

Алгоритм решения задачи о деформации многослойной пластины, состоящей из нескольких предварительно деформированных цилиндрических слоёв

Научный руководитель – Ларин Николай Владимирович

Белкин А.Э.¹, Зингерман К.М.²

1 - Тульский государственный университет, Тула, Россия, *E-mail: antonedurd2020@mail.ru*; 2 - Тульский государственный университет, Тула, Россия, *E-mail: zingerman.km@tversu.ru*

В работе рассматриваются несколько цилиндрические пластины, каждая из которых представляет собой сектор полого кругового цилиндра. Все пластины пронумерованы от 1 до N , причём оси цилиндров с чётным номером ортогональны осям цилиндров с нечётным. Для каждой n -ой пластины в естественной конфигурации введены координаты $r^{(n)}$, $\phi^{(n)}$, $\zeta^{(n)}$, для чётных и нечётных соответственно по формулам:

$$\begin{aligned} x^{(2n-1)} &= r^{(2n-1)} \cos(\phi^{(2n-1)}) & y^{(2n-1)} &= r^{(2n-1)} \sin(\phi^{(2n-1)}) & z^{(2n-1)} &= r^{(2n-1)} \zeta^{(2n-1)} \\ x^{(2n)} &= r^{(2n)} \sin(\phi^{(2n)}) & y^{(2n)} &= \zeta^{(2n)} & z^{(2n)} &= r^{(2n)} \cos(\phi^{(2n)}) \end{aligned}$$

Граничные значения n -ой пластины обозначаются $r_1^{(n)}$ и $r_2^{(n)}$, где $r_1^{(n)} < r_2^{(n)}$. Далее рассматривается составная предварительно напряжённая прямоугольная пластина, состоящая из N слоёв, полученных в результате разгибания этих цилиндрических панелей. Это состояние единой пластины принимается за промежуточное. После этого пластина подвергается двухосному растяжению-сжатию силами, параллельными осям y, z и прикреплённым к плоским краям пластины $y = \text{const}$ и $z = \text{const}$ и переходит в конечное состояние. Определяющие соотношения для несжимаемого упругого материала имеют вид $\mathbf{T} = -p\mathbf{I} + \mu\mathbf{F}$, где \mathbf{I} – единичный тензор; μ – материальная постоянная; $\mathbf{F} = \mathbf{P} \bullet \mathbf{P}^T$ – мера деформации Фингера; \mathbf{P} – градиент деформации; \mathbf{T} – тензор напряжений; p – множитель Лагранжа. Переход нечётной и чётной панелей из естественного состояния в промежуточное (1ый этап деформации), а также цельной панели из промежуточного состояния в конечное (2ой этап деформации) описывается соответственно формулами

$$\begin{aligned} x &= f^{(2n-1)}(r^{(2n-1)}) & y &= \tau_{2n-1} \phi^{(2n-1)} & z &= \alpha_{2n-1} \zeta^{(2n-1)} \\ x &= f^{(2n)}(r^{(2n)}) & y &= \alpha_{2n} \zeta^{(2n)} & z &= \tau_{2n} \phi^{(2n)} \\ X &= X(x) & Y &= \beta_Y y & Z &= \beta_Z z \end{aligned}$$

где x, y, z – координаты частиц в промежуточном состоянии; X, Y, Z – координаты частиц в конечном состоянии; $\tau_n, \alpha_n, \beta_Y, \beta_Z$ – константы, определяющие деформацию; $f^{(n)}(r^{(n)})$, $X(x)$ – неизвестные функции. Последние определяются из условия

несжимаемости $\det \mathbf{P} = 1$. Для 1ого этапа деформации данное условие записывается как $\frac{df^{(n)}(r^{(n)})}{dr^{(n)}} \bullet \frac{r_n \alpha_n}{r^{(n)}} = 1$. Для 2ого же условие записывается в виде $\langle \text{div} \rangle \langle \text{div} \rangle$

$$\beta_Y \beta_Z \left(\frac{df^{(n)}(r^{(n)})}{dr^{(n)}} \right)^{-1} \frac{dX(r^{(n)})}{dr^{(n)}} = 1$$

$\langle \text{div} \rangle \langle \text{div} \rangle$ Условие несжимаемости дополняется граничными условиями. Для 1ого этапа деформации это условия $f^{(1)}(r_1^{(1)}) = 0$; $f^{(n-1)}(r_2^{(n-1)}) = f^{(n)}(r_1^{(n)})$, $n = 2, \dots, N$.

Для 2ого этапа деформации это условия $X(f^{(1)}(r_1^{(1)})) = 0$; $X(f^{(n-1)}(r_2^{(n-1)})) = X(f^{(n)}(r_1^{(n)}))$, $n = 2, \dots, N$.

$\langle \text{div} \rangle \langle \text{div} \rangle$ Единственной неизвестной составляющей в формуле напряжений $\mathbf{T} = -p\mathbf{I} + \mu\mathbf{F}$ остаётся p . Используя равенство $T_{11} = 0$ в конечном состоянии, можно вывести формулу $\langle \text{div} \rangle \langle \text{div} \rangle$

$$p(r^{(n)}) = \mu \left(\frac{dX(r^{(n)})}{dr^{(n)}} \right)^2$$

$\langle \text{div} \rangle \langle \text{div} \rangle$ Таким образом, определено напряжённое состояние после деформаций пластин. $\langle \text{div} \rangle \langle \text{div} \rangle$ Элементы решения данной задачи рассматривались в [1, 2]. $\langle \text{div} \rangle$

Источники и литература

- 1) Levin, V.A., Zubov, L.M., Zingerman, K.M.: An exact solution for the problem of flexure of a composite beam with preliminarily strained layers under large strains. International Journal of Solids and Structures, 67–68, 244-249 (2015)
- 2) Levin, V.A., Zubov, L.M., Zingerman, K.M.: Multiple joined prestressed orthotropic layers under large strains. International Journal of Engineering Science, 133, 47–59 (2018)