

ТЕОРИЯ УПРУГОСТИ

В. В. Еганян

Общее решение задачи теории упругости для бесконечной плоскости с луночным отверстием, вдоль которого действуют заданные усилия

Задача рассматривается в биполярных координатах. В этих же координатах Я. С. Уфляндом рассмотрена общая задача о растяжении бесконечной плоскости с луночным отверстием, когда контуры отверстия свободны от внешней нагрузки, т. е. выполняются условия [1]:

$$\sigma_{\beta}|_{\beta=\beta_1} = \tau_{\alpha\beta}|_{\beta=\beta_1} = 0 \quad (i = 1, 2).$$

В данной статье рассматривается случай, когда бесконечная плоскость с луночным отверстием свободна от растяжения, а на контуре отверстия выполняются условия (фиг. 1):

$$\sigma_{\beta}|_{\beta=\beta_1} = \sigma_i(\alpha), \quad \tau_{\alpha\beta}|_{\beta=\beta_1} = \tau_i(\alpha) \quad (i = 1, 2). \quad (1)$$

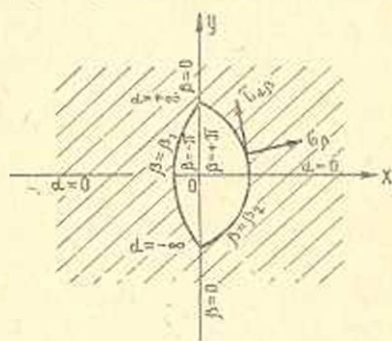
Контурные напряжения $\sigma_i(\alpha)$ и $\tau_i(\alpha)$ ($i = 1, 2$) должны удовлетворять уравнениям равновесия. Кроме этого полагаем, что $\tau_i(\alpha)$ и производные функции $\tau_i(\alpha)$ интегрируемы в пределах от $\alpha = -\infty$ до $\alpha = +\infty$.

Сначала будем рассматривать случай, когда нагрузка симметрична относительно оси OX .

Общие формулы напряжений плоской задачи в биполярных координатах имеют следующий вид [1]:

$$\begin{aligned} \sigma_x &= \left[g \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} - \frac{\text{sh } \alpha}{a} \frac{\partial}{\partial \alpha} - \frac{\sin \beta}{a} \frac{\partial}{\partial \beta} + \frac{\text{ch } \alpha}{a} \right] (g\Phi), \\ \sigma_y &= \left[g \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} - \frac{\text{sh } \alpha}{a} \frac{\partial}{\partial \alpha} - \frac{\sin \beta}{a} \frac{\partial}{\partial \beta} + \frac{\cos \beta}{a} \right] (g\Phi), \\ \tau_{\alpha\beta} &= -g \frac{\partial^2}{\partial \alpha \partial \beta} (g\Phi), \quad \text{где } g = \frac{\text{ch } \alpha - \cos \beta}{a}. \end{aligned} \quad (2)$$

Функция $g\Phi$ удовлетворяет уравнению



Фиг. 1.

$$\left[\frac{\partial^4}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4}{\partial x^2 \partial \beta^2} + \frac{\partial^4}{\partial \beta^4} - 2 \frac{\partial^2}{\partial x^2} + 2 \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} + 1 \right] (g\Phi) = 0.$$

Общее решение последнего уравнения, то есть $g\Phi$, при условиях (1) разыскиваем аналогично Я. С. Уфлянду. Если искать функцию $g\Phi$ в обычной форме интеграла Фурье (четность по x очевидна по условию задачи)

$$\left. \begin{aligned} \int_0^{\infty} f(m, \beta) \cos m x dm, \text{ где } f(m, \beta) = A(m) \operatorname{ch} m \beta \cos \beta + \\ + B(m) \operatorname{ch} m \beta \sin \beta + C(m) \operatorname{sh} m \beta \cos \beta + D(m) \operatorname{sh} m \beta \sin \beta, \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

то четыре функции $A(m)$, $B(m)$, $C(m)$ и $D(m)$ позволяют удовлетворить четырем граничным условиям (1). Однако, при этом функция $g\Phi$ не должна изменять напряженное состояние на бесконечности, то есть должно выполняться условие

$$(g\Phi) \Big|_{\substack{x=0 \\ \beta=0}} = 0. \quad (4)$$

Поэтому к интегралу Фурье (3) добавляется особое решение типа

$$K(\operatorname{ch} x - \cos \beta) \ln \frac{\operatorname{ch} x - \cos \beta}{\operatorname{ch} x + \cos \beta}.$$

Постоянная K и позволяет удовлетворить условию (4). Кроме того, для дальнейшего удобно поставить требование

$$\lim_{x \rightarrow \infty} (g\Phi) = 0. \quad (5)$$

Замечая, что

$$\lim_{x \rightarrow \infty} (\operatorname{ch} x - \cos \beta) \ln \frac{\operatorname{ch} x - \cos \beta}{\operatorname{ch} x + \cos \beta} = -2 \cos \beta$$

и

$$\lim_{x \rightarrow \infty} \int_0^{\infty} f(m, \beta) \cos m x dm = 0$$

(это вытекает из требования абсолютной сходимости бесконечных интегралов), положим окончательно

$$g\Phi = g\Phi_0 + K \left[2 \cos \beta + (\operatorname{ch} x - \cos \beta) \ln \frac{\operatorname{ch} x - \cos \beta}{\operatorname{ch} x + \cos \beta} \right], \quad (6)$$

где

$$g\Phi_0 = \int_0^{\infty} f(m, \beta) \cos m x dm. \quad (7)$$

Обратимся к граничным условиям (1), которые с учетом (2) можно записать так:

$$\frac{\partial^2}{\partial \alpha \partial \beta_i} (g\Phi_0) \Big|_{\beta=\beta_i} = -\frac{a\tau_i(\alpha)}{\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i} + \frac{K \operatorname{sh} 2\alpha \sin 2\beta_i}{(\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i)(\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta_i)^2},$$

$$\left[(\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i) \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} - \operatorname{sh} \alpha \frac{\partial}{\partial \alpha} - \sin \beta_i \frac{\partial}{\partial \beta_i} + \cos \beta_i \right] (g\Phi_0) \Big|_{\beta=\beta_i} = a\tau_i(\alpha), \quad (8)$$

$$(i = 1, 2).$$

Условие (4), с помощью (3) и (6), имеет вид

$$2K = - \int_0^\infty A(m) dm. \quad (9)$$

Уравнение (8) служит для определения функций $A(m)$, $B(m)$, $C(m)$ и $D(m)$, а условие (9) — для определения постоянной K .

Левые части первого и второго уравнений (8) представляют некоторый интеграл Фурье. Однако, третье и четвертое уравнения (8) непосредственно не дают интеграла Фурье, так как в них перед знаками интегралов имеются функции от переменной α .

С целью преодоления этой трудности, следуя Я. С. Уфлянду, дифференцируем третье и четвертое уравнения (8) по α .

С учетом первого и второго уравнений (8) получим

$$\left(\frac{\partial^3}{\partial \alpha^3} - \frac{\partial}{\partial \alpha} \right) (g\Phi_0) \Big|_{\beta=\beta_i} = \frac{a\tau_i'(\alpha)}{\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i} - \frac{a\tau_i(\alpha) \sin \beta_i}{(\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i)^2}, \quad (10)$$

интегрируя которое по α будем иметь

$$\left(\frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} - 1 \right) (g\Phi_0) \Big|_{\beta=\beta_i} = a \int_0^\infty \left[\frac{\tau_i'(\gamma)}{\operatorname{ch} \gamma - \cos \beta_i} - \frac{\tau_i(\gamma) \sin \beta_i}{(\operatorname{ch} \gamma - \cos \beta_i)^2} \right] d\gamma \quad (11)$$

(аддитивная постоянная интегрирования в левой части равна нулю в силу условия (5)).

Подставляя значение $g\Phi_0$ из (7) в (8) и (11), получим следующую систему:

$$\int_0^\infty m f'(m, \beta_i) \sin m \alpha dm = \varphi(\alpha, \beta_i),$$

$$(i = 1, 2) \quad (12)$$

$$\int_0^\infty (m^2 + 1) f(m, \beta_i) \cos m \alpha dm = \psi(\alpha, \beta_i),$$

где обозначено

$$\varphi(\alpha, \beta_i) = \frac{a\tau_i(\alpha)}{\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i} - \frac{K \operatorname{sh} 2\alpha \sin 2\beta_i}{(\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i)(\operatorname{ch} \alpha + \cos \beta_i)^2},$$

$$\psi(\alpha, \beta_i) = a \int_0^\infty \left[\frac{\tau_i'(\gamma)}{\operatorname{ch} \gamma - \cos \beta_i} - \frac{\tau_i(\gamma) \sin \beta_i}{(\operatorname{ch} \gamma - \cos \beta_i)^2} \right] d\gamma. \quad (13)$$

Для того, чтобы из условий (12) определить коэффициенты $A(m)$, $B(m)$, $C(m)$ и $D(m)$, нужно правые части разложить в интегралы Фурье

$$\varphi(x, \beta_i) = \int_0^{\infty} H(m, \beta_i) \sin mx dm, \quad (i=1, 2) \quad (14)$$

$$\psi(x, \beta_i) = \int_0^{\infty} M(m, \beta_i) \cos mx dm,$$

где функции $H(m, \beta_i)$ и $M(m, \beta_i)$ определяются равенствами

$$H(m, \beta_i) = \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} \varphi(x, \beta_i) \sin mxdx, \quad (15)$$

$$M(m, \beta_i) = \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} \psi(x, \beta_i) \cos mxdx.$$

Из (12) и (14) окончательно получим следующие равенства:

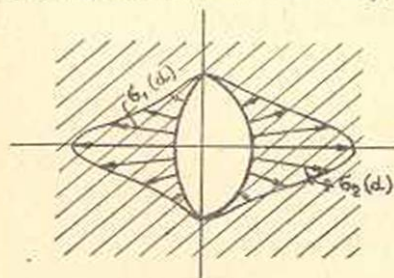
$$\begin{aligned} mf'(m, \beta_i) &= H(m, \beta_i), \\ (m^2 + 1)f(m, \beta_i) &= M(m, \beta_i). \end{aligned} \quad (i=1, 2) \quad (16)$$

Откуда и определяются коэффициенты A , B , C и D , при данных $\sigma_1(x)$ и $\sigma_2(x)$. Таким образом, поставленная задача решается полностью при симметричном распределении нагрузки относительно оси OX . Точно таким же путем решается задача для не симметричных нагрузок, удовлетворяющих уравнениям равновесия. При этом вместо четырех коэффициентов интеграла Фурье будем иметь восемь, то есть

$$g\Phi_0 = \int_0^{\infty} [f_1(m, \beta) \cos mx + f_2(m, \beta) \sin mx] dm;$$

$$f_j = A_j \operatorname{ch} m\beta \cos \beta + B_j \operatorname{ch} m\beta \sin \beta + C_j \operatorname{sh} m\beta \cos \beta + D_j \operatorname{sh} m\beta \sin \beta. \quad (j=1, 2).$$

В этом случае вместо (16) получится система: восемь уравнений с восьмью неизвестными A_j , B_j , C_j и D_j ($j=1, 2$).



Фиг. 2.

Теперь рассмотрим случай, когда на обе части отверстия соответственно приложены экспоненциально изменяющиеся нормальные нагрузки (фиг. 2)

$$\sigma_i(x) = \begin{cases} Q_i e^{n\alpha} (\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i)^2 & (-\infty \leq \alpha \leq 0) \\ Q_i e^{-n\alpha} (\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i)^2 & (0 \leq \alpha \leq \infty) \end{cases} \quad (n \geq 2) \quad (17)$$

$$\sigma_i(x) = 0 \quad (i=1, 2).$$

Здесь n — положительное число, не меньшее двух, а Q_i — параметры, связь между которыми получается из уравнений равновесия, которые в данном случае приводятся к одному уравнению

$$\int_0^{\infty} \frac{\sigma_1(z) (1 - \operatorname{ch} z \cos \beta_1)}{(\operatorname{ch} z - \cos \beta_1)^2} dz = \int_0^{\infty} \sigma_2(z) \frac{1 - \operatorname{ch} z \cos \beta_2}{(\operatorname{ch} z - \cos \beta_2)^2} dz.$$

Такой выбор нагрузки не только облегчает вычисление интегралов (13) и (15), но и дает возможность для осуществления предельного перехода (когда $n \rightarrow \infty$) к сосредоточенной силе.

Для этого случая из (13) имеем

$$\begin{aligned} \varphi(z, \beta_i) &= -K \frac{\operatorname{sh} 2z \sin 2\beta_i}{(\operatorname{ch} z - \cos \beta_i)(\operatorname{ch} z + \cos \beta_i)^2}, \\ \psi(z, \beta_i) &= a \int_0^{\infty} \frac{\sigma_i(\gamma)}{\operatorname{ch} \gamma - \cos \beta_i} d\gamma \quad (i=1, 2). \end{aligned} \quad (18)$$

Подставляя значение подынтегральной функции и производя интегрирование, находим

$$\psi(z, \beta_i) = \frac{aQ_i}{2} \left[\left(\frac{2-n}{n-1} \right) e^{-(n-1)z} - \left(\frac{2+n}{n+1} \right) e^{-(n+1)z} + 2 \cos \beta_i e^{-nz} \right]. \quad (19)$$

Тогда из (15), с помощью (18) и (19), получим

$$\begin{aligned} H(m, \beta_i) &= -\frac{2K}{\pi} \sin 2\beta_i \int_0^{\infty} \frac{\operatorname{sh} 2z \sin mzdz}{(\operatorname{ch} z - \cos \beta_i)(\operatorname{sh} z + \cos \beta_i)^2}, \\ M(m, \beta_i) &= \frac{aQ_i}{\pi} \int_0^{\infty} \left[\left(\frac{2-n}{n-1} \right) e^{-(n-1)z} - \left(\frac{2+n}{n+1} \right) e^{-(n+1)z} + \right. \\ &\quad \left. + 2 \cos \beta_i e^{-nz} \right] \cos mzdz. \end{aligned} \quad (20)$$

Вычисляя второй интеграл (20), находим

$$M(m, \beta_i) = \frac{aQ_i}{\pi} \left[\frac{2-n}{m^2 + (n-1)^2} - \frac{2+n}{m^2 + (n+1)^2} + \frac{2n \cos \beta_i}{m^2 + n^2} \right] \quad (i=1, 2). \quad (21)$$

Для вычисления первого интеграла (20) преобразуем подынтегральное выражение

$$\frac{\operatorname{sh} 2z}{(\operatorname{ch} z - \cos \beta_i)(\operatorname{ch} z + \cos \beta_i)^2} = \frac{\operatorname{sh} z}{\operatorname{ch}^2 z - \cos^2 \beta_i} + \frac{\operatorname{sh} z}{(\operatorname{ch} z + \cos \beta_i)^2}.$$

Используя приложение [1], получим

$$H(m, \beta_2) = -2K \sin 2\beta_2 \left[\frac{\operatorname{sh} m \left(\frac{\pi}{2} - \beta_2 \right)}{2 \operatorname{ch} \frac{m\pi}{2} \cos \beta_2} + \frac{m \operatorname{sh} m \beta_2}{\operatorname{sh} m\pi \sin \beta_2} \right] \quad (0 < \beta_2 < \pi),$$

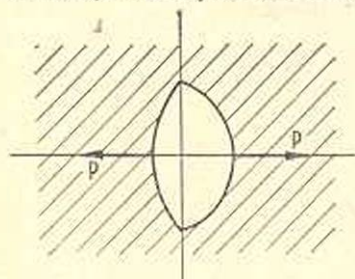
$$H(m, \beta_1) = -2K \sin 2\beta_1 \left[\frac{\operatorname{sh} m \left(\frac{\pi}{2} + \beta_1 \right)}{2 \operatorname{ch} \frac{m\pi}{2} \cos \beta_1} + \frac{m \operatorname{sh} m \beta_1}{\operatorname{sh} m\pi \sin \beta_1} \right] \quad (-\pi < \beta_1 < 0).$$
(22)

Подставляя найденные значения $H(m, \beta_i)$ и $M(m, \beta_i)$ в (16) и учитывая (3), получим четыре алгебраических уравнения, решая которые находим функции $A(m)$, $B(m)$, $C(m)$ и $D(m)$, после чего из (9) определяем коэффициент K .

Теперь, если на фиг. 2 подсчитать суммарные нагрузки, которые приложены на линиях $\beta = \beta_1$ и $\beta = \beta_2$ и каждую из них приравнять при $n \rightarrow \infty$ заданной величине P , то есть

$$\lim_{n \rightarrow \infty} 2a \int_0^\pi \sigma_i(\alpha) \frac{(1 - \operatorname{ch} \alpha \cos \beta_i)}{(\operatorname{ch} \alpha - \cos \beta_i)^2} d\alpha = P \quad (i = 1, 2), \quad (23)$$

то получим случай действия двух осевых сосредоточенных сил (фиг. 3).



Фиг. 3.

При этом из (17) и (23) получим

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \frac{Q_i}{n} (1 - \cos \beta_i) = \frac{P}{2a}. \quad (24)$$

Из (21), с помощью (24), находим

$$M(m, \beta_i) = -\frac{P}{\pi} \quad (i = 1, 2), \quad (25)$$

а функции $H(m, \beta_i)$ ($i = 1, 2$) остаются теми же, что и в (22). В этом случае функции $A(m)$, $B(m)$, $C(m)$ и $D(m)$ и коэффициент K определяются с помощью (3), (9), (16), (22) и (25).

Վ. Վ. Եգանյան

ԱՌԱՋԳԱԿԱՆՈՒԹՅԱՆ ՏԵՍՈՒԹՅԱՆ ԽՆԴՐԻ ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ԼՈՒԾՈՒՄԸ
ՈՍՊՆԱԶԵՎ ԱՆՑՔՈՎ ԱՆՎԵՐՋ ՀԱՐԹՈՒԹՅԱՆ ՀԱՍԱՐ, ԵՐԲ
ԱՆՑՔԻ ԵԶՐԱԳԾՈՎ ԱԶԴՈՒՄ Է ՏՎԱԾ ԲԵՌԸ

Ա Մ Փ Ո Փ Ո Ւ Մ

Հորվածում զիտարկվում է ուսպնածե անցքով անվերջ հարթության տառնդականության տեսության ընդհանուր խնդիրը, երբ անցքի եզրագծով աղղում է տված բեռը:

Խնդիրը զիտարկված է երկրենեալին կոորդինատներով, որի լուծումը՝ լարումների $g\Phi$ ֆունկցիան որոշվում է (6) տեսքով, որտեղ մասնող K գործակիցը և Ֆուրյեի ինտեգրալի գործակիցները որոշելու համար ստացվում են (9) և (16) շատ պարզ հավասարումները:

Դիտարկված է բևռի ախպրի մասնավոր դեպք, որը ոչ միայն հեշտացնում է Ֆուրյեի ինտեգրալի գործակիցները որոշող (13) և (15) ինտեգրալների հաշվումը, այլ և հնարավորություն է տալիս սահմանալին անցումով զիտարկելու կենտրոնացած ուժի դեպքը:

Լ Ի Տ Ե Ր Ա Տ Ր Ա

1. Уфлянд Я. С. Биполярные координаты в теории упругости. Госиздат, М.—Л., 1950.
2. Եգանյան Վ. Վ. К плоской задаче теории упругости для полукруга. Известия АН АрмССР, серия физ.-мат. наук, 11, № 6, 1958.
3. Եգանյան Վ. Վ. К плоской задаче теории упругости для круговой „луночки“. Сборник научных трудов, Ереванский политехнический институт, № 20, 1959.
4. Եգանյան Վ. Վ. Плоская задача теории упругости для эксцентричного кольца. Известия АН АрмССР, серия физ.-мат. наук, 17, № 1, 1964.