

ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ ԳԻՏՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐԻ ԱԶԳԱՅԻՆ ԿԱՆԵՍԻԱՅԻ
ՏԵՂԵԿԱԳԻՐ
ИЗВЕСТИЯ НАЦИОНАЛЬНОЙ АКАДЕМИИ АРМЕНИИ

Սեպտեմբեր

49, N 4, 1996

Механика

МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ
МАГНИТОУПРУГИХ КОЛЕБАНИЙ ПРОВОДЯЩИХ
ФЕРРОМАГНИТНЫХ ПЛАСТИН

Багдасарян Г.Е., Микилян М.А.

գ. Ե. Բաղդասարյան, Մ.Ա. Միկիլյան

Հաղորդիչ ֆերромагնիսական սալի մագնիսատածքական տառապությունների
մաթեմատիկական մոդելավորումը

Ելեկով առաձգական կայունության տեսության և մագնիսապես փափուկ ֆերրոմագնիսական մամբի մագնիսատածքականության տեսության հիմնական դրույթներից, ստացված են ստացինար մագնիսական դաշտում հաղորդիչ ֆերրոմագնիսական մամբի մագնիսատածքական գրգուած վիճակը նկարագրող հավասարությունը և օգույնի պայմանները. Օգտվելով կիրխովի վարկածներից և ասինպուտիկ մեթոդից, բարոկ սալերի դեպքում ծակերպված խնդիրը բերված է երկարի: Նախկինում համանան ուսումնայիրություններ կատարվել ընդլայնական մագնիսական դաշտում գոնվող անհաղորդիչ ֆերրոմագնիսական սալերի մագնիսատածքական կայունության վերաբերյալ:

G.E.Bagdasarian, M.A.Mikikian

Mathematical modeling of magnetoelastic vibrations of a conducting ferromagnetic plates

Исходя из основных положений теории упругой устойчивости [1] и теории магнитоупругости магнитомягкого ферромагнитного тела [2,3], введены уравнения и соответствующие граничные условия, описывающие волнуущенное магнитоупругое состояние проводящих ферромагнитных тел в стационарном магнитном поле. Принимая гипотезу Кирхгоффа и применения, предложенный в работах [4,5], асимптотический метод, сформулированная трехмерная задача сведена к двумерной в случае тонких пластин. Предложенный здесь способ сведения трехмерных задач к двумерным был использован в работах [5,6] при исследовании магнитоупругих колебаний проводящих неферромагнитных пластин и позволил решать конкретные задачи для пластин конечных размеров. Имеются также некоторые результаты, относящиеся к вопросу магнитоупругой устойчивости непроводящих ферромагнитных пластин в поперечном магнитном поле [7,8].

1. Постановка задачи магнитоупругой устойчивости проводящего ферромагнитного тела. Пусть изотропное электропроводящее тело (отнесенное к декартовой прямоугольной системе координат X_1, X_2, X_3) изготовлено из упругого магнитомягкого ферромагнитного материала и находится во внешнем стационарном магнитном поле с заданным вектором напряженности H_0 , электромагнитные свойства среды, окружающей тело, эквивалентны свойствам вакуума.

Известно, что при помещении ферромагнитного тела в магнитное поле происходит намагничивание материала, приводящее как к изменению напряженности магнитного поля во всем пространстве, так и к появлению массовых и поверхностных сил. Под действием этих сил в теле устанавливается начальное невозмущенное состояние, характеризующееся вектором перемещения \vec{u}_0 , тензором упругих напряжений $\hat{\sigma}_0$ и векторами \vec{B} , \vec{M} , \vec{H} магнитной индукции, намагченности и напряженности невозмущенного магнитного поля.

Интенсивность указанных сил магнитного происхождения, в силу стационарности невозмущенного состояния, определяется следующими формулами [2,3]:

$$\begin{aligned}\vec{X} &= \mu_0 \left(\vec{M} \vec{\nabla} \right) \cdot \vec{H} && \text{(объемные силы)} \\ \vec{P}_0 &= \left[\hat{T}^{(e)} - \hat{T} \right] \vec{N} && \text{(поверхностные силы)}\end{aligned}\quad (1.1)$$

где μ_0 - магнитная постоянная ($\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} H/A^2$), $\vec{\nabla}$ - оператор Гамильтона, \vec{N} - единичный вектор внешней нормали к невозмущенной поверхности пластиинки, которую, как и в обычной теории упругой устойчивости [1], отождествляется с поверхностью Γ начального недеформированного тела, \hat{T} - тензор напряжений Максвелла

$$\begin{aligned}T_{jk} &= H_j B_k - \frac{1}{2} \mu_0 \vec{H}^2 \delta_{jk} \\ T_{jk}^{(e)} &= H_j^{(e)} B_k^{(e)} - \frac{1}{2} \mu_0 \left[\vec{H}^{(e)} \right]^2 \delta_{jk}\end{aligned}\quad (1.2)$$

индекс "e" здесь и в дальнейшем обозначает принадлежность к внешней области (пространство вне пластиинки).

Векторы \vec{B} и \vec{H} в вакууме связаны соотношением $\vec{B}^{(e)} = \mu_0 \vec{H}^{(e)}$, а в магнитомягком ферромагнитном материале с линейной характеристикой - соотношением

$$\vec{B} = \mu_0 (\vec{H} + \vec{M}) = \mu_0 (\vec{H} + \chi \vec{H}) = \mu_0 \mu_r \vec{H} \quad (1.3)$$

и удовлетворяет (в квазистатическом приближении) уравнениям Максвелла, которые с учетом (1.3) имеют вид

$$\begin{aligned}\operatorname{rot} \vec{H} &= 0, & \operatorname{div} \vec{H} &= 0 \\ \operatorname{rot} \vec{H}^{(e)} &= 0, & \operatorname{div} \vec{H}^{(e)} &= 0\end{aligned}\quad (1.4)$$

В (1.3) χ - магнитная восприимчивость, $\mu_r = \chi + 1$ - относительная магнитная проницаемость материала пластинки.

Следовательно, напряженность невозмущенного магнитного поля \vec{H} (складываемая из напряженности заданного внешнего магнитного поля \vec{H}_0 и напряженности магнитного поля \vec{H}^0 , создаваемого намагничиванием тела: $\vec{H} = \vec{H}_0 + \vec{H}^0, \vec{H}^{(e)} = \vec{H}_0 + \vec{H}^{0(e)}$) является решением уравнения (1.4) и удовлетворяет следующим известным условиям сопряжения на поверхности Γ недеформированной пластиинки:

$$[\vec{B} - \vec{B}^{(e)}] \vec{N} = 0, \quad [\vec{H} - \vec{H}^{(e)}] \times \vec{N} = 0 \quad (1.5)$$

и следующие условия на бесконечности:

$$\vec{B}^{(e)} \rightarrow \mu_0 \vec{H}_0 \text{ или } \vec{H}^{0(e)} \rightarrow 0 \text{ при } x_1^2 + x_2^2 + x_3^2 \rightarrow \infty \quad (1.6)$$

Для полного описания невозмущенного состояния остается привести уравнения и соответствующие поверхностные условия относительно компонент σ_{ik}^0 тензора упругих напряжений невозмущенного состояния. Определение σ_{ik}^0 , согласно (1.1), сводится к решению следующей задачи классической теории упругости:

$$\frac{\partial \sigma_{ik}^0}{\partial x_k} + X_i = 0 \quad (1.7)$$

$$\hat{\sigma}^0 \vec{N} = \vec{P}_0$$

Таким образом, задача магнитоупругости невозмущенного состояния сводится к поэтапному решению следующих двух задач: 1) определение характеристик невозмущенного магнитного поля на основе (1.3)-(1.6); 2) определение напряжений σ_{ik}^0 невозмущенного состояния на основе (1.7) с использованием (1.1), (1.2) и решения первой задачи.

Отметим (как это видно из (1.5)-(1.7) и сделанного предположения относительно нормали \vec{N}), что при решении указанных выше задач (при определении магнитоупругих характеристик невозмущенного состояния) не учитывается влияние деформаций невозмущенного состояния и, как следствие этого, определение характеристик невозмущенного магнитного поля сводится к задаче определения магнитного поля недеформированной пластиинки. Отметим также, что появление в невозмущенном состоянии магнитного давления

\tilde{P}^0 обусловлено разрывом компонент тензора напряжений Максвелла на поверхности пластиинки. Указанный разрыв является следствием того, что магнитная проницаемость материала пластиинки μ_r отлична от единицы ($\mu_r >> 1$) и поэтому нормальная компонента напряженности магнитного поля и тангенциальные компоненты вектора магнитной индукции на поверхности Γ претерпевают разрыв.

Сообщим упругому проводящему ферромагнитному телу некоторое упругое возмущение \vec{u} . В результате каждая характеристика невозмущенного состояния получит соответствующее возмущение $(\hat{\sigma} + \hat{\sigma}, P_0 + \vec{P}, \vec{H} + \vec{h}, \dots)$ и магнитоупругая система перейдет в состояние возмущенного движения. Характеристики возмущенного движения должны удовлетворять нелинейным уравнениям теории магнитоупругости проводящего магнитомягкого ферромагнитного тела и условиям сопряжения на его деформированной поверхности [2.3]. Принимая возмущения малыми, эти уравнения и поверхностные условия аналогично работам [1, 3, 9] линеаризуются. В результате получаются следующие линейные уравнения и граничные условия относительно возмущений соответствующих магнитоупругих величин невозмущенного состояния (влиянием токов смещения на характеристики упругих колебаний пренебрежено).

уравнения во внутренней области (в области, занимаемой телом)

$$\frac{\partial}{\partial x_i} \left(\sigma_{ik} + \sigma_{im}^o \frac{\partial u_k}{\partial x_m} \right) + f_k = \rho \frac{\partial^2 u_k}{\partial t^2}$$

$$\sigma_{ik} = \frac{E}{1+\nu} \left(\varepsilon_{ik} + \frac{\nu}{1-2\nu} \varepsilon_{ij} \delta_{jk} \right), \quad \varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right) \quad (1.8)$$

$$\vec{f} = (\text{rot } \vec{h}) \times \mu_0 \vec{H} + \mu_0 \chi \left[(\vec{H} \vec{\nabla}) \vec{h} + (\vec{h} \vec{\nabla}) \vec{H} \right]$$

$$\text{rot } \vec{h} = \sigma \left[\vec{e} + \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} \times \vec{B} \right] \quad (1.9)$$

$$\text{rot } \vec{e} = -\mu_0 \mu_r \frac{\partial \vec{h}}{\partial t}, \quad \text{div } \vec{h} = 0$$

уравнения во внешней области (в области вне тела пластиинки)

$$\text{rot } \vec{h}^{(e)} = 0, \quad \text{div } \vec{h}^{(e)} = 0$$

$$\text{rot } \vec{e}^{(e)} = -\mu_0 \frac{\partial \vec{h}}{\partial t}, \quad \text{div } \vec{e}^{(e)} = 0 \quad (1.10)$$

граничные условия на поверхности недеформированной пластинки

$$\left(\sigma_{ik} + \sigma_{im}^0 \frac{\partial u_i}{\partial x_m} \right) N_k = \left[t_{ki}^{(e)} - t_{ki} \right] N_k + \left[T_{km}^{(e)} - T_{km} \right] \frac{\partial u_i}{\partial x_m} N_k \quad (1.11)$$

$$[\mu_r h_k - h_k^{(e)}] N_k = [\mu_r H_m - H_m^{(e)}] \frac{\partial u_i}{\partial x_m} N_i \\ \bar{N} \times [\bar{e}^{(e)} - \bar{e}] = [\bar{B}^{(e)} - \bar{B}] v^{(e)} \quad (1.12)$$

$$\varepsilon_{nmk} \left\{ [h_n - h_n^{(e)}] N_m - [H_n - H_n^{(e)}] \frac{\partial u_i}{\partial x_m} N_i \right\} = 0$$

В (1.8)-(1.12) E - модуль упругости, V - коэффициент Пуассона, ρ - плотность, σ - коэффициент электропроводности материала пластины, \bar{e} - вектор напряженности возмущенного электрического поля, ε_{ijk} - тензор Леви-Чивита, $v^{(n)}$ - величина нормальной скорости частицы, находящейся на поверхности разрыва, t_{ki} , $t_{ki}^{(e)}$ - возмущения компонент тензора напряжений Максвелла для тела и окружающей среды соответственно

$$t_{ki} = \mu_0 \mu_r (h_i H_k + h_k H_i) - \delta_{ki} \mu_0 \bar{H} \bar{h} \quad (1.13)$$

$$t_{ki}^{(e)} = \mu_0 \left[h_i^{(e)} H_k^{(e)} + h_k^{(e)} H_i^{(e)} - \delta_{ki} \bar{H}^{(e)} \bar{h}^{(e)} \right]$$

К системе уравнений (1.9), (1.10) необходимо присоединить также условия затухания возмущений электромагнитных величин на бесконечности.

2. Двумерные уравнения магнитоупругой устойчивости тонкой пластины Пусть упругая изотропная проводящая ферромагнитная пластина постоянной толщины $2h$ в прямоугольной системе координат x_1, x_2, x_3 расположена так, что ее срединная плоскость совпадает с координатной плоскостью (x_1, x_2) . Для сведения трехмерных уравнений магнитоупругой устойчивости (1.8) к двумерным уравнениям устойчивости тонких пластин принимается гипотеза недеформируемых нормалей, согласно которой имеем следующие известные соотношения:

$$u_1 = u - x_3 \frac{\partial v}{\partial x_1}, \quad u_2 = v - x_3 \frac{\partial w}{\partial x_2}, \quad u_3 = w(x_1, x_2, t), \quad (2.1)$$

где $u(x_1, x_2, t)$, $v(x_1, x_2, t)$ и $w(x_1, x_2, t)$ - возмущения перемещений точек срединной плоскости пластины.

Используя (2.1) из закона Гука для σ_{11} , σ_{22} и σ_{12} получаются следующие приближенные выражения:

$$\begin{aligned}\sigma_{11} &= \frac{E}{1-v^2} \left[\frac{\partial u}{\partial x_1} + v \frac{\partial v}{\partial x_2} - x_3 \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2} + v \frac{\partial^2 w}{\partial x_2^2} \right) \right] \\ \sigma_{22} &= \frac{E}{1-v^2} \left[\frac{\partial v}{\partial x_2} + v \frac{\partial u}{\partial x_1} - x_3 \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x_2^2} + v \frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2} \right) \right] \\ \sigma_{12} &= \frac{E}{2(1+v)} \left[\frac{\partial u}{\partial x_2} + \frac{\partial v}{\partial x_1} - 2x_3 \frac{\partial^2 w}{\partial x_1 \partial x_2} \right]\end{aligned}\quad (2.2)$$

Как и в обычной теории упругой устойчивости тонких пластин, будем считать, что деформации удлинения и сдвига малы по сравнению с соответствующими углами поворота $2\vec{\omega} = \text{rot } \vec{u}$ и, в своей очереди эти последние величины малы по отношению к единице. Кроме того, всеми величинами, характеризующими влияние поворотов $\vec{\omega}$ вокруг оси Ox_3 , будем пренебречь. Согласно изложенному, подставляя (2.1) и (2.2) в (1.8) и осредняя полученные при этом уравнения по толщине пластины, с учетом (1.7), получим следующие двумерные уравнения магнитоупругой устойчивости рассматриваемой пластины:

$$\begin{aligned}L_1(u, v) + \frac{1-v^2}{2Eh} (\sigma_{11}^+ - \sigma_{11}^-) + \frac{1-v^2}{2Eh} \int_{-h}^h [f_1 + G_1(w)] dx_3 &= \frac{\rho(1-v^2)}{E} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \\ L_2(u, v) + \frac{1-v^2}{2Eh} (\sigma_{22}^+ - \sigma_{22}^-) + \frac{1-v^2}{2Eh} \int_{-h}^h [f_2 + G_2(w)] dx_3 &= \frac{\rho(1-v^2)}{E} \frac{\partial^2 v}{\partial t^2}, \\ D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - t_{11}^0 \frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2} - 2t_{12}^0 \frac{\partial^2 w}{\partial x_1 \partial x_2} - t_{22}^0 \frac{\partial^2 w}{\partial x_2^2} - (\sigma_{33}^+ - \sigma_{33}^-) - \\ - h \frac{\partial}{\partial x_1} (\sigma_{13}^+ + \sigma_{13}^-) - h \frac{\partial}{\partial x_2} (\sigma_{23}^+ + \sigma_{23}^-) - \int_{-h}^h [f_3 - G(w) + x_3 K] dx_3 - \\ - \frac{\partial}{\partial x_1} \int_{-h}^h x_3 G_1(w) dx_3 - \frac{\partial}{\partial x_2} \int_{-h}^h x_3 G_2(w) dx_3 &= 0.\end{aligned}\quad (2.3)$$

В уравнениях (2.3) индексами "+" и "-" здесь и в дальнейшем отмечены значения соответствующих величин на поверхностях пластины $x_3 = h$ и $x_3 = -h$ соответственно.

$$L_1(u, v) = \frac{\partial^2 u}{\partial x_1^2} + \frac{1-v}{2} \frac{\partial^2 u}{\partial x_2^2} + \frac{1+v}{2} \frac{\partial^2 v}{\partial x_1 \partial x_2}$$

$$L_2(u, v) = \frac{\partial^2 v}{\partial x_2^2} + \frac{1-v}{2} \frac{\partial^2 v}{\partial x_1^2} + \frac{1+v}{2} \frac{\partial^2 u}{\partial x_1 \partial x_2} \quad (2.4)$$

$$G = X_i \frac{\partial}{\partial x_i}, \quad G_t = X_3 \frac{\partial}{\partial x_i} \quad k = \frac{\partial f_i}{\partial x_i}, \quad (i, k = 1, 2)$$

$$D = \frac{2Eh^3}{3(1-v^2)}, \quad \Delta = \frac{\partial^2}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2}{\partial x_2^2}, \quad t_{ik}^0 = \int_{-h}^h \sigma_{ik}^0 dx_3$$

t_{ik}^0 - усилия, характеризующие невозмущенное состояние пластиинки, которые определим, решая задачу (1.7).

Входящие в уравнение (2.3) неизвестные величины σ_{ij}^\pm ($i=1,2,3$) определяем, используя поверхностные условия (1.10) при $x_3 = \pm h$. Из этих условий, с учетом (1.7) и (2.1) имеем:

$$\begin{aligned} h_1^\pm - h_1^{(e)\pm} &= \frac{\chi}{\mu_r} H_{03}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_1}, \\ h_2^\pm - h_2^{(e)\pm} &= \frac{\chi}{\mu_r} H_{03}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_2}, \end{aligned} \quad (2.5)$$

$$\mu_r h_3^\pm - h_3^{(e)\pm} = \chi \left[H_{01}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_1} + H_{02}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_2} \right],$$

$$e_1^\pm - e_1^{(e)\pm} = \chi \mu_0 H_{02}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial t},$$

$$e_2^\pm - e_2^{(e)\pm} = -\chi \mu_0 H_{01}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial t},$$

$$\sigma_{13}^\pm = \mu_0 H_{03}^{(e)} [h_1^{(e)\pm} - h_1^\pm] - \mu_0 \chi H_{01}^{(e)} \left[H_{01}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_1} + H_{02}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_2} \right], \quad (2.6)$$

$$\sigma_{23}^\pm = \mu_0 H_{03}^{(e)} [h_2^{(e)\pm} - h_2^\pm] - \mu_0 \chi H_{02}^{(e)} \left[H_{01}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_1} + H_{02}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_2} \right],$$

$$\sigma_{33}^\pm = \mu_0 H_{01}^{(e)} [h_1^\pm - h_1^{(e)\pm}] + \mu_0 H_{02}^{(e)} [h_2^\pm - h_2^{(e)\pm}] +$$

$$+ \mu_0 \chi H_{03}^{(e)} \left[\frac{\chi}{\mu_r} h_3^\pm - \left(H_{01}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_1} + H_{02}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_2} \right) \right],$$

Поверхностные условия (2.5) являются следствием непрерывности нормальной компоненты магнитной индукции возмущенного магнитного

поля и тангенциальных компонент возмущенного электромагнитного поля на лицевых поверхностях пластинки ($x_3 = \pm h$). Аналогичные условия имеют место и на боковой поверхности пластины. Например, если часть торцевой поверхности является плоской с внешней нормалью, параллельной оси Ox_1 , то на этой части боковой поверхности при $x_1 = \text{const}$ условие непрерывности нормальной компоненты магнитной индукции, согласно (1.12), (2.1) и (1.5), записывается следующим образом:

$$\mu_i h_i - h_i^{(e)} = \chi \left[H_{02}^{(e)} \frac{\partial u}{\partial x_2} - H_{03}^{(e)} \frac{\partial w}{\partial x_1} - x_3 H_{02}^{(e)} \frac{\partial^2 w}{\partial x_1 \partial x_2} \right]. \quad (2.7)$$

Подставляя (2.6) в систему (2.3), замечаем, что в ней кроме основных неизвестных функций u, v, w входят также значения компонент H_i и $H_i^{(e)}$ невозмущенного магнитного поля (которые определяются из решения задачи (1.4)-(1.6)) и значения возмущений h_i и $h_i^{(e)}$. Определение h_i и $h_i^{(e)}$ сводится к решению уравнений (1.9) и (1.10) с краевыми условиями (2.5) на лицевых поверхностях пластины и условиями типа (2.7) на боковой поверхности пластины. К этим условиям необходимо присоединить также условия $h_i^{(e)} \rightarrow 0$ на бесконечности.

3. О приведении трехмерной задачи магнитоупругой устойчивости тонких пластин к двумерной Как видно из предыдущего пункта, в двумерные уравнения (2.3) устойчивости пластины входят величины $H_i, H_i^{(e)}, h_i$ и $h_i^{(e)}$, являющиеся решениями трехмерных задач (1.4)-(1.6) и (1.9), (1.10), (2.5), (2.7) соответственно. Указанные задачи, насколько нам известно, нельзя решить в явном виде. Поэтому, в основном, применяются приближенные или численные методы решения подобных задач. В работе [10] численным методом решены задачи определения $H_i^{(e)}$ и $h_i^{(e)}$ в случае сверхпроводящей пластины-полосы (случай, когда присутствие пластины наиболее сильно влияет на изменение $H_i^{(e)}$ и $h_i^{(e)}$) в продольном магнитном поле. Численные результаты показывают, что величины $H_i^{(e)}$ и $h_i^{(e)}$ вне некоторого, достаточно узкого пограничного слоя, практически совпадают с величинами $H_i^{(e)*}$ и $h_i^{(e)*}$, являющимися решением тех же задач в случае бесконечной пластины. Исходя из этого, в дальнейшем будем принимать $H_i = H_i^{(e)*}$, $H_i^{(e)} = H_i^{(e)*}$, $h_i =$

$h_i^{(e)*}$ и $h_i^{(e)} = h_i^{(e)*}$. Легко проверить, что величины $H_i^{(e)*}$, $H_i^{(e)*}$ и $B_i^{(e)}$ определяются формулами:

$$\begin{aligned} \vec{H}^{(e)*} &= \vec{H}_0, \quad \vec{B}^{(e)*} = \mu_0 \vec{H}^{(e)*} = \mu_0 \vec{H}_0 = \vec{B}_0 \\ H_i^* &= H_{01}, \quad H_2^* = H_{02}, \quad H_3^* = \frac{1}{\mu_r} H_{03}, \quad \vec{B}^* = \mu_0 \mu_r \vec{H}^* \end{aligned} \quad (3.1)$$

Решение задачи, определяющей $h_i^{(e)*}$ и $h_i^{(e)}$, будем искать в классе гармонических волн, представляя искомые магнитоупругие возмущения в виде

$$u = u_0 \exp[i(\omega t - k_1 x_1 - k_2 x_2)], \quad u \rightarrow (u, v, w), \quad Q = q(x_3) \exp[i(\omega t - k_1 x_1 - k_2 x_2)], \quad Q \rightarrow (h_i^{(e)*}, e_i^{(e)}, h_i^*, e_i^*) \quad (3.2)$$

где k_1 и k_2 - волновые числа.

Подставляя (3.2) в уравнения (1.9), (1.10) и удовлетворяя поверхностным условиям (2.5), определяем неизвестные функции $q(x_3)$ (выраженные через u_0, v_0, ω_0) и, следовательно, интересующие нас величины $h_i^{(e)*}$ и $h_i^{(e)}$. Выражения для указанных величин, в общем случае, когда заданное магнитное поле имеет произвольное направление, получаются громоздкими и здесь не приводятся. Поэтому ограничиваемся рассмотрением двух наиболее важных случаев задания внешнего магнитного поля: поперечное магнитное поле и продольное магнитное поле.

a) **Поперечное магнитное поле.** В этом случае для электромагнитных возмущений, после выполнения вышеуказанных операций, получаются следующие выражения:

$$h_1 = H_{01} \left\{ \frac{v \chi \operatorname{ch} v x_1}{\mu, \delta_2} \frac{\partial v}{\partial x_1} + \frac{\mu_0 \mu_r \sigma \operatorname{sh} v x_1}{kv \delta_1} \frac{\partial^2}{\partial x_1 \partial t} \left(\frac{\partial u}{\partial x_1} + \frac{\partial v}{\partial x_2} \right) - \frac{\mu_0 \sigma}{v^2} \left(1 - \frac{v(1 + \mu_r kh)}{\delta_2} \operatorname{ch} v x_1 \right) \frac{\partial^2 w}{\partial x_1 \partial t} \right\}, \quad (3.3)$$

$$h_2 = H_{01} \left\{ \frac{v \chi \operatorname{ch} v x_1}{\mu, \delta_2} \frac{\partial w}{\partial x_2} + \frac{\mu_0 \mu_r \sigma \operatorname{sh} v x_1}{kv \delta_1} \frac{\partial^2}{\partial x_2 \partial t} \left(\frac{\partial u}{\partial x_1} + \frac{\partial v}{\partial x_2} \right) - \frac{\mu_0 \sigma}{v^2} \left(1 - \frac{v(1 + \mu_r kh)}{\delta_2} \operatorname{ch} v x_1 \right) \frac{\partial^2 w}{\partial x_2 \partial t} \right\},$$

$$h_1 = H_{01} \left\{ -\frac{\chi \operatorname{sh} v x_1}{\mu, \delta_2} \Delta_W - \frac{\mu_0 \sigma}{v^2} \left(1 - \frac{k \mu_r \operatorname{ch} v x_1}{\delta_1} \right) \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial u}{\partial x_1} + \frac{\partial v}{\partial x_2} \right) + \right. \\ \left. + \frac{\mu_0 \sigma}{v^2} \left(x_1 - \frac{1 + \mu_r k h}{\delta_2} \operatorname{sh} v x_1 \right) \frac{\partial \Delta_W}{\partial t} \right\},$$

где

$$\begin{aligned} k^2 &= k_1^2 + k_2^2, \quad v^2 = k_1^2 + k_2^2 + \mu_0 \mu_r \sigma i \omega, \\ \delta_1 &= v \operatorname{sh} v h + k \mu_r \operatorname{ch} v h, \quad \delta_2 = v \operatorname{ch} v h + k \mu_r \operatorname{sh} v h, \end{aligned} \quad (3.4)$$

В дальнейшем будем принимать, что края пластинки неподвижны в своей плоскости. В этом случае, на основе (3.1) легко заметить, что задача (1.7) имеет следующее решение: $\sigma_{11}^0 = \chi^2 B_0^2 / 2 \mu_0 \mu_r^2$, а остальные компоненты тензора равны нулю. Учитывая сказанное из (2.3) в силу (3.1) и (3.3) замечаем, что задачи продольных и поперечных магнитоупругих колебаний пластины для рассматриваемого случая разделяются и описываются следующими уравнениями.

уравнения продольных колебаний

$$\begin{aligned} L_1(u, v) + \frac{(1 - \mu^2) B_0^2 \sigma}{E v^2 \mu_r} \left[1 + \frac{\mu_r (v^2 - k^2) + \chi v^2}{k \delta_1} \frac{\operatorname{sh} v h}{v h} \right] \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial x_1 \partial x_2} \right) = \\ = \frac{\rho (1 - \mu^2)}{E} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \\ L_2(u, v) + \frac{(1 - \mu^2) B_0^2 \sigma}{E v^2 \mu_r} \left[1 + \frac{\mu_r (v^2 - k^2) + \chi v^2}{k \delta_1} \frac{\operatorname{sh} v h}{v h} \right] \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x_1 \partial x_2} + \frac{\partial^2 v}{\partial x_2^2} \right) = \\ = \frac{\rho (1 - \mu^2)}{E} \frac{\partial^2 v}{\partial t^2}, \end{aligned} \quad (3.5)$$

уравнение поперечных колебаний

$$\begin{aligned} D \Delta^2 w + 2 \rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{2 \chi h B_0^2}{\mu_0 \mu_r} \left(1 + \frac{\chi \operatorname{sh} v h}{\delta_2 h} - \frac{\chi \delta_3}{\mu_r \delta_2 h} \right) \Delta_W - \\ - \frac{2 h \sigma B_0^2}{v^2 \mu_r} \left[\frac{\chi \delta_3}{\delta_2 h} (2 + \mu_r (1 + kh)) + \frac{k^2 h^2}{3} + \frac{v^2 - k^2}{v^2} \frac{1 + \mu_r kh}{\delta_2 h} \delta_3 \right] \frac{\partial \Delta_W}{\partial t} = 0 \end{aligned} \quad (3.6)$$

где

$$\delta_3 = v h \operatorname{ch} v h - \operatorname{sh} v h.$$

Из (3.6) легко получить уравнение поперечных магнитоупругих колебаний пластины в случае диэлектрического ферромагнитного материала ($\sigma = 0$), полученного в [7,8] и в случае проводящего неферромагнитного материала ($\chi = 0$), полученного в [9,11].

Интересным является также случай идеально проводящего ферромагнитного материала ($\sigma \rightarrow \infty, \chi \neq 0$). Уравнение поперечных колебаний для этого случая представляется в виде

$$\left(D + \frac{2h^3}{3} \frac{B_0^2}{\mu_0 \mu_r^2} \right) \Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - \frac{2hB_0^2}{\mu_0} (1 + kh) \Delta w = 0, \quad (3.7)$$

которое при $\chi = 0$ (идеально проводящий неферромагнитный материал) совпадает с уравнением магнитоупругих колебаний рассматриваемой пластинки в поперечном магнитном поле, полученным в [12, 13] на основе предположения бесконечности пластины.

Уравнение (3.7) показывает, что в отличие от диэлектрической ферромагнитной пластины (такая пластина теряет статическую устойчивость в поперечном магнитном поле [7]), идеально проводящая ферромагнитная пластина вообще говоря, является устойчивым под действием указанного магнитного поля. Отметим также, что уравнение (3.7) не получается из уравнения (3.6) путем предельного перехода ($\sigma \rightarrow \infty$). Оно получено обычным путем на основе гипотезы недеформируемых нормалей и модели идеального проводника. Причиной несовпадения уравнения (3.7) с уравнением, полученным из (3.6) при $\sigma \rightarrow \infty$ является то, что при выводе уравнения (3.6) использованы условия непрерывности тангенциальных составляющих магнитного поля на поверхности пластины. Указанные условия непрерывности в случае модели идеального проводника нарушаются вследствие появления индуцированного поверхностного тока.

6) Продольное магнитное поле. В этом случае аналогичным образом, как выше, для возмущений магнитного поля получаются выражения:

$$h_1 = \delta shvx_3 \frac{\partial}{\partial x_1} \left(B_{01} \frac{\partial w}{\partial x_1} + B_{02} \frac{\partial w}{\partial x_2} \right) - \frac{v^2 - k^2}{v^2} \frac{\partial}{\partial x_2} \left[\left(\frac{chvx_1}{shvh} - 1 \right) \frac{B_{02}u - B_{01}v}{\mu_0} + \right. \\ \left. + \frac{h}{\mu_0} \left(\frac{shvx_1}{shvh} - \frac{x_1}{h} \right) \left(B_{01} \frac{\partial w}{\partial x_2} - B_{02} \frac{\partial w}{\partial x_1} \right) \right] \quad (3.8)$$

$$h_2 = \delta shvx_3 \frac{\partial}{\partial x_2} \left(B_{01} \frac{\partial w}{\partial x_1} + B_{02} \frac{\partial w}{\partial x_2} \right) + \frac{v^2 - k^2}{v^2} \frac{\partial}{\partial x_1} \left[\left(\frac{chvx_1}{shvh} - 1 \right) \frac{B_{02}u - B_{01}v}{\mu_0} + \right. \\ \left. + \frac{h}{\mu_0} \left(\frac{shvx_1}{shvh} - \frac{x_1}{h} \right) \left(B_{01} \frac{\partial w}{\partial x_2} - B_{02} \frac{\partial w}{\partial x_1} \right) \right]$$

$$h_3 = \frac{1}{\mu_0} \left(\frac{v^2 - k^2}{v^2} + \frac{k^2}{v^2} \delta chvx_3 \right) \left(B_{01} \frac{\partial w}{\partial x_1} + B_{02} \frac{\partial w}{\partial x_2} \right)$$

где

$$\delta = \frac{\mu_r k^2 - v^2}{k \delta_1}.$$

Используя условия неподвижности края пластинки в своей плоскости, легко заметить, что задача (1.7) для рассматриваемого случая имеет нулевое решение: $\sigma_{ik}^0 = 0$. Учитывая это и выражения (3.8) из (2.3), как и в случае поперечного магнитного поля, получается, что уравнения продольных и поперечных магнитоупругих колебаний отделяются и имеют вид:

уравнения продольных колебаний

$$L_1(u, v) + \frac{v^2 - k^2}{v^2} \frac{\delta_1(1 - \mu^2)}{E v h \operatorname{ch} v h} \left[\chi \frac{\partial}{\partial x_2} \left(B_{01} \frac{\partial}{\partial x_1} + B_{02} \frac{\partial}{\partial x_2} \right) + B_{02} \Delta \left(\frac{B_{01} u - B_{01} v}{\mu_0} \right) \right] = \\ = \frac{\rho(1 - \mu^2)}{E} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \quad (3.9)$$

$$L_2(u, v) + \frac{v^2 - k^2}{v^2} \frac{\delta_1(1 - \mu^2)}{E v h \operatorname{ch} v h} \left[\chi \frac{\partial}{\partial x_1} \left(B_{01} \frac{\partial}{\partial x_1} + B_{02} \frac{\partial}{\partial x_2} \right) + B_{01} \Delta \left(\frac{B_{01} v - B_{02} u}{\mu_0} \right) \right] = \\ = \frac{\rho(1 - \mu^2)}{E} \frac{\partial^2 v}{\partial t^2},$$

уравнение поперечных колебаний

$$D \Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - \frac{2\chi h}{\mu_0 v^2} \left[1 + \delta \left(\operatorname{ch} v h - \frac{2 \operatorname{sh} v h}{v h} \right) \right] L(\Delta w) - \frac{2\sigma h \mu}{v^2} \frac{\partial}{\partial t} \left\{ (1 - \right. \\ \left. - \delta \frac{\operatorname{sh} v h}{v h}) L(w) + \left(\frac{\delta_1}{v^2 \operatorname{sh} v h} - \frac{h^2}{3} \right) \Delta \left[B_0^2 \Delta w - L(w) \right] \right\} = 0 \quad (3.10)$$

где дифференциальный оператор L определяется выражением

$$L = B_{01}^2 \frac{\partial^2}{\partial x_1^2} + 2B_{01}B_{02} \frac{\partial^2}{\partial x_1 \partial x_2} + B_{02}^2 \frac{\partial^2}{\partial x_2^2}, \quad \text{а} \quad B_0^2 = B_{01}^2 + B_{02}^2.$$

Из (3.9) и (3.10) легко получить уравнение магнитоупругих колебаний пластинки в случае проводящего неферромагнитного материала ($\chi = 0$), полученные в [9,11] и следующее уравнение, описывающее поперечные колебания диэлектрической ($\sigma = 0$) ферромагнитной пластинки в продольном магнитном поле

$$D \Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{2\chi h}{\mu_0} \left[1 + \frac{\chi(kh \operatorname{ch} kh - 2 \operatorname{sh} kh)}{kh(\operatorname{sh} kh + \mu_r \operatorname{ch} kh)} \right] L(w) = 0 \quad (3.11)$$

Уравнение (3.11) показывает, что рассматриваемая пластинка (вспомним, что края пластинки неподвижны в своей плоскости) может терять

статическую устойчивость в продольном магнитном поле.

Интересным является также случай идеально проводящего ферромагнитного материала ($\sigma \rightarrow \infty$, $\chi \neq 0$). Уравнение поперечных колебаний для этого случая получается в виде

$$D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - \frac{2h}{\mu_0} \left(1 + \frac{1}{kh} \right) L(w) = 0 \quad (3.12)$$

$$D_s = D + \left(\frac{2h^3 B_0^2}{3\mu_0} \right)$$

которое при $\chi = 0$ идеально проводящий неферромагнитный материал совпадает с уравнением магнитоупругих колебаний рассматриваемой пластинки в продольном магнитном поле, полученным в [12,13]. Здесь также уравнение (3.12) не получается из (3.10) путем предельного перехода ($\sigma \rightarrow \infty$).

Таким образом, получены основные уравнения возмущенного состояния проводящей ферромагнитной пластины как в поперечном (уравнения (3.5)-(3.7)), так и в продольном (уравнения (3.9)-(3.12)) магнитных полях, в которые входят неизвестные волновые числа k_1 и k_2 . К этим уравнениям в каждой конкретной задаче необходимо присоединить условия закрепления краев пластины. Волновые числа k_1 и k_2 определяем, используя асимптотический метод, развитый в работах [4-6]. В дальнейшем будем рассматривать прямоугольные пластины, принимая $|v^2 h^2| \ll 1$. В случаях диэлектрических или идеально проводящих пластин это условие заменяется более простым условием $k^2 h^2 \ll 1$. Используя указанное предположение, уравнения поперечных колебаний упрощаются и принимают следующий вид:

$$D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{2\chi h}{\mu_0 \mu_r} \left(1 + \frac{\chi}{1 + \mu_r kh} \right) B_0^2 \Delta w -$$

$$- \frac{2h^3}{3} \sigma B_0^2 \left(1 + \frac{\chi}{\mu_r} + \frac{\chi(1-kh)}{1 + \mu_r kh} \right) \frac{\partial \Delta w}{\partial t} = 0 \quad (3.13)$$

в случае поперечного магнитного поля и

$$\left[1 + \frac{\mu_0 \mu_r \sigma h}{k\alpha(1+kh)} \frac{\partial}{\partial t} \right] \left(D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} \right) + \frac{2\chi h}{\mu_0 \alpha} L(w) - \frac{2\sigma h \mu_r}{k^2 \alpha} L \left(\frac{\partial w}{\partial t} \right) = 0,$$

$$\alpha = \frac{\mu_r + kh}{1 + kh} \quad (3.14)$$

в случае продольного магнитного поля.

Из уравнения (3.13) видно (помимо известного факта [7] о потере ста-

тической устойчивости ферромагнитной пластиинки под действием поперечного магнитного поля), что учет намагниченности материала пластиинки ($\chi \neq 0$) может существенно (χ раза) усилить демпфирующее действие магнитного поля, если вспомнить, что для обычных ферромагнитных материалов $\chi + 10^2 - 10^4$.

Переходим к вопросу определения волновых чисел k_1 и k_2 . Как показано в работе [6], при определении k_1 и k_2 можно ограничиться случаем идеально проводящего материала. Т.е. волновые числа, определяемые (указанным асимптотическим методом), на основе уравнения и соответствующих граничных условий идеально проводящей пластиинки, можно (с точностью теории тонких пластин) использовать в задачах колебания тонких пластин из материала конечной проводимости. Следовательно, асимптотический метод будем применять лишь относительно уравнения (3.7) или (3.12) при обычных условиях закрепления краев пластиинки. Для определенности рассмотрим колебание прямоугольной пластиинки со сторонами a_1 и a_2 в продольном магнитном поле $H_0 = (H_{01}, 0, 0)$. Условия на контуре будем пока считать произвольными. Уравнение поперечных колебаний для рассматриваемого случая, согласно (3.12), имеет вид

$$D_s \Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{2h}{\mu_0} B_{01}^2 \left[\frac{1+kh}{kh} \frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2} \right] = 0. \quad (3.15)$$

Уравнение (3.15) решено асимптотическим методом в работах [4-6] при обычных условиях на контуре пластиинки. В результате в зависимости от типа магнитоупругих возмущений и от способа закрепления краев пластиинки получаются следующие системы трансцендентных уравнений относительно волновых чисел k_1 и k_2 :

1. Случай шарнирно опертой по всему контуру прямоугольной пластиинки:

$$k_1 = \frac{n\pi}{a_1}, \quad k_2 = \frac{m\pi}{a_2}, \quad (m, n = 1, 2, 3, \dots) \quad (3.16)$$

2. Случай защемленной пластиинки (в этом случае формы магнитоупругих колебаний пластиинки распадаются на четыре группы по типам симметрии):

$$\operatorname{ctg} \frac{k_1 a_1}{2} = -\frac{k_1}{r_1}, \quad \operatorname{ctg} \frac{k_2 a_2}{2} = -\frac{k_2}{r_2}, \quad (3.17)$$

для симметричных в обоих направлениях форм колебаний и

$$\operatorname{tg} \frac{k_1 a_1}{2} = \frac{k_1}{r_1}, \quad \operatorname{tg} \frac{k_2 a_2}{2} = \frac{k_2}{r_2}, \quad (3.18)$$

для антисимметричных в обоих направлениях форм колебаний.

Для остальных смешанных форм колебаний уравнения относительно k_1 и k_2 получаются из приведенных, комбинируя соответствующим образом одно из уравнений (3.18) с другим из (3.19).

В системах (3.17), (3.18) введены обозначения

$$r_1^2 = k_1^2 + 2k_2^2 + \frac{2h(1+kh)}{\mu_0 kh D} B_{01}^2$$

$$r_2^2 = 2k_1^2 + k_2^2 \quad (3.19)$$

3. Случай других граничных условий. Соответствующим образом, комбинируя приведенные уравнения, можно получить уравнения относительно волновых чисел k_1 и k_2 для других видов опорного закрепления. Например, если края $x_1 = 0$ и $x_1 = a_1$ жестко защемлены, а края $x_2 = 0$ и $x_2 = a_2$ шарнирно опорты, то в случае симметричных колебаний имеем

$$\operatorname{ctg} \frac{k_1 a_1}{2} = -\frac{k_1}{r_1}, \quad k_2 = \frac{(2n-1)\pi}{a_2}, \quad (n=1,2,3,\dots) \quad (3.20)$$

Вернемся к случаю поперечного магнитного поля, опираясь на уравнение (3.7). Принимая вышеприведенный асимптотический метод относительно этого уравнения при различных граничных условиях, легко установить, что частота магнитоупругих колебаний определяется формулой

$$\omega^2 = \frac{D}{2\rho h} \left[(k_1^2 + k_2^2)^2 + \frac{2hB_0^2 k^2}{\mu_0 D} (1+kh) \right] \quad (3.21)$$

а волновые числа являются решениями уравнений (3.17)-(3.19), в которых величины r_a необходимо заменить выражениями

$$r_1^2 = k_1^2 + 2k_2^2 + \frac{2h(1+kh)}{\mu_0 D} B_0^2 \quad (3.22)$$

$$r_2^2 = 2k_1^2 + k_2^2 + \frac{2h(1+kh)}{\mu_0 D} B_0^2$$

ЛИТЕРАТУРА

- Новожилов В.В. Основы нелинейной теории упругости. М.Л.: Гостехиздат, 1948. 212с.
- Brown W.F. Magnetoelastic Interactions - New York: Springer-Verlag, 1966. 155p.

3. Rao Y.H. and Yeh C.S. A linear theory for soft ferromagnetic elastic solids. *Int. J. Eng. Sci.*, v. 11, 1973, p. 415-436.
4. Болотин В.В. Динамический краевой эффект при упругих колебаниях пластинок. *Инж. сб.*, 1960, т. 31, с. 3-14.
5. Багдасарян Г.Е. Асимптотический метод исследования магнитоупругих колебаний прямоугольных пластин. *Мат. методы и физ.-мех. Поля*, 1986, N24, с. 72-75.
6. Акопян П.З., Багдасарян Г.Е. Колебания прямоугольной проводящей пластины в продольном магнитном поле. - *Изв. АН Арм ССР. Механика*, 1987, т.49, N3, с. 11-18.
7. Мун, Пао И Синь. Колебания и динамическая неустойчивость стержня пластины в поперечном магнитном поле. - Тр. Американского общества инженеров и механиков. Сер. E; *Прикладная Механика*, 1969, N1, с. 98-108.
8. Багдасарян Г.Е., Даноян Э.А. Математическое моделирование колебаний двухслойных магнитострикционных пластин. - *Изв. РАН. Механика твердого тела*, 1992, N3, с. 87-94.
9. Амбарцумян С.А., Багдасарян Г.Е., Белубекян М.В. Магнитоупругость тонких оболочек и пластин. - М.: Наука 1977. 272 с.
10. Багдасарян Г.Е., Пилипосян Г.Т. Исследование магнитоупругой устойчивости сверхпроводящей пластины на основе численного решения внешней задачи Неймана. *Изв. НАН Армении. Механика*, 1995, т. 48, N2, с.13-26.
11. Амбарцумян С.А., Белубекян М.В. Колебания и устойчивость токонесущих упругих пластин. — Ереван: Изд НАН Армении, 1992, 121 с.
12. Kaliski S. Magnetoelastic vibration of perfectly conducting plates and bars assumig the principle of plans sections. - *Proc. Vibr.* 1962, V.3, N4, p.225-234.
13. Багдасарян Г.Е. Уравнение магнитоупругих колебаний идеально проводящих пластин. - *Прикл. Механика* 1983, т. 19, N12, с.87-91.

Ереванский государственный
университет

Поступила в редакцию
11.03.1996