- Dersch H., Schweitser L., Stuke J. // Phys. Rev. 1983. B28. P. 4678.
- Stutzmann M., Jackson W.B., Tsai C.C. // Phys. Rev. 1985.
  B32. P. 23.
- 4. Dong X.M., Fritzsche H. // Phys. Rev. 1987. B36. P. 9778.
- Jang J., Park S.C., Kim S.C., Lee C. // Appl. Phys. Lett. 1987. 51. P. 1804.
- Wang S.L., Taylor P.C. // Solid State Commun. 1995. 95. P. 361.

## ГЕОФИЗИКА

УДК 551.46

- 7. Курова И.А., Ларина Э.В., Ормонт Н.Н., Сенашенко Д.В. // ФТП. 1997. **31.** С. 1455.
- Stutzmann M., Jackson W.B., Tsai C.C. // Phys. Rev. 1986.
  B34. P. 63.
- Chen L., Tauc J., Kocka J., Stuchlik J. // Phys. Rev. 1992.
  B46. P. 2050.

Поступила в редакцию 13.03.01

## О ВЛИЯНИИ ТУРБУЛЕНТНОСТИ НА МАЛЫЕ ТВЕРДЫЕ ЧАСТИЦЫ В ВОДНОЙ СУСПЕНЗИИ

## Ю. Г. Пыркин, В. П. Перо в, И. Н. Иванова, М. А. Силаев

(кафедра физики моря и вод суши)

E-mail: silaevma@mail.ru

Экспериментально исследовано взаимодействие мельчайших частиц водной суспензии с турбулентностью, созданной колеблющейся решеткой. Разность дисперсий пульсации модуля скорости течения в чистой воде и суспензии сопоставлена с основными энергетическими параметрами твердых частиц.

Перенос твердых частиц турбулентными потоками жидкости определяется как энергетическими характеристиками самих потоков, так и параметрами частиц. Считается, что скорость переноса взвешенных частиц, имеющих чрезвычайно малый размер, совпадает со скоростью потока жидкости [1–5], т.е. их влияние на распределения скорости течения, интенсивности турбулентности и другие параметры не учитывается.

Другими словами, не учитывается энергия, которая, несомненно, должна затрачиваться на поддержание твердых, хотя и очень малых частиц во взвешенном состоянии [6], т. е. на замедление скорости их осаждения по сравнению со стоксовой. Согласно исследованиям авторов, в потоках с термохалинной стратификацией интенсивность турбулентности в зонах генерации была большей, чем в суспензионных потоках при той же степени стратификации и числе Рейнольдса потока [7].

Следовательно, для уточнения физических механизмов, отвечающих за процесс взаимодействия турбулентности и мельчайших твердых частиц в суспендированной жидкости, недостаточно рассматривать ее как континуум, т.е. подобие сплошной среды [5, 8, 9]. Необходимы совместные комплексные исследования основных характеристик и в суспензии и в жидкости в отсутствие твердых частиц. Однако в настоящее время подобных исследований практически нет, а результаты «пионерских» экспериментальных и теоретических работ весьма противоречивы [1, 2, 4-6, 10].

Влияние турбулентности на суспензию исследовалось нами на лабораторной установке [11, 12], в которой турбулентность генерируется колеблющейся с разными амплитудами и частотами решеткой. Решетка изготовлена из брусков органического стекла сечением 1 × 1 см с расстояниями между центрами брусков 2.8 см. Частота колебаний решетки может изменяться от 0.3 до 2 Гц, амплитуда колебаний в начальном цикле экспериментов была постоянной [12]. Согласно теории [13], интенсивность турбулентности, создаваемой колеблющейся решеткой (подобной той, что используется в наших экспериментах), определяется частотой и амплитудой колебаний решетки, ее геометрией и вязкостью жидкости. В нашем случае (при концентрациях твердых частиц в суспензии менее 1 мг/см<sup>3</sup>) ее вязкость сравнима с молекулярной вязкостью чистой воды при той же температуре [8, 9].

Установка оснащена измерительной системой для регистрации модуля скорости течения и пробоотборниками для взятия проб жидкости. Эксперименты проводились в чистой воде, солевом растворе и в водной суспензии, содержащей илистые частицы размером до 30 мкм. По значениям регистрируемого модуля скорости течения на разных уровнях от колеблющейся решетки вычислялись дисперсии *D* пульсаций скорости течения. За начало отсчета принимался центр отверстия решетки, когда она находилась в среднем положении.

Полная массовая концентрация частиц и концентрация частиц S интересующих нас фракций, например мелких (< 3 мкм), средних (3 ÷ 8 мкм) и крупных (> 8 мкм), определялась по отобранным пробам суспензии. По специальной методике оценивалась скорость падения частиц  $\omega_p$  и рассчитывалась величина их замедления ( $1 - \omega_p/\omega_{\rm St}$ ) по сравнению со стоксовой скоростью  $\omega_{\rm St}$  в неподвижной жидкости [14, 15]. В результате оказалось, что максимальные значения дисперсии D наблюдались в центральной части отверстий решетки. При уменьшении частоты колебаний решетки уменьшалась дисперсия и соответственно толщина слоя, охваченного турбулентным движением (рис. 1).

В связи с тем что основная цель экспериментов состояла в установлении влияния мельчайших частиц суспензии на турбулентность, было проведено сравнение вертикальных распределений дисперсий D в пресной и соленой воде, т.е. в однородных сплошных средах, отличающихся только плотностью. С учетом доверительных интервалов распределения значений дисперсии D для пресной и соленой воды практически совпадают [11]. Эти данные в свете последующих результатов, полученных для



Рис. 1. Вертикальные распределения дисперсии D пульсаций модуля скорости течения (a) и массовой концентрации S частиц фракции 3÷8 мкм (б) при различных значениях частоты колебаний решетки: f = 0.8 (1), 0.6 (2), 0.4 Гц (3) и при неподвижной решетке (4). Погрешность определения дисперсии составляет 3-5%, концентрации — 3%

чистой воды и суспензии, имеют принципиальное значение, которое свидетельствует о различии механизмов развития и затухания турбулентности для случая сплошной среды и двухфазной водной суспензии, содержащей мелкие твердые частицы (со средней плотностью материала около 2.5 г/см<sup>3</sup>).

Профили нормированных значений дисперсии  $D/D_0$  для чистой воды и суспензии при разных частотах колеблющейся решетки, 0.4 и 0.8 Гц, приведены на рис. 2. (Нормировка на значения дисперсии  $D_0$  при среднем положении колеблющейся решетки была произведена для исключения влияния ряда побочных факторов [11, 12].) Из рис. 2 хорошо видно, что для суспензии значения дисперсии



Рис. 2. Вертикальные распределения дисперсии  $D/D_0$ пульсаций скорости для чистой воды (1) и суспензии (2) при частоте колебаний решетки f = 0.4 (a) и 0.8 Гц (б) и величины разности дисперсий (в) для частот 0.8 (1), 0.6 (2) и 0.4 Гц (3)



Рис. 3. Вертикальные распределения замедления выпадения частиц фракции  $3 \div 8$  мкм  $(1 - \omega_p / \omega_{\rm St})$  из вихревой зоны для частот 0.8 (1), 0.6 (2) и 0.4 Гц (3) – (а) и зависимость доли выпавших частиц J этой фракции (б) от частоты колебаний решетки f. Погрешность определения величины замедления не превышает 5-7%

меньше (кривая 2), чем для чистой воды (кривая 1), причем это различие наиболее заметно в пределах вихревой зоны (см. рис. 1, a), на расстоянии  $2\div 6$  см от среднего (нулевого) положения решетки [11–13].

Как следует из полученных данных, дисперсия D в вихревой зоне движения по мере увеличения частоты колебаний решетки для взвеси все более и более отличается от дисперсии для чистой воды (для частоты 0.4 Гц примерно на 10%, для 0.8 Гц — уже на 18-20%). Это различие хорошо видно на рис. 2, в, где представлены вертикальные распределения разности дисперсий в чистой воде и суспензии для частот 0.4, 0.6 и 0.8 Гц. Полученные экспериментальные данные прямо свидетельствуют о расходе части турбулентной энергии на поддержание твердых частиц во взвешенном состоянии, т.е. на уменьшение скорости их гравитационного осаждения по сравнению со стоксовой скоростью в неподвижной жидкости. При этом замедление осаждения частиц различных фракций (например, с размерами 3÷8 мкм) возрастает с увеличением частоты колеблющейся решетки (рис. 3, *a*), а доля выпадающих из вихревой зоны частиц Ј соответственно уменьшается (рис.  $3, \delta$ ), что совпадает с данными, полученными ранее другими методами [7, 10, 11, 14, 15].

Следует отметить хорошую корреляцию анализируемых параметров: затрат турбулентной энергии (в нашем случае они определяются разностью дисперсий для чистой воды и суспензии), замедления скорости осаждения частиц средней крупности и ее массовой концентрации (рис. 1,  $\delta$ ). Так, максимальное замедление осаждения и, следовательно, максимальная концентрация частиц наблюдаются в зоне максимального поглощения ими турбулентной энергии. С увеличением частоты колебаний решетки эта зона накопления частиц заметно расширяется (см. рис. 1–3).

В настоящее время на основе имеющегося в нашем распоряжении уникального экспериментального материала проводится взаимный корреляционный анализ представленных в данной работе параметров. Это позволит в перспективе получить энергетические спектры турбулентности (в чистой воде и в суспензии) и сопоставить их со спектрами крупности частиц, что даст возможность провести численный анализ процессов энергообмена в водной суспензии и, в частности, определить работу взвешивания твердых малых частиц в турбулентном потоке по методике М.А. Великанова [2].

Работа выполнена при поддержке РФФИ (грант 00-05-64339).

## Литература

- 1. Баренблатт Г.И. // Прикл. матем. и механика. 1953. **17**. С. 261.
- 2. Великанов М.А. Динамика русловых потоков. М.: Мир, 1955. Ч. 2.
- Медников Е.П. Турбулентный перенос и осаждение аэрозолей. М.: Наука, 1981.
- 4. *Михайлова Н.А.* Перенос твердых частиц турбулентными потоками воды. Л.: Гостехиздат, 1966.
- 5. Соу С. Гидродинамика многофазных систем. М.: Мир, 1971.
- 6. Vanoni V.A. // J. Hydraul. Eng. 1984. 112, No. 8. P. 1837.
- 7. Пыркин Ю.Г., Галкин С.В., Силаев М.А. // Вестн. Моск. ун-та. Физ. Астрон. 1991. № 1. С. 56 (Moscow University Phys. Bull. 1991. No. 1. P. 56).
- 8. Бэтчелор Дж. Введение в динамику жидкости. М.: Мир, 1973.
- 9. Фортье А. Механика суспензий. М.: Мир, 1971.
- 10. Hwang P.A. // J. Hydraul. Eng. 1983. 111, No. 3. P. 485.
- Иванова И.Н., Пыркин Ю.Г., Петров В.П., Силаев М.А. // Вестн. Моск. ун-та. Физ. Астрон. 1998. № 6. С. 58 (Moscow University Phys. Bull. 1998. No. 6. P.71).
- Пыркин Ю.Г., Петров В.П., Иванова И.Н., Силаев М.А. // Метеорология и гидрология. 2000. №2. С. 104.
- 13. Long R.R. // J. Fluid Mech. 1987. 84, No. 4. P. 113.
- 14. *Пыркин Ю.Г., Силаев М.А.* // Метеорология и гидрология. 1993. № 2. С. 53.
- Пыркин Ю.Г., Силаев М.А. // Водные ресурсы. 1994. 21, № 6. С. 738.

Поступила в редакцию 29.11.00