

СТАТЬИ И ИССЛЕДОВАНИЯ

МАТРИЧНО-ОПЕРАТОРНЫЙ МЕТОД РЕШЕНИЯ КРАЕВЫХ ЗАДАЧ ДЛЯ СИСТЕМ УРАВНЕНИЙ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ

Я. С. Подстригач, В. А. Столяров

Однородное изотропное упругое тело, испытывающее малые деформации, отнесем к ортогональной системе криволинейных координат α, β, γ . За исходные уравнения примем три группы основных уравнений теории упругости, полученные для рассматриваемого случая в работе [1], которые представим в более удобной форме.

Первая группа состоит из трех уравнений равновесия [1]:

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_1} \frac{\partial \sigma_\alpha}{\partial \alpha} + (k_{1\beta} + k_{1\gamma}) \sigma_\alpha + \frac{1}{H_2} \frac{\partial \tau_{\alpha\beta}}{\partial \beta} + (2k_{2\alpha} + k_{2\gamma}) \tau_{\alpha\beta} + \\ + \frac{1}{H_3} \frac{\partial \tau_{\alpha\gamma}}{\partial \gamma} + (2k_{3\alpha} + k_{3\beta}) \tau_{\alpha\beta} - k_{1\beta} \sigma_\beta - k_{1\gamma} \sigma_\gamma + P_\alpha = 0, \end{aligned} \quad (1a)$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_2} \frac{\partial \sigma_\beta}{\partial \beta} + (k_{2\gamma} + k_{2\alpha}) \sigma_\beta + \frac{1}{H_3} \frac{\partial \tau_{\beta\gamma}}{\partial \gamma} + (2k_{3\beta} + k_{3\alpha}) \tau_{\beta\gamma} + \\ + \frac{1}{H_1} \frac{\partial \tau_{\beta\alpha}}{\partial \alpha} + (2k_{1\beta} + k_{1\gamma}) \tau_{\beta\alpha} - k_{2\gamma} \sigma_\gamma - k_{2\alpha} \sigma_\alpha + P_\beta = 0, \end{aligned} \quad (1b)$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_3} \frac{\partial \sigma_\gamma}{\partial \gamma} + (k_{3\alpha} + k_{3\beta}) \sigma_\gamma + \frac{1}{H_1} \frac{\partial \tau_{\gamma\alpha}}{\partial \alpha} + (2k_{1\gamma} + k_{1\beta}) \tau_{\gamma\alpha} + \\ + \frac{1}{H_2} \frac{\partial \tau_{\gamma\beta}}{\partial \beta} + (2k_{2\gamma} + k_{2\alpha}) \tau_{\gamma\beta} - k_{3\alpha} \sigma_\alpha - k_{3\beta} \sigma_\beta + P_\gamma = 0. \end{aligned} \quad (1c)$$

Обобщенный закон Гука составляет вторую группу исходных уравнений [1]:

$$\left. \begin{aligned} \sigma_\alpha &= \frac{2vG}{1-2v} \theta + 2Ge_{\alpha\alpha}, & \tau_{\alpha\beta} &= Ge_{\alpha\beta}, \\ \sigma_\beta &= \frac{2vG}{1-2v} \theta + 2Ge_{\beta\beta}, & \tau_{\beta\gamma} &= Ge_{\beta\gamma}, \\ \sigma_\gamma &= \frac{2vG}{1-2v} \theta + 2Ge_{\gamma\gamma}, & \tau_{\gamma\alpha} &= Ge_{\gamma\alpha}. \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

Третья группа — формулы, связывающие компоненты деформации с компонентами перемещения [1]:

$$\left. \begin{aligned} e_{\alpha\alpha} &= \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} + k_{2\alpha} u_\beta + k_{3\alpha} u_\gamma, \\ e_{\beta\beta} &= \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} + k_{3\beta} u_\gamma + k_{1\beta} u_\alpha, \\ e_{\gamma\gamma} &= \frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \gamma} + k_{1\gamma} u_\alpha + k_{2\gamma} u_\beta, \\ e_{\alpha\beta} &= \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \beta} - k_{2\alpha} u_\alpha + \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\beta}{\partial \alpha} - k_{1\beta} u_\beta, \\ e_{\beta\gamma} &= \frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\beta}{\partial \gamma} - k_{3\beta} u_\beta + \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \beta} - k_{2\gamma} u_\gamma, \\ e_{\gamma\alpha} &= \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \alpha} - k_{1\gamma} u_\gamma + \frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \gamma} - k_{3\alpha} u_\alpha. \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

Здесь $\sigma_\alpha, \dots, \tau_{\gamma\alpha}$ — компоненты напряжений; $e_{\alpha\alpha}, \dots, e_{\gamma\alpha}$ — компоненты деформации; $u_\alpha, u_\beta, u_\gamma$ — компоненты перемещения; $P_\alpha, P_\beta, P_\gamma$ — компоненты объемной силы; ν — коэффициент Пуассона; G — модуль сдвига; θ — объемное расширение, определяемое формулой

$$\theta = \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} + (k_{1\beta} + k_{1\gamma}) u_\alpha + \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} + \\ + (k_{2\gamma} + k_{2\alpha}) u_\beta + \frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \gamma} + (k_{3\alpha} + k_{3\beta}) u_\gamma; \quad (4)$$

H_1, H_2, H_3 — коэффициенты Ляме, удовлетворяющие во всякой ортогональной системе криволинейных координат шести дифференциальным уравнениям [1]:

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial H_2}{\partial \alpha} \right) + \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial H_1}{\partial \beta} \right) + \frac{1}{H_3^2} \frac{\partial H_1}{\partial \gamma} \frac{\partial H_2}{\partial \gamma} &= 0, \\ \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial H_3}{\partial \beta} \right) + \frac{\partial}{\partial \gamma} \left(\frac{1}{H_3} \frac{\partial H_2}{\partial \gamma} \right) + \frac{1}{H_1^2} \frac{\partial H_2}{\partial \alpha} \frac{\partial H_3}{\partial \alpha} &= 0, \\ \frac{\partial}{\partial \gamma} \left(\frac{1}{H_3} \frac{\partial H_1}{\partial \gamma} \right) + \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial H_3}{\partial \alpha} \right) + \frac{1}{H_2^2} \frac{\partial H_3}{\partial \beta} \frac{\partial H_1}{\partial \beta} &= 0, \\ \frac{\partial^2 H_1}{\partial \beta \partial \gamma} - \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_2}{\partial \gamma} \frac{\partial H_1}{\partial \beta} - \frac{1}{H_3} \frac{\partial H_3}{\partial \beta} \frac{\partial H_1}{\partial \gamma} &= 0, \\ \frac{\partial^2 H_2}{\partial \gamma \partial \alpha} - \frac{1}{H_3} \frac{\partial H_3}{\partial \alpha} \frac{\partial H_2}{\partial \gamma} - \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_1}{\partial \gamma} \frac{\partial H_2}{\partial \alpha} &= 0, \\ \frac{\partial^2 H_3}{\partial \alpha \partial \beta} - \frac{1}{H_1} \frac{\partial H_1}{\partial \beta} \frac{\partial H_3}{\partial \alpha} - \frac{1}{H_2} \frac{\partial H_2}{\partial \alpha} \frac{\partial H_3}{\partial \beta} &= 0; \end{aligned} \right\} \quad (5)$$

$k_{3\alpha}, k_{3\beta}; k_{1\beta}, k_{1\gamma}; k_{2\gamma}, k_{2\alpha}$ — кривизны координатных линий на поверхностях $\gamma = \text{const}$, $\alpha = \text{const}$, $\beta = \text{const}$ соответственно, определяемые следующими формулами [1]:

$$\left. \begin{aligned} k_{3\alpha} &= \frac{1}{H_1 H_3} \frac{\partial H_1}{\partial \gamma}, & k_{3\beta} &= \frac{1}{H_2 H_3} \frac{\partial H_2}{\partial \gamma}, \\ k_{1\beta} &= \frac{1}{H_2 H_1} \frac{\partial H_2}{\partial \alpha}, & k_{1\gamma} &= \frac{1}{H_3 H_1} \frac{\partial H_3}{\partial \alpha}, \\ k_{2\gamma} &= \frac{1}{H_3 H_2} \frac{\partial H_3}{\partial \beta}, & k_{2\alpha} &= \frac{1}{H_1 H_2} \frac{\partial H_1}{\partial \beta}. \end{aligned} \right\} \quad (6)$$

Эти кривизны, будучи функциями коэффициентов Ляме, должны удовлетворять определенным дифференциальным зависимостям, которые находятся подстановкой в систему (5) значений кривизн (6). К полученным таким путем шести зависимостям следует добавить еще три зависимости, которые получим при изменении порядка дифференцирования коэффициентов Ляме в последних трех уравнениях системы (5). Следовательно, имеем девять зависимостей вида:

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + \frac{1}{H_3} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + k_{1\beta}^2 + k_{2\alpha}^2 + k_{3\alpha} k_{3\beta} &= 0, \\ \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\gamma}}{\partial \beta} + \frac{1}{H_3} \frac{\partial k_{3\beta}}{\partial \gamma} + k_{2\gamma}^2 + k_{3\beta}^2 + k_{1\beta} k_{1\gamma} &= 0, \\ \frac{1}{H_3} \frac{\partial k_{3\alpha}}{\partial \gamma} + \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\gamma}}{\partial \alpha} + k_{3\alpha}^2 + k_{1\gamma}^2 + k_{2\gamma} k_{2\alpha} &= 0; \end{aligned} \right\} \quad (7a)$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{3\alpha}}{\partial \beta} + k_{2\alpha} k_{3\alpha} - k_{3\beta} k_{2\alpha} &= 0, \\ \frac{1}{H_3} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \gamma} + k_{3\beta} k_{1\beta} - k_{1\gamma} k_{3\beta} &= 0, \\ \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\gamma}}{\partial \alpha} + k_{1\gamma} k_{2\gamma} - k_{2\alpha} k_{1\gamma} &= 0; \end{aligned} \right\} \quad (7b)$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{H_3} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \gamma} + k_{3\alpha}k_{2\alpha} - k_{2\gamma}k_{3\alpha} &= 0, \\ \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{3\beta}}{\partial \alpha} + k_{1\beta}k_{3\beta} - k_{3\alpha}k_{1\beta} &= 0, \\ \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\gamma}}{\partial \beta} + k_{2\gamma}k_{1\gamma} - k_{1\beta}k_{2\gamma} &= 0. \end{aligned} \right\} \quad (7\text{в})$$

Внутри каждой из этих групп зависимости связаны круговой перестановкой координат и индексов.

Применяя смешанный метод решения общей задачи теории упругости, за основные искомые функции принимаем три компоненты перемещения $u_\alpha, u_\beta, u_\gamma$ и три компоненты напряжений $\tau_{\alpha\gamma}, \tau_{\beta\gamma}, \sigma_\gamma$, действующих на поверхности $\gamma = \text{const}$. С этой целью исключаем из исходных 15 уравнений (1) — (3) компоненты деформации $e_{\alpha\alpha}, \dots, e_{\gamma\gamma}$ и остальные три компоненты напряжений $\sigma_\alpha, \sigma_\beta, \tau_{\alpha\beta}$. Оставшиеся после исключения упомянутых величин шесть дифференциальных уравнений представим в виде, явном относительно производных по координате γ от основных искомых функций.

Подставим в последнее уравнение системы (2) деформацию $e_{\alpha\gamma}$ из выражений (3):

$$\tau_{\alpha\gamma} = G \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \alpha} - k_{1\gamma}u_\gamma + \frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \gamma} - k_{3\alpha}u_\alpha \right)$$

и представим это уравнение в виде, явном относительно производной по координате γ от перемещения u_α :

$$\frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \gamma} = k_{3\alpha}u_\alpha - \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \alpha} + k_{1\gamma}u_\gamma + \frac{\tau_{\alpha\gamma}}{G}. \quad (8)$$

Аналогично получаем уравнение

$$\frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\beta}{\partial \gamma} = k_{3\beta}u_\beta - \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \beta} + k_{2\gamma}u_\gamma + \frac{\tau_{\beta\gamma}}{G}. \quad (9)$$

Подставляя, далее, в формулу для σ_γ (2) расширение θ из формулы (4) и деформацию $e_{\gamma\gamma}$ из выражений (3); имеем

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_3} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \gamma} &= -\frac{v}{1-v} \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} + k_{1\beta}u_\alpha + \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} + k_{2\alpha}u_\beta + \right. \\ &\quad \left. + (k_{3\alpha} + k_{3\beta})u_\gamma \right] - k_{1\gamma}u_\alpha - k_{2\gamma}u_\beta + \frac{1-2v}{2(1-v)} \frac{\sigma_\gamma}{G}. \end{aligned} \quad (10)$$

Внося эту формулу в (4), получаем объемное расширение в виде, не содержащем производные по координате γ :

$$\theta = \frac{1-2v}{1-v} \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} + k_{1\beta}u_\alpha + \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} + k_{2\alpha}u_\beta + \right. \\ \left. + (k_{3\alpha} + k_{3\beta})u_\gamma + \frac{\sigma_\gamma}{2G} \right]. \quad (11)$$

Представляем компоненты напряжений $\sigma_\alpha, \sigma_\beta, \tau_{\alpha\beta}$ через основные искомые функции:

$$\begin{aligned} \sigma_\alpha &= \frac{2G}{1-v} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} + k_{2\alpha}u_\beta + k_{3\alpha}u_\gamma \right) + \\ &\quad + \frac{2vG}{1-v} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} + k_{1\beta}u_\alpha + k_{3\beta}u_\gamma + \frac{\sigma_\gamma}{2G} \right); \end{aligned} \quad (12)$$

$$\begin{aligned} \sigma_\beta &= \frac{2G}{1-v} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} + k_{1\beta}u_\alpha + k_{3\beta}u_\gamma \right) + \\ &\quad + \frac{2vG}{1-v} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} + k_{2\alpha}u_\beta + k_{3\alpha}u_\gamma + \frac{\sigma_\gamma}{2G} \right); \end{aligned} \quad (13)$$

$$\tau_{\alpha\beta} = G \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \beta} - k_{2\alpha}u_\beta + \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\beta}{\partial \alpha} - k_{1\beta}u_\alpha \right). \quad (14)$$

Здесь также отсутствуют производные по координате γ .

С помощью формул (12) — (14) исключаем из уравнений равновесий (1) напряжения σ_α , σ_β , $\tau_{\alpha\beta}$. При этом производим необходимое дифференцирование и используем по ходу выкладок зависимости (7), связывающие кривизны. Результат исключения представляется уравнениями, первое из которых такое:

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_3} \frac{\partial \tau_{\alpha\gamma}}{\partial \gamma} = & - \frac{2G}{1-v} \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} \right) + (k_{1\beta} + k_{1\gamma}) \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} \right] - \\ & - G \left[\frac{1}{H_2} \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \beta} \right) + (k_{2\alpha} + k_{2\gamma}) \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \beta} \right] - \\ & - G \left[\frac{2}{1-v} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + v k_{1\beta} k_{1\gamma} \right) + \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + 2k_{3\alpha}k_{3\beta} - k_{2\alpha}k_{2\gamma} \right] u_\alpha - \\ & - \frac{1+v}{1-v} \frac{G}{H_1 H_2} \frac{\partial^2 u_\beta}{\partial \alpha \partial \beta} - \frac{G}{1-v} \left[2v k_{1\gamma} - (3-v) k_{1\beta} \right] \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} - \\ & - \frac{G}{H_1} \left(k_{2\gamma} + \frac{3-v}{1-v} k_{2\alpha} \right) \frac{\partial u_\beta}{\partial \alpha} + G \left[\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} + k_{2\gamma} k_{1\beta} - \right. \\ & \left. - \frac{2}{1-v} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} + k_{1\gamma} k_{2\alpha} \right) \right] u_\beta - \frac{2G}{1-v} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \alpha} - \\ & - \frac{2G}{1-v} \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial}{\partial \alpha} (k_{3\alpha} + k_{3\beta}) + k_{1\gamma} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \right] u_\gamma - \\ & - (2k_{3\alpha} + k_{3\beta}) \tau_{\alpha\gamma} - \frac{v}{1-v} \frac{1}{H_1} \frac{\partial \sigma_\gamma}{\partial \alpha} - \frac{1-2v}{1-v} k_{1\gamma} \sigma_\gamma - P_\alpha. \quad (15) \end{aligned}$$

Второе уравнение можно получить перестановкой координат α , β и индексов 1, 2 и α , β в уравнении (15). В результате получаем

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_3} \frac{\partial \tau_{\beta\gamma}}{\partial \gamma} = & - \frac{2G}{1-v} \left[\frac{1}{H_2} \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} \right) + (k_{2\alpha} + k_{2\gamma}) \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} \right] - \\ & - G \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\beta}{\partial \alpha} \right) + (k_{1\beta} + k_{1\gamma}) \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\beta}{\partial \alpha} \right] - \\ & - G \left[\frac{2}{1-v} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + v k_{2\alpha} k_{2\gamma} \right) + \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + 2k_{3\beta}k_{3\alpha} - k_{1\beta}k_{1\gamma} \right] u_\beta - \\ & - \frac{1+v}{1-v} \frac{G}{H_1 H_2} \frac{\partial^2 u_\alpha}{\partial \alpha \partial \beta} - \frac{G}{1-v} \left[2v k_{2\gamma} - (3-v) k_{2\alpha} \right] \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} - \\ & - \frac{G}{H_2} \left(k_{1\gamma} + \frac{3-v}{1-v} k_{1\beta} \right) \frac{\partial u_\alpha}{\partial \beta} + G \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} + k_{1\gamma} k_{2\alpha} - \right. \\ & \left. - \frac{2}{1-v} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} + k_{2\gamma} k_{1\beta} \right) \right] u_\alpha - \frac{2G}{1-v} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\gamma}{\partial \beta} - \\ & - \frac{2G}{1-v} \left[\frac{1}{H_2} \frac{\partial}{\partial \beta} (k_{3\beta} + k_{3\alpha}) + k_{2\gamma} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \right] u_\gamma - \\ & - (2k_{3\beta} + k_{3\alpha}) \tau_{\beta\gamma} - \frac{v}{1-v} \frac{1}{H_2} \frac{\partial \sigma_\gamma}{\partial \beta} - \frac{1-2v}{1-v} k_{2\gamma} \sigma_\gamma - P_\beta. \quad (16) \end{aligned}$$

И последнее уравнение

$$\begin{aligned} \frac{1}{H_3} \frac{\partial \sigma_\gamma}{\partial \gamma} = & \frac{2G}{1-v} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \frac{1}{H_1} \frac{\partial u_\alpha}{\partial \alpha} + \frac{2G}{1-v} k_{1\beta} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) u_\alpha + \\ & + \frac{2G}{1-v} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \frac{1}{H_2} \frac{\partial u_\beta}{\partial \beta} + \frac{2G}{1-v} k_{2\alpha} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) u_\beta + \\ & + \frac{2G}{1-v} (k_{3\alpha}^2 + 2v k_{3\alpha} k_{3\beta} + k_{3\beta}^2) u_\gamma - \frac{1}{H_1} \frac{\partial \tau_{\alpha\gamma}}{\partial \alpha} - (2k_{1\gamma} + k_{1\beta}) \tau_{\alpha\gamma} - \\ & - \frac{1}{H_2} \frac{\partial \tau_{\beta\gamma}}{\partial \beta} - (2k_{2\gamma} + k_{2\alpha}) \tau_{\beta\gamma} - \frac{1-2v}{1-v} (k_{3\alpha} + k_{3\beta}) \sigma_\gamma - P_\gamma. \quad (17) \end{aligned}$$

Шесть уравнений (8) — (10), (15) — (17) относительно шести искомых функций u_α , u_β , u_γ , τ_{xy} , $\tau_{\beta\gamma}$, σ_y вместе с соответствующими граничными условиями полностью определяют деформированное и напряженное состояние твердого однородного упругого тела, испытывающего малые деформации и отнесенного к ортогональной системе криволинейных координат.

При отсутствии объемных сил систему из шести уравнений относительно искомых функций представим в следующей матрично-операторной форме [5]:

$$f' = H_3^{(1)} M f, \quad (18)$$

где f — матрица-столбец с компонентами u_α , u_β , u_γ , τ_{xy} , $\tau_{\beta\gamma}$, σ_y ; f' — производная по координате γ ; M — матрица-оператор дифференцирования по переменным α , β :

$$M = M^{(1)}(\alpha, \beta, \gamma, p, q, v, G). \quad (19)$$

Здесь обозначено

$$p^m q^n = \frac{\partial^{m+n}}{\partial \alpha^m \partial \beta^n} \quad (m, n = 1, 2, \dots). \quad (20)$$

Выражение (I) представляет матрицу-оператор (19) в развернутом виде. С помощью этой матрицы довольно просто получить значение матрицы-оператора $M^{(1)}$ в любой ортогональной системе координат. Рассмотрим несколько примеров.

В смешанной системе криволинейных координат α , β , z коэффициенты Ляме определяются формулами [1], в которых координата γ заменена прямолинейной координатой z :

$$H_1 = A(1 + k_1 z), \quad H_2 = B(1 + k_2 z), \quad H_3 = 1, \quad (21)$$

где $A = A(\alpha, \beta)$, $B = B(\alpha, \beta)$ — коэффициенты первой квадратичной формы поверхности $z = 0$, отнесеной к линиям ее главных кривизн; $k_1 = k_1(\alpha, \beta)$, $k_2 = k_2(\alpha, \beta)$ — главные кривизны той же поверхности. Формулы для кривизн (6) в смешанной системе координат принимают следующий вид:

$$\left. \begin{aligned} k_{3\alpha} &= \frac{k_1}{1 + k_1 z} = \frac{1}{r_1 + z}, & k_{3\beta} &= \frac{k_2}{1 + k_2 z} = \frac{1}{r_2 + z}, \\ k_{1\beta} &= -\frac{1}{H_2 H_1} \frac{\partial H_2}{\partial \alpha}, & k_{1z} &= 0, \\ k_{2z} &= 0, & k_{2\alpha} &= -\frac{1}{H_1 H_2} \frac{\partial H_1}{\partial \beta}. \end{aligned} \right\} \quad (22)$$

Здесь

$$r_1 = \frac{1}{k_1}, \quad r_2 = \frac{1}{k_2} \quad (23)$$

являются главными радиусами кривизны поверхности $z = 0$. Формулы (7), связывающие кривизны, после подстановки в них значений (22) упрощаются и имеют вид

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + k_{1\beta} + k_{2\alpha} + k_{3\alpha} k_{3\beta} &= 0, \\ \frac{\partial k_{3\beta}}{\partial z} + k_{3\beta}^2 &= 0, \quad \frac{\partial k_{3\alpha}}{\partial z} + k_{3\alpha}^2 &= 0, \\ \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{3\alpha}}{\partial \beta} + k_{2\alpha}(k_{3\alpha} - k_{3\beta}) &= 0, \quad \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial z} + k_{3\beta} k_{1\beta} &= 0, \\ \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial z} + k_{3\alpha} k_{2\alpha} &= 0, \quad \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{3\beta}}{\partial \alpha} + k_{1\beta}(k_{3\beta} - k_{3\alpha}) &= 0. \end{aligned} \right\} \quad (24)$$

Внося соответствующие смешанной системе координат изменения в матрицу (I) получаем матрицу-оператор $M^{(1)}$, компоненты которой представлены в виде (II).

M^{Ω}

$$\begin{bmatrix}
 k_{3\alpha} & 0 & k_{3\beta} \\
 0 & -\frac{v}{1-v} \left(\frac{p}{H_1} + k_{1\beta} \right) - k_{1\gamma} & -\frac{v}{1-v} \left(\frac{q}{H_2} + k_{2\alpha} \right) - k_{2\gamma} \\
 -\frac{2G}{1-v} \left[\frac{p^2}{H_1^2} + \left(k_{1\beta} + k_{1\gamma} - \frac{1}{H_1^2} \times \right. \right. & -\frac{1+v}{1-v} G \frac{pq}{H_1 H_2} - \frac{G}{1-v} [2vk_{1\gamma} - \\
 \times \frac{\partial H_1}{\partial \alpha} \left. \right] \frac{p}{H_1} \left. \right] - G \left[\frac{q^2}{H_2^2} + \left(k_{2\alpha} + k_{2\gamma} - \right. \right. & -(3-v)k_{1\beta}] \frac{q}{H_2} - G(k_{2\gamma} + \\
 -\frac{1}{H_2^2} \frac{\partial H_2}{\partial \beta} \left. \right) \frac{q}{H_2} \left. \right] - G \left[\frac{2}{1-v} \left(\frac{1}{H_1} \times \right. \right. & + \frac{3-v}{1-v} k_{2\alpha} \left. \right) \frac{p}{H_1} + G \left[\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} + \right. \\
 \times \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + vk_{1\beta} k_{1\gamma} \left. \right) + & + k_{2\gamma} k_{1\beta} - \frac{2}{1-v} \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} + k_{1\gamma} k_{2\alpha} \right) \left. \right] \\
 \left. \right] + \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + 2k_{3\alpha} k_{3\beta} - k_{2\alpha} k_{2\gamma} & -\frac{2G}{1-v} \left[\frac{q^2}{H_2^2} + (k_{2\alpha} + k_{2\gamma} - \right. \\
 -\frac{1+v}{1-v} G \frac{pq}{H_1 H_2} - \frac{G}{1-v} [2vk_{2\gamma} - & -\frac{1}{H_2^2} \frac{\partial H_2}{\partial \beta} \left. \right) \frac{q}{H_2} \left. \right] - G \left[\frac{p^2}{H_1^2} + \left(k_{1\beta} + \right. \right. \\
 -(3-v)k_{2\alpha}] \frac{p}{H_1} - G \left(k_{1\gamma} + \frac{3-v}{1-v} \times & + k_{1\gamma} - \frac{1}{H_1^2} \frac{\partial H_1}{\partial \alpha} \right) \frac{p}{H_1} \left. \right] - G \left[\frac{2}{1-v} \times \right. \\
 \times k_{1\beta} \left. \right) \frac{q}{H_2} + G \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} + k_{1\gamma} k_{2\alpha} - & \times \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + vk_{2\alpha} k_{2\gamma} \right) + \\
 -\frac{2}{1-v} \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} + k_{2\gamma} k_{1\beta} \right) \left. \right] & + \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + 2k_{3\beta} k_{3\alpha} - k_{1\beta} k_{1\gamma} \left. \right] \\
 \frac{2G}{1-v} \left[(k_{3\alpha} + vk_{3\beta}) \frac{p}{H_1} + k_{1\beta} (k_{3\beta} + vk_{3\alpha}) \right] & \frac{2G}{1-v} \left[(k_{3\beta} + vk_{3\alpha}) \frac{q}{H_2} + k_{2\alpha} (k_{3\alpha} + vk_{3\beta}) \right]
 \end{bmatrix}$$

В произвольной цилиндрической системе координат коэффициенты Ляме являются функциями только двух координат α, β :

$$H_1 = H_1(\alpha, \beta), \quad H_2 = H_2(\alpha, \beta), \quad H_3 = 1. \quad (25)$$

В этой системе координат отличны от нуля только две кривизны

$$\begin{aligned}
 k_{1\beta} &= \frac{1}{H_1 H_2} \frac{\partial H_2}{\partial \alpha} = \frac{1}{H_1} \frac{\partial \ln H_2}{\partial \alpha}, \\
 k_{2\alpha} &= \frac{1}{H_2 H_1} \frac{\partial H_1}{\partial \beta} = \frac{1}{H_2} \frac{\partial \ln H_1}{\partial \beta},
 \end{aligned} \quad (26)$$

а из зависимостей (7) сохраняется только одна:

$$\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + k_{1\beta}^2 + k_{2\alpha}^2 = 0. \quad (27)$$

Соответствующие произвольной цилиндрической системе координат компоненты матрицы-оператора $M^{(1)}$, которые, как это следует из формул (25), не зависят от координаты γ , представлены выражением (III).

$$\begin{array}{cccc|c}
-\frac{p}{H_1} + k_{1\gamma} & \frac{1}{G} & 0 & 0 & \\
-\frac{q}{H_2} + k_{2\gamma} & 0 & \frac{1}{G} & 0 & \\
-\frac{v}{1-v} (k_{3\alpha} + k_{3\beta}) & 0 & 0 & -\frac{1-2v}{2(1-v)G} & \\
\\
-\frac{2G}{1-v} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \frac{p}{H_1} - & & & -\frac{v}{1-v} \frac{p}{H_1} + & \\
-\frac{2G}{1-v} \left[\frac{1}{H_1} \frac{\partial}{\partial \alpha} (k_{3\alpha} + & -(2k_{3\alpha} + k_{3\beta}) & 0 & + \frac{1-2v}{1-v} k_{1\gamma} & \\
+ k_{3\beta}) + k_{1\gamma} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \right] & & & & \\
\\
-\frac{2G}{1-v} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \frac{q}{H_2} - & & & -\frac{v}{1-v} \frac{q}{H_2} + & \\
-\frac{2G}{1-v} \left[\frac{1}{H_2} \frac{\partial}{\partial \beta} (k_{3\beta} + & -(k_{3\alpha} + 2k_{3\beta}) & 0 & + \frac{1-2v}{1-v} k_{2\gamma} & \\
+ k_{3\alpha}) + k_{2\gamma} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \right] & & & & \\
\\
\frac{2G}{1-v} (k_{3\alpha}^2 + 2v k_{3\alpha} k_{3\beta} + k_{3\beta}^2) & -\frac{p}{H_1} - (2k_{1\gamma} + k_{1\beta}) & -\frac{q}{H_2} - (2k_{2\gamma} + k_{2\alpha}) & -\frac{1-2v}{1-v} (k_{2\alpha} + k_{3\beta}) & \\
\end{array}$$

(I)

В сферических координатах $\alpha = \theta$, $\beta = \varphi$, $\gamma = z$ имеем

$$H_1 = r + z, \quad H_2 = (r + z) \sin \theta, \quad H_3 = 1, \quad (28)$$

где r — радиус сферы $z = 0$. Для отличных от нуля кривизн получаются следующие формулы:

$$k_{3\alpha} = k_{3\beta} = \frac{1}{r+z}, \quad k_{1\beta} = \frac{1}{r+z} \operatorname{ctg} \theta. \quad (29)$$

Для сферической системы координат компоненты $\overset{(1)}{M}$ записаны в виде (IV). В круговых цилиндрических координатах x, β, z с коэффициентами Ляме

$$H_1 = 1, \quad H_2 = r + z, \quad H_3 = 1, \quad (30)$$

где r — радиус цилиндрической поверхности $z = 0$, остается отличной от нуля только одна кривизна

$$k_{3\beta} = \frac{1}{r+z}. \quad (31)$$

$$\begin{aligned}
& M = \\
& \left[\begin{array}{cc}
k_{3\alpha} & 0 \\
0 & k_{3\beta} \\
-\frac{v}{1-v} \left(\frac{p}{H_1} + k_{1\beta} \right) & -\frac{v}{1-v} \left(\frac{q}{H_2} + k_{2\alpha} \right) \\
-\frac{2G}{1-v} \left[\frac{p^2}{H_1^2} + \left(k_{1\beta} - \frac{1}{H_1^2} \frac{\partial H_1}{\partial \alpha} \right) \times \right. & -\frac{1+v}{1-v} G \frac{pq}{H_1 H_2} + \\
\times \frac{p}{H_1} \left] - G \left[\frac{q^2}{H_2^2} + \left(k_{2\alpha} - \frac{1}{H_2^2} \frac{\partial H_2}{\partial \beta} \right) \times \right. & + \frac{3-v}{1-v} G k_{1\beta} \frac{q}{H_2} - \frac{3-v}{1-v} G k_{2\alpha} \frac{p}{H_1} + \\
\times \frac{q}{H_2} \left] - G \left(\frac{2}{1-v} \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + \right. & + G \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} - \frac{2}{1-v} \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} \right) \\
\left. + \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + 2k_{3\alpha} k_{3\beta} \right) & \\
-\frac{1+v}{1-v} G \frac{pq}{H_1 H_2} + \frac{3-v}{1-v} G k_{2\alpha} \frac{p}{H_1} - & -\frac{2G}{1-v} \left[\frac{q^2}{H_2^2} + \left(k_{2\alpha} - \frac{1}{H_2^2} \frac{\partial H_2}{\partial \beta} \right) \times \right. \\
-\frac{3-v}{1-v} G k_{1\beta} \frac{q}{H_2} + & \times \frac{q}{H_2} \left] - G \left[\frac{p^2}{H_1^2} + \left(k_{1\beta} - \frac{1}{H_1^2} \frac{\partial H_1}{\partial \alpha} \right) \times \right. \\
+ G \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} - \frac{2}{1-v} \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} \right) & \times \frac{p}{H_1} \left] - G \left(\frac{2}{1-v} \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + \right. \\
\left. + \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + 2k_{3\beta} k_{3\alpha} \right) & \\
\frac{2G}{1-v} \left[(k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \frac{p}{H_1} + k_{1\beta} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \right] & \frac{2G}{1-v} \left[(k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \frac{q}{H_2} + k_{2\alpha} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \right]
\end{array} \right]
\end{aligned}$$

Внося это значение кривизны в выражение (II) и учитывая формулы (30), получаем матрицу-оператор $\overset{(1)}{M}$, компоненты которой представлены в виде (V). Отметим, что в этой системе координат $\overset{(1)}{M}$ зависит только от одной переменной — координаты z .

И, наконец, в декартовой системе координат x, y, z все коэффициенты $\overset{(1)}{M}$ равны единице, а кривизны — нулю. Компоненты $\overset{(1)}{M}$ в декартовой системе координат представлены выражением (VI) и являются постоянными, не зависящими от координат величинами. Система уравнений (18) в этом случае переходит в исходную систему уравнений метода начальных функций [2], если в последней отсутствуют объемные силы.

Из приведенных выше систем координат наиболее удобной и, в то же время, достаточно общей, следует признать смешанную систему координат, для которой, если учсть формулы (21), уравнение (18) имеет вид

$$f' = \overset{(1)}{M} f. \quad (32)$$

Здесь штрих обозначает производную по координате z .

Рассматривая уравнение (32) как систему обыкновенных дифференциальных уравнений с переменными коэффициентами, записанную в матричной форме, ищем ее решение в виде ряда Тейлора по переменной z :

$$f(z) = f(z_0) + f'(z_0) \frac{z-z_0}{1!} + f''(z_0) \frac{(z-z_0)^2}{2!} + \dots \quad (33)$$

$$\begin{array}{cccc}
-\frac{p}{H_1} & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\
-\frac{q}{H_2} & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\
-\frac{v}{1-v} (k_{3\alpha} + k_{3\beta}) & 0 & 0 & \frac{1-2v}{2(1-v)G} \\
\\
-\frac{2G}{1-v} (k_{3\alpha} + v k_{3\beta}) \times & & & \\
\times \frac{p}{H_1} - \frac{2G}{1-v} \frac{1}{H_1} \times & -(2k_{3\alpha} + k_{3\beta}) & 0 & -\frac{v}{1-v} \frac{p}{H_1} \\
\times \frac{\partial}{\partial \alpha} (k_{3\alpha} + k_{3\beta}) & & & \\
\\
-\frac{2G}{1-v} (k_{3\beta} + v k_{3\alpha}) \times & & & \\
\times \frac{q}{H_2} - \frac{2G}{1-v} \frac{1}{H_2} \times & 0 & -(k_{3\alpha} + 2k_{3\beta}) & -\frac{v}{1-v} \frac{q}{H_2} \\
\times \frac{\partial}{\partial \beta} (k_{3\beta} + k_{3\alpha}) & & & \\
\\
\frac{2G}{-v} (k_{3\alpha}^2 + 2vk_{3\alpha}k_{3\beta} + k_{3\beta}^2) & -\frac{p}{H_1} - k_{1\beta} & -\frac{q}{H_2} - k_{2\alpha} & -\frac{1-2v}{1-v} (k_{3\alpha} + k_{3\beta})
\end{array}$$

(II)

Используя выражение (32), получаем следующие зависимости для высших производных от f по z :

$$\begin{aligned}
f' &= \overset{(1)}{M} f, \\
f'' &= \overset{(1)}{M}' f + \overset{(1)}{M} f' = (\overset{(1)}{M}' + \overset{(1)(1)}{M} M) f = \overset{(2)}{M} f, \\
f''' &= \overset{(2)}{M}' f + \overset{(2)}{M} f' = (\overset{(2)}{M}' + \overset{(2)(1)}{M} M) f = \overset{(3)}{M} f, \\
&\dots \\
f^{(n)} &= \overset{(n-1)}{M}' f + \overset{(n-1)}{M} f' = (\overset{(n-1)}{M}' + \overset{(n-1)(1)}{M} M) f = \overset{(n)}{M} f.
\end{aligned} \tag{34}$$

Отсюда имеем рекуррентные зависимости

$$M = \overset{(n)}{M}' + \overset{(n-1)}{M} \overset{(1)}{M}. \tag{35}$$

Решение (33) представим в матрично-операторной форме [5]

$$f(z) = Lf(z_0), \tag{36}$$

где

$$L = \sum_{n=0}^{\infty} \overset{(n)}{M} \frac{(z-z_0)^n}{n!} \tag{37}$$

и принято, что $\overset{(0)}{M} = E$ — единичная матрица.

$$\begin{aligned}
\overset{(1)}{M} = & \left[\begin{array}{cccccc}
0 & -\frac{p}{H_1} & \frac{1}{G} & 0 & 0 & 0 \\
0 & -\frac{q}{H_2} & 0 & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\
-\frac{v}{1-v} \left(\frac{p}{H_1} + k_{1\beta} \right) & -\frac{v}{1-v} \left(\frac{q}{H_2} + k_{2\alpha} \right) & -\frac{1+v}{1-v} G \frac{pq}{H_1 H_2} + \\
-\frac{2G}{1-v} \left[\frac{p^2}{H_1^2} + \left(k_{1\beta} - \frac{1}{H_1^2} \frac{\partial H_1}{\partial \alpha} \right) \times \right. & \left. -\frac{1+v}{1-v} G \frac{pq}{H_1 H_2} + \right. \\
\times \frac{p}{H_1} \left] - G \left[\frac{q^2}{H_2^2} + \left(k_{2\alpha} - \frac{1}{H_2^2} \times \right. \right. & \left. + \frac{3-v}{1-v} G k_{1\beta} \frac{q}{H_2} - \frac{3-v}{1-v} G k_{2\alpha} \frac{p}{H_1} + \right. \\
\times \frac{\partial H_2}{\partial \beta} \left. \right) \frac{q}{H_2} \left. \right] - & \left. 0 \quad 0 \quad 0 \quad 0 \quad -\frac{v}{1-v} \frac{p}{H_1} \right. \\
-G \left(\frac{2}{1-v} \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} + \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} \right) & \left. + G \left(\frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} - \frac{2}{1-v} \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} \right) \right. \\
= & \left. -\frac{2G}{1-v} \left[\frac{q^2}{H_2^2} + \left(k_{2\alpha} - \frac{1}{H_2^2} \frac{\partial H_2}{\partial \beta} \right) \times \right. \right. \\
-\frac{1+v}{1-v} G \frac{pq}{H_1 H_2} + & \left. \times \frac{q}{H_2} \right] - G \left[\frac{p^2}{H_1^2} + \right. \\
+\frac{3-v}{1-v} G k_{2\alpha} \frac{p}{H_1} - \frac{3-v}{1-v} G k_{1\beta} \frac{q}{H_2} + & \left. 0 \quad 0 \quad 0 \quad 0 \quad -\frac{v}{1-v} \frac{q}{H_2} \right. \\
+ G \left(\frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \alpha} - \frac{2}{1-v} \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \beta} \right) & \left. + \left(k_{1\beta} - \frac{1}{H_1^2} \frac{\partial H_1}{\partial \alpha} \right) \frac{p}{H_1} \right] - \\
-G \left(\frac{2}{1-v} \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} \right) & \left. - G \left(\frac{2}{1-v} \frac{1}{H_2} \frac{\partial k_{2\alpha}}{\partial \beta} + \frac{1}{H_1} \frac{\partial k_{1\beta}}{\partial \alpha} \right) \right. \\
0 & 0 \quad 0 \quad -\frac{p}{H_1} - k_{1\beta} - \frac{q}{H_2} - k_{2\alpha} \quad 0
\end{array} \right]
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
M = & \left[\begin{array}{cccc}
\frac{1}{r+z} & 0 & -\frac{p}{r+z} & \frac{1}{G} \\
0 & -\frac{1}{r+z} & -\frac{q}{(r+z)\sin\theta} & \frac{1}{G} \\
-\frac{v}{1-v} \frac{p+\operatorname{ctg}\theta}{r+z} & -\frac{v}{1-v} \frac{q}{(r+z)\sin\theta} & -\frac{2v}{1-v} \frac{1}{r+z} & 0 \\
-\frac{G}{(r+z)^2} \left[\frac{2}{1-v} (p+\operatorname{ctg}\theta) p + \right. & -\frac{1+v}{1-v} \frac{G}{(r+z)^2} \frac{pq}{\sin\theta} + & -\frac{1+v}{1-v} \frac{2G}{(r+z)^3} p & -\frac{3}{r+z} \\
& \left. + \frac{3-v}{1-v} \frac{G}{(r+z)^2} \frac{\operatorname{ctg}\theta}{\sin\theta} q \right] & + \frac{3-v}{1-v} \frac{1}{(r+z)^2} \frac{1}{\sin^2\theta} q & 0 \\
-\frac{1+v}{1-v} \frac{G}{(r+z)^2} \frac{pq}{\sin\theta} - & -\frac{1+v}{1-v} \frac{2G}{(r+z)^3} \times & -\frac{3}{r+z} & -\frac{v}{1-v} \times \\
-\frac{3-v}{1-v} \frac{G}{(r+z)^2} \frac{\operatorname{ctg}\theta}{\sin\theta} q & + \frac{2}{1-v} \frac{q^2}{\sin^2\theta} - \frac{1}{\sin^2\theta} + 2 & \times \frac{q}{\sin\theta} & \times \frac{q}{(r+z)\sin\theta} \\
\frac{1+v}{1-v} \frac{2G}{(r+z)^2} (p+\operatorname{ctg}\theta) & 4 \frac{1+v}{1-v} \frac{G}{(r+z)^2} \frac{q}{\sin\theta} & -\frac{p+\operatorname{ctg}\theta}{r+z} - \frac{q}{(r+z)\sin\theta} & -2 \frac{1-2v}{1-v} \times \\
& & & \times \frac{1}{r+z} \end{array} \right] \quad (IV)
\end{aligned}$$

$${}^{(I)}\bar{M} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -p & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{r+z} & -\frac{q}{r+z} & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ -\frac{v}{1-v} p & -\frac{v}{1-v} \frac{q}{r+z} & -\frac{v}{1-v} \frac{1}{r+z} & 0 & 0 & \frac{1-2v}{2(1-v)G} \\ -\frac{2G}{1-v} p^2 - G \frac{1+v}{1-v} \times & -\frac{2vG}{1-v} \frac{p}{r+z} & -\frac{1}{r+z} & 0 & -\frac{v}{1-v} p \\ -\frac{Gq^2}{(r+z)^2} \times \frac{pq}{r+z} & -\frac{2G}{1-v} \times & 0 & -\frac{2}{r+z} & -\frac{v}{1-v} \times \\ -G \frac{1+v}{1-v} \times & -Gp^2 - & 0 & -\frac{q}{r+z} & \times \frac{q}{r+z} \\ \times \frac{pq}{r+z} & -\frac{2G}{1-v} \frac{q^2}{(r+z)^2} & \times \frac{q}{(r+z)^2} & -\frac{1-2v}{1-v} \times \\ \frac{2vG}{1-v} \frac{p}{r+z} & \frac{2G}{1-v} \frac{q}{(r+z)^2} & \frac{2G}{1-v} \frac{q}{(r+z)^2} & -p & -\frac{q}{r+z} & \times \frac{1}{r+z} \end{bmatrix} \quad (V)$$

$${}^{(I)}\bar{M} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -p & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -q & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ -\frac{v}{1-v} p & -\frac{v}{1-v} q & 0 & 0 & 0 & \frac{1-2v}{2(1-v)G} \\ -\frac{2G}{1-v} p^2 - Gq^2 & -G \frac{1+v}{1-v} pq & 0 & 0 & 0 & -\frac{v}{1-v} p \\ -G \frac{1+v}{1-v} pq & -Gp^2 - \frac{2G}{1-v} q^2 & 0 & 0 & 0 & -\frac{v}{1-v} q \\ 0 & 0 & 0 & -p & -q & 0 \end{bmatrix} \quad (VI)$$

Подставляя решение (36) в систему (32), получаем

$$L' = {}^{(I)}\bar{M}L \quad (38)$$

и, следовательно, L — фундаментальная матрица этой системы, представленная в форме матрично-операторного ряда.

Известно, что определитель фундаментальной матрицы — определитель Вронского — вычисляется по формуле

$$W(z) = \text{Det } L(z) = W(z_0) \exp \int_{z_0}^z \text{Sp} {}^{(I)}\bar{M}(z_1) dz_1, \quad (39)$$

где $W(z)$ — определитель Вронского, $\text{Sp} {}^{(I)}\bar{M}$ — след матрицы-оператора ${}^{(I)}\bar{M}$, который в смешанной системе координат (см. (II)) имеет вид

$$\text{Sp} {}^{(I)}\bar{M} = -3(k_{3\alpha} + k_{3\beta}). \quad (40)$$

Представляя входящие сюда кривизны в форме, вытекающей из выражений (6) и (21):

$$k_{3\alpha} = \frac{\partial \ln H_1}{\partial z}, \quad k_{3\beta} = \frac{\partial \ln H_2}{\partial z}, \quad (41).$$

вычисляем интеграл:

$$\begin{aligned} \int_{z_0}^z \operatorname{Sp} \overset{(1)}{M}(z_1) dz_1 &= -3 \int_{z_0}^z \frac{\partial \ln H_1 H_2}{\partial z_1} dz_1 = \\ &= -3 \ln \frac{H_1(z) H_2(z)}{H_1(z_0) H_2(z_0)} = \ln \left[\frac{H_1(z_0) H_2(z_0)}{H_1(z) H_2(z)} \right]^3. \end{aligned} \quad (42)$$

Подставляя вычисленный интеграл в формулу (39), получаем определитель Вронского системы (32):

$$W(z) = \left[\frac{H_1(z_0) H_2(z_0)}{H_1(z) H_2(z)} \right]^3. \quad (43)$$

Выражая коэффициенты Ляме в смешанной системе координат через их значения по формулам (21), определитель Вронского можно представить в другой форме:

$$W(z) = \left[\frac{(r_1 + z_0)(r_2 + z_0)}{(r_1 + z)(r_2 + z)} \right]^3. \quad (44)$$

Из этой формулы непосредственно следует, что в точках, принадлежащих геометрическому месту центров радиусов кривизны поверхности $z = 0$, т. е. в точках с координатами $z = -r_1$, либо $z = -r_2$, система уравнений (32) имеет устранимые особенности. Устранимость понимается в том смысле, что при переходе к системам координат, для которых коэффициенты Ляме не зависят от координаты z , эти особенности исчезают. В таких системах определитель Вронского равен единице, поскольку след матрицы $\overset{(1)}{M}$ в этом случае равен нулю (см. (III), (VI)).

Реализация рекуррентных зависимостей (35) с целью вычисления оператора L и, следовательно, получения решения системы (32) в общем случае достаточно сложна. Эта сложность объясняется тем, что матрица-оператор $\overset{(1)}{M}$ не только содержит операторы дифференцирования по переменным α , β , но и сама является функцией этих же переменных. Исключениями являются круговые цилиндрические и декартовые системы координат.

Пусть твердое однородное упругое изотропное тело отнесено к смешанной системе криволинейных ортогональных координат и ограничено двумя поверхностями $z_0 = 0$, $z = h$. Это тело представляет собой криволинейный слой постоянной толщины h . Используя формулы (36), (37), выражаем основные искомые функции, действующие на поверхности $z = h$, через те же функции, заданные на поверхности $z_0 = 0$:

$$f(h) = Lf(0) = \sum_{n=0}^{\infty} \overset{(n)}{M} \frac{h^n}{n!} f(0). \quad (45)$$

В каждой из точек граничной поверхности можно произвольно задаваться не более чем тремя основными функциями (но не любыми!). Следовательно, три из шести основных функций должны быть заданы на поверхности $z_0 = 0$, а другие три на поверхности $z = h$. Возникает задача: представить недостающие искомые функции, действующие на поверхности $z_0 = 0$, через заданные на поверхности $z = h$ функции. С этой целью разобьем систему (45) на две:

$$u(h) = L_{uu} u(0) + L_{ut} t(0), \quad (46)$$

$$t(h) = L_{tu} u(0) + L_{tt} t(0), \quad (47)$$

в которых

$$u = \begin{pmatrix} u_\alpha \\ u_\beta \\ u_z \end{pmatrix}, \quad t = \begin{pmatrix} \tau_{\alpha z} \\ \tau_{\beta z} \\ \sigma_z \end{pmatrix}, \quad (48)$$

а L_{uu} , L_{ut} , L_{tu} , L_{tt} — блоки оператора L :

$$L = \begin{pmatrix} L_{uu} & L_{ut} \\ L_{tu} & L_{tt} \end{pmatrix}. \quad (49)$$

Представление искомого решения в форме (46), (47) позволяет перейти к обсуждению основных граничных задач для криволинейного слоя, под которыми понимаются задачи с заданными на каждой из поверхностей $z_0 = 0$, $z = h$ либо только напряжениями, либо только перемещениями. Следовательно, таких задач будет четыре: статическая, геометрическая и две смешанных.

Статическая задача. На поверхностях $z_0 = 0$, $z = h$ заданы напряжения $t(0)$ и $t(h)$ соответственно. Чтобы иметь возможность применить решение (36) необходимо найти перемещения $u(0)$ на поверхности $z_0 = 0$. Эти перемещения находятся из системы трех дифференциальных уравнений бесконечно высокого порядка, которая просто получается из системы (47) перестановкой слагаемых:

$$L_{tu}u(0) = t(h) - L_{tt}t(0). \quad (50)$$

Геометрическая задача. В этой задаче известны перемещения $u(0)$, $u(h)$ на поверхностях $z_0 = 0$, $z = h$ соответственно. С помощью дифференциального уравнения

$$L_{ut}t(0) = u(t) - L_{uu}u(0), \quad (51)$$

взятого из системы (46), находятся напряжения $t(0)$, которые вместе с заданными перемещениями $u(0)$ позволяют использовать решение (36).

Смешанная задача. Две задачи этого типа возникают, если заданы либо $u(0)$, $t(h)$, либо $u(h)$, $t(0)$. В этом случае из систем (47) и (46) соответственно получаем

$$L_{tt}t(0) = t(h) - L_{tu}u(0), \quad (52)$$

$$L_{uu}u(0) = u(h) - L_{ut}t(0). \quad (53)$$

Кроме рассмотренных двух смешанных задач возможны и другие виды задач, для получения которых блоки оператора следовало бы разбить на отдельные элементы.

Пространственная задача теории упругости, заключающаяся в интегрировании исходных уравнений по объему тела (по трем переменным), сведена здесь к интегрированию уравнений (50) — (53) по поверхности этого тела (по двум переменным). По существу, упомянутыми уравнениями дается решение задачи приведения трехмерной теории упругости к двумерной [3]. Отмеченная в этой работе множественность решений задачи приведения связана с приближенным решением полученных здесь двумерных уравнений, имеющих бесконечно высокий порядок. Точное решение этих уравнений дает единственное решение задачи приведения.

Для разложения искомого решения в ряд Тейлора необходимо знать область и характер сходимости данного ряда [4]. Как уже отмечалось при обсуждении определителя Бронского (44), сходимость решения имеет место во всех точках исследуемого тела, за исключением точек, совпадающих с центрами кривизны координатной поверхности $z_0 = 0$. В декартовой системе координат для слоя конечной толщины сходимость решения обеспечена.

В качестве примера рассмотрим решение пространственной задачи теории упругости для плоского слоя, отнесенного к декартовой системе координат x , y , z . Рассматриваемый слой ограничен плоскостями $z_0 = 0$, $z = h$.

В этом случае матрица-оператор $\overset{(1)}{M} = M$ является, как отмечалось, независимой от координат. Поэтому на основании рекуррентных зависимостей (35) оператор (37) может быть представлен в виде операторной экспоненты

$$L = \exp Mz = E + \frac{z}{1!} M + \frac{z^2}{2!} M^2 + \dots, \quad (54)$$

а решение (36) — в форме

$$f(z) = e^{Mz} f(0). \quad (55)$$

Учитывая, что матрица-оператор M удовлетворяет минимальному многочлену

$$M^4 \neq 2\gamma^2 M^2 + \gamma^4 E = 0, \quad (56)$$

находим формулы для высших степеней матрицы-оператора M :

$$\left. \begin{aligned} M^{2n} &= (-1)^{n-1} [(n-1)\gamma^{2n}E + n\gamma^{2n-2}M^2] \\ M^{2n+1} &= (-1)^{n-1} [(n-1)\gamma^{2n}M + n\gamma^{2n-2}M^3] \end{aligned} \right\} \quad (n = 1, 2, \dots), \quad (57)$$

где

$$\gamma^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}. \quad (58)$$

Заменим в разложении (54) высшие степени M по формулам (57). Тогда получим

$$\begin{aligned} L &= \left(1 - \frac{\gamma^4 z^4}{4!} + \frac{2\gamma^6 z^6}{6!} - \frac{3\gamma^8 z^8}{8!} + \dots \right) E + \\ &+ \left(\frac{z}{1!} - \frac{\gamma^4 z^5}{5!} + \frac{2\gamma^6 z^7}{7!} - \frac{3\gamma^8 z^9}{9!} + \dots \right) M + \\ &+ \left(\frac{z^2}{2!} - \frac{2\gamma^2 z^4}{4!} + \frac{3\gamma^4 z^6}{6!} - \frac{4\gamma^6 z^8}{8!} + \dots \right) M^2 + \\ &+ \left(\frac{z^3}{3!} - \frac{2\gamma^2 z^5}{5!} + \frac{3\gamma^4 z^7}{7!} - \frac{4\gamma^6 z^9}{9!} + \dots \right) M^3. \end{aligned} \quad (59)$$

Входящие сюда ряды можно представить в замкнутой трансцендентной форме, если воспользоваться разложением тригонометрических функций по степеням их аргумента:

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{2} (\varphi \sin \varphi + 2 \cos \varphi) &= 1 - \frac{\varphi^4}{4!} + \frac{2\varphi^6}{6!} - \frac{3\varphi^8}{8!} + \dots, \\ \frac{1}{2} (3 \sin \varphi - \varphi \cos \varphi) &= \varphi - \frac{\varphi^5}{5!} + \frac{2\varphi^7}{7!} - \frac{3\varphi^9}{9!} + \dots, \\ \frac{1}{2} \varphi \sin \varphi &= \frac{\varphi^3}{3!} - \frac{2\varphi^5}{5!} + \frac{3\varphi^7}{7!} - \frac{4\varphi^9}{9!} + \dots, \\ \frac{1}{2} (\sin \varphi - \varphi \cos \varphi) &= \frac{\varphi^3}{3!} - \frac{2\varphi^5}{5!} + \frac{3\varphi^7}{7!} - \frac{4\varphi^9}{9!} + \dots \end{aligned} \right\} \quad (60)$$

Принимая в этих разложениях $\varphi = \gamma z$ и суммируя ряды в (59), получаем

$$\begin{aligned} L &= \frac{1}{2} (\gamma z \sin \gamma z + 2 \cos \gamma z) E + \frac{1}{2} \left(3 \frac{\sin \gamma z}{\gamma z} - \cos \gamma z \right) z M + \\ &+ \frac{1}{2} \frac{\sin \gamma z}{\gamma z} z^2 M^2 + \frac{1}{2} \frac{\sin \gamma z}{\gamma z} \left(\frac{\sin \gamma z}{\gamma z} - \cos \gamma z \right) z^3 M^3. \end{aligned} \quad (61)$$

Отметим, что матрица-оператор (61) с точностью до элементарных преобразований совпадает с матрицей-оператором метода начальных функций, полученных в работе [2] более громоздким способом. Представление матрицы-оператора L в форме матрично-операторной экспоненты (54) легко позволяет найти его основные свойства. Так, например, при замене z на $-z$ получаем матрицу-оператор L^{-1} , обратную исходной. Определитель матрицы-оператора L равен

$$\text{Det } L = \exp(\text{Sp } Mz) = 1, \quad (62)$$

поскольку след матрицы-оператора M равен нулю. При $z = 0$ получаем оператор тождественного преобразования — единичную матрицу.

Рассмотрим слой, нагруженный только нормальным давлением: на грани $z = 0$ давлением $\sigma_z(0) = q_0$, а на грани $z = h$ — $\sigma_z(h) = q$. Не вдаваясь в подробности вычислений, приведем окончательный результат в виде

дифференциального уравнения бесконечно большого порядка относительно перемещения $u_z = w$:

$$(2\gamma^2 h^2 + \cos 2\gamma h - 1)w = \frac{h^4}{3D} \left[\left(\frac{\sin \gamma h}{\gamma h} + \cos \gamma h \right) q - \left(1 - \frac{\sin 2\gamma h}{2\gamma h} \right) q_0 \right], \quad (63)$$

где D — цилиндрическая жесткость слоя вида

$$D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu)}. \quad (64)$$

Здесь E — модуль упругости. Уравнение (63) представим в форме разложения дифференциальных операторов в степенные ряды

$$\left[\frac{(2\gamma h)^4}{4!} - \frac{(2\gamma h)^6}{6!} + \frac{(2\gamma h)^8}{8!} - \dots \right] w = \frac{h^4}{3D} \left[2 \left(1 - 2 \frac{\gamma^2 h^2}{3!} + 3 \frac{\gamma^4 h^4}{5!} - \dots \right) q - \left(2 - \frac{(2\gamma h)^2}{3!} + \frac{(2\gamma h)^4}{5!} - \dots \right) q_0 \right]. \quad (65)$$

Первое приближение получим, если сохраним по одному члену каждого ряда в этом разложении, т. е.

$$\gamma^4 w = \frac{1}{D} (q - q_0). \quad (66)$$

Это известное уравнение Жермен — Лагранжа изгиба пластин. Второе приближение дает

$$\left(1 - \frac{2}{15} \gamma^2 h^2 \right) \gamma^4 w = \frac{1}{D} \left(1 - \frac{1}{3} \gamma^2 h^2 \right) (q - q_0), \quad (67)$$

а третье —

$$\left(1 - \frac{2}{15} \gamma^2 h^2 + \frac{1}{105} \gamma^4 h^4 \right) \gamma^4 w = \frac{1}{D} \left[\left(1 - \frac{1}{3} \gamma^2 h^2 + \frac{1}{40} \gamma^4 h^4 \right) q - \left(1 - \frac{1}{3} \gamma^2 h^2 + \frac{1}{15} \gamma^4 h^4 \right) q_0 \right]. \quad (68)$$

Рассматривая полученные приближения, видим, что лишь в третьем приближении имеет значение факт приложения нагрузки к той или иной граничной поверхности. В первом и втором приближениях безразлично считать ли нагрузку приложенной к поверхности $z = 0$ или $z = h$.

ЛИТЕРАТУРА

1. Власов В. З. Общая теория оболочек и ее приложения в технике. ГИТТЛ, М.—Л., 1949.
2. Власов В. З., Леонтьев Н. Н. Балки, плиты и оболочки на упругом основании. Физматгиз, М., 1960.
3. Кильчевский Н. А. Основы аналитической механики оболочек. Изд-во АН УССР, К., 1963.
4. Новожилов В. В. Теория тонких оболочек. Судпромгиз, Л., 1962.
5. Підстригач Я. С., Столяров В. О.—ДАН УРСР, 1973, 11.

Львовский филиал математической
физики Института математики
АН УССР

Поступила в редакцию
в декабре 1973 г.

ЗАДАЧА ТИПА ДИРИХЛЕ ДЛЯ СИСТЕМЫ ГИПЕРБОЛИЧЕСКИХ УРАВНЕНИЙ С ПОСТОЯННЫМИ КОЭФФИЦИЕНТАМИ

Б. И. Пташник

В данной работе рассматривается краевая задача типа задачи Дирихле для системы гиперболических уравнений $2n$ -го порядка ($n \geq 1$) с постоянными коэффициентами в $(m+1)$ -мерном параллелепипеде, а также установлены условия существования, единственности и корректности решения задачи.