

УДК 539.211

© 1991

## СДВИГОВЫЕ ПОВЕРХНОСТНЫЕ АКУСТИЧЕСКИЕ ВОЛНЫ НА ГРАНИЦЕ УПРУГОЙ СРЕДЫ С НЕМАТИЧЕСКИМ ЖИДКИМ КРИСТАЛЛОМ

С. Я. Ветров, В. Ф. Шабанов

Исследуются сдвиговые поверхностные акустические волны, распространяющиеся вдоль границы раздела изотропной среды с нематическим жидким кристаллом (НЖК). Получены выражения для параметров, характеризующих длину пробега поверхностной акустической волны и глубину ее проникновения в изотропную среду и жидкий кристалл. Учет специфики НЖК (по сравнению с обычной жидкостью) — сильную анизотропию коэффициентов вязкости — показывает возможность эффективно управлять длиной пробега волны и глубиной ее локализации в контактирующих средах за счет изменения ориентации директора НЖК (например, внешним электрическим полем).

В работах [1, 2] исследовано влияние вязкого нагружения поверхности твердого тела на распространение сдвиговых акустических 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 [3-5]. В настоящее время поверхностные акустические волны активно исследуются в связи с широким применением этих волн в акустоэлектронике. Привлекают внимание, в частности, волны, распространяющиеся вдоль границы раздела двух сред. Представляет интерес исследовать сдвиговые поверхностные акустические волны на границе упругой среды с нематическим жидким кристаллом (нематиком). Интерес обусловлен целым рядом уникальных свойств нематиков — прежде всего сильной анизотропией коэффициентов вязкости.

В данной работе мы изучаем распространение сдвиговых поверхностных акустических волн на границе нематика с упругой средой в зависимости от ориентации директора НЖК.

Пусть упругая среда занимает область  $x_1 > 0$ , а нематик область  $x_1 < 0$ . Упругие свойства среды описываются двумя параметрами — плотностью  $\rho$  и поперечной скоростью звука  $c_t$ . Рассматриваются сдвиговые поверхностные волны на границе упругой среды и нематика со смещением вдоль  $x_2$ -направления, распространяющиеся в  $x_3$ -направлении; в волне испытывают колебания смещение упругой среды  $u_2$  и скорость движения частиц нематика  $v_2$ , зависящие от координат  $x_1, x_3$  (и от времени  $t$ ), но не от  $x_2$ .

Для описания сдвиговых колебаний в твердом теле используется уравнение движения упругой среды [6]

$$\ddot{u}_2(x_1, x_3, t) = \frac{\partial \sigma_{2j}(x_1, x_3, t)}{\partial x_j}, \quad (1)$$

где компоненты тензора напряжений изотропной среды

$$\sigma_{ij} = (E/(1 + \sigma)) \left( u_{ij} + \frac{\sigma}{1 - \sigma} u_{ii} \delta_{ij} \right),$$

здесь  $\sigma$ ,  $E$  — коэффициент Пуассона и модуль Юнга; компоненты тензора деформации

$$2u_{ij} = (\partial u_i / \partial x_j + \partial u_j / \partial x_i).$$

Отличны от нуля следующие компоненты тензора напряжений:

$$\sigma_{21} = \rho c_i^2 \frac{\partial u_2}{\partial x_1}, \quad \sigma_{23} = \rho c_i^2 \frac{\partial u_2}{\partial x_3}, \quad c_i^2 = \frac{E}{2\rho(1+\sigma)}. \quad (2)$$

С учетом (2) формула (1) сводится к виду

$$\ddot{u}(x_1, x_3, t) = c_i^2 \Delta u_2(x_1, x_3, t), \quad (3)$$

где

$$\Delta = \partial^2 / \partial x_1^2 + \partial^2 / \partial x_3^2.$$

Для описания сдвиговых колебаний в нематике используется уравнение движения для линейной скорости частицы [7], которое при отсутствии внешних сил и пренебрежении градиентами директора имеет вид

$$\rho' \dot{v}_2(x_1, x_3, t) = \frac{\partial \sigma'_{j2}(x_1, x_3, t)}{\partial x_j}, \quad (4)$$

где  $\rho'$  — плотность жидкости (которую мы считаем несжимаемой), вязкий тензор напряжений нематической жидкости

$$\sigma'_{ji} = \mu_1 n_k n_m d_{km} n_i n_j + \mu_2 n_j N_i + \mu_3 n_i N_j + \mu_4 d_{ji} + \mu_5 n_j n_k d_{ki} + \mu_6 n_i n_k d_{kj},$$

где  $n_j$  — компоненты директора,

$$N_i = -\omega_{ik} n_k, \quad 2d_{ij} = v_{ij} + v_{ji}, \quad 2\omega_{ij} = v_{ij} - v_{ji},$$

$$v_{ij} = \frac{1}{2} (\partial v_i / \partial x_j + \partial v_j / \partial x_i),$$

$\mu_1, \dots, \mu_6$  — коэффициенты вязкости. Отметим, что ранее в рамках принятого нами приближения (несжимаемость нематика и пренебрежение градиентами директора) Мартин и Кандо предложили ультразвуковой метод изучения коэффициентов вязкости НЖК [7-9]. Коэффициенты вязкости, определенные этим методом, достаточно хорошо согласуются с соответствующими коэффициентами вязкости, полученными по данным изучения течения в капиллярах [7, 9].

Рассмотрим в первую очередь случай планарной ориентации директора нематика ( $\mathbf{n} = (0, n_2, n_3)$ ). Кроме того, считаем, что молекулы нематика жестко связаны с поверхностью упругой среды. В этом случае компоненты вязкого тензора напряжений в уравнении (4)

$$\sigma'_{12} = \frac{1}{2} (\mu_3 n_2^2 + \mu_4 + \mu_6 n_2^2) \frac{\partial v_2}{\partial x_1},$$

$$\sigma'_{22} = \frac{1}{2} n_2 n_3 (2\mu_1 n_2^2 + \mu_5 + \mu_6 - \mu_2 - \mu_3) \frac{\partial v_2}{\partial x_3},$$

$$\sigma'_{32} = \left[ n_3^2 (\mu_1 n_2^2 - \mu_2 / 2 + \mu_5 / 2) + \frac{n_3^2}{2} (\mu_3 + \mu_4 + \mu_6) \right]. \quad (5)$$

Уравнения (3) и (4) должны решаться при условиях равенства напряжений и скоростей сред на границе твердое тело—нематик

$$e_j \sigma_{ji} = e_j \sigma'_{ji}, \quad \dot{u}_2 = v_2, \quad x_1 = 0, \quad (6)$$

где  $e_j$  — компоненты единичного вектора, направленного по оси  $x_1$ , и при условиях  $u_2 \rightarrow 0$  при  $x_1 \rightarrow \infty$ ;  $v_2 \rightarrow 0$  при  $x_1 \rightarrow -\infty$  вдали от границы раздела. Отличные от нуля компоненты вязкого тензора напряжений, входящие в граничные условия (6)

$$\sigma'_{12}, \quad \sigma'_{13} = \frac{n_2 n_3}{2} (\mu_3 + \mu_6) \frac{\partial v_2}{\partial x_1}. \quad (7)$$

Для заданной модели условия  $\sigma'_{13} = 0$  в (6) может быть выполнено, если  $n_2 = 0$  ( $n_3 = 1$ ) либо  $n_3 = 0$ , ( $n_2 = 1$ ). Коэффициент вязкости ( $\mu_3 + \mu_6$ ) для известных нам НЖК отличен от нуля.

1) В случае, когда  $\mathbf{n} = (0, 0, 1)$ , уравнение (4) с учетом (5) сводится к виду

$$\rho' \dot{v}_2(x_1, x_3, t) = \left( \eta_3 \frac{\partial^2}{\partial x_1^2} + \eta_2 \frac{\partial^2}{\partial x_3^2} \right) v_2(x_1, x_3, t), \quad (8)$$

где  $\eta_3 = \mu_4/2$ ,  $\eta_2 = (-\mu_2 + \mu_4 + \mu_5)/2$ . Условия на границе (6) принимают вид

$$\rho c_i^2 \frac{\partial u_2}{\partial x_1} = \eta_3 \frac{\partial v_2}{\partial x_1}, \quad \dot{u}_2 = v_2, \quad x_1 = 0. \quad (9)$$

Решение ищем в виде

$$\begin{aligned} u_2 &= A e^{-\alpha x_1} e^{i(k_3 x_3 - \omega t)}, \quad \text{Re } \alpha > 0, \\ v_2 &= v_0 e^{q x_1} e^{i(k_3 x_3 - \omega t)}, \quad \text{Re } q > 0. \end{aligned} \quad (10)$$

Подставляя (10) в уравнения (3) и (8), получаем

$$\begin{aligned} -\omega^2 &= c_i^2 (\alpha^2 - k_3^2), \\ -\rho' i \omega &= \eta_3 q^2 - \eta_2 k_3^2, \end{aligned} \quad (11)$$

а из граничных условий (9) с учетом (10) находим

$$\begin{aligned} -\rho c_i^2 \alpha A &= \eta_3 q v_0, \\ -i \omega A &= v_0. \end{aligned} \quad (12)$$

Из системы уравнений (11), (12) в низшем порядке по коэффициентам вязкости получаем закон дисперсии

$$k_3 = \frac{\omega}{c_i} \left( 1 + \frac{i \omega \eta_3 \rho'}{2 \rho c_{44}} \right), \quad (13)$$

где  $c_{44} = \rho c_i^2$  — модуль сдвига. Коэффициент затухания сдвиговых поверхностных волн

$$\Gamma_1 = \text{Im } k_3 = \frac{1}{2} k_0 \frac{\rho'^2}{\rho c_{44}} \omega \nu_3, \quad (14)$$

где  $k_0 = \omega/c_i$ ,  $\nu_3 = \eta_3/\rho'$  — кинематическая вязкость жидкости. Сравним длину пробега акустической волны с ее длиной  $\lambda$

$$\lambda/\Gamma_1^{-1} = \pi \rho'^2 \omega \nu_3 / (\rho c_{44}). \quad (15)$$

Найдем глубину проникновения в упругую среду колебаний смещения в поверхностной волне. Используя (12), находим

$$\alpha = i \omega \eta_3 q / c_{44}.$$

Подставляя сюда выражение для  $q$ , найденное из (11), получаем

$$\alpha = (\eta_2 k_3^2 / \eta_3 - i \omega / \nu_3)^{1/2} i \omega \eta_3 / c_{44}.$$

Если учесть, что обычно  $\omega/\nu_3 \gg \eta_2 |k_3|^2 / \eta_3$ , тогда

$$q = \frac{1}{\sqrt{2}} (1 - i) (\omega/\nu_3)^{1/2}, \quad (16)$$

и окончательно находим

$$\alpha = \frac{(1+i)}{\sqrt{2}} \frac{\omega \rho'}{c_{44}} (\omega \nu_3)^{1/2}. \quad (17)$$

Сравним глубину проникновения волны в твердое тело с ее длиной

$$\lambda/L_1^r = \lambda/|x|^{-1} = 2\pi \frac{\rho' c_t (\omega v_3)^{1/2}}{c_{44}}. \quad (18)$$

Сравним также, используя (16), глубину проникновения в нематик колебаний скорости в поверхностной волне с ее длиной

$$\lambda/L_1^s = \lambda/|q|^{-1} = 2\pi c_t / (\omega v_3)^{1/2}. \quad (19)$$

Приведем оценки, используя характерные параметры упругой среды:  $\rho = 9 \text{ г/см}^3$ ,  $c_{44} = 7 \cdot 10^{11} \text{ дин/см}^2$ ,  $c_t = 10^5 \text{ см/с}$  и  $\omega = 6 \cdot 10^8 \text{ Гц}$ . В случае контакта твердого тела с нематиком МББА при  $20^\circ \text{C}$ , когда его вязкость  $v_3 = 0.5 \text{ см}^2/\text{с}$ , плотность  $\rho' = 1 \text{ г/см}^3$ , получаем  $\Gamma_1^{-1} = 7 \cdot 10^3 \lambda$ ,  $L_1^r = 70 \lambda$ ,  $L_1^s = 3 \cdot 10^{-2} \lambda$ . Следовательно, найдена поверхностная волна, распространяющаяся вдоль границы раздела упругой среды и нематика. С увеличением вязкости уменьшаются длина пробега волны и глубина проникновения ее в твердое тело. Однако глубина проникновения в нематик колебаний скорости в поверхностной волне растет с увеличением вязкости. Без вязкой нагрузки изотропной упругой среды сдвиговые поверхностные акустические волны не могут существовать.

2) Для директора, ориентированного вдоль оси  $x_2$  ( $n = (0, 1, 0)$ ), рассмотрение аналогично подробно проведенному выше. Поэтому приведем конечный результат. Длина пробега поверхностной акустической волны в сравнении с ее длиной

$$\lambda/\Gamma_2^{-1} = \pi \rho'^2 \omega v_1 / (\rho c_{44}), \quad (20)$$

где  $v_1 = \eta_1 / \rho'$ ,  $\eta_1 = (\mu_3 + \mu_4 + \mu_6) / 2$ . Сравним глубины проникновения в упругую среду и нематик колебаний смещения и скорости в поверхностной волне с ее длиной

$$\lambda/L_2^r = \lambda/|x|^{-1} = 2\pi \frac{\rho' c_t (\omega v_1)^{1/2}}{c_{44}}, \quad (21)$$

$$\lambda/L_2^s = \lambda/|q|^{-1} = 2\pi c_t / (\omega v_1)^{1/2}. \quad (22)$$

3) Наконец, в случае ориентации директора вдоль оси  $x_1$  получаем

$$\lambda/\Gamma_3^{-1} = \pi \rho'^2 \omega v_2 / (\rho c_{44}), \quad (23)$$

где  $v_2 = \eta_2 / \rho'$ ,

$$\lambda/L_3^r = \lambda/|x|^{-1} = 2\pi \rho' c_t (\omega v_2)^{1/2} / c_{44}, \quad (24)$$

$$\lambda/L_3^s = \lambda/|q|^{-1} = 2\pi c_t / (\omega v_2)^{1/2}. \quad (25)$$

Отметим, что при температуре перехода нематика в изотропную фазу коэффициенты вязкости  $v_1$  и  $v_2$  (но не коэффициент  $v_3$ ) скачком обращаются в нуль [7] и формулы (15), (18) с точностью до обозначений совпадают с аналогичными выражениями, полученными в работе [1] для случая контакта твердого тела с жидкостью. Таким образом, оригинальность нашего рассмотрения связана со спецификой нематика (по сравнению с обычными жидкостями) — анизотропией коэффициентов вязкости. Эта особенность может быть использована при обнаружении обсуждаемых волн. Сравним длины пробега и глубины локализации поверхностных волн для различных ориентаций директора. Для примера рассмотрим последние два случая ориентации директора

$$\Gamma_2^{-1} / \Gamma_3^{-1} = \eta_2 / \eta_1, \quad L_2^r / L_3^r = (\eta_2 / \eta_1)^{1/2}, \quad L_2^s / L_3^s = (\eta_1 / \eta_2)^{1/2}. \quad (26)$$

При сравнении длин пробега и глубин локализации для двух других случаев ориентации директора имеют место соотношения, подобные (26). Для МББА (при  $25^\circ \text{C}$ ) отношение  $\eta_2 / \eta_1 = 5$ , для ПАА (при  $125^\circ \text{C}$ )  $\eta_2 / \eta_1 = 8$  [10]. В случае планарной ориентации директора МББА и ПАА в плоскости

$x_2x_3$ , когда обе компоненты директора  $n_2, n_3$  не равны нулю ( $\mathbf{n} = (0, n_2, n_3)$ ), сдвиговые поверхностные волны на границе нематик—твердое тело не существуют. Следовательно, меняя ориентацию директора, например, электрическим полем [11], можно эффективно управлять характеристиками поверхностной волны: длиной пробега волны и глубиной ее локализации в контактирующих средах.

#### С п и с о к л и т е р а т у р ы

- [1] Плесский В. П., Тен Ю. А. // Письма в ЖТФ. 1984. Т. 10. № 5. С. 296—300.
- [2] Плесский В. П., Тен Ю. А. // Акуст. журн. 1985. Т. 31. № 4. С. 553—554.
- [3] Vetrov S. Ya., Shabanov V. F. // Phys. Stat. Sol. B. 1987. V. 140. N 1. P. 103—112.
- [4] Ветров С. Я., Шабанов В. Ф. // Поверхность. 1987. № 5. С. 144—146.
- [5] Ветров С. Я., Шабанов В. Ф. // Поверхность. 1990. № 4. С. 150—151.
- [6] Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Теория упругости. М.: Наука, 1987. 244 с.
- [7] Чандрасекар С. Жидкие кристаллы. М.: Мир, 1980. 344 с.
- [8] Martinoty P., Candau S. // Mol. Cryst. Liquid Cryst. 1971. V. 14. P. 243—247.
- [9] де Жен П. Физика жидких кристаллов. М.: Мир, 1977. 400 с.
- [10] Stephen T. J., Straley J. P. // Rev. Mod. Phys. 1974. V. 46. P. 617—630.
- [11] Блиннов Л. М. Электро- и магнитооптика жидких кристаллов. М.: Наука, 1978. 384 с.

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

Поступило в Редакцию  
4 февраля 1991 г.