

# Упругое полупространство со свободной границей под случайной нормальной нагрузкой: точные решения и алгоритмы моделирования упругих смещений и напряжений

Шалимова И.А., Сабельфельд К.К.

*Институт вычислительной математики и математической геофизики СО РАН,  
Новосибирск; ias@osmf.sccc.ru*

**Введение.** Работа посвящена исследованию структуры решения задачи о реакции упругого полупространства в ответ на случайные нормальные нагрузки на границе. При этом граница остается свободной от горизонтальных напряжений. Математически, эта проблема формулируется как задача статической теории упругости для изотропного упругого полупространства в стохастической постановке, когда краевые условия задаются в виде случайных полей, в данном случае - случайного поля нормальных напряжений. Для некоррелированных напряжений - гауссовского белого шума - получены аналитические представления корреляционного тензора напряжений и среднего значения энергии деформаций. Это позволило построить простые моделирующие формулы для поля смещений в виде спектральных разложений. Разработанные моделирующие формулы позволяют вычислять произвольные статистические характеристики поля решений, в частности, структурные функции в виде экспоненциальных моментов, которые используются при рентгеновском анализе различных дефектов в кристаллах, например, краевых и винтовых дислокаций [2].

Следует отметить, что решения краевых задач с граничными условиями, содержащими белый шум, представляют собой обобщенные случайные поля, и поэтому вызывают значительные трудности при численном решении. Более подробный анализ можно прочитать в работе [3], где нами была решена подобная задача, но на границе были предписаны случайные возмущения смещений.

**1. Постановка задачи.** Пусть имеется изотропное упругое полупространство, с границей  $\Gamma = \{(x, y, z) : z = 0\}$ . Рассматривается вторая краевая задача для системы уравнений Ламе [1]:

$$\mu \Delta \mathbf{u}(\mathbf{x}) + (\lambda + \mu) \operatorname{grad} \operatorname{div} \mathbf{u}(\mathbf{x}) = 0, \quad \mathbf{x} \in D^+, \quad (1)$$

с граничными условиями

$$\sigma_{13} \Big|_{z=0} = \mu \left( \frac{\partial u_1}{\partial z} + \frac{\partial u_3}{\partial x} \right) \Big|_{z=0} = 0, \quad \sigma_{23} \Big|_{z=0} = \mu \left( \frac{\partial u_2}{\partial z} + \frac{\partial u_3}{\partial y} \right) \Big|_{z=0} = 0, \quad (2)$$

$$\sigma_{33}(\mathbf{x}') \Big|_{z=0} = \lambda \operatorname{div} \mathbf{u} + 2\mu \frac{\partial u_3}{\partial z} \Big|_{z=0} = g_3(\mathbf{x}'), \quad \mathbf{x}' \in \Gamma = \partial D^+, \quad (3)$$

где  $\mathbf{u}(\mathbf{x}) = (u_1(x, y, z), \dots, u_3(x, y, z))^T$  - вектор-столбец смещений и  $\sigma_{ij}$  - компоненты тензора напряжений. Заметим, что в данной постановке ненулевой является только третья компонента  $g_3(\mathbf{x}') = g_3(x', y')$ . Коэффициенты  $\lambda$  и  $\mu$  - упругие константы среды.

Известно [1], что решение системы уравнений Ламе (1) в произвольной точке  $\mathbf{x}$  внутри полупространства связывается со значениями напряжений  $g_3(\mathbf{x}')$  на границе

интегральной формулой Пуассона

$$\mathbf{u}(x, y, z) = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} K(x - x', y - y', z) g_3(x', y') dx' dy' , \quad (4)$$

где ядро  $K$  – вектор-столбец с элементами  $K_i$ ,  $i = 1, 2, 3$

$$K(x - x', y - y', z) = \frac{1}{4\pi\mu} \begin{pmatrix} -\frac{(x-x')z}{r^3} + \frac{(x-x')}{\alpha r(r+z)} \\ -\frac{(y-y')z}{r^3} + \frac{(y-y')}{\alpha r(r+z)} \\ -\frac{\alpha+1}{\alpha} \frac{1}{r} - \frac{z^2}{r^3} \end{pmatrix} ,$$

и  $r = \sqrt{(x - x')^2 + (y - y')^2 + z^2}$ ,  $\alpha = (\lambda + \mu)/\mu$ . Для напряжений аналогичное соотношение имеет вид [1]

$$\mathbf{Tu}(x, y, z) = (\sigma_{13}, \sigma_{23}, \sigma_{33})^T = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} K_T(x - x', y - y', z) g_3(x', y') dx' dy' , \quad (5)$$

с ядром  $K_T$ ,  $K_T(x - x', y - y', z) = \frac{3}{2\pi r^5} \left( (x - x')z^2, (y - y')z^2, z^3 \right)^T$ .

**2. Корреляционный тензор поля напряжений.** В работе рассмотрен случай, когда граничная функция  $g_3$  является однородным гауссовским случайным процессом, а именно – белым шумом. Без ограничения общности будем считать, что  $\langle \mathbf{g} \rangle = 0$ . Тогда  $\mathbf{u}(x, y, z)$ ,  $\mathbf{Tu}(x, y, z)$  также являются гауссовскими случайными полями с  $\langle \mathbf{u} \rangle = 0$ ,  $\langle \mathbf{Tu} \rangle = 0$ , и, следовательно, определяются единственным образом своими корреляционными тензорами. Обозначим корреляционный тензор граничных напряжений через  $B_g$ . Для белого шума

$$B_g(\mathbf{x}'_1; \mathbf{x}'_2) = \langle g_3(x'_1, y'_1) g_3(x'_2, y'_2) \rangle = \delta(x'_1 - x'_2) \delta(y'_1 - y'_2) ,$$

где  $\delta(\cdot)$  –  $\delta$  - функция Дирака. Корреляционный тензор  $B_T(\mathbf{x}_1; \mathbf{x}_2)$  случайного поля напряжений  $\mathbf{Tu}$  внутри полупространства можно вычислить, воспользовавшись интегральной формулой Пуассона (5)

$$B_T(\mathbf{x}_1; \mathbf{x}_2) = \langle \mathbf{Tu}(x_1, y_1, z_1) \otimes \mathbf{Tu}(x_2, y_2, z_2) \rangle = \int_{R^4} K_T(x_1 - x'_1, y_1 - y'_1, z_1) \otimes K_T(x_2 - x'_2, y_2 - y'_2, z_2) B_g(\mathbf{x}'_1; \mathbf{x}'_2) dx'_1 dx'_2 . \quad (6)$$

Здесь  $\otimes$  обозначает прямое произведение векторов. В следующей теореме получено аналитическое представление для тензора  $B_T(\mathbf{x}_1; \mathbf{x}_2)$ .

**Теорема 1.** *Корреляционный тензор случайного поля напряжений  $\mathbf{Tu}(x, y, z)$  в случае белого шума на границе имеет вид*

$$B_T = \frac{3z_1 z_2}{2\pi r^7} \begin{pmatrix} \bar{z}(r^2 - 5\tau_x^2) & -5\bar{z}\tau_x\tau_y & \tau_x(4\bar{z}^2 - R_\tau^2) \\ -5\bar{z}\tau_x\tau_y & \bar{z}(r^2 - 5\tau_y^2) & \tau_y(4\bar{z}^2 - R_\tau^2) \\ \tau_x(R_\tau^2 - 4\bar{z}^2) & \tau_y(R_\tau^2 - 4\bar{z}^2) & \bar{z}(2\bar{z}^2 - 3R_\tau^2) \end{pmatrix} + \frac{3\bar{z}}{2\pi r^5} \begin{pmatrix} 0 & 0 & \tau_x z_1 \\ 0 & 0 & \tau_y z_1 \\ -\tau_x z_2 & -\tau_y z_2 & \bar{z}^2 \end{pmatrix} ,$$

где  $\bar{z} = z_1 + z_2$ ,  $r = \sqrt{\tau_x^2 + \tau_y^2 + \bar{z}^2}$ ,  $\tau_x = x_1 - x_2$ ,  $\tau_y = y_1 - y_2$ ,  $R_\tau = \sqrt{\tau_x^2 + \tau_y^2}$ .

В ходе доказательства теоремы 1 было получено также представление для спектрального тензора напряжений. По определению, спектральный тензор есть

$$S_T(\xi_x, \xi_y, z_1, z_2) = F^{-1}[B_T(\tau_x, \tau_y, z_1, z_2)] = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-i(\xi_x \tau_x + \xi_y \tau_y)} B_T(\tau_x, \tau_y, z_1, z_2) d\tau_x d\tau_y,$$

и в данном случае

$$S_T(\xi_x, \xi_y, z_1, z_2) = \frac{1}{2\pi} e^{-\sqrt{\xi_x^2 + \xi_y^2}(z_1 + z_2)} S'_T, \quad S'_T = G_T(\xi_x, \xi_y, z_1) \otimes G_T^*(\xi_x, \xi_y, z_2), \quad (7)$$

где  $G_T(\xi_x, \xi_y, z) = \left( -i\xi_x z, -i\xi_y z, 1 + z\sqrt{\xi_x^2 + \xi_y^2} \right)^T$ . Последнее представление позволяет численно моделировать случайное поле напряжений  $\mathbf{Tu}$  на основе спектральной модели. Для поля смещений  $\mathbf{u}(x, y, z)$  также получено представление для спектрального тензора.

**Теорема 2.** *Спектральный тензор случайного поля  $\mathbf{u}(x, y, z)$  имеет вид*

$$S_u = \frac{1}{8\pi\mu^2} \frac{e^{-(z_1 + z_2)\sqrt{\xi_x^2 + \xi_y^2}}}{\xi_x^2 + \xi_y^2} S'_T, \quad S'_T = G_u(\xi_x, \xi_y, z_1) \otimes G_u^*(\xi_x, \xi_y, z_2),$$

$$u G_u(\xi_x, \xi_y, z) = \left( i\xi_x z - \frac{i\xi_x}{\alpha\sqrt{\xi_x^2 + \xi_y^2}}, i\xi_y z - \frac{i\xi_y}{\alpha\sqrt{\xi_x^2 + \xi_y^2}}, -\frac{\alpha+1}{\alpha} - z\sqrt{\xi_x^2 + \xi_y^2} \right)^T.$$

**3. Средняя энергия деформации.** Средняя энергия деформации  $\langle E(x_1, x_2, x_3) \rangle$  по определению есть

$$\langle E(x_1, x_2, x_3) \rangle = \left\langle \frac{\lambda}{2} \left( \sum_i \varepsilon_{ii} \right)^2 + \mu \sum_{i,j} \varepsilon_{ij}^2 \right\rangle \quad i, j = 1, 2, 3,$$

где  $\varepsilon_{ij}(\mathbf{x})$  – компоненты тензора деформаций,  $\varepsilon_{ij}(\mathbf{x}) = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_i(\mathbf{x})}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j(\mathbf{x})}{\partial x_i} \right)$ .

Дифференцируя формулу Пуассона для смещений (4), можно получить аналогичное интегральное представление для деформаций  $\varepsilon_{ij}(\mathbf{x})$ . Составляя затем необходимые произведения  $\varepsilon_{ij}$  и усредняя, точно так же как это было сделано ранее для корреляций, получим

$$\langle E(\mathbf{x}) \rangle = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \left( \frac{\lambda}{2} \left( \sum_i \frac{\partial K_i(\mathbf{x})}{\partial x_i} \right)^2 + \frac{\mu}{4} \sum_{i,j} \left( \frac{\partial K_i(\mathbf{x})}{\partial x_j} + \frac{\partial K_j(\mathbf{x})}{\partial x_i} \right)^2 \right) dx'_1 dx'_2.$$

Опуская преобразования, приведем точный результат  $\langle E(x_3) \rangle = \frac{1}{32\pi} \left( \frac{2\lambda + \mu}{(\lambda + \mu)^2} + \frac{9}{\mu} \right) \frac{1}{x_3^2}$ .

**4. Спектральное представление для частично однородного случайного поля.** Из представления для корреляционного тензора случайного поля  $\mathbf{Tu}(x, y, z)$  в теореме 1 видно, что оно однородно относительно переменных  $x, y$  и неоднородно по координате  $z$ . Случайные поля с такими свойствами называются частично однородными и их можно моделировать по схеме, описанной нами в [3]. В этом случае моделирующая формула для случайного векторного поля напряжений имеет вид

$$\mathbf{Tu}(x, y, z) \approx \frac{1}{2\sqrt{R_1 R_2}} \sum_{\substack{k, m = -\infty \\ (k, m) \neq (0, 0)}}^{\infty} e^{-\pi z \sqrt{(k/R_1)^2 + (m/R_2)^2}} \times \\ \left\{ \zeta_{k,m} \cos \pi \left( \frac{kx}{R_1} + \frac{my}{R_2} \right) + \beta_{k,m} \sin \pi \left( \frac{kx}{R_1} + \frac{my}{R_2} \right) \right\},$$

где  $\zeta_{k,m}$  и  $\beta_{k,m}$  – случайные вектора

$$\zeta_{k,m} = \left( -\frac{\pi k}{R_1} \eta'_{km}, -\frac{\pi m}{R_2} \eta'_{km}, \left[ 1 + z\pi \sqrt{(k/R_1)^2 + (m/R_2)^2} \right] \zeta'_{km} \right)^T,$$

$$\beta_{k,m} = \left( -\frac{\pi k}{R_1} \zeta'_{km}, -\frac{\pi m}{R_2} \zeta'_{km}, \left[ 1 + z\pi \sqrt{(k/R_1)^2 + (m/R_2)^2} \right] \eta'_{km} \right)^T$$

здесь  $\zeta'_{km}$  и  $\eta'_{km}$  – два семейства независимых стандартных гауссовских случайных величин.

Вид корреляционного тензора  $B_T$  выписан в теореме 1, а также может быть вычислен приближенно, на основе (7), и в этом случае

$$B_T(\tau_x, \tau_y, z_1, z_2) \approx \frac{1}{4R_1 R_2} \sum_{\substack{k, m = -\infty \\ (k, m) \neq (0, 0)}}^{\infty} e^{-\pi(z_1+z_2)\sqrt{(k/R_1)^2+(m/R_2)^2}} \times$$

$$\left[ \Re S'_T \cos \pi \left( \frac{k \tau_x}{R_1} + \frac{m \tau_y}{R_2} \right) - \Im S'_T \sin \pi \left( \frac{k \tau_x}{R_1} + \frac{m \tau_y}{R_2} \right) \right], \quad (8)$$

где  $\Re$  и  $\Im$  есть действительная и мнимая части матрицы  $S'_T$  в (7). Используя результаты теоремы 2, для поля смещений можно также выписать моделирующие формулы:

$$\mathbf{u}(x, y, z) \approx \frac{1}{4\mu\sqrt{R_1 R_2}} \sum_{\substack{k, m = -\infty \\ (k, m) \neq (0, 0)}}^{\infty} \frac{e^{-\pi z \rho_{km}}}{\rho_{km}} \left\{ \zeta_{k,m} \cos \pi \left( \frac{k x}{R_1} + \frac{m y}{R_2} \right) + \beta_{k,m} \sin \pi \left( \frac{k x}{R_1} + \frac{m y}{R_2} \right) \right\}$$

$$\text{где } \zeta_{k,m} = \left( \left[ \frac{kz}{R_1} - \frac{1}{\alpha} \frac{k}{\pi \rho_{km} R_1} \right] \eta'_{km}, \left[ \frac{mz}{R_2} - \frac{1}{\alpha} \frac{m}{\pi \rho_{km} R_2} \right] \eta'_{km}, - \left[ \frac{\alpha+1}{\alpha\pi} + z\rho_{km} \right] \zeta'_{km} \right)^T,$$

$$\beta_{k,m} = \left( - \left[ \frac{kz}{R_1} - \frac{1}{\alpha} \frac{k}{\pi \rho_{km} R_1} \right] \zeta'_{km}, - \left[ \frac{mz}{R_2} - \frac{1}{\alpha} \frac{m}{\pi \rho_{km} R_2} \right] \zeta'_{km}, - \left[ \frac{\alpha+1}{\alpha\pi} + z\rho_{km} \right] \eta'_{km} \right)^T$$

$\zeta'_{km}$  и  $\eta'_{km}$  – два семейства независимых стандартных гауссовских случайных величин,  $\rho_{km} = \sqrt{(k/R_1)^2 + (m/R_2)^2}$ . Для корреляционного тензора смещений  $B_u$  имеем

$$B_u(\tau_x, \tau_y, z_1, z_2) \approx \frac{1}{8\mu^2 R_1 R_2} \sum_{\substack{k, m = -\infty \\ (k, m) \neq (0, 0)}}^{\infty} \frac{e^{-\pi(z_1+z_2)\rho_{km}}}{\rho_{km}^2} \times$$

$$\left[ \Re S'_u \cos \pi \left( \frac{k \tau_x}{R_1} + \frac{m \tau_y}{R_2} \right) - \Im S'_u \sin \pi \left( \frac{k \tau_x}{R_1} + \frac{m \tau_y}{R_2} \right) \right],$$

матрица  $S'_u$  определена в теореме 2.

Работа выполнена при финансовой поддержке РФФИ (проекты 09–01–00639, 10–01–00040, 10–01–00152).

### Литература

1. Купрадзе, В.Д., Гегелиа, Т.Г., Башелешвили, М.О., и др. Трехмерные задачи математической теории упругости и термоупругости. Наука, М., 1976.
2. V.M. Kaganer and K. K. Sabelfeld. X-ray diffraction peaks from correlated dislocations: Monte Carlo study of the dislocation screening. Acta Crystallographica, A66, 2010, 703-716.
3. I. A. Shalimova and K.K. Sabelfeld. Elastic 3D half-space with correlated defects on the boundary. Physica A, 2010, vol. 389, N 21, 4436-4449.