

5. Годубев В. К., Новиков С. А. и др. Влияние температуры на критические условия откольного разрушения металлов.— ПМТФ, 1980, № 4.
 6. Карташов Э. М., Баргенов Г. М. Теория изотермы долговечности и предельные характеристики разрушения хрупких твердых тел.— ФХММ, 1980, т. 16, № 5.

УДК 539.374

ОБ ОДНОМ ВАРИАНТЕ РЕГУЛЯРИЗАЦИИ
 УРАВНЕНИЙ ИДЕАЛЬНОЙ ПЛАСТИЧНОСТИ
 В СЛУЧАЕ ОСЕВОЙ СИММЕТРИИ

М. Ш. ШТЕЙН

(Тернополь)

1. Система уравнений идеально пластического тела. Рассмотрим тело вращения в координатной системе r, φ, z , считая, что компоненты тензора напряжений и скорости перемещений не зависят от угла φ . Уравнения равновесия при этом имеют вид

$$(1.1) \quad \begin{aligned} \partial\sigma_r/\partial r + \partial\tau_{rz}/\partial z + (\sigma_r - \sigma_\varphi)/r &= 0, \\ \partial\tau_{rz}/\partial r + \partial\sigma_z/\partial z + \tau_{rz}/r &= 0. \end{aligned}$$

Через u, v обозначим компоненты вектора скорости перемещений вдоль осей r, z соответственно. В качестве закона течения принимается ассоциированный закон [1, 2] с условиями пластичности Мизеса и Треска:

$$(1.2) \quad (\sigma_r - \sigma_\varphi)^2 + (\sigma_\varphi - \sigma_z)^2 + (\sigma_z - \sigma_r)^2 + 6\tau_{rz}^2 - 3/2 = 0;$$

$$(1.3) \quad (\sigma_r - \sigma_z - 2\sigma_\varphi + 2\kappa)^2 - (\sigma_r - \sigma_z)^2 - 4\tau_{rz}^2 = 0,$$

$$\kappa = \begin{cases} 1, & \text{если } \sigma_1 \text{ или } \sigma_2 > \sigma_\varphi, \\ -1, & \text{если } \sigma_1 \text{ или } \sigma_2 < \sigma_\varphi, \end{cases}$$

σ_1, σ_2 — главные компоненты тензора напряжений в плоскости r, z . Здесь и далее все компоненты напряжений отнесены к $2\tau_s$. Условия (1.3) соответствуют граням призмы пластичности Треска $|\sigma_1 - \sigma_\varphi| = 1, |\sigma_2 - \sigma_\varphi| = 1^*$. Тогда ассоциированный закон течения с пластическим потенциалом (1.2) дает

$$(1.4) \quad \begin{aligned} \partial u/\partial r &= \lambda(2\sigma_r - \sigma_\varphi - \sigma_z), \quad \partial v/\partial z = \lambda(2\sigma_z - \sigma_r - \sigma_\varphi), \\ \partial u/\partial z + \partial v/\partial r &= 6\lambda\tau_{rz}, \quad u/r = \lambda(2\sigma_\varphi - \sigma_z - \sigma_r). \end{aligned}$$

Аналогично для условия Треска

$$(1.5) \quad \begin{aligned} \partial u/\partial r &= \lambda(\sigma_z - \sigma_\varphi + \kappa), \quad \partial v/\partial z = \lambda(\sigma_r - \sigma_\varphi + \kappa), \\ \partial u/\partial z + \partial v/\partial r &= -2\lambda\tau_{rz}, \quad u/r = \lambda(2\sigma_\varphi - \sigma_r - \sigma_z - 2\kappa). \end{aligned}$$

Из (1.2), (1.3) и выражений для u/r в (1.4), (1.5) найдем окружное напряжение σ_φ и множитель λ : для условия Мизеса

$$(1.6) \quad \sigma_\varphi = \frac{\sigma_r - \sigma_z}{2} + \xi\Delta_1, \quad \lambda = \frac{u}{r} \frac{1}{2\xi\Delta_1},$$

$$\Delta_1 = \sqrt{\frac{3}{4} \{1 - [(\sigma_r - \sigma_z)^2 + 4\tau_{rz}^2]\}}, \quad \xi = \begin{cases} 1, & \sigma_\varphi > \sigma \\ -1, & \sigma_\varphi < \sigma \end{cases}, \quad \sigma = \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2};$$

для условия Треска

$$(1.7) \quad \sigma_\varphi = \frac{\sigma_r + \sigma_z}{2} + \frac{\eta}{2} \Delta_2 - \kappa, \quad \lambda = \frac{u}{r} \frac{\eta}{\Delta_2},$$

$$\Delta_2 = \sqrt{(\sigma_r - \sigma_z)^2 + 4\tau_{rz}^2},$$

$$\kappa = 1, \eta = 1, \text{ если } \sigma_1 - \sigma_\varphi = 1, \kappa = -1, \eta = 1, \text{ если } \sigma_\varphi - \sigma_1 = 1,$$

* Грани $|\sigma_1 - \sigma_2| = 1$ из рассмотрения опущены, так как приводят к тривиальному случаю $u \equiv 0$ [2].

$\kappa = 1, \eta = -1$, если $\sigma_2 - \sigma_\varphi = 1$, $\kappa = -1, \eta = -1$, если $\sigma_\varphi - \sigma_2 = 1$.

Введем далее переменные Леви

$$\begin{aligned}\sigma_r &= \sigma + \tau \cos 2\psi, \quad \sigma_z = \sigma - \tau \cos 2\psi, \quad \tau_{rz} = \tau \sin 2\psi; \\ \sigma &= (\sigma_1 + \sigma_2)/2 = (\sigma_r + \sigma_z)/2, \quad \tau = (\sigma_1 - \sigma_2)/2\end{aligned}$$

(ψ — угол между первым главным направлением и осью r в плоскости r, z) и подставим значения σ_φ и λ (1.6), (1.7) в уравнения равновесия (1.1) и в равенства (1.4), (1.5) соответственно. После чего в результате некоторых преобразований получим квазилинейную систему уравнений первого порядка для определения пяти функций σ, ψ, τ, u, v в виде

$$(1.8) \quad \begin{aligned}\frac{\partial \sigma}{\partial r} - 2\tau \left(\sin 2\psi \frac{\partial \psi}{\partial r} - \cos 2\psi \frac{\partial \psi}{\partial z} \right) + \cos 2\psi \frac{\partial \tau}{\partial r} + \sin 2\psi \frac{\partial \tau}{\partial z} &= \frac{f_1}{r}, \\ \frac{\partial \sigma}{\partial z} + 2\tau \left(\cos 2\psi \frac{\partial \psi}{\partial r} + \sin 2\psi \frac{\partial \psi}{\partial z} \right) + \sin 2\psi \frac{\partial \tau}{\partial r} - \cos 2\psi \frac{\partial \tau}{\partial z} &= -\frac{\tau \sin 2\psi}{r}, \\ \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial v}{\partial r} &= \frac{f_3}{r}, \quad \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{\partial v}{\partial z} = -\frac{u}{r}, \\ -\sin 2\psi \frac{\partial u}{\partial r} + \cos 2\psi \frac{\partial v}{\partial r} + \cos 2\psi \frac{\partial u}{\partial z} + \sin 2\psi \frac{\partial v}{\partial z} &= 0,\end{aligned}$$

где

$$(1.9) \quad f_1 = \begin{cases} -\tau \cos 2\psi + \xi \sqrt{\frac{3}{4}(1-4\tau^2)} & \text{для условия Мизеса,} \\ -\tau \cos 2\psi + \eta\tau - \kappa & \text{для условия Треска;} \end{cases}$$

$$(1.10) \quad f_3 = \begin{cases} -\frac{3u\tau \sin 2\psi}{\xi \sqrt{\frac{3}{4}(1-4\tau^2)}} & \text{для условия Мизеса,} \\ -\eta u \sin 2\psi & \text{для условия Треска.} \end{cases}$$

Таким образом, дифференциальные операторы систем (1.8), отвечающие условиям пластичности Мизеса и Треска, совпадают, отличаются лишь правые части первого, третьего уравнений. Нетрудно заметить, что третье уравнение системы (1.8) — результат исключения множителя λ из последних соотношений (1.4), (1.5), четвертое уравнение представляет условие несжимаемости (результат сложения первых трех выражений (1.4) или (1.5)), а последнее уравнение системы следует как отношение разности первых двух к четвертому в (1.4), (1.5) и является условием соосности тензоров напряжений и скоростей деформаций. В [3] получены точные автомоделные решения системы (1.8).

2. Гиперболическая регуляризация, соотношения на характеристиках. Подвергнем систему (1.8) характеристическому анализу, для чего запишем ее в матричном виде

$$(2.1) \quad At_r + Bt_z = f,$$

$$t = \begin{bmatrix} t_1 \\ t_2 \\ t_3 \\ t_4 \\ t_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma \\ \psi \\ \tau \\ u \\ v \end{bmatrix}, \quad f = \begin{bmatrix} f_1/r \\ -\tau \sin 2\psi/r \\ f_3/r \\ -u/r \\ 0 \end{bmatrix}, \quad t_r = \frac{\partial t}{\partial r}, \quad t_z = \frac{\partial t}{\partial z},$$

$$A = \begin{bmatrix} 1 & -2\tau c & d & 0 & 0 \\ 0 & 2\tau d & c & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \mu & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -c & d \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} 0 & 2\tau d & c & 0 & 0 \\ 1 & 2\tau c & d & 0 & 0 \\ 0 & 0 & v & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & d & c \end{bmatrix},$$

$$c = \sin 2\psi, \quad d = \cos 2\psi, \quad \mu = v = 0,$$

откуда видно, что матрицы A, B вырожденные для любых функций $\psi(r, z), \tau(r, z)$ и система (1.8) не приводится к нормальному виду. Соответствующая характеристическая форма [4, 5] тождественно равна нулю для любых направлений $n(n_1, n_2)$ в плоскости r, z

$$(2.2) \quad (n_1, n_2) = 2(\mu n_1 + v n_2) [(n_1^2 - n_2^2) \cos 2\psi + 2n_1 n_2 \sin 2\psi]^2 = 0,$$

и уравнения для напряжений и скоростей перемещений (1.8) в случае осевой симмет-

рпн, являющиеся прямым следствием ассоциированного закона течения с условиями пластичности Мизеса и Треска, не подлежат классификации (система без типа *).

Рассмотрим возможность регуляризации системы (1.8), считая, что последняя должна быть гиперболической с кратными характеристиками (характеристики поля напряжений совпадают с характеристиками поля скоростей).

Пусть в (2.2) $\mu \neq 0$ и $\nu \neq 0$, тогда

$$(2.3) \quad \left[(n_1^2 - n_2^2) \cos 2\psi + 2n_1 n_2 \sin 2\psi \right]^2 = 0 \text{ или } \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 + 2 \left(\frac{n_1}{n_2} \right) \operatorname{tg} 2\psi - 1 = 0,$$

откуда

$$(2.4) \quad n_1/n_2 = -\operatorname{tg}(\psi - \pi/4), \quad (n_1/n_2) = -\operatorname{tg}(\psi + \pi/4).$$

Введем в рассмотрение непрерывно дифференцируемые функции $\varphi^\mp(r, z) = \text{const}$, определяющие в плоскости r, z гладкие кривые. А в качестве векторов направлений $\mathbf{n}^\pm(n_1^\pm, n_2^\pm)$ возьмем $\mathbf{n}^\pm = \operatorname{grad} \varphi^\pm(r, z)$. Тогда вдоль линий $\varphi^\pm(r, z) = \text{const}$ будем иметь соответственно

$$(2.5) \quad \begin{aligned} dr/dz &= \operatorname{ctg}(\psi - \pi/4) = a_1 = a_3 = a_4 \quad (\alpha\text{-линия}), \\ dr/dz &= \operatorname{ctg}(\psi + \pi/4) = a_2 = a_5 \quad (\beta\text{-линия}). \end{aligned}$$

Следовательно, если допустить, что $\mu, \nu \neq 0$, то характеристической форме (2.2) отвечают двукратные характеристики, определяемые уравнениями (2.5). Из (2.5) видно, что α -, β -линии ортогональны между собой и совпадают с линиями максимальных касательных напряжений в плоскости r, z , т. е. являются линиями скольжения. Заметим, что (2.3) соответствует первому, второму и четвертому, пятому уравнениям системы (1.8). Третьему уравнению отвечает множитель $\mu n_1 + \nu n_2$. Потребуем, чтобы n_1/n_2 равнялось $-\operatorname{tg}(\psi - \pi/4)$ или $-\operatorname{tg}(\psi + \pi/4)$, как в (2.4), т. е.

$$(2.6) \quad \begin{aligned} \mu n_1 + \nu n_2 = 0 &\Rightarrow n_1/n_2 = -\nu/\mu = -\operatorname{tg}(\psi + \gamma\pi/4) \Rightarrow \\ &\nu = \varepsilon, \quad \mu = \varepsilon \operatorname{ctg}(\psi + \gamma\pi/4). \end{aligned}$$

Здесь ε — малый параметр, а γ принимает значение 1 или -1 . Итак, регуляризация системы (1.8), по существу, свелась к введению в левую часть третьего уравнения дополнительного малого слагаемого

$$(2.7) \quad \varepsilon \left[\operatorname{ctg} \left(\psi + \gamma \frac{\pi}{4} \right) \frac{\partial \tau}{\partial r} + \frac{\partial \tau}{\partial z} \right] + \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial v}{\partial r} = \frac{f_3}{r}.$$

Таким образом, в системе уравнений (1.8) вместо третьего уравнения предлагается использовать уравнение (2.7). Уравнения (1.8) превращаются при этом в гиперболическую квазилинейную систему с кратными характеристиками ($\gamma = -1 \Rightarrow \alpha$ -линия трехкратная, β -линия двукратная; $\gamma = 1 \Rightarrow \alpha$ -линия двукратная, β -линия трехкратная).

Можно заметить, что (2.7) допускает физическую интерпретацию. Действительно, согласно (1.4), (1.5), скорость сдвига γ_{rz} в произвольной точке области пластического течения пропорциональна касательному напряжению τ_{rz} в этой точке, что отражено правой частью равенства (2.7). В квадратных скобках слева выписана производная от максимального касательного напряжения τ в направлении одного из семейств линий скольжения. Таким образом, если допустить существование в пластической области некоторой системы линий скольжения с параметром дискретизации ε [7], то сдвиг γ_{rz} в каждой точке определяется касательным напряжением τ_{rz} и проекцией градиента максимального касательного напряжения τ со знаком — на активное семейство линий скольжения, так как элементы деформируются по линиям скольжения в направлении наибольшего роста максимального касательного напряжения.

Будем считать для определенности, что в (2.7) $\gamma = -1$, и введем операторы дифференцирования вдоль характеристик

$$\begin{aligned} \frac{d^-}{dz} &= \frac{\partial}{\partial z} + \operatorname{ctg} \left(\psi - \frac{\pi}{4} \right) \frac{\partial}{\partial r} \quad (\text{вдоль } \alpha\text{-линии}), \\ \frac{d^+}{dz} &= \frac{\partial}{\partial z} + \operatorname{ctg} \left(\psi + \frac{\pi}{4} \right) \frac{\partial}{\partial r} \quad (\text{вдоль } \beta\text{-линии}). \end{aligned}$$

* В [6] показывается, что осесимметричная задача с условием Мизеса эллиптическая, при этом дифференцированием осуществляется переход к системе второго порядка. Эквивалентность так полученной системы и исходной не исследовалась, а для нелинейных систем такой переход не тривиален [4] и в общем случае не правомерен. В [1] лишь подчеркивается, что осесимметричная задача с условием Мизеса не гиперболическая. Для условия Треска в [2] исследовались уравнения для скоростей (кинематически определяемая задача). Они оказываются гиперболическими. Если из третьего уравнения (1.8) выразить $\sin 2\psi, \cos 2\psi$ и подставить в пятое уравнение, то приходим к системе, полученной в [2].

Тогда, согласно алгоритму приведения системы (1.8) с учетом (2.7) к характеристической форме [5], приходим к соотношениям на характеристиках:

$$(2.8) \quad d^- \sigma - 2\tau d^- \psi + k_1 d^- v = G_1 dr, \\ d^+ \sigma + 2\tau d^+ \psi + k_2 d^+ v = G_2 dr, \quad d^- \tau + k_3 d^- v = G_3 dr;$$

$$(2.9) \quad d^- U - V d^- \psi = (a_1 U - V) dz / 2r, \quad d^+ V + U d^+ \psi = (a_3 V + U) dz / 2r.$$

Здесь

$$G_1 = \frac{1}{r} \left[f_1 - \frac{\tau \sin 2\psi}{a_1} - \frac{1}{\varepsilon} (-f_3 + u \operatorname{tg} 2\psi) \right], \\ G_2 = \frac{1}{r} \left[f_1 - \frac{\tau \sin 2\psi}{a_2} - \frac{1}{\varepsilon} f_3 \right], \quad G_3 = \frac{1}{\varepsilon r} (-f_3 + u \operatorname{tg} 2\psi), \\ k_1 = \frac{2a_1}{\varepsilon} \operatorname{tg} 2\psi, \quad k_2 = -\frac{2a_2}{\varepsilon} \operatorname{tg} 2\psi, \quad k_3 = \frac{2}{\varepsilon} \operatorname{tg} 2\psi,$$

U, V — скорости перемещений вдоль α -, β -линий соответственно, а f_1, f_3 определяются согласно условиям Мизеса и Треска из (1.9), (1.10). Заметим, что при $r, \varepsilon \rightarrow \infty$ уравнения (2.8) переходят в соотношения Генки, а (2.9) — в соотношения Гейрингер плоской задачи теории идеальной пластичности.

3. Итерационный подход к решению краевых задач для системы (2.8), (2.9). Математическая теория квазилинейных гиперболических систем первого порядка [4, 5] обеспечивает существование, единственность и корректность задачи Коши, характеристической и смешанной задач для таких систем. Однако решение реальных прикладных задач для системы (2.8), (2.9) затруднено из-за того, что краевые условия на граничных поверхностях для рассматриваемой системы должны одновременно содержать компоненты напряжений (вектор) и скоростей перемещений, при этом граница жесткой и пластической областей заранее не известна. Совместное задание на граничных поверхностях векторов напряжений и скоростей перемещений в реальных задачах не представляется возможным. Поэтому хотелось бы иметь алгоритм решения краевых задач для системы (2.8), (2.9), позволяющий напряжения и скорости искать раздельно (по аналогии с задачей о плоской деформации), но в определенной последовательности [8, 9]. Например, из уравнений (2.9) при известной функции ψ найдем U, V , а затем, подставляя их как известные в (2.8), определим σ, ψ, τ и т. д. Существование такого подхода обеспечивается совпадением областей определенности решений для напряжений и скоростей перемещений (характеристики (2.5) совпадают).

В соответствии со сказанным определим вектор-функции S, U , отвечающие напряженному и деформированному состоянию, в виде

$$(3.1) \quad S = [S_1, S_2, S_3, 0, 0], \quad U = [0, 0, 0, u_4, u_5],$$

где

$$S_1 = \sigma = t_1, \quad S_2 = \psi = t_2, \quad S_3 = \tau = t_3, \quad u_4 = u = t_4, \quad u_5 = v = t_5.$$

Тогда t из (2.1) представляется прямой суммой и систему (2.8), (2.9) можно записать как

$$(3.2) \quad \mathbf{l}_k \cdot \left[\frac{\partial (S + U)}{\partial z} + a_k \frac{\partial (S + U)}{\partial r} \right] = g_k(r, S + U) \quad (k = 1, 2, 3);$$

$$(3.3) \quad \mathbf{l}_k \cdot \left[\frac{\partial U}{\partial z} + a_k \frac{\partial U}{\partial r} \right] = g_k(r, S + U) \quad (k = 4, 5),$$

где g_k — правые части соотношений (2.2) и (2.9), а \mathbf{l}_k — собственные векторы характеристической матрицы системы (1.8), (2.7), отвечающие собственным числам a_k :

$$\mathbf{l}_1 = [1, -2S_3, 0, 0, k_1], \quad \mathbf{l}_2 = [1, 2S_3, 0, 0, k_2], \\ \mathbf{l}_3 = [0, 0, 1, 0, -k_3], \quad \mathbf{l}_4 = [0, 0, 0, a_4, 1], \quad \mathbf{l}_5 = [0, 0, 0, a_5, 1].$$

Будем считать, что начальные условия задачи Коши для системы (1.8) с регуляризацией (2.7) заданы на отрезке оси $z = 0, a \leq r \leq b$ (общая задача Коши сводится к рассматриваемой заменой независимых переменных r, z , что не меняет вида уравнений (1.8)):

$$\sigma(r, 0) = \sigma_0(r), \quad \psi(r, 0) = \psi_0(r), \quad \tau(r, 0) = \tau_0(r), \\ u(r, 0) = u_0(r), \quad v(r, 0) = v_0(r).$$

Это соответствует, согласно введенным вектор-функциям (3.1), следующим начальным условиям для характеристической системы (3.2), (3.3):

$$(3.4) \quad S_0(r) = [S_1^0(r), S_2^0(r), S_3^0(r), 0, 0], \quad U_0(r) = [0, 0, 0, u_4^0(r), u_5^0(r)].$$

Предполагается, что $S_0(r), U_0(r) \in G_{[a,b]}^1$. Гладкость же остальных входных данных g_k, k_k, a_k следует из (1.9), (1.10), (2.5), (2.8), (2.9) при $r, \varepsilon > 0$.

Для построения решения задачи (3.2) — (3.4) определим итерационный процесс. Пусть $\bar{U}^{(1)}$ — вектор-функция, принадлежащая $C^{(1)}$ и такая, что $U^{(1)}(r, 0) = U_0(r)$. Подставляя $\bar{U}^{(1)}(r, z)$ в систему (3.2), определим $S^{(1)}$ как решение задачи Коши с начальными условиями $S^{(1)}(r, 0) = S_0(r)$. После чего найденное решение $S^{(1)}(r, z)$ подставля-

ется в уравнения (3.3) и решается задача Коши $U^{(2)}(r, 0) = U_0(r)$ уже для линейной системы. Затем определенное приближение $U^{(2)}(r, z)$ подставляется в уравнения (3.2) и определяется $S^{(2)}(r, 0) = S_0(r)$. И так этот процесс повторяется неоднократно.

Пусть построено приближение $U^{(i)} \in C^1$, тогда для $S^{(i)}$ имеем

$$(3.5) \quad \mathbf{i}_k^{(i)} \cdot \left[\frac{\partial S^{(i)}}{\partial z} + a_k^{(i)} \frac{\partial S^{(i)}}{\partial r} \right] = g_k^{(i)} - \mathbf{i}_k^{(i)} \cdot \left[\frac{\partial U^{(i)}}{\partial z} + a_k^{(i)} \frac{\partial U^{(i)}}{\partial r} \right] \quad (k = 1, 2, 3),$$

$$S^{(i)}(r, 0) = S_0(r),$$

а $U^{(i+1)}$ определим из решения задачи Коши для линейной системы

$$(3.6) \quad \mathbf{i}_k^{(i)} \cdot \left[\frac{\partial U^{(i+1)}}{\partial z} + a_k^{(i)} \frac{\partial U^{(i+1)}}{\partial r} \right] = g_k^{(i)} \quad (k = 4, 5), \quad U^{(i+1)}(r, 0) = U_0(r).$$

Из теорем существования решения для квазилинейных и линейных систем [3, 4] следует, что в области определенности $G^{(i)}$ задач (3.5), (3.6) существует решение $S^{(i)}$, $U^{(i+1)} \in C^{(i)}$. Так что все приближения определены и непрерывно дифференцируемы в областях $G^{(i)}$ (области определенности задач (3.5), (3.6) совпадают, так как характеристики системы (3.5) являются и характеристиками (3.6)). Кроме того, так как исходная задача (3.2) — (3.4) квазилинейна, то область G определенности ее решения отыскивается одновременно с решением S, U и, вообще говоря, заранее не известна. Согласно [4, 5], можно указать область $G_0 \subseteq G$ переменных r, z , в которой решение и его первые производные остаются заведомо ограниченными.

4. Ограниченность последовательных приближений и их первых производных. Покажем, что существует некоторая область G_1 , принадлежащая области G_0 и всем областям $G^{(i)}$, такая, что в ней имеет место ограниченность $S^{(i)}, U^{(i)}$ и их первых производных. Для этого выйдем продолженную систему для уравнений (3.2), (3.3). Продолженная система для квазилинейных гиперболических уравнений определяется дифференцированием исходной по независимым переменным [5] и приводима к инвариантам Римана, которые в нашем случае имеют вид

$$T_k = \mathbf{i}_k \cdot \frac{\partial (S + U)}{\partial r} \quad (k = 1, 2, \dots, 5).$$

Тогда продолженная система для уравнений (3.2), (3.3) принимает вид

$$(4.1) \quad \frac{\partial T_k}{\partial z} + \mathbf{i}_k \frac{\partial T_k}{\partial r} = L^k + F_\alpha^k T_\alpha + L_{\alpha\beta}^k T_\alpha T_\beta, \\ \frac{\partial t_k}{\partial z} = F^k + F_\alpha^k T_\alpha \quad (k, \alpha, \beta = 1, 2, \dots, 5).$$

Здесь

$$(4.2) \quad L^k = \frac{\partial f_k}{\partial r} \quad (k = 1, 2, \dots, 5); \quad F^k = \frac{f_2 + (-1)^{k+1} f_1}{\Delta} c \quad (k = 1, 2); \quad \Delta = \begin{cases} 2, & k = 1, \\ 4t_3, & k = 2; \end{cases}$$

$$F^3 = f_3, \quad F^4 = \frac{f_4 - f_5}{a_4 - a_5}, \quad F^5 = c;$$

$$L_\alpha^k = \frac{(-1)^{\alpha+k}}{4t_3} \left[\left(2 + \frac{\partial k_k}{\partial t_2} \right) c + (-1)^k \frac{\partial f_k}{\partial t_2} + 2f_3 \right] \quad (\alpha, k = 1, 2);$$

$$L_\alpha^3 = (-1)^\alpha \left[\frac{\partial k_3}{\partial t_2} c + \frac{\partial f_3}{\partial t_2} \right] \quad (\alpha = 1, 2); \quad L_\alpha^k = \frac{(-1)^\alpha \partial f_k}{4t_3 \partial t_2} \quad (\alpha = 1, 2, k = 4, 5);$$

$$L_3^k = 2 \left[\frac{1}{2} \frac{\partial f_k}{\partial t_2} + (-1)^{k+1} g + (-1)^{k+1} cd \right] \quad (k = 1, 2); \quad L_3^3 = \frac{\partial f_2}{\partial t_3}, \quad L_3^4 = L_3^5 = 0;$$

$$L_\alpha^k = \frac{a}{a_4 - a_5} \left[\left((-1)^{\alpha+k+1} 2f_3 + (-1)^{\alpha+1} \frac{\partial f_k}{\partial t_2} \right) d + \left((-1)^{k+1} k_3 + (-1)^{\alpha+k} \frac{\partial k_k}{\partial t_3} \right) g + \right. \\ \left. + (-1)^{\alpha-1} k_3 \frac{\partial f_k}{\partial t_3} + \frac{(-1)^{\alpha+k} \partial f_k}{a \partial t_3} \right] \quad (k = 1, 2, \alpha = 4, 5); \quad a = \begin{cases} a_5, & k = 4, \\ a_4, & k = 5; \end{cases}$$

$$L_\alpha^k = \frac{a}{a_4 - a_5} \left[(-1)^{\alpha+1} \left(\frac{\partial f_k}{\partial t_2} d + \frac{\partial f_k}{\partial t_3} \right) + \frac{(-1)^\alpha}{a} (cd + g) \frac{\partial a_k}{\partial t_2} \right] \quad (\alpha, k = 4, 5);$$

$$L_\alpha^3 = \frac{a}{a_4 - a_5} \left[(-1)^{\alpha+1} \frac{\partial f_3}{\partial t_2} d + (-1)^\alpha \frac{\partial k_3}{\partial t_2} g + (-1)^{\alpha+1} \frac{\partial f_2}{\partial t_3} k_3 + \frac{(-1)^\alpha \partial f_3}{a \partial t_3} \right] \quad (\alpha = 4, 5);$$

$$\begin{aligned}
F_{\alpha}^1 &= (-1)^{\alpha} \frac{a_1}{2}, \quad F_{\alpha}^2 = (-1)^{\alpha} \frac{a_{\alpha}}{4t_3} \quad (\alpha = 1, 2); \quad F_{\alpha}^k = 0 \quad (\alpha = 1, 2, k = 3, 4, 5); \\
F_3^3 &= -a_3; \quad F_3^k = 0 \quad (k = 1, 2, 4, 5); \\
F_{\alpha}^1 &= (-1)^{\alpha} \frac{k_2 - k_1}{2} \frac{a_4 a_5}{a_4 - a_5}, \quad F_{\alpha}^2 = (-1)^{\alpha} d \frac{a_4 a_5}{a_4 - a_5}, \quad F_{\alpha}^3 = (-1)^{\alpha} k_3 \frac{a_4 a_5}{a_4 - a_5}, \\
F_{\alpha}^5 &= (-1)^{\alpha} \frac{a_4 a_5}{a_4 - a_5} \quad (\alpha = 4, 5); \quad F_{\alpha}^4 = \frac{2a_{\alpha} + a_5}{a_{\alpha} - a_5}, \quad F_5^4 = \frac{a_4 + 2a_5}{a_4 - a_5}, \\
L_{\alpha\beta}^k &= L_{\alpha\beta}^k \left(t_3, a_i, k_i, \frac{\partial a_i}{\partial t_2}, \frac{\partial k_i}{\partial t_2} \right) \quad (i, k, \alpha, \beta = 1, 2, \dots, 5); \\
c &= \frac{a_4 f_5 - a_5 f_4}{a_4 - a_5}; \quad d = \frac{k_1 + k_2}{4t_3}; \quad g = \frac{f_2 - f_1}{4t_3}.
\end{aligned}$$

Суммирование производится по греческим индексам (по индексу k оно отсутствует). Наряду с системой (4.1) запишем систему обыкновенных дифференциальных уравнений

$$(4.3) \quad dP/dz = L_0(N) + L_1(N)P + L_2(N)P^2, \quad dN/dz = F_0(N) + F_1(N)P,$$

в которой коэффициенты правых частей определяются как

$$\begin{aligned}
(4.4) \quad L_0(N) &= \max_{G_0(N)} \|L\|, \quad L = [L^1, L^2, \dots, L^5], \\
L_1(N) &= \max_{G_0(N)} \|L_{\alpha}^k\|, \quad L_2(N) = \max_{G_0(N)} \max_{\beta=1, \dots, 5} \|L_{\alpha\beta}^k\|, \\
F_0(N) &= \max_{G_0(N)} \|F\|, \quad F = [F^1, F^2, \dots, F^5], \\
F_1(N) &= \max_{G_0(N)} \|F_{\alpha}^k\|, \quad G_0(N) = \{a \leq r \leq b, 0 \leq z \leq z_0; \|t\| \leq N\}.
\end{aligned}$$

Обозначим через N_0, P_0 величины

$$N_0 = \max_{a \leq r \leq b} \|S_0(r) + U_0(r)\|, \quad P_0 = \max_{a \leq r \leq b} \left\| \mathbf{1}_k^0 \cdot \frac{\partial (S_0 + U_0)}{\partial r} \right\|$$

и для системы (4.3) зададим начальные условия

$$(4.5) \quad P(0) = P_0, \quad N(0) = N_0.$$

Систему уравнений (4.3), (4.4) будем называть мажорантной, и, следуя [5], можно показать, что функции $N(z), P(z)$, являясь решением задачи (4.3) — (4.5) и оставаясь при этом ограниченными в промежутке $0 \leq z \leq z_0$, мажорируют рост решения $t = S + U$. По функции $N(z)$ строится область G_0 .

Выпишем продолженную систему для уравнений (3.5), (3.6) (в (3.5) вместо (i) напомним (i+1) в виде

$$\begin{aligned}
(4.6) \quad \frac{\partial T_{\alpha}^{(i+1)}}{\partial z} + a_{\alpha}^{(i+1)} \frac{\partial T_{\alpha}^{(i+1)}}{\partial r} &= L^k + \Lambda_{\alpha}^k T_{\alpha}^{(i)} + M_{\alpha}^k T_{\alpha}^{(i+1)} + L_{\alpha\beta}^k T_{\alpha}^{(i)} T_{\beta}^{(i+1)}, \\
\frac{\partial t_{\alpha}^{(i+1)}}{\partial z} &= F^k + F_{\alpha}^k T_{\alpha}^{(i+1)} \quad (k, \alpha, \beta = 1, 2, \dots, 5),
\end{aligned}$$

$$\text{где } T_{\alpha}^{(i+1)} = \mathbf{1}_k \cdot \frac{\partial (S + U)^{(i+1)}}{\partial r}, \quad \mathbf{1}_k = \begin{cases} \mathbf{1}_k^{(i+1)} & (k = 1, 2, 3), \\ \mathbf{1}_k^{(i)} & (k = 4, 5), \end{cases}$$

а $L^k, F^k, F_{\alpha}^k, L_{\alpha\beta}^k$ определяются в соответствии с (4.2), лишь вместо t следует подставить $t^{(i)}, t^{(i+1)}$ либо $t^{(i-1)}, t^{(i)}$. Отличными являются лишь коэффициенты $\Lambda_{\alpha}^k, M_{\alpha}^k$:

$$\begin{aligned}
(4.7) \quad \Lambda_{\alpha}^k &= \frac{a}{a_4^{(i-1)} - a_5^{(i-1)}} \left[(-1)^{\alpha+1} \left(\frac{\partial f_{\alpha}^{(i)}}{\partial t_2} d^{(i)} + \frac{\partial f_{\alpha}^{(i)}}{\partial t_5} \right) \right], \\
M_{\alpha}^k &= \frac{a}{a_4^{(i-1)} - a_5^{(i-1)}} \left[\frac{(-1)^{\alpha}}{a} (c^{(i)} d^{(i)} + g^{(i)}) \frac{\partial a_{\alpha}^{(i)}}{\partial t_2} \right] \\
(k, \alpha = 4, 5), \quad a &= \begin{cases} a_5^{(i-1)}, & k = 4, \\ a_4^{(i-1)}, & k = 5. \end{cases}
\end{aligned}$$

Сравнивая коэффициенты (4.7) с аналогичными в (4.2), получим

$$(4.8) \quad L_{\alpha}^k(r, t) = \Lambda_{\alpha}^k(r, t, t) + M_{\alpha}^k(r, t, t) \quad (k, \alpha = 4, 5),$$

$$L_{\alpha\beta}^k(r, t) = L_{\alpha\beta}^k(r, t, t) \quad (k, \alpha, \beta = 1, 2, \dots, 5).$$

По аналогии с (4.3), (4.4) определим мажорантную систему для продолженной (4.6)

$$(4.9) \quad \frac{d\tilde{P}}{dz} = L_0(\tilde{N}) + K_1(\tilde{N})\tilde{P} + K_2(\tilde{N})\tilde{P}^2, \quad \frac{d\tilde{N}}{dz} = F_0(\tilde{N}) + F_1(\tilde{N})\tilde{P},$$

где L_0, F_0, F_1 определяются, как и в (4.4), а

$$K_1(\tilde{N}) = K'(\tilde{N}) + K''(\tilde{N}), \quad K'(\tilde{N}) = \max_{G_0(\tilde{N})} \Lambda_{\alpha}^k(r, x, t),$$

$$\|t\| \leq \tilde{N}, \quad \|x\| \leq \tilde{N},$$

$$K''(\tilde{N}) = \max_{G_0(\tilde{N})} \max_{\beta=1,2,\dots,5} \|L_{\alpha\beta}^k(r, x, t)\|,$$

$$\|t\| \leq \tilde{N}, \quad \|x\| \leq \tilde{N}.$$

Для системы (4.9) зададим начальные условия

$$(4.10) \quad \tilde{P}(0) = P_0, \quad \tilde{N}(0) = N_0.$$

Сравнивая коэффициенты систем (4.3), (4.9) и учитывая равенства (4.8), имеем

$$L_1(N) \leq K_1(N), \quad L_2(N) \leq K_2(N).$$

Следовательно, решение задачи (4.9), (4.10) мажорирует рост решения мажорантной задачи (4.3) — (4.5):

$$N(z) \leq \tilde{N}(z), \quad P(z) \leq \tilde{P}(z).$$

Таким образом, если область G_1 построить по функции $\tilde{N}(z)$, как строится G_0 по $N(z)$ [5], то $G_1 \subseteq G_0$.

Предположим, что все последовательные приближения $(S + U)^{(j)}$ ($j = 1, 2, \dots$) удовлетворяют неравенствам

$$(4.11) \quad \|t^{(j)}\| \leq \tilde{N}(z), \quad \|T^{(j)}\| \leq \tilde{P}(z),$$

и покажем, что (4.11) имеет место и для $(i + 1)$ -го приближения. Обозначим

$$t_{i+1}(z) = \sup_r \|t^{(i+1)}\|, \quad T_{i+1}(z) = \sup_r \|T^{(i+1)}\|,$$

тогда из системы (4.6) будем иметь

$$\frac{dT_{i+1}}{dz} \leq L_0(\tilde{N}) + K'(\tilde{N})\tilde{P} + K''(\tilde{N})T_{i+1} + K_2(\tilde{N})\tilde{P}T_{i+1},$$

$$\frac{dt_{i+1}}{dz} \leq F_0(\tilde{N}) + F_1(\tilde{N})\tilde{P},$$

так что, очевидно,

$$t_{i+1}(z) \leq \tilde{N}(z), \quad T_{i+1}(z) \leq \tilde{P}(z).$$

Так как начальное приближение можно выбрать, чтобы (4.11) удовлетворялось, то тем самым доказано, что все приближения $(S + U)^{(i)}$ удовлетворяют (4.11) и, следовательно, область G_1 существует, принадлежит всем областям $G^{(i)}$ и G_0 .

5. Равномерная сходимость в G_1 последовательных приближений.
Если ввести в рассмотрение невязку

$$(5.1) \quad \rho_k^{(i+1)} = I_k^{(i)} \cdot (U^{(i+1)} - U^{(i)}) \quad (k = 4, 5),$$

то, следуя [8], можно показать, что при малых $0 \leq z \leq z_0$ имеет место оценка

$$(5.2) \quad R_{i+1}(z) = \max_{\tau, r \in G_1, \tau < r} \|\rho^{(i+1)}\| \leq (\exp(qz) - 1) \|S^{(i)} - S^{(i-1)}\|, \quad q = \text{const.}$$

Далее, используя (5.2), докажем равномерную сходимость последовательных приближений $\{S^{(i)}\}$. Для этого аналогично (5.1) определим

$$(5.3) \quad \delta_k^i = I_k^{(i)} \cdot (S^{(i)} - S^{(i-1)}) \quad (k = 1, 2, 3)$$

и запишем систему (3.5), отвечающую $(i-1)$ -му приближению:

$$(5.4) \quad \mathbf{I}_k^{(i-1)} \cdot \left[\frac{\partial \mathbf{S}^{(i-1)}}{\partial z} + a_k^{(i-1)} \cdot \frac{\partial \mathbf{S}^{(i-1)}}{\partial r} \right] = f_k^{(i-1)} - \mathbf{I}_k^{(i-1)} \cdot \left[\frac{\partial \mathbf{U}^{(i-1)}}{\partial z} + a_k^{(i-1)} \frac{\partial \mathbf{U}^{(i-1)}}{\partial r} \right].$$

Используя теорему о конечных приращениях, имеем, например,

$$(5.5) \quad f_k^{(i)} - f_k^{(i-1)} = \int_0^1 \frac{\partial f_k}{\partial t_\beta} (t^{(i-1)} + \lambda (t^{(i)} - t^{(i-1)})) d\lambda (t_\beta^{(i)} - t_\beta^{(i-1)}).$$

Вычтем теперь уравнение (5.4) из уравнений (3.5) соответственно, воспользовавшись при этом соотношением (5.5) и подобными для $\mathbf{I}_k^{(i)} - \mathbf{I}_k^{(i-1)}$, $a_k^{(i)} \mathbf{I}_k^{(i)} - a_k^{(i-1)} \mathbf{I}_k^{(i-1)}$, а так-

же учитывая возможность разрешения (5.1), (5.3) относительно $u_k^{(i+1)} - u_k^{(i)}$ ($k=4, 5$), $S_k^{(i)} - S_k^{(i-1)}$ ($k=1, 2, 3$), приходим к линейной системе для

$$(5.6) \quad \frac{\partial \delta_k^{(i)}}{\partial z} + a_k^{(i)} \frac{\partial \delta_k^{(i)}}{\partial r} = \Pi_k^\beta \delta_k^{(i)} + X_k^\alpha \delta_k^{(i)} \quad (k, \beta = 1, 2, 3, \alpha = 4, 5).$$

Здесь Π_k^β , X_k^α определяются через функции f_k , \mathbf{I}_k , \mathbf{U} , \mathbf{S} и первые производные от них. Интегрируя (5.6) вдоль характеристик, лежащих в G_1 , получим для каждой точки G_1

$$|\delta_k^{(i)}| \leq \int_0^z |\Pi_k^\beta \delta_k^{(i)} + X_k^\alpha \delta_k^{(i)}| d\tau,$$

где в силу (4.11) имеют место неравенства

$$\|\Pi_k^\beta\| \leq E, \quad \|X_k^\alpha\| \leq E, \quad E = \text{const}.$$

Тогда, если ввести

$$D_i(z) = \max_{\tau, r \in G_1, \tau \leq z} \|\delta^{(i)}\|$$

и воспользоваться оценочным неравенством (5.2), записанным для $R_i(z)$, получим

$$D_i(z) \leq E \int_0^z [D_{i-1}(\tau) + D_i(\tau)] d\tau, \quad D_i(z) \leq C \int_0^z D_{i-1}(\tau) d\tau$$

или

$$(5.7) \quad D_i(z) \leq \text{const} \frac{(Cz)^{(i-1)}}{(i-1)!}, \quad C = \text{const},$$

что и доказывает равномерную сходимость в G_1 последовательных приближений $\{S^{(i)}\}$. Очевидно, что из (5.2), (5.7) следует равномерная сходимость в G_1 и последовательности $\{U^{(i)}\}$. Наконец, рассматривая продолженную систему (4.6) и используя непрерывную зависимость решения задачи Коши от входных данных, приходим к равномерной сходимости последовательностей $\{T^{(i)}\}$, $\{\partial t^{(i)}/\partial z\}$, а следовательно, и $\{\partial t^{(i)}/\partial r\}$. По известной теореме анализа это означает, что вектор-функции $S = \lim S^{(i)}$, $U = \lim U^{(i)}$ ($i \rightarrow \infty$) непрерывно дифференцируемы в G_1 . Переходя в уравнениях (3.5), (3.6) к пределу, заключаем, что $t = S + U$ — решение задачи (3.2) — (3.4). Так как доказательство сходимости рассмотренного выше метода решения задачи Коши для системы (3.2), (3.3) основывалось на характеристическом подходе, то оно без существенных изменений переносится на случай характеристической и смешанной задач.

Таким образом, предложенная гиперболическая регуляризация уравнений идеальной пластичности и итерационный метод решения краевых задач для системы (2.7), (2.8) позволяют решать в жесткопластической постановке осесимметричные задачи с условиями Мизеса и Треска для любого сколь угодно малого $\varepsilon = \varepsilon_0 > 0$. Причем скорость диссипации механической энергии всюду в области течения будет неотрицательной. В качестве первого приближения поля скоростей удобно использовать решение уравнений (2.3) на сетке линий скольжения состояния полной пластичности [2, 9]. При этом будет выполнено условие вложенности областей определенности каждого из последующих приближений, начиная с первого, что оказывается существенным при численной реализации метода характеристик в конкретных задачах, так как они являются нелинейными.

В заключение отметим следующее.

1) Можно показать, что конечно-разностные уравнения, соответствующие системе (2.8), (2.9), удовлетворяют условиям регуляризирующего оператора [10], для чего достаточно при определении матриц A , B линеаризовать систему (2.1), используя итера-

цию предыдущего шага. При этом A и B определяются приближенно и являются плохо обусловленными, что допускает введение малого параметра ϵ и укладывается в схему построения регуляризирующего оператора [10] (сходимость по ϵ в данной работе не рассматривается).

2) Присутствие в уравнении (2.7) параметра γ позволяет получать качественное и количественное описание явлений образования мертвых зон, сводов, пульсаций в задачах конического истечения, волочения, прессования и внедрения. Полагая γ случайной функцией со значениями ± 1 в зависимости от геометрии процесса течения, граничных условий и других факторов, приходим к течению с областями, в которых кратность характеристик α , β меняется. Тем самым активные поверхности течения, вдоль которых выполняется третье из соотношений (2.8), могут попеременно быть α и β поверхностями. Чередование таких областей носит, вообще говоря, случайный характер, чем, может быть, и объяснены явления, упомянутые выше.

Поступила 21 I 1983

ЛИТЕРАТУРА

1. Хилл Р. Математическая теория пластичности. М.: Гостехиздат, 1956.
2. Ивлев Д. Д. Теория идеальной пластичности. М.: Наука, 1966.
3. Штейн М. Ш. О некоторых точных решениях уравнений идеальной пластичности в случае осевой симметрии. — ПМ, 1983, т. 19, № 10.
4. Курант Р. Уравнения с частными производными. М.: Мир, 1964.
5. Рождественский Б. Л., Яненко Н. Н. Системы квазилинейных уравнений и их приложения к газовой динамике. М.: Наука, 1968.
6. Symond P. S. On the general equations of problems of axial symmetry in the theory of plasticity. — Quart. J. Appl. Math., 1949, vol. 6, p. 448.
7. Ревуженко А. Ф., Шемякин Е. И. Некоторые постановки краевых задач пластичности. — ПМТФ, 1979, № 2.
8. Штейн М. Ш. Об одном приближенном методе решения уравнений теории идеальной пластичности. — ПММ, 1974, т. 38, вып. 4.
9. Штейн М. Ш. Напряженное и деформированное состояние полупространства в окрестности торца круговой цилиндрической выемки. — ФТПРПИ, 1975, № 4.
10. Тихонов А. Н., Арсенин В. Я. Методы решения некорректных задач. М.: Наука, 1979.

УДК 539.3

КРИТИЧЕСКИЕ НАГРУЗКИ НЕИДЕАЛЬНЫХ ПОЛОГИХ ЦИЛИНДРИЧЕСКИХ ОБОЛОЧЕК

Н. С. АСТАПОВ, В. М. КОРНЕВ

(Новосибирск)

Наличие малых начальных геометрических неправильностей оболочечных конструкций вызывает преждевременное выпучивание. Большое внимание к исследованиям по чувствительности критической нагрузки к начальным геометрическим неправильностям уделено в [1]. В работах П. Сейда, И. Арбоша, Э. Каплана и Ч. Д. Бэбкока мл. [2] указывается, что именно начальные прогибы являются главной причиной громадного разброса экспериментальных данных и обуславливают плохую корреляцию между теоретическими и экспериментальными результатами. Важность вопроса о степени чувствительности к начальным неправильностям отмечается и в работе Р. Ш. Феррита [2].

В данной работе методами теории возмущений исследуются задачи линейной теории потери устойчивости неидеальных пологих цилиндрических оболочек. Рассматриваются оболочки, нагруженные поперечным и гидростатическим давлением, а также продольно сжатые оболочки. Собственные числа (критические нагрузки) и собственные функции (формы потери устойчивости) неидеальных оболочек разыскиваются в виде асимптотических рядов по малому параметру, характеризующему амплитуду начальных неправильностей. Для первых членов разложений получены явные формулы. В предлагаемой методике построения упомянутых собственных чисел и функций используется только исходная линейная система уравнений теории пологих оболочек.

1. Формулировка задачи. Построение асимптотических разложений собственных функций и чисел. Изучается искажение спектра в линейных задачах устойчивости неидеальных цилиндрических оболочек, за основу принят спектр в задачах устойчивости идеальных цилиндрических оболочек; система уравнений при безразмерных обозначениях для неидеальных оболочек имеет вид [3]

$$(1.1) \quad \epsilon^2 \Delta \Delta w + f_{xx} - \lambda (a_1 w_{xx} + a_2 w_{yy}) - \mu (h/R) (f_{yy} w_{xx}^0 + f_{xx} w_{yy}^0 - 2f_{xy} w_{xy}^0) = 0,$$

$$\Delta \Delta f = w_{xx} - \mu (h/R) (w_{xx} w_{yy}^0 + w_{yy} w_{xx}^0 - 2w_{xy} w_{xy}^0),$$