

ГЛАВА 1.

ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ СОБСТВЕННЫХ АКУСТИЧЕСКИХ И ТЕПЛОВЫХ ВОЛН В ЛИНЕЙНОМ АКУСТИЧЕСКОМ ПРИБЛИЖЕНИИ

Взаимодействие собственных акустических и тепловых волн представляет собой классическую задачу деформируемой сплошной среды. Связь акустического и температурного полей вводил еще Дюгамель [1]. Попытки термодинамического обоснования этой связи были предприняты позднее Фойхтом [2], Джеффрисом [3] и Био [4]. Развитие работ по термоупругости было систематизировано Новацким [5]. Однако в этих работах не учитывалась вязкость среды, поскольку основное внимание уделялось деформации твердого тела.

§ 1.1. СВЯЗАННАЯ ЗАДАЧА ТЕРМОУПРУГОСТИ В ВЯЗКОЙ ТЕПЛОПРОВОДЯЩЕЙ СРЕДЕ.

Воспользуемся уравнениями движения сплошной среды в эйлеровском представлении [6]:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \operatorname{div}(\rho \mathbf{v}) = 0, \quad (1.1)$$

$$\rho \left[\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + (\mathbf{v} \nabla) \mathbf{v} \right] = -\nabla p + \eta \Delta \mathbf{v} + \left(\xi + \frac{1}{3} \eta \right) \operatorname{grad} \operatorname{div} \mathbf{v}, \quad (1.2)$$

$$\rho T \left[\frac{\partial s}{\partial t} + (\mathbf{v} \nabla) s \right] = \operatorname{div}(\kappa \nabla T) + \frac{\eta}{2} \left[\frac{\partial v_i}{\partial x_k} + \frac{\partial v_k}{\partial x_i} - \frac{2}{3} \delta_{ik} \frac{\partial v_i}{\partial x_i} \right]^2 + \xi (\operatorname{div} \mathbf{v})^2. \quad (1.3)$$

Здесь ρ - плотность, \mathbf{v} - колебательная скорость, p - давление, T - температура, s - энтропия, ξ, η - объемная и сдвиговая вязкости среды, κ - теплопроводность среды

Для получения замкнутой системы уравнения (1.1)-(1.3)

необходимо дополнить уравнениями состояния

$$p = p(\rho, s),$$

$$T = T(\rho, s).$$

Так как в данном случае мы ограничиваемся линейным акустическим приближением, то достаточно ввести малые приращения равновесных значений параметров:

$$\rho = \rho_0 + \rho', \quad s = s_0 + s' \quad (1.4)$$

и разложить уравнения состояния в ряд с точностью до линейных по возмущениям членов [7]:

$$p = p_0 + c_0^2 \rho' + \rho_0 c_0^2 \beta T_0 s' / c_p, \quad (1.5)$$

$$T = T_0 + c_0^2 \beta T_0 \rho' / \rho_0 c_p + T_0 s' / c_v. \quad (1.6)$$

Здесь $c_0^2 = (\partial p / \partial \rho)_s$ - квадрат адиабатической скорости звука, $\beta = -\rho^{-1} (\partial \rho / \partial T)_p$ - коэффициент теплового расширения среды, и c_p, c_v - удельные теплоемкости.

Отсутствие связи тепловой и акустической волн соответствует равенство нулю коэффициента теплового расширения, при этом обращаются в нуль перекрестные члены в (1.5)-(1.6). Последнее слагаемое в (1.5) описывает термоупругие эффекты - возбуждение акустической волны за счет тепловой. Второе слагаемое (1.6) дает изменение температуры за счет акустической волны и делает задачу термоупругости собственно связанной [5]. Если этим слагаемым пренебрегают, то такая задача термоупругости называется несвязанной [5], так как температурное поле может быть определено независимо от акустического.

Линеаризуем систему (1.1)-(1.3) с учетом (1.4) и уравнений состояния (1.5)-(1.6). Тогда она приобретает вид [8]:

$$\frac{\partial \rho'}{\partial t} + \rho_0 \operatorname{div} \mathbf{v} = 0, \quad (1.7)$$

$$\rho_0 \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -c_0^2 \operatorname{grad} \rho' - \frac{\rho_0 c_0^2 \beta T_0}{c_p} \operatorname{grad} s' + \left(\xi + \frac{4}{3} \eta \right) \operatorname{grad} \mathbf{v} - \eta \operatorname{rot} \operatorname{rot} \mathbf{v}, \quad (1.8)$$

$$\rho_0 T_0 \frac{\partial s'}{\partial t} = \frac{T_0}{c_v} \kappa \Delta s' + \frac{c_0^2 \beta T_0}{\rho_0 c_p} \kappa \Delta \rho'. \quad (1.9)$$

Как видно из (1.8), вихревая компонента скорости не связана ни с плотностью, ни с температурой и диффузионно затухает. Поэтому мы будем предполагать движение среды потенциальным

$$\mathbf{v} = \nabla \varphi. \quad (1.10)$$

Тогда система (1.7)-(1.9) сведется к двум уравнениям:

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} - c_0^2 \Delta \varphi - \frac{\xi + \frac{4}{3} \eta}{\rho_0} \frac{\partial}{\partial t} \Delta \varphi + \frac{c_0^2 \beta T_0}{c_p} \frac{\partial s'}{\partial t} = 0, \quad (1.11)$$

$$\frac{\partial^2 s'}{\partial t^2} - \frac{\kappa}{\rho_0 c_v} \frac{\partial}{\partial t} \Delta s' + \frac{c_0^2 \beta}{\rho_0 c_p} \kappa \Delta^2 \varphi = 0. \quad (1.12)$$

Система (1.11)-(1.12) представляет связанную систему акустической (φ) и тепловой (s') волн, распространяющихся совместно. Дисперсионное уравнение для системы (1.11)-(1.12) имеет вид ($\varphi, s' \sim \exp(-i\omega t + i(\mathbf{k}\mathbf{r}))$)

$$\left(-\omega^2 + c_0^2 k^2 + i\omega k^2 \frac{\left(\xi + \frac{4}{3} \eta \right)}{\rho_0} \right) (-i\omega + \gamma \chi k^2) - c_0^2 (\gamma - 1) \chi k^4 = 0. \quad (1.13)$$

Здесь $\chi = \kappa / \rho_0 c_p$, $\gamma = c_p / c_v = 1 + c_0^2 \beta^2 T_0 / c_p$ [7]-

температуропроводность

и отношение теплоемкостей среды

Как видно, в отсутствие связи акустических и тепловых волн ($\beta = 0$, $\gamma = 1$) уравнение (1.13) факторизуется на уравнения

акустической

$$\omega^2 - c_0^2 k^2 + i\omega k^2 \frac{\xi + \frac{4}{3}\eta}{\rho_0} = 0 \quad (1.14)$$

и тепловой

$$-i\omega + \gamma \chi k^2 = 0 \quad (1.15)$$

моды. Тепловая волна носит чисто диффузионный характер:

$$k_T^{(0)} = \mp \sqrt{i\omega / \gamma \chi} \quad (1.16)$$

и затухает на расстояниях порядка длины волны

$\left(\left| \operatorname{Re} k_T^{(0)} \right| \right) \approx \left(\left| \operatorname{Im} k_T^{(0)} \right| \right)$. Для акустической волны мнимая часть

волнового вектора должна быть мала по сравнению с его действительной частью (иначе затухание слишком велико и звуковой волны как таковой не существует). Поэтому

$$\omega k^2 \frac{\xi + \frac{4}{3}\eta}{\rho_0} \ll c_0^2 k^2, \quad (1.17)$$

что оказывается оправданным вплоть до высоких гигагерцовых частот. Это позволяет записать приближенное выражение для (1.14):

$$k_A^{(0)} = \pm \frac{\omega}{c_0} \left[1 + i \frac{\omega}{2\rho_0 c_0^2} \left(\xi + \frac{4}{3}\eta \right) \right]. \quad (1.18)$$

Для конденсированных сред в диапазоне частот вплоть до гигагерц

$$|k_A| \ll |k_T|.$$

Это условие равносильно (обычно $\gamma \sim 1$)

$$\omega \ll c_0^2 / \chi = \omega_\chi \quad (1.19)$$

(величину c_0^2 / χ для некоторых сред смотрите в таблице 1.1), которое

Таблица 1.1

Вещество	Al	H ₂ O	C ₂ H ₅ OH	Hg	SiO ₂
$c_0^2 / \chi, c^{-1}$	$4.5 \cdot 10^{11}$	$1.9 \cdot 10^{13}$	$1.4 \cdot 10^{13}$	$1.4 \cdot 10^{11}$	$6.2 \cdot 10^{13}$
$\gamma - 1$	$3.0 \cdot 10^{-2}$	$3.6 \cdot 10^{-3}$	0.34	$4.9 \cdot 10^{-2}$	$6.0 \cdot 10^{-6}$
$c_v / \beta \chi, c^{-1}$	$1.4 \cdot 10^{11}$	$1.6 \cdot 10^{14}$	$2.9 \cdot 10^{13}$	$5.5 \cdot 10^{10}$	$2.3 \cdot 10^{15}$
βT_0	$1.4 \cdot 10^{-2}$	$6.0 \cdot 10^{-2}$	0.33	$5.4 \cdot 10^{-2}$	$2.1 \cdot 10^{-4}$

выполняется для конденсированных сред во всем диапазоне частот вплоть до гигагерц. Поэтому в диапазоне (1.19) связь тепловых и акустических волн слабая и (1.13) приводит лишь к поправкам к волновым векторам (1.16) и (1.18):

$$k_T = \mp (i\omega / \chi)^{1/2}, \quad (1.20)$$

$$k_A = \mp \frac{\omega}{c_0} \left[1 + i \frac{\omega}{2\rho_0 c_0^2} \left(\xi + \frac{4}{3}\eta + (\gamma - 1)\rho_0 \chi \right) \right]. \quad (1.21)$$

Из сравнения (1.20) с (1.16) видно, что связь тепловой и акустической волны приводит к изменению в $\sqrt{\gamma}$ раз модуля волнового вектора k_T . Поскольку $\gamma - 1 \ll 1$ (см. табл. 1.1) (за исключением органических сред), то эта поправка не существенна. Влияние тепловой волны на акустическую выражается в дополнительном затухании звука (1.21), вызванном диффузией тепла из адиабатически сжатых областей. Пока скорость тепловой волны мала (выполняется условие (1.19)) это затухание достаточно мало - акустическая волна успевает пробежать много длин волн прежде чем затухнет. В проводящих твердых телах,

однако, это дополнительное затухание может существенно превышать вязкое.

Таким образом, в общем случае в среде распространяются связанные квазиакустические и квазитепловые волны, которые содержат как акустическую, так и тепловую компоненты [5]:

$$\varphi = \varphi_0 \exp(-i\omega t + i(\mathbf{k}_A \mathbf{r})) + (\gamma - 1) \frac{\chi}{2} s_0 \exp(-i\omega t + i(\mathbf{k}_T \mathbf{r})) \quad (1.22)$$

$$s' = \frac{\beta \chi \omega^2}{c_0} \varphi_0 \exp(-i\omega t + i(\mathbf{k}_A \mathbf{r})) + s_0 \exp(-i\omega t + i(\mathbf{k}_T \mathbf{r})). \quad (1.23)$$