

## РЕШЕНИЕ ОБРАТНОЙ ЗАДАЧИ ПРОЧНОСТИ ДЛЯ КВАДРАТНОГО КЕССОНА

Валитова Н.Л.

Научный руководитель – профессор Костин В.А.

Казанский государственный технический университет им. А.Н. Туполева

Рассматривается симметричный квадратный кессон с приложенной нагрузкой на два противоположных ребра.

Требуется для кессона решить обратную задачу прочности, а именно: по заданной нагрузке  $P$ , заданным деформациям ( $f$ ) и перемещениям ребер ( $f$ ) кессона определить модули упругости материалов ребер ( $E$ ) и обшивки ( $G$ ).

В качестве мат. модели была принята модель тонкостенной конструкции Ю.Г. Одинокова, которая для кессона имеет вид:

$$\begin{cases} -\left( FE_1 \cdot \frac{df_1}{dz} \right)' + 2b \cdot f_1 - 2b \cdot f_2 = 0 \\ -\left( FE_2 \cdot \frac{df_2}{dz} \right)' - 2b \cdot f_1 + 2b \cdot f_2 = 0 \end{cases} \quad \forall z \in (0, l)$$

граничные условия:

$$а) \text{ при } z = l: \begin{cases} FE_1 \cdot \frac{df_1}{dz} = P; \\ FE_2 \cdot \frac{df_2}{dz} = 0 \end{cases} \quad б) \text{ при } z = 0: f_i = 0 \quad (i = 1, 2)$$

Для ребер и обшивки принимается нелинейная зависимость между напряжениями и деформациями:  $\sigma_i = E_i \cdot f_i'$ ,  $E_i = K_i \cdot |f_i'|^{\alpha_i}$ ;

$\tau_i = G_i \cdot \gamma_i$ ,  $G_i = \bar{K}_i \cdot |\gamma_i|^{\beta_i}$ , где  $K_i, \bar{K}_i$  – положительные постоянные, принимающие известные значения модулей упругости первого и второго рода.

Поставленную задачу лучше всего решать как задачу оптимального управления: найти управление  $(\alpha, \beta)$ , при котором функционал  $J$  достигает минимального значения:

$$J(\alpha, \beta) = \frac{1}{2} \sum_{k=1}^n \int_0^l (f_k' - \tilde{f}_k')^2 dz + \frac{1}{2} \sum_{k=1}^n r_k \int_0^l q_k^2 dz, \quad \text{Данный функционал}$$

обеспечивает не только минимум квадрата невязки осевых деформаций, но и привязку к каждому  $k$ -му ребру сдвигающих усилий от прилегающей обшивки. Поставленную задачу можно решить с помощью правила множителей Лагранжа с последующим применением необходимых условий стационарности. Таким образом, исходная задача условной минимизации сводится к безусловной, которую можно решить градиентным методом. Использование уравнений сопряженного состояния при этом позволяет упростить анализ функционала качества и сократить объем проводимых вычислений.

Вышеописанный подход был реализован в среде MathCad со следующими исходными данными: длина кессона  $l = 100$  см, ширина  $s = 15$  см, нагрузка  $P = 10000$  кг, площадь поперечного сечения ребра  $F = 3$  см<sup>2</sup>, модуль упругости материала ребра  $E = 686500$  кг/см<sup>2</sup>, толщина обшивки  $\delta = 0,1$  см, материал обшивки с модулем сдвига  $G = 196100$  кг/см<sup>2</sup>. Перемещения и деформации были взяты из решения прямой задачи.