

С.Г.Богуславский, А.С.Кузнецов,
С.И.Казаков, Е.В.Берестовая

*Экспериментальное отделение
Морского гидрофизического института НАН Украины, пос.Кацивели*

КОСВЕННЫЕ МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ КОЭФФИЦИЕНТОВ ВЕРТИКАЛЬНОГО ТУРБУЛЕНТНОГО ОБМЕНА НА ОСНОВЕ ИСХОДНЫХ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫХ УРАВНЕНИЙ

Характеризуется методика определений коэффициентов вертикальной турбулентной вязкости и температуропроводности в море на основе исходных дифференциальных уравнений: постоянного и убывающего с глубиной по экспоненте коэффициентов кинематической вязкости в теории дрейфовых течений; постоянного коэффициента температуропроводности в уравнении теплопроводности; коэффициента суммарного переноса с учетом вертикального адвективного переноса; использование уравнений теплопроводности с учетом влияния на температуру воды объемного поглощения солнечной радиации; вертикальный обмен в слое субантарктической промежуточной водной массы Атлантики. Показана ошибочность «универсальной» формулы Кармана, определяющей k_z по производным скорости течения.

В основе косвенных методов определений коэффициентов вертикального турбулентного обмена k_z лежит использование либо исходных дифференциальных уравнений, либо их решений. Преимущество использования уравнений обусловлено тем, что полученные формулы не связаны с какими-либо дополнительными начальными или граничными условиями и позволяют вычислить k_z в случаях нестационарных турбулентных процессов любого моря на любой глубине и проследить за временным изменением k_z .

Постоянный коэффициент турбулентного обмена k_z в теории дрейфовых течений. Запишем уравнение Экмана в комплексной форме

$$k_z \frac{d^2}{dz^2}(u + iv) = 2i\omega \sin\varphi(u + iv). \quad (1)$$

Из этого уравнения следует формула для определения k_z

$$k_z = \frac{2i\omega \sin\varphi(u + iv)}{\frac{d^2}{dz^2}(u + iv)}. \quad (2)$$

При использовании формулы (2) измерения скорости целесообразно производить через постоянный интервал глубины Δz , в знаменателе (2) перейти от дифференциалов к конечным приращениям. Тогда вместо $\frac{d^2}{dz^2}(u + iv)$ запишем

$$\frac{\Delta''}{\Delta z^2}(u+iv) = \frac{(u+iv)_{z-\Delta z} + (u+iv)_{z+\Delta z} - 2(u+iv)_z}{\Delta z^2}. \quad (3)$$

Эта формула перехода от дифференциалов к конечным разностям используется во всех последующих выражениях для k_z , содержащих вторую производную по z .

Тогда для k_z окончательно получим

$$k_z = \frac{2i\omega \sin(u+iv)_z \Delta z^2}{(u+iv)_{z-\Delta z} + (u+iv)_{z+\Delta z} - 2(u+iv)_z}. \quad (4)$$

Здесь у скобок указаны горизонты, к которым относятся скорости. Для определения k_z по формуле (4) сведения о скорости целесообразно получать на основе данных наблюдений, так как для расчета скорости необходимо знать величину k_z .

Убывающий с глубиной по экспоненте коэффициент обмена в теории дрейфовых течений. Запишем уравнение движения

$$k_0 \frac{d}{dz} \left[e^{-\alpha z} \frac{d}{dz} (u+iv) \right] = 2i\omega \sin \varphi (u+iv).$$

Здесь k_0 – коэффициент обмена при $z = 0$. Выполнив дифференцирование в квадратных скобках, получим уравнение

$$k_0 \left[e^{-\alpha z} \frac{d^2}{dz^2} (u+iv) - \alpha e^{-\alpha z} \frac{d}{dz} (u+iv) \right] = 2i\omega \sin \varphi (u+iv).$$

Полагая $z = 0$, найдем формулу для кинематической вязкости у поверхности моря

$$k_0 = \frac{2i\omega \sin \varphi (u+iv)}{\frac{d^2}{dz^2} (u+iv) - \alpha \frac{d}{dz} (u+iv)}, \quad (5)$$

для любого горизонта z будем иметь

$$k_z = \frac{e^{-\alpha z} 2i\omega \sin \varphi (u+iv)}{\frac{d^2}{dz^2} (u+iv) - \alpha \frac{d}{dz} (u+iv)}. \quad (6)$$

Сравнение формул (2) и (5) свидетельствует о том, что при $z = 0$ коэффициент обмена в (5) меньше, чем в (2).

Для использования формулы (6) надо еще определить величину коэффициента α . Выполненные нами ранее [1, 2] исследования величины α показали, что величина этого коэффициента изменяется по акватории Мирового океана мало. В большинстве случаев α уменьшается с ростом географической широты. В средних широтах океанов и в Японском море $\alpha = 0,06 \text{ м}^{-1}$, в Черном море и в тропической зоне океанов $\alpha = 0,07 \text{ м}^{-1}$, в экваториальной зоне $\alpha = 0,08 \text{ м}^{-1}$ [1, 2]. Некоторое увеличение α в низких широтах объясняется ростом здесь вертикального градиента плотности за

счет роста градиента температуры [2]. Но эта закономерность усложняется влиянием на градиент плотности солёности.

Уравнение теплопроводности с постоянным коэффициентом k_z . Из всех физических полей Мирового океана температурное поле наиболее исследовано. Это обусловлено относительной простотой измерений температуры *in situ*. Но задача определения k_z с помощью уравнения теплопроводности усложняется тем, что до горизонтов 40 – 50 м временные изменения температуры T в известной мере обусловлены не только адвективно-диффузионным переносом тепла, но и объёмным поглощением солнечной радиации. По этой причине уравнение теплопроводности в форме конечных разностей используется для определения k_z лишь ниже упомянутых выше горизонтов

$$k_z = \frac{\Delta T / \Delta t}{\Delta^2 T / \Delta z^2}, \quad (7)$$

здесь t – время.

Уравнения диффузии и теплопроводности с учетом вертикального адвективного переноса. По предложению А.Г. Колесникова [3] турбулентный и адвективный переносы в уравнении диффузии можно объединить

$$\frac{dS}{dt} = k_z \frac{\partial^2 S}{\partial z^2} \mp \omega \frac{dS}{dz} = \left(k_z \mp \omega \frac{\partial S / \partial z}{\partial^2 S / \partial z^2} \right) \frac{\partial^2 S}{\partial z^2},$$

где S – диффундирующая субстанция. Второй член в скобках имеет размерность коэффициента обмена и в сумме с k_z составляет коэффициент суммарного переноса k_z^*

$$k_z^* = k_z \mp \omega \frac{\partial S / \partial z}{\partial^2 S / \partial z^2}.$$

Тогда уравнение диффузии упрощается

$$\frac{\partial S}{\partial t} = k_z^* \frac{\partial^2 S}{\partial z^2}. \quad (8)$$

Переходя в (8) от дифференциалов к конечным разностям, коэффициент суммарного переноса k_z^* можно определить по формуле (7), заменяя T на S .

Уравнение теплопроводности с учетом влияния на температуру моря объёмного поглощения солнечной радиации. Для этого случая исходное дифференциальное уравнение можно записать в виде

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{1-A}{c\rho} \alpha J_0 e^{-\alpha z} + \frac{\partial}{\partial z} \left(k_z \frac{\partial T}{\partial z} \right),$$

где A – альbedo водной поверхности, c – теплоемкость, J_0 – интенсивность солнечной радиации, падающей на поверхность моря, α – коэффициент поглощения радиации.

Интегрируя это уравнение от горизонта z до h (h – глубина, на которой годовые колебания температуры затухают), определим выражение для k_z

$$k_z = \left(\int_z^h \frac{\partial T}{\partial t} dz - \frac{1-A}{c\rho} \alpha J_0 \int_z^h e^{-\alpha z} dz \right) / \left(\frac{\partial T}{\partial z} \right)_z.$$

Заметим, что эта формула применима к районам с минимально возможной горизонтальной адвекцией.

Вертикальный обмен в слое промежуточной субантарктической водной массы (ПСВМ) Атлантического океана. Эта водная масса формируется в южной части океана в районе Антарктической конвергенции. Полоса конвергенции располагается вблизи 50° ю.ш., ядро ПСВМ – в слое 700 – 1000 м. Уравнение диффузии, которому подчиняется стационарное распределение температуры или солености при наличии установившегося течения, запишем в виде

$$u \frac{\partial S}{\partial x} = k_z \frac{\partial^2 S}{\partial z^2}. \quad (9)$$

Отсюда следует

$$k_z = \frac{u \frac{\partial S}{\partial x}}{\frac{\partial^2 S}{\partial z^2}}. \quad (10)$$

В [4] приведена более сложная формула для определения k_z , полученная на основе решения уравнения (9). Для средней части Южной Атлантики при скорости Промежуточного течения 7 см/с согласно формуле (10) $k_z = 20$ см²/с. Но у восточного берега Южной Америки, где скорость Промежуточного субантарктического течения достигает 30 – 40 см/с, величина k_z должна быть соответственно большей.

Все изложенные выше формулы, полученные на основе дифференциальных уравнений, и другие, подобные им, существенно отличаются от «универсальной» формулы Кармана [5], справедливой, по мнению ее автора, для любого турбулентного потока, в котором имеется градиент скорости,

$$k_z = \kappa^2 \frac{\left(\frac{\partial u}{\partial z} \right)^2 \left| \frac{\partial u}{\partial z} \right|}{\left(\frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right)^2}, \quad (11)$$

здесь κ – безразмерная универсальная постоянная Кармана, u – горизонтальная скорость. Эта формула получена на основе соотношений теории кинематического подобия [5]. Интересно, какому уравнению движения соответствует эта формула. Из (11) следует

$$k_z \left(\frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right)^2 = \kappa^2 \left(\frac{\partial u}{\partial z} \right)^2 \left| \frac{\partial u}{\partial z} \right|.$$

Извлекая квадратные корни из обеих частей этого уравнения, получим

$$\sqrt{k_z} \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = \kappa \frac{\partial u}{\partial z} \sqrt{\frac{\partial u}{\partial z}} = 0. \quad (12)$$

Умножая уравнение (12) на $\sqrt{k_z}$, будем иметь

$$k_z \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} - \kappa \sqrt{k_z} \frac{\partial u}{\partial z} \sqrt{\frac{\partial u}{\partial z}} = 0. \quad (13)$$

Из (13) следует, что формула Кармана (11) является следствием нелинейного дифференциального уравнения движения жидкости, частицы которой приводятся в движение касательным напряжением ветра (первый член) и еще какой-то неизвестной в природе силой, зависящей от градиента скорости. Но в этом уравнении отсутствует сила Кориолиса, пропорциональная скорости течения, которую нельзя игнорировать в теории дрейфовых течений. По этой причине ошибаются те авторы (например, [6]), которые используют эти формулы для определения коэффициента кинематической вязкости морских течений.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. *Богуславский С.Г.* Годовой ход коэффициента турбулентной теплопроводности по вертикали в море // Труды МГИ АН СССР.– 1958.– т.13.– С.3-13.
2. *Богуславский С.Г., Кузнецов А.С., Богуславский А.С.* Формирование термоклина в экваториальной зоне океанов // Морской гидрофизический журнал.– 2004.– № 6.– С.10-16.
3. *Колесников А.Г., Иванова З.С., Богуславский С.Г.* О влиянии устойчивости на интенсивность вертикального обмена в океане // Океанология.– 1961.– 1, вып.4.– 1961.– С.65-72.
4. *Богуславский С.Г.* Определение расхода Антарктической конвергенции в Атлантике.– Киев: Наукова думка, 1967.– С.36-41.
5. *Karman T.V.* Nachr. D. Gottingen, Mat. Phys. kl., 58.– 1930.– 22 p.
6. *Шулейкин В.В.* Единая характеристика турбулентной вязкости для морских волн и течений // Докл. АН СССР.– 1962.– т.144.– 1962.– С.781-784.

Материал поступил в редакцию 01.09.2008 г.