

Технические науки

УДК 539.3

Вовченко Николай Григорьевич

*кандидат технических наук, доцент,
доцент кафедры строительной механики и сопротивления материалов
Приднепровская Государственная академия
строительства и архитектуры*

Vovchenko Nikolay

*PhD in Civil Engineering, Associate Professor
Prydniprovsky State Academy of Civil Engineering and Architecture*

Варяничко Марина Александровна

*кандидат технических наук, доцент,
доцент кафедры строительной механики и сопротивления материалов
Приднепровская Государственная академия
строительства и архитектуры*

Varianichko Marina

*PhD in Civil Engineering, Associate Professor
Prydniprovsky State Academy of Civil Engineering and Architecture*

Нагорный Дмитрий Валериевич

*кандидат технических наук, доцент,
доцент кафедры строительной механики и сопротивления материалов
Приднепровская Государственная академия
строительства и архитектуры*

Nagorny Dmytro

*PhD in Civil Engineering, Associate Professor
Prydniprovsky State Academy of Civil Engineering and Architecture*

**ЗАДАЧА ИЗГИБА ТРАНСВЕРСАЛЬНО – ИЗОТРОПНОЙ ПОЛОГОЙ
СФЕРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ ПОД ДЕЙСТВИЕМ ЛОКАЛЬНОЙ
НАГРУЗКИ НА ОСНОВЕ ИТЕРАЦИОННОЙ ТЕОРИИ
THE PROBLEM OF THE BENDING OF A TRANSVERSAL-
ISOTROPIC SHALLOW SPHERICAL SHELL UNDER THE LOCAL
LOADING USING ITERATIVE THEORY**

Аннотация. Построено решение задачи об изгибе сферической оболочки под действием локальной нагрузки на основе итерационной теории, учитывающей все компоненты напряженно-деформированного состояния.

Ключевые слова: оболочка, напряженно-деформированное состояние, локальная нагрузка.

Summary. The problem of the bending of a spherical shell under the local loading is solved iterative theory that takes into account all the components of the stress-strain state.

Key words: shell, stress-strain state, local loading.

На основе метода варьирования по определяемому состоянию [4] с учетом всех компонент НДС в первом приближении строится решение задачи изгиба пологой трансверсально - изотропной сферической оболочки поперечной, приложенной в полюсе по нормали к срединной поверхности равномерно распределённой по круговой площадке радиуса r_0 нагрузкой интенсивностью q_0 .

Разрешающие уравнения для первого приближения с учетом всех компонент НДС имеют вид [4]:

$$D\nabla^2\nabla^2 w_1 - \left[1 - \frac{h^2}{5(1-\mu)} \frac{G}{G_3} \nabla^2\right] \nabla_k^2 F = \left[1 - \frac{h^2}{10(1-\mu)} \left(2 \frac{G}{G_3} - \mu \frac{E}{E_3}\right) \nabla^2\right] q,$$
$$\nabla^2\nabla^2 F + Eh\nabla_k^2 w_1 = -\frac{\mu_3}{2} \frac{Eh}{E_3} \nabla^2 p, \quad (1)$$

$$\nabla^2 \psi_1 - \frac{10}{h^2} \frac{G_3}{G} \psi_1 = 0.$$

Аналогично [3] уравнения (1) приведены к виду:

$$\nabla^2(\nabla^2 \nabla^2 F - 2L_1 N_1^{-2} \nabla^2 F + N_1^{-4} F) = -K_1 q + K_2 \nabla^2 q - K_3 \nabla^2 \nabla^2 p \quad (2)$$

где

$$K_1 = \frac{Eh}{RD}; \quad N_1 = \sqrt[4]{\frac{R^2 h^2}{12(1-\mu^2)}}; \quad K_2 = \frac{Eh^3}{10RD(1-\mu)} \left(2 \frac{G}{G_3} - \mu_3 \frac{E}{E_3} \right); \quad K_3 = \frac{Eh}{E_3} \frac{\mu_3}{2}.$$

Общее решение уравнения (2) принято в виде

$$F = F_0 + F_1 + F_2,$$

где

F_1 - решение однородного уравнения

$$\nabla^2 \nabla^2 F + 2L_1 N_1^{-2} \nabla^2 F + N_1^{-4} F = 0.$$

F_2 - решение уравнения

$$\nabla^2 F = 0.$$

F_0 - частное решение неоднородного уравнения.

После определения функции усилий F из второго уравнения (1) определяется w_1 .

Нагрузка на оболочку принята в виде

$$q(r) = q \delta(r - r_0), \quad (3)$$

где $\delta(r - r_0)$ - функция Дирака.

Для удобства последующих выкладок приведем выражение для функции усилий [2], от действия единичной нагрузки:

$$\begin{aligned} F(r) = & \frac{Eh\pi q r_0}{2RD} N_1^4 \left\{ -\frac{2}{\pi} \ln r - v_0(\lambda r_0) \left(\frac{\alpha}{\beta} g_0(\lambda r) - f_0(\lambda r) \right) + u_0(\lambda r_0) \left(\frac{\alpha}{\beta} f_0(\lambda r) + g_0(\lambda r) \right) \right\} - \\ & - \frac{h^2}{10(1-\mu)N_1^4 \beta} (u_0(\lambda r_0) f_0(\lambda r) - v_0(\lambda r_0) g_0(\lambda r)) + \\ & + \frac{RD}{E_3 N_1^4} \frac{\mu_3}{2} \left(u_0(\lambda r_0) \left(-g_0(\lambda r) + \frac{\alpha}{\beta} f_0(\lambda r) \right) \right) + v_0(\lambda r_0) \left(-f_0(\lambda r) - \frac{\alpha}{\beta} g_0(\lambda r) \right) \frac{\lambda}{\lambda} \} \quad (4) \\ & (0 < r_0 < r) [0 < r < r_0, r \rightarrow r_0, r_0 \rightarrow r]. \end{aligned}$$

Для получения решения о действии на оболочку нагрузки, равномерно распределенной по круговой площадке радиуса r_0 заменяем в (3) q на qdr и интегрируем полученные выражения по r в пределах от 0 до r_0 .

Решение в области действия нагрузки получаем путем сложения решений уравнения (2), соответствующих интегрированию по r от 0 до r и от r до r_0 .

При этом в первом интеграле используем выражение для $r > r_0$, заменяя в нем r_0 на r , во втором $r < r_0$.

С учётом соотношений для функций комплексного аргумента [3]

$$\begin{aligned} \int ru_0(\lambda r)dr &= -\frac{r}{\lambda}v'_0(\lambda r); \quad \int rv_0(\lambda r)dr = -\frac{r}{\lambda}u'_0(\lambda r); \\ \int rf_0(\lambda r)dr &= -\frac{r}{\lambda}g'_0(\lambda r); \quad \int rg_0(\lambda r)dr = -\frac{r}{\lambda}f'_0(\lambda r). \end{aligned} \quad (5)$$

Для функций $J_0(x)$ и $H_0(x)$ [1]

$$J_0(x)\frac{dH_0(x)}{dx} - H_0(x)\frac{dJ_0(x)}{dx} = -\frac{2i}{\pi x} \quad (6)$$

В (6) принимая $x = \lambda_1 r$, и отделяя действительные и мнимые части, записываем

$$v_0(\lambda_1 r)g'_0(\lambda_1 r) - u_0(\lambda_1 r)f'_0(\lambda_1 r) + f_0(\lambda_1 r)u'_0(\lambda_1 r) - g_0(\lambda_1 r)v'_0(\lambda_1 r) = 0, \quad (7)$$

$$v_0(\lambda_1 r)f'_0(\lambda_1 r) + u_0(\lambda_1 r)g'_0(\lambda_1 r) - g_0(\lambda_1 r)u'_0(\lambda_1 r) - f_0(\lambda_1 r)v'_0(\lambda_1 r) = \frac{2}{\pi \lambda_1 r} \quad (8)$$

С учетом (5, 7, 8) для зоны действия нагрузки:

$$\begin{aligned} F(r) &= K_1 \frac{qr_0}{\lambda_1} \frac{\pi}{2} N_1^4 \left\{ v_0(\lambda_1 r) \left[-\frac{\alpha_1}{\beta_1} f'_0(\lambda_1 r_0) - g'_0(\lambda_1 r_0) \right] + \right. \\ &+ u_0(\lambda_1 r) \left[-\frac{\alpha_1}{\beta_1} g'_0(\lambda_1 r_0) + f'_0(\lambda_1 r_0) \right] - K_2 \left[u_0(\lambda_1 r)g'_0(\lambda_1 r_0) - v_0(\lambda_1 r)f'_0(\lambda_1 r_0) + \frac{2}{\pi \lambda_1 r_0} \right] + \frac{h}{R} \frac{E}{E_3} \frac{\mu_3}{2} \times \\ &\times \left[-u_0(\lambda_1 r) \left(f'_0(\lambda_1 r_0) + \frac{\alpha_1}{\beta_1} g'_0(\lambda_1 r_0) \right) \right] + v_0(\lambda_1 r) \left[g'_0(\lambda_1 r_0) - \frac{\alpha_1}{\beta_1} f'_0(\lambda_1 r_0) + \frac{\alpha_1}{\beta_1} \frac{2}{\pi \lambda_1 r_0} \right] + \\ &\left. + \frac{\alpha_1}{\beta_1} \frac{2}{\pi \lambda_1 r_0} - \frac{2\lambda_1}{\pi r_0} \left(r_0^2 \ln r_0 - \frac{r_0^2 - r^2}{4} \right) \right\} \end{aligned} \quad (9)$$

С учетом (5, 7, 8) вне зоны действия нагрузки:

$$F(r) = K_1 \frac{qr_0}{\lambda_1} \frac{\pi}{2} N_1^4 \left\{ g_0(\lambda_1 r) \left[-\frac{\alpha_1}{\beta_1} u'_0(\lambda_1 r_0) - v'_0(\lambda_1 r_0) \right] + \right. \\ \left. + f_0(\lambda_1 r) \left[-\frac{\alpha_1}{\beta_1} v'_0(\lambda_1 r_0) + u'_0(\lambda_1 r_0) \right] + K_2 \left[-f_0(\lambda_1 r) v'_0(\lambda_1 r_0) - g_0(\lambda_1 r) u'_0(\lambda_1 r_0) \right] + \right. \\ \left. + \frac{h}{R} \frac{E}{E_3} \frac{\mu_3}{2} \left[f_0(\lambda_1 r) u'_0(\lambda_1 r_0) + \frac{\alpha_1}{\beta_1} v'_0(\lambda_1 r_0) \right] + g_0(\lambda_1 r) \left[v'_0(\lambda_1 r_0) - \frac{\alpha_1}{\beta_1} u'_0(\lambda_1 r_0) \right] - \frac{\lambda_1}{\pi} r_0 \ln r \right\} \quad (10)$$

Условия сопряжения $F(r)$ ($r = r_0$) выполняются.

Выводы. В предельном переходе ($E/E_3 = 0$, $G/G_3 = 0$), что соответствует решению задачи на основе уравнений классической теории пологих оболочек, решение совпадает с [5].

Литература

1. Ватсон Дж. Н. Теория бесселевых функций. В 2-х т.-М. Иностраниздат, 1949.
2. Вовченко Н. Г., Корниенко А. Н. Сферический сегмент под действием единичной поперечной нагрузки // Theoretical Foundations of Civil Engineering. Warsaw. – 2002. – Vol. 10. – P.618-621.
3. Гузь А. Н., Чернышенко И. С., Шнеренко К. И. Сферические днища, ослабленные отверстиями. - К.:Наукова думка, 1970. – 324 с.
4. Прусаков А. П. О построении уточненной теории пологих оболочек энергоасимптотическим методом. Изв. вузов. Строительство и архитектура, 1977. – №12. – С. 25-29.
5. Шевляков Ю. А., Шевченко В. П. Розв'язок задач згину пологих сферичних оболонок. – Прикл. Мех., 1964. – т.10. – вип. 4. – С. 382-391.