03;07;12 Исследование свободно-конвективной струи методом голографической интерферометрии

© Н.М. Ганжерли, И.А. Маурер, Д.Ф. Черных

Физико-технический институт им. А.Ф. Иоффе РАН, 194021 Санкт-Петербург, Россия e-mail: nina@holo.ioffe.rssi.ru

(Поступило в Редакцию 9 апреля 2001 г. В окончательной редакции 1 июня 2001 г.)

Методом голографической интерферометрии реального времени проведено исследование процесса развития свободно-конвективной струи в замкнутой полости, заполняемой различными жидкостями, под действием линейного источника тепла и источника, близкого к точечному. Измерены характерные времена процесса. Построены поля температуры и профили температуры в струе.

Введение

Нестационарные процессы в теплопереносе относятся к сложным физическим явлениям, при которых в жидкости или газе возникает течение, носящее характер неустановившегося как во времени, так и по пространству, занятому потоком. Математическое моделирование таких процессов приводит к системе нелинейных дифференциальных уравнений, при этом краевые условия сами являются дифференциальными уравнениями. Целью моделирования является получение картины нестационарных полей температуры и скоростей в потоке. Экспериментальное исследование позволяет уточнить математическую модель, приблизив ее к исследуемому физическому объекту [1]. Изучение нестационарных процессов контактными датчиками, например, с помощью густой сетки зондов затруднено, поскольку зонды вносят помехи в ход процесса. Кроме того, скорость опроса датчиков ограничивает максимально регистрируемую скорость развития нестационарного процесса. Поэтому при исследовании теплопереноса особый интерес представляют неконтактные оптические методы [2,3], к которым относятся и интерференционно-голографические, существенно расширяющие возможности оптического эксперимента по визуализации фазовых неоднородностей [4,5]. При прохождении света через объекты с фазовыми неоднородностями возникает дополнительная оптическая разность хода, связанная с изменением в ходе процесса показателя преломления в толще слоя. Это изменение приводит к дополнительному набегу фазы световой волны $\Delta \varphi(x, y)$, определяемому выражением

$$\Delta\varphi(x, y) = \frac{2\pi}{\lambda} \int_{l} [n(x, y, z) - n_0] \, dl, \qquad (1)$$

где x, y — координаты точки в плоскости наблюдения; λ — длина волны света, n_0 — показатель преломления фазового объекта в невозмущенном состоянии в начальный момент времени; n(x, y, z) — распределение показателя преломления в объекте в момент регистрации интерферограммы; l — траектория луча света в объекте. Дополнительный набег фазы регистрируется интерференционной картиной переводом набега фазы в модуляцию интенсивности. По величине $\Delta \varphi(x, y)$ можно оценить распределение показателя преломления n(x, y, z) и связанные с ним распределения таких параметров фазового объекта, как плотность, температура и т. д.

Постановка эксперимента

В качестве примера нестационарного процесса нами был взят процесс развития квазисвободно-конвективной струи в замкнутой полости под действием изолированного источника тепла. Важным этапом в развитии теории струй жидкости является изучение течений при наличии эффекта плавучести, влияние которой на интенсивность теплообмена в ряде случаев может быть весьма существенным. Модели отдельных конвективных элементов, осуществляющих поток плавучести, можно, согласно [6], разделить на две обширные группы: движение имеет вид либо плавучих струй, либо термиков. В обоих случаях движение создается силой тяжести за счет различий в плотностях жидкости около источника тепла и в окружающем пространстве. Элементы теории плавучих струй описаны в работах [7,8].

Экспериментальное исследование подобного рода процессов теплопереноса оптическими методами проводилось рядом авторов [9–11], например, с помощью дифракционного интерферометра [10,11].

Изучение характера развития квазисвободно-конвективного течения в замкнутой полости выполнено нами для ряда простых жидкостей, отличающихся числом Прандтля Pr в диапазоне от 4.6 до 34. Основные физические характеристики используемых жидкостей взяты из [12,13].

Источником тепла служил промышленный резистор типа МЛТ (сопротивление $R = 430 \Omega$) длиной 0.5 cm и диаметром 0.18 cm. Поток тепла варьировался величиной проходившего через резистор тока и изменялся от 0.02 до 1.7 W. Источник тепла помещался внутри металлической полости, две боковые грани



Рис. 1. Оптическая схема голографического интерферометра: *BS* — делитель пучка, *MO* — микрообъектив, *L* — линза, *M* зеркало, *P* — плоскопараллельная пластинка, *O* — объект, *D* — диффузор, *H* — голограмма.

которой были выполнены из стекла для осуществления интерференционно-голографического контроля. Размер полости $10 \times 30 \times 50$ mm, размер окна наблюдения 30×50 mm.

Были проведены две серии экспериментов, различающихся положением резистора на дне полости. В первом случае резистор был расположен вдоль направления просвечивания, что позволяло сделать более однородным тепловое воздействие по толщине слоя жидкости в полости и считать источник тепла близким к линейному. Во второй серии экспериментов источник тепла помещался внутри сопла с диаметром выходного отверстия порядка 1 mm. В этом случае источник тепла можно считать близким к точечному.

Процесс развития свободно-конвективной струи изучался с помощью голографического интерферометра, особенностью схемы которого являлось расположение матового стекла непосредственно после исследуемого объекта (рис. 1) [14]. В этом случае матовый экран является областью локализации результирующей интерференционной картины, что упрощает процесс регистрации интерферограмм, но в то же время накладывает ограничение на характер изменения показателя преломления в изучаемом фазовом объекте.

Анализ изменения показателя преломления по картине интерференции будет строгим для плоских объектов и объектов, в которых показатель преломления зависит только от координат x, y и не зависит от z-направления просвечивания фазового объекта. В частности, использование источника тепла, близкого к линейному, позволяет проводить оценку изменения показателя преломления $\Delta n = n(x, y) - n_0$ по упрощенной формуле

$$\Delta \varphi(x, y) = \frac{2\pi l}{\lambda} [n(x, y) - n_0], \qquad (2)$$

или, переходя от набега фазы $\Delta \varphi(x, y)$ к числу полос k(x, y), на которое переместилась интерференционная полоса после внесения возмущения в фазовый объект по сравнению с ее первоначальным положением для невозмущенного объекта (случай голографической интерферометрии в полосах конечной ширины [4,5]), по формуле

$$n(x, y) = \frac{k(x, y)\lambda}{l} + n_0.$$
 (3)

При распространении конвективной струи от точечного источника тепла мы имеем дело с осесимметричным фазовым объектом, симметричным относительно направления распространения струи. В этом случае выражение (1) принимает вид интегрального уравнения Абеля, для решения которого мы воспользовались методом ступенчатой аппроксимации по Пирсу [15].

Информация о процессе развития свободно-конвективной струи, полученная методом голографической интерферометрии в полосах конечной ширины, дополнялась информацией, извлекаемой из интерферограмм в бесконечно широких полосах [4,5]. При этом интерферометрия в полосах конечной ширины давала возможность определять знак изменений показателя преломления, а интерферограммы в бесконечно широких полосах непосредственно дали линии равной температуры по исследуемому полю объекта.

Метод голографической интерферометрии реального времени дает возможность проследить весь процесс развития и установления конвективной струи. Регистрация интерферограмм осуществлялась с помощью киносьемочной аппаратуры, телекамеры и фотоаппарата. При использовании киносъемочной аппаратуры изменения в процессе регистрировались со скоростью от 3 до 16 кадров в секунду, что позволило с хорошей точностью определять временны́е характеристики течения, а именно время индуктивного прогрева и отрыва термика τ_1 , время удара конвективной струи о стенку и время установления квазистационарного режима конвекции τ_2 .

Температура контролировалась с помощью трех термопар, расположенных непосредственно над источником тепла, в стенке полости в месте удара струи и в области, не возмущенной тепловым потоком жидкости. Показания термопар позволили уточнить значения температуры, получаемые из интерферограмм на основе известной за-



Рис. 2. Поля температуры для двух моментов времени процесса развития свободно-конвективной струи в этиловом спирте: *а* — момент формирования и отрыва термика, *b* — момент установления свободно-конвективной струи.



Рис. 3. Приведенные профили температуры и свободно-конвективной струи для мощности источника тепла 0.23 W. Три сечения на различной высоте x_0 от источника тепла.



Рис. 4. Приведенные профили температуры в свободно-конвективной струе в ацетоне для разных мощностей источника тепла. Три сечения при различных значениях x_0 .

висимости показателя преломления используемых жидкостей от температуры на длине волны 0.63 μm.

Результаты эксперимента

В начале рассмотрим более подробно результаты эксперимента по исследованию свободно-конвективной струи от линейного источника тепла. На основе интерферограмм в бесконечно широких полосах были получены поля температуры, устанавливающиеся в разные моменты времени развития свободно-конвективной струи в замкнутой полости, заполненной различными жидкостями. В качестве примера на рис. 2 представлены поля температуры в различные моменты времени развития свободно-конвективной струи в замкнутой полости, заполненной этиловым спиртом для мощности источника тепла 0.23 W. Рис. 2, а демонстрирует процесс формирования термика (3 s от начала процесса развития струи), а рис. 2, b показывает установление квазисвободно-конвективной струи после удара струи о верхнюю грань полости (10 s от начала нагрева). Значения температуры для соседних изотерм отличаются на величину $\Delta \Theta$, индивидуальную для каждой жидкости и зависящую от температурного коэффициента изменения показателя преломления. В данном случае изменение температуры от изотермы к изотерме составляет 0.395°С.

На основе анализа интерферограмм были получены приведенные профили температуры в развитой свободноконвективной струе в исследуемых жидкостях для различных потоков тепла. На рис. 3 даны приведенные профили температуры в свободно-конвективной струе для мощности источника тепла 0.23 W в ацетоне (a), в этиловом спирте (b) и скипидаре (c).

На рис. 4 даны приведенные профили температуры в свободно-конвективной струе в ацетоне для разных мощностей источника тепла: 0.02 (*a*), 0.08 (*b*), 0.23 W (*c*).

На рис. 5 приведена полученная из интерферограмм зависимость затухания температуры Θ_{max} вдоль оси симметрии свободно-конвективной струи от высоты над источником тепла x_0 . В области свободно-конвективной струи, где влияние источника тепла, а также эффекта удара струи о стенку мало́, затухание температуры в струе описывается следующим образом: $\Theta_{\text{max}} \sim x_0^{-0.5}$, где Θ_{max} — максимальная избыточная температура на оси свободно-конвективной струи в некоторой точке x_0 над источником тепла по сравнению с температурой не возмущенной тепловым потоком жидкости.



Рис. 5. Зависимость затухания температуры Θ_{\max} вдоль оси симметрии свободно-конвективной струи от x_0 в этиловом спирте (1), изопропиловом спирте (2), ацетоне (3), дистиллированной воде (4).



Рис. 6. Зависимости lg Fo от lg Ra для двух режимов развития свободно-конвективной струи: 1 — режим конвекции, 2 — режим теплопроводности. \otimes — вода, \times — изопропиловый спирт, • — этиловый спирт, • — четыреххлористый углерод, \Box — скипидар, \boxtimes — ацетон.

Теоретический интерес представляют зависимости критериев подобия — числа Фурье Fo от числа Рэлея Ra. Число Фурье Fo = $\alpha \tau / l^2$ принимают за характеристику формирования температурного поля, где α — коэффициент температуропроводности, τ — характерное время процесса, l — характерный линейный размер полости. Число выражает отношение интенсивностей двух физи-

ческих эффектов — изменения температуры в веществе вдоль оси симметрии струи к изменению температуры в каждой точке на оси во времени. Число Рэлея $Ra = gl^3\beta_0\Theta/v\alpha$ характеризует баланс между силами плавучести и ролью свободной конвекции в теплообмене, с одной стороны, и двумя диффузионными процессами, препятствующими движению и стабилизирующими его: процессами внутреннего трения под действием сил вязкости и процессом теплопроводности, с другой стороны [8]. Здесь g — ускорение свободного падения, l характерный линейный размер полости, β_0 — температурный коэффициент объемного расширения, Θ — избыточная температура, v — коэффициент кинематической вязкости, α — коэффициент температуропроводности.

Экспериментально зависимость числа Фурье Fo от числа Рэлея Ra можно получить, определив в опыте характерные времена процесса развития конвективной струи и соответствующие этим временам избыточные температуры. Вид зависимости Fo = f (Ra) определялся для характерного времени индуктивного прогрева и соответствующей этому времени избыточной температуры в термике, а также для времени установившейся свободной конвекции и соответствующей ему избыточной температуры. Характерные времена определялись для различных жидкостей и различных потоков тепла с точностью 1/10 s. Избыточные температуры были получены из интерферограмм, эти результаты сопоставлялись с показаниями термопар. В таблице приведены время индуктивного прогрева и отрыва термика τ_1 и

Значения времени формирования термика и времени установления режима конвекции и соответствующие избыточные температуры в струе для различных потоков тепла

Жидкость	0.02 W				0.08 W			
	τ_1, s	Θ ₁ ,°C	τ_2 , s	Θ ₂ ,°C	τ_1, s	Θ ₁ ,°C	τ_2 , s	Θ ₂ ,°C
Вода (7.5)								
Этиловый	5	1.2	10	2.4	3	2.4	9	5.15
спирт (16.8)								
Изопропиловый	6	1.1	10	2.7	4.2	4.2	8	5.0
спирт (34)								
Ацетон (4.2)			12	2.2			6	4.6
Четыреххлористый	3.3	1.3	10	2.1	2		8	5.0
углерод (4.6)								
Скипидар (21.2)			9	3.15			7	6.0
	0.23 W				0.48 W			
Вода (7.5)	3.5	6.5			2.8	8.05	l	
Этиловый	2.7		8	9.1	2		7	11.8
спирт (16.8)								
Изопропиловый	3		8		2		6	
спирт (34)								
Ацетон (4.2)			5	6.6			3.5	6
Четыреххлористый	1		6		1		4	
углерод (4.6)								
Скипидар (21.2)			5	6.5			4	10

Примечание. В скобках указано число Прандтля.



Рис. 7. Радиальные распределения приведенных профилей температуры в этиловом спирте на высоте $x_0 = 10$ mm над соплом. Поток тепла от точечного источника, W: I - 0.23, 2 - 0.52, 3 - 0.67.



Рис. 8. Зависимость времени отрыва термика от мощности источника тепла для изопропилового спирта (1) и этилового спирта (2).

соответствующая температура Θ_1 в термике, а также время установления квазистационарного режима конвекции τ_2 и соответствующая максимальная избыточная температура Θ_2 в струе для различных жидкостей, отличающихся числом Прандтля.

График зависимости lg Fo ot lg Ra дан на рис. 6. Вид зависимости числа Фурье Fo от числа Рэлея Ra получен применением метода наименыших квадратов к величинам lg Fo ot lg Ra. Наклон прямой I позволяет утверждать, что в эксперименте получена зависимость Fo ~ Ra^{-0.21}, что соответствует теоретическим положениям для свободно-конвективной струи в замкнутой полости [8].

Для случая свободно-конвективной струи от точечного источника тепла полученные методом ступенчатой аппроксимации по Пирсу величины Δn_i дали возможность построить радиальные распределения показателя преломления в конвективной струе для ряда жидкостей. Расчеты проводились для нескольких сечений над соплом. На рис. 7 приведены радиальные распределения профилей температуры в этиловом спирте на высоте $x_0 = 10$ mm над соплом для различных мощностей источника тепла.

На рис. 8 дана зависимость времени t отрыва термика от мощности P источника тепла для изопропилового спирта (кривая 1) и этилового спирта (кривая 2).

Выводы

Приведенные результаты исследования процесса развития свободно-конвективной струи в замкнутой полости свидетельствуют об эффективности метода голографической интерферометрии в задачах исследования теплопереноса в прозрачных средах. Получены приведенные профили температур и параметры развития свободноконвективной струи, соответствующие теории. Разработанная методика интерференционно-голографического исследования и полученный обширный экспериментальный материал по интерференционно-голографическому исследованию свободной конвекции может представлять интерес для специалистов в области свободной конвекции.

Авторы выражают благодарность П.В. Гранскому за помощь в обработке экспериментального материала на ЭВМ.

Работа выполнена при поддержке Научной школы (грант РФФИ № 00-15-96771).

Список литературы

- Попов Д.Н. Нестационарные гидромеханические процессы. М.: Машиностроение, 1982. 239 с.
- 2] Васильев Л.А. Теневые методы. М.: Наука, 1968. 400 с.
- [3] Хауф В., Григуль У. Оптические методы в теплопередаче.
 М.: Мир, 1973. 240 с.
- [4] Островский Ю.И., Бутусов М.М., Островская Г.В. Голографическая интерферометрия. М.: Наука, 1977. 339 с.
- [5] Бекетова А.К., Белозеров А.Ф., Березкин А.Н. и др. Голографическая интерферометрия фазовых объектов. Л.: Наука, 1979. 232 с.
- [6] Тернер Дж. Эффекты плавучести в жидкостях. М.: Мир, 1977. 431 с.
- [7] Зельдович Я.Б. // ЖЭТФ. 1973. Т. 7. Вып. 12. С. 1463–1465.
- [8] Мартыненко О.Г., Соковишин Ю.А. Свободно-конвективный теплообмен. Справочник. Минск, 1982. С. 162–164.
- [9] Мустафин К.С., Селезнев В.А., Штырков Е.И. // Опт. и спектр. 1967. Т. 22. С. 319–321.
- [10] Ляхов Ю.И. // ПМТФ. 1970. № 2. С. 169–173.
- [11] Зимин В.Л., Ляхов Ю.Н. // ПМТФ. 1970. № 3. С. 159–161.

- [12] Варгафтик Н.Б. Справочник по теплофизическим свойствам газов и жидкостей. М.: Наука, 1972. 720 с.
- [13] Таблицы физических величин. Справочник / Под ред. У.К. Кикоина. М.: Атомиздат. 1976. 1004 с.
- [14] Баранников А.Л., Ганжерлин Н.М., Гуревич С.Б. и др. // Изв. АН СССР. Сер. физ. 1985. Т. 49. Вып. 4. С. 711–714.
- [15] Пирс У.Д. // Получение и исследование высокотемпературной плазмы. М.: ИЛ, 1962. 221 с.