

Г. Е. БАГДАСАРЯН

О ПАРАМЕТРИЧЕСКИХ КОЛЕБАНИЯХ ПРОВОДЯЩИХ ПЛАСТИН В ПРОДОЛЬНОМ МАГНИТНОМ ПОЛЕ

На основе гипотез магнитоупругости тонких тел, предложенных в работах [1, 2], рассматривается задача динамической устойчивости проводящих пластин в продольном магнитном поле. Получено уравнение для определения критических частот главного параметрического резонанса. Исследуется влияние проводимости материала пластинки и напряженности заданного магнитного поля на критические частоты и области динамической устойчивости.

1. Пусть упругая изотропная пластинка постоянной толщины $2h$ отнесена к декартовой системе координат x, y, z так, что срединная плоскость недеформированной пластинки совпадает с координатной плоскостью xu .

Пластинка, изготовленная из материала с конечной постоянной электропроводностью σ , помещена в постоянное магнитное поле с заданным вектором напряженности $\vec{H}(H_0, 0, 0)$, параллельным оси Ox .

Пусть, далее, в плоскости xu пластинка подвергается действию равномерно распределенных по сторонам, параллельным оси ou , сжимающих усилий интенсивности $p_0 + p_1 \cos \theta t$.

В основу последующих рассуждений ставятся следующие предположения:

а) гипотеза магнитоупругости тонких тел, определяющая закон изменения упругих перемещений и компонент индуцированного электромагнитного поля по толщине пластинки [1, 2];

б) для внешней области (для всей области вне тела пластинки) считаются справедливыми уравнения Максвелла для вакуума;

в) магнитные и диэлектрические проницаемости материала пластинки принимаются равными единице;

г) влияния токов смещения на характеристики динамической устойчивости пластинки пренебрегаются.

Предполагается также, что упругие перемещения и электромагнитные возмущения настолько малы, что можно пользоваться линейными уравнениями.

На основе принятых предположений основная разрешающая система дифференциальных уравнений устойчивости пластинки имеет вид [1]

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} - \frac{\partial^2}{\partial y^2} = -\frac{1}{c} \frac{\partial f}{\partial t}$$

$$\frac{\partial f}{\partial x} + \frac{4\pi\epsilon}{c} \left(\psi + \frac{H_1}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) = \frac{h_x^+ - h_x^-}{2h} -$$

$$\frac{\partial f}{\partial y} - \frac{4\pi\epsilon}{c} \varphi = \frac{h_y^+ - h_y^-}{2h} \quad (1.1)$$

$$D\Delta^2 w + 2\varphi h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + (p_0 - p_1 \cos \theta t) \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \frac{2zh}{c} H_1 \left(\psi + \frac{H_1}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) +$$

$$+ \frac{2zh^2}{3c} H_1 \left(\frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} + \frac{H_2}{c} \frac{\partial^3 w}{\partial y^2 \partial t} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial y} \right) = 0$$

Здесь $e_x = \varphi(x, y, t)$, $e_y = \psi(x, y, t)$ — искомые тангенциальные компоненты вектора напряженности $\vec{e}(e_x, e_y, e_z)$ индуцированного в пластинке электрического поля; $h_z = f(x, y, t)$ — искомая нормальная компонента вектора напряженности $\vec{h}(h_x, h_y, h_z)$ индуцированного в пластинке магнитного поля; $w(x, y, t)$ — прогиб пластинки. Индексами плюс и минус отмечены значения соответствующих величин при $z = h$ и $z = -h$.

В уравнениях (1.1), как обычно, Δ — двумерный оператор Лапласа, $D = 2Eh^3/3(1-\nu^2)$ — цилиндрическая жесткость, E — модуль упругости, ν — коэффициент Пуассона, ρ — плотность материала пластинки, c — скорость света.

2. Для решения поставленной задачи, как видно из (1.1), необходимо иметь значения тангенциальных компонент индуцированного магнитного поля на поверхностях $z = \pm h$. Поэтому уравнения (1.1) необходимо рассматривать совместно с уравнениями Максвелла для внешней среды

$$\text{rot } \vec{h}^{(e)} = 0, \quad \text{div } \vec{h}^{(e)} = 0 \quad (2.1)$$

при следующих условиях на поверхности пластинки:

$$h_z^{(e)} = f(x, y, t), \quad h_x^{(e)} = h_x, \quad h_y^{(e)} = h_y \quad (2.2)$$

В (2.1) и (2.2) индекс «e» обозначает принадлежность к внешней области.

В дальнейшем ограничимся рассмотрением устойчивости пластинки, бесконечно простирающейся в направлении оси oy , вмонтированной в идеально проводящую диафрагму и испытывающей цилиндрический изгиб.

В этом случае $e_x = e_z = h_y = 0$ во всем пространстве. Для определения $h_z^{(e)}$ в полуплоскостях $|z| > h$ с учетом (2.1) и (2.2) получим следующие задачи Дирихле:

$$\Delta h_z^{(e)} = 0$$

$$h_z^{(e)}|_{z=\pm h} = \begin{cases} f(x, t) & x \in [-a, a] \\ 0 & x \in [-a, a] \end{cases} \quad (2.3)$$

где $2a$ — ширина пластинки.

Решение задач (2.3) имеет вид

$$h_z^{(e)} = \pm \frac{1}{\pi} \int_{-a}^a \frac{(z \mp h) f(\xi, t)}{(x - \xi)^2 + (z \mp h)^2} d\xi \quad (2.4)$$

Подставляя (2.4) в уравнение $\operatorname{div} \vec{h} = 0$ и переходя к пределу, когда $z \rightarrow \pm h$, найдем

$$h_x^+ - h_x^- = \frac{2}{\pi} \int_{-a}^a \frac{f(\xi, t)}{x - \xi} d\xi \quad (2.5)$$

где интеграл понимается в смысле главного значения по Коши.

Анализ динамической устойчивости пластинки в продольном магнитном поле после подстановки (2.5) в (1.1) и некоторых преобразований сводится к исследованию следующей системы интегро-дифференциальных уравнений с ядром Коши:

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} - \frac{4\pi z}{c^2} \frac{\partial}{\partial t} \left(\psi + \frac{H_1}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) = \frac{1}{\pi h} \int_{-a}^a \frac{\psi'(\xi, t)}{x - \xi} d\xi \quad (2.6)$$

$$D \frac{\partial^4 w}{\partial x^4} + 2zh \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + (p_0 + p_1 \cos \theta_0 t) \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \frac{2zh}{c} H_1 \left(\psi + \frac{H_1}{c} \frac{\partial w}{\partial t} \right) = 0$$

с обычными условиями закрепления краев пластинки и условиями [3]

$$\psi = 0 \quad \text{при} \quad x = \pm a \quad (2.7)$$

3. Предполагая, что пластинка достаточно длинная, представим решение системы (2.6) в виде [4]

$$\psi = \psi_0(t) e^{-ikx}, \quad w = w_0(t) e^{-ikx} \quad (3.1)$$

где $\psi_0(t)$, $w_0(t)$ — искомые функции времени t , $k = \pi/\lambda$ — волновое число, λ — длина полуволны в направлении оси Ox .

Подставляя (3.1) в (2.6) и учитывая, что область интегрирования является $(-\infty, \infty)$, получим систему линейных дифференциальных уравнений с периодическими коэффициентами

$$\frac{d\vec{X}}{d\tau} = A(\tau)\vec{X}$$

$$\vec{X} = \begin{pmatrix} \psi_0 \\ \frac{Q}{c} w_0 \\ \frac{Q}{c} \frac{dw_0}{d\tau} \end{pmatrix}$$

$$A(\tau) = \begin{vmatrix} \tau_0 \tau - \frac{3}{\tau_0} & 1 - 2\mu \cos \theta_0 \tau & \tau_0 \tau \\ 0 & 0 & 1 \\ -\tau_0 \tau & -(1 - 2\mu \cos \theta_0 \tau) & -\tau_0 \tau \end{vmatrix} \quad (3.2)$$

Здесь введены следующие обозначения:

$$\begin{aligned} \Omega^2 &= \frac{Dk^4}{2\rho h} \left(1 - \frac{p_0}{p_n}\right), & p_n &= Dk^2, & \gamma &= \frac{p_1}{2(p_n - p_0)} \\ \tau &= \Omega t, & \theta_0 &= \frac{\theta}{\Omega}, & z_0 &= \frac{4\pi z}{\Omega}, & \alpha &= \frac{V_A^2}{c^2} \\ V_A^2 &= \frac{H_1^2}{4\pi\rho}, & \beta &= \frac{c^2 k^2}{\Omega^2} \frac{1 + kh}{kh} \end{aligned} \quad (3.3)$$

Согласно теореме Флоке нормальное решение периодической системы (3.2) имеет вид [5, 6]

$$\dot{X}(\tau) = \dot{\Phi}(\tau) \exp\left(\frac{i\theta_0}{2\pi} \ln r\right)$$

где $\dot{\Phi}(\tau)$ — периодическая вектор-функция с периодом $2\pi/\theta_0$, r — корень характеристического уравнения. Тогда критическому значению безразмерной частоты θ_{0*} , означающему появление параметрического резонанса, будет соответствовать переход хотя бы одного корня характеристического уравнения из области $|r| < 1$ в область $|r| > 1$ (нарушение необходимого и достаточного условия асимптотической устойчивости).

Используя метод гармонического баланса [6], для определения критических частот главного параметрического резонанса получим уравнение

$$\left|1 - z_0 + \alpha\beta \frac{z_0^2 z_0}{\beta^2 + z_0^2 z_0}\right|^2 + z_0^2 \alpha^2 z_0 \left|1 - \frac{z_0^2 z_0}{\beta^2 + z_0^2 z_0}\right|^2 = \mu^2, \quad z_0 = \frac{\theta_0^2}{4} \quad (3.4)$$

В случае идеально проводящей пластинки ($\sigma \rightarrow \infty$) из (3.4) для границ главной области неустойчивости получим

$$\theta_0^2 = 4\Omega^2 (1 \pm \alpha\beta \pm \mu) \quad (3.5)$$

Формулы (3.5) показывают, что в случае идеального проводника магнитное поле не влияет на ширину области неустойчивости, но меняет ее расположение на плоскости (θ, μ) в сторону больших частот.

Имея в виду, что в (3.4) вследствие бесконечности пластинки входит неизвестное волновое число k , исследование влияния напряженности магнитного поля на области неустойчивости в случае конечного проводника по уравнению (3.4) нецелесообразно. Поэтому подобное исследование отложим до следующего параграфа, где будет рассмотрена аналогичная задача в случае конечной пластинки.

Если задачу решить при условии, что в первом уравнении системы (2.6) пренебрегается член $\partial^2 \psi / \partial x^2$, то изменится только значение величины β , причем для β получается выражение $\beta = c^2 k^2 / \Omega^2 kh$. Сравнение показывает, что пренебрежение указанным членом приводит к погрешности порядка kh по сравнению с единицей, которая в теории тонких пластинок обычно пренебрежимо мала.

4. Рассмотрим задачу динамической устойчивости пластинки-полосы шириной $2a$ ($-a \leq x \leq a$, $-\infty < y < \infty$), помещенной в магнитном поле с вектором напряженности, параллельным оси ox . Предполагается, что пластинка, длинные стороны которой жестко заделаны, теряет устойчивость по цилиндрической форме. В этом случае должны решать систему (2.6) при условии (2.7) и следующих условиях на торцах пластинки:

$$w = \frac{\partial w}{\partial x} = 0 \quad \text{при} \quad x = \pm a$$

Пренебрегая членом $\partial^2 \psi / \partial x^2$, первое уравнение системы (2.6) с учетом второго уравнения можно привести к виду

$$\frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{\psi'_{i_0}(\xi_0, t)}{x_0 - \xi_0} d\xi_0 = \frac{2\pi a}{cH_1} \frac{\partial}{\partial t} \left[\frac{D}{a^4} \frac{\partial^4 w}{\partial x_0^4} + 2\gamma h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{p_0 + p_1 \cos bt}{a^2} \frac{\partial^2 w}{\partial x_0^2} \right] \quad (4.1)$$

где введены безразмерные координаты $x = ax_0$, $\xi = a\xi_0$.

Из уравнения (4.1) путем использования формулы обращения интеграла типа Коши можно найти функцию $\psi(\xi_0, t)$.

Известно [7], что интегральное уравнение

$$v(x_0) = \frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{u(\xi_0)}{x_0 - \xi_0} d\xi_0$$

в котором функция $v(x_0)$ на промежутке $[-1, 1]$ удовлетворяет условию Липшица, а неизвестная функция $u(x_0)$ суммируема на промежутке $(-1, 1)$ и удовлетворяет условию Липшица с одним и тем же показателем на любом сегменте $[-1+\varepsilon, 1-\varepsilon]$ ($\varepsilon > 0$), имеет решение

$$u(x_0) = \frac{1}{\pi} \frac{1}{1-x_0^2} \int_{-1}^1 \frac{\sqrt{1-\xi_0^2}}{\xi_0 - x_0} v(\xi_0) d\xi_0 + \frac{c_0}{\sqrt{1-x_0^2}} \quad (4.2)$$

где c_0 — произвольная постоянная.

Применяя формулу (4.2) относительно уравнения (4.1) и удовлетворяя условиям (2.7), найдем

$$\begin{aligned} \psi(x_0, t) = & \frac{2a}{c\pi} \int_{-1}^1 \frac{dx_0}{\sqrt{1-x_0^2}} \int_{-1}^1 \frac{d\xi_0}{\sqrt{1-\xi_0^2}} \frac{\partial}{\partial t} \left[\frac{D}{a^4} \frac{\partial^4 w}{\partial \xi_0^4} + \right. \\ & \left. - 2\gamma h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - \frac{p_0 + p_1 \cos bt}{a^2} \frac{\partial^2 w}{\partial \xi_0^2} \right] \frac{d\xi_0}{\xi_0 - x_0} \end{aligned} \quad (4.3)$$

Подставляя (4.3) во второе уравнение системы (2.6), задачу динамической устойчивости рассматриваемой пластинки в продольном магнитном поле приведем к решению сингулярного интегро-дифференциального уравнения

$$\begin{aligned} & \frac{D}{a^4} \frac{\partial^4 w}{\partial x_0^4} + 2\sigma h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{p_0 + p_1 \cos \theta t}{a^2} \frac{\partial^2 w}{\partial x_0^2} + \frac{2zh}{c^2} H_1 \frac{\partial w}{\partial t} + \\ & + \frac{4zh\alpha}{c^2} \int_{-1}^{x_0} \frac{dx_0}{\sqrt{1-x_0^2}} \int_{-1}^1 \frac{\sqrt{1-\xi_0^2}}{\xi_0 - x_0} \frac{\partial}{\partial t} \left[\frac{D}{a^4} \frac{\partial^4 w}{\partial \xi_0^4} + \right. \\ & \left. + 2\sigma h \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + \frac{p_0 + p_1 \cos \theta t}{a^2} \frac{\partial^2 w}{\partial \xi_0^2} \right] d\xi_0 \end{aligned} \quad (4.4)$$

при следующих граничных условиях:

$$w = \frac{\partial w}{\partial x_0} = 0 \quad \text{при} \quad x_0 = \pm 1 \quad (4.5)$$

Представляя искомый прогиб пластинки в виде

$$w(x_0, t) = w_0(t) (1 - x_0^2)^2$$

удовлетворим граничным условиям (4.5), а из уравнения (4.4) методом Бубнова-Галёркина получим линейное дифференциальное уравнение с периодическими коэффициентами

$$\begin{aligned} & \sigma_0 \frac{d^3 w_0}{d\tau^3} + \beta \frac{d^2 w_0}{d\tau^2} + \sigma_0 \alpha_1 (1 - 2\gamma \cos \theta_0 \tau) \frac{dw_0}{d\tau} + \\ & + \beta [1 - 2\gamma (\cos \theta_0 \tau - \beta \theta_0 \tau_0 \sin \theta_0 \tau)] w_0(\tau) = 0 \end{aligned} \quad (4.6)$$

где

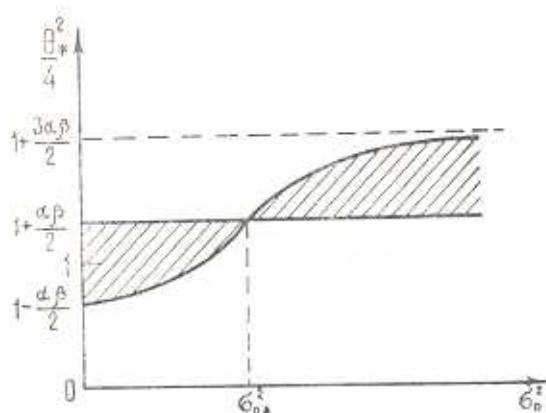
$$\begin{aligned} \tau &= \Omega t, \quad \Omega^2 = \frac{63D}{4\sigma h a^4} \left(1 - \frac{p_0}{p_*}\right), \quad p_* = \frac{21D}{2a^2}, \quad \mu = \frac{p_1}{2(p_* - p_0)} \\ \sigma_0 &= \frac{4\pi\sigma}{\Omega}, \quad \theta_0 = \frac{\theta}{\Omega}, \quad \beta = 1.22 \frac{c^2}{a^2 \Omega^2} \frac{\alpha}{h}, \quad \beta^2 = 0.737, \quad \gamma \alpha_1 = 0.737 \\ \alpha_1 &= \alpha \beta + 1.123 \frac{p_*}{p_* - p_0} \left(1 - \frac{21}{32} \frac{p_0}{p_*}\right), \quad \alpha = \frac{V_A^2}{c^2}, \quad V_A^2 = \frac{H_1^2}{4\pi\sigma} \end{aligned}$$

Поступая аналогичным образом, как в пункте 3, из уравнения (4.6) для определения критических частот главного параметрического резонанса получим уравнение

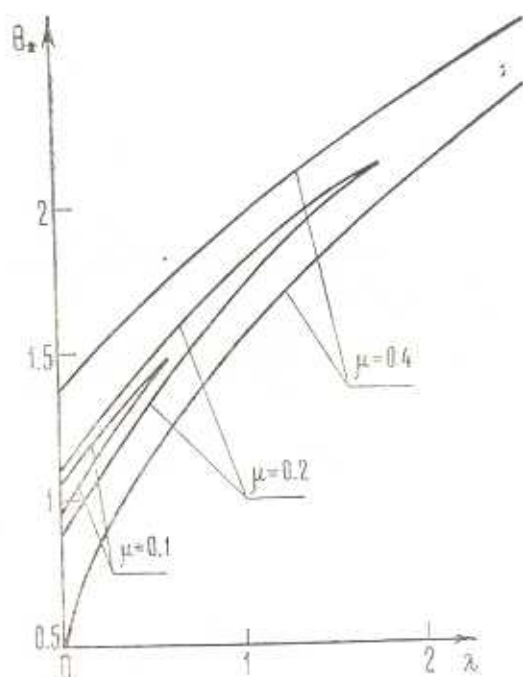
$$\sigma_0^2 z_0 [(z_0 - \alpha_1)^2 - (\beta^2)^2 \mu^2] + \beta^2 [(z_0 - 1)^2 - \mu^2] = 0, \quad z_0 = \frac{\Omega_0^2}{4} \quad (4.7)$$

На фиг. 1 представлены графики зависимостей критических частот главного параметрического резонанса от параметра σ_0 , характеризующего электропроводность материала пластинки при $\alpha\beta < 1$, $2\mu = \alpha\beta$. Параметр α характеризует напряженность заданного магнитного поля. Рассматривая фиг. 1, замечаем, что с увеличением проводимости материала пластинки ши-

рина области неустойчивости вначале уменьшается и принимает значение нуль при $\sigma_{0a}^2 = \beta^2 / \left(1 + \frac{\alpha\beta}{2}\right)$, после чего начинает увеличиваться, стремясь к 2μ для идеально проводящего материала (формула (35)).



Фиг. 1.

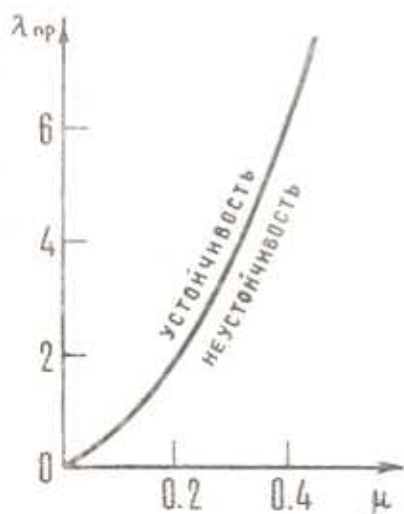


Фиг. 2.

Кривые, приведенные на фиг. 2, представляют зависимость $\theta_*^2(\lambda)$ ($\lambda = \alpha\beta$) для медной пластинки при различных значениях коэффициента возбуждения μ . Для расчета принято $p_0 = 0$, $h = 0.01a$.

Из фиг. 2 видно, что при наложении магнитного поля и дальнейшем увеличении его напряженности область главного параметрического резонанса уменьшается и стремится к нулю при определенном значении напряженности магнитного поля $H_{пр}$. Это значит, что существует минимальное значение ($H_{пр}$) напряженности заданного магнитного поля, превышение которого исключает возможность появления параметрического резонанса.

Зависимость $H_{пр}$ от коэффициента возбуждения μ приведена на фиг. 3, которая показывает, что чем больше интенсивность магнитного по-



Фиг. 3.

ля, тем большая амплитуда параметрической силы требуется, чтобы вызвать динамическую неустойчивость пластинки. Здесь приведенная кривая разделяет область устойчивости ($H_1 > H_{пр}$) от области неустойчивости ($H_1 < H_{пр}$).

Институт механики
АН Армянской ССР

Поступила 24 I 1975

Գ. Ե. ՔԱՂՉԱՍՏՅԱՆ

ԵՐԿԱՅՆԱԿԱՆ ՄԱԳՆԻՍԱԿԱՆ ԳԱՇՏՈՒՄ ԳՏՆՎՈՂ ՀԱՂՈՐԴԻԶ
ՍԱԼԵՐԻ ՊԱՐԱՄԵՏՐԱԿԱՆ ՏԱՏԱՆՈՄՄԵՐԻ ՄԱՍԻՆ

Ա մ փ ո փ ո լ մ

Հողվածում, ելնելով բարակապատ մարմինների մագնիսաառաձգականության վարկածներից, դիտարկվում է երկայնական մագնիսական դաշտում գտնվող հաղորդիչ սալի դինամիկ կայունությունը: Ստացված է հավասարում զիտվոր պարամետրական սեզոնանսի կրիտիկական հաճախականությունների որոշման համար: Ուսումնասիրված է սալի նյութի էլեկտրահաղորդա-

կանոնային և ավանդ մագնիսական դաշտի շարժանքային ազդեցությունը կրիտիկական հաճախականությունների և դինամիկական կայունության տիրույթների վրա:

ON PARAMETRIC VIBRATION OF CONDUCTING PLATES IN A LONGITUDINAL MAGNETIC FIELD

G. E. BAGDASARIAN

S u m m a r y

In terms of hypotheses on magnetoelasticity of thin bodies a problem is discussed of dynamic stability of conducting plates in a longitudinal magnetic field. An equation is obtained to determine critical frequencies of the major parametric resonance. Examined is the effect of plate material conductivity and of the strength of a specified magnetic field on critical frequencies and on the regions of dynamic stability. It is shown that there exists a minimum magnitude of the magnetic field which, when exceeded, eliminates the possibility of parametric resonance.

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Ամբարսյան Ս. Ա., Բաղդասարյան Գ. Է., Բելուբեկյան Մ. Վ. В трехмерной задаче магнитоупругих колебаний пластинки. ПММ, т. 35, вып. 2, 1971.
2. Ամբարսյան Ս. Ա., Բաղդասարյան Գ. Է., Բելուբեկյան Մ. Վ. К магнитоупругости тонких оболочек и пластин. ПММ, т. 37, вып. 1, 1973.
3. Բաղդասարյան Գ. Է., Բելուբեկյան Մ. Վ. О колебаниях проводящих пластин в магнитном поле. МГУ, № 2, 1974.
4. Բաղդասարյան Գ. Է., Դուրյան Վ. Շ. Динамическая устойчивость анизотропной замкнутой цилиндрической оболочки. Докл. АН АрмССР, т. XI, № 5, 1965.
5. Դեմիդով Բ. П. Лекции по математической устойчивости. «Наука», М., 1967.
6. Բологин В. В. Динамическая устойчивость упругих систем. Гостехиздат, М., 1956.
7. Գախով Փ. Ը. Краевые задачи. Физматгиз, М., 1963.