

О РЕШЕНИИ ЗАДАЧИ ДЛЯ АНИЗОТРОПНОЙ  
ПОЛУПЛОСКОСТИ, НА ГРАНИЦЕ КОТОРОЙ ПРИКЛЕЕН  
НЕЛИНЕЙНО-ДЕФОРМИРУЕМЫЙ СТРИНГЕР КОНЕЧНОЙ  
ДЛИНЫ

Саркисян В.С., Керопян А.В.

Վ.Ս. Սարկիսյան, Ա.Վ. Քերոպյան

Անդգույնության կամաց համար խնդիր լուծման մասին, որի եզրին  
սունձված է ոչ գծային դիֆրամացով վերջավոր երկարության առաձգական վերադիրով, ընդ  
որում կապը վերադիրի և կամաց առաջակային ընդունացքով է բարակ սունձաշերտի միջոցով: Հաջի է  
անվագ վերջինն փղիկանիանիան բնուրագիրեք:

Դիտարկված է կրնուակային խնդիր՝ անդգույնության կամաց համար, որի եզրը  
տունձացքով է ոչ գծային օրենքով դիֆրամացով վերջավոր երկարության առաձգական վերադիրով, ընդ  
որում կապը վերադիրի և կամաց առաջակային ընդունացքով է բարակ սունձաշերտի միջոցով: Հաջի է  
անվագ վերջինն փղիկանիանիան բնուրագիրեք:

Խնդիրի լուծումը, վերադիրի նյութի նկատմամբ ոչ գծային դրամացով, հաճախակի է անհայտ  
շոշափող կրնուակային լորումների նկատմամբ կոչու կորիզով ոչ գծային սինդունացքով:  
Խնդիրի լուծումը, վերադիրի նյութի նկատմամբ ոչ գծային դրամացով, հաճախակի է անհայտ  
շոշափող կրնուակային լորումների նկատմամբ կոչու կորիզով ոչ գծային սինդունացքով:  
Խնդիրի լուծումը, վերադիրի նյութի նկատմամբ ոչ գծային դրամացով, հաճախակի է անհայտ  
շոշափող կրնուակային լորումների նկատմամբ կոչու կորիզով ոչ գծային սինդունացքով:

V.S. Sarkisian, A.V. Keropian

On the solution of the problem for anisotropic half-plane on the edge of which a nonlinear deformable  
stringer of finite length is glued

Рассматривается задача о контактном взаимодействии нелинейно-деформируемого по  
степенному закону струнгера (накладки) конечной длины с линейно-деформируемым  
основанием в виде анизотропной полу平面ости, когда контакт между ними осуществляется  
через тонкий слой клея с другими физико-механическими характеристиками.

Контактная задача для бесконечной пластины, усиленной через  
тонкий слой клея струнгером конечной длины, рассмотрена в работе [1],  
а в [2] – задача о передаче нагрузки от степенно-упрочняющегося  
струнгера конечной длины к анизотропной полу平面ости.

В настоящей работе рассматривается задача о контактном  
взаимодействии нелинейно-деформируемого по степенному закону  
струнгера (накладки) конечной длины с линейно-деформируемым  
основанием в виде анизотропной (неортотропной) полу平面ости, когда  
контакт между ними осуществляется через тонкий слой клея (с другими  
упругими и геометрическими характеристиками).

Решение задачи, в постановке нелинейной теории установленной  
ползучести относительно струнгера при степенном законе связи между  
напряжениями и деформациями, предложенном Н.Х. Арутюняном [3],  
сводится к решению нелинейного сингулярного интегро-  
дифференциального уравнения с ядром Коши относительно неизвестных  
тангенциальных контактных напряжений при определенных граничных  
условиях. Далее, с помощью малого параметра строится решение этого  
уравнения.

**§1. Постановка задачи и вывод основного разрешающего  
уравнения.** Пусть анизотропная, имеющая одну плоскость упругой  
симметрии, полу平面ость на отрезке  $\Gamma$  своей границы усиlena

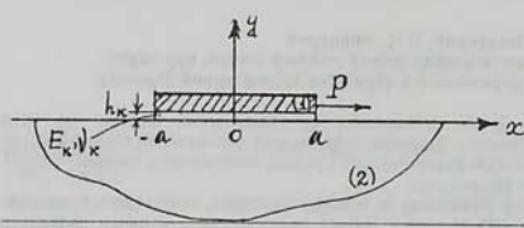
стрингером (накладкой) малой толщины  $h$ , причем предполагается, что для материала ее имеет место нелинейное соотношение вида:

$$\varepsilon_x^{(1)}(x) = K_0 [\sigma^{(1)}(x)]^v \quad (v > 1) \quad (1.1)$$

где  $\varepsilon_x^{(1)}(x)$  – деформация точек стрингера,  $\sigma^{(1)}(x)$  – осевое напряжение,  $K_0$  – коэффициент ползучести,  $v > 1$  – показатель ползучести.

Здесь предполагается, что контакт между стрингером и полуплоскостью осуществляется через тонкий слой клея (модуль упругости  $E_k$ , коэффициент Пуассона  $v_k$  и толщина  $h_k$ ).

Предполагая, что слой клея находится в условиях чистого сдвига [1], задача заключается в определении тангенциальных контактных напряжений, когда к одному из концов стрингера (в точке  $x = a$ ) приложена горизонтальная сила  $P$  (фиг.1).



Фиг. 1

Из уравнения равновесия элемента стрингера и соотношения (1.1), после интегрирования, для горизонтальных перемещений  $u^{(1)}(x)$  точек стрингера будем иметь

$$u^{(1)}(x) = \frac{K_0}{h^v} \int_{-a}^x \left( \int_{-a}^y \tau(s) ds \right)^v dy + u^{(1)}(-a) \quad (1.2)$$

где  $\tau(x)$  – интенсивность тангенциальных контактных напряжений.

С другой стороны известно [4,5], что горизонтальные перемещения  $u^{(2)}(x,0)$  граничных точек анизотропной (неортотропной) полуплоскости, когда на отрезке  $[-a, a]$  ее границы действуют тангенциальные напряжения интенсивности  $\tau(x)$ , определяются формулой:

$$u^{(2)}(x,0) = \frac{A^{(2)}}{\pi} \int_{-a}^a \ln \frac{1}{|x-s|} \tau(s) ds + c \quad (1.3)$$

где  $c$  – некоторая константа,  $A^{(2)} = A_2 = \frac{i}{2} \beta_{11} [\mu_1 + \mu_2 - \bar{\mu}_1 - \bar{\mu}_2]$ , а  $\mu_1$  и  $\mu_2$  и их сопряженные  $\bar{\mu}_1, \bar{\mu}_2$ , являются корнями уравнения:

$$\beta_{11} \xi^4 - 2\beta_{16} \xi^3 + (\beta_{12} + \beta_{66}) \xi^2 - 2\beta_{26} \xi + \beta_{22} = 0$$

$\beta_y$  – упругие коэффициенты материала полуплоскости. В случае, когда анизотропное тело является ортотропным, коэффициенты  $\beta_{16} = \beta_{26} = 0$ .

Далее полагая, что каждый дифференциальный элемент слоя клея находится в условиях чистого сдвига [1,6,7], будем иметь:

$$u^{(1)}(x) - u^{(2)}(x,0) = k^* \tau(x), \quad -a \leq x \leq a \quad (1.4)$$

где  $k^* = h_k / G_k$ ,

$$G_k = E_k / 2(1 + v_k)$$

Теперь, подставляя (1.2) и (1.3) в (1.4), после замены переменных  $x$  и  $ax$ ,  $y$  на  $ay$ ,  $s$  на  $as$ , получим следующее нелинейное интегральное уравнение относительно  $\psi(x)$ :

$$\psi(x) = \lambda^* \int_{-1}^x \left( \int_{-1}^y \psi(s) ds \right)^v dy - \frac{\alpha^*}{\pi} \int_{-1}^1 \ln \frac{1}{|x-s|} \psi(s) ds + c_1 \quad (1.5)$$

Здесь введены обозначения

$$\begin{aligned} \psi(x) &= \frac{\alpha t(ax)}{P}, \quad \lambda^* = \frac{\alpha^2 K_0 P^{v-1}}{k^* h^v}, \\ \alpha^* &= \frac{\alpha A^{(2)}}{k^*}, \quad c_1 = \frac{\alpha(u^{(1)}(-a) - c)}{Pk^*} \end{aligned} \quad (1.6)$$

где неизвестная постоянная  $c_1$  будет определяться из условия

$$\int_{-1}^1 \psi(s) ds = 1 \quad (1.7)$$

Далее из (1.5) следует, что  $\psi(x)$  в точках стрингера  $x = \pm 1$  имеет конечные значения.

Отметим также, что при  $\lambda^* = 0$ , т.е. когда материал стрингера становится жестким, вместо (1.5) будем иметь:

$$\psi(x) = -\frac{\alpha^*}{\pi} \int_{-1}^1 \ln \frac{1}{|x-s|} \psi(s) ds + c_1^* \quad (1.8)$$

где  $c_1^* = -ac/Pk^*$ .

С другой стороны, после дифференцирования (1.5) и вводя функцию

$$\phi(x) = \int_{-1}^x \psi(s) ds \quad (1.9)$$

вместо уравнения (1.5), будем иметь:

$$\alpha \phi''(x) + \frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{\phi'(s)}{s-x} ds = \lambda [\phi(x)]^v \quad (1.10)$$

которое, согласно (1.7), должно рассматриваться при граничных условиях

$$\phi(-1) = 0, \quad \phi(1) = 1 \quad (1.11)$$

Здесь

$$\alpha = \frac{1}{\alpha^*} = \frac{k^*}{aA^{(2)}}, \quad \lambda = \frac{\lambda^*}{\alpha^*} = \frac{\alpha K_0 P^{v-1}}{A^{(2)} h^v}$$

В (1.10) интеграл понимается в смысле главного значения по Коши.

Таким образом, задача определения тангенциальных контактных напряжений сведена к решению нелинейного сингулярного интегро-дифференциального уравнения (1.10) при граничных условиях (1.11).

Отметим, что при  $v = 1$  имеем случай линейно-упругого стрингера, решение которой приведено в [7], а при  $\alpha = 0$ , т.е. без учета материала склеивания, решение задачи приведено в [2.4].

**§2. Решение нелинейного, сингулярного интегро-дифференциального уравнения (1.10).** Решение уравнения (1.10) при



условиях (1.11) будем искать методом малого параметра. При этом будем рассматривать два случая:

а)  $\alpha$  является малым параметром (т.е. ослабевается влияние материала склеивания).

в)  $\lambda$  является малым параметром (т.е. материал стрингера становится жестким).

1<sup>o</sup>. Сначала представим решение уравнения (1.10) в виде ряда по степеням малого параметра  $\alpha$ :

$$\phi(x) = \sum_{k=0}^{\infty} \alpha^k \phi_k(x) \quad (2.1)$$

Подставляя значения  $\phi(x)$  из (2.1) в (1.10) и приравнивая коэффициенты при одинаковых степенях  $\alpha$ , находим:

$$\frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{\phi_0(s)}{s-x} ds = \lambda [\phi_0(x)]^v \quad (2.2)$$

$$\frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{\phi_k(s)}{s-x} ds = \lambda A_k^{(v)} [\phi_0(x)]^{v-k} [\phi_1(x)]^k +$$

$$+ \lambda \sum_{m=1}^{k-1} A_{km}^{(v)} [\phi_0(x)]^{v-k+m} [\phi_1(x)]^{k-(m+1)} \phi_{m+1}(x) -$$

$$- \phi_{k-1}^{(v)}(x) \quad (k \geq 1)$$

где

$$A_k^{(v)} = \frac{v(v-1)\dots(v-k+1)}{k!}, \quad A_{km}^{(v)} = \frac{v(v-1)\dots(v-k+m+1)}{(k-m-1)!},$$

$$A_{km}^{(v)} = 0 \quad \text{при } k = 1; 2$$

Следовательно, из (1.11) в силу (2.1), будем иметь следующие граничные условия:

$$\phi_0(-1) = 0, \quad \phi_0(1) = 1, \quad (2.4)$$

$$\phi_k(-1) = 0, \quad \phi_k(1) = 0 \quad \text{при } k \geq 1 \quad (2.5)$$

Итак, решение нелинейного, сингулярного интегро-дифференциального уравнения (1.10) сводится к решению систем рекуррентных систем сингулярных интегро-дифференциальных уравнений (2.2) и (2.3) при условиях (2.4) и (2.5).

Решение уравнения (2.2) при условиях (2.4), после обращения сингулярного интеграла и интегрирования его обеих частей сводится к решению следующего нелинейного интегрального уравнения и приведена в [2,4]:

$$\begin{aligned} \phi_0(x) = & -\frac{\lambda}{\pi} \int_{-1}^1 \ln \frac{1-sx + \sqrt{(1-s^2)(1-x^2)}}{1-sx - \sqrt{(1-s^2)(1-x^2)}} \times \\ & \times [\phi_0(s)]^v ds + \frac{1}{\pi} \arcsin x + \frac{1}{2} \end{aligned} \quad (2.6)$$

которое после замены переменных  $x = \cos \pi y$ ,  $s = \cos \pi t$ ,  $0 \leq y, t \leq 1$  преобразуется к виду:

$$\phi(y) + \int_0^1 K(y,t) F[t, \phi(t)] dt = 0 \quad (2.7)$$

где

$$\phi(y) = \eta(y) + y - 1, \quad \eta(y) = \varphi_0(\cos \pi y)$$

$$F[y, \phi(y)] = \frac{\lambda}{\pi} \sin \pi y [\phi(y) - y + 1]^v \quad (2.8)$$

$$K(y, t) = \ln \left| \frac{\sin \frac{\pi(t+y)}{2}}{\sin \frac{\pi(t-y)}{2}} \right|, \quad (0 < y, t < 1)$$

Решение и исследование нелинейного интегрального уравнения (2.7) типа Гаммерштейна приведена в [2, 4, 5].

Не останавливаясь на подробностях, отметим, что решение уравнения (2.7) представляется в виде:

$$\phi(y) = \sum_{m=1}^{\infty} x_m \xi_m(y) \quad (0 < y < 1) \quad (2.9)$$

где согласно спектральному соотношению

$$\int_0^1 \ln \left| \frac{\sin \frac{\pi(t+y)}{2}}{\sin \frac{\pi(t-y)}{2}} \right| \sin \pi m t dt = \sin \pi m y \quad (m = 1, 2, \dots)$$

будем иметь следующие:

$$\xi_m(y) = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \sin \pi m y \quad (0 < y < 1; m = 1, 2, \dots)$$

ортонормированные собственные функции ядра  $K(y, t)$ , отвечающие собственным значениям  $\lambda_m = m$  ( $m = 1, 2, \dots$ ), а  $x_m$  - неизвестные коэффициенты, которые определяются из следующей эквивалентной исходному уравнению (2.7) нелинейной бесконечной системы уравнений:

$$x_m = -\frac{1}{\lambda_m} \int_0^1 F \left[ t, \sum_{k=1}^{\infty} x_k \xi_k(t) \right] \xi_m(t) dt \quad (m = 1, 2, \dots) \quad (2.10)$$

Далее, отправляясь от (2.9), приближенное решение уравнения (2.7) представим в виде:

$$\phi_n(y) = \sum_{m=1}^n x_{n,m} \xi_m(y) \quad (n = 1, 2, \dots) \quad (2.11)$$

аналогично предыдущей, задачу определения неизвестных коэффициентов  $x_{n,m}$  ( $m = 1, 2, \dots, n$ ;  $n = 1, 2, \dots$ ) сведем к решению следующей конечной нелинейной системы:

$$x_{n,m} = -\frac{1}{\lambda_m} \int_0^1 F \left[ t, \sum_{k=1}^n x_{n,k} \xi_k(t) \right] \xi_m(t) dt \quad (m = 1, 2, \dots, n; n = 1, 2, \dots) \quad (2.12)$$

Как и в [2], на основе известной теории нелинейных интегральных уравнений типа Гаммерштейна, доказывается, что решение систем (2.10) и (2.12) существует и единственное.

Кроме того, доказывается, что решение  $\phi_n(y)$  при  $n \rightarrow \infty$  стремится к решению  $\phi(y)$  - исходному уравнению. Тем самым доказывается, что решение нелинейного уравнения (2.7) существует,

единственны и его со сколь угодно большой точностью можно аппроксимировать функцией  $\phi_n(y)$  по формуле (2.11).

Определив таким способом  $\phi(y)$ , согласно (2.8) определяется и  $\phi_0(x)$ .

Далее, после определения  $\phi_0(x)$ , решение (2.3) при условиях (2.5), последовательно можно получить, представляя эти решения в виде [8,9]:

$$\varphi_k(x) = \frac{1}{\sqrt{1-x^2}} \sum_{n=0}^{\infty} X_n^{(k)} T_n(x) \quad (|x| < 1, k \geq 1) \quad (2.13)$$

где  $T_n(x)$  – многочлены Чебышева первого рода [10],

$X_n^{(k)}$  ( $k \geq 1, n = 0, 1, 2, \dots$ ) – неизвестные коэффициенты.

Не останавливаясь на подробностях, отметим, что после интегрирования (2.13) и удовлетворяя граничным условиям (2.5), находим, что  $X_0^{(k)} = 0$  ( $k \geq 1$ ) и, следовательно,

$$\varphi_k(x) = -\sqrt{1-x^2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{X_n^{(k)}}{n} U_{n-1}(x) \quad (k \geq 1) \quad (2.14)$$

где  $U_{n-1}(x)$  – многочлены Чебышева второго рода [10].

Теперь, подставляя (2.13) и (2.14) в (2.3), для определения коэффициентов  $X_n^{(k)}$  ( $k \geq 1, n = 1, 2, \dots$ ), известным способом [4,8,9], получим следующую совокупность бесконечных систем линейных алгебраических уравнений:

$$X_m^{(k)} + \lambda \sum_{n=1}^{\infty} R_{m,n} X_n^{(k)} = a_m^{(k)} \quad (k \geq 1, m = 1, 2, \dots) \quad (2.15)$$

где

$$\begin{aligned} R_{m,n} &= \frac{2\sqrt{1-x^2}}{\pi n} \int_{-1}^1 U_{n-1}(x) U_{m-1}(x) \left[ \varphi_0(x) \right]^{v-1} dx \\ a_m^{(k)} &= -\frac{2}{\pi} \int_{-1}^1 \sqrt{1-x^2} U_{m-1}(x) \varphi_{k-1}''(x) dx + \\ &+ \frac{2\lambda}{\pi} A_k^{(v)} \int_{-1}^1 \sqrt{1-x^2} U_{m-1}(x) \cdot \left[ \varphi_0(x) \right]^{v-k} \times \\ &\times \left[ \varphi_1(x) \right]^k dx + \frac{2\lambda}{\pi} \sum_{m=1}^{k-1} A_{km}^{(v)} \int_{-1}^1 \sqrt{1-x^2} U_{m-1}(x) \times \\ &\times \left[ \varphi_0(x) \right]^{v-k+m} \left[ \varphi_1(x) \right]^{k-(m+1)} \varphi_{m+1}(x) dx \quad (k \geq 1, m = 1, 2, \dots) \end{aligned} \quad (2.16)$$

Далее традиционным способом [4,8,9] доказывается квазиволне регулярность системы (2.15).

2<sup>o</sup>. Теперь представим решение уравнения (1.10) в виде ряда по степеням малого параметра  $\lambda$ :

$$\varphi(x) = \sum_{k=0}^{\infty} \lambda^k g_k(x) \quad (2.17)$$

Подставляя (2.17) в (1.10) и приравнивая коэффициенты при одинаковых степенях  $\lambda$ , находим:

$$\alpha g_0''(x) + \frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{g_0'(s)}{s-x} ds = 0 \quad (2.18)$$

$$\alpha g_k''(x) + \frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{g_k'(s)}{s-x} ds = B_k^{(v)} [g_0(x)]^{v-k+1} [g_1(x)]^{k-1} + \\ + \sum_{m=1}^{k-2} B_{km}^{(v)} [g_0(x)]^{v-k+m+1} [g_1(x)]^{k-m-2} g_{m+1}(x) \quad (k \geq 1) \quad (2.19)$$

где  $B_k^{(v)} = \frac{\sqrt{(v-1)\dots(v-(k-2))}}{(k-1)!}$ ,  $B_{km}^{(v)} = \frac{\sqrt{(v-1)\dots(v-(k-m-2))}}{(k-m-2)!}$

$$B_k^{(v)} = 1 \text{ при } k=1; B_{km}^{(v)} = 0 \text{ при } k=1,2.$$

при граничных условиях

$$g_0(-1) = 0, \quad g_0(1) = 1 \quad (2.20)$$

$$g_k(-1) = 0, \quad g_k(1) = 0 \quad k \geq 1 \quad (2.21)$$

Таким образом, решение нелинейного, сингулярного интегро-дифференциального уравнения (1.10), при граничных условиях (1.11), сводится к решению систем рекуррентных линейных сингулярных интегро-дифференциальных уравнений (2.18) и (2.19) при граничных условиях (2.20) и (2.21). Сначала рассмотрим (2.18). Решение (2.18), при условиях (2.20), сведем к бесконечной системе линейных уравнений.

Как уже было сказано, из (1.5) следует, что тангенциальные контактные напряжения в точках стрингера  $x = \pm 1$  имеют конечные значения. Поэтому будем искать такое решение (2.18), которое в точках  $x = \pm 1$  имело конечные значения [1,6,7]. Как и в [7], представим решение в виде

$$g_0'(x) = A_0 + B_0 x + \sqrt{1-x^2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{y_n^{(0)}}{n} U_{n-1}(x) \quad (-1 \leq x \leq 1) \quad (2.22)$$

где

$$A_0 = [g_0'(1) + g_0'(-1)]/2, \quad B_0 = [g_0'(1) - g_0'(-1)]/2$$

$U_{n-1}(x)$  - многочлены Чебышева второго рода,  $y_n^{(0)}$  - неизвестные коэффициенты.

Теперь интегрируя (2.22) и удовлетворяя первому граничному условию (2.20), получим:

$$g_0(x) = A_0(x+1) + \frac{B_0}{2}(x^2 - 1) + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{y_n^{(0)}}{n} Q_n(x) \quad (2.23)$$

где

$$Q_n(x) = \int_{-1}^x \sqrt{1-s^2} U_{n-1}(s) ds \quad (n=1,2,\dots)$$

или после вычисления

$$Q_n(x) = \begin{cases} \frac{1}{2} \left( \pi - \theta + \frac{1}{2} \sin 2\theta \right), & n=1 \\ \frac{\sin(n+1)\theta}{2(n+1)} - \frac{\sin(n-1)\theta}{2(n-1)}, & n=2,3,\dots \end{cases}$$

Удовлетворяя второму условию (2.20), находим  $y_1^{(0)} = \frac{2}{\pi} (1 - 2A_0)$ .

Вычисляя теперь  $g_0''(x)$ , будем иметь:

$$g_0''(x) = B_0 - \sum_{n=1}^{\infty} \frac{y_n^{(0)} T_n(x)}{\sqrt{1-x^2}} \quad (2.24)$$

Подставляя теперь (2.22), (2.24) в (2.18) и вычисляя интеграл

$$\int_{-1}^1 \frac{g_0''(s)}{s-x} ds = 2B_0 + (A_0 + B_0 x) \ln \frac{1-x}{1+x} - \pi \sum_{n=1}^{\infty} \frac{y_n^{(0)}}{n} T_n(x)$$

после элементарных выкладок приходим к соотношению

$$\sum_{n=1}^{\infty} y_n^{(0)} \frac{T_n(x)}{\sqrt{1-x^2}} + \frac{1}{\alpha} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{y_n^{(0)}}{n} T_n(x) = f_0(x) \quad (2.25)$$

где

$$f_0(x) = \left(1 + \frac{2}{\pi\alpha}\right) B_0 + \frac{1}{\pi\alpha} (A_0 + B_0 x) \ln \frac{1-x}{1+x}$$

Теперь умножим обе части равенства (2.25) на  $T_m(x)$  ( $m = 1, 2, \dots$ ),

проинтегрируем в пределах от -1 до 1 и используя условие ортогональности многочленов Чебышева первого рода [10], известным способом получим бесконечную систему алгебраических уравнений:

$$y_m^{(0)} + \frac{1}{\alpha} \sum_{n=1}^{\infty} K_{m,n}^{(1)} y_n^{(0)} = f_m^{(0)} \quad (m = 1, 2, \dots) \quad (2.26)$$

где

$$K_{m,n}^{(1)} = \frac{2}{\pi n} \int_0^{\pi} \cos n\theta \cos m\theta \sin \theta d\theta, \quad (m, n = 1, 2, \dots) \quad (2.27)$$

$$f_m^{(0)} = \frac{2}{\pi} \int_0^{\pi} f_0(\cos \theta) \cos m\theta \sin \theta d\theta, \quad \theta = \arccos x$$

$$f_0(\cos \theta) = \left(1 + \frac{2}{\pi\alpha}\right) B_0 + \frac{2}{\pi\alpha} (A_0 + B_0 \cos \theta) \ln \operatorname{tg} \frac{\theta}{2}$$

Далее, после вычисления интегралов (2.27), бесконечную систему (2.26) можно представить в виде:

$$y_m^{(0)} + \frac{1}{\alpha} \sum_{n=2}^{\infty} K_{m,n}^{(1)} y_n^{(0)} = b_m^{(0)} \quad (m = 2, 3, \dots) \quad (2.28)$$

где

$$K_{m,n}^{(1)} = \frac{4m \left[1 + (-1)^{n+m}\right]}{\pi \left[(m-n)^2 - 1\right] \left[(m+n)^2 - 1\right]} \quad (n \neq m \pm 1) \quad (2.29)$$

$$K_{m,1}^{(1)} = \frac{4 \left[1 + (-1)^m\right]}{\pi m \left[m^2 - 4\right]}, \quad K_{m,0}^{(1)} = 0 \quad (n = m \pm 1)$$

$$b_m^{(0)} = f_m^{(0)} - \frac{2}{\pi\alpha} (1 - 2A_0) K_{m,1}^{(1)} \quad (m = 2, 3, \dots)$$

Теперь после составления сумм

$$S_m^{(1)} = \frac{1}{\alpha} \left[ |K_{m,1}^{(1)}| + \sum_{n=2}^{\infty} |K_{m,n}^{(1)}| \right]$$

известным способом [4,8,9] можем показать, что эти суммы и свободные члены  $b_m^{(0)}$  стремятся к нулю при  $m \rightarrow \infty$ , которое непосредственно следует из (2.29). Следовательно, бесконечная система (2.28) при любых конечных значениях параметра  $\alpha$  квазивполне регулярна.

Далее отметим, что после определения коэффициентов  $y_m^{(0)}$  из (2.28),  $g'_k(1)$  и  $g'_k(-1)$  будут определяться из (1.8), постановкой в ней  $x = 1$  и  $x = -1$ .

Теперь, после определения  $g_0(x)$ , вполне аналогичным образом, можем найти решение уравнения (2.19) при граничных условиях (2.21). С этой целью представим их решения в виде

$$g_k'(x) = A_k + B_k x + \sqrt{1-x^2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{y_n^{(k)}}{n} U_{n-1}(x) \quad (k \geq 1, |x| \leq 1) \quad (2.30)$$

где

$$A_k = [g'_k(1) + g'_k(-1)]/2, \quad B_k = [g'_k(1) - g'_k(-1)]/2$$

$U_{n-1}(x)$  ( $n = 1, 2, \dots$ ) – многочлены Чебышева второго рода,

$y_n^{(k)}$  ( $k \geq 1$ ) – неизвестные коэффициенты.

Теперь, не останавливаясь на подробностях, отметим, что вполне аналогичным образом для определения неизвестных коэффициентов  $y_n^{(k)}$ , где  $y_1^{(k)} = -4A_k/\pi$  ( $k \geq 1$ ), получим совокупность бесконечных систем алгебраических уравнений, которые отличаются друг от друга лишь свободными членами:

$$y_m^{(k)} + \frac{1}{\alpha} \sum_{n=2}^{\infty} K_{m,n} y_n^{(k)} = b_m^{(k)} \quad (k \geq 1; m = 2, 3, \dots) \quad (2.31)$$

где ядро  $K_{m,n} \equiv K_{m,n}^{(1)}$ , т.е. имеет вид (2.29), а свободные члены имеют вид:

$$b_m^{(k)} = f_m^{(k)} + \frac{4A_k}{\pi\alpha} K_{m,1} \quad (k \geq 1; m = 2, 3, \dots) \quad (2.32)$$

где

$$f_m^{(k)} = \frac{2}{\pi} \int_{-1}^1 f_k(x) T_m(x) dx \quad (k \geq 1)$$

$$\begin{aligned} f_k(x) = & \left(1 + \frac{2}{\pi\alpha}\right) B_k + \frac{1}{\pi\alpha} (A_k + B_k x) \ln \frac{1-x}{1+x} - \frac{B_k^{(v)}}{\alpha} [g_0(x)]^{v-k+1} \times \\ & \times [g_1(x)]^{k-1} - \frac{1}{\alpha} \sum_{m=1}^{k-2} B_{km}^{(v)} [g_0(x)]^{v-k+m+1} [g_1(x)]^{k-m-2} g_{m+1}(x) \quad (k \geq 1) \end{aligned}$$

Далее, аналогичным способом доказывается квазивполне регулярность бесконечных систем (2.31) при любых конечных значениях параметра  $\alpha$ . Отметим также, что после определения  $y_n^{(k)}$  из (2.31), определяются и значения контактных напряжений в точках  $x = \pm 1$ .

## ЛИТЕРАТУРА

1. Lubkin J.L. and Lewis L.C. Adhesive shear flow for an axially loaded, finite stringer bonded to an infinite sheet. — Quart. J. of Mech. and Applied Math. vol. XXIII, p. 521(1970).
2. Саркисян В.С., Мхитарян В.Г., Овсепян А.О. Передача нагрузки от степенно упрочняющейся накладки к деформируемому основанию. — Изв. АН Арм. ССР, Механика, 1975. т.28, №5.
3. Арутюнян Н.Х. Плоская контактная задача теории пластичности со степенным упрочнением материала. — Изв. АН Арм. ССР, сер. ф.-м.н., 1959. №2, с.77-105.
4. Саркисян В.С. Некоторые задачи математической теории упругости анизотропного тела. — Ереван: Изд-во ЕГУ, 1976. 534с.
5. Галин Л.А. Контактные задачи теории упругости и вязкоупругости. — М.:Наука, 1980. 304с.
6. Григорян Э.Х., Керопян А.В., Саркисян В.С. Контактная задача для упругой полуплоскости, граница которой усиlena склеенными с ней полуబесконечными накладками. — Изв. РАН, МТТ, 1992, №3, с.180-184.
7. Керопян А.В., Саркисян В.С. Решение задачи для анизотропной полуплоскости, на границе которой приклеена накладка конечной длины. — Юбилейная научная конф., посвящ. 60-летию основания института им. М. Налбандяна. Сб. научных трудов, т. I. Высшая школа, Гюмри, 1994, с.73-76.
8. Александров В.М., Мхитарян С.М. Контактные задачи для тел с тонкими покрытиями и прослойками. — М.:Наука, 1983. 487с.
9. Григорюк Э.И., Толкачев В.М., Контактные задачи теории пластин и оболочек. — М.:Машиностроение, 1980. 416с.
10. Градштейн И.С. и Рыжик Н.М. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. — М.:Наука, 1971. 1108с.

Ереванский госуниверситет

Поступила в редакцию

5.12.1995