

УДК 539

К МИКРОПОЛЯРНОЙ ТЕОРИИ ВЕСЬМА ПОЛОГИХ ОБОЛОЧЕК
АМБАРЦУМЯН С.А., БЕЛУБЕКЯН М.В.

Ключевые слова: пологая оболочка, микровращение, изгиб, колебание
Keywords: shallow shell, microrotation, bending, vibration

Համբարձումյան Ս.Ա., Բելուբեկյան Մ.Վ.

Փոքր կորություն ունեցող թաղանթների միկրոպոլյար տեսության վերաբերյալ

Կիրիով-Լյավի վարկածի և պսևդո Կոսսերայի միջավայրի տեսության հիման վրա առաջարկված է փոքր կորություն ունեցող թաղանթների տեսություն:

Հետազոտված է փոքր կորություն ունեցող սֆերիկ թաղանթի ծոման և տատանումների խնդիրները: Որոշված է թաղանթի հաստության չափը, որի դեպքում միկրոպոլյարությունը էական է:

Ambartsumian S.A., Belubekyan M.V.

On micropolar theory of shallow shells

The simplified theory of the shallow shells is suggested on the base of the Kirchhof-Love hypothesis and pseudo-Cosserat medium. The bending and vibrations problem of the shallow spherical shell is investigated. The value of shell small thickness is determined, when microrotational are essential.

Предлагается теория весьма пологих оболочек, основанная на гипотезе Кирхгофа-Лява и среды псевдо Коссера. Исследуется задача изгиба и колебания полой сферической оболочки. Устанавливается порядок малости толщины оболочки, при которой учет микровращений имеет существенное значение.

Рассматривается вопрос построения микрополярной технической теории весьма пологих тонких оболочек на основании общей теории оболочек [1,2] и теории псевдоконтинуума Коссера [3].

1. Теория строится на основании следующих гипотез и предположений:

- а) гипотеза недеформируемых нормалей Кирхгоффа –Лява [1,2,4];
- б) основные положения теории псевдоконтинуума Коссера, в предположении, что повороты в плоскостях, параллельных срединной поверхности, пренебрежительно малы и при дифференцировании ведут себя как постоянные [1];
- в) оболочка описывается в смешанной системе триортогональных координат α_i , где α_1 и α_2 – криволинейные координаты, совпадающие с направлениями главных кривизн срединной поверхности оболочки, α_3 – нормальная к ним прямолинейная координата;
- г) коэффициенты первой квадратичной формы и главные кривизны срединной поверхности оболочки k_i при дифференцировании ведут себя как постоянные [1,4];
- д) теория строится с точностью $1 \pm k_i \alpha_3 \approx 1$, и соответствующие коррективы, при очевидности, вводятся по ходу изложения.

2. Согласно принятым гипотезам и предположениям для перемещений какой-либо точки оболочки имеем [1,4]:

$$u_1 = u - \alpha_3 \frac{\partial w}{\partial \alpha_1}, \quad u_2 = v - \alpha_3 \frac{\partial w}{\partial \alpha_2}, \quad u_3 = w \quad (2.1)$$

где $u = u(\alpha_1, \alpha_2)$, $v = v(\alpha_1, \alpha_2)$ и $w = w(\alpha_1, \alpha_2)$ – продольные и поперечное перемещения срединной поверхности оболочки.

С учетом принятых предположений и (2.1) для поворотов имеем [3,5]

$$\omega_1 = \frac{\partial w}{\partial \alpha_2}, \quad \omega_2 = -\frac{\partial w}{\partial \alpha_1}, \quad \omega_3 \approx 0 \quad (2.2)$$

Для компонент несимметричного тензора деформаций и тензора изгиба-кручения получим [3,6]:

$$\gamma_{11} = \frac{\partial u}{\partial \alpha_1} - \alpha_3 \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2} + k_1 w, \quad \gamma_{33} = 0 \quad (2.3)$$

$$\gamma_{22} = \frac{\partial v}{\partial \alpha_2} - \alpha_3 \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} + k_2 w$$

$$\gamma_{12} = \frac{\partial v}{\partial \alpha_1} - \alpha_3 \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} \quad (2.4)$$

$$\gamma_{23} = \frac{\partial u}{\partial \alpha_2} - \alpha_3 \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2}$$

Далее

$$\begin{aligned} \chi_{11} &= \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2}, \quad \chi_{22} = -\frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2}, \quad \chi_{33} = 0 \\ \chi_{13} &= -k_1 \frac{\partial w}{\partial \alpha_2}, \quad \chi_{23} = k_2 \frac{\partial w}{\partial \alpha_1}, \quad \chi_{31} = 0 \\ \chi_{12} &= -\frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2}, \quad \chi_{21} = \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2}, \quad \chi_{32} = 0 \end{aligned} \quad (2.5)$$

Закон малых упругих деформаций имеет вид [3]

$$\sigma_{ji} = (\mu + \alpha)\gamma_{ji} + (\mu - \alpha)\gamma_{ij} + \sigma_{ij}\lambda\gamma_{kk} \quad (2.6)$$

$$\mu_{ji} = (\gamma + \varepsilon)\chi_{ji} + (\gamma - \varepsilon)\chi_{ij} + \sigma_{ij}\beta\chi_{kk} \quad (2.7)$$

где σ_{ji} – силовые напряжения; μ_{ji} – моментные напряжения; $\mu = E/2(1 + \nu)$; E – модуль упругости; ν – коэффициент Пуассона; $\lambda = \nu E / (1 + \nu)(1 - 2\nu)$; $\alpha, \beta, \gamma, \varepsilon$ – новые упругие постоянные; σ_{ji} – символ Кронекера.

Согласно гипотезе Кирхгофа–Лява, пренебрегая нормальным напряжением σ_{33} из (2.6), для нормальных напряжений σ_{11} и σ_{22} получим

$$\sigma_{11} = B\gamma_{11} + B_{12}\gamma_{22}, \quad \sigma_{22} = B\gamma_{22} + B_{12}\gamma_{11} \quad (2.8)$$

$$\text{где } B = \frac{E}{1 - \nu^2}, \quad B_{12} = \frac{\nu E}{1 - \nu^2} \quad (2.9)$$

Для касательных напряжений σ_{12} и σ_{21} , учитывая, что $\delta_{ji} = 0$ при $i \neq j$, получим

$$\sigma_{ji} = (\mu + \alpha)\gamma_{ji} + (\mu - \alpha)\gamma_{ij} \quad (2.10)$$

Из (2.7), согласно (2.5) и значению символа Кронекера $\delta_{ii} = 1$, для моментных напряжений μ_{ji} получим

$$\mu_{11} = (2\gamma + \beta)\chi_{11} + \beta\chi_{22}, \quad \mu_{22} = (2\gamma + \beta)\chi_{22} + \beta\chi_{11}, \quad \mu_{33} = 0 \quad (2.11)$$

а для остальных напряжений, естественно,

$$\mu_{ji} = (\gamma + \varepsilon)\chi_{ji} + (\gamma - \varepsilon)\chi_{ij} \quad (2.12)$$

Подставляя значения γ_{ji} и χ_{ji} , соответственно, из (2.3)–(2.5) в (2.8)–(2.12), для силовых и моментных напряжений получим:

$$\sigma_{11} = B \frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + B_{12} \frac{\partial u}{\partial \alpha_2} + (Bk_1 + B_{12}k_2)w - \alpha_3 \left(B \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2} + B_{12} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} \right) \quad (2.13)$$

$$\sigma_{22} = B \frac{\partial v}{\partial \alpha_2} + B_{12} \frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + (Bk_2 + B_{12}k_1)w - \alpha_3 \left(B \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} + B_{12} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2} \right)$$

$$\sigma_{12} = \mu \left(\frac{\partial v}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial u}{\partial \alpha_2} \right) + \alpha \left(\frac{\partial v}{\partial \alpha_1} - \frac{\partial u}{\partial \alpha_2} \right) - 2\alpha_3 \mu \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} \quad (2.14)$$

$$\sigma_{21} = \mu \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial v}{\partial \alpha_1} \right) + \alpha \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_2} - \frac{\partial v}{\partial \alpha_1} \right) - 2\alpha_3 \mu \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2}$$

Остальные силовые напряжения при необходимости будут определяться из уравнений равновесия.

Далее имеем:

$$\mu_{11} = 2\gamma \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2}, \quad \mu_{22} = -2\gamma \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2}, \quad \mu_{33} = 0 \quad (2.15)$$

$$\mu_{12} = -(\gamma + \varepsilon) \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2} + (\gamma - \varepsilon) \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} \quad (2.16)$$

$$\mu_{21} = (\gamma + \varepsilon) \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} - (\gamma - \varepsilon) \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2}$$

$$\mu_{13} = -k_1(\gamma + \varepsilon) \frac{\partial w}{\partial \alpha_2}, \quad \mu_{31} = -k_1(\gamma - \varepsilon) \frac{\partial w}{\partial \alpha_2} \quad (2.17)$$

$$\mu_{23} = -k_2(\gamma + \varepsilon) \frac{\partial w}{\partial \alpha_1}, \quad \mu_{32} = k_2(\gamma - \varepsilon) \frac{\partial w}{\partial \alpha_1}$$

Уравнения движения без учета объемных сил и объемных моментов имеют вид [1,3,6]:

$$\begin{aligned} \frac{\partial \sigma_{11}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial \sigma_{21}}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial}{\partial \alpha_3} (H_1 H_2 \sigma_{31}) + k_1 \sigma_{13} &= \rho \frac{\partial^2 u_1}{\partial t^2} \\ \frac{\partial \sigma_{22}}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial \sigma_{12}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial}{\partial \alpha_3} (H_1 H_2 \sigma_{32}) + k_2 \sigma_{23} &= \rho \frac{\partial^2 u_2}{\partial t^2} \\ \frac{\partial}{\partial \alpha_3} (H_1 H_2 \sigma_{33}) + \frac{\partial \sigma_{13}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial \sigma_{23}}{\partial \alpha_2} - k_2 \sigma_{22} - k_1 \sigma_{11} &= \rho \frac{\partial^2 u_3}{\partial t^2} \end{aligned} \quad (2.18)$$

а также

$$\begin{aligned} \frac{\partial \mu_{11}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial \mu_{21}}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial}{\partial \alpha_3} (H_1 H_2 \mu_{31}) + k_1 \mu_{13} + \sigma_{23} - \sigma_{32} &= J \frac{\partial^2 \omega_1}{\partial t^2} \\ \frac{\partial \mu_{22}}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial \mu_{12}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial}{\partial \alpha_3} (H_1 H_2 \mu_{32}) + k_1 \mu_{23} + \sigma_{31} - \sigma_{13} &= J \frac{\partial^2 \omega_2}{\partial t^2} \\ \frac{\partial}{\partial \alpha_3} (H_1 H_2 \mu_{33}) + \frac{\partial \mu_{13}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial \mu_{23}}{\partial \alpha_2} - k_2 \mu_{22} - k_1 \mu_{11} + \sigma_{12} - \sigma_{21} &= 0 \end{aligned} \quad (2.19)$$

где

$$H_1 = 1 + \alpha_3 k_1, \quad H_2 = 1 + k_2 \alpha_3 \quad (2.20)$$

ρ – плотность материала оболочки, J – динамическая характеристика среды (мера инерции при вращении)

3. Пусть условия на внешних поверхностях оболочки ($\alpha_3 = \pm h/2$, h – толщина оболочки) таковы:

$$\begin{aligned} \sigma_{33} = Z^+, \quad \sigma_{31} = X^+, \quad \sigma_{32} = Y^+ \quad \text{при} \quad \alpha_3 = \frac{h}{2} \\ \sigma_{33} = -Z^-, \quad \sigma_{31} = -X^-, \quad \sigma_{32} = -Y^- \quad \text{при} \quad \alpha_3 = -\frac{h}{2} \\ \mu_{33} = 0, \quad \mu_{31} = 0, \quad \mu_{32} = 0 \quad \text{при} \quad \alpha_3 = \pm \frac{h}{2} \end{aligned} \quad (3.1)$$

Согласно (2.1), (2.18), (3.1), осредненные уравнения движения запишутся следующим образом [1,2,6,7]:

$$\begin{aligned} \frac{\partial T_{11}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial S_{21}}{\partial \alpha_2} = -X_2 + \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \\ \frac{\partial T_{22}}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial S_{12}}{\partial \alpha_1} = -Y_2 + \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} \\ \frac{\partial N_{13}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial N_{23}}{\partial \alpha_2} - k_1 T_{11} - k_2 T_{22} = -Z_2 + \rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} \\ \frac{\partial M_{11}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial H_{21}}{\partial \alpha_2} - \int_{-h/2}^{h/2} \sigma_{31} d\alpha_3 = -hX_1 - \rho \frac{h^3}{12} \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha_1 \partial t^2} \\ \frac{\partial M_{22}}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial H_{12}}{\partial \alpha_1} - \int_{-h/2}^{h/2} \sigma_{32} d\alpha_3 = -hY_1 - \rho \frac{h^3}{12} \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha_1 \partial t^2} \end{aligned} \quad (3.2)$$

Здесь, как и в классической теории пологих оболочек [1,4], в первых двух уравнениях (3.2) опущены члены $k_1 N_{13}$ и $k_2 N_{23}$. Третье уравнение (моментное-силовое) не приводится, так как считается, что они с точностью $1 \mp \alpha_3 k_i$ удовлетворены тождественно [1,2].

Что касается шестого уравнения равновесия, которое имеет вид [1,2,4]

$$S_{12} - S_{21} + k_1 H_{12} - k_2 H_{21} = 0 \quad (3.4)$$

с точностью теории весьма пологих оболочек удовлетворяется тождественно [1,2].

Согласно (2.2), (2.19) и (3.1), осредненные уравнения движения запишутся следующим образом [6]:

$$\begin{aligned} \frac{\partial P_{11}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial R_{21}}{\partial \alpha_2} + k_1 Q_{13} + N_{23} - \int_{-h/2}^{h/2} \sigma_{32} d\alpha_3 &= Jh \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha_2 \partial t^2} \\ \frac{\partial P_{22}}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial R_{12}}{\partial \alpha_1} + k_2 Q_{23} - N_{23} - \int_{-h/2}^{h/2} \sigma_{31} d\alpha_3 &= Jh \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha_1 \partial t^2} \end{aligned} \quad (3.5)$$

Третье «планарное» уравнение движения, которое имеет вид

$$\frac{\partial Q_{13}}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial Q_{23}}{\partial \alpha_2} - k_2 P_{22} - k_1 P_{11} + S_{12} - S_{21} = 0 \quad (3.6)$$

с принятой точностью также удовлетворяется тождественно.

Для внутренних сил и моментов, входящих в уравнения (3.2)-(3.6), согласно (2.13)-(2.17) имеем:

$$T_{11} = Bh \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + k_1 w \right) + B_{12} h \left(\frac{\partial v}{\partial \alpha_2} + k_2 w \right) \quad (3.7)$$

$$T_{22} = Bh \left(\frac{\partial v}{\partial \alpha_2} + k_2 w \right) + B_{12} h \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + k_1 w \right)$$

$$S_{12} = \mu h \left(\frac{\partial v}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial u}{\partial \alpha_2} \right) + \alpha h \left(\frac{\partial v}{\partial \alpha_1} - \frac{\partial u}{\partial \alpha_2} \right) \quad (3.8)$$

$$S_{21} = \mu h \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial v}{\partial \alpha_1} \right) + \alpha h \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_2} - \frac{\partial v}{\partial \alpha_1} \right)$$

$$M_{11} = -\frac{Bh^3}{12} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2} - \frac{B_{12}h^3}{12} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} \quad (3.9)$$

$$M_{22} = -\frac{Bh^3}{12} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} - \frac{B_{12}h^3}{12} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2}$$

$$H_{12} = H_{21} = -2\mu \frac{h^3}{12} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} \quad (3.10)$$

$$P_{12} = 2\gamma h \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2}, \quad P_{22} = -2\gamma h \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} \quad (3.11)$$

$$R_{12} = -(\gamma + \varepsilon) h \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2} + (\gamma - \varepsilon) h \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} \quad (3.12)$$

$$R_{21} = (\gamma + \varepsilon) h \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_2^2} - (\gamma - \varepsilon) h \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha_1^2}$$

$$Q_{13} = -(\gamma + \varepsilon) h k_1 \frac{\partial w}{\partial \alpha_2}, \quad Q_{23} = (\gamma + \varepsilon) h k_2 \frac{\partial w}{\partial \alpha_1} \quad (3.13)$$

С помощью уравнений (3.3) и (3.5) из третьего уравнения системы (3.2), исключая N_{13} и N_{23} , получим следующее уравнение движения:

$$\begin{aligned}
& \frac{\partial^2 (\mu_{11} + R_{12})}{\partial \alpha_1^2} + \frac{\partial^2 (H_{12} + H_{21} + P_{22} - P_{11})}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} + \frac{\partial^2 (M_{22} - R_{21})}{\partial \alpha_2^2} - \\
& - k_1 \frac{\partial Q_{13}}{\partial \alpha_2} + k_2 \frac{\partial Q_{23}}{\partial \alpha_1} - k_1 T_{11} - k_2 T_{22} = -Z_2 - h \left(\frac{\partial X_1}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial Y_1}{\partial \alpha_2} \right) + \\
& + \rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - h \left(\rho \frac{h^2}{12} + J \right) \left(\frac{\partial^2}{\partial \alpha_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial \alpha_2^2} \right) \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}
\end{aligned} \quad (3.14)$$

Таким образом, получили замкнутую систему из трех уравнений движения (3.2) и (3.14), где для силовых членов имеем

$$\begin{aligned}
X_1 &= \frac{X^+ - X^-}{2}, \quad Y_1 = \frac{Y^+ - Y^-}{2}, \quad Z_2 = Z^+ + Z^- \\
X_2 &= X^+ + X^-, \quad Y_2 = Y^+ + Y^-,
\end{aligned} \quad (3.15)$$

Подставляя значения внутренних сил и моментов из (3.7)-(3.13) в первые два уравнения (3.2) и в уравнения (3.14), получим следующую систему дифференциальных уравнений движения в искомах перемещениях $u(\alpha_1, \alpha_2)$, $v(\alpha_1, \alpha_2)$ и $w(\alpha_1, \alpha_2)$:

$$B \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha_1^2} + (\mu + \alpha) \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha_2^2} + a_{12} \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} + (Bk_1 + B_{12}k_2) \frac{\partial w}{\partial \alpha_1} = -\frac{X_2}{h} + \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \quad (3.16)$$

$$B \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha_2^2} + (\mu + \alpha) \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha_1^2} + a_{12} \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} + (Bk_2 + B_{12}k_1) \frac{\partial w}{\partial \alpha_2} = -\frac{Y_2}{h} + \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} \quad (3.17)$$

$$\begin{aligned}
& a_{33} \Delta \Delta w + (Bk_1 + B_{12}k_2) \frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + (Bk_2 + B_{12}k_1) \frac{\partial v}{\partial \alpha_2} + \\
& + (\gamma + \varepsilon) \left(k_1^2 \frac{\partial^2}{\partial \alpha_2^2} + k_2^2 \frac{\partial^2}{\partial \alpha_1^2} \right) w + (Bk_1^2 + 2B_{12}k_1k_2 + Bk_2^2) w = \\
& = \frac{Z_2}{h} + \left(\frac{\partial X_1}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial Y_1}{\partial \alpha_2} \right) - \rho \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \left(\rho \frac{h^2}{12} + J \right) \Delta \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}
\end{aligned} \quad (3.18)$$

где

$$a_{12} = B_{12} + \mu - \alpha, \quad a_{33} = \frac{Bh^2}{12} + \gamma + \varepsilon, \quad \Delta = \frac{\partial^2}{\partial \alpha_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial \alpha_2^2} \quad (3.19)$$

Вероятнее всего, во многих задачах весьма пологих оболочек члены с множителями k_i^2 в уравнении (3.19) могут быть пренебрежены.

Граничные условия имеют структуру граничных условий классической теории, однако имеют некоторое иное содержание [1,4,6].

Граничные условия запишем лишь для края, определяющегося координатной линией $\alpha_1 = \alpha_0 = \text{const}$:

а) свободный край –

$$T_{11} = 0, \quad S_{12} + k_2 (H_{12} - P_{11}) = 0, \quad N_{13} + \frac{\partial (H_{12} - P_{11})}{\partial \alpha_2} = 0, \quad M_{11} + R_{12} = 0 \quad (3.20)$$

б) шарнирно закреплённый край –

$$M_{11} + R_{12} = 0, \quad T_{11} = 0, \quad w = 0, \quad v = 0 \quad (3.21)$$

в) заделанный край –

$$u = 0, \quad v = 0, \quad w = 0, \quad -\frac{\partial w}{\partial \alpha_1} + k_1 u = 0 \quad (3.22)$$

Очевидно, возможны и другие непротиворечащие варианты граничных условий [1,2,4,6].

Перерезывающие силы определяются из уравнений (3.3), (3.5) и имеют вид

$$\begin{aligned} N_{13} &= \frac{\partial(M_{11} + R_{12})}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial(H_{21} + P_{22})}{\partial \alpha_2} + k_2 Q_{23} + hX_1 \\ N_{23} &= \frac{\partial(M_{22} + R_{21})}{\partial \alpha_2} + \frac{\partial(H_{12} + P_{11})}{\partial \alpha_1} - k_1 Q_{13} + hY_1 \end{aligned} \quad (3.23)$$

4. Рассмотрим две задачи.

а) Всяма полая оболочка в виде сферического прямоугольника перекрывает площадь $a \times b$, имеет толщину h и кривизну срединной поверхности $k_1 = k_2 = k = R^{-1}$. Оболочка шарнирно закреплена по всему контуру $(\alpha_1 = 0, a; \alpha_2 = 0, b)$ и несёт нормально приложенную нагрузку

$$Z_2 = q \sin \frac{\pi \alpha_1}{a} \sin \frac{\pi \alpha_2}{b}, \quad X^\pm = 0, \quad Y^\pm = 0 \quad (4.1)$$

Граничные условия имеют вид:

$$\begin{aligned} T_{11} = 0, \quad M_{11} + R_{12} = 0, \quad v = 0, \quad w = 0 \quad \text{при} \quad \alpha_1 = 0, \alpha_1 = a \\ T_{22} = 0, \quad M_{22} - R_{21} = 0, \quad u = 0, \quad w = 0 \quad \text{при} \quad \alpha_2 = 0, \alpha_2 = b \end{aligned} \quad (4.2)$$

Полагая

$$u = A_1 \cos \frac{\pi \alpha_1}{a} \sin \frac{\pi \alpha_2}{b}, \quad v = A_2 \sin \frac{\pi \alpha_1}{a} \cos \frac{\pi \alpha_2}{b}, \quad w = A \sin \frac{\pi \alpha_1}{a} \sin \frac{\pi \alpha_2}{b} \quad (4.3)$$

удовлетворяем граничным условиям (4.2), а из системы уравнений (3.16)–(3.18), согласно (3.19) и (4.1), для искоемых постоянных A_i получим:

$$A_1 = \frac{1+\nu}{\pi R} a \left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right)^{-1}, \quad A_2 = \frac{1+\nu}{\pi R} \frac{a^2}{b} \left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right)^{-1} \quad (4.4)$$

$$A = \frac{qa^4}{D\pi^4} \left[(\gamma_0 + 1) \left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right)^2 + \frac{12(1-\nu^2)a^4}{\pi^2 R^2 h^2} - \gamma_0 \frac{a^2}{\pi^2 R^2} \left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right) \right]^{-1} \quad (4.5)$$

$$\text{где } \gamma_0 = 12 \frac{\gamma + \varepsilon}{Bh^2} = \frac{6(1-\nu)}{\mu h^2} (\gamma + \varepsilon), \quad D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu^2)} \quad (4.6)$$

Обратим внимание, что в формулах отсутствуют постоянные α и β , которые тоже характеризуют микрополярность, однако при этом постоянное α фигурирует в соответственных формулах расчётных напряжений и внутренних усилий.

Из (4.4) и (4.5) при $\gamma = 0$, т.е. без учёта явлений микрополярности получим соответствующие представления классической теории [4], в частности, из (4.5) для постоянного A имеем:

$$A_0 = \frac{qa^4}{D\pi^4} \left[\left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right)^2 + \frac{12(1-\nu^2)a^4}{\pi^2 R^2 h^2} \right]^{-1} \quad (4.7)$$

Сопоставляя (4.5) и (4.7), получим относительный прогиб оболочки с учётом явлений микрополярности

$$\frac{A}{A_0} = \frac{\left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right)^2 + \frac{12(1-\nu^2)a^4}{\pi^4 R^2 h^2}}{\left(1 + \gamma_0\right)\left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right)^2 + \frac{12(1-\nu^2)a^4}{\pi^4 R^2 h^2} - \gamma_0 \frac{a^2}{\pi^2 R^2} \left(1 + \frac{a^2}{b^2}\right)} \quad (4.8)$$

Рассмотрим численный пример. Пусть $a = b = 20h$, $R = 2a$. Материал оболочки – «алюминиевая дробь в эпоксидной смоле» [7], для которого имеем: $\mu = 1,89 \cdot 10^9$ Па, $\nu = 0,4$, $\gamma + \varepsilon = 2,64 \cdot 10^3$ н. Согласно (4.6) и (4.8), для обобщённого постоянного γ_0 и относительного максимального прогиба оболочки при различных абсолютных значениях толщины оболочки h имеем (табл.1):

Таблица 1

$h - \mu$	γ_0	A / A_0
0,001	5,0286	0,4134
0,002	1,2971	0,7429
0,003	0,5507	0,8667
0,005	0,2011	0,9475

Рассматривая результаты, приведённые в табл.1, замечаем, что с увеличением абсолютной толщины оболочки существенно уменьшается влияние учёта микрополярности.

б) Рассмотрим задачу свободных колебаний сферической панели ($a \times b$, h , $k_1 = k_2 = k = R^{-1}$). В этом случае система уравнений (3.16)–(3.18) приводится к виду:

$$\begin{aligned} B \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha_1^2} + (\mu + \alpha) \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha_2^2} + (B_{12} + \mu - \alpha) \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} + \frac{B + B_{12}}{R} \frac{\partial w}{\partial \alpha_1} &= \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \\ B \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha_2^2} + (\mu + \alpha) \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha_1^2} + (B_{12} + \mu - \alpha) \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha_1 \partial \alpha_2} + \frac{B + B_{12}}{R} \frac{\partial w}{\partial \alpha_2} &= \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} \\ \left(\frac{Bh^2}{12} + \gamma + \varepsilon \right) \Delta^2 w + \frac{B + B_{12}}{R} \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial v}{\partial \alpha_2} \right) + \frac{\gamma + \varepsilon}{R^2} \Delta w + \\ + 2 \frac{B + B_{12}}{R} w &= -\rho \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \left(\rho \frac{h^2}{12} + J \right) \frac{\partial^2 \Delta w}{\partial t^2} \end{aligned} \quad (4.9)$$

Первые два уравнения системы (4.9) преобразуем следующим образом:

$$\begin{aligned} (\mu + \alpha) \Delta u + (B_{12} + \mu - \alpha) \frac{\partial}{\partial \alpha_1} \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial v}{\partial \alpha_2} \right) + \frac{B + B_{12}}{R} \frac{\partial w}{\partial \alpha_1} &= \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \\ (\mu + \alpha) \Delta v + (B_{12} + \mu - \alpha) \frac{\partial}{\partial \alpha_2} \left(\frac{\partial u}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial v}{\partial \alpha_2} \right) + \frac{B + B_{12}}{R} \frac{\partial w}{\partial \alpha_2} &= \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} \end{aligned} \quad (4.10)$$

[8], преобразуем уравнения (4.10) с помощью следующих представлений:

$$u = \frac{\partial \Phi}{\partial \alpha_1} + \frac{\partial \Psi}{\partial \alpha_2}, \quad v = \frac{\partial \Phi}{\partial \alpha_2} - \frac{\partial \Psi}{\partial \alpha_1} \quad (4.11)$$

тогда система уравнений (4.10) известным способом приводится к следующим уравнениям:

$$B\Delta\Phi + \frac{B+B_{12}}{R}w = \rho \frac{\partial^2\Phi}{\partial t^2}$$

$$(\mu + \alpha)\Delta\Psi = \rho \frac{\partial^2\Psi}{\partial t^2}$$
(4.12)

Полагая

$$\bar{\Psi} = \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{n=1}^{\infty} \Psi_{mn} e^{i\omega_{mn}t} \cos \mu_m \alpha_1 \cos \lambda_n \alpha_2$$
(4.13)

где

$$\lambda_n = \frac{n\pi}{b}, \quad \mu_m = \frac{m\pi}{a}$$
(4.14)

из второго уравнения (4.12), откуда следует, что сдвиговая волна планарных колебаний (Ψ) не зависит от изгибных (w), получим следующую формулу для определения частот этих колебаний:

$$\omega_{mn}^2 = (\mu + \alpha) \rho^{-1} (\lambda_n^2 + \mu_m^2)$$
(4.15)

откуда видно, что учёт микрополяриности приводит к увеличению частоты колебаний.

Третье уравнение системы (4.9) с учётом (4.11) приводится к виду

$$\left(B \frac{h^2}{12} + \gamma + \varepsilon \right) \Delta^2 w + \frac{B+B_{12}}{R} \Delta\Phi + \frac{\gamma + \varepsilon}{R^2} \Delta w +$$

$$+ 2 \frac{B+B_{12}}{R^2} w = -\rho \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \left(\rho \frac{h^2}{12} + J \right) \frac{\partial^2}{\partial t^2} \Delta w$$
(4.16)

Первое уравнение (4.12) и уравнение (4.16) составляют полную систему уравнений относительно искоемых функций Φ и w .

В случае, когда оболочка по всему контуру шара ($\alpha_1 = 0, a; \alpha_2 = 0, b$) шарнирно закреплена, т.е. имеем граничные условия (3.21), решения указанной системы уравнений представим следующим образом:

$$\Phi = \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{n=1}^{\infty} \Phi_{mn} e^{i\omega_{mn}t} \sin \mu_m \alpha_1 \sin \lambda_n \alpha_2$$

$$w = \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{n=1}^{\infty} w_{mn} e^{i\omega_{mn}t} \sin \mu_m \alpha_1 \sin \lambda_n \alpha_2$$
(4.17)

Подставляя значения Φ и w из (4.17) в первое уравнение системы (4.12) и в уравнение (4.16), приравнявая к нулю детерминант полученной системы алгебраических уравнений, приходим к следующему уравнению для определения частот колебаний:

$$\omega_{mn}^4 - \frac{B}{\rho} (\mu_m^2 + \lambda_n^2) \left[1 - \frac{\gamma + \varepsilon}{BR^2} + 2 \frac{1+\nu}{R^2} (\mu_m^2 + \lambda_n^2)^{-1} + \left(\frac{h^2}{6} + \frac{\gamma + \varepsilon}{B} + \frac{J}{\rho} \right) (\mu_m^2 + \lambda_n^2) \right]$$

$$\omega_{mn}^2 + \frac{B^2}{\rho^2} (\mu_m^2 + \lambda_n^2)^2 \left[\left(\frac{h^2}{12} + \frac{\gamma + \varepsilon}{B} \right) (\mu_m^2 + \lambda_n^2) + \frac{1-\nu^2}{R^2} (\mu_m^2 + \lambda_n^2)^{-1} - \frac{\gamma + \varepsilon}{BR^2} \right] = 0$$
(4.18)

Поступая известным образом, и в уравнении (4.16) пренебrecь инерционными членами для определения частот продольных планарных колебаний, получим следующую приближённую формулу:

$$\omega_{mn}^2 = \frac{B}{\rho}(\mu_m^2 + \lambda_n^2) - 12 \frac{(1+\nu)^2}{R^2 h^2} \frac{B}{\rho} (\mu_m^2 + \lambda_n^2)^{-1} \left[1 + 12 \frac{\gamma + \varepsilon}{B h^2} + \right. \\ \left. + 24 \frac{1+\nu}{R^2 h^2} (\mu_m^2 + \lambda_n^2)^{-2} - 12 \frac{\gamma + \varepsilon}{B R^2 h^2} (\mu_m^2 + \lambda_n^2)^{-1} \right]^{-1} \quad (4.19)$$

Из (4.19) следует, что в отличие от частот сдвиговых планарных колебаний (4.15), частоты продольных планарных колебаний уменьшаются при учёте микрополярности материала оболочки.

Пренебрегая инерционным членом в первом уравнении системы (4.12) и поступая обычным образом, для частот поперечных колебаний получим следующую приближённую формулу:

$$\omega_{mn}^2 = \frac{D}{\rho h} \left[1 + 12 \frac{1-\nu^2}{R^2 h^2} (\mu_m^2 + \lambda_n^2) + 12 \frac{\gamma + \varepsilon}{B h^2} \left(1 - \frac{(\mu_m^2 + \lambda_n^2)^{-1}}{R^2} \right) \right] \times \\ \times \left[1 + \left(\frac{h^2}{12} + \frac{J}{\rho} \right) (\mu_m^2 + \lambda_n^2) \right]^{-1} \quad (4.20)$$

Приведенные здесь результаты находятся в согласии с результатами, полученными С.О. Саркисяном и его последователями на основе применения асимптотического метода интегрирования [9,10].

ЛИТЕРАТУРА

1. Власов В.З. Общая теория оболочек. М.: Гостехиздат, 1949. 784 с.
2. Гольденвейзер А.Л. Теория упругих тонких оболочек. М.: Наука, 1976. 512 с.
3. Новацкий В. Теория упругости. М.: Мир, 1975. 872 с.
4. Амбарцумян С.А. Теория анизотропных оболочек. М.: Физматгиз, 1961. 384 с.
5. Новожилов В.В. Теория упругости. Ленинград: Судпромгиз, 1958. 370 с.
6. Амбарцумян С.А. Микрополярная теория оболочек и пластин. Ереван: Изд. НАНА, 1999. 214 с.
7. Савин Г.Н., Лукашев А.А., Лыско Е.М., Вершенко С.А., Агасьев Г.Г. Распространение упругих волн в континууме Коссера со стеснённым вращением частиц // Прикладная механика. 1970. Т.6. Вып.6. С.37–41.
8. Вибрации в технике: Справочник в 6-ти томах. Т.1. Колебания линейных систем (Под ред. Болотина В.В.). М.: Машиностроение, 1978. 352 с.
9. Саркисян С.О. Общая теория упругих оболочек на основе несимметричной теории упругости // Докл. НАН Армении. 2008. Т. 108. №4. С. 309-319.
10. Саркисян С.О. Краевые задачи несимметричной теории упругости для тонких пластин // ПММ. 2008. №1. С.129-147.

Сведения об авторах:

Амбарцумян Сергей Александрович – Академик НАН Армении, профессор, доктор техн. наук, иностранный член РАН, Институт механики НАН Армении
Адрес: 0019, Ереван, пр. Маршала Баграмяна 24^б

Тел.: (+374 10)52-06-44. E-mail: gyumreci@gmail.com

Белубекян Мелс Вагаршакевич,

Профессор, кандидат физ.-мат. наук, главный научный сотрудник Института механики НАН Армении

Тел.: (+37410)52-15-03; E-mail: mbelubekyan@sci.am

Поступила в редакцию 17.07.2009