

ТЕОРИЯ УПРУГОСТИ

Х. М. МУШТАРИ

**НЕЛИНЕЙНАЯ ТЕОРИЯ РАВНОВЕСИЯ ПОГРАНИЧНОЙ ЗОНЫ
УПРУГОЙ ОБОЛОЧКИ**

(Представлено академиком А. И. Некрасовым 30 IX 1949)

Нелинейные уравнения равновесия (2.4) и (2.5) статьи (1) в случае смешанной деформации, состоящей из безмоментной деформации и краевого эффекта, можно заменить приближенными уравнениями

$$\nabla_{\pi} T_{\cdot}^{\pi\alpha} + F_{\cdot}^{\alpha} = 0, \quad (1)$$

$$c_{\gamma}^{\delta} \nabla_{\delta} \nabla_{\lambda} L_{\cdot}^{\lambda\gamma} + (b_{\pi\lambda} + q_{\pi\lambda}) T_{\cdot}^{\pi\lambda} + F_{\cdot}^{\beta} = 0, \quad (2)$$

если пренебречь самое большее величинами порядка $\epsilon h^{-1/2}$ по сравнению с единицей. Здесь и далее все греческие индексы принимают значения 1 и 2, ϵ — максимальное относительное удлинение, $2h$ — отношение толщины оболочки к наименьшему из других линейных размеров ее, F_{\cdot}^{α} и F^{β} — контравариантные составляющие внешней силы, $a_{\alpha\beta}$ и $b_{\alpha\beta}$ — коэффициенты первой и второй квадратичных форм срединной поверхности. Изменения этих последних $\epsilon_{\pi\lambda}$ и $q_{\pi\lambda}$ и контравариантные составляющие безразмерного упругого усилия и момента $T_{\cdot}^{\pi\lambda}$ и $L_{\cdot}^{\lambda\gamma}$ определяются, соответственно, по формулам статей (2, 1), а именно, пренебрегая величинами порядка h по сравнению с единицей, т. е. допуская погрешность, присущую приближенной теории оболочек, имеем

$$2\epsilon_{\alpha\beta} = \nabla_{\alpha} v_{\beta} + \nabla_{\beta} v_{\alpha} - 2b_{\alpha\beta} w + \nabla_{\alpha} w \nabla_{\beta} w, \quad q_{\alpha\beta} = \nabla_{\alpha} \nabla_{\beta} w, \quad (3)$$

$$T_{\cdot}^{\alpha\beta} = 2A^{\alpha\beta\pi\lambda} h \epsilon_{\pi\lambda}, \quad L_{\cdot}^{\alpha\beta} = \frac{2}{3} h^3 c_{\pi}^{\beta} A^{\alpha\pi\lambda\delta} q_{\lambda\delta}, \quad (4)$$

где w — составляющая безразмерного перемещения по внешней нормали к срединной поверхности, v_{α} — ковариантные составляющие перемещения в плоскости, касательной к этой поверхности,

$$A^{\alpha\beta\pi\lambda} = \{\sigma a^{\alpha\beta} a^{\pi\lambda} + (1 - \sigma) a^{\alpha\pi} a^{\beta\lambda}\} : (1 - \sigma^2), \quad (5)$$

$$c_{12} = -c_{21} = \sqrt{a_{11}a_{22} - a_{12}^2}.$$

Разложим деформацию на безмоментную и на краевой эффект. Обозначения соответствующих величин будем снабжать добавочным индексом b или κ . Таким образом

$$w = w^b + w^{\kappa}, \quad v_{\alpha} = v_{\alpha}^b + v_{\alpha}^{\kappa}, \quad \epsilon_{\alpha\beta} = \epsilon_{\alpha\beta}^b + \epsilon_{\alpha\beta}^{\kappa}, \dots \quad (6)$$

При этом

$$2\varepsilon_{\alpha\beta}^{\sigma} \approx \nabla_{\alpha} v_{\beta}^{\sigma} + \nabla_{\beta} v_{\alpha}^{\sigma} - 2b_{\alpha\beta} w^{\sigma}, \quad hq_{\alpha\beta}^{\sigma} \ll \varepsilon, \quad T_{\sigma}^{\alpha\beta} = 2A^{\alpha\beta\pi\lambda} h\varepsilon_{\pi\lambda}^{\sigma}, \quad (7)$$

$$\nabla_{\pi} T_{\sigma}^{\pi\lambda} + F_{\sigma}^{\lambda} = 0, \quad (b_{\pi\lambda} + q_{\pi\lambda}^{\sigma}) T_{\sigma}^{\pi\lambda} + F_{\sigma}^{\sigma} = 0.$$

Пусть оболочка ограничена одним или двумя контурами $x^1 = \text{const}$, не касающимися асимптотических линий срединной поверхности. Тогда, как известно,

$$w_{,1}^{\kappa} \sim w^{\kappa} h^{-1/2}, \quad w_{,2}^{\kappa} \sim w^{\kappa} \sim \varepsilon, \quad hq_{11}^{\kappa} \sim \varepsilon, \dots, \quad (8)$$

где запятая перед индексом обозначает частное дифференцирование, символ \sim показывает одинаковость порядка сравниваемых величин. Если $h \sim \sqrt{\varepsilon}$, то так как $a^{\alpha\beta} \sim 1$, $b_{\alpha\beta} \sim 1$, по формулам (2), (3), (4) и (8), пренебрегая h по сравнению с единицей, краевой эффект можно определять по линейной теории. Поэтому мы предполагаем, что $h \sim \varepsilon$.

Ограничимся в дальнейшем рассмотрением обычного в теории краевого эффекта решения, основанного на пренебрежении величинами деформаций по сравнению с их первыми производными по x^1 . Таким образом,

$$\varepsilon_{11}^{\kappa} = \nabla_1 v_1^{\kappa} - b_{11} w^{\kappa} + \frac{1}{2} (w_{,1}^{\kappa})^2, \quad q_{11}^{\kappa} = w_{,1}^{\kappa}, \quad (9)$$

$$2\varepsilon_{\alpha\beta}^{\kappa} = \nabla_{\alpha} v_{\beta}^{\kappa} + \nabla_{\beta} v_{\alpha}^{\kappa} - 2b_{\alpha\beta} w^{\kappa}, \quad q_{\alpha\beta}^{\kappa} \approx 0 \text{ при } \beta = 2, \\ \nabla_{\pi} T_{\kappa}^{\pi\alpha} = 0, \quad T_{\kappa}^{11} \ll T_{\kappa}^{22} h^{1/2}, \quad T_{\kappa}^{12} \sim T_{\kappa}^{22} h^{1/2}, \quad (10)$$

$$c_{1/2}^1 L_{,11}^{12} + b_{22} T_{\kappa}^{22} + T_{\sigma}^{11} w_{,11}^{\kappa} = 0. \quad (11)$$

Если срединная поверхность отнесена к линиям кривизны, то по формулам (4), (5), (8) — (10)

$$\varepsilon_{11}^{\kappa} a^{11} \approx -\sigma \varepsilon_{22}^{\kappa} a^{\sigma 2}, \quad \varepsilon_{12}^{\kappa} \sim \varepsilon_{11}^{\kappa} h^{1/2}, \quad v_1^{\kappa} \sim w^{\kappa} h^{1/2}, \\ \varepsilon_{22}^{\kappa} \approx -b_{22} w^{\kappa}, \quad T_{\kappa}^{22} \approx -2h(a^{22})^2 b_{22} w^{\kappa},$$

и разрешающее уравнение (11) приводится к виду

$$D w_{,111}^{\kappa} - a_{11} T_{16} w_{,11}^{\kappa} + B k_2^2 w^{\kappa} = 0 \quad (12)$$

$$\left(D = \frac{2}{3} \frac{Eh^3}{1-\sigma^2}, \quad B = 2Eh, \quad T_{16} = T_{\sigma}^{11} a_{11} E, \quad k_2 = \frac{1}{R_2} \right).$$

Это уравнение легко интегрируется, так как коэффициенты его с принятой точностью можно считать в пограничной зоне постоянными. При решении задачи по линейной теории выпадает средний член этого уравнения, который того же порядка, что и остальные его члены.

Пример. Рассмотрим цилиндрическую оболочку постоянной толщины δ , радиуса R и длины $2l$, шарнирно опертую своими концевыми сечениями $x = \pm l$ и находящуюся под действием равномерного внутреннего давления p . Физические составляющие упругого усилия и прогиб по безмоментной теории суть

$$T_{16} = \text{const} = c, \quad T_{26} = pR, \quad w^{\sigma} = (pR^2 - \sigma Rc) : E\delta. \quad (13)$$

Интегрируя уравнение (12) и удовлетворяя условиям

$$w = w^{\sigma} + w^{\kappa} = 0, \quad w_{,11} \approx w_{,11}^{\kappa} = 0 \text{ при } x = \pm l,$$

а также учитывая, что, если оболочка не очень коротка ($l \gg \sqrt{\delta R}$), взаимным влиянием закрепления концов можно пренебречь, находим

$$w = w^0 \left\{ 1 + e^{\alpha(x-l)} \left[\frac{\alpha^2 - \beta^2}{2\alpha\beta} \sin \beta(x-l) - \cos \beta(x-l) \right] - e^{-\alpha(x+l)} \left[\frac{\alpha^2 - \beta^2}{2\alpha\beta} \sin \beta(x+l) + \cos \beta(x+l) \right] \right\},$$

$$\alpha = \left\{ \frac{1}{R\delta_1} \left(1 + \frac{cR}{E\delta\delta_1} \right) \right\}^{1/2}, \quad \beta = \left\{ \frac{1}{R\delta_1} \left(1 - \frac{cR}{E\delta\delta_1} \right) \right\}^{1/2}, \quad \delta_1 = \frac{\delta}{\sqrt{3(1-\sigma^2)}}. \quad (14)$$

Но

$$\int_{-l}^l T_1^0 dx = 2lc = \int_{-l}^l \frac{E\delta}{1-\sigma^2} \left[\left(\frac{du}{dx} \right)^2 + \frac{1}{2} \left(\frac{dw}{dx} \right)^2 + \frac{\sigma w}{R} \right] dx$$

и концы оболочки не могут сближаться. Поэтому с принятой точностью

$$c = T_1^0 \approx \frac{E\delta\sigma w^0}{R(1-\sigma^2)} = pR\sigma, \quad w^0 = pR^2 \frac{1-\sigma^2}{E\delta},$$

$$w_{,11} = w^0 \frac{\alpha^2 + \beta^2}{2\alpha\beta} \{ e^{\alpha(x-l)} \sin \beta(x-l) - e^{-\alpha(x+l)} \sin \beta(x+l) \}. \quad (15)$$

Удлинение от изгиба вблизи края $x = l$ имеет наибольшее значение в точке

$$x = l - \frac{1}{\beta} \operatorname{arctg} \frac{\beta}{\alpha}. \quad (16)$$

Оно равно

$$\varepsilon_{изг} = \left| \frac{\delta}{2} w_{,11} \right|.$$

Удлинение срединной поверхности $\varepsilon_m = -\delta w^h / R$, полное максимальное удлинение $\varepsilon_m = \varepsilon_{изг} + \varepsilon_m$.

Приводим отношение этой величины к соответствующей величине ε_1 , вычисленной по линейной теории, при $\sigma = 0,3$ для некоторых значений $\lambda = 0,424 w^0 / \delta$:

λ	0,25	0,50	1,0	2,0
$\varepsilon_m : \varepsilon_1$	0,91	0,825	0,735	0,66

Отсюда мы видим, что применение линейной теории к определению краевого эффекта в тонкой упругой оболочке может привести к весьма значительной погрешности.

Казанский химико-технологический институт им. С. М. Кирова

Поступило
19 V 1949

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

¹ Х. М. Муштарри, Приклады. матем. и мех., **13**, в. 2 (1949). ² Х. М. Муштарри, Тр. Казанск. хим.-технолог. ин-та, в. 13 (1949).