

КОЛЕБАНИЯ УПРУГО-ПЛАСТИЧЕСКОЙ СРЕДЫ

Богатов Н.М., Савченко А.П.

Кубанский государственный университет

Колебания среды, возникающие в твердом теле при высоких температурах, оказывают значительное влияние на образование в нем структурных дефектов. Изучение характера распространения колебаний в упруго-пластической среде является актуальной задачей физики конденсированного состояния. Взаимосвязь колебаний плотности структурных дефектов и смещений среды можно описать с помощью калибровочной теории дефектов [1].

Целью работы является определение частот колебаний упруго-пластической среды с дефектами структуры.

Из полевых уравнений теории [1] следуют уравнения непрерывности и равновесия в обобщенной форме:

$$\nabla_{\beta} C^{\beta\gamma\mu\nu} (u_{\mu\nu} - \alpha_{\mu\nu} T) = 0, \quad (1)$$

где $C^{0h0k} = \rho c^2 g^{hk}$, $C^{ijkh} = -c^{ijkh}$, $C^{0\alpha ij} = C^{000\delta} = C^{00\alpha\beta} = 0$, $C^{\beta\gamma\mu\nu} = C^{\gamma\beta\mu\nu} = C^{\beta\gamma\mu\nu} = C^{\mu\nu\beta\gamma}$; греческие индексы принимают значения 0, 1, 2, 3, а латинские – 1, 2, 3; c^{ijkh} – коэффициенты упругой жесткости кристалла; $\rho = \text{const}$ – плотность материала; c – скорость света; $u_{\mu\nu}$ – тензор деформаций кристалла; α_{ij} – тензор теплового расширения кристалла, $\alpha_{0\alpha} = 0$; T – температура.

$$u_{\alpha\beta} = (\partial_{\beta} u_{\alpha} + \partial_{\alpha} u_{\beta} + \theta_{\alpha\beta} + \theta_{\beta\alpha})/2, \quad (2)$$

где \vec{u} – вектор смещений; $\theta_{\alpha\beta}$ – компоненты объектов аффинной связности, обусловленные трансляционными дефектами, например, краевыми дислокациями.

Основные уравнения имеют более простой вид в случае изотропной среды. Коэффициенты упругой жесткости вычисляются по формуле:

$$c_{ijkl} = \lambda \cdot \delta_{ij} \delta_{kl} + \mu \cdot \delta_{il} \delta_{jk} + \nu \cdot \delta_{ik} \delta_{jl}. \quad (3)$$

Подставив (2) и (3) в (1), получим уравнение динамики среды с дефектами:

$$(\lambda + \mu) \overrightarrow{\text{grad}}(\text{div}(\vec{u})) + \mu \cdot \Delta \vec{u} - \rho \frac{\partial^2 \vec{u}}{\partial t^2} = -\lambda \cdot \overrightarrow{\text{grad}}(p) - \mu \cdot \vec{s} + \rho \cdot c \frac{\partial \vec{f}}{\partial t}, \quad (4)$$

где $p = \Theta_{kk} + \alpha_{kk} T$, $s_i = \partial_j (\Theta_{ij} + \Theta_{ji} - 2\alpha_{ij} T)$, $f_i = \Theta_{0i}$, по повторяющимся индексам подразумевается суммирование. Правая часть уравнения (4) содержит вынуждающие силы.

Направим ось Ox по направлению распространения волны, тогда вектор смещений $u_i(x,t)$ можно разложить на продольную и поперечные составляющие вида $A_0 \exp\{i(\omega \cdot t + k \cdot x)\}$.

Величины p , s_i , f_i зададим в виде гармонических колебаний с амплитудами A_1 , A_2 , A_3 соответственно, сдвинутых по фазе на величину φ относительно смещений. Подставим $u_i(x,t)$, $p(x,t)$, $s_i(x,t)$ и $f_i(x,t)$ в (4). Для продольных колебаний получим уравнение:

$$-(\lambda+2\mu)k^2+\rho\omega^2 = (-i\lambda k\tau_1 - \mu\tau_2 + i\rho c\omega\tau_3)e^{i\varphi}, \quad (5)$$

для поперечных колебаний:

$$-\mu k^2+\rho\omega^2 = (-i\lambda k\tau_1 - \mu\tau_2 + i\rho c\omega\tau_3)e^{i\varphi}, \quad (6)$$

где $\tau_m = \frac{A_m}{A_0}$, $m = 1, 2, 3$.

Решив уравнения (5), (6) относительно ω , получим два корня:

$$\omega_n = i \left(\frac{\tau_3}{2} c \cdot \cos \varphi + \frac{(I^2 + R^2)^{1/4}}{2\rho} \sin \left[\frac{1}{2} \operatorname{arctg} \frac{I}{R} + \pi n \right] \right) + \frac{(I^2 + R^2)^{1/4}}{2\rho} \cos \left[\frac{1}{2} \operatorname{arctg} \frac{I}{R} + \pi n \right], \quad n = 0, 1, \quad (7)$$

где для продольных колебаний:

$$R_{\parallel} = -\rho^2 c^2 \tau_3^2 \cos(2\varphi) - 4\rho k^2 (\lambda + 2\mu) + 4\rho\tau_1 \lambda k \sin(\varphi) - 4\rho\tau_2 \mu \cos(\varphi),$$

$$I_{\parallel} = -\rho^2 c^2 \tau_3^2 \sin(2\varphi) - 4\rho\tau_1 \lambda k \cos(\varphi) - 4\rho\tau_2 \mu \sin(\varphi);$$

для поперечных колебаний:

$$R_{\perp} = -\rho^2 c^2 \tau_3^2 \cos(2\varphi) - 4\rho\mu k^2 + 4\rho\tau_1 \lambda k \sin(\varphi) - 4\rho\tau_2 \mu \cos(\varphi),$$

$$I_{\perp} = -\rho^2 c^2 \tau_3^2 \sin(2\varphi) - 4\rho\tau_1 \lambda k \cos(\varphi) - 4\rho\tau_2 \mu \sin(\varphi).$$

Мнимая часть выражения (7) определяет коэффициент нарастания (затухания) колебаний. Волновые решения с $\operatorname{Im}\omega_n \neq 0$ физически не реализуются в твердом теле.

Найдем частоты волн колебаний, распространяющихся в среде с дефектами. Положим мнимую часть ω_n равной нулю и определим значение разности фаз φ . Для упрощения расчетов выберем $\tau_2 = \tau_3 = 0$, тогда получим два значения $\varphi_0 = \pi/2$, $\varphi_1 = -\pi/2$, при которых для поперечных колебаний

$$\omega_n = (|(-1)^n k \cdot \mu + \tau_1 \cdot \lambda \cdot k / \rho |)^{1/2}, \quad n = 0, 1; \quad (8)$$

для продольных колебаний

$$\omega_n = (|(-1)^n k \cdot (\lambda + 2\mu) + \tau_1 \cdot \lambda \cdot k / \rho |)^{1/2}, \quad n = 0, 1 \quad (9)$$

Частоты (8) и (9) соответствуют физически возможным решениям уравнения (4) для незатухающих волн деформации. При $\tau_1 = 0$ выражения (8), (9) переходят в известные выражения для волн в упругой среде без дефектов. Структурные дефекты влияют на частоту распространяющихся волн. Зависимость ω_n от отношения амплитуд τ для продольных колебаний показана на рис. 1. Для частоты поперечных колебаний график имеет

аналогичный вид. В расчетах использованы значения $\lambda = -5,09 \cdot 10^{11}$ Н/м² и $\mu = 5,31 \cdot 10^{11}$ Н/м², $\rho = 2,3 \cdot 10^3$ кг/м³, $k = 1$ м⁻¹.

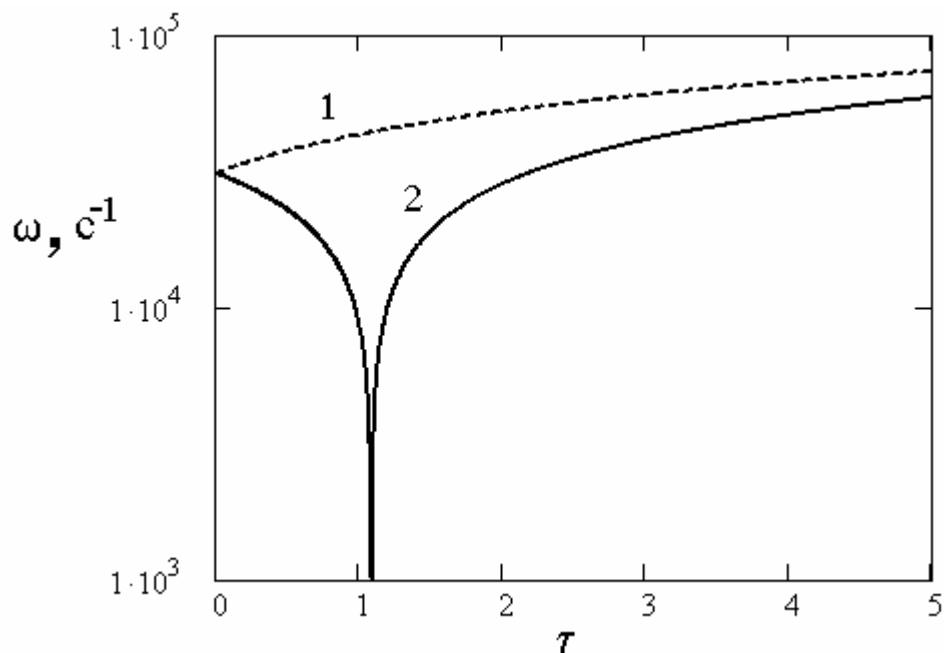


Рис. 1. Зависимость частоты продольных волн в упруго-пластической среде от отношения амплитуд τ : 1 – $\omega_0(\tau)$; 2 – $\omega_1(\tau)$

Функция $\omega_0(\tau)$ монотонно возрастает при $\tau > 0$. Функция $\omega_1(\tau)$ имеет минимум, в котором частота достигает значения $\omega_{\min} = 0$, что соответствует стоячим волнам. Длина стоячих волн зависит от значения τ .

Таким образом, получены следующие типы решений: 1 – непрерывно возрастающие (убывающие) по амплитуде волны, реально не наблюдаемые; 2 – незатухающие волны деформации, в дисперсионные соотношения которых входят упругие постоянные среды, плотность среды, отношение амплитуд колебаний вынуждающей силы и смещений.

Литература

[1] Bogatov N.M. Gauge field theory of dislocations formation by thermal stresses // Phys. Stat. Sol. (b). 2001. V. 228. №3 P.651– 661.