

## ОБ ОДНОЙ ЗАДАЧЕ УСТОЙЧИВОСТИ ТОКОНЕСУЩЕЙ ПЛАСТИНКИ-ПОЛОСЫ ВО ВНЕШНЕМ МАГНИТНОМ ПОЛЕ

КАЗАРЯН К. Б.

В статической постановке рассмотрена задача устойчивости токонесущей пластиинки-полосы во внешнем магнитном поле. Торцы пластиинки не подвижны относительно вертикальных и горизонтальных перемещений. Аналогичные задачи в случае, когда один из торцов пластиинки свободен в тангенциальном направлении, рассмотрены в работах [1, 2]. В настоящей работе задача устойчивости пластиинки-полосы приведена к рассмотрению самосопряженной краевой задачи на собственные значения. С помощью вспомогательной краевой задачи, разрешаемой в элементарных функциях, найдена нижняя граница критической комбинации магнитного поля и электрического тока, при которой пластиинка теряет устойчивость.

§ 1. Пусть пластиинка-полоса толщины  $2h$ , ширины  $l$  отнесена к декартовой системе координат  $(x_1, x_2, x_3)$ . Срединная плоскость совпадает с координатной плоскостью  $(x_1, x_2)$ . Пластиинка занимает область:  $-l/2 < x_1 < l/2$ ,  $-\infty < x_2 < \infty$ ,  $-h < x_3 < h$ . По пластиинке по направлению оси  $x_2$  течет равномерно распределенный по толщине электрический ток плотностью  $j_0$ . Пластиинка находится во внешнем магнитном поле, вектор напряженности которого  $\bar{H}_0$  перпендикулярен к срединной поверхности пластиинки. Торцы пластиинки  $x = \pm l/2$  не получают горизонтальных и вертикальных перемещений.

Принимается, что электрический ток является несильным, что позволяет пренебречь собственным магнитным полем тока пластиинки, а также не учитывать джоулево тепло.

При решении ограничимся статической постановкой в случае, когда деформации не зависят от координаты  $x_2$ .

Взаимодействие внешнего магнитного поля с электрическим током приводит к возникновению объемной силы Ампера, действующей в срединной поверхности пластиинки по направлению оси  $x_1$  (магнитное поле  $\bar{H}$ , антипараллельно оси  $x_3$ ).

$$\begin{aligned} \bar{F} &= F_0 \cdot i_{x_1} \\ F_0 &= \frac{1}{c} j_0 H_0 \end{aligned} \tag{1.1}$$

( $i_{x_1}$  — единичный орт по направлению оси  $x_1$ ).

В пластинке, торцы  $x = \pm l/2$  которой неподвижны, возникнут следующие начальные напряжения:

$$\sigma_{x_1} = -\frac{1}{c} (j_0 H_0) x_1 \quad (1.2)$$

Как видно из формулы для  $\sigma_{x_1}$ , в пластинке при  $x_1 > 0$  действуют сжимающие напряжения, а при  $x_1 < 0$  — растягивающие напряжения. Отметим, что в случае пластиинки, один из торцов которой свободен в тангенциальном направлении, возникают сжимающие или растягивающие напряжения в зависимости от направления магнитного поля [1, 5]. В рассматриваемой здесь пластинке изменение направления магнитного поля (тока) на противоположное приводит к изменению знака в формуле (1.2), то есть к изменению зон растягивающих и сжимающих напряжений.

Введем безразмерные параметры

$$x = \frac{2x_1}{l}; \quad u = \frac{2w}{l}$$

( $w$  — нормальное перемещение точек срединной плоскости пластиинки).

Тогда уравнение устойчивости пластиинки-полосы примет вид

$$u^{IV} + \lambda (xu')' = 0 \quad -1 \leq x \leq 1 \quad (1.3)$$

В (1.3)  $\lambda = j_0 H_0 h^3 / 4cD$ ;  $D = 2Eh^3 / 3(1 - v^2)$ , а штрих означает дифференцирование по  $x$ .

Примем также, что пластиинка шарнирно-оперта по краям  $x = \pm 1$

$$u(\pm 1) = u''(\pm 1) = 0 \quad (1.4)$$

Отметим, что к краевой задаче (1.3), (1.4) приводится также задача устойчивости вертикально расположенного весомого стержня, торцы которого шарнирно-оперты и неподвижны относительно вертикальных и горизонтальных перемещений.

Краевая задача (1.3), (1.4) является самосопряженной.

Для определения верхней границы наименьшего положительного собственного числа, соответствующего критической комбинации электрического тока пластиинки и внешнего магнитного поля, используем принцип Релея [7].

Согласно этому принципу

$$\lambda_1 \leq \int_{-1}^1 (u'')^2 dx \left/ \int_{-1}^1 x(u')^2 dx \right. \quad (1.5)$$

где функции  $u$  такие, что удовлетворяют граничным условиям (1.4) и для которых знаменатель соотношения (1.5) положителен.

Функция  $u = \sin \pi x + 4 \cos (\pi x / 2)$  удовлетворяет этим условиям. Подставляя ее в (1.5), получим

$$\lambda_1 \leq 9\pi^4 / 80 \quad (1.6)$$

Для определения нижней границы  $\lambda$ , рассмотрим следующую вспомогательную краевую задачу:

$$\begin{cases} v_1^{IV} + \mu v_1 = 0 & 0 \leq x \leq 1 \\ v_2^{IV} - \mu v_2 = 0 & -1 \leq x \leq 0 \\ v_1(0) = v_2(0); \quad v_1'(0) = v_2'(0); \quad v_1''(0) = v_2''(0) \\ v_1'''(0) + \mu v_1'(0) = v_2'''(0) - \mu v_2'(0) \\ v_1(1) = v_1'(1) = 0; \quad v_2(-1) = v_2'(-1) = 0 \end{cases} \quad (1.7)$$

Положительные собственные числа и соответствующие им собственные функции этой задачи имеют вид

$$\begin{aligned} \mu_n &= (\pi n)^2 \\ \varphi_n &= \begin{cases} 2 \sin \pi n x - \pi n(x-1) & 0 \leq x \leq 1 \\ \pi n(x+1) & -1 \leq x \leq 0 \end{cases} \end{aligned} \quad (1.8)$$

$n = 1; 2; 3; \dots$

Задача (1.7) эквивалентна задаче устойчивости стержня, концы которого неподвижны и шарнирно-опорты, нагруженного в середине сосредоточенной последней силой [3].

Укажем несколько свойств функций  $\varphi_n$

$$\begin{aligned} \int_{-1}^1 \operatorname{sgn} x \varphi_n(x) \varphi_k(x) dx &= 0; \quad n \neq k \\ p_n &= \int_{-1}^1 (\varphi_n')^2 dx \left| \int_{-1}^1 \operatorname{sgn} x (\varphi_n')^2 dx \right. \\ 0 < \int_{-1}^1 x (\varphi_n')^2 dx &< \int_{-1}^1 \operatorname{sgn} x (\varphi_n')^2 dx \end{aligned} \quad (1.9)$$

Используя соотношения (1.9), на основе теоремы сдвига, доказанной в работе [4], можно показать, что

$$\lambda_n \geq \mu_n \quad (1.10)$$

Из (1.10) следует, что

$$\lambda_1 \geq \pi^2 \quad (1.11)$$

Таким образом, из (1.6) и (1.11) имеем

$$\pi^2 \leq \lambda_1 \leq \frac{9\pi^4}{80}$$

Среднее значение  $\lambda$ ,  $\approx 10,41$  и, следовательно, ошибка не более 5,2%.

§ 2. Окончательно, для критической комбинации  $f_{kp} = j_0 H_0/c$  имеем следующую формулу:

$$f_{kp} \approx 41,64 \frac{D}{hl^3} \quad (2.1)$$

Отметим, что для консольной токонесущей пластинки  $f_{kp} = 3,91 D h l^3$  [1—2], а для пластинки, жестко защемленной по двум краям относительно прогиба  $w$  и свободной по одному краю в тангенциальном направлении,  $f_{kp} = 37,31 D/h l^3$  [2].

Рассмотрим численный пример.

По алюминиевой пластинке толщины  $2h = 0,02$  см течет электрический ток плотностью  $j_0 = 2,1 \text{ кА/см}^2$ . Температура нагрева этой пластинки, обусловленная джоулевым теплом, не превышает  $200^\circ\text{C}$  [5—6]. Тогда, если ширина пластинки  $l = 7$  см;  $l = 10$  см, то критическая напряженность внешнего магнитного поля, при которой пластинка теряет устойчивость, равна, соответственно,  $H_0 = 2,8 \cdot 10^4$  э;  $H_0 = 0,96 \cdot 10^4$  э.

## ԱՐՏԱՔԻՆ ՄԱԳՆԻՏՈՒԴՆԵՐԸ ԴԱՇՏՈՒՄ ՀՈՍԱՆՔԱՏԱՐ ԽՈԼԻ-ՃԵՐՏԻ ԿԱՅՈՒՆՈՒԹՅԱՆ ՄԻ ԽՆԴՐԻ ՄԱՍԻՆ

Կ. Բ. ՂԱԶԱՐՅԱՆ

Ա. Ջ Փ Ա Փ Ո Ւ Թ

Ասատիկ գրվածքով դիտարկված է արտաքին մագնիտական դաշտում գոնվող հոսանքատար սալի կայունության խնդիրը: Սալը ամրացված է անշարժ հոգակապերով:

Կայունության խնդրի լուծումը բերված է սեփական արժեքների ինքնահամարև եղրային խնդրի ուսումնամիտության: Բավարար ճշտությամբ գրանված են մագնիտական դաշտի և էլեկտրական հոսանքի կրիտիկական կռմրինացիայի վերին և ստորին սահմանները: Ներկայացված են թվային օրինակներ:

## ON SOME STABILITY PROBLEM FOR CURRENT-CARRYING PLATE-STRIP IN AN EXTERNAL MAGNETIC FIELD

K. B. KAZARIAN

S u m m a r y

By means of a statical approach the stability problem is considered for the current-carrying plate in an external magnetic field. The plate edges are simply supported and are fixed in normal and tangential directions. The stability problem is reduced to the investigation of self-

adjoint eigenvalue boundary problem. With sufficient accuracy the lower and upper bounds for the critical combination of magnetic field and electrical current are obtained. Numerical examples are given.

## ЛИТЕРАТУРА

1. Амбарцумян С. А., Багдасарян Г. Е., Белубекян М. В. Магнитоупругость тонких оболочек и пластин. М.: Наука, 1977. 272 с.
2. Азарев А. Д. О решениях задач теории колебаний и устойчивости токонесущей пластины.—Изв. АН Арм. ССР, Механика, 1981, т. 34, № 4.
3. Феодосьев В. И. Избранные задачи и вопросы по сопротивлению материалов. М.: Наука, 1973. 400 с.
4. Плюэли. Определение нижней границы собственных значений в одномерных задачах путем сдвига в весовой функции.—ПМ, Тр. американского общества инженеров-механиков, русский перевод, 1970, т. 37, серия Е, № 2.
5. Овакимян Р. Н., Косахян Ю. И., Мартirosyan Р. М. Экспериментальное исследование устойчивости токонесущей пластиинки в магнитном поле.—Изв. АН Арм. ССР, Механика, 1974, т. 27, № 6.
6. Белубекян М. В., Каевян К. Б. К задаче термоупругой устойчивости токонесущих пластин.—ПМ, 1975, т. 11, № 12.
7. Камке Э. Справочник по обыкновенным дифференциальным уравнениям. М.: Наука, 1976. 238 с.

Институт механики АН  
Армянской ССР

Поступила в редакцию  
13. VII. 1982