

Я. К. ИЛЬИН

ОПРЕДЕЛЕНИЕ НАПРЯЖЕНИЙ В КРУГОВОМ ВРАЩАЮЩЕМСЯ
ДИСКЕ С ЭКСЦЕНТРИЧНОЙ ОСЬЮ ВРАЩЕНИЯ

(Представлено академиком А. И. Некрасовым 15 VI 1949)

Методы решения плоской задачи теории упругости, разработанные советскими учеными ((¹) и др.), основанные на применении комплексного переменного, сводят решение плоской задачи к определению регулярных функций $\varphi(z)$, $\psi(z)$. Благодаря этим методам появилась возможность решать такие практические задачи, которые ранее не могли быть решены. Одной из таких задач, по нашему мнению, является задача о вращающемся диске с эксцентричной осью вращения. Ниже приводится решение этой задачи с помощью интеграла Коши.

Постановка задачи. Пусть дан однородный, круговой, тонкий диск плотности ρ , вращающийся с постоянной угловой скоростью ω относительно эксцентричной оси z_1 (рис. 1). Пусть ось вращения z_1 смещена по оси x от центра диска на эксцентриситет δ . Пусть начало координат находится в центре диска в точке O .

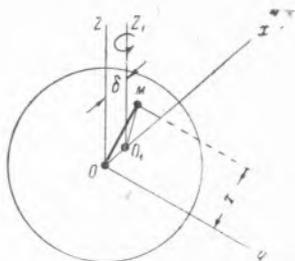


Рис. 1

Поставим задачу: определить напряжения диска так, чтобы при $\delta \rightarrow 0$ получилось известное решение для сплошного диска с центральной осью вращения.

Так как в нашем случае диск находится под действием сил инерции, то бигармоническое уравнение будет с правой частью. Для определения частного решения возьмем дифференциальные уравнения вида:

$$(\lambda + \eta) \frac{\partial \theta}{\partial x} + \eta \nabla u + \rho \omega^2 (x - \delta) = 0, \quad (\lambda + \eta) \frac{\partial \theta}{\partial y} + \eta \nabla v + \rho \omega^2 y = 0. \quad (1)$$

Положив в уравнениях (1) $u = a(x^3 + y^2x) + bx^2$, $v = a(y^3 + x^2y)$, мы получим значения a и b , при которых уравнения (1) будут удовлетворены. Эти значения будут: $a = -\frac{\rho \omega^2}{8(\lambda + 2\eta)}$, $b = \frac{\rho \omega^2 \delta}{2(\lambda + 2\eta)}$.

Тогда напряжения определяются по формулам:

$$\sigma_x^{(0)} = \lambda \theta + 2\eta \frac{\partial u}{\partial x} = -\frac{\rho \omega^2}{4(\lambda + 2\eta)} [(2\lambda + 3\eta)x^2 + (2\lambda + \eta)y^2 - 4(\lambda + 2\eta)\delta x],$$

$$\sigma_y^{(0)} = \lambda \theta + 2\eta \frac{\partial v}{\partial y} = -\frac{\rho \omega^2}{4(\lambda + 2\eta)} [(2\lambda + 3\eta)y^2 + (2\lambda + \eta)x^2], \quad (2)$$

$$\tau_{xy}^{(0)} = \eta \left(\frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial y} \right) = -\frac{\eta}{2(\lambda + 2\eta)} xy.$$

Напряжения в полярных координатах будут:

$$\sigma_r^{(0)} + \sigma_\theta^{(0)} = \sigma_x^{(0)} + \sigma_y^{(0)}, \quad \sigma_\theta^{(0)} - \sigma_r^{(0)} + 2i\tau_{r\theta}^{(0)} = [\sigma_y^{(0)} - \sigma_x^{(0)} + 2i\tau_{xy}^{(0)}] e^{2i\theta},$$

откуда легко получить:

$$\begin{aligned} \sigma^{(0)} &= -\rho\omega^2 [cr^2 - \delta r \cos^3 \theta], \quad \sigma_\theta^{(0)} = -\rho\omega^2 [c_1 r^2 - \delta r \sin^2 \theta \cos \theta], \\ \tau_{r\theta}^{(0)} &= -\frac{\rho\omega^2 r \delta}{2} \sin 2\theta \cos \theta. \end{aligned} \quad (3)$$

Здесь положено $c = \frac{2\lambda + 3\eta}{4(\lambda + 2\eta)}$, $c_1 = \frac{2\lambda + \eta}{4(\lambda + 2\eta)}$.

Имея частные решения для напряжений в виде выражений (2) и (3), перейдем к решению однородного бигармонического уравнения:

$$\nabla^2 U = 0. \quad (4)$$

Так как силы инерции во вращающемся диске (см. рис. 2) с эксцентричной осью вращения приводятся к равнодействующей P , приложенной в точке пересечения O_1 оси вращения с плоскостью диска, то условия регулярности решения уравнения (4) можно записать:

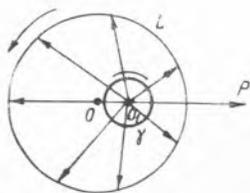


Рис. 2

$$\oint_L (x_n^{(0)} + iy_n^{(0)}) ds - P = 0, \quad (5)$$

где $x_n^{(0)}$ и $y_n^{(0)}$ определяются напряжениями (2), а сила P может быть определена:

$$P = \rho\omega^2 \int_F (x - \delta) dF = -\pi R^2 \delta \rho\omega^2; \quad (6)$$

что касается моментного условия регулярности, то оно очевидно, ибо мы имеем систему сил, пересекающуюся в одной точке.

Рассматривая область диска с особой точкой O_1 , где приложена сосредоточенная сила P , по выражению (6) (рис. 2), можем окружить эту точку контуром γ радиуса $r \rightarrow 0$ и записать контурные условия

на γ :

$$\varphi^*(z) + z\overline{\varphi'^*(z)} + \overline{\psi^*(z)}|_\gamma = iP;$$

на L :

$$\begin{aligned} (\sigma_x^{(0)} + \sigma_x^{(1)}) \cos(nx) + (\tau_{xy}^{(0)} + \tau_{xy}^{(1)}) \cos(ny) &= 0, \\ (\sigma_y^{(0)} + \sigma_y^{(1)}) \cos(ny) + (\tau_{xy}^{(0)} + \tau_{xy}^{(1)}) \cos(nx) &= 0. \end{aligned} \quad (7)$$

Таким образом, общие контурные условия могут быть записаны:

$$\varphi(t) + t\overline{\varphi'(t)} + \overline{\psi(t)} = -i \int_0^S (x_n^{(0)} + iy_n^{(0)}) dS - \{\varphi^*(t) + t\overline{\varphi'^*(t)} + \overline{\psi^*(t)}\}, \quad (8)$$

где $\varphi^{(1)} = \varphi^{(1)}(t) - \varphi^*(t)$; $\psi(t) = \psi^{(1)}(t) - \psi^*(t)$.

Далее, полагая $\varphi^*(t) = A \ln(t - \delta)$, $\psi^*(t) = B \ln(t - \delta) + \frac{C}{t - \delta}$, определим постоянные A , B и C , по указанию Д. И. Шермана, из смешанных контурных условий на γ , где можно записать:

$$\varphi^*(t) + t\overline{\varphi'^*(t)} + \overline{\psi^*(t)}|_\gamma = iP, \quad x\varphi^*(t) - t\overline{\varphi'^*(t)} - \overline{\psi^*(t)}|_\gamma = 0; \quad (9)$$

здесь величина x выражается через коэффициенты Ляме: $x = \frac{\lambda + 3\eta}{\lambda + \eta}$.

Из (9) при полном обходе γ будем иметь: $-A2\pi i + B2\pi i = iP$, $-xA2\pi i - B2\pi i = 0$; $xA = -B$ и $tA + C = 0$, откуда получим:

$$A = -\frac{P}{2\pi(1+x)}, \quad B = \frac{xP}{2\pi(1+x)}, \quad -C = (t - \delta)A + \delta A = \delta A. \quad (10)$$

Выражение для постоянной C будет иметь такой вид потому, что на γ $t - \delta = re^{i\theta} \rightarrow 0$ по условию задачи.

Таким образом, (8) можно записать, учитывая (10):

$$\begin{aligned} & \varphi(t) + t\overline{\varphi'(t)} + \overline{\psi(t)} = \\ & = - \int_0^S (x_n^{(0)} + iy_n^{(0)}) dS - \frac{P}{2\pi(1+x)} \left[-\ln(t-\delta) + x \ln \overline{(t-\delta)} - \frac{t-\delta}{t-\delta} \right]. \end{aligned}$$

Затем, выражая $x_n^{(0)}$ и $y_n^{(0)}$ через напряжения (2) и вводя комплексную переменную t по зависимости $x = \frac{t+\bar{t}}{2}$, $y = \frac{t-\bar{t}}{2i}$, $\cos \theta = \frac{t+\bar{t}}{2R}$, $\sin \theta = \frac{t-\bar{t}}{2Ri}$, мы интеграл из правой части (8) можем представить:

$$-i \int_0^S (x_n^{(0)} + iy_n^{(0)}) dS = \frac{P\omega^2}{8} \left[8CR^2t - \delta t^2 - 4\delta R^2 \ln t + \frac{\delta R^4}{t^2} \right] + \text{const}, \quad (11)$$

где const может быть отброшена, как не влияющая на напряжение.

Далее, учитывая (11), мы всю правую часть условий (8) можем представить окончательно:

$$\begin{aligned} & f_1(t) + if_2(t) = \\ & = \frac{P}{2\pi(1+x)} \left\{ \left[\frac{3+x}{2\delta} t - (1+x) \frac{t^2}{4R^2} - (1+x) \ln t + (1+x) \frac{R^2}{4t^2} \right] - \right. \\ & \left. - \left[-\ln(t-\delta) + x \ln \overline{(t-\delta)} - \frac{t-\delta}{t-\delta} \right] \right\}, \quad (12) \end{aligned}$$

где произведена замена $C = \frac{3+x}{4(1+x)}$ и общий множитель $\frac{P}{2\pi(1+x)}$ вынесен за скобки.

Н. И. Мухелишвили для определения функций $\varphi(z)$ и $\psi(z)$ с помощью интеграла Коши дает формулы:

$$\begin{aligned} \varphi(z) &= \frac{1}{2\pi i} \int_L \frac{f_1 + if_2}{t-z} dt - a_1 z, \\ \psi(z) &= \frac{1}{2\pi(1+x)} \int_L \frac{f_1 - if_2}{t-z} dt + \frac{R^2 a_1}{z} - \frac{R^2 \varphi'(z)}{z}. \end{aligned} \quad (13)$$

Для нашего случая мы будем иметь, учитывая (13), следующие значения:

$$\begin{aligned} a_1 &= \frac{P}{4\pi(1+x)} \left[\frac{3+x}{2\delta} + (x-1) \frac{\delta}{R^2} \right], \\ \varphi(z) &= \frac{P}{2\pi(1+x)} \left[\frac{3+x}{4\delta} z - (x-1) \frac{\delta z}{2R^2} - (1+x) \frac{z^2}{4R^2} - \right. \\ & \left. - x \ln(R^2 - \delta z) + \frac{z^2 - \delta z}{R^2 - \delta z} \right], \quad (14) \end{aligned}$$

$$\psi(z) = \frac{P}{2\pi(1+x)} \left[\frac{1+x}{4} \frac{z^2}{R^2} + \ln(R^2 - \delta z) + \frac{(2-x)R^2\delta^2 + (x-1)\delta^3 z - 2R^4 + R^2\delta z}{(R^2 - \delta z)^2} \right].$$

Определение напряжений. Для удовлетворения условий (7) необходимо знать только напряжения $\sigma_x^{(1)}$, $\sigma_y^{(1)}$ и $\tau_{xy}^{(1)}$, так как напряжения $\sigma_x^{(0)}$, $\sigma_y^{(0)}$ и $\tau_{xy}^{(0)}$ нам известны (см. формулы (2)). А зная, что $\varphi^{(1)}(z) = \varphi(z) + \varphi^*(z)$ и $\psi^{(1)}(z) = \psi(z) + \psi^*(z)$, искомые напряжения легко определяются.

Учитывая (14) и (8), мы будем иметь:

$$\varphi^{(1)}(z) = \frac{P}{2\pi(1+x)} \left[\frac{3+x}{4\delta} z - (x-1) \frac{\delta z}{2R^2} - (1+x) \frac{z^2}{4R^2} + \frac{z^2 - \delta z}{R^2 - \delta z} - \ln(z - \delta) - x \ln(R^2 - \delta z) \right], \quad (15)$$

$$\psi^{(1)}(z) = \frac{P}{2\pi(1+x)} \left[\frac{1+x}{4R^2} z^2 + \ln(R^2 - \delta z) + x \ln(z - \delta) + \frac{\delta}{z - \delta} + \frac{(1-x)\delta^2 - R^2}{R^2 - \delta z} - \frac{R^4 - \delta^2 R^2}{(R^2 - \delta z)^2} \right].$$

Для простоты определим напряжения в полярных координатах и проверим правильность решения по контурным условиям на L , где должно быть: $\sigma_r^{(0)} + \sigma_r^{(1)}|_L = 0$, здесь $\sigma_r^{(0)}$ имеет значение (3).

По формулам Колосова, Мусхелишвили будем иметь:

$$\bar{\sigma}_r^{(1)} + \sigma_\theta^{(1)} = 2[\varphi'^{(1)}(z) + \overline{\varphi'^{(1)}(z)}], \quad (16)$$

$$\sigma_\theta^{(1)} - \sigma_r^{(1)} + 2i\tau_{r\theta}^{(1)} = 2[\bar{z}\varphi''^{(1)}(z) + \psi'^{(1)}(z)]e^{2i\theta}. \quad (17)$$

Вставляя в (16) и (17) найденные функции (15), отделяя вещественную часть от мнимой в (17)*, получим:

$$\sigma_r^{(1)} = \frac{P}{2\pi(1+x)}(M - \operatorname{Re} N), \quad \sigma_\theta^{(1)} = \frac{P}{2\pi(1+x)}(M + \operatorname{Re} N), \quad (18)$$

$$M = \frac{3+x}{2\delta} - (x-1) \frac{\delta}{R^2} - (1+x) \frac{z + \bar{z}}{2R^2} + \frac{x\delta z^2 - x\delta^2 z + R^2 z - \delta z^2}{R^2(z-\delta)^2} + \frac{x\delta \bar{z}^2 + x\delta^2 \bar{z} + R^2 \bar{z} - \delta \bar{z}^2}{R^2(\bar{z}-\delta)^2}, \quad N = \frac{1+x}{2R^4}(z^3 - R^2 z) + \frac{(x-1)\delta^2(\bar{z}-\delta) + 2R^2(\bar{z}-\delta) + \delta^2(z-\bar{z})}{R^2(\bar{z}-\delta)^2} + \frac{xz^2(z-\delta) + z(R^2 - \delta z)}{R^2(z-\delta)^2}.$$

Перемножая сопряженные знаменатели, т. е. приводя дроби к общему знаменателю, не касаясь вещественных знаменателей и беря только вещественную часть, мы получим при наложении $\sigma_r^{(1)}$ из (18) и $\sigma_r^{(0)}$ из (3) следующее выражение:

$$\sigma_r = \sigma_r^{(0)} + \sigma_r^{(1)} = \frac{P}{2\pi(1+x)} \left[\frac{3+x}{2\delta R^2}(R^2 - r^2) - \frac{1+x}{2R}(R-r)(\cos 3\theta + 3 \cos \theta) \right], \quad (19)$$

откуда получим при $r = R$: $\sigma_r^{(0)} + \sigma_r^{(1)} = 0$. Затем, вынося за скобки множитель из знаменателя, равный δR^2 , и заменяя P его значением по формуле (6), мы будем иметь:

$$\sigma_r = - \left[\frac{3+x}{4(1+x)}(R^2 - r^2) - \frac{\delta(R-r)}{4}(\cos 3\theta + 3 \cos \theta) \right].$$

При $\delta = 0$ получим известное выражение для радиального напряжения во вращающемся диске с центральной осью вращения.

Поступило
26 V 1949

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- ¹ Г. В. Колосов, Применение комплексного переменного в теории упругости, 1935. ² Н. И. Мусхелишвили, Некоторые задачи теории упругости, изд. АН СССР, 1933. ³ Д. И. Шерман, ДАН, 27, № 9 (1940); Изв. АН СССР, ОТН, № 9 (1948).

* Мнимая часть (17) даст $\tau_{r\theta}$