

УДК 539.375

© 2001 г. С.А. НАЗАРОВ

ТЕНЗОР И МЕРЫ ПОВРЕЖДЕННОСТИ

4.2. ИНВАРИАНТНЫЕ ИНТЕГРАЛЫ В ТЕЛАХ С РАССЕЯННЫМИ ДЕФЕКТАМИ

Вычисляется известный инвариантный интеграл M по поверхности трехмерного анизотропного тела с малыми дефектами ($M = 0$ в случае однородного тела). Значение M связывается с приращением потенциальной энергии деформации вследствие поврежденности тела. Под дефектами подразумеваются полости (трещины) и упругие (абсолютно жесткие) включения; рассматривается как произвольно рассеянное конечное семейство, так и облако дефектов периодической структуры.

1. Постановка задачи. В линейной теории упругости имеются четыре инвариантных интеграла (см. [1–4] и др.), позволяющие вычислять характеристики концентраторов напряжений. Контур интегрирования обычно отодвигается от концентратора, но благодаря независимости от пути интегралы способны описывать локальные свойства напряженного состояния. В статье обсуждается один из таких интегралов, а именно, M в обозначениях [3]. Пусть интеграл M вычислен по внешней, доступной для снятия показаний, поверхности тела. Если тело Ω_0 однородное, то он инвариантен и потому аннулируется, но при появлении повреждений теряет названные свойства и оказывается ненулевым. Эту особенность M можно использовать в дефектоскопии.

Далее применяется та же форма записи основных уравнений, что и в [5]:

$$L(\nabla_x)v^\circ(x) \equiv -D(\nabla_x)AD(\nabla_x)'v^\circ(x) = 0, \quad x \in \Omega_0 \quad (1.1)$$

$$B(x, \nabla_x)v^\circ(x) \equiv D(n(x))AD(\nabla_x)'v^\circ(x) = p(x), \quad x \in \partial\Omega \quad (1.2)$$

Здесь v° и p – векторы смещений и нагрузок (столбцы в декартовом представлении); A – положительно определенная симметрическая 6×6 -матрица упругих модулей; t – транспонирование; $D(x)$ – 3×6 -матрица со столбцами

$$D^i(x) = x_i e^i \quad (i = 1, 2, 3), \quad D^4(x) = 2^{-1/2}(0, x_3, x_2)^t \quad (1.3)$$

$$D^5(x) = 2^{-1/2}(x_3, 0, x_1), \quad D^6(x) = 2^{-1/2}(x_2, x_1, 0)^t$$

Через e^i обозначен орт оси x_i , $\nabla = \text{grad}$, а $D(\nabla)$ и $D(n)$ получаются из $D(x)$ заменами x_j на $\partial/\partial x_j$ и n_j соответственно; $n = (n_1, n_2, n_3)^t$ – единичный вектор внешней нормали. Введем еще 6-столбцы деформаций и напряжений

$$\varepsilon(v; x) = D(\nabla)'v(x), \quad \sigma(v; x) = AD(\nabla)'v(x) \quad (1.4)$$

Поврежденное тело интерпретируется как упругое неоднородное. Считая, что масштабированием характерный размер Ω_0 сведен к единичному, фиксируем внутри Ω_0 точки Q^1, \dots, Q^N – центры дефектов

$$\omega_h^j = \{x : \xi^j \equiv h^{-1}(x - Q^j) \in \omega^j\} \quad (1.5)$$

Здесь $h > 0$ малый параметр и ω^j – приведенный дефектный объем с диаметром $O(1)$. Упругие свойства дефекта описываются матрицей $A^j(\xi^j)$, зависящей от "быстрых" переменных ξ^j . В пределе при $A^j \rightarrow 0$ или $A^j \rightarrow \infty$ получаются полость или абсолютно жесткое включение ω_h^j (см., например, [5]). Задача для поврежденного тела Ω_h принимает подобный (1.1), (1.2) вид

$$-D(\nabla_x)A_h(x)D(\nabla_x)'u^h(x) = 0, \quad x \in \Omega_h \quad (1.6)$$

$$D(n(x))A_h(x)D(\nabla_x)'u^h(x) = p(x), \quad x \in \partial\Omega_0 \quad (1.7)$$

Матрица-функция A_h определена формулой

$$A_h(x) = \begin{cases} A, & x \in \Omega(h) \equiv \Omega_0 \setminus \{\omega_h^1 \cup \dots \cup \omega_h^N\} \\ A^j(\xi^j), & x \in \omega_h^j \quad (j=1, \dots, N) \end{cases} \quad (1.8)$$

В п. 5–8 будет рассмотрена задача о теле с периодическим семейством повреждений. Эти две задачи различаем только потому, что благодаря [5] все результаты для (1.6), (1.7) обоснованы строго, а в периодическом случае асимптотические разложения имеют формальный характер (автору неизвестны какие-либо результаты в части обоснования процедуры осреднения задачи с условием Неймана на поверхности произвольной формы).

2. Инвариантные интегралы. В [3] предложен интеграл

$$M(u; \Gamma) = \int_{\Gamma} \{W(\sigma(u))x \cdot n(x) - \sigma^{(n)}(u; x) \cdot [x \cdot \nabla_x + 1/2]u(x)\} ds_x \quad (2.1)$$

Он инвариантен (не зависит от выбора замкнутой поверхности Γ) в случае отсутствия массовых сил в однородном линейно упругом теле. В (2.1) W – плотность упругой энергии; в соответствии с (1.4), (1.3):

$$W(\sigma(u)) = 2^{-1} \sigma(u)' A^{-1} \sigma(u) = 2^{-1} \sigma(u)' \varepsilon(u) \quad (2.2)$$

Свяжем интеграл (2.1) с другим поверхностным интегралом

$$I_r(u; \Gamma) = \frac{1}{2} \int_{\Gamma} \{\sigma^{(n)}(r\partial_r u) \cdot u - \sigma^{(n)}(u) \cdot r\partial_r u\} ds_x \quad (2.3)$$

$$r\partial_r = r \frac{\partial}{\partial r} = \sum_{i=1}^3 x_i \frac{\partial}{\partial x_i} = x \cdot \nabla_x, \quad r = |x| \quad (2.4)$$

Пусть Ξ прилегающая к Γ часть тела Ω_h , свободная от дефектов, а λ гладкая срезающая функция с носителем в Ξ , $\lambda = 1$ около Γ . Пусть еще $w = \lambda u$, где u – поле смещений, удовлетворяющее (1.1) на Ξ . Имеем

$$I_r(u; \Gamma) = I_r(w; \Gamma), \quad M(u; \Gamma) = M(w; \Gamma) \quad (2.5)$$

$$2I_r(u; \Gamma) = \int_{\Gamma} \{\sigma^{(n)}(r\partial_r w) \cdot w - \sigma^{(n)}(w) \cdot r\partial_r w\} dx = \int_{\Xi} \{r\partial_r w \cdot L(\nabla_x)w - w \cdot L(\nabla_x)r\partial_r w\} dx \quad (2.6)$$

$$L(\Delta_x)r\partial_r = (r\partial_r + 2)L(\nabla_x), \quad D(\nabla_x)'r\partial_r = (r\partial_r + 1), \quad \partial_r r = r\partial_r + 3 \quad (2.7)$$

Так как $Lw = 0$ на $\partial\Xi$, интегрированием по частям в (2.6) получаем

$$\begin{aligned} 2I_r(u; \Gamma) &= \int_{\Xi} L(\nabla_x)w \cdot [2r\partial_r + 3 - 2]w dx = \\ &= \int_{\Xi} \varepsilon(w) \cdot A\varepsilon([2r\partial_r + 1]w) dx - \int_{\Gamma} \sigma^{(n)}(w) \cdot [2r\partial_r + 1]w ds_x \end{aligned} \quad (2.8)$$

Согласно (2.2), (1.4) и (2.7):

$$\varepsilon(w) \cdot A\varepsilon([2r\partial_r + 1]w) = \varepsilon(w) \cdot A[2r\partial_r + 3]\varepsilon(w) = 2[r\partial_r + 3]\mathbf{W}(\sigma(w))$$

Поэтому благодаря (2.7) последний объемный интеграл из (2.8) равен

$$\underline{\int} [r\partial_r \mathbf{W}(\sigma(w)) + 3\mathbf{W}(\sigma(w))] dx = 2 \underline{\int} \mathbf{W}(\sigma(w)) x \cdot n(x) dx \quad (2.9)$$

В силу (2.8), (2.9) и (2.1), (2.4) совпадение интегралов $I_r(u; \Gamma)$ и $M(u; \Gamma)$ установлено. Из (2.7) и (1.1) вытекает, что $L(\nabla_x)r\partial_r u(x) = 0$, $x \in \Xi$. Итак, инвариантность I_r (а значит, и M) выводится из тождества Бетти. Различные аспекты применения интегралов (2.1) и (2.3) можно найти в [6–8].

3. Инвариантные интегралы для поврежденного тела. В [5] построено асимптотическое решение u^h задачи (1.6), (1.7), приближающее u^h с точностью $O(h^4)$. Для целей работы достаточно знать только структуру "дальнего поля" v^h , аппроксимирующего u^h вне окрестностей дефектов,

$$v^h(x) = v^o(x) + h^3 \sum_{j=1}^N G^j(x) P^j \varepsilon^j. \quad (3.1)$$

Здесь v^o – поле смещений в неповрежденном теле, а $\varepsilon^j = \varepsilon(v^o; Q^j)$ – деформации в точках Q^j ; P^j – 6×6 -матрицы упругой поляризации дефектов (см. разд. 3, 4 [5], а также [9–11] для изотропного тела); $G^j = (G^{j1}, \dots, G^{j6})$ 3×6 -матрица, составленная из сингулярных решений задач

$$L(\nabla_x)G^{jk}(x) = D^k(\nabla_x)\delta(x - Q^j), \quad x \in \Omega_0 \quad (3.2)$$

$$B(x, \nabla_x)G^{jk}(x) = 0, \quad x \in \Gamma$$

В (3.2) δ – функция Дирака. Линейные комбинации полей G^{j1}, \dots, G^{j6} описывают всевозможные деформации тела Ω_0 самоуравновешенными воздействиями, сосредоточенными в точке Q^j . Справедливы представления

$$G^{jk}(x) = \sum_{i=1}^3 D_i^k(\nabla_x)T^i(x - Q^j) + \mathbf{G}^{jk}(x) \quad (3.3)$$

При этом D_i^k определены в (1.3); $T = (T^1, T^2, T^3)$ – фундаментальная матрица для оператора $L(\nabla_x)$ в \mathbf{R}^3 (аналог тензора Кельвина – Сомилианы для анизотропной среды), \mathbf{G}^{jk} – гладкая в $\overline{\Omega_0}$ регулярная часть G^{jk} .

Пусть Γ – гладкая замкнутая поверхность, охватывающая все дефекты. Заменяем в $M(u^h; \Gamma)$ поле u^h его асимптотическими приближениями

$$M(u^h; \Gamma) = M(v^h; \Gamma) + O(h^4) = M(v^h; \Gamma) + O(h^4) = I_r(v^h; \Gamma) + O(h^4) \quad (3.4)$$

Ввиду инвариантности интеграл $I_r(v^h; \Gamma)$ равен сумме (с обратным знаком – нормали всегда берутся внешними) таких же интегралов по сферам S_δ^j с малыми радиусами δ и с центрами Q^j . Можно устремить δ к нулю, не изменяя значения интегралов. Рассмотрим один из них. Перенесем начало координат в точку Q^j , т.е. положим $y^j = x - Q^j$, $r_j = |y^j|$. В силу (2.4) и (2.3):

$$r\partial_r = x \cdot \nabla_x = Q^j \cdot \nabla_x + y^j \cdot \nabla_x = Q_i^j \partial_i + r_j \partial_{r_j} \quad (3.5)$$

$$I_r(v^h; S_\delta^j) = -I_{r_j}(v^h; S_\delta^j) - \sum_{i=1}^3 Q_i^j I_i(v^h; S_\delta^j) \quad (3.6)$$

$$I_i(u; \Gamma) = \frac{1}{2} \int_\Gamma \left\{ \sigma^{(n)} \left(\frac{\partial u}{\partial x_i} \right) \cdot u - \sigma^{(n)}(u) \cdot \frac{\partial u}{\partial x_i} \right\} ds_x \quad (3.7)$$

Величины (3.7) совпадают с интегралами Черепанова – Райса [1–3].

Заменим в (3.6) поле v^h представлениями около точки Q^j , получающимися разложениями v^0 и G^{jk0} в ряды Тейлора. При учете (3.1), (3.6) имеем

$$v^h(x) = W^{-2}(y^j) + W^0 + W^1(y^j) + W^2(y^j) + O(|y^j|^3) \quad (3.8)$$

Здесь через W^p обозначены однородные вектор-функции степени p ; все они удовлетворяют уравнению $L(\nabla_y)W = 0$ в $\mathbf{R}^3 \setminus 0$. Кроме того,

$$W^{-2}(y^j) = h^3 [P^j D(\nabla_y)' T(y^j)]' \varepsilon^j, \quad (3.9)$$

$$D(\nabla_y)' W^1(y^j) = \varepsilon^j + O(h^3), \quad W^2(y^j) = \gamma^j(y^j) + O(h^3 |y^j|^3) \quad (3.10)$$

Величина $W^0 + W^j(y^j)$ с точностью $O(h^3)$ равна сумме линейного поля $D(y^j)\varepsilon^j$, порождающего деформации $\varepsilon(v^0)$ в точке Q^j , и жесткого смещения $\Lambda(y^j)$ этой точки; (3.9) – матричная запись сингулярного члена из (3.1); $\gamma^j(y^j)$ – квадратичный полином в отрезке ряда Тейлора для решения задачи (1.1), (1.2):

$$v^0(x) = \Lambda(y^j) + D(y^j)\varepsilon^j + \gamma^j(y^j) + O(r_j^3) \quad (3.11)$$

Наконец, пользуясь формулами Эйлера, находим, что

$$\begin{aligned} r^j \partial_{r_j} v^h(x) &= -2W^{-2}(y^j) + W^1(y^j) + 2W^2(y^j) + O(|y^j|^3) \\ \partial_i v^h(x) &= \partial_i W^{-2}(y^j) + \partial_i W^1(y^j) + \partial_i W^2(y^j) + O(|y^j|^2) \end{aligned} \quad (3.12)$$

После предельного перехода $\delta \rightarrow +0$ в (3.6) остаются только те подынтегральные выражения, степень однородности которых равна -2 (учитывается площадь $4\pi\delta^2$ поверхности сферы S_δ^j). В I_{r_j} такими выражениями оказываются всевозможные произведения, содержащие W^{-2} и W^1 , а в I_i – произведения, содержащие $\partial_i W^{-2}$ и W^2 или W^{-2} и $\partial_i W^2$. Следовательно, оперируя с W^p как с распределениями, получаем при учете (3.8)–(3.12) и (3.2):

$$\begin{aligned} \lim_{\delta \rightarrow 0} I_{r_j}(v^h; S_\delta^j) &= \frac{3}{2} \lim_{\delta \rightarrow 0} \int_{S_\delta^j} [\sigma^{(n)}(W^1) \cdot W^{-2} - \sigma^{(n)}(W^{-2}) \cdot W^1] ds_y = \\ &= \frac{3}{2} \lim_{\delta \rightarrow 0} \int_{|y| < \delta} W^1 \cdot L W^{-2} dy = \frac{3}{2} h^3 \sum_{k,m=1}^6 \varepsilon_k^j P_{km}^j \int_{\mathbf{R}^3} W^1(y) \cdot D^m(\nabla_y) \delta(y) dy = \\ &= \frac{3}{2} h^3 \sum_{k,m=1}^6 \varepsilon_k^j P_{k,m}^j D^m(\nabla_y)' W^1(y)|_{y=0} = -\frac{3}{2} h^3 \varepsilon^j \cdot P^j \varepsilon^j + O(h^6) \end{aligned} \quad (3.13)$$

Аналогично,

$$\begin{aligned} \lim_{\delta \rightarrow 0} I_i(v^h; S_\delta^j) &= \frac{1}{2} \lim_{\delta \rightarrow 0} \left\{ \int_{S_\delta^j} [\sigma^{(n)}(\partial_i W^2) \cdot W^{-2} - \sigma^{(n)}(W^{-2}) \cdot \partial_i W^2] ds_y + \right. \\ &+ \left. \int_{S_\delta^j} [\sigma^{(n)}(\partial_i W^{-2}) \cdot W^2 - \sigma^{(n)}(W^2) \cdot \partial_i W^{-2}] ds_y \right\} = \\ &= \frac{1}{2} \lim_{\delta \rightarrow 0} \int_{|y| < \delta} \{\partial_i W^2 \cdot L W^{-2} - W^2 \cdot L \partial_i W^{-2}\} dy = \\ &= \frac{1}{2} h^3 \sum_{k,m=1}^6 \varepsilon_k^j P_{km}^j \int_{\mathbf{R}^3} \{\partial_i W^2 \cdot D^m(\nabla_y) \delta(y) - W^2 \cdot \partial_i D^m(\nabla_y) \delta(y)\} dy = \\ &= -h^3 \sum_{k,m=1}^6 \varepsilon_k^j P_{km}^j [\partial_i D^m(\nabla_y)' W^2(y)]|_{y=0} = -h^3 \varepsilon^j \cdot P^j [\partial_i D(\nabla_y)' \gamma^j](0) + O(h^6) \end{aligned} \quad (3.14)$$

Согласно (3.11) и (1.3):

$$[\partial_i D(\nabla_y)^t \gamma^j](0) = \varepsilon(\partial_i \nu^\circ; Q^j) \quad (3.15)$$

Таким образом, из (3.4), (3.6) и (3.13)–(3.15) выводим окончательную формулу

$$M(u^h; \Gamma) = I_j(u^h; \Gamma) = h^3 \sum_{j=1}^J \left[\frac{3}{2} \varepsilon^j + \sum_{i=1}^3 Q_i^j \varepsilon(\partial_i \nu^\circ; Q^j) \right] \cdot P^j \varepsilon^j + O(h^4) \quad (3.16)$$

4. Обсуждение. В [5] обнаружена связь между потенциальными энергиями U_0 и U_h деформации тел Ω_0 и Ω_h усилиями p :

$$\Delta U = U^h - U^\circ = \frac{1}{2} h^3 \sum_{j=1}^N \varepsilon^j \cdot P^j \varepsilon^j + O(h^4) \quad (4.1)$$

Сравнивая соотношения (4.1) и (3.16), обнаруживаем в (3.16) лишние члены

$$\frac{1}{2} h^3 \sum_{i=1}^3 Q_i^j \frac{\partial}{\partial x_j} [\varepsilon(u^\circ; x) \cdot P^j \varepsilon(u^\circ; x)]|_{x=Q^j} \quad (j=1, \dots, N) \quad (4.2)$$

Они заведомо малы в двух ситуациях:

1° множество, в которое вкладываются все дефекты $\omega_h^1, \dots, \omega_h^N$, имеет малый диаметр (по сравнению с $\text{diam} \Omega_0$);

2° поле деформаций в неповрежденном теле Ω_0 постоянно или его изменимость незначительна.

В результате пренебрежения величиной (4.2) и остатками $O(h^4)$ в (3.16), (4.1) получается приближенная формула для приращения потенциальной энергии деформации тела вследствие возникновения дефектов

$$\Delta U \approx \frac{1}{3} M(u^h; \Gamma) \quad (4.3)$$

Если выполнено требование 1°, то нужно поместить начало координат вовнутрь упомянутого множества. Простейший случай – одиночное включение ω_h^1 с центром $Q^1 = 0$; при этом выражение (4.2) исчезает полностью (так как $Q_i^1 = 0$), а соответствующая формула (4.3) по существу известна (см. [4, 6]).

Информация, необходимая для вычисления интеграла (2.1), относится к внешней поверхности $\Gamma = \partial \Omega_0$ тела, доступной для измерений. В (2.1) присутствуют поле смещений и его первые производные; поэтому интеграл M более удобен, чем интеграл I_j , в котором фигурируют также и вторые производные. Для тела без дефектов интеграл $M(u^\circ; \Gamma)$ равен нулю и потому $M(u^h; \Gamma)$ можно рассматривать как некую меру неоднородности материала.

Поверхность Σ , по которой вычисляется M , не обязана совпадать с $\partial \Omega_0$ тела. Пусть Σ ограничивает область $G \subset \Omega_0 \cup \Gamma$ и не пересекается с $\omega_h^1, \dots, \omega_h^N$. Тогда интеграл $M(u^h; \Sigma)$ равен правой части (3.16), где суммирование распространено только на те j , для которых $\omega_h^j \subset G$. Это обстоятельство можно использовать для вычисления приращения энергии в произвольной ситуации

$$\Delta U = \frac{1}{3} \sum_{j=1}^N M_j(u^h; \Sigma_j) + O(h^4)$$

Здесь Σ_j – поверхность, охватывающая лишь одно включение ω_h^j , а M_j – интеграл (2.1), в котором x заменено на $x^j = x - Q^j$ (сравни с (3.6), (3.7)).

Укажем одну модификацию условия 2°. Если деформации суть обобщенно однородные степени N функции переменных x , то согласно формуле Эйлера

$$\sum_{i=1}^3 Q_i^j \partial_i \varepsilon(u^\circ; Q^j) = N \varepsilon(u^\circ; Q^j), \quad \Delta U = (3 + 2N)^{-1} M(u^h; \Gamma) + O(h^4) \quad (4.4)$$

Продемонстрируем использование (4.4) на примере плоской задачи теории упругости о прямолинейной трещине с облаком дефектов в концевой зоне. Будем считать, что диаметр облака мал по сравнению с длиной трещины, а значит, поле деформаций с несущественной погрешностью заменяется главным членом его асимптотики вблизи вершины, обладающим корневой особенностью (т.е. $N = -1/2$). Через Γ обозначим дугу, соединяющую берега трещины внутри области и охватывающая семейство дефектов. Начало координат совместим с вершиной трещины. Пусть, наконец, массовые силы отсутствуют (обеспечиваем инвариантность M) и берега трещины свободны от напряжения (интеграла M по участкам берегов аннулируются). Переход от \mathbf{R}^3 к \mathbf{R}^2 сопровождается изменениями множителей в формулах. Укажем эти замены: в (2.1) из квадратных скобок исчезает $1/2$, в (3.16) и (4.4) вместо 3 появляется 2. Сам интеграл $M(u^h; \Gamma)$ есть $O(h^2)$, а остатки в (3.16) и (4.4) составляют $O(h^3)$. Формула для приращения энергии, вызванного возникновением облака рассеянных дефектов около вершины трещины, имеет вид $\Delta U \approx 1/2 M(u^h; \Gamma)$.

Поверхности Σ не запрещается быть лишь кусочно-гладкой (обладать коническими точками, ребрами и т.п.) при условии, что поле u и непрерывно дифференцируемого в окрестности Σ . Однако в случае негладкой границы $\Gamma = \partial\Omega$ нужна осторожность: из-за сингулярности напряжений $\sigma(u^h)$ в интеграле $M(u^h; \Gamma)$ возможно появление дополнительных слагаемых.

5. Осреднение свойств периодического композита. Рассмотрим занимающее объем Ω_0 тело Ω^l , для которого матрица $A^l(l_0^{-1}x)$ является (l_1, l_2, l_3) – периодической (период относительно x_i равен l_i). Предположим, что величина $l_0 = [l_1^2 + l_2^2 + l_3^2]^{1/2}$ мала по сравнению с характерным размером самого тела Ω_0 и введем "быстрые" переменные

$$\eta = l_0^{-1}x \quad (5.1)$$

В результате появляется растянутая ячейка периодичности S – параллелепипед с ребрами $l_i^0 = l_0^{-1}l_i$, сравнимыми по порядку с единицей. Теория осреднения (см. [13–16] и др.), позволяющая вычислить эффективные модули композитного материала, известна и соответствующая процедура осреднения приводится только для того, чтобы согласовать ее с матричной записью уравнений равновесия, значительно укорачивающей формулы (см. [17, 5] и др.). Асимптотическое представление поля смещений в композите ищется в виде

$$u^*(x) + l_0 v^1(x, \eta) + l_0^2 v^2(x, \eta) + \dots \quad (5.2)$$

Под u^* понимается осредненное поле смещений, а v^1 и v^2 – асимптотические поправки. Многоточием обозначаются младшие члены. Условимся, что зависимость всех функций от переменных (5.1) периодическая (период по η_i равен $l_0^{-1}l_i$). Сначала предположим, что A^l – кусочно-гладкая, непрерывная матрица-функция. Подставим (5.2) в уравнения равновесия

$$-D(\nabla_x)A^l(l_0^{-1}x)D(\nabla_x)u(x) = 0, \quad x \in \Omega^l \quad (5.3)$$

Отделим зависимости функций от переменных x и η . Собирая коэффициенты при

одинаковых степенях l_0 , получаем задачи для определения v^1 и v^2 :

$$-D(\nabla_\eta)A^l(\eta)D(\nabla_\eta)'v^1(x, \eta) = D(\nabla_\eta)A^l(\eta)D(\nabla_x)'u^*(x), \quad \eta \in S \quad (5.4)$$

$$\begin{aligned} -D(\nabla_\eta)A^l(\eta)D(\nabla_\eta)'v^2(x, \eta) &= D(\nabla_x)A^l(\eta)D(\nabla_x)'u^*(x) + \\ + D(\nabla_x)A^l(\eta)D(\nabla_\eta)'v^1(x, \eta) &+ D(\nabla_\eta)A^l(\eta)D(\nabla_x)'v^1(x, \eta), \quad \eta \in S \end{aligned} \quad (5.5)$$

Переменная $x \in \Omega$ рассматривается как параметр в каждой из задач (5.4) и (5.5). Условием разрешимости задачи на ячейке S в классе периодических функций служит равенство нулю главного вектора ее правой части. Для (5.4) это условие выполнено. Обозначим через V периодическую матрицу-функцию размером 3×6 , удовлетворяющую системе

$$-D(\nabla_\eta)A^l(\eta)D(\nabla_\eta)'V(\eta) = D(\nabla_\eta)A^l(\eta), \quad \eta \in S \quad (5.6)$$

Произвол в выборе столбцов матрицы – жесткие смещения – не сказывается на дальнейших вычислениях. Сопоставляя (5.6) и (5.4), выводим

$$v^1(x, \eta) = V(\eta)D(\nabla_x)'u^*(x) \quad (5.7)$$

Поместим (5.7) в (5.5) и вычислим главный вектор правой части F системы (5.5). Имеем

$$\begin{aligned} \overline{F(x, \eta)} &= D(\nabla_x)\{A^l(\eta) + \overline{A^l(\eta)D(\nabla_\eta)'V(\eta)}\}D(\nabla_x)'u^*(x) \\ \overline{F(x, \eta)} &= [\text{mes}_3 S]^{-1} \int_S F(x, \eta) d\eta \end{aligned} \quad (5.8)$$

Итак, условие разрешимости задачи (5.5) принимает вид уравнений

$$-D(\nabla_x)A^*D(\nabla_x)'u^*(x) = 0, \quad x \in \Omega \quad (5.9)$$

$$\begin{aligned} A^* &= \overline{A^l(\eta) + A^l(\eta)D(\nabla_\eta)'V(\eta)} = \overline{A^l(\eta)} - \overline{V(\eta)'D(\nabla_\eta)A^l(\eta)} = \overline{A^l(\eta)} - \\ &- \overline{[D(\nabla_\eta)'V(\eta)]'A^l(\eta)D(\nabla_\eta)'V(\eta)} \end{aligned} \quad (5.10)$$

Последние равенства получены интегрированием по частям при учете симметричности матрицы A и справедливости формулы (5.6). Именно матрице (5.10) и отводится роль эффективной (осредненной) матрицы упругих свойств композитного материала. Упомянем известный факт: матрица A^* всегда оказывается симметрической и положительно определенной.

6. Матрица эффективных модулей. Представления (5.10) получены для матрицы-функции A , непрерывной на S . Тем не менее, ими можно пользоваться и в случае разрывов на гладкой поверхности Σ в S : нужно предварительно сгладить скачки в узкой, шириной $O(\varepsilon)$, окрестности поверхности Σ , а затем перейти к пределу при $\varepsilon \rightarrow +0$. Так как конечная формула в (5.10) не содержит производных матрицы A , указанный способ вычисления A^* нетрудно обосновать. Кроме того, стандартные предельные переходы (см., например, разд. 3 [5]) позволяют включить в рассмотрение полости и абсолютно жесткие вставки. Впрочем, в цитированной литературе по теории осреднений содержится прямой анализ всех обсуждаемых ситуаций.

Проверим одно частное свойство матрицы A^* . Рассмотрим первоначально однородный материал, ослабленный периодическим семейством полостей, т.е.

$$A^l(\eta) = \begin{cases} A, & \eta \in S \setminus \bar{\omega} \\ \mathbf{0}, & \eta \in \omega \end{cases} \quad (6.1)$$

Здесь $\bar{\omega}$ – замкнутое подмножество S ; множество $S \setminus \bar{\omega}$ связное. Матрица V определя-

ется как периодическое решение заменяющей систему (5.6) задачи

$$\begin{aligned} -B(\nabla_{\eta})AD(\nabla_{\eta})'V(\eta) &= 0, \quad \eta \in S\omega \\ D(n(\eta))AD(\nabla_{\eta})'V(\eta) &= -D(n(\eta))A, \quad \eta \in \partial\omega \end{aligned} \quad (6.2)$$

Формула (5.7) для коэффициента v^1 в (5.2) остается прежней. Условие разрешимости задачи для v^2 имеет вид системы (5.9), в которой

$$A^* = A - [\text{mes}_3 S]^{-1} \{A \text{mes}_3 \omega + 2(E(V^j, V^k; S \setminus \bar{\omega}))_{j,k=1}^6\} \quad (6.3)$$

$$E(V, W; \Xi) = \frac{1}{2} \int_{\Xi} [D(\nabla_{\eta})'V]'AD(\nabla_{\eta})'W d\eta = \frac{1}{2} \int_{\Xi} \sigma(V) \cdot \varepsilon(W) d\eta \quad (6.4)$$

При этом (6.3) – перезапись (5.10), учитывающая (6.1) и (5.8). В случае $\text{mes}_3 \omega > 0$ вычитаемое в (3.12) является положительно определенной матрицей.

7. Однородное тело с периодическим семейством рассеянных повреждений. Допустим, что имеется еще один малый параметр h , характеризующий размеры дефектов в ячейке S . Для простоты считаем, что в S имеется только один дефект ($N = 1$ в (1.5)). Совместим центр параллелепипеда S с началом координат $\eta = 0$ и предположим, что дефект занимает объем

$$\omega_h^1 = \{\eta \in \mathbf{R}^3 : \xi = h^{-1}\eta \in \omega^1\} \quad (7.1)$$

Иными словами, дефекты в самом теле Ω^1 , первоначально однородном, получаются всевозможными сдвигами множества $\omega_{\delta}^1 = \{x : \rho^{-1}x \in \omega^1\}$, где $\rho = l_0 h$ и $\rho \ll h$, $\rho \ll l_0$. Таким образом, диаметр $O(\rho)$ дефектов много меньше минимального расстояния $O(h)$ между ними. Подобные задачи об облаках рассеянных повреждений (микротрещин) исследовались в [17–21] и др. Матрица $A(\eta)$ на ячейке вводится похожей на (1.8), (6.1) формулой

$$A(\eta) = \begin{cases} A^{\circ}, & \eta \in S \setminus \bar{\omega}_h^1 \\ A^1(h^{-1}\eta), & \eta \in \omega_h^1 \end{cases} \quad (7.2)$$

В результате эталонная задача (5.6) оказывается сингулярно возмущенной и требуется применить асимптотическую процедуру [22–24], описанную в [5]. Если иметь в виду только вычисление асимптотики матрицы A^* , то возможны значительные упрощения благодаря второму ее представлению в (5.10): необходимо знать лишь главный член асимптотики решения V на множестве ω_h^1 , так как $D(\nabla_y)A(y) = 0$ при $y \in \omega_h^1$, в силу (7.2). Повторяя рассуждения из разд. 4 [5] применительно к задаче (5.6), заключаем, что вблизи ω_h^1 :

$$V(x) = hX^1(\xi) + \dots \quad (7.3)$$

Здесь $X^1 = (X^{11}, \dots, X^{16}) - 3 \times 6$ -матрица, составленная из специальных решений X^{1k} (см. разд. 2 [5]), а многоточием обозначаются несущественные члены. Верна асимптотическая формула (см. (3.9)):

$$X^1(\xi) = [P^1 D(\nabla_{\xi})'T(\xi)]' + O(|\xi|^{-3}), \quad |\xi| \rightarrow \infty \quad (7.4)$$

Приступим к расчету асимптотики A^* . Применим второе представление из (5.10) и поместим туда (5.9); в результате получаем

$$\begin{aligned} A^* &= A^{\circ} + (\text{mes}_3 S)^{-1} \left\{ \int_{\omega_h^1} (A^1(h^{-1}\eta) - A) d\eta - h \int_{\omega_h^1} X^1(h^{-1}\eta)' D(\nabla_{\eta}) A^1(h^{-1}\eta) d\eta + \dots \right\} = \\ &= A^{\circ} + h^3 (\text{mes}_3 S)^{-1} \left\{ \int_{\omega^1} (A^1(\xi) - A) d\xi + \int_{\omega^1} (D(\nabla_{\xi})' X^1(\xi))' (A^1(\xi) - A) d\xi \right\} + \dots \end{aligned} \quad (7.5)$$

Далее воспользуемся интегральным представлением (2.17) из [5] для элементов матрицы P^1 . Несколько раз интегрируя по частям, выводим

$$\begin{aligned} P^1 &= \int_{\omega^1} (D(\xi) + X^1(\xi))' D(\nabla_\xi) A^1(\xi) D(\nabla_\xi)' X^1(\xi) d\xi = \\ &= - \int_{\omega^1} (D(\xi) + X^1(\xi))' D(\nabla_\xi)' (A^1(\xi) - A) d\xi = \int_{\omega^1} [D(\nabla_\xi)' (D(\xi) + X^1(\xi))] (A^1(\xi) - A) d\xi = \\ &= \int_{\omega^1} [D(\nabla_\xi)' X^1(\xi)] [A^1(\xi) - A] d\xi + \int_{\omega^1} [A^1(\xi) - A] d\xi \end{aligned} \quad (7.6)$$

В последнем равенстве учтено, что в силу (1.3) $D(\nabla_\xi)' D(\xi)$ – единичная 6×6 -матрица. Сравнивая (7.5) и (7.6), заключаем

$$A^* = A + (\text{mes}_3 S)^{-1} h^3 P^1 + \dots \quad (7.7)$$

В соответствии с определениями из [5] $h^3 P^1$ – матрица поляризации дефекта ω_h^1 , а $\rho^3 P^1$ – аналогичная матрица $P^1(\omega_p^1)$ для неприведенного (с истинным размером $\rho = l_0 h$) дефекта. Итак

$$\Delta A = A^* - A = (l_0^3 \text{mes}_3 S)^{-1} P^1(\omega_p^1) + \dots \equiv P^* + \dots \quad (7.8)$$

В главном приращении ΔA совпадает с суммой P^* матриц поляризации дефектов, расположенных в единичном объеме. Матрицу P^* будем называть матрицей объемной поляризации периодического семейства повреждений.

8. Интеграл M в случае периодических повреждений. Пусть нагрузка p такова, что в теле Ω_0 (неповрежденном) реализуется однородное напряженное состояние σ° , т.е.

$$p(x) = D(n(x))\sigma^\circ, \quad \sigma(u^\circ; x) = \sigma^\circ \in \mathbf{R}^6, \quad \varepsilon(u^\circ; x) = \varepsilon^\circ = A^{-1}\sigma^\circ \quad (8.1)$$

Ту же нагрузку приложим и к телу с периодическим семейством микродефектов. Соответствующая задача теории упругости сводится к системе (5.3) с матрицей (7.2), снабженной краевыми условиями

$$D(n(x))AD(\nabla_x)u(x) = p(x), \quad x \in \Gamma \quad (8.2)$$

В задаче (5.3), (8.2) поле напряжений $\sigma(u)$ перестает быть постоянным. Тем не менее, некоторая равномерность распределения напряжений сохраняется: после осреднения возникает система (5.9) с условиями

$$D(n(x))A^*D(\nabla_x)u^*(x) = p(x), \quad x \in \Gamma \quad (8.3)$$

решение u^* которой порождает постоянные (осредненные) поля

$$\sigma^* \equiv A^*D(\nabla_x)u^*(x) = \sigma^\circ, \quad \varepsilon^* \equiv \varepsilon(u^*; x) = (A^*)^{-1}\sigma^\circ \quad (8.4)$$

Ввиду инвариантности M заключаем, что для задач (1.1), (1.2) и (5.9), (8.3)

$$M(v^\circ; \Gamma) = 0, \quad M^*(u^*; \Gamma) = 0 \quad (8.5)$$

В определении (2.1) интеграла M^* фигурирует матрица A^* вместо A .

Найдем интеграл $M(u; \Gamma)$ в случае задачи (5.3), (8.2). Как и в п. 3, он равен взятой с обратным знаком сумме интегралов по малым сферам, охватывающим дефекты. Некоторые упрощения в вычислениях возникают благодаря однородности полей (8.4): в (3.8) и (3.12) отсутствует член W^2 , поскольку

$$u^*(x) = d(x)\alpha^* + D(x)\varepsilon^* \quad (8.6)$$

Рассмотрим какой-либо дефект ω_p^1 из семейства. Пусть Q^j – центр ω_p^1 и $C\rho > \delta > c\rho$, причем $\rho = l_0 h$ и сфера S_δ^j с центром в Q^j охватывает ω_p^1 . Повторим выкладки, при-

ведшие в п. 3 к вычислению интеграла (3.6). Пользуясь (5.2), (5.7), (7.3) и (7.4), (8.6), получаем играющее роль (3.8)–(3.10) формулы

$$\begin{aligned} u(x) &= u^*(x) + l_0 v^1(\eta) + \dots = u^*(x) + \rho X^1(\xi) D(\nabla_x)' u^*(x) + \dots = \\ &= u^*(x) + \rho^3 \sum_{k,m=1}^6 \varepsilon_k^* P_{km}^1 \sum_{i=1}^3 D_i^m (\nabla_{y^j}) T^i(y^j) + \dots \end{aligned} \quad (8.7)$$

$$W^{-2}(y) = \rho^3 [P^1 D(\nabla_y)' T(y)]' \varepsilon^* \quad (8.8)$$

$$D(\nabla_y)' W^1(y) = \varepsilon^*, \quad W^2(y) = 0 \quad (8.9)$$

Согласно (8.7), (8.9) преобразования (3.14) дают соотношение $I_i(u; S_8^j) = \dots (i = 1, 2, 3)$. Кроме того, обращаясь к (3.6) и (3.18), получаем

$$I_r(u; S_8^j) = I_{r_j}(u; S_8^j) + \dots = -\frac{3}{2} \rho^3 \varepsilon^* \cdot P^1 \varepsilon^* + \dots \quad (8.10)$$

Все повреждения одинаковы и их количество равно

$$\text{mes}_3 \Omega [l_0^3 \text{mes}_3 S]^{-1} + \dots \quad (8.11)$$

Наличие или отсутствие дефектов в узкой окрестности поверхности Γ не сказывается на (8.11). Суммируя (8.10) по всем дефектам, имеем

$$\begin{aligned} M(u; \Gamma) &= \frac{3}{2} (l_0 h)^3 \sum \varepsilon^* \cdot P^1 \varepsilon^* + \dots = \frac{3}{2} \sum \varepsilon^* \cdot P(\omega_p^1) \varepsilon^* + \dots, \\ [\text{mes}_3 \Omega]^{-1} M(u; \Gamma) &= \frac{3}{2} [l_0^3 \text{mes}_3 S]^{-1} \varepsilon^* \cdot P(\omega_p^1) \varepsilon^* + \dots = \frac{3}{2} \varepsilon^* \cdot P^* \varepsilon^* + \dots \end{aligned} \quad (8.12)$$

В силу (8.4) и (7.7), (8.1) $\varepsilon^* = (A^*)^{-1} \sigma^0 = (A^0)^{-1} \sigma^0 + \dots = \varepsilon^0 + \dots$, т.е. окончательно (8.12) принимает вид

$$[\text{mes}_3 \Omega]^{-1} M(u; \Gamma) = \frac{3}{2} \varepsilon^0 \cdot P^* \varepsilon^0 + \dots \quad (8.13)$$

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (грант 96-01-01069).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Черепанов Г.П. Распространение трещин в сплошной среде // ПММ. 1967. Т. 31. Вып. 3. С. 476–488.
2. Rice J.R. A path independent integral and the approximate analysis of strain concentration by notches and cracks // Trans. ASME. Ser. E.J. Appl. Mech. 1968. V. 35. № 2. P. 379–386.
3. Knowles J.K., Sternberg E. On a class of conservation laws in linearized and finite elastostatics // Arch. Rat. Mech. Analysis. 1972. V. 44. № 3. P. 187–211.
4. Budiansky B., Rice J.R. Conservation laws and energy release rates // Trans. ASME. Ser. E. J. Appl. Mech. 1973. V. 40. № 1. P. 201–203.
5. Назаров С.А. Тензор и меры поврежденности. 1. Асимптотический анализ анизотропной среды с дефектами // Изв. АН СССР. МТТ. 2000. № 3. С. 113–124.
6. Назаров С.А., Полякова О.Р. Весовые функции и инвариантные интегралы высших порядков // Изв. АН СССР. МТТ. 1995. № 1. С. 104–119.
7. Назаров С.А. Инвариантные интегралы в модели трещины Леонова–Панасюка–Дагдейла // ПМТФ. 1997. Т. 38. № 5. С. 147–155.
8. Назаров С.А. При помощи инвариантных интегралов можно вычислить все коэффициенты при младших сингулярностях поля напряжений // Вестн. СПбГУ. Сер. 1. 1996. № 22. Вып. 4. С. 95–99.
9. Зорин И.С., Мовчан А.Б., Назаров С.А. О применении тензоров упругой емкости, поляризации и присоединенной деформации // Исследования по упругости и пластичности. Л.: Изд-во ЛГУ, 1990. Вып. 16. С. 75–91.

10. Зорин И.С., Мовчан А.Б., Назаров С.А. Об использовании тензора упругой поляризации в задачах механики трещин // Изв. АН СССР. МТТ. 1988. № 6. С. 128–134.
11. Назаров С.А. Упругие емкость и поляризация дефектов в упругом слое // Изв. АН СССР. МТТ. 1990. № 5. С. 57–65.
12. Назаров С.А. Весовые функции и инвариантные интегралы // Вычислительная механика деформируемого твердого тела. 1990. Т. 1. С. 17–31.
13. Бахвалов Н.С., Панасенко Г.П. Осреднение процессов в периодических средах. Математические задачи механики композиционных материалов. М.: Наука, 1984. 352 с.
14. Санчес-Паленсия Э. Неоднородные среды и теория колебаний. М.: Мир, 1984. 472 с.
15. Победра Б.Е. Механика композиционных материалов. М.: Изд-во МГУ, 1984. 336 с.
16. Назаров С.А. Общая схема осреднения самосопряженных эллиптических систем в многомерных областях, в том числе тонких // Алгебра и анализ. 1995. Т. 7, № 5. С. 1–92.
17. Назаров С.А. Нелинейные эффекты деформирования композитов с регулярной системой мелких трещин // Механика композитных материалов. 1988. № 6. 1052–1059.
18. Болотин В.В. Стохастические модели зарождения и развития трещин // Нелинейные модели и задачи механики деформируемого твердого тела. М.: Наука, 1984. С. 166–179.
19. Ромалис Н.Б., Тамуж В.П. Разрушение структурно неоднородных тел. Рига: Зинатне, 1989. 224 с.
20. Канаун С.К., Левин В.М. Метод эффективного поля в механике композитных материалов. Петрозаводск: Изд-во ПГУ, 1993. 398 с.
21. Мовчан А.Б., Назаров С.А. Трещины в композитных материалах. 1. // Механика композитных материалов. 1990. № 5. С. 842–851; 2. № 6. С. 1038–1046.
22. Ильин А.М. Согласование асимптотических разложений решений краевых задач. М.: Наука, 1989. 336 с.
23. Mazja W.G., Nasarow S.A., Plamenevski B.A. Asymptotische Theorie elliptischer Randwertaufgaben in singular gestörten Gebieten. Berlin: Akademie-Verlag, 1990. 432 s.
24. Nazarov S.A., Plamenevsky B.A. Elliptic problems in domains with piecewise smooth boundaries. Berlin: Walter de Gruyter, 1994. 524 p.

С.-Петербург

Поступила в редакцию
16.11.1998