

УДК 539.3

Н. С. Мелкумян

**Об антиплоском вдавливании двух жестких штампов в упругую
полуплоскость с полубесконечным вертикальным разрезом**

(Представлено чл.-корр. НАН Армении Б. Л. Абрамяном 7/VII 1992)

Рассматривается антиплоская контактная задача для упругого изотропного полупространства ($x \geq 0$) с полубесконечным вертикальным разрезом ($a < x < \infty$). На конечных участках горизонтальной границы полупространства прикреплены два штампа конечных размеров ($b \leq y \leq c$), симметрично расположенные относительно оси разреза.

Принимается, что на штампы на границе полупространства и на берегах разреза действуют силы, приводящие к состоянию антиплоской деформации.

Задача решена методом Фурье в перемещениях.

В силу кососимметрии граничных условий достаточно рассматривать только квадрат ($0 < x < \infty$, $0 < y < \infty$) с смешанными граничными условиями.

Решение задачи ищется в виде сумм интегралов Фурье. Для определения неизвестных плотностей интегралов Фурье получена система «парных» и «тройных» интегральных уравнений. Эта система в свою очередь сводится к интегральному уравнению типа Фредгольма второго рода. Доказана разрешимость этого уравнения, в частности, решение может быть найдено методом последовательных приближений.

По известным формулам можно определить напряжения вне разреза и перемещения берегов разреза. Выделена особенность и вычислен коэффициент интенсивности напряжений в начале разреза.

При приравнивании значения коэффициента интенсивности напряжений к критической величине по теории хрупкого разрушения материала получается выражение, которое определяет распространение разреза и его устойчивость.

В частном случае, когда длина разреза стремится к нулю, получается антиплоская задача теории упругости для полупространства без разреза. В этом случае решение задачи получается в замкнутом виде.

В силу кососимметрии достаточно рассматривать только область квадранта, при следующих граничных условиях:

$$\begin{aligned} \tau_{zx}(0, y) &= 0, & 0 < y < b, \quad c < y < \infty \\ u_z(0, y) &= \lambda & b < y < c \\ \tau_{xy}(x, 0) &= f_1(x), & a < x < \infty \end{aligned} \quad (1)$$

и условие кососимметрии

$$u_z(x, 0) = 0, \quad 0 < x < a \quad (2)$$

Решение задачи ищется в виде сумм интегралов Фурье

$$u_z(x, y) = \int_0^{\infty} A(\alpha) e^{-\alpha y} \sin \alpha x d\alpha + \int_0^{\infty} C(\beta) e^{-\beta y} \cos \beta x d\beta.$$

Тогда для касательных напряжений имеются:

$$\begin{aligned} \tau_{zx} &= -G \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) e^{-\alpha y} \sin \alpha x d\alpha - G \int_0^{\infty} \beta C(\beta) e^{-\beta y} \sin \beta x d\beta; \\ \tau_{zy} &= G \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) e^{-\alpha y} \cos \alpha x d\alpha - G \int_0^{\infty} \beta C(\beta) e^{-\beta y} \cos \beta x d\beta. \end{aligned} \quad (3)$$

Здесь $A(\alpha)$ и $C(\beta)$ неизвестные функции, подлежащие определению из граничных условий (1) и (2). Удовлетворив граничным условиям (1) и (2), получается следующая система «тройных» и «парных» интегральных уравнений:

$$\begin{cases} -G \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) \sin \alpha y d\alpha = 0, & 0 < y < b \\ \int_0^{\infty} A(\alpha) \sin \alpha y d\alpha = \delta - \int_0^{\infty} C(\beta) e^{-\beta y} d\beta, & b < y < c \\ -G \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) \sin \alpha y d\alpha = 0, & c < y < \infty \end{cases} \quad (4)$$

$$\begin{cases} \int_0^{\infty} C(\beta) \cos \beta x d\beta = 0, & 0 < x < a \\ \int_0^{\infty} \beta C(\beta) \cos \beta x d\beta = -\frac{1}{G} f_0(x) + \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) e^{-\alpha x} d\alpha, & a < x < \infty \end{cases} \quad (5)$$

«Парные» интегральные уравнения, подобные (5), рассматривались в работах (2,3) и др. Используя результаты работы (2), для функции $C(\beta)$ получается следующее выражение из (5):

$$C(\beta) = \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} \varphi_1(r) J_1(\beta r) dr - \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) d\alpha \int_0^{\infty} r K_1(\alpha r) J_1(\beta r) dr, \quad (6)$$

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

$$\varphi_1(r) = \frac{1}{G} \int_0^{\infty} \frac{x f_1(x) dx}{\sqrt{x^2 - r^2}}$$

«Тройные» интегральные уравнения, подобные (4), рассматривались в работе (4) и др. Используя результаты работы (4), из (4) получаем:

$$A^*(\alpha) = \alpha A(\alpha); \quad (7)$$

$$A^*(\alpha) = \sum_{n=1}^{\infty} A_n J_{2n-1}(c\alpha); \quad (8)$$

$$A_n = (-1)^{n+1} A_n^*; \quad (9)$$

$$A_n = 2\xi(0) \sin \frac{\lambda}{2} + 4n(1-n) \sin^3 \frac{\lambda}{2} \cdot \int_0^1 s \xi(s) F\left(n+1, -n; 2; s^2 \sin^2 \frac{\lambda}{2}\right) ds; \quad (10)$$

$$\xi(s) = \frac{4}{\pi} \int_0^s \frac{\mu \Psi' \left[2 \arcsin \left(\mu \sin \frac{\lambda}{2} \right) \right]}{\sqrt{s^2 - \mu^2}} d\mu + Q; \quad (11)$$

$$b = c \cos \frac{\lambda}{2} \quad (12)$$

$$\Psi' \left[2 \arcsin \left(\mu \sin \frac{\lambda}{2} \right) \right] = -\frac{c}{2} \mu \sin \frac{\lambda}{2} \int_0^{\arcsin \frac{\mu \sin \frac{\lambda}{2}}{\sin \frac{\lambda}{2}}} \beta c(\beta) e^{-\beta c} \sqrt{1 - \mu^2 \sin^2 \frac{\lambda}{2}} d\beta, \quad (13)$$

где $F(\alpha, \mu, \gamma, z)$ — гипергеометрический ряд:

Q — постоянная, которая должна быть найдена путем подстановки (8) и (11) во второе уравнение из (4), при $y=b$.

Путем подстановки (6) и (9) в (8), с учетом (10), (11), (12) и (13), для определения функции $A(\alpha)$ получается интегральное уравнение типа Фредгольма второго рода:

$$A(\alpha) = Q(\alpha) + \int_0^\infty A(\gamma) K(\gamma, \alpha) d\gamma \quad (14)$$

где

$$Q(\alpha) = 2Q \sin \frac{\lambda}{2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{J_{2n-1}(c\alpha)}{\alpha (-1)^{n+1}} + 2Q \sin^3 \frac{\lambda}{2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{n(1-n)}{(-1)^{n+1}} F\left(1+n, -n; 2; \sin^2 \frac{\lambda}{2}\right) \frac{J_{2n-1}(c\alpha)}{\alpha} - \frac{8c}{\pi^2} \sin^4 \frac{\lambda}{2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{n(1-n)}{(-1)^{n+1}} F\left(1+n, -n; 2; \sin^2 \frac{\lambda}{2}\right) \frac{J_{2n-1}(c\alpha)}{\alpha} \cdot \int_0^{\arcsin \frac{\mu \sin \frac{\lambda}{2}}{\sin \frac{\lambda}{2}}} \beta d\beta \int_0^s \frac{\mu^2}{\sqrt{s^2 - \mu^2}} e^{-\beta c} \sqrt{1 - \mu^2 \sin^2 \frac{\lambda}{2}} d\mu \int_a^{\infty} \varphi_1(r) J_1(\beta r) dr; \quad (15)$$

$$K(\gamma, \alpha) = \frac{8c}{\pi^2} \sin^4 \frac{\lambda}{2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{n(1-n)}{(-1)^{n+1}} F\left(1+n, -n; 2; \sin^2 \frac{\lambda}{2}\right) \frac{J_{2n-1}(c\alpha)}{\alpha} \cdot \int_0^{\arcsin \frac{\mu \sin \frac{\lambda}{2}}{\sin \frac{\lambda}{2}}} \beta d\beta \int_0^s \frac{\mu^2}{\sqrt{s^2 - \mu^2}} e^{-\beta c} \sqrt{1 - \mu^2 \sin^2 \frac{\lambda}{2}} d\mu \cdot \int_a^{\infty} \gamma r K_1(\gamma r) J_1(\beta r) dr \quad (16)$$

Исходя из (4) и асимптотического разложения функций Бесселя и Макдональда для больших α получается, что

$$\lim_{\alpha \rightarrow \infty} \Omega(\alpha) = 0 \quad \text{и} \quad \int_0^{\infty} |K(\gamma, \alpha)| d\gamma < 1. \quad (17)$$

Значит, интегральное уравнение (14) можно решить методом последовательных приближений. Далее, по формуле (6) определяется искомая функция $s(\beta)$.

Напряжения и перемещения по известным формулам (2) и (3) будут определены в любой точке полуплоскости. В частности, напряжения вне разреза и перемещения берегов разреза ($y=0$) определяются формулами:

$$\begin{aligned} \tau_{xy}(x, 0) = & G \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) e^{-\alpha x} d\alpha + \\ & + \frac{2}{\pi} G \frac{\varphi_1(a)}{\sqrt{a^2 - x^2}} - \frac{2}{\pi} G \int_a^{\infty} \frac{[\varphi_1(r)]' dr}{\sqrt{r^2 - x^2}} - \\ & - \frac{2}{\pi} \frac{Ga}{\sqrt{a^2 - x^2}} \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) K_1(\alpha a) d\alpha + \\ & + \frac{2}{\pi} G \int_0^{\infty} \alpha^2 A(\alpha) d\alpha \int_a^{\infty} \frac{r K_0(\alpha r) dr}{\sqrt{r^2 - x^2}}, \quad 0 < x < a; \end{aligned} \quad (18)$$

$$\begin{aligned} u_x(x, 0) = & \frac{2}{\pi} \int_a^x \frac{r \varphi_1(r) dr}{\sqrt{x^2 - r^2} (x + \sqrt{x^2 - r^2})} + \frac{2}{\pi} \int_x^{\infty} \frac{\varphi_1(r) \cos\left(\operatorname{arcsin} \frac{x}{r}\right) dr}{\sqrt{r^2 - x^2}} - \\ & - \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) d\alpha \int_a^x \frac{r^2 K_1(\alpha r) dr}{\sqrt{x^2 - r^2} (x + \sqrt{x^2 - r^2})} - \\ & - \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) d\alpha \int_x^{\infty} \frac{r K_1(\alpha r) \cos\left(\operatorname{arcsin} \frac{x}{r}\right) dr}{\sqrt{r^2 - x^2}}, \quad a < x < \infty. \end{aligned} \quad (19)$$

Коэффициент особенности K_{III} имеет вид

$$K_{III} = \frac{2}{\pi} G \left\{ \varphi_1(a) + \int_0^{\infty} \alpha A(\alpha) a K_1(\alpha a) d\alpha \right\}. \quad (20)$$

Приравняв значение коэффициента интенсивности напряжений (20) к критической величине ($K_{III} = K_c$) по теории хрупкого разрушения (5), получается выражение, которое определяет распространение трещины и ее устойчивость.

Կիսաանվերջ ուղղահայաց ճեղքով առածգական կիսահարթության վրա երկու կոշտ դրոշմների հակահարթ ճնշման մասին

Դիտարկվում է հակահարթ կոնտակտային խնդիր կիսաանվերջ ճեղքով, առածգական, իզոտրոպ կիսատարածության համար: Կիսատարածության հորիզոնական սահմանի եզրային տեղամասերում, ճեղքի առանցքի նկատմամբ համաչափ ամրակցված են վերջավոր շափերի երկու դրոշմներ: Ընդունվում է, որ դրոշմների, կիսատարածության սահմանի և ճաքի ափերի վրա ազդում են հակահարթ ղեֆորմացիոն վիճակի հանգեցնող ուժեր: Խնդիրը լուծվում է Ֆուրյեի մեթոդով տեղափոխություններով: Եզրային պայմանների հակասիմետրիայի շնորհիվ բավական է դիտարկել միայն խառը եզրային պայմաններով քառորդ հարթությունը:

Խնդրի լուծումը փնտրվում է Ֆուրյեի ինտեգրալների գումարի տեսքով: Ինտեգրման անհայտ ֆունկցիաները որոշելու համար ստացվել է «գույգ» և «երիցս» ինտեգրալ հավասարումների համակարգ: Այդ համակարգն իր հերթին բերվում է Ֆրեդհոլմի տիպի երկրորդ սեռի ինտեգրալ հավասարման: Ապացուցված է այդ հավասարման լուծելիությունը, մասնավորապես, լուծումը կարող է գտնվել հաջորդական մոտավորությունների մեթոդով:

ЛИТЕРАТУРА — ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

¹ В. Новацкий, Теория упругости, М., Мир, 1975. ² В. С. Топоян, С. А. Мелкумян, ДАН АрмССР, т. 51, № 3 (1970). ³ Я. С. Уфлянд, Метод парных уравнений в задачах математической физики, Л., Наука, 1977. ⁴ В. С. Топоян, ДАН АрмССР, т. 37, № 3 (1963). ⁵ П. П. Черепанов, Механика хрупкого разрушения, М., Наука, 1974.