

В. М. АЛЕКСАНДРОВ, Г. Н. ПАВЛИК

УСТОЙЧИВОСТЬ КРУГЛОЙ ПЛАСТИНКИ НА ЛИНЕЙНО-ДЕФОРМИРУЕМОМ ОСНОВАНИИ ПРИ НАЛИЧИИ ДВУХСТОРОННИХ СВЯЗЕЙ ПОД ДЕЙСТВИЕМ СЖИМАЮЩИХ УСИЛИЙ

§ 1. Рассмотрим круглую плиту радиуса R , находящуюся под действием продольных сжимающих усилий T и лежащую без трения на линейно-деформируемом основании. Предполагается, что плита соединена с основанием двухсторонними неосвобождающими связями.

Математически задачу можно сформулировать в виде системы уравнений, которая в безразмерных координатах $r' = Rr$, $\rho' = R\rho$ имеет вид

$$\Delta^2 w(r) = -q(r) - d\Delta w(r) \quad (1.1)$$

$$\Delta w(r) - \frac{1-\nu}{r} \frac{dw(r)}{dr} \Big|_{r=1} = 0 \quad (1.2)$$

$$\frac{d}{dr} \Delta w(r) - d \frac{dw(r)}{dr} \Big|_{r=1} = 0 \quad (1.3)$$

$$\int_0^1 q(\rho) \left[\frac{2\lambda}{\pi(r+\rho)} K\left(\frac{2\sqrt{r\rho}}{r+\rho}\right) + F\left(\frac{r}{\lambda}, \frac{\rho}{\lambda}\right) \right] \rho d\rho = \lambda \mu w(r) \quad r \leq 1 \quad (1.4)$$

$$\lambda = HR^{-1}, \quad q(r) = q^*(r') R^3 D^{-1}$$

$$d = TD^{-1} R^2, \quad \mu = \theta R^2 D^{-1}$$

$$w(r) = w^*(r') R$$

Здесь D — цилиндрическая жесткость плиты, ν — коэффициент Пуассона материала плиты, $q^*(r')$ — реактивное давление, $w^*(r')$ — прогиб плиты, H — некоторый геометрический параметр основания, параметр θ характеризует физико-механические свойства основания, $K(e)$ — эллиптический интеграл. Функция $F(t, \tau)$, входящая в (1.4), имеет вид [3]

$$F(t, \tau) = \int_0^{\pi} [L(u) - 1] J_0(tu) J_0(\tau u) du \quad (1.5)$$

где $L(u)$ — некоторая функция, определяющая тип линейно-деформируемого основания. Для основных моделей ее поведение на бесконечности и в нуле подчиняется следующим соотношениям:

$$L(u) = 1 + O(u^{-2}) \quad \text{при } u \rightarrow \infty$$

$$L(u) = O(u^\gamma) \quad \text{при } u \rightarrow 0, \quad \gamma > 1$$

Представим функцию прогиба $w(r)$ в виде [1]:

$$w(r) = \sum_{m=1}^{N-1} b_m Q_m(r) + b_N Q_N(r) \quad (1.6)$$

Здесь $Q_1(r) \equiv 1$, а $Q_m(r)$ — специальная система полиномов, ортонормированных по отношению к дифференциальному оператору $E = \left(\frac{d^2}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \right)^2$, то есть

$$\int_0^1 E[Q_m(r)] Q_k(r) r dr = \begin{cases} 1 & \text{при } m = k \\ 0 & \text{при } m \neq k \end{cases} \quad m \geq 2$$

при граничных условиях (1.2) и

$$\left. \frac{d}{dr} \Delta w(r) \right|_{r=1} = 0 \quad (1.7)$$

Заметим, что $Q_m(r)$ будут иметь вид

$$Q_m(r) = \sum_{s=0}^m l_s r^{2s+2} \quad (m \geq 2) \quad (1.8)$$

Коэффициенты l_s даны в табл. 1.

Таблица 1

$l_s \backslash s$	0	1	2	3	4
$m=2$	0.851819	-0.344002	0.076445		
$m=3$	-0.942660	1.847518	-1.302656	0.334538	
$m=4$	1.060218	-4.220414	6.643455	-4.561497	1.162520

Учитывая линейность задачи, ищем решение интегрального уравнения (1.4) в том же виде, что и функцию прогиба

$$q(r) = \sum_{m=1}^N b_m q_m(r) \quad (1.9)$$

Подставляя в интегральное уравнение (1.4) выражения (1.5) и (1.9), получим для определения $q_m(r)$ интегральные уравнения вида

$$\int_0^1 q_m(\varrho) \left[\frac{2\lambda}{\pi(r+\varrho)} K\left(\frac{2\sqrt{r\varrho}}{r+\varrho}\right) + F\left(\frac{r}{\lambda}, \frac{\varrho}{\lambda}\right) \right] \varrho d\varrho = \nu_m Q_m(r) \quad (1.10)$$

$$r \leq 1, \quad m = 1, 2, \dots, N$$

§ 2. Для решения интегрального уравнения (1.10) воспользуемся методом сведения его к бесконечной линейной алгебраической системе, изложенным в [3].

Представим функцию $F(t, \tau)$ вида (1.5) в форме двойного ряда по четным полиномам Лежандра

$$F\left(\frac{r}{\lambda}, \frac{\rho}{\lambda}\right) = \sum_{k=0}^{\infty} \sum_{j=0}^{\infty} e_{kj}(\lambda) P_{2k}(V\sqrt{1-\rho^2}) P_{2j}(V\sqrt{1-r^2}) \quad (2.1)$$

функции $q_m(\rho)$ и $Q_m(r)$ также разложим в ряды по четным полиномам Лежандра

$$q_m(\rho) = \frac{\mu}{V\sqrt{1-\rho^2}} \sum_{k=0}^{\infty} S_k^m P_{2k}(V\sqrt{1-\rho^2}) \quad (2.2)$$

$$Q_m(r) = \sum_{k=0}^{\infty} R_k^m P_{2k}(V\sqrt{1-r^2}), \quad R_k^m = 0 \quad \text{при } k > m+1 \quad (2.3)$$

Воспользовавшись известным свойством ортогональности полиномов Лежандра [4] и интегралом [4]

$$\int_0^1 J_0(bx) P_{2k}(V\sqrt{1-x^2}) \frac{x dx}{V\sqrt{1-x^2}} = V \sqrt{\frac{\pi}{2}} \frac{(2k-1)!!}{(2k)!!} \frac{1}{Vb} J_{2k+\frac{1}{2}}(b)$$

получим для коэффициентов $e_{kj}(\lambda)$ выражение

$$e_{kj} = (4k+1)(4j+1) \frac{\pi\lambda(2k-1)!!(2j-1)!!}{2(2k)!!(2j)!!} \times \\ \times \int_0^1 [1-L(u)] J_{2k+\frac{1}{2}}\left(\frac{u}{\lambda}\right) J_{2j+\frac{1}{2}}\left(\frac{u}{\lambda}\right) \frac{du}{u} \quad (2.4)$$

Для определения коэффициентов R_k^m имеем

$$R_k^m = (4k+1) \int_0^1 Q_m(\rho) P_{2k}(V\sqrt{1-\rho^2}) \frac{\rho d\rho}{V\sqrt{1-\rho^2}} \quad (k \leq m+1) \quad (2.5)$$

Подставляя в интегральное уравнение (1.10) функции $F(t, \tau)$, $q_m(\rho)$, $Q_m(r)$ вида (2.1), (2.2), (2.3) и используя спектральное соотношение [3, 4]

$$\int_0^1 \frac{P_{2m}(V\sqrt{1-\rho^2})}{V\sqrt{1-\rho^2}} K\left(\frac{2Vr\rho}{r+\rho}\right) \frac{\rho d\rho}{r+\rho} = \frac{\pi^2}{4} \frac{[(2m-1)!!]^2}{[(2m)!!]^2} P_{2m}(V\sqrt{1-r^2}) \quad (2.6)$$

получим бесконечную систему линейных алгебраических уравнений для определения коэффициентов S_k^m

$$S_k^m \frac{\pi}{2} \frac{[(2k-1)!!]^2}{[(2k)!!]^2} = R_k^m + \frac{1}{\lambda} \sum_{n=0}^{\infty} S_n^m \frac{e_{kn}(\lambda)}{4n+1} \quad (2.7)$$

Система (2.7), как доказывается в работе [3], квазивполне регулярна при всех $0 < \lambda < \infty$. Ее можно решать методом редукции.

§ 3. Для окончательного решения задачи необходимо найти коэффициенты b_m .

$N-2$ коэффициента определяются из дифференциального уравнения (1.1) при условии (1.7).

Именно, будем иметь

$$b_m = - \int_0^1 [q(r) + d\Delta w(r)] Q_m(r) r dr, \quad m \geq 2 \quad (3.1)$$

или

$$b_m + \sum_{k=1}^N b_k (c_{km} + df_{km}) = 0, \quad m \geq 2 \quad (3.2)$$

где

$$c_{km} = \int_0^1 q_k(r) Q_m(r) r dr, \quad f_{km} = \int_0^1 \Delta Q_k(r) Q_m(r) r dr$$

b_1 найдем из удовлетворения условию статки

$$\int_0^1 q(\rho) \rho d\rho = 0 \quad \text{или} \quad \sum_{k=1}^N b_k c_{km} = 0 \quad (3.3)$$

Коэффициент b_N найдем из удовлетворения граничному условию (1.3)

$$\sum_{m=1}^N b_m (A_m + dB_m) = 0 \quad (3.4)$$

где

$$A_m = \frac{d}{dr} \Delta Q_m(r) \Big|_{r=1}, \quad B_m = \frac{d}{dr} Q_m(r) \Big|_{r=1}$$

Для того, чтобы однородная система (3.2), (3.3), (3.4) имела нетривиальное решение, определитель ее должен быть равен нулю. Из этого условия находится величина критического сжимающего усилия d_{cr} , при котором пластина теряет устойчивость.

В качестве примера рассмотрим круглую пластину на слое толщиной H , лежащем без трения на жестком основании. Слой связан с жестким основанием при помощи неосвобождающих связей. Эта гипотеза, на наш

взгляд, будет реализоваться, если учесть собственный вес слоя. Функция $L(u)$ в этом случае имеет вид [3]:

$$L(u) = \frac{\operatorname{ch} 2u - 1}{\operatorname{sh} 2u + 2u}$$

Расчеты проведем для случая $\lambda = 1$.

Как показывают вычисления, практически точные результаты достигаются при $N = 3$.

Для относительной жесткости $\mu = 1, 4, 10$ будем иметь соответственно $d_{кр} = T_{кр} D^{-1} R^2$, $d_{кр} = 6.3799, 7.4911, 9.5017$.

НИИ механики и прикладной
математики РГУ

Поступила 11 IV 1977

Վ. Մ. ԱՆՔՍԱՆԻՐՈՎ, Գ. Ն. ՊԱՎԻԿ

ՍԵՂՄՈՂ ՈՒԺԵՐԻ ԱԶԳԵՑՈՒԹՅԱՆ ՏԱԿ ԳԾԱՅԻՆ ԳԵՅՈՐՄԱՅՎՈՂ
ՀԻՄՔԻ ՎՐԱ ԳՏԵՆՈՂ ԿՆՈՐ ՍԱԼԻ ԿԱՅՈՒՆՈՒԹՅՈՒՆԸ ԵՐԿԿՈՂՄԱՆ
ԿԱՊԵՐԻ ԱՌԿԱՅՈՒԹՅԱՆ ԳԵՊԳՈՄ

Ա մ փ ո փ ո լ մ

Ընդհանուր տեսակի գծային դիֆուրմացիոզ հիմքի վրա գտնվող կլոր սալի կայունության վերաբերյալ խնդիրը ուսումնասիրվում է առաջին անգամ:

Ենթադրվում է, որ սալը եզրագծով սեղմվում է ինքնահավասարակշռող շառավիղային T ուժերով: Բացի դրանից ենթադրվում է, որ սալի և հիմքի կոնտակտի շրջանում շփման ուժերը բացակայում են, սակայն նրանց մեջ տեղի ունի երկկողմանի շաղատող կապ սալի հարթությունը ուղղահայաց ուղղությամբ: Ուսումնասիրվում է կայունության կորուստի առանցքասիմետրիկ ձևը: Խնդիրը բերվել է սեփական արժեքների որոշման համար դիֆերենցիալ և ինտեգրալ հավասարումների սխեմեմի համատեղ լուծմանը:

Օրթոգոնալ բաղմանդամների եղանակի [1,2] օգնությամբ խնդիրը բերվում է որոշակի բվադի լինովին ռեզուլյար հանրահաշվական հավասարումների սխեմեմի և սեփական արժեքների որոշման համար հանրահաշվական հավասարումների վերջավոր սխեմեմի ուսումնասիրությունը: Որպես կոնկրետ թվային օրինակ ուսումնասիրվել է կոշտ հիմքի վրա ազատ դրված առաձգական շերտի վրա գտնվող կլոր սալի կայունության վերաբերյալ խնդիրը:

ON STABILITY OF A ROUND PLATE ON A LINEAR-DEFORMED
BASE WITH BILATERAL COUPLING UNDER
COMPRESSIVE FORCES

V. M. ALEXANDROV, G. N. PAVLIK

S u m m a r y

For the first time the problem on stability of a round plate on the linear-deformed base of a general type is studied.

The plate is compressed along its contour by self-balanced radial forces. The axisymmetrical form of the loss of stability is investigated. The problem is reduced to a joint solution at eigen-values of the system of differential and integral equations. By the method of orthogonal polynomials the problem is reduced to the solution of some infinite quasi-regular algebraic system and to the investigation of a finite system of algebraic equations at eigenvalues.

The problem on stability of a round plate on an elastic layer, free on a rigid base, is presented as a particular numerical example.

ЛИТЕРАТУРА

1. Ворович И. И., Александров В. М., Солодовник М. Д. Эффективное решение задачи о цилиндрическом изгибе пластинки конечной ширины на упругом полупространстве. Изв. АН СССР, МТТ, 1973, № 4.
2. Александров В. М., Шацких Л. С. Универсальная программа расчета изгиба балочных плит на линейно-деформируемом основании. Тр. VII Всесоюзной конференции по теории оболочек и пластин, М., «Наука», 1970.
3. Ворович И. И., Александров В. М., Бабешко В. А. Неклассические смешанные задачи теории упругости. М., «Наука», 1974.
4. Градштейн И. С., Рыжик И. М. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. М., Физматгиз, 1962.