

УДК 539.3

© 2007 г. В.М. АЛЕКСАНДРОВ, В.К. АНТОНОВ, В.Ю. САЛАМАТОВА

ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ ДЕФОРМИРУЕМОЙ НАКЛАДКИ С НАПРЯЖЕННЫМ ПОЛУПРОСТРАНСТВОМ

Рассмотрены плоская и осесимметричная задачи о контактном взаимодействии упругой наклейки с упругим полупространством, нагруженным на бесконечности равномерным растягивающим усилием, направленным параллельно границе полупространства. Предполагается, что наклейка сопротивляется растяжению и не сопротивляется изгибу. Определены контактные касательные напряжения под наклейкой, перемещения точек наклейки, коэффициент искажения деформации поверхности полупространства.

Подобные задачи другим методом рассматривались ранее в [1].

1. Постановка плоской задачи. Пусть граница $y = 0$ упругой полуплоскости $|x| < \infty$, $y \leq 0$ на интервале $|x| \leq a$ усилена наклейкой, жестко сцепленной с границей полуплоскости. Полуплоскость на бесконечности нагружена равномерным растягивающим усилием p . Предполагаем, что наклейка сопротивляется растяжению и не сопротивляется изгибу, тогда ее деформация может быть описана уравнением [1]:

$$2\theta_2 h u_2''(x) = \tau(x), \quad u_2(0) = 0 \quad (1.1)$$

при граничных условиях свободных краев

$$u_2'(\pm a) = 0 \quad (1.2)$$

Здесь $\theta_2 = G_2/(1 - \nu_2)$; G_2 и ν_2 – модуль сдвига и коэффициент Пуассона наклейки, h – ее толщина, $u_2(x)$ – горизонтальное перемещение точек наклейки, $\tau(x)$ – контактное касательное напряжение между нижней поверхностью наклейки и поверхностью полуплоскости.

Граничные условия для полуплоскости имеют вид

$$\begin{aligned} \sigma_y^{(1)}(x, 0) = 0 \quad (|x| < \infty), \quad \tau_{xy}^{(1)}(x, 0) = 0 \quad (|x| > a) \\ u_1(x, 0) = u_2(x) \quad (|x| \leq a) \end{aligned} \quad (1.3)$$

На бесконечности полуплоскость растянута

$$\sigma_x^{(1)}(x, y) = p \quad (1.4)$$

а остальные напряжения исчезают. Здесь $\sigma_x^{(1)}$, $\sigma_y^{(1)}$ и $\tau_{xy}^{(1)}$ – напряжения в полуплоскости, u_1 – горизонтальное перемещение точек полуплоскости. Очевидно также, что

$$\tau_{xy}^{(1)}(x, 0) = \tau(x) \quad (|x| \leq a) \quad (1.5)$$

Разыскивая решение уравнений Ламе при граничных условиях (1.3), (1.4) в форме

$$u_1(x, y) = \frac{(1 - \nu_1)px}{2G_1} + \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} U(\alpha, y) e^{-i\alpha x} d\alpha \quad (1.6)$$

$$v_1(x, y) = -\frac{\nu_1 py}{2G_1} + \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} V(\alpha, y) e^{-i\alpha x} d\alpha$$

где G_1 и ν_1 – модуль сдвига и коэффициент Пуассона полуплоскости, v_1 – вертикальное перемещение точек полуплоскости, и применяя известную технику интегрального преобразования Фурье [2], сведем задачу (1.3), (1.4) к определению функции $\tau(x)$ из интегрального уравнения

$$\int_{-a}^a \frac{\tau(\xi)}{\xi - x} d\xi = -\frac{\pi p}{2} + \pi \theta_1 u_2'(x) \quad (|x| \leq a) \quad (1.7)$$

$$\theta_1 = G_1 / (1 - \nu_1)$$

Итак, для определения функций $\tau(x)$ и $u_2(x)$ нужно совместно решить дифференциальное уравнение (1.1) при граничных условиях (1.2) и интегральное уравнение (1.7).

2. Сведение плоской задачи к бесконечной алгебраической системе. Обратим стоящий в левой части уравнения (1.7) сингулярный интегральный оператор [3], получим

$$\tau(x) = \frac{1}{\pi \sqrt{a^2 - x^2}} \left(-\frac{\pi p x}{2} - \theta_1 \int_{-a}^a \frac{u_2'(\xi) \sqrt{a^2 - \xi^2}}{\xi - x} d\xi \right) \quad (2.1)$$

Заметим, что функции $\tau(x)$ и $u_2(x)$ в (2.1) являются нечетными по x .

Перейдем в (1.1), (1.2) и (2.1) к безразмерным переменным и обозначениям согласно формулам

$$x' = \frac{x}{a}, \quad \xi' = \frac{\xi}{a}, \quad \tilde{\tau}(x') = \frac{2\tau(ax')}{p}, \quad \tilde{u}_2(x') = \frac{2\theta_1 u_2(ax')}{pa} \quad (2.2)$$

Опуская далее штрихи и тильды, будем иметь

$$u_2''(x) = k\tau(x), \quad u_2'(\pm 1) = 0, \quad k = a\theta_1 / (2h\theta_2) \quad (2.3)$$

$$\tau(x) = \frac{1}{\pi \sqrt{1 - x^2}} \left(-\pi x - \int_{-1}^1 \frac{u_2'(\xi) \sqrt{1 - \xi^2}}{\xi - x} d\xi \right) \quad (2.4)$$

Видно, что задача (2.3), (2.4) содержит один безразмерный физико-геометрический параметр k .

Построим систему ортонормированных нечетных по x полиномов таких, что

$$\int_{-1}^1 Q_m'(x) Q_n'(x) dx = \begin{cases} 0 & (m \neq n), \\ 1 & (m = n), \end{cases} \quad Q_m'(x)|_{x=\pm 1} = 0 \quad (2.5)$$

Первые три полинома, удовлетворяющих условиям (2.5), имеют форму

$$Q_1(x) = \sqrt{15} \left(\frac{1}{12} x^3 - \frac{1}{4} x \right); \quad Q_2(x) = \sqrt{5} \left(\frac{21}{40} x^5 - x^3 + \frac{3}{8} x \right) \quad (2.6)$$

$$Q_3(x) = \sqrt{2730} \left(\frac{33}{448} x^7 - \frac{51}{320} x^5 + \frac{19}{192} x^3 - \frac{1}{64} x \right)$$

Построение ортонормированных полиномов $Q_m(x)$, удовлетворяющих условиям (2.5), может быть продолжено с помощью процесса ортогонализации Шмидта; при этом система полиномов получается замкнутой [4] в пространстве квадратично суммируемых первых производных на отрезке $[-1, 1]$.

Теперь решение задачи (2.3) можно представить в виде

$$u_2(x) = \sum_{m=1}^{\infty} a_m Q_m(x), \quad a_n = -k \int_{-1}^1 \tau(x) Q_n(x) dx \quad (2.7)$$

Подставим функцию $u_2(x)$ в форму (2.7) в формулу (2.4), а затем полученное выражение во второе соотношение (2.7). В результате придем к следующей бесконечной алгебраической системе относительно коэффициентов a_m разложения (2.7):

$$a_n = -k \int_{-1}^1 \frac{Q_n(x)}{\pi \sqrt{1-x^2}} \left[-\pi x - \sum_{m=1}^{\infty} a_m \int_{-1}^1 \frac{Q'_m(\xi) \sqrt{1-\xi^2}}{\xi-x} d\xi \right] dx \quad (2.8)$$

Интегралы в (2.8) вычисляются по формулам [3]:

$$\int_{-1}^1 \frac{\xi^{2n+2} \sqrt{1-\xi^2}}{\xi-x} d\xi = -\pi x P_n(x), \quad \int_{-1}^1 \frac{x^{2n}}{\sqrt{1-x^2}} dx = \frac{\pi(2n-1)!!}{(2n)!!} \quad (2.9)$$

$$P_{-1}(x) = 1, \quad P_n(x) = x^{2n+2} - \sum_{m=0}^n \frac{(2m-1)!!}{(2m+2)!!} x^{2n-2m} \quad (n \geq 0)$$

После нахождения приближенного решения алгебраической системы (2.8) (например, методом редукции [5], сходимость которого проверяется численно) перемещения точек накладки могут быть найдены по первой формуле (2.7), контактные касательные напряжения – по формуле (2.4), а коэффициент, показывающий во сколько раз наличие накладки искажает деформацию полуплоскости, – по формуле

$$\kappa = \left(\int_{-1}^1 u_2'(x) dx \right)^{-1} = (2u_2(1))^{-1} \quad (2.10)$$

Ниже даны значения величины κ , подсчитанные по формуле (2.10) при различных значениях параметра k , определяемого последней формулой (2.3):

k	0.25	0.5	1	2	4
κ	16.642	8.593	4.568	2.555	1.547

3. Постановка осесимметричной задачи. Пусть граница $z = 0$ упругого полупространства $0 \leq r < \infty, z \leq 0$, на круге $r \leq a$ усилена упругой накладкой, жестко сцепленной с границей полупространства. Полупространство на бесконечности нагружено равномерным растягивающим усилием p . Предполагается, что накладка сопротивляется растяжению и не сопротивляется изгибу, тогда ее деформация может быть описана уравнением [1]:

$$2\theta_2 h \left(\frac{d^2}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d}{dr} - \frac{1}{r^2} \right) u_2(r) = \tau(r), \quad u_2(0) = 0 \quad (3.1)$$

при граничном условии свободного края

$$\left(\frac{du_2(r)}{dr} + \nu_2 \frac{u_2(r)}{r}\right) = 0 \quad (r = a) \quad (3.2)$$

здесь, как и выше, $\theta_2 = G_2/1(1 - \nu_2)$, G_2 , ν_2 и h определены ранее, $u_2(r)$ – горизонтальное перемещение точек накладки, $\tau(r)$ – контактное касательное напряжение между нижней поверхностью накладки и поверхностью полупространства.

Граничные условия для полупространства имеют вид

$$\begin{aligned} \sigma_z^{(1)}(r, 0) &= 0 \quad (0 \leq r < \infty), \quad \tau_{rz}^{(1)}(r, 0) = 0 \quad (a < r < \infty) \\ u_1(r, 0) &= u_2(r) \quad (0 \leq r \leq a) \end{aligned} \quad (3.3)$$

На бесконечности полупространство растянуто

$$\sigma_r^{(1)}(r, z) = p \quad (3.4)$$

а остальные напряжения исчезают. Здесь $\sigma_r^{(1)}$, $\sigma_z^{(1)}$ и $\tau_{rz}^{(1)}$ – напряжения в полупространстве, u_1 – горизонтальное перемещение точек полупространства. Очевидно также, что

$$\tau_{rz}^{(1)}(r, 0) = \tau(r) \quad (0 \leq r \leq a) \quad (3.5)$$

Разыскивая решение уравнений Ламе при граничных условиях (3.3), (3.4) в форме

$$\begin{aligned} u_1(r, z) &= \frac{(1 - \nu_1)pr}{2G_1(1 + \nu_1)} + \int_0^\infty U(\gamma, z)\gamma J_1(\gamma r) d\gamma \\ w_1(r, z) &= -\frac{\nu_1 pz}{2G_1(1 + \nu_1)} + \int_0^\infty W(\gamma, z)\gamma J_0(\gamma r) d\gamma \end{aligned} \quad (3.6)$$

где G_1 и ν_1 – модуль сдвига и коэффициент Пуассона полупространства, w_1 – вертикальное перемещение точек полупространства, $J_0(x)$ и $J_1(x)$ – функции Бесселя, и применяя известную технику интегрального преобразования Ханкеля [2], сведем задачу (3.3), (3.4) к определению функции $\tau(r)$ из интегрального уравнения

$$\int_0^a \tau(\rho) \rho d\rho \int_0^\infty J_1(\gamma \rho) J_1(\gamma r) d\gamma = -\frac{pr}{2(1 + \nu_1)} + \theta_1 u_2(r) \quad (0 \leq r \leq a) \quad (3.7)$$

где, как и выше, $\theta_1 = G_1/(1 - \nu_1)$. Заметим, что функции $\tau(r)$ и $u_2(r)$ являются нечетными по r .

Итак, для определения функций $\tau(r)$ и $u_2(r)$ нужно совместно решить дифференциальное уравнение (3.1) при граничном условии (3.2) и интегральное уравнение (3.7).

Перейдем в (3.1), (3.2) и (3.7) к безразмерным переменным и обозначениям согласно формулам

$$\begin{aligned} r' &= \frac{r}{a}, \quad \rho' = \frac{\rho}{a}, \quad \gamma' = a\gamma, \quad \tilde{\tau}(r') = \frac{2(1 + \nu_1)\tau(ar')}{p} \\ \tilde{u}_2(r') &= \frac{2(1 + \nu_1)\theta_1 u_2(ar')}{pa} \end{aligned} \quad (3.8)$$

Опуская далее штрихи и тильды, будем иметь

$$\frac{d}{dr} \left(\frac{1}{r} \frac{d}{dr} [ru_2(r)] \right) = k\tau(r), \quad \left(\frac{d}{dr} + \frac{v_2}{r} \right) u_2(r) \Big|_{r=1} = 0 \quad (3.9)$$

$$\int_0^1 \tau(\rho) \rho d\rho \int_0^\infty J_1(\gamma\rho) J_1(\gamma r) d\gamma = \delta(r), \quad \delta(r) = -r + u_2(r) \quad (0 \leq r \leq 1) \quad (3.10)$$

где k имеет вид (2.3). Здесь задача (3.9), (3.10) содержит уже два безразмерных параметра k и v_2 .

4. Исследование интегрального уравнения (3.10). Покажем, что ядро интегрального уравнения (3.10):

$$K(\rho, r) = \int_0^\infty J_1(\gamma\rho) J_1(\gamma r) d\gamma \quad (4.1)$$

содержит логарифмическую особенность при $\rho = r$. Действительно, интеграл (4.1) можно вычислить и он равен [6]:

$$K(\rho, r) = \frac{2}{\pi(r+\rho)e^2} ((2-e^2)K(e) - 2E(e)), \quad e = \frac{2\sqrt{r\rho}}{r+\rho} \quad (4.2)$$

где $K(e)$ и $E(e)$ – полные эллиптические интегралы [7]. Функция $K(e)$ ведет себя логарифмическим образом при $e \rightarrow 1$ ($\rho \rightarrow r$). Таким образом ядро (4.1) является нерегулярным, поэтому решение интегрального уравнения (3.10) будет существовать в классе обычных (необобщенных) функций.

Заметим, что интегральное уравнение (3.10) эквивалентно парному интегральному уравнению

$$\int_0^\infty T(\gamma) J_1(\gamma r) d\gamma = \delta(r) \quad (0 \leq r \leq 1) \quad (4.3)$$

$$\int_0^\infty \gamma T(\gamma) J_1(\gamma r) d\gamma = 0 \quad (1 \leq r < \infty)$$

где трансформанта Ханкеля $T(\gamma)$ связана с оригиналом $\tau(r)$ выражениями

$$T(\gamma) = \int_0^1 \rho \tau(\rho) J_1(\gamma\rho) d\rho, \quad \tau(r) = \int_0^\infty \gamma T(\gamma) J_1(\gamma r) d\gamma \quad (0 \leq r \leq 1) \quad (4.4)$$

Для решения уравнения (4.3) воспользуемся формулами [7]:

$$\int_0^t \frac{J_1(\gamma r)}{\sqrt{t^2 - r^2}} dr = \frac{1 - \cos \gamma t}{\gamma t}, \quad \int_t^\infty \frac{J_1(\gamma r)}{\sqrt{r^2 - t^2}} dr = \frac{\sin \gamma t}{\gamma t} \quad (4.5)$$

Умножим первое соотношение (4.3) на $(t^2 - r^2)^{-1/2}$ и проинтегрируем по r от 0 до t , а второе соотношение (4.3) умножим на $(r^2 - t^2)^{-1/2}$ и проинтегрируем по r от t до ∞ . Изменяя порядок интегрирования и используя формулы (4.5), получим

$$\int_0^\infty T(\gamma) \frac{1 - \cos \gamma t}{\gamma t} d\gamma = \int_0^t \frac{\delta(r)}{\sqrt{t^2 - r^2}} dr \quad (0 \leq t \leq 1) \quad (4.6)$$

$$\int_0^\infty T(\gamma) \sin \gamma t d\gamma = 0 \quad (1 \leq t < \infty)$$

Умножим теперь на t и затем продифференцируем по t первое соотношение (4.6). В результате имеем

$$\int_0^{\infty} T(\gamma) \sin \gamma t d\gamma = \begin{cases} p(t) & (0 \leq t \leq 1) \\ 0 & (1 \leq t < \infty) \end{cases} \quad (4.7)$$

$$p(t) = \frac{d}{dt} t \int_0^t \frac{\delta(r) dr}{\sqrt{t^2 - r^2}} \quad (4.8)$$

Из формулы (4.7) с помощью синус-интегрального преобразования Фурье, найдем

$$T(\gamma) = \frac{2}{\pi} \int_0^1 p(t) \sin \gamma t dt \quad (4.9)$$

Наконец, подставляя выражение (4.9) во второе соотношение (4.4), меняя порядок интегрирования и используя разрывной интеграл Сонина [7]:

$$\int_0^{\infty} \sin \gamma t J_0(\gamma r) d\gamma = \begin{cases} \frac{1}{\sqrt{t^2 - r^2}} & (0 < r < t) \\ 0 & (0 < t < r) \end{cases} \quad (4.10)$$

получим для функции $\tau(r)$ следующее выражение:

$$\tau(r) = -\frac{2}{\pi} \frac{d}{dr} \int_r^1 \frac{p(t) dt}{\sqrt{t^2 - r^2}} \quad (4.11)$$

Итак, решение интегрального уравнения (3.10) дается формулами (4.8) и (4.11).

5. Сведение осесимметричной задачи к бесконечной алгебраической системе. Построим систему ортонормированных нечетных по r полиномов, таких что

$$Q_m(1)Q_n(1)(1 - v_2) - \int_0^1 \frac{d}{dr} [rQ_m(r)] \frac{d}{dr} [rQ_n(r)] \frac{dr}{r} = \begin{cases} 0 & (m \neq n) \\ 1 & (m = n) \end{cases} \quad (5.1)$$

$$\left. \frac{dQ_m(r)}{dr} \right|_{r=1} + v_2 Q_m(1) = 0$$

Первые три полинома, удовлетворяющих условиям (5.1), имеют вид

$$\begin{aligned} Q_1(r) &= \sqrt{\frac{3 + 3v_2}{14 + 2v_2}} \left(r^3 - \frac{3 + v_2}{1 + v_2} r \right) \\ Q_2(r) &= \sqrt{\frac{70 + 10v_2}{17 + v_2}} \left(r^5 - \frac{39 + v_2}{27 + v_2} r^3 + \frac{111 + v_2}{2 \cdot 7 + v_2} r \right) \\ Q_3(r) &= \sqrt{\frac{2975 + 175v_2}{62 + 2v_2}} \left(r^7 - 2 \frac{19 + v_2}{17 + v_2} r^5 + \frac{621 + v_2}{5 \cdot 17 + v_2} r^3 - \frac{123 + v_2}{5 \cdot 17 + v_2} r \right) \end{aligned} \quad (5.2)$$

Построение ортонормированных полиномов $Q_m(r)$, удовлетворяющих условиям (5.1), может быть продолжено с помощью процесса ортогонализации Шмидта; при этом си-

стема полиномов получится замкнутой [4] в пространстве с нормой, вытекающей из первого соотношения (5.1).

Теперь решение задачи (3.9) можно представить в виде

$$u_2(r) = \sum_{m=1}^{\infty} a_m Q_m(r), \quad a_n = k \int_0^1 \tau(r) Q_n(r) r dr \quad (5.3)$$

Подставим функцию $u_2(r)$ в форму (5.3) во вторую формулу (3.10) и затем полученное для $\delta(r)$ выражение в формулу (4.8). В результате будем иметь

$$p(t) = -2t + \sum_{m=1}^{\infty} a_m p_m(t), \quad p_m(t) = \frac{d}{dt} t \int_0^t \frac{Q_m(r)}{\sqrt{t^2 - r^2}} dr \quad (5.4)$$

Здесь интеграл вычисляется по формуле

$$\int_0^t \frac{r^{2n+1} dr}{\sqrt{t^2 - r^2}} = \frac{(2n)!!}{(2n+1)!!} t^{2n+1} \quad (5.5)$$

Подставим теперь выражение (5.4) для $p(t)$ в формулу (4.11) и затем полученное для $\tau(r)$ выражение во вторую формулу (5.3). В результате после некоторых преобразований придет к следующей бесконечной алгебраической системе относительно коэффициентов a_m разложения (5.3):

$$a_n = \frac{2}{\pi} k \int_0^1 \left[-2t + \sum_{m=1}^{\infty} a_m p_m(t) \right] dt \int_0^t \frac{dr}{\sqrt{t^2 - r^2}} [r Q_n(r)] \quad (5.6)$$

Здесь внутренний интеграл вновь вычисляется по формуле (5.5), затем легко вычисляется и внешний интеграл.

После нахождения приближенного решения алгебраической системы (5.6) (например, методом редукции [5], сходимость которого проверяется численно) перемещения точек накладки могут быть найдены по первой формуле (5.3), контактные касательные напряжения с помощью второй формулы (3.10) и формулам (4.8), (4.11), а коэффициент, показывающий во сколько раз наличие накладки искажает деформацию полупространства, по формуле

$$\kappa = \left(2 \int_0^1 u_2'(r) r dr \right)^{-1} = \left(2u_2(1) - 2 \int_0^1 u_2(r) dr \right)^{-1} \quad (5.7)$$

Ниже даны значения величины κ , подсчитанные по формуле (5.7) при $\nu_2 = 0.3$ и различных значениях параметра k , определяемого последней формулой (2.3):

k	0.25	0.5	1	2	4
κ	8.941	5.099	3.167	2.184	1.674

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (гранты 05-01-00002, 06-01-00022, 06-08-01595).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Александров В.М., Мхитарян С.М. Контактные задачи для тел с тонкими покрытиями и прослойками. М.: Наука, 1983. 488 с.
2. Уфлянд Я.С. Интегральные преобразования в задачах теории упругости. Л.: Наука, 1967. 403 с.
3. Александров В.М., Коваленко Е.В. Задачи механики сплошных сред со смешанными граничными условиями. М.: Наука, 1986. 335 с.
4. Люстерник Л.А., Соболев В.И. Элементы функционального анализа. М.: Наука, 1965. 520 с.
5. Канторович Л.В., Крылов В.И. Приближенные методы высшего анализа. Л.; М.: Гостехиздат, 1949. 696 с.
6. Александров В.М. Взаимодействие плоского наклонного кольцевого штампа с упругим полупространством // ПММ. 1996. Т. 60. Вып. 1. С. 132–139.
7. Градштейн И.С., Рыжик И.М. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. М.: Физматлит, 1962. 1100 с.

Москва

Поступила в редакцию
26.10.2006