УДК 539.1

Член-корреспондент НАН РА А. Г. Багдоев, А. В. Варданян, С. В. Варданян

Определение линейных частот изгибных колебаний магнитоупругой цилиндрической оболочки

(Представлено 30/VIII 2005)

Ключевые слова: изгибные колебания, цилиндрическая оболочка, магнитоупругость

Рассматриваются линейные изгибные колебания магнитоупругой цилиндрической оболочки в осевом магнитном поле. Решение получено пространственным методом путем аналитических и численных исследований.

В [1-5] при рассмотрении изгибных колебаний магнитоупругих пластин и оболочек был применен осредненный подход. С помощью нового пространственного подхода [6] магнитоупругие колебания пластин рассмотрены в [7-9]. В настоящей работе использован пространственный анализ для аналитического и численного определения частоты свободных изгибных колебаний магнитоупругой цилиндрической оболочки.

Пусть бесконечная цилиндрическая оболочка находится в осевом начальном магнитном поле H₀.



Уравнения движения магнитоупругой среды в случае осевой симметрии, $\overline{H} = \overline{H}_0 + \overline{h}$ -магнитное поле, имеют вид [10,11]:

$$a_{1}^{2} = \frac{H_{0}^{2}}{4\pi\rho}, \quad \zeta = 1 - \frac{b^{2}}{a^{2}},$$

$$\frac{\partial^{2}u_{r}}{\partial r^{2}} + \frac{b^{2}}{a^{2}} \frac{\partial^{2}u_{r}}{\partial z^{2}} + \zeta \frac{\partial^{2}u_{z}}{\partial r\partial z} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_{r}}{\partial r} - \frac{1}{r^{2}} u_{r} = \frac{1}{a^{2}} \frac{\partial^{2}u_{r}}{\partial t^{2}} - \frac{a_{1}^{2}}{a^{2}} \left(\frac{\partial h_{r}}{\partial z} - \frac{\partial h_{z}}{\partial r} \right), \quad (1)$$

$$\frac{b^2}{a^2} \frac{\partial^2 u_z}{\partial r^2} + \frac{\partial^2 u_z}{\partial z^2} + \zeta \frac{\partial^2 u_r}{\partial r \partial z} + \frac{b^2}{a^2} \frac{1}{r} \frac{\partial u_z}{\partial r} + \frac{\zeta}{r} \frac{\partial u_r}{\partial z} = \frac{1}{a^2} \frac{\partial^2 u_z}{\partial t^2},$$

где для силы Лоренца учтено, что

$$-\frac{1}{4\pi\rho} \left(rot\bar{h} \times \overline{H}_0 \right)_r = -\frac{H_0}{4\pi\rho} \left(\frac{\partial h_r}{\partial z} - \frac{\partial h_z}{\partial r} \right), \tag{2}$$

$$-\frac{1}{4\pi\rho} \left(\operatorname{rot} \overline{h} \times \overline{H}_0 \right)_z = 0.$$
(3)

Уравнение электромагнитной индукции

$$\frac{\partial \overline{\mathbf{h}}}{\partial t} = \operatorname{rot}\left(\overline{\mathbf{v}} \times \overline{\mathbf{H}}_{0}\right) + \upsilon_{\mathrm{m}} \Delta \overline{\mathbf{h}}, \qquad (4)$$

где $\overline{\nu}$ - вектор скорости, $\overline{\nu} = \partial \overline{u} / \partial t$, \overline{u} - перемещения, с учетом соотношений $\Delta \overline{h} = \left(\Delta h_r - [(h_r) / (r^2)] \right) \overline{e}_r + \Delta h_z \overline{e}_z$, где \overline{e}_r , \overline{e}_z - единичные орты по осям r, z, $\Delta \phi = [1/r][(\partial) / (\partial r)](r$ $[(\partial \phi) / (\partial r)]) + [(\partial^2 \phi) / (\partial z^2)]$, дает в проекции на оси r, z

$$\frac{\partial \mathbf{h}_{\mathrm{r}}}{\partial t} = \mathbf{H}_{0} \frac{\partial^{2} \mathbf{u}_{\mathrm{r}}}{\partial t \partial z} + \mathbf{v}_{\mathrm{m}} \left(\frac{\partial^{2} \mathbf{h}_{\mathrm{r}}}{\partial r^{2} + \frac{1}{r}} \frac{\partial \mathbf{h}_{\mathrm{r}}}{\partial r} + \frac{\partial^{2} \mathbf{h}_{\mathrm{r}}}{\partial z^{2} - \frac{1}{r^{2}}} \right),$$

$$\mathbf{h}_{\mathrm{r}} = \left(\frac{\partial^{2} \mathbf{u}}{\partial t^{2} + \frac{1}{r}} \frac{\partial \mathbf{u}_{\mathrm{r}}}{\partial t^{2} + \frac{1}{r}} \frac{\partial \mathbf{h}_{\mathrm{r}}}{\partial t^{2} + \frac{1}{r^{2}}} \frac{\partial \mathbf{h}_{\mathrm{r}}}{\partial t^{2} + \frac{1}{r^{2}}} \frac{\partial \mathbf{h}_{\mathrm{r}}}{\partial t^{2} + \frac{1}{r^{2}}} \right),$$

$$(5)$$

$$\frac{\partial h_z}{\partial t} = -H_0 \left(\frac{\partial^2 u_r}{\partial t \partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial t} \right) + \nu_m \left(\frac{\partial^2 h_z}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial h_z}{\partial r} + \frac{\partial^2 h_z}{\partial z^2} \right).$$

Ищем решение (3),(5) в виде распространяющейся в направлении оси z плоской волны

$$\xi_{j} = rv_{j}, \quad j = 1,2,3,$$

$$\begin{split} u_{r} &= A_{j}I_{1}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + A'_{j}K_{1}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + \kappa.c., \\ u_{z} &= B_{j}I_{0}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + B'_{j}K_{0}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + \kappa.c., \end{split}$$
(6)
$$h_{z} &= C_{j}H_{0}I_{0}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + C'_{j}H_{0}K_{0}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + \kappa.c., \\ h_{r} &= D_{j}H_{0}I_{1}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + D'_{j}H_{0}K_{1}(\xi)e^{-i\omega t + ikz} + \kappa.c., \end{split}$$

где I_{0,1}(ξ), K_{0,1}(ξ) - функции Бесселя мнимого аргумента, причем по ј суммируется от 1 до 3. Учитывая соотношения

$$I'_{0}(\xi) = I_{1}(\xi), \quad K'_{0}(\xi) = -K_{1}(\xi),$$

$$\frac{dI_{1}(\xi)}{d\xi} + \frac{1}{\xi} I_{1}(\xi) = I_{0}(\xi), \quad \frac{dK_{1}(\xi)}{d\xi} + \frac{1}{\xi} K_{1}(\xi) = -K_{0}(\xi), \quad (7)$$

можно из (3), (5), (6) получить:

Β′_j

$$\begin{split} A_{j} \left(v_{j}^{2} - \frac{b^{2}}{a^{2}} k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}} \right) + \zeta i k v_{j} B_{j} &= \frac{a_{1}^{2}}{a^{2}} (v_{j} C_{j} - i k D_{j}), \\ & \left(\frac{b^{2}}{a^{2}} v_{j}^{2} - k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}} \right) B_{j} + \zeta i k v_{j} A_{j} = 0, \\ C_{j} &= \frac{i \omega v_{j}}{\chi_{j}} A_{j}, \quad D_{j} = \frac{\omega k A_{j}}{\chi_{j}}, \quad \chi_{j} = -i \omega + v_{m} k^{2} - v_{m} v_{j}^{2}, \\ A'_{j} \left(v_{j}^{2} - \frac{b^{2}}{a^{2}} k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}} \right) - \zeta i k v_{j} B'_{j} = \frac{a_{1}^{2}}{a^{2}} (-v_{j} C'_{j} - i k D'_{j}), \\ \left(\frac{b^{2}}{a^{2}} v_{j}^{2} - k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}} \right) - \zeta i k v_{j} B'_{j} = 0, \quad C'_{j} = -\frac{i \omega v_{j}}{\chi_{j}} A'_{j}, \quad D'_{j} = \frac{\omega k A'_{j}}{\chi_{j}}, \end{split}$$

где по ј не суммируется. Таким образом, связи A'_{j} , $-C'_{j}$, D'_{j} с $-B'_{j}$ не отличаются знаком от A_{j} , C_{j} , D_{j} с B_{j} и окончательное уравнение для $\overline{v} = v_{j}$ будет одним и тем же:

$$\overline{\upsilon}^{2} - \frac{b^{2}}{a^{2}}k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}} + \frac{\zeta^{2}\overline{\upsilon}^{2}k^{2}}{\frac{b^{2}}{a^{2}}\overline{\upsilon}^{2} - k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}}} = -\frac{a_{1}^{2}}{a^{2}}\frac{\overline{\upsilon}^{2} - k^{2}}{1 + i\frac{k^{2} - \overline{\upsilon}^{2}}{\omega}\upsilon_{m}}.$$
(9)

Полученное уравнение такое же, как и для пластин [7], причем для малых $[(a_1^{\ 2})/(a^2)]$ и не больших $v_{\rm m}$

$$1 - \frac{k^2 - v_3^2}{\varepsilon^{g}} = -\frac{a_1^2}{a^2} \frac{\zeta \frac{a^2}{b^2} k^2 + \varepsilon^{g}}{\varepsilon^{g}},$$
(10)

$$v_1^2 = k^2 - \frac{\omega^2}{a^2} - \frac{a_1^2}{a^2} \left(k^2 - \frac{\omega^2}{a^2} \right) \left(1 + \frac{\omega^2}{a^2 \vartheta} \right),$$
(11)

$$v_2^2 = k^2 - \frac{\omega^2}{a^2} + \frac{a_1^2}{b^2} k^2 + \frac{\omega^2 a_1^2 k^2}{b^4 \vartheta}, \quad \vartheta = i \frac{\omega}{v_m}.$$
 (12)

Таким образом, связи A_j , C_j , D_j через B_j такие же, как для пластины, и такие же, как для A'_j , – C'_j , D'_j через – B'_j . Для завершения решения задачи следует записать граничные условия для r = R - h, r = R + h

$$\sigma_{\rm rr} = 0, \ \sigma_{\rm rz} = 0, \ h_{\rm r} = \widetilde{h}_{\rm r}, \ h_{\rm z} = \widetilde{h}_{\rm z}, \tag{13}$$

где \tilde{h}_r, \tilde{h}_z есть возмущенное магнитное поле вне оболочки. Первые два условия (13) дают на указанных границах

$$a^{2}\frac{\partial u_{r}}{\partial r} + \left(a^{2} - 2b^{2}\right) \left(\begin{array}{c}u_{r}}{} \frac{\partial u_{z}}{} \\ r \end{array}\right) = 0, \quad \frac{\partial u_{r}}{} \frac{\partial u_{z}}{} = 0.$$

Подставляя сюда (6) и полагая $\zeta' = \zeta - [(b^2)/(a^2)]$, получим

$$A_{j}v_{j}I'_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + \zeta'A_{j}v_{j}\frac{1}{\xi_{j}^{\pm}}I_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + A'_{j}v_{j}K'_{1}(\xi_{j}^{\pm}) +$$

$$+ \zeta' A'_{j} v_{j} \frac{1}{\xi_{j}^{\pm}} K_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + \zeta' B_{j} i k I_{0}(\xi_{j}^{\pm}) + \zeta' B'_{j} i k K_{0}(\xi_{j}^{\pm}) = 0,$$
(14)

$$ikA_{j}I_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + ikA'_{j}K_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + B_{j}I_{1}(\xi_{j}^{\pm})\nu_{j} - B'_{j}K_{1}(\xi_{j}^{\pm})\nu_{j} = 0$$

где по ј суммируется от 1 до 3, $\xi_j^{\,\pm}$ = $(R\pm h)\nu_j.$ Осталось выполнить условия

$$r = \mathbb{R} \pm h, \ h_r = \widetilde{h}_r, \ h_z = \widetilde{h}_z.$$
 (15)

При r > R + h, v = k

$$\widetilde{\mathbf{h}}_{z} = \widetilde{\mathbf{C}}\mathbf{H}_{0}\mathbf{K}_{0}(\mathbf{r}\upsilon)\mathbf{e}^{-i\omega t + i\mathbf{k}z} + \mathbf{k.c.},$$

$$\widetilde{\mathbf{h}}_{r} = \widetilde{\mathbf{D}}\mathbf{H}_{0}\mathbf{K}_{1}(\mathbf{r}\upsilon)\mathbf{e}^{-i\omega t + i\mathbf{k}z} + \mathbf{k.c.}$$
(16)

При r < R - h

$$\widetilde{\mathbf{h}}_{z} = \widetilde{\widetilde{\mathbf{C}}} \mathbf{H}_{0} \mathbf{I}_{0} (\mathbf{r} \upsilon) e^{-i\omega t + i\mathbf{k}z} + \mathbf{k.c.}, \qquad (17)$$

$$\widetilde{\mathbf{h}}_{r} = \widetilde{\widetilde{\mathbf{D}}} \mathbf{H}_{0} \mathbf{I}_{1} (\mathbf{r} \upsilon) e^{-i\omega t + i\mathbf{k}z} + \mathbf{k.c.}$$

Используя уравнение

$$\frac{\partial \widetilde{\mathbf{h}}_{\mathbf{r}}}{\partial \mathbf{r}} + \frac{1}{\mathbf{r}} \widetilde{\mathbf{h}}_{\mathbf{r}} + \frac{\partial \widetilde{\mathbf{h}}_{\mathbf{z}}}{\partial z} = 0$$

и подставляя в него (16), (17), получим

$$-\upsilon \widetilde{D} + ik\widetilde{C} = 0, \quad \upsilon \widetilde{\widetilde{D}} + ik\widetilde{\widetilde{C}} = 0.$$
(18)

Условия (15) дают с учетом (6)

$$\begin{split} & D_{j}I_{1}\left(\xi_{j}^{+}\right) + D_{j}^{\prime}K_{1}\left(\xi_{j}^{+}\right) = i\widetilde{C}_{j}K_{1}\left(\left(\mathbb{R} + h\right)k\right), \\ & C_{j}I_{0}\left(\xi_{j}^{+}\right) + C_{j}^{\prime}K_{0}\left(\xi_{j}^{+}\right) = \widetilde{C}_{j}K_{0}\left(\left(\mathbb{R} + h\right)k\right), \\ & D_{j}I_{1}\left(\xi_{j}^{-}\right) + D_{j}^{\prime}K_{1}\left(\xi_{j}^{-}\right) = -i\widetilde{\widetilde{C}}_{j}I_{1}\left(\left(\mathbb{R} - h\right)k\right), \\ & C_{j}I_{0}\left(\xi_{j}^{-}\right) + C_{j}^{\prime}K_{0}\left(\xi_{j}^{-}\right) = \widetilde{\widetilde{C}}_{j}I_{0}\left(\left(\mathbb{R} - h\right)k\right). \end{split}$$

Итак, имеют место четыре уравнения (14), к которым добавятся два уравнения, получаемые из последних соотношений исключением \widetilde{C}_j , $\widetilde{\widetilde{C}}_j$:

$$\frac{\omega kA_{j}}{\chi_{j}}I_{1}(\xi_{j}^{+}) + \frac{\omega kA'_{j}}{\chi_{j}}K_{1}(\xi_{j}^{+}) = i\frac{K_{1}\{(R+h)k\}}{K_{0}\{(R+h)k\}}\left\{\frac{i\omega\nu_{j}}{\chi_{j}}A_{j}I_{0}(\xi_{j}^{+}) - \frac{i\omega\nu_{j}}{\chi_{j}}A'_{j}K_{0}(\xi_{j}^{+})\right\},$$
(19)

$$\frac{\omega kA_j}{\chi_j}I_1(\xi_j^-) + \frac{\omega kA'_j}{\chi_j}K_1(\xi_j^-) = -i\frac{I_1\{(R-h)k\}}{I_0\{(R-h)k\}} \left\{ \begin{array}{c} i\omega\nu_j \\ \frac{\omega\nu_j}{\chi_j}A_jI_0(\xi_j^-) - \frac{i\omega\nu_j}{\chi_j}A'_jK_0(\xi_j^-) \end{array} \right\}.$$

Здесь по ј суммируется от 1 до 3. К (14) и (19) следует добавить

$$A_{j} = -\frac{1}{\zeta i k v_{j}} \left(\frac{b^{2}}{a^{2}} v_{j}^{2} - k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}} \right) B_{j}, \qquad (20)$$
$$A'_{j} = \frac{1}{\zeta i k v_{j}} \left(\frac{b^{2}}{a^{2}} v_{j}^{2} - k^{2} + \frac{\omega^{2}}{a^{2}} \right) B'_{j},$$

где по ј не нужно суммировать. Система (14), (19) представляет однородные уравнения относительно A_{1,2,3}, A'_{1,2,3} и детерминантное уравнение имеет вид

где приняты следующие обозначения:

$$\begin{split} \prod_{j}^{\pm} &= v_{j}I'_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + \zeta v_{j} \frac{I_{1}(\xi_{j}^{\pm})}{\xi_{j}^{\pm}} + \zeta \frac{B_{j}}{A_{j}} ik I_{0}(\xi_{j}^{\pm}), \\ M_{j}^{\pm} &= v_{j}K'_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + \zeta v_{j} \frac{K_{1}(\xi_{j}^{\pm})}{\xi_{j}^{\pm}} + \zeta \frac{B'_{j}}{A'_{j}} ikK_{0}(\xi_{j}^{\pm}), \\ P_{j}^{\pm} &= ik I_{1}(\xi_{j}^{\pm}) + \frac{B_{j}}{A_{j}} v_{j}I_{1}(\xi_{j}^{\pm}), \quad \Omega_{j}^{\pm} &= ikK_{1}(\xi_{j}^{\pm}) - \frac{B'_{j}}{A'_{j}} v_{j}K_{1}(\xi_{j}^{\pm}) \\ N_{j}^{+} &= \frac{\omega k}{\chi_{j}} I_{1}(\xi_{j}^{+}) + \frac{\omega v_{j}}{\chi_{j}} \frac{K_{1}\{(R+h)k\}}{K_{0}\{(R+h)k\}} I_{0}(\xi_{j}^{+}), \\ N_{j}^{-} &= \frac{\omega k}{\chi_{j}} I_{1}(\xi_{j}^{-}) - \frac{\omega v_{j}}{\chi_{j}} \frac{I_{1}\{(R-h)k\}}{I_{0}\{(R-h)k\}} I_{0}(\xi_{j}^{-}), \\ \Lambda_{j}^{+} &= \frac{\omega k}{\chi_{j}} K_{1}(\xi_{j}^{+}) - \frac{\omega v_{j}}{\chi_{j}} \frac{K_{1}\{(R+h)k\}}{K_{0}\{(R+h)k\}} K_{0}(\xi_{j}^{+}), \\ \Lambda_{j}^{-} &= \frac{\omega k}{\chi_{j}} K_{1}(\xi_{j}^{-}) + \frac{\omega v_{j}}{\chi_{j}} \frac{I_{1}\{(R-h)k\}}{I_{0}\{(R-h)k\}} K_{0}(\xi_{j}^{-}). \end{split}$$

При численном расчете уравнения (21) для определения корней $\omega = \omega(k)$ дисперсионного уравнения можно в нем все χ_j разделить на $-i\omega$, и поскольку для χ_3 имеет место (10), можно третий и шестой столбцы в (21) умножить на a_1^2 , и кроме того, в членах $a_1^2 N_3^{\pm}$, $a_1^2 \Lambda_3^{\pm}$ считать, что $[(a_1^2)/(\chi_3)] = -a^2[1/(\zeta[(a^2k^2)/(b^2\vartheta)] + 1)]$. Эти преобразования необходимы, чтобы

проводить вычисления в (21) также для упругого случая $a_1 = 0$, для которого $\omega = \omega_{00}$. Были проведены расчеты Re $\omega(k)$ корней трансцендентного уравнения (21) вместе с расчетом корней $v_{1,2,3}(\omega,k)$ уравнения (9), причем в качестве первого приближения взято (10)-(12), и дисперсионное уравнение для упругого случая $a_1 = 0$ [10]

$$\omega_{00} = h'b \sqrt{\frac{\zeta}{3}} \sqrt{k^4 + 12 \frac{1 - v_0^2}{R^2 h'^2}}, \quad h' = 2h,$$
(22)

Таблица 1

| a ₁ /a k | 0.1 | 0.2 | 0.3 | 0.4 | 0.5 |
|---------------------|---------|---------|---------|----------|----------|
| 5/10 ⁵ | 95.25 | 142.071 | 262.124 | 420.1452 | 620.0876 |
| 1/10 ⁴ | 94.9777 | 142.287 | 261.085 | 440.6969 | 640.2532 |
| 2/10 ⁴ | 95.335 | 141.868 | 260.906 | 444.768 | 680.989 |
| 1/1000 | 95.3561 | 141.834 | 261.411 | 455.1 | 686.297 |
| 2/1000 | 94.0374 | 140.728 | 261.772 | 455.556 | 687.275 |
| 3/1000 | 37.4045 | 90.4933 | 118.291 | 445.074 | 687.825 |
| 4/1000 | 56.4103 | 118.236 | 176.434 | 224.562 | 687.133 |
| 5/1000 | 71.5075 | 141.546 | 243.717 | 287.003 | 354.739 |
| 6/1000 | 85.3117 | 168.453 | 259.745 | 347.349 | 425.96 |
| 7/1000 | 99.7618 | 146.206 | 291.762 | 399.149 | 498.628 |
| 8/1000 | 113.443 | 227.273 | 341.19 | 450.481 | 568.145 |
| 9/1000 | 127.268 | 252.926 | 378.975 | 509.944 | 639.966 |
| 1/100 | 141.459 | 276.627 | 425.007 | 563.777 | 686.181 |
| 2/100 | 282.78 | 565.711 | 848.694 | 1131.47 | 1414.49 |
| 3/100 | 424.182 | 848.397 | 1272.57 | 1696.54 | 2120.74 |
| 4/100 | 565.45 | 1130.9 | 1696.36 | 2261.87 | 2827.22 |
| 5/100 | 706.671 | 1413.34 | 2119.97 | 2826.6 | 3533.28 |

 $h' = 0.1, \quad R = 10^3$

Таблица 2

 $h' = 0.1, R = 10^8$ a₁/a k 0.1 0.2 0.3 0.4 0.5

| 5/10 ⁵ | 27.2162 | 108.861 | 244.912 | 435.349 | 680.126 |
|-------------------|----------|---------|----------|----------|----------|
| 1/10 ⁴ | 27.2167 | 108.863 | 244.912 | 435.350 | 680.131 |
| 2/10 ⁴ | 27.2181 | 108.865 | 244.92 | 435.358 | 680.139 |
| 1/1000 | 26.8179 | 108.876 | 245.064 | 435.587 | 680.444 |
| 2/1000 | 18.4247 | 107.53 | 244.906 | 435.966 | 681.169 |
| 2.2/1000 | 12.0007 | 106.756 | 244.691 | 435.981 | 681.323 |
| 2.4/1000 | 0.019999 | 105.698 | 244.374 | 435.952 | 681.456 |
| 2.6/1000 | 36.7695 | 104.288 | 243.927 | 435.861 | 681.567 |
| 2.8/1000 | 39.5979 | 102.436 | 243.320 | 435.700 | 681.640 |
| 3/1000 | 42.4263 | 100.05 | 242.527 | 435.449 | 681.675 |
| 3.3/1000 | 46.6689 | 95.1694 | 240.901 | 434.870 | 681.630 |
| 3.6/1000 | 50.9115 | 88.1594 | 238.636 | 433.981 | 681.418 |
| 3.8/100 | 53.7399 | 81.8141 | 236.693 | 433.184 | 681.170 |
| 4/1000 | 56.5683 | 113.137 | 234.337 | 432.191 | 680.819 |
| 5/1000 | 70.7102 | 141.42 | 213.726 | 423.299 | 676.911 |
| 5.1/1000 | 72.1244 | 144.249 | 216.373 | 421.946 | 676.272 |
| 5.3/1000 | 74.9528 | 149.906 | 224.858 | 418.912 | 674.804 |
| 5.5/1000 | 77.7812 | 155.562 | 233.343 | 415.402 | 673.093 |
| 5.8/1000 | 82.0237 | 164.047 | 246.071 | 409.127 | 669.985 |
| 6/1000 | 84.8521 | 169.704 | 254.556 | 339.408 | 424.260 |
| 7/1000 | 98.9937 | 197.987 | 296.981 | 395.975 | 494.969 |
| 7.1/1000 | 100.408 | 200.816 | 301.224 | 401.632 | 502.039 |
| 7.2/1000 | 101.822 | 203.644 | 305.466 | 407.288 | 509.11 |
| 7.5/1000 | 106.065 | 212.129 | 318.194 | 424.258 | 530.323 |
| 8/1000 | 113.135 | 226.271 | 339.406 | 452.541 | 565.676 |
| 9/1000 | 127.277 | 254.553 | 381.83 | 509.107 | 636.383 |
| 1/100 | 141.418 | 282.836 | 424.253 | 565.671 | 707.089 |
| 1.5/100 | 212.120 | 424.240 | 636.360 | 848.480 | 1060.60 |
| 2/100 | 282.814 | 565.629 | 848.443 | 1131.26 | 1414.07 |
| 3/100 | 424.169 | 848.337 | 1272.51 | 1696.67 | 2120.84 |
| 4/100 | 565.459 | 1130.92 | 1696.38 | 2261.835 | 2827.293 |
| 5/100 | 706.665 | 1413.33 | 2119.999 | 2826.657 | 3533.328 |

Таблица З

| II - 0.1, K - 10 | | | | | | | |
|---------------------|---------|---------|---------|---------|---------|--|--|
| a ₁ /a k | 0.1 | 0.2 | 0.3 | 0.4 | 0.5 | | |
| 5/10 ⁵ | 92.9628 | 140.546 | 260.579 | 444.445 | 686.196 | | |
| 1/10 ⁴ | 92.9645 | 140.547 | 260.581 | 444.447 | 686.199 | | |
| 2/10 ⁴ | 92.9713 | 140.553 | 260.587 | 444.455 | 686.209 | | |
| 1/1000 | 93.0612 | 140.633 | 260.748 | 444.694 | 686.519 | | |
| 2/1000 | 91.6883 | 139.811 | 260.682 | 445.111 | 687.28 | | |
| 2.2/1000 | 90.8207 | 139.28 | 260.507 | 445.138 | 687.436 | | |
| 2.4/1000 | 89.604 | 138.541 | 260.235 | 445.121 | 687.578 | | |
| 2.6/1000 | 87.9425 | 137.545 | 259.842 | 445.049 | 687.698 | | |
| 2.8/1000 | 85.715 | 136.235 | 259.304 | 444.906 | 687.787 | | |
| 3/1000 | 82.7625 | 134.544 | 258.591 | 444.678 | 687.835 | | |
| 3.3/1000 | 76.4733 | 131.118 | 257.124 | 444.137 | 687.807 | | |
| 3.6/1000 | 66.7971 | 126.31 | 255.066 | 443.3 | 687.626 | | |
| 3.8/100 | 57.1981 | 122.108 | 253.294 | 442.543 | 687.398 | | |
| 4/1000 | 42.7145 | 116.885 | 251.144 | 441.597 | 687.068 | | |
| 5/1000 | 0 | 57.2232 | 232.336 | 433.044 | 683.306 | | |
| 5.1/1000 | 0 | 41.7662 | 229.443 | 431.736 | 682.68 | | |
| 5.3/1000 | 0 | 0 | 222.897 | 428.805 | 681.257 | | |
| 5.5/1000 | 0 | 0 | 215.18 | 425.415 | 679.585 | | |
| 5.8/1000 | 0 | 0 | 200.87 | 419.343 | 676.551 | | |
| 6/1000 | 0 | 0 | 188.999 | 414.546 | 674.135 | | |
| 7/1000 | 0 | 0 | 49.9928 | 378.297 | 656.017 | | |
| 7.1/1000 | 0 | 0 | 0 | 373.193 | 653.526 | | |
| 7.2/1000 | 169.04 | 0 | 0 | 367.739 | 650.887 | | |
| 7.5/1000 | 343.729 | 0 | 0 | 348.982 | 642.003 | | |
| 8/1000 | 524.482 | 0 | 0 | 307.252 | 623.454 | | |
| 9/1000 | 786.114 | 0 | 0 | 125.186 | 566.883 | | |
| 1/100 | 1000.01 | 0 | 0 | 0 | 465.801 | | |
| 1.5/100 | 1872.11 | 2236.56 | 2115.96 | 1357.24 | 0 | | |
| 2/100 | 2646.98 | 3465.53 | 3875.19 | 4000.08 | 3857.77 | | |
| | | | | | | | |

h' = 0.1 $R = 10^3$

| 3/100 | 4124.04 | 5658.21 | 6711.58 | 7490.67 | 8075.34 |
|-------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 4/100 | 5568.49 | 7747.08 | 9330.34 | 10590. | 11632.9 |
| 5/100 | 7000.59 | 9798.89 | 11876.9 | 13570.8 | 15012.6 |

Таблица 4

| a ₁ /a k | 0.1 | 0.2 | 0.3 | 0.4 | 0.5 |
|---------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 5/10 ⁵ | 27.2167 | 108.867 | 244.949 | 435.466 | 680.415 |
| 1/10 ⁴ | 27.2172 | 108.868 | 244.951 | 435.468 | 680.417 |
| 2/10 ⁴ | 27.2185 | 108.871 | 244.957 | 435.476 | 680.427 |
| 1/1000 | 26.8186 | 108.888 | 245.102 | 435.708 | 680.735 |
| 2/1000 | 18.4253 | 107.541 | 244.95 | 436.1 | 681.485 |
| 2.2/1000 | 12.0003 | 106.768 | 244.74 | 436.117 | 681.637 |
| 2.4/1000 | 0 | 105.71 | 244.425 | 436.09 | 681.775 |
| 2.6/1000 | 0 | 104.298 | 243.979 | 436.004 | 681.89 |
| 2.8/1000 | 0 | 102.45 | 243.374 | 435.846 | 681.973 |
| 3/1000 | 0 | 100.064 | 242.581 | 435.599 | 682.014 |
| 3.3/1000 | 0 | 95.1842 | 240.96 | 435.024 | 681.975 |
| 3.6/1000 | 0 | 88.1736 | 238.7 | 434.144 | 681.78 |
| 3.8/100 | 0 | 81.8268 | 236.759 | 433.352 | 681.54 |
| 4/1000 | 0 | 73.5506 | 234.407 | 432.367 | 681.198 |
| 5/1000 | 0 | 0 | 213.803 | 423.509 | 677.346 |
| 5.1/1000 | 0 | 0 | 210.616 | 422.157 | 676.708 |
| 5.3/1000 | 0 | 0 | 203.38 | 419.13 | 675.258 |
| 5.5/1000 | 0 | 0 | 194.796 | 415.63 | 673.556 |
| 5.8/1000 | 0 | 0 | 178.695 | 409.363 | 670.472 |
| 6/1000 | 0 | 0 | 165.109 | 404.411 | 668.017 |
| 7/1000 | 0 | 0 | 0 | 366.929 | 649.631 |
| 7.1/1000 | 86.4275 | 0 | 0 | 361.637 | 647.104 |
| 7.2/1000 | 190.028 | 0 | 0 | 355.978 | 644.427 |
| 7.5/1000 | 352.736 | 0 | 0 | 336.472 | 635.416 |
| 8/1000 | 528.756 | 0 | 0 | 292.762 | 616.599 |

 $h' = 0.1, \quad R = 10^8$

| 9/1000 | 787.29 | 0 | 0 | 81.7689 | 559.155 |
|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 1/100 | 1000.0 | 0 | 0 | 0 | 456.082 |
| 1.5/100 | 1870.94 | 2236.36 | 2116.59 | 1359.63 | 0 |
| 2/100 | 2645.86 | 3464.96 | 3874.93 | 4000.07 | 3858.02 |
| 3/100 | 4123.19 | 5657.67 | 6711.19 | 7490.37 | 8075.12 |
| 4/100 | 5567.83 | 7746.64 | 9329.99 | 10589.7 | 11632.7 |
| 5/100 | 7000.05 | 9798.52 | 11876.6 | 13570.5 | 15012.4 |

здесь v_0 - коэффициент Пуассона, $v_0 = [1/3]$. Результаты расчетов действительной частоты Re ω при значениях параметров для алюминия $[(b^2)/(a^2)] = [1/3]$, $\zeta = [2/3]$, $a = 10^5$ см/с, $\rho = 3$ г/см³, $v_m = 1000$ см²/с., h' = 0.1 см, R = 10^3 , 10^8 см, k = 0.1, 0.2, 0.3, 0.4, 0.5 см⁻¹ приведены в табл. 1,2.

Проведено сравнение случая $R = 10^8$ см (табл.2) с результатами решения соответствующего детерминантного уравнения для $Re \omega(k)$ для пластин [12]. Результаты почти в точности совпадают, что подтверждает правильность выводов и решений, приведенных в данной статье, для оболочки. Мы сравнили также данные табл.1,2 с соответствующими результатами осредненной теории, для которой дисперсионное уравнение получено в [10], которое после некоторых преобразований может быть записано в виде [9]

$$\overline{\omega}^{2} = \omega_{00}^{2} + \frac{a_{1}^{2}\overline{\omega}k^{2}}{i\upsilon_{m}\lambda_{1}^{2}} \left(1 - \frac{2}{kh'} \frac{\frac{i\overline{\omega}}{\upsilon_{m}}}{sh\left(\lambda_{1}\frac{h'}{2}\right) + \frac{k}{\lambda_{1}}ch\left(\lambda_{1}\frac{h'}{2}\right)} \frac{sh\left(\lambda_{1}\frac{h'}{2}\right)}{\lambda_{1}^{2}} \right),$$
(23)

где $\lambda_1 = \sqrt{k^2 - [(i \overline{\omega})/(v_m)]}$. Для вышеуказанных значений параметров $|\lambda_1[(h')/2]| \ll 1$ и (23) дает

$$\overline{\omega}^2 = \omega_{00}^2 + \frac{a_1^2 \overline{\omega}}{i \upsilon_m} \frac{1}{1 - \frac{i \overline{\omega}}{\upsilon_m k} \frac{h'}{2}}.$$
(24)

Расчеты Re $\overline{\omega}$ согласно (23) и (24) дают почти совпадающие величины, которые приведены в табл. 3,4. Сравнение результатов табл. 2, полученных по точному пространственному подходу для R = 10^8 см, с результатами табл. 4, основанными на гипотезе Кирхгофа, показывает, что имеется качественное соответствие характера изменения величин в кривых Re $\omega(H_0)$,

 $\operatorname{Re}\overline{\omega}(\operatorname{H}_{0})$, которые начиная от значений $\omega = \omega_{00}$, $\overline{\omega} = \omega_{00}$ для случая $a_{1} = 0$ уменьшаются, а затем возрастают, но количественно результаты обеих таблиц совершенно различны. Те же заключения получены при сравнении табл. 1 с табл. 3 для $\operatorname{R} = 10^{3}$ см.

Институт механики НАН РА

Литература

1. *Амбарцумян С. А., Багдасарян Г. Е., Белубекян М. В.* Магнитоупругость тонких оболочек и пластин. М. Наука. 1977. 272 с.

2. *Амбарцумян С. А., Багдасарян Г. Е.* Электропроводящие пластинки и оболочки в магнитном поле. М. Изд-во физ-мат. лит. 1996. 286 с.

3. *Амбарцумян С. А., Белубекян М. В.* Колебания и устойчивость токонесущих пластин. Ереван. Изд-во НАН Армении. 1992. 124 с.

4. Багдоев А. Г., Мовсисян Л. А. - Изв. НАН Армении. Механика. 1999. Т. 52 N1. С. 25-30.

5. *Саркисян В. С., Саркисян С. В., Джилавян С. А., Саргсян А. Л.* - Механика. Ереван. ЕГУ. 1980. С. 45-56.

6. Новацки В. Теория упругости. М. Мир. 1975. 863 с.

7. Багдоев А. Г., Саакян С. Г. - Изв. РАН МТТ. 2001. N5. С. 35-42.

8. Bagdoev A. G., Vantsyan A. A. - Int. Journal of Solids and Structures. 2002. N39. P. 851-859.

9. Сафарян Ю. С. - Информационные технологии и управление. 2001. N2. С. 17-49.

10. Багдасарян Г. Е., Белубекян М. В. - Изв. АН АрмССР. Механика. 1967. Т. 20. N5. С. 21-27.

11. Кольский Г. Волны напряжения в твердых телах. М. 1955. 192 с.

12. *Багдоев А. Г., Варданян А. В.* В сб.: Проблемы динамики взаимодействия деформируемых сред. Горис. 2005. С. 77-81.

ՀՀ ԳԱԱ թղթակից անգամ Ա. Գ. Բագրոև, Ա. Վ. Վարդանյան, Ս. Վ. Վարդանյան

Գծային ծռման տատանումների հաՃախությունների որոշումը մագնիսաառաձգական գլանային թաղանթում

Դիտարկվում է գլանային մագնիսաառաձգական թաղանթը առանցքային մագնիսական դաշտում։ Տարածական մոտեցումով անալիտիկ և թվային մեթոդներով ստացված են ծռման ալիքների հաձախությունները։

Corresponding Member of NAS RA A. G. Bagdoev, A. V. Vardanyan, S. V. Vardanyan Linear Bending Vibrations Frequencies Determination in Magnetoelastic

Cylindrical Shells

The linear bending vibrations frequencies in magnetoelastic cylindrical shells in axial magnetic field are determined. The solution is obtained by space treatment of analytic and numerical investigations.