

КОНТАКТНЫЕ ЗАДАЧИ ДЛЯ УПРУГОГО ПОЛУБЕСКОНЕЧНОГО ЦИЛИНДРА

Б. М. Нуллер

(Ленинград)

Построена система однородных решений осесимметричной смешанной задачи теории упругости для бесконечного цилиндра, одна часть поверхности которого свободна от напряжений, а другая находится в условиях скользящей заделки. Получены асимптотические формулы, определяющие концентрацию напряжений и форму свободной поверхности у линии раздела граничных условий. Система может быть использована для удовлетворения условий на торцах полубесконечного или конечного цилиндра.

Рассмотрены три контактные задачи о полубесконечном цилиндре, частично обжатом без трения абсолютно жесткой обоймой. При этом условия на боковой поверхности удовлетворяются точно. Коэффициенты в рядах по однородным решениям определяются из нормальных систем алгебраических уравнений.

1. Рассмотрим систему однородных решений, каждое из которых удовлетворяет смешанным условиям на поверхности цилиндра единичного радиуса

$$\tau_{rz} = u = 0 \quad \text{при } r = 1, z \geq 0 \quad (1.1)$$

$$\tau_{rz} = \sigma_r = 0 \quad \text{при } r = 1, z < 0 \quad (1.2)$$

и имеет конечную энергию упругих напряжений у линии раздела этих условий при $r = 1$

$$\sigma_r \sim O(z^{\alpha_1-1}) \quad \text{при } z \rightarrow +0, \quad u \sim O(z^{\alpha_2}) \quad \text{при } z \rightarrow -0$$

$$(\alpha_1, \alpha_2 > 0) \quad (1.3)$$

Начнем с построения подсистемы решений, неограниченно возрастающих при $z \rightarrow \infty$. В формулах Папковича — Нейбера [1]

$$u(z, r) = F_1 - \frac{1}{4(1-\sigma)} \frac{\partial}{\partial r} (rF_1 + zF_2 + F_3) \quad (1.4)$$

$$w(z, r) = F_2 - \frac{1}{4(1-\sigma)} \frac{\partial}{\partial z} (rF_1 + zF_2 + F_3)$$

положим

$$F_1 = 0, \quad F_2 = A_k e^{a_k z} J_0(a_k r), \quad F_3 = B_k e^{a_k z} J_0(a_k r)$$

$$(k = 1, 2, \dots)$$

где A_k и B_k — произвольные вещественные постоянные, a_k — положительные нули функции Бесселя $J_1(v)$.

Полученное решение, которое обозначим индексом $k1$, удовлетворит условию (1.1)

$$\begin{aligned} u^{k1}(z, r) &= m_1 a_k e^{a_k z} (A_k z + B_k) J_1(a_k r) \\ \tau_{rz}^{k1}(z, r) &= 2Gm_1 a_k e^{a_k z} [A_k (a_k z - m_2) + B_k a_k] J_1(a_k r) \\ \sigma_r^{k1}(z, r) &= 2Gm_1 a_k e^{a_k z} \{A_k [2\sigma J_0(a_k r) + [a_k J_0(a_k r) - \\ &- r^{-1} J_1(a_k r)] z] + B_k [m_2^{-1} (a_k - \sigma a_k - \sigma) J_0(a_k r) - r^{-1} J_1(a_k r)]\} \end{aligned} \quad (1.5)$$

Здесь

$$m_1 = [4(1 - \sigma)]^{-1}, \quad m_2 = 1 - 2\sigma, \quad m_3 = [2(1 + \sigma)]^{-1}, \quad m_4 = 2(1 - \sigma)$$

Чтобы удовлетворить условию (1.2), найдем и добавим к (1.5) решение следующей задачи:

$$\tau_{rz} = 0 \quad \text{при } r = 1, \quad -\infty < z < \infty \quad (1.6)$$

$$u = 0 \quad \text{при } r = 1, \quad z \geq 0; \quad \sigma_r = -\sigma_r^{k1}(z, 1) \quad \text{при } r = 1, \quad z < 0 \quad (1.7)$$

Положим в формулах (1.4)

$$F_2 = 0, \quad F_1 = \partial F_4 / \partial r, \quad F_3 = 4(1 - \sigma)(F_4 - F_5) \quad (1.8)$$

$$\left(\Delta F_4 = \Delta F_5 = 0, \quad \Delta = \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right)$$

и применим к ним двустороннее преобразование Лапласа. Интегрируя по частям и считая, что перемещения при $z \rightarrow \infty$ ограничены, при $z \rightarrow -\infty$ убывает как $e^{\alpha z}$ ($\alpha > 0$), а параметр ν находится в полосе $0 < \text{Re } \nu < \alpha$, получим

$$u(\nu, r) = \int_{-\infty}^{\infty} u(z, r) e^{-\nu z} dz = C_k(\nu) [\varepsilon'(\nu) + \rho'(\nu)] \quad (1.9)$$

$$w(\nu, r) = \int_{-\infty}^{\infty} w(z, r) e^{-\nu z} dz = C_k(\nu) \nu [\varepsilon(\nu) - \rho(\nu)] \quad (1.10)$$

$$\varepsilon(\nu) = \nu [J_0(\nu) J_0(\nu r) + r J_1(\nu) J_1(\nu r)], \quad \rho(\nu) = m_4 J_1(\nu) J_0(\nu r)$$

Здесь штрих означает производную по r , при вычислении функций $\varepsilon(\nu)$ и $\rho(\nu)$ использовано условие (1.6).

Вычислим функцию $C_k(\nu)$. Для этого введем обозначения

$$u^-(\nu) = \int_{-\infty}^0 u(z, 1) e^{-\nu z} dz, \quad \sigma^-(\nu) = \int_{-\infty}^0 \sigma_r(z, 1) e^{-\nu z} dz$$

$$\sigma^+(\nu) = \int_0^{\infty} \sigma_r(z, 1) e^{-\nu z} dz$$

и составим из условий (1.7) систему уравнений

$$-m_4 \nu J_1^2(\nu) C_k(\nu) = u^-(\nu), \quad 2G\nu R(\nu) C_k(\nu) = \sigma^-(\nu) + \sigma^+(\nu) \quad (1.11)$$

в которой, согласно (1.5)

$$\sigma^-(\nu) = 2Gm_1 a_k (a_k - \nu)^{-1} \{A_k [a_k (a_k - \nu)^{-1} J_0(a_k) - 2\sigma J_0(a_k)] + \\ + B_k m_2^{-1} (\sigma a_k + \sigma - a_k) J_0(a_k)\} \quad (1.12)$$

$$R(\nu) = \nu^2 J_0^2(\nu) + (\nu^2 - m_4) J_1^2(\nu) \quad (1.13)$$

Исключив из (1.11) функцию $C_k(\nu)$, получим уравнение Винера — Хопфа

$$K(\nu) u^-(\nu) = \sigma^+(\nu) + \sigma^-(\nu), \quad K(\nu) = 4Gm_1 R(\nu) J_1^{-2}(\nu) \quad (1.14)$$

Функцию $K(\nu)$ представим в виде

$$K(\nu) = K(0) K^-(\nu) [K^+(\nu)]^{-1} \quad (1.15)$$

$$K(0) = \frac{2G(1+\sigma)}{(1-\sigma)}, \quad K^+(\nu) = \prod_{n=1}^{\infty} \frac{(1+\nu/a_n)^2}{(1+\nu/b_n)(1+\nu/\bar{b}_n)} \\ K^-(\nu) = \frac{1}{K^+(-\nu)} \quad (1.16)$$

Здесь b_n и \bar{b}_n — пара комплексно сопряженных нулей функции $R(\nu)$ ($\text{Re } b_n > 0$, $\text{Im } b_n > 0$). Обоснование факторизации (1.16) сделано в работе Б. И. Когана [2], там же получена оценка

$$K^-(\nu) = \sqrt{-\nu} [2 + 2\sigma]^{-1} + O(1) \quad \text{при } \nu \rightarrow \infty, \text{ Re } \nu < 0 \quad (1.17)$$

Учитывая (1.15), перепишем уравнение (1.14) в виде

$$K(0) K^-(\nu) u^-(\nu) = \sigma^+(\nu) K^+(\nu) + \sigma^-(\nu) K^+(\nu) \quad (1.18)$$

и вычтем из обеих частей (1.18) функцию

$$N_k(\nu) = K^+(a_k) [\sigma^-(\nu) + 2A_k Gm_1 a_k^2 (a_k - \nu)^{-1} J_0(a_k) T(a_k)] \quad (1.19)$$

$$T(a_k) = \sum_{p=1}^{\infty} [(b_p + a_k)^{-1} + (\bar{b}_p + a_k)^{-1} - 2(a_p + a_k)^{-1}]$$

Левая и правая части полученного уравнения будут регулярны в соответствующих полуплоскостях с общей полосой $0 < \text{Re } \nu < \alpha$. На основе формул (1.16), (1.19) условия (1.3) и оценки (1.17) нетрудно доказать обычным путем [3], опираясь на теорему Лиувилля, что имеют место тождества

$$K(0) K^-(\nu) u^-(\nu) - N_k(\nu) = \sigma^+(\nu) K^+(\nu) + \sigma^-(\nu) K^+(\nu) - N_k(\nu) = 0 \quad (1.20)$$

Отсюда и из уравнений (1.11) получим

$$C_k(\nu) = - \frac{N_k(\nu)}{2G\nu R(\nu) K^+(\nu)} = - \frac{N_k(\nu)}{m_4 K(0) \nu J_1^2(\nu)} \quad (1.21)$$

Решение задачи (1.6), (1.7) дается формулами обращения

$$u^{k^2}(z, r) = \frac{1}{2\pi i} \int_L C_k(\nu) [\varepsilon'(\nu) + \rho'(\nu)] e^{\nu z} d\nu \\ w^{k^2}(z, r) = \frac{1}{2\pi i} \int_L C_k(\nu) \nu [\varepsilon(\nu) - \rho(\nu)] e^{\nu z} d\nu \quad (1.22)$$

где контур L лежит в полосе $0 < \text{Re } \nu < \alpha$.

Складывая выражения (1.5) и (1.22), получим решение исходной задачи

$$\begin{aligned}
 u^{(k)}(z, r) &= m_1 a_k e^{a_k z} (A_k z + B_k) J_1(a_k r) + \frac{1}{2\pi i} \int_L C_k(v) [\varepsilon'(v) + \rho'(v)] e^{vz} dv \\
 w^{(k)}(z, r) &= -m_1 e^{a_k z} [A_k (a_k z + 4\sigma - 3) + B_k a_k] J_0(a_k r) + \\
 &\quad + \frac{1}{2\pi i} \int_L C_k(v) v [\varepsilon(v) - \rho(v)] e^{vz} dv \\
 \sigma_z^{(k)}(z, r) &= 2Gm_1 a_k e^{a_k z} [A_k (m_4 - a_k z) + B_k m_2^{-1} (\sigma a_k + \sigma - 1)] J_0(a_k r) + \\
 &\quad + \frac{G}{\pi i} \int_L C_k(v) v^2 [\varepsilon(v) - 4m_1 \rho(v)] e^{vz} dv \\
 \tau_{rz}^{(k)}(z, r) &= 2Gm_1 a_k e^{a_k z} [A_k (a_k z - m_2) + B_k a_k] J_1(a_k r) + \\
 &\quad + \frac{G}{\pi i} \int_L C_k(v) v \varepsilon'(v) e^{vz} dv \\
 \sigma_r^{(k)}(z, r) &= 2Gm_1 a_k e^{a_k z} \{A_k [2\sigma J_0(a_k r) + [a_k J_0(a_k r) - r^{-1} J_1(a_k r)] z] + \\
 &\quad + B_k [m_2^{-1} (a_k - \sigma a_k - \sigma) J_0(a_k r) - r^{-1} J_1(a_k r)]\} + \\
 &\quad + \frac{G}{\pi i} \int_L C_k(v) [r^{-1} \varepsilon'(v) + r^{-1} \rho'(v) + v^2 \varepsilon(v)] e^{vz} dv
 \end{aligned}
 \tag{1.23}$$

Определим характер концентрации нормальных напряжений около линии раздела граничных условий. Согласно соотношению (1.20), имеем

$$\begin{aligned}
 \sigma_r^{(k)}(z, 1) &= \sigma_r^{k1}(z, 1) + \frac{1}{2\pi i} \int_L [\sigma^+(v) + \sigma^-(v)] e^{vz} dv = \\
 &= \sigma_r^{k1}(z, 1) - \text{Res} \left\{ \frac{N_k(a_k) e^{a_k z}}{K^+(a_k)} \right\} + \frac{1}{2\pi i} \int_{L_k} \frac{N_k(v) e^{vz} dv}{K^+(v)}
 \end{aligned}$$

где через L_k обозначен перенесенный вправо за точку $v = a_k$ контур L . Рассмотрим последнее выражение. Контур L_k замкнем справа, где подынтегральная функция регулярна, полуокружностью большого радиуса. По лемме Жордана и теореме Коши интеграл при $z < 0$ равен нулю и, следовательно, в силу условия (1.2) первые два слагаемые взаимно уничтожаются. Сделаем замену $v = vz$, не распространяя ее на L_k . По формулам (1.16), (1.17) и (1.19) получим при $z \rightarrow +0$

$$\begin{aligned}
 \sigma_r^{(k)}(z, 1) &= \frac{1}{2\pi i} \int_{L_k} \frac{N_k(v) e^{vz} dv}{K^+(v)} = \frac{1}{2\pi i} \int \frac{N_k(v/z) e^v dv}{z K^+(v/z)} = \\
 &= \frac{Gm_1 E_k}{\pi i \sqrt{2(1+\sigma)z}} \int \frac{e^v dv}{\sqrt{v}} + O(1)
 \end{aligned}$$

где

$$E_k = a_k J_0(a_k) K^+(a_k) \{A_k [2\sigma - a_k T(a_k)] + B_k m_2^{-1} (a_k - a_k - \sigma)\}$$

Контур L_k замкнем слева полуокружностью большого радиуса и контуром L_* , составленным из двубережного разреза по отрицательной веще-

ственной полуоси и окружности $|v| = 1/2 a_1$. Пользуясь леммой Жордана и теоремой Коши, заменим L_k контуром L_* и по формуле

$$\frac{1}{\Gamma(y)} = \frac{1}{2\pi i} \int_{L_*} e^{v} v^{-y} dv \quad (1.24)$$

получим окончательно при $z \rightarrow +0$

$$\sigma_r^{(k)}(z, 1) \sim 2Gm_1 E_k [2\pi(1+\sigma)z]^{-1/2} \quad (1.25)$$

Определим форму свободной поверхности деформированного цилиндра у линии $z=0, r=1$. Согласно условию (1.1) и первой части соотношения (1.20), имеем

$$u^{(k)}(z, 1) = \frac{1}{2\pi i} \int_L u^-(v) e^{vz} dv = \frac{1}{2\pi i} \int_L \frac{N_k(v) e^{vz}}{K(0) K^-(v)} dv$$

Положим $v = -vz$ ($z < 0$), за контур интегрирования L_1 в плоскости v возьмем прямую $\operatorname{Re} v = -1$. Подставив вместо функции $K^-(-v/z)$ при малых z ее асимптотику (1.17), а вместо $N_k(v)$ — выражение (1.19), получим

$$u^{(k)}(z, 1) = -\frac{1}{2\pi i} \int_{L_1} \frac{N_k(-v/z) e^{-v} dv}{zK(0) K^-(-v/z)} = \frac{E_k \sqrt{-2(1+\sigma)z}}{8\pi(1+\sigma)} \int_{L_1} \frac{e^{-v} dv}{v^{3/2}} + O(z^{-1})$$

Как и раньше, заменим L_1 контуром L_2 , составленным из двубережного разреза по положительной полуоси и окружности $|v| = 1/2$. Пользуясь формулой

$$(e^{2\pi i y} - 1) \Gamma(y) = \int_{L_2} e^{-v} v^{y-1} dv \quad (1.26)$$

(контур в интегралах (1.24) и (1.26) обводится против часовой стрелки), получим при $z \rightarrow -0$

$$u^{(k)}(z, 1) \sim -E_k \sqrt{-z [2\pi(1+\sigma)]^{-1}} \quad (1.27)$$

Построим теперь подсистему с особенностью в точке $z = -\infty$. Взяв решение в форме (1.4), (1.8) и удовлетворив условию (1.2), получим [4]

$$u^{k3}(z, r) = \Phi^{k3} \{\varepsilon'(v) + \rho'(v)\}, \quad w^{k3}(z, r) = \Phi^{k3} \{v[\varepsilon(v) - \rho(v)]\} \quad (1.28)$$

$$\Phi^{k3} \{f(v)\} = A_k \operatorname{Re} [f(b_k) e^{b_k z}] + B_k \operatorname{Im} [f(b_k) e^{b_k z}]$$

где $k = -1, -2, \dots$; b_{-1}, b_{-2}, \dots — нули функции $R(v)$ в полуплоскости $\operatorname{Re} v < 0$. Заметим, что по определению и в силу формул (1.13) (1.10) имеют место равенства

$$b_{-k} = -b_k, \quad \varepsilon(-v) = -\varepsilon(v), \quad \rho(-v) = -\rho(v) \quad (1.29)$$

Прибавим к (1.28) решение смешанной задачи

$$\begin{aligned} \tau_{rz} &= \sigma_r = 0 \quad \text{при } r=1, z < 0 \\ \tau_{rz} &= 0, \quad u = -u^{k3}(z, 1) \quad \text{при } r=1, z \geq 0 \end{aligned}$$

Это решение по аналогии с решением (1.22) находится методом Винера — Хопфа и имеет вид

$$\begin{aligned} u^{k_4}(z, r) &= \Phi^{k_4} \{ \varepsilon'(v) + \rho'(v) \}, \quad w^{k_4}(z, r) = \Phi^{k_4} \{ v [\varepsilon(v) - \rho(v)] \} \\ \Phi^{k_4} \{ f(v) \} &= A_k \operatorname{Re} H_k [f(v)] + B_k \operatorname{Im} H_k [f(v)] \\ H_k [f(v)] &= - \frac{1}{2\pi i} \int_L \frac{(1 + \sigma) b_k J_1^2(b_k) K^-(b_k) f(v) e^{vz} dv}{v R(v) K^+(v) (v - b_k)} \end{aligned} \quad (1.30)$$

В результате получим ($k = -1, -2, \dots$)

$$\begin{aligned} u^{(k)}(z, r) &= \Phi^{(k)} \{ \varepsilon'(v) + \rho'(v) \}, \quad w^{(k)}(z, r) = \Phi^{(k)} \{ v [\varepsilon(v) - \rho(v)] \} \\ \sigma_z^{(k)}(z, r) &= \Phi^{(k)} \{ 2Gv^2 [\varepsilon(v) - 4m_1\rho(v)] \}, \quad \tau_{rz}^{(k)}(z, r) = \Phi^{(k)} \{ 2Gv\varepsilon'(v) \} \\ \sigma_r^{(k)}(z, r) &= \Phi^{(k)} \{ 2G [r^{-1}\varepsilon'(v) + r^{-1}\rho'(v) + v^2\varepsilon(v)] \} \\ \Phi^{(k)} \{ f(v) \} &= \Phi^{k_3} \{ f(v) \} + \Phi^{k_4} \{ f(v) \} \end{aligned} \quad (1.31)$$

Повторяя рассуждения, применявшиеся при выводе формул (1.27) и (1.25), найдем соответственно концентрацию напряжений и форму свободной поверхности у линии раздела условий

$$\begin{aligned} \sigma_r^{(k)}(z, 1) &\sim 2G [2(1 + \sigma)]^{1/2} (\pi z)^{-1/2} \Phi^{k_3} \{ K^-(v) J_1^2(v) \} \text{ при } z \rightarrow +0 \\ u^{(k)}(z, 1) &\sim -4(1 - \sigma) \sqrt{-2\pi^{-1}(1 + \sigma)z} \Phi^{k_3} \{ K^-(v) J_1^2(v) \} \text{ при } z \rightarrow -0 \end{aligned} \quad (1.32)$$

Главный вектор каждого однородного решения подсистем (1.23) и (1.31) равен нулю. Выпишем элементарное решение задачи о растяжении цилиндра [1]

$$\sigma_z = A_0, \quad \tau_{rz} = \sigma_r = \sigma_\varphi = 0, \quad u = - \frac{A_0 \sigma r}{2G(1 + \sigma)}, \quad w = \frac{A_0 z}{2G(1 + \sigma)} + B_0 \quad (1.33)$$

Добавив к нему решение смешанной задачи

$$\tau_{rz} = \sigma_r = 0 \text{ при } r = 1, z < 0; \quad \tau_{rz} = 0, \quad u = \frac{A_0 \sigma r}{2G(1 + \sigma)} \text{ при } r = 1, z \geq 0 \quad (1.34)$$

получим решение задачи (1.1), (1.2) с ненулевым главным вектором без особенностей в точках $z = \pm \infty$

$$\begin{aligned} u^{(0)}(z, r) &= - \frac{A_0 \sigma}{2G(1 + \sigma)} \left\{ 1 + \frac{1}{2\pi i} \int_L \frac{[\varepsilon'(v) + \rho'(v)] e^{vz} dv}{2(1 - \sigma) v^2 J_1^2(v) K^-(v)} \right\} \\ w^{(0)}(z, r) &= \frac{A_0}{2G(1 + \sigma)} \left\{ z - \frac{\sigma}{2\pi i} \int_L \frac{[\varepsilon(v) - \rho(v)] e^{vz} dv}{m_4 v J_1^2(v) K^-(v)} \right\} + B_0 \\ \sigma_r^{(0)}(z, r) &= \frac{A_0}{4\pi i (1 - \sigma^2)} \int_L \frac{[r^{-1}\varepsilon'(v) + r^{-1}\rho'(v) + v^2\varepsilon(v)] e^{vz} dv}{v^2 J_1^2(v) K^-(v)} \\ \sigma_z^{(0)}(z, r) &= A_0 \left\{ 1 - \frac{\sigma}{4\pi i (1 - \sigma^2)} \int_L [\varepsilon(v) - 4m_1\rho(v)] \frac{e^{vz} dv}{J_1^2(v) K^-(v)} \right\} \\ \tau_{rz}^{(0)}(z, r) &= - \frac{A_0 \sigma}{4\pi i (1 - \sigma^2)} \int_L \frac{\varepsilon'(v) e^{vz} dv}{v J_1^2(v) K^-(v)} \end{aligned} \quad (1.35)$$

$$\sigma_r^{(0)}(z, 1) \sim \frac{A_0 \sigma (1 + \sigma)^{1/2}}{(1 - \sigma) \sqrt{2\pi z}} \text{ при } z \rightarrow +0, \quad u^{(0)}(z, 1) \sim - \frac{A_0 \sigma \sqrt{-2z}}{G \sqrt{\pi(1 + \sigma)}} \text{ при } z \rightarrow -0$$

Для построения системы однородных решений более естественно было бы применить метод Винера — Хопфа прямо к задаче (1.1), (1.2) и потребовать, чтобы в точках $z = \pm \infty$ ее решение имело экспоненциальные особенности, соответствующие распределению нулей a_k и b_k . Однако такая система обладала бы существенным недостатком. При удовлетворении условиям на торцах она порождает не нормальные, а квази или вполне регулярные системы алгебраических уравнений в зависимости от расстояний между торцами и плоскостью $z = 0$.

Система (1.23), (1.31), (1.35) приводит к нормальным системам Пуанкаре — Коха при произвольном сочетании граничных условий на плоском торце $z = l$, находящемся в области контакта $z > 0$. На другом торце при $l < 0$ условия можно поставить только в сочетаниях τ_{rz} , w или σ_z , u .

Если применять метод коллокаций, то систему однородных решений можно использовать при любых симметричных условиях на торцах, причем торцы могут быть не только плоскими, но и иметь форму поверхности вращения.

2. Пусть участок боковой поверхности бесконечного цилиндра $r = 1$ обжат абсолютно жесткой цилиндрической обоймой. Радиус обоймы равен $1 - \delta$, длина ее $2l$, трение на поверхности контакта отсутствует, напряжения в цилиндре при $z \rightarrow \pm \infty$ стремятся к нулю. Учитывая симметрию напряженного состояния, запишем условия на границе соответствующего полубесконечного цилиндра

$$\tau_{rz} = \sigma_r = 0 \quad \text{при } r = 1, z < 0 \quad (2.1)$$

$$\tau_{rz} = 0, \quad u = -\delta \quad \text{при } r = 1, 0 \leq z \leq l \quad (2.2)$$

$$\tau_{rz} = w = 0 \quad \text{при } 0 \leq r \leq 1, z = l \quad (2.3)$$

Решение задачи (2.1) — (2.3) будем искать в виде суммы

$$u = u^*(z, r) + \sum_{k=0}^{\infty} u^{(k)}(z, r), \quad w = w^*(z, r) + \sum_{k=0}^{\infty} w^{(k)}(z, r) \quad (2.4)$$

Здесь $u^*(z, r)$, $w^*(z, r)$ — решение неоднородной задачи (2.1), (2.2). Последняя есть частный случай задачи (1.34). Положив $A_0 = -2\delta G(1 + \sigma)\sigma^{-1}$ и принимая во внимание (1.33), получим из (1.35) (2.5)

$$u^*(z, r) = \frac{\delta}{2\pi i} \int_L \frac{[\varepsilon'(v) + \rho'(v)] e^{vz} dv}{m_4 v^2 J_1^2(v) K^-(v)}, \quad w^*(z, r) = \frac{\delta}{2\pi i} \int_L \frac{[\varepsilon(v) - \rho(v)] e^{vz} dv}{m_4 v J_1^2(v) K^-(v)}$$

$$\sigma_r^*(z, 1) \sim -\frac{2\delta G}{1 - \sigma} \left(\frac{1 + \sigma}{2\pi z} \right)^{1/2} \quad \text{при } z \rightarrow +0$$

$$u^*(z, 1) \sim -\delta + \delta \sqrt{-2z\pi^{-1}(1 + \sigma)} \quad \text{при } z \rightarrow -0 \quad (2.6)$$

Заметим, что в работе [2] формулы (2.6) выписаны с ошибками. Найдем коэффициенты A_k и B_k . Очевидно, $A_0 = 0$. Замкнем контур в формулах (2.5) и (1.23) полуокружностями, проходящими между отрицательными нулями функции $J_1(v)$. По лемме Жордана и теореме о вычетах получим

$$w^*(l, r) = \sum_{k=1}^{\infty} \{a_k^{-1} + 2m_1[l + T(a_k)]\} \delta J_0^{-1}(a_k) K^+(a_k) e^{-a_k l} J_0(a_k r) +$$

$$+ 8\delta m_1 [l + T(0)]$$

$$\tau_{rz}^*(l, r) = \sum_{k=1}^{\infty} 4G\delta m_1 a_k J_0^{-1}(a_k) K^+(a_k) [l + T(a_k)] e^{-a_k l} J_0(a_k r) \quad (2.7)$$

$$w^{(k)}(l, r) = -m_1 [A_k(a_k l + 4\sigma - 3) + B_k a_k] e^{a_k l} J_0(a_k r) +$$

$$+ \sum_{n=0}^{\infty} d_{kn} [(s_{kn} + p_{kn}) p_{nk} A_k - g_k s_{kn}] e^{-a_n l} J_0(a_n r)$$

$$\tau_{rz}^{(k)}(l, r) = 2Gm_1 a_k [(a_k l - m_2) A_k + B_k a_k] e^{a_k l} J_1(a_k r) +$$

$$+ \sum_{n=1}^{\infty} 2Gd_{kn} a_n \{A_k p_{nk} (s_{kn} + p_{kn} - m_4) + g_k (m_4 - s_{kn})\} e^{-a_n l} J_1(a_n r)$$

где

$$s_{kn} = p_{kn} + a_n [l + T(a_n)] + m_2, \quad p_{kn} = a_n (a_k + a_n)^{-1}, \quad a_0 = 0$$

$$d_{kn} = p_{nk} K^+(a_n) K^+(a_k) J_0(a_k) [8(1 - \sigma^2) J_0(a_n)]^{-1} \quad (2.8)$$

$$g_k = A_k [2\sigma - a_k T(a_k)] + B_k m_2^{-1} (a_k - a_k \sigma - \sigma)$$

Подставим выражения (2.4), а затем (2.7) в условия (2.3) и поменяем порядки суммирования. Приравнявая коэффициенты при функциях $J_0(a_k r)$, $J_1(a_k r)$ и вводя неизвестные $X_{k1} = A_k e^{a_k l}$, $X_{k2} = B_k e^{a_k l}$ ($k = 0, 1, \dots$), получим бесконечную систему алгебраических уравнений

$$\begin{aligned} X_{k1} + \sum_{n=1}^{\infty} 4e^{-l(a_k+a_n)} d_{nk} \{[(s_{nk} + p_{nk} - 1 + \sigma) p_{kn} + (1 - \sigma - s_{nk})(T(a_n) + \\ + 2\sigma) a_n] X_{n1} + (1 - \sigma - s_{nk}) [a_n - a_n \sigma - \sigma] m_2^{-1} X_{n2}\} = \\ = -2\delta e^{-a_k l} J_0^{-1}(a_k) K^+(a_k) \{[T(a_k) + l] 4m_1 + a_k^{-1}\} \end{aligned} \quad (2.9)$$

$$\begin{aligned} X_{k2} + \sum_{n=1}^{\infty} 4e^{-l(a_k+a_n)} d_{nk} \{[(a_k l + 3\sigma - 2)(s_{nk} + p_{nk}) - (1 - \sigma)(a_k l + 4\sigma - 3)] p_{kn} + \\ + [(1 - \sigma)(a_k l + 4\sigma - 3) - (a_k l + 3\sigma - 2) s_{nk}] [T(a_n) + 2\sigma] a_n X_{n1} + \\ + [(1 - \sigma)(a_k l + 4\sigma - 3) - (a_k l + 3\sigma - 2) s_{nk}] [(1 - \sigma) a_n - \sigma] m_2^{-1} X_{n2}\} = \\ = -2\delta e^{-a_k l} K^+(a_k) J_0^{-1}(a_k) \{(a_k l - m_2) a_k^{-1} + 4m_1 [T(a_k) + l] (a_k l + 3\sigma - 2)\} \end{aligned}$$

где $k = 1, 2, \dots$ и формулу для B_0

$$B_0 = -8\delta\sigma [l + T(0)] - 8(1 - \sigma^2)^{-1} \sum_{k=1}^{\infty} m_2 J_0(a_k) K^+(a_k) (A_k - g_k) \quad (2.10)$$

Асимптотика [2]

$$a_k = k\pi + O(k^{-1}), \quad b_k = k\pi + iO(\ln k) + O(k^{-1} \ln k) \quad (2.11)$$

и формулы (1.17), (1.19) (2.8), дают такие оценки при больших k и n

$$p_{kn} < 1, \quad K^+(a_k) = O(k^{-1/2}), \quad T(a_k) = O(1), \quad s_{nk} = O(k), \quad d_{nk} = O(k^{-1}) \quad (2.12)$$

Используя их, получим абсолютно сходящийся ряд

$$\sum_{k=1}^{\infty} \sum_{n=1}^{\infty} M_1 kn \exp[-\pi l(k+n)] \quad (2.13)$$

(M_s — постоянные), мажорирующий двойной ряд матрицы системы (2.9). Из тех же оценок следует, что модули свободных членов системы (2.9) ограничены. Таким образом, система (2.9) нормальна [5].

Покажем, что ее бесконечный определитель D отличен от нуля. Допустим $D = 0$. По теореме Кронекера — Капелли 76.7в [5] существует тогда нетривиальное решение однородной системы (2.9), порождаемой условием $\delta = 0$, а это противоречит теореме единственности ограниченного на бесконечности решения задачи теории упругости.

Так как $D \neq 0$, то, согласно теореме 76.5 [5], нормальное решение системы (2.9) существует, единственно и может быть получено по правилу Крамера.

Оценим быстроту убывания коэффициентов A_n , B_n и сходимость рядов (2.4). Систему (2.9) запишем в виде

$$\sum_{n=1}^{\infty} \sum_{s=1}^2 a_{kn}^{sp} X_{ns} = h_{kp}, \quad p = 1, 2; \quad k = 1, 2, \dots \quad (2.14)$$

Элементы a_{kn}^{sp} и h_{kp} легко определить из (2.9), причем, если $k \neq n$ и $s \neq p$ одновременно

$$|a_{kn}^{sp}| < M_2 k n e^{-\pi l(n+k)}, \quad |h_{kp}| < M_3 k e^{-\pi l k} \quad (2.15)$$

По правилу Крамера $X_{ns} = D_{ns} D^{-1}$, где D_{ns} — определитель, полученный при замене элементов ns -го столбца a_{kn}^{sp} свободными членами h_{kp} . Так как ряд по элементам h_{kp} абсолютно сходится, то D_{ns} — нормальный определитель, и для него в силу теоремы 74.9а [5] существует разложение по элементам любой строки. Пусть A_{nq}^{rs} — алгебраическое дополнение элемента rs -й строки a_{nq}^{rs} в определителе D_{ns} , P — мажоранта Коха для D , $M_4 = \max |h_{kp}|$ по k и p . Определитель A_n^{rs} не нормален, но, опираясь на теоремы 73.8в, 73.9а и 71.6в [5], можно показать, что он ограничен: $|A_{nq}^{rs}| < 6M_4 P$. Разложим D_{ns} по элементам ns -й строки. Учитывая, что $a_{nn}^{ss} = h_{ns}$, и используя неравенства (2.15), получим

$$|D_{ns}| = \left| \sum_{q=1}^{\infty} \sum_{r=1}^2 a_{nq}^{rs} A_{nq}^{rs} \right| < 6M_4 P \left| \sum_{q=1}^{\infty} \sum_{r=1}^2 a_{nq}^{rs} \right| < M_5 n e^{-\pi l n}$$

Итак, $|X_{ns}| < M_6 n e^{-\pi l n}$ и, значит, ряды (2.4) сходятся не медленнее, чем ряд с общим членом $k^2 e^{-\pi k(2l-z)}$.

Задачу (2.1) — (2.3) можно решить и при произвольно заданных на торце функциях τ_{rz} и w . Соответствующий пример будет разобран в следующем пункте.

3. Рассмотрим задачу для полубесконечного цилиндра $r = 1$, $-\infty < z \leq l$, который нагружен на торце и обжат на участке боковой поверхности $0 \leq z \leq l$ цилиндрической облойкой радиуса $1 - \delta$. Запишем граничные условия

$$\tau_{rz} = \sigma_r = 0 \quad \text{при } r = 1, z < 0 \quad (3.1)$$

$$\tau_{rz} = 0, u = -\delta \quad \text{при } r = 1, 0 \leq z \leq l \quad (3.2)$$

$$\tau_{rz} = f_1(r), \sigma_z = f_2(r) \quad \text{при } 0 \leq r \leq 1, z = l \quad (3.3)$$

Решение будем искать в форме (2.4) — (2.6). Пусть $f_1(r), f_2(r) \in L_2(0,1)$. Тогда справедливы разложения

$$f_1(r) = \sum_{k=1}^{\infty} c_k J_1(a_k r), \quad c_k = 2J_0^{-2}(a_k) \int_0^1 f_1(r) J_1(a_k r) r dr \quad (3.4)$$

$$f_2(r) = \sum_{k=0}^{\infty} d_k J_0(a_k r), \quad d_k = 2J_0^{-2}(a_k) \int_0^1 f_2(r) J_0(a_k r) r dr$$

причем коэффициенты c_k и d_k ограничены. Найдем коэффициенты A_k и B_k . Из условия равновесия $A_0 = d_0$, B_0 остается произвольным. Как и в предыдущем пункте, вычислим при $z = l$ неоднородные и однородные нормальные напряжения

$$\sigma_z^*(l, r) = - \sum_{k=1}^{\infty} 4Gm_1 \delta \frac{K^+(a_k)}{J_0(a_k)} \{1 + a_k [l + T(a_k)]\} e^{-a_k l} J_0(a_k r) \quad (3.5)$$

$$\begin{aligned} \sigma_z^{(k)}(l, r) = & 2Gm_1 a_k [A_k (m_4 - a_k l) + B_k m_2^{-1} (\sigma a_k + \sigma - 1) e^{a_k l} J_0(a_k r) + \\ & + 2G \sum_{n=1}^{\infty} e^{-a_n l} a_n d_{kn} \{g_k (s_{kn} - m_2) - A_n p_{nk} [s_{kn} + p_{kn} - m_2]\} J_0(a_n r) \quad (k = 1, 2, \dots) \end{aligned}$$

$$\sigma_z^{(0)}(l, r) = d_0 \left\{ 1 + \sum_{n=1}^{\infty} 4Gm_1 \frac{K^+(a_n)}{m_2 J_0(a_n)} \{1 + a_n [l + T(a_n)]\} e^{-a_n l} J_0(a_n r) \right.$$

$$\left. \tau_{rz}^{(0)}(l, r) = - \sum_{n=1}^{\infty} 4d_0 \sigma m_1 m_3 a_n \frac{K^+(a_n)}{J_0(a_n)} [l + T(a_n)] e^{-a_n l} J_1(a_n r) \right.$$

Подставим в левые части условий (3.3) напряжения в форме (2.4), для τ_{rz}^* и $\tau_{rz}^{(k)}$ воспользуемся разложениями (2.7), для остальных функций — разложениями (3.5). В правые части (3.3) подставим ряды (3.4). Поменяв порядки суммирования и приравнявая коэффициенты при функциях $J_1(a_k r)$ и $J_0(a_k r)$, получим бесконечную систему алгебраических уравнений

$$\begin{aligned} (a_k l - m_2) X_{k1} + a_k X_{k2} + \sum_{n=1}^{\infty} m_1^{-1} e^{-l(a_k + a_n)} d_{nk} [(s_{nk} + p_{nk} - m_4) p_{kn} X_{n1} + \\ + (m_4 - s_{nk}) g_n^*] = G^{-1} \{2(d_0 m_3 \sigma - \delta G) [l + T(a_k)] J_0^{-1}(a_k) K^+(a_k) e^{-a_k l} + c_k m_4 a_k^{-1}\} \\ (m_4 - a_k l) X_{k1} + m_2^{-1} (\sigma a_k + \sigma - 1) X_{k2} + \sum_{n=1}^{\infty} 2m_4 e^{-l(a_k + a_n)} d_{nk} [g_n^* (s_{nk} - m_2) - \\ - p_{kn} (s_{nk} + p_{nk} - m_2) X_{n1}] = \frac{m_4}{a_k G} \left\{ 4m_1 (G\delta - d_0 m_3 \sigma) \times \right. \\ \left. \times [1 + a_k (T(a_k) + l)] \frac{K^+(a_k)}{J_0(a_k) e^{a_k l}} - d_0 + d_k \right\} \end{aligned}$$

где

$$g_n^* = X_{n1} [2\sigma - a_n T(a_n)] + X_{n2} m_2^{-1} (a_n - \sigma a_n - \sigma)$$

Очевидно, в канонической форме (2.9) эта система имеет матрицу (2.15) и ограниченные свободные члены. Поэтому она и ее решение нормальны, и, следовательно, коэффициенты A_k и B_k убывают как $e^{-\pi k l}$. При $f_1(r) = f_2(r) = 0$ можно повторить рассуждения предыдущего пункта и получить более сильную оценку.

4. Рассмотрим контактную задачу для полубесконечного цилиндра со свободной боковой поверхностью у торца при следующих граничных условиях:

$$\tau_{rz} = \sigma_r = 0 \quad \text{при } r = 1, l \leq z < 0 \quad (4.1)$$

$$\tau_{rz} = 0, \quad u = -\delta \quad \text{при } r = 1, 0 \leq z < \infty \quad (4.2)$$

$$\tau_{rz} = f_1(r), \quad w = f_2(r) \quad \text{при } 0 \leq r \leq 1, z = l \quad (4.3)$$

Решение запишем в виде

$$u = u^*(z, r) + \sum_{k=-1}^{-\infty} u^{(k)}(z, r), \quad w = w^*(z, r) + \sum_{k=-1}^{-\infty} w^{(k)}(z, r) \quad (4.4)$$

Используя соотношение обобщенной ортогональности Шиффа [4]

$$\int_0^1 [\varepsilon'(b_k) \rho'(b_n) + \varepsilon'(b_n) \rho'(b_k)] r dr = 0 \quad \text{при } k \neq n$$

$$\int_0^1 [\varepsilon'(b_k) \rho'(\bar{b}_n) + \varepsilon'(\bar{b}_n) \rho'(b_k)] r dr = 0 \quad \text{при всех } k \text{ и } n$$

разложим функции $f_1(r)$ и $f_2(r)$ в ряды по однородным решениям первой основной задачи теории упругости для бесконечного цилиндра

$$f_1(r) = 2G \sum_{k=1}^{\infty} [c_k \varepsilon'(b_k) + \bar{c}_k \varepsilon'(\bar{b}_k)]$$

$$f_2(r) = \sum_{k=1}^{\infty} \{c_k [\varepsilon(b_k) - \rho(b_k)] + \bar{c}_k [\varepsilon(\bar{b}_k) - \rho(\bar{b}_k)]\} \quad (4.5)$$

$$c_k = \int_0^1 \{[f_1(r) - 2Gf_2'(r)] \varepsilon'(b_k) + f_1(r) \rho'(b_k)\} r dr \left[4G \int_0^1 \rho'(b_k) \varepsilon'(b_k) r dr \right]^{-1}$$

В формулах (2.5), (1.30) и (1.31) замкнем контур L справа полуокружностями, проходящими между нулями функции $R(v)$. По лемме Жордана и теореме о вычетах получим

$$\tau_{rz}^*(l, r) = \sum_{k=1}^{\infty} 2G [t(b_k) \varepsilon'(b_k) + t(\bar{b}_k) \varepsilon'(\bar{b}_k)]$$

$$\tau_{rz}^{(k)}(l, r) = (A_k - iB_k) G \left\{ b_k \exp(b_k l) \varepsilon'(b_k) + \sum_{n=1}^{\infty} [T(b_k, b_n) \exp(b_n l) \varepsilon'(b_n) + \right. \quad (4.6)$$

$$\left. + T(b_k, \bar{b}_n) \exp(\bar{b}_n l) \varepsilon'(\bar{b}_n) \right\} + (A_k + iB_k) G \left\{ \bar{b}_k \exp(\bar{b}_k l) \varepsilon'(\bar{b}_k) + \right.$$

$$\left. + \sum_{n=1}^{\infty} [T(\bar{b}_k, b_n) \exp(b_n l) \varepsilon'(b_n) + T(\bar{b}_k, \bar{b}_n) \exp(\bar{b}_n l) \varepsilon'(\bar{b}_n)] \right\}$$

$$t(b_k) = \frac{\delta(1 + \sigma) \exp(b_k l)}{(1 - \sigma) b_k R^*(b_k) K^+(b_k)}, \quad T(b_k, b_n) = \frac{2(1 + \sigma) K^-(b_k) J_1^2(b_k)}{R^*(b_n) K^+(b_n) (b_n - b_k)}$$

$$R^*(b_k) = 2 \{b_k J_0^2(b_k) - m_4 J_1(b_k) [J_0(b_k) - b_k^{-1} J_1(b_k)]\}$$

Подставим ряды (4.4) и (4.5), а затем (4.6) в первое условие (4.3). Учитывая формулы (1.29), поменяем порядки суммирования и приравняем коэффициенты при функциях $\varepsilon'(b_k)$ и $\varepsilon'(\bar{b}_k)$. Вводя неизвестные $Y_{k1} - iY_{k2} = (A_{-k} - iB_{-k}) \exp(-b_k l)$, получим нормальную систему алгебраических уравнений

$$Y_{k1} - \sum_{n=1}^{\infty} \{Y_{n1} \operatorname{Re} [\varphi_n(b_k) + \varphi_n(\bar{b}_k)] + Y_{n2} \operatorname{Im} [\varphi_n(b_k) + \varphi_n(\bar{b}_k)]\} = \operatorname{Re} \psi_k$$

$$Y_{k2} - \sum_{n=1}^{\infty} \{Y_{n1} \operatorname{Im} [\varphi_n(\bar{b}_k) - \varphi_n(b_k)] + Y_{n2} \operatorname{Re} [\varphi_n(b_k) - \varphi_n(\bar{b}_k)]\} = -\operatorname{Im} \psi_k$$

где

$$\varphi_n(b_k) = b_k^{-1} \exp[l(b_k + b_n)] T(-b_n, b_k), \quad \psi_k = 2b_k^{-1} [t(b_k) - c_k]$$

Второе условие (4.3) удовлетворяется автоматически. В общем случае $A_k, B_k \sim O(e^{-\pi k l})$, если $f_1(r) = f_2(r) = 0$, что соответствует обжатю бесконечного цилиндра двумя полубесконечными обоймами, $A_k, B_k \sim O(ke^{-2\pi k l})$.

Поступила 10 XII 1969

ЛИТЕРАТУРА

1. Л у р ь е А. И. Пространственные задачи теории упругости. М. Гостехиздат, 1955.
2. К о г а н Б. И. Напряженное состояние бесконечного цилиндра, зажато в абсолютно жесткую полубесконечную цилиндрическую обойму. ПММ, 1956, т. 20, вып. 2.
3. Н о б л Б. Применение метода Винера — Хопфа для решения дифференциальных уравнений в частных производных. М., Изд-во иностр. лит., 1962.
4. Н у л л е р Б. М. О соотношении обобщенной ортогональности П. А. Шиффа. ПММ, 1969, т. 33, вып. 2.
5. К а г а н В. Ф. Основания теории определителей. Одесса, 1922.