и прикладная механика: Научно-техн. сб. - Харьков: Основа, 2000. - Вып. 31. - С. 103-108.

8. Хижняк В. К., Шевченко В. П. Смешанные задачи теории пластин и оболочек: Учебное пособие. - Донецк: ДонГУ, 1980. - 128 с.

Поступила в редколлегию 05.08.2001 г.

УДК 532.59

И.Т.СЕЛЕЗОВ, д-р физ.-мат. наук, С.Г.ШПАКОВА, канд. физ.-мат. наук Ин-т гидромех. НАН Украины

НЕСИММЕТРИЧНЫЕ ВОЛНОВЫЕ ВОЗМУЩЕНИЯ В СИС-ТЕМЕ СТРУЯ – СТРАТИФИЦИРОВАННАЯ ЖИДКОСТЬ

Получено аналитическое решение задачи о распространении волн в стратифицированной жидкости, генерируемых инжекцией вертикальной струи. Проведен анализ существования бегущих волн, анализ фазовых и групповых скоростей в зависимости от длины волны, а также волновых мод. Установлены характерные особенности распространения волн и переноса волновой энергии.

1. Введение. Проблема генерации и распространения внутренних волн имеет большое теоретическое и прикладное значение. Теория струй в свою очередь была и остается также проблемой исключительной важности и актуальности. Подавляющее число работ в этой области относится к струйным движениям в однородных и нестратифицированных средах [1]. В работе [1] получено решение новой задачи инжекции струи в стратифицированную среду в случае осесимметричного движения. Здесь рассматривается соответствующая неосесимметричная задача.

Движение стратифицированной среды с достаточной точностью обычно описывается линеаризованными уравнениями гидродинамики несжимаемой невязкой жидкости в приближении Буссинеска [2]

$$\frac{\mathscr{I}\,\check{v}_{-}}{\mathscr{I}\,t} + \frac{1}{r_{00}}\,\check{\nabla}_{-}\,p = 0, \quad \frac{\mathscr{I}\,w}{\mathscr{I}\,t} + \frac{1}{r_{00}}\,\frac{\mathscr{I}\,p}{\mathscr{I}\,z} + \frac{g}{r_{00}}\,r = 0, \quad \check{\nabla}_{-}\,\cdot\check{v}_{-} = -\frac{\mathscr{I}\,w}{\mathscr{I}\,z}, \\
\frac{\mathscr{I}\,}{\mathscr{I}\,t}\left(\frac{r}{r_{00}}\right) = \frac{1}{g}\,N^{2}(z)\,w, \quad N^{2}(z) = -\frac{g}{r_{0}}\,\frac{d\,r_{0}(z)}{d\,z}, \quad \check{v}_{-} = (v_{r}, v_{q}) \quad (1)$$

При этом полагаем $\rho_0(z) \cong \rho_{00} = const$ в (1) всюду, кроме $N^2(z)$. Система уравнений (1) может быть сведена к разрешающему уравнению для вертикальной скорости *w* и уравнению, связывающему давление *p* и *w*

$$\frac{\P^2}{\P t^2} \nabla^2 w + N^2(z) \nabla_-^2 w = 0, \ \nabla_-^2 p = r_{00} \frac{\P^2 w}{\P t \P z}$$
(2)

В уравнениях (1), (2) выделена вертикальная координата *z*, а черточка снизу справа соответствует плановым координатам.

2. Постановка задачи. Задача решается в линеаризованной постановке. Струя, с которой связана цилиндрическая система координат r, θ, z с осью oz, направленной вниз, занимает область $\Omega^{j} = \{r, q, z | r \in [0, D/2], q \in (0, 2p), z \in (-\infty, \infty)\}$, а внешняя среда – область Ω , соответственно.

Жидкость в струе рассматривается невязкой несжимаемой, невозмущенная скорость U_0 равномерно распределенной по поперечному сечению струи. Это позволяет ввести полный потенциал Φ по формуле $v^j = \nabla \Phi^j u$ в силу линейности задачи представить полное поле в виде суперпозиции невозмущенной и возмущенной составляющих $\Phi^j(r, z, q, t) = U_0 z + j^j(r, z, q, t),$

$$\frac{\P \Phi^{j}}{\P z} = U_{0} + v_{z}^{j}, \qquad \frac{\P \Phi^{j}}{\P r} = \frac{\P j^{j}}{\P r} = v_{r}^{j}, \qquad \frac{\P \Phi^{j}}{\P q} = \frac{\P j^{j}}{\P q} = v_{q}^{j}.$$
(3)

При этом возмущенное движение описывается потенциалом ϕ^{J} , удовлетворяющим уравнению Лапласа.

Постановка задачи в системе координат (r,q,z) с учетом уравнений (1) - (3) включает уравнения в области Ω

$$\frac{\pi v_{r}}{\pi t} + \frac{\pi p}{\pi r} = 0, \quad \frac{\pi v_{q}}{\pi t} + \frac{1}{r} \frac{\pi p}{\pi q} = 0, \quad \frac{\pi w}{\pi t} + \frac{\pi p}{\pi z} + r = 0, \quad \frac{\pi r}{\pi t} = N^{2}w, \\
\frac{1}{r} \frac{\pi r}{\pi r} (rv_{r}) = -\frac{\pi w}{\pi z}, \quad \frac{1}{r} \frac{\pi r}{\pi r} (r\frac{\pi p}{\pi r}) = \frac{\pi^{2}w}{\pi t \pi z}, \\
\frac{\pi^{2}}{\pi t^{2}} \left[\frac{1}{r} \frac{\pi r}{\pi r} (r\frac{\pi w}{\pi r}) + \frac{1}{r^{2}} \frac{\pi^{2}w}{\pi q^{2}} + \frac{\pi^{2}w}{\pi z^{2}} \right] + N^{2} \left[\frac{1}{r} \frac{\pi r}{\pi r} (r\frac{\pi w}{\pi r}) + \frac{1}{r^{2}} \frac{\pi^{2}w}{\pi q^{2}} \right] = 0, \\
\frac{1}{r} \frac{\pi r}{\pi r} \left(r\frac{\pi p}{\pi r} \right) + \frac{1}{r^{2}} \frac{\pi^{2}w}{\pi r} + \frac{1}{r^{2}} \frac{\pi^{2}w}{\pi r^{2}} = r_{00} \frac{\pi^{2}w}{\pi t \pi z}, \quad (4)$$

в области Ω^{j}

$$\frac{1}{r}\frac{\P}{\P r}\left(r\frac{\P j^{-j}}{\P r}\right) + \frac{1}{r^2}\frac{\P^2 j^{-j}}{\P q^2} + \frac{\P^2 j^{-j}}{\P z^2} = 0, \qquad (5)$$

условия сопряжения на границе раздела жидкостей

$$\left(\frac{\prod j^{j}}{\prod t \prod r} - U_{0} \frac{\prod v_{r}}{\prod z} - \frac{\prod v_{r}}{\prod t}\right)_{r=\frac{1}{2}} = 0.$$

ISSN 0203-3755. Динам. системы, 2001, Вып. 17

83

$$r_{0}^{j} \left(\frac{\#j^{j}}{\#t} + U_{0}\frac{\#j}{\#z}^{j}\right)_{r=\frac{1}{2}} = -p|_{r=\frac{1}{2}}, \qquad (6)$$

условия регулярности на оси и на бесконечности

$$\frac{\mathscr{Y}_{j}}{\mathscr{Y}_{r}} = 0 \quad \text{при} \quad r = 0, \quad v_{r}, v_{q}, w, p < \infty \quad \text{при} \quad r \to \infty,$$
(7)

представление решений в классе бегущих волн вдоль оси Z

$$\{ j_{m}^{j}, w_{m}, ... \} = \{ j_{m}^{j}(r), w_{m}(r), ... \} exp[i(k_{m}z - w_{m}t)] cos(mq), v_{qm} = v_{qm}(r) exp[i(k_{m}z - w_{m}t)] sin(mq).$$

$$(8)$$

В (1) - (8) приняты обозначения: r и p - плотность и давление, ρ_{00} - невозмущенная плотность стратифицированной среды, W, V_r, v_{θ} - компоненты скорости движения стратифицированной жидкости вдоль осей z, r, q, N - частота плавучести Брента -Вяйсяля, ρ_0^{j} - плотность жидкости в струе, D - диаметр струи, k_m и ω_m (m = 0,1,2,...) - волновое число и круговая частота.

В (4) - (8) приняты безразмерные величины, введенные по формулам (звездочки опускаются)

$$(\mathbf{r}^{*}, \boldsymbol{q}^{*}, \boldsymbol{z}^{*}) = \frac{1}{D}(r, \boldsymbol{q}, \boldsymbol{z}), \qquad t^{*} = \sqrt{\frac{g}{D}}, \quad \mathbf{p}^{*} = \frac{1}{r_{00}gD}p, \quad \boldsymbol{r}^{*} = \frac{r}{r_{00}},$$
$$\boldsymbol{r}_{0}^{*j} = \frac{r_{0}^{j}}{r_{00}}, \quad \boldsymbol{w}_{m}^{*} = \sqrt{\frac{D}{g}}\boldsymbol{w}_{m}, \qquad \boldsymbol{j}^{*} = \frac{1}{D\sqrt{gD}}\boldsymbol{j}, \quad \mathbf{N}^{*2}(\boldsymbol{z}^{*}) = \frac{D}{g}N^{2}(\boldsymbol{z}),$$
$$(\mathbf{v}_{r}^{*}, \boldsymbol{v}_{q}, \boldsymbol{w}^{*}, \boldsymbol{U}_{0}^{*}) = \frac{1}{\sqrt{gD}}(\boldsymbol{v}_{r}, \boldsymbol{v}_{q}, \boldsymbol{w}, \boldsymbol{U}_{0}), \quad \boldsymbol{k}_{m}^{*} = D\boldsymbol{k}_{m},$$

Приближенный модельный анализ проводится в предположении, что на некотором участке в вертикальном направлении величину N(z) можно принять постоянной в связи с тем, что при линейном изменении $r_0(z)$ ее производная есть константа, а сама величина $r_0(z)$ есть медленно меняющаяся функция z.

3. Решения и анализ результатов. После подстановки (8) в (4) - (7) получаем

$$\frac{d^2 \mathbf{w}_m}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d \mathbf{w}_m}{dr} + \left(k_{1m}^2 + \frac{m^2}{r^2}\right) \mathbf{w}_m = 0, \qquad k_{1m} = \frac{k_m}{\sqrt{N^2 / w_m^2 - 1}} \tag{9}$$

$$\frac{d^2 f_m^{j}}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d f_m^{j}}{dr} - \left(\frac{m^2}{r^2} + k_m^2\right)_m^j = 0.$$
(10)

ISSN 0203-3755. Динам. системы, 2001, Вып. 17

$$\left[\frac{d\mathbf{J}_{m}^{j}}{dr} + \frac{k_{m}}{\mathbf{W}_{m}}(U_{0} - \frac{\mathbf{W}_{m}}{k_{m}})\mathbf{v}_{rm}\right]_{r=1/2} = 0,$$

$$\left[ikr_{0}^{j}(U_{0} - \frac{\mathbf{W}_{m}}{k_{m}})\mathbf{J}_{m}^{j} + \mathbf{p}_{m}\right]_{r=1/2} = 0.$$
(11)

Решение уравнения (9) можно записать как в функциях Бесселя (описывает стоячие поперечные волны), так и в функциях Ханкеля (описывает бегущие волны) [3].

С учетом условий регулярности (7) решения в функциях Ханкеля в области Ω и решение для струи в области Ω^{j} записываются в виде

$$\mathbf{W}_{m}(r) = C_{3,m} H_{m}^{(1)}(k_{1m} r).$$
(12)

$$\boldsymbol{\$}_{m}(r) = i \frac{N^{2}}{w_{m}} C_{3,m} H_{m}^{(1)}(k_{1m}r), \qquad \boldsymbol{\$}_{rm}(r) = -i \frac{k_{m}}{k_{1m}} C_{3,m} H_{m+1}^{(1)}(k_{1m}r),$$
$$\boldsymbol{\$}_{qm}(r) = -i \frac{m}{r} \frac{k_{m}}{k_{1m}^{2}} C_{3,m} H_{m+1}^{(1)}(k_{1m}r), \qquad \boldsymbol{\$}_{m}(r) = -\frac{w_{m}k_{m}}{k_{1m}^{2}} C_{3,m} H_{m}^{(1)}, \quad (13)$$
$$\boldsymbol{j}_{m}^{j}(r) = C_{1,m} I_{m}(k_{m}r). \qquad (14)$$

Подставляя решения (13), (14) в условия сопряжения (11), получаем дисперсионное уравнение

$$\frac{I_{m+1}(k_m/2)}{I_m(k_m/2)} + \frac{r_0^{\ j}(U_0/c_m-1)^2}{\sqrt{N^2/w_m^2-1}} \frac{H_{m+1}^{\ (1)}(k_{1m}/2)}{H_m^{\ (1)}(k_{1m}/2)} = 0.$$
(15)

Исследуем это уравнение. При любых $k_m > 0$, первый член в (16) положителен. Коэффициент при отношении функций Ханкеля также положителен в силу того, что $w_m < N$ [4]. Поэтому уравнение (15) можно представить в виде

$$+A_{m}H_{m+1}^{(1)}(k_{1m}/2)/H_{m}^{(1)}(k_{1m}/2)=0, \qquad (16)$$

где величина $A_m > 0$ всегда. Выражая функции Ханкеля через функции Бесселя $H_{n_m}^{(1)} = J_{n_m}(g) + iY_{n_m}(g) = 0$, (n = 0, 1), приводим уравнение (16) к системе двух уравнений

$$J_{m}(k_{1m}/2)[1 + A_{m}J_{m+1}(k_{1m}/2)/J_{m}(k_{1m}/2)] = 0, \qquad (17)$$

$$Y_m(k_{1m}/2)[1 + A_m Y_{m+1}(k_{1m}/2)/Y_m(k_{1m}/2)] = 0,$$
(18)

Имеем четыре случая разрешимости этой системы:

1) $J_m(k_{1m}/2) = 0;$ $Y_m(k_{1m}/2) = 0.$ Известно, что положительные корни двух линейно независимых действительных функций Бесселя одного порядка перемежаются [5]. Следовательно, не существует

такого $k_{1m} > 0$, при котором одновременно $J_m(k_{1m}/2) = 0$ и $Y_m(k_{1m}/2) = 0$.

2)
$$1 + A_m J_{m+1}(k_{1m}/2) / J_m(k_{1m}/2) = 0;$$

 $1 + A_m Y_{m+1}(k_{1m}/2) / Y_m(k_{1m}/2) = 0.$ Рассмотрим Вронскиан [5]
 $J_{m+1}(g) Y_m(g) - J_m(g) Y_{m+1}(g) = 2/p / g,$ (19)

который преобразуем к виду

$$J_{m}(g)Y_{m}(g)[J_{m+1}(g)/J_{m}(g)-Y_{m+1}(g)/Y_{m}(g)] = 2/p/g.$$
(20)

Вронскиан отличен от нуля, поэтому

$$J_{m+1}(k_{1m}/2)/J_m(k_{1m}/2) \neq Y_{m+1}(k_{1m}/2)/Y_m(k_{1m}/2).$$

Следовательно, не существует таких действительных $k_{1m} > 0$, при которых оба выражения одновременно равны нулю.

3) $J_m(k_{1m}/2)=0$; $1 + A_m Y_{m+1}(k_{1m}/2)/Y_m(k_{1m}/2)=0$. Из графиков и таблиц видно, что корни рассматриваемых функций Бесселя располагаются следующим образом [6]: если $k_{1m}/2$ - корень функции $J_m(g)$, то значения функций $Y_{m+1}(g), Y_m(g)$ в этой точке либо одного знака, либо $k_{1m}/2$ также является корнем функции $Y_{m+1}(g)$, а поэтому второе выражение будет отлично от нуля. Следовательно, и для этого случая система не имеет решения.

4) $Y_m(k_{1m}/2) = 0; 1 + A_m J_{m+1}(k_{1m}/2) / J_m(k_{1m}/2) = 0.$ В этом случае наблюдается картина, аналогичная рассмотренной в предыдущем варианте. Если $k_{1m}/2$ является корнем функции $Y_m(g)$, то значения функций $J_{m+1}(g), J_m(g)$ в этой точке либо одного знака, либо $k_{1m}/2$ также является корнем функции $J_{m+1}(g)$, и второе выражение также не равно нулю.

Исходя из вышеизложенного, можно сделать вывод, что система уравнений (17), (18) неразрешима, т.е. дисперсионное уравнение (15) не имеет решения в области действительных $k_{1m} > 0$ и, следовательно, волны в радиальном направлении не распространяются.

Запишем теперь решение уравнения (9) в функциях Бесселя. Проделав аналогичные выкладки, получаем дисперсионное уравнение вида

$$\frac{I_{m+1}(k_m/2)}{I_m(k_m/2)} + \frac{r_0^{\ j}(U_0/c_m-1)^2}{\sqrt{N^2/w_m^2-1}} \frac{J_{m+1}(k_{1m}/2)}{J_m(k_{1m}/2)} = 0.$$
(21)

ISSN 0203-3755. Динам. системы, 2001, Вып. 17

В уравнении (21) перейдем от круговой частоты w_m и волнового числа k_m к фазовой скорости c_m и длине волны λ_m по формулам $k_m = 2p/l_m$, $w_m = c_m 2p/l_m$. Для упрощения анализа введем замену

$$x = p / I_m / \sqrt{(N I_m / 2p c_m)^2 - 1}$$
(22)

и преобразуем уравнение (21) к виду

$$J_{m+1}(x) + e(x)J_m(x) = 0,$$
(23)

где

$$e(x) = \frac{N^2 (l_m / p)^3 x}{r_0^{\ j} [2U_0 \sqrt{1 + (l_m x / p)^2} - N(l_m / p)^2 x]^2} \frac{I_{m+1}(p / l_m)}{I_m (p / l_m)}.$$
 (24)

Коэффициент e(x), входящий в дисперсионное уравнение (23), всегда положительный. Следовательно, левая часть уравнения (23) может изменить знак только при различных знаках $J_m(x)$, $J_{m+1}(x)$. Из графиков функций Бесселя $J_m(x)$, $J_{m+1}(x)$ видно [6], что действительный корень уравнения (23) находится между корнями функций Бесселя $J_m(x)$, $J_{m+1}(x)$. Тогда из (22) и уравнения (23) получим оценку для границ фазовой скорости

$$\frac{N(l_m/p)^2}{2\sqrt{(l_m/p)^2 + 1/(c_{m,i})^2}} < c_m < \frac{N(l_m/p)^2}{2\sqrt{(l_m/p)^2 + 1/(c_{m+1,i})^2}}.$$

где $C_{m,i}, C_{m+1,i}$ (i = 1, 2, ...) - корни функций Бесселя $J_m(x), J_{m+1}(x)$.

Оценим порядок коэффициента e(x) по данным, приведенным в [7]: частота плавучести N < 1 ($N \approx 0,1$), плотность струи $r_0^{\ j} \approx 1$, и скорость течения $U_0 \approx 6$. Для действительных значений λ_m отно-

шение

$$\frac{I_{m+1}(p / I_m)}{I_m(p / I_m)} \le 1, \frac{I_{m+1}(p / I_m)}{I_m(p / I_m)} = 1 \qquad (I_m \to 0),$$
$$\frac{I_{m+1}(p / I_m)}{I_m(p / I_m)} \to \frac{1}{2} \frac{p}{I_m} \quad (I_m \to \infty).$$

Следовательно,

$$e(x) \approx \frac{N^2 (l_m/p)^3 x}{4r_0^j U_0^2}$$
 $(l_m \to 0), \qquad e(x) \approx \frac{1}{2r_0^j x (l_m/p)^2}$ $(l_m \to \infty).$

Значения коэффициента e(x) были вычислены для широкого диапазона изменения длины волны I_m . В результате вычислений установлено, что в рассмотренном диапазоне изменения I_m .величина e(x)не превосходит порядка 10^{-5} . Следоватедьно, с погрешностью, не превышающей порядка 10^{-5} , решением уравнения (23) является значение корня функции Бесселя $J_{m+1}(x)$. Таким образом с этой же степенью точности могут быть определены фазовая и групповая скорости

$$c_{m} = Nc_{m+1,i} (I_{m} / p)^{2} / 2 / \sqrt{1 + (I_{m} c_{m+1,i} / p)^{2}},$$

$$c_{g_{m}} = -c_{m} / [1 + (I_{m} c_{m+1,i})^{2}].$$

На рис 1. и 2 представлены результаты расчетов, из которых следует, что несимметричность мало влияет на фазовые скорости (кривые, соответствующие модам 0, 1, 2, мало отличаются). В то же время групповая и фазовая скорости имеют различные знаки, откуда следует, что энергия переносится в направлении, обратном направлению распространения волн.







Рис. 2. Зависимость первой моды от r в струе - v_z^j , ($\lambda = 1$), во внешней области - w.

ISSN 0203-3755. Динам. системы, 2001, Вып. 17

Численный анализ волновых мод показал, что волновые моды в струе и во внешней области существенно различны. Формы волновых мод в струе зависят от длины волны, в то время как волновые моды во внешней среде не зависят от длины волны. Кроме того, перенос энергии в струе существенно меньше, чем во внешней приструйной области.

Из проведенного выше анализа следует, что для действительных величин круговой частоты w_m и волнового числа k_m не существует решений в классе бегущих волн, распространяющихся в стратифицированной жидкости от струи в радиальном направлении. Однако существуют локализованные возле струи волновые возмущения, которые распространяются вдоль струи, и это находится в соответствии с экспериментальными данными, приведенными в [7].

Работа выполнялась при частичной поддержке проектом INTAS N 99-1637.

Список использованной литературы.

- Селезов И.Т., Хук П., Шпакова С.Г. Волновые возмущения стратифицированной жидкости от вертикальной струи. - Прикл. гидромеханика, 1999, 1 (73), N 2. - С. 38-44.
- Selezov I., Huq P. Internal waves generated by a jet in a density stratified crossflow. - Abstracts and Invited Lectures, 18th Symposium "Vibrations in Physical Systems", Poznan - Blazejewko, May 27-30, 1998. - P. 241-242.
- 3. Смирнов В.И. Курс высшей математики. Т.3, ч.2. М.: ГИФМЛ, 1958. 674 с.
- 4. Миропольский Ю.З. Динамика внутренних гравитационных волн в океане. Л.: Гидрометеоиздат, 1981. 304 с.
- Handbook of Mathematical Functions. With Formulas, Graphs and Mathematical Tables /Edited by Milton Abramowitz and Irene A. Stegun. - National Bureau of Standards Applied Mathematics Series, 55, 1964. - 832 p.
- 6. Янке Е., Эмде Ф., Леш Ф. Специальные функции. М.: Наука, 1968. 344 с.
- 7. Huq P. Observations of jets in density stratified grossflows. Atmospheric Envirinment. 1997, 31, №13. P. 2011-2022.

Поступила в редколлегию 09.08.2001 г.