пределах параллелограмма периодов имеется k туннельных разрезов l_j ($j=1, k$) и на берегах разрезов l_j задана одинаковая в конгруэнтных точках нагрузка Z_n^\pm (верхний знак относится к



Фиг. 1

левому берегу разреза при движении вдоль l_j от начала — точки a_j к концу — b_j). Предположим также, что l_j — простые разомкнутые дуги Ляпунова.

Требуется определить напряжения и смещения в описанной структуре, а также построить макромодель структуры.

Пусть ω_1 и ω_2 ($\text{Im } \omega_1 = 0, \text{Im } \omega_2 / \omega_1 > 0$) — основные периоды структуры, D — область, занятая средой.

Напряжения и смещения в среде выражаются через аналитическую функцию $\Phi(z_1)$ комплексного переменного $z_1 = x_1 + \mu x_2$ по формулам

$$\tau_{13} = 2\text{Re} \{ \mu \Phi(z_1) \}, \quad \tau_{23} = -2\text{Re} \Phi(z_1), \quad u_3 = -2\sqrt{\Delta} \text{Im} \Phi(z_1)$$

$$\Delta = a_{44}a_{55} - a_{45}^2 > 0, \quad \Phi(z_1) = \frac{d\varphi(z_1)}{dz_1}, \quad \mu = \frac{a_{44} + i\sqrt{\Delta}}{a_{55}} \quad (1.1)$$

Здесь τ_{13} , τ_{23} — компоненты касательного напряжения на соответствующих площадках; u_3 — компонента вектора упругого смещения вдоль оси ox_3 ; a_{44} , a_{45} , a_{55} — соответствующие коэффициенты в законе Гука для анизотропной среды.

Краевые условия на l_j запишем в виде

$$2 \operatorname{Re}\{a(\psi) \Phi^\pm(t_1)\} = \pm Z_n^\pm(t), \quad t \in l = \bigcup l_j \quad (1.2)$$

$$a(\psi) = \mu_1 \cos \psi - \sin \psi, \quad t_1 = \operatorname{Re} t + \mu \operatorname{Im} t$$

Здесь φ — угол между положительной нормалью к левому берегу в точке t и осью ox_3 .

В силу групповой симметрии задачи $\Phi(z_1)$ будем разыскивать в классе двоякопериодических функций.

Таким образом задача сводится к определению двоякопериодической аналитической функции $\Phi(z_1)$ по краевому условию (1.2) и дополнительному условию однозначности перемещения в среде.

Положим

$$\Phi(z_1) = A + \frac{1}{2\pi i} \int_l \frac{\omega(t)}{a(\psi)} \zeta(t_1 - z_1) dt_1, \quad \omega(t) = \{\omega_j(t), t \in l_j\} \quad (1.3)$$

Здесь $\zeta(t_1 - z_1)$ — дзета-функция Вейерштрасса, построенная на периодах $\omega_{11} = \omega_1$, $\omega_{21} = \operatorname{Re} \omega_2 + \mu \operatorname{Im} \omega_2$; константа A определяется из условия существования в D средних напряжений $\langle \tau_{13} \rangle$, $\langle \tau_{23} \rangle$:

$$-\langle \tau_{23} \rangle |\omega_1| = 2 \operatorname{Re} \varphi(z_1) |_{z_1}^{z_1 + \omega_{11}} \quad (1.4)$$

$$(\langle \tau_{13} \rangle \sin \alpha - \langle \tau_{23} \rangle \cos \alpha) |\omega_2| = 2 \operatorname{Re} \varphi(z_1) |_{z_1}^{z_1 + \omega_{21}}$$

$$\varphi(z_1) |_{z_1}^{z_1 + \omega_{11}} = A \omega_{11} + \delta_{11} d, \quad \varphi(z_1) |_{z_1}^{z_1 + \omega_{21}} = A \omega_{21} + \delta_{21} d, \quad d = \frac{1}{2\pi i} \int_l \frac{\omega(t)}{a(\psi)} t_1 dt_1$$

Решение системы (1.4) дает ($H = \operatorname{Im} \omega_2$):

$$A = \frac{4\pi \operatorname{Im} d}{\omega_1 H (\bar{\mu} - \mu)} - \frac{\langle \tau_{23} \rangle \bar{\mu} + \langle \tau_{13} \rangle}{\bar{\mu} - \mu} - \frac{d \delta_{11}}{\omega_1} \quad (1.5)$$

Условие двоякой периодичности $\Phi(z_1)$ приводит к соотношению

$$\int_l \frac{\omega(t)}{a(\psi)} dt_1 = \int_l \omega(t) ds = 0 \quad (1.6)$$

2. Основная система сингулярных интегральных уравнений. Переходя в (1.3) к предельным значениям и подставляя их в краевое условие (1.2), получаем (вычитая из первого предельного равенства второе)

$$2 \operatorname{Re} \omega(t) = F_1(t), \quad F_1(t) = Z_n^+ + Z_n^- \quad (2.1)$$

Складывая полученные предельные равенства и учитывая (2.1), приходим к основной системе сингулярных интегральных уравнений

$$\int_L p(t)G(t, t_0)ds = N(t_0), \quad G(t, t_0) = \operatorname{Re} \left[a(\psi_0)\zeta(t_1 - t_{10}) - \frac{\delta_{11}a(\psi_0)t_1}{\omega_1} - \frac{2\pi \cos \psi_0}{\omega_1 H i} t_1 \right], \quad P(t) = \operatorname{Im} \omega(t) \quad (2.2)$$

$$N(t_0) = \pi [0,5F_2(t) - \langle \tau_{13} \rangle \cos \psi_0 - \langle \tau_{23} \rangle \sin \psi_0] + \\ + \int F_1(t) \operatorname{Im} \left[\delta_{11}a(\psi_0)t_1 - 0,5a(\psi_0)\zeta(t_1 - t_{10}) - \frac{\pi \cos \psi_0 t_1 i}{\omega_1 H} \right] ds \\ ds = dt_1/a(\psi), \quad F_2(t) = Z_n^+ - Z_n^-, \quad t_1 = \operatorname{Re} t + \mu \operatorname{Im} t \\ t_{10} = \operatorname{Re} t_0 + \mu \operatorname{Im} t_0, \quad t \in l, \quad t_0 \in l$$

Ядро $G(t, t_0)$ имеет особенность типа Коши. К системе (2.2) необходимо присоединить k дополнительных условий однозначности смещения u_3 :

$$\int_{l_j} p(t)ds = 0 \quad (j=1, k) \quad (2.3)$$

Непосредственно видно, что условие двойкой периодичности напряжений (1.6) вытекает из условий (2.3).

Система интегральных уравнений (2.2) с дополнительными условиями (2.3) и представление (1.3) полностью определяют напряжения в D .

3. Асимптотические значения напряжений в окрестности вершин трещин. Введем параметризацию контура l_j , положив (ниже индекс j опускаем)

$$t = t(\beta), \quad t(-1) = a, \quad t(1) = b, \quad t \in l_j, \quad (-1 \leq \beta \leq 1) \quad (3.1)$$

Используя (3.1) и учитывая, что решение системы (2.2) существует в классе h_0 [5], запишем

$$p(t) = \Omega(\beta) = \Omega_0(\beta) / \sqrt{1 - \beta^2} \quad (3.2)$$

где $\Omega_0(\beta)$ ограничена на l_j .

Вычисляя асимптотические значения интеграла (1.3), находим с учетом (1.1), (2.2) асимптотические значения напряжений в окрестности вершин

$$\tau_{13} = \frac{\sqrt{s'(\pm 1)}}{\sqrt{2\rho}} \operatorname{Re}(\mu B), \quad s'(\pm 1) = \left. \frac{ds}{d\beta} \right|_{\beta=\pm 1}, \quad \tau_{23} = \frac{-\sqrt{s'(\pm 1)}}{\sqrt{2\rho}} \operatorname{Re} B \\ z = c = \rho e^{i\theta}, \quad \psi_c = \psi(\pm 1)$$

$$B = i\Omega_0(\pm 1) / [\mp(\mu \cos \psi_c - \sin \psi_c) (\cos \theta + \mu \sin \theta)]^{1/2}$$

Здесь верхний знак относится к точке $c = b$ (конец трещины), нижний знак — к точке $c = a$ (начало трещины), ds — элемент дуги на l . В частности, на продолжении трещины за точку c имеем

$$\tau_{13} = \sqrt{\frac{s'(\pm 1)}{2\rho}} \operatorname{Re} \left\{ \frac{\mu \Omega_0(\pm 1)}{\mu \cos \psi_c - \sin \psi_c} \right\} \\ \tau_{23} = -\sqrt{\frac{s'(\pm 1)}{2\rho}} \operatorname{Re} \left\{ \frac{\Omega_0(\pm 1)}{\mu \cos \psi_c - \sin \psi_c} \right\}$$

Для изотропной среды в формуле (3.3) необходимо положить $\mu=i$.

В локальной системе координат, связанной с вершиной трещины, соотношение (3.3) имеет вид, аналогичный соответствующим формулам [6], причем коэффициент интенсивности $K_{III}=(2\pi s'(c))^{1/2}\Omega_0(c)$, где $\Omega_0(c)$ — значение в вершине трещины величины Ω_0 , найденной из решения краевой задачи (1.2) в локальной системе координат, связанной с вершиной c . Величина $s'(c)=ds/d\beta$ в точке c (параметризация контура также соответствует локальной системе координат).

4. **Макроскопическая модель структуры.** Определение макроскопической модели структуры дано в [7]. (Ниже полагаем, что берега трещины свободны от сил).

Средние деформации $\langle\gamma_{13}\rangle$ и $\langle\gamma_{23}\rangle$ имеют вид

$$\begin{aligned}\langle\gamma_{13}\rangle &= \frac{1}{\omega_1}[u_3(z+\omega_1)-u_3(z)] \\ \langle\gamma_{23}\rangle &= \frac{1}{H}[u_3(z+\omega_2)-u_3(z)] - \frac{h}{H}\langle\gamma_{13}\rangle\end{aligned}\quad (4.1)$$

Используя (1.1) и (1.4), перепишем (4.1) в виде

$$\langle\gamma_{13}\rangle = -\frac{2\sqrt{\Delta}}{\omega_1} \operatorname{Im}(A\omega_{11} + \delta_{11}d) \quad (4.2)$$

$$\langle\gamma_{23}\rangle = -\frac{2\sqrt{\Delta}}{H\omega_1} [\omega_1 \operatorname{Im}(A\omega_{21} + \delta_{21}d) - h \operatorname{Im}(A\omega_{11} + \delta_{11}d)], \quad h = \operatorname{Re} \omega_2$$

Пусть $p^{(1)}(t)$ — решение системы (2.2) при $\langle\tau_{13}\rangle=1$, $\langle\tau_{23}\rangle=0$; $p^{(2)}(t)$ — решение системы (2.2) при $\langle\tau_{13}\rangle=0$, $\langle\tau_{23}\rangle=1$.

Тогда решение системы (2.2) и функционал d представимы в форме

$$\begin{aligned}p(t) &= \langle\tau_{13}\rangle p^{(1)}(t) + \langle\tau_{23}\rangle p^{(2)}(t), \quad d = \langle\tau_{13}\rangle d_1 + \langle\tau_{23}\rangle d_2 \\ d_1 &= \frac{1}{2\pi} \int_t \frac{p^{(1)}(t_1)}{a(\psi)} t_1 dt_1, \quad d_2 = \frac{1}{2\pi} \int_t \frac{p^{(2)}(t_1)}{a(\psi)} t_1 dt_1\end{aligned}\quad (4.3)$$

Подставляя в (4.2) значение A из (1.5) и d из (4.3), приходим к закону Гука для макромодели

$$\langle\gamma_{23}\rangle = \langle\tau_{23}\rangle \langle a_{44} \rangle + \langle\tau_{13}\rangle \langle a_{45} \rangle, \quad \langle\gamma_{13}\rangle = \langle\tau_{23}\rangle \langle a_{54} \rangle + \langle\tau_{13}\rangle \langle a_{55} \rangle \quad (4.4)$$

$$\langle a_{44} \rangle = a_{44} + \frac{4\pi}{H\omega_1} (\sqrt{\Delta} \operatorname{Re} d_2 - a_{45} \operatorname{Im} d_2)$$

$$\langle a_{45} \rangle = a_{45} + \frac{4\pi}{H\omega_1} (\sqrt{\Delta} \operatorname{Re} d_1 - a_{45} \operatorname{Im} d_1)$$

$$\langle a_{54} \rangle = a_{45} - \frac{4\pi \operatorname{Im} d_2}{\omega_1 H} a_{55}, \quad \langle a_{55} \rangle = a_{55} - \frac{4\pi \operatorname{Im} d_1}{\omega_1 H} a_{55}$$

Можно показать, что $\langle a_{45} \rangle = \langle a_{54} \rangle$. Величины $\langle a_{ih} \rangle$, входящие в (4.4), представляют собой макроскопические параметры исследуемой структуры. Результаты остаются в силе и для изотропного материала, достаточно лишь положить $\mu=i$ ($a_{45}=a_{54}=0$, $a_{44}=a_{55}$).

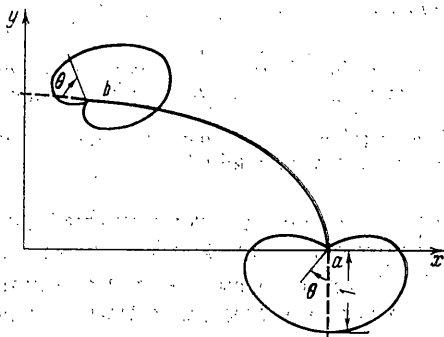
5. **Результаты расчетов.** При проведении расчетов система (2.2) сводилась к системе линейных алгебраических уравнений по схеме [8]. Рассматривался случай, когда в пределах параллелограмма периодов имеется одна трещина вдоль дуги эллипса

$$x_1 = x = R_1 \cos \frac{\beta+1}{2} \varphi, \quad x_2 = y = R_2 \sin \frac{\beta+1}{2} \varphi \quad (-1 \leq \beta \leq 1)$$

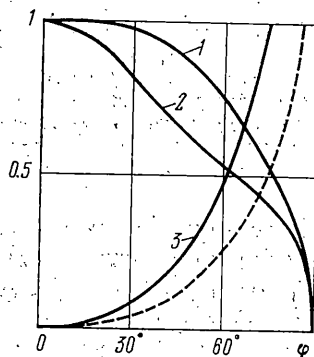
причем начало трещины соответствует значению $\beta = -1$, конец $\beta = +1$; оси симметрии эллипса совпадают с главными осями упругой симметрии.

На фиг. 2 приведены эпюры ($2l$ — длина трещины) величины $(2\rho/l)^{1/2} \tau_{13}$ в зависимости от полярного угла Θ для следующих значений параметров: $\langle \tau_{13} \rangle = 1$, $\langle \tau_{23} \rangle = 0$, $R_1/R_2 = 2$, $\varphi = 60^\circ$, $\omega_1 = 2$, $\omega_2 = i$, $\mu = 2i$.

На фиг. 3 приведены графики величины $a_{44}/\langle a_{44} \rangle$ (кривая 1), $a_{55}/\langle a_{55} \rangle$ (кривая 2) и $\langle a_{45} \rangle / a_{44}$ (кривая 3) в функции от угла φ (характеризующего длину трещины) при $R_1/R_2 = 1$, $\omega_1 = 2$, $\omega_2 = 2i$, $\mu = i$. Там же приведена кривая $\langle a_{45} \rangle / a_{44}$ (пунк-



Фиг. 2



Фиг. 3

тир) для $R_1/R_2 = 2$, $\omega_1 = 2$, $\omega_2 = i$, $\mu = 2i$. Графики величин $a_{44}/\langle a_{44} \rangle$ и $a_{55}/\langle a_{55} \rangle$ для этого случая практически совпадают с кривой 1 и кривой 2 соответственно.

Из расчетов следует, что макромодель структуры, даже в том случае, когда материал ее изотропен, может обладать существенной анизотропией.

Поступила 10 V 1977

ЛИТЕРАТУРА

1. Гольдштейн Р. В., Салганик Р. Л. Плоская задача о криволинейных трещинах в упругом теле. Изв. АН СССР. МТТ, 1970, № 3.
2. Гольдштейн Р. В., Савова Л. Н. Об определении раскрытия и коэффициентов интенсивности напряжений для гладкой криволинейной трещины в упругой плоскости. Изв. АН СССР. МТТ, 1972, № 2.
3. Литьков А. М. Интегральные уравнения теории упругости для плоскости с разрезами, нагруженными уравновешенными системами сил. Докл. АН СССР, 1974, т. 248, № 6.
4. Фильштинский Л. А. Упругое равновесие анизотропной среды, ослабленной произвольными криволинейными трещинами. Предельный переход к изотропной среде. Изв. АН СССР. МТТ, 1976, № 5.
5. Мухелишвили Н. И. Сингулярные интегральные уравнения. М., Физматгиз, 1962.
6. Черепанов Г. П. Механика хрупкого разрушения. М., «Наука», 1974.
7. Фильштинский Л. А. К теории упругих неоднородных сред с регулярной структурой. ПММ, 1973, т. 37, вып. 2.
8. Каландия А. И. Математические методы двумерной упругости. М., «Наука», 1973.