## УДК 539.3

И. Т. СЕЛЕЗОВ, доктор физ.-мат. наук, Ин-т гидромеханики НАНУ О. В. АВРАМЕНКО, канд. физ.-мат. наук, Кировоградский гос. пед. ун-т

## РАСПРОСРАНЕНИЕ ВОЛН В УПРУГОМ НЕОДНОРОДНОМ СЛОЕ, КОНТАКТИРУЮЩЕМ С ЖИДКИМИ СРЕДАМИ

Приведены постановка и решение методом разложения искомых функций по малой координате задачи о распространении волн в неоднородном упругом слое, помещенном между двумя сжимаемыми жидкостями с различными физическими свойствами. Показано, что различные типы неоднородности слоя могут приводить к сильной концентрации волновых полей либо в центральной части слоя, либо вблизи его границ.

Исследованию распространения волн в упругом слое, контактирующем с жидкими средами, посвящены [1]–[4]. Отметим также статьи, непосредственно относящиеся к рассматриваемой задаче упругожидкого взаимодействия с учетом некоторых форм неоднородности упругой среды [5]–[14].

В настоящей статье представлено решение задачи о распространении гармонических волн в произвольно неоднородном по толщине слое, помещенном между жидкостями разной плотности, на основе метода разложения неизвестных функций в степенные ряды по малой координате. Неоднородность упругой среды характеризуется постоянными Ламе и плотностью, которые в общем случае являются функциями пространственных координат. Применяется модель неоднородной упругой среды [15], в которой модуль сдвига G и плотность r – постоянные величины, а постоянная Ламе l – функция вертикальной координаты, т.е.  $l = l(x_3)$ . В этом случае уравнение движения распадается на два независимых волновых уравнения для скалярного и векторного потенциалов  $\mathbf{u} = \nabla f + \nabla \times \mathbf{A}$ ,  $\nabla \cdot \mathbf{A} = 0$ .

Рассмотрим распространение волн в произвольно неоднородном слое, ограниченном с двух сторон сжимаемыми невязкими жидкостями с плотностями  $r_1$  и  $r_2$ , соответственно. Упругий слой помещен вдоль координаты  $x_1$  (рис. 1) в области

 $\Omega = \{ (x_1, x_2, x_3), -\infty < x_1 < \infty, -\infty < x_2 < \infty, -h/2 \le x_3 \le h/2 \},\$ 

а жидкие среды в верхнем и нижнем полупространствах

$$\Omega_1 = \{ (x_1, x_2, x_3), -\infty < x_1 < \infty, -\infty < x_2 < \infty, h/2 \le x_3 \}, \\ \Omega_2 = \{ (x_1, x_2, x_3), -\infty < x_1 < \infty, -\infty < x_2 < \infty, x_3 \le -h/2 \}.$$





Уравнения неоднородной упругой среды в области  $\Omega$  имеют вид

$$\sum_{i=0}^{\infty} b_i x_3^i \nabla^2 f - \frac{\partial^2 f}{\partial t^2} = 0 \qquad \nabla^2 x - \frac{1}{c_s^2} \frac{\partial^2 x}{\partial t^2} = 0 \qquad (1)$$
$$c_s^2 = f(x_3) = (I(x_3) + 2G) / r_1 = \sum_{i=0}^{\infty} b_i x_3^i.$$

где

В случае потенциального движения жидкости система уравнений гидродинамики с учетом выражений для вектора скорости  $\mathbf{v}_{j} = -\nabla y_{j}$  (j = 1,2) приводится к волновым уравнениям в соответствующих областях  $\Omega_{1}$  и  $\Omega_{2}$ 

$$\nabla^2 \mathbf{y}_j - \frac{1}{c_{0j}^2} \frac{\partial^2 \mathbf{y}_{ij}}{\partial t^2} = 0, \quad \mathbf{v}_j = -\nabla \mathbf{y}_j, \quad p_j = \mathbf{r}_j \frac{\partial \mathbf{y}_j}{\partial t}. \quad (j = 1, 2)$$
(2)

где  $c_j = \sqrt{K_j / r_j}$ ,  $K_j$  – модули упругости жидкости в верхнем и нижнем полупространствах с плотностями  $r_j$  (индексами j (j = 1,2) обозначены параметры, которые соответствуют областям  $\Omega_1$  и  $\Omega_2$ ).

На поверхности раздела  $x_3 = h/2$  и  $x_3 = -h/2$  выполняются условия сопряжения

 $s_{13} = 0$ ,  $s_{33} = -p_j$ ,  $(v_3)_j = \partial u / \partial t$  при  $x_3 = \pm h / 2$ . (3) С учетом соотношения Гука граничные условия (3) принимают вид

$$2\frac{\partial^{2} f}{\partial x_{1} \partial x_{3}} + \frac{\partial^{2} x}{\partial x_{1}^{2}} - \frac{\partial^{2} x}{\partial x_{3}^{2}} = 0 , \qquad \frac{\partial^{2} f}{\partial t \partial x_{3}} + \frac{\partial^{2} x}{\partial t \partial x_{1}} + \frac{\partial y_{j}}{\partial x_{1}} = 0$$
$$\frac{1}{G} \left( \frac{\partial^{2} f}{\partial x_{1}^{2}} + \frac{\partial^{2} f}{\partial x_{3}^{2}} \right) + 2 \left( \frac{\partial^{2} f}{\partial x_{3}^{2}} - \frac{\partial^{2} x}{\partial x_{1} \partial x_{3}} \right) = -r_{j} \frac{\partial y_{j}}{\partial t} . \tag{4}$$

ISSN 0203-3755. Динам. системы, 2000, Вып. 16

82

На бесконечности выполняются условия излучения и ограниченности Зоммерфельда.

Безразмерные величины введены с характерными параметрами: длина h, плотность r, скорость волн сдвига  $c_s = (G/r)^{1/2}$ .

Решение представляется в классе бегущих волн

$$f(x_1, x_3, t) = F(x_3) \exp(i(kx_1 - wt)).$$
(5)

Подставляя (5) в уравнения (1), (2) и граничные условия (4), приходим к системе дифференциальных уравнений

$$\frac{d^2 \Phi}{dx_3^2} - \Phi \left( k^2 - \frac{W^2}{c_*^2} \right) = 0, \qquad c_*^2 = \sum_{i=0}^\infty b_i x_3^i \tag{6}$$

$$\frac{d^2\Xi}{dx_3^2} - \Xi \left( k^2 - \frac{w^2}{c_s^2} \right) = 0, \qquad \frac{d^2\Psi_j}{dx_3^2} - \Psi_j \left( k^2 - \frac{w^2}{c_{0j}^2} \right) = 0 \quad (7)$$

с условиями сопряжения на поверхностях раздела  $x_3 = \pm h/2$ .

$$2ik\frac{d\Phi}{dx_{3}} - k^{2}\Xi - \frac{d^{2}\Xi}{dx_{3}^{2}} = 0 \qquad -iw\frac{d\Phi}{dx_{3}} - kw\Xi + \frac{d\Psi_{j}}{dx_{3}} = 0 \qquad (8)$$

$$\sum_{i=0}^{\infty} b_i x_3^i \cdot \frac{d\Phi}{dx_3^2} - \left(\sum_{i=0}^{\infty} b_i x_3^i - 2\right) k^2 \Phi + 2ik \frac{d\Xi}{dx_3} - iwr_j \Psi_j = 0$$
(9)

Уравнение (6) является уравнением с переменными коэффициентами, для решения которого применим метод степенных рядов. Представим решение в виде  $\Phi = \sum_{n=0}^{\infty} a_n x_3^n$  и подставим его в уравнение (6). Пере-

множив ряды, получим следующее уравнение:

$$\sum_{i=0}^{\infty} \left[ \sum_{i=0}^{\infty} b_i (n+1-i)(n+2-i)a_{n+2-i} - k^2 \sum_{i=0}^{\infty} b_i a_{n-i} + w^2 a_n \right] x_3^n = 0.$$

Приравнивая коэффициенты при равных степенях *x*<sub>3</sub> нулю, получим бесконечную систему рекуррентных алгебраических уравнений

$$\sum_{i=0}^{\infty} b_i (n+1-i)(n+2-i)a_{n+2-i} - k^2 \sum_{i=0}^{\infty} b_i a_{n-i} + w^2 a_n = 0 \quad (n = \overline{0, \infty})$$

Отсюда получаем рекуррентные формулы, которые связывают все коэффициенты

$$a_{n+2} = -\frac{1}{b_0(n+1)(n+2)} \left[ \sum_{i=1}^{\infty} b_i(n+1-i)(n+2-i)a_{n+2-i} - k^2 \sum_{i=0}^{\infty} b_i a_{n-i} + w^2 a_n \right]$$
(10)

Из рекуррентной формулы (10) методом математической индукции можно показать, что каждый коэффициент  $a_n$  можно выразить через  $a_0$  и  $a_1$  как сумму двух функций, каждая из которых зависит только от  $a_0$  или  $a_1$ . Введем новые функции  $g_n^* = g_n^*(a_0)$  и  $V_n^* = V_n^*(a_1)$ , такие что

$$a_{n}(a_{0}, a_{1}) = g_{n}^{*}(a_{0}) + V_{n}^{*}(a_{1}) \quad (n = \overline{0, \infty}),$$

$$g_{1}^{*} = V_{0}^{*} = V_{2}^{*} = 0, \quad V_{1}^{*} = a_{1}, \quad g_{0}^{*} = a_{0}$$
(11)

Подставим (11) в формулу (10) и после преобразований получим

$$a_{n+2} = -\frac{1}{b_0(n+1)(n+2)} \left[ \sum_{i=1}^{\infty} b_i(n+1-i)(n+2-i)g_{n+2-i}^* - k^2 \sum_{i=0}^{\infty} b_i g_{n-i}^* + w^2 g_n^* \right] - (12) - \frac{1}{b_0(n+1)(n+2)} \left[ \sum_{i=1}^{\infty} b_i(n+1-i)(n+2-i)V_{n+2-i}^* - k^2 \sum_{i=0}^{\infty} b_i V_{n-i}^* + w^2 V_n^* \right] - (12)$$

Отсюда следует, что функцию  $g_n^*$  можно выразить через предыдущие  $g_j^*$   $(j = \overline{0, n-1})$ 

$$g_{n+2}^* = -\frac{1}{b_0(n+1)(n+2)} \left[ \sum_{i=1}^{\infty} b_i(n+1-i)(n+2-i)g_{n+2-i}^* - k^2 \sum_{i=0}^{\infty} b_i g_{n-i}^* + w^2 g_n^* \right], (13)$$
  
a  $V_n^*$  uepes  $V_i^*$   $(j = \overline{0, n-1})$ 

$$V_{n+2}^{*} = -\frac{1}{b_{0}(n+1)(n+2)} \left[ \sum_{i=1}^{\infty} b_{i}(n+1-i)(n+2-i)V_{n+2-i}^{*} - k^{2} \sum_{i=0}^{\infty} b_{i}V_{n-i}^{*} + w^{2}V_{n}^{*} \right].$$
(14)

Из (13) видно, что все  $g_0^*, g_1^*, ..., g_{n+2}^*$  последовательно выражаются через  $a_0$ , а из (14), что все  $V_0^*, V_1^*, ..., V_{n+2}^*$  – через  $a_1$ . Следовательно, решение уравнения (6) представляется в виде

$$\Phi = a_0 f_1 + a_1 f_2,$$
(15)  
где  $f_1 = \sum_{n=0}^{\infty} g_n x_3^n, \ g_n = \frac{g_n^*}{a_0} \ (n = \overline{0, \infty}), \ f_2 = \sum_{n=0}^{\infty} V_n x_3^n, \ V_n = \frac{V_n^*}{a_0}$ 
 $(n = \overline{0, \infty}).$ 

Если функция неоднородности четная, тогда  $b_{2i+1} = 0$ ( $i = \overline{0, \infty}$ ).Учитывая, что  $g_1^* = 0$  и  $V_0^* = V_2^* = 0$ , а также рекуррентные формулы (13) и (14), имеем  $g_{2k+1} = 0$ ,  $V_{2k+1} = 0$  ( $k = \overline{0, \infty}$ ). При этом

$$\Phi = a_0 f_1 + a_1 f_2, \quad f_1 = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{a_{2n}}{a_0} x_3^{2n}, \quad f_2 = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{a_{2n+1}}{a_1} x_3^n.$$
(16)

Переход от неоднородного слоя к однородному можно получить, полагая  $b_0 = c_e^2 = const$ ,  $b_i = 0$ ,  $(i = \overline{1, \infty})$ .

Переобозначим величины  $a_0$  и  $a_1$  в  $a_0 = C_1$ ,  $a_1 = C_2$  и перепишем (15) в виде

$$\Phi(x_3) = C_1 f_1 + C_2 f_2. \tag{17}$$

Решения уравнений (7) с учетом условий Зоммерфельда записываются в виде

$$\Xi(x_3) = C_3 e^{l_1 x_3} + C_4 e^{-l_1 x_3}, \ \Psi_1(x_3) = C_5 e^{l_2 x_3}, \ \Psi_2(x_3) = C_6 e^{-l_3 x_3},$$
(18)

ISSN 0203-3755. Динам. системы, 2000, Вып. 16

84

где

e 
$$I_1^2 = k^2 - \frac{W^2}{c_s^2}, \quad I_2^2 = k^2 - \frac{W^2}{c_1^2}, \quad I_3^2 = k^2 - \frac{W^2}{c_2^2}.$$

Подставляя решения (17), (18) в граничные условия (4), приходим к системе шести уравнений относительно постоянных  $C_i$  ( $i = \overline{1,6}$ ). Приравнивая нулю определитель этой системы, приходим к дисперсионному уравнению. Запишем его в виде

$$\begin{vmatrix} d_{1}\Gamma_{10} & 0 & d_{2}\Lambda_{10} & d_{3}ch\frac{p}{l}a_{2} & 0 & 0 \\ 2\dot{S}_{g} & 0 & 2\dot{S}_{V} & d_{4}sh\frac{p}{l}a_{2} & Pr_{-} & Pr_{+} \\ d_{2}\Gamma_{10} & 0 & d_{2}\Lambda_{10} & d_{5}ch\frac{p}{l}a_{2} & A_{-} & A_{+} \\ d_{1}\Gamma_{11} & d_{3}sh\frac{p}{l}a_{2} & d_{2}\Lambda_{11} & 0 & 0 & 0 \\ 2\dot{C}_{g} & d_{4}ch\frac{p}{l}a_{2} & 2\dot{C}_{V} & 0 & Pr_{+} & Pr_{-} \\ d_{2}\Gamma_{11} & d_{5}sh\frac{p}{l}a_{2} & d_{2}\Lambda_{11} & 0 & A_{+} & A_{-} \end{vmatrix} = 0$$
(19)

где коэффициенты представляются в виде бесконечных сумм вида (приведем только некоторые из них)

$$\begin{split} & C_{g} = \sum_{i=0}^{\infty} b_{2i} \left(\frac{h}{2}\right)^{2i} \left[\Gamma_{20} - \left(\frac{2p}{l}\right)^{2} \Gamma_{00}\right] + \sum_{i=0}^{\infty} \beta_{2i+1} \left(\frac{h}{2}\right)^{2i+1} \left[\Gamma_{21} - \left(\frac{2\pi}{l}\right)^{2} \Gamma_{01}\right] + 2\left(\frac{2\pi}{l}\right)^{2} \Gamma_{00}, \\ & \Gamma_{00} = \sum_{i=0}^{\infty} \gamma_{2i} \left(\frac{h}{2}\right)^{2i}, \ \Gamma_{01} = \sum_{i=0}^{\infty} \gamma_{2i+1} \left(\frac{h}{2}\right)^{2i+1}, \\ & \Gamma_{20} = \sum_{i=0}^{\infty} (2i+1)(2i+2)\gamma_{2i+2} \left(\frac{h}{2}\right)^{2i}, \ \Gamma_{21} = \sum_{i=0}^{\infty} (2i+2)(2i+3)\gamma_{2i+3} \left(\frac{h}{2}\right)^{2i+1}, \\ & g_{n+2} = -\frac{1}{b_{0}(n+1)(n+2)} \left[\sum_{i=1}^{\infty} b_{i}(n+1-i)(n+2-i)g_{n+2-i} - \left(\frac{2p}{l}\right)^{2} \left[\sum_{k} k^{2}b_{i}a_{n-i} + w^{2}g_{n}\right]\right], \\ & d_{1} = 4i\frac{2p}{l}, \ d_{2} = -2i\frac{2p}{l}c, \ d_{3} = -4\left(\frac{2p}{l}\right)^{2}(2-c^{2}), \ d_{4} = 8i\left(\frac{2p}{l}\right)^{2}a_{2}, \\ & d_{5} = 4\left(\frac{2p}{l}\right)^{2}c, \ P = -i\frac{2p}{l}, \ r_{-} = (r_{0} - r_{2}), \ r_{+} = (r_{0} + r_{2}), \\ & A_{-} = \frac{2p}{l}(a_{4} - a_{3}), \ A_{+} = -\frac{2p}{l}(a_{4} + a_{3}), \ a_{i} = \frac{l_{i}}{2pl}, \ (i = \overline{1,4}). \end{split}$$

Для оценки влияния неоднородности было проведено сравнение с гидроупругой системой, в которой упругий слой однородный. Значения параметров соответствующего однородного слоя приняты следующие  $E/K_j = 36$  (j = 1,2), v = 0.3,  $r_1/r = 0.09$ ,  $r_2/r = 0.18$ , что соответствует системе "вода – сталь – бензин". Функция неоднородности  $\lambda(x_3)$  задавалась двумя разными способами так, чтоб наибольшие значения коэффициента объемного расширения  $\lambda(x_3)$  неоднородной упругой среды отличались от его значения в однородной упругой среде  $\lambda_0$  не более, чем на 10%

$$\lambda_k(x_3) / G = \lambda_0 (1 + \alpha_k \cos(\pi x_3)) / G,$$
 (20)  
где  $a_k = +0,1; -0,1(k = 1,2).$ 



На рис.2 представлена зависимость значений фазовой скорости от длины волны: на рис.2*a* для случая неоднородного слоя (сплошные кривые с индексом  $\lambda_1$  и  $\lambda_2$ ) и однородного слоя (пунктир) между одинаковыми жидкостями ( $\rho_1 = \rho_2 = 0.09$  – индекс  $\rho_1$ ,  $\rho_1 = \rho_2 = 0.18$  – индекс  $\rho_2$ ); на рис.2*б* для случая неоднородного слоя (сплошные кривые с индексом  $\lambda_1$  и  $\lambda_2$ ) и однородного слоя (пунктир) между разными жидкостями ( $\rho_1 = 0.09$ ,  $\rho_2 = 0.18$ ).

Рассмотренные случаи неоднородности (20) допускают симметричные и антисимметричные колебания при условии одинаковых свойств жидких сред. Численный анализ дисперсионных уравнений показал, что поведение дисперсионных кривых в случае неоднородного слоя качественно совпадает с аналогичным случаем, когда слой был однородным [6]. Видно, что выпуклая неоднородность  $\lambda_1$ , которая возрастает при приближении к середине слоя и такая, что имеет там наибольшие значения, увеличивает фазовые скорости, а вогнутая неоднородность  $\lambda_2$ , которая имеет на середине слоя минимум, уменьшает фазовые скорости.

Для жидкостей с разной плотностью дисперсионные уравнения не распадаются на два независимых, при этом имеет два разных корня,



которые удовлетворяют условию  $c < c_{01}$ , которые соответствуют квазисимметричным и квазиантисимметричным колебаниям (сплошные кривые на рис.2 $\delta$ ). Влияние характера неоднородности  $\lambda_1$  и  $\lambda_2$  проявляется, соответственно, в увеличении и уменьшении фазовых скоростей. Так же, как и в случае однородного слоя, полный анализ дисперсионного уравнения в случае разных жидкостей показал, что при

 $c_{02} < c_{01} < c_s < c_e$  не существует гармонических волн вида (20), которые имели бы фазовую скорость  $c_2^{St} < c < c_1^{St}$ .

На рис.3 представлены волновые моды в упругом слое для  $u_1$ ,  $u_3$ ,  $\sigma_{13}$ ,  $\sigma_{33}$  (рис.4) при l = 2.5. Симметричные и квазисимметричные



моды колебаний изображены на рис.3a, 4a, антисимметричные и квазиантисимметричные – на рис.36, 46.

В случае одинаковых жидкостей влияние вогнутой неоднородности  $\lambda_2$  вызывает смещение к середине слоя экстремальных значений мод колебаний, и, как следствие, наблюдаются резкие изменения перемещений и напряжений в малой окрестности  $x_3 = 0$ . Выпуклая неоднородность  $\lambda_1$  вызывает противоположные явления – экстремальные значения смещаются от середины слоя к поверхностям контакта с жидкими средами  $x_3 = \pm h/2$ , при этом резкие изменения характеристик упругого слоя имеют место вблизи его границ.

При условии разных плотностей жидкостей возникает существенное нарушение симметричных и антисимметричных зависимостей компонент смещений и напряжений от вертикальной координаты. Аналогично случаю однородного слоя, при квазисимметричных и квазиантисимметричных колебаниях абсолютные значения на границах контакта упругой и жидкой среды  $x_3 = \pm h/2$  разные, в то время как при симметричных и антисимметричных одинаковые. Исключения составляют только зависимость  $\sigma_{13}$ , значения которой на поверхностях контакта равна нулю соответственно граничному условию  $s_{13} = 0$ .

## Список использованной литературы

- **1.** Викторов И.А. Физические основы применения ультразвуковых волн Рэлея и Лэмба в технике. М., 1966. 168 с.
- **2.** Гринченко В.Т., Мелешко В.В. Гармонические колебания и волны в упругих телах. Киев, 1981. 283 с.
- **3.** Селезов И.Т. Моделирование волновых и дифракционных процессов в сплошных средах. Киев, 1989. 204 с.
- 4. Бреховских Л.М. Волны в слоистых средах. М., 1973. 344 с.
- Авраменко О.В, Селезов И.Т. Распространение волн в упругом слое, помещенном между различными жидкими средами // Акустичний вісник. – 1999. – №3. – Р. 3–10.
- **6.** Селезов И.Т., Авраменко О.В. Распространение гидроупругих волн в упругом или жидком слое, контактирующем с внешней средой // Гидромеханика. 1993. <u>68.</u> С. 15–20.
- Seemann W., Wauer J. Fluid-structural coupling of vibration bodies in a surrounding confined liquid // Zeitschrift Fur Angewandte Math. Mech. (West Germany). – 1996. – 76(2). – C. 67–79.
- Hawwa M.A., Nayfeh A.H. Flexural wave propagation in a fluid loaded plate with periodically varying rigidity // Trans. ASME. J. Vib. Acoust. – 1997. – <u>119</u>(3). – C. 415–419.
- 9. Селезов И.Т., Авраменко О.В. Распространение волн в помещенном в жидкость в упругом слое с пустотами // Мат. методи та фіз.-мех.поля. – 1997. – №1. – С. 90–96.
- 10. Tang Wenyong, Chen Tieyun Analysis for fluid-structure interaction vibration of laminated composite ship panels // J. Shanghay Jiaotong Univ. 1997. <u>31(11).</u> C. 112–115.
- Habault D., Filippi P.G.T. Light fluid approximation for sound radiation and diffraction by thin elastic plates // J. Sound. Vibr. 1998. <u>213(2)</u>. C. 333–374.

- 12. Yu Soumian, Yang Pihua, Yu Tian Resonanse theory of elastic head waves propagating in a solid layer in tight contact with a thic solid base // J. Vib. and Control. -1998. -4(3). C. 219-236.
- **13.** Zhemin Zhu, Xiaoliang Zhao, Gonghuan Du Theory of acoustic streaming generated by ultrasonic Lamb waves // J. Acoust. Soc. Amer. 1998. <u>104</u>(1). C. 89–90.
- **14.** Авраменко О.В., Селезов И.Т. Распространение волн вдоль упругого неоднородного слоя в жидкости // Изв. РАН. МТТ. – 1996. – №6. – С. 172–182.
- **15.** Hook J.F. Separation of the vector wave equation of elasticity for certain types of inhomogeneous, isotropic media // J.Acoust. Soc. America. 1961. **33**, №3. C.302–313.

Поступила в редколлегию 14.04.2000