

УДК 539.3

© 1989

С. К. КАНАУН, В. М. ЛЕВИН

**ЭФФЕКТИВНЫЙ ВОЛНОВОЙ ОПЕРАТОР ДЛЯ СРЕДЫ,
АРМИРОВАННОЙ КОРОТКИМИ ОСЕСИММЕТРИЧНЫМИ
ВОЛОКНАМИ**

Рассматривается задача о распространении длинных волн в упругой среде, содержащей случайное множество жестких включений, имеющих форму вытянутых тел вращения (волокон). Сначала решается задача о рассеянии упругих волн на одном таком включении в неограниченной среде. При этом учитываются лишь главные члены разложения решения в ряд по малым параметрам задачи: отношению характерных линейных размеров включения и отношению характерных модулей упругости среды и волокна. Полученное решение используется затем при рассмотрении среды, содержащей случайное множество таких волокон. С помощью метода эффективного поля [1, 2], позволяющего учесть взаимодействие между волокнами, получено осредненное уравнение движения такой среды (эффективный волновой оператор) в длинноволновом приближении. Найдены явные выражения для скоростей распространения и коэффициентов затухания различных типов волн в средах, армированных включениями в форме цилиндров, эллипсоидов и конических веретен.

1. Рассеяние длинных волн на изолированном жестком волокне. Рассмотрим неограниченную среду с тензором упругих модулей C^0 и плотностью ρ_0 , в которой содержится включение с тензором модулей упругости C и плотностью ρ , идеально связанное со средой по границе. Включение занимает область V , имеющую форму вытянутого тела вращения. Пусть в среде с неоднородностью распространяются гармонические колебания с частотой ω . Тогда амплитуда поля перемещений $u_i(x)$ в произвольной точке x среды удовлетворяет интегральному уравнению [3]:

$$u_i(x) = u_i^0(x) + C_{kilm}^1 \int_V g_{ik,j}(x-x') \varepsilon_{lm}(x') dx' + \rho_1 \omega^2 \int_V g_{ik}(x-x') u_k(x') dx' \quad (1.1)$$

$$\varepsilon_{lm}(x) = u_{(l,m)}(x), \quad C^1 = C - C^0, \quad \rho_1 = \rho - \rho_0$$

Здесь $u_i^0(x)$ — «падающее» внешнее поле, которое существовало бы в среде при отсутствии включения, $g_{ik}(x)$ — тензор Грина волнового оператора для среды C^0 , ρ_0 , который в случае ее изотропии (с коэффициентами Ляме λ_0, μ_0) определяется выражением

$$g_{ik}(x) = \frac{1}{4\pi\rho_0\omega^2} \left[\delta_{ik} \beta^2 \frac{e^{i\beta|x|}}{|x|} - \partial_i \partial_k \left(\frac{e^{i\alpha|x|}}{|x|} - \frac{e^{i\beta|x|}}{|x|} \right) \right] \quad (1.2)$$

$$\alpha = \frac{\omega}{v_L}, \quad \beta = \frac{\omega}{v_T}, \quad v_L = \left(\frac{\lambda_0 + 2\mu_0}{\rho_0} \right)^{1/2}, \quad v_T = \left(\frac{\mu_0}{\rho_0} \right)^{1/2}$$

Следствием (1.1) является уравнение для амплитуды тензора деформаций

$$\varepsilon_{ij}(x) = \varepsilon_{ij}^0(x) + C_{klmn}^1 \int_V K_{ijkl}(x-x') \varepsilon_{mn}(x') dx' + \rho_1 \omega^2 \int_V g_{k(i,j)}(x-x') u_k(x') dx' \quad (1.3)$$

$$\varepsilon_{ij}^{\circ}(x) = u_{(i,j)}^{\circ}(x), \quad K_{ijkl}(x) = g_{i(j,k,l)(j)}(x)$$

Уравнения (1.1) и (1.3) представляют собой по существу интегральные уравнения для полей $u_i(x)$ и $\varepsilon_{ij}(x)$ внутри области V . По известным u_i и ε_{ij} внутри V поля вне V из (1.1) и (1.3) восстанавливаются однозначно.

Пусть L — длина падающей волны, а l — максимальный линейный размер включения. Если $l/L \ll 1$, то динамический тензор Грина в (1.1) и (1.3) можно разложить в ряд по степеням $\omega|x| \sim |x|/L$ ($x \in L$) и ограничиться лишь первыми членами этого разложения (длинноволновое приближение). При этом, аналогично [2], в вещественной части тензора Грина будем пренебрегать членами порядка $(\omega|x|)$ и выше по сравнению со «статическим» тензором $g_{ik}^{\circ}(x) = \lim_{\omega \rightarrow 0} g_{ik}(x, \omega)$, а в мнимой части сохраним члены порядка до $(\omega|x|)^3$ включительно. С точностью до указанных членов выражение для $g_{ik}(x)$ принимает вид

$$g_{ik}(x) = g_{ik}^{\circ}(x) + i\omega g_{ik}^1 - i\omega^3 |x|^2 g_{ik}^3(x), \quad g_{ik}^1 = \frac{2 + \eta^3}{4\pi\rho_0\nu_T^3} \delta_{ik} \quad (1.4)$$

$$g_{ik}^3(x) = \frac{1}{30\rho_0\nu_T^5} [(4 + \eta^5) \delta_{ik} + 2(\eta^5 - 1)n_i n_k], \quad n_i = \frac{x_i}{|x|}, \quad \eta = \frac{\alpha}{\beta}$$

Будем считать, что модули упругости включения существенно больше модулей упругости среды, т. е. $C^{\circ}C^{-1} = 0(\delta_0)$, где $\delta_0 \ll 1$ — малый параметр, а $\rho/\rho_0 = 0(1)$. Тогда последними слагаемыми в уравнениях (1.1) и (1.3) можно пренебречь, а уравнение (1.3) переписать в форме

$$\varepsilon_{ij}(x) - \int_V K_{ijkl}^{\circ}(x-x') C_{klmn}^1 \varepsilon_{mn}(x') dx' + i\omega^3 H_{ijkl} C_{klmn}^1 \int_V \varepsilon_{mn}(x) dx = \varepsilon_{ij}^{\circ}(x) \quad (1.5)$$

$$K_{ijkl}^{\circ}(x) = g_{i(j,k,l)(j)}^{\circ}(x), \quad H_{ijkl} = H_1 \delta_{ij} \delta_{kl} + H_2 \left(I_{ijkl} - \frac{1}{3} \delta_{ij} \delta_{kl} \right)$$

$$H_1 = \frac{\eta^5}{36\pi\rho_0\nu_T^5}, \quad H_2 = \frac{3+2\eta^5}{60\pi\rho_0\nu_T^5}, \quad I_{ijkl} = \delta_{i(k} \delta_{l)j}$$

Введем декартову систему координат y_1, y_2, z с началом в центре включения длиной $2l$, с осью z , направленной вдоль его оси симметрии Γ . Обозначим через $a(z)$ радиус волокна и будем считать отношение $\delta_1 = a/l$ малой величиной, где a — характерное значение радиуса. В дальнейшем нас будут интересовать лишь главные члены разложения упругих полей в окрестности включения в ряд по малым параметрам задачи δ_0 и δ_1 . Для построения этих членов воспользуемся приемом, предложенным в [4]. Пренебрегая изменением поля $\varepsilon(x)$ по сечению волокна ($\varepsilon(x) = \varepsilon(z)$) и выполнив в (1.5) интегрирование по поперечным сечениям $s(z)$, рассмотрим полученное соотношение на оси z .

$$\varepsilon_{ij}(\xi) - \int_{-1}^1 P_{ijkl}^{\circ}(\xi, \xi') C_{klmn}^1 \varepsilon_{mn}(\xi') d\xi' +$$

$$+ i(\beta l)^3 \pi H_{ijkl} C_{klmn}^1 \int_{-1}^1 \delta_1(\xi) \varepsilon_{mn}(\xi) d\xi = \varepsilon_{ij}^{\circ}(\xi) \quad (1.6)$$

$$P_{ijkl}^{\circ}(\xi, \xi') = \int_{s(\xi')} K_{ijkl}^{\circ} [(\xi - \xi') m - \xi'] ds_{\xi'}, \quad \delta_1(\xi) = \frac{a(\xi)}{l}$$

где m_i — орт оси z , $\xi = z/l$, $\xi' = y/l$. Ядро $P^{\circ}(\xi, \xi')$ в (1.6) можно предста-

ВИТЬ В ВИДЕ

$$P_{ijkl}^{\circ}(\xi, \xi') = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-i k_3(\xi - \xi')} P_{ijkl}^{\circ}(k_3, \xi', \delta_1) dk_3 \quad (1.7)$$

Здесь $P_{ijkl}^{\circ}(k_3, \xi, \delta_1)$ — символ интегрального оператора P° , явное выражение для которого выписано в [4]. Главные члены разложения символа в ряд по малому параметру δ_1 имеют вид

$$P^{\circ}(k_3, \xi', \delta_1) = -P^{\circ} - (\delta_1^2 \ln \delta_1) f^2(\xi') k_3^2 P^1 + O(\delta_1^2) \quad (1.8)$$

$$P^{\circ} = \frac{1}{4\mu_0} [T^4 + (1 + \eta^2) T^2 + 2\eta^2 T^4], \quad P^1 = \frac{1}{8\mu_0} [(3 - 2\eta^2) T^4 + 4\eta^2 T^2 - 4T^3 - 2(1 - 2\eta^2) T^6 + (1 - \eta^2) (2T^5 + T^6)]$$

Здесь $f(\xi) = O(1)$ — функция формы включения ($\delta_1(\xi) = \delta_1 f(\xi)$), а T^i — элементы тензорного базиса, образованного вектором m и двухвалентным тензором $\theta_{ij} = \delta_{ij} - m_i m_j$:

$$T_{ijkl}^1 = 2\theta_{i(k} m_{l)}, \quad T_{ijkl}^2 = \theta_{i(k} \theta_{l)j}^{-1/2} \theta_{ij} \theta_{kl}, \quad T_{ijkl}^3 = m_i m_j m_k m_l \quad (1.9)$$

$$T_{ijkl}^4 = 1/2 \theta_{ij} \theta_{kl}, \quad T_{ijkl}^5 = 1/2 m_i m_j \theta_{kl}, \quad T_{ijkl}^6 = \theta_{ij} m_k m_l$$

Аппроксимируя символ $P^{\circ}(k_3, \xi', \delta_1)$ двумя первыми членами асимптотического разложения (1.8), из (1.6) и (1.7) получаем следующее уравнение для $\varepsilon(\xi)$ (здесь и далее под произведением тензоров понимается свертка по двум индексам):

$$A^{-1} \varepsilon(\xi) - (\delta_1^2 \ln \delta_1) P^1 C^1 \frac{d^2}{d\xi^2} [f^2(\xi) \varepsilon(\xi)] +$$

$$+ i\pi \delta_1^2 (\beta l)^3 H C^1 \int_{-1}^1 f^2(\xi) \varepsilon(\xi) d\xi = \varepsilon^{\circ}(\xi), \quad A^{-1} = I + P^{\circ} C^1 \quad (1.10)$$

Если перейти к новой неизвестной функции

$$\tau(\xi) = C^1 \varepsilon(\xi), \quad \tau(\xi) = \tau_R(\xi) + i(\beta l)^3 \tau_I(\xi) \quad (1.11)$$

то (1.10), с учетом малости величины βl , распадается на два уравнения относительно функций $\tau_R(\xi)$ и $\tau_I(\xi)$:

$$\tau_R(\xi) = C^1 A \left\{ \varepsilon^{\circ}(\xi) + (\delta_1^2 \ln \delta_1) P^1 \frac{d^2}{d\xi^2} [f^2(\xi) \tau_R(\xi)] \right\} \quad (1.12)$$

$$\tau_I(\xi) = C^1 A \left\{ (\delta_1^2 \ln \delta_1) P^1 \frac{d^2}{d\xi^2} [f^2(\xi) \tau_I(\xi)] - \pi \delta_1^2 H \int_{-1}^1 f^2(\xi) \tau_R(\xi) d\xi \right\}$$

Как показано в [4], решение этих уравнений представляет собой медленно изменяющуюся часть главного члена разложения упругих полей внутри волокна в ряды по малым параметрам δ_0 и δ_1 . В полные же выражения для главных членов этих разложений входят еще функции типа пограничного слоя, локализованные в окрестностях концов волокна или ребер на его внешней поверхности (изломов функции $a(\xi)$). Эти добавки существенны при анализе детальной картины распределения упругих полей в окрестности включения. В дальнейшем нас будут интересовать лишь интегральные характеристики упругих полей внутри волокна, в которые функции типа пограничного слоя дают пренебрежимо малый вклад. Поэтому ограничимся определением функций $\tau_R(\xi)$ и $\tau_I(\xi)$ из уравнений (1.12).

Решение системы дифференциальных уравнений (1.12) зависит от четырех произвольных постоянных. Дополнительные условия для их определения можно получить, подставив общее решение (1.12) в левую

часть исходного уравнения (1.5) и минимизируя невязку с правой частью [4].

Из уравнений (1.12) следует, что функции $\tau_R(\xi)$ и $\tau_I(\xi)$ представляются в форме

$$(\tau_R)_{ij}(\xi) = \tau_{Rm}(\xi) m_i m_j + (\tau_{R\theta})_{ij}(\xi), \quad (\tau_I)_{ij}(\xi) = \tau_{Im}(\xi) m_i m_j + O(\delta_1^2) \quad (1.13)$$

Здесь тензор $\tau_{R\theta}(\xi)$ порядка единицы определяется выражением

$$(\tau_{R\theta})_{ij}(\xi) = (\Lambda_{R\theta})_{ijk} \varepsilon_{kl}^\circ(\xi) + \frac{2\mu_0 \nu}{\eta^2 E} \tau_{Rm}(\xi) \theta_{ij} \quad (1.14)$$

$$\Lambda_{R\theta} = 4\mu_0 T^4 + \frac{4\mu_0}{1 + \eta^2} T^2 + \frac{2\mu_0}{\eta^2} T^4$$

где E — модуль Юнга, ν — коэффициент Пуассона материала волокна, а скалярные функции $\tau_{Rm}(\xi)$ и $\tau_{Im}(\xi)$, имеющие порядок δ_0^{-1} и $(\ln \delta_1)^{-1}$ соответственно, удовлетворяют следующим дифференциальным уравнениям

$$\frac{d^2}{d\xi^2} [f^2(\xi) \tau_{Rm}(\xi)] - p^2 \tau_{Rm}(\xi) = -p^2 E \varepsilon_m^\circ(\xi), \quad p^2 = -\frac{2\mu_0}{E \delta_1^2 \ln \delta_1}, \quad \varepsilon_m^\circ = m_i m_j \varepsilon_{ij}^\circ \quad (1.15)$$

$$\frac{d^2}{d\xi^2} [f^2(\xi) \tau_{Im}(\xi)] - p^2 \tau_{Im}(\xi) = -\frac{2+3\eta^5}{30 \ln \delta_1} \int_{-1}^1 f^2(\xi) \tau_{Rm}(\xi) d\xi$$

В длинноволновом приближении тензор $\varepsilon_{ij}^\circ(\xi)$ можно считать постоянным на отрезке $[-1, 1]$. Это позволяет записать

$$\tau_R(\xi) = \Lambda_R(\xi) \varepsilon^\circ(\xi), \quad \tau_I(\xi) = \Lambda_I(\xi) \varepsilon^\circ(\xi) \quad (1.16)$$

$$\Lambda_R(\xi) = \Lambda_{R0} + \lambda_R(\xi) [T^3 + 3\mu_0 \nu \eta^{-2} E^{-1} (2T^5 + T^6)], \quad \Lambda_I(\xi) = -\lambda_I(\xi) T^3$$

Граничные условия для системы (1.15) зависят от формы волокна [4]. Приведем вид решения этих уравнений (функции $\lambda_R(\xi)$ и $\lambda_I(\xi)$) в некоторых частных случаях

а) цилиндрическое волокно ($\delta_1 = a/l$, $f(\xi) = 1$):

$$\lambda_R(\xi) = \left(1 - \frac{\text{ch } p\xi}{\text{ch } p}\right) E, \quad \lambda_I(\xi) = -\frac{\delta_1^2 E}{30\mu_0} (2+3\eta^5) \left(1 + \frac{\text{th } p}{p}\right) \lambda_R(\xi) \quad (1.17)$$

б) эллипсоидальное волокно ($\delta_1 = a/l$, a, l — полуоси эллипсоида, $f(\xi) = (1 - \xi^2)^{1/2}$)

$$\lambda_R = \frac{p^2 E}{2+p^2}, \quad \lambda_I = \frac{2+3\eta^5}{45(2+p^2) \ln \delta_1} \lambda_R \quad (1.18)$$

в) волокно в форме остроконечного веретена ($\delta_1 = a/l$, a — радиус среднего сечения, $f(\xi) = 1 - |\xi|$):

$$\lambda_R(\xi) = \frac{p^2 E}{p^2 - 2} \left[1 - \frac{2}{2+q} (1 - |\xi|)^q\right], \quad q = \frac{1}{2} [(1+8p^2)^{1/2} - 3] \quad (1.19)$$

$$\lambda_I(\xi) = \frac{2+3\eta^5}{45(p^2-2) \ln \delta_1} \frac{q(5+q)}{(2+q)(3+q)} \lambda_R(\xi)$$

Таким образом, главный член разложения функции $\tau(\xi)$ в ряд по малым параметрам задачи δ_0 , δ_1 и βl представляется в форме

$$\tau(\xi) = \Lambda(\xi) \varepsilon^\circ(\xi), \quad \Lambda(\xi) = \Lambda_R(\xi) - i(\beta l)^3 \Lambda_I(\xi) \quad (1.20)$$

где скалярные величины $\lambda_R(\xi)$ и $\lambda_I(\xi)$ для рассмотренных форм волокон определяются соотношениями (1.17) — (1.19).

Вычислим теперь главный член асимптотики полей смещений и деформаций вне включения. Поскольку ядра $\nabla g(x)$ и $K(x)$ в интегральных

уравнениях (1.1) и (1.3) при $x \in V$ — гладкие ограничения функции, то на расстояниях от оси волокна, существенно превышающих его поперечный размер, в длинноволновом приближении имеем [4]:

$$u_i(x) = u_i^\circ(x) + \int_{\Gamma} g_{ih,j}(x - mz') s(z') \tau_{hj}(z') dz' \quad (1.21)$$

$$\varepsilon_{ij}(x) = \varepsilon_{ij}^\circ(x) + \int_{\Gamma} K_{ijkl}(x - mz') s(z') \tau_{kl}(z') dz' \quad (1.22)$$

$$K(x - x') = K^\circ(x - x') - i\omega^3 H, \quad s(z) = \pi a^2(z)$$

где функция $g(x)$ определена формулой (1.4), а $\tau(x)$ представляет собой медленно меняющуюся часть главного члена асимптотики поля $C^1 \varepsilon(x)$ внутри включения и имеет вид (1.20).

2. Эффективный волновой оператор среды со случайным множеством жестких волокон. Рассмотрим теперь упругую изотропную неограниченную среду, содержащую однородное в пространстве случайное множество коротких жестких волокон. Пусть $L(x)$ — дельта-функция, сосредоточенная на осях этих волокон

$$L(x) = \sum_i l_i(x), \quad \int l_i(x) \psi(x) dx = \int_{\Gamma_i} s(z) \psi(z) dz$$

где $\psi(z)$ — произвольная гладкая функция, Γ_i — срединная линия i -го волокна.

В случае гармонических колебаний амплитуды полей смещений и деформаций в среде с волокнами с учетом лишь главных членов разложения по δ_0 и δ_1 представляются в форме, аналогичной (1.21) и (1.22)

$$u_i(x) = u_i^\circ(x) + \int g_{ih,j}(x - x') L(x') \tau_{hj}(x') dx' \quad (2.1)$$

$$\varepsilon_{ij}(x) = \varepsilon_{ij}^\circ(x) + \int K_{ijkl}(x - x') L(x') \tau_{kl}(x') dx' \quad (2.2)$$

где $\tau(x)$ — функция, совпадающая с $\tau^{(h)}(z)$ на оси Γ_h h -го волокна.

Для построения эффективного волнового оператора такой среды воспользуемся методом эффективного поля [1, 2]. Следуя основной гипотезе этого метода, будем считать, что каждое волокно находится в постоянном эффективном поле ε^* , которое складывается из внешнего поля ε° и полей, рассеянных на всех остальных волокнах. Обозначим через $\varepsilon^*(x)$ функцию, совпадающую с эффективным полем ε^* на оси каждого волокна. Как следует из (2.2), это поле можно представить в форме

$$\varepsilon_{ij}^*(x) = \varepsilon_{ij}^\circ(x) + \int K_{ijkl}(x - x') L(x, x') \tau_{kl}(x') dx' \quad (2.3)$$

Здесь через $L(x, x')$ обозначена функция, определенная соотношением

$$L(x, x') = \sum_{i \neq h} l_i(x') \quad \text{при } x \in \Gamma_h$$

Если $\varepsilon^*(x)$ — известное поле, то в соответствии с гипотезами метода эффективного поля [1, 2], амплитуды смещений и деформаций в среде с волокнами представляется в виде

$$u_i(x) = u_i^\circ(x) + \int g_{ih,j}(x - x') T_{hijmn}(x') \varepsilon_{mn}^*(x') dx' \quad (2.4)$$

$$\varepsilon_{ij}(x) = \varepsilon_{ij}^\circ(x) + \int K_{ijkl}(x - x') T_{hijkl}(x') \varepsilon_{mn}^*(x') dx' \quad (2.5)$$

а само поле $\varepsilon^*(x)$ удовлетворяет уравнению $(x \in L = \bigcup_i \Gamma_i)$:

$$\varepsilon_{ij}^*(x) = \varepsilon_{ij}^\circ(x) + \int K_{ijkl}(x - x') T_{hijkl}(x; x') \varepsilon_{mn}^*(x') dx' \quad (2.6)$$

$$T(x) = L(x) \Lambda(x), \quad T(x; x') = L(x; x') \Lambda(x')$$

Здесь функция $\Lambda(x)$ совпадает с $\Lambda^{(h)}(\xi)$ вида (1.20) на оси k -го волокна.

Обозначим символом $\langle \cdot | x, m \rangle$ осреднение по ансамблю реализаций случайного множества включений при условии, что точка x находится на оси волокна, имеющего ориентацию m . Выражение для среднего значения эффективного поля $\varepsilon^*(x, m) = \langle \varepsilon^*(x) | x, m \rangle$, в котором находится волокно ориентации m , получим, осреднив обе стороны (2.5) при указанных условиях. Переходя к безындексной форме записи, имеем

$$\varepsilon^*(x, m) = \varepsilon^\circ(x) + \int K(x-x') \langle T(x; x') \varepsilon^*(x') | x, m \rangle dx' \quad (2.7)$$

Введем гипотезу о статистической независимости поля ε^* , в котором находится волокно ориентации m , от его положения в пространстве. Тогда среднее под знаком интеграла в (2.7) представляется в виде

$$\begin{aligned} \langle T(x; x') \varepsilon^*(x') | x, m \rangle &= T^*(x') \Psi_m(x-x'), \quad T^*(x) = \\ &= \langle T(x) \varepsilon^*(x, m) \rangle \\ \Psi_m(x-x') &= \langle s^{-1}(x') L(x; x') | x, m \rangle \langle s^{-1}(x) L(x) \rangle^{-1} \end{aligned} \quad (2.8)$$

Здесь $\Psi_m(x)$ — непрерывная функция, характеризующая пространственную корреляцию случайного множества включений. Из определения $L(x; x')$ следует: $\Psi(0) = 0$, а вследствие ослабления корреляции в положении волокон с увеличением расстояния между ними $\Psi_m(x) \rightarrow 1$ при $x \rightarrow \infty$. Функция $\Psi_m(x)$ определяет вид «корреляционной ямы», в которой находится типичное волокно ориентации m .

Уравнение (2.7) позволяет выразить среднее $T^*(x)$ через падающее поле $\varepsilon^\circ(x)$. Удобнее однако выразить эту величину через среднюю деформацию $\langle \varepsilon(x) \rangle$ в среде с волокнами. Осреднив обе части (2.5) по ансамблю реализаций случайного множества волокон, получим

$$\langle \varepsilon(x) \rangle = \varepsilon^\circ(x) + \int K(x-x') T^*(x') dx' \quad (2.9)$$

Исключая поле $\varepsilon^\circ(x)$ из (2.7) и (2.9), найдем

$$\begin{aligned} \varepsilon^*(x, m) &= \langle \varepsilon(x) \rangle - \int K(x-x') \Phi_m(x-x') T^*(x') dx' \\ \Phi_m(x) &= 1 - \Psi_m(x) \end{aligned} \quad (2.10)$$

Поскольку $\Phi_m(x)$ — непрерывная функция, быстро стремящаяся к нулю вне области порядка размеров «корреляционной ямы», а в длинноволновом приближении изменением поля $\varepsilon^*(x, m)$ в этой области можно пренебречь, интегральное уравнение (2.10) преобразуется в алгебраическое

$$\varepsilon^*(x, m) = \langle \varepsilon(x) \rangle + P_m T^*(x); \quad P_m = - \int K(x) \Phi_m(x) dx \quad (2.11)$$

Так как $K(x) = K^\circ(x) - i\omega^3 H$, где $K^\circ(x)$ и H определяются формулами (1.5), имеем

$$P_m = P_m^\circ + i\omega^3 H J, \quad P_m^\circ = - \int K^\circ(x) \Phi_m(x) dx, \quad J = \int \Phi_m(x) dx \quad (2.12)$$

Будем считать, что существует линейное преобразование $b(m)$, которое переводит функцию $\Phi_m(x)$ в сферически симметричную ($y = b(m) \cdot x$, $\Phi_m(b^{-1} \cdot y) = \Phi_m(|y|)$). При этом форму корреляционной ямы будет характеризовать эллипсоид b_m , заданный уравнением $(b(m) \cdot x)^2 = 1$ и имеющий полуоси b_1, b_2, b_3 . Постоянный тензор P_m° в этом случае имеет ортотропную симметрию, а его компоненты выражаются через эллиптические интегралы [5]. В дальнейшем будем считать, что b_m — вытянутый сфероид с полуосями $b_1 = b_2 = b$ и полуосью $b_3 > b$, направленной вдоль вектора m . Тогда тензор P_m° имеет вид ($\gamma = b/b_3, \gamma < 1$):

$$\begin{aligned} P_m^\circ &= \kappa_0^{-1} \{ [(1+\gamma^2)\alpha_1 + (1-2\nu_0)(4\pi-\alpha_2)] T' + 2[\pi^4/\gamma^2(1+\gamma^2)\alpha_1 + \\ &+ (1-2\nu_0)\alpha_2] T^2 + 8[(1-\nu_0)(2\pi-\alpha_2) - \gamma^2\alpha_1] T^3 + [4(\pi-\nu_0\alpha_2) - \end{aligned} \quad (2.13)$$

$$-\gamma^2 \alpha_1 \{T^4 + 2(\alpha_1 - \alpha_2)(2T^5 + T^6)\}, \quad \kappa_0 = 16\pi\mu_0(1 - \nu_0)$$

$$\alpha_1 = \frac{3\alpha_2 - 4\pi}{1 - \gamma^2}, \quad \alpha_2 = \frac{2\pi}{(1 - \gamma^2)^{3/2}} \left((1 - \gamma^2)^{1/2} - \gamma^2 \operatorname{arch} \frac{1}{\gamma} \right)$$

где $T^i = T^i(m)$ — тензорный базис (1.9), ν_0 — коэффициент Пуассона основной среды.

Таким образом, форма корреляционной ямы однозначно определяется величиной параметра γ — ее аспекта. Если предположить статистическую независимость положения волокон в пространстве, то γ имеет порядок $\langle at^{-1} | m \rangle$ — среднего аспекта включения ориентации m . При этом с точностью до членов порядка γ^2 выражение (2.13) переходит в следующее

$$P_m^\circ = \mu_0^{-1} \{ \frac{1}{4} T^4 + \frac{1}{4} (1 + \eta^2) T^2 - (\gamma^2 \ln \gamma) T^3 + \frac{1}{2} \eta^2 T^4 + \frac{1}{2} (1 - \eta^2) (\gamma^2 \ln \gamma) (2T^5 + T^6) \} \quad (2.14)$$

Умножим теперь уравнение (2.11) на $T(x)$ и осредним обе его части по ансамблевым распределениям длин и ориентаций волокон. В результате придем к соотношению

$$T^*(x) = \langle T(x) \rangle \langle \varepsilon(x) \rangle + \langle T(x) P_m^\circ(x) \rangle T^*(x) \quad (2.15)$$

где $P_m^\circ(x)$ — функция, совпадающая с тензором P_m° на оси стержня ориентации m .

Разрешая уравнение (2.15) относительно $T^*(x)$ с учетом малости $(\beta l)^3$, получим

$$T^*(x) = D \langle T(x) \rangle \langle \varepsilon(x) \rangle, \quad D = D_0 \{ I + i [(\beta l)^3 \Lambda_{IP} + \omega^3 J \Lambda_R H] D_0 \}, \quad D_0 = (I - \Lambda_{RP})^{-1}, \quad \Lambda_R = \langle L(x) \Lambda_R(x) \rangle \quad (2.16)$$

$$\Lambda_{RP} = \langle L(x) \Lambda_R(x) P_m^\circ(x) \rangle, \quad \Lambda_{IP} = \langle L(x) \Lambda_I(x) P_m^\circ(x) \rangle$$

Осреднив, наконец, уравнение (2.4) и воспользовавшись соотношениями (2.8) и (2.16), можем записать

$$\langle u_i(x) \rangle = u_i^\circ(x) + \int g_{ih,j}(x-x') D_{hklm} \langle T_{lmrs}(x') \rangle \langle \varepsilon_{rs}(x') \rangle dx' \quad (2.17)$$

Подействуем на обе части этого уравнения оператором $L_{ik}^\circ = \partial_j C_{ijk}^\circ \partial_l + \rho_0 \omega^2 \delta_{ik}$. Учитывая равенства $L_{ik}^\circ u_k^\circ(x) = 0$, $L_{ik}^\circ g_{kj}(x) = \delta_{ij} \delta(x)$, найдем, что среднее поле смещений в среде с волокнами удовлетворяет уравнению

$$L_{ik}^* \langle u_k(x) \rangle = 0, \quad L_{ik}^* = \partial_j C_{ijk}^* \partial_l + \rho_0 \omega^2 \delta_{ik} \quad (2.18)$$

Здесь C_{ijkl}^* — тензор эффективных динамических упругих модулей, определенный соотношениями

$$C^* = C_s - i\omega^3 C_I, \quad C_s = C^\circ + C_R, \quad C_R = D_0 \Lambda_R \quad (2.19)$$

$$C_I = \left(\frac{l}{v_T} \right)^3 D_0 (\Lambda_I + \Lambda_{IP} C_R) - J C_R H C_R$$

Таким образом, среднее волновое поле в среде с волокнами удовлетворяет уравнению, которое по виду совпадает с уравнением движения однородной среды с плотностью ρ_0 и тензором упругих модулей C^* . Действительная («статическая») его часть C_s характеризует скорость распространения упругих волн в такой среде, а наличие в нем мнимой составляющей определяет затухание волн вследствие геометрического рассеяния на неоднородностях. Перейдем к определению этих скоростей и коэффициентов затухания для конкретных стохастических моделей множества включений в изотропной среде.

3. Скорости распространения и затухание упругих волн в среде с волокнами. Пусть центры волокон образуют статистически однородное и изотропное случайное множество, а их распределение по ориентациям равномерное. В этом случае после осреднения тензоров, входящих в фор-

мулы (2.19), получим

$$C_{ijkl}^* = K^* \delta_{ij} \delta_{kl} + 2\mu^* (I_{ijkl} - \frac{1}{3} \delta_{ij} \delta_{kl}) \quad (3.1)$$

$$k^* = k_s - i\omega^3 k_I, \quad \mu^* = \mu_s - i\omega^3 \mu_I, \quad k_s = k_0 + v_f k_R, \quad \mu_s = \mu_0 + v_f \mu_R$$

$$K_R = \frac{5E\varphi(p)}{3[d_1(p) - 5v_f d(p, \gamma)]}, \quad \mu_R = \frac{E\varphi(p)}{d_2(p) - v_f(3 - \eta^2)d(p, \gamma)}$$

$$k_I = K_R^2 \left(\frac{\langle v^2 \rangle}{v_0} H_2 d_1(p) - 9v_f^2 J H_1 \right), \quad \mu_I = \mu_R^2 H_2 \left(\frac{\langle v^2 \rangle}{v_0} d_2(p) - v_f^2 J \right)$$

В этих выражениях $v_f = \langle v \rangle / v_0$ — объемная концентрация вclusions (v — объем волокна, v_0 — объем, приходящийся на одно волокно в среде),

$$d(p, \gamma) = -\varphi(p) E \mu_0^{-1} \gamma^2 \ln \gamma, \quad d_1(p) = 24 - 16v_f - 10v_f \nu \varphi(p)$$

$$d_2(p) = 15 - 13v_f + 2v_f \nu \varphi(p), \quad k_0 = \lambda_0 + \frac{2}{3} \mu_0$$

зависящая от формы волокна функция $\varphi(p)$ имеет вид

$$\varphi(p) = \begin{cases} 1 - p^{-1} \operatorname{tg} p & (\text{цилиндр}) \\ p^2 (2 + p^2)^{-1} & (\text{эллипсоид}) \\ p^2 q (5 + q) [(p^2 - 2)(2 + q)(3 + q)]^{-1} & (\text{веретено}) \end{cases}$$

а величины H_1 и H_2 , по-прежнему, определены в (4.15).

Таким образом, неоднородная среда макроизотропна и в ней могут распространяться продольные (L) и поперечные (T) волны с волновыми числами

$$k_L = \omega / v_L^* + i\gamma_L, \quad k_T = \omega / v_T^* + i\gamma_T \quad (3.2)$$

Здесь $v_L^* = [(k_s + \frac{4}{3} \mu_s) / \rho_0]^{1/2}$, $v_T^* = (\mu_s / \rho_0)^{1/2}$ — эффективные скорости распространения продольных и поперечных волн, а γ_L и γ_T — их коэффициенты затухания

$$\gamma_L = \frac{1}{2\rho_0} \left(\frac{\omega}{v_L^*} \right)^4 v_L^* \left(k_I + \frac{2}{3} \mu_I \right), \quad \gamma_T = \frac{1}{2\rho_0} \left(\frac{\omega}{v_T^*} \right)^4 v_T^* \mu_I \quad (3.3)$$

Как следует из этих формул, величины v_L^* и v_T^* не зависят от частоты, т. е. в рассматриваемом длинноволновом приближении дисперсия скорости отсутствует. Это является следствием выбора аппроксимации тензора Грина для основной среды в виде (1.4), в действительной части которого члены порядка ω^2 считались малыми по сравнению с единицей и отбрасывались. Коэффициенты затухания (3.3) пропорциональны ω^4 и, следовательно, определяют рэлеевское рассеяние волн в рассматриваемой неоднородной среде.

Пусть теперь волокна ориентированы одинаково. При этом среда с волокнами transversально изотропна с осью x_3 , совпадающей с направлением армирования, а тензор C^* в тензорном базисе (4.9) представляется в форме

$$C^* = 2\mu_s T^1 + 2m_s T^2 + (n_s - i\omega^3 n_I) T^3 + 2k_s T^4 + l_s (2T^5 + T^6) \quad (3.4)$$

$$\mu_s = \mu_0 + \frac{2v_f \mu_0}{1 - v_f}, \quad m_s = \mu_0 + \frac{2v_f \mu_0}{(1 - v_f)(1 + \eta^2)}, \quad n_s = \lambda_0 + 2\mu_0 + v_f n_R$$

$$k_s = \lambda_0 + \mu_0 + \frac{v_f \mu_0}{(1 - v_f)\eta^2}, \quad l_s = \lambda_0 - \frac{v_f \mu_0 [v_f(1 - \eta^2)d(p, \gamma) - 2\nu\varphi(p)]}{\eta^2(1 - v_f)(1 - v_f d(p, \gamma))}$$

$$n_R = E\varphi(p) [1 - v_f d(p, \gamma)]^{-1}, \quad n_I = (\langle v^2 \rangle / v_0 - v_f^2 J) H_2 n_R^2$$

Пусть волновая нормаль волнового поля в среде параллельна оси симметрии материала x_3 . Тогда из дисперсионного соотношения

$$\det(k_f C_{ijkl}^* k_i - \rho_0 \omega^2 \delta_{ik}) = 0 \quad (3.5)$$

следует, что в направлении армирования может распространяться про-

дольная волна со скоростью

$$v_{L3}^* = v_L \left[1 + \frac{v_f \eta^2 E \Phi(p)}{\mu_0 (1 - v_f d(p, \gamma))} \right]^{1/2} \quad (3.6)$$

и коэффициентом затухания

$$\gamma_{L3} = \frac{1}{120 \pi \rho_0^2} \left(\frac{\omega}{v_{L3}^*} \right)^4 \frac{v_{L3}^*}{v_L^5} \left(\frac{2}{\eta^5} + 3 \right) \left(\frac{\langle v^2 \rangle}{v_0} - v_f^2 J \right) n_R^2 \quad (3.7)$$

а также незатухающая поперечная волна со скоростью

$$v_{T3}^* = \frac{1 + v_f}{1 - v_f} v_T \quad (3.8)$$

В направлении, перпендикулярном оси x_3 , могут распространяться незатухающие продольная волна со скоростью

$$v_{L2}^* = v_L \left[1 + \frac{v_f (1 + 3\eta^2)}{(1 - v_f)(1 + \eta^2)} \right]^{1/2} \quad (3.9)$$

и две поперечные волны. Одна из них (с вектором поляризации, перпендикулярным оси x_3) имеет скорость

$$v_{T2}^* = v_T \left[1 + \frac{2v_f}{(1 - v_f)(1 + \eta^2)} \right]^{1/2} \quad (3.10)$$

а скорость второй, поляризованной вдоль оси x_3 , совпадает с v_{T3}^* .

Если волокна имеют одинаковые размеры, то тензор C_I , определяющий мнимую часть тензора динамических модулей упругости C^* , принимает вид

$$C_I = n_0 v^2 (1 - n_0 J) H_2 n_R^2 T^3 \quad (3.11)$$

где n_0 — числовая концентрация включений. Если к тому же центры волокон образуют правильную решетку, то $\Phi(x)$ — периодическая функция с нулевым средним значением на ячейке периодичности всюду, за исключением ячейки с центром в нуле, где $\Phi(x) \equiv 1$. Поэтому интеграл J равен объему этой ячейки, т. е. $J = n_0^{-1}$. Отсюда и из (3.11) следует, что $C_I = 0$. Таким образом, приходим к известному факту отсутствия затухания упругих волн при их распространении через периодические структуры. В рамках предложенного метода параметр $1 - n_0 J$ является мерой отклонения пространственного распределения включений от периодического (регулярной решетки). Область значений числовой концентрации включений, для которой полученная формула для коэффициента затухания остается физически непротиворечивой, выделяется условием $1 - n_0 J > 0$ (ср. [7]).

Рассмотрим в заключение среду с малой концентрацией волокон ($v_f \ll \ll 1$) одинаковых размеров и ориентации. Пусть волновая нормаль составляет угол θ с осью армирования (x_3). Используя предыдущие соотношения, можно показать, что коэффициенты затухания трех изонормальных волн (квазипродольной (1), квазипоперечной (2) и чисто поперечной (3)) представляются в виде

$$\gamma_i = 1/2 n_0 Q_i \quad (i=1, 2, 3) \quad (3.12)$$

где Q_1, Q_2, Q_3 — полные сечения рассеяния соответствующих волн на одном волокне. В случае абсолютно жестких волокон ($E \rightarrow \infty, p \rightarrow 0$) выражения для Q_i оказываются одними и теми же для всех рассмотренных выше форм волокон и имеют вид

$$\begin{aligned} Q_1 &= \frac{4\pi}{135\eta} (\alpha l)^4 l^2 \frac{2+3\eta^5}{(\ln \delta_1)^2} \cos^4 \theta, \quad Q_3 = 0 \\ Q_2 &= \frac{4\pi}{135} (\beta l)^4 l^2 \frac{2+3\eta^5}{(\ln \delta_1)^2} \sin^2 \theta \cos^2 \theta \end{aligned} \quad (3.13)$$

Эти соотношения совпадают с главным членом асимптотики по δ_1 точных выражений для Q_i , полученных в [6], при решении задачи рассеяния длинных волн на жестком сфероиде.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Канаун С. К. Метод эффективного поля в линейных задачах статики композитной среды // ПММ. 1982. Т. 46. Вып. 4. С. 655–665.
2. Канаун С. К., Левин В. М. О построении эффективного волнового оператора для среды с изолированными неоднородностями // Изв. АН СССР. МТТ. № 5. 1984. С. 67–76.
3. Gubernatis J. E., Doney E., Krumhansl J. A. Formal aspects of the theory of the scattering of ultrasound by flaws in elastic materials // J. Appl. Phys., 1977. V. 48. No. 7. P. 2804–2811.
4. Канаун С. К. Равновесие однородной упругой среды, армированной прямолинейным жестким стержнем // ПММ. 1988. Т. 52. Вып. 5. С. 789–800.
5. Кунин И. А., Соснина Э. Г. Эллипсоидальная неоднородность в упругой среде // Докл. АН СССР. 1971, Т. 199, № 3. С. 571–575.
6. Willis J. R. A polarisation approach to the scattering of elastic waves. I. Scattering by a single inclusion // J. Mech. Phys. Solids. 1980. V. 28. P. 287–305.
7. Willis J. R. A polarisation approach to the scattering of elastic waves. II Multiple scattering from inclusion // J. Mech. Phys. Solids. 1980. V. 28. P. 307–327.

Ленинград, Петрозаводск

Поступила в редакцию
11.II.1989