

Выше приведены первые пять низших безразмерных частот собственных колебаний  $\lambda = r_1 \omega \sqrt{\rho / E}$ , вычисленных в соответствии с изложенным алгоритмом, при  $\nu = 0.3$ ,  $n = 1$ .

Сопоставление приведенных частот привело к полному совпадению с результатами расчетов на основе трансцендентного уравнения, полученного аналогично [1].

Авторы благодарят В. П. Шмакова за обсуждение работы.

Поступила 6 XII 1972

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Herrmann G., Mirsky I. Three-dimensional and shell-theory analysis of axially symmetric motions of cylinders. J. Appl. Mech., 1956, vol. 23, No. 4.
2. Gazis C. Three-dimensional investigation of the propagation of waves in hollow circular cylinders. I. Analytical Foundation. II. Numerical Results. J. Acoust. Soc. of America, 1959, vol. 31, No. 5.
3. Сабодаш П. Ф., Чердниченко Р. А. Применение метода пространственных характеристик к решению осесимметричных задач по распространению упругих волн. ПМТФ, 1971, № 4.
4. Крылов А. Н. Радиальные колебания полого цилиндра. Собр. тр. т. 3, ч. II М.— Л., Изд-во АН СССР, 1949.
5. Огибалов П. М. Вопросы динамики и устойчивости оболочек. М., Изд-во МГУ, 1963.
6. Наймарк М. А. Линейные дифференциальные операторы. М., Гостехиздат, 1948.
7. Владимиров В. С. Уравнения математической физики. М., «Наука», 1967.

УДК 539.3

### О ХАРАКТЕРЕ ПОГРАНСЛОЯ У ЛИНИИ РАЗРЫВА НЕПРЕРЫВНОСТИ ПОВЕРХНОСТНОЙ НАГРУЗКИ В ПЛАСТИНКЕ

А. В. Колос, М. Д. Солодовник

(Ворошиловград)

При построении уточненных теорий деформации тонких упругих тел (оболочки, пластинки) напряженное состояние его часто представляется в [виде суммы внутреннего напряженного состояния и погранслоя [1-3]. Внутреннее напряженное состояние распространяется на всю область, занятую телом, напряженное состояние погранслоя локализуется у краев тела или других линий искажения и быстро затухает при удалении от этих линий.

Характер погранслоя у края пластинки или оболочки и взаимодействие его с внутренним напряженным состоянием было изучено достаточно детально [3,4].

Ниже рассматривается вопрос о наличии погранслоя и сравнительной величине его напряжений у линии разрыва непрерывности поверхностной нагрузки на примере изгиба круглой пластинки.

Круглая пластинка радиуса  $b$  и толщиной  $2h$  изгибается нормальной кусочно-непрерывной нагрузкой

$$p(r, \varphi) = \begin{cases} p_1(r, \varphi), & r \leq a \\ p_2(r, \varphi), & a \leq r \leq b \end{cases} \quad (p_1 \neq p_2)$$

Напряженное состояние пластинки вблизи цилиндрической поверхности  $r = a$  будем представлять в каждой из областей, на которые эта поверхность делит пластинку, в виде суммы внутреннего напряженного состояния и погранслоя. Эти напряженные состояния будем строить с помощью основного и вспомогательного итерационных процессов [3], т. е. в каждом приближении будем определять [4] для двух полученных

областей в пластинке две бигармонические функции  $w^{(s)}(r, \varphi)$  и  $\Phi^{(s)}(\xi, \zeta)$  и одну гармоническую  $\psi^{(s)}(\xi, \zeta)$  ( $h\zeta = z$ ,  $h\xi = r - a$ ).

В каждой точке сечения  $r = a$  тензор напряжений и вектор перемещений непрерывны. Из условий непрерывности с помощью процедуры, подробно описанной ранее [4], получим при  $r = a$

$$(1) \quad \begin{aligned} \sigma_{r(1)}^{(s)} + \sigma_{r[1]}^{(s)} &= \sigma_{r(2)}^{(s)} + \sigma_{r[2]}^{(s)}, & u_{r(1)}^{(s)} + u_{r[1]}^{(s-1)} &= u_{r(2)}^{(s)} + u_{r[2]}^{(s-1)} \\ \tau_{r\theta(1)}^{(s)} + \tau_{r\theta[1]}^{(s)} &= \tau_{r\theta(2)}^{(s)} + \tau_{r\theta[2]}^{(s)}, & u_{\theta(1)}^{(s)} + u_{\theta[1]}^{(s-1)} &= u_{\theta(2)}^{(s)} + u_{\theta[2]}^{(s-1)} \\ \tau_{rz(1)}^{(s-1)} + \tau_{rz[1]}^{(s)} &= \tau_{rz(2)}^{(s-1)} + \tau_{rz[2]}^{(s)}, & W_{(1)}^{(s)} + W_{[1]}^{(s-2)} &= W_{(2)}^{(s)} + W_{[2]}^{(s-2)} \end{aligned}$$

Здесь величины с нижними индексами (1) и (2) относятся к внутреннему напряженному состоянию в областях  $r \leq a$  и  $a \leq r \leq b$  соответственно, величины с индексами [1] и [2] — напряжения и перемещения погранслоев.

Произволы интегрирования уравнений для функций  $W_{(i)}^{(s)}$ ,  $\Phi_{[i]}^{(s)}$ ,  $\Psi_{[i]}^{(s)}$  ( $i = 1, 2$ ) позволяют удовлетворить на поверхности  $r = a$  шести условиям (1) и четырем условиям затухания погранслоев в полуполосах  $|\zeta| \leq 1$ ,  $\xi \leq 0$ , и  $|\zeta| \leq 1$ ,  $\xi \geq 0$ , определяемых функциями  $\Phi_{[1]}$  и  $\Phi_{[2]}$ .

Эти условия затухания для однородной кососимметричной задачи плоской деформации полуполосы представляются для каждого из погранслоев в виде некоторой пары из следующих четырех равенств [5]:

$$(2) \quad \begin{aligned} \int_{-1}^1 \tau_{rz}(0, \zeta) d\zeta &= 0, & \int_{-1}^1 \zeta \sigma_r(0, \zeta) d\zeta &= 0 \\ \frac{\nu}{2} \int_{-1}^1 \zeta^2 \tau_{rz}(0, \zeta) d\zeta + \frac{E}{1+\nu} \int_{-1}^1 \zeta u_r(0, \zeta) d\zeta &= 0 \\ \frac{2-\nu}{3} \int_{-1}^1 \zeta^3 \sigma_r(0, \zeta) d\zeta - \frac{E}{1+\nu} \int_{-1}^1 (\zeta^2 - 1) W(0, \zeta) d\zeta &= 0 \end{aligned}$$

В работе [5] в зависимости от того, что предполагалось заданным на торце полуполосы, эти условия были получены в виде комбинаций первого и второго, первого и третьего, второго и четвертого условий (2).

Разделив краевые задачи внутреннего напряженного состояния и погранслоя [4] и построив погранслои, можем определить на краю полуполосы те величины, которые там не были заданы. (Например, если воспользоваться условиями затухания в виде комбинации первого и второго условий (2) и получить на краю полуполосы граничные условия в виде  $\sigma_r(0, \zeta) = f_1(\zeta)$ ,  $\tau_{rz}(0, \zeta) = f_2(\zeta)$ , то, построив погранслои, можно определить  $u_r(0, \zeta)$  и  $W(0, \zeta)$ . Для этих величин неиспользованные равенства (2) должны выполняться тождественно.) Последнее означает, что в случаях, когда это окажется необходимым, можно, не переопределяя задачу, использовать для разделения краевых задач внутреннего напряженного состояния и погранслоя все четыре условия (2).

В рассматриваемой задаче для выделения условий сопряжения внутренней задачи на линии  $r = a$  из условий (1) воспользуемся всеми условиями (2) для каждого из предполагаемых у поверхности  $r = a$  ( $\xi = 0$ ) погранслоев.

Используя последовательно условия (1) и (2) и принимая во внимание, что в каждом приближении напряжения погранслоев должны удовлетворять [4] однородным условиям на  $\zeta = \pm 1$ , получим для внутреннего напряженного состояния уравнения (с погрешностью порядка  $O(h^3)$  и условия сопряжения при  $r = a$

$$(3) \quad \begin{aligned} D\Delta\Delta w_{(i)} &= P_i - \frac{(8-3\nu)h^2}{10(1-\nu)} \Delta P_i \\ w &= h^{-3}(w^{(0)} + hw^{(1)} + h^2w^{(2)}), \quad i = 1, 2 \end{aligned}$$

$$(4) \quad w_{(1)} = w_{(2)}, \quad \frac{\partial w_{(1)}}{\partial r} = \frac{\partial w_{(2)}}{\partial r}$$

$$\frac{\partial^2 w_{(1)}}{\partial r^2} - \frac{\partial^2 w_{(2)}}{\partial r^2} = -\frac{h^2(8-3\nu)}{10D(1-\nu)}(p_1 - p_2)$$

$$\frac{\partial^3 w_{(1)}}{\partial r^3} - \frac{\partial^3 w_{(2)}}{\partial r^3} = \frac{h^2(8-3\nu)}{10D(1-\nu)} \left[ \frac{p_1 - p_2}{a} - \frac{\partial}{\partial r}(p_1 - p_2) \right]$$

Для погранслоев

$$(5) \quad \Psi_{[1]}^{(n)} = \Psi_{[2]}^{(n)} \equiv 0 \quad (n = 0, 1, 2), \quad \Phi_{[1]}^{(k)} = \Phi_{[2]}^{(k)} \equiv 0 \quad (k = 0, 1)$$

$$\Phi_{[1]}^{(2)} = -\frac{p_1 - p_2}{4} \sum \frac{1}{\lambda_k^2 \sin^4 \lambda_k} e^{\lambda_k \xi} F_k(\zeta), \quad -\infty < \xi \leq 0$$

$$\Phi_{[2]}^{(2)} = \frac{p_1 - p_2}{4} \sum \frac{1}{\lambda_k^2 \sin^4 \lambda_k} e^{-\lambda_k \xi} F_k(\zeta), \quad 0 \leq \xi < \infty$$

$$F_k(\zeta) = \lambda_k \cos \lambda_k \sin \lambda_k \zeta - \lambda_k \zeta \sin \lambda_k \cos \lambda_k \zeta$$

$$\left( \sigma_{r[i]}^{(2)} = \frac{\partial^2 \Phi_{[i]}^{(2)}}{\partial \zeta^2}, \sigma_{z[i]}^{(2)} = \frac{\partial^2 \Phi_{[i]}^{(2)}}{\partial \xi^2}, \sigma_{\theta[i]}^{(2)} = \nu \Delta \Phi_{[i]}^{(2)}, \tau_{rz[i]}^{(2)} = -\frac{\partial^2 \Phi_{[i]}^{(2)}}{\partial \xi \partial \zeta} \right)$$

Здесь  $\lambda_k$  — корни уравнения  $\sin 2\lambda - 2\lambda = 0$ , имеющие положительную действительную часть (по ним ведется суммирование в (5)),  $F_k(\zeta)$  — нечетные функции Папковича.

Проведем анализ полученных результатов.

Для напряжений внутреннего напряженного состояния имеем

$$(6) \quad \sigma = h^{-q} \sum_{s=0}^S h^s \sigma^{(s)}$$

Здесь  $q = 2$  для  $\sigma_r, \sigma_{\theta}, \tau_{r\theta}$ ;  $q = 1$  для  $\tau_{rz}; \tau_{\theta z}$ ;  $q = 0$  для  $\sigma_z$ .

Для напряжений погранслоя  $q = 2$ .

Из равенств (5) и (6) следует: а) у линии разрыва непрерывности поверхностной нагрузки имеется погранслоем — плоская деформация в плоскостях, перпендикулярных линии  $r = a$ ; б) напряжения погранслоя имеют порядок  $h^0$  (на краю пластинки напряжения погранслоя имеют порядок  $h^{-2}$ , т. е. такой же, как у основных напряжений классической теории).

Отсюда вытекает, что у линии разрыва непрерывности поверхностной нагрузки погрешность классической теории имеет тот же порядок  $h$  по сравнению с  $h^0$ , что и вдали от этой линии.

Поступила 14 VI 1973

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Гольденвейзер А. Л. Построение приближенной теории изгиба пластинки методом асимптотического интегрирования уравнений теории упругости. ПММ, 1962, т. 26, вып. 4.
2. Аксентян О. К., Ворович И. И. Напряженное состояние плиты малой толщины. ПММ, 1963, т. 27, вып. 6.
3. Гольденвейзер А. Л. Методы обоснования и уточнения теории оболочек. ПММ, 1968, т. 32, вып. 4.
4. Колос А. В. Методы уточнения классической теории изгиба и растяжения пластинок. ПММ, 1965, т. 29, вып. 4.
5. Гусейн-Заде М. И. Об условиях существования затухающих решений плоской задачи теории упругости для полуполосы. ПММ, 1965, т. 29, вып. 2.