

для определения коэффициентов  $a_1$  и  $b_1$ , а второе необходимое соотношение получается из условия сращивания с главным членом внешнего разложения. Эти уравнения позволяют определить коэффициенты  $a_1$  и  $b_1$ . Сравнение полученного таким образом двучленного разложения для среднего числа Шервуда показывает, что  $Sh$  с требуемой точностью совпадает с корнем уравнения (13).

Можно показать, что в случае частицы произвольной формы, свободно взвешенной в сдвиговом потоке, при линейной кинетике поверхностной реакции для среднего числа Шервуда справедлива формула

$$(14) \quad Sh/Sh_0 = 1 + \alpha Sh_0 P^{1/2} + \alpha^2 Sh_0^2 P + O(P^{3/2})$$

Здесь среднее число Шервуда  $Sh_0$  соответствует массообмену реагирующей частицы при  $f(x) = kx$  с неподвижной средой (т. е. при  $P = 0$ ), а коэффициент  $\alpha$  определяется согласно [9].

Формула (14) выводится тем же путем, который использовался в [10] для исследования случая диффузионного режима реакции ( $k \rightarrow \infty$ ), аналогично тому, как соответствующее обобщение работы [2] делалось в [6] для поступательного потока.

В случае твердой сферы  $Sh_0 = k(k+1)^{-1}$  и формула (14) с точностью до  $O(P^{3/2})$  переходит в (12).

Автор благодарит Гупало Ю. П. и Рязанцева Ю. С. за полезное обсуждение.

#### Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Acrivos A., Taylor T. D. Heat and mass transfer from single sphere in Stokes flow.— Phys. Fluids, 1962, v. 5, No. 4, p. 378.
2. Brenner H. Forced convection heat and mass transfer at small Peclet numbers from particle of arbitrary shape.— Chem. Engng Sci., 1963, v. 18, No. 2, p. 109.
3. Rimmer P. L. Heat transfer from a sphere in a stream of small Reynolds number.— J. Fluid Mech., 1968, v. 32, pt 1, p. 1.
4. Taylor T. D. Mass transfer from single sphere in Stokes flow with surface reactions.— Intern. J. Heat Mass Transfer, 1963, v. 6, No. 11, p. 993.
5. Гупало Ю. П., Рязанцев Ю. С. О массо- и теплообмене сферической частицы в ламинарном потоке вязкой жидкости.— ПММ, 1971, т. 35, вып. 2, с. 254.
6. Гупало Ю. П., Рязанцев Ю. С., Сысков Ю. Н. Диффузия к обтекаемой реагирующей частице произвольной формы.— Изв. АН СССР, МЖГ, 1975, № 2, с. 99.
7. Гупало Ю. П., Полянин А. Д., Рязанцев Ю. С., Сергеев Ю. А. Конвективная диффузия к твердой частице в потоке газа при нелинейной кинетике гетерогенной химической реакции.— Докл. АН СССР, 1977, т. 237, № 1, с. 86.
8. Frankel N., Acrivos A. Heat and mass transfer from small spheres and cylinders freely suspended in shear flow.— Phys. Fluids, 1968, v. 11, No. 9, p. 1913.
9. Batchelor G. K. Mass transfer from a particle suspended in fluid with a steady linear ambient velocity distribution.— J. Fluid Mech., 1979, v. 95, No. 2, p. 369.
10. Acrivos A. A note on the rate of heat or mass transfer from a small particle freely suspended in a linear shear field.— J. Fluid Mech., 1980, v. 98, No. 2, p. 299.

Москва

Поступила в редакцию  
18.IX.1980

УДК 539.3

### ЦИЛИНДРИЧЕСКАЯ ОБОЛОЧКА ПОД ДЕЙСТВИЕМ БОКОВОЙ ДИНАМИЧЕСКОЙ НАГРУЗКИ

Соколов Ф. А.

Рассматривается упругая, круговая, находящаяся в условиях плоской деформации цилиндрическая оболочка, нагруженная давлением.

Предполагается, что давление есть функция времени и разложимо в ряд Фурье по косинусам угла. На основании уравнений В. З. Власова [1] получены выражения для перемещений. Отмечена неточность [2] при определении функций времени в членах рядов, входящих в выражения для перемещений.

Уравнения движения круговой цилиндрической оболочки в условиях плоской деформации [1] запишем в виде

$$(1) \quad \frac{\partial^2 v}{\partial \theta^2} + \frac{\partial w}{\partial \theta} = \frac{\partial^2 v}{\partial \tau^2}$$

$$\frac{\partial v}{\partial \theta} + w + \alpha^2 \left[ \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} \left( \frac{\partial^2 w}{\partial \theta^2} + w \right) + \frac{\partial^2 w}{\partial \theta^2} + w \right] = - \frac{\partial^2 w}{\partial \tau^2} + \frac{1}{H} q$$

$$\left( w = \frac{w'}{R}, \quad v = \frac{v'}{R}, \quad \tau = \left[ \frac{E}{(1 - \nu^2) \rho} \right]^{1/2} \frac{t}{R}, \quad \alpha^2 = \frac{h^2}{12R^2}, \quad H = \frac{E}{1 - \nu^2} \frac{h}{R} \right)$$

Здесь  $w'$  и  $v'$  — радиальное и тангенциальное перемещения,  $R$  и  $h$  — радиус и толщина оболочки,  $\rho$  — плотность материала оболочки,  $q$  — давление,  $\theta$  — угловая координата.

Рассматриваем случай, когда оболочка нагружена давлением вида

$$q(\theta, \tau) = p(\tau) f(\theta), \quad f(\theta) = a_0 + a_1 \cos \theta + \sum_{n=2}^{\infty} a_n \cos n\theta$$

Считаем, что при  $\tau = 0$  перемещения и скорости равны нулю.

Применим к системе (1) преобразование Лапласа по времени, обозначив изображения функций  $w, v, p$  соответствующими большими буквами,  $s$  — параметр преобразования.

Решение системы уравнений, полученных после преобразования Лапласа, ищем в виде рядов Фурье. Получаем

$$W = \frac{P(s)}{Hs} F_1(\theta, s), \quad V = \frac{P(s)}{Hs} F_2(\theta, s)$$

$$F_1(\theta, s) = \frac{sa_0}{s^2 + 1 + \alpha^2} + \frac{s^2 + 1}{s(s^2 + 2)} a_1 \cos \theta + \sum_{n=2}^{\infty} \frac{a_n (s^2 + n^2) s}{\Delta} \cos n\theta$$

$$- F_2(\theta, s) = \frac{a_1}{s(s^2 + 2)} \sin \theta + \sum_{n=2}^{\infty} \frac{a_n s n}{\Delta} \sin n\theta$$

$$\Delta = s^4 + [n^2 + 1 + \alpha^2(n^2 - 1)^2] s^2 + n^2 \alpha^2 (n^2 - 1)^2$$

Для оригиналов функций  $F_i(\theta, s)$  получаем выражения ( $\gamma_n^2, \beta_n^2$  — корни уравнения  $\Delta = 0$ , взятые с обратным знаком)

$$(2) \quad f_1(\theta, \tau) = \frac{\sin(\tau \sqrt{1 + \alpha^2})}{\sqrt{1 + \alpha^2}} a_0 + \left[ \tau + \frac{\sin(\tau \sqrt{2})}{\sqrt{2}} \right] \frac{a_1}{2} \cos \theta +$$

$$+ \sum_{n=2}^{\infty} \frac{a_n}{\beta_n^2 - \gamma_n^2} \left[ \left( \frac{n^2}{\gamma_n} - \gamma_n \right) \sin \gamma_n \tau - \left( \frac{n^2}{\beta_n} - \beta_n \right) \sin \beta_n \tau \right] \cos n\theta$$

$$- f_2(\theta, \tau) = \left[ \tau - \frac{\sin(\tau \sqrt{2})}{\sqrt{2}} \right] \frac{a_1}{2} \sin \theta +$$

$$+ \sum_{n=2}^{\infty} \frac{na_n}{\beta_n^2 - \gamma_n^2} \left( \frac{\sin \gamma_n \tau}{\gamma_n} - \frac{\sin \beta_n \tau}{\beta_n} \right) \sin n\theta$$

Используя теорему свертывания, находим выражения функций  $w, v$

$$w = \frac{1}{H} \int_0^{\tau} p(x) f_1(\theta, \tau - x) dx, \quad v = \frac{1}{H} \int_0^{\tau} p(x) f_2(\theta, \tau - x) dx$$

Решение этой задачи приведено в работе [2], где допущена неточность при определении функций в членах рядов, содержащих  $\cos \theta, \sin \theta$ .

Запишем полученные в [2] выражения перемещений, учитывая разницу в знаках для радиального перемещения и давления, принятых в [1, 2], виде

$$(3) \quad w = \frac{1}{H} \int_0^{\tau} p(x) f_3(\theta, \tau - x) dx, \quad v = \frac{1}{H} \int_0^{\tau} p(x) f_4(\theta, \tau - x) dx$$

$$f_3(\theta, \tau) = a_0 \sin \tau - \frac{a_1}{\beta_1^2 - \gamma_1^2} \left[ \left( \gamma_1 - \frac{1}{\gamma_1} \right) \sin \gamma_1 \tau + \right.$$

$$\left. + \left( \frac{1}{\beta_1} - \beta_1 \right) \sin \beta_1 \tau \right] \cos \theta + \sum_{n=2}^{\infty} \frac{a_n}{\beta_n^2 - \gamma_n^2} \left[ \left( \frac{n^2}{\gamma_n} - \gamma_n \right) \sin \gamma_n \tau - \right.$$

$$\left. - \left( \frac{n^2}{\beta_n} - \beta_n \right) \sin \beta_n \tau \right] \cos n\theta$$

$$- f_4(\theta, \tau) = \frac{a_1}{\beta_1^2 - \gamma_1^2} \left( \frac{\sin \gamma_1 \tau}{\gamma_1} - \frac{\sin \beta_1 \tau}{\beta_1} \right) \sin \theta +$$

$$+ \sum_{n=2}^{\infty} \frac{na_n}{\beta_n^2 - \gamma_n^2} \left( \frac{\sin \gamma_n \tau}{\gamma_n} - \frac{\sin \beta_n \tau}{\beta_n} \right) \sin n\theta$$

$$\gamma_n^2 = \frac{1}{2} (\alpha^2 n^4 + n^2 + 1) + \frac{1}{2} [\alpha^4 n^8 - 2\alpha^2 n^6 + (n^2 + 1)^2]^{1/2}$$

$$\beta_n^2 = \frac{1}{2} (\alpha^2 n^4 + n^2 + 1) - \frac{1}{2} [\alpha^4 n^8 - 2\alpha^2 n^6 + (n^2 + 1)^2]^{1/2}, \quad n \geq 1$$

Выражения (2) и (3) совпадают, если в (2) пренебречь величиной  $\alpha^2$  по сравнению с единицей, кроме членов, содержащих  $\cos \theta$  и  $\sin \theta$ . Эти члены в (3) должны быть такими же, как в (2).

В этом можно убедиться решив уравнения для перемещений [2] при  $n = 1$ .

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Власов В. З. Общая теория оболочек. Избр. тр. Т. 1. М.: Изд-во АН СССР, 1962. 527 с.
2. Humphreys J. S., Winter R. Dynamic Response of a Cylinder to a Side Pressure Pulse. — AIAA Journal, 1965, v. 3, No. 1, p. 27. (Рус. перев.: Ракетная техника и космонавтика, 1965, т. 3, № 1).

Москва

Поступила в редакцию  
5.VI.1978

Технический редактор В. М. Пахомова

Сдано в набор 25.05.81 Подписано к печати 16.07.81 Т-22421 Формат бумаги 70×108<sup>1/16</sup>  
Высокая печать Усл. печ. л. 16,8 Усл. кр.-отг. 45,0 тыс. Уч.-изд. л. 15,3 Бум. л. 6  
Тираж 2649 экз. Зак. 481

Издательство «Наука». 103717, ГСП, Москва, К-62, Подсосенский пер., 21  
2-я типография издательства «Наука». 121099, Москва, Шубинский пер., 10