

**АВТОМОДЕЛЬНЫЕ ЗАДАЧИ КОНВЕКТИВНОЙ ДИФФУЗИИ ПРИ
ГЕТЕРОГЕННЫХ ХИМИЧЕСКИХ РЕАКЦИЯХ С УЧЕТОМ
ТЕРМОДИФФУЗИОННОГО ЭФФЕКТА**

A. M. Супоницкий (Москва)

Задаче исследования влияния градиента температур на перенос вещества в вынужденном потоке вязкой жидкости посвящен ряд работ. Рассмотрены вопросы учета термодиффузационного эффекта при обтекании тел [1-4], при течении в каналах [5], в струйных течениях [6,7].

В последнее время, наряду с изучением термодиффузационного разделения, внимание исследователей привлекла задача учета термодиффузационного эффекта на перенос вещества в конвективном потоке при наличии на обтекаемых поверхностях химических реакций [4]¹.

1. Пусть ламинарный поток вязкой несжимаемой жидкости, содержащий некоторое вещество A, обтекает тело с химически активной поверхностью, на которой происходит гетерогенная химическая реакция вещества A с веществом поверхности [8]. Если температура потока T_0 и температура поверхности тела T_1 различны, то будет иметь место термодиффузионный перенос вещества.

Рассмотрим задачу учета термодиффузационного эффекта при гетерогенных химических реакциях со смешанной кинетикой. Для течений, у которых нормальная к поверхности компонента скорости зависит только от нормальной к поверхности координаты, эта задача имеет автомодельное решение. Введем связанную с телом ортогональную систему координат, причем пусть координатная поверхность $y = 0$ совпадает с поверхностью тела. Исследуемая автомодельная задача описывается следующей системой уравнений и граничных условий:

$$\begin{aligned} -M\Phi\left(\frac{y}{N}\right)c_y' &= D\{c_{yy}'' + [\sigma c(1-c)T_y']_y'\}, & -M\Phi\left(\frac{y}{N}\right)T_y' &= \chi T_{yy}'' \\ c(y) &= c_0, \quad T(y) = T_0 & \text{при } y = \infty \\ D\left[\frac{\partial c}{\partial y} + \sigma c(1-c)\frac{\partial T}{\partial y}\right] &= kc^n, & T(y) &= T_1 \quad \text{при } y = 0 \end{aligned} \quad (1.1)$$

Здесь $c(y)$, $T(y)$ — температура и концентрация вещества в данной точке потока; D , χ — коэффициенты диффузии и температуропроводности; c_0 — концентрация вещества вдали от тела; k — константа скорости химической реакции ($k = k_0 \exp(-S_*/T)$), причем постоянные k_0 и S_* определяются конкретным видом химической реакции; σ — коэффициент Соре. Функция $\Phi(y/N)$ и константы M и N определяются из решения соответствующей задачи гидродинамики вязкой жидкости. Для случая вращения диска с постоянной угловой скоростью ω (задача Кармана) имеем $M = (\omega v)^{1/2}$, $N = (v/w)^{1/2}$. Нормальная к поверхности диска компонента скорости имеет вид $v_y = -M\Phi(y/N)$. Функция $\Phi(y/N)$ находится путем численного решения системы обыкновенных дифференциальных уравнений [8].

При изучении задачи термодиффузационного разделения на непроницаемых для потока вещества поверхностях было дано сравнение методов малого параметра и метода аппроксимации распределения температуры линейной функции [2,3]. В данной задаче представляется целесообразным применить метод линейной аппроксимации распределения температуры. В жидкостях тепловое число Прандтля обычно значительно меньше диффузионного, поэтому предположение о значительно большей толщине теплового слоя, по сравнению с диффузионным, является естественным.

Уравнение теплопередачи системы (1.1) интегрируется в квадратурах. Разложим найденное решение для распределения температуры в ряд Маклорена и ограничимся первыми двумя членами. После подстановки этой линейной функции в диффузионную часть задачи (1.1) получим для растворов слабой концентрации [$c(1-c) \approx c$]

$$\begin{aligned} -S\varphi(\eta)c'_{\eta'} &= c''_{\eta\eta} + qc'_{\eta}; \quad c'_{\eta} + qc = pc^n \quad \text{при } \eta = 0, \quad c(\eta) = c_0 \quad \text{при } \eta = \infty \\ \left(S = \frac{MN}{D}, \quad \eta = \frac{y}{N}, \quad q = \sigma(T_0 - T_1)\alpha(Q)\right) \\ Q &= \frac{MN}{\chi}, \quad p = \frac{kN}{D}, \quad \alpha(Q) = \left[\int_0^\infty \exp\left(-Q \int_0^{\xi} \varphi(h) dh\right) d\xi \right]^{-1} \end{aligned} \quad (1.2)$$

¹ Близкие задачи рассматривались в диссертации автора (Москва, МГУ, 1964).

Интегрируя (1.2), имеем

$$c(\eta) = c_0 \left[A \int_0^\eta \exp \left(-S \int_0^\xi \varphi(h) dh - q\xi \right) d\xi + B \right] \quad (1.3)$$

где постоянные A и B определяются соотношениями

$$\begin{aligned} A &= (1 - B) \beta(S, q), \quad \lambda B^n = B [q - \beta(S, q)] + \beta(S, q) \\ \beta(S, q) &= \left[\int_0^\infty \exp \left(-S \int_0^\xi \varphi(\zeta) d\zeta - q\eta \right) d\eta \right]^{-1}, \quad \lambda = pc_0^{n-1} \end{aligned}$$

Алгебраическое уравнение, определяющее B , можно решить графически.
Поток вещества на поверхности определяется формулой

$$j = kc^n|_{y=0} = kc_0^n B^n \quad (1.5)$$

При больших значениях теплового и диффузионного чисел Прандтля, полагая $\varphi(\eta) = E\eta^2$ и учитывая малость величины q , получим

$$\alpha(Q) = \frac{QE^{1/3}}{3^{1/3}\Gamma(4/3)}, \quad \beta(S, Q) = \frac{(SE)^{1/3}}{3^{1/3}\Gamma(4/3)} \left[1 + \frac{3^{1/3}\Gamma(5/3)q}{2\Gamma(4/3)(SE)^{1/3}} \right] \quad (1.6)$$

Рассмотрим в качестве примера использования полученных выше результатов задачу об учете термодиффузионного эффекта при гетерогенных химических реакциях первого порядка ($n = 1$). Из соотношений (1.4) и (1.5) вытекает, что

$$j = kc|_{y=0} = \frac{kc_0\beta(S, q)}{\lambda - q + \beta(S, q)} \quad (1.7)$$

Для больших тепловых и диффузионных чисел Прандтля, учитывая малость величины q , получим в случае малых λ

$$\frac{j - j_0}{j_0} = \sigma(T_0 - T_1) \gamma^{1/3} \quad (\gamma = \frac{D}{\chi}) \quad (1.8)$$

где j_0 — поток вещества на поверхности при изотермических условиях.

Для больших значений λ из (1.7) имеем

$$\frac{j - j_0}{j_0} = \frac{\sigma(T_0 - T_1) \gamma^{1/3} \Gamma(5/3)}{2\Gamma^2(4/3)} \quad (1.9)$$

Сравнение соотношений (1.8) и (1.9) показывает, что относительное влияние термодиффузии на поток вещества сильнее проявляется при малых значениях параметра λ , т. е. при режимах, близких к чисто кинетическому. Соотношения (1.8) и (1.9) показывают, что при больших значениях теплового и диффузионного чисел Прандтля для случаев чисто диффузионной и чисто химической кинетики относительное изменение потока вещества на поверхности не зависит от формы поверхности и гидродинамических характеристик течения. Случай непроницаемых поверхностей, являющийся предельным для малых λ , был рассмотрен в работах [2,3]. Ниже рассмотрен случай чисто диффузионной кинетики, являющейся предельным для больших λ .

2. Рассмотрим задачу переноса вещества в плоском ламинарном пограничном слое при наличии термодиффузионного эффекта. Диффузионное и тепловое числа Прандтля будем считать большими. Введем связанные с телом ортогональную систему координат xy , причем пусть линия $y = 0$ совпадает с контуром обтекаемого тела. Исследуемая задача описывается уравнениями

$$\begin{aligned} u \frac{\partial T}{\partial x} + v \frac{\partial T}{\partial y} &= \chi \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} \\ u \frac{\partial c}{\partial x} + v \frac{\partial c}{\partial y} &= \frac{\partial}{\partial y} \left\{ D \left[\frac{\partial c}{\partial y} + \sigma c (1 - c) \frac{\partial T}{\partial y} \right] \right\} \end{aligned} \quad (2.1)$$

соотношениями

$$u(x, y) = \tau(x) y / \mu, \quad v = -\tau'(x) y^2 / 2\mu \quad (2.2)$$

и граничными условиями

$$\begin{aligned} T(x, 0) &= T_1, & c(x, 0) &= 0 \\ c(x, \infty) &= T_0, & c(x, \infty) &= c_0 \\ T(0, y) &= T_0, & c(0, y) &= c_0 \end{aligned} \quad (2.3)$$

Здесь $u(x, y)$, $v(x, y)$ — компоненты скорости, $T(x, y)$ — температура, $c(x, y)$ — концентрация, $\tau(x)$ — напряжение трения на поверхности, μ — коэффициент динамической вязкости. Задача (2.1) — (2.3) является автомодельной. Полагая

$$T = T(\eta), \quad c = c(\eta), \quad \eta = \Phi t^{-1/2}, \quad \Phi = \frac{\tau^{1/2}(x)y}{2^{1/2}\mu^{1/2}}, \quad t = (8\mu)^{-1/2} \int_0^x \tau^{1/2}(\xi) d\xi \quad (2.4)$$

$$M = (3D)^{-1}, \quad N = (3\chi)^{-1}$$

получим следующую систему:

$$\begin{aligned} -M\eta^2 c'_\eta &= [c_\eta' + \sigma c(1-c) T_\eta']_\eta, & -N\eta^2 T'_\eta &= T_{\eta\eta}'' \\ c(0) &= 0, \quad T(0) = T_1; & c(\infty) &= c_0, \quad T(\infty) = T_0 \end{aligned} \quad (2.5)$$

При малых концентрациях вещества в потоке можно считать, что $c(1-c) \approx c$.

Введем новую переменную $z = N^{1/3}\eta$; разложим функцию $T(z)$, дающую решение тепловой части задачи (2.5), в ряд Маклорена и ограничимся двумя первыми членами. После подстановки определенной таким образом линейной аппроксимации функции распределения температуры в диффузионную часть задачи (2.5) получим

$$\begin{aligned} \gamma^{-1} z^2 c'_z &= c_{zz}'' + qc_z', & c(0) &= 0, \quad c(\infty) = c_0 \\ \left(\gamma = \frac{H}{M} = \frac{D}{\chi} \right), \quad q &= \frac{\sigma(T_0 - T_1)}{3^{1/2}\Gamma(4/3)} \end{aligned} \quad (2.6)$$

Интегрируя (2.6), найдем

$$c(z) = c_0 \delta(\gamma, q) \int_0^z \exp\left(-\frac{\xi^3}{3\gamma} - q\xi\right) d\xi, \quad \delta(\gamma, q) = \left[\int_0^\infty \exp\left(-\frac{\xi^3}{3\gamma} - q\xi\right) d\xi \right]^{-1} \quad (2.7)$$

Поток вещества на поверхности

$$j = \frac{D c_0 \delta(\gamma, q)}{\sqrt{2\mu(3\chi)^{1/3}}} \left(\frac{1}{V\sqrt{8\mu}} \int_0^x V\bar{\tau}(\bar{\xi}) d\bar{\xi} \right)^{-1/3} \quad (2.8)$$

Составим отношение потока вещества на поверхности при учете термодиффузии к потоку вещества при изотермических условиях. Из (2.8) имеем

$$j/j_0 = \delta(\gamma, q) / \delta(\gamma, 0) \quad (2.9)$$

Из (2.9) следует, что отношение j/j_0 не зависит от формы поверхности и гидродинамических характеристик течения. Учитывая малость величины q , получим

$$\frac{j-j_0}{j_0} = \frac{\sigma(T_0 - T_1) \gamma^{1/3} \Gamma(5/3)}{2\Gamma^2(4/3)} \quad (2.10)$$

Таким образом, соотношение (1.9) справедливо в довольно широком диапазоне течений.

Автор благодарит Г. И. Баренблатта за внимание и советы.

Поступила 9 III 1966

ЛИТЕРАТУРА

1. Liu V. C. On the separation of gas mixtures by suction of thermal-diffusion boundary layer. Quart. J. Mech. and Appl. Math., 1959, vol. 12, Part 1.
2. Супоницкий А. М. О расчете термической диффузии в ламинарном потоке несжимаемой вязкой жидкости при больших числах Прандтля. ПМТФ, 1962, № 2.
3. Супоницкий А. М. О расчете термической диффузии в ламинарном потоке вязкой жидкости при умеренных значениях теплового и диффузионного числа Прандтля. ПМТФ, 1963, № 5.
4. Левин В. Г., Маркин В. С., Чирков Ю. С. Термодиффузия в жидкостях у поверхности врачающегося диска. Электрохимия, 1965, т. 1, № 12.
5. Tupper J. C. R. Thermal diffusion with laminar flow in a duct. A theoretical solution and practical results. Chem. Engng Sci., 1962, vol. 17, Febr.
6. Кашкаров В. П. О диффузионном пограничном слое в полуограниченной струе. Изв. АН СССР. Механика и машиностроение, 1964, № 6.
7. Thomann H., Barron J. R. Experimental investigation of thermal diffusion effects in laminar and turbulent shear flow. Heat and Mass Transfer., 1965, vol. 8
8. Левич В. Г. Физико-химическая гидродинамика. Физматгиз, 1959.