

Г. З. ГЕРШУНИ

**О СВОБОДНОЙ ТЕПЛОВОЙ КОНВЕКЦИИ В ПРОСТРАНСТВЕ  
МЕЖДУ ВЕРТИКАЛЬНЫМИ КОАКСИАЛЬНЫМИ ЦИЛИНДРАМИ**

(Представлено академиком М. А. Леонтовичем 3 VII 1952)

Для ряда приложений важно исследовать характер конвекционного движения в жидкости между коаксиальными цилиндрами, нагретыми до различной температуры. Если общая ось цилиндров вертикальна и цилиндры достаточно длинны, то для удаленной от концов части легко найти точное решение уравнений конвекции.

1. Исходим из уравнений стационарной тепловой конвекции (1):

$$(\mathbf{v}\nabla)\mathbf{v} = -\frac{1}{\rho_0}\nabla p + \nu\Delta\mathbf{v} - \beta\mathbf{g}T, \quad (1,1)$$

$$\mathbf{v}\Delta T = \chi\Delta T, \quad (1,2)$$

$$\operatorname{div}\mathbf{v} = 0. \quad (1,3)$$

Здесь  $\mathbf{v}$  — гидродинамическая скорость;  $T$  — отсчитываемая от условного нуля температура;  $p$  — избыточное (над гидростатическим) давление;  $\rho_0$  — средняя плотность жидкости;  $\nu, \chi, \beta$  — соответственно, коэффициенты кинетической вязкости, температуропроводности и теплового расширения;  $\mathbf{g}$  — ускорение силы тяжести.

Граничные условия таковы: 1) скорость на поверхностях внутреннего (радиуса  $R_1$ ) и внешнего (радиуса  $R_2$ ) цилиндров обращается в нуль; 2) температура на поверхности внутреннего цилиндра есть  $T_0$  (постоянная на всей поверхности); температура на поверхности внешнего цилиндра условно принимается за нуль (внутренний цилиндр теплее); 3) пространство между цилиндрами замкнуто, так что количество жидкости, протекающее в единицу времени через любое нормальное к оси сечение, равно нулю.

2. Удобно перейти к цилиндрическим координатам  $z, r, \varphi$ ; соответственно  $v_z, v_r, v_\varphi$  — составляющие вектора скорости; ось  $z$  направлена по общей оси цилиндров вертикально вверх.

Условия симметрии оправдывают следующие предположения: а) величины, входящие в уравнения (1), не зависят от  $\varphi$ ; б) скорость везде параллельна оси цилиндров:  $v_r = v_\varphi = 0$ ; в) температура не зависит от  $z$ :  $T = T(r)$ .

В этих предположениях уравнения значительно упрощаются. Из (1,3) следует, что  $v_z$  не зависит от  $z$ , т. е.  $v_z = v(r)$ . Проектируя (1,1) на оси  $r$  и  $\varphi$ , находим, что  $p$  зависит только от  $z$ . Проекция (1,1) на ось  $z$  и уравнение (1,2) имеют вид:

$$\frac{1}{\rho_0} \frac{dp}{dz} = \frac{\nu}{r} \frac{d}{dr} \left( r \frac{dv}{dr} \right) + g\beta T, \quad (2,1)$$

$$\frac{d}{dr} \left( r \frac{dT}{dr} \right) = 0 \quad (2,2)$$

с граничными условиями

$$v(R_1) = v(R_2) = 0; \quad T(R_1) = T_0, \quad T(R_2) = 0. \quad (3)$$

Заметим, что в уравнении (2,1) левая часть зависит только от  $z$ , а правая — только от  $r$ , т. е. обе части равны постоянной, которую обозначим  $Ag\beta T_0$ .

Перейдем к безразмерной форме, выбрав в качестве единиц измерения расстояния, скорости и температуры, соответственно  $R_1$ ,  $\chi/R_1$  и  $T_0$ . Новые величины условимся обозначать теми же буквами, что и старые. Уравнения (2) и граничные условия (3) в безразмерной форме запишутся так:

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( r \frac{dv}{dr} \right) = C(A - T); \quad (4,1)$$

$$\frac{d}{dr} \left( r \frac{dT}{dr} \right) = 0; \quad (4,2)$$

$$v(1) = v(\rho) = 0; \quad T(1) = 1, \quad T(\rho) = 0. \quad (5)$$

Здесь  $\rho = R_2/R_1$ ,  $C = g\beta T_0 R_1^3 / \nu \chi = \text{Pr} \cdot \text{Gr}$ , где  $\text{Pr}$  и  $\text{Gr}$  — числа Прандтля и Грассхофа.

Интегрируя (4,2) при указанных граничных условиях, находим:

$$T = 1 - \frac{\ln r}{\ln \rho}, \quad (6)$$

т. е. распределение температуры такое же, как в случае неподвижной среды (что всегда имеет место, если скорость перпендикулярна градиенту температуры). Подставляя (6) в (4,1), интегрируя в указанных граничных условиях и определяя  $A$  из условия замкнутости, которое

запишется так:  $\int_1^\rho vr \, dr = 0$ , находим распределение скорости:

$$v = \frac{C}{4} \left[ B_1 (r^2 - 1) + \frac{\ln r}{\ln \rho} (r^2 + B_2) \right], \quad (7)$$

где  $B_1 = \frac{1}{4} \frac{(\rho^2 - 1)(3\rho^2 - 1) - 4\rho^4 \ln \rho}{(\rho^4 - 1) \ln \rho - (\rho^2 - 1)^2}$ ,  $B_2 = \frac{1}{4} \frac{\rho^4 - 1 - 4\rho^2 \ln \rho}{(\rho^2 + 1) \ln \rho - \rho^2 + 1}$ .

3. Из полученного результата, в частности, следует, что в обсуждаемом случае перенос тепла от горячего цилиндра к холодному определяется только молекулярной теплопроводностью жидкости. Этот вывод находится в соответствии с опытом<sup>(2)</sup> в пределах значений  $\text{Gr} \cdot \text{Pr} < 10^3$ . При  $\text{Gr} \cdot \text{Pr} > 10^3$  в эксперименте наблюдаются совершенно иные условия движения и теплообмена. Найденное решение (6) — (7) формально существует при любых значениях  $\text{Gr} \cdot \text{Pr}$ , но при  $\text{Gr} \cdot \text{Pr} > 10^3$ , повидимому, является неустойчивым — возникает турбулентный режим.

Молотовский государственный университет  
им. А. М. Горького

Поступило  
10 V 1952

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

<sup>1</sup> Л. Ландау и Е. Лифшиц, Механика сплошных сред, 1944. <sup>2</sup> М. А. Михеев, Основы теплопередачи, 1949.