

$\rho_d \approx 10^{12}$ см⁻² (для металлов). Отметим, что развитие РДН с образованием соответственно временных и пространственных периодических структур может иметь место в тонких пленках и на поверхности полубесконечной среды. Экспериментальное исследование рассматриваемых в данной работе кольцевых структур позволило бы получить полезную количественную информацию о параметрах системы (коэффициент рекомбинации, энергия миграции и др.).

Список литературы

- [1] Mirzoev F.Kh., Panchenko V.Ya., Shelepin L.A. // J. Soviet laser research. 1989. V. 10. N 5. P. 404-412.
- [2] Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. Теория упругости. М.: Наука, 1987. 248 с.
- [3] Емельянов В.И., Уварова И.Ф. // Металлофизика. 1989. Т. 11. № 5. С. 101-106.

Физический институт
им. П.Н. Лебедева АН СССР,
Москва

Поступило в Редакцию
19 декабря 1990 г.

Письма в ЖТФ, том 17, вып. 5

12 марта 1991 г.

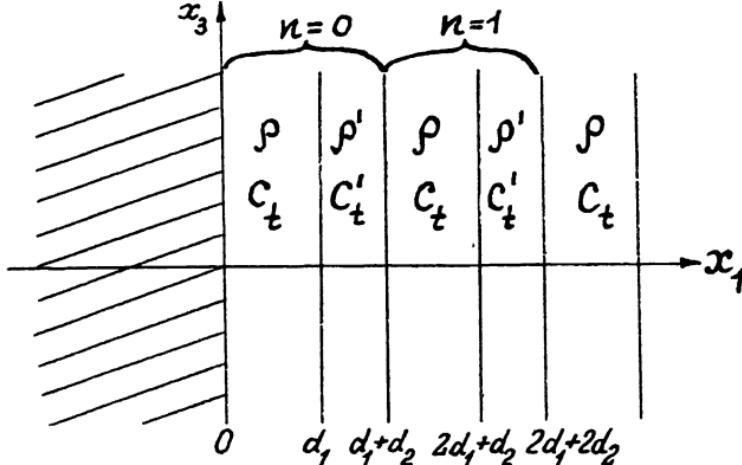
08

(C) 1991

СДВИГОВЫЕ ПОВЕРХНОСТНЫЕ АКУСТИЧЕСКИЕ ВОЛНЫ НА ГРАНИЦЕ СЛОИСТОЙ СТРУКТУРЫ С ВЯЗКОЙ СРЕДОЙ

С.Я. В е т р о в, В.Ф. Ш а б а н о в

В работах [1, 2] исследовано влияние вязкого нагружения поверхности твердого тела на распространение сдвиговых волн. Показано, что вязкая нагрузка поверхности упругой среды приводит к локализации сдвиговой волны у поверхности и затуханию образующихся сдвиговых поверхностных волн. Микроскопическое рассмотрение диссипативных эффектов взаимодействия поверхности кристаллической решетки со средой проведено в работах [3, 4]. В последнее время активно исследуются искусственно созданные периодические слоистые структуры, имеющие широкие перспективы практического использования. В связи с этим представляет интерес рассмотреть влияние вязкого нагружения поверхности слоистых структур на распространение сдвиговых волн.



Схематическое представление сплоистой структуры, контактирующей с вязкой средой.

Пусть сплоистая среда, составленная из двух чередующихся однородных слоев, занимает область $x_1 > 0$, а жидкость (газ) область $x_1 < 0$. Геометрия исходной структуры изображена на рисунке. Упругие свойства среды толщины d_1 , описываются двумя параметрами — плотностью ρ и поперечной скоростью звука c_t , свойства среды толщины d_2 описываются параметрами ρ' и c'_t . Рассматриваются сдвиговые поверхностные волны на границе сплоистой среды и жидкости со смещением вдоль x_2 -направления, распространяющиеся в x_3 -направлении; в волне испытывают колебания смещение упругой среды u_2 и скорость движения частиц жидкости v_2 , зависящие от координат x_1 , x_3 (и от времени t), но не от x_2 . Для описания сдвиговых колебаний в сплоистой среде и жидкости используются уравнения движения упругой среды [5] и уравнение Навье–Стокса [6], которое сводится к линейному уравнению в силу того, что в рассматриваемой геометрии нелинейный член $(\partial \nabla \cdot \vec{F})_{x_2} = 0$:

$$\frac{\partial^2 u_2}{\partial t^2} = c_t^2 \Delta u_2, \quad \frac{\partial v_2}{\partial t} = \gamma \Delta v_2, \quad (1)$$

где u_2 — механическое смещение в нештрихованной области (уравнение для смещения в штрихованной области записывается аналогично), γ — кинематическая вязкость жидкости.

Общее решение уравнений движения упругой среды (1) в периодических сплоистых бесконечных средах получено (используя теорему Флоке–Блоха) в работе [7]. Выражение для смещения в нештрихованной области сверхрешетки имеет вид

$$u_2 = e^{i(k_3 x_3 - \omega t)} e^{ik_1 n L} \left[A_+ e^{\alpha_1 (x_1 - nL)} + A_- e^{-\alpha_1 (x_1 - nL)} \right], \quad (2)$$

где $nL < x_1 < nL + d_1$, $n = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$, период структуры $L = d_1 + d_2$, ω и k_1, k_3 – частота и проекции волнового вектора по-перечной волны, распространяющейся в x_1, x_3 -плоскости, $\alpha_1 = (k_3^2 - \omega^2/c_t^2)^{1/2}$, A_+, A_- – произвольные постоянные, не зависящие от n . В штрихованной области смещение

$$u_2 = e^{i(k_3 x_3 - \omega t)} e^{ik_1 nL} \left[B_+ e^{\alpha_2 (x_1 - nL - d_1)} + B_- e^{-\alpha_2 (x_1 - nL - d_1)} \right], \quad (3)$$

где $nL + d_1 < x_1 < (n+1)L$, $\alpha_2 = (k_3^2 - \omega^2/c_t'^2)^{1/2}$,

B_+, B_- – произвольные постоянные. Закон дисперсии объемных поперечных упругих волн определяется условиями на границах между различными упругими средами $x_1 = nL + d_1$, $x_1 = nL$. Вещественным k_1, k_3 в (2) и (3) соответствуют распространяющиеся упругие волны. Однако существуют области значений ω , отвечающие запрещенным зонам периодической бесконечной среды, для которых k_1 становится комплексным числом и волна оказывается экспоненциально затухающей в сплоистой среде, т.е. не распространяется, а испытывает сильное отражение. Если же сплоистая среда является полубесконечной и контактирует с вакуумом, то, как показано в [7], экспоненциально затухающая волна, описываемая выражениями (2) и (3), в которых $ik_1 = -\beta (Re\beta > 0)$ может быть вполне законным решением в окрестности границы раздела. Параметр β управляет экспоненциальным затуханием поля смещения поверхности волны по мере его проникновения в сплоистую среду. Экспоненциальное усиление исключается посредством требования $Re\beta > 0$.

В рассматриваемом нами случае полубесконечной сплоистой среды, граничащей с жидкостью, решение уравнений движения сплоистой структуры будем искать, как и в случае контакта сплоистой среды с вакуумом в виде отличном от выражений (2) и (3) лишь заменой ik_1 на $-\beta (Re\beta > 0)$ (при этом $n = 0, 1, 2, \dots$). Решение уравнения, описывающего сдвиговые колебания в жидкости, ищем в виде

$$u_2 = u_0 e^{ix_1} e^{i(k_3 x_3 - \omega t)}, \quad Re\omega > 0. \quad (4)$$

Легко убедиться, что (2) и (3) (где $ik_1 = -\beta$) удовлетворяют тождественно уравнениям движения упругой среды, а подставляя (4) в (1), получаем

$$\omega = (k_3^2 - i\omega/v)^{1/2}. \quad (5)$$

Уравнения (1) должны решаться при граничных условиях вдоль трех границ раздела: $x_1 = 0$, $x_1 = nL$, $x_1 = nL + d_1$. На границе между различными упругими материалами должны равняться смещения сред и напряжения, а на границе жидкость–сплоистая сре-

да скорости сред и напряжения. Используя выражения (5) и граничные условия, получаем точное дисперсионное уравнение

$$Fthx + thy + \frac{b}{a} F^2 thxthy - \frac{b}{a} thxthy - \frac{b^2}{a^2} Fthx - \frac{b^2 F^2}{a^2} thy = 0, \quad (6)$$

где $x = d_1 d'_1$, $y = d_2 d'_2$, $a = \alpha$, $\rho c_t^2 = \alpha$, c_{44} (c_{44} – модуль сдвига), $b = \rho_* i \omega \varepsilon$ (ρ_* – плотность жидкости), $F = \alpha$, $c_{44} / d_2 c'_{44}$ и уравнение для параметра затухания β

$$e^{-\beta L} = \operatorname{ach} x / [(a + bF) ch y] + [ab sh x thy (F^2 - 1) - b^2 F sh x - b^2 F^2 ch x thy + ab sh x] / [a(a + bF)e^y]. \quad (7)$$

Если вязкость $\nu = 0$, тогда уравнения (6) и (7) переходят в известные формулы, полученные в случае контакта сплоистой среды с вакуумом [7]. В пределе, когда $x \ll 1$, $y \ll 1$, и в нижайшем порядке по ν находим, используя уравнение (6), коэффициент затухания сдвиговых поверхностных волн:

$$\Gamma = Im k_3 = \frac{1}{2} k_0 \frac{\rho_*^2}{\rho c} \omega \nu, \quad (8)$$

где $k_0 = \omega / c_t$; эффективные значения скорости звука c_t , плотности $\bar{\rho}$ и модуля сдвига \bar{c} сплоистой среды равны:

$$\bar{c}_t^2 = \frac{d_1 c_{44} + d_2 c'_{44}}{d_1 \rho + d_2 \rho'}, \quad \bar{\rho} = \frac{\rho d_1 + \rho' d_2}{d_1 + d_2}, \quad \bar{c} = \frac{c_{44} c'_{44} (d_1 + d_2)}{d_1 c'_{44} + d_2 c_{44}}.$$

Сравним длину пробега акустической волны с ее длиной λ :

$$\lambda / |\Gamma|^{-1} = \pi \rho_*^2 \omega \nu / (\bar{\rho} \bar{c}). \quad (9)$$

Глубина проникновения колебаний в сплоистую среду в поверхностной волне дается формулой

$$e^{-\beta L} = 1 - \rho_* i \omega \varepsilon L / \bar{c}. \quad (10)$$

Если учесть в выражении для ε (5), что обычно $|k_3|^2 \ll \omega / \nu$, тогда из формулы (10) получаем

$$\beta = \frac{(i+1)}{\sqrt{2}} \frac{\omega \rho_*}{\bar{c}} \sqrt{\omega \nu}, \quad \lambda / |\beta|^{-1} = 2\pi \frac{\rho_* \bar{c}_t \sqrt{\omega \nu}}{\bar{c}}. \quad (11)$$

В случае $\rho = \rho'$, $c_t = c'_t$ формулы (9) и (11) с точностью до обозначений совпадают с аналогичными выражениями, полученными в работе [1].

Отметим, что в сплоистой полубесконечной среде в отличие от однородного твердого тела сдвиговые поверхностные волны существуют, если $C_{44} < C_t$ и в отсутствии нагружения поверхности вязкой жидкостью ($\gamma = 0$) [7]. Такие волны могут быть получены на основе формул (6) и (7), если в них удержать слагаемые не только нижайшего, но и следующего порядка малости по x и y . Параметр затухания этих волн $\beta \sim \omega^2$ (в отличие от случая, рассмотренного нами (11), где $|\beta| \sim \omega^{3/2}$).

Приведем оценки, используя для определенности параметры для сплоистой структуры № - Cu [7]:

$c_{44} (10^{11} \text{ дин}/\text{см}^2)$	$\rho (\text{г}/\text{см}^3)$	$C_t (10^5 \text{ см}/\text{с})$	$a (\text{\AA})$
Nb 2.87	8.57	1.88	10^3
Cu 7.53	8.92	2.905	$5 \cdot 10^2$

и $\omega = 6 \cdot 10^8$ Гц. В случае контакта сплоистой среды с водой при 20°C , когда ее вязкость $\gamma = 10^{-2} \text{ см}^2/\text{с}$, плотность $\rho_* = 1 \text{ г}/\text{см}^3$ получаем $|\beta|^{-1} = 100 \lambda$, $\tau^{-1} = 10^5 \lambda$.

Таким образом, установлено, что при нагружении поверхности сплоистой среды вязкой жидкостью волна становится поверхностной. С ростом вязкости уменьшается глубина локализации волн и возрастает затухание. Вопрос о значениях затухания и глубины проникновения поверхностной волны должен решаться на основе полученных формул (9) и (11).

Список литературы

- [1] Плесский В.П., Тен Ю.А. // Письма в ЖТФ. 1984. Т. 10. № 5. С. 296–300.
- [2] Плесский В.П., Тен Ю.А. // Акустический журнал. 1985. Т. 31. № 4. С. 553–554.
- [3] Vetrov S.Ya., Shabarov V.F. // Phys. Stat. Sol. B. 1987. V. 140. N 1. P. 103–112.
- [4] Ветров С.Я., Шабаров В.Ф. // Поверхность. 1987. № 5. С. 144–146.
- [5] Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. Теория упругости. М.: Наука, 1987. 244 с.
- [6] Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. Гидродинамика. М.: Наука, 1988. 732 с.
- [7] Camley R.E., Djafari-Rouhani B., Dobrzynski L., Maradudin A.A. // Phys. Rev. 1983. V. B27. N 12. P. 7318–7329.

Институт физики им. Л.В.Киренского
СО АН СССР, Красноярск

Поступило в Редакцию
18 мая 1990 г.
В окончательной редакции
20 декабря 1990 г.