

ПЕРВАЯ КРАЕВАЯ ЗАДАЧА ДЛЯ АНИЗОТРОПНОЙ ПЛАСТИНКИ
 НА ОСНОВЕ ГЕОМЕТРИЧЕСКИ НЕЛИНЕЙНОЙ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ¹

А.М. Хачатрян, А.Б. Товмасын

Асимптотическим методом решена первая краевая задача для анизотропной прямоугольной пластинки по геометрически нелинейной теории упругости. Получены формулы позволяющие определить все компоненты тензора напряжений и вектора перемещения с заранее заданной асимптотической точностью. Построено решение соответствующее внутренней задаче, проведено сопоставление выведенных основных двумерных разрешающих уравнений с соответствующими уравнениями классической теории пластин, когда имеется плоскость упругой симметрии.

1. Классические статические краевые задачи полос, пластин и оболочек асимптотическим методом решены в [1,2]. Тем же методом решены неклассические краевые задачи анизотропных слоистых балок, пластин и оболочек в монографии [3]. Вопрос определения напряженного деформированного состояния анизотропных пластин рассмотрен в [7,8]. Метод оказался эффективным также для решения динамических задач тонких тел [9]. В работах [1,2] асимптотическим методом решена первая краевая задача для однослойного и двухслойного анизотропных прямоугольников – полос и для ортотропной пластины по геометрически нелинейной теории упругости, проведено сравнение с решением по линейной теории.

Рассмотрим анизотропную прямоугольную пластинку постоянной толщины $2h$. Будем считать, что материал пластинки обладает общей анизотропией и подчиняется обобщенному закону Гука. Пользуемся декартовой системой координат x, y, z , располагая оси Ox, Oy в средней плоскости пластинки. Вводятся безразмерные переменные $\xi = x/a, \eta = y/a, \zeta = z/h$ и безразмерные перемещения $U = u/a, V = v/a, W = w/a$, где a – характерный тангенциальный размер пластинки.

Считается, что на верхней $z = h$ и нижней $z = -h$ лицевых плоскостях пластинки заданы значения компонентов тензора напряжений. Соответствующие условия запишутся в виде

$$\begin{aligned} \sigma_{xx} &= \left(\frac{h}{a}\right)^4 X^+(x, y), \quad \sigma_{yy} = \left(\frac{h}{a}\right)^4 Y^+(x, y), \quad \sigma_z = \left(\frac{h}{a}\right)^5 Z^+(x, y) && \text{при } z = h \\ \sigma_{xx} &= -\left(\frac{h}{a}\right)^4 X^-(x, y), \quad \sigma_{yy} = -\left(\frac{h}{a}\right)^4 Y^-(x, y), \quad \sigma_z = \left(\frac{h}{a}\right)^5 Z^-(x, y) && \text{при } z = -h \end{aligned}$$

Требуется найти решение нелинейных уравнений пространственной задачи теории упругости анизотропного тела [4-6]

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial x} \left[\left(1 + \frac{\partial u}{\partial x}\right) \sigma_x + \frac{\partial u}{\partial y} \sigma_{xy} + \frac{\partial u}{\partial z} \sigma_{xz} \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left[\left(1 + \frac{\partial u}{\partial x}\right) \sigma_{xy} + \frac{\partial u}{\partial y} \sigma_y + \frac{\partial u}{\partial z} \sigma_{yz} \right] + \frac{\partial}{\partial z} \left[\left(1 + \frac{\partial u}{\partial x}\right) \sigma_{xz} + \frac{\partial u}{\partial y} \sigma_{yz} + \frac{\partial u}{\partial z} \sigma_z \right] \\ \frac{\partial}{\partial x} \left[\frac{\partial v}{\partial x} \sigma_x + \left(1 + \frac{\partial v}{\partial y}\right) \sigma_{xy} + \frac{\partial v}{\partial z} \sigma_{xz} \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left[\frac{\partial v}{\partial x} \sigma_{xy} + \left(1 + \frac{\partial v}{\partial y}\right) \sigma_y + \frac{\partial v}{\partial z} \sigma_{yz} \right] + \frac{\partial}{\partial z} \left[\frac{\partial v}{\partial x} \sigma_{xz} + \left(1 + \frac{\partial v}{\partial y}\right) \sigma_{yz} + \frac{\partial v}{\partial z} \sigma_z \right] \end{aligned}$$

¹ Работа доложена на Международной конференции “Механика композитов и оптимальное проектирование. Тезисы докладов. Ереван, 25-28 сентября 2006г.

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[\frac{\partial w}{\partial x} \sigma_x + \frac{\partial w}{\partial y} \sigma_y + \left(1 + \frac{\partial w}{\partial z}\right) \sigma_x \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left[\frac{\partial w}{\partial x} \sigma_y + \frac{\partial w}{\partial y} \sigma_y + \left(1 + \frac{\partial w}{\partial z}\right) \sigma_x \right] + \frac{\partial}{\partial z} \left[\frac{\partial w}{\partial x} \sigma_x + \frac{\partial w}{\partial y} \sigma_y + \left(1 + \frac{\partial w}{\partial z}\right) \sigma_x \right] = 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{1}{2} \left[\left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)^2 + \left(\frac{\partial v}{\partial x} \right)^2 + \left(\frac{\partial w}{\partial x} \right)^2 \right] = a_{11} \sigma_x + a_{12} \sigma_y + a_{13} \sigma_z + a_{14} \sigma_{yz} + a_{15} \sigma_{xz} + a_{16} \sigma_{xy}$$

$$\frac{\partial v}{\partial y} + \frac{1}{2} \left[\left(\frac{\partial u}{\partial y} \right)^2 + \left(\frac{\partial v}{\partial y} \right)^2 + \left(\frac{\partial w}{\partial y} \right)^2 \right] = a_{12} \sigma_x + a_{22} \sigma_y + a_{23} \sigma_z + a_{24} \sigma_{yz} + a_{25} \sigma_{xz} + a_{26} \sigma_{xy} \quad (1.2)$$

$$\frac{\partial w}{\partial z} + \frac{1}{2} \left[\left(\frac{\partial u}{\partial z} \right)^2 + \left(\frac{\partial v}{\partial z} \right)^2 + \left(\frac{\partial w}{\partial z} \right)^2 \right] = a_{13} \sigma_x + a_{23} \sigma_y + a_{33} \sigma_z + a_{34} \sigma_{yz} + a_{35} \sigma_{xz} + a_{36} \sigma_{xy}$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial x} \frac{\partial w}{\partial y} = a_{14} \sigma_x + a_{24} \sigma_y + a_{34} \sigma_z + a_{44} \sigma_{yz} + a_{45} \sigma_{xz} + a_{46} \sigma_{xy}$$

$$\frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial v}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \frac{\partial w}{\partial z} = a_{15} \sigma_x + a_{25} \sigma_y + a_{35} \sigma_z + a_{45} \sigma_{yz} + a_{55} \sigma_{xz} + a_{56} \sigma_{xy}$$

$$\frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} + \frac{\partial u}{\partial y} \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial v}{\partial y} \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} \frac{\partial w}{\partial z} = a_{16} \sigma_x + a_{26} \sigma_y + a_{36} \sigma_z + a_{46} \sigma_{yz} + a_{56} \sigma_{xz} + a_{66} \sigma_{xy}$$

при граничных условиях (1.2) и условиях краевых задач теории упругости на боковой поверхности (они пока не конкретизируются).

В безразмерных координатах ξ, η, ζ система уравнений (1.2) превратится в новую систему, содержащую малый параметр $\varepsilon = h/a$. Эта система сингулярно возмущенная и ее решение складывается из решений внутренней задачи (основное решение) и пограничного слоя.

Решение внутренней задачи отыскивается в виде ряда по степеням малого параметра [1-3,7-12]

$$Q = \varepsilon^q \sum_{s=0}^{\infty} \varepsilon^s Q^{(s)} \quad (1.3)$$

где Q — любое из напряжений или безразмерных перемещений, $Q^{(s)} \equiv 0$ при $s < 0$, q — целое число, подбирается так, чтобы получилась непротиворечивая система для определения $Q^{(s)}$. Число q определяется для каждой величины единственным образом [12]:

$$q = 3 \text{ для } \sigma_x, \sigma_y, \sigma_{xy}, U, V, \quad q = 4 \text{ для } \sigma_{xz}, \sigma_{yz}$$

$$q = 2 \text{ для } W, \quad q = 5 \text{ для } \sigma_z \quad (1.4)$$

Эта асимптотика по сути не отличается от той, что применялась для решения той же задачи в линейной теории упругости [7,8], однако, чтобы получить итерационный процесс, асимптотический ряд (1.3) необходимо начинать с положительных степеней малого параметра. По этому, было принято $q = q_0 + 5$, где q_0 — значение асимптотики, соответствующее задаче в линейной теории упругости. Асимптотике (1.3), (1.4) соответствует выбор представления (1.1).

Подставив (1.3) в преобразованную систему (1.2), с учетом (1.4), для определения коэффициентов разложения (1.3), получим систему

$$\begin{aligned} \frac{\partial \sigma_x^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{xy}^{(s)}}{\partial \eta} + \frac{\partial \sigma_z^{(s)}}{\partial \zeta} + \sigma_1^{(s-3)} &= 0 \\ \frac{\partial \sigma_{xy}^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_y^{(s)}}{\partial \eta} + \frac{\partial \sigma_{yz}^{(s)}}{\partial \zeta} + \sigma_2^{(s-3)} &= 0 \\ \frac{\partial \sigma_z^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{xz}^{(s)}}{\partial \eta} + \frac{\partial \sigma_z^{(s)}}{\partial \zeta} + \sigma_3^{(s-3)} &= 0 \end{aligned} \quad (1.5)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial U^{(s)}}{\partial \xi} + U_{\xi}^{(s-3)} + V_{\xi}^{(s-3)} + W_{\xi}^{(s-1)} &= a_{11}\sigma_x^{(s)} + a_{12}\sigma_y^{(s)} + a_{13}\sigma_z^{(s-2)} + a_{14}\sigma_{xy}^{(s-1)} + a_{15}\sigma_{xz}^{(s-1)} + a_{16}\sigma_{yz}^{(s)} \\ \frac{\partial V^{(s)}}{\partial \eta} + U_{\eta}^{(s-3)} + V_{\eta}^{(s-3)} + W_{\eta}^{(s-1)} &= a_{21}\sigma_x^{(s)} + a_{22}\sigma_y^{(s)} + a_{23}\sigma_z^{(s-2)} + a_{24}\sigma_{xy}^{(s-1)} + a_{25}\sigma_{xz}^{(s-1)} + a_{26}\sigma_{yz}^{(s)} \\ \frac{\partial W^{(s)}}{\partial \zeta} + U_{\zeta}^{(s-3)} + V_{\zeta}^{(s-3)} + W_{\zeta}^{(s-1)} &= a_{31}\sigma_x^{(s-2)} + a_{32}\sigma_y^{(s-2)} + a_{33}\sigma_z^{(s-4)} + a_{34}\sigma_{xy}^{(s-3)} + a_{35}\sigma_{xz}^{(s-3)} + a_{36}\sigma_{yz}^{(s-1)} \\ \frac{\partial W^{(s)}}{\partial \eta} + \frac{\partial V^{(s)}}{\partial \zeta} + U_{\eta\zeta}^{(s-3)} + V_{\eta\zeta}^{(s-3)} + W_{\eta\zeta}^{(s-1)} &= a_{41}\sigma_x^{(s-1)} + a_{42}\sigma_y^{(s-1)} + a_{43}\sigma_z^{(s-3)} + a_{44}\sigma_{xy}^{(s-2)} + a_{45}\sigma_{xz}^{(s-2)} + a_{46}\sigma_{yz}^{(s-1)} \\ \frac{\partial W^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial U^{(s)}}{\partial \zeta} + U_{\xi\zeta}^{(s-3)} + V_{\xi\zeta}^{(s-3)} + W_{\xi\zeta}^{(s-1)} &= a_{51}\sigma_x^{(s-1)} + a_{52}\sigma_y^{(s-1)} + a_{53}\sigma_z^{(s-3)} + a_{54}\sigma_{xy}^{(s-2)} + a_{55}\sigma_{xz}^{(s-2)} + a_{56}\sigma_{yz}^{(s-1)} \\ \frac{\partial U^{(s)}}{\partial \eta} + \frac{\partial V^{(s)}}{\partial \xi} + U_{\eta\xi}^{(s-3)} + V_{\eta\xi}^{(s-3)} + W_{\eta\xi}^{(s-1)} &= a_{61}\sigma_x^{(s)} + a_{62}\sigma_y^{(s)} + a_{63}\sigma_z^{(s-2)} + a_{64}\sigma_{xy}^{(s-1)} + a_{65}\sigma_{xz}^{(s-1)} + a_{66}\sigma_{yz}^{(s)} \end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned} \sigma_i^{(s)} &= \sum_{j=0}^s \left[\frac{\partial U^{(j)}}{\partial \xi} \left(\frac{\partial \sigma_x^{(s-j)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{xy}^{(s-j)}}{\partial \eta} + \frac{\partial \sigma_{xz}^{(s-j)}}{\partial \zeta} \right) + \frac{\partial U^{(j)}}{\partial \eta} \left(\frac{\partial \sigma_{xy}^{(s-j)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_y^{(s-j)}}{\partial \eta} + \frac{\partial \sigma_{yz}^{(s-j)}}{\partial \zeta} \right) + \right. \\ &+ \frac{\partial U^{(j)}}{\partial \zeta} \left(\frac{\partial \sigma_x^{(s-j)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{xz}^{(s-j)}}{\partial \eta} + \frac{\partial \sigma_{yz}^{(s-j)}}{\partial \zeta} \right) + \frac{\partial^2 U^{(j)}}{\partial \xi^2} \sigma_x^{(s-j)} + \frac{\partial^2 U^{(j)}}{\partial \eta^2} \sigma_y^{(s-j)} + \frac{\partial^2 U^{(j)}}{\partial \zeta^2} \sigma_z^{(s-j)} + \\ &+ 2 \frac{\partial^2 U^{(j)}}{\partial \xi \partial \eta} \sigma_{xy}^{(s-j)} + 2 \frac{\partial^2 U^{(j)}}{\partial \xi \partial \zeta} \sigma_{xz}^{(s-j)} + 2 \frac{\partial^2 U^{(j)}}{\partial \eta \partial \zeta} \sigma_{yz}^{(s-j)} \left. \right] \quad (1.2.3, U, V, W; \xi, \eta, \zeta) \\ U_{\xi\eta}^{(s)} &= \frac{1}{2} \sum_{i=1}^s \frac{\partial U^{(i)}}{\partial \xi} \frac{\partial U^{(s-i)}}{\partial \eta}, \quad U_{\eta\xi}^{(s)} = \sum_{i=1}^s \frac{\partial U^{(i)}}{\partial \xi} \frac{\partial U^{(s-i)}}{\partial \eta} \quad (U, V, W) (\xi, \eta, \zeta) \end{aligned} \quad (1.6)$$

Решив систему (1.5), получим

$$W^{(s)} = w^{(s)}(\xi, \eta) + w^{*(s)}$$

$$U^{(s)} = -\zeta \frac{\partial w^{(s)}}{\partial \xi} + u^{(s)}(\xi, \eta) + u^{*(s)}(u, v)$$

$$\sigma_x^{(s)} = \zeta \tau_{x1}^{(s)} + \tau_{x0}^{(s)} + \sigma_x^{*(s)}(x, y) \quad (1.7)$$

$$\sigma_{xy}^{(s)} = \zeta \tau_{xy1}^{(s)} + \tau_{xy0}^{(s)} + \sigma_{xy}^{*(s)}$$

$$\sigma_{xz}^{(s)} = 1/2 \zeta^2 \tau_{xz2}^{(s)} + \zeta \tau_{xz1}^{(s)} + \tau_{xz0}^{(s)} + \sigma_{xz}^{*(s)}(x, y)$$

$$\sigma_z^{(s)} = 1/6 \zeta^3 \tau_{z3}^{(s)} + 1/2 \zeta^2 \tau_{z2}^{(s)} + \zeta \tau_{z1}^{(s)} + \tau_{z0}^{(s)} + \sigma_z^{*(s)}$$

где

$$\tau_{x0} = B_{11}\epsilon_1 + B_{12}\epsilon_2 + B_{16}\omega(x, y; 1, 2) \quad (1.8)$$

$$\tau_{xy0} = B_{16}\epsilon_1^{(s)} + B_{26}\epsilon_2^{(s)} + B_{66}\omega^{(s)}$$

$$\tau_{x1}^{(s)} = B_{11}\chi_1^{(s)} + B_{12}\chi_2^{(s)} + B_{16}\tau^{(s)}(x, y; 1, 2)$$

$$\tau_{xy1}^{(s)} = B_{16}\chi_1^{(s)} + B_{26}\chi_2^{(s)} + B_{66}\tau^{(s)}$$

$$\tau_{x1}^{(s)} = \left(\frac{\partial \tau_{x0}^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \tau_{xy0}^{(s)}}{\partial \eta} \right) = -L_{11}(B_0) \tau^{(s)} - L_{12}(B_0) \tau^{(s)}(x, y; \xi, \eta)$$

$$\tau_{xy1}^{(s)} = \left(\frac{\partial \tau_{x1}^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \tau_{xy1}^{(s)}}{\partial \eta} \right) = -L_{13}(B_0) \tau^{(s)}$$

$$\tau_{x1}^{(s)} = \left(\frac{\partial \tau_{x0}^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \tau_{xy0}^{(s)}}{\partial \eta} \right) = \frac{1}{2} L_{13}(B_0) \tau^{(s)} \left(\frac{\partial \chi_1^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \chi_2^{(s)}}{\partial \eta} \right) + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=1)}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{yz}^{(s)}(\zeta=1)}{\partial \xi} \right) + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=-1)}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{yz}^{(s)}(\zeta=-1)}{\partial \xi} \right)$$

$$\begin{aligned} \tau_{xz}^{(s)} &= -\left(\frac{\partial \tau_{xz1}^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \tau_{yz1}^{(s)}}{\partial \eta} \right) = -L_{13}(B_{ij})u^{(s)} - L_{23}(B_{ij})v^{(s)} \\ \tau_{yz}^{(s)} &= -\left(\frac{\partial \tau_{xz2}^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \tau_{yz2}^{(s)}}{\partial \eta} \right) = -L_{33}(B_{ij})w^{(s)} \\ \varepsilon_1^{(s)} &= \frac{\partial u^{(s)}}{\partial \xi}, \quad \varepsilon_2^{(s)} = \frac{\partial v^{(s)}}{\partial \eta}, \quad \omega^{(s)} = \frac{\partial u^{(s)}}{\partial \eta} + \frac{\partial v^{(s)}}{\partial \xi} \\ \chi_1^{(s)} &= -\frac{\partial^2 w^{(s)}}{\partial \xi^2}, \quad \chi_2^{(s)} = -\frac{\partial^2 w^{(s)}}{\partial \eta^2}, \quad \varepsilon^{(s)} = -2 \frac{\partial^2 w^{(s)}}{\partial \xi \partial \eta} \end{aligned} \quad (1.9)$$

Коэффициенты B_{ij} определяются по формулам

$$\begin{aligned} B_{11} &= (a_{22}a_{66} - a_{26}^2)/\Omega, \quad B_{22} = (a_{11}a_{66} - a_{16}^2)/\Omega \\ B_{12} &= (a_{16}a_{26} - a_{12}a_{66})/\Omega, \quad B_{66} = (a_{11}a_{22} - a_{12}^2)/\Omega \\ B_{16} &= (a_{12}a_{22} - a_{16}a_{22})/\Omega, \quad B_{26} = (a_{12}a_{16} - a_{11}a_{26})/\Omega \\ \Omega &= (a_{11}a_{22} - a_{12}^2)a_{66} + 2a_{12}a_{16}a_{26} - a_{11}a_{26}^2 - a_{22}a_{16}^2 \end{aligned} \quad (1.10)$$

Величины со звездочками, как всегда, известны и определяются по формулам

$$\begin{aligned} w^{(s)} &= \int_0^{\xi} (a_{13}\sigma_x^{(s-2)} + a_{23}\sigma_y^{(s-2)} + a_{33}\sigma_x^{(s-4)} + a_{34}\sigma_{yz}^{(s-3)} + a_{35}\sigma_{xz}^{(s-3)} + a_{36}\sigma_{xy}^{(s-2)} - (U_{\xi}^{(s-3)} + V_{\xi}^{(s-3)} + W_{\xi}^{(s-1)})) d\xi \\ u^{*(s)} &= \int_0^{\xi} (a_{12}\sigma_x^{(s-1)} + a_{25}\sigma_x^{(s-1)} + a_{35}\sigma_x^{(s-3)} + a_{45}\sigma_{yz}^{(s-2)} + a_{55}\sigma_{xz}^{(s-2)} + a_{56}\sigma_{xy}^{(s-1)} - \frac{\partial w^{*(s)}}{\partial \xi} - (U_{\xi\xi}^{(s-3)} + V_{\xi\xi}^{(s-3)} + W_{\xi\xi}^{(s-1)})) d\xi \\ v^{*(s)} &= \int_0^{\xi} (a_{14}\sigma_x^{(s-1)} + a_{24}\sigma_y^{(s-1)} + a_{34}\sigma_x^{(s-3)} + a_{44}\sigma_{yz}^{(s-2)} + a_{45}\sigma_{xz}^{(s-2)} + a_{46}\sigma_{xy}^{(s-1)} - \frac{\partial w^{*(s)}}{\partial \eta} - (U_{\eta\xi}^{(s-3)} + V_{\eta\xi}^{(s-3)} + W_{\eta\xi}^{(s-1)})) d\xi \end{aligned} \quad (1.11)$$

$$\begin{aligned} \sigma_x^{*(s)} &= B_{11}\varepsilon_1^{*(s)} + B_{12}\varepsilon_2^{*(s)} + B_{16}\omega^{*(s)} + a_2\sigma_y^{(s-2)} + a_4\sigma_{yz}^{(s-1)} + a_5^{(k)}\sigma_{xz}^{(s-1)} \\ \sigma_y^{*(s)} &= B_{12}\varepsilon_1^{*(s)} + B_{22}\varepsilon_2^{*(s)} + B_{26}^{(k)}\omega^{*(s)} + b_3\sigma_x^{(s-2)} + b_4\sigma_{yz}^{(s-1)} + b_5\sigma_{xz}^{(s-1)} \\ \sigma_{xy}^{*(s)} &= B_{16}\varepsilon_1^{*(s)} + B_{22}\varepsilon_2^{*(s)} + B_{66}\omega^{*(s)} + c_2\sigma_x^{(s-2)} + c_4\sigma_{yz}^{(s-1)} + c_5\sigma_{xz}^{(s-1)} \end{aligned}$$

$$\sigma_{xz}^{*(s)} = -\int_0^{\xi} \left(\frac{\partial \sigma_x^{*(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{xy}^{*(s)}}{\partial \eta} + \sigma_1^{(s-3)} \right) d\xi \quad (x, y, \xi, \eta, 1, 2)$$

$$\sigma_z^{*(s)} = -\int_0^{\xi} \left(\frac{\partial \sigma_{xz}^{*(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial \sigma_{yz}^{*(s)}}{\partial \eta} + \sigma_3^{(s-3)} \right) d\xi$$

где

$$\begin{aligned} \varepsilon_1^{*(s)} &= \frac{\partial u^{*(s)}}{\partial \xi} + U_{\xi}^{(s-3)} + V_{\xi}^{(s-3)} + W_{\xi}^{(s-1)} \\ \varepsilon_2^{*(s)} &= \frac{\partial v^{*(s)}}{\partial \eta} + U_{\eta}^{(s-3)} + V_{\eta}^{(s-3)} + W_{\eta}^{(s-1)} \\ \omega^{*(s)} &= \frac{\partial u^{*(s)}}{\partial \eta} + \frac{\partial v^{*(s)}}{\partial \xi} + U_{\xi\eta}^{(s-3)} + V_{\xi\eta}^{(s-3)} + W_{\xi\eta}^{(s-1)} \\ a_i &= -(a_{1i}B_{11} + a_{2i}B_{12} + a_{16}B_{16}), \quad b_i = -(a_{1i}B_{12} + a_{2i}B_{22} + a_{16}B_{26}) \\ c_i &= -(a_{1i}B_{61} + a_{2i}B_{26} + a_{16}B_{66}) \quad (i = 1, 2, \dots, 6) \end{aligned} \quad (1.12)$$

Удовлетворив граничным условиям (1.1) для определения неизвестных величин, получается следующая система уравнений

$$L_{11}(B_y)u + L_{12}(B_y)v = p_1^{(s)} \quad (1.13)$$

$$L_{12}(B_y)u + L_{22}(B_y)v = p_2^{(s)}$$

$$L_{33}(B_y)w = q^{(s)} \quad (1.14)$$

где дифференциальные операторы L_y имеют вид

$$L_{11}(B_y) = B_{11} \frac{\partial^2}{\partial \xi^2} + 2B_{16} \frac{\partial^2}{\partial \xi \partial \eta} + B_{66} \frac{\partial^2}{\partial \eta^2}$$

$$L_{22}(B_y) = B_{22} \frac{\partial^2}{\partial \eta^2} + 2B_{26} \frac{\partial^2}{\partial \xi \partial \eta} + B_{66} \frac{\partial^2}{\partial \xi^2}$$

$$L_{12}(B_y) = B_{16} \frac{\partial^2}{\partial \xi^2} + (B_{12} + B_{66}) \frac{\partial^2}{\partial \xi \partial \eta} + B_{26} \frac{\partial^2}{\partial \eta^2} \quad (1.15)$$

$$L_{13}(B_y) = \left[B_{11} \frac{\partial^3}{\partial \xi^3} + 3B_{16} \frac{\partial^3}{\partial \xi^2 \partial \eta} + (B_{12} + 2B_{66}) \frac{\partial^3}{\partial \xi \partial \eta^2} + B_{26} \frac{\partial^3}{\partial \eta^3} \right]$$

$$L_{23}(B_y) = \left[B_{22} \frac{\partial^3}{\partial \eta^3} + 3B_{26} \frac{\partial^3}{\partial \xi \partial \eta^2} + (B_{12} + 2B_{66}) \frac{\partial^3}{\partial \xi^2 \partial \eta} + B_{16} \frac{\partial^3}{\partial \xi^3} \right]$$

$$L_{33}(B_y) = B_{11} \frac{\partial^4}{\partial \xi^4} + 4B_{16} \frac{\partial^4}{\partial \xi^3 \partial \eta} + 2(B_{12} + 2B_{66}) \frac{\partial^4}{\partial \xi^2 \partial \eta^2} + 4B_{26} \frac{\partial^4}{\partial \eta \partial \eta^3} + B_{22} \frac{\partial^4}{\partial \eta^4}$$

В (1.13) $p_1^{(s)}$, $p_2^{(s)}$, $q^{(s)}$ играют роль обобщенных нагрузок, для вычисления которых получаются формулы

$$p_1^{(s)} = -X_1^{(s)} + \frac{1}{2}(\sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=1) - \sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=-1))$$

$$p_2^{(s)} = -Y_1^{(s)} + \frac{1}{2}(\sigma_{yz}^{(s)}(\zeta=1) - \sigma_{yz}^{(s)}(\zeta=-1))$$

$$q^{(s)} = \frac{3}{2} \left[2Z_2^{(s)} + 2 \frac{\partial X_2^{(s)}}{\partial \xi} + 2 \frac{\partial X_2^{(s)}}{\partial \xi} - \frac{\partial}{\partial \xi} (\sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=1) + \sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=-1)) - \frac{\partial}{\partial \eta} (\sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=1) + \sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=-1)) - (\sigma_z^{(s)}(\zeta=1) - \sigma_z^{(s)}(\zeta=-1)) \right] \quad (1.16)$$

Остальные неизвестные функции интегрирования $\tau_{xz0}^{(s)}$, $\tau_{yz0}^{(s)}$ и $\tau_{z0}^{(s)}$ определяются по формулам

$$\tau_{xz0}^{(s)} = X_2^{(s)} - \frac{1}{2}(\sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=1) + \sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=-1)) - \frac{1}{2}L_{13}(B_y)w^{(s)} \quad (1.17)$$

$$\tau_{yz0}^{(s)} = Y_2^{(s)} - \frac{1}{2}(\sigma_{yz}^{(s)}(\zeta=1) + \sigma_{yz}^{(s)}(\zeta=-1)) - \frac{1}{2}L_{23}(B_y)w^{(s)}$$

$$\tau_{z0}^{(s)} = Z_1^{(s)} - \frac{1}{2} \left(\frac{\partial p_1^{(s)}}{\partial \xi} + \frac{\partial p_2^{(s)}}{\partial \eta} \right) - \frac{1}{2}(\sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=1) + \sigma_{xz}^{(s)}(\zeta=-1))$$

где

$$X_{1,2}^{(s)} = \frac{1}{2}(X^{-(s)} \pm X^{(s)}), \quad Y_{1,2}^{(s)} = \frac{1}{2}(Y^{-(s)} \pm Y^{(s)}), \quad Z_{1,2}^{(s)} = \frac{1}{2}(Z^{-(s)} \pm Z^{(s)})$$

$$X^{+(0)} = X^+, \quad Y^{+(0)} = Y^+, \quad Z^{+(0)} = Z^+, \quad X^{\pm(s)} = Y^{\pm(s)} = Z^{\pm(s)} = 0, \quad s > 0$$

Легко увидеть, что при $s=0$ система уравнений (1.13) совпадает с уравнениями обобщенной плоской задачи, а уравнение (1.14) - классическим уравнением изгиба пластинки, когда имеется плоскость упругой симметрии. Для приближений $s > 0$ меняются лишь правые части уравнений, куда входят коэффициенты, характеризующие общую анизотропию, а также члены, обусловленные геометрически нелинейностью уравнений теории упругости.

Անփոփում

Ասիմպտոտիկ ինտեգրման մեթոդով կատարված է առաձգականության տեսության նախափ խնդրի ուսումնասիրությունը, երկրաչափորեն ոչ գծային հավասարումների հիման վրա: Գտնված է ասիմպտոտիկան և կառուցված է ներքին խնդրին համապատասխանող լուծումը: Ստացված են ռեկուրենտ բանաձևեր, որոնք հնարավորություն են տալիս որոշելու լարումների թմնգրի և տեղափոխության վեկտորի բոլոր բաղադրիչները:

Դուրս բերված հավասարումները և բանաձևերը գրոյական մոտավորությունում համընկնում են անիզոտրոպ սալի համապատասխան հավասարումների և բանաձևերի հետ, երբ սալի նյութը ունի առաձգական սիմետրիայի հարթություն: Հաջորդ մոտավորությունների համար փոխվում են միայն հավասարումների աջ մասերը, որտեղ մտնում են ընդհանուր անիզոտրոպիան ընդլայնվող գործակիցները, ինչպես նաև առաձգականության տեսության ոչ գծային հավասարումներով պայմանավորված անդամները:

Резюме

Методом асимптотического интегрирования проведено исследование нелинейных уравнений трехмерной задачи теории упругости без принятия каких-либо гипотез. Полное напряженное состояние пластинки образуется из основного (внутреннего) и краевого напряженных состояний. Найдена асимптотика и построено решение соответствующее внутренней задаче. Получены рекуррентные формулы, позволяющие определить все компоненты тензора напряжений и вектора перемещения внутренней задачи с заранее заданной асимптотической точностью.

Выведенные уравнения и формулы в нулевом приближении совпадают с соответствующими уравнениями и формулами анизотропных пластин, когда имеется плоскость упругой симметрии. Для последующих приближений меняются лишь правые части уравнений, куда входят коэффициенты, характеризующие общую анизотропию, а также члены, обусловленные геометрически нелинейностью уравнений теории упругости.

Լիտերատուրա

1. Гольбенвейзер А.Л. Теория тонких оболочек. М. 1976.
2. Агаловян Л.А. Асимптотическая теория анизотропных пластин и оболочек. М.: Наука. 1997.
3. Агаловян Л.А., Геворкян Р.С. Неклассические краевые задачи анизотропных слоистых валов, пластин и оболочек. Ер.: Изд-во "Титупон" НАН РА. 2005. с 468.
4. Амбарцумян С.А. Теория анизотропных оболочек. М.: Наука. 1967. с 268.
5. Новожилов В.В. Основы нелинейной теории упругости. Л.-М. ОГИЗ. 1948.
6. Черных К.Ф., Ливиниенкова З.Н. Теория вольных упругих деформаций. Л.: Изд. ЛГУ. 1988.
7. Агаловян Л.А., Хачатрян Ш.М. К вопросу определения напряженно-деформированного состояния пластинок с общей анизотропией// В сб.: " XI Всес. конф. по теории оболочек и пластин". Тезисы докладов. М., 1977.
8. Агаловян Л.А., Багдасарян Ю.М., Хачатрян А.М. К определению напряженно-деформированного состояния слоистых пластин с анизотропией общего вида // Изв. НАН РА. Механика. 1996. т. 49. N 3. с.10-22.
9. Агаловян Л.А., Агаловян М.Л. // Механика оболочек и пластин. Св. докл. XIX Междунар. конф. по теории оболочек и пластин. РФ. Нижний Новгород. 1999. с. 16-20.
10. Агаловян Л.А., Хачатрян А.М. К решению первой краевой задачи для анизотропной полосы на основе геометрически нелинейной теории упругости. // Изв. Северо-Кавказского центра высшей школы. Сер. естест. Наук. 2001. Спецвыпуск. с.16-18.
11. Хачатрян А.М. К решению первой краевой задачи для анизотропной двухслойной полосы на основе геометрически нелинейной теории упругости// В сб.: "Оптимальное управление, устойчивость и прочность механических систем". Ер: 2002. с. 213-218.
12. Хачатрян А.М., Товмасыян А. Б. К решению первой краевой задачи для ортотропной пластинки на основе геометрически нелинейной теории упругости. Ученые записки АргУ. N1(8). 2004.с.15-20.

ԱրГУ, կաբедրա ԻՆՋԻՆԵՐԻԻ