

ТЕОРИЯ УПРУГОСТИ

А. П. СОКОЛОВ

ОБ УПРУГО-ПЛАСТИЧЕСКОМ СОСТОЯНИИ ПЛАСТИНКИ

(Представлено академиком Л. С. Лейбензоном 30 I 1948)

В настоящей заметке рассматривается растяжение тонкой пластинки неограниченных размеров с круговым вырезом, края которого свободны от внешних усилий. На бесконечности действуют равномерно распределенные напряжения $\sigma_x = q\sigma_s$ и $\sigma_y = p\sigma_s$, причем $0 < q \leq 1$, $0 < p \leq 1$, где q, p — безразмерные параметры, характеризующие величину напряжения, а σ_s обозначает предел текучести при простом растяжении.

С увеличением p и q пластинка, находившаяся первоначально в упругом состоянии, будет иметь область пластических деформаций, первые признаки которой, как известно, появляются в двух диаметрально противоположных точках отверстия пластинки. При дальнейшем возрастании p и q будут вступать в состояние пластичности следующие точки пластинки и, очевидно, можно подобрать такие p и q , когда пластическая зона заполнит окрестность отверстия, контур которого будет внешней границей этой области. Ниже будет рассмотрен метод определения уравнения кривой внутренней границы пластичности, соприкасающейся с упругой областью пластинки, и напряжения в пластической зоне.

Пусть под воздействием внешних растягивающих напряжений пластинка находится в упругом состоянии и σ_x, σ_y — компоненты напряжения в прямоугольной системе координат, расположенной в средней плоскости пластинки с началом координат в центре отверстия. Введем безразмерную величину $\rho = r/a$, где r — расстояние в единицах длины от центра отверстия до произвольной точки пластинки; a — радиус отверстия. Перейдем к полярной системе координат ρ, θ с полюсом в центре отверстия (ρ — полярный радиус, θ — угол между ρ и осью ox). Значения напряжений на бесконечности в новой системе координат $\sigma_\rho, \sigma_\theta$ и $\tau_{\rho\theta}$ определяются формулами:

$$\sigma_\rho = \frac{p+q}{2} \sigma_s - \lambda \sigma_s \cos 2\theta,$$

$$\sigma_\theta = \frac{p+q}{2} \sigma_s + \lambda \sigma_s \cos 2\theta,$$

$$\tau_{\rho\theta} = \lambda \sigma_s \sin 2\theta$$

где $\lambda = \frac{p-q}{2}$.

Компоненты напряжения для любой точки пластинки имеют вид:

$$\begin{aligned}\sigma_r &= \frac{p+q}{2} \sigma_s \left(1 - \frac{a}{\rho^2}\right) - \lambda \sigma_s \left(1 - \frac{2b}{\rho^2} + \frac{c}{\rho^4}\right) \cos 2\theta, \\ \sigma_\theta &= \frac{p+q}{2} \sigma_s \left(1 + \frac{a}{\rho^2}\right) + \lambda \sigma_s \left(1 + \frac{c}{\rho^4}\right) \cos 2\theta, \\ \tau_{r\theta} &= \lambda \sigma_s \left(1 + \frac{b}{\rho^2} - \frac{c}{\rho^4}\right) \sin 2\theta,\end{aligned}\quad (1)$$

где a, b, c — произвольные постоянные, определяемые из контурных условий. Если в формулы (1) подставить значения a, b, c и $p = 0$, то мы придем к решению, которое получено Г. Киршем. Этот результат приводится в литературе (см., например⁽¹⁾). Однако нет никакого смысла устанавливать значения a, b, c из условий на контуре выреза пластинки, так как в окрестности отверстия может быть пластическая зона. Допустим, что параметры p и q выбраны так, что пластическая зона занимает окрестность отверстия, внешняя граница которой совпадает с контуром выреза. В этом случае компоненты напряжения $\sigma_r, \sigma_\theta, \tau_{r\theta}$ в пластической области удовлетворяют двум уравнениям равновесия:

$$\begin{aligned}\frac{\partial \sigma_r}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \tau_{r\theta}}{\partial \theta} + \frac{\sigma_r - \sigma_\theta}{\rho} &= 0, \\ \frac{\partial \tau_{r\theta}}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \sigma_\theta}{\partial \theta} + \frac{2\tau_{r\theta}}{\rho} &= 0\end{aligned}\quad (2)$$

и условию пластичности Сен-Венана — Соколовского:

$$(\sigma_r - \sigma_\theta)^2 + 4\tau_{r\theta}^2 = [2\sigma_s - |\sigma_r + \sigma_\theta|]^2 \text{ при } \sigma_r \sigma_\theta \geq \tau_{r\theta}^2 \quad (3)$$

или

$$(\sigma_r - \sigma_\theta)^2 + 4\tau_{r\theta}^2 = \sigma_s^2 \text{ при } \sigma_r \sigma_\theta \leq \tau_{r\theta}^2. \quad (4)$$

В рассматриваемом примере имеет место условие (3). Компоненты напряжения могут быть получены в замкнутом виде. Этот результат принадлежит В. В. Соколовскому⁽²⁾. В некоторых случаях этот результат удобнее представить в полярных координатах.

В пластической области компоненты напряжения $\sigma_r, \sigma_\theta, \tau_{r\theta}$ можно вычислить по формулам:

$$\begin{aligned}\sigma_r &= \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2} + \frac{\sigma_1 - \sigma_2}{2} \cos 2(\varphi - \theta), \\ \sigma_\theta &= \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2} - \frac{\sigma_1 - \sigma_2}{2} \cos 2(\varphi - \theta), \\ \tau_{r\theta} &= \frac{\sigma_1 - \sigma_2}{2} \sin 2(\varphi - \theta),\end{aligned}\quad (5)$$

где σ_1, σ_2 — главные напряжения, причем в данном примере $\sigma_1 > \sigma_2 > 0$ и φ — угол, составляемый наибольшим напряжением с осью ox . Введем следующие обозначения:

$$\sigma_1 + \sigma_2 = 2\sigma_s (1 - \chi), \quad \sigma_1 - \sigma_2 = 2\sigma_s \chi,$$

где χ — функция переменных ρ, θ , и подставим их в (5). Тогда получим:

$$\begin{aligned}\sigma_\rho &= \sigma_s [1 - 2\chi \sin^2(\varphi - \theta)], \\ \sigma_\theta &= \sigma_s [1 - 2\chi \cos^2(\varphi - \theta)], \\ \tau_{\rho\theta} &= \sigma_s \chi \sin 2(\varphi - \theta).\end{aligned}\quad (6)$$

Теперь условие (3) удовлетворяется тождественно. После подстановки формул (6) в уравнения (2) получаем уравнения, содержащие функции $\chi(\rho, \theta)$ и $\varphi(\rho, \theta)$:

$$\begin{aligned}\frac{\partial \varphi}{\partial \rho} \sin 2(\varphi - \theta) - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \varphi}{\partial \theta} \cos(\varphi - \theta) &= 0, \\ \frac{\partial \chi}{\partial \rho} \sin 2(\varphi - \theta) - \frac{2}{\rho} \frac{\partial \chi}{\partial \theta} \cos^2(\varphi - \theta) + 2\chi \frac{\partial \varphi}{\partial \rho} &= 0.\end{aligned}\quad (7)$$

Интегралы уравнений (7) имеют вид:

$$\begin{aligned}\rho \cos(\varphi - \theta) &= f(\varphi), \\ 2\chi &= \frac{F(\varphi)}{\rho \sin(\varphi - \theta) + f'(\varphi)},\end{aligned}\quad (8)$$

где $f(\varphi)$ и $F(\varphi)$ — произвольные функции.

Компоненты напряжения в пластической зоне в рассматриваемом примере не зависят от угла θ :

$$\sigma_\rho = \sigma_s \left(1 - \frac{1}{\rho}\right), \quad \sigma_\theta = \sigma_s, \quad \tau_{\rho\theta} = 0, \quad (9)$$

что сразу следует из соотношений (2) и (3).

Для отыскания внутренней границы пластической области принимается, что p и q мало отличаются друг от друга, т. е. λ — малая величина и члены, содержащие λ^2 , могут быть отброшены. Уравнение кривой двух состояний запишем в следующей форме:

$$\gamma = \gamma_0 + \lambda \gamma_1(\theta), \quad (10)$$

где γ_0 — некоторая постоянная величина, $\gamma_1(\theta)$ — неизвестная функция θ . Вычислим значения упругих напряжений (1) на кривой (10) с точностью до членов, содержащих λ^2 ; имеем

$$\begin{aligned}\sigma_\rho &= \frac{p+q}{2} \sigma_s \left(1 - \frac{a}{\gamma_0^2}\right) - \lambda \sigma_s \left(1 - \frac{2b}{\gamma_0^2} + \frac{c}{\gamma_0^4}\right) \cos 2\theta + \lambda \sigma_s \gamma_1(\theta) \frac{a(p+q)}{\gamma_0^3}, \\ \sigma_\theta &= \frac{p+q}{2} \sigma_s \left(1 + \frac{a}{\gamma_0^2}\right) + \lambda \sigma_s \left(1 + \frac{c}{\gamma_0^4}\right) \cos 2\theta - \lambda \sigma_s \gamma_1(\theta) \frac{a(p+q)}{\gamma_0^3}, \\ \tau_{\rho\theta} &= \lambda \sigma_s \left(1 + \frac{b}{\gamma_0^2} - \frac{c}{\gamma_0^4}\right) \sin 2\theta.\end{aligned}\quad (11)$$

Для напряжений пластической зоны

$$\sigma_\rho = \sigma_s \left(1 - \frac{1}{\gamma_0}\right) + \frac{\lambda \gamma_1(\theta)}{\gamma_0^2} \sigma_s, \quad \sigma_\theta = \sigma_s, \quad \tau_{\rho\theta} = 0. \quad (12)$$

Очевидно, одноименные компоненты напряжений (11) и (12) должны совпадать. Сравнив коэффициенты при одинаковых степенях λ , получим систему уравнений, из которой определим:

$$\gamma_0 = \frac{1}{2-p-q}, \quad \gamma_1(\theta) = 4\gamma_0^2 \cos 2\theta, \quad a = \frac{1}{(2-p-q)(p+q)},$$

$$b = \frac{2}{(2-p-q)^2}, \quad c = \frac{3}{(2-p-q)^4}.$$

Уравнение кривой внутренней границы пластической зоны имеет вид:

$$\gamma = \gamma_0 + 4\lambda\gamma_0^2 \cos 2\theta$$

или

$$\gamma = \frac{1}{2-p-q} + \frac{2(p-q)}{(2-p-q)^2} \cos 2\theta. \quad (10')$$

На прилагаемом чертеже построены эпюры нормальных напряжений в пластической зоне и граница двух состояний пластинки при

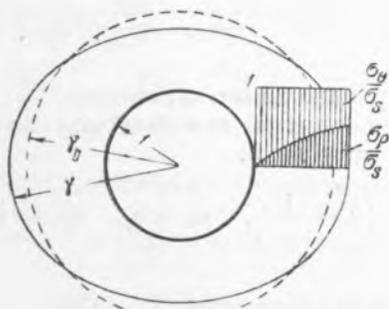


Рис. 1

$\lambda = 0,0125$, $p = 0,7375$, $q = 0,7125$. Пунктирная линия — окружность радиуса γ_0 указывает границу пластической зоны при всестороннем растяжении пластинки.

Поступило
8 I 1948

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

¹ С. П. Тимошенко, Теория упругости, 1934. ² В. В. Соколовский, Теория пластичности, 1946.