

# РАСЧЕТ СТАТИЧЕСКИ НЕОПРЕДЕЛИМЫХ ПРИЗМАТИЧЕСКИХ СТЕРЖНЕЙ ПРИ КРУЧЕНИИ

Жигилий Д.А., ст. преподаватель, Ткаченко Я.В., студент, СумГУ, г. Сумы

Рассмотрим ступенчатый стержень эллиптического и треугольного поперечных сечений соответственно, который закреплен на двух концах и скручивается моментом  $M$  в сечении соединения эллипса и треугольника рис. 1.

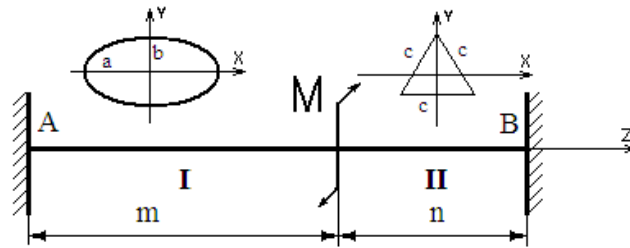


Рисунок 1 - Статически неопределимый призматический стержень при кручении

Используя гипотезу жёсткого контура и считая в уравнениях равновесия Коши объёмные силы равными нулю задача о кручении призматического стержня сводится к решению гармонического уравнения Лапласа для функции кручения:  $\nabla^2 \varphi = \partial^2 \varphi / \partial x^2 + \partial^2 \varphi / \partial y^2 = 0$  для функции с граничными условиями отсутствия внешних сил на контуре  $L$  поперечного сечения.

При введении функции напряжений  $F(x,y)$  Прандтля ( $\tau_{xz} = \frac{\partial F}{\partial y} = G \cdot \theta \cdot \left( \frac{\partial \varphi}{\partial x} - y \right)$ ,  $\tau_{yz} = -\frac{\partial F}{\partial x} = -G \cdot \theta \cdot \left( \frac{\partial \varphi}{\partial y} + x \right)$ ) гармоническое уравнение Лапласа будет иметь вид уравнения Пуассона  $\nabla^2 F = \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} = -G \cdot \theta$  с тождественным граничным условием на контуре  $L$  поперечного сечения  $F = \text{const}$ .

Стержень эллиптического сечения имеет уравнение контура  $\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} - 1 = 0$  и принятую функцию напряжений  $F = A \cdot \left( \frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} - 1 \right)$ , удовлетворяющую граничному условию  $F=0$ , на контуре сечения.

Подставляя в уравнение Пуассона получим  $A$  и окончательно:

$$\theta_I = \frac{M_{крI}}{G \cdot I_{крI}}; I_{крI} = \frac{\pi \cdot a^3 \cdot b^3}{a^2 + b^2}; \tau_I = \frac{M_{крI} \cdot r_I}{I_{крI}}, r_I = \frac{\sqrt{b^4 \cdot x^2 + a^4 \cdot y^2}}{a^2 + b^2}.$$

Распределение напряжений показано на рис. 2. Максимальное напряжение имеет место на концах малой оси эллипса ( $x=0, y=\pm b$ ).

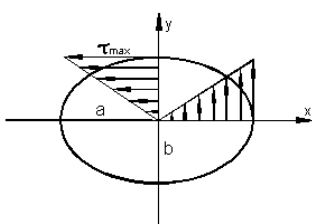


Рисунок 2 - Эпюра полных касательных напряжений при кручении эллиптического сечения

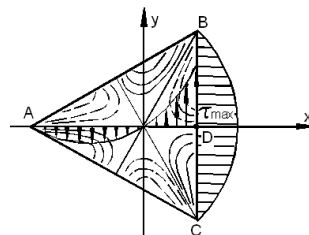


Рисунок 3 - Эпюра полных касательных напряжений при кручении треугольного сечения

Для стержня треугольного сечения контур сечения определяется уравнением:  $x = \frac{c}{2\sqrt{3}}$ ,  $x + \frac{2 \cdot c}{\sqrt{3}} - \sqrt{3} \cdot y = 0$ ,  $x + \frac{2 \cdot c}{\sqrt{3}} + \sqrt{3} \cdot y = 0$ .

Примем функцию деформации  $\varphi$  в виде:  $\varphi = A(y^3 - 3x^2 y)$ . Она удовлетворяет уравнению Лапласа является решением задачи Сен-Венана о кручении. Удовлетворяя граничным условиям получим:

$$\theta_{II} = \frac{M_{крII}}{G \cdot I_{крII}}; I_{крII} = \frac{\sqrt{3} \cdot c^4}{80};$$

$$\tau_{II} = \frac{M_{крII}}{I_{крII} \cdot \frac{c}{\sqrt{3}}} \cdot \sqrt{4 \cdot y^2 \left( x - \frac{c}{2\sqrt{3}} \right)^2 + \left( x^2 - y^2 - \frac{c}{\sqrt{3}} \cdot x \right)^2}.$$

Распределение напряжений показано на рис. 3. Максимальное напряжение имеет место по середине стороны треугольника ( $x = \frac{c}{2\sqrt{3}}, y=0$ ).

На основании уравнения совместности деформаций найдены моменты реакции в защемлении:

$$M_A = \frac{M \cdot \frac{n}{I_{крII}}}{\frac{m}{I_{крI}} + \frac{n}{I_{крII}}}, \quad M_B = \frac{M \cdot \frac{m}{I_{крI}}}{\frac{m}{I_{крI}} + \frac{n}{I_{крII}}}.$$

На основании равной материалоемкости (равенства площадей эллипса и треугольника) и одновременного удовлетворения условиям прочности ( $\tau_{I_{\max}} = \tau_{II_{\max}}$ ) или жёсткости ( $\theta_I = \theta_{II}$ ) найдена рациональная зависимость между соотношением длин полуосей эллипса  $a/b$  и соотношением длин участком ступенчатого стержня  $m/n$ .