

СВОБОДНЫЕ ПРОДОЛЬНЫЕ КОЛЕБАНИЯ КОНИЧЕСКОГО СТЕРЖНЯ

Исследуются колебания стержня зашпеленного у широкого конца и свободного у узкого. Решение получено в виде разложения в ряд по ортогональной системе функций, выраженных через функции Бесселя

Конические элементы, совершающие продольные колебания, встречаются в рамках крепления двигателей, в колоннах строительных сооружений, поддерживающие перекрытия, на которых установлены неуравновешанные агрегаты, при устройстве подвесов и т.д.

Задачи подобного типа обычно решаются приближенно методом Бубнова-Галеркина [1]. В данной работе задача решается аналитически методом Фурье, что не только увеличивает точность и общность решения, но и расширяет возможность его теоретического исследования.

Здесь $u(z, t)$ – перемещение сечения с координатой z ; F – площадь поперечного сечения стержня с координатой z , (рис 1а).

$$F = \pi r^2, \text{ а } r = r(z). \quad (2)$$

r – радиус поперечного сечения стержня;
 E – модуль упругости материала;

c – масса единицы объема; l – длина стержня; α – угол наклона образующей конической поверхности стержня; R_1 – радиус ее широкого основания; R_2 – радиус узкого.

Из рис 1б следует

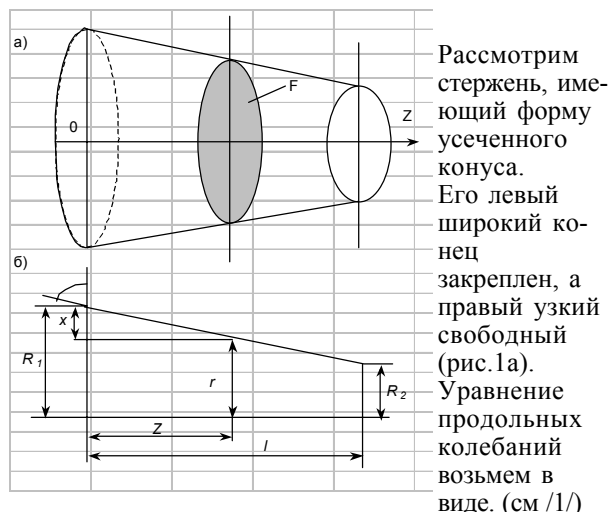


Рис. 1

$$x = \frac{z}{\operatorname{tg} \alpha}, \operatorname{tg} \alpha = \frac{l}{R_1 - R_2} \quad (3)$$

Далее

$$r = R_1 - x = R_1 - \frac{z}{\operatorname{tg} \alpha} = \frac{lR_1 - z(R_1 - R_2)}{l}, \quad (4)$$

но

$$\frac{\partial F}{\partial z} = \frac{\partial F}{\partial r} \cdot \frac{\partial r}{\partial z} = -\frac{2\pi(R_1 - R_2)r}{l} \quad (5)$$

Перепишем (1) в виде

$$\rho F \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial z} \left(EF \frac{\partial u}{\partial z} \right), \quad (1)$$

$$\rho F \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = E \frac{\partial F}{\partial z} \frac{\partial u}{\partial z} + FE \frac{\partial^2 u}{\partial z^2}. \quad (6)$$

Решение (1) ищем в виде

$$u = w(z) \sin(\omega t + e) \quad (7)$$

Подставив (2),(5),(7) в (6) получим

$$-\rho \pi r^2 \omega^2 w = -E \frac{2\pi(R_1 - R_2)}{l} r \frac{dw}{dz} + E \pi r^2 \frac{d^2 w}{dz^2}$$

или

$$r \frac{d^2 w}{dz^2} - \frac{2(R_1 - R_2)}{l} \frac{dw}{dz} + \frac{\rho \omega^2}{E} r w = 0 \quad (8)$$

Подставив (4) в (8), получим

$$w'' - \frac{2(R_1 - R_2)}{lR_1 - z(R_1 - R_2)} w' + \frac{\rho \omega^2}{E} w = 0$$

Положим

$$R_1 - R_2 = a, \quad lR_1 = b,$$

тогда

$$w'' - \frac{2a}{b - za} w' + \frac{\rho \omega^2}{E} w = 0 \quad (9)$$

Сделаем в (9) замену переменных.

$$b - za = y,$$

тогда

$$\frac{dw}{dz} = \frac{dw}{dy} \frac{dy}{dz} = -a \frac{dw}{dy},$$

$$\frac{d^2 w}{dz^2} = \left(\frac{dw}{dz} \right)' \cdot \frac{dy}{dz} = a^2 \frac{d^2 w}{dy^2},$$

$$p^2 = \frac{\rho \omega^2}{E(R_1 - R_2)}.$$

Окончательно

$$yw'' + 2w' + p^2 y w = 0 \quad (10)$$

или

$$y^2 w'' + 2yw' + p^2 y^2 w = 0 \quad (11)$$

Уравнение (11) представляет из себя уравнение, приводящее к уравнению Бесселя. Его решение имеет вид (см. /4/).

$$w = C_1 y^{-1/2} J_{1/2}(py) + C_2 y^{-1/2} J_{-1/2}(py) \quad (12)$$

Здесь $J_{1/2}(py)$ – функция Бесселя первого

рода порядка $1/2$, аналогично $J_{-1/2}(py)$ – то же самое порядка $-1/2$.

Покажем, что решение уравнение (11) может быть получено и в элементарных функциях.

Легко проверить, что

$$w = C_1 y^{-1/2} \sin py + C_2 y^{-1/2} \cos py \quad (13)$$

является решением уравнения (10) или уравнения (11)

Граничные условия для данной задачи имеют вид (см /2/):

На закрепленном конце

$$\text{при } z=0 \quad w=0, \quad (14)$$

На свободном конце нормальная сила

$$N = EF \frac{dw}{dz} = 0 \quad \text{т.е.}$$

$$\text{при } z=l \quad \frac{dw}{dz} = 0 \quad (15)$$

Так как $y = lR_1 - z(R_1 - R_2)$, то

$$\text{при } z=0 \quad y = lR_1,$$

$$\text{при } z=l \quad y = lR_2$$

Значит граничные условия (14) и (15) можно переписать в виде:

$$\text{при } y=lR_1 \quad w=0 \quad (16)$$

$$\text{при } y=lR_2 \quad \frac{dw}{dy} = 0 \quad (17)$$

Подставим (13) в (16) и (17), получим

$$\left\{ \begin{array}{l} C_1 (lR_1)^{-1/2} \sin(plR_1) + C_2 (lR_1)^{-1/2} \cos(plR_1) = 0 \\ C_1 [- (lR_2)^{-1/2} \sin(plR_2) + (lR_2)^{-1/2} p \cos(plR_2)] - C_2 [(lR_2)^{-1/2} \cos(plR_2) + (lR_2)^{-1/2} p \sin(plR_2)] = 0 \end{array} \right. \quad (18)$$

Система (18) имеет ненулевое решение, если ее определитель равен нулю, то есть:

$$(lR_1)^{-1/2} \sin(plR_1) \cdot [(lR_2)^{-1/2} \cos(plR_2) + (lR_2)^{-1/2} p \sin(plR_2)] + (lR_2)^{-1/2} \cos(plR_2) \cdot [- (lR_2)^{-1/2} \sin(plR_2) + (lR_2)^{-1/2} p \cos(plR_2)] = 0 \quad (19)$$

Уравнение (19) и будет уравнением частот для данной задачи.

Корни уравнения (19) $p_1, p_2, \dots, p_k, \dots$ – характеристические числа, через которые определяется частоты колебаний стержня.

Из первого уравнения системы (18) полу-

чаем.

$$\frac{C_{2k}}{C_{1k}} = -\frac{\sin(p_k l R_1)}{\cos(p_k l R_1)} = -\operatorname{tg}(p_k l R_1),$$

откуда

$$C_{2k} = -C_{1k} \operatorname{tg}(p_k l R_1)$$

Подставляем C_{2k} в (13), получим

$$w_k = C_{1k} y^{-1} [\sin(p_k y) - \operatorname{tg}(p_k l R_1) \cos(p_k y)] = C_{1k} Z_k(p_k y) \tag{20}$$

Постоянные C_{1k} и ε_k определяются из начальных условий:

$$\left. \begin{aligned} \text{при } t=0 \quad u &= u(?) \\ \frac{\partial u}{\partial t} &= \Psi(y) \end{aligned} \right\} \tag{21}$$

Очевидно, что $Z_k(p_k y)$ удовлетворяет уравнению (11), т.е.

$$\text{или} \quad \left. \begin{aligned} y^2 Z_k'' + 2y Z_k' + p_k^2 y^2 Z_k &= 0 \\ (y^2 Z_k')' + p_k^2 y^2 Z_k &= 0 \end{aligned} \right\}$$

Рассмотрим систему

$$\left\{ \begin{aligned} (y^2 Z_n')' + p_n^2 y^2 Z_n &= 0 & \left| \begin{array}{l} Z_m \\ Z_n \end{array} \right. \\ (y^2 Z_m')' + p_m^2 y^2 Z_m &= 0 \end{aligned} \right.$$

Умножив первое уравнение на Z_m , а второе на Z_n , получим

$$\left\{ \begin{aligned} (y^2 Z_n')' Z_m + p_n^2 y^2 Z_n Z_m &= 0 \\ (y^2 Z_m')' Z_n + p_m^2 y^2 Z_m Z_n &= 0. \end{aligned} \right.$$

Вычтем из второго уравнения первое, получим

$$y^2 (p_m^2 - p_n^2) Z_m Z_n = (y^2 Z_m') Z_n - (y^2 Z_n') Z_m$$

Умножив это равенство на dy и проинтегрируем от lR_2 до lR_1 , правую часть проинтегрируем по частям, получим

$$(p_m^2 - p_n^2) \int_{lR_2}^{lR_1} y^2 Z_m Z_n dy = Z_n Z_m' \Big|_{lR_2}^{lR_1} - Z_m Z_n' \Big|_{lR_2}^{lR_1}$$

С учетом граничных условий (16) и (17) имеем

$$(p_m^2 - p_n^2) \int_{lR_2}^{lR_1} y^2 Z_m Z_n dy = 0 \quad \text{при } m \neq n$$

Откуда следует, что система $\{Z_n\}$ ортогональна на отрезке $[lR_2, lR_1]$ с весом y^2 . Для определения постоянных C_{1k} и ε_k решение уравнения (1), которое теперь имеет вид

$$u = \sum_{k=1}^{\infty} C_{1k} Z_k(p_k y) \sin(\omega_k t + \varepsilon_k),$$

подставим в (21), получим

$$\left. \begin{aligned} \sum_{k=1}^{\infty} C_k Z_k(p_k y) \sin \varepsilon_k &= \varphi(y) \\ \sum_{k=1}^{\infty} C_k Z_k(p_k y) \omega_k \cos \varepsilon_k &= \Psi(y) \end{aligned} \right\}$$

Умножив оба равенства на $y^2 Z_k(p_k y)$ и проинтегрируем от lR_2 до lR_1 , тогда

$$\left. \begin{aligned} C_k \sin \varepsilon_k \int_{lR_2}^{lR_1} y^2 Z_k^2(p_k y) dy &= \int_{lR_2}^{lR_1} y^2 \varphi(y) Z_k(p_k y) dy \\ C_k \omega_k \cos \varepsilon_k \int_{lR_2}^{lR_1} y^2 Z_k^2(p_k y) dy &= \int_{lR_2}^{lR_1} y^2 \Psi(y) Z_k(p_k y) dy \end{aligned} \right\}$$

или

$$\left. \begin{aligned} C_k \sin \varepsilon_k A_k &= B_k \\ C_k \omega_k \cos \varepsilon_k A_k &= D_k \end{aligned} \right\}$$

$$\left. \begin{aligned} \text{откуда} \quad \varepsilon_k &= \arctg \frac{\omega_k B_k}{D_k} \\ C_k^2 &= \frac{B_k^2}{A_k^2} + \frac{D_k^2}{\omega_k^2 A_k^2} \end{aligned} \right\}$$

В работе /5/ доказано, что решение уравнения свободных колебаний, которое удовлетворяет данным начальным условиям для смещений и скоростей является однозначно определенным, откуда следует, что общее решение можно получить как через (12), так и через (13) и, что они будут сводимы друг к другу. Ряды, которыми определяются функции Бесселя, сходятся при любом аргументе и допускают двукратное дифференцирование (см. /6/), следовательно и полученное решение рассматриваемого уравнения обладает указанным свойством и действительно является решением уравнения (1).

Полнота полученных решений вытекает, из того, что они выражаются через полные системы ортогональных функций (см. /3/).

Список использованной литературы

- 1.Бабаков И.М. Теория колебаний. М.: Наука, 1968. 560с.
- 2.Бидерман В.Л. Прикладная теория механических колебаний. М.: Высшая школа, 1972. 416 с.
- 3.Камке Э. Справочник по обыкновенным дифференциальным уравнениям. М.: Наука, 1976. 576 с.
- 4.Кузнецов Д.С. Специальные функции. М.: Высшая школа, 1965. 424 с.
- 5.Ляв А. Математическая теория упругости. М.-Л.: Объединенное научно-техническое издательство НКТП СССР, 1935. 676.
- 6.Эльсгольц Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М.: Наука, 1965. 424 с.