

МЕТОД ВОЗМУЩЕНИЙ ДЛЯ ПЛОСКИХ ЗАДАЧ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ

В статье приведены точные решения, полученные в замкнутой форме для некоторых задач о напряженно-деформируемом состоянии ортотропной пластины с цилиндрической анизотропией.

У статті наведені точні розв'язки, що отримані у замкненій формі для деяких задач про напружено-деформований стан ортотропної пластини з циліндричною анізотропією.

The exact decisions received in the closed form for some tasks about an intense-deformable condition of an orthotropic plate with cylindrical anisotropy are resulted in the article.

Решения краевых задач с учетом анизотропии упругой среды сопряжено с дополнительными трудностями. В случае прямолинейной анизотропии приходится рассматривать пару связанных аналитических функций, зависящих от различных комплексных переменных [1]. Для среды с криволинейной анизотропией непосредственное применение методов теории аналитических функций вообще оказывается невозможным.

Эти трудности удается преодолеть в некоторых специальных случаях (малая анизотропия, специальный закон изменения упругих свойств и т. п.), причем соответствующая задача для изотропной среды считается обычно эталоном простоты. В задачах 3 и 4 решения получены с помощью методов возмущения [2].

Преимущество предложенного подхода состоит в том, что исходная задача сводится к последовательному решению задач теории потенциала, учитывается любая степень анизотропии материала.

1. Рассмотрим случай, когда контур отверстия в пластине подкреплен жестким кольцом (бесконечности подвергается осевому растяжению усилиями интенсивности p_1 и p_2). В сплошной пластине кроме соотношений (2) имеют место выражения:

$$\begin{aligned}
 U_1^0 &= \frac{\operatorname{Re} \xi}{E_1} \left[\frac{(1-\nu_1)(p_1+p_2)}{2} + \frac{(1+\nu_1)(p_1-p_2)}{2} \cos 2\eta \right], \\
 U_2^0 &= \frac{\operatorname{Re} \xi}{E_1} \left[\frac{(q^{-1}-1)(p_1+p_2)}{2} \eta + \frac{p_1-p_2}{2} \frac{1+q^{-1}+2\nu_1}{2} \sin 2\eta \right] \quad (5)
 \end{aligned}$$

В (5) отброшены функции, появляющиеся при интегрировании.

В пластине с жестким кольцом на контуре отверстия $R(\xi=0)$ отсутствуют смещения U_1 и U_2 , т.е. образование отверстия, подкрепленного жестким кольцом в пластине равносильно приложению к точкам воображаемого контура перемещений $U_1 = -U_1^0$ и $U_2 = -U_2^0$. Действие U_1 и U_2 приводит к появлению

второго поля смещений. Полное решение задачи с отверстием состоит из суммы решения (5) и указанного второго поля смещений. Для определения второго поля смещений необходимо рассмотреть задачу, когда на контуре отверстия ($\xi = 0$) заданы перемещения U_1 и U_2 , на бесконечности смещения равны нулю, т.е. граничные условия имеют вид:

$$\begin{aligned} \text{при } \xi = 0, U_1 &= -\frac{R(1-\nu_1)(p_1+p_2)}{E_1} \frac{1}{2} - \frac{R(1+\nu_1)(p_1-p_2)}{E_1} \frac{1}{2} \cos 2\eta, \\ U_2 &= -\frac{R(q^{-1}-1)(p_1+p_2)}{E_1} \frac{1}{2} \eta + \frac{R(p_1-p_2)(1+q^{-1}+2\nu_1)}{E_1} \frac{1}{4} \sin 2\eta, \end{aligned} \quad (6)$$

при $\xi \rightarrow \infty U_1 \rightarrow 0, U_2 \rightarrow 0$.

Граничные условия (6) могут быть разбиты на две части:

$$\begin{aligned} U_1 &= -\frac{R(1-\nu_1)(p_1+p_2)}{E_1} \frac{1}{2}, U_2 = -\frac{R(q^{-1}-1)(p_1+p_2)}{E_1} \frac{1}{2} \eta; \\ U_1 &= -\frac{R(1+\nu_1)(p_1-p_2)}{E_1} \frac{1}{2} \cos 2\eta, U_2 = \frac{R(p_1-p_2)(1+q^{-1}+2\nu_1)}{E_1} \frac{1}{4} \sin 2\eta \end{aligned}$$

Полное решение поставленной задачи имеет вид:

$$\begin{aligned} U_1 &= \frac{\operatorname{Re} \xi}{E_1} \left[\frac{(1-\nu_1)(p_1+p_2)}{2} + \frac{(1+\nu_1)(p_1-p_2)}{2} \cos 2\eta \right] + \\ &\quad + \frac{Rq^{-1}(m\varepsilon + \varepsilon + \nu_1 q)}{E_1} \frac{p_1+p_2}{2} e^{-\sqrt{q}\xi} - \\ &\quad - \frac{Rq^{-1}(m\varepsilon + \varepsilon + q)}{E_1} \frac{p_1+p_2}{2} e^{-\xi} + \frac{1}{E_1} \left[\frac{4-(1-t_1)(1-2\nu_1+\nu_1\sqrt{t_1})}{\sqrt{t_1}} C_1 e^{-\sqrt{t_1}\xi} + \right. \\ &\quad \left. + \frac{4-(1-\sqrt{t_2})(1-2\nu_1+\nu_1\sqrt{t_2})}{\sqrt{t_2}} C_3 e^{-\sqrt{t_2}\xi} \right] \cos 2\eta; \\ U_2 &= \frac{\operatorname{Re} \xi}{E_1} \left[\frac{(q^{-1}-1)(p_1+p_2)}{2} \eta - \frac{p_1-p_2}{2} \frac{1+q^{-1}+2\nu_1}{2} \sin 2\eta \right] - \\ &\quad - \frac{R(q^{-1}-1)}{E_1} \frac{p_1+p_2}{2} e^{-\xi} \eta + \frac{1}{E_1} \left[\frac{4(\nu_1\sqrt{t_2}-1)-(1-\sqrt{t_2})(q^{-1}t_2-1+2\nu_1)}{2\sqrt{t_2}} C_3 e^{-\sqrt{t_2}\xi} - \right. \\ &\quad \left. - \frac{4(1-\nu_1\sqrt{t_1})+(1-\sqrt{t_1})(q^{-1}t_1-1+2\nu_1)}{2\sqrt{t_1}} C_1 e^{-\sqrt{t_1}\xi} \right] \sin 2\eta; \end{aligned}$$

$$\sigma_{11} = E^*(e_{11} + \nu_1 q e_{22}); \quad \sigma_{22} = E^* q (e_{22} + \nu_1 e_{11}); \quad \tau = G e_{12};$$

$$e_{11} = \frac{e^{-\xi}}{R} \left(\frac{\partial U_1}{\partial \xi} \right); \quad e_{22} = \frac{e^{-\xi}}{R} \left(\frac{\partial U_2}{\partial \eta} + U_1 \right); \quad e_{12} = \frac{e^{-\xi}}{R} \left(\frac{\partial U_2}{\partial \xi} + \frac{\partial U_1}{\partial \eta} - U_2 \right).$$

Проведены сравнения результатов с известными точными решениями, в частности, для изотропного материала.

2. Пластина ослаблена эллиптическим отверстием со свободной границей ина бесконечности подвергается осевому растяжению усилиями интенсивности p_1 и p_2 .

Функция $\omega(\zeta) = R(\zeta + c\zeta^{-1})$. Тогда $x = R(e^\xi + ce^{-\xi})\cos\eta$,

$$y = R(e^\xi - ce^{-\xi})\sin\eta, \quad H = R(e^{2\xi} - 2c \cdot \cos 2\eta + c^2 e^{-2\xi})^{\frac{1}{2}}. \quad \text{Здесь } R = \frac{1}{2}a \left(1 + \frac{b}{a} \right),$$

$$c = \left(1 - \frac{b}{a} \right) \left(1 + \frac{b}{a} \right)^{-1}, \quad a, b - \text{полуоси эллиптического отверстия.}$$

В пластине без отверстия

$$\sigma_{11}^0 = \left(e^{4\xi} - 2ce^{2\xi} \cos 2\eta + c^2 \right)^{-1} \left[\frac{1}{2}(p_1 + p_2)(e^{4\xi} + c^2) - c(p_1 - p_2)e^{2\xi} + \right. \\ \left. + \left(\frac{1}{2}(p_1 - p_2)(e^{4\xi} + c^2) - c(p_1 + p_2)e^{2\xi} \right) \cos \eta \right],$$

$$\sigma_{22}^0 = \left(e^{4\xi} - 2ce^{2\xi} \cos 2\eta + c^2 \right)^{-1} \left[\frac{1}{2}(p_1 + p_2)(e^{4\xi} + c^2) + c(p_1 - p_2)e^{2\xi} - \right. \\ \left. - \left(\frac{1}{2}(p_1 - p_2)(e^{4\xi} + c^2) + c(p_1 + p_2)e^{2\xi} \right) \cos \eta \right],$$

$$\sigma_{12}^0 = -\frac{1}{2}(p_1 - p_2)(e^{4\xi} - 2ce^{2\xi} \cos 2\eta + c^2)^{-1} \cdot (e^{4\xi} - c^2) \sin 2\eta.$$

Квазиосесимметричное решение

$$\sigma_{11} = -\sigma_{22} = -\frac{1}{2} \left(e^{4\xi} - 2ce^{2\xi} \cos 2\eta + c^2 \right)^{-1} \left[p_1(1-c)^2 + p_2(1+c)^2 \right] e^{2\xi}, \quad \sigma_{12} = 0.$$

Решение задачи с граничными условиями

$$\sigma_{11} = -\frac{1}{2} \left(1 - 2c \cdot \cos 2\eta + c^2 \right)^{-1} \left[p_1(1-c)^2 - p_2(1+c)^2 \right] \cos 2\eta,$$

$$\sigma_{12} = \frac{1}{2}(p_1 - p_2) \left(1 - 2c \cdot \cos 2\eta + c^2 \right)^{-1} \cdot (1-c)^2 \sin 2\eta, \quad (\xi = 0),$$

$\sigma_{11} \rightarrow 0, \sigma_{12} \rightarrow 0, (\xi \rightarrow \infty)$ разыскивается методом возмущений [2]. При

этом предполагается, что $\frac{b}{a} = 1 - \chi\varepsilon \quad (\chi \sim 1), \quad R = a \left(1 - \frac{1}{2}\chi\varepsilon \right), \quad c = \chi\varepsilon(2 - \chi\varepsilon)^{-1}.$

Тогда ряды метода принимают вид:

$$\begin{aligned}
H &= ae^\xi - \frac{1}{2} a \chi e^\xi (1 + e^{-2\xi} \cos 2\eta) \varepsilon + 0 \left[(\chi \varepsilon)^2 \right], \\
f_1 &= 1 + (\chi e^{-2\xi} \cos 2\eta) \varepsilon + 0 \left[(\chi \varepsilon)^2 \right], \quad f_2 = (\chi e^{-2\xi} \sin 2\eta) \varepsilon + 0 \left[(\chi \varepsilon)^2 \right], \\
f_3 &= (-2\chi e^{-2\xi} \cos 2\eta) \varepsilon + 0 \left[(\chi \varepsilon)^2 \right], \quad f_4 = (-2\chi e^{-2\xi} \sin 2\eta) \varepsilon + 0 \left[(\chi \varepsilon)^2 \right]; \\
\psi_1(\eta) &= -\frac{1}{2} (p_1 - p_2) \cos 2\eta + \frac{1}{2} \chi \left[(p_1 + p_2) \cos 2\eta - \right. \\
&\quad \left. (p_1 - p_2) \cos^2 2\eta \right] \varepsilon + 0 \left[(\chi \varepsilon)^2 \right], \\
\psi_2(\eta) &= \frac{1}{2} (p_1 - p_2) \left(\sin 2\eta + (\chi \sin 2\eta \cos 2\eta) \varepsilon + 0 \left[(\chi \varepsilon)^2 \right] \right), \quad \eta_1 = \eta_2 = 2\eta.
\end{aligned}$$

Приведем окончательную формулу для определения напряжений σ_{22} , действующих на площадках, нормальных к контуру эллиптического отверстия ($\xi = 0$), которые представляют наибольший интерес. Напряжения σ_{11} , σ_{12} на контуре равны нулю.

$$\begin{aligned}
\sigma_{22} &= \frac{1}{2} \left(1 - 2c \cdot \cos 2\eta + c^2 \right)^{-1} \left(2(1 + c^2)(p_1 + p_2) - \left[p_1(1 + c)^2 - \right. \right. \\
&\quad \left. \left. - p_2(1 - c)^2 \right] \cos 2\eta \right) - \frac{1}{2} \left(1 + \varepsilon^{-\frac{1}{2}} \right) (p_1 - p_2) \cos 2\eta - \varepsilon \left\{ \frac{1}{2} (p_1 - p_2) \varepsilon^{-\frac{1}{2}} \cos 2\eta - \right. \\
&\quad \left. - \frac{1}{2} \chi \left[(p_1 + p_2) \cos 2\eta - \frac{1}{4} \left(1 + \varepsilon^{-\frac{1}{2}} \right) (p_1 - p_2) (1 + 2 \cos 4\eta) \right] \right\} + 0(\varepsilon^2), \quad (1)
\end{aligned}$$

$$\sigma_{11} = \sigma_{12} = 0.$$

Если $c = 0$ ($\chi = 0$), то (1) переходит в решение соответствующей задачи для пластины с круговым отверстием.

Сравнение $(\sigma_{22})_{\max}$, вычисленного по формуле (1) для изотропной пластины с учетом первых двух приближений, с точным решением [3] показывает, что, например, при $\frac{b}{a} = 0,65$ погрешность для различных случаев нагружения не превышает 5-10%.

3. Рассмотрим анизотропную пластину, ослабленную гипотрохонидным отверстием, которая на бесконечности подвергается осевому растяжению усилиями интенсивности p_1 и p_2 .

$$\begin{aligned}
\text{Здесь } \omega(\zeta) &= R \left(\zeta + c k^{-1} \zeta^{-k} \right) (0 < c < 1), \quad x = R \left(e^\xi \cos \eta + c k^{-1} e^{-k\xi} \cos k\eta \right), \\
y &= R \left(e^\xi \sin \eta - c k^{-1} e^{-k\xi} \sin k\eta \right), \quad H = R \left(e^{2\xi} - 2c e^{-(k-1)\xi} \cos(k+1)\eta + c^2 e^{-2k\xi} \right)^{\frac{1}{2}}.
\end{aligned}$$

При $k = 1$ возвращаемся к случаю эллипса, при целых $k > 1$ получаем кривые, представляющие собой правильные криволинейные многоугольники со скругленными углами: треугольник при $k = 2$, квадрат при $k = 3$ и т.д.

На контуре отверстия

$$\begin{aligned} \sigma_{22} = & \frac{1}{2} \left(1 - 2c \cdot \cos(k+1)\eta + c^2 \right)^{-1} \left[2(1+c^2)(p_1+p_2) - (p_1-p_2)\cos 2\eta + \right. \\ & \left. + 2c(p_1-p_2)\cos(k-1)\eta - 2c(p_1+p_2)\cos(k+1)\eta - c^2(p_1-p_2)\cos 2k\eta \right] - (2) \\ & - \frac{1}{2} \left(1 + \varepsilon^{-\frac{1}{2}} \right) (p_1-p_2)\cos 2\eta - \varepsilon \left\{ \frac{1}{2} (p_1-p_2) \varepsilon^{-\frac{1}{2}} \cos 2\eta + \right. \\ & \left. + \frac{1}{2} \chi \left[\left(2\varepsilon^{-\frac{1}{2}} - 1 \right) (p_1-p_2)\cos(k-1)\eta - 2(p_1+p_2)\cos(k+1)\eta + \right. \right. \\ & \left. \left. + \left(1 + \varepsilon^{-\frac{1}{2}} \right) (p_1-p_2)\cos(k+3)\eta \right] \right\} + 0(\varepsilon^2), \quad (k=2,3,\dots). \end{aligned}$$

При решении задачи предложенным методом предполагалось, что $c = \chi\varepsilon$ ($\chi \sim 1$).

Для изотропной пластинки имеется возможность провести сравнение полученного решения с точным. Погрешность при вычислении $(\sigma_{22})_{\max}$ (в частности, при $k = 3$, $c = \frac{1}{3}$) по формуле (2) с учетом первых двух приближений даже в этом, неблагоприятном с точки зрения применяемого метода, случае не превышает 5-10% при различных видах нагружения.

Таким образом, предложенный метод может быть с успехом применен в исследовании краевых задач теории упругости для изотропных пластин.

Список литературы:

1. Лехницкий С.Г. Теория упругости анизотропного тела/ С.Г. Лехницкий.- М.: Наука, 1977.- 416 с.
2. Маневич Л.И. Асимптотический метод в теории упругости ортотропного тела/ Л.И. Маневич, А.В. Павленко, С.Г. Коблик.-К.:Вища школа, 1991.-131с.
3. Мухелишвили Н.И. Некоторые основные задачи математической теории упругости/ Н.И. Мухелишвили.-М.: Наука, 1966.-708с.