

УДК 532.592

© Н.И.Макаренко<sup>1,2</sup>, Е.Г.Перевалова<sup>1</sup>, 2013<sup>1</sup>Институт гидродинамики им. М.А. Лаврентьева СО РАН, Новосибирск<sup>2</sup>Новосибирский государственный университет  
makarenko@hydro.nsc.ru

## ПЛОТНОСТНАЯ СТРАТИФИКАЦИЯ И АМПЛИТУДНАЯ ДИСПЕРСИЯ ВНУТРЕННИХ ВОЛН

Рассматривается теоретическая модель уединенных внутренних волн большой амплитуды в слабостратифицированной жидкости. Предполагается, что фоновый профиль плотности жидкости зависит линейно или экспоненциально от глубины. Показано, что обратная задача восстановления коэффициента тонкой структуры плотности по известной кривой амплитудной дисперсии сводится к решению линейного интегрального уравнения Фредгольма первого рода с ядром специального вида. В случае полиномиальной стратификации установлено взаимно однозначное соответствие между коэффициентом плотности и дисперсионной функцией.

**Ключевые слова:** стратификация, уединенные внутренние волны, прямая и обратная задачи.

В работе исследуется взаимосвязь между свойствами плотностной стратификации неоднородной жидкости и кинематическими характеристиками нелинейных внутренних волн. Акцент делается на изучение возможности восстановления профиля плотности по известным кривым амплитудной дисперсии для уединенных внутренних волн. Интерес к этой проблематике стимулируется современными возможностями сочетания методов дистанционного зондирования внутренних волн с прямыми термохалинными измерениями. Задача нахождения плотности вертикально стратифицированной среды по дисперсионным зависимостям фазовых скоростей линейных волн от волнового числа уже рассматривалась [1–3]. В этих работах использовалась техника решения обратных спектральных задач, основанная на методе интегральных уравнений и других подходах. В данной статье в качестве первичного носителя информации для решения обратной задачи предлагается рассматривать сильно нелинейные волны солитонного типа, характерные для шельфовых зон океана [4]. Цуги разбегающихся солитонов внутренних волн, по многочисленным данным наблюдений, регулярно образуются при взаимодействии приливных течений с шельфовыми порогами, причем пространственные амплитуды таких возмущений бывают сравнимы с полной глубиной воды на шельфе [5, 6]. Подходящей для их моделирования является асимптотическая процедура вывода уравнений нелинейных длинных волн с дисперсией, предложенная в работе [7]. Указанный метод базируется на разложении по малому параметру Буссинеска, характеризующему средний градиент плотности, и поэтому свободен от ограничений малости на амплитуду волны. В результате анализа возникающих дисперсионных зависимостей для уединенных волн установлено, что в случае однородной фоновой стратификации (т.е. когда плотность жидкости в главном порядке зависит от глубины линейно или экспоненциально) обратная задача сводится к решению интегрального уравнения Фредгольма первого рода для коэффициента, описывающего тонкую структуру стратификации.

**Исходные уравнения.** Рассматриваются двухмерные движения идеальной несжимаемой неоднородной жидкости в горизонтальном слое, ограниченном ровным дном ( $y = 0$ ) и жесткой крышкой ( $y = h$ ). В системе отсчета, связанной с бегущей уединенной волной, течение является установившимся. Поэтому в качестве базовой математической

модели здесь используются стационарные уравнения Эйлера для поля скоростей  $\mathbf{u} = (u, v)$ , плотности  $\rho$  и давления  $p$ :

$$u_x + v_y = 0, \quad u\rho_x + v\rho_y = 0, \quad uu_x + vv_y + \rho^{-1}p_x = 0, \quad uv_x + vv_y + \rho^{-1}p_y = -g, \quad (1)$$

где  $g$  – ускорение силы тяжести. Условие непротекания на дне и крышке требует выполнения равенства  $v = 0$  при  $y = 0$  и  $y = h$ . Кроме того, вектор скорости  $\mathbf{u}(x, y)$  должен стремиться при  $|x| \rightarrow \infty$  к постоянному вектору  $\mathbf{u}_0 = (u_0, 0)$ , где  $u_0$  – скорость волны относительно покоящейся жидкости. Плотность  $\rho(x, y)$  при этом должна приближаться к ее невозмущенному распределению  $\rho_\infty(y)$ . Хорошо известно [8], что с введением функций тока  $\psi$  для поля скоростей  $u = \psi_y$ ,  $v = -\psi_x$  система (1) после исключения давления  $p$  сводится к одному уравнению в частных производных второго порядка – уравнению Дюбрей-Жакотэн – Лонга:

$$\rho(\psi)(\psi_{xx} + \psi_{yy}) + \rho'(\psi) \left\{ gy - \frac{y\psi}{u_0} + \frac{1}{2}(\psi_x^2 + \psi_y^2 - u_0^2) \right\} = 0. \quad (2)$$

В этом нелинейном уравнении зависимость коэффициента  $\rho(\psi)$  от функции тока предписывается распределением плотности по линиям тока невозмущенного течения:  $\rho(\psi) = \rho_\infty(\psi/u_0)$ . Граничные условия на твердых стенках и условие затухания волны на бесконечности записываются для уравнения (2) в следующем виде:

$$\psi(x, 0) = 0, \quad \psi(x, h) = u_0 h; \quad \psi(x, y) \rightarrow u_0 y \quad (x \rightarrow \infty). \quad (3)$$

Прямая задача теории волн заключается в отыскании решения  $\psi$  уравнений (2), (3), отличного от равномерного потока  $\psi_\infty(y) = u_0 y$ . При этом зависимость плотности  $\rho_\infty(y)$  от глубины далеко вверх по потоку считается известной. В таком контексте данная постановка является нелинейной задачей на собственные значения, в которой спектральным параметром служит скорость уединенной волны  $u_0$ . Для дальнейшего полезно отметить, что уравнение (2) допускает вариационную формулировку с лагранжианом

$$L = -\frac{1}{2}\rho(\psi)(\psi_x^2 + \psi_y^2 - u_0^2) + g \int_{u_0 y}^{\psi} (\rho(\chi) - \rho(\psi)) d\chi. \quad (4)$$

При переходе к безразмерным переменным нужно иметь в виду, что невозмущенное стратифицированное течение характеризуется двумя безразмерными константами – параметром Буссинеска  $\sigma$  и параметром  $\lambda$ , представляющим собой квадрат обратного денсиметрического (плотностного) числа Фруда:

$$\sigma = \frac{N_0^2 h}{\pi g}, \quad \lambda = \frac{\sigma g h}{\pi u_0^2},$$

где  $N_0$  – характерная частота плавучести  $N$  в основном течении,  $N^2(y) = -g\rho'_\infty(y)/\rho_\infty(y)$ . В случае слабой стратификации параметр  $\sigma$  является естественным малым параметром. Согласно известным представлениям о свойствах термохалинной стратификации морской воды [9], распределение плотности жидкости в положении равновесия можно моделировать уравнением

$$\rho_\infty(y) = \rho_\infty(0) \left\{ 1 - \sigma r_*(\pi y / h) - \sigma^2 r_1(\pi y / h, \sigma) \right\},$$

где функции  $\rho_*$  и  $\rho_1$  задают соответственно фоновый профиль и тонкую структуру поля плотности. Число  $\pi$  введено здесь в масштабные множители для удобства нормировки, поскольку моды внутренних волн, рассматриваемые в данной работе, связаны с тригонометрическими собственными функциями.

В натуральных условиях наблюдается сравнительно небольшое количество типов функциональных зависимостей, характерных для среднего профиля плотности  $\rho_*$ . К ним относятся, в частности, линейная и экспоненциальная зависимости плотности от глубины, ступенчатая стратификация с одним или несколькими пикноклинами, а также комбинации указанных профилей. В отличие от фонового профиля, обычно имеющего стабильный сезонный характер, тонкая структура стратификации существенно более многообразна и изменчива. Однако характерное время ее эволюции заметно превосходит временные периоды внутренних волн, поэтому здесь ее также можно моделировать стационарной зависимостью от  $y$ . Будем рассматривать класс профилей плотности, имеющих безразмерную форму записи

$$\rho(y, \sigma) = 1 - \sigma y - \sigma^2 \rho_0(y) + O(\sigma^3) \quad (5)$$

с безразмерной переменной  $0 \leq y \leq \pi$  и функцией  $\rho_0(y) = \rho_1(y, 0)$ , характеризующей тонкую структуру стратификации в главном порядке по  $\sigma$ . Класс профилей (5) содержит в качестве частных случаев линейное распределение плотности  $\rho = 1 - \sigma y$  и экспоненциальную стратификацию  $\rho = \exp(-\sigma y)$ .

**Длинноволновое приближение.** Следуя работе [7], будем рассматривать приближение, в котором отношение вертикального и горизонтального масштабов движения имеет порядок малости  $\sqrt{\sigma}$ . Можно показать, что именно этот асимптотический порядок вытекает в длинноволновом пределе из дисперсионного соотношения для нормальных мод с профилем плотности (5). Переходя в уравнениях (2), (3) к безразмерным переменным с растянутой («медленной») горизонтальной переменной  $x \rightarrow \sqrt{\sigma} x$ , выделим явно только слагаемые до порядка  $O(\sigma)$  включительно:

$$\sigma \psi_{xx} + \psi_{yy} + \lambda(\psi - y) = \sigma \left( \psi \psi_{yy} + (y - \psi) \rho'_0(\psi) + \frac{1}{2} (\psi_y^2 - 1) \right) + O(\sigma^2), \quad (6)$$

$$\psi(x, 0) = 0, \quad \psi(x, \pi) = \pi; \quad \psi(x, y) \rightarrow y \quad (x \rightarrow \infty).$$

Решение ищется в следующем виде:

$$\psi(x, y) = y + v_0(x, y) + \sigma v_1(x, y) + \dots,$$

при этом параметр  $\lambda = \lambda_0 + \sigma \lambda_1 + \dots$  также ищется в виде ряда по степеням малого параметра  $\sigma$ . Сравнение слагаемых с одинаковыми степенями дает рекуррентную серию уравнений для коэффициентов  $v_i$  ( $i = 1, 2, \dots$ ) вида

$$v_{iyy} + \lambda_0 v_i = f_i \quad (0 < y < \pi),$$

$$v_i(x, 0) = v_i(x, \pi) = 0,$$

где правые части при  $i = 0$  и  $i = 1$  имеют форму

$$f_0 = 0, \quad f_1 = -v_{0xx} + (y + v_0) v_{0yy} - \lambda_0 \rho'_0(y + v_0) v_0 + v_{0y} + \frac{1}{2} v_{0y}^2 - \lambda_1 v_0.$$

Из уравнений с номером  $i = 0$  следует  $\lambda_0 = m^2$  ( $m$  – натуральное число), так что для главной моды  $m = 1$  решение в приближении наименьшего порядка имеет вид

$v_0(x, y) = a(x) \sin y$ . Функция  $a(x)$ , пока не определенная, находится из условия совместности для системы уравнений последующего приближения. Таким условием совместности является условие ортогональности правой части  $f_1$  и собственной функции первой моды:

$$\int_0^{\pi} f_1(x, y) \sin y dy = 0.$$

В итоге это дает нелинейное обыкновенное дифференциальное уравнение теории длинных волн:

$$\frac{d^2 a}{dx^2} + F'_a(a) = 0, \quad (7)$$

где структура нелинейности  $F(a) = s(a) + \frac{1}{2} \lambda_1 a^2$  определяется сложной функцией

$$s(a) = \frac{2}{\pi} \int_0^{\pi} \int_y^{y+a \sin y} (\rho_0(y + a \sin y) - \rho_0(\psi)) d\psi dy + \frac{\pi}{4} a^2 + \frac{2}{3\pi} a^3. \quad (8)$$

Отметим, что конкретный вид этой функции обусловлен похожей структурой лагранжиана (4) для исходного уравнения Дюбрей-Жакотэн – Лонга. Поскольку указанная выше функция  $s(a)$  имеет нуль второго порядка в точке  $a = 0$ , функция  $F(a)$  также имеет там двукратный корень. Поэтому решение типа уединенной волны получается в том случае, когда величина  $\lambda_1$  лежит в области значений функции

$$\lambda_1(b) = -\frac{2s(b)}{b^2}, \quad (9)$$

причем соответствующее значение  $b \neq 0$  оказывается простым корнем функции  $F$ . Искомая функция  $a(x)$  дается при этом квадратурой

$$x = \pm \int_a^b \frac{da}{\alpha \sqrt{\lambda_1(\alpha) - \lambda_1(b)}}.$$

Параметр  $b = a(0)$  характеризует амплитуду поля скоростей в срединной части уединенной волны (при  $x = 0$ ), а величина  $\lambda_1 = \lambda_1(b)$  определяет скорость ее распространения по формуле  $u_0^2 = \frac{\sigma g h_0}{\pi(1 + \sigma \lambda_1(b))}$  с точностью  $O(\sigma^3)$ . Согласно указанной формуле,

именно функция  $\lambda_1(b)$  ответственна за свойства амплитудной дисперсии уединенных волн для заданного закона стратификации.

В оригинальной работе [7], где была предложена описанная выше асимптотическая процедура, рассматривался случай линейной стратификации. В этом случае уравнение (7) имеет в качестве нелинейности кубический полином  $F(a)$ , как для классической модели слабонелинейных волн Кортевега – де Фриза. Аналогичная ситуация имеет место и в случае экспоненциальной стратификации. В работе [10] было обращено внимание на то, что добавление к профилю плотности членов более высокого асимптотического порядка по  $\sigma$  может существенно поменять структуру уравнения (7) и свойства его решений. В частности, возмущение тонкой структуры стратификации приводит к появлению решений типа плавного бора («кинк») и уединенных внутренних волн типа плато («кинк-антикинк»). На этом пути в работе [11] была предложена приближенная модель уединенной волны с при-

соединенной вихревой зоной. Другие экстремальные режимы волн конечной амплитуды типа бора и плато детально изучались в работах [12–15], в которых бифуркации предельных форм внутренних волн были связаны с немонотонным поведением дисперсионной функции  $\lambda_1(b)$ . В частности, бифуркации уединенных волн в волны типа плато происходят вблизи значений амплитуды  $b$ , являющихся локальными минимумами функции  $\lambda_1(b)$  (локальные максимумы скорости распространения волны  $u_0$ ).

**Интегральное уравнение для коэффициента плотности.** Переходя к обратной задаче, обратим внимание на то, что соотношения (8) и (9) напрямую устанавливают аналитическую зависимость между коэффициентом  $\rho_0(y)$ , задающим тонкую структуру стратификации, и дисперсионной функцией  $\lambda_1(b)$ . Наличие этих линейных соотношений позволяет конструктивным образом сформулировать задачу восстановления поля плотности по дисперсионным характеристикам нелинейных внутренних волн. С этой целью рассмотрим интегральное слагаемое

$$I(b) = \frac{2}{\pi} \int_0^\pi \int_y^{y+b\sin y} (\rho_0(y+b\sin y) - \rho_0(\psi)) d\psi dy, \quad (10)$$

присутствующее в выражении (8) для функции  $s$ . Интегрированием по частям по переменной  $y$  величина  $I(b)$  приводится к следующему виду, содержащему только однократные интегралы:

$$I(b) = \frac{2}{\pi} \int_0^\pi (b \sin y + y(1 + b \cos y)) \rho_0(y + b \sin y) dy - \frac{2}{\pi} \int_0^\pi y \rho_0(y) dy.$$

Далее сделаем в первом из этих интегралов замену переменной, переходя от  $y$  к новой переменной интегрирования

$$\psi = y + b \sin y. \quad (11)$$

Это по существу есть преобразование Мизеса, при котором вертикальная независимая переменная  $y$  и функция тока  $\psi$  меняются ролями. Указанная замена задает  $y = y(\psi, b)$  как неявную функцию от  $\psi$  и  $b$ . Она однозначна при условии  $\psi_y = 1 + b \cos y > 0$ , которое имеет прозрачный физический смысл: в срединном сечении уединенной волны нет возвратных течений. Данное требование накладывает естественное ограничение  $|b| > 1$  на амплитудный параметр  $b$ . Преобразование (11) помогает избавиться от сложного аргумента функции  $\rho_0$  в интеграле (10). Как результат, формула (8), с учетом определения (9) функции  $\lambda_1(b)$  и проделанных выше преобразований, дает следующее равенство:

$$\frac{2}{\pi} \int_0^\pi \frac{\sin \{2y(\psi, b)\}}{1 + b \cos y(\psi, b)} \rho_0(\psi) d\psi = \lambda_1(b) + \frac{\pi}{2} + \frac{4b}{3\pi}. \quad (12)$$

Полученное соотношение представляет собой линейное интегральное уравнение Фредгольма первого рода относительно функции  $\rho_0$ , если известна дисперсионная функция  $\lambda_1(b)$ . Ядро интегрального оператора в (12), заданное неявным образом с помощью формулы (11), не имеет особенностей, ввиду аналитичности функции  $y(\psi, b)$ , по своим переменным в области  $0 \leq \psi \leq \pi$ ,  $|b| < 1$ . Уравнения такого рода типичны для обратных задач математической физики, являющихся в общем случае некорректными, однако для их решения существуют эффективные регуляризующие алгоритмы [16].

Ключевым при анализе уравнений Фредгольма первого рода является вопрос о выделении достаточно широких классов единственности решения. Используя исходное явное представление функции  $s(b)$  с двухкратным интегралом (10), нетрудно проверить, что если функция  $\rho_0(y)$  имеет вид полинома степени  $n$  относительно  $y$ ,  $\rho_0(y) = \sum_{i=1}^n r_i y^i$ , то дисперсионная функция  $\lambda_1(b)$  является полиномом степени  $n-1$  по амплитудному параметру  $b$ :  $\lambda_1(b) = \sum_{i=0}^{n-1} l_i b^i$ . При этом коэффициенты  $\mathbf{r} = (r_1, \dots, r_n)^T$  и  $\mathbf{l} = (l_0, \dots, l_{n-1})^T$  указанных полиномов связаны между собой линейным образом:  $\mathbf{l} = \mathbf{A}\mathbf{r} + \mathbf{d}$  с вектором  $\mathbf{d} = (-\pi/2, -4/3\pi, 0, \dots, 0)^T$  и квадратной матрицей  $A = \|A_{ij}\|$  порядка  $n \times n$ . Более детальный анализ позволяет утверждать, что, во-первых, матрица  $A$  является верхнетреугольной, во-вторых, ее элементы, вычисленные для размерности  $n$ , не меняются на соответствующих местах при переходе к размерности  $n+1$ . Кроме того, диагональные элементы имеют вид

$$A_{nn} = -\frac{4n}{n+1} \frac{n!!}{(n+1)} \cdot \begin{cases} 1 & (n - \text{нечетное}), \\ 2/\pi & (n - \text{четное}), \end{cases}$$

т.е. все они отличны от нуля. Таким образом, между коэффициентами  $l_i$  и  $r_k$  имеется зависимость вида

$$\begin{pmatrix} -1 & -\pi & -\pi^2 + 3/2 & -\pi^3 + 3\pi & \dots \\ 0 & -32/9\pi & -16/3 & -32\pi/3 + 1280/27\pi & \dots \\ 0 & 0 & -9/8 & 9\pi/4 & \dots \\ 0 & 0 & 0 & -256/75\pi & \dots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \ddots \end{pmatrix} \begin{pmatrix} r_1 \\ r_2 \\ r_3 \\ r_4 \\ \vdots \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} l_0 \\ l_1 \\ l_2 \\ l_3 \\ \vdots \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \pi/2 \\ 4/3\pi \\ 0 \\ 0 \\ \vdots \end{pmatrix},$$

которая соответствует конечномерной проекции интегрального уравнения (12) на класс полиномиальных функций  $\lambda_1$  и  $\rho_0$ . Ввиду обратимости матрицы  $A$  при любом конечном  $n$  указанное уравнение всегда имеет в этом классе единственное решение, т.е. при сделанных предположениях тонкая структура стратификации однозначно восстанавливается по амплитудной дисперсионной кривой уединенных волн.

*Данная работа выполнена при поддержке РФФИ (грант 12-01-00671) и программы Президиума РАН (проект № 23.2).*

## Литература

1. Потетюк Э.Н., Черкесов Л.В. Определение параметров стратифицированного океана по спектральным характеристикам внутренних волн // ДАН Украины. 1996. № 3. С.113–117.
2. Потетюк Э.Н., Черкесов Л.В., Шубин Д.С. Восстановление распределения плотности океана по его волновому спектру // Прикл. гидромеханика. 2000. Т.2(74), № 4. С.73–81.
3. Потетюк Э.Н., Черкесов Л.В., Шубин Д.С., Щербак Е.Н. Свободные колебания и обратные спектральные задачи. М.: Вуз.кн., 2007. 288 с.
4. Сабинин К.Д., Серебряный А.Н. «Горячие точки» в поле внутренних волн в океане // Акуст. журн. 2007. Т.53, № 3. С.410–436.
5. Duda T.F., Lynch J.F., Irish J.D., Beardsley J.D., Ramp S.R. et al. Internal tide and nonlinear wave behavior in the continental slope in the northern South China Sea // IEEE J. Ocean Eng. 2004. V.29. P.1105–1131.
6. Helfrich K.R., Melville W.K. Long nonlinear internal waves // Ann. Rev. Fluid Mech. 2006. V.38. P.395–425.
7. Benney D.J., Ko D.R.S. The propagation of long large amplitude internal waves // Stud. Appl. Math. 1978. V.59. P.187–199.
8. Yih C.S. Stratified flows / C.S. Yih. – N.Y., 1980.
9. Федоров К.Н. Тонкая термохалинная структура вод океана. Л.: Гидрометеиздат, 1976.

10. Борисов А.А., Держо О.Г. Структура стационарных уединенных волн конечной амплитуды // Изв. СО-АН СССР. Сер.тех. наук. 1990. № 2. С.60–70.
11. Derzho O.G., Grimshaw R. Solitary waves with a vortex core in a shallow layer of stratified fluid // Phys. Fluids. 1997. V.9. P.3378–3385.
12. Макаренко Н.И. Сопряженные течения и плавные боры в слабостратифицированной жидкости // ПМТФ. 1999. Т.40, № 2. С.69–78.
13. Макаренко Н.И., Мальцева Ж.Л. Влияние тонкой структуры стратификации на параметры нелинейных внутренних волн // Выч. технологии. 2001. Т.6. С.421–427.
14. Maltseva J.L. Limiting forms of internal solitary waves // JOMAE Transactions ASME. 2003. V.125, N 1. P.76–79.
15. Makarenko N.I., Maltseva J.L., Kazakov A.Yu. Conjugate flows and amplitude bounds for internal solitary waves // Nonlin. Proc. Geophys. 2009. V.16. P.169–178.
16. Лаврентьев М.М., Романов В.Г., Шишатский С.П. Некорректные задачи математической физики и анализа. М.: Наука, 1980.

Статья поступила в редакцию 24.10.2012 г.

