

УДК 539.3

МЕХАНИКА

Г. Е. Багдасарян

О колебаниях и устойчивости проводящих пластин
в поперечном магнитном поле

(Представлено академиком АН Армянской ССР С. А. Амбарцумяном 15/XII 1976)

На основе гипотезы магнитоупругости тонких тел, предложенной в работах (1,2), рассматриваются задачи колебаний и устойчивости проводящих пластин в магнитном поле, вектор напряженности которого перпендикулярен к срединной плоскости пластинки. Определяются критическое значение напряженности магнитного поля и частоты колебания пластинки. Исследуется влияние проводимости материала пластинки и напряженности магнитного поля на характеристики упругих колебаний.

1. Пусть упругая изотропная пластинка постоянной толщины $2h$ отнесена к декартовой системе координат x_1, x_2, x_3 так, что срединная плоскость недеформированной пластинки совпадает с координатной плоскостью x_1x_2 .

Пластинка, изготовленная из материала с конечной постоянной электропроводностью σ , находится в заданном постоянном магнитном поле $\vec{B}_0(0,0,B_3)$.

В отношении тонкой пластинки принимается гипотеза магнитоупругости тонких тел (1,2), согласно которой а) нормальный к срединной плоскости прямолинейный элемент пластинки после деформации остается прямолинейным, нормальным к деформированной срединной поверхности пластинки, и сохраняет свою длину; б) тангенциальные компоненты вектора напряженности возбуждаемого электрического поля и нормальная компонента вектора напряженности возбуждаемого магнитного поля по толщине пластинки остаются неизменными.

В работах (1,2) показано, что в случае поперечного магнитного поля, в силу указанной гипотезы, связанная система магнитоупругости пластинки частично распадается (в уравнение движения пластинки не входят компоненты индуцированного магнитного поля) и задача исследования возмущенного состояния пластинки приводится к решению следующего уравнения:

$$D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - \frac{2zh^3}{3c^2} B_3^2 \frac{\partial \Delta w}{\partial t} = - \frac{2h(\mu-1)}{4\pi\mu} B_3^2 \Delta w +$$

$$+ N_{11}^0 \frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2} + 2N_{12}^0 \frac{\partial^2 w}{\partial x_1 \partial x_2} + N_{22}^0 \frac{\partial^2 w}{\partial x_2^2} \quad (1.1)$$

с обычными условиями закрепления краев пластинки.

Здесь N_{ij}^0 — усилия, характеризующие начальное невозмущенное состояние пластинки, которые появляются вследствие намагничивания тела. Они определяются из следующих уравнений равновесия невозмущенного состояния и граничных условий на поверхности пластинки

$$\frac{\partial \sigma_{ik}^0}{\partial x_k} = 0, \quad \vec{n} \cdot \hat{\sigma}^0 = \vec{F}, \quad N_{ij}^0 = \int_{-h}^h \sigma_{ij}^0 dx_3, \quad (1.2)$$

где

$$\vec{F} = \vec{n} (\hat{T}_1 - \hat{T}_2), \quad T_{ik} = \frac{1}{4\pi} \left[H_{0i} B_{0k} - \frac{\delta_{ik}}{2} H_0 B_0 \right] \quad H_0 = \mu^{-1} B_0$$

\vec{n} — единичный вектор внешней нормали к недеформированной поверхности пластинки, $\hat{\sigma}^0$ — тензор напряжений начального состояния.

В уравнении (1.1), как обычно w — прогиб пластинки, Δ — двумерный оператор Лапласа, $D = 2Eh^3/3(1-\nu^2)$ — цилиндрическая жесткость, E — модуль упругости, ν — коэффициент Пуассона, ρ — плотность, μ — магнитная проницаемость материала пластинки.

На основе уравнения (1.1) рассмотрим конкретные задачи.

2. Имея в виду, что магнитная проницаемость μ обычно близка к единице (ферромагнитные материалы здесь не рассматриваются) и пренебрегая величинами порядка $|1-\mu|$ по сравнению с единицей, решение задачи (1.2) в случае поперечного магнитного поля найдем в виде

$$\sigma_{11}^0 = \sigma_{22}^0 = - \frac{1-\mu}{8\pi\mu} B_3^2, \quad \sigma_{12}^0 = 0, \quad (2.1)$$

Подставляя (2.1) в (1.1), задачу магнитоупругих колебаний прямоугольной пластинки в поперечном магнитном поле приводим к решению уравнения

$$D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} = \frac{2zh^3}{3c^2} B_3^2 \frac{\partial \Delta w}{\partial t} - \frac{h(\mu-1)}{4\pi\mu} B_3^2 \Delta w \quad (2.2)$$

при обычных условиях для w на контуре пластинки.

Представляя решение рассматриваемой задачи в виде

$$\omega = \omega_0 e^{-t} \sin \lambda_m x_1 \sin \mu_n x_2, \quad \left(\lambda_m = \frac{m\pi}{a}, \quad \mu_n = \frac{n\pi}{b} \right)$$

удовлетворим известным условиям шарнирного опирания, а из уравнения (2.2) для определения частоты ω получим характеристическое уравнение

$$\Omega^2 + 2\sigma_0 B_0^2 \Omega + 1 - \mu_0 B_0^2 = 0, \quad (2.3)$$

Здесь приняты следующие безразмерные обозначения:

$$\Omega = \frac{\omega}{\Omega_0}, \quad \Omega_0^2 = \frac{D}{2\rho h} \left(\lambda_m^2 + \mu_n^2 \right)^2, \quad \sigma_0 = \frac{\sigma h}{2c^2} \sqrt{\frac{(1-\nu^2)E}{3\rho}} \quad (2.4)$$

$$B_0^2 = \frac{B_0^2}{E}, \quad \mu_0 = \frac{3(\mu-1)}{8\pi\mu} \frac{1-\nu^2}{h^2} \left(\lambda_m^2 + \mu_n^2 \right)^{-1},$$

где Ω_0 — собственная частота колебания пластинки в отсутствии магнитного поля, а параметры σ_0 , μ_0 и B_0 характеризуют соответственно проводимость, магнитную проницаемость материала пластинки и напряженность заданного магнитного поля.

Решая уравнение (2.3), для определения комплексной частоты колебания пластинки в зависимости от напряженности магнитного поля, получаем

$$\Omega = -\sigma_0 B_0^2 \pm \sqrt{\sigma_0^2 B_0^4 + \mu_0 B_0^2 - 1}. \quad (2.5)$$

Рассматривая (2.5) замечаем, что характер движения пластинки в магнитном поле существенно зависит от знака величины μ_0 .

Здесь возможны следующие случаи:

а) Если $\mu_0 < 0$ (этот случай, как видно из (2.4), соответствует диамагнитным материалам ($\mu < 1$)), то колебания пластинки затухают во времени. При этом, если

$$B_0^2 \leq \frac{-\mu_0 + \sqrt{\mu_0^2 + 4\sigma_0^2}}{2\sigma_0^2} = (B_0^2)_\text{пр}$$

то затухание возмущений имеет колебательный характер с коэффициентом затухания $\sigma_0 B_0^2$ и частотой

$$\text{Im } \Omega = (1 - \mu_0 B_0^2 + \sigma_0^2 B_0^4)^{1/2}. \quad (2.6)$$

В противном случае возмущения затухают без колебаний.

б) Если $\mu_0 > 0$ (случай парамагнитного материала ($\mu > 1$)), то начиная с определенного значения напряженности магнитного поля

$$B_0^2 = \mu_0^{-1} \quad (2.7)$$

один из корней (2.5) становится положительным, что означает неограниченное возрастание возмущений во времени.

Таким образом, наличие поперечного магнитного поля в случае диамагнитных материалов приводит к затуханию колебаний, а в случае парамагнитных материалов — к потере устойчивости пластинки. Для критического значения напряженности магнитного поля, согласно (2.4) и (2.7), имеем

$$B_{3*}^2 = \frac{8\pi\mu}{\mu-1} \frac{\rho \Omega_0^2}{\lambda_m^2 + \mu_n^2}. \quad (2.8)$$

Из (2.6) видно также, что с увеличением напряженности магнитного поля частота колебаний уменьшается и при $B_0 = (B_0)_{пр}$ становится равной нулю.

3. Рассмотрим задачу устойчивости сплошной круглой пластинки радиуса a , изготовленной из проводящего материала с преобладающим парамагнитным эффектом ($\mu > 1$). Будем пользоваться цилиндрической системой координат, основная плоскость которой совпадает со срединной плоскостью, а начало координат — с центром пластинки. Длину радиуса-вектора обозначим через r , полярный угол — через θ .

В рассматриваемом случае начальное невозмущенное состояние характеризуется усилиями

$$N_{rr}^0 = N_{\theta\theta}^0 = - \frac{h(1-\mu)}{4\pi\mu} B_{3*}^2, \quad N_{r\theta}^0 = 0. \quad (3.1)$$

Учитывая (3.1) и переходя к новой системе координат из (1.1) получим уравнение устойчивости пластинки. Произведя указанную замену переменных и учитывая, что все величины не зависят от времени t , дифференциальное уравнение задачи получим в виде

$$\Delta^2 w + a^2 \Delta w = 0, \quad (3.2)$$

где

$$\Delta = \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} \right) \right], \quad a^2 = \frac{h(\mu-1)}{4\pi\mu} \frac{B_{3*}^2}{D}. \quad (3.3)$$

Решение уравнения (3.2) представим в виде (3)

$$w(r, \theta) = \omega(r) \cos n\theta, \quad (3.4)$$

где $n = 0, 1, 2, \dots$ — число волн срединной поверхности пластинки в окружном направлении.

Подставляя значение w из (3.4) в уравнение (3.2) получим следующее обыкновенное дифференциальное уравнение относительно неизвестной функции $\omega(r)$

$$\Delta_n^2 w + x^2 \Delta_n w = 0, \quad \Delta_n = \frac{d^2}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d}{dr} - \frac{n^2}{r^2}. \quad (3.5)$$

Общее решение уравнения (3.5) имеет вид

$$W(r) = c_1 I_n(ar) + c_2 Y_n(ar) + c_3 r^n + c_4 r^{-n}, \quad (3.6)$$

где I_n и Y_n — функции Бесселя действительного аргумента порядка n , c_i — постоянные интегрирования.

Ввиду того, что рассматриваемая пластинка сплошная (точка $r=0$ содержится в области интегрирования), в (3.6) следует принять $c_2 = c_4 = 0$. Остальные постоянные c_1 и c_3 должны быть определены из условий на контуре $r=a$.

Если пластинка жестко заделана по контуру, то удовлетворение граничных условий $W(a) = W'(a) = 0$ приводит к следующей системе алгебраических уравнений относительно c_1 и c_3

$$c_1 I_n(a^2) + c_3 a^n = 0, \quad (3.7)$$

$$c_1 \left[\frac{n}{a} I_n(a^2) - a I_{n+1}(a^2) \right] + c_3 n a^{n-1} = 0.$$

Приравняв нулю определитель системы (3.7) получаем

$$I_{n+1}(a^2) = 0. \quad (3.8)$$

Имея корни этого уравнения при различных $n=0, 1, 2, \dots$, определяем критические значения напряженности внешнего магнитного поля B_z^* . Для B_z^* , согласно (3.3), находим

$$B_{z^*}^2 = \frac{4\pi\mu}{h(\mu-1)} \frac{D}{a^2} x_n^2, \quad (3.9)$$

где x_n — корни уравнения $I_{n+1}(x) = 0$.

В частности наименьший корень этого уравнения при $n=0$ равен 3,83. В силу этого, из (3.9) для минимального критического значения напряженности магнитного поля в случае осесимметричной формы потери устойчивости получим формулу:

$$B_{z^*}^2 = \frac{58,72 \pi \mu}{h(\mu-1)} \frac{D}{a^2}. \quad (3.10)$$

Если же пластинка шарнирно закреплена по контуру, то аналогичным образом получим следующее характеристическое уравнение:

$$I_n(a^2) - \frac{1-\nu}{a^2} I_{n+1}(a^2) = 0. \quad (3.11)$$

Зная корни σ_0 уравнения (3.11), из (3.9) определяем критические значения напряженности магнитного поля.

Институт механики
Академии наук Армянской ССР

Գ. Ե. ԲԱԴԴԱՍԱՐՅԱՆ

Ընդլայնական մազնիսական դաշտում գտնվող հաղորդիչ սալի կայունության և տատանումների մասին

Բարակ մարմինների մազնիսաառաձգականության վարկածի հիման վրա դիտարկված է հաղորդիչ սալի տատանումների և կայունության խրնդիրներն ընդլայնական մազնիսական դաշտում:

Որոշվում են մազնիսական դաշտի լարվածության կրիտիկական արժեքը և սալի տատանման հաճախականությունները: Ուսումնասիրված է սալի նյութի էլեկտրահաղորդականության և տված մազնիսական դաշտի լարվածության ազդեցությունն առաձգական տատանումների հաճախականությունների և մարման զործակցի վրա:

ЛИТЕРАТУРА — ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

С. А. Амбарцумян, Г. Е. Багдасарян, М. В. Белубекян, К трехмерной задаче магнитоупругих колебаний пластинки, ПММ, т. 35, вып. 2 (1971).² С. А. Амбарцумян, Г. Е. Багдасарян, М. В. Белубекян, К магнитоупругости тонких оболочек и пластин, ПММ, т. 37, вып. 1 (1973).³ А. С. Вольмир, Устойчивость упругих систем, Физматгиз, М., 1963.