

ТЕОРИЯ УПРУГОСТИ

П. М. РИЗ

**ТЕОРИЯ УПРУГОСТИ ПРИ БОЛЬШИХ ДЕФОРМАЦИЯХ,  
ПРЕВОСХОДЯЩИХ ПРЕДЕЛ ПРОПОРЦИОНАЛЬНОСТИ**

(Представлено академиком С. А. Христиановичем 20 XI 1947)

В настоящей заметке мы выясняем возможности построения теории, охватывающей упругую область и позволяющей приближенно определять равновесные состояния за пределами пропорциональности в области, которую условно можно назвать пластической.

Предлагаемая теория является статической и поэтому не претендует на полное описание пластических явлений. Так же как и в ряде обычных для сопротивления материалов приближенных теорий пластичности, мы, в сущности, вместо пластических процессов рассматриваем упругие процессы, связанные с резким изменением упругих характеристик, но в то время как эти теории строятся только для одномерных задач, мы в настоящей заметке рассматриваем общий случай.

Рассмотрим деформацию элемента объема, в котором направление осей координат совпадает с главными осями деформации. Зададимся уравнением, связывающим главные напряжения, отнесенные к величинам первоначальных площадей, и главные удлинения:

$$\bar{\sigma}_i = F(e_i, S_1, S_2, S_3), \quad (1)$$

где

$$S_1 = e_1 + e_2 + e_3,$$

$$S_2 = e_1 e_2 + e_2 e_3 + e_3 e_1,$$

$$S_3 = e_1 e_2 e_3.$$

Если ограничиваться только квадратичными членами относительно удлинений, то можно написать <sup>(1)</sup>:

$$\bar{\sigma}_i = 2\mu e_i + \lambda S_1 + A e_i^2 + B S_1^2 + C(e_i S_1 - S_2), \quad (2)$$

откуда вытекают следующие зависимости между напряжениями и компонентами деформации, отнесенными к деформированному состоянию в произвольных координатных осях:

$$\begin{aligned} \sigma_{ij} = & \left\{ \lambda J_1 + \left( B + \frac{\lambda}{2} \right) J_1^2 - (C + 3\lambda) J_2 \right\} \delta_{ij} + \\ & + [2\mu - (C + \lambda - 2\mu) J_1] \epsilon_{ij} + (A + 5\mu) [\epsilon_{ij} (\epsilon_{ii} + \epsilon_{jj}) + \epsilon_{ik} \epsilon_{jk}], \end{aligned} \quad (3)$$

здесь  $J_1$  и  $J_2$ , а в дальнейшем также  $J_3$  — инварианты тензора деформации

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right) - \frac{1}{2} \sum_{\alpha=1}^3 \frac{\partial u_\alpha}{\partial x_i} \frac{\partial u_\alpha}{\partial x_j}.$$

В пространстве  $(\bar{\sigma}_i, e_1, e_2, e_3)$  уравнения (1) представляют некоторые гиперповерхности. Для простоты изложения мы выделим случай  $e_3=0$ , уменьшив таким образом число измерений, однако все, что будет сказано ниже, применимо и в общем случае.

При  $e_3=0$  уравнение (1) представляет поверхность, которую мы будем называть поверхностью Гука; при  $A=B=C=0$  эта поверхность переходит в плоскость

$$\bar{\sigma}_i = 2\mu e_i + \lambda S_1. \quad (4)$$

Случаю плоскости в пространстве  $(\bar{\sigma}_i, e_1, e_2)$  все же соответствуют квадратичные зависимости (3), остающиеся квадратичными и при  $A=B=C=0$ ; вследствие этого методы, развитые в ряде работ (например (1-3)) для решения задач теории упругости с квадратичными членами, справедливы как в случае плоскости Гука (уравнение (4)), так и в случае параболоида Гука (уравнение (2)).

Уравнения (2) или (4) приближенно справедливы в ограниченной области, определяемой тем или иным условием пластичности.

Обычно эти условия формулируются для напряжений, но при наличии соотношений (1) — (4) легко выразить их через главные удлинения либо через компоненты деформаций.

В общем виде мы будем иметь условие пластичности в виде  $M(e_1, e_2, e_3) \leq k$ . В частности, если принять гипотезу Генки, то  $M$  есть плотность энергии изменения формы и

$$M = M'(J_1, J_2, J_3).$$

Равенство  $M = M = k$  определяет в пространстве  $(\bar{\sigma}_i, e_1, e_2, e_3)$  гиперцилиндр, переходящий в обычный цилиндр при  $e_3=0$ .

При достижении деформациями границ цилиндра происходит резкое изменение упругих свойств материалов, и, описывая упругие свойства тела, мы должны перейти к другой поверхности Гука. Новую поверхность мы также можем представить параболоидом

$$\bar{\sigma}_i = a + 2\mu' e_i + \lambda' S_1 + A' e_i^2 + B' S_1^2 + C' (S_1 e_i - S_2) \quad (5)$$

либо плоскостью

$$\bar{\sigma}_i = a + 2\mu' e_i + \lambda' S_1. \quad (6)$$

Мы будем рассматривать условия пластичности либо типа условий Сен-Венана, либо типа Мизеса—Генки.

В первом случае мы ограничим величины, характеризующие углы сдвига, а именно, мы потребуем, чтобы

$$\max \left\{ \begin{array}{l} |e_1 - e_2| \\ |e_2 - e_3| \\ |e_3 - e_1| \end{array} \right\} \leq k. \quad (7)$$

Соответствующая поверхность (в пространстве  $(\bar{\sigma}_i, e_1, e_2, e_3)$ ) состоит из ряда плоскостей.

При использовании условий пластичности типа Мизеса—Генки, соответствующая поверхность представляет цилиндр с криволинейной образующей второго или третьего порядка

$$M'(S_1, S_2, S_3) = k. \quad (8)$$

Очевидно, что этот цилиндр пересекается с плоскостью Гука по кривой, что делает невозможным сопряжение двух плоскостей Гука.

Мы должны сопрягать поверхность (2) вдоль линии ее пересечения с цилиндром с поверхностью (5) либо с плоскостью (6). Последний случай представляет аналог обычной теории пластичности с линейным упрочнением. Можно также сопрягать плоскость (4) с поверхностью (5). Наличие дополнительных упругих констант дает возможность не только выполнить требуемое сопряжение, но и оставляет достаточно свободы для приближенного изображения экспериментально определяемых упругих характеристик тела.

Для определения равновесного состояния мы приходим к задаче теории упругости с квадратичными членами для составного тела с различными модулями. Задачи такого типа решались в работе (\*) методами, изложенными в работах (1–3). В предлагаемой теории сохраняется специфическая трудность задач определения упруго-пластического равновесия, связанная с неизвестностью границы между упругой и пластической зонами.

Заметим, наконец, что так же как и теория Генки предлагаемая теория не описывает ряда явлений, связанных с изменением направления загрузки, последействия и т. д., и не охватывает динамики пластических состояний.

Поступило  
20 XI 1947

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- <sup>1</sup> И. В. Зволинский и П. М. Риз, Прикладн. математ. и мех., 2, в. 4 (1939).  
<sup>2</sup> Д. Ю. Панов, Тр. ЦАГИ, в. 479 (1940). <sup>3</sup> П. М. Риз, ДАН, 22, № 9 (1939).  
<sup>4</sup> А. Горгидзе и А. К. Рухадзе. Тр. Тбилисск. математ. ин-та, 12, 79 (1943).