

О КРУЧЕНИИ ЖЕСТКОПЛАСТИЧЕСКОГО ЦИЛИНДРА

П. П. Мосолов

(Москва)

Для некоторого класса анизотропных неоднородных жесткопластических сред в задаче о кручении цилиндра с произвольным поперечным сечением дано обоснование формулы для предельного момента, выведена формула для скорости деформации поперечного сечения и в случае односвязного поперечного сечения доказана теорема единственности.

1. Постановка задачи. Жесткопластическая среда [1] определяется своим диссипативным потенциалом $\varphi(x, e_{ij})$ [2] — положительной, полуаддитивной, положительно-однородной первой степени функцией e_{ij} , не зависящей от следа матрицы e_{ij} .

Пусть на среду в объеме ω действуют внешние силы с объемной плотностью f_v и поверхностной плотностью f_s . Одной из важнейших величин в теории жесткопластической среды является коэффициент предельной нагрузки c_* для данной системы внешних сил, определяемый по формуле

$$(1.1) \quad \frac{1}{c_*} = \sup_{\mathbf{u}} \left[\left(\int_{\omega} \mathbf{f}_v \mathbf{u} d\omega + \int_{\partial\omega} \mathbf{f}_s \mathbf{u} dS \right) \times \right. \\ \left. \times \left(\int_{\omega} \varphi(x, e_{ij}(x)) d\omega \right)^{-1} \right], \quad e_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$$

где $\partial\omega$ — граница ω . Вектор-функции $\mathbf{u}(x)$ в (1.1) образуют линейное пространство, соленоидальны и удовлетворяют определенным краевым условиям.

Обозначим $\varphi^\circ(x, \sigma_{ij})$ поляру для $\varphi(x, e_{ij})$ [3], т. е. функцию, обладающую свойствами: $\varphi^\circ(x, \sigma_{ij})$ — положительная, полуаддитивная, положительно-однородная первой степени функции σ_{ij} (матрицы σ_{ij} предполагаются имеющими нулевой след), причем для всех σ_{ij}, e_{ij}

$$(1.2) \quad \varphi^\circ(x, \sigma_{ij}) \varphi(x, e_{ij}) \geq \sum_{ij} \sigma_{ij} e_{ij}$$

Для любых $e = (e_{ij})$ существуют $\sigma_{ij}(e)$, $\sum_{ij} \sigma_{ij}^2(e) > 0$, такие, что в (1.2) имеет место равенство.

Можно показать, что условие текучести для жесткопластической среды дается равенством $\varphi^\circ(x, \sigma_{ij}) = 1$.

Постановка задачи о кручении жесткопластического стержня аналогична соответствующей постановке задачи для линейно-упругого стержня

[4] и состоит в следующем. Пусть ω — цилиндр

$$\omega = D \times [0, H], \quad (x_1, x_2) \in D, \quad 0 \leq x_3 \leq H$$

Краевые условия на $u(x)$ предполагаются имеющими вид:

$$u(x_1, x_2, 0) = (0, 0, g_1(x_1, x_2)), \quad u(x_1, x_2, H) = (-\alpha x_2, \alpha x_1 g_2(x_1, x_2))$$

где g_1, g_2 — произвольные функции, α — произвольное действительное число. Внешние силы действуют только на торце $x_3 = H$ и $f_s = (-x_2, x_1, 0)$.

Пусть c_* — коэффициент предельной нагрузки в задаче о кручении (предельный момент). Обозначим $[\sigma_{ij}]$ систему функций, в которой σ_{13}, σ_{23} произвольны, остальные σ_{ij} равны нулю. Пусть $\lambda(x_1, x_2)$ — гладкая функция, $\lambda|_{\partial D} = \text{const}$. Обозначим $[\sigma_{ij}](\lambda)$ систему функций $[\sigma_{ij}]$, в которой $\sigma_{13} = \partial\lambda / \partial x_2, \sigma_{23} = -\partial\lambda / \partial x_1$. Тогда, если $\varphi^\circ(x, [\sigma_{ij}](\lambda)) \leq 1$, то $c_* \geq A_1 / A_2$

$$A_1 = - \int_D \left(x_1 \frac{\partial\lambda}{\partial x_1} + x_2 \frac{\partial\lambda}{\partial x_2} \right) d\mu, \quad A_2 = \int_D (x_1^2 + x_2^2) d\mu$$

Рассмотрим вектор-функции $U = (-x_2 x_3, x_1 x_3, u(x_1, x_2))$. Очевидно, U входят в класс допустимых $u(x)$. Полагая $2e_{13} = \partial u / \partial x_1 - x_2, 2e_{23} = \partial u / \partial x_2 + x_1$ и предполагая, что $\varphi(x, e_{ij}) = \varphi(x_1, x_2, e_{ij})$, найдем

$$(1.3) \quad \sup_{\lambda \in \Lambda} A_1 \leq c_* A_2 \leq \inf_u \int_D \varphi(x_1, x_2, [e_{ij}]) d\mu$$

$$\Lambda : \lambda|_{\partial D} = \text{const}, \quad \varphi^\circ(x_1, x_2, [\sigma_{ij}](\lambda)) \leq 1$$

2. Вычисление предельного момента. Предположим, что $\varphi^\circ(x_1, x_2, [\sigma_{ij}])$ — поляр для $\varphi(x_1, x_2, [e_{ij}])$. Это условие будет выполнено, если

$$\inf_{e'} \varphi(x_1, x_2, e_{ij}) = \varphi(x_1, x_2, [e_{ij}]), \quad e' = \{e_{11}, e_{12}, e_{22}\}, \quad e_{33} = -e_{11} - e_{22}$$

Пусть $e = (e_1, e_2)$ из R^2 . Положим $\psi(x_1, x_2, e) = \varphi(x_1, x_2, [e_{ij}])$, где $e_1 = 2e_{13}, e_2 = 2e_{23}$. Тогда $\psi^\circ(x_1, x_2, \sigma) = \varphi^\circ(x_1, x_2, [\sigma_{ij}])$, где $\sigma_1 = \sigma_{13}, \sigma_2 = \sigma_{23}$ ($\psi^\circ(x_1, x_2, \sigma)$ — поляр для $\psi(x_1, x_2, e)$). Перепишем (1.3) в виде

$$(2.1) \quad \sup_{\lambda \in \Lambda} A_1 \leq c_* A_2 \leq \inf_u \int_D \psi(x_1, x_2, \nabla u - t_0) d\mu$$

$$\nabla u = \left(\frac{\partial u}{\partial x_1}, \frac{\partial u}{\partial x_2} \right)$$

$$t_0 = (x_2, -x_1), \quad \Lambda : \lambda|_{\partial D} = \text{const}, \quad \psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda) \leq 1$$

$$G\lambda = \left(\frac{\partial\lambda}{\partial x_2}, -\frac{\partial\lambda}{\partial x_1} \right)$$

Обозначим $\bar{\Lambda}$ совокупность $\lambda(x_1, x_2)$, для которых

$$\lambda|_{\partial D} = \text{const}, \quad \text{vrai} \max \psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda) \leq 1$$

Теорема 1. Если D — ограниченная область с достаточно гладкой границей, $\psi(x_1, x_2, e)$ — достаточно гладкая функция своих аргументов при $|e| > 0$ и $t(x_1, x_2)$ — достаточно гладкая вектор-функция, то

$$(2.2) \quad \inf_u \int_D \psi(x_1, x_2, \nabla u - t) d\mu = \sup_{\lambda \in \bar{\Lambda}} - \int_D t G\lambda d\mu$$

Доказательство. Пусть $\Phi_\varepsilon(\xi)$ — бесконечно дифференцируемая выпуклая функция ξ , $\xi \geq 0$, причем $\Phi_\varepsilon(\xi) = \xi$ при $\xi \geq \varepsilon$, $\Phi_\varepsilon'(\xi) \leq 1$, $\Phi_\varepsilon^{(k)}(0) = 0$, $k = 1, 2, \dots$. Положим $\psi_\varepsilon(x_1, x_2, e) = \Phi_\varepsilon(\psi(x_1, x_2, e))$. Тогда

$$(2.3) \quad \begin{aligned} 0 &\leq \psi_\varepsilon(x_1, x_2, e) - \psi(x_1, x_2, e) \leq \varepsilon \\ e \nabla_e \psi_\varepsilon(x_1, x_2, e) &\leq \psi(x_1, x_2, e) \leq \varepsilon + e \nabla_e \psi_\varepsilon(x_1, x_2, e) \end{aligned}$$

Рассмотрим функционал

$$I_\varepsilon(v) = \int_G \left[\frac{\varepsilon}{2} (\nabla v - t)^2 + \psi_\varepsilon(x_1, x_2, \nabla v - t) \right] d\mu$$

Пусть u_ε минимизирует $I_\varepsilon(v)$. Эта функция $^{[5,6]}$ из $C_2(\bar{D})$ и удовлетворяет соотношениям

$$(2.4) \quad \begin{aligned} \operatorname{div} Q_\varepsilon &= 0, \quad Q_\varepsilon \mathbf{n} |_{\partial D} = 0 \\ Q_\varepsilon &= \varepsilon (\nabla u_\varepsilon - t) + \nabla_e \psi_\varepsilon(x_1, x_2, \nabla u_\varepsilon - t), \quad \mathbf{n} \text{ — нормаль к } \partial D \end{aligned}$$

Из (2.4) следует, что

$$(2.5) \quad Q_\varepsilon = G \lambda_\varepsilon$$

Из второго равенства в (2.4) и (2.5) находим, что $\lambda_\varepsilon |_{\partial D} = \operatorname{const}$. Кроме того, при $\varepsilon \rightarrow 0$

$$(2.6) \quad \begin{aligned} \int_D \varepsilon^2 (\nabla u_\varepsilon - t)^2 d\mu &\rightarrow 0 \\ \psi^\circ(x_1, x_2, \varepsilon (\nabla u_\varepsilon - t)) + 1 &\geq \psi^\circ(x_1, x_2, G \lambda_\varepsilon) \end{aligned}$$

В силу (2.6) λ_ε равномерно по ε ограничены в $W_2^1(D)$ и существует λ_0 из $W_2^1(D)$ (слабо предельная точка λ_ε), такая, что

$$\lambda_0 |_{\partial D} = \operatorname{const}, \quad \int_{D'} d\mu \geq \int_{D'} [\psi^\circ(x_1, x_2, G \lambda_0)]^2 d\mu, \quad D' \subseteq D$$

Таким образом, $\operatorname{vrai} \max \psi^\circ(x_1, x_2, G \lambda_0) \leq 1$.

Из (2.5), (2.3) находим

$$\int_D (\nabla u_\varepsilon - t) G \lambda_\varepsilon d\mu + \varepsilon \operatorname{mes} D \geq I_0(u_\varepsilon), \quad I_0(v) = I_\varepsilon(v) |_{\varepsilon=0}$$

Отсюда следует неравенство

$$(2.7) \quad - \int_D t G \lambda_0 d\mu \geq \inf_u \int_D \psi(x_1, x_2, \nabla u - t) d\mu$$

Из неравенств (2.1), (2.7) вытекает утверждение теоремы 1.

Теорема 1 допускает усиление. Именно, если D — конечно связанная область с кусочно-гладкой границей, $\psi(x_1, x_2, e)$ — непрерывная функция своих аргументов, то справедливо равенство (2.2), при этом $\bar{\Lambda}$ можно заменить на Λ .

Отметим, что c_* дает оценку снизу предельного момента в задаче о стесненном кручении, т. е. при краевых условиях вида

$$\mathbf{u}(x_1, x_2, 0) = (0, 0, 0), \quad \mathbf{u}(x_1, x_2, H) = (-\alpha x_2, \alpha x_1, 0)$$

3. **Формулы для скорости деформации поперечного сечения цилиндра.** Получим формулы для $u_0(x_1, x_2)$, минимизирующей $I_0(v)$. Очевидно, что

$$(3.1) \quad \inf_v I_0(v) \geq \inf_p \int_D [\psi(x_1, x_2, p - t) - pG\lambda_0] d\mu$$

где λ_0 (функция напряжения [1]) удовлетворяет почти всюду в D условиям: $\lambda_0|_{\partial D} = \text{const}$, $\psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda_0) = 1$; $\lambda_0(x_1, x_2)$ — непрерывная функция. Кроме того, на λ_0 ниже будут наложены еще некоторые условия.

Значения p , при которых подынтегральное выражение в правой части (3.1) достигает наименьшего значения, определяются из системы

$$\nabla_p \psi(x_1, x_2, p - t) = G\lambda_0$$

Таким образом, если найти функцию u_0 , удовлетворяющую переопределенной системе уравнений

$$(3.2) \quad \nabla_p \psi(x_1, x_2, \Delta u_0 - t) = G\lambda_0$$

то $u_0(x_1, x_2)$ минимизирует $I_0(v)$.

Предположим, что $\psi(x_1, x_2, e)$, $\psi^\circ(x_1, x_2, e)$ — гладкие функции своих аргументов при $|e| > 0$. Отсюда следует, что при фиксированных x_1, x_2 для любого q существует единственный вектор $e(q)$, такой, что $\nabla_e \psi(x_1, x_2, e(q)) \parallel q$ (параллелен).

Лемма 1. Соотношение $\psi(x_1, x_2, e) \psi^\circ(x_1, x_2, q) = eq$ выполняется тогда и только тогда, когда $\nabla_e \psi(x_1, x_2, e) \parallel q$.

Утверждение леммы вытекает из геометрических свойств скалярного произведения.

Следствие 1. Соотношения $\nabla_e \psi(x_1, x_2, e) \parallel q$ и $\nabla_q \psi^\circ(x_1, x_2, q) \parallel e$ эквивалентны.

Следствие 2. Для любого e ($|e| > 0$): $e = \psi(x_1, x_2, e) \nabla_q \psi^\circ(x_1, x_2, q) |_{q = \nabla_e \psi(x_1, x_2, e)}$

Лемма 2. Системы уравнений $\psi^\circ(x_1, x_2, q) \nabla_e \psi(x_1, x_2, e) = q$, $\psi(x_1, x_2, e) \nabla_q \psi^\circ(x_1, x_2, q) = e$ (q — данный вектор) эквивалентны и с точностью до множителя однозначно разрешимы.

Доказательство. Эквивалентность системы вытекает из следствия 2, их однозначная разрешимость следует из свойств $\psi(x_1, x_2, e)$.

Итак, в силу леммы 2, система (3.2) эквивалентна системе

$$(3.3) \quad \nabla u_0 - t = \psi(x_1, x_2, \nabla u_0 - t) \nabla_q \psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda_0)$$

Рассмотрим сначала двусвязные области D , ограниченные кусочно-гладкими контурами Γ_1, Γ_2 (Γ_2 лежит внутри Γ_1). Частным случаем таких областей являются односвязные области, когда Γ_2 стягивается в точку. Пусть λ_0 — гладкая функция в D , кроме, быть может, конечного числа гладких кривых и

$$\lambda_0 \geq 0, \lambda_0|_{\Gamma_1} = 0, \lambda_0|_{\Gamma_2} = \text{const}, \psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda_0) = 1$$

Совокупность этих гладких кривых и Γ_2 будем называть множеством особенностей Γ .

Рассмотрим в D поле направлений v

$$v = -G\psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda_0) / |G\psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda_0)|$$

Пусть \mathbf{l} — единичный касательный вектор к линии уровня $\lambda_0 = c$, задающий обход области $\lambda_0 \geq c$ против часовой стрелки. Так как $(\nabla\lambda_0, \mathbf{v}) > 0$ в $D \setminus \Gamma$, то линии уровня λ_0 и интегральные кривые поля \mathbf{v} образуют в $D \setminus \Gamma$ регулярную сеть линий. Пусть s — длина дуги на Γ_1 , отсчитываемая от некоторой точки на Γ_1 в направлении \mathbf{l} , $0 \leq s \leq L$. Фиксируем точку s на Γ_1 и введем на интегральной кривой поля \mathbf{v} , проходящей через точку, параметр n . Именно, точке (x_1, x_2) на интегральной кривой соответствует $n = \lambda_0(x_1, x_2)$. Из условия $(\nabla\lambda_0, \mathbf{v}) > 0$ следует, что различным точкам интегральной кривой соответствуют различные значения n , $0 \leq n \leq n(s)$. Относительно λ_0 предполагается, что через каждую точку $D \setminus \Gamma$ проходит интегральная кривая поля \mathbf{v} , выходящая из Γ_1 . Таким образом, имеем систему

$$(3.4) \quad x_1 = x_1(s, n), \quad x_2 = x_2(s, n)$$

которая при фиксированном s определяет интегральную траекторию поля \mathbf{v} , а при фиксированном n , когда s из области определения (3.4) определяет линию уровня λ_0 , параметризованную s .

Пусть область изменения s при фиксированном n состоит из конечного числа отрезков $s_i^n \leq s \leq s_{i+1}^n$, $i = 1, \dots, r(n)$, причем $s_i^n < s < s_{i+1}^n$ дает отображение в $D \setminus \Gamma$, либо в Γ , (s_i^n, n) — точки Γ . В каждом интервале $s_i^n < s < s_{i+1}^n$ введем натуральную параметризацию куска линии уровня $\lambda_0 = n$: $\sigma = \sigma(s, n)$, $\partial\sigma / \partial s \geq 0$.

Итак, (3.4) определяет криволинейные координаты в D и

$$\frac{\partial}{\partial \mathbf{v}} = (\nabla\lambda_0, \mathbf{v}) \frac{\partial}{\partial n}, \quad \frac{\partial}{\partial l} = \frac{1}{\partial\sigma / \partial s} \frac{\partial}{\partial s}$$

Можно показать, что система (3.3) эквивалентна соотношениям

$$\partial u_0 / \partial l \geq (t, \mathbf{l}) \quad \partial u_0 / \partial \mathbf{v} = (t, \mathbf{v})$$

из которых следует, что

$$(3.5) \quad u_0(s, n) = \int_0^n \frac{t(s, \mu) \mathbf{v}(s, \mu)}{\nabla\lambda_0(s, \mu) \mathbf{v}(s, \mu)} d\mu + q(s), \quad q(L) - q(0) \leq 0$$

$$(3.6) \quad q'(s) \geq \frac{\partial\sigma}{\partial s} t\mathbf{l} - \int_0^n \frac{\partial}{\partial s} \frac{t\mathbf{v}}{\nabla\lambda_0 \mathbf{v}} d\mu = A(s, n)$$

$$\frac{\partial A}{\partial n} = \frac{\partial\sigma}{\partial s} \frac{B}{\nabla\lambda_0 \mathbf{v}} + t\gamma, \quad B = \frac{\partial t}{\partial \mathbf{v}} \mathbf{l} - \frac{\partial t}{\partial l} \mathbf{v}$$

$$\gamma = \frac{\partial}{\partial n} \left(\mathbf{l} \frac{\partial\sigma}{\partial s} \right) - \frac{\partial}{\partial s} \left(\frac{\mathbf{v}}{\nabla\lambda_0 \mathbf{v}} \right)$$

Лемма 3. Справедливы равенства

$$\gamma = 0, \quad B = \left(\frac{\partial t_1}{\partial x_2} - \frac{\partial t_2}{\partial x_1} \right) \nabla\lambda_0 \mathbf{v}$$

Доказательство. Первое утверждение леммы следует из равенств

$$(3.7) \quad \mathbf{l} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial \sigma} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial s} / \frac{\partial \sigma}{\partial s}, \quad \mathbf{v} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial \mathbf{v}} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial n} (\nabla\lambda_0, \mathbf{v})$$

Второе утверждение доказывается переходом к координатам (x_1, x_2) в выражении для B в (3.6).

Предположим, что

$$(3.8) \quad \partial t_1 / \partial x_2 - \partial t_2 / \partial x_1 \geq 0 \quad \text{в } D$$

Условие (3.8) выполнено для t_0 в (2.1.). Из леммы 3 и условия (3.8) следует, что (3.6) эквивалентно неравенству

$$(3.9) \quad q'(s) \geq A(s, n(s))$$

Положим $q(s) = Q(s) + p(s)$, где $p'(s) \geq 0$, а $Q'(s)$ равно правой части в (3.9). Тогда

$$(3.10) \quad u_0(s, n) = P_1(s, n) + P_2(s) + p(s)$$

$$P_1(s, n) = - \int_n^{n(s)} \frac{t(s, \mu) v(s, \mu)}{\nabla \lambda_0(s, \mu) v(s, \mu)} d\mu$$

$$P_2(s) = \int_0^s t(\alpha, n(\alpha)) \left(\frac{\partial \sigma(\alpha, n)}{\partial \alpha} \Big|_{n=n(\alpha)} I(\alpha, n(\alpha)) + \frac{n'(\alpha) v(\alpha, n(\alpha))}{\nabla \lambda_0(\alpha, n(\alpha)) v(\alpha, n(\alpha))} \right) d\alpha$$

Заметим, что

$$P_1(s, n) = \int_{C_1} t(\tau) m(\tau) d\tau, \quad m(\tau) = -v(\tau)$$

где C_1 — кусок интегральной кривой поля v от точки (s, n) до $(s, n(s))$, τ — длина дуги вдоль этой кривой. Кривая Γ задается уравнением $x(s, n(s)) = x$. Единичный касательный вектор m к Γ имеет вид

$$m = \left(\frac{\partial x}{\partial s} + \frac{\partial x}{\partial n} n'(s) \right) / \left| \frac{\partial x}{\partial s} + \frac{\partial x}{\partial n} n'(s) \right|$$

Используя (3.7), получаем

$$P_2(s) = \int_{C_2} t(\tau) m(\tau) d\tau$$

где C_2 — кусок Γ от $(0, n(0))$ до $(s, n(s))$, τ — длина дуги вдоль C_2 .

Из условия (3.5) следует, что

$$p(L) - p(0) \leq - \int_{\Gamma} t(\tau) m(\tau) d\tau$$

где τ — длина дуги на Γ , возрастающая в направлении m .

Пусть $t(\tau)$ удовлетворяет условию

$$(3.11) \quad \int_{\Gamma} t(\tau) m(\tau) d\tau \leq 0$$

Условие (3.11) выполнено, например, для t_0 в (2.1). Полученные результаты сформулируем в виде теоремы

Теорема 2. Пусть

$$(3.12) \quad u_0(s, n) = \int_C t(\tau) m(\tau) d\tau + p(s)$$

где C состоит из C_1 и C_2 , $p(s)$ — неубывающая функция и

$$p(L) - p(0) \leq - \int_{\Gamma} t(\tau) m(\tau) d\tau$$

Тогда $u_0(s, n)$ минимизирует $I_0(v)$.

Следствие 3. Если D — односвязная область, то $p(s) = \text{const}$ и $u_0(s, n)$ — непрерывная, кусочно-гладкая функция.

Следствие 4 (теорема единственности). Пусть $\varphi(x_1, x_2, e_{ij}) > \varphi(x_1, x_2, [e_{ij}])$ при $\sum_{i,j=1}^2 e_{ij}^2 > 0$ и $\psi(x_1, x_2, e)$ — строго выпуклая функция e . Тогда задача кручения в односвязной области ω в классе вектор-функций с интегрируемыми производными имеет единственное решение.

Доказательство. Справедливы следующие неравенства:

$$\begin{aligned} (3.13) \quad & \frac{1}{H} \int_{\omega} \varphi(x_1, x_2, e_{ij}) d\omega \geq \frac{1}{H} \int_{\omega} \varphi(x_1, x_2, [e_{ij}]) d\omega \geq \\ & \geq \int_D \psi\left(x_1, x_2, 2 \frac{1}{H} \int_0^H e_{13} dx_3, 2 \frac{1}{H} \int_0^H e_{23} dx_3\right) d\mu = \\ & = I_0(v) = \int_D \psi(x_1, x_2, \nabla v - t_0) d\mu \\ & v = \frac{1}{H} \int_0^H u_3 dx_3, \quad u(x_1, x_2, 0) = (0, 0, u_3(x_1, x_2, 0)) \end{aligned}$$

$$u(x_1, x_2, H) = (-Hx_2, Hx_1, u_3(x_1, x_2, H))$$

В соотношениях (3.13) знак равенства имеет место тогда и только тогда, когда $e_{11} = e_{12} = e_{22} = 0$ и e_{13}, e_{23} пропорциональны одной и той же функции от x_3 . Единственность с точностью до постоянного слагаемого функции, минимизирующей $I_0(v)$, следует из однозначной разрешимости системы (3.2). Таким образом, если $u(x)$ — решение задачи кручения в односвязной области ω , то из первого неравенства в (3.13) и условия несжимаемости следует, что

$$(3.14) \quad u_1 = -c(x_3) x_2, \quad u_2 = c(x_3) x_1, \quad u_3 = u(x_1, x_2)$$

Из второго неравенства в (3.13) следует, что $c(x_3) = \text{const}$, если функция $u(x_1, x_2)$ в (3.14) не равна постоянной. Таким образом, $c(x_3) = \text{const}$, если область D отлична от круга. Если D — круг, то $u_3 = u(x_1, x_2) = \text{const}$ и (3.14) — решение задачи кручения для любой монотонной функции $c(x_3)$, $c(0) = 0$.

Перейдем к рассмотрению многосвязных областей D . Заметим, что (3.12) содержит и разрывные функции, если $p(s)$ — разрывная функция (эти разрывные функции можно понимать как пределы гладких функций). Рассмотрим произвольную двусвязную область D , ограниченную контурами Γ_1, Γ_2 (Γ_2 лежит внутри Γ_1). Пусть $\lambda_0(x_1, x_2)$ — непрерывная функция в D , такая, что $\lambda_0|_{\Gamma_1} = 0$, $\lambda_0|_{\Gamma_2} = \text{const}$ и $\psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda_0) = 1$ почти всюду в D . Рассмотрим линию уровня Γ_1' : $\lambda_0 = c$, такую, что контур Γ_2

находится внутри Γ_1' и Γ_1' , Γ_2 имеют общие точки. Предполагается, что в области D' , заключенной между Γ_1 и Γ_1' , и в односвязной области D'' , граница которой состоит из Γ_1' , Γ_2 , функция λ_0 имеет указанную выше структуру особенностей. Скорость деформации находится следующим образом. Сначала строится функция $u_0(s, n)$ в D'' по формуле (3.12). В этом случае $p(s) = \text{const}$. Далее по формуле (3.12) определяется $u_0(s, n)$ в D' , причем здесь $p(s)$ выбирается так, что $u_0'(s, n)$ почти всюду на Γ_1' непрерывна.

Например, пусть D — область между вложенными неконцентрическими кругами $K_1, K_2, K_1 \supset K_2$ и $\psi^\circ(x_1, x_2, G\lambda_0) = |\nabla\lambda_0|$. Тогда D' — концентрическое кольцо, D'' — односвязная подковообразная область, ограниченная двумя касающимися окружностями. В этом случае $u_0(s, n)$ определяется единственным образом и является разрывной функцией с разрывом, идущим по кратчайшему отрезку, соединяющему границы K_1 и K_2 . Величина разрыва определяется через интеграл по линии особенностей в подковообразной области D'' от векторного поля t . Если $t = t_0, R$ — радиус K_1, r — радиус K_2, ρ — расстояние между границами K_1 и K_2 , то величина скачка скорости деформации равна

$$\pi(R - \rho + r) \sqrt{(R - \rho)r}$$

Аналогичная конструкция позволяет находить скорость деформации в многосвязных областях D .

В п. 2 отмечалось, что c_* дает оценку снизу для предельного момента в задаче о стесненном кручении. Используя найденное в п. 3 выражение для скорости деформации, можно показать, что для односвязной области ω предельный момент в задаче о стесненном кручении отличается от c_* на величину P/H , где H — высота цилиндра, величина P оценивается через функцию $u_0(s, n)$, определенную в (3.12).

4. Построение функции напряжения. В п. 2, 3 была введена функция λ_0 . Ниже будут указаны способы построения функции λ_0 . Рассмотрим сначала случай односвязной области D .

а) Пусть $\psi^\circ(x_1, x_2, e) = |e|$. Тогда функция $\lambda_0(x_1, x_2)$ может быть найдена следующим образом. Построим семейство круговых конусов с полураствором $\pi/4$, с вершинами в ∂D и осями, параллельными ox_3 . Тогда $x_3 = \lambda_0(x_1, x_2)$ — огибающая этого семейства конусов, расположенная над D . В случае, когда $\psi^\circ = |e|$, задача о построении λ_0 и свойства λ_0 , когда ∂D — жорданова кривая, рассмотрены в [7]. Если $\psi^\circ(x_1, x_2, e) = m(e)$, то схема построения λ_0 та же, только круговые конусы нужно заменить на конусы Монжа [8].

б) Пусть $\psi^\circ(x_1, x_2, e) = a(x_1, x_2)|e|$, $a(x_1, x_2) > c > 0$ и функция $a(x_1, x_2)$ постоянна на линиях уровня функции $\lambda_0^1(x_1, x_2)$, построенной в D для $\psi^\circ(x_1, x_2, e) = |e|$. В этом случае $\lambda_0(x_1, x_2)$ имеет те же линии уровня, что и λ_0^1 , и $a(x_1, x_2) \partial\lambda_0 / \partial n = 1$, где $\partial / \partial n$ — дифференцирование в направлении, ортогональном к линиям уровня λ_0^1 . Очевидно, что скорость деформации в этом случае такая же, как и в случае а) [9], хотя величина c_* может быть другой.

Класс функций $a(x_1, x_2)$ можно несколько расширить, учитывая, что конформное преобразование $\xi_i = \xi_i(x_1, x_2)$, $i = 1, 2$ переводит $\lambda_0(x_1, x_2)$

в функцию $\mu_0(\xi_1, \xi_2)$, удовлетворяющую уравнению $a|\nabla_x \xi_1| |\nabla \xi \mu_0| = 1$ почти всюду в D_ξ (D_ξ — образ D при отображении ξ).

с) Пусть $\psi^\circ(x_1, x_2, e)$ — функция общего вида. В точках ∂D строим семейство конусов Монжа и берем их огибающую. На этой огибающей рассмотрим линию уровня высоты ε и построим второе семейство конусов Монжа с вершинами в точках этой линии, расположенной на высоте ε над плоскостью D . Затем рассматривается линия уровня уже на высоте 2ε , огибающей второе семейство конусов Монжа. В точках этой линии уровня строится третье семейство конусов Монжа с вершинами на высоте 2ε и т. д. Определим $\lambda_\varepsilon(x_1, x_2)$ как огибающую первого семейства конусов Монжа в подобласти D , где $0 \leq \lambda_\varepsilon \leq \varepsilon$, в подобласти D , где $\varepsilon \leq \lambda_\varepsilon \leq 2\varepsilon$, функция $\lambda_\varepsilon(x_1, x_2)$ — огибающая второго семейства конусов Монжа и т. д. При $\varepsilon \rightarrow 0$ функции λ_ε сходятся к искомой функции λ_0 .

В случае многосвязных областей D (остановимся на случае двусвязной области) функция λ_0 определяется следующим образом. Рассмотрим односвязную область Ω , ограниченную контуром Γ_1 , и в ней построим функцию напряжения λ_0^1 . Проведем линию уровня $\Gamma: \lambda_0^1 = c$, такую, что Γ_2 находится внутри Γ и Γ_2 имеют общие точки. Затем в односвязной области, ограниченной Γ, Γ_2 , строится функция напряжения $\lambda_0^2(x_1, x_2)$. Искомая функция λ_0 совпадает с λ_0^1 в кольцеобразной области, ограниченной Γ_1, Γ , и совпадает с $\lambda_0^2 + c$ в односвязной области, ограниченной кривыми Γ_2, Γ_1 .

5. Обзор исследований по кручению жесткопластических стержней. Решение задачи о кручении жесткопластических стержней изложено во многих монографиях, обзорах и учебных руководствах по теории пластичности (см., например, [1, 10–14], где приведены также ссылки на журнальную литературу). Предлагаемое в [1, 10–14] решение задачи о кручении состоит в следующем. Рассматривается специальное тензорное поле $\sigma_{13}^\circ = \partial \lambda_0 / \partial x_2$, $\sigma_{23}^\circ = -\partial \lambda_0 / \partial x_1$, остальные σ_{ij}° равны нулю, причем $\lambda_0(x_1, x_2)$ такова, что $\lambda_0|_{\partial D} = c$ и $|\nabla \lambda_0| = k(x_1, x_2)$ почти всюду в D (рассматривались только изотропные неоднородные среды) и λ_0 дает верхнюю грань функционалу

$$\Phi(\lambda) = - \int_D t_0 G \lambda \, d\mu \left(\int_D (x_1^2 + x_2^2) \, d\mu \right)^{-1}, \quad \sup_\lambda \Phi(\lambda) = \Phi(\lambda_0)$$

Утверждается, что $\Phi(\lambda_0)$ — предельный момент.

В п. 1 данной работы показано, что $\Phi(\lambda_0)$, вообще говоря, дает оценку снизу предельного момента. В п. 2 доказано, что $\Phi(\lambda_0)$ — предельный момент.

Другой путь получения этого результата (этот путь рассматривается в цитированной литературе, он же реализуется в п. 3 работы) состоит в нахождении поля скоростей, соответствующего специальному полю напряжений, что эквивалентно разрешимости переопределенной системы (3.2), которая в рассматриваемом случае имеет вид

$$(5.1) \quad \frac{k(\partial u / \partial x_1 - x_2)}{|\nabla u - t_0|} = \frac{\partial \lambda_0}{\partial x_2}, \quad \frac{k(\partial u / \partial x_2 + x_1)}{|\nabla u - t_0|} = -\frac{\partial \lambda_0}{\partial x_1}$$

Однако далее в цитированной выше литературе исследуется не эта система, а следствие из нее

$$(5.2) \quad \frac{\partial u}{\partial x_1} \frac{\partial \lambda_0}{\partial x_1} + \frac{\partial u}{\partial x_2} \frac{\partial \lambda_0}{\partial x_2} + x_1 \frac{\partial \lambda_0}{\partial x_2} - x_2 \frac{\partial \lambda_0}{\partial x_1} = 0$$

Ясно, что уравнение (5.2) не эквивалентно системе (5.1).

Отсутствие эквивалентности можно обнаружить на простейших примерах. Пусть D — круговое концентрическое кольцо с внутренним радиусом r_- и внешним радиусом

r_+ . Тогда общее решение (5.2) имеет вид $u = c(\theta)$, θ — полярный угол с полюсом в центре кольца, $c(\theta)$ — произвольная функция. В то же время общее решение системы (5.1) имеет вид

$$u = -r_-^2\theta + k(\theta), \quad k'(\theta) \geq 0, \quad k(2\pi) - k(0) \leq r_-^2 2\pi$$

Конечно, в конкретных задачах можно решить (5.2) и подстановкой убедиться в том, что выполнены соотношения (5.1). Такую проверку по-видимому нетрудно сделать, когда решение (5.2) задано в явной форме и является непрерывным. Такие формулы для нескольких односвязных областей (специального вида овалы, равносторонний треугольник, прямоугольник, уголок) в случае однородной изотропной среды приведены в [12]. Для специального вида неоднородной изотропной среды соответствующая формула для скорости деформации поперечного сечения цилиндра прямоугольной формы содержится в [9].

В случае двусвязных поперечных сечений скорость деформации, как было показано в п. 3, вообще говоря, является разрывной функцией, и здесь исследование системы (5.1) нельзя заменить исследованием уравнения (5.2). Кроме того, в прежнем изложении задачи оставался открытым вопрос о единственности решения. Отметим, еще, что формула (3.12) для скорости деформации ранее не была известна и в случае однородной, изотропной жесткопластической среды.

Поступила 12 IV 1976

ЛИТЕРАТУРА

1. Качанов Л. М. Основы теории пластичности. М., «Наука», 1969.
2. Мосолов П. П., Мясников В. П. Вариационные методы в теории течений жестко-вязкопластических сред. Изд-во МГУ, 1971.
3. Рокафеллар Р. Т. Выпускной анализ. М., «Мир», 1973.
4. Сен-Венан Б. Мемуар о кручении призм. М., Физматгиз, 1961.
5. Ладыженская О. А., Уральцева Н. Н. Линейные и квазилинейные уравнения эллиптического типа. М., «Наука», 1973.
6. Morrey C. V. Existence and differentiability theorems for the solutions of variational problems for multiple integral. Bull. Amer. Math. Soc., 1940, vol. 46, № 6.
7. Ting T. W. The ridge of a Jordan domain and completely plastic torsion. J. Math. and Mech., 1966, vol. 15, No. 1.
8. Курант Р. Уравнения с частными производными. М., «Мир», 1964.
9. Кузнецов А. И. Кручение неоднородных пластических стержней. Изв. АН СССР. ОТН, 1958, т. 11.
10. Надаи А. Пластичность и разрушение твердых тел. М., Изд-во иностр. лит., 1954.
11. Прагер В., Ходж Ф. Г. Теория идеально пластических тел. М., Изд-во иностр. лит., 1956.
12. Соколовский В. В. Теория пластичности. М., «Высшая школа», 1969.
13. Ивлев Д. Д. Теория идеальной пластичности. М., «Наука», 1966.
14. Ольшак В., Рыхлевский Я., Урбановский В. Теория пластичности неоднородных тел. М., «Мир», 1964.