

УДК 539.3

# Волновые процессы в упругой среде с цилиндрической полостью, подкреплённой цилиндрической оболочкой

В.Н. Тищенко, А.В. Пан

Таврический национальный университет им. В.И. Вернадского,  
Симферополь 95007.

**Аннотация.** Рассмотрены собственные волновые процессы в неоднородной среде, состоящей из тонкой прямолинейной цилиндрической оболочки, разделяющей движущуюся несжимаемую жидкость и упругое пространство вне оболочки. Приведены качественные сравнительные характеристики в пространстве безразмерных параметров: отношение модулей сдвига, отношение плотностей и параметра тонкостенности, получены т. н. "прикладные" теории, которые являются основными при реальном применении в практике расчётов

**Ключевые слова:** волновой процесс, цилиндрическая оболочка, несжимаемая жидкость, упругое пространство, параметры неоднородности.

## 1.

Изучаются волновые процессы в неоднородной среде, состоящей из упругой цилиндрической оболочки толщины  $h$  и внешнего радиуса  $a$ , подкрепляющей цилиндрическую полость в упругом пространстве. Полость оболочки наполнена несжимаемой жидкостью, движущейся со скоростью  $V_0$  вдоль оси оболочки.

Целью исследования является построение прикладной теории динамики подобного рода неоднородных сред, имеющей применение в транспортировке нефти и газа, которая описывала т. н. "длинные волны". Подобная теория известна в гидродинамике как теория "мелкой воды" [1], получившая широкое применение в практике расчёта течений несжимаемой жидкости в руслах рек.

При изучении динамики этой среды, кроме параметра тонкостенности  $\epsilon = h/a$ , в задаче присутствуют безразмерные параметры жёсткости  $\mu = \mu_2/\mu_1$  (1 — упругая среда, 2 — среда оболочки, 3 — жидкость), плотностей  $\bar{\rho}_2 = \rho_2/\rho_1$ ,  $\bar{\rho}_3 = \rho_3/\rho_1$ , скоростной характеристики  $\delta = \bar{\rho}_2/\mu$ . В пространстве этих параметров и будут построены прикладные теории, описывающие собственные длинноволновые процессы вдоль поверхности цилиндрической полости.

## 2.

Для решения осесимметричных задач движения упругой среды, оболочки и жидкости используются представления:  $\vec{u}_j = \begin{pmatrix} u_{zj} \\ u_{rj} \end{pmatrix} e^{-ikz} e^{i\omega t}$ , ( $i = \sqrt{-1}$ ,  $j =$

1, 2),  $\vec{\sigma}_{rj} = \begin{pmatrix} \sigma_{rzj} \\ \sigma_{rrj} \end{pmatrix} e^{-ikz} e^{i\omega t}$ , так что действие  $f_j$  — перемещение + нормальное напряжение — удовлетворяет уравнению первого порядка:  $\frac{d\vec{F}_j}{dr} = \widehat{M}_j(r) \vec{F}_j$ ,  $\vec{f}_j = \begin{pmatrix} \vec{u}_j \\ \vec{\sigma}_{rj} \end{pmatrix} = \vec{F}_j(\omega, k, r) e^{-ikz} e^{i\omega t}$ .  $\widehat{M}$  — матрица, которая есть следствие законов движения и Гука при исключении из них компонентов вектора  $\vec{\sigma}_z$ , не входящих в граничный вектор  $\vec{\sigma}_r$ :

$$\widehat{M} = \begin{pmatrix} \widehat{m}_{11} & \widehat{m}_{12} \\ \widehat{m}_{21} & \widehat{m}_{22} \end{pmatrix},$$

$$\widehat{m}_{11} = \begin{pmatrix} 0 & ik \\ (1 - 2\gamma_j)ik & -\frac{1-2\gamma_j}{r} \end{pmatrix}, \quad \widehat{m}_{12} = \frac{1}{\mu_j} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \gamma_j \end{pmatrix},$$

$$\widehat{m}_{21} = \begin{pmatrix} 4\mu_j(1 - \gamma_j)k^2 - \rho_j\omega^2 & -\frac{2(1-2\gamma_j)ik}{r}\mu_j \\ \frac{2(1-2\gamma_j)ik}{r}\mu_j & \frac{4(1-\gamma_j)\mu_j}{r^2} - \rho_j\omega^2 \end{pmatrix}, \quad \widehat{m}_{22} = \begin{pmatrix} -\frac{1}{r} & -ik(1 - 2\gamma_j) \\ ik & -\frac{2\gamma_j}{r} \end{pmatrix},$$

$\gamma_j = \frac{c_{2j}^2}{c_{1j}^2}$ ,  $c_{1j}^2 = \frac{2\mu_j + \lambda_j}{\rho_j}$ ,  $c_{2j}^2 = \frac{\mu_j}{\rho_j}$ ,  $\mu_j, \lambda_j$  — упругие параметры сред ( $j = 1, 2$ ).

### 3.

Для анализа движения идеальной несжимаемой жидкости при  $0 \leq r \leq a - h$  вводится потенциал смещений  $\Phi(r, z, t)$ :  $\vec{u}_3 = \vec{\nabla}\Phi$ ,  $u_{3z} = \frac{\partial\Phi}{\partial z}$ ,  $u_{3r} = \frac{\partial\Phi}{\partial r}$ , который удовлетворяет уравнению Лапласа:  $\frac{\partial^2\Phi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial\Phi}{\partial r} + \frac{\partial^2\Phi}{\partial z^2} = 0$ . Напряжённое состояние определяется давлением  $\vec{\sigma}_{3z} = -p\vec{r}_0$ , так что  $p = -\rho_3 \frac{\partial^2\Phi}{\partial t^2} - \rho_3 V_0 \frac{\partial^2\Phi}{\partial z \partial t}$ .

Решение уравнения Лапласа  $\Phi = \Phi(k, \omega, t) I_0(kr) e^{-ikz} e^{i\omega t}$ , которое ограничено при  $r = 0$ , позволяет получить связь между давлением и радиальным смещением:

$$-\sigma_{3rr} = \bar{p} = \frac{I_0(kr)}{kI_1(kr)} \rho_3 \omega^2 u_{3r} + V_0 k \omega \frac{I_0(kr)}{kI_1(kr)} \rho_3 u_{3r},$$

$$u_{3r} = k I_1(kr) \Phi_0(k, \omega, t) e^{-ikz} e^{i\omega t}.$$

Если учесть, что касательные напряжения в идеальной жидкости отсутствуют, то зависимость между смещениями и нормальными напряжениями можно записать в виде:

$$\vec{\sigma}_{3r} = \widehat{N} \vec{u}_3, \quad \widehat{N} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -m(k)[\omega^2 - \omega k V_0] \end{pmatrix}, \quad (3.1)$$

$$m(k) = \frac{I_0(kr)}{kI_1(kr)} \rho_3.$$

## 4.

Для получения аналогичных зависимостей между напряжениями и перемещениями на цилиндрической поверхности оболочки примем известные в теории оболочек разложения искомых величин в ряд Тейлора по  $(r - a)$ :  $(a - h \leq r \leq a)$ :

$$\vec{F}_2(r) = \vec{F}_2(a) \left( \hat{E} + \hat{M}(a)(r - a) \right)$$

или:

$$\begin{aligned} \vec{u}_2(a - h) &= (\hat{e} - \hat{m}_{11}(a)h) \vec{u}_2(a) - \hat{m}_{12}(a)h \vec{\sigma}_{2r}(a), \\ \vec{\sigma}_{2r}(a - h) &= -\hat{m}_{21}(a)h \vec{u}_2(a) + (\hat{e} - \hat{m}_{22}(a)h) \vec{\sigma}_{2r}(a), \\ \hat{e} &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}. \end{aligned} \quad (4.1)$$

## 5.

Наконец, можно получить [2] аналогичные (3.1), (4.1) решения краевой задачи теории упругости в области  $r \geq a$ :

$$\hat{A} \vec{\sigma}_{1r} = \hat{B} \vec{u}_1$$

$$\begin{aligned} \hat{B} &= \begin{pmatrix} 2\mu_1 ikq_1 K_1(q_1 r) & (2\mu_1 k^2 - \rho_1 \omega^2) K_1(s_1 r); \\ 2\mu_1 q_1^2 \left( K_0(q_1 r) + \frac{K_1(q_1 r)}{q_1} \right) - \frac{\lambda_1}{\lambda_1 + 2\mu_1} \rho_1 \omega^2 K_0(q_1 r) & \mu_1 2i K_1'(s_1 r) k s_1 \end{pmatrix}; \\ \hat{A} &= \begin{pmatrix} -ik K_0(q_1 r) & -s_1 K_0(s_1 r) \\ -q_1 K_1(q_1 r) & ik K_1(s_1 r) \end{pmatrix}; \\ q_1 &= \sqrt{k^2 - \rho_1 \frac{\omega^2}{\mu_1}} \gamma_1 \geq 0, \quad s_1 = \sqrt{k^2 - \rho_1 \frac{\omega^2}{\mu_1}} \geq 0. \end{aligned} \quad (5.1)$$

В дальнейшем удобно ввести матрицу  $\hat{C} = \hat{B} \hat{A}^{-1}$ , так что  $\vec{\sigma}_{1r} = \hat{C} \vec{u}_1$ , где

$$\begin{aligned} P &= \det \hat{A} = \left( \frac{q_1}{r} Y(s_1 r) - \frac{k^2}{q_1 r} Y(q_1 r) \right) K_1(s_1 r) K_1(q_1 r); \\ R &= \det \hat{B} = \left( -2q_1^2 \omega^2 \frac{\rho_1}{\mu_1} - 4q_1^2 k^2 Y(s_1 r) + (2k^2 - \frac{\omega^2 \rho_1}{\mu_1})^2 Y(q_1 r) \right) \frac{1}{q_1 r} K_1(s_1 r) K_1(q_1 r); \\ Y(x) &= \frac{x K_0(x)}{K_1(x)} \approx \sqrt{x^2 + \frac{1}{4}} - \frac{1}{2}. \end{aligned} \quad (5.2)$$

Тогда при выполнении условий сцепления:  $\vec{u}_1(a) = \vec{u}_2(a)$ ,  $\vec{\sigma}_{1r}(a) = \vec{\sigma}_{2r}(a)$ ,  $u_{2r}(a - h) = u_{3r}(a - h)$ ,  $\sigma_{2rr}(a - h) = \sigma_{3rr}(a - h)$ ,  $\sigma_{2rz}(a - h) = \sigma_{3rz}(a - h) = 0$  из (4.1) можно получить:

$$\left( -\hat{m}_{21}h + (\hat{e} - \hat{m}_{22}h) \hat{C} - \hat{N}(\hat{e} - \hat{m}_{11}h - \hat{m}_{12}h \hat{C}) \right) \vec{u}_1(a) = 0 \quad (5.3)$$

После введения безразмерных переменных  $\epsilon = \frac{h}{a}$ ,  $\mu = \frac{\mu_2}{\mu_1}$ ,  $\bar{\rho}_2 = \frac{\rho_2}{\rho_1}$ ,  $\bar{\rho}_3 = \frac{\rho_3}{\rho_1}$ ,  $M = \frac{V_0 \sqrt{\rho_1}}{\sqrt{\mu_1}}$ ,  $\bar{k} = ka$ ,  $\bar{\omega} = \frac{\omega a \sqrt{\rho_1}}{\sqrt{\mu_1}}$ ,  $q_1 a = \bar{q}_1 = \sqrt{\bar{k}^2 - \gamma_1 \bar{\omega}^2}$ ,  $s_1 a = \bar{s}_1 = \sqrt{\bar{k}^2 - \bar{\omega}^2}$ ,  $r = a \bar{r}$

уравнение (5.3) можно записать в виде:

$$\left( -\widehat{m}_{21}(1)\epsilon + (\widehat{e} - \widehat{m}_{22}(1)\epsilon)\widehat{C}(1) - \widehat{N}(1) \left( \widehat{e} - \epsilon\widehat{m}_{11}(1) - \epsilon\widehat{m}_{12}(1)\widehat{C}(1) \right) \right) \vec{u}(1) = 0 \quad (5.4)$$

Здесь  $\widehat{m}_{ij}(1)$  ( $i = 1, 2, j = 1, 2$ ),  $\widehat{N}(1)$ ,  $\widehat{C}(1)$  получены из вышеприведённых формул после введения безразмерных переменных.

Для того, чтобы вычленив вхождение безразмерных параметров в общее уравнение (5.4), запишем матрицу  $\widehat{m}_{21}$ , в которую входят основные параметры задачи  $\rho_2, \mu$ , в виде суммы:

$$\widehat{m}_{21}(1) = -\rho_2\omega^2\widehat{e} + \mu\widehat{D} \quad (5.5)$$

где

$$\widehat{D} = \begin{pmatrix} 4(1 - \gamma_2)\bar{k}^2 & -2(1 - 2\gamma_2)i\bar{k} \\ 2(1 - 2\gamma_2)i\bar{k} & 4(1 - \gamma_2) \end{pmatrix}$$

Так что окончательно уравнение для определения перемещений поверхности полости имеет вид:

$$[\epsilon\bar{\rho}_2\bar{\omega}^2\widehat{e} - \epsilon\mu\widehat{D} + (\widehat{e} - \epsilon\widehat{m}_{22})\widehat{C}(1) - \widehat{N}(1, \bar{\rho}_3, M)(\widehat{e} - \epsilon\widehat{m}_{11} - \epsilon\frac{1}{\mu}\widehat{m}_{12}\widehat{C})] \vec{u} = 0 \quad (5.6)$$

где

$$\widehat{N} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & n \end{pmatrix}$$

$$n = \bar{\rho}_3 m(\bar{k})(\bar{\omega}^2 - M\bar{\omega}\bar{k})$$

Теперь в пространстве безразмерных параметров  $\epsilon, \bar{\rho}_2, \mu, \bar{\rho}_3, M, \bar{\omega}, \bar{k}$  можно получить уравнения для определения собственных решений однородной матричной системы уравнений (5.6).

## 6.

Рассмотрим основные соотношения между параметрами, принимая за основной малый параметр в задаче  $\epsilon \ll 1$ .

### 6.1.

$$\bar{\rho}_2 \leq O(1), O(\epsilon) \leq \mu \leq O(1), (\rho_3, M) = O(1).$$

Тогда при  $\epsilon \rightarrow 0$  основной член уравнения (5.6) для получения асимптотического разложения решений по степеням  $\epsilon$  имеет вид:

$$(\widehat{C} - \widehat{N}) \vec{u} = 0 \quad (6.1)$$

т.е. в этом приближении цилиндрическая оболочка не участвует в процессах распространения поверхностных и иных типов волн в среде "полость+оболочка+жидкость".

Для собственных решений уравнения (6.1) необходимо выполнить условие

$$\det(\widehat{C} - \widehat{N}) = 0 \tag{6.2}$$

что определяет зависимость параметров преобразования Фурье  $\omega$  и  $k$ , т. е. дисперсионные соотношения [1]  $\omega = \omega(k)$ , в которых основную роль играют параметры  $\bar{\rho}_3, M$ :

$$\widehat{C} - \widehat{N} = \begin{pmatrix} c_{11} & c_{12} \\ c_{21} & c_{22} - n \end{pmatrix} \tag{6.3}$$

или

$$\begin{aligned} \det(\widehat{C}) - c_{11}n &= 0 \\ \det(\widehat{C}) &= \frac{\det(\widehat{B})}{\det(\widehat{A})} = \frac{R}{P} \\ c_{11} &= \frac{-\bar{q}_1\omega^2 K_1(\bar{s}_1)K_1(\bar{q}_1)}{P} \end{aligned}$$

И уравнение (6.3) имеет вид:

$$R_0 + \bar{q}_1^2\bar{\omega}^2n = 0, R = \frac{R_0}{q_1}K_1(\bar{s}_1)K_1(\bar{q}_1)$$

или в развёрнутом виде:

$$-2\bar{q}_1^2\bar{\omega}^2 - 4\bar{q}_1^2\bar{k}^2 Y(\bar{s}_1) + (2\bar{k}^2 - \bar{\omega}^2)^2 Y(\bar{q}_1) + \bar{\rho}_3 m(\bar{k})\bar{\omega}^3(\bar{\omega} - M\bar{k}) = 0.$$

Перейдя к более удобным для анализа переменным  $\bar{q}_1^2 = xy, \bar{s}_1^2 = y$ , так что

$$\bar{\omega}^2 = \frac{\bar{q}^2 - \bar{s}^2}{1 - \gamma} = y \frac{x - 1}{1 - \gamma_1}, \bar{k}^2 = \frac{\bar{q}^2 - \gamma_1\bar{s}^2}{1 - \gamma_1} = y \frac{x - \gamma_1}{1 - \gamma_1}$$

$$-2x(x-1) - 4x(x-\gamma_1)Y(\sqrt{y}) + \frac{(x+1-2\gamma_1)^2}{1-\gamma_1}Y(\sqrt{xy}) + \bar{\rho}_3 \frac{x(x-1)^2}{x-\gamma_1} (1 - M\sqrt{\frac{x-\gamma_1}{x-1}})$$

где

$$Y(\sqrt{y}) = \frac{y}{\sqrt{y + \frac{1}{4} + \frac{1}{2}}}; Y(\sqrt{xy}) = \frac{xy}{\sqrt{xy + \frac{1}{4} + \frac{1}{2}}}$$

В полученном уравнении величина  $m(\bar{k})$  представлена асимптотическим представлением:  $m(\bar{k}) = \frac{1}{\bar{k}^2} + O(1)$ , и взято главное значение этого выражения для малых  $k$ . В случае малых волновых чисел  $x \rightarrow 0, y \rightarrow 0, x = O(k)$  уравнения для связи  $y = y(x)$  или  $x = x(y)$  принимают более простой вид:

$$-2 + \bar{\omega}^2 + \rho_3 \bar{c}^2 (1 - \frac{M}{c}) = 0, \bar{c} = \frac{\bar{\omega}}{k} \tag{6.4}$$

так как при  $y \rightarrow 0$ :

$$Y(\sqrt{y}) = y, Y(\sqrt{xy}) = xy$$

При  $M = 0$  это уравнение (6.4) известно в гидравлике как уравнение Буссинеска [1] для описания длинных волн ( $\bar{k} \rightarrow 0$ ). В явном виде его можно записать как уравнение ( $u_2 = w$ ):

$$-\rho_3 \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - \rho_3 V_0 \frac{\partial^2 w}{\partial z \partial t} + a^2 \frac{\partial^4 w}{\partial z^2 \partial t^2} + 2 \frac{\partial^2 w}{\partial z^2} C_1^2 = 0,$$

которое в виде дисперсионного соотношения имеет вид:  $[(\rho_3 + \bar{k}^2)\bar{\omega}^2 - \rho_3 M \bar{k} \bar{\omega} - 2\bar{k}^2]\bar{w} = 0$ . Результаты анализа вытекают из выражения (6.4), которое в плоскости  $(\bar{\omega}, \bar{c})$  описывает уравнение эллипса с центром в точке  $(0, M/2)$  и полуосями  $a^2 = 2 + M^2/(4\rho_3)$ ,  $b^2 = (2 + \frac{M^2}{4\rho_3})/\rho_3$ :

$$\frac{\bar{\omega}^2}{a^2} + \frac{(\bar{c} - \frac{M}{2})^2}{b^2} = 1$$

На основе этого можно утверждать следующее:

— при выполнении условий

$$\rho_3 \geq \frac{2}{1 + |M|}, \quad (\bar{c}_{max} = 1)$$

величины  $\bar{q}_1, \bar{s}_1$  будут действительными, т. е., волновой процесс описывается двумя типами поверхностных волн, затухающих по  $\bar{r}$  при  $\bar{r} \geq 1$ ;

— при выполнении условий

$$\frac{2\gamma_1}{1 + \sqrt{\gamma_1}|M|} \leq \rho_3 < \frac{2}{1 + |M|}, \quad (\bar{c}_{min} = \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}})$$

волновое движение содержит одну поверхностную волну ( $\bar{q}_1 > 0$ ) ( $\bar{c} \leq \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}}$ ) и одну глубинную ( $\bar{s}_1^2 < 0$ ) ( $\bar{c} \geq 1$ ), которая переносит энергию по типу конической (усечённый конус) волны по координатам  $(r, z)$ ;

— при условии

$$0 < \rho_3 < \frac{2\gamma_1}{1 + |M|\sqrt{\gamma_1}}, \quad (\bar{c}_{min} = \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}})$$

процесс распространения собственных движений среды описывается глубинными волнами  $\bar{s}_1^2, \bar{q}^2 < 0$  в пространстве по типу конических волн;

— при условии

$$\rho_3 = 0$$

собственные движения представляют собой колебания с частотой

$\bar{\omega} = \sqrt{2}$ ,  $\omega = \sqrt{2} \sqrt{\frac{\mu_1}{\rho_1}} \frac{1}{a}$  независимо от формы колебаний — зависимости процесса от  $z$ .

**6.2.**

Рассматривается вариант значений внешних параметров  $\bar{\rho}_2, \mu$  таких, что  $(\epsilon\bar{\rho}_2, \epsilon\mu) \geq O(1)$ , приводящих к уравнению:  $(\epsilon\rho_2\bar{\omega}^2\hat{e} - \epsilon\mu\hat{D})\vec{u} = 0$ , т. е. в этом случае основные процессы волнообразования происходят в оболочке. Основным параметром в этом случае будет параметр  $\delta = \frac{\bar{\rho}_2}{\mu} = \left(\frac{c_2^{(1)}}{c_2^{(2)}}\right)^2$ , где  $c_2^{(1)} = \frac{\mu_1}{\rho_1}$ ,  $c_2^{(2)} = \frac{\mu_2}{\rho_2}$ , который определяет динамическую составляющую процесса свободных колебаний. Приравнивая определитель системы уравнений к нулю, определяем зависимость квадрата частоты от  $\bar{k}^2$ , которое предполагается малым ( $\bar{k} \ll 1$ ) при рассмотрении прикладных теорий:

$$\delta\bar{\omega}^2 = \frac{3 - 4\gamma_2\bar{k}^2}{1 - \gamma_2} + O(\bar{k}^4)$$

$$\delta\bar{\omega}^2 = 4(1 - \gamma_2) + \frac{(1 - 2\gamma_2)^2\bar{k}^2}{1 - \gamma_2} + O(\bar{k}^4)$$

Как видно, здесь существуют две волны, имеющие скорость распространения

$$c_0^2 = \frac{3 - 4\gamma_2}{1 - \gamma_2} \frac{\mu_2}{\rho_2}, \quad c_0^2 = \frac{(1 - 2\gamma_2)^2}{1 - \gamma_2} \frac{\mu_2}{\rho_2}$$

независимо от значений скоростей поперечных и продольных волн в упругой бесконечной среде, которые зависят от величины  $\delta$ . Поэтому в этом приближении разложения решений по параметрам основное влияние на процесс распространения волн играет оболочка. Следует отметить, что здесь величина  $\delta \ll 1$ , что следует из условия  $\mu \gg 1$  ( $\mu \geq \epsilon^{-1}$ ) при  $\bar{\rho}_2 \leq O(1)$ , что наиболее реально для соотношения плотностей оболочки и упругой среды. Наконец, одна из волн, имеющей скорость  $\frac{c_0}{c_2^{(1)}} < 1$  при  $0 \leq \gamma_1 \leq \frac{1}{2}$ , является поверхностной ( $\bar{s}_1$  — действительное), а вторая будет глубинной ( $\bar{q}_1$  — мнимое) и имеет значение скорости  $\frac{c_0}{c_2^{(1)}} \geq \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}}$  при  $\gamma_1 \leq \frac{1}{2}$ .

**6.3.**

Рассматривается вариант значений параметров задачи, при которых  $\mu < O(\epsilon)$ . В этом случае главным членом асимптотического представления решения уравнения (6.4) будет  $\frac{\epsilon}{\mu} \det(\hat{N}\hat{m}_{12}\hat{C}) = 0$  или  $\gamma_2 n = \gamma_2 \rho_3 m(\bar{k})(\bar{\omega}^2 - M\bar{\omega}\bar{k}) = 0$ , или в явном виде:  $\frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + V_0 \frac{\partial^2 w}{\partial z \partial t} = 0$ ,  $w = A(z) + f(z - V_0 t)$ , что указывает на существование собственной волны со скоростью потока  $V_0$ .

**7. Заключение**

Таким образом, можно сделать вывод о том, что в зависимости от значения параметра  $\mu$  по отношению к параметру  $\epsilon$  существуют различные типы собственных

волн — поверхностных и глубинных, которые учитывают также значение параметра  $\bar{\rho}_3$  по отношению к  $M$  — числу Маха.

- $\mu \leq \epsilon$ : в этом случае основные (длинноволновые) процессы параметров в жидкости и по существу описывают волну, распространяющуюся со скоростью  $u_0$ , в других составляющих неоднородной среды.
- $\epsilon \leq \mu \leq \epsilon^{-1}$ : в этом случае оболочка выпадает из рассмотрения асимптотических разложений в основе, т. е. здесь оболочка передаёт без изменений действие жидкости на упругую среду, и задача переходит в задачу Стонелли [3].
- $\mu \geq \epsilon^{-1}$ : эта задача в основном описывает волновые процессы в оболочке, для которой в прикладном варианте присутствуют две волновые моды с постоянной скоростью распространения; но волны отличаются друг от друга характером изменения формы по мере движения.

#### Список цитируемых источников

1. *Уизем Дж.Дж.* Линейные и нелинейные волны. — Пер. с англ. — Москва: Мир, 1977. — 620 с.
2. *Новацкий В.* Теория упругости. — Москва: Мир, 1975. — 870 с.
3. *Аки К., Ричардс П.* Количественная сейсмология: Теория и методы. — Москва: Мир, 1983. — 520 с.
4. *Родин Г.* Сейсмология ядерных взрывов. — Москва: Мир, 1974. — 190 с.
5. *Мнев Е.Н., Перцев А.К.* Гидроупругость оболочек. — Ленинград: Судостроение, 1970. — 365 с.

Получена 18.10.2009