

РЕФЕРАТЫ

F. Tricomi. Sul problema della trave soggetta a uno sforzo di taglio (Atti della Accademia Naz. dei Lincei, VI ser., Vol. XVIII, № 11, 1933, p. 484 — 488).

Известно, что касательные напряжения в случае изгиба балки, заделанной на одном конце и нагруженной на свободном конце силой Q (параллельной одной из главных осей инерции Y поперечного сечения), определяются формулами:

$$\left. \begin{aligned} \tau_{xz} &= \frac{Q}{2(m+1)J} \left[m \frac{\partial \psi}{\partial x} - (2m+1)xy \right] \\ \tau_{yz} &= \frac{Q}{2(m+1)J} \left[m \frac{\partial \psi}{\partial y} - \frac{1}{2}(2m-1)x^2 - \frac{1}{2}y^2 \right] \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

где $\frac{1}{m}$ коэффициент Пуассона, J — момент инерции сечения относительно нейтральной

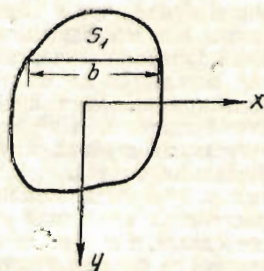


Рис. 1.

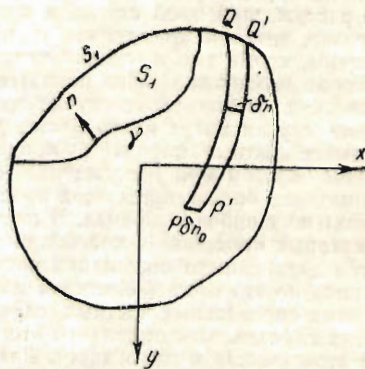


Рис. 2.

ной оси X и $\psi(x, y)$ — гармоническая внутри сечения функция, нормальная производная которой на контуре сечения удовлетворяет условию:

$$\frac{d\psi}{dn} = \frac{2m+1}{m} xy \frac{dx}{dn} + \frac{1}{2m} \left[(2m-1)x^2 + y^2 \right] \frac{dy}{dn}. \quad (2)$$

В сопротивлении материалов при рассмотрении касательных напряжений при изгибе приводится выражение для среднего значения τ_{yz} напряжения τ_{yz} вдоль хорды b сечения, параллельной оси X . Это выражение имеет вид:

$$\bar{\tau}_{yz} = \frac{Q}{bJ} \int \int_{S_1} y dS, \quad (3)$$

где обозначения указаны на рис. 1. В реферируемой заметке Tricomi показано, что эта формула (3) представляет непосредственно следствие того, что интеграл от нормальной производной гармонической функции по замкнутому контуру обращается в нуль. При этом (3) может быть обобщено в том смысле, что хорду b можно заменить произвольной кривой γ , если притом $\bar{\tau}_{yz}$ заменить средним значением вдоль кривой составляющей τ_n полного касательного напряжения τ (т. е. напряжения, компоненты которого суть τ_{xz} и τ_{yz}) вдоль нормали к γ . При обозначениях рис. 2 формула Tricomi будет

$$\bar{\tau}_n = \frac{Q}{bJ} \int_{S_1} \int y dS, \quad (4)$$

причем теперь под b подразумевается длина кривой γ . Доказательство этого утверждения можно получить, если заметить, что

$$\bar{\tau}_n b = \int_{\gamma} \tau_n ds, \quad \tau_n = \frac{Q}{2(m+1)} \left\{ m \frac{d\psi}{dn} - (2m+1) xy \frac{dx}{dn} - \frac{1}{2} [(2m-1)x^2 + y^2] \frac{dy}{dn} \right\},$$

и выразить, что

$$\int_{\gamma} \frac{d\psi}{dn} ds + \int_{S_1} \frac{d\psi}{dn} ds = 0.$$

В первом интеграле надо $\frac{d\psi}{dn}$ заменить по формуле (5), а во втором подставить вместо $\frac{d\psi}{dn}$ ее значение (2). Тогда, применив один раз преобразование Гаусса, придем к формуле (4).

Если известны линии касательных напряжений при изгибе для данного сечения, т. е. кривые, касательная в каждой точке которых имеет направление касательного напряжения в этой точке, то на основе формулы Tricomi можно дать способ графоаналитического определения уже не среднего, а истинного значения касательного напряжения в данной точке. В самом деле, пусть PQ и $P'Q'$ — две весьма близкие кривые касательных напряжений, $\overline{PP'}$ — отрезок нормали к этим кривым. Применим формулу (4) к кривой $QPP'Q'$; замечая, что $\tau_n = 0$ вдоль QP и $Q'P'$ и $\tau_n = \tau$ вдоль PP' , найдем

$$\delta n_0 \cdot (\bar{\tau})_{\overline{PP'}} = \frac{Q}{J} \int_{S_1} \int y dS, \quad (5)$$

причем в данном случае S_1 есть площадь замкнутой кривой $QPP'Q'Q$. Но заменяя dS через $\delta l \cdot ds$ и замечая, что при $P \rightarrow P'$, $(\bar{\tau})_{\overline{PP'}} \rightarrow \tau(P)$, получим

$$\tau(P) = \frac{Q}{J} \int_P^Q \frac{\delta n}{\delta n_0} y ds, \quad (6)$$

где интегрирование ведется вдоль кривой PQ и отношение $\frac{\delta n}{\delta n_0}$ в каждой точке этой кривой может быть снято с чертежа. Получить линии напряжения можно экспериментальным путем по методу аналогии Прайдтля в применении к задаче изгиба (см., например, Тимошенко, Теория упругости, ч. 1, стр. 332, 1934).

А. Лурье