

**К ВОПРОСУ О СТАТИЧЕСКИ ОПРЕДЕЛИМЫХ СОСТОЯНИЯХ  
ПРИ УСЛОВИИ СОПРОТИВЛЕНИЯ ОТРЫВУ**

(Чувашский государственный педагогический университет им. И.Я Яковлева)

В работах [1] и [2] исследованы предельные соотношения статически определимых состояний при условии сопротивления отрыву в случае, когда величины двух главных напряжений равны.

В настоящей работе рассматриваются общие соотношения статически определимых состояний идеальнопластических тел при отрыве, не связанные с ограничениями на величины главных напряжений.

1. Рассмотрим соотношения связи между компонентами  $S_{ij}$  тензора напряжений в декартовой системе координат  $x, y, z$  и компонентами  $S_i$  главных напряжений

$$S_x = S_1 l_1^2 + S_2 m_1^2 + S_3 n_1^2, \\ t_{xy} = S_1 l_1 l_2 + S_2 m_1 m_2 + S_3 n_1 n_2, \quad (xyz, 123, lmn) \quad (1.1)$$

где  $l_i, m_i, n_i$  – направляющие косинусы, определяющие ориентацию главных напряжений. Для направляющих косинусов  $l_i, m_i, n_i$  справедливы соотношения

$$l_1^2 + l_2^2 + l_3^2 = 1, \quad l_1 m_1 + l_2 m_2 + l_3 m_3 = 0, \quad (lmn)$$

а также

$$l_1^2 + m_1^2 + n_1^2 = 1, \quad l_1 l_2 + m_1 m_2 + n_1 n_2 = 0. \quad (lmn) \quad (1.2)$$

Пусть  $S_3 \leq S_2 \leq S_1$ . Обозначим

$$S_1 = n, \Sigma = S_1 - S_2, T = S_1 - S_3. \quad (1.3)$$

Согласно (1.3) из (1.1) следует

$$S_x = n - \Sigma m_1^2 - T n_1^2, \quad t_{xy} = -\Sigma m_1 m_2 - T n_1 n_2. \quad (xyz, 123) \quad (1.4)$$

В случае статически определимых состояний условие пластичности запишется в виде трех соотношений

$$f_s(S_{ij}) = 0, \quad s=1,2,3. \quad (1.5)$$

Тогда из (1.4) и (1.5) имеем

$$f_s(n, \Sigma, T, \mathbf{m}, \mathbf{n}) = 0, \quad s=1,2,3, \quad (1.6)$$

где  $\mathbf{m} = (m_1, m_2, m_3)$ ,  $\mathbf{n} = (n_1, n_2, n_3)$ .

Введем обозначения

$$\mathbf{N}_i = \sqrt{\Sigma} \mathbf{m}_i + \sqrt{T} \mathbf{n}_i, \quad N_i = |\mathbf{N}_i|. \quad (1.7)$$

Тогда для скалярных произведений векторов  $\mathbf{N}_1, \mathbf{N}_2, \mathbf{N}_3$  имеем

$$(\mathbf{N}_1, \mathbf{N}_2) = N_1 N_2 \cos a_3, \quad 0 \leq a_i \leq p. \quad (1.8)$$

Для трех векторов  $\mathbf{N}_1, \mathbf{N}_2, \mathbf{N}_3$ , лежащих в одной плоскости, не нарушая общности, можно считать

$$\cos a_1 = \cos(a_2 + a_3). \quad (1.9)$$

Согласно (1.7) и (1.8)

$$\Sigma m_1^2 + T n_1^2 = N_1^2, \quad \Sigma m_1 m_2 + T n_1 n_2 = N_1 N_2 \cos a_3. \quad (1.10)$$

Из (1.7), (1.8) и (1.10) следует, что  $\Sigma = 0$  или  $T = 0$  тогда и только тогда, когда

$$\cos a_1 \cos a_2 \cos a_3 = 1. \quad (1.11)$$

С учетом (1.10), из (1.4) получим

$$\mathbf{s}_x = \mathbf{n} - N_1^2, \quad \mathbf{t}_{xy} = -N_1 N_2 \cos a_3. \quad (xyz, 1.12)$$

Следуя (1.12), из (1.5) имеем

$$f_s(\mathbf{n}, \mathbf{a}_2, \mathbf{a}_3, N_1, N_2, N_3) = 0, \quad s=1,2,3. \quad (1.13)$$

Из (1.12) следует

$$\begin{aligned} (\mathbf{s}_x - \mathbf{n})(\mathbf{s}_y - \mathbf{n}) \cos^2 a_3 &= \mathbf{t}_{xy}^2, \\ (\mathbf{s}_y - \mathbf{n})(\mathbf{s}_z - \mathbf{n}) \cos^2 a_1 &= \mathbf{t}_{yz}^2, \\ (\mathbf{s}_x - \mathbf{n})(\mathbf{s}_z - \mathbf{n}) \cos^2 a_2 &= \mathbf{t}_{xz}^2, \end{aligned} \quad (1.14)$$

а также

$$\begin{aligned} (\mathbf{s}_x - \mathbf{n}) \mathbf{t}_{yz} \cos a_2 \cos a_3 &= \mathbf{t}_{xy} \mathbf{t}_{xz} \cos a_1, \\ (\mathbf{s}_y - \mathbf{n}) \mathbf{t}_{xz} \cos a_1 \cos a_3 &= \mathbf{t}_{xy} \mathbf{t}_{yz} \cos a_2, \\ (\mathbf{s}_z - \mathbf{n}) \mathbf{t}_{xy} \cos a_1 \cos a_2 &= \mathbf{t}_{yz} \mathbf{t}_{xz} \cos a_3. \end{aligned} \quad (1.15)$$

Необходимо отметить, что согласно (1.14) и (1.15) условие полной пластичности [2] имеет место лишь в случае, когда  $\mathbf{a}_1, \mathbf{a}_2, \mathbf{a}_3$  удовлетворяют (1.11).

Подставляя соотношения (1.12) в уравнения равновесия

$$\frac{\partial \mathbf{s}_x}{\partial x} + \frac{\partial \mathbf{t}_{xy}}{\partial y} + \frac{\partial \mathbf{t}_{xz}}{\partial z} = 0, \quad (xyz) \quad (1.16)$$

получим

$$\begin{aligned} &\frac{\partial \mathbf{n}}{\partial x} - N_1 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} + \frac{\partial N_2}{\partial y} \cos a_3 + \frac{\partial N_3}{\partial z} \cos a_2 \right) - \\ &- \left( N_1 \frac{\partial N_1}{\partial x} + N_2 \frac{\partial N_1}{\partial y} \cos a_3 + N_3 \frac{\partial N_1}{\partial z} \cos a_2 \right) + \\ &+ N_1 \left( N_2 \sin a_3 \frac{\partial a_3}{\partial y} + N_3 \sin a_2 \frac{\partial a_2}{\partial z} \right) = 0. \quad (xyz, 1.17) \end{aligned}$$

Выражение мощности рассеяния механической энергии согласно (1.12) запишем в виде

$$\begin{aligned} N &= \mathbf{s}_{ij} \mathbf{e}_{ij} = 3\mathbf{n}\mathbf{e} - \\ &- N_1(\mathbf{e}_x N_1 + \mathbf{e}_{xy} N_2 \cos a_3 + \mathbf{e}_{xz} N_3 \cos a_2) - \\ &- N_2(\mathbf{e}_{xy} N_1 \cos a_3 + \mathbf{e}_y N_2 + \mathbf{e}_{yz} N_3 \cos a_1) - \end{aligned} \quad (1.18)$$

$$-N_3(e_{xz}N_1 \cos a_2 + e_{yz}N_2 \cos a_1 + e_z N_3).$$

Соотношения ассоциированного закона течения определяются из условия экстремума функционала

$$A = N - I_1 f_1 - I_2 f_2 - I_3 f_3 \quad (1.19)$$

и имеют вид

$$\mathbf{e} = \frac{I_i}{3} \frac{\partial f_i}{\partial \mathbf{n}},$$

$$N_2(e_{xy}N_2 \sin a_3 + e_{yz}N_3 \sin a_1) = \frac{I_i}{2} \frac{\partial f_i}{\partial a_3}, \quad (1.20)$$

$$N_3(e_{xz}N_1 \sin a_2 + e_{yz}N_2 \sin a_1) = \frac{I_i}{2} \frac{\partial f_i}{\partial a_2},$$

$$e_x N_1 + e_{xy} N_2 \cos a_3 + e_{xz} N_3 \cos a_2 = -\frac{I_i}{2} \frac{\partial f_i}{\partial N_1},$$

$$e_{xy} N_1 \cos a_3 + e_y N_2 + e_{yz} N_3 \cos a_1 = -\frac{I_i}{2} \frac{\partial f_i}{\partial N_2}, \quad (1.21)$$

$$e_{xz} N_1 \cos a_2 + e_{yz} N_2 \cos a_1 + e_z N_3 = -\frac{I_i}{2} \frac{\partial f_i}{\partial N_3}.$$

2. Предположим, что условия пластичности (1.13) не зависят от  $N_1, N_2, N_3$ , т. е. имеют вид

$$f_s(\mathbf{n}, \mathbf{a}_2, \mathbf{a}_3) = 0, \quad s=1,2,3. \quad (2.1)$$

Тогда согласно (1.9) и (2.1) имеем

$$\mathbf{n} = \text{const}, \mathbf{a}_1 = \text{const}, \mathbf{a}_2 = \text{const}, \mathbf{a}_3 = \text{const}. \quad (2.2)$$

Предельное условие сопротивления отрыву имеет вид

$$(\mathbf{s}_i)_{\max} \leq p, \quad p = \text{const}. \quad (2.3)$$

Предположим, что

$$\mathbf{n} = p, \mathbf{s}_2 < p, \mathbf{s}_3 < p. \quad (2.4)$$

Тогда согласно (2.3) и (2.4) условие (2.2) описывает предельное состояние при отрыве.

Уравнения равновесия (1.17) согласно (2.2) приводятся к виду

$$N_1 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} + \frac{\partial N_2}{\partial y} \cos a_3 + \frac{\partial N_3}{\partial z} \cos a_2 \right) + \left( N_1 \frac{\partial N_1}{\partial x} + N_2 \frac{\partial N_1}{\partial y} \cos a_3 + N_3 \frac{\partial N_1}{\partial z} \cos a_2 \right) = 0. \quad (xyz, 123) \quad (2.5)$$

Соотношения ассоциированного закона пластического течения согласно (2.2) и (1.21) выглядят следующим образом

$$\begin{aligned} e_x N_1 + e_{xy} N_2 \cos a_3 + e_{xz} N_3 \cos a_2 &= 0, \\ e_{xy} N_1 \cos a_3 + e_y N_2 + e_{yz} N_3 \cos a_1 &= 0, \\ e_{xz} N_1 \cos a_2 + e_{yz} N_2 \cos a_1 + e_z N_3 &= 0. \end{aligned} \quad (2.6)$$

Умножив первое уравнение из (2.6) на  $N_2$ , второе уравнение – на  $N_1$ , согласно (1.12) получим

$$\begin{aligned} \frac{e_x t_{xy}}{\cos a_3} + e_{xy} (s_y - n) \cos a_3 + \frac{e_{xz} t_{yz} \cos a_2}{\cos a_1} &= 0, \\ e_{xy} (s_x - n) \cos a_3 + \frac{e_y t_{xy}}{\cos a_3} + \frac{e_{yz} t_{xz} \cos a_1}{\cos a_2} &= 0. \end{aligned} \quad (2.7)$$

Аналогично из второго и третьего уравнений системы (2.6), а также первого и третьего уравнений системы (2.6) получим

$$\begin{aligned} \frac{e_{xy} t_{xz} \cos a_3}{\cos a_2} + \frac{e_y t_{yz}}{\cos a_1} + e_{yz} (s_z - n) \cos a_1 &= 0, \\ \frac{e_{xz} t_{xy} \cos a_2}{\cos a_3} + e_{yz} (s_y - n) \cos a_1 + \frac{e_y t_{yz}}{\cos a_1} &= 0, \end{aligned} \quad (2.8)$$

$$\begin{aligned} e_{xz} (s_x - n) \cos a_2 + \frac{e_{yz} t_{xy} \cos a_1}{\cos a_3} + \frac{e_z t_{xz}}{\cos a_2} &= 0, \\ \frac{e_x t_{xz}}{\cos a_2} + \frac{e_{xy} t_{yz} \cos a_3}{\cos a_1} + e_{xz} (s_z - n) \cos a_2 &= 0. \end{aligned} \quad (2.9)$$

Из (2.7), (2.8), (2.9) следует

$$\begin{aligned} \frac{e_x t_{xy}}{\cos a_3} + e_{xy} s_y \cos a_3 + \frac{e_{xz} t_{yz} \cos a_2}{\cos a_1} &= \\ = e_{xy} s_x \cos a_3 + \frac{e_y t_{xy}}{\cos a_3} + \frac{e_{yz} t_{xz} \cos a_1}{\cos a_2}, \\ \frac{e_{xy} t_{xz} \cos a_3}{\cos a_2} + \frac{e_y t_{yz}}{\cos a_1} + e_{yz} s_z \cos a_1 &= \\ = \frac{e_{xz} t_{xy} \cos a_2}{\cos a_3} + e_{yz} s_y \cos a_1 + \frac{e_y t_{yz}}{\cos a_1}, \\ e_{xz} s_x \cos a_2 + \frac{e_{yz} t_{xy} \cos a_1}{\cos a_3} + \frac{e_z t_{xz}}{\cos a_2} &= \\ = \frac{e_x t_{xz}}{\cos a_2} + \frac{e_{xy} t_{yz} \cos a_3}{\cos a_1} + e_{xz} s_z \cos a_2. \end{aligned} \quad (2.10)$$

Если имеет место (1.11), то соотношения ассоциированного закона течения (2.10) приобретают вид [2]

$$\begin{aligned} e_x t_{xy} + e_{xy} s_y + e_{xz} t_{yz} &= e_{xy} s_x + e_y t_{xy} + e_{yz} t_{xz}, \\ e_{xy} t_{xz} + e_y t_{yz} + e_{yz} s_z &= e_{xz} t_{xy} + e_{yz} s_y + e_y t_{yz}, \\ e_{xz} s_x + e_{yz} t_{xy} + e_z t_{xz} &= e_x t_{xz} + e_{xy} t_{yz} + e_{xz} s_z. \end{aligned} \quad (2.11)$$

3. Рассмотрим случай, когда  $a_3 = 0$ . Тогда согласно (1.7) и (1.8)

$$a_1 = a_2 = a. \quad (3.1)$$

Согласно (3.1) из (1.12) следует

$$\begin{aligned} s_x &= n - N_1^2, \quad s_y = n - N_2^2, \quad s_z = n - N_3^2, \\ t_{xy} &= -N_1 N_2, \quad t_{yz} = -N_2 N_3 \cos a, \quad t_{xz} = -N_1 N_3 \cos a. \end{aligned} \quad (3.2)$$

Уравнения равновесия (2.5) с учетом (3.2) примут вид

$$\begin{aligned}
& N_1 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} + \frac{\partial N_2}{\partial y} + \frac{\partial N_3}{\partial z} \cos a \right) + \\
& + \left( N_1 \frac{\partial N_1}{\partial x} + N_2 \frac{\partial N_1}{\partial y} + N_3 \frac{\partial N_1}{\partial z} \cos a \right) = 0, \\
& N_2 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} + \frac{\partial N_2}{\partial y} + \frac{\partial N_3}{\partial z} \cos a \right) + \\
& + \left( N_1 \frac{\partial N_2}{\partial x} + N_2 \frac{\partial N_2}{\partial y} + N_3 \frac{\partial N_2}{\partial z} \cos a \right) = 0, \\
& N_3 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} \cos a + \frac{\partial N_2}{\partial y} \cos a + \frac{\partial N_3}{\partial z} \right) + \\
& + \left( N_1 \frac{\partial N_3}{\partial x} \cos a + N_2 \frac{\partial N_3}{\partial y} \cos a + N_3 \frac{\partial N_3}{\partial z} \right) = 0.
\end{aligned} \tag{3.3}$$

Согласно (3.1) соотношения ассоциированного закона пластического течения (2.6) примут вид

$$\begin{aligned}
e_x N_1 + e_{xy} N_2 + e_{xz} N_3 \cos a &= 0, \\
e_{xy} N_1 + e_y N_2 + e_{yz} N_3 \cos a &= 0, \\
e_{xz} N_1 \cos a + e_{yz} N_2 \cos a + e_z N_3 &= 0.
\end{aligned} \tag{3.4}$$

Характеристические поверхности  $y(x, y, z) = 0$  систем (3.3) и (3.4) определяются из уравнения

$$q(q^2 \cos a + 2N_3 q y_z \sin^2 a - N_3^2 y_z \sin^2 a \cos a) = 0, \tag{3.5}$$

где  $q = N_1 y_x + N_2 y_y + N_3 y_z \cos a$ ,  $y_x = \frac{\partial y}{\partial x}$ ,  $y_y = \frac{\partial y}{\partial y}$ ,  $y_z = \frac{\partial y}{\partial z}$ .

Согласно (3.5) характеристические поверхности систем (3.3) и (3.4) совпадают и имеют вид

$$\begin{aligned}
N_1 y_x + N_2 y_y + N_3 y_z \cos a &= 0, \\
N_1 y_x + N_2 y_y + N_3 y_z (\cos a - (\sin a - 1) \operatorname{tg} a) &= 0, \\
N_1 y_x + N_2 y_y + N_3 y_z (\cos a - (\sin a + 1) \operatorname{tg} a) &= 0.
\end{aligned} \tag{3.6}$$

С учетом (1.11) соотношения (3.6) примут вид [1]. Из (3.6) следует, что системы (3.3) и (3.4) принадлежат к гиперболическому типу.

4. Рассмотрим случай, когда  $a_3 = p$ . Тогда согласно (1.7) и (1.8)

$$a_1 = p - a, a_2 = a. \tag{4.1}$$

Согласно (4.1) из (1.12) следует

$$\begin{aligned}
s_x = n - N_1^2, \quad s_y = n - N_2^2, \quad s_z = n - N_3^2, \\
t_{xy} = N_1 N_2, \quad t_{yz} = N_2 N_3 \cos a, \quad t_{xz} = -N_1 N_3 \cos a.
\end{aligned} \tag{4.2}$$

Уравнения равновесия (2.5) с учетом (4.2) примут вид

$$N_1 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} - \frac{\partial N_2}{\partial y} + \frac{\partial N_3}{\partial z} \cos a \right) +$$

$$\begin{aligned}
& + \left( N_1 \frac{\partial N_1}{\partial x} - N_2 \frac{\partial N_1}{\partial y} + N_3 \frac{\partial N_1}{\partial z} \cos a \right) = 0, \\
& N_2 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} - \frac{\partial N_2}{\partial y} + \frac{\partial N_3}{\partial z} \cos a \right) + \\
& + \left( N_1 \frac{\partial N_2}{\partial x} - N_2 \frac{\partial N_2}{\partial y} + N_3 \frac{\partial N_2}{\partial z} \cos a \right) = 0, \\
& N_3 \left( \frac{\partial N_1}{\partial x} \cos a - \frac{\partial N_2}{\partial y} \cos a + \frac{\partial N_3}{\partial z} \right) + \\
& + \left( N_1 \frac{\partial N_3}{\partial x} \cos a - N_2 \frac{\partial N_3}{\partial y} \cos a + N_3 \frac{\partial N_3}{\partial z} \right) = 0.
\end{aligned} \tag{4.3}$$

Согласно (4.1) соотношения ассоциированного закона пластического течения (2.6) примут вид

$$\begin{aligned}
e_x N_1 + e_{xy} N_2 + e_{xz} N_3 \cos a &= 0, \\
e_{xy} N_1 + e_y N_2 + e_{yz} N_3 \cos a &= 0, \\
e_{xz} N_1 \cos a + e_{yz} N_2 \cos a + e_z N_3 &= 0.
\end{aligned} \tag{4.4}$$

Характеристические поверхности  $y(x, y, z) = 0$  систем (4.3) и (4.4) определяются из уравнения

$$q(q^2 \cos a + 2N_3 q y_z \sin^2 a - N_3^2 y_z \sin^2 a \cos a) = 0, \tag{4.5}$$

где  $q = N_1 y_x - N_2 y_y + N_3 y_z \cos a$ .

Согласно (4.5) характеристические поверхности систем (4.3) и (4.4) совпадают и имеют вид

$$\begin{aligned}
N_1 y_x - N_2 y_y + N_3 y_z \cos a &= 0, \\
N_1 y_x - N_2 y_y + N_3 y_z (\cos a - (\sin a - 1) \operatorname{tg} a) &= 0, \\
N_1 y_x - N_2 y_y + N_3 y_z (\cos a + (\sin a + 1) \operatorname{tg} a) &= 0.
\end{aligned} \tag{4.6}$$

Из (4.6) следует, что системы (4.3) и (4.4) принадлежат к гиперболическому типу.

г. Чебоксары

Поступила: 17 октября 2006 г.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. *Ивлев, Д. Д.* Теория идеальной пластичности / Д. Д. Ивлев. – М.: Наука, 1966. – 232 с.
2. *Ишлинский, А. Ю.* Математическая теория пластичности / А. Ю. Ишлинский, Д. Д. Ивлев. – М.: ФИЗМАТЛИТ, 2001. – 702 с.
3. *Качанов, Л. М.* Основы теории пластичности / Л. М. Качанов. – М.: Наука, 1969. – 420 с.