МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ И ИССЛЕДОВАНИЕ
КОЛЕБАНИЙ СВЕРХПРОВОДЯЩЕЙ ПРЯМОУГОЛЬНОЙ ПЛАСТИНКИ В
НЕСТАЦИОНАРНОМ МАГНИТНОМ ПОЛЕ

Вагдасарян Г.Е., Пяляпосян Г.Т.

Բաղդասարյան Գ.Ե., Փիլիփոսյան Գ.Տ. Ոչ ստացիոնար ճազնիսական դաշտում զերիադրողիչ ուղղանկյուն սալի տատանումների մաթեմատիկական մոդելավորումը և հետազոտությունը

Ստացված են ոչ ստացիոնար երկայնական ճազնիսական դաշտում ուղղանկյուն զերիադրողիչ սալի վարքը նկարագրող հավասարումները և եզրային ապամանները: Հետազոտված է ներդաշնակ փոփոխական ճազնիսական դաշտում պարամետրական ռեզոնանսային տատանումների զրոգծան հնարավորությունը: Հետազոտված է զերիադրողիչ սալի լայնական տատանումների իսախախտվածության վրա հաստատուն ճազնիսական դաշտի ազդեցությունը:

Bagdasarian G.E., Philiposian G.T. Mathematical modeling and investigation of super-conductive rectangular plate vibrations in magnetic field.

Получены уравнение и граничные условия, описывающие поведение сверхпроводящих прямоугольных пластин в нестационарном продольном магнитном поле. На основе решения сформулированной краевой задачи установлена возможность возбуждения резонансных колебаний параметрического типа при помощи периодического во времени магнитного поля и исследованы влияния постоянного магнитного поля на частоты поперечных колебаний сверхпроводящей пластинки.

В работе [1], исходя из основных положений работы [2], предложен асимптотический метод исследования магнитоупругих колебаний идеально проводящих прямоугольных пластин в стационарном магнитном поле. Применением указанного метода и гипотезы Кирхгофа в данной работе получены уравнение и граничные условия, описывающие поведение сверхпроводящих прямоугольных пластин в нестационарном продольном магнитном поле. На основе решения сформулированной краевой задачи установлена возможность возбуждения резонансных колебаний параметрического типа при помощи периодического во времени магнитного поля и исследованы влияния постоянного магнитного поля на частоты поперечных колебаний сверхпроводящей пластинки. Проведен численный анализ зависимости ширины областей динамической неустойчивости от величины амплитуды нестационарного магнитного поля, а также зависимости частоты изгибных колебаний от величины напряженности внешнего постоянного магнитного поля.

1. Пусть упругая изотропная сверхпроводящая прямоугольная пластинка постоянной толщины $2h$ отнесена к декартовой системе координат $x_1x_2x_3$ так, чтобы срединная плоскость недеформированной пластинки совпадала с координатной плоскостью x_1x_2 . Пластинка, края которой неподвижны в своей

плоскости, колеблется во внешнем нестационарном продольном магнитном поле с заданным вектором напряженности $\vec{H}_1(H_{01}(t), H_{02}(t), 0)$. Магнитные свойства среды, окружающей пластинку, отождествляются со свойствами вакуума.

Известно, [3] что при помещении сверхпроводящего тела в магнитном поле на тонком поверхностном слое появляются экранирующие токи, препятствующие прониканию магнитного поля внутрь тела. Вследствие этого, на поверхности пластинки тангенциальные компоненты магнитного поля (следовательно, и компоненты тензора напряжений Максвелла) претерпевают разрыв. Этим разрывом обусловлено появление поверхностных сил $\vec{q}$ магнитного происхождения, определяемые формулой [3]

$$\vec{q} = \vec{n} \vec{T} \quad (1.1)$$

где $\vec{n}$ - единичный вектор внешней нормали к деформируемой поверхности пластинки, T - тензор напряжений Максвелла

$$T_{ik} = \frac{1}{4\pi} (H_i H_k - \frac{\delta_{ik}}{2} H_m H_m) \quad (1.2)$$

В (1.2) $\vec{H}$ - вектор напряженности магнитного поля в вакууме, который складывается из вектора напряженности магнитного поля $\vec{H}_0$, возникающего вследствие помещения недеформируемой пластинки в заданное магнитное поле $\vec{H}_0$ и вектора напряженности индуцированного магнитного поля $\vec{h}$, обусловленного деформацией пластинки ($\vec{H} = \vec{H}_0 + \vec{h}$). В силу изложенного, вектор $\vec{H}_0$ в квазистатическом приближении определяется из решения следующей задачи магнитостатики:

найти решение уравнений Максвелла

$$\text{rot } \vec{H}_0 = 0, \quad \text{div } \vec{H}_0 = 0 \quad (1.3)$$

во внешней области (вне тела пластинки), удовлетворяющее условию

$$\vec{H}_0 \vec{n}_0 = 0 \quad \text{при } (x_1, x_2, x_3) \in S_0 \quad (1.4)$$

на поверхности S_0 недеформируемой пластинки и условию

$$\vec{H}_0 = \vec{H}^0 \quad \text{при } |\vec{r}| \rightarrow \infty \quad (1.5)$$

на бесконечности.

Часть магнитного давления, действующего на боковой поверхности пластинки, вследствие неподвижности ее краев в своей пластинке, не влияет на напряженно-деформированное состояние пластинки. Поэтому для дальнейшего необходимо иметь значения $\vec{q}$ (следовательно, и значения $\vec{H}^0$) лишь на лицевых поверхностях пластинки. Определение $\vec{H}^0$ на основе решения краевой задачи (1.3)-(1.5) для пластин конечных размеров связано с серьезными математическими трудностями. Решение этой задачи в случае пластинки-полосы, когда края пластинки контактируют со сверхпроводящими абсолютно жесткими и неподвижными диафрагмами, получено в работе [4] и показано, что величина $\vec{H}^0$, вне некоторого достаточно узкого пограничного слоя, практически совпадает с величиной $\vec{H}_0$, являющейся решением (1.3)-(1.5) в случае бесконечной пластинки. Опираясь на приведенные соображения, при определении магнитного давления $\vec{q}$ на лицевых поверхностях, пластинку будем считать бесконечной, то есть при определении величины $\vec{q}$ на поверхностях $x_3 = \pm h$ будем принимать $\vec{H}^0 = \vec{H}_0$. Отметим также, что объемные силы магнитного происхождения в пластинке не возникают, так как магнитное поле не проникает в толщу пластинки. Следовательно, влияние магнитного поля на колебание

сверхпроводящей пластинки осуществляется только при помощи поверхностных сил $\vec{q}$ магнитного происхождения.

Колесания рассматриваемой пластинки под действием магнитного давления $\vec{q}$ будем исследовать на основе теории малых упругих деформаций, принимая гипотезу недеформируемых нормалей. Тогда уравнение колебания пластинки можно представить в следующем виде [5]:

$$D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - h \left[\frac{\partial}{\partial x_1} (\sigma_{13}^+ + \sigma_{13}^-) + \frac{\partial}{\partial x_2} (\sigma_{23}^+ + \sigma_{23}^-) \right] = \sigma_{33}^+ - \sigma_{33}^- \quad (1.6)$$

Здесь w - прогиб, $D = 2Eh^3 / (1 - \nu^2)$ - цилиндрическая жесткость, E - модуль упругости, ν - коэффициент Пуассона материала пластинки, σ_{13} , σ_{23} , σ_{33} - упругие напряжения. Знаками "+" и "-" здесь и в дальнейшем отмечены значения соответствующих величин на лицевых поверхностях $x_3 = \pm h$ пластинки.

Отметим, что вследствие неподвижности краев пластинки в своей плоскости, в уравнение (1.6) не входят члены типа $T_i \frac{\partial^2 w}{\partial x_i^2}$, учитывающие влияния продольных сжимающих усилий T_1 и T_2 магнитного происхождения, действующих на краях пластинки и возникающих за счет разрыва тангенциальных компонент магнитного поля на боковой поверхности пластинки.

Входящие в уравнение (1.6) неизвестные величины $\sigma_{ij}^{\pm}$ ($i = 1, 2, 3$) определяем, используя условия на поверхностях $x_3 = \pm h$. В силу того, что магнитное поле во внутренней области отсутствует, указанные условия, согласно (1.1), запишутся в виде [4,5]

$$\sigma_{ij} n_j = T_{ij} n_j \quad (1.7)$$

Из (1.7), с учетом (1.2) (в котором $\vec{H} = \vec{H}_0 + \vec{h}$, $|\vec{h}| \ll |\vec{H}_0|$) и малости деформаций, после линеаризации имеем

$$\begin{aligned} \sigma_{13}^+ &= \frac{H_{01}}{4\pi} h_3^+, & \sigma_{23}^+ &= \frac{H_{02}}{4\pi} h_3^+, \\ \sigma_{33}^+ &= -\frac{H_{01}^2 + H_{02}^2}{8\pi} - \frac{H_{01} h_1^+ + H_{02} h_2^+}{4\pi} \end{aligned} \quad (1.8)$$

Рассматривая систему уравнения (1.6), (1.8), замечаем, что она не замкнута. В нее, кроме изгиба, w пластинки, входят неизвестные граничные значения $h_i^{\pm}$ ($i = 1, 2, 3$) компонент индуцированного в окружающей среде магнитного поля $\vec{h}$. Их определяем, решая уравнение

$$\text{rot } \vec{h} = 0, \quad \text{div } \vec{h} = 0 \quad (1.9)$$

во внешней области с граничным условием

$$(\vec{H}_0 + \vec{h}) \vec{n} + 0, \quad (x_1, x_2, x_3) \in S \quad (1.10)$$

на поверхности S пластинки и условием затухания магнитных возмущений на бесконечности ($h = 0$ при $|\vec{r}| = \infty$). Заметим, что (1.10) является условием непроникновения магнитного поля внутрь пластинки.

Опираясь на те же соображения, что и при определении магнитного поля $\vec{H}_0$ недеформированной пластинки, здесь также, при решении задачи (1.9)-(1.10), пластинку будем считать бесконечной. тогда введем потенциальную функцию ϕ посредством

$$\vec{h} = \nabla\varphi \quad (1.11)$$

задача определения индуцированного магнитного поля $\vec{h}$, согласно (1.9)-(1.11), после линеаризации сводится к решению следующих задач Неймана в полупространствах $|x_3| > h$:

$$\left. \frac{\partial \varphi}{\partial x_3} \right|_{x_3 = \pm h} = H_{01} \frac{\partial w}{\partial x_1} + H_{02} \frac{\partial w}{\partial x_2} \quad (1.12)$$

Решения задач (1.12), исчезающие на бесконечности, имеют вид

$$\varphi = \pm \frac{1}{2h} \int_{-\infty}^{\infty} (H_{01} \frac{\partial w}{\partial \xi_1} + H_{02} \frac{\partial w}{\partial \xi_2}) \frac{d\xi_1 d\xi_2}{[(x_1 - \xi_1)^2 + (x_2 - \xi_2)^2 + (x_3 \pm h)^2]^{3/2}} \quad (1.13)$$

где верхний знак берется при $x_3 < -h$, а нижний - при $x_3 > h$.

Принимая прогиб бесконечной пластинки в виде $w(x_1, x_2, t) = w_0(t) \exp[i(k_1 x_1 + k_2 x_2)]$ где k_1 и k_2 волновые числа, из (1.11)-(1.13) для $h_l^\pm$ находим выражения

$$h_l^\pm = \frac{1}{k} \frac{\partial h_3^\pm}{\partial x_l}, \quad k = \sqrt{k_1^2 + k_2^2}, \quad (l = 1, 2)$$

$$h_3^+ = h_3^- = H_{01}(t) \frac{\partial w}{\partial x_1} + H_{02}(t) \frac{\partial w}{\partial x_2} \quad (1.14)$$

Подставляя (1.14) в (1.8), определяем неизвестные величины $\sigma_{E_3}^\pm$, а с их помощью из (1.6) получаем следующее уравнение магнитоупругих колебаний сверхпроводящей пластинки в продольном нестационарном магнитном поле:

$$D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - \frac{1 + kh}{2\mu k} \left[H_{01}^2(t) \frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2} + 2H_{01}(t)H_{02}(t) \frac{\partial^2 w}{\partial x_1 \partial x_2} + H_{02}^2(t) \frac{\partial^2 w}{\partial x_2^2} \right] = 0 \quad (1.15)$$

в которое входят неизвестные волновые числа k_1 и k_2 . К уравнению (1.15) в каждой конкретной задаче необходимо присоединить условия закрепления краев пластинки.

На основе уравнения (1.15) рассмотрим вопросы влияния постоянного магнитного поля на частоты колебания пластинки и возможность возбуждения резонансных колебаний параметрического типа при помощи периодического во времени магнитного поля.

2. Рассмотрим магнитоупругие колебания прямоугольной в плане сверхпроводящей пластинки со сторонами a_1 и a_2 в продольном магнитном поле $\vec{H}_0(H_0, 0, 0)$, где $H_0 = \text{const}$.

Уравнение колебаний пластинки (1.15) для рассматриваемого случая имеет вид

$$D\Delta^2 w + 2\rho h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} = \gamma \frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2}, \quad \gamma = \frac{1 + kh}{2\mu k} H_0^2 \quad (2.1)$$

которое совпадает с уравнением магнитоупругих колебаний идеально проводящих пластин в случае продольного магнитного поля [1]

Подстановкой $w(x_1, x_2, t) = W(x_1, x_2) \exp(i\omega t)$, где ω -частота магнито-

упругих колебаний, уравнение (2.1) приводится к виду

$$D\Delta^2 W - \gamma \frac{\partial^2 W}{\partial x_1^2} - 2\rho h \omega^2 W = 0 \quad (2.2)$$

в котором, как и в (2.1), входят неизвестные волновые числа k_1 и k_2 . Эти величины и частоты магнитоупругих колебаний ω можно найти путем применения асимптотического метода, развитого в работах [1,2,6]

Уравнение (2.2) указанным асимптотическим методом решено в работах [1,6] и получена следующая формула для определения частоты магнитоупругих колебаний:

$$\omega^2 = \frac{D}{2\rho h} \left[(k_1^2 + k_2^2)^2 + \frac{k_1^2 H_0^2}{2\pi D} \left(h + \frac{1}{\sqrt{k_1^2 + k_2^2}} \right) \right] \quad (2.3)$$

Кроме формулы (2.3) в указанных работах получены также трансцендентные уравнения относительно k_1 и k_2 . Эти уравнения, в отличие от формулы (2.3), различны для различных граничных условий и форм колебаний. Не вдаваясь в подробности, приведем [6] окончательные трансцендентные уравнения, определяющие величины k_1 и k_2 , при следующих условиях закрепления краев пластинки.

1) Пластика жестко закреплена по контуру. Тогда, в зависимости от симметрии (по отношению координатных осей α_1 и α_2) форм магнитоупругих колебаний для определения k_1 и k_2 получены следующие уравнения:

$$\operatorname{ctg} \frac{\alpha_1 k_1}{2} = -(1 + \alpha + 2\beta_1^2)^{-1/2}, \quad \operatorname{ctg} \frac{\alpha_2 k_2}{2} = -(1 + 2\beta_2^2)^{-1/2} \quad (2.4)$$

для симметричных в обеих формах колебаний, и

$$\operatorname{tg} \frac{\alpha_1 k_1}{2} = (1 + \alpha + 2\beta_1^2)^{-1/2}, \quad \operatorname{tg} \frac{\alpha_2 k_2}{2} = (1 + 2\beta_2^2)^{-1/2} \quad (2.5)$$

для антисимметричных в обоих направлениях форм колебаний.

В (2.4), (2.5) приняты обозначения

$$\alpha = \frac{H_0^2(1 + \sqrt{k_1^2 + k_2^2})}{2\pi D k_1^2 \sqrt{k_1^2 + k_2^2}}, \quad \beta_1 = \frac{k_2}{k_1}, \quad \beta_2 = \frac{k_1}{k_2} \quad (2.6)$$

Для остальных смешанных форм колебаний уравнения относительно k_1 и k_2 получаются из приведенных, комбинируя соответствующим образом одно из уравнений (2.4) с другим (2.5).

2) Пластика шарнирно закреплена по контуру. В этом случае для k_1 и k_2 получены выражения

$$k_1 = \frac{m\pi}{a_1}, \quad k_2 = \frac{n\pi}{a_2} \quad (m, n = 1, 2, 3, \dots) \quad (2.7)$$

3) Пластика упруго закреплена по контуру. Для этого случая волновые числа k_1 и k_2 являются решениями следующих уравнений:

$$\operatorname{ctg} \frac{\alpha_1 k_1}{2} = -\left[\sqrt{1 + \alpha + 2\beta_1^2} + \frac{2Dk_1}{\delta} \left(1 + \frac{\alpha}{2} + \beta_1^2 \right) \right]^{-1},$$

$$\operatorname{ctg} \frac{\alpha_2 k_2}{2} = -\left[\sqrt{1 + 2\beta_2^2} + \frac{2Dk_1}{\delta} (1 + \beta_2^2) \right]^{-1} \quad (2.8)$$

для симметричных форм колебаний, и

$$\operatorname{tg} \frac{a_1 k_1}{2} = [\sqrt{1 + \alpha + 2\beta\zeta} + \frac{2Dk_1}{\delta} (1 + \frac{\alpha}{2} + \beta\zeta)]^{-1},$$

$$\operatorname{tg} \frac{a_2 k_2}{2} = [\sqrt{1 + 2\beta\zeta} + \frac{2Dk_1}{\delta} (1 + \beta\zeta)]^{-1} \quad (2.9)$$

для антисимметричных форм колебаний.

В уравнениях (2.8) и (2.9) δ - коэффициент жесткости упругого защемления. При $\delta = \infty$ эти уравнения совпадают с уравнениями (2.4) и (2.5) для защемленной пластинки, а при $\delta = 0$ из них получаются решения (2.7) для шарнирно опертой пластинки.

Соответствующим образом комбинируя приведенные уравнения (2.4)-(2.9), 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 оперты, то в случае симметричных колебаний из (2.4) и (2.5) имеем

$$\operatorname{ctg} \frac{a_1 k_1}{2} = -(1 + \alpha + 2\beta\zeta)^{-1/2}, \quad k_2 = \frac{(2n-1)\pi}{2} \quad (n = 1, 2, \dots)$$

Из (2.4)-(2.9) видно, что величины волновых чисел k_1 и k_2 зависят от напряженности внешнего магнитного поля. Как показана в работе [1], указанная зависимость является существенной в случае тонких пластинок и имеет более ощутимое влияние на частоты низших форм колебаний.

Таким образом, для каждого типа колебаний имеем систему двух уравнений с двумя неизвестными волновыми числами k_1 и k_2 . Находя эти величины, по формуле (2.3) определяем соответствующую частоту магнитоупругих колебаний.

На основе формулы (2.3) и уравнений (2.4)-(2.7) произведены численные расчеты первых трех ($n = 1, 2, 3$) относительных расчет ω_m / ω_{om} магнитоупругих колебаний удлиненной пластинки ($a_2 = \infty$), совершающей колебания по цилиндрической поверхности ($k_2 = 0$) с образующими параллельными оси α_2 . Здесь ω_{om} - частоты собственных колебаний в отсутствие магнитного поля, найденные асимптотическим методом [2]. Для расчета принято $E = 7,3 \cdot 10^{11}$ дин/см², $\nu = 0,34$ (дюралюминиевая пластинка), $H_0 = 10^4$ ч. Результаты численных решений приведены в таблице, где данные над чертой относятся к случаю шарнирно опертой по сторонам $x_1 = 0$ и $x_1 = a$ пластинки, а под чертой к защемленной пластинке.

Рассматривая таблицу, замечаем, что наличие магнитного поля может привести к существенному увеличению частот низших форм колебаний и это влияние намного усиливается с уменьшением относительной толщины пластинки. Легко заметить также, что чем выше форма колебаний и чем жестче закреплены края пластинки, тем меньше влияние магнитного поля.

Переходим к рассмотрению поведения сверхпроводящей прямоугольной пластинки в нестационарном магнитном поле, вектор напряженности которого направлен по оси α_1 , то есть при $H_{02}(t) = 0$. В этом случае уравнение колебания пластинки, согласно (1.15), имеет вид

$$D\Delta^2 w + 2\mu h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{1 + kh}{2\mu k} H_{01}(t) \frac{\partial^2 w}{\partial x_1^2} = 0 \quad (3.1)$$

Волновые числа k_1 и k_2 , входящие в уравнение (3.1), в зависимости от типа граничных условий на контуре пластинки, будем определять из уравнений (2.4)-(2.9), полученных в предыдущем пункте при рассмотрении магнитоупругих колебаний в постоянном продольном магнитном поле.

Т А Б Л И Ц А

	$2h/a_1 = 10^{-1}$			$2h/a_1 = 0,5 \times 10^{-2}$		
	$r=0,5$	$r=1,0$	$r=3,0$	$r=0,5$	$r=1,0$	$r=3,0$
$m=1$	1,69 1,16	2,91 1,57	8,26 4,23	3,99 2,01	7,79 3,65	23,2 10,46
$m=2$	1,11 1,04	1,39 1,17	3,07 1,95	1,67 1,33	2,91 2,03	8,26 5,73
$m=3$	1,03 1,02	1,13 1,16	1,87 1,36	1,25 1,12	1,79 1,46	4,57 3,20

На основе (3.1) рассмотрим колебания шарнирно опертой по всему контуру прямоугольной пластинки. Тогда, согласно (2.7), для волновых чисел k_1 и k_2 имеем: $k_1 = m\pi/a_1$, $k_2 = n\pi/a_2$ ($m, n = 1, 2, 3, \dots$). Представляя решение рассматриваемой задачи в виде

$$w = f_{mn}(t) \sin(\lambda_m x_1) \sin(\nu_n x_2), \quad \lambda_m = \frac{m\pi}{a_1}, \quad \nu_n = \frac{n\pi}{a_2}$$

удовлетворим известным условиям шарнирного опирания, а из уравнения (3.1), для определения неизвестных функций $f_{mn}(t)$, получим следующие линейные дифференциальные уравнения с переменными коэффициентами:

$$\frac{d^2 f_{mn}}{dt^2} + \omega_{mn} [1 + a_{mn}(t)] f_{mn} = 0 \quad (3.2)$$

$$\omega_{mn}^2 = \frac{D}{2\rho h} (\lambda_m^2 + \nu_n^2)^2$$

$$a_{mn}(t) = \frac{\lambda_m^2}{(\lambda_m^2 + \nu_n^2)^2} \left[h + \frac{1}{\sqrt{\lambda_m^2 + \nu_n^2}} \right] \frac{H_0^2(t)}{2\tau D} = \gamma_{mn} H_0^2(t)$$

где ω_{mn} - частоты собственных колебаний пластинки в отсутствии магнитного поля.

Для выявления влияния нестационарности магнитного поля на колебания пластинки рассмотрим случай периодического во времени магнитного поля: $H_0(t) = H_0 + H_1 \cos(\theta t)$. Тогда уравнения (3.2) примут вид:

$$\frac{d^2 f_{mn}}{dt^2} + \Omega_{mn}^2 (1 + \mu_{mn}^{(1)} \cos(\theta t) + \mu_{mn}^{(2)} \cos(2\theta t)) f_{mn} = 0 \quad (3.3)$$

где

$$\Omega_{mn}^2 = \omega_{mn}^2 [1 + (H_0^2 + \frac{1}{2} H_1^2) \gamma_{mn}]$$

$$\mu_{mn}^{(1)} = \frac{H_0 H_1 \gamma_{mn}}{1 + (H_0^2 + \frac{1}{2} H_1^2) \gamma_{mn}}$$

$$\mu_{mn}^{(2)} = \frac{H_1^2 \gamma_{mn}}{4 [1 + (H_0^2 + \frac{1}{2} H_1^2) \gamma_{mn}]} \quad (3.4)$$

В (3.4) Ω_{mn} - частоты поперечных магнитоупругих колебаний пластинки, $\mu_{mn}^{(1)}$ и $\mu_{mn}^{(2)}$ - коэффициент возбуждения, причем $\mu_{mn}^{(1)} < 1$ и $\mu_{mn}^{(2)} < 1$.

Каждое уравнение (3.3) имеет периодические коэффициенты и, как известно [1] при некоторых соотношениях между его коэффициентами оно имеет не-

ограниченно возрастающие во времени решения, означающие динамическую неустойчивость рассматриваемой магнитоупругой системы. Таким образом, присутствие периодического во времени магнитного поля может привести к возбуждению резонансных колебаний параметрического типа в сверхпроводящей пластинке с достаточно широкими областями неустойчивости (фиг.1).

Границы областей динамической неустойчивости θ_* , расположенных вблизи частот $2\Omega_{m1}$ и Ω_{m1} согласно [7] определяются следующими формулами: для области, расположенной около частоты

$$\theta_{\mp}^{\pm} = 2\omega_{m1} \left[1 + (H_0^2 + \frac{1}{2} H_1^2) \gamma_{m1} \pm H_0 H_1 \gamma_{m1} \right]^{1/2} \quad (3.5)$$

для области, расположенной около частоты

$$\theta_{\mp}^{\pm} = \omega_{m1} \left[1 + (H_0^2 + \frac{1}{2} H_1^2) \gamma_{m1} \pm \frac{1}{4} H_1^2 \gamma_{m1} \right]^{1/2} \quad (3.6)$$

На фиг.1 (где $\Omega_{\rho 1}$ - первая частота магнитоупругих колебаний квадратной пластинки в постоянном продольном магнитном поле $\vec{H}_0$) показаны области динамической неустойчивости для квадратной ($a_1 = a_2 = a$) дюралюминиевой пластинки при $m = n = 1$, $H_0 = 2 \times 10^3$ э, $a/2h = 5 \times 10^2$. Кривые 1 и 2 построены по уравнению (3.5), а кривые 3 и 4 - по уравнению (3.6). Из формул (3.5), (3.6) и построенной на их основе фигуры следует, что:

а) при любом $H_1 \neq 0$ возможно появление параметрического резонанса (при $H_1 = 0$, как и следовало ожидать, параметрический резонанс невозможен);

б) ширины $(\theta_{\mp}^{\pm} - \theta_{\mp}^{\mp})$ обеих областей неустойчивости являются возрастающими функциями амплитуды H_1 нестационарной части внешнего магнитного поля;

в) при фиксированном H_1 ширина области (3.5) является монотонно возрастающей, а ширина области (3.6) - монотонно убывающей функцией постоянной составляющей H_0 заданного магнитного поля, причем когда $H_0 = 0$, то возбуждение параметрического резонанса вблизи частот $2\Omega_{m1}$ невозможно.

фиг. 1.

ЛИТЕРАТУРА

1. Багдасарян Г. Е. Применение асимптотического метода В. В. Болотина для исследования магнитоупругих колебаний идеально проводящих прямоугольных пластин. - Проблемы машиностроения, 1986, вып. 25, с. 63-68.
2. Болотин В. В. Динамический краевой эффект при упругих колебаниях пластинки. - Инженерный сборник, 1961, т. 31, с. 3-14.

3. Ландау Л. Д. и Лифшиц Е. М. Электродинамика сплошных сред. - М.: Наука, 1982. 620 с.
4. Багдасарян Г. Е. Бесконтактный способ возбуждения резонансных колебаний в сверхпроводящей пластинке. - Изв. АН Арм. ССР, Механика, 1989, т. 42, № 6 с. 3-9.
5. Амбарцумян С. А., Багдасарян Г. Е., Белубекян М. В. Магнитопуп уаղսթ պոնկի օղաղեղ և պլասթին. - М.: Наука, 1977, 272 с.
6. Багдасарян Г. Е. Колебания прямоугольной проводящей пластинки в продольном магнитном поле. - Изв. АН Арм. ССР, Механика, 1987, т. 40, № 3, с. 11-18.
7. Болотин В. В. Динамическая устойчивость упругих систем. - М.: Гостехиздат, 1956 с. 600
Ереванский университет Поступила в редакцию 9.07.1992

Ереванский Государственный Университет
Поступила в редакцию 09.07.1992