личины. Однако на точность статического метода существенное влияние может оказывать дрейф нулевого положения, который имеет спектральную плотность вида 1/f и в данном рассмотрении не учитывался. В модуляционном же методе полезный эффект кодируется с удвоенной частотой вращения и может быть сдвинут в ту область частот, где фликкер-шум отсутствует или мал.

3. В немодуляционных методах измеряются не сами величины W_{xy} и W_{Δ} , а их линейные комбинации вида (4). Поэтому для определения W_{xy} и W_{Δ} на каждом пункте необходимо делать несколько измерений (минимум три) при различных азимутах прибора φ_0 , что увеличивает полное время, затрачиваемое на измерение. Платой за преимущества модуляционного метода является существенное усложнение конструкции градиентометра, и в первую очередь необходимость строго равномерного вращения.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

[1] Куликов Е. П., Трифонов А. П. Оценка параметров сигналов на фоне помех. М.: Сов. радио, 1978, с. 23. [2] Тихонов В. И. Статистическая радиотехника. М.: Сов. радио, 1966. [3] Амнантов И. Н. Избранные вопросы статистической теории связи: М.: Сов. радно, 1971, с. 17.

Поступила в редакцию 09.06.82

ВЕСТН. МОСК. УН-ТА СЕР. 3. ФИЗИКА. АСТРОНОМИЯ, 1982, т. 23, № 6

УДК 551.482.212:551.465

ВОЗДЕЙСТВИЕ КРУПНОМАСШТАБНОЙ ТУРБУЛЕНТНОСТИ НА СТРУКТУРУ ПОГРАНИЧНОГО СЛОЯ ПЛОТНОСТНОГО ТЕЧЕНИЯ

Б. И. Самолюбов, А. Ю. Пыркин

(кафедра физики моря и вод суши)

Структура пограничного слоя турбулентного стратифицированного течения является в каждый момент времени отражением происходящих в этом слое сложных процессов обмена потока с окружающей водной средой. Исследования вертикальных распределений нараметров стратифицированных течений на их границах, главным образом в зоне пикноклина, в океанах, морях и лабораторных условиях [1, 2] показали существование плотностных ступенчатых микроструктур, пальцев солености и инверсий температуры. Сформулированы предполагаемые причины этих явлений — обрушение внутренних волн, двойная диффузия, интрузия теплых осолоненных вод. Конкретное выяснение происхождения структурных преобразований в контактной зоне стратифицированного потока требует комплексных натурных исследований не только пограничного слоя, но и течения, которому он принадлежит. Такая задача выполнялась при изучении пространственно-временной структуры придонного потока, обусловленного механической и термической стратификацией [3].

Объект исследований — естественный водоем каньонного типа с максимальной плубиной 300 м, длиной около 60 и шириной до 5 км. Регистрировались концентрация взвеси S, температура воды T, средние U и пульсационные значения скорости придонного течения по всей его толщине (до 30 м [4]) и отдельно в области верхней контактной зоны потока дискретным и непрерывным методами.

32

Зондирование с шагом в 3 мин в течение 6 ч по параметрам S, T показало наличие повторяющихся преобразований структуры пограничного слоя (рис. 1, a—z) в верхней контактной зоне потока, с двухъядерным [4] профилем скорости течения (рис. 1, d). Эпюра разности плотностей $\Delta \rho(z)$ в придонном подслое этого потока (рис. 1, e) рассчитывалась из соотношений

$$\Delta \rho \left(z \right) = \rho \left(z \right) - \rho \left|_{z=8 \text{ M}} \right.$$
⁽¹⁾

$$\rho = (1 - s/\rho_S) \rho_W(T) + S,$$
(2)

где $\rho_W(T)$ — плотность воды без взвеси, а $\rho_S = 2,5$ г/см³ — плотность взвешенного материала. На верхней границе потока (см. рис. 1, *a*—*г*) наблюдается «линза просветленной жидкости» (область минимумов



Рис. 1. Типичные преобразования профилей концентрации взвеси S, температуры воды T и скорости течения U в его верхней контактной зоне (a-e); распределение скорости по всей глубине потока (∂); эпюра разности плотностей $\Delta \rho$ жидкостей в придонном ядре течения и в вышележащих слоях воды (e); контуры линзы просветленной жидкости (π)

S(z)), ограниченная сверху постепенно снижающимся куполом вод с повышенной концентрацией взвеси. Вертикальный размер линзы (рис. 1, \mathcal{M}) — расстояние от образующего ее купол максимума концентрации (S_{\max}) до нижележащего уровня, на котором величина S вновь возрастает от минимального значения (см. рис. 1, a-z) до $S=S_{\max}$. Горизонтальный размер $\Delta X = U\Delta t$ (Δt — время с начала измерения рассматриваемых эпюр).

В области, выделенной внутри линзы на рис. 1, \mathcal{K} , наблюдается локальное повышение температуры и появление минимума на грофиле скорости течения. После исчезновения инверсии температуры и сглаживания профиля скорости увеличивается толщина слоя смещения, т. е. слоя диффузии взвешенных частиц h_{π} (см. рис. 1, г). Здесь h_{π} — расстояние между положением максимума градиента концентрации $\partial S/\partial z$

в контактной зоне течения и горизонтом, выше которого $\partial S/\partial z=0$, т. е. распределение S(z) становится однородным. Максимумы концентрации взвеси, ограничивающие сверху линзы просветленной жидкости, включаются в слой диффузии. Слой смешения претерпевает растяжение и сжатие (рис. 2, *a*), сопровождающиеся появлением инверсий на профилях температуры в моменты, отмеченные на рис. 2, *a* звездочкой.



Рис. 2. Изменение во времени толщины слоя диффузии взвешенных частиц h_{π} и скорости его расширений (сжатий) W_{π} (a). Соответствующие моментам сжатий h_{π} слоя эпюры разности плотностей жидкостей в потоке и над ним $\Delta \rho$, температуры воды T с инверсной зоной (отмечена звездочкой), скорости течения U и среднеквадратического значения се пульсаций σ (б). Характерные профили температуры по всей глубине потока при наличии инверсии (1-3) и без нее (4) (в)

Скорость изменения толщины $h_{\rm H}$ -слоя $W_{\rm H} = \Delta h_{\rm H} / \Delta t$ составляет в среднем 0,2 см/с, а ее модуль достигает максимума (до 1 см/с) при сжатиях, когда $W_{\rm H} < 0$.

Локальному повышению температуры воды на уровне максимума градиента плотности жидкости $(\partial p/\partial z = \partial \Delta \rho/\partial z)$ соответствуют минимумы на профилях средней скорости течения и среднеквадратического значения ее пульсаций (см. рис. 2, б). Типичные примеры вертикальных распределений температуры по всей глубине потока при наличии инверсии (1-3) и без нее (4) приведены на рис. 2, в. Графики зависимости от времени температуры воды $T|_{z=11,8M}$ по данным непрерывных регистраций и числа Ричардсона Ri в интервале между уровнями 13÷14 м, представленные совместно с 31 эпюрой скорости течения на рис. 3, свидетельствуют о заметной корреляции этих характеристик пограничного слоя потока в период 6-часовой станции. Расчет числа Ri производился по формуле для локального градиентного значения этого критерия

$$Ri = \frac{g \, \partial \rho / \partial z}{\rho \, (\partial U / \partial z)^2},\tag{3}$$

где g — ускорение свободного падения. Величина $\partial \rho / \partial z$ в (3) осреднялась за время измерения профилей скорости (не более 6 мин).

Одновременно с локальным повышением температуры воды и ростом глубины минимумов в центральной области профилей скорости течения (z=12-13 м) наблюдается увеличение числа Ri над инверсной зоной. При вырождении минимумов скорости (заштрихованные эпюры U(z) на рис. 3) число Ri становится меньше критического ($Ri_{kp}=0.25$) и понижается температура.

34

Осредненный за период выполнения станции профиль скорости течения, а также эпюры интенсивности турбулентности σ/U , рассчитанной по полной дисперсии и по ее значению для временного масштаба t=40 мин, приведены на рис. 4, а. Минимумы интенсивности турбулентности, как и в случае, изображенном на рис. 2, в для частотного диапазона 0,02—0,10 Гц, расположены в области появления инверсии температуры (см. рис. 1, δ). Интенсивность длиннопериодных флуктуаций



Рис. 3. Графики зависимости от времени температуры воды $T|_{z=11,8\,\mathrm{m}}$ и числа $\mathrm{Ri}|_{z=13-14\,\mathrm{m}}$, представленные совместно с 31 эпюрой скорости течения в пограничном слос потока, в период 6-часовой станции



Рис. 4. Эпюры осредненной за 6-часовой период скорости течения на его верхней границе, интенсивности турбулентности σ/U для полной дисперсии и для ее значения, соответствующего временному масштабу t=40 мин (a); спектр нормированного среднеквадратического значения пульсаций скорости течения σ/σ_{max} в пограничном слое потока над инверсной зоной (б)

3*

скорости течения $(\sigma/U)_{40 \text{ мин}}$ в инверсной зоне (z=12,5 м) меньше полной σ/U , что обычно имеет место при смещении максимума на спектре пульсационной энергии в сторону более высоких частот, характерном для диссипативных процессов. Аналогичный результат для частотного диапазона 0,04—0,10 Гц в рассматриваемой зоне данного потока был получен в работе [5].

Спектр нормированного среднеквадратического значения пульсаций скорости течения над инверсной зоной, рассчитанной по данным непрерывной 6-часовой регистрации (см. рис. 4, б), содержит четко выраженный максимум, определяющий временной масштаб t основных энергонесущих турбулентных образований, равный 40 мин. Эта величина много больше времени измерения профилей S, T, U, что позволяет рассматривать их как соответствующие квазистационарным ситуациям. С таким же (в среднем) масштабом происходят флуктуации толщины слоя смешения |(см. рис. 2, a) и колебания устойчивости его верхней границы (см. рис. 3). При растяжении $h_{\rm A}$ -слоя эта граница становится неустойчивой (Ri < Ri_{кр}), а перечисленные структурные неоднородности сглаживаются.

Для такой стадии, на которой значение $h_{\rm d}$, а следовательно, и зона действия турбулентности, генерируемой на жидкой границе течения, достигают своих предельных значений, можно пренебречь диффузией турбулентной энергии в уравнении ее баланса [6]. В квазистационарном приближении это уравнение для верхней границы слоя смешения (над инверсной зоной) имеет вид

$$\rho \varepsilon = \tau \frac{\partial U}{\partial z} \left(1 - \mathrm{Rf} \right), \tag{4}$$

где є — диссипация турбулентной энергии, $\tau \partial U/\partial z$ — ее генерация, τ — турбулентное напряжение, Rf=Ri/Sc — динамическое число Ричардсона, Sc= v_{τ}/k — число Шмидта, v_{τ} и k — коэффициенты турбулентной диффузии импульса и взвешенных частиц.

Оценка по результатам прямых измерений в данном потоке дает значение Sc в интервале $1 \div 3$. Число Ri в рассматриваемой области растянутого слоя смешения составляет в среднем 0,14. В итоге получаем, что Rf<0,14. Тогда из (4) с точностью до 14% следует равенство

$$\varepsilon = \tau \frac{\partial u}{\partial z} \,. \tag{5}$$

Это условие для оценки диссипации турбулентной энергии применялось также в работах [7, 8]. Значения τ/ρ и $\partial U/\partial z$ на верхней границе изучаемого течения изменяются в интервалах $1 \div 4 \text{ см}^2 \cdot \text{с}^{-2}$ и $(1 \div 5) \cdot 10^{-2} \text{ с}^{-1}$ соответственно. При этом согласно (5) диосипация турбулентной энергии может изменяться в диапазоне 0,01-0,20 см² · с³. Подставляя эти значения є в соотношение для определения радиуса действия L эффекта плавучести на турбулентный обмен [9]

$$L = e^{1/2} N^{-3/2}, (6)$$

где $N = \left(\frac{g^2}{c^2} + \frac{g}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial z}\right)^{1/2}$ — частота Вяйсяля — Брента (с — скорость звука в воде), получаем $L = 1 \div 4,5$ м ($\overline{N} = 10^{-2}$ Гц).

Расширение—сжатие слоя смешения происходит в обе стороны (вверх и вниз) от зоны диссипации турбулентной энергии (два максимума σ и σ/U на рис. 2, δ , 4, a). Поэтому величине h_{π} соответствует удвоенное значение L, составляющее в среднем 5,5 м, т. е. совпадающее с точностью до 12% с $h_{\text{дmax}}=6$ м. Поскольку рост турбулентных образований максимального масштаба ограничен радиусом действия эффекта плавучести L, а их внешняя граница, совпадающая с верхней для слоя смешения, неустойчива (Ri=0,14), происходит дробление этих образований на более мелкие с последующим переходом части турбулентной энергии в тепловую. Величина $h_{\rm d}$ уменьшается. Вследствие уменьшения масштабов молярного обмена образуется зона, в которой $\partial U/\partial z$ =0. Значение U минимально из-за диссипативных потерь осредненного движения, а диссипация определяется как $\varepsilon = A\sigma^3/l$, где l — масштаб турбулентности, $A = 0,9 \div 1,6$ [6, 8, 10, 11].

Масштаб мельчайших вихреобразований, следующим этапом эволюции которых является диссипация в тепло, был предложен в работе [12]:

$$\eta = v^{3/4} \, \varepsilon^{-1/4}, \tag{7}$$

где v — коэффициент кинематической молекулярной вязкости. Полагая, что уменьшение средней скорости и интенсивности ее пульсаций при инверсии температуры вызвано диссипативными потерями энергии потока, затрачиваемой на локальное нагревание воды, можно оценить выделяющуюся при этом мощность P из соотношения

$$P = \frac{\sigma_{3arp}^3}{\eta} = D \left(\frac{\eta}{\sigma_{3arp}} \right)^{-1}, \tag{8}$$

где $\sigma_{\text{затр}}$ — глубина минимума, возникающего при инверсии температуры на профиле $\sigma(z)$ (см. рис. 2, б), $D = \sigma_{\text{затр}}^2$ — диссипирующая турбулентная энергия, $\eta/\sigma_{\text{затр}}$ — время жизни микромасштабного вихреобразования.

Анализ результатов многолетних комплексных исследований структуры рассматриваемого течения по его длине [4] и во времени показал отсутствие в данном случае предлагавшихся ранее [1, 2] иных эквивалентных источников зарегистрированной инверсии температуры, включая адвективные факторы. Вместе с тем наличие подобных инверсий на границах аналогичных океанских придонных течений [13] свидетельствует о распространенности этого явления и актуальности изучения порождающих его факторов. При известном диссипативном повышении температуры ΔT можно сравнить требующуюся для такого нагрева единицы массы воды мощность с величиной P:

$$C \frac{\Delta T}{\Delta t} \frac{\sigma_{3a\tau p}^3}{\eta} , \qquad (9)$$

где C — удельная теплоемкость воды, Δt — время нагревания. Учитывая, что в рамках сделанного допущения о диссипативной природе инверсии температуры $\varepsilon = P$, получаем из (7) и (9) выражение для оценки значения $\sigma_{\text{затр}}$:

$$\sigma_{\text{satp}} = a \sqrt[4]{\frac{\nabla C \Delta T}{\Delta t}}.$$
 (10)

Подстановка в соотношение (10) данных прямых измерений величин ΔT и $\Delta t = 40$ мин, т. е. значения временного масштаба турбулентных образований, крупнейших в пограничном слое плотностного течения, дает $\sigma_{\text{затр}} = 2$ см/с для $\Delta T = 0,1^{\circ}$ С и 3,5 см/с для $\Delta T = 1^{\circ}$ С, при $C = 4,2 \cdot 10^{3}$ Дж/кг град, $\nu = 10^{-6}$ м² · с⁻¹, $a = A^{-1}/^{3} = 0,86 \div 1,03$. Результаты проведенной оценки согласуются с измеренными величинами $\sigma_{\text{затр}}$ (см. рис. 2, б) и с данными 10- и 6-часовых станций, для которых среднее значение ΔT составляет 0,1° С.

37

Появление минимума скорости течения при диссипативных потерях энергии потока в пограничном слое приводит к возникновению зоны контакта встречных осредненных турбулентных потоков импульса $\tau = \rho v_{\tau} \partial U / \partial z$. Внутри этой зоны $\partial U / \partial z = 0$, $\tau = 0$, т. е. образуется «динамическая ловушка», создающая условия локального накопления диссипативного тепла, необходимые для формирования инверсии температуры. Для взвешенных частиц «ловушка», наоборот, открыта, так как интенсивность турбулентности в ней минимальна, в результате чего скорость осаждения частиц повышается и возникает линза просветленной жидкости. Выше «ловушки» в период ее существования располагается максимум концентрации взвеси (купол линзы на рис. 1, б, в), который образован частицами, перенесенными вверх при развитии крупномасштабных турбулентных образований и поддерживается за счет сохранения зоны генерации турбулентной энергии над диссипативной прослойкой [5] (максимумы о и о/U на рис. 2, б, 4, а). Однако устойчивость этой зоны при появлении минимума скорости течения возрастает (см. рис. 3) (Ri>Ri_{ко}), что свидетельствует о гашении турбулентности из-за диссипации и изоляции данной области генерации «динамической ловущкой» от источника энергоснабжения — ядра придонного потока. Максимум концентрации взвеси опускается, разрушается локально-неустойчивое распределение плотности, теплые инверсные воды конвективно выходят из пограничного слоя, минимум на профиле скорости течения исчезает, начинается увеличение h_n до предела $\Delta z = 2L$, соответствующее развитию крупномасштабных турбулентных образований, и процесс циклически повторяется.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

[1] Монни А. С., Озмидов Р. В. Океанская турбулентность. Л.: Гидрометиздат, 1981, с. 67-68, 191, 212. [2] Федоров К. Н. В кн.: Физика океана. М.: Наука, 1978, т. 1. с. 113. [3] Пыркин Ю. Г., Самолюбов Б. И. В кн.: Техн. средства изуч. и освоения океана. Изд-во Севастой. приборостр. ин-та, 1980, 20, № 1, с. 487. [4] Пыркин Ю. Г., Самолюбов Б. И. Океанология, 1980, 20, № 1, с. 40. [5] Пыркин Ю. Г., Самолюбов Б. И. Белошавков А. В. Океанология, 1982, 22, № 5, с. 55. [6] Монин А. С., Яглом А. М. Статистическая гидромеханика. М.: Наука, 1965, ч. 1, 2. [7] Обухов А. М. Характеристики микроструктуры ветра. Изв. АН СССР, сер. геофиз., 1951, № 3, с. 49. [8] Ламли Дж., Пановски Г. Структура атмосферной турбулентности. М.: Мир, 1966, с. 103, 181. [9] Озмидов Р. В. Изв. АН СССР, сер. ФАО, 1965, № 8, с. 853. [10] Бэтчелор Дж. Теория однородной турбулентности. М.: ИЛ, 1955, с. 105-108, 114. [11] Лозовацкий И. Д., Озмидов Р. В. Океанология, 1979, 19, № 6, с. 982. [12] Колмогоров А. Н. ДАН СССР, 1941, 30, с. 299. [13] Агти L., D'Asaro E. J. Geoph. Res., 1980, С. 85, N 1, р. 469.

Поступила в редакцию 05.05.82

ВЕСТН: МОСК. УН-ТА. СЕР. 3. ФИЗИКА. АСТРОНОМИЯ, 1982. т. 23, № 6

УДК 621,385:622

РАСЧЕТ ЧАСТОТНОГО СПЕКТРА ЭЛЕКТРОННОГО ПУЧКА В КЛИСТРОНЕ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНОЙ МОДУЛЯЦИЕЙ

Ю. К. Алексеев, А. И. Костиенко

(кафедра радиофизики СВЧ)

В большинстве электронных приборов СВЧ для управления электронным пучком используются динамические способы их формирования. При этом все приборы имеют теоретический предел электронного