

РАСПРОСТРАНЕНИЕ ПОВЕРХНОСТНЫХ ГРАВИТАЦИОННЫХ ВОЛН В СЛОЕ ЭЛЕКТРОПРОВОДНОЙ ЖИДКОСТИ

В рамках нелинейной теории магнитной гидродинамики исследуется волновое движение слабопроводящей несжимаемой жидкости в поперечном магнитном поле. Проанализировано влияние эффектов МГД-взаимодействия на гармонические возмущения бесконечно малой амплитуды и выведено длинноволновое уравнение типа Кортевега де Вриза-Бюргера, описывающее эволюцию слабонелинейных возмущений свободной поверхности жидкости. Показано, что влияние электропроводности приводит к изменению как диссипативных, так и дисперсионных свойств системы.

1. В прямоугольной декартовой системе координат (x, y, z) рассматривается задача о распространении гравитационных волн на поверхности проводящей несжимаемой жидкости, расположенной на абсолютно жестком полупространстве. Предполагается, что жидкость идеальная, слабопроводящая, электрически- и магнитоизотропная и подвержена действию невозмущенного поперечного магнитного поля H_0 , направленного вдоль оси y . При этом жидкость ориентирована так, что ось z направлена вертикально вверх, а начало координат совпадает с невозмущенной поверхностью жидкости. Линейные модели распространения длинных волн в вертикальном магнитном поле рассматривались в [1, 2], нелинейные волновые уравнения типа КдВ для такого рода систем исследовались в [3]. Анализ волновых движений в тонких слоях электропроводных жидкостей представляет практический интерес, в частности при изучении волновых течений жидких металлов в магнитном поле [4].

Математическая постановка описанной выше задачи включает уравнения движения слабопроводящей жидкости в области $\Omega = \{(x, z) | -\infty < x < \infty, -1 \leq z \leq \alpha\eta\}$ с соответствующими граничными условиями на свободной поверхности и на жестком дне [1, 5]. В классе плоских и осесимметричных движений, характеризуемом условием $v \perp H_0$, указанная система уравнений допускает введение потенциала $\psi = \nabla \varphi$ [5] и в этом случае исходные соотношения записываются в виде

$$\beta \varphi_{xx} + \varphi_{zz} = 0, \quad (x, z) \in \Omega \quad (1.1)$$

$$\eta + \varphi_t - \beta T \eta_{xx} + \frac{\alpha}{2} \varphi_x^2 + \frac{\alpha}{2\beta} \varphi_z^2 + N \varphi = 0, \quad z = \alpha\eta \quad (1.2)$$

$$\beta \eta_t + \alpha \beta \eta_x \varphi_x = \varphi_z, \quad z = \alpha\eta \quad (1.3)$$

$$\varphi_z = 0, \quad z = -1 \quad (1.4)$$

где $\eta(x, t)$ – возвышение свободной поверхности жидкости. При записи динамического граничного условия (1.2) учтено поверхностное натяжение жидкости. В (1.1)–(1.4) введены безразмерные величины по формулам (звездочки опущены)

$$x^* = \frac{x}{\lambda}, \quad z^* = \frac{z}{d}, \quad \eta = \frac{\eta}{a}, \quad t^* = \frac{t \sqrt{gd}}{\lambda}, \quad \varphi^* = \frac{\varphi \sqrt{gd}}{g \lambda a}$$

Уравнения (1.1)–(1.4) содержат четыре безразмерных параметра, определяющих волновые процессы в системе: $\alpha = a/d$ – параметр нелинейности, $\beta = d^2/\lambda^2$ – параметр дисперсии, $N = \sigma \mu^2 H_0^2 \lambda / \rho_0 \sqrt{gd}$ – параметр МГД-взаимодействия, $T = \nu / \rho_0 g d^2$ – число Вебера. Здесь d – глубина жидкости, λ – длина волны, a – амплитуда; ρ_0 , μ , σ – плотность, магнитная проницаемость и проводимость среды, ν – коэффициент поверхностного натяжения. При $N=0$, $T=0$ из (1.1)–(1.4) получаем традиционную систему уравнений для волн на воде [6].

2. Проанализируем вначале распространение гармонических волн бесконечно малой амплитуды. Опуская в (1.1)–(1.4) члены порядка $O(\alpha)$, получаем уравнения линейной модели, включающей уравнение Лапласа (1.1), граничное условие на дне (1.4) и условие на свободной поверхности

$$\varphi_z + \beta \varphi_{tt} - \beta T \varphi_{xx} + \beta N \varphi_t = 0, \quad z = 0 \quad (2.1)$$

Представим потенциал скоростей φ в виде бегущей волны: $\varphi = \Phi(z) \exp(i(\omega t - kx))$. Тогда из (1.1), (2.1), (1.4) получаем дисперсионное уравнение

$$\omega^2 - i\omega N = \frac{k}{\sqrt{\beta}} \operatorname{th} k \sqrt{\beta} (1 + k^2 \beta T) \equiv F(k) \quad (2.2)$$

$$\omega = \omega_0 + i\omega_1, \quad \omega_1 = N/2, \quad \omega_0^2 = F(k) - N^2/4$$

Отсюда видно, что влияние эффектов электропроводности проявляется в демпфировании волновых возмущений и уменьшении частоты их колебаний. Кроме того, из (2.2) следует, что распространяющиеся моды существуют в системе только в диапазоне волновых чисел, удовлетворяющих условию $F(k) > N^2/4$.

В приближении мелкой воды ($\beta \ll 1$) из этого условия получаем $k > N/2$, а для глубокой воды ($\beta \gg 1$) имеем $k > \sqrt{\beta} N^2/4$ при $T \ll 1$ и $k > (N^2/4T\sqrt{\beta})^{1/2}$ при $T \sim 1$. Таким образом, наличие проводимости и приложенного магнитного поля может приводить к качественному изменению волновых свойств системы.

3. Изучение волн конечной амплитуды в рассматриваемой задаче связано с выводом нелинейного эволюционного уравнения для возмущений свободной поверхности электропроводной жидкости.

Представим потенциал φ в виде разложения

$$\varphi = \sum_{n=0}^{\infty} (-1)^n \beta^n \frac{(z+1)^{2n}}{2n!} \frac{\partial^{2n} f}{\partial x^{2n}} \quad (3.1)$$

удовлетворяющего уравнению Лапласа (1.1) и граничному условию (1.4). Подставляя (3.1) в (1.2), (1.3), усредняя по глубине и ограничиваясь удержанием членов порядка малости не выше $O(\alpha, \beta)$, получаем

$$\eta_t + ((1+\alpha\eta)W)_x - 1/6\beta W_{xxx} = 0 \quad (3.2)$$

$$W_t + \eta_x + \alpha W W_x + N W - \beta T \eta_{xxx} - 1/2\beta (W_{xx} + N W_x) = 0 \quad (3.3)$$

где $W = f_x$. Опуская здесь члены порядка $O(\alpha, \beta)$, находим уравнение линейной бездисперсионной модели [3]

$$\eta_{xx} - \eta_{tt} - N\eta_t = 0 \quad (3.4)$$

Применим к системе (3.2), (3.3) метод преобразования Уизема [6], т. е. положим

$$W = \eta + \alpha A + \beta B + N C + \beta D \quad (3.5)$$

где A, B, C, D — неизвестные функции. Они определяются из условия совместности уравнений (3.2), (3.3) после подстановки в них выражения (3.5). В результате получаем эволюционное уравнение в виде

$$\eta_t + (1 + 3/2\alpha\eta)\eta_x + 1/2\beta(1/3 - T)\eta_{xxx} - 1/4\beta N(T + 5/6)\eta_{xx} = -1/2N\eta \quad (3.6)$$

Полученное уравнение есть «возмущенное» уравнение типа Кортевега де Вриза-Бюргерса (КдВБ). Пренебрегая в (3.6) членом $O(\beta N)$, получаем «возмущенное» уравнение КдВ. Без учета поверхностного натяжения ($T \rightarrow 0$) оно сводится к полученному в [3] для случая вертикального магнитного поля

$$\eta_t + (1 + 3/2\alpha\eta)\eta_x + 1/6\beta\eta_{xxx} = -1/2N\eta \quad (3.7)$$

Асимптотическое решение уравнения (3.7) в виде уединенной волны при $N \ll 1$ было получено в [7] с использованием методики Крылова-Боголюбова-Митропольского и имеет следующий вид

$$\eta = a(\tau) \operatorname{sech}^2 \theta, \quad \theta = \sqrt{\frac{\alpha\alpha_1}{12}} \left(\xi - \frac{\alpha_1}{3} \int_0^\tau a(\tau) d\tau \right) \quad (3.8)$$

$$\tau = \beta t/6, \quad \xi = x - t, \quad \alpha_1 = 9\alpha/\beta, \quad a(\tau) = a_0 \exp(-4N\tau/\beta).$$

Таким образом, основное влияние эффектов электропроводности на распространение солитона сводится к уменьшению его амплитуды во времени. Из (3.6) также следует, что учет поверхностного натяжения проявляется, как и в обычной теории волн на воде [8], в том, что при $T > 1/3$ качественно изменяется характер дисперсии системы — она становится отрицательной. Взаимным влиянием эффектов электропроводности и поверхностного натяжения в рамках рассматриваемой модели можно пренебречь.

ЛИТЕРАТУРА

1. *Fraenkel L. E.* A shallow-liquid theory in magnetohydrodynamics // *J. Fl. Mech.* 1960. V. 7. № 1. P. 81–107.
2. *Shercliff J. A.* Anisotropic surface waves under a vertical magnetic force // *J. Fl. Mech.* 1969. V. 38. № 2. P. 353–364.
3. *Hofman M.* Nonlinear waves on the free surface of an electrically conducting liquid // *Wave motion.* 1983. № 5. Pt 2. P. 115–124.
4. *Антоа Т. Н., Иванов А. Б., Тананаев А. В.* Течение жидкого металла в лотке в компланарном магнитном поле // *Магнит. гидродинамика.* 1987. № 1. С. 91–95.

5. Селезов И. Т. Некоторые приближенные формы уравнений движения магнитоупругих сред // Изв. АН СССР. МТТ. 1975. № 5. С. 86–91.
6. Уизем Дж. Линейные и нелинейные волны: Пер. с англ. М.: Мир, 1977. 621 с.
7. Ott E., Sudan R. N. Damping of solitary waves // Phys. Fluids. 1970. V. 13. № 6. P. 1432–1434.
8. Карпман В. И. Нелинейные волны в диспергирующих средах. М.: Наука, 1973. 175 с.

Киев

Поступила в редакцию
8.II.1988

УДК 532.593

АКСЕНОВ А. В., МОЖАЕВ В. В., СКОРОВАРОВ В. Е., ШЕРОНОВ А. А.

ОСОБЕННОСТИ ОБТЕКАНИЯ ЦИЛИНДРА СТРАТИФИЦИРОВАННОЙ ЖИДКОСТЬЮ ПРИ МАЛЫХ ЗНАЧЕНИЯХ ВНУТРЕННЕГО ЧИСЛА ФРУДА

Волновые возмущения в виде внутренних гравитационных волн, возникающие при обтекании препятствия потоком стратифицированной жидкости, в свою очередь могут оказывать существенное влияние на характер самого обтекания этого тела. Степень этого воздействия зависит как от внутреннего числа Фруда F ($F=U/(NR)$), где U – скорость набегающего потока, N – частота плавучести, а R – характерный поперечный размер тела), так и от числа Рейнольдса Re . При больших числах F ($F>1$) обтекание потоком стратифицированной жидкости мало чем отличается от обтекания однородной жидкостью. Совсем иная картина наблюдается при малых числах F .

В [1] проводилось теоретическое и экспериментальное исследование областей завихренности в потоке однородно стратифицированной жидкости конечной высоты H над хорошо обтекаемым двумерным препятствием, расположенным на дне канала. Было установлено, что при $F_H < 1/\pi$ (здесь $F_H = U/(NH)$) для каждого значения F_H существует такое значение безразмерной высоты препятствия $\beta = \beta_F$, $\beta = h/H$ (h – максимальная высота препятствия), что при $\beta > \beta_F$ в потоке возникают локальные неустойчивости в распределении плотности жидкости. В этих местах возникают области завихренности или происходит обрушение волн.

В [2] дано теоретическое решение задачи об обтекании цилиндра равномерным потоком безграничной стратифицированной жидкости для так называемой модели Лонга. Было показано, что при значениях $F < 0,79$ линии тока имеют вертикальную касательную и загибаются вверх по потоку. При этих значениях F возможна потеря устойчивости течения. Здесь и далее $F=U/(NR)$, где R – радиус цилиндра. Аналогичные результаты получены при рассмотрении других моделей обтекания цилиндра [3].

Данная работа проведена с целью экспериментального исследования указанных выше особенностей, возникающих при обтекании цилиндра потоком линейно стратифицированной жидкости при малых значениях F . В ней найдены границы области внутренних чисел Фруда и Рейнольдса, при которых возникают локальные неустойчивости в распределении плотности возмущенного потока, приводящие к обрушению внутренних волн. Обнаружены периодически чередующиеся области завихренности (помимо обычной двухвихревой области в кормовой части цилиндра), возникающие в следе за цилиндром. Установлены границы области внутренних чисел Фруда и Рейнольдса, при которых они существуют. Эксперименты проводились в лабораторном бассейне размером $1,5 \times 0,25 \times 0,5$ м³. Линейное распределение плотности жидкости по высоте бассейна достигалось непрерывным заполнением бассейна водным раствором поваренной соли переменной концентрации. Измерение профиля плотности заполненного бассейна проводилось с помощью датчика солености. Исследуемые цилиндры диаметром от 2 до 4 см и длиной 21 см с помощью вертикальных подвесок крепились к тележке, которая сверху бассейна двигалась по горизонтальным рельсам. Визуализация поля возмущений при движении цилиндра в линейно стратифицированной жидкости осуществлялась методом темного поля с помощью теневого прибора ИАВ-451. Через оптические окна диаметром 20 см, смонтированные в боковые стенки бассейна, проводилось горизонтальное просвечивание жидкости в направлении, перпендикулярном скорости цилиндра (вдоль его образующих). Теневой прибор использовался в режиме визуализации горизонтального нулевого градиента оптического пути.

На фотографии фиг. 1, а показана типичная стационарная картина линий горбов и впадин плоских внутренних волн, возникающая при движении цилиндра диаметром 3,4 см слева направо со скоростью $U=0,31$ см/с, $N=0,7$ с⁻¹. Для данного случая $F=0,26$, а $Re=105$ ($Re=UD/\nu$, где D – диаметр цилиндра, а ν – кинематическая вязкость). При $F>1$ линии горбов и впадин за цилиндром (вниз по потоку) имеют