

УДК 539.374

ГАСАНОВ Р.А., АЛИЕВ С.А.

### ПЕРИОДИЧЕСКАЯ ЗАДАЧА ДЛЯ УПРУГОЙ ПРЕДНАПРЯЖЕННОЙ ПОЛУПЛОСКОСТИ

Рассматривается упругое сжимаемое и несжимаемое изотропное тело с произвольной формой упругого потенциала. В случае ортотропного тела считается, что упруго-эквивалентные направления совпадают с направлениями осей выбранной системы координат. Считается, что начальные напряжения не действуют вдоль границы полуплоскости  $y_1 O y_2$ . В механическом смысле это означает, что в начальном напряженно-деформированном состоянии тело загружено таким образом, что на плоскости, в которой будут расположены дополнительные нагрузки, напряжения не возникают т.е.

$$S_0^{22} = 0; S_0^{11} \neq 0; S_0^{33} \neq 0$$

Допускаются, что при приложении к телу дополнительных произвольных нагрузок (дополнительных по отношению к начальному напряженно-деформированному состоянию). Возникающие возмущения напряженно-деформированного состояния по величине значительно меньше соответствующих величин начального напряженно-деформированного состояния.

Сработанной А.Н. Гузью такой линеаризованной теории [2] общие решения статических плоских задач для сжимаемых и несжимаемых тел в координатах начального однородного состояния, в случае неравных корней корни уравнений [2, (2.134)] выражаются комплексными потенциалами следующим образом [2, (2.145)]:

$$\begin{aligned} \tilde{Q}_{22} &= 2 \operatorname{Re}[\Phi_1'(z_1) + \Phi_2'(z_2)]; \quad z_j = y_1 + \mu_j y_2; \\ \tilde{Q}_{21} &= -2 \operatorname{Re}[\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 \Phi_1'(z_1) + \gamma_{21}^{(2)} \mu_2 \Phi_2'(z_2)]; \quad \mu_1 \neq \mu_2; \\ \tilde{Q}_{12} &= -2 \operatorname{Re}[\mu_1 \Phi_1'(z_1) + \mu_2 \Phi_2'(z_2)]; \\ \tilde{Q}_{11} &= 2 \operatorname{Re}[\gamma_{11}^{(1)} \mu_1^2 \Phi_1'(z_1) + \gamma_{11}^{(2)} \mu_2^2 \Phi_2'(z_2)]; \\ u_k &= 2 \operatorname{Re}[\gamma_k^{(1)} \Phi_1(z_1) + \gamma_k^{(2)} \Phi_2(z_2)] \quad k = 1, 2; \end{aligned} \quad (1)$$

Здесь обозначены  $\tilde{Q}_{ij}$  - составляющие вдоль оси  $Oy_i$  вектора напряжений на площадке  $y_i = \text{const}$ , которые измеряются на единицу площади площадки  $y_i = \text{const}$  в начальном деформированном состоянии;  $u_i$  - перемещение вдоль  $Oy_i$ .

В (1) введены следующие обозначения для коэффициентов, которые входят в выражения для напряжений и перемещений следующими формулами в случае сжимаемых тел

$$\begin{aligned}\gamma_{21}^{(j)} &= \mu_j^{-2} (\tilde{\omega}_{2112} \tilde{\omega}_{1122} \mu_j^2 - \tilde{\omega}_{1111} \tilde{\omega}_{1212}) B_j^{-1}; \gamma_{11}^{(j)} = \gamma_{21}^{(j)}; \\ \gamma_{11}^{(j)} &= -(\tilde{\omega}_{1122} + \tilde{\omega}_{1212}) B_j^{-1}; \gamma_{22}^{(j)} = \mu_j^{-1} (\tilde{\omega}_{2112} \mu_j^2 + \tilde{\omega}_{1111}) B_j^{-1}; \\ B_j &= \tilde{\omega}_{2222} \tilde{\omega}_{2112} \mu_j^2 + \tilde{\omega}_{1111} \tilde{\omega}_{2222} - \tilde{\omega}_{1122} (\tilde{\omega}_{1122} + \tilde{\omega}_{1212}) = \\ &= -\tilde{\omega}_{1111} \tilde{\omega}_{1221} \mu_j^{-2} - \tilde{\omega}_{2112} \tilde{\omega}_{1221} + \tilde{\omega}_{1212} (\tilde{\omega}_{1122} + \tilde{\omega}_{1212})\end{aligned}$$

и в случае несжимаемых тел [2, (2.171), (2.170)]

$$\begin{aligned}\gamma_{21}^{(j)} &= (\tilde{\aleph}_{2112} \mu_j^2 - \lambda_1 q_1 \lambda_2^{-1} q_2^{-1} \tilde{\aleph}_{1212}) B_j^{-1}; \gamma_{11}^{(j)} = \gamma_{21}^{(j)}; \\ \gamma_{11}^{(j)} &= -\mu_j^2 B_j^{-1}; \gamma_{22}^{(j)} = \lambda_1 q_1 \lambda_2^{-1} q_2^{-1} \mu_j B_j^{-1}; \\ B_j &= \tilde{\aleph}_{1212} \mu_j^2 - \lambda_1 q_1 \lambda_2^{-1} q_2^{-1} \tilde{\aleph}_{1221}\end{aligned}$$

Функции  $\Phi_1'(z_1)$  и  $\Phi_2'(z_2)$  входящие в (1) искомые аналитические функции,  $\lambda_j$  - коэффициенты удлинения.

Теперь рассмотрим преднапряженную упругую полуплоскость  $y_2 > 0$ , вдоль края  $y_2 = 0$  которой задана нагрузка

$$\begin{aligned}\tilde{Q}_{22} &= -p_0(y_1) = -p_0(y_1 + nl) \\ \tilde{Q}_{21} &= -t_0(y_1) = -t_0(y_1 + nl) \\ n &= 0, \pm 1, \pm 2, \dots, l - \text{период}\end{aligned}$$

имеющая период  $l$ .

Требуется определить напряженно-деформированное состояние во всей полуплоскости.

Краевые условия в этом случае можно записать следующим образом

$$\begin{aligned}2 \operatorname{Re} [\Phi_1'(y_1) + \Phi_2'(y_1)] &= -p_0(y_1), \\ 2 \operatorname{Re} [\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 \Phi_1'(y_1) + \gamma_{21}^{(2)} \mu_2 \Phi_2'(y_1)] &= t_0(y_1)\end{aligned}$$

Решение задачи в вышепоставленной форме для упругой полуплоскости без начальных напряжений рассматривалось в работах Н.И. Мусхелишвили и И. Бтилла [1,5]. Периодическая контактная задача для полуплоскости, в случаях других краевых условий изучена в работе А.Н. Гузья, Б.Б. Рудницкого [3].

Для решения задачи в общем виде воспользуемся отображением

$$\zeta_j = e^{\frac{2\pi i z_j}{l}}, \quad z_j = \frac{l}{2\pi i} \ln \zeta_j,$$

которое отображает полуплоскости  $-\frac{1}{2}l < y_1 + \operatorname{Re} \mu_2 y_2 < \frac{1}{2}l, y_2 > 0$  на внутреннюю часть единичного круга

$$\sigma = e^{\frac{2\pi y_1}{l}}$$

с разрезом.

Функция  $\varphi(\zeta_1) = \Phi_1' \left( \frac{l}{2\pi i} \ln \zeta_1 \right)$  является регулярной в плоскости разрезанной вдоль отрицательной части действительной оси. Эта функция является периодической относительно  $z_1$  и приобретает одинаковые значения в геометрически совпадающих точках разреза, поэтому ее можно аналитически продолжить через разрез. Подобным же образом это можно сделать и для функции  $\varphi_2(\zeta_2) = \Phi_2' \left( \frac{l}{2\pi i} \ln \zeta_2 \right)$ .

В дальнейшем, ввиду того, что по обозначениям  $\varphi_1$  и  $\varphi_2$  ясно, к которой из функций  $\zeta_j$  они отонсятся, мы будем опускать индекс  $j$ .

Таким образом, задачу можно свести к проблеме определения двух функций, регулярных во внутренней части единичного круга.

После конформного отображения краевых преобразуют вид:

$$\begin{aligned} 2 \operatorname{Re}[\varphi_1(\sigma) + \varphi_2(\sigma)] &= -p(\sigma), \\ 2 \operatorname{Re}[\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 \varphi_1(\sigma) + \gamma_{21}^{(2)} \mu_2 \varphi_2(\sigma)] &= t(\sigma) \end{aligned} \quad (2)$$

где

$$p(\sigma) = p_0 \left( \frac{l}{2\pi i} \ln \sigma \right), \quad t(\sigma) = t_0 \left( \frac{l}{2\pi i} \ln \sigma \right)$$

Для определения функций  $\varphi_1(\zeta)$  и  $\varphi_2(\zeta)$  которые голоморфны внутри единичного круга и удовлетворяют на нем условиям (2) воспользуемся интегралом Шварца [4]. Тогда:

$$\varphi_1(\zeta) + \varphi_2(\zeta) = -\frac{1}{4\pi i} \int_{\gamma} p(\sigma) \frac{\sigma + \zeta d\sigma}{\sigma - \zeta \sigma} + i\alpha_0,$$

$$\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 \varphi_1(\zeta) + \gamma_{21}^{(2)} \mu_2 \varphi_2(\zeta) = \frac{1}{4\pi i} \int_{\gamma} t(\sigma) \frac{\sigma + \zeta d\sigma}{\sigma - \zeta \sigma} + i\beta_0$$

где  $\alpha_0, \beta_0$  - произвольные действительные постоянные. Находим функции  $\varphi_1(\zeta)$  и  $\varphi_2(\zeta)$  в следующем виде:

$$\varphi_1(\zeta) = \frac{1}{4\pi i (\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2)} \int_{\gamma} [\gamma_{21}^{(2)} \mu_2 p(\sigma) + t(\sigma)] \frac{\sigma + \zeta d\sigma}{\sigma - \zeta \sigma} + \lambda_1,$$

$$\varphi_2(\zeta) = -\frac{1}{4\pi i (\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2)} \int_{\gamma} [\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 p(\sigma) + t(\sigma)] \frac{\sigma + \zeta d\sigma}{\sigma - \zeta \sigma} + \lambda_2$$

где

$$\begin{aligned} \lambda_1 &= i \frac{\beta_0 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2 \alpha_0}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2}, \\ \lambda_2 &= -i \frac{\beta_0 - \gamma_{21}^{(1)} \mu_1 \alpha_0}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} \end{aligned} \quad (3)$$

Постоянные  $\lambda_1$  и  $\lambda_2$  влияют только на напряжения  $\tilde{Q}_{12}$  и  $\tilde{Q}_{11}$  и представляют напряжения, вызванные равномерно распределенной нагрузкой в бесконечно удаленной точке  $y_1 = \infty$ .

В соответствии со значениями этих постоянных,

$$\tilde{Q}_{11}^0 = 2\alpha_0 \operatorname{Im} \frac{(\gamma_{21}^{(2)} \gamma_{11}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(1)} \gamma_{11}^{(2)} \mu_2) \mu_1 \mu_2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} - 2\beta_0 \operatorname{Im} \frac{\gamma_{11}^{(1)} \mu_1^2 - \gamma_{11}^{(2)} \mu_2^2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} \quad (4)$$

$$\tilde{Q}_{12}^0 = 2\alpha_0 \operatorname{Im} \frac{(\gamma_{21}^{(1)} - \gamma_{21}^{(2)}) \mu_1 \mu_2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} - 2\beta_0 \operatorname{Im} \frac{\mu_1 - \mu_2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2}$$

Введем обозначения

$$\begin{aligned} \frac{(\gamma_{21}^{(2)} \gamma_{11}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(1)} \gamma_{11}^{(2)} \mu_2) \mu_1 \mu_2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} &= A, \\ \frac{\gamma_{11}^{(1)} \mu_1^2 - \gamma_{11}^{(2)} \mu_2^2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} &= B, \\ \frac{(\gamma_{21}^{(2)} - \gamma_{21}^{(1)}) \mu_1 \mu_2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} &= C, \\ \frac{\mu_1 - \mu_2}{\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2} &= D \end{aligned} \quad (5)$$

$$A_1 = \operatorname{Re} A, A_2 = \operatorname{Im} A, B_1 = \operatorname{Re} B, B_2 = \operatorname{Im} B,$$

$$C_1 = \operatorname{Re} C, C_2 = \operatorname{Im} C, D_1 = \operatorname{Re} D, D_2 = \operatorname{Im} D$$

Тогда (4) приобретает следующий вид:

$$\tilde{Q}_{11}^0 = 2A_2 \alpha_0 - 2B_2 \beta_0$$

$$\tilde{Q}_{12}^0 = 2C_2 \alpha_0 - 2D_2 \beta_0$$

Из последних соотношений получается:

$$\alpha_0 = \frac{\tilde{Q}_{11}^0 D_2 - \tilde{Q}_{12}^0 B_2}{2(A_2 D_2 - C_2 B_2)}; \quad \beta_0 = \frac{\tilde{Q}_{11}^0 C_2 - \tilde{Q}_{12}^0 A_2}{2(A_2 D_2 - C_2 B_2)}$$

или

$$\begin{aligned} \lambda_1 &= i \frac{(C_2 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2 D_2) \tilde{Q}_{11}^0 - (A_2 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2 B_2) \tilde{Q}_{12}^0}{2(A_2 D_2 - C_2 B_2) (\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2)}, \\ \lambda_1 &= -i \frac{(C_2 - \gamma_{21}^{(1)} \mu_1 D_2) \tilde{Q}_{11}^0 - (A_2 - \gamma_{21}^{(1)} \mu_1 B_2) \tilde{Q}_{12}^0}{2(A_2 D_2 - C_2 B_2) (\gamma_{21}^{(1)} \mu_1 - \gamma_{21}^{(2)} \mu_2)}, \end{aligned}$$

Кроме того, из первых членов выражений (3) для  $y_2 = \infty$  или для  $\zeta = 0$  получается

$$\varphi_1(0) = \frac{1}{2l(\gamma_{21}^{(1)}\mu_1 - \gamma_{21}^{(2)}\mu_2)} (\gamma_{21}^{(2)}\mu_2 P + T),$$

$$\varphi_2(0) = -\frac{1}{2l(\gamma_{21}^{(1)}\mu_1 - \gamma_{21}^{(2)}\mu_2)} (\gamma_{21}^{(2)}\mu_1 P + T)$$

Для составляющих напряжения  $\tilde{Q}_{11}$  и  $\tilde{Q}_{12}$  в бесконечности, соответствующих этим членам, получается

$$\tilde{Q}_{11}^* = \operatorname{Re} \frac{(\gamma_{21}^{(2)}\gamma_{11}^{(1)}\mu_1 - \gamma_{21}^{(1)}\gamma_{11}^{(2)}\mu_2)\mu_1\mu_2 P}{\gamma_{21}^{(1)}\mu_1 - \gamma_{21}^{(2)}\mu_2} \frac{P}{l} +$$

$$+ \operatorname{Re} \frac{\gamma_{11}^{(1)}\mu_1^2 - \gamma_{11}^{(2)}\mu_2^2 T}{\gamma_{21}^{(1)}\mu_1 - \gamma_{21}^{(2)}\mu_2} \frac{T}{l},$$

$$\tilde{Q}_{11}^* = \operatorname{Re} \frac{(\gamma_{21}^{(1)} - \gamma_{21}^{(2)})\mu_1\mu_2 P}{\gamma_{21}^{(1)}\mu_1 - \gamma_{21}^{(2)}\mu_2} \frac{P}{l} - \operatorname{Re} \frac{\mu_1 - \mu_2}{\gamma_{21}^{(1)}\mu_1 - \gamma_{21}^{(2)}\mu_2} \frac{T}{l}$$

или 
$$\tilde{Q}_{11}^* = A_1 \frac{P}{l} + B_1 \frac{T}{l}, \quad \tilde{Q}_{12}^* = C_1 \frac{P}{l} - D_1 \frac{T}{l},$$

где  $A_1, B_1, C_1, D_1$  определяются с (5).

В результате для напряжений  $\tilde{Q}_{11}$  и  $\tilde{Q}_{12}$  в бесконечности получается:

$$\tilde{Q}_{11}^\infty = \tilde{Q}_{11}^* + \tilde{Q}_{11}^0 \quad \text{и} \quad \tilde{Q}_{12}^\infty = \tilde{Q}_{12}^* + \tilde{Q}_{12}^0$$

Величины  $\tilde{Q}_{11}$  и  $\tilde{Q}_{12}$  остаются произвольными: их можно избрать согласно условиям на бесконечности (например,  $\tilde{Q}_{11}^\infty = 0$  и  $\tilde{Q}_{12}^\infty = 0$  или  $\partial u_1 / \partial y_1|_{y_1=\infty} = 0$  и  $\partial u_2 / \partial y_1|_{y_1=\infty} = 0$ ).

В результате получается напряжения и деформации по формулам (1).

Известно, что для сжимаемых и несжимаемых тел с простейшими упругими потенциалами конкретной формы при неравных корнях получается:

$$\operatorname{Re} \mu_j = 0$$

Тогда полученные выше соотношения при простейших упругих потенциалах несколько упрощаются.

### Литература

- [1]. Бирилла И. *Периодические смешанные задачи для анизотропных упругих пластинок*. Приложить теории функций в механике сплошной среды, I том, Наука, 1965.
- [2]. Гузь А.Н. *Механика хрупкого разрушения материалов с начальными напряжениями*. Киев, "Наук. думка", 1983.
- [3]. Гузь А.Н., Рuzницкий В.Б. *Периодическая контактная задача для полуплоскости с начальными напряжениями, усиленной упругими*