

О НЕКОТОРЫХ КЛАССАХ ПЛОСКОГО ТЕЧЕНИЯ  
ЖЕСТКО-ПЛАСТИЧЕСКОГО ТЕЛА

О. Д. Григорьев

(Москва)

В статье посредством криволинейных ортогональных координат, за которые приняты линии тока и ортогональные к ним траектории, рассматриваются следующие классы плоского течения жестко-пластического тела:

- 1) течение, при котором угол между вектором скорости и главным напряжением  $\sigma_1$  постоянен вдоль соответствующей линии тока;
- 2) течение, где указанный угол сохраняет постоянное значение вдоль линий тока;
- 3) течение, где линии тока совпадают с траекториями главных напряжений.

Исследуются случаи, когда линии тока являются логарифмическими спиралями, и др. Показан способ построения решения полной системы уравнений для рассмотренных классов течения. Статья является развитием работы [1].

В статье [1] было показано, что уравнения плоского течения жестко-пластического тела (например [2])

$$\begin{aligned} \frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} = 0 \\ (\sigma_x - \sigma_y)^2 + 4\tau_{xy}^2 = 4k^2 \quad (0.1) \\ \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} = 0, \quad \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} = \frac{\partial v_y / \partial x + \partial v_x / \partial y}{\partial v_x / \partial x - \partial v_y / \partial y} \end{aligned}$$

в криволинейных координатах  $q_1 = \text{const}$ ,  $q_2 = \text{const}$ , когда за последние приняты линии тока и ортогональные к ним кривые, имеют вид

$$\frac{\partial \sigma}{\partial q_1} + \frac{k \partial \cos 2\beta}{\partial q_1} + \frac{2k \sin 2\beta}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} + \frac{k H_1}{H_2} \frac{\partial \sin 2\beta}{\partial q_2} + \frac{2k \cos 2\beta}{H_2} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} = 0 \quad (0.2)$$

$$\frac{\partial \sigma}{\partial q_2} + \frac{k H_2}{H_1} \frac{\partial \sin 2\beta}{\partial q_1} - \frac{2k \cos 2\beta}{H_1} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} - \frac{k \partial \cos 2\beta}{\partial q_2} + \frac{2k \sin 2\beta}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} = 0 \quad (0.3)$$

$$v = \frac{f(q_2)}{H_2}, \quad \text{tg } 2\beta = \frac{H_1}{2\partial H_2 / \partial q_1} \frac{\partial}{\partial q_2} \ln \frac{H_1 H_2}{f(q_2)} \quad (0.4)$$

$$\frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} \right) + \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \right) = 0 \quad \left( \sigma = \frac{1}{2} (\sigma_1 + \sigma_2) \right) \quad (0.5)$$

Здесь  $\beta$  — угол между направлением большего главного напряжения  $\sigma_1$  и вектором скорости,  $v$  — модуль вектора скорости,  $H_1, H_2$  — коэффициенты Ламе,  $f(q_2)$  — некоторая функция своего аргумента.

Эта система эквивалентна трем уравнениям [1]

$$\begin{aligned} \frac{2\partial^2 \cos 2\beta}{\partial q_1 \partial q_2} + \frac{\partial \sin 2\beta}{\partial q_2} \left[ \frac{2}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} + \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{H_1}{H_2} \right) \right] - \frac{\partial \sin 2\beta}{\partial q_1} \left[ \frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{H_2}{H_1} \right) + \frac{2}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} \right] + \\ + \frac{2\partial \cos 2\beta}{\partial q_2} \cdot \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} + \frac{2}{H_1} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \frac{\partial \cos 2\beta}{\partial q_1} + \frac{H_1}{H_2} \frac{\partial^2 \sin 2\beta}{\partial q_2^2} - \frac{H_2}{H_1} \frac{\partial^2 \sin 2\beta}{\partial q_1^2} + \\ + 4 \sin 2\beta \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \right) + 2 \cos 2\beta \frac{\partial^2}{\partial q_1 \partial q_2} \ln H_1 H_2 = 0 \quad (0.6) \end{aligned}$$

$$\text{tg } 2\beta = \frac{H_1}{2\partial H_2 / \partial q_1} \frac{\partial}{\partial q_2} \ln \frac{H_1 H_2}{f(q_2)}, \quad \frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} \right) + \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \right) = 0$$

Исследуем теперь указанные классы плоского течения жестко-пластического тела, а именно:

а) плоское течение, для которого  $\beta = \beta(q_2)$ , т. е. течение с постоянным углом наклона большего главного напряжения  $\sigma_1$  к соответствующей линии тока. Для случая, когда функция  $\beta(q_2)$  изменяет свой знак, моделью такого течения является движение среды в длинном криволинейном канале, обе стенки которого имеют постоянную, но различную шероховатость;

б) течение, где  $\beta(q_1, q_2) = \text{const}$ , т. е. движение среды с одинаковым углом наклона главного напряжения  $\sigma_1$  ко всем линиям тока. При этом случай, когда  $\beta = \pm\pi/4$ , рассматривался в [1]. Случай же, когда  $\beta = 0$  или  $\beta = 0 \pm \pi/2$ , рассматривается ниже;

в) течение, в котором линии тока совпадают с траекториями главных напряжений. Моделью такого течения является движение среды в длинном криволинейном канале с идеально гладкими стенками. Этот случай уже обсуждался в [1], в настоящей статье указанное исследование продолжено.

1. Рассмотрим вначале плоское течение, для которого  $\beta(q_2)$ . В этом случае первое из уравнений (0.6) принимает вид

$$\frac{d \sin 2\beta}{dq_2} \left[ \frac{2}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} + \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{H_1}{H_2} \right) \right] + 2 \frac{d \cos 2\beta}{dq_2} \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} + \frac{H_1}{H_2} \frac{d^2 \sin 2\beta}{dq_2^2} + 4 \sin 2\beta \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \right) + 2 \cos 2\beta \left( \frac{\partial^2 \ln H_1}{\partial q_1 \partial q_2} + \frac{\partial^2 \ln H_2}{\partial q_1 \partial q_2} \right) = 0 \quad (1.1)$$

Так как согласно (0.4), (0.5)

$$2 \operatorname{tg} 2\beta \frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} \right) = -2 \operatorname{tg} 2\beta \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \right) = \frac{\partial^2}{\partial q_1 \partial q_2} \ln H_1 H_2 \quad (1.2)$$

то (1.1) можно записать в виде

$$\frac{d \sin 2\beta}{dq_2} \left( 3 \frac{\partial \ln H_1}{\partial q_2} - \frac{\partial \ln H_2}{\partial q_2} \right) + \frac{2 d \cos 2\beta}{dq_2} \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} + \frac{d^2 \sin 2\beta}{dq_2^2} = 0 \quad (1.3)$$

или, используя еще раз (0.4), найдем

$$\frac{\partial}{\partial q_2} \ln \left[ \left( \frac{H_1}{H_2} \right)^2 f(q_2) \right] = - \frac{d}{dq_2} \ln \frac{d \sin 2\beta}{dq_2}, \quad \left( \frac{H_1}{H_2} \right)^2 = \frac{\psi(q_1)}{f(q_2) (\sin 2\beta)'} \quad (1.4)$$

Здесь и ниже штрих означает производную по  $q_2$ ,  $\psi(q_1)$  — некоторая функция. Подставив два последних соотношения в (0.4), получим следующее уравнение относительно  $H_2$

$$\frac{2 \partial \ln H_2}{\partial q_1} \left( \frac{f}{\psi} \frac{d \sin 2\beta}{dq_2} \right)^{1/2} = \operatorname{ctg} 2\beta \left( \frac{2 \partial \ln H_2}{\partial q_2} - \frac{3}{2} \frac{d}{dq_2} \ln f - \frac{1}{2} \frac{d}{dq_2} \ln \frac{d \sin 2\beta}{dq_2} \right) \quad (1.5)$$

Уравнение характеристик для (1.5) есть

$$\frac{1}{2} \frac{\psi^{1/2}}{[f(\sin 2\beta)']^{1/2}} dq_1 = - \frac{1}{2} \operatorname{tg} 2\beta dq_2 = \frac{- \operatorname{tg} 2\beta d \ln H_2}{3/2 (\ln f)' + 1/2 [\ln(\sin 2\beta)]'} \quad (1.6)$$

откуда найдем следующие первые интегралы

$$\int \psi^{1/2} dq_1 + \int \operatorname{tg} 2\beta [f(\sin 2\beta)']^{1/2} dq_2 = u, \quad \frac{3}{4} \ln f + \frac{1}{4} \ln(\sin 2\beta)' - \ln H_2 = w \quad (1.7)$$

Таким образом, общее решение (1.5) имеет вид

$$\ln H_2 = \frac{3}{4} \ln f + \frac{1}{4} \ln(\sin 2\beta)' + F(u) \quad (1.8)$$

Здесь  $F(u)$  — некоторая функция своего аргумента, который определяется из (1.7). Итак, ввиду (1.4), (1.8) получим

$$\begin{aligned} H_1 &= f(q_2)^{3/4} [(\sin 2\beta)']^{-1/4} \psi(q_1)^{1/2} \exp [F(u)] \\ H_2 &= f(q_2)^{3/4} [(\sin 2\beta)']^{1/4} \exp [F(u)] \end{aligned} \quad (1.9)$$

Очевидно, функции  $f(q_2)$ ,  $\psi(q_1)$ ,  $\sin 2\beta$ ,  $F(u)$  должны быть выбраны так, чтобы удовлетворялось уравнение Ламе. Исследуем вначале вид функции  $F(u)$ . Заметим, что случай, когда  $\psi(q_1) = \text{const}$  или  $F(u) = \text{const}$ , что согласно (1.9) соответствует эквидистантным линиям тока, был рассмотрен в [1]. Подставив (1.9) в уравнение Ламе (0.5), найдем

$$\begin{aligned} & -\frac{1}{2} [f(\sin 2\beta)']^{-3/2} [f'(\sin 2\beta)' + f(\sin 2\beta)'' ] \frac{1}{4} \left[ \ln \frac{f}{(\sin 2\beta)'} \right]' + \\ & + [f(\sin 2\beta)']^{-1/2} \frac{1}{4} \left[ \ln \frac{f}{(\sin 2\beta)'} \right]'' + \frac{\partial F}{\partial u} (\text{tg } 2\beta)' + \frac{\partial^2 F}{\partial u^2} \frac{[f(\sin 2\beta)']^{1/2}}{\cos^2 2\beta} = 0 \end{aligned} \quad (1.10)$$

Отсюда после простых преобразований и дифференцирования по  $q_1$  получим следующее уравнение для  $F(u)$

$$\frac{\partial^3 F}{\partial u^3} + 2 [f(\sin 2\beta)']^{-1/2} \beta' \frac{\partial^2 F}{\partial u^2} = 0 \quad (1.11)$$

Так как  $F(u) \neq \text{const}$ ,  $\psi(q_1) \neq \text{const}$ ,  $\beta = \beta(q_2)$ , то из (1.7), (1.11) следует

$$\frac{\partial^3 F}{\partial u^3} = \frac{\partial^2 F}{\partial u^2} = 0, \quad F = c_1 u + c_2 \quad (1.12)$$

или

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{\partial^3 F}{\partial u^3} / \frac{\partial^2 F}{\partial u^2} \right) &= \psi^{1/2} \frac{\partial}{\partial u} \left( \frac{\partial^3 F}{\partial u^3} / \frac{\partial^2 F}{\partial u^2} \right) = 0 \\ \frac{\partial^3 F}{\partial u^3} / \frac{\partial^2 F}{\partial u^2} &= -2\beta' [f(\sin 2\beta)']^{-1/2} = C_3 \quad (C_i = \text{const}) \end{aligned} \quad (1.13)$$

Ограничимся рассмотрением соотношений (1.12). В этом случае согласно (1.9), (1.7) будем иметь

$$\begin{aligned} H_1 &= \left[ \frac{f(q_2) \psi^2(q_1)}{(\sin 2\beta)'} \right]^{1/4} \exp \left\{ c_1 \int \psi(q_1)^{1/2} dq_1 + c_2 \int \text{tg } 2\beta [f(q_2) (\sin 2\beta)']^{1/2} dq_2 + c_2 \right\} \\ H_2 &= [f(q_2)^{3/4} (\sin 2\beta)']^{1/4} \exp \left\{ c_1 \int \psi(q_1)^{1/2} dq_1 + \right. \\ & \left. + c_2 \int \text{tg } 2\beta [f(q_2) (\sin 2\beta)']^{1/2} dq_2 + c_2 \right\} \end{aligned} \quad (1.14)$$

или

$$H_1 = AR_1(q_1) R_2(q_2), \quad H_2 = BQ_1(q_1) Q_2(q_2) \quad (A, B = \text{const}) \quad (1.15)$$

Для определения функций  $R_1(q_1)$ ,  $Q_1(q_1)$ ,  $R_2(q_2)$ ,  $Q_2(q_2)$  заметим, что из (1.14) следует

$$\frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} = c_1 [f(q_2) (\sin 2\beta)']^{1/2} = F_1(q_2) \quad (1.16)$$

Из уравнения Ламе получим

$$\frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} = F_2(q_1) \quad (1.17)$$

Здесь  $F_1(q_2)$  и  $F_2(q_1)$  — некоторые функции своих аргументов. Сравнивая (1.16), (1.17) с (1.15), найдем

$$Q_1'(q_1) = c_3 R_1(q_1), \quad Q_2(q_2) = c_4 R_2'(q_2) \quad (1.18)$$

Таким образом,

$$H_1 = AR_1(q_1)R_2(q_2), \quad H_2 = B \left[ c_3 \int R_1(q_1) dq_1 + c_5 \right] c_4 R_2'(q_2)$$

или, положив для удобства  $c_3 = c_4 = 1$ , не уменьшая при этом общности,

$$H_1 = A\Phi'(q_1)\Psi(q_2), \quad H_2 = B\Phi(q_1)\Psi'(q_2) \quad (1.19)$$

Здесь  $\Phi(q_1)$  и  $\Psi(q_2)$  — произвольные функции своих аргументов. Соотношения (1.19) при  $A = B = 1$  были приведены без вывода в [1].

Покажем, что уравнениям (1.19) на плоскости  $Oxy$  соответствует класс взаимно ортогональных логарифмических спиралей. Так как

$$\frac{1}{R_1} = \frac{\partial \alpha}{\partial S_1} = -\frac{1}{H_1 H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2}, \quad \frac{1}{R_2} = -\frac{\partial \alpha}{\partial S_2} = -\frac{1}{H_1 H_2} \frac{\partial H_2}{\partial q_1}$$

$$dS_1 = H_1 dq_1, \quad dS_2 = H_2 dq_2 \quad (1.20)$$

(Здесь  $R_i$  — радиус кривизны координатной линии,  $\partial \alpha / \partial S_i$  — ее кривизна,  $dS_i$  — дифференциал дуги), то натуральные уравнения координатных линий имеют вид

$$R_1 = -\frac{B}{A} s_1 + c_1, \quad R_2 = -\frac{A}{B} s_2 + c_2 \quad (1.21)$$

и совпадают, таким образом, с уравнениями логарифмических спиралей.

Найдем теперь отображение полей (1.19) на плоскость  $Oxy$  через функции  $\Phi(q_1)$  и  $\Psi(q_2)$ . Заметим, что из (1.19) и (1.20) легко следует

$$\alpha = \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}} \quad (1.22)$$

Отсюда в силу известных соотношений

$$\frac{\partial x}{\partial q_1} = H_1 \cos \alpha, \quad \frac{\partial x}{\partial q_2} = -H_2 \sin \alpha, \quad \frac{\partial y}{\partial q_1} = H_1 \sin \alpha, \quad \frac{\partial y}{\partial q_2} = H_2 \cos \alpha \quad (1.23)$$

получим

$$\frac{\partial x}{\partial q_1} = A\Phi'(q_1)\Psi(q_2) \cos \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}}, \quad \frac{\partial x}{\partial q_2} = -B\Phi(q_1)\Psi'(q_2) \sin \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}}$$

$$\frac{\partial y}{\partial q_1} = A\Phi'(q_1)\Psi(q_2) \sin \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}}, \quad \frac{\partial y}{\partial q_2} = B\Phi(q_1)\Psi'(q_2) \cos \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}}$$

Интегрируя последние уравнения по частям, найдем

$$x = \frac{AB\Phi(q_1)\Psi(q_2)}{A^2 + B^2} \left[ B \cos \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}} - A \sin \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}} \right]$$

$$y = \frac{AB\Phi(q_1)\Psi(q_2)}{A^2 + B^2} \left[ A \cos \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}} + B \sin \ln \frac{c\Psi(q_2)^{B/A}}{\Phi(q_1)^{A/B}} \right] \quad (1.24)$$

При этом параметр  $q_2$  сохраняет постоянное значение вдоль линий тока, а  $q_1$  — вдоль ортогональных к ним кривых. Уравнение (1.3) в рассматриваемом случае обращается в обыкновенное дифференциальное уравнение относительно функции  $\beta(q_2)$

$$(\sin 2\beta)' [\beta (\ln \Psi)' - (\ln \Psi)'] + 2 \frac{B}{A} (\cos 2\beta)' (\ln \Psi)' + (\sin 2\beta)'' = 0 \quad (1.25)$$

Остальные функции находятся квадратурами из (0.2)—(0.4). Построенное таким образом решение можно представить как обтекание средней некоторого логарифмического профиля с постоянной шероховатостью. Нормальные напряжения на последнем согласно (0.2), (1.19) будут

$$\sigma_{22} = \sigma - k \cos 2\beta = -2k \sin 2\beta \frac{A}{B} \ln \Phi(q_1) - \frac{kA \ln \Phi(q_1)}{B \ln \Psi'(q_2)} (\sin 2\beta)' -$$

$$- 2k \cos 2\beta \ln \Phi(q_1) - k \cos 2\beta + c \quad (1.26)$$

и величина скорости на обтекаемом контуре определится из (0.4), т. е.

$$v = f(q_2)/B\Psi'(q_2)\Phi(q_1)$$

Границей решения может быть линия тока, совпадающая с линией скольжения ( $\beta = \pm \pi/4$ ), отделяющая, например, неподвижную жесткую область тела.

Представляет интерес случай, когда  $\sigma = \sigma(q_2)$ ,  $\beta = \beta(q_2)$ , т. е. когда на обтекаемой поверхности постоянны как касательные, так и нормальные напряжения. В этом случае уравнения (0.2) — (0.4) имеют вид

$$2 \sin 2\beta (\ln \Psi')' + (\sin 2\beta)' + \frac{2B}{A} \cos 2\beta (\ln \Psi')' = 0$$

$$\sigma' - 2k \cos 2\beta (\ln \Psi')' - k (\cos 2\beta)' + 2k \frac{B}{A} \sin 2\beta (\ln \Psi')' = 0$$

$$\frac{2B}{A} (\sin 2\beta) (\ln \Psi')' - \cos 2\beta (\ln \Psi')' - \cos 2\beta (\ln \Psi'')' - \cos 2\beta (\ln f)' = 0$$

или после простых преобразований

$$d \ln \Psi'(q_2) = - \frac{\cos 2\beta d\beta}{\sin 2\beta + B/A \cos 2\beta} \tag{1.27}$$

$$\frac{B}{A} d\sigma + \frac{2kB}{A} \sin 2\beta d\beta + 2k \cos 2\beta d\beta - 2k \left(1 + \frac{B^2}{A^2}\right) \frac{\sin 2\beta \cos 2\beta d\beta}{\sin 2\beta + B/A \cos 2\beta} = 0$$

$$\left(\frac{2B^2}{A^2} + 1\right) d \ln \Psi'(q_2) + d \ln \Psi''(q_2) - d \ln f(q_2) + \frac{2B}{A} d\beta = 0$$

Таким образом, найдем

$$\ln \Psi(q_2) = - \frac{1}{2} \sin \varphi (\cos \varphi) (2\beta - \varphi) - \frac{1}{2} \sin^2 \varphi \ln \cos (2\beta - \varphi) + c_1$$

$$\frac{B}{A} \sigma - \frac{kB}{A} \cos 2\beta + k \sin 2\beta + k \left(1 + \frac{B^2}{A^2}\right) \sin \varphi \left[ \cos 2\varphi \cos (2\beta - \varphi) - \sin 2\varphi \sin (2\beta - \varphi) + \frac{1}{2} \sin 2\varphi \ln \operatorname{tg} \left(\frac{\pi}{4} + \beta - \frac{\varphi}{2}\right) \right] = c_2 \tag{1.28}$$

$$\frac{2B}{A} \beta = \ln f(q_2) - \left(2 \frac{B^2}{A^2} + 1\right) \ln \Psi(q_2) - \ln \Psi''(q_2) + c_3$$

Здесь  $\varphi = \operatorname{arctg} A/B$ . Полученное решение зависит от выбора функции  $\Psi(q_2)$ . Модель течения показана на фиг. 1.

2. Рассмотрим плоское течение, для которого  $\beta(q_1, q_2) = \operatorname{const}$ , т. е. главное напряжение  $\sigma_1$  имеет постоянный угол наклона к линиям тока.

Пусть  $\operatorname{tg} 2\beta = A$ , где  $A = \operatorname{const}$ . Тогда уравнение (0.6) принимает вид

$$2A \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \right) + \frac{\partial^2 \ln H_1 H_2}{\partial q_1 \partial q_2} = 0 \tag{2.1}$$

С другой стороны, из (0.4) следует

$$2A \frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} \right) + \frac{\partial^2 \ln H_1 H_2}{\partial q_1 \partial q_2} = 0 \tag{2.2}$$

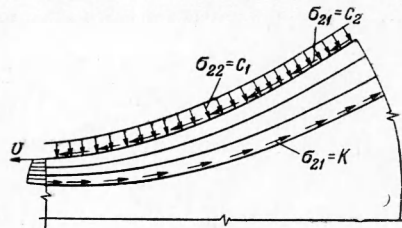
Откуда из уравнения Ламе (0.5) получим следующие равенства:

$$\frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} \right) = \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} \right) = \frac{\partial^2 \ln H_1 H_2}{\partial q_1 \partial q_2} = 0 \tag{2.3}$$

или

$$\frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial q_1} = F_2(q_2), \quad \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial q_2} = F_1(q_1), \quad H_1 H_2 = R_1(q_1) R_2(q_2) \tag{2.4}$$

где  $F_1(q_1)$ ,  $F_2(q_2)$ ,  $R_1(q_1)$ ,  $R_2(q_2)$  — некоторые функции своих аргументов.



Таким образом, любое поле линий тока, которое обращает (0.4) в постоянную, т. е.  $\operatorname{tg} 2\beta = A \neq 0$ , является возможным.

Очевидным решением системы (2.3) являются соотношения (1.19). При этом уравнения (0.2) — (0.3) имеют следующие интегралы:

$$\begin{aligned} \sigma + \frac{2kA}{B} \ln \Phi(q_1) \sin 2\beta + 2k \cos 2\beta \ln \Phi(q_1) &= \eta(q_2) \\ \sigma - 2k \ln \Psi(q_2) \cos 2\beta + 2 \frac{kB}{A} \ln \Psi(q_2) &= \gamma(q_1) \\ f(q_2) = c [\Psi(q_2)]^{(1-2 \frac{B}{A} \operatorname{tg} 2\beta)} \Psi'(q_2) \end{aligned} \quad (2.5)$$

3. Обратимся теперь к случаю совпадения линий тока с траекториями главных напряжений, т. е.  $\beta = 0 \pm \pi/2$ . Будем для определенности полагать, что  $\beta = 0$ .

В статье [1] указано решение для изотермической сетки линий тока.

Построим класс решений, зависящий от двух произвольных функций. В рассматриваемом случае уравнения (0.4), (0.5) запишутся в виде

$$\frac{\partial \ln H_1 H_2}{\partial q_2} = \ln f'(q_2) \quad (3.1)$$

$$\frac{\partial^2 \ln H_1 H_2}{\partial q_1 \partial q_2} = 0 \quad (3.2)$$

Так как уравнения (3.1) и (3.2) эквивалентны одно другому, то мы имеем два уравнения (3.2), (0.5) для функций  $H_1, H_2$ . Уравнения равновесия (0.2), (0.3) и их интегралы имеют известный вид [1]

$$\begin{aligned} \frac{\partial \sigma}{\partial q_1} + 2k \frac{\partial \ln H_2}{\partial q_1} &= 0, & \frac{\partial \sigma}{\partial q_2} - 2k \frac{\partial \ln H_1}{\partial q_2} &= 0 \\ \sigma + 2k \ln H_2 &= \eta(q_2), & \sigma - 2k \ln H_1 &= \gamma(q_1) \end{aligned} \quad (3.3)$$

Функция  $f(q_2)$ , а следовательно, и  $v$  легко определяются из (3.1). Заметим, что уравнение (3.2) обращается в тождество, если положить

$$H_1 = R_1(q_1) R_2(q_2), \quad H_2 = Q_1(q_1) Q_2(q_2) \quad (3.4)$$

где функции  $R_1(q_1), R_2(q_2), Q_1(q_1), Q_2(q_2)$  должны быть выбраны так, чтобы удовлетворялось уравнение Ламе. Очевидно, это будет выполнено, если взять за коэффициенты Ламе соотношения (1.19); таким образом, и в рассматриваемом случае линиями тока могут быть логарифмические спирали (1.24). Подставим теперь (3.4) в уравнение Ламе (0.5)

$$\frac{Q_2}{R_2} \frac{Q_1'' R_1 - Q_1' R_1'}{R_1^2} = \frac{R_1}{Q_1} \frac{Q_2' R_2' - Q_2 R_2''}{Q_2^2} \quad (3.5)$$

Или, разделяя переменные, получим

$$Q_1 Q_1'' R_1 - Q_1 Q_1' R_1' = \lambda R_1^3 \quad (3.6)$$

$$R_2 R_2' Q_2' - R_2 R_2'' Q_2 = \lambda Q_2^3 \quad (\lambda = \text{const}) \quad (3.7)$$

Возьмем теперь две произвольные функции  $Q_1(q_1)$  и  $R_2(q_2)$ , имеющие соответствующие непрерывные производные. Тогда соотношения (3.6), (3.7) обращаются в уравнения Бернулли для функций  $R_1(q_1)$  и  $Q_2(q_2)$

$$R_1' = f_1(q_1) R_1 + f_2(q_1) R_1^3 \quad (3.8)$$

$$Q_2' = h_1(q_2) Q_2 + h_2(q_2) Q_2^3 \quad (3.9)$$

где

$$f_1(q_1) = \frac{Q_1''}{Q_1'}, \quad f_2(q_1) = -\frac{\lambda}{Q_1 Q_1'}, \quad h_1(q_2) = \frac{R_2''}{R_2'}, \quad h_2(q_2) = \frac{\lambda}{R_2 R_2'}$$



Решение (3.8), (3.9) получим через подстановку

$$R_1 = u(q_1) \exp \int f_1(q_1) dq_1, \quad Q_2 = w(q_2) \exp \int h_1(q_2) dq_2 \quad (3.10)$$

Таким образом,

$$R_1 = \left\{ -2 \int [f_2(q_1) \exp 2 \int f_1(q_1) dq_1] dq_1 + c_1 \right\}^{-1/2} \exp \int f_1(q_1) dq_1 \quad (3.11)$$

$$Q_2 = \left\{ -2 \int [h_2(q_2) \exp 2 \int h_1(q_2) dq_2] dq_2 + c_2 \right\}^{-1/2} \exp \int h_1(q_2) dq_2$$

Отсюда из (3.4) для коэффициентов Ламе получим

$$H_1 = R_2 \left[ -2 \int \left( -\frac{\lambda}{Q_1 Q_1'} \exp 2 \int \frac{Q_1''}{Q_1} dq_1 \right) dq_1 + c_1 \right]^{-1/2} \exp \int \frac{Q_1''}{Q_1} dq_1$$

$$H_2 = Q_1 \left[ -2 \int \left( \frac{\lambda}{R_2 R_2'} \exp 2 \int \frac{R_2''}{R_2} dq_2 \right) dq_2 + c_2 \right]^{-1/2} \exp \int \frac{R_2''}{R_2} dq_2 \quad (3.12)$$

или

$$H_1 = R_2(q_2) [2\lambda \ln Q_1(q_1) + c_1]^{-1/2} Q_1'(q_1) \quad (3.13)$$

$$H_2 = Q_1(q_1) [-2\lambda \ln R_2(q_2) + c_2]^{-1/2} R_2'(q_2)$$

Из (3.3), (3.1), (3.13), (0.4) найдем

$$\sigma = 2k \ln \frac{c_3 R_2}{Q_1}, \quad f(q_2) = c_4 R_2 R_2' (-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{-1/2}, \quad v = \frac{c_4 R_2}{Q_1} \quad (3.14)$$

Найдем отображение полей линий тока и ортогональных к ним траекторий на плоскость  $Oxy$ . Согласно (1.20)

$$\frac{\partial \alpha}{\partial q_1} = -\frac{\lambda Q_1'}{Q_1} (-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{1/2} (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{-1/2}$$

$$\frac{\partial \alpha}{\partial q_2} = \lambda \frac{R_2'}{R_2} (-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{-1/2} (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{1/2}$$

Отсюда

$$\alpha = -(-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{1/2} (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{1/2} + c_5 \quad (3.15)$$

и ввиду (1.23) получим следующие параметрические уравнения для  $x, y$

$$x = \int_{q_1=a}^{q_1} Q_1' R_2 (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{-1/2} \cos [ -(-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{1/2} (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{1/2} +$$

$$+ c_5] dq_1 - \int_{q_2=b}^{q_2} R_2' Q_1 (-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{-1/2} \sin [ -(-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{1/2} (2\lambda \ln Q_1 +$$

$$+ c_1)^{1/2} + c_5] dq_2 + c_6 \quad (3.16)$$

$$y = \int_{q_1=a}^{q_1} Q_1' R_2 (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{-1/2} \sin [ -(-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{1/2} (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{1/2} +$$

$$+ c_5] dq_1 + \int_{q_2=b}^{q_2} R_2' Q_1 (-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{-1/2} \cos [ -(-2\lambda \ln R_2 + c_2)^{1/2} \times$$

$$\times (2\lambda \ln Q_1 + c_1)^{1/2} + c_5] dq_2 + c_7$$

Автор признателен Г. А. Гениеву за внимание к работе.

Поступила 23 VIII 1961

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Григорьев О. Д. К теории плоской деформации жестко-пластического тела. ПММ, 1961, т. XXV, вып. 5.
2. Качанов Л. М. Основы теории пластичности. Гостехиздат, 1956.