

Л. АЙНОЛА

## УРАВНЕНИЯ ТЕОРИИ ТИПА ТИМОШЕНКО УПРУГИХ ОБОЛОЧЕК В УСИЛИЯХ И МОМЕНТАХ

Уравнения движения в напряжениях для линейной теории упругости представлены в работе [1]. В настоящей работе приводятся аналогичные уравнения для простого варианта теории типа Тимошенко упругих оболочек.

1. Основные уравнения теории. Пусть  $\bar{R}$  — радиус-вектор точки срединной поверхности оболочки,  $\bar{n}$  — единичный вектор нормали к срединной поверхности,  $x^\alpha$  ( $\alpha = 1, 2$ ) — гауссовы координаты,  $r_\alpha$  — основные векторы,  $a_{\alpha\beta}$ ,  $b_{\alpha\beta}$  — тензоры первой и второй квадратичной формы срединной поверхности,  $c_{\alpha\beta}$  — дискриминантный тензор,  $z$  — расстояние от срединной поверхности. Пусть радиус-вектор  $\bar{R}$  и вектор перемещений произвольной точки оболочки  $\bar{U}$  представлены в виде

$$\begin{aligned}\bar{R} &= \bar{r}(x^1, x^2) + z\bar{n}(x^1, x^2) \\ \bar{U} &= (v^\alpha + z\varphi^\alpha)\bar{r}_\alpha + \omega\bar{n},\end{aligned}\quad (1.1)$$

где  $v_\alpha(x^\gamma, t)$ ,  $\omega(x^\gamma, t)$  — компоненты вектора перемещения срединной поверхности оболочки,  $\varphi_\alpha(x^\gamma, t)$  — углы поворота нормали.

Уравнения и соотношения одного варианта теории типа Тимошенко упругих оболочек могут быть представлены в следующем виде [2]:

уравнения движения

$$\begin{aligned}\nabla_\alpha T^{\alpha\beta} - b_\alpha^\beta N^\alpha - \rho h v^{\beta\cdots} + p^\beta &= 0 \\ \nabla_\alpha N^\alpha + b_{\alpha\beta} T^{\alpha\beta} - \rho h \omega^{\cdots} + p &= 0 \\ \nabla_\alpha M^{\alpha\beta} - N^\beta - \frac{1}{12} \rho h^3 \varphi^{\beta\cdots} + m^\beta &= 0;\end{aligned}\quad (1.2)$$

соотношения упругости

$$\begin{aligned}\varepsilon_{\alpha\beta} &= \frac{1}{Eh} P_{\alpha\beta\gamma\delta} T^{\gamma\delta}, & \omega_\alpha &= \frac{2k(1+\nu)}{Eh} N_\alpha \\ \kappa_{\alpha\beta} &= \frac{12}{Eh^3} P_{\alpha\beta\gamma\delta} M^{\gamma\delta}, & P_{\alpha\beta\gamma\delta} &= a_{\alpha\gamma} a_{\beta\delta} - \nu c_{\alpha\gamma} c_{\beta\delta};\end{aligned}\quad (1.3)$$

кинематические соотношения

$$\varepsilon_{\alpha\beta} = \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} v_{\beta} + \nabla_{\beta} v_{\alpha} - 2b_{\alpha\beta} \omega) \quad (1.4)$$

$$\omega_{\alpha} = \varphi_{\alpha} + \nabla_{\alpha} \omega + b_{\alpha\beta} v^{\beta}, \quad \kappa_{\alpha\beta} = \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} \varphi_{\beta} + \nabla_{\beta} \varphi_{\alpha}).$$

Здесь  $T^{\alpha\beta}$ ,  $M^{\alpha\beta}$ ,  $N^{\alpha}$  — компоненты тензоров тангенциальных сил, моментов и вектора поперечных сил;  $p_{\alpha}$ ,  $p$ ,  $m_{\alpha}$  — компоненты заданных векторов внешних сил и моментов;  $\rho$  — плотность материала оболочки;  $h$  — толщина оболочки;  $\varepsilon_{\alpha\beta}$ ,  $\kappa_{\alpha\beta}$ ,  $\omega_{\alpha}$  — компоненты тензоров деформации и кинетического вектора;  $k$  — коэффициент сдвига.

**2. Уравнения в усилиях и моментах.** Если продифференцировать соотношения (1.3), (1.4) дважды по времени, найти ускорения  $v_{\alpha}^{\cdot\cdot}$ ,  $\omega^{\cdot\cdot}$ ,  $\varphi_{\alpha}^{\cdot\cdot}$  из уравнений движения (1.2) и подставить в продифференцированные уравнения (1.4) и затем найденные  $\varepsilon_{\alpha\beta}^{\cdot\cdot}$ ,  $\omega_{\alpha}^{\cdot\cdot}$ ,  $\kappa_{\alpha\beta}^{\cdot\cdot}$  ввести в продифференцированные соотношения (1.3), имеем

$$\begin{aligned} & \frac{1}{c_0^2} P_{\alpha\beta\gamma\delta} T^{\gamma\delta\cdot\cdot} - \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} \nabla_{\gamma} T^{\gamma\beta} + \nabla_{\beta} \nabla_{\gamma} T^{\gamma\alpha}) + \\ & + b_{\alpha\beta} b_{\gamma\delta} T^{\gamma\delta} + \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} b_{\gamma\beta} N^{\gamma} + \nabla_{\beta} b_{\gamma\alpha} N^{\gamma}) + \\ & + b_{\alpha\beta} \nabla_{\gamma} N^{\gamma} = \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} p_{\beta} + \nabla_{\beta} p_{\alpha} - 2b_{\alpha\beta} p) \\ & \frac{1}{c_2^2} N_{\alpha}^{\cdot\cdot} - \nabla_{\alpha} \nabla_{\beta} N^{\beta} + b_{\alpha\beta} b_{\gamma}^{\beta} N^{\gamma} + \frac{12}{h^2} N_{\alpha} - \\ & - \nabla_{\alpha} (b_{\gamma\delta} T^{\gamma\delta}) - b_{\alpha\beta} \nabla_{\gamma} T^{\gamma\beta} - \frac{12}{h^2} \nabla_{\beta} M^{\beta}_{\cdot\alpha} = \\ & = \nabla_{\alpha} p + b_{\alpha\beta} p^{\beta} + \frac{12}{h^2} m_{\alpha} \\ & \frac{1}{c_0^2} P_{\alpha\beta\gamma\delta} M^{\gamma\delta\cdot\cdot} - \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} \nabla_{\gamma} M^{\gamma}_{\beta} - \nabla_{\beta} \nabla_{\gamma} M^{\gamma}_{\alpha}) + \\ & + \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} N_{\beta} + \nabla_{\beta} N_{\alpha}) = \frac{1}{2} (\nabla_{\alpha} m_{\beta} + \nabla_{\beta} m_{\alpha}). \end{aligned} \quad (2.1)$$

Здесь

$$c_0^2 = \frac{E}{\rho}, \quad c_2^2 = \frac{\mu}{k\rho}. \quad (2.2)$$

Следовательно, уравнения (2.1) являются необходимыми условиями для системы (1.2) — (1.4).

Предположим, что начальные условия являются однородными

$$v_{\alpha}(x^{\gamma}, 0) = \omega(x^{\gamma}, 0) = \varphi_{\alpha}(x^{\gamma}, 0) = T^{\alpha\beta}(x^{\gamma}, 0) = N^{\alpha}(x^{\gamma}, 0) = M^{\alpha\beta}(x^{\gamma}, 0) = 0 \quad (2.3)$$

$$v_{\alpha}^{\cdot}(x^{\gamma}, 0) = \omega^{\cdot}(x^{\gamma}, 0) = \varphi_{\alpha}^{\cdot}(x^{\gamma}, 0) = T^{\alpha\beta\cdot}(x^{\gamma}, 0) = N^{\alpha\cdot}(x^{\gamma}, 0) = M^{\alpha\beta\cdot}(x^{\gamma}, 0) = 0.$$

Пусть усилия и моменты  $T^{\alpha\beta}$ ,  $N^\alpha$ ,  $M^{\alpha\beta}$  удовлетворяют уравнениям (2.1) и деформации  $\varepsilon_{\alpha\beta}$ ,  $\omega_\alpha$ ,  $\kappa_{\alpha\beta}$  — условиям (1.3). Если теперь перемещения и углы поворота определить через

$$v_\alpha(x^\gamma, t) = \frac{1}{\rho h} \int_0^t (t-\tau) [\nabla_\beta T^{\beta\alpha}(x^\gamma, \tau) - b_{\alpha\beta} N^\beta(x^\gamma, \tau) + p_\alpha(x^\gamma, \tau)] d\tau$$

$$w(x^\gamma, t) = \frac{1}{\rho h} \int_0^t (t-\tau) [\nabla_\alpha N^\alpha(x^\gamma, \tau) + b_{\alpha\beta} T^{\alpha\beta}(x^\gamma, \tau) + p(x^\gamma, \tau)] d\tau \quad (2.4)$$

$$\varphi_\alpha(x^\gamma, t) = \frac{12}{\rho h^3} \int_0^t (t-\tau) [\nabla_\beta M_\alpha^\beta(x^\gamma, \tau) - N_\alpha(x^\gamma, \tau) + m_\alpha(x^\gamma, \tau)] d\tau,$$

то  $v_\alpha$ ,  $w$ ,  $\varphi_\alpha$  удовлетворяют уравнениям движения (1.2) и  $v_\alpha$ ,  $w$ ,  $\varphi_\alpha$ ,  $\varepsilon_{\alpha\beta}$ ,  $\omega_\alpha$ ,  $\kappa_{\alpha\beta}$  — кинематическим соотношениям (1.4). Действительно, из определения (2.4) и начальных условий (2.3) непосредственно следует первое утверждение. Дифференцируя два раза по времени соотношения (2.4) и сочетая их с уравнениями (2.1), имеем

$$\frac{1}{Eh} P_{\alpha\beta\gamma\delta} T^{\gamma\delta\cdots} = \frac{1}{2} (\nabla_\alpha v_\beta^{\cdots} + \nabla_\beta v_\alpha^{\cdots} - 2b_{\alpha\beta} w^{\cdots})$$

$$\frac{k}{\mu h} N_\alpha^{\cdots} = \varphi_\alpha^{\cdots} + \nabla_\alpha w^{\cdots} + b_{\alpha\beta} v_\beta^{\cdots} \quad (2.5)$$

$$\frac{12}{Eh^3} P_{\alpha\beta\gamma\delta} M^{\gamma\delta\cdots} = \frac{1}{2} (\nabla_\alpha \varphi_\beta^{\cdots} + \nabla_\beta \varphi_\alpha^{\cdots}).$$

Из этих соотношений при помощи соотношений (1.3) и начальных условий (2.3) следуют соотношения (1.4).

Итак, уравнения (2.1) являются необходимыми и достаточными условиями для удовлетворения уравнений и соотношений теории типа Тимошенко упругих оболочек (1.2)—(1.4).

Уравнения (2.1) позволяют непосредственно определить усилия  $T^{\alpha\gamma}$ ,  $N^\alpha$  и моменты  $M^{\alpha\beta}$ . Перемещения срединной поверхности  $v_\alpha$ ,  $w$  и углы поворота  $\varphi_\alpha$  определяются через найденные усилия и моменты при помощи соотношений (2.4).

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Ignaczak J., Arch. Mech. Stos., 15, No. 2, 225—234 (1963).
2. Айнола Л., Изв. АН ЭССР. Сер. физ.-матем. и техн. наук, 14, № 3, 337—344 (1965).

Институт кибернетики  
Академии наук Эстонской ССР

Поступила в редакцию  
21/IV 1967

L. AINOLA

#### TIMOSHENKO TÜÜPI ELASTSETE KOORIKUTE TEOORIA VORRANDID JOUDES JA MOMENTIDES

L. AINOLA

#### THE EQUATIONS OF THE TIMOSHENKO TYPE THEORY OF ELASTIC SHELLS IN STRESS AND COUPLE RESULTANTS