

ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ ԳԵՏՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐԻ ԱԶԳԱՅԻՆ ԱԿԱԴԵՄԻՅԱՅԻ
ՏԵՂԵԿԱԳԻՐ

ИЗВЕСТИЯ НАЦИОНАЛЬНОЙ АКАДЕМИИ НАУК АРМЕНИИ

Սեպտեմբեր

50, №3-4, 1997

Механика

МАГНИТОУПРУГИЕ КОЛЕБАНИЯ ЭЛЕКТРОПРОВОДЯЩЕЙ
ОРТОТРОПНОЙ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ В
ПРОДОЛЬНОМ МАГНИТНОМ ПОЛЕ

Амбарцумян С.А., Саркисян С.В.

Ս.Ա. Համբարձումյան, Ս.Վ. Սարգսյան

Ելեկտրահաղորդիչ օրոտրոպ գլանցային բաղանքի նազմիսասածքական տատանումները
երկայնական նազմիսական դաշտում

Բարձրակարգ նազմիսասածքականության վարկածի և բաղանքների ճշգրտված
տեսության հիմնա վրա ստուգված են օրոտրոպ էլեկտրահաղորդիչ գլանցային բաղանքականության օժտված օրոտրոպ ցրցանային գլանցային բաղանքի չափման հավասարմանը արագարքին նազմիսական դաշտում:
Հնարակության է գլանցային բաղանքի առանցքային նազմիսական դաշտում:

S.A. Ambartsumian, S.V. Sarkisian

Magnetoelastic vibrations of an electroconductive orthotropic cylindrical shell in the longitudinal magnetic field

На основе гипотезы магнитоупругости тонких тел и уточненной теории оболочек получены уравнения движения ортотропной круговой цилиндрической оболочки с ортотропной электропроводностью во внешнем магнитном поле. Исследована осесимметричная задача колебания цилиндрической оболочки в продольном магнитном поле.

1. Рассмотрим задачу колебания ортотропной круговой цилиндрической оболочки с ортотропной электропроводностью $[\sigma_i](\sigma_\alpha, \sigma_\beta, \sigma_\gamma)$ во внешнем магнитном поле с постоянным вектором напряженности $H_0(H_{0\alpha}, H_{0\beta}, 0)$, нормальный к срединной поверхности оболочки, компонент которого равен нулю. В силу тонкости оболочки продольная составляющая магнитного поля $H_{0\beta}$ приближенно считается постоянной.

Оболочка с радиусом кривизны $R = k^{-1} = \text{const}$ и с постоянной толщиной h в криволинейной ортогональной системе координат (α, β, γ) , расположена так, что срединная поверхность совпадает с координатной поверхностью $(\alpha, \beta, 0)$ ($\gamma = 0$), причем координатные линии совпадают с линиями кривизны срединной поверхности, а главные направления упругости — с координатными линиями α, β, γ [1]. Принимается, что коэффициенты квадратичной формы срединной поверхности A и B равны единице.

Оболочка находится в электромагнитном поле и претерпевает малые возмущения, а сторонние токи и заряды отсутствуют, коэффициенты магнитной проницаемости μ_i в области оболочки и во внешней области равны единице, слагаемые с множителями $(\epsilon\mu - 1)$ и

токи смещения пренебрежимо малы (ϵ – коэффициент диэлектрической проницаемости). Предполагается, что для рассматриваемой задачи справедливы линеаризованные уравнения электродинамики для внешней и внутренней (оболочки) областей и линейные уравнения теории упругости для оболочки [1, 2].

Считается справедливой гипотеза магнитоупругости тонких тел, согласно которой [2, 3]:

$$e_1 = \varphi(\alpha, \beta, t), \quad e_2 = \psi(\alpha, \beta, t), \quad h_3 = f(\alpha, \beta, t) \quad (1.1)$$

где e_i – тангенциальные компоненты вектора напряженности возбуждаемого в оболочке электрического поля, h_3 – нормальная компонента вектора напряженности возбуждаемого в оболочке магнитного поля. Здесь и в последующем индексы α, β, γ при необходимости, заменяются цифрами 1, 2, 3 соответственно.

В рассматриваемой постановке для уравнений магнитоупругости оболочки получим [2, 3]

$$\begin{aligned} \frac{\partial h_3}{\partial \beta} - \frac{\partial h_2}{\partial \gamma} &= \frac{4\pi}{c} \sigma_1 \left[e_1 - \frac{1}{c} \left(\frac{\partial u_3}{\partial t} B_{02} \right) \right] \\ \frac{\partial h_1}{\partial \gamma} - \frac{\partial h_3}{\partial \alpha} &= \frac{4\pi}{c} \sigma_2 \left[e_2 + \frac{1}{c} \left(\frac{\partial u_3}{\partial t} B_{01} \right) \right] \\ \frac{\partial h_2}{\partial \alpha} - \frac{\partial h_1}{\partial \beta} &= \frac{4\pi}{c} \sigma_3 \left[e_3 + \frac{1}{c} \left(\frac{\partial u_1}{\partial t} B_{02} - \frac{\partial u_2}{\partial t} B_{01} \right) \right] \end{aligned} \quad (1.2)$$

где e_i – компоненты вектора напряженности возбуждаемого в оболочке электрического поля, h_i – компоненты вектора напряженности возбуждаемого в оболочке магнитного поля, c – электродинамическая постоянная ($c = 3 \cdot 10^{10}$ см/сек), σ_i – коэффициенты тензора электропроводности среды, B_{0i} – тангенциальные компоненты вектора магнитной индукции, u_i – перемещения какой-либо точки оболочки.

Далее принимается уточненная теория оболочек [1, 4], согласно которой для перемещений какой-либо точки оболочки имеем

$$\begin{aligned} u_\alpha &= u_1 = u - \gamma \frac{\partial w}{\partial \alpha} + \gamma \frac{h^2}{8} a_{55} \Phi - \gamma^3 \frac{a_{55}}{6} \Phi \\ u_\beta &= u_2 = v + \gamma k v - \gamma \frac{\partial w}{\partial \beta} + \gamma \frac{h^2}{8} a_{44} \Psi - \gamma^2 k \frac{h^2}{16} a_{44} \Psi - \gamma^3 \frac{a_{44}}{6} \Psi \\ u_\gamma &= u_3 = w \end{aligned} \quad (1.3)$$

где $u = u(\alpha, \beta, t)$, $v = v(\alpha, \beta, t)$, $w = w(\alpha, \beta, t)$ – компоненты перемещения срединной поверхности оболочки, $\Phi = \Phi(\alpha, \beta, t)$, $\Psi = \Psi(\alpha, \beta, t)$ – искомые функции, характеризующие деформации поперечного сдвига, $a_{55} = G_{13}^{-1}$, $a_{44} = G_{23}^{-1}$ – коэффициенты упругости, G_{13} – модули поперечного сдвига.

Обобщенный закон Гука принимается в форме [1, 4]

$$\begin{aligned}\sigma_{\alpha} &= B_{11} e_{\alpha} + B_{12} e_{\beta}, \quad \sigma_{\beta} = B_{22} e_{\beta} + B_{12} e_{\alpha} \\ \tau_{\alpha\beta} &= B_{66} e_{\alpha\beta}, \quad \tau_{\alpha\gamma} = B_{55} e_{\alpha\gamma}, \quad \tau_{\beta\gamma} = B_{44} e_{\beta\gamma}\end{aligned}\quad (1.4)$$

где для упругих коэффициентов имеем

$$\begin{aligned}B_{11} &= \frac{E_1}{1 - v_1 v_2}, \quad B_{22} = \frac{E_2}{1 - v_1 v_2}, \quad B_{12} = \frac{v_2 E_1}{1 - v_1 v_2} = \frac{v_1 E_2}{1 - v_1 v_2} \\ B_{66} &= G_{12}, \quad B_{55} = G_{13}, \quad B_{44} = G_{23}\end{aligned}\quad (1.5)$$

E_i — модули упругости, G_{ik} — модули сдвига, v_i — коэффициенты Пуассона.

Согласно (1.3) для компонент тензора деформаций имеем

$$\begin{aligned}e_{\alpha} &= \varepsilon_1 + \gamma \chi_1^* + \gamma^2 \eta_1 + \gamma^3 \theta_1, \quad e_{\beta} = \varepsilon_2 + \gamma \chi_2^* + \gamma^2 \eta_2 + \gamma^3 \theta_2 \\ e_{\alpha\beta} &= \omega + \gamma \tau^* + \gamma^2 v + \gamma^3 \lambda \\ e_{\alpha\gamma} &= a_{55} \frac{1}{2} \left(\frac{h^2}{4} - \gamma^2 \right) \Phi, \quad e_{\beta\gamma} = a_{44} \frac{1}{2} \left(\frac{h^2}{4} - \gamma^2 \right) \Psi\end{aligned}\quad (1.6)$$

где

$$\begin{aligned}\varepsilon_1 &= \frac{\partial u}{\partial \alpha}, \quad \varepsilon_2 = \frac{\partial v}{\partial \beta} + k w, \quad \omega = \frac{\partial u}{\partial \alpha} + \frac{\partial v}{\partial \beta} \\ \chi_1^* &= \chi_1 + \frac{h^2}{8} a_{55} \frac{\partial \Phi}{\partial \alpha}, \quad \chi_1 = - \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha^2}\end{aligned}\quad (1.7)$$

$$\chi_2^* = \chi_2 + \frac{h^2}{8} a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial \beta}, \quad \chi_2 = - \frac{\partial^2 w}{\partial \beta^2} - k^2 w \quad (1.8)$$

$$\tau^* = \tau + \frac{h^2}{8} \left(a_{55} \frac{\partial \Phi}{\partial \beta} + a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial \alpha} \right), \quad \tau = -2 \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial \beta} - k \left(\frac{\partial u}{\partial \beta} - \frac{\partial v}{\partial \alpha} \right)$$

$$\eta_1 = 0, \quad \eta_2 = -k \chi_2 - \frac{h^2}{16} k a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial \beta} \\ v = -\frac{k}{2} \tau - \frac{h^2}{16} \left[2 k a_{55} \frac{\partial \Phi}{\partial \beta} - k a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial \alpha} \right] \quad (1.9)$$

$$\theta_1 = -\frac{1}{6} a_{55} \frac{\partial \Phi}{\partial \alpha}, \quad \theta_2 = -\frac{1}{6} a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial \beta}$$

$$\lambda = -\frac{1}{6} \left(a_{55} \frac{\partial \Phi}{\partial \beta} + a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial \alpha} \right) \quad (1.10)$$

Очевидно, что к приведенным уравнениям должны быть присоединены трехмерные уравнения электродинамики для окружающей среды (вакуум). Для приведения общей пространственной задачи магнитоупругости оболочки к двумерной предполагаем, что, при относительно больших R , вне оболочки существуют внешние области (толщина которых отсчитывается от поверхностей оболочки $\gamma = \pm h/2$ по внешней нормали), в которых можно допускать, что тангенциальные компоненты возмущенного магнитного поля не зависят от γ , а тангенциальные компоненты возмущенного электрического поля и нормальная компонента возмущенного магнитного поля быстро затухают при удалении от наружных поверхностей оболочки [1. 5].

В этой постановке, при весьма малых значениях отношения λ_0/R , с достаточно высокой точностью, для возмущенного электромагнитного поля вокруг оболочки, имеем следующие уравнения [1, 5]

$$\begin{aligned} \square(h_1^+ - h_1^-) &= \frac{2}{\lambda_0} \left(\frac{\partial f}{\partial \alpha} + \frac{1}{c} \frac{\partial \psi}{\partial t} \right) \\ \square(h_2^+ - h_2^-) &= \frac{2}{\lambda_0} \left(\frac{\partial f}{\partial \beta} - \frac{1}{c} \frac{\partial \varphi}{\partial t} \right) \end{aligned} \quad (1.11)$$

$$\begin{aligned} \square(h_1^+ + h_1^-) &= 0, \quad \square(h_2^+ + h_2^-) = 0 \\ \square &= \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} + \frac{\partial^2}{\partial \beta^2} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \end{aligned} \quad (1.12)$$

где h_i^+, h_i^- — значения h_i при $\gamma = \pm h/2$ соответственно, λ_0 — некоторый характерный для данной задачи размер толщины пограничного слоя вокруг оболочки (включая область внутри замкнутой оболочки). В частности, λ_0 может быть равно длине полуволны упругих колебаний оболочки λ_1 .

2. Внутренним напряжениям оболочки (1.4) соответствуют эквивалентные силы и моменты, приведенные на единицу длины срединной поверхности [1, 4]

$$\begin{aligned} T_1 &= c_{11}\varepsilon_1 + D_{11}\eta_1 + c_{12}\varepsilon_2 + D_{12}\eta_2 \\ T_2 &= c_{22}\varepsilon_2 + D_{22}\eta_2 + c_{12}\varepsilon_1 + D_{12}\eta_1 \\ S_{12} &= c_{66}\omega + D_{66}v + k \left(D_{66}\tau^* + \frac{3h^2}{20}D_{66}\lambda \right) \\ S_{21} &= c_{66}\omega + D_{66}v \\ M_1 &= D_{11}\chi_1^* + \frac{3h^2}{20}D_{11}\theta_1 + D_{12}\chi_2^* + \frac{3h^2}{20}D_{12}\theta_2 \\ M_2 &= D_{22}\chi_2^* + \frac{3h^2}{20}D_{22}\theta_2 + D_{12}\chi_1^* + \frac{3h^2}{20}D_{12}\theta_1 \\ H &= H_{12} = H_{21} = D_{66}\tau^* + \frac{3h^2}{20}D_{66}\lambda \\ N_1 &= \frac{h^3}{12}\Phi, \quad N_2 = \frac{h^3}{12}\Psi \end{aligned} \quad (2.1)$$

где для жесткостей имеем

$$G_{ik} = hB_{ik}, \quad D_{ik} = \frac{h^3}{12}B_{ik} \quad (2.2)$$

Уравнения движения оболочки запишутся следующим образом:

$$\begin{aligned} \frac{\partial T_1}{\partial \alpha} + \frac{\partial S_{21}}{\partial \beta} &= P_1 + U_1, & \frac{\partial T_2}{\partial \beta} + \frac{\partial S_{12}}{\partial \alpha} + kN_2 &= P_2 + U_2 \\ -kT_2 + \frac{\partial N_1}{\partial \alpha} + \frac{\partial N_2}{\partial \beta} &= P_3 + U_3 \end{aligned} \quad (2.3)$$

$$\frac{\partial M_1}{\partial \alpha} + \frac{\partial H}{\partial \beta} - N_1 = R_1 + V_1, \quad \frac{\partial M_2}{\partial \beta} + \frac{\partial H}{\partial \alpha} - N_2 = R_2 + V_2$$

где

$$\begin{aligned} P_i &= - \int_{-h/2}^{h/2} \rho(1+k\gamma) K_i d\gamma, \quad U_i = \int_{-h/2}^{h/2} \rho(1+k\gamma) \frac{\partial^2 u_i}{\partial t^2} d\gamma \\ R_i &= - \int_{-h/2}^{h/2} \gamma \rho(1+k\gamma) K_i d\gamma, \quad V_i = \int_{-h/2}^{h/2} \gamma \rho(1+k\gamma) \frac{\partial^2 u_i}{\partial t^2} d\gamma \end{aligned} \quad (2.4)$$

ρK_i — компоненты объемной силы электромагнитного происхождения, отнесенные к единице объема тела, ρ — плотность материала оболочки.

Объемные силы электромагнитного происхождения, вызванные движением оболочки в магнитном поле, определяются формулами [2,3,5]:

$$\begin{aligned} \rho K_1 &= - \frac{B_{02}}{c} \sigma_3 e_3 + \frac{\sigma_3}{c^2} \left(B_{01} B_{02} \frac{\partial u_2}{\partial t} - B_{02}^2 \frac{\partial u_1}{\partial t} \right) \\ \rho K_2 &= \frac{B_{01}}{c} \sigma_3 e_3 + \frac{\sigma_3}{c^2} \left(B_{01} B_{02} \frac{\partial u_1}{\partial t} - B_{01}^2 \frac{\partial u_2}{\partial t} \right) \\ \rho K_3 &= \frac{1}{c} \left(B_{02} \sigma_1 e_1 - B_{01} \sigma_2 e_2 \right) - \frac{1}{c^2} \left(B_{02}^2 \sigma_1 + B_{01}^2 \sigma_2 \right) \frac{\partial w}{\partial t} \end{aligned} \quad (2.5)$$

Из уравнений (1.2) с учетом (1.1), после некоторых преобразований получим

$$\frac{4\pi}{c} \sigma_3 e_3 = \frac{\partial h_2}{\partial \alpha} - \frac{\partial h_1}{\partial \beta} - 4\pi \frac{\sigma_3}{c^2} \left(B_{02} \frac{\partial u_1}{\partial t} - B_{01} \frac{\partial u_2}{\partial t} \right) \quad (2.6)$$

$$\begin{aligned} h_1 &= \frac{h_1^+ + h_1^-}{2} + \gamma \left[\frac{\partial f}{\partial \alpha} + \frac{4\pi \sigma_2}{c} \left(\psi + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) \right] \\ h_2 &= \frac{h_2^+ + h_2^-}{2} + \gamma \left[\frac{\partial f}{\partial \beta} - \frac{4\pi \sigma_1}{c} \left(\phi - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) \right] \end{aligned} \quad (2.7)$$

Из (2.5) согласно (2.6) получим

$$\rho K_1 = - \frac{B_{02}}{4\pi} \left(\frac{\partial h_2}{\partial \alpha} - \frac{\partial h_1}{\partial \beta} \right), \quad \rho K_2 = \frac{B_{01}}{4\pi} \left(\frac{\partial h_2}{\partial \alpha} - \frac{\partial h_1}{\partial \beta} \right) \quad (2.8)$$

Отметим, что ρK_1 и ρK_2 отличаются лишь знаком и величиной интенсивности соответствующих компонент магнитной индукции. В отличие от случая колебаний оболочек и пластин в поперечном магнитном поле, здесь ρK_i не зависят от характеристик деформаций поперечного сдвига.

Наконец, согласно (1.1), (2.7) из (2.5) и (2.8) для компонент объемной силы электромагнитного происхождения получим:

$$\rho K_1 = \gamma \frac{B_{02}}{c} \left[\sigma_1 \left(\frac{\partial \phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) + \sigma_2 \left(\frac{\partial \psi}{\partial \beta} + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} \right) \right] +$$

$$\begin{aligned}
& + \frac{B_{02}}{8\pi} \left[\frac{\partial}{\partial \alpha} (h_2^+ + h_2^-) - \frac{\partial}{\partial \beta} (h_1^+ + h_1^-) \right] \\
\rho K_2 & = -\gamma \frac{B_{01}}{c} \left[\sigma_1 \left(\frac{\partial \Phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) + \sigma_2 \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \beta} + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} \right) \right] - \\
& - \frac{B_{01}}{8\pi} \left[\frac{\partial}{\partial \alpha} (h_2^+ + h_2^-) - \frac{\partial}{\partial \beta} (h_1^+ + h_1^-) \right] \\
\rho K_3 & = \frac{B_{02}}{c} \sigma_1 \left(\Phi - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) - \frac{B_{01}}{c} \sigma_2 \left(\Psi + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right)
\end{aligned} \tag{2.9}$$

Наконец, преобразуя уравнения внутренней задачи магнитоупругости (1.2) с учетом (1.1), (2.6), (2.7), получим

$$\begin{aligned}
\frac{\partial f}{\partial \alpha} & = \frac{h_1^+ - h_1^-}{h} - \frac{4\pi\sigma_2}{c} \left(\Psi + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) \\
\frac{\partial f}{\partial \beta} & = \frac{h_2^+ - h_2^-}{h} + \frac{4\pi\sigma_1}{c} \left(\Phi - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) \\
\frac{\partial \psi}{\partial \alpha} - \frac{\partial \phi}{\partial \beta} + \frac{1}{c} \frac{\partial f}{\partial t} & = 0
\end{aligned} \tag{2.10}$$

а для определения нормальной компоненты возбуждаемого электрического поля получим

$$\begin{aligned}
e_3 & = -\gamma \frac{\sigma_1}{\sigma_3} \left(\frac{\partial \Phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) - \gamma \frac{\sigma_2}{\sigma_3} \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \beta} + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} \right) - \\
& - \frac{B_{02}}{c} \left[\frac{\partial u}{\partial t} - \gamma \left(\frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} - \frac{h^2}{8} a_{55} \frac{\partial \Phi}{\partial t} \right) + \frac{\gamma^3}{6} a_{55} \frac{\partial \Phi}{\partial t} \right] + \\
& + \frac{B_{01}}{c} \left[\frac{\partial v}{\partial t} + \gamma \left(k \frac{\partial v}{\partial t} - \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} + \frac{h^2}{8} a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial t} \right) - \gamma^3 \frac{a_{44}}{6} \frac{\partial \Psi}{\partial t} \right]
\end{aligned} \tag{2.11}$$

Рассматривая (2.11), замечаем, что здесь мы, наряду с членами обычного взаимодействия, имеем также члены типа $\gamma \frac{h^2}{8} a_{ii} \frac{B_{0i}}{c} \frac{\partial \Phi(\Psi)}{\partial t}$

или $\gamma^3 \frac{a_{ii}}{6} \frac{B_{0i}}{c} \frac{\partial \Phi(\Psi)}{\partial t}$, представляющие взаимодействия нового типа [3].

Окончательно из (2.3), (2.10) и (1.11), после очевидных подстановок и преобразований, согласно (1.1), (1.3)–(1.10), (2.1), (2.4), (2.7) и (2.9), получим следующую полную систему десяти дифференциальных уравнений магнитоупругих колебаний рассматриваемой оболочки, относительно десяти функций $u, v, w, \Phi, \Psi, f, \phi, \psi$,

$$\begin{aligned}
& (h_1^+ - h_1^-), (h_2^+ - h_2^-) \\
C_{11} \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha^2} + C_{66} \frac{\partial^2 u}{\partial \beta^2} + (C_{12} + C_{66}) \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha \partial \beta} + k C_{12} \frac{\partial w}{\partial \alpha} + \\
& + k(D_{12} + D_{66}) \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial \beta^2} - k \frac{h^2}{16} (D_{12} - D_{66}) a_{44} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \alpha \partial \beta} -
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
& -k \frac{h^2}{8} D_{66} a_{55} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \beta^2} = \rho h \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} - k \frac{h^3}{12} \rho \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha \partial t^2} + \\
& +k \frac{h^5}{120} \rho a_{55} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} - k \frac{B_{02}}{c} \frac{h^3}{12} \left[\sigma_1 \left(\frac{\partial \varphi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) + \right. \\
& \left. + \sigma_2 \left(\frac{\partial \psi}{\partial \beta} + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} \right) \right] \\
& C_{22} \frac{\partial^2 v}{\partial \beta^2} + C_{66} \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha^2} + (C_{12} + C_{66}) \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha \partial \beta} + k C_{22} \frac{\partial w}{\partial \beta} + \\
& +k \frac{\partial}{\partial \beta} \left(D_{22} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta^2} - D_{66} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha^2} \right) - k \frac{h^2}{40} D_{66} a_{55} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \alpha \partial \beta} - \\
& -k \frac{h^2}{16} \left(D_{22} a_{44} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \beta^2} - \frac{13}{5} D_{66} a_{44} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \alpha^2} \right) + k \frac{h^3}{12} \Psi = \quad (2.13) \\
& = \rho h \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} - k \frac{h^3}{12} \rho \frac{\partial^3 w}{\partial \beta \partial t^2} + k \frac{h^5}{120} \rho a_{44} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial t^2} + \\
& +k \frac{B_{01}}{c} \frac{h^3}{12} \left[\sigma_2 \left(\frac{\partial \psi}{\partial \beta} + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} \right) + \sigma_1 \left(\frac{\partial \varphi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) \right] \\
& k C_{22} \frac{\partial v}{\partial \beta} + k C_{12} \frac{\partial u}{\partial \alpha} + k^2 C_{22} w + k^2 D_{22} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta^2} - \\
& -k^2 \frac{h^2}{16} D_{66} a_{44} \frac{\partial \Psi}{\partial \beta} - \frac{h^3}{12} \frac{\partial \Phi}{\partial \alpha} - \frac{h^3}{12} \frac{\partial \Psi}{\partial \beta} = \quad (2.14) \\
& = -\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{B_{02}}{c} h \sigma_1 \left(\varphi - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) - \frac{B_{01}}{c} h \sigma_2 \left(\psi + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) \\
& D_{11} \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha^3} + (D_{12} + 2D_{66}) \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha \partial \beta^2} + k^2 D_{12} \frac{\partial w}{\partial \alpha} + \\
& + k D_{66} \left(\frac{\partial^2 u}{\partial \beta^2} - \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha \partial \beta} \right) - \frac{h^2}{10} \left[a_{55} \left(D_{11} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \alpha^2} + D_{66} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \beta^2} \right) + \right. \\
& \left. + a_{44} (D_{12} + D_{66}) \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \alpha \partial \beta} \right] + \frac{h^3}{12} \Phi = \quad (2.15) \\
& = \rho \frac{h^3}{12} \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha \partial t^2} - \rho \frac{h^5}{120} a_{55} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} - k \frac{h^3}{12} \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} + \\
& + \frac{B_{02}}{c} \frac{h^3}{12} \left[\sigma_1 \left(\frac{\partial \varphi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) + \sigma_2 \left(\frac{\partial \psi}{\partial \beta} + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} \right) \right] \\
& D_{22} \frac{\partial^3 w}{\partial \beta^3} + (D_{12} + 2D_{66}) \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha^2 \partial \beta} + k^2 D_{22} \frac{\partial w}{\partial \beta} +
\end{aligned}$$

$$+kD_{66}\left(\frac{\partial^2 u}{\partial \alpha \partial \beta} - \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha^2}\right) - \frac{h^2}{10} \left[a_{44} \left(D_{22} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \beta^2} + D_{66} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \alpha^2} \right) + a_{55} \left(D_{12} + D_{66} \right) \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \alpha \partial \beta} \right] + \frac{h^3}{12} \Psi = \quad (2.16)$$

$$= \rho \frac{h^3}{12} \frac{\partial^3 w}{\partial \beta \partial t^2} - \rho \frac{h^5}{120} a_{44} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial t^2} - 2k \frac{h^3}{12} \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} - \frac{B_{01}}{c} \frac{h^3}{12} \left[\sigma_1 \left(\frac{\partial \phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) + \sigma_2 \left(\frac{\partial \psi}{\partial \beta} + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \beta \partial t} \right) \right] \\ \frac{\partial \psi}{\partial \alpha} - \frac{\partial \phi}{\partial \beta} + \frac{1}{c} \frac{\partial f}{\partial t} = 0 \quad (2.17)$$

$$\frac{\partial f}{\partial \alpha} - \frac{h_1^+ - h_1^-}{h} - \frac{4\pi\sigma_2}{c} \left(\psi + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) = 0 \quad (2.18)$$

$$\frac{\partial f}{\partial \beta} - \frac{h_2^+ - h_2^-}{h} + \frac{4\pi\sigma_1}{c} \left(\phi - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) = 0 \quad (2.19)$$

$$[(h_1^+ - h_1^-) - \frac{2}{\lambda_0} \left(\frac{\partial f}{\partial \alpha} + \frac{1}{c} \frac{\partial \psi}{\partial t} \right)] = 0 \quad (2.20)$$

$$[(h_2^+ - h_2^-) - \frac{2}{\lambda_0} \left(\frac{\partial f}{\partial \beta} - \frac{1}{c} \frac{\partial \phi}{\partial t} \right)] = 0 \quad (2.21)$$

К полученной системе уравнений (2.12) – (2.21), присоединяя граничные и начальные условия задачи [1–5], можно решать задачи колебаний и распространения волны в ортотропной, электропроводящей крутовой цилиндрической оболочке в продольном магнитном поле. Однако, в общем виде задачи эти почти неразрешимы. Целесообразнее рассматривать отдельные частные случаи.

3. Рассмотрим осесимметричную задачу круговой цилиндрической оболочки. Пусть в оболочке реализуется такое осесимметричное напряженное состояние, при котором все искомые величины функции — лишь координаты α и времени t . В этом случае, очевидно, функция Ψ , характеризующая поперечные сдвиги в плоскостях $\gamma 0\beta$, равна нулю.

Ограничиваюсь точностью технической уточненной теории оболочек [1, 4], т. е. строго придерживаясь точности $1 \pm h^2/R^2 \approx 1$, из (2.12) – (2.21), получим следующую систему разрешающих уравнений задачи:

$$C_{11} \frac{\partial^2 u}{\partial \alpha^2} + C_{12} \frac{1}{R} \frac{\partial w}{\partial \alpha} = \rho h \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} - \rho \frac{h^3}{12R} \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha \partial t^2} + \quad (3.1)$$

$$+ \rho \frac{h^5}{120R} a_{55} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} - \frac{B_{02}}{c} \frac{h^3}{12R} \sigma_1 \left(\frac{\partial \phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right)$$

$$C_{66} \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha^2} = \rho h \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} + \frac{B_{01}}{c} \frac{h^3}{12R} \sigma_1 \left(\frac{\partial \phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) \quad (3.2)$$

$$C_{12} \frac{1}{R} \frac{\partial u}{\partial \alpha} + C_{22} \frac{w}{R^2} - \frac{h^3}{12} \frac{\partial \Phi}{\partial \alpha} = -\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \quad (3.3)$$

$$+ \frac{B_{02}}{c} h \sigma_1 \left(\phi - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) - \frac{B_{01}}{c} h \sigma_2 \left(\psi + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right)$$

$$D_{11} \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha^3} + D_{12} \frac{1}{R^2} \frac{\partial w}{\partial \alpha} - \frac{h^2}{10} D_{11} a_{ss} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \alpha^2} + \frac{h^3}{12} \Phi =$$

$$= \rho \frac{h^3}{12} \frac{\partial^3 w}{\partial \alpha \partial t^2} - \rho \frac{h^5}{120} a_{ss} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} - \rho \frac{h^3}{12R} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} + \quad (3.4)$$

$$+ \frac{B_{02}}{c} \frac{h^3}{12} \sigma_1 \left(\frac{\partial \phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right)$$

$$- D_{66} \frac{1}{R} \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha^2} = -2\rho \frac{h^3}{12R} \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} - \frac{B_{01}}{c} \frac{h^3}{12} \sigma_1 \left(\frac{\partial \phi}{\partial \alpha} - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial^2 w}{\partial \alpha \partial t} \right) \quad (3.5)$$

$$\frac{\partial \psi}{\partial \alpha} + \frac{1}{c} \frac{\partial f}{\partial t} = 0 \quad (3.6)$$

$$\frac{\partial f}{\partial \alpha} - \frac{h_1^+ - h_1^-}{h} + \frac{4\pi \sigma_2}{c} \left(\psi + \frac{B_{01}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) = 0 \quad (3.7)$$

$$\frac{h_2^+ - h_2^-}{h} + \frac{4\pi \sigma_1}{c} \left(\phi - \frac{B_{02}}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) = 0 \quad (3.8)$$

$$[\mathbb{I}_1] \left(h_1^+ - h_1^- \right) - \frac{2}{\lambda_0} \left(\frac{\partial f}{\partial \alpha} + \frac{1}{c} \frac{\partial \psi}{\partial t} \right) = 0 \quad (3.9)$$

$$[\mathbb{I}_1] \left(h_2^+ - h_2^- \right) + \frac{2}{\lambda_0} \frac{1}{c} \frac{\partial \phi}{\partial t} = 0 \quad (3.10)$$

т.е.

$$[\mathbb{I}_1] = \frac{\partial^2}{\partial \alpha^2} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \quad (3.11)$$

Совместно рассматривая уравнения (3.2) и (3.5), после примитивных преобразований с учетом (2.2), приходим к известному уравнению

$$C_{66} \frac{\partial^2 v}{\partial \alpha^2} - \rho h \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} = 0 \quad (3.12)$$

т. е. в рассматриваемой осесимметричной задаче волновые процессы по координате β (напомним, что v — перемещение срединной поверхности по направлению координаты β) не зависят от электромагнитных характеристик оболочки и внешнего магнитного поля. Таким образом, имея ввиду лишь электромагнитоупругие взаимодействия, мы приходим к системе восьми уравнений (3.1), (3.3), (3.4), (3.6) — (3.11) относительно восьми искомых функций $u, w, \Phi, f, \phi, \psi, (h_1^+ - h_1^-)$ и $(h_2^+ - h_2^-)$.

Пусть искомые функции представлены следующим образом:

$$\begin{aligned} [w, f, \phi, (h_2^+ - h_2^-)] &= [w_0, f_0, \phi_0, h_{20}] e^{i\omega t} \sin k\alpha \\ [u, \Phi, \psi, (h_1^+ - h_1^-)] &= [u_0, \Phi_0, \psi_0, h_{10}] e^{i\omega t} \cos k\alpha \end{aligned} \quad (3.13)$$

где величины с индексом "0" — искомые постоянные, $\omega = \omega_1 + i\omega_2$ — величина, характеризующая частоту колебаний и затухание, $k = \pi\lambda_1^{-1}$ — волновое число, λ_1 — длина полуволны.

Подставляя (3.13) в систему уравнений (3.1)–(3.10) и введя безразмерные параметры

$$\begin{aligned} \alpha^2 &= \frac{\rho h \omega_0^2}{c_{11} k^2}, \quad \gamma = Rk, \quad \eta = \frac{h^2}{12R^2}, \quad \varepsilon = \frac{2}{k^2 \lambda_1 h} \\ \theta^2 &= \frac{h^2}{10} \alpha_{55} \rho \omega_0^2, \quad \mu = \frac{c_{11}}{c_{22}}, \quad v_1 = \frac{c_{12}}{c_{11}} \\ \Phi_1 &= \frac{\Phi_0}{\rho \omega_0^2 k}, \quad \chi = \frac{4\pi \sigma_2 \omega_0}{c^2 k^2}, \quad f_1 = f_0 \frac{\beta}{kB_{01}} \\ \beta &= \frac{B_{01}^2 \sigma_2 h R^2 \omega_0}{c^2 C_{11}}, \quad \Omega = \frac{\omega}{\omega_0} \end{aligned} \quad (3.14)$$

где ω_0 — частота свободных преимущественно поперечных колебаний оболочки без учета поперечных сдвигов

$$\omega_0^2 = \frac{C_{11} h}{12\rho} \left(k^4 - v_1 \frac{k^2}{R^2} + \frac{c_{22}}{c_{11}} \frac{12}{R^2 h^2} \right) \quad (3.15)$$

после серии несложных преобразований приходим к следующей системе алгебраических уравнений относительно u_0, w_0, Φ_1, f_1 :

$$\begin{aligned} -u_0(1 + \alpha^2 \Omega^2) + w_0 \left(\frac{v_1}{\gamma} + \alpha^2 \eta^2 \gamma \Omega^2 \right) - \Phi_1 \alpha^2 \eta \gamma \theta^2 \Omega^2 &= 0 \\ -u_0 v_1 \gamma + w_0 (\mu + \alpha^2 \gamma \Omega^2 + \beta \Omega) + \Phi_1 \alpha^2 \eta \gamma^4 + f_1 \Omega &= 0 \\ u_0 \frac{\alpha^2}{\gamma} \Omega^2 - w_0 \left(1 - \frac{v_1}{\gamma^2} + \alpha^2 \Omega^2 \right) + \Phi_1 (\alpha^2 + \theta^2 + \alpha^2 \theta^2 \Omega^2) &= 0 \\ w_0 \chi \beta \Omega + f_1 (1 + \varepsilon + \chi \Omega) &= 0 \end{aligned} \quad (3.16)$$

Приравнивая определитель этой системы к нулю, с точностью

$$1 \pm \frac{v_1}{\gamma^2} \approx 1, \quad 1 \pm v_1 \eta \approx 1, \quad 1 \pm \frac{\alpha^2 + \theta^2}{\alpha^2} \frac{v_1}{\gamma^2} \approx 1, \quad 1 \pm \alpha^4 \Omega^4 \approx 1$$

приходим к следующему характеристическому уравнению для определения относительной частоты колебаний Ω :

$$\begin{aligned} (1 + \alpha^2 \Omega^2) \{ &\Omega^3 \alpha^2 \gamma^2 \chi (\alpha^2 + \theta^2 + \alpha^2 \eta \gamma^2) + \Omega^2 (1 + \varepsilon) \alpha^2 \gamma^2 \times \\ &\times (\alpha^2 + \theta^2 + \alpha^2 \eta \gamma^2) + \Omega [(\alpha^2 + \theta^2)(\mu - v_1^2) \chi + \alpha^2 \eta \gamma^4 \chi + \\ &+ \beta (\alpha^2 + \theta^2)(1 + \varepsilon)] + (1 + \varepsilon) [(\alpha^2 + \theta^2)(\mu - v_1^2) + \alpha^2 \eta \gamma^4] \} = 0 \end{aligned} \quad (3.17)$$

Отсюда легко заметить, что первое уравнение $(1 + \alpha^2 \Omega^2) = 0$ описывает продольные колебания рассматриваемой оболочки, с указанной выше точностью. В частности, переходя к частоте колебаний ω , получим

$$1 + \frac{\rho h \omega^2}{c_{11} k^2} = 0 \quad \text{или} \quad \omega_{1,2} = \pm \frac{\pi}{\lambda_1} \sqrt{\frac{E_1}{\rho(1 - v_1^2)}}$$

Частоты преимущественно поперечных колебаний получим из второго уравнения $\{ \dots \} = 0$. В этом случае, очевидно, разумнее пользоваться численным анализом.

Пусть, в частности, оболочка изготовлена из трансверсального изотропного материала и имеет следующие исходные параметры: $E = 7.68 \cdot 10^{11}$ дин/см², $v_1 = 0.25$, $G' = 10^{11}$ дин/см² (и $G' = 4 \cdot 10^{10}$ дин/см²), $\rho = 3$ г/см², $h = 0.1$ см (и $h = 0.01$ см), $R = 5$ см, $c = 3 \cdot 10^{10}$ см/сек, $\sigma_2 = 2.5 \cdot 10^{17}$ сек⁻¹ (и $\sigma_2 = 5 \cdot 10^{17}$ сек⁻¹). А волновое число пусть будет равно 5, т.е. $k = \pi \lambda_1^{-1} = 5$, $\lambda_1 = 2\pi h$.

В нижеследующих двух таблицах приводятся значения Ω_i в зависимости от β при $G' = 10^{11}$ дин/см², когда $\sigma_2 = 2.5 \cdot 10^{17}$ сек⁻¹ (табл. 1,3) и $\sigma_2 = 5 \cdot 10^{17}$ сек⁻¹ (табл. 2, 4).

Таблица 1

| β | Ω_1 | | Ω_2 | | Ω_3 | | $B_{01} \cdot 10^{-4}$ э |
|---------|------------|---------|------------|---------|------------|---------|--------------------------|
| | Re | Im | Re | Im | Re | Im | |
| 10 | -0.0405 | -0.0008 | 0.8839 | -0.0008 | -0.8839 | -0.8839 | 5.4584 |
| 20 | -0.0390 | -0.0015 | 0.9004 | -0.0015 | -0.9004 | -0.9004 | 7.7194 |
| 40 | -0.0364 | -0.0029 | 0.9327 | -0.0029 | -0.9327 | -0.9327 | 10.9169 |
| 60 | -0.0341 | -0.0040 | 0.9638 | -0.0040 | -0.9638 | -0.9638 | 13.3704 |
| 80 | -0.0320 | -0.0050 | 0.9940 | -0.0050 | -0.9940 | -0.9940 | 15.4388 |
| 100 | -0.0302 | -0.0059 | 1.0234 | -0.0059 | -1.0234 | -1.0234 | 17.2611 |
| 120 | -0.0286 | -0.0068 | 1.0519 | -0.0068 | -1.0519 | -1.0519 | 18.9085 |

Таблица 2

| β | Ω_1 | | Ω_2 | | Ω_3 | | $B_{01} \cdot 10^{-4}$ э |
|---------|------------|---------|------------|---------|------------|---------|--------------------------|
| | Re | Im | Re | Im | Re | Im | |
| 10 | -0.0267 | -0.0002 | 0.8755 | -0.0002 | -0.8755 | -0.8755 | 3.8597 |
| 20 | -0.0203 | -0.0004 | 0.8839 | -0.0004 | -0.8839 | -0.8839 | 5.4584 |
| 40 | -0.0195 | -0.0008 | 0.9005 | -0.0008 | -0.9005 | -0.9005 | 7.7194 |
| 60 | -0.0188 | -0.0011 | 0.9167 | -0.0011 | -0.9167 | -0.9167 | 9.4543 |
| 80 | -0.0182 | -0.0014 | 0.9327 | -0.0014 | -0.9327 | -0.9327 | 10.9169 |
| 100 | -0.0176 | -0.0017 | 0.9485 | -0.0017 | -0.9485 | -0.9485 | 12.2054 |
| 120 | -0.0170 | -0.0020 | 0.9639 | -0.0020 | -0.9639 | -0.9639 | 13.3704 |

Далее рассмотрим два других случая, когда $G = 4 \cdot 10^{10}$ дин/см², т. е. когда модуль поперечного сдвига в 2.5 раза меньше.

Таблица 3

| β | Ω_1 | Ω_2 | | Ω_3 | | $B_{01} \cdot 10^{-4}$ э |
|---------|------------|------------|--------|------------|---------|--------------------------|
| | | Re | Im | Re | Im | |
| 10 | -0.0402 | -0.0010 | 0.8039 | -0.0010 | -0.8039 | 5.4584 |
| 20 | -0.0384 | -0.0019 | 0.8221 | -0.0019 | -0.8221 | 7.7194 |
| 40 | -0.0353 | -0.0034 | 0.8574 | -0.0034 | -0.8574 | 10.9169 |
| 60 | -0.0327 | -0.0047 | 0.8913 | -0.0047 | -0.8913 | 13.3704 |
| 80 | -0.0304 | -0.0059 | 0.9240 | -0.0059 | -0.9240 | 15.4388 |
| 100 | -0.0284 | -0.0068 | 0.9556 | -0.0068 | -0.9556 | 17.2611 |
| 120 | -0.0267 | -0.0077 | 0.9861 | -0.0077 | -0.9861 | 18.9085 |

Таблица 4

| β | Ω_1 | Ω_2 | | Ω_3 | | $B_{01} \cdot 10^{-4}$ э |
|---------|------------|------------|--------|------------|---------|--------------------------|
| | | Re | Im | Re | Im | |
| 10 | -0.0206 | -0.0003 | 0.7946 | -0.0003 | -0.7946 | 3.8597 |
| 20 | -0.0201 | -0.0005 | 0.8038 | -0.0005 | -0.8038 | 5.4584 |
| 40 | -0.0192 | -0.0009 | 0.8220 | -0.0009 | -0.8220 | 7.7194 |
| 60 | -0.0184 | -0.0013 | 0.8398 | -0.0013 | -0.8398 | 9.4543 |
| 80 | -0.0177 | -0.0017 | 0.8573 | -0.0017 | -0.8573 | 10.9169 |
| 100 | -0.0170 | -0.0020 | 0.8743 | -0.0020 | -0.8743 | 12.2054 |
| 120 | -0.0164 | -0.0024 | 0.8911 | -0.0024 | -0.8911 | 13.3704 |

Рассматривая таблицы, во-первых, замечаем, что с уменьшением модуля поперечного сдвига уменьшается частота колебаний $\text{Im}(\Omega_i)$, что же касается затухания $\text{Re}(\Omega_i)$, то оно, наоборот, увеличивается, когда рассматриваем корни Ω_2 и Ω_3 и уменьшается в случае Ω_1 . Наблюдается некоторое увеличение частоты колебаний (примерно в 20% при $\sigma_2 = 2.5 \cdot 10^7$ и 10% при $\sigma_2 = 5 \cdot 10^{17}$) с увеличением напряженности магнитного поля примерно в 3.5 раза. При увеличении напряженности магнитного поля (в 3.5 раза) существенно увеличиваются коэффициенты затухания при Ω_2 и Ω_3 - примерно в 8-10 раз, а коэффициенты затухания, соответствующие Ω_1 , уменьшаются примерно в 1.5 раза.

Увеличение коэффициента электропроводимости в два раза незначительно влияет на частоту колебаний, но приводит к уменьшению коэффициентов затухания примерно в два раза.

Посмотрим, что произойдет при существенном изменении геометрических параметров оболочки. Пусть теперь относительная толщина оболочки уменьшится в десять раз, т. е. пусть $h = 0.01$ см при $R = 5$ см, а волновое число в 1.5 раза, т. е. пусть теперь $k = 3.3333$ (вместо пяти). Остальные величины неизменны, при этом рассмотрим лишь одно значение для модуля поперечного сдвига $G' = 10^{11}$ дин/см².

Результаты подсчета корней характеристического уравнения в зависимости от β (примерно в тех же диапазонах изменения B_{01}) приводятся в нижеследующих таблицах, при двух значениях коэффициента электропроводности σ_2 : $\sigma_2 = 2.5 \cdot 10^{17}$ сек⁻¹ (табл. 5.) и $\sigma_2 = 5 \cdot 10^{17}$ сек⁻¹ (табл. 6.).

Таблица 5

| β | Ω_1 | | Ω_2 | | Ω_3 | | $B_{01} \cdot 10^{-4}$ э |
|---------|------------|---------|------------|---------|------------|---------|--------------------------|
| | Re | Im | Re | Im | Re | Im | |
| 0.2 | -0.5583 | -0.0267 | 1.0124 | -0.0267 | -1.0124 | 4.6933 | |
| 0.4 | -0.5099 | -0.0587 | 1.0584 | -0.0587 | -1.0584 | 6.6373 | |
| 0.6 | -0.4669 | -0.0724 | 1.1051 | -0.0724 | -1.1051 | 8.1291 | |
| 0.8 | -0.4289 | -0.0914 | 1.1517 | -0.0914 | -1.1517 | 9.3866 | |
| 1.0 | -0.3957 | -0.1080 | 1.1981 | -0.1080 | -1.1981 | 10.4945 | |
| 2.0 | -0.2813 | -0.1652 | 1.4172 | -0.1652 | -1.4172 | 14.8416 | |
| 3.0 | -0.2169 | -0.1974 | 1.6126 | -0.1974 | -1.6126 | 18.1771 | |
| 4.0 | -0.1765 | -0.2176 | 1.7881 | -0.2176 | -1.7881 | 20.9891 | |

Таблица 6

| β | Ω_1 | | Ω_2 | | Ω_3 | | $B_{01} \cdot 10^{-4}$ э |
|---------|------------|---------|------------|---------|------------|---------|--------------------------|
| | Re | Im | Re | Im | Re | Im | |
| 0.2 | -0.2889 | -0.0085 | 0.9954 | -0.0085 | -0.9954 | 3.3187 | |
| 0.4 | -0.2735 | -0.0162 | 1.0229 | -0.0162 | -1.0229 | 4.6933 | |
| 0.6 | -0.2595 | -0.0232 | 1.0500 | -0.0232 | -1.0500 | 5.7481 | |
| 0.8 | -0.2468 | -0.0295 | 1.0767 | -0.0295 | -1.0767 | 6.6373 | |
| 1.0 | -0.2351 | -0.0354 | 1.1029 | -0.0354 | -1.1029 | 7.4208 | |
| 2.0 | -0.1895 | -0.0582 | 1.2276 | -0.0582 | -1.2276 | 10.4946 | |
| 3.0 | -0.1584 | -0.0737 | 1.3423 | -0.0737 | -1.3423 | 12.8531 | |
| 4.0 | -0.1359 | -0.0849 | 1.4486 | -0.0849 | -1.4486 | 14.8416 | |

Рассматривая табл. 5 и 6, замечаем, что в случае весьма тонкой оболочки увеличение напряженности магнитного поля примерно в три

раза приводит к увеличению частоты колебаний примерно на 40% (два-четыре раза больше, чем в предыдущих случаях). Что же касается коэффициентов затухания ($\text{Re}\Omega_2$ и $\text{Re}\Omega_3$), то в этом случае, (в тех же пределах изменения напряженности магнитного поля) повышаются не в 8-10 раз, а только в 4-5 раз. А коэффициенты затухания, соответствующие Ω_1 , уменьшаются несколько больше - в два раза (в предыдущих случаях было 1.5 раза).

В п.3 мы рассмотрели весьма частный пример осесимметричных колебаний круговой цилиндрической оболочки в осевом магнитном поле и привели результаты некоторых приближенных подсчетов частот колебаний и затуханий. Здесь мы не претендуем на полноту решений. Полную картину колебания и распространения волн можно получить из подробного анализа системы уравнений (3.1)-(3.10) или, в крайнем случае, из системы (3.16) без каких-либо приближений.

Настоящее исследование выполнено по гранту INTAS-94-1210.

ЛИТЕРАТУРА

1. Амбарцумян С.А. Теория анизотропных оболочек. - М.: Физматгиз, 1961. 384 с.
2. Амбарцумян С.А., Багдасарян Г.Е., Белубекян М.В. Магнитоупругость тонких оболочек и пластин.-М.: Наука, 1977. 272 с.
3. Амбарцумян С.А., Белубекян М.В. Некоторые задачи электромагнитоупругости пластин.-Ереван: Из-во ЕГУ, 1991. 143 с.
4. Амбарцумян С.А. Общая теория анизотропных оболочек. - М.: Наука, 1974. 448 с.
5. Амбарцумян С.А., Белубекян М.В. Колебания и устойчивость токонесущих упругих пластин.-Ереван: Из-во АН Армении, 1992. 124с.

Институт механики НАН Армении

Поступила в редакцию

8.05.1996

| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|---|---|---|---|---|---|---|---|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|-----|
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 | 32 | 33 | 34 | 35 | 36 | 37 | 38 | 39 | 40 | 41 | 42 | 43 | 44 | 45 | 46 | 47 | 48 | 49 | 50 | 51 | 52 | 53 | 54 | 55 | 56 | 57 | 58 | 59 | 60 | 61 | 62 | 63 | 64 | 65 | 66 | 67 | 68 | 69 | 70 | 71 | 72 | 73 | 74 | 75 | 76 | 77 | 78 | 79 | 80 | 81 | 82 | 83 | 84 | 85 | 86 | 87 | 88 | 89 | 90 | 91 | 92 | 93 | 94 | 95 | 96 | 97 | 98 | 99 | 100 |
|---|---|---|---|---|---|---|---|---|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|-----|