

УДК 539.3

В.С. Тоноян, С.А. Мелкумян, А.Ж. Григорян

**Несимметричная контактная задача для упругой ортотропной
 полуплоскости, ослабленной вертикальными соосными
 конечным и полубесконечным разрезами**

(Представлено академиком НАН Армении Б.Л. Абрамяном 9/IV 1998)

В работе рассматривается плоская контактная задача для упругой ортотропной полуплоскости ($z \geq 0; |x| < \infty$), ослабленной вертикальными соосными конечным ($0 < z < a$) и внутренним полубесконечным ($b < z < \infty$) разрезами, когда на полуплоскости ($z = 0$) действует жесткий штамп ($-a_2 \leq x \leq a_1$) с основанием произвольной гладкой формы, расположенный несимметрично относительно оси разрезов. Предполагается, что трение между штампом и полуплоскостью отсутствует. На горизонтальной границе вне штампа и на кромках разреза действует нормальное давление.

Решение задачи представлено как сумма решений смешанных задач для двух квадрантов, разделенных осью разреза ($i = 1$ — для правого квадранта, $i = 2$ — для левого квадранта). Задача решается методом Фурье в перемещениях. Решение представлено в виде сумм интегралов Фурье:

$$\begin{aligned} U_x^{(i)}(x, z) &= \frac{(-1)^{i+1}}{C_{11}} \int_0^\infty \alpha \bar{U}^{(i)}(\alpha, z) \cos \alpha x d\alpha + \frac{(-1)^{i+1}}{C_{11}} \int_0^\infty \beta \bar{U}^{(i)}(\beta, x) \cos \beta z d\beta; \\ U_z^{(i)}(x, z) &= \frac{(-1)^i}{C_{44}} \int_0^\infty \alpha \bar{W}^{(i)}(\alpha, z) \sin \alpha x d\alpha + \frac{1}{C_{44}} \int_0^\infty \beta \bar{W}^{(i)}(\beta, x) \sin \beta z d\beta; \end{aligned} \quad (1)$$

где

$$\begin{aligned} \begin{Bmatrix} \bar{U}^{(1)}(\alpha, z) \\ \bar{U}^{(2)}(\alpha, z) \end{Bmatrix} &= \sum_{j=1}^2 \Delta_1(t_j) \begin{Bmatrix} A_j(\alpha) \\ B_j(\alpha) \end{Bmatrix} e^{-\alpha_j z}; \\ \begin{Bmatrix} \bar{U}^{(1)}(\beta, x) \\ \bar{U}^{(2)}(\beta, x) \end{Bmatrix} &= \sum_{k=1}^2 \frac{\Delta_1(t_k)}{t_k^2} \begin{Bmatrix} C_k(\beta) \\ D_k(\beta) \end{Bmatrix} e^{(-1)^k \frac{\beta}{t_k} x}; \end{aligned}$$

$$\begin{cases} \overline{W}^{(1)}(\alpha, z) \\ \overline{W}^{(2)}(\alpha, z) \end{cases} = \sum_{j=1}^2 \Delta_2(t_j) \begin{Bmatrix} A_j(\alpha) \\ B_j(\alpha) \end{Bmatrix} e^{-\alpha_j z};$$

$$\begin{cases} \overline{W}^{(1)}(\beta, x) \\ \overline{W}^{(2)}(\beta, x) \end{cases} = \sum_{k=1}^2 \Delta_2(t_k) \begin{Bmatrix} C_k(\beta) \\ D_k(\beta) \end{Bmatrix} e^{(-1)^k \frac{\beta}{t_k} x};$$

$$\Delta_1(t_j) = \left(\frac{C_{13}}{C_{44}} + 1 \right) t_j, \quad \Delta_2(t_j) = 1 - \frac{C_{44}}{C_{11}} t_j^2; \quad (3)$$

t_j определяются из следующего биквадратного уравнения:

$$\frac{C_{33}}{C_{11}} t^4 + \left(\frac{C_{13} C_{13}}{C_{44} C_{11}} + 2 \frac{C_{13}}{C_{11}} - \frac{C_{33}}{C_{44}} \right) t^2 + 1 = 0.$$

Здесь $C_{11}, C_{13}, C_{33}, C_{44}$ — модули упругости ортотропного материала.

Неизвестные функции интегрирования $A_j(\alpha); B_j(\alpha); C_k(\beta); D_k(\beta)$ определяются, используя граничные условия и условия полного контакта квадрантов:

$$\begin{aligned} U_z^{(1)}(x, 0) &= f_1(x); \quad 0 \leq x \leq a_1; \quad U_z^{(2)}(x, 0) = f_2(x); \quad -a_2 \leq x \leq 0; \\ \sigma_x^{(1)}(x, 0) &= f_3(x); \quad a_1 < x < \infty; \quad \sigma_x^{(2)}(x, 0) = f_4(x); \quad -\infty < x < -a_2; \\ \tau_{xz}^{(1)}(x, 0) &= 0; \quad 0 < x < a_1; \quad \tau_{xz}^{(2)}(x, 0) = 0; \quad -a_2 < x < 0; \\ \tau_{xz}^{(1)}(x, 0) &= f_5(x); \quad a_1 < x < \infty; \quad \tau_{xz}^{(2)}(x, 0) = f_6(x); \quad -\infty < x < -a_2; \\ \sigma_x^{(1)}(0, z) &= f_7(z); \quad 0 < z < a; \quad \sigma_x^{(2)}(0, z) = f_7(z); \quad 0 < z < a; \\ \tau_{xz}^{(1)}(0, z) &= 0; \quad 0 < z < a; \quad \tau_{xz}^{(2)}(0, z) = 0; \quad 0 < z < a; \\ \sigma_x^{(1)}(0, z) &= \sigma_x^{(2)}(0, z); \quad \tau_{xz}^{(1)}(0, z) = \tau_{xz}^{(2)}(0, z); \quad a < z < b; \\ U_x^{(1)}(0, z) &= U_x^{(2)}(0, z); \quad U_z^{(1)}(0, z) = U_z^{(2)}(0, z); \quad a \leq z \leq b; \\ \sigma_x^{(1)}(0, z) &= 0; \quad b < z < \infty; \quad \sigma_x^{(2)}(0, z) = 0; \quad b < z < \infty; \\ \tau_{xz}^{(1)}(0, z) &= 0; \quad b < z < \infty; \quad \tau_{xz}^{(2)}(0, z) = 0; \quad b < z < \infty. \end{aligned} \quad (4)$$

Пользуясь основными соотношениями теории упругости ⁽¹⁾ и из (1), (2), можно все компоненты упругого поля выразить через неизвестные функции интегрирования. Удовлетворяя условиям (4), получены:

$$A_j(\alpha) = a_j A_1(\alpha) + d_j \Psi_j(\alpha); \quad B_j(\alpha) = a_j B_1(\alpha) + d_j \Psi_6(\alpha); \quad (5)$$

$$\sum_{k=1}^2 b_{3k} [C_k(\beta) - D_k(\beta)] = 0; \quad \sum_{k=1}^2 b_{1k} [C_k(\beta) + D_k(\beta)] = -\Phi(\beta); \quad (6)$$

$$\Phi(\beta) = \frac{2}{\pi\beta} \sum_{j=1}^2 a_{1j} a_j \int_0^\infty \frac{\alpha^2 [A_1(\alpha) + B_1(\alpha)]}{\beta^2 + \alpha^2 t_j^2} d\alpha + \frac{2}{\pi\beta} \Psi^*(\beta); \quad (7)$$

$$\begin{cases} \int_0^\infty \alpha A_1(\alpha) \sin \alpha x d\alpha = -\frac{C_{41}}{c_1} f_1(x) - \frac{c_2}{c_1} \Psi_5^*(x); & 0 \leq x \leq a_1 \\ \int_0^\infty \alpha^2 A_1(\alpha) \sin \alpha x d\alpha = \sum_{k=1}^2 \frac{b_{2k}}{c_3} \int_0^\infty \beta^2 C_k(\beta) e^{-\frac{\beta}{t_k} x} d\beta - \frac{1}{c_3} [f_3(x) + \Psi_5^{**}(x)]; & a_1 < x < \infty \end{cases} \quad (8)$$

$$\begin{cases} \int_0^\infty \alpha B_1(\alpha) \sin \alpha x d\alpha = -\frac{C_{41}}{c_1} f_2(-x) - \frac{c_2}{c_1} \Psi_6^*(x); & 0 \leq x \leq a_2 \\ \int_0^\infty \alpha^2 B_1(\alpha) \sin \alpha x d\alpha = \sum_{k=1}^2 \frac{b_{2k}}{c_3} \int_0^\infty \beta^2 D_k(\beta) e^{-\frac{\beta}{t_k} x} d\beta - \frac{1}{c_3} [f_4(-x) + \Psi_6^{**}(x)]; & a_2 < x < \infty \end{cases} \quad (9)$$

$$\begin{aligned} \int_0^\infty \beta^2 C^*(\beta) \cos \beta z d\beta &= f_7(z); & 0 < z < a \\ \int_0^\infty \beta C^*(\beta) \cos \beta z d\beta &= \Phi_1(z); & a \leq z \leq b \end{aligned} \quad (10)$$

$$\begin{aligned} \int_0^\infty \beta^2 C^*(\beta) \cos \beta z d\beta &= 0; & b < z < \infty \\ \int_0^\infty \beta^2 D^*(\beta) \sin \beta z d\beta &= \Phi_2(z); & 0 < z < a \\ \int_0^\infty \beta D^*(\beta) \sin \beta z d\beta &= \Phi_3(z); & a \leq z \leq b \\ \int_0^\infty \beta^2 D^*(\beta) \sin \beta z d\beta &= 0; & b < z < \infty \end{aligned} \quad (11)$$

где

$$\begin{aligned} C^*(\beta) &= \sum_{k=1}^2 b_{3k} C_k(\beta); \\ D^*(\beta) &= \sum_{k=1}^2 b_{1k} D_k(\beta) + \Phi^*(\beta); \end{aligned} \quad (12)$$

$\Phi_1(z)$ и $\Phi^*(\beta)$ выражены через $A_1(\alpha)$; $B_1(\alpha)$ и известными функциями.

Подобные "парные" (8,9) и "тройные" (10,11) интегральные уравнения рассматривались в работах (2-7).

Используя результаты работ (2-4), из (8) и (9) получим (8).

$$\begin{aligned} \alpha A_1(\alpha) &= \frac{2}{\pi} \left\{ \int_0^{a_1} [\varphi_1(r) - \varphi_5^*(r)] J_0(\alpha r) dr + \int_{a_1}^\infty r [\varphi_3(r) + \right. \\ &\quad \left. + \varphi_5^{**}(r)] J_0(\alpha r) dr + \int_{a_1}^\infty r F_1(r) J_0(\alpha r) dr \right\}; \end{aligned} \quad (13)$$

$$\begin{aligned} \alpha B_1(\alpha) &= \frac{2}{\pi} \left\{ \int_0^{a_2} [\varphi_2(r) - \varphi_6^*(r)] J_0(\alpha r) dr + \int_{a_2}^\infty r [\varphi_4(r) + \right. \\ &\quad \left. + \varphi_6^{**}(r)] J_0(\alpha r) dr + \int_{a_2}^\infty r F_2(r) J_0(\alpha r) dr \right\}; \end{aligned} \quad (14)$$

где введены следующие обозначения:

$$F_1(r) = \sum_{k=1}^2 \frac{b_{2k}}{c_3} \int_0^\infty \beta^2 C_k(\beta) K_0\left(\frac{\beta r}{t_k}\right) d\beta;$$

$$F_2(r) = \sum_{k=1}^2 \frac{b_{2k}}{c_3} \int_0^\infty \beta^2 D_k(\beta) K_0\left(\frac{\beta r}{t_k}\right) d\beta; \quad (15)$$

$J_\nu(z)$ – функция Бесселя первого рода с действительным аргументом;
 $K_\nu(z)$ – функция Макдональда;

$\Psi_i; \Psi_i^*; \Psi_i^{**}; \varphi_i; \varphi_i^*; \varphi_i^{**}$ выражаются через известные функции.

Следуя (5-7), в (10) и (11) $C^*(\beta); D^*(\beta)$ ищем соответственно в виде

$$C^*(\beta) = \frac{1}{\beta^2} \sum_{m=1}^\infty C_m J_{2m}(b\beta); \quad (16)$$

$$D^*(\beta) = \frac{1}{\beta^2} \sum_{n=0}^\infty D_n J_{2n+1}(b\beta). \quad (17)$$

В этом случае, соответственно в (10) и (11), третье уравнение приводится в тождество, а первое и второе – в систему уравнений “парных” рядов (8):

$$\begin{cases} \sum_{m=1}^\infty C_m \cos\left[2m \arcsin \frac{z}{b}\right] = f_1(z) \sqrt{b^2 - z^2}; & 0 < z < a \\ \sum_{m=1}^\infty \frac{C_m}{2m} \cos\left[2m \arcsin \frac{z}{b}\right] = \Phi_1(z); & a \leq z \leq b \end{cases} \quad (18)$$

$$\begin{cases} \sum_{n=0}^\infty D_n \sin\left[2m \arcsin \frac{z}{b}\right] = \Phi_2(z) \sqrt{b^2 - z^2}; & 0 < z < a \\ \sum_{n=0}^\infty \frac{D_n}{2n+1} \sin\left[(2n+1) \arcsin \frac{z}{b}\right] = \Phi_3(z); & a \leq z \leq b \end{cases} \quad (19)$$

Используя результаты работ (5-7) и обозначая, соответственно, в (18) и (19) $z = b \sin \frac{\theta}{2}$ и $z = b \cos \frac{\tau}{2}$, после некоторых преобразований получим (8)

$$C_m = \frac{m}{2} \int_0^\pi F_3(\varphi) \{P_{m-1}(\cos \varphi) + P_m(\cos \varphi)\} \operatorname{tg}\left(\frac{\varphi}{2}\right) d\varphi; \quad (20)$$

$$D_n = -\frac{(-1)^n (2n+1)^2}{\pi \sqrt{2}} \int_0^\pi F_4(t) P_n(\cos t) \sin t dt. \quad (21)$$

Здесь

$$F_3(\varphi) = \begin{cases} \frac{2\sqrt{2}}{\pi} b \int_0^\varphi \frac{f_1\left(b \sin \frac{\theta}{2}\right) \cos^2\left(\frac{\theta}{2}\right)}{\sqrt{\cos \theta - \cos \varphi}} d\theta; & 0 < \varphi < \lambda \\ -\frac{4\sqrt{2}}{\pi} \int_\varphi^\pi \frac{\Phi_1'\left(b \sin \frac{\theta}{2}\right) \cos^2\left(\frac{\theta}{2}\right)}{\sqrt{\cos \theta - \cos \varphi}} d\theta; & \lambda < \varphi < \pi \end{cases} \quad (22)$$

$$F_4(t) = \begin{cases} \int_0^t \frac{\Phi_2\left(b \cos \frac{\tau}{2}\right)}{\sqrt{\cos \tau - \cos t}} d\tau; & 0 < t < \mu \\ \int_\mu^\pi \frac{G\left(b \cos \frac{\tau}{2}\right)}{\sqrt{\cos \tau - \cos t}} d\tau; & \mu < t < \pi \end{cases} \quad (23)$$

$$G\left(b \cos \frac{\tau}{2}\right) = S^* - b \int_\tau^\pi \Phi_2\left(b \cos \frac{\tau}{2}\right) \sin\left(\frac{\tau}{2}\right) d\tau; \quad (24)$$

$$S^* = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{D_n}{2n+1}; \quad (25)$$

$P_m(\cos \varphi)$ и $P_n(\cos t)$ – полиномы Лежандра.

Подставляя (20) в формулу (25) и решая относительно S^* , можно найти его значение.

Имея в виду (12, 15-17, 20, 21), исключая $C_k(\beta)$ и $D_k(\beta)$ из (13), (14), для определения $A_1^*(Y)$ и $B_1^*(Y)$ получена система интегральных уравнений типа Фредгольма второго рода:

$$\begin{aligned} A_1^*(Y) &= \Omega_1(Y) + \int_0^\infty K_1(Y, \alpha) A_1^*(\alpha) d\alpha + \int_0^\infty K_2(Y, \alpha) B_1^*(\alpha) d\alpha; \\ B_1^*(Y) &= \Omega_2(Y) + \int_0^\infty K_3(Y, \alpha) A_1^*(\alpha) d\alpha + \int_0^\infty K_4(Y, \alpha) B_1^*(\alpha) d\alpha, \end{aligned} \quad (26)$$

где

$$A_1^*(\alpha) = \alpha A_1(\alpha); \quad B_1^*(\alpha) = \alpha B_1(\alpha). \quad (27)$$

Из-за объемности $\Omega_i(Y)$ и $K_i(Y, \alpha)$, их выражения в настоящей статье не представляются. Систему (26) можно решить методом последовательных приближений, при условии, что для ядер системы интегральных уравнений выполняются оценки:

$$\begin{aligned} \int_0^\infty K_1(Y, \alpha) d\alpha + \int_0^\infty K_2(Y, \alpha) d\alpha &< 1; \\ \int_0^\infty K_3(Y, \alpha) d\alpha + \int_0^\infty K_4(Y, \alpha) d\alpha &< 1, \end{aligned}$$

а функции $\Omega_i(Y)$ ограничены сверху и стремятся к нулю, когда $Y \rightarrow \infty$.

После этого, решая систему (26), методом последовательных приближений определяются $A_1^*(Y)$ и $B_1^*(Y)$. По формулам (5-7, 12, 15-17), (20-25) последовательно можно определить все искомые функции.

Далее, используя основные соотношения теории упругости ⁽¹⁾, можно определить все компоненты упругого поля в любой точке полуплоскости.

Институт механики НАН Армении
Ереванский архитектурно-строительный институт

Վ. Ս. ՏՈՆՈՅԱՆ, Ս. Ա. ՄԵԼՔՈՒՄՅԱՆ, Ա. Ժ. ԳՐԻԳՈՐՅԱՆ

Ուղղահայաց համառանցք վերջավոր և կիսահարթության ճեղքերով թուլացվող
օրթոտրոպ առաձգական կիսահարթության համար ոչ համաչափ
կոնտակտային խնդիր

Աշխատանքում դիտարկված է ուղղահայաց համառանցք վերջավոր և ներքին կիսա-
անվերջ ճեղքերով թուլացված օրթոտրոպ կիսահարթության համար հարթ կոնտակտային
խնդիր. երբ կիսահարթության եզրի վրա կիրառված է ճեղքերի առանցքի նկատմամբ ոչ
համաչափ դասավորված կամայական հիմքով կոշտ դրոշմ: Հորիզոնական եզրի վրա
դրոշմից դուրս և ճեղքերի ավերին ազդում են նորմալ ճնշում: Ենթադրվում է, որ շփումը
դրոշմի և կիսահարթության միջև բացակայում է: Խնդիրը լուծված է տեղափոխումներով
Ֆուլլերի մեթոդով: Լուծումը փնտրված է Ֆուլլերի ինտեգրալների գումարի տեսքով:
Ինտեգրման անհայտ ֆունկցիաների որոշումը սկզբում բերվել է դույզ և եռակի
ինտեգրալ հավասարումների, իսկ հետագայում Ֆրեդհոլմի տիպի երկրորդ սեռի ռեգու-
լյար հավասարումների համակարգի լուծմանը:

ЛИТЕРАТУРА – ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՈՒՆ

¹ Р.Крестенсен, Введение в механику композитов, М., Мир, 1982. ² В.С.Тоноян, Изв.АН АрмССР, Механика, т.21, №3, с.3-18 (1968). ³ В.С.Тоноян, С.А.Мелкумян, Изв.АН АрмССР, т.24, №4, с.3-17 (1971). ⁴ С.А.Мелкумян, ДАН АрмССР, т.55, №2, с.87-93 (1972). ⁵ В.С.Тоноян, С.А.Мелкумян, ДАН АрмССР, т.70, №5, с.282-288 (1973). ⁶ А.А.Баблоян, ДАН АрмССР, т.39, №3, с.149-157 (1964). ⁷ А.А.Баблоян, ПММ, т.31, №4, с.678-689 (1967). ⁸ И.С.Градштейн, И.М.Рыжик, Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений, М., Физматгиз, 1962.

