

РАСПРОСТРАНЕНИЕ УПРУГИХ ВОЛН В СТЕРЖНЕ, НАХОДЯЩЕМСЯ
В ПРОДОЛЬНОМ МАГНИТНОМ ПОЛЕ

Н. И. Долбин (Москва)

Рассматривается задача о распространении гармонических волн в идеально проводящем сплошном упругом цилиндрическом стержне, находящемся внутри идеально проводящей цилиндрической трубы. В пространстве между трубой и стержнем имеется постоянное однородное продольное магнитное поле. Получено дисперсионное уравнение. Рассмотрен случай изгибных колебаний.

1. Постановка задачи. Рассмотрим идеально проводящий сплошной стержень радиуса a , находящийся в идеально проводящей цилиндрической трубе с внутренним радиусом b . В пространстве между трубой и стержнем имеется однородное постоянное магнитное поле с напряженностью H . Таким образом, в цилиндрической системе координат r, φ, z поле H имеет вид $H = \{0, 0, H\}$. Внутри стержня поля нет. Тогда на поверхность стержня магнитное поле оказывает давление

$$p = 1/8 H^2 / \pi \tag{1.1}$$

Следовательно, в равновесном состоянии из уравнений равновесия вытекает, что

$$\sigma_{rr}^0 = \sigma_{\varphi\varphi}^0 = -1/8 H^2 / \pi \tag{1.2}$$

Рассмотрим распространение гармонических волн в стержне таких, что смещения точек стержня вследствие колебаний описываются вектором

$$\mathbf{u} = \mathbf{U}(r) e^{i(\omega t + \nu\varphi + kz)} \\ \mathbf{u} = \{u_r, u_\varphi, u_z\}, \quad \mathbf{U}(r) = \{U(r), V(r), W(r)\} \tag{1.3}$$

Таким образом, полный вектор смещения будет $\mathbf{u}^* = \mathbf{u}^0 + \mathbf{u}$. Значком 0 обозначены равновесные значения величин, штрихом — их возмущенные значения, без знака — их малые изменения, вызванные возмущением.

Уравнения движения удовлетворяют следующие выражения для амплитуд вектора смещения [1]:

$$U(r) = A \frac{dJ_\nu(\alpha r)}{dr} + Bk \frac{dJ_\nu(\beta r)}{dr} + C\nu \frac{J_\nu(\beta r)}{r} \\ V(r) = A i \nu \frac{J_\nu(\alpha r)}{r} + B i k \nu \frac{J_\nu(\beta r)}{r} + C i \frac{dJ_\nu(\beta r)}{dr} \tag{1.4}$$

$$W(r) = A i k J_\nu(\alpha r) - B i \beta^2 J_\nu(\beta r), \quad \alpha^2 = \frac{\rho\omega^2}{\lambda + 2\mu} - k^2, \quad \beta^2 = \frac{\rho\omega^2}{\mu} - k^2$$

Здесь A, B, C — произвольные постоянные. Так как первоначально внутри стержня поля не было и стержень — идеально проводящий, то и внутри деформированного стержня поля не будет.

Представим возмущенное магнитное поле вне стержня таким образом: $\mathbf{H}' = \mathbf{H} + \mathbf{h}$, где \mathbf{h} — малое возмущение поля вследствие колебаний стержня. Так как в пространстве между стержнем и трубой $\text{div}\mathbf{H}' = 0$ и $\text{rot}\mathbf{H}' = 0$, то можно взять $\mathbf{h} = -\nabla\Psi$. Функцию Ψ , которая удовлетворяет уравнению Лапласа $\Delta\Psi = 0$, будем искать в виде

$$\Psi = \psi(r) e^{i(\omega t + \nu\varphi + kz)}$$

В результате получим

$$\Psi(r) = F i I_\nu(kr) + G i K_\nu(kr) \tag{1.5}$$

Здесь F, G — произвольные константы, $I_\nu(kr), K_\nu(kr)$ — модифицированные функции Бесселя.

На возмущенной поверхности S' стержня и поверхности трубы вследствие их идеальной проводимости должны выполняться следующие граничные условия: равенство нулю нормальной составляющей [2] магнитного поля \mathbf{H}' , а также условия, связывающие напряжения σ_{ij}' внутри стержня с магнитным давлением на его поверхности, равным $p' = 1/8 H'^2 / \pi$; имеем

$$\mathbf{H}' \cdot \mathbf{n}' = 0, \quad 1/8 H'^2 n_i' / \pi + \sigma_{ij}' n_j' = 0 \text{ на } S' \\ H_r' = 0 \text{ при } r = b; \quad i, j = r, \varphi, z \tag{1.6}$$

Здесь \mathbf{n}' — внешняя нормаль к возмущенной поверхности стержня, n_i' — ее компоненты. Для нормали \mathbf{n}' может быть использована приближенная формула

$$\mathbf{n}' = \mathbf{n}^0 - \nabla u_r,$$

где u_r — функция только координат φ, z на поверхности стержня S° . На поверхности S°

$$\mathbf{H}' = \mathbf{H} - \nabla [FI_{\nu'}(kr) + GiK_{\nu'}(kr)] e^{i(\omega t + \nu\varphi + kz)}$$

$$\frac{H'^2}{8\pi} = \frac{H^2}{8\pi} + \frac{H}{4\pi} k [FI_{\nu'}(kr) + GK_{\nu'}(kr)] e^{i(\omega t + \nu\varphi + kz)} \quad (r = a) \quad (1.7)$$

Подставляя в (1.6) значения поля (1.7), напряжений σ_{ij}' , выраженных через перемещения (1.4), и учитывая (1.2), получим

$$U(r)H + FI_{\nu'}'(kr) + GK_{\nu'}'(kr) = 0, \quad \frac{H}{4\pi} k [FI_{\nu'}(kr) + GK_{\nu'}(kr)] e^{i(\omega t + \nu\varphi + kz)} + \sigma_{rr} = 0 \quad (1.8)$$

$$\sigma_{r\varphi} = 0, \quad \frac{1}{8} H^2 iku_r / \pi - \sigma_{zz} = 0 \quad (r = a), \quad FI_{\nu'}'(kb) + GK_{\nu'}'(kb) = 0$$

В (1.8) штрихом обозначены производные по взятым при $r = a$ аргументам функций Бесселя и Макдональда. Используя (1.4), запишем (1.8) в перемещениях

$$b_{i1} \frac{A}{a^2} + b_{i2} \frac{B}{a^3} + b_{i3} \frac{C}{a^2} + b_{i4} \frac{F}{a \sqrt{8\pi E}} + b_{i5} \frac{G}{a \sqrt{8\pi E}} = 0 \quad (1.9)$$

($i = 1, 2, 3, 4, 5, E$ — модуль Юнга)

Элементы определителя $|b_{ij}|$ системы (1.9) с неизвестными $A/a^2, B/a^3, C/a^2, F/a\sqrt{8\pi E}, G/a\sqrt{8\pi E}$ имеют вид

$$b_{11} = \frac{H}{\sqrt{8\pi E}} \alpha a J_{\nu}'(\alpha a), \quad b_{12} = \frac{H}{\sqrt{8\pi E}} ka \beta a J_{\nu}'(\beta a)$$

$$b_{13} = \frac{H}{\sqrt{8\pi E}} \nu J_{\nu}(\beta a), \quad b_{14} = I_{\nu}'(ka), \quad b_{15} = K_{\nu}'(ka)$$

$$b_{21} = \alpha a J_{\nu}'(\alpha a) + \left[a^2 k^2 \left(\frac{\rho \omega^2}{Ek} (1 + \varepsilon) - 1 \right) - \nu^2 \right] J_{\nu}(\alpha a)$$

$$b_{22} = ka \beta a J_{\nu}'(\beta a) + ka (\beta^2 a^2 - \nu^2) J_{\nu}(\beta a), \quad b_{23} = \nu (J_{\nu}(\beta a) - \beta a J_{\nu}'(\beta a)) \quad (1.10)$$

$$b_{24} = -\frac{2H(1 + \varepsilon)}{\sqrt{8\pi E}} ak I_{\nu}(ka), \quad b_{25} = -\frac{2H(1 + \varepsilon)}{\sqrt{8\pi E}} ak K_{\nu}(ka)$$

$$b_{31} = \nu [\alpha a J_{\nu}'(\alpha a) - J_{\nu}(\alpha a)], \quad b_{32} = \nu ka [\beta a J_{\nu}'(\beta a) - J_{\nu}(\beta a)]$$

$$b_{33} = (\nu^2 - \frac{1}{2} \beta^2 a^2) J_{\nu}(\beta a) - \beta a J_{\nu}'(\beta a), \quad b_{34} = b_{35} = b_{44} = b_{45} = 0$$

$$b_{41} = \left(\frac{H^2}{8\pi E} - \frac{1}{1 + \varepsilon} \right) ka \alpha a J_{\nu}'(\alpha a), \quad b_{42} = \left(\frac{H^2}{8\pi E} - \frac{1}{2(1 + \varepsilon)} \right) \nu ka J_{\nu}(\beta a)$$

$$b_{43} = \left(\frac{H^2}{8\pi E} k^2 a^2 - \frac{k^2 a^2}{2(1 + \varepsilon)} + \frac{\beta^2 a^2}{2(1 + \varepsilon)} \right) \beta a J_{\nu}'(\beta a), \quad b_{51} = b_{52} = b_{53} = 0$$

$$b_{54} = I_{\nu}'(kb), \quad b_{55} = K_{\nu}'(kb)$$

Здесь ε — коэффициент Пуассона.

2. Дисперсионное уравнение. Приравнявая нулю определитель системы (1.9) с элементами (1.10), получим дисперсионное уравнение

$$|b_{ij}| = 0 \quad (2.1)$$

Введем обозначения

$$\alpha^2 a^2 = x^2 (y^2 (1 + \varepsilon) (1 - 2\varepsilon) (1 - \varepsilon)^{-1} - 1) = X^2, \quad h^2 = \frac{1}{8} H^2 / \pi E$$

$$\beta^2 a^2 = x^2 (2y^2 (1 + \varepsilon) - 1) = Y^2, \quad y^2 = \rho \omega^2 / k^2 E, \quad x = ka$$

Тогда элементы определителя (2.1) будут иметь вид

$$b_{11} = hXJ_{\nu}'(X), \quad b_{12} = hYJ_{\nu}'(Y), \quad b_{13} = h\nu J_{\nu}(Y), \quad b_{14} = I_{\nu}'(x), \quad b_{15} = K_{\nu}'(x)$$

$$b_{21} = XJ_{\nu}'(X) + [x^2 (y^2 (1 + \varepsilon) - 1) - \nu^2] J_{\nu}(X)$$

$$b_{22} = YJ_{\nu}'(Y) + (Y^2 - \nu^2) J_{\nu}(Y), \quad b_{23} = \nu [J_{\nu}(\beta a) - YJ_{\nu}'(\beta a)] \quad (2.2)$$

$$b_{24} = -2h(1 + \varepsilon) x I_{\nu}(x), \quad b_{25} = -2h(1 + \varepsilon) x K_{\nu}(x)$$

$$b_{31} = \nu [XJ_{\nu}'(X) - J_{\nu}(X)], \quad b_{33} = (\nu^2 - \frac{1}{2} Y^2) J_{\nu}(Y) - YJ_{\nu}'(Y)$$

$$b_{32} = \nu [YJ_{\nu}'(Y) - J_{\nu}(Y)], \quad b_{34} = b_{35} = 0, \quad b_{41} = (h^2 - 1/(1 + \varepsilon)) XJ_{\nu}'(X)$$

$$b_{42} = \left(h^2 + y^2 - \frac{1}{1 + \varepsilon} \right) Y J_{\nu}'(Y), \quad b_{43} = \left(h^2 - \frac{1}{2(1 + \varepsilon)} \right) \nu J_{\nu}(Y),$$

$$b_{44} = b_{45} = 0, \quad b_{51} = b_{52} = b_{53} = 0, \quad b_{54} = I_{\nu}'(kb), \quad b_{55} = K_{\nu}'(kb)$$

Разлагая определитель (2.1) с элементами (2.2) по элементам последних двух столбцов, можно привести уравнение (2.1) к виду

$$|a_{ij}| |c_{ij}|^{-1} + 2h^2(1 + \varepsilon)x^2\beta_{\nu} = 0 \quad (i, j = 1, 2, 3) \quad (2.3)$$

$$a_{11} = X J_{\nu}'(X) + [x^2(y^2(1 + \varepsilon) - 1) - \nu^2] J_{\nu}(X)$$

$$a_{12} = Y J_{\nu}'(Y) + (Y^2 - \nu^2) J_{\nu}(Y), \quad a_{13} = \nu [J_{\nu}(Y) - Y J_{\nu}'(Y)]$$

$$c_{21} = a_{21} = \nu [X J_{\nu}'(X) - J_{\nu}(X)], \quad c_{31} = a_{31} = (h^2 - (1 + \varepsilon)^{-1}) X J_{\nu}'(X)$$

$$c_{22} = a_{22} = \nu [Y J_{\nu}'(Y) - J_{\nu}(Y)], \quad c_{23} = a_{23} = (\nu^2 - 1/2 Y^2) J_{\nu}(Y) - Y J_{\nu}'(Y) \quad (2.4)$$

$$c_{32} = a_{32} = \left(h^2 + y^2 - \frac{1}{1 + \varepsilon} \right) Y J_{\nu}'(Y), \quad c_{33} = a_{33} = \left(h^2 - \frac{1}{2(1 + \varepsilon)} \right) \nu J_{\nu}(Y)$$

$$c_{11} = h X J_{\nu}'(X), \quad c_{12} = h Y J_{\nu}'(Y), \quad c_{13} = h \nu J_{\nu}(Y)$$

$$\beta_{\nu} = \frac{K_{\nu}(ka) I_{\nu}'(kb) - K_{\nu}'(kb) I_{\nu}(ka)}{ka [K_{\nu}'(ka) I_{\nu}'(kb) - K_{\nu}'(kb) I_{\nu}'(ka)]}$$

3. Изгибные колебания. Полагая $\nu = 1\omega$ (2.3) и (2.4), получим дисперсионное уравнение для изгибных колебаний стержня в продольном магнитном поле внутри трубы, сокращая (2.3) на общий множитель $X J_1'(X) Y J_1'(Y) J_1(Y)$

$$|b_{ij}| |d_{ij}|^{-1} + 2h^2(1 + \varepsilon)x^2\beta = 0 \quad (i, j = 1, 2, 3) \quad (3.1)$$

$$b_{11} = 1 + [x^2(y^2(1 + \varepsilon) - 1) - 1] \varphi_1(X)$$

$$b_{12} = 1 + (Y^2 - 1) \varphi_1(Y), \quad b_{13} = 1 - 1/\varphi_1(Y)$$

$$b_{21} = d_{21} = 1 - \varphi_1(X), \quad b_{22} = d_{22} = 1 - \varphi_1(Y)$$

$$b_{23} = d_{23} = 1 - 1/2 Y^2 - 1/\varphi_1(Y), \quad b_{31} = d_{31} = h^2 - 1/(1 + \varepsilon)$$

$$b_{32} = d_{32} = h^2 + y^2 - 1/(1 + \varepsilon), \quad b_{33} = d_{33} = h^2 - 1/2(1 + \varepsilon) \quad (3.2)$$

$$d_{11} = d_{12} = d_{13} = 1, \quad \varphi_1(\xi) = J_1(\xi) / \xi J_1'(\xi)$$

$$\beta = \frac{K_1(ka)}{ka K_1'(ka)} \frac{[1 - K_1'(kb) I_1(ka) / K_1(ka) I_1'(kb)]}{[1 - K_1'(kb) I_1'(ka) / K_1'(ka) I_1'(kb)]}$$

Так как $b > a$, то при всех значениях ka и kb коэффициент $\beta < 0$. В случае длинных волн ($x \ll 1$) функция $\varphi_1(\xi) \approx 1 + 1/4\xi^2$. Так как

$$\frac{K_1(\xi)}{\xi K_1'(\xi)} = - \left[1 + \frac{K_0(\xi)}{K_1'(\xi)} \right]$$

то, заменяя функции Бесселя при малых значениях аргумента выражениями

$$K_0(\xi) \approx -(\ln 1/2\xi + C), \quad K_1(\xi) \approx 1/\xi, \quad I_1(\xi) \approx 1/2\xi,$$

получим для β выражение

$$\beta = - \left[1 + k^2 a^2 \left(\ln \frac{ka}{2} + C \right) \right] \frac{1 + a^2/b^2}{1 - a^2/b^2} \quad (3.3)$$

Здесь $C \approx 0.577$ — постоянная Эйлера. Дисперсионное уравнение (3.1) в случае длинных волн имеет вид

$$\frac{\rho\omega^2}{Ek^2} = \frac{1}{4} a^2 k^2 + \frac{H^2}{8\pi E} \left\{ 1 + 2 \left[1 + k^2 a^2 \left(\ln \frac{ka}{2} + C \right) \right] \frac{1 + a^2/b^2}{1 - a^2/b^2} \right\} \quad (3.4)$$

Так как $\beta < 0$, то стержень при изгибных колебаниях в трубе при наличии продольного магнитного поля всегда устойчив.

Поступила 1 XII 1966

ЛИТЕРАТУРА

1. Долбин Н. И. Распространение упругих волн в токопроводящем стержне. ПМТФ, 1962, № 2, стр. 194.
2. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М., Электродинамика сплошных сред. Гостехиздат, 1957.