

01

© 1990

## К КИНЕТИЧЕСКОМУ ОБОСНОВАНИЮ УРАВНЕНИЙ ГИДРОДИНАМИКИ С УЧЕТОМ САМОДИФФУЗИИ. ВЛИЯНИЕ САМОДИФФУЗИИ НА РАСПРОСТРАНЕНИЕ ЗВУКА И УДАРНЫХ ВОЛН

Ю.Л. К л и м о н т о в и ч

Вопрос об учете самодиффузии в уравнениях гидродинамики рассматривался в [1, 2]. В [3] были выдвинуты два контраргумента: 1) введение самодиффузии нарушает общепринятую структуру уравнений гидродинамики; 2) из кинетических уравнений, например уравнения Больцмана, следует, что самодиффузия в уравнениях гидродинамики отсутствует. Второй аргумент является весомым. Известно, что Больцман дал вывод кинетического уравнения только для пространственно однородных распределений. Последовательное обобщение на пространственно неоднородные состояния до настоящего времени отсутствует (см., в частности, стр. 60 в [4]). Существенно также и следующее.

При выводе уравнений гидродинамики методами Чепмена-Энскога и Грэда отклонение распределения от локально-равновесного мало:  $KM \ll 1$ . Здесь  $K = \ell/L$  - число Кнудсена, а  $M = u/u_T$  - число Маха. Однако малость соответствующих диссипативных членов определяется другим безразмерным параметром  $1/Re = K/M \ll 1$ . Здесь  $Re = uL/\nu$  - число Рейнольдса. Мы видим, что теория возмущений по параметру Кнудсена возможна лишь при  $M \sim 1$ . Таким образом, для практически важной области малых чисел Рейнольдса традиционные методы обоснования уравнений гидродинамики недостаточны. В связи с этим здесь предлагается дополнить кинетическое уравнение „интегралом столкновений“, который определяется крупномасштабными (по сравнению с  $\tau$  и  $\ell$ ) флуктуациями. При этом при выводе уравнений гидродинамики в качестве минимальных крупных масштабов следует принять соответствующие физически бесконечно малые масштабы  $\tau_{ph}$ ,  $\ell_{ph}$ , определенные для гидродинамического уровня описания (гл. 7 [5]). Эти величины связаны диффузионным соотношением  $\tau_{ph} = \ell_{ph}^2/D$ , в котором  $D$  - одна из трех диффузионных характеристик; коэффициент самодиффузии  $D$ , кинематическая вязкость  $\nu$  и температуропроводность  $\chi$ . При формулировке кинетического уравнения естественно начать с простейшего случая, когда  $D = \nu = \chi$ . Необходимые обобщения целесообразно произвести в окончательных уравнениях гидродинамики. В результате приходим к следующему кинетическому уравнению:

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \frac{\partial f}{\partial \vec{R}} + \frac{\vec{F}}{m} \frac{\partial f}{\partial \vec{v}} = \frac{\partial}{\partial \vec{R}} \left( \mathcal{D} \frac{\partial f}{\partial \vec{R}} \right) + I(\vec{R}, \vec{v}, t). \quad (1)$$

Для газа  $I$  – интеграл столкновений Больцмана. Для жидкости структура интеграла  $I$  может быть определена, например, на основе принципа максимума энтропии при соответствующих условиях на моменты распределения. В обоих случаях за характерное время  $\tau$  устанавливается локально-равновесное распределение  $f_0(\vec{R}, \vec{v}, t)$ , включающее три гидродинамические функции. Отношение характерных времен  $\tau$ ,  $\tau_{ph} = (\tau_{\mathcal{D}})_{min}$  и длин  $l$ ,  $l_{ph}$  в диссипативных членах уравнения (1) определяется величиной  $N_{ph}$  – средним числом частиц в физически бесконечно малом объеме  $V_{ph}$ . По определению  $N_{ph} \gg 1$ . Например, отношение  $l^3/l_{ph}^3 \sim 1/N_{ph}$ . Таким образом, распределение  $f_0(\vec{R}, \vec{v}, t)$  получается в нулевом приближении по параметру  $1/N_{ph}$ . В этом приближении, когда  $I = 0$ , с помощью (1) получаем следующие уравнения гидродинамики:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial \vec{R}} \left( \rho \vec{u} - \mathcal{D} \frac{\partial \rho}{\partial \vec{R}} \right) = 0, \quad (2)$$

$$\frac{\partial \rho u_i}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial R_j} \left( (\rho u_j - \mathcal{D} \frac{\partial \rho}{\partial R_j}) u_i \right) = - \frac{\partial p}{\partial R_i} + \eta \frac{\partial^2 u_i}{\partial R_j^2}, \quad (3)$$

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\rho \vec{u}^2}{2} + \rho \varepsilon \right) + \frac{\partial}{\partial R_i} \left[ \left( \rho u_i - \mathcal{D} \frac{\partial \rho}{\partial R_i} \right) \left( \frac{\vec{u}^2}{2} + \varepsilon \right) + u_i p - \right. \\ & \left. - \eta u_j \frac{\partial u_j}{\partial R_i} - \lambda \frac{\partial T}{\partial R_i} \right], \quad \eta = \rho \nu, \quad \lambda = c_v \rho \chi. \end{aligned} \quad (4)$$

Эти уравнения отличаются от традиционных учетом переноса вещества за счет самодиффузии, а также выражением для тензора вязких напряжений. Здесь  $\pi_{ij} = -\eta \partial u_i / \partial R_j$ . В соответствии с этими изменениями выражения для потока и производства энтропии имеют теперь вид

$$\vec{j}_s = \left( \rho \vec{u} - \mathcal{D} \frac{\partial \rho}{\partial \vec{R}} \right) s + \frac{k}{m} \mathcal{D} \text{grad} \rho - \frac{\lambda}{T} \text{grad} T, \quad (5)$$

$$\mathcal{G} = \frac{k}{m} \left[ \mathcal{D}_p \left( \frac{\text{grad} \rho}{\rho} \right)^2 + \frac{\eta m}{k T} \left( \frac{\partial u_i}{\partial R_j} \right)^2 + \frac{3}{2} \rho \chi \left( \frac{\text{grad} T}{T} \right)^2 \right] \geq 0. \quad (6)$$

При равенстве кинетических коэффициентов  $\mathcal{D} = \nu = \chi$  уравнение баланса энтропии принимает простой и изящный вид ( $\rho s = S(\vec{R}, t)$ ):

$$\frac{\partial S}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial \vec{R}} (\vec{u} S) - \frac{\partial}{\partial \vec{R}} \left( \mathcal{D} \frac{\partial S}{\partial \vec{R}} \right) = \frac{\mathcal{D}}{k} \int \left( \frac{dS(\vec{v}, \vec{R}, t)}{d\vec{R}} \right)^2 n f_0 d\vec{v} \geq 0. \quad (7)$$

Мы видим, что производная энтропии определяется здесь средним значением квадрата производной неусредненной по скоростям локальной энтропии  $S(\vec{v}, \vec{R}, t) = -k \ln f_0(\vec{v}, \vec{R}, t)$ .

Коэффициент затухания звука также определяется тремя кинетическими коэффициентами

$$\gamma = \alpha k^2, \quad \alpha = \frac{1}{2} \left[ \nu + \frac{C_V}{C_P} D + \left(1 - \frac{C_V}{C_P}\right) \chi \right]. \quad (8)$$

Приведем также выражения для профиля ударной волны:

$$p(\eta) = \frac{P_2 + P_1}{2} - \frac{(P_2 - P_1)}{2} \operatorname{th} \frac{\eta}{\delta}; \quad \eta = x - u_5 t, \quad \delta = \frac{8\alpha\rho u_5}{P_2 - P_1} \frac{C_V}{C_P + C_V}. \quad (9)$$

Оно отличается от известного тем, что в нем коэффициент затухания определяется выражением (8) и ширина фронта волны зависит от трех кинетических коэффициентов. В частном случае  $D = \chi = \nu$  результат остается прежним. Более существенно меняется распределение энтропии в области перехода: вместо известного выражения (см. (94.14) в [6]) теперь имеем выражение

$$\rho T(s - s_1) = (\chi - D) \frac{C_V}{C_P} \frac{P_2 - P_1}{2u_5 \delta} \frac{1}{ch^2(\eta/\delta)}. \quad (10)$$

Таким образом, знак величины  $s - s_1$  зависит от соотношения  $D$ ,  $\chi$ . От комбинации трех кинетических коэффициентов  $D$ ,  $\chi$ ,  $\nu$  зависит и диссипативный член в уравнении Бюргерса.

При рассматриваемом описании гидродинамического движения малый параметр, который используется при выводе уравнения Бюргерса и в теории слабых ударных волн, определяется величиной  $1/N_{ph}$ . В частности, ширина ударной волны не может быть меньше величины  $l_{ph}$ , т.е.  $\delta > l_{ph}$ . Величина  $l_{ph}$  в жидкости много больше среднего расстояния между атомами, а в газе, при гидродинамическом описании, много больше и длины свободного пробега. Таким образом, теория сильных ударных волн может быть построена лишь на основе кинетической теории, в которой физически бесконечно малые масштабы значительно меньше, чем в гидродинамике. Так, для Больцмана  $l_{ph} \sim \sqrt{\epsilon} l$ ,  $\tau_{ph} \sim \sqrt{\epsilon} \tau$ , где  $\epsilon = nr_0^3$  - малый параметр разреженного газа - параметр плотности [5].

Отметим аналогию кинетического уравнения (1) и обобщенных уравнений кинетической теории автоволновых процессов [7]. В них также имеются два „интеграла столкновений“, которые описывают, соответственно, диффузию внутри отдельных элементов „непрерывной“ активной среды и пространственную диффузию этих элементов. Без учета „внутренней диффузии“ обобщенные кинетические уравнения могут быть сведены к уравнениям реакционно-диффузионного

типа, примерами которых служат известные уравнения Фишера и Колмогорова-Петровского-Пискунова.

В заключение отметим следующее. Широко распространено мнение, что макроскопически самодиффузию наблюдать нельзя, так как из-за тождественности молекул она не может проявиться ни при каком макроскопическом явлении. Для наблюдения самодиффузии надо как-то "пометить" часть молекул (см. стр. 347 в [8]). Из изложенного следует, что возможно наблюдение макроскопических проявлений самодиффузии, например, по затуханию звука, а также, разумеется, по спектрам рассеянного излучения.

### С п и с о к л и т е р а т у р ы

- [ 1 ] В а л а н д е р С.В. // ДАН СССР. 1951. Т. 78. С. 25.
- [ 2 ] С л е з к и н Н.А. // ДАН СССР. 1951. Т. 77. С. 205.
- [ 3 ] Ш а п о ш н и к о в И.Г. // ЖЭТФ. 1951. Т. 21. С. 1309
- [ 4 ] К а ц М. Несколько вероятностных задач физики и математики. М.: Наука, 1967.
- [ 5 ] К л и м о н т о в и ч Ю.Л. Статистическая физика. М.: Наука, 1982.
- [ 6 ] Л а н д а у Л.Д., Л и ф ш и ц Е.М. Гидродинамика. М.: Наука, 1986.
- [ 7 ] К л и м о н т о в и ч Ю.Л. // УФН. 1989. Т. 158. С. 59
- [ 8 ] С и в у х и н Д.В. Общий курс физики. Т. 11. М.: Наука, 1975.

Московский государственный университет им. М.В. Ломоносова

Поступило в Редакцию 23 февраля 1990 г.

Письма в ЖТФ, том 16, вып. 9 12 мая 1990 г.

### КОЛЛИНЕАРНОЕ МЕЖМОДОВОЕ ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ ТЕ-ТМ В ПЛАНАРНОМ ВОЛНОВОДЕ $LiNbO_3:Ti:Fe$

И.И. И т к и н, С.М. Ш а н д а р о в

Преобразование мод ТЕ-ТМ, обусловленное фоторефрактивным эффектом, в полосковых волноводах  $LiNbO_3:Ti$  наблюдалось в работах [1, 2]. Волноводы  $LiNbO_3:Ti:Fe$  обладают более высокой фоторефрактивной чувствительностью и позволяют наблюдать такие эффекты, как межмодовое (ТЕ<sub>м</sub>-ТЕ<sub>н</sub>) рассеяние голографического типа [3]. В настоящей работе изучены особенности взаимодействия коллинеарно распространяющихся в планарном волноводе  $LiNbO_3:Ti:Fe$  Y-среза мод ТЕ<sub>3</sub> и ТМ<sub>3</sub> ( $\lambda=0,63$  мкм) при котором формируется планарная голографическая решетка (ГР) и наблюдается перекачка световой мощности из моды ТМ<sub>3</sub> в моду ТЕ<sub>3</sub>.

Особенностью данного волновода, методика изготовления и основные параметры которого приведены в работе [3], является вы-