

01;03

О ТЕРМОФОРЕЗЕ ТВЕРДОЙ УМЕРЕННО КРУПНОЙ СФЕРИЧЕСКОЙ ЧАСТИЦЫ С КОЭФФИЦИЕНТОМ ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ, ЗАВИСЯЩИМ ОТ РАДИАЛЬНОЙ КООРДИНАТЫ

© *Е.Р.Шужин, Ю.И.Яламов, З.Л.Шулиманова,
Т.М.Еремчук*

В газах с неоднородным распределением температуры на частицы действует термофоретическая сила $[^{1-3}]$, вызывающая упорядоченное движение частиц. Термофоретическое движение частиц происходит в каналах тепло- и массообменников $[^{4,5}]$, зонах просветления облаков и туманов $[^6]$, в окрестности вымывающих частицы капель $[^7]$, фильтрах, предназначенных для тонкой очистки газов $[^6]$.

В состав природных и производственных аэродисперсных систем входят частицы как однородные, так и неоднородные по своим теплофизическим свойствам $[^{8-11}]$. Неоднородные по теплофизическим свойствам частицы содержатся, например, в конденсационных аэрозолях металлургических заводов $[^{10}]$ и химических комбинатов $[^{11}]$, выбросах промышленных предприятий $[^{8,9}]$. Поэтому как теоретический, так и практический интерес представляет вывод формул, позволяющих оценивать термофоретическое движение частиц с учетом зависимости коэффициента теплопроводности от пространственных координат точек частиц. Выведенные в настоящей работе формулы позволяют находить величину термофоретической силы и скорости умеренно крупных сферических частиц при коэффициенте теплопроводности, зависящем от радиальной координаты.

При выводе формул для силы и скорости термофореза предполагалось, что в поле градиента температуры находится сферическая частица с радиусом R , коэффициент теплопроводности которой ϵ и его производная по радиальной координате являются непрерывными функциями. Движение частицы происходит при числах Рейнольдса и Пекле, много меньших единицы. При рассмотренных условиях распределения в системе частица — газообразная среда массовой скорости v давления p и температур газа T_e и частицы T описываются следующей системой уравнений $[^{1-3}]$:

$$\operatorname{div} \mathbf{v} = 0, \quad \operatorname{grad} p = \mu \Delta \mathbf{v}, \quad \Delta T_e = 0, \quad \operatorname{div}(\epsilon \nabla T) = 0. \quad (1)$$

Решение системы (1) проводилось в сферической системе координат, начало которой совпадает с центром частицы. При этом предполагалось, что направление оси OZ совпадает с направлением градиента температуры и скорости газа на бесконечности [1-3]. В сферической системе координат граничные условия, при которых решалась система (1) имеют следующий вид [2,3]:

$$v_r|_{r=R} = C_v Kn \frac{v_e}{RT_{e\infty}} \left[\frac{\partial^2 T_e}{\partial \theta^2} + \operatorname{ctg} \theta \frac{\partial T_e}{\partial \theta} \right]_{r=R}, \quad (2)$$

$$v_\theta|_{r=R} = C_m Kn R \left[r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{v_\theta}{r} \right) + \frac{1}{r} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} \right] + \\ + K_{TS}^{(0)} (1 + Kn \beta'_R) \frac{v_e}{RT_{e\infty}} \frac{\partial T_e}{\partial \theta} + K_{TS}^{(0)} Kn \beta_R \frac{v_e}{RT_{e\infty}} \frac{\partial^2 T_e}{\partial r \partial \theta} - \\ - K_{TS}^{(0)} \beta_B Kn \frac{v_e}{2T_{e\infty}} R \left[r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial T_e}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r} \frac{\partial^2 T_e}{\partial r \partial \theta} \right]_{r=R}, \quad (3)$$

$$T_e - T|_{r=R} = K_T^{(T)} Kn R \frac{\partial T_e}{\partial r} |_{r=R},$$

$$-\kappa \frac{\partial T_e}{\partial r} + \varepsilon \frac{\partial T}{\partial r} \Big|_{r=R} = -C_q \kappa Kn \frac{1}{r} \left(\frac{\partial^2 T_e}{\partial \theta^2} + \operatorname{ctg} \theta \frac{\partial T_e}{\partial \theta} \right) \Big|_{r=R}, \quad (4)$$

$$v_r|_{r \rightarrow \infty} = v_\infty \cos \theta, \quad v_\theta|_{r \rightarrow \infty} = -v_\infty \sin \theta,$$

$$T_e|_{r \rightarrow \infty} = T_{e\infty} + r |\nabla T_{e\infty}| \cos \theta, \quad (5)$$

где r — радиальная координата; v_r, v_θ — компоненты скорости газа в сферической системе координат; $v_e = \mu/\rho_e$ — коэффициент кинематической вязкости; $Kn = \lambda/R$ — число Кнудсена [2,3]. Граничные условия на поверхности частицы (2)–(5) записаны с учетом всех эффектов, линейных по числу Кнудсена [2,3]. В (2)–(5) $K_{TS}^{(0)}, C_m$ — коэффициенты теплопроводности и изотермического скольжения, $\beta'_R, \beta_R, \beta_B$ — поправки на кривизну и барнеттовское скольжение; C_q, C_v — газокинетические коэффициенты потоков тепла и среднемассового переноса, растекающихся в слое Кнудсена; $K_T^{(T)}$ — коэффициент скачка температуры [2,3].

В ходе решения граничной задачи (1)–(5) были получены выражения для распределений v и p . После этого в результате интегрирования по поверхности частицы нормальной и касательной составляющей тензора напряжений [1-3] было

получено следующее выражение для действующей на частицу полной силы \mathbf{F}_p , которая складывается из силы вязкого сопротивления \mathbf{F}_μ и термомоторетической силы \mathbf{F}_T :

$$\mathbf{F}_p = \mathbf{F}_\mu + \mathbf{F}_T, \mathbf{F}_\mu = -6\pi R\mu f_\mu \mathbf{u}_p, \mathbf{F}_T = -6\pi R\mu f_\mu f_T \frac{\nu_e}{T_{e\infty}} \nabla T_{e\infty}, \quad (6)$$

где \mathbf{u}_p — скорость движения частицы относительно газа; $c_v^* = c_v / K_{TS}^{(0)}$, $y = r/R$;

$$f_\mu = \frac{(1 + 2C_m Kn)}{(1 + 3C_m Kn)},$$

$$f_T = 2K_{TS}^{(0)} \left\{ [1 + Kn(\beta'_R + \beta_B)] - (1 + 6C_m Kn) C_q^* Kn \right\} \times$$

$$\times \left(\kappa \varphi^{(S)} + K_T^{(T)} K n \varepsilon^{(S)} \frac{d\varphi^{(S)}}{dy} \right) +$$

$$+ Kn(\beta_R - \beta_B) \left(\varepsilon^{(S)} \frac{d\varphi^{(S)}}{dy} - 2C_q Kn \kappa \varphi^{(S)} \right) \left\} \frac{1}{(1 + 2C_m Kn) d_e};$$

$$d = 2(1 - C_q Kn) \kappa \varphi^{(S)} + (1 + 2K_T^{(T)} Kn) \varepsilon^{(S)} \frac{d\varphi^{(S)}}{dy}. \quad (7)$$

В выражениях (7) $\varepsilon^{(S)} = \varepsilon|_{y=1}$, $\varphi^{(S)} = \varphi|_{y=1}$, $\frac{d\varphi^{(S)}}{dy} = \frac{d\varphi}{dy}|_{y=1}$.

Функция φ — не расходящееся при $y = 0$ безразмерное частное решение уравнения

$$\varepsilon y^2 \frac{d^2 \varphi}{dy^2} + \frac{d}{dy} (\varepsilon y^2) \frac{d\varphi}{dy} - 2\varepsilon \varphi = 0. \quad (8)$$

В общем случае зависимость функций φ от y может быть найдена в ходе численного решения (8). Если φ является при $y \geq 1$ аналитической функцией, т. е.

$$\varepsilon = \varepsilon^{(0)} \sum_{m=0}^{\infty} \alpha_m y^m, \quad \alpha_0 = 1, \quad (9)$$

то при этом выражение для φ представляется в виде следующего степенного ряда:

$$\varphi = y \sum_{h=0}^{\infty} \beta_h y^h; \quad \beta_h = -\frac{1}{h(h+3)} \times$$

$$\times \sum_{m=1}^h [(h-m)(h+3) + m] \alpha_m \beta_{h-m}, \quad \beta_0 = 1. \quad (10)$$

В частном случае $\varepsilon = \text{const}$, функция $\varphi = y$. При $\varepsilon = \varepsilon^{(0)} \exp(\alpha y)$ функция

$$\varphi = 3 \left\{ \frac{1}{\alpha} - \frac{2}{y\alpha^2} + \frac{2}{y^2\alpha^3} [1 - \exp(-\alpha y)] \right\}. \quad (11)$$

После приравнивания полной силы F_p (6), нулю, приходим к следующей формуле для скорости термофореза:

$$u_T = -f_T \frac{\nu_e}{T_{e\infty}} \nabla T_{e\infty}. \quad (12)$$

Список литературы

- [1] Шукин Е.Р. // ЖТФ. 1980. Т. 50. В. 6. С. 1332–1335.
- [2] Поддоскин А.В., Юшканов А.А., Яламов Ю.И. // ЖТФ. 1982. Т. 52. В. 11. С. 2253–2261.
- [3] Маясов Е.Г., Юшканов А.А., Яламов Ю.И. // Письма в ЖТФ. 1988. Т. 14. В. 6. С. 498–502.
- [4] Moo-Young M., Yamaguchi K. // J. Chem. Eng. Sci. 1975. V. 30. N 6. P. 1291–1295.
- [5] Schukin E.R., Shulimanova Z.L., Zagainov V.A. // J. Aerosol Sci. 1990. V. 21. N 2. P. 189–201.
- [6] Зуев Е.В., Землянов А.А., Копытин Ю.Д. Мощное лазерное излучение в атмосферном аэрозоле. Новосибирск, 1984. 223 с.
- [7] Wang P.K., Pruppacher E.R. // J. Atm. Sci. 1977. V. 34. N 10. P. 1664–1669.
- [8] Фукс Н.А. Механика аэрозолей. М., 1955. 352 с.
- [9] Грин Х., Лейн В. Аэрозоли — пыли, дымы и туманы. Л., 1969. 428 с.
- [10] Яворский И.А., Тербенгин А.Н., Быков А.П. Улавливание аэрозолей в оловянной промышленности. Новосибирск, 1974. 86 с.
- [11] Амелин А.Г. Теоретические основы образования тумана при конденсации пара. М., 1986. 294 с.

Поступило в Редакцию
29 апреля 1996 г.