

УДК 535.385

**ВЛИЯНИЕ СУХОГО ТРЕНИЯ НА ПОВЕРХНОСТИ
РАСТУЩЕГО ОТСЛОЕНИЯ СДВИГА
НА КОНЦЕНТРАЦИЮ НАПРЯЖЕНИЙ**

В. А. Сарайкин

*Институт горного дела СО РАН,
630091 Новосибирск*

Разгрузка предварительно напряженного упругого полупространства, поверхность которого была вначале жестко сцеплена с недеформируемым основанием, происходит из-за дефекта, возникшего в точке на линии сцепления и растущего динамически вдоль контакта в виде отслоения сдвига. На поверхности контакта учитывается сухое трение с постоянным коэффициентом. Получено аналитическое решение, в котором определены неизвестные напряжения и перемещение на границе. Найдены асимптотики решения в вершинах отслоения. Учет трения в подобной задаче (но в асимптотической постановке) изучался в [1].

Рассматривается плоская деформация упругого полупространства $y > 0$, находящегося в контакте с жестким полупространством $y < 0$. В упругом полупространстве задано начальное равномерное напряженное состояние

$$\sigma_{iy}^0 = \sigma_0 < 0, \quad \sigma_{xy}^0 = \tau_0 > 0.$$

В момент времени $t = 0$ на границе контакта в точке $x = y = 0$ возникает дефект, который потом распространяется вдоль границы вправо и влево в виде отслоения сдвига. На отслоении происходит динамический сброс касательного напряжения, пропорциональный нормальному напряжению:

$$\sigma_{xy}(t, x, 0) = -k\sigma_{yy}(t, x, 0) \quad (k = \text{const}, \quad k > 0).$$

Поле напряжений $\sigma_{ij}(t, x, y)$ складывается из начального статического и динамического $p_{ij}(t, x, y)$:

$$\sigma_{ij} = \sigma_{ij}^0 + p_{ij}.$$

Для искомого динамического состояния на границе контакта должны быть выполнены условия

$$\begin{aligned} p_{xy}(t, x, 0) &= -\tau_0 - k\sigma_0 - kp_{yy}(t, x, 0) \quad (-v_1 t < x < v_2 t), \\ u(t, x, 0) &= 0 \quad (x < -v_1 t, \quad x > v_2 t), \\ v(t, x, 0) &= 0 \quad (-\infty < x < \infty), \end{aligned} \quad (1)$$

где u, v — компоненты вектора перемещений; постоянные v_1, v_2 — дозвуковые скорости движения вершин отслоения.

Краевую задачу (1) замыкают нулевые начальные условия. Отсчет перемещений ведется от достигнутых в статическом состоянии, что не сказывается на граничных условиях (1). Отметим, что в условиях сухого трения на отслоении два искомого напряжения не заданы явно, а лишь

связаны друг с другом. Если $k = 0$, граничные условия (1) описывают отслоение сдвига без трения на поверхности.

Применив интегральные преобразования Лапласа по времени и Фурье по координате x (параметры преобразований s, q), получим связь между изображениями перемещений и компонент вектора напряжений на границе [2]:

$$\begin{aligned} \mu u^{LF}(s, q, 0) &= S_{11} p_{xy}^{LF}(s, q, 0) + S_{12} p_{yy}^{LF}(s, q, 0), \\ \mu v^{LF}(s, q, 0) &= -S_{12} p_{xy}^{LF}(s, q, 0) + S_{22} p_{yy}^{LF}(s, q, 0), \\ S_{11} &= -\frac{a_2^2 s^2 n_2}{R}, \quad S_{22} = -\frac{a_2^2 s^2 n_1}{R}, \quad S_{12} = -\frac{iq(n_2^2 + q^2 - 2n_1 n_2)}{R}, \\ R &= (n_2^2 + q^2)^2 - 4q^2 n_1 n_2, \quad n_i = \sqrt{q^2 + a_i^2 s^2} \quad (i = 1, 2). \end{aligned} \quad (2)$$

Здесь μ — модуль сдвига; a_1, a_2 — величины, обратные скоростям продольной и поперечной волн.

Будем искать касательные напряжения в виде суммы

$$p_{xy}(t, x, y) = -k p_{yy}(t, x, y) + \tau(t, x, y). \quad (3)$$

При таком выборе p_{xy} граничное значение новой искомой функции τ на отслоении известно, как следует из (1), оно (третий аргумент у функций в граничных точках далее всюду опускаем) имеет вид

$$\tau(t, x) = -\tau_0 - k\sigma_0 \quad (-v_1 t < x < v_2 t). \quad (4)$$

После замены (3) с учетом условия $v = 0$, которое выполняется на всей границе контакта полупространств, соотношения (2) преобразуются в следующие:

$$\begin{aligned} \mu s u^{LF}(s, q) &= \frac{s}{iq} U\left(\frac{s}{iq}\right) \tau^{LF}(s, q), \quad p_{yy}^{LF}(s, q) = P\left(\frac{s}{iq}\right) \tau^{LF}(s, q), \\ p_{xy}^{LF}(s, q) &= T\left(\frac{s}{iq}\right) \tau^{LF}(s, q), \end{aligned} \quad (5)$$

$$\begin{aligned} U\left(\frac{s}{iq}\right) &= iq \frac{q^2 - n_1 n_2}{D}, \quad P\left(\frac{s}{iq}\right) = iq \frac{n_2^2 + q^2 - 2n_1 n_2}{D}, \\ T\left(\frac{s}{iq}\right) &= \frac{a_2^2 s^2 n_1}{D}, \quad D = ikq(n_2^2 + q^2 - 2n_1 n_2) + a_2^2 s^2 n_1. \end{aligned}$$

В выражениях (5) удовлетворено одному граничному условию $v = 0$. Условия на продолжении отслоения относительно перемещения u и на отслоении для функции τ следует учесть в первом выражении (5), в котором связаны изображения указанных функций и которое, таким образом, является уравнением для определения двух функций u, τ в тех точках, где они неизвестны. Если функция τ будет найдена на всей границе, то из второго и третьего соотношений (5) можно получить напряжения p_{yy}, p_{xy} .

В задаче отсутствуют характерные единицы измерения длины и времени, потому искомое решение является автомодельным, например, имеет вид $\tau(t, x) = x^n Q_0(x/t)$, где показатель n определяется заданными граничными условиями. При решении смешанных плоских автомодельных задач обычно применяют метод функционально-инвариантных решений, использующий решение уравнений и вне границы. Здесь, после того как

была введена функция τ , такой способ решения напрямую не применим. Поэтому воспользуемся методом, предложенным в [2, 3]. Он позволяет найти решение (5), т. е. функции u , τ в граничных точках, не привлекая сведений об искомым функциях вне границы.

Изображение Лапласа и Фурье функций такого вида — однородная функция параметров преобразований

$$\tau^{LF} = s^{-n-2} Q(s/q).$$

Обращение однородных изображений осуществляется по формуле (см. [2, 4])

$$\begin{aligned} \tau(t, x) &= \hat{\tau}_+(t, x) - \hat{\tau}_-(t, x), \\ \hat{\tau}(t, z) &= -\frac{1}{2\pi izn!} \int_0^t (t-\lambda)^n Q(iz/\lambda) d\lambda \quad (z = x + i\xi). \end{aligned} \quad (6)$$

Здесь кусочно-аналитическая функция $\hat{\tau}(t, z)$ — аналитическое представление функции $\tau(t, x)$ [5]; индексы \pm обозначают предельные значения этой функции при $z \rightarrow x \pm i0$ — функции $\hat{\tau}_{\pm} = \hat{\tau}(t, x \pm i0)$.

Обращая изображения (5) по формуле (6), получаем уравнение относительно аналитических представлений функций u и τ :

$$\begin{aligned} \mu \hat{u}^{(n+2)}(t, z) &= \frac{z}{t} U(z/t) \hat{\tau}^{(n+1)}(t, z), \\ U(z/t) &= \frac{1 + n_1 n_2}{k[2 + 2n_1 n_2 - (a_2 z/t)^2] - (a_2 z/t)^2 n_1}, \\ n_i(z/t) &= \sqrt{(a_i z/t)^2 - 1}, \quad n_i > 0 \quad \text{при} \quad x/t > a_i^{-1}, \quad \xi = 0 \quad (i = 1, 2), \end{aligned} \quad (7)$$

а также выражения для остальных величин на границе через функцию τ :

$$\begin{aligned} \hat{p}_{yy}^{(n+1)}(t, z) &= P(z/t) \hat{\tau}^{(n+1)}(t, z), \\ \hat{p}_{xv}^{(n+1)}(t, z) &= T(z/t) \hat{\tau}^{(n+1)}(t, z). \end{aligned}$$

Индексы в круглых скобках указывают порядок производной по времени. Однозначные ветви радикалов n_i на плоскости z/t выделены разрезами на вещественной оси $(-a_i^{-1}, a_i^{-1})$, при этом значения радикалов определяются так:

$$n_i(x/t) = \begin{cases} \sqrt{(a_i x/t)^2 - 1} \operatorname{sgn} x & (|x/t| > a_i^{-1}, \quad \xi = 0), \\ \pm i \sqrt{1 - (a_i x/t)^2} & (|x/t| < a_i^{-1}, \quad \xi = \pm 0). \end{cases}$$

Решение (5) сведено к решению задачи (7) относительно двух кусочно-аналитических функций, причем из (1) и (4) известно, что

$$\begin{aligned} u^{(n+2)} &= \hat{u}_+^{(n+2)} - \hat{u}_-^{(n+2)} = 0 & (x < -v_1 t, \quad x > v_2 t), \\ \tau^{(n+1)} &= \hat{\tau}_+^{(n+1)} - \hat{\tau}_-^{(n+1)} = (-\tau_0 - k\sigma_0)^{(n+1)} & (-v_1 t < x < v_2 t). \end{aligned} \quad (8)$$

На отслоении функция τ постоянна, поэтому всюду в формулах следует положить $n = 0$.

Чтобы найти решение уравнения (7), введем функцию

$$\Omega(t, z) = \frac{t}{z} w(z/t) \hat{u} \cdot = w(z/t) U(z/t) \hat{\tau} \cdot$$

(точками обозначены производные по времени).

Предельные значения множителя w удовлетворяют условиям

$$\begin{aligned} w_+ - w_- &= 0 & (x < -v_1 t, x > v_2 t), \\ U_+ w_+ - U_- w_- &= 0 & (-v_1 t < x < v_2 t), \\ U_{\pm} &= \frac{1 - m_1 m_2}{km(x/t) \mp i(a_2 x/t)^2 m_1}, & \bar{U}_{\pm} \neq \bar{U} \text{ при } -v_1 t < x < v_2 t, \\ m(x/t) &= 2 - 2m_1 m_2 - (a_2 x/t)^2, & m_i(x/t) = \sqrt{1 - (a_i x/t)^2}. \end{aligned} \quad (9)$$

Радикалы m_1, m_2 на отслоении вещественны.

Представления (6) являются представлениями Коши, потому функции $\hat{u}, \hat{\tau}$ при $|z| \rightarrow \infty$ стремятся к нулю, как z^{-1} . Считая это условие выполненным для Ω , можно заключить, что $w = O(z)$ при $|z| \rightarrow \infty$. Представим w следующим образом:

$$w(z/t) = (z/t + \alpha) w^0(z/t) \quad (w^0(z/t) \sim \text{const} \text{ при } |z| \rightarrow \infty).$$

Константа α пока произвольна. Для функции w получаем задачу сопряжения с разрывным коэффициентом G :

$$\begin{aligned} w_+^0 &= G w_-^0, \\ G(x/t) &= \begin{cases} \frac{km(x/t) - i(a_2 x/t)^2 m_1}{km(x/t) + i(a_2 x/t)^2 m_1} & (-v_1 t < x < v_2 t), \\ 1 & (x < -v_1 t, x > v_2 t). \end{cases} \end{aligned}$$

Решением данной предельной задачи является функция

$$\begin{aligned} w^0(z/t) &= \exp[-F(z/t)], \\ F(z/t) &= \frac{1}{\pi} \int_{-v_1}^{v_2} \arctan \varphi(\eta) \frac{d\eta}{\eta - z/t}, \quad \varphi(\eta) = a_2^2 m_1 \eta^2 / km(\eta), \end{aligned}$$

следовательно, искомая функция для задачи об отслоении с трением может быть найдена с произволом

$$w(z/t) = (z/t + \alpha) \exp[-F(z/t)].$$

При $k = 0$ трение на берегах исчезает и функция w принимает вид [6]

$$w(z/t) = \sqrt{(z/t + v_1)(z/t - v_2)}.$$

Предполагая непрерывной зависимость решения краевой задачи (9) от параметра k , отсюда можно заключить, что $\alpha = -v_2$, а значит,

$$w(z/t) = (z/t - v_2) \exp[-F(z/t)].$$

Отметим, что при $\tau_0 < 0$ в граничном условии (1) надо сменить знак k . В этом случае требование непрерывной зависимости от параметра трения приводит к следующему решению (9):

$$w(z/t) = (z/t + v_1) \exp[-F(z/t)] \quad (k < 0).$$

Функция w построена так, что скачок Ω известен на всей оси. Действительно, учитывая (7) и (9), вне отслоения имеем

$$\Omega_+ - \hat{\Omega}_- = \frac{t}{x} w(x/t) u''(t, x) = 0 \quad (x < -v_1 t, x > v_2 t).$$

Аналогично на отслоении получаем

$$\Omega_+ - \Omega_- = w_+ U_+(\hat{\tau}_+ - \hat{\tau}_-) = w_+ U_+ \tau'(t, x) \quad (-v_1 t < x < v_2 t).$$

Следовательно, функция Ω может быть найдена по ее скачку на вещественной оси при помощи интеграла типа Коши:

$$\Omega(t, z) = \frac{1}{2\pi i} \left[\int_{-v_1 t}^{v_2 t} w_+(\xi/t) U_+(\xi/t) \hat{\tau}'(t, \xi) \frac{d\xi}{\xi - z} + \frac{A}{z + v_1 t} + \frac{B}{z - v_2 t} \right],$$

$$w_+ = \frac{(\xi/t - v_2)[km(\xi/t) - i(a_2 \xi/t)^2 m_1]}{\sqrt{k^2 m^2(\xi/t) + (a_2 \xi/t)^4 m_1^2}} \exp\left[-\frac{1}{\pi} \text{v.p.} \int_{-v_1}^{v_2} \arctan \varphi(\eta) \frac{d\eta}{\eta - \xi/t}\right],$$

$$\mu \hat{u}''(t, z) = \frac{z}{t} w^{-1}(z/t) \Omega(t, z), \quad \hat{\tau}'(t, z) = w^{-1}(z/t) U^{-1} \Omega(t, z), \quad (10)$$

$$\hat{p}_{yy}(t, z) = \frac{2 + 2n_1 n_2 - (a_2 z/t)^2}{(1 + n_1 n_2) w(z/t)} \hat{\Omega}(t, z),$$

$$\hat{p}_{xy}(t, z) = \frac{(a_2 z/t)^2 n_1}{(1 + n_1 n_2) w(z/t)} \Omega(t, z).$$

Функции U , m определены в (9). Интеграл в показателе экспоненты понимается в смысле главного значения.

Последние два слагаемых функции Ω определяют сосредоточенные в точках перемены граничных условий $x = -v_1 t$, $x = v_2 t$ функции. Постоянные A , B находятся из граничного условия (8) относительно τ . Интегрируя $\hat{\tau}'$ в (10) по времени, имеем

$$\tau(t, x) = \tau(t, x) H(v_1 t + x) + \int_0^{-x/v_1} \Phi_1\left(\frac{x}{\lambda}\right) \frac{d\lambda}{\lambda} \quad (-v_1 t < x < 0),$$

$$\tau(t, x) = \tau(t, x) H(v_2 t - x) + \int_0^{x/v_2} \Phi_2\left(\frac{x}{\lambda}\right) \frac{d\lambda}{\lambda} \quad (0 < x < v_2 t), \quad (11)$$

где $H(\dots)$ — функции Хевисайда; Φ_1, Φ_2 — скачки функции $\Phi(z/t) = t\Omega(t, z)/[w(z/t)U(z/t)]$ на интервалах $(-v_1 t < x < 0)$ и $(0 < x < v_2 t)$.

Очевидно, чтобы выполнялось граничное условие (8) относительно τ , необходимо приравнять нулю интегралы в (11):

$$\int_0^{1/v_1} \Phi_1\left(-\frac{1}{\eta}\right) \frac{d\eta}{\eta} = 0, \quad \int_0^{1/v_2} \Phi_2\left(\frac{1}{\eta}\right) \frac{d\eta}{\eta} = 0. \quad (12)$$

Данные равенства позволяют найти постоянные A, B .

В рассматриваемой задаче на отслоении $\tau = 0$, поэтому

$$\Omega(t, z) = \frac{1}{2\pi i} \left(\frac{A}{z + v_1 t} + \frac{B}{z - v_2 t} \right).$$

Уравнения (12) при вычислении A, B лучше преобразовать, чтобы устранить интегрирование по окрестности особых точек v_1^{-1}, v_2^{-1} . Для этого, прежде чем вычислять в (11) скачок $\bar{\tau}$ на отслоении, следует перейти заменой переменной от интегрирования по t к интегрированию по z/t , а затем деформировать контуры интегрирования по берегам в верхнюю и нижнюю полуплоскости. В результате вместо (12) имеем условия, в которых интегралы берутся на отслоении по отрезку, не содержащему особых точек, и вдоль прямой, например $z/t = (1/2)(v_2 - v_1) + iy/t$, проходящей в комплексной плоскости z/t параллельно мнимой оси:

$$Av_2 - Bv_1 = 0, \quad A + B = \pi(\tau_0 + k\sigma_0)/J,$$

$$J = \operatorname{Re} \int_0^\infty \frac{d\xi}{U(\gamma + i\xi)w(\gamma + i\xi)(v_1 + \gamma + i\xi)(v_2 - \gamma - i\xi)}, \quad \gamma = \frac{v_2 - v_1}{2}.$$

Напряжения на продолжении отслоения вычисляются по формулам

$$p_{yy}(t, x) = C \operatorname{Re} \int_{x/t+i0}^\infty \frac{2 + 2n_1 n_2 - a_2^2 u^2}{i(1 + n_1 n_2)w(u)(v_1 + u)(u - v_2)} du,$$

$$p_{xy}(t, x) = C \operatorname{Re} \int_{x/t+i0}^\infty \frac{a_2^2 u^2 n_1}{i(1 + n_1 n_2)w(u)(v_1 + u)(u - v_2)} du,$$

$$C = \frac{(A + B)}{\pi} = \frac{(\tau_0 + k\sigma_0)}{J},$$

а для точек на отслоении удобно воспользоваться другими представлениями решения, которые получаются трансформацией пути интегрирования точно так же, как при вычислении постоянных A, B :

$$p_{yy}(t, x) = C \operatorname{Re} \int_0^\infty \frac{2 + 2n_1(u_\gamma)n_2(u_\gamma) - a_2^2 u_\gamma^2}{[1 + n_1(u_\gamma)n_2(u_\gamma)]w(u_\gamma)(v_1 + u_\gamma)(v_2 - u_\gamma)} d\xi -$$

$$- C \operatorname{Re} \int_{\gamma+i0}^{x/t+i0} \frac{2 - 2m_1 m_2 - a_2^2 u^2}{i(1 - m_1 m_2)w_+(u)(v_1 + u)(u - v_2)} du,$$

$$p_{xy} = -kp_{yy} - \tau_0 - k\sigma_0, \quad u_\gamma = \gamma + i\xi.$$

В окрестности вершин отсюда находим следующие асимптотики напряжений:

$$p_{yy} \sim -C \frac{F(v_2)(v_2 - x/t)^{f(v_2)/\pi - 1}}{(v_1 + v_2)^{1 + f(-v_1)/\pi} (1 - f(v_2)/\pi)} \quad (x \rightarrow v_2 t - 0);$$

$$p_{yy} \sim -C \frac{\pi F(-v_1)(v_1 + x/t)^{-f(-v_1)/\pi}}{(v_1 + v_2)^{2 - f(v_2)/\pi} f(-v_1)} \quad (x \rightarrow -v_1 t + 0);$$

$$F(v) = \frac{a_2^2 v^2 m_1(v)}{\sqrt{k^2 m^2(v) + a_2^4 v^4 m_1^2(v)}} \exp \left[\frac{1}{\pi} \int_{-v_1}^{v_2} \ln |\eta - v| f'(\eta) d\eta \right],$$

$$f(\eta) = \arctan \varphi(\eta).$$

Асимптотики, полученные здесь, совпадают с асимптотиками решения задачи в [1], если одну из сред считать недеформируемой.

ЛИТЕРАТУРА

1. **Симонов И. В.** О дозвуковом движении края сдвиговой подвижки с трением вдоль границы раздела упругих материалов // ПММ. 1983. Т. 47, вып. 3.
2. **Слепян Л. И.** Механика трещин. Л.: Судостроение, 1990.
3. **Сарайкин В. А., Слепян Л. И.** Плоская задача о динамике трещины в упругом теле // Изв. АН СССР. МТТ. 1979. № 4.
4. **Слепян Л. И.** Нестационарные упругие волны. Л.: Судостроение, 1972.
5. **Бремерман Г.** Распределения, комплексные переменные и преобразования Фурье. М.: Мир, 1968.
6. **Мухелишвили Н. И.** Некоторые основные задачи математической теории упругости. М.: Наука, 1966.

Поступила в редакцию 20/IV 1994 г.