

УДК 539.32

НЕКОТОРЫЕ СООТНОШЕНИЯ ДЛЯ ОПЕРАТОРОВ, ПОСТРОЕННЫХ
НА ОСНОВЕ ТЕНЗОРА ГРИНА УРАВНЕНИЯ РАВНОВЕСИЯ,
И ИХ ИСПОЛЬЗОВАНИЕ В ТЕОРИИ КОМПОЗИТОВ

ФОКИН А. Г.

Стохастическому уравнению равновесия ставится в соответствие интегральное уравнение для тензора деформаций. Устанавливается связь между любыми двумя решениями уравнения равновесия, отвечающими одинаковым граничным условиям и источникам, но различным упругим свойствам среды. Полученное соотношение используется для доказательства независимости решения статистического уравнения равновесия от упругих характеристик среды сравнения λ_c . Показано, что поле деформаций ε представимо в форме ряда Неймана, условия сходимости которого всегда могут быть удовлетворены надлежащим подбором вспомогательного параметра λ_c . Следствием этого являются единственность решения стохастического уравнения равновесия, а также возможность разложения в ряд тензора эффективных модулей упругости λ_* .

Широкое использование композитных материалов привело к необходимости решения уравнения равновесия с изменяющимися от точки к точке упругими характеристиками. Это обстоятельство делает практически невозможным решение до конца различных краевых задач. В качестве приближенного может быть использован метод разложения искомых полей напряжений σ и деформаций ε в ряды по некоторым параметрам. Последние, однако, должны удовлетворять определенным ограничениям, вытекающим из условий сходимости соответствующих рядов.

Часто ограничиваются нахождением тензора (в общем случае — оператора) A , связывающего поле ε в любой точке со средним (макроскопическим) значением $\langle \varepsilon \rangle$ посредством равенства $\varepsilon = A \langle \varepsilon \rangle$. Поле $\langle \varepsilon \rangle$, в свою очередь, удовлетворяет уравнению равновесия, в котором вместо исходных должны быть поставлены макроскопические (эффективные) упругие характеристики, определяемые равенствами $\langle \sigma \rangle = \langle \lambda \varepsilon \rangle = \lambda_* \langle \varepsilon \rangle$, где λ, λ_* — тензоры локальных и макроскопических модулей упругости. Таким образом, задача расчета полей σ и ε сводится к нахождению тензоров A и λ_* — $\langle \lambda A \rangle$. Представление A (а следовательно, и λ_*) в форме ряда порождает проблему его сходимости и единственности.

В публикуемой работе рассмотрением некоторых общих свойств решений уравнения равновесия получены соотношения для операторов, построенных на основе соответствующего тензора Грина. При помощи этих соотношений установлена независимость решений для A от величины используемого параметра λ_c , что эквивалентно единственности A . Ввиду произвольности λ_c он может быть выбран таким образом, чтобы удовлетворялись условия сходимости ряда, в форме которого представляется решение для A в методе последовательных приближений.

1. Пусть рассматриваемая неоднородная среда объема V характеризуется тензором модулей упругости $\lambda(r)$. (Здесь и далее почти везде тензорные индексы для простоты опущены.) Упругие поля в отсутствие внутренних напряжений, как известно, подчиняются уравнению [1]:

$$Lu = -f, \quad L = \operatorname{div} \lambda \operatorname{def} \quad (r \in V), \quad \sigma = \lambda \varepsilon, \quad \varepsilon = \operatorname{def} u \quad (1.1)$$

$$u = u_0 \quad (r \in S_1), \quad t = t_0 \quad (r \in S_2), \quad t = \sigma n, \quad S_1 \cup S_2 = S \quad (1.2)$$

где n — единичный вектор внешней нормали к поверхности S .

Пусть λ — случайное тензорное поле, которое в частном случае может быть константой. Внешние силы f , граничные условия и форма поверхности S , ограничивающей объем среды V , полагаются всюду регулярными (неслучайными) величинами.

Если пространство, ограниченное поверхностью S , заполнено материалом, тензор модулей упругости которого λ_1 , то вместо задачи (1.1), (1.2) будем иметь

$$L_1 u_1 = -f, \quad L_1 = \operatorname{div} \lambda_1 \operatorname{def} \quad (r \in V) \quad (1.3)$$

$$u_1 = u_0 \quad (r \in S_1), \quad t_1 = t_0 \quad (r \in S_2) \quad (1.4)$$

Вводя поле смещений $\delta u = u - u_1$ и используя результаты работы [1], из системы (1.1)–(1.5) получим уравнение

$$L_1 \delta u = -(L - L_1) u \quad (r \in V) \quad (1.5)$$

правую часть которого будем рассматривать в качестве источников, порождающих в объеме V с упругими характеристиками λ_1 поле δu . Уравнению (1.5) соответствуют граничные условия

$$u - u_1 = 0 \quad (r \in S_1), \quad t - t_1 = 0 \quad (r \in S_2) \quad (1.6)$$

Граничные условия (1.6) записаны для разностных полей смещений $u - u_1$ и напряжений $\sigma - \sigma_1$, причем последнее не соответствует полю смещений δu , создаваемому в объеме V среды с упругими свойствами λ_1 силами плотности $(L - L_1)u$ и граничными условиями (1.6). Действительно, полю смещений δu отвечает поле деформации $\delta \varepsilon = \text{def } \delta u$, а полю $\delta \varepsilon$ в рассматриваемой среде соответствует поле напряжений $\delta \sigma$, связанное с деформациями законом Гука $\delta \sigma = \lambda_1 \delta \varepsilon$.

Чтобы выразить поле $\delta \sigma$ через поле $\sigma - \sigma_1$, введем тензор поляризованных напряжений τ

$$\tau = (\lambda - \lambda_1) \varepsilon = \sigma - \lambda_1 \varepsilon = \sigma - \sigma_1 - \lambda_1 \delta \varepsilon = \sigma - \sigma_1 - \delta \sigma \quad (1.7)$$

Используя (1.7), перепишем (1.5) и (1.6) в виде

$$\begin{aligned} L_1 \delta u &= -\text{div } \tau = -\delta f \quad (r \in V) \\ \delta u &= 0 \quad (r \in S_1), \quad \delta \sigma n = \delta t = -\tau n \quad (r \in S_2) \end{aligned} \quad (1.8)$$

Вводя тензор Грина G_1 и уравнения равновесия с однородными граничными условиями

$$\begin{aligned} L_1 G_1(r, r') &= -\delta(r - r') \quad (r, r' \in V) \\ G_1(r, r') &= 0 \quad (r \in S_1, r' \in V) \end{aligned} \quad (1.9)$$

$$n \lambda_1 \text{ def } G_1(r, r') = T_1(r, r') = 0 \quad (r \in S_2, r' \in V) \quad (1.10)$$

запишем решение уравнения (1.8) для поля δu в виде

$$\delta u_i = \int G_{ij}^{(1)}(r, r') \delta f_j' dV' + \int [G_{ij}^{(1)}(r, r') \delta t_j' - \delta u_j' T_{ji}^{(1)}(r', r)] dS'$$

где величины со штрихами взяты в точке r' . Переходя в подынтегральных выражениях к поляризованным напряжениям τ , учитывая (1.10) и используя теорему Гаусса – Остроградского, получим

$$\delta u_i = - \int \tau_{jh}' \nabla_k' G_{ij}^{(1)}(r, r') dV' \quad (1.11)$$

Полю смещений (1.11) соответствует поле деформаций

$$\delta \varepsilon = \text{def } \delta u = Q_1 \tau, \quad Q_{ijhi}^{(1)}(r, r') = -\nabla_{(i} G_{j)(h, i')}^{(1)}(r, r') \quad (1.12)$$

где интегральный оператор Q_1 и его ядро $Q_1(r, r')$ обозначены одной и той же буквой; по индексам, стоящим в круглых скобках, проведена симметризация, а по индексу, стоящему после запятой, проводится дифференцирование, причем индексу со штрихом соответствует дифференцирование по координате со штрихом с последующим отбрасыванием штриха у индекса.

Учитывая связь τ с ε согласно (1.7), представим (1.12) в форме

$$\varepsilon = \varepsilon_1 + Q_1 \tau = \varepsilon_1 + X_1 \varepsilon, \quad X_1 = Q_1(\lambda - \lambda_1) \quad (1.13)$$

Это уравнение аналогично уравнению (1.9) из [1], полученному при рассмотрении первой краевой задачи.

При выводе интегрального уравнения (1.13) свойства поля λ никак не использовались и, таким образом, не влияли на сам вывод. Следовательно, с равным основанием наряду с (1.13) можно записать уравнение

$$\varepsilon_2 = \varepsilon_1 + X_{12} \varepsilon_2, \quad X_{12} = Q_1(\lambda_2 - \lambda_1) \quad (1.14)$$

для поля ε_2 , создаваемого прежним распределением объемных сил f и одинаковыми с (1.4) граничными условиями в геометрически идентичной среде, упругие свойства которой описываются тензором модулей упругости λ_2 .

Уравнение (1.14), таким образом, связывает два решения уравнения равновесия, соответствующие одинаковым внешним (форме поверхности S , граничным условиям и источникам f), но различным внутренним (упругим свойствам двух сред, описываемым тензорами λ_1 и λ_2) условиям.

Вспомогательное уравнение (1.14) может оказаться полезным, когда решение задачи для поля λ_2 представляет те или иные трудности, в то время как решение

той же задачи для поля λ_1 известно. Тогда искомое решение может быть найдено (точно или приближенно) на основе (1.14), которое через оператор Q_1 несет всю информацию о граничных условиях, а через поле $(\lambda_2 - \lambda_1)$ — о свойствах рассматриваемой среды.

2. Решение статистического интегрального уравнения (1.13) аналогично [1] представим в форме

$$\varepsilon = A_1 \langle \varepsilon \rangle, \quad A_1 = a_1^{-1} \langle a_1^{-1} \rangle^{-1}, \quad a_1 \equiv I - X_1 \quad (2.1)$$

где угловыми скобками обозначена операция усреднения по ансамблю реализаций, а в качестве вспомогательного материала (среды сравнения) использована среда с упругими характеристиками λ_1 .

Если же вместо материала со свойствами λ_1 использовать материал со свойствами λ_2 , то наряду с (2.1) имеет место соотношение, получаемое из него заменой $\lambda_1 \rightarrow \lambda_2$, $X_1 \rightarrow X_2 = Q_2(\lambda - \lambda_2)$. Это приводит к полю ε в виде

$$\varepsilon = A_2 \langle \varepsilon \rangle \quad (2.2)$$

где для A_2 справедливы соотношения, аналогичные (2.1).

Сравнивая (2.1) и (2.2), заключаем, что для операторов A_1 и A_2 должно выполняться равенство $A_1 = A_2$. Для случайных операторов A_i равенство $A_1 = A_2$ удовлетворяется, если

$$a_1 = a_{12} a_2, \quad a_{12} = I - X_{12} \quad (2.3)$$

где a_1 и a_2 — случайные операторы, а a_{12} — регулярный.

Обращая равенство (2.3) $a_1^{-1} = a_2^{-1} a_{12}^{-1}$, усредняя результат по ансамблю реализаций $\langle a_1^{-1} \rangle = \langle a_2^{-1} \rangle \langle a_{12}^{-1} \rangle$ и вновь обращая полученное равенство $\langle a_1^{-1} \rangle^{-1} = a_{12} \langle a_2^{-1} \rangle^{-1}$, найдем

$$A_1 = a_1^{-1} \langle a_1^{-1} \rangle^{-1} = a_2^{-1} \langle a_2^{-1} \rangle^{-1} = A_2 \quad (2.4)$$

Операторное равенство (2.4) справедливо при любых $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_i, \dots$, т. е. $A_1 = A_2 = \dots = A_i = \dots = A$, а потому вообще не зависит от параметра λ_i вспомогательной среды.

3. Покажем, что имеет место использованное в п. 2 соотношение (2.3). Перепишем его в виде $I - Q_1(\lambda - \lambda_1) = [I - Q_1(\lambda_2 - \lambda_1)] [I - Q_2(\lambda - \lambda_2)]$. Раскрывая квадратные скобки и перемножая операторы, после несложных преобразований найдем

$$Q_2 = Q_1 + Q_1(\lambda_2 - \lambda_1)Q_2 \quad (3.1)$$

Справедливость равенства (3.1) доказывается при помощи (1.9) и (1.10). Действительно, выражая произведение $Q_1 \lambda_2 Q_2$ через соответствующие функции Грина и используя тензорную форму, запишем

$$Q_{ijpq}^{(1)} \lambda_{pqmn}^{(2)} Q_{mnhl}^{(2)} = \int [-\nabla_{(i} G_{j)(p,q)}^{(1)}(\mathbf{r}, \mathbf{r}')] \lambda_{pqmn}^{(2)}(\mathbf{r}') [-\nabla_{(n'} G_{m)}^{(2)}(\mathbf{r}', \mathbf{r}'')] dV' \quad (3.2)$$

Интеграл по переменной со штрихом на основе преобразований

$$\begin{aligned} \int G_{jp,q}^{(1)}(\mathbf{r}, \mathbf{r}') \lambda_{pqmn}^{(2)}(\mathbf{r}') \nabla_{n'} G_{mh}^{(2)}(\mathbf{r}', \mathbf{r}'') dV' &= \int G_{jp}^{(1)} n_q' \lambda_{pqmn}^{(2)} \nabla_{n'} G_{mh}^{(2)} dS' - \\ &- \int G_{jp}^{(1)}(\mathbf{r}, \mathbf{r}') \nabla_q' \lambda_{pqmn}^{(2)}(\mathbf{r}') \nabla_{n'} G_{mh}^{(2)}(\mathbf{r}', \mathbf{r}'') dV' = G_{jh}^{(1)}(\mathbf{r}, \mathbf{r}'') \end{aligned}$$

приводит (3.2) к виду

$$Q_1 \lambda_2 Q_2 = -Q_1 \quad (3.3)$$

Аналогичным образом запишем

$$Q_1 \lambda_1 Q_2 = -Q_2 \quad (3.4)$$

Вычитая (3.4) из (3.3), приходим к (3.1).

Для любых величин $\lambda_i, \lambda_j, \lambda_k$, имеющих свойства тензоров модулей упругости, равенство (2.3) дает $a_{ij} = a_{ik} a_{kj}$. Полученное операторное соотношение основано лишь на определении тензора Грина G на основе (1.9) и (1.10). Следовательно, вытекающая из него независимость оператора A от каких-либо вспомогательных параметров представляет собой свойство самого уравнения равновесия.

4. Ввиду установленной в п. 2 независимости решения для A_i от параметра вспомогательной среды $\lambda_c = \lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_i, \dots$ индекс i этого параметра может быть опущен. Вместо (2.1) и (2.2) запишем

$$\varepsilon = A \langle \varepsilon \rangle, \quad A = a^{-1} \langle a^{-1} \rangle^{-1}, \quad a = I - X, \quad X = Q(\lambda - \lambda_c) \quad (4.1)$$

где оператор Q получен при помощи параметра λ_c . Дадим представление A в форме ряда. Перепишем уравнение типа (1.13) в виде $t\varepsilon = \varepsilon - \langle \varepsilon \rangle = tX\varepsilon$, где с использованием оператора t случайной составляющей из уравнения исключено поле ε_c во вспомога-

тельной среде. Разрешая полученное уравнение относительно ε , найдем

$$\varepsilon = A(\varepsilon), \quad A = (I - tX)^{-1} \quad (4.2)$$

Решение в форме (4.2) позволяет записать для A разложение вида

$$A = (I - tX)^{-1} = \sum_0^{\infty} (tX)^k \quad (4.3)$$

существование и единственность которого обусловлены его сходимостью. Поскольку A не зависит от параметра λ_c , последний может быть выбран любым. Однако, чтобы имело место разложение в ряд, должны выполняться условия его сходимости, которые накладывают ограничения на λ_c . Параметр λ_c в силу его произвольности всегда может быть выбран с учетом ограничений, накладываемых условиями сходимости ряда (4.3). Установленная здесь возможность разложения A в ряд важна еще и потому, что позволяет использовать метод последовательных приближений при решении конкретных задач в теории неоднородных сред.

Одной из важных задач механики композитов является нахождение тензора макроскопических модулей упругости λ_* , связывающего средние значения полей напряжений и деформаций в форме закона Гука $\langle \sigma \rangle = \lambda_*(\varepsilon)$, $\lambda_* = \langle \lambda A \rangle$. Единственность решения для λ_* следует из единственности для A . Аналогично: существование разложения (4.3) для A означает возможность представления λ_* в форме ряда $\lambda_* = \sum \lambda_k$ ($k=0, 1, \dots$).

Выведенные в п. 3 операторные соотношения являются общими и вытекают из свойств уравнения равновесия. Вследствие этого полученные результаты (единственность полей σ и ε , разложимость A и λ_* в ряды) также являются общими.

ЛИТЕРАТУРА

1. Фокин А. Г. Эффективные модули упругости неоднородных сред в случае потенциальных и бивихревых тензорных полей. — ПММ, 1977, т. 41, № 1, с. 143—149.

Москва

Поступила в редакцию
24.X.1980

УДК 539.3

ОБ АСИМПТОТИКЕ ЯДРА ИНТЕГРАЛЬНОГО УРАВНЕНИЯ ДИНАМИЧЕСКОЙ КОНТАКТНОЙ ЗАДАЧИ ДЛЯ СРЕД С ПЕРЕМЕННЫМИ ПО ГЛУБИНЕ СВОЙСТВАМИ

АНАНЬЕВ И. В.

Сформулированные в [1, 2] теоремы единственности и разрешимости существенно опираются на асимптотические свойства ядра интегрального уравнения. В публикуемой работе показано, что эти свойства вполне удовлетворяют условиям теорем.

Для установления теорем единственности и разрешимости интегрального уравнения в некоторых функциональных пространствах [1, 2] необходимо знать поведение ядра на бесконечности. Поскольку ядро строится численно [3, 4], его асимптотическое поведение устанавливается непосредственно из системы дифференциальных уравнений и граничных условий, описывающую краевую задачу, которые, например, в случае осесимметричной задачи для слоя с зацепленным основанием после применения интегрального преобразования имеют вид [3]:

$$\begin{aligned} \mu(z)v'''' + \mu'(z)v'' - [\lambda(z) + 2\mu(z)]t^2 - \rho(z)\omega^2]v'' - \\ - [\lambda(z) + \mu(z)]tw'' - \mu'(z)w''t = 0 \end{aligned} \quad (1)$$

$$\begin{aligned} [2\mu(z) + \lambda(z)]w'''' + [2\mu'(z) + \lambda'(z)]w'' - [\mu(z)t^2 - \\ - \rho(z)\omega^2]w'' + [\lambda(z) + \mu(z)]tv'' + \lambda'(z)tv'' = 0 \end{aligned}$$

$$[2\mu(z) + \lambda(z)]w'' + \lambda(z)tv'' = Q(t) \quad (2)$$

$$\mu(z)(v'' - tw'') = 0, \quad q(r) = \int_0^{\infty} Q(t) J_0(rt) t dt, \quad w'' = v'' = 0 \quad (z=0)$$