СЖАТИЕ УПРУГОГО ШАРА ОПОЯСЫВАЮЩЕЙ НАГРУЗКОЙ

Калинин А.А., Федосеев Г.Н.

Интегральные уравнения краевой задачи теории упругости для тела вращения с осессимметричными силовыми граничными условиями, построенные на эластопотенциалах простого слоя, имеют вид [1]

$$2\pi G\eta \mu_{i}(x) + \int_{L} \mu_{k}(y) D_{ij}^{k}(x, y) \alpha_{j} dL = p_{i}(x)$$
(i, i, k = 0, t, z).
(1)

где $\mu_i(x)$ и $\mu_k(y)$ - компоненты вектора плотности эластопотенциала в фиксированной и переменной при интегрировании точках x и у границы L меридионального сечения тела вращения;

α_j - направляющие косинусы нормали к контуру L (в фиксированной точке х);

p_i(x) - поверхностные усилия;

η- коэффициент, принимающий значения 1 (для внутренней задачи), -1 (для внешней задачи);

G- модуль сдвига материала тела;

ρ ,t ,z - координатные направления (радиальное, окружное и параллельное оси симметрии) в точке х.

Ядра D_{ij}^k (x, y) в уравнениях (1) получаются путем интегрирования ядер уравнений трехмерной задачи [2] (по окружной координате)

$$d_{ij}^{k}(\mathbf{x},\mathbf{y}) = T_{jr}(\frac{\partial}{\partial \mathbf{x}},\mathbf{x}_{i})\Gamma_{rk}(\frac{\partial}{\partial \mathbf{x}})\frac{|\mathbf{r}|}{2}$$

где $T_{\mu}(\frac{\partial}{\partial x}, x_i)$, - оператор напряжения;

 $\Gamma_{nk}(\frac{\partial}{\partial x})$ - оператор Галеркина,

1- вектор, имеющий начало в точке x, а конец в точке y.

Приближенное решение задачи получается заменой уравнений (1) алгебраическим аналогом, найденные значения плотности µ используются для определения напряжений в точках z тела вращения

$$\sigma_{ij}(z) = \int_{L} \mu_k(y) D_{ij}^k(z, y) dL, (i, j, k = \rho, t, z)$$

Рассмотрим сжатие упругого шара нагрузкой, опоясывающей его по экватору (рис.1),

 $p_{\rho} = \begin{cases} -A \left(1 + \cos \frac{\pi \gamma}{2\alpha} \right) & \text{при} & -\alpha \leq \gamma \leq \alpha \\ 0 & \text{при} & \alpha \langle \gamma \leq \pi/2, \dots - \alpha \rangle \gamma \geq -\pi/2; \end{cases}$ $p_{z} = 0$

и, положив $|p_{\rho}|$ max = 100 (при этом коэффициент A = 50), оценим влияние размеров области распределения нагрузки ($\alpha = 4^{\circ}$, 8°, 12°) на напряжен-

ное состояние в точках экваториального сечения шара. На рис. 2 показано, что по мере удаления от поверхности шара значения напряжений б_{рр} (отнесенные

к интенсивности нагрузки $p=R\int\limits_{-n}|p_{\rho}|d\gamma$), соответствующие различным значениям

угла, сближаются (при $\rho = 0,6$ расхождения этих значений не превышает 2,6%). Аналогичным образом ведут себя и напряжения δ_{tt} (рис. 3). Что касается точек, близких к поверхности шара, при сужении области распределения нагрузки напряжения δ_{pp} приближаются к напряжениям δ_x в задаче Фламана [3] (график последних показан на рис. 2 штрихами).

На рис. 4 изображены графики напряжений б_{zz}. Растятивающие напряжения б_{zz} распределены в растянутой зоне почти равномерно. По мере сужения области распределения нагрузки размеры растянутой зоны растут; точка, где действует наибольшее растягивающее напряжение, смещается к поверхности шара.

Наконец, на рис. 5 показаны графики эквивалентного напряжения , найденного по известному критерию Треска-Сен-Венана. Наиболее опасные точки находятся не на поверхности шара, а на некотором удалении от нее. По мере сужения области распределения нагрузки (при ее стремлении к распределенной по экватору) опасные точки асимптотически приближаются к поверхности шара.

Литература:

- Капейкін Ю.Д., Калінін А.А. Прамое рашэнне восесіметрычнай другой краявой задачы тэорыі пругкасці метадам бігарманічных патэнцыялау//Изв.АН БССР.1972.N 3. Сер.физ.-матем.Наук.
- Купрадзе В.Д., Гегелиа Т.Г., Башелейшвили М.О., Бурчуладзе Т.В. Трехмерные задачи математичекской теории упругости. Тбилиси: Тбилисский университет, 1968.

^{3.} Лурье А.И. Теория упругости. М.:Наука, 1970.















РИС. 4. Напряжения без в экваторнальной плоскости.



РИС. 5. Экнивалентные напряжения в экваторнальной плоскости.

Часть II