

УДК 533.27

КОЭФФИЦИЕНТ СКАЧКА КОНЦЕНТРАЦИИ В РАЗРЕЖЕННОЙ БИНАРНОЙ ГАЗОВОЙ СМЕСИ

ОБЩИЙ СЛУЧАЙ

Шэнь Цин

Проблема скачка концентрации пара (A) в разреженной газовой смеси (из A, B) рассматривается в общем случае $n_A \sim n_B$. Данна процедура решения уравнений Больцмана бинарной смеси, моделированных согласно Boley и Yip [1], для вычисления коэффициента скачка концентрации. Представлены численные примеры для случая водяной капли в воздухе с $n_A/n_B = -1.7, 7.9, 24.5\%$, которые показывают, что формула, полученная в предположении $n_A/n_B \ll 1$ [2], может быть использована в качестве быстрой оценки для $n_A/n_B \leq 10\%$ и коэффициент аккомодации α_B воздуха на поверхности конденсированной фазы пара имеет очень незначительное влияние на величину коэффициента скачка концентрации.

1. Введение

В проблеме роста и испарения капли в режиме скольжения $0 < K_s < 0.1$ ($K_s = \lambda/2a$, λ — средний свободный пробег газа, a — радиус сферической капли), когда имеется градиент концентрации пара в нормальном направлении у стенки, условие дискретности концентрации пара на границе должно быть постулировано и концепция коэффициента скачка концентрации C_{dA} должна быть введена (см. [3]). В нашей предыдущей работе [2] мы определили C_{dA} в зависимости от коэффициента испарения при условии $n_A \ll n_B$, где n_A, n_B — концентрация пара (компоненты A) и окружающего газа (компонента B, например, воздуха) соответственно. Там уравнения Больцмана для бинарной газовой смеси с операторами перекрестных столкновений, моделированными согласно Boley и Yip [1], были расщеплены и уравнение, полученное таким образом для пара и похожее по форме на уравнение BGK [4, 5], разрешалось для вычисления C_{dA} . Общий случай немалого n_A по сравнению с n_B имеет как теоретическое, так и практическое значение. Например, в случае роста и испарения водяной капли при окружающей температуре $T \sim 15-40^\circ\text{C}$ в атмосфере отношение n_A/n_B будет $2-8\%$, и для применения в атмосферной физике желательно уметь вычислить C_{dA} для немалого n_A и смотреть, до какой степени результат, полученный в предположении $n_A/n_B \ll 1$, может быть использован для практической цели.

Для того чтобы решить эту проблему в общем случае, уравнения Больцмана для бинарной газовой смеси должны решаться совместно и кроме коэффициента испарения α_A в рассмотрение должен быть введен и коэффициент аккомодации α_B окружающего газа на поверхности конденсированной фазы. В настоящей работе рассмотрен этот общий случай и дана процедура решения совместных уравнений Больцмана при подходящих граничных условиях для вычисления C_{dA} . В следующем разделе дана формулировка проблемы в общем случае. Далее разъяснена процедура вычисления C_{dA} , даны вычисления C_{dA} для водяного пара и воздуха для конкретных величин n_A/n_B и различных значений α_A и α_B , обсуждены полученные результаты.

2. Формулировка проблемы

Рассматривается испарение или конденсация на плоской стенке конденсированной фазы некоторого пара (компоненты А) в присутствии другого «инертного» газа (компоненты В). Пусть имеется постоянный нормальный градиент (в направлении y) концентрации пара далеко от стенки. В режиме течения скольжения постулируется граничное условие дискретности концентрации пара, подобное температурному скачку

$$n_A - n_{A1} = C_{dA} \lambda \frac{dn_A}{dy}, \quad (2.1)$$

где n_{A1} — равновесная величина концентрации пара у стенки. Проблема рассматривается с помощью линеаризованных уравнений Больцмана для бинарной газовой смеси с операторами перекрестных столкновений, аппроксимированными по простейшей модели Boley и Yip [1], и операторами односортных столкновений, аппроксимированными по модели BGKW [4, 5].

$$\begin{aligned} C_{mA} \xi_{Ay} \frac{\partial \Phi_A}{\partial y} &= n_A \gamma'_A \left[v_A - \Phi_A + 2\xi_{Ay} u_{Ay} + \tau_A \left(\xi_A^2 - \frac{3}{2} \right) \right] + \\ &+ n_B \gamma' \left[v_A - \Phi_A + 2\xi_{Ay} U_{Ay} + \frac{1}{2} (\tau_A + \tau_B) \left(\xi_A^2 - \frac{3}{2} \right) \right], \end{aligned} \quad (2.2)$$

$$\begin{aligned} C_{mB} \xi_{By} \frac{\partial \Phi_B}{\partial y} &= n_B \gamma'_B \left[v_B - \Phi_B + 2\xi_{By} u_{By} + \tau_B \left(\xi_B^2 - \frac{3}{2} \right) \right] + \\ &+ n_A \gamma' \left[v_B - \Phi_B + 2\xi_{By} U_{By} + \frac{1}{2} (\tau_A + \tau_B) \left(\xi_B^2 - \frac{3}{2} \right) \right], \end{aligned} \quad (2.3)$$

$$\begin{pmatrix} v_i \\ u_i \\ \tau_i \end{pmatrix} = \int F_i \Phi_i \begin{pmatrix} 1 \\ \xi_i \\ \frac{2}{3} \xi_i^2 - 1 \end{pmatrix} d\xi_i, \quad i = A, B, \quad (2.4)$$

$$F_i = \pi^{-3/2} \exp(-\xi_i^2), \quad i = A, B, \quad (2.5)$$

где Φ_A , Φ_B — малые отклонения от равновесных функций распределения для А, В; $\xi_A = v/C_{mA}$; $\xi_B = v/C_{mB}$; v — молекулярная скорость; $C_{mi} = (2kT/m_i)$; $i = A, B$; m_A , m_B — молекулярные веса; k — постоянная Больцмана,

$$\begin{aligned} U_A &= z_A u_A + z_B \sqrt{m_A/m_B} u_B, \quad U_B = z_A \sqrt{m_B/m_A} u_A + z_B u_B, \\ z_A &= m_A/(m_A + m_B), \quad z_B = m_B/(m_A + m_B), \\ \gamma' &= kT/nD_{AB}\mu, \quad \gamma'_A = 2kT/nD_{AA}m_A, \quad \gamma'_B = 2kT/nD_{BB}m_B, \end{aligned} \quad (2.6)$$

где $\mu = m_A m_B / (m_A + m_B)$ и D_{AB} , D_{AA} , D_{BB} — коэффициент взаимной диффузии между А и В, коэффициенты самодиффузии для А и В соответственно.

Введя новую переменную

$$\eta = \frac{kT}{D_{AB}\mu C_{mA}} y,$$

уравнения (2.2), (2.3) могут быть переписаны как

$$\begin{aligned} \xi_{Ay} \frac{\partial \Phi_A}{\partial \eta} + M\Phi_A &= Mv_A + M_1 \xi_{Ay} u_{Ay} + M_2 \xi_{Ay} u_{By} + \\ &+ M_3 \left(\xi_A^2 - \frac{3}{2} \right) \tau_A + M_4 \left(\xi_A^2 - \frac{3}{2} \right) \tau_B, \end{aligned} \quad (2.7)$$

$$\begin{aligned} \xi_{By} \frac{\partial \Phi_B}{\partial \eta} + N\Phi_B &= Nv_B + N_1 \xi_{By} u_{Ay} + N_2 \xi_{By} u_{By} + \\ &+ N_3 \left(\xi_B^2 - \frac{3}{2} \right) \tau_A + N_4 \left(\xi_B^2 - \frac{3}{2} \right) \tau_B, \end{aligned} \quad (2.8)$$

где

$$M = G_A \frac{n_A}{n} + \frac{n_B}{n}, \quad N = \left(G_B \frac{n_B}{n} + \frac{n_A}{n} \right) \sqrt{\frac{m_B}{m_A}},$$

$$M_1 = 2G_A \frac{n_A}{n} + 2 \frac{m_A}{m_A + m_B} \frac{n_B}{n}, \quad N_1 = 2 \frac{m_B}{m_A + m_B} \frac{n_A}{n},$$

$$M_2 = 2 \frac{\sqrt{m_A m_B}}{m_A + m_B} \frac{n_B}{n}, \quad N_2 = 2 \frac{m_B}{m_A + m_B} \sqrt{\frac{m_B}{m_A}} \frac{n_A}{n} + 2G_B \sqrt{\frac{m_B}{m_A}} \frac{n_B}{n},$$

$$M_3 = G_A \frac{n_A}{n} + \frac{1}{2} \frac{n_B}{n}, \quad N_3 = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{m_B}{m_A}} \frac{n_A}{n},$$

$$M_4 = \frac{1}{2} \frac{n_B}{n}, \quad N_4 = \left(G_B \frac{n_B}{n} + \frac{1}{2} \frac{n_A}{n} \right) \sqrt{\frac{m_B}{m_A}},$$

$$G_A = 2 \frac{D_{AB}}{D_{AA}} \frac{\mu}{m_A} = \frac{S_{AA}}{S_{AB}} \left(\frac{2\mu}{m_A} \right)^{1/2}, \quad G_B = 2 \frac{D_{AB}}{D_{BB}} \frac{\mu}{m_B} = \frac{S_{BB}}{S_{AB}} \left(\frac{2\mu}{m_B} \right)^{1/2},$$

S_{AB} , S_{AA} , S_{BB} — диффузионные сечения столкновений. Здесь были использованы выражения типа [6, 7]

$$D_{AB} = \frac{3}{8} \sqrt{\frac{\pi}{2}} \frac{1}{n S_{AB}} \left[\frac{kT}{\mu} \right]^{1/2}.$$

Предполагается, что пар и воздух удовлетворяют максвелловским граничным условиям, которые в линеаризованном виде записутся как

$$\Phi_A(\xi_{Ax}, \xi_{Ay}, \xi_{Az}) = (1 - \alpha_A) \Phi_A(\xi_{Ax}, -\xi_{Ay}, \xi_{Az}), \quad (2.9)$$

$$\Phi_B(\xi_{Bx}, \xi_{By}, \xi_{Bz}) = (1 - \alpha_B) \Phi_B(\xi_{Bx}, -\xi_{By}, \xi_{Bz}), \quad (2.10)$$

где α_A — коэффициент конденсации пара А, α_B — коэффициент аккомодации В на конденсированной фазе А. Компоненты скорости u_{Ay} , u_{By} легко могут быть показаны равными постоянным. И так как молекулы В еще удовлетворяют условиям отсутствия конденсации и адсорбции на стенке, т. е. $u_{By}|_{y=0} = 0$, мы имеем

$$u_{By} = 0$$

всюду в поле течения.

Малые отклонения v_A , τ_A , v_B , τ_B концентрации и температуры от равновесных значений предполагаются представленными в виде

$$v_A = c\eta + b + v_{Ak}, \quad \tau_A = a\eta + d + \tau_{Ak},$$

$$v_B = \gamma\eta + \beta + v_{Bk}, \quad \tau_B = \alpha\eta + \delta + \tau_{Bk}, \quad (2.11)$$

где v_{Ak} , τ_{Ak} , v_{Bk} , τ_{Bk} — исчезающие на бесконечности функции; a , b , c , d , α , β , γ , δ — постоянные; $b/c \sim C_{dA}/\lambda$ характеризует скачок концентрации компонента А. По форме v_A , τ_A , v_B , τ_B на бесконечности и основным уравнениям (2.7), (2.8) определяется форма решений Φ_i на бесконечности. Подстановкой этих выражений для Φ_i в (2.4) легко получаются ограничения на введенные постоянные и u_{Ay}

$$u_{Ay} = -\frac{1}{(2M - M_1)} (c + a), \quad o = N_1 u_{Ay} - \gamma - \alpha, \quad d = \delta, \quad a = \alpha. \quad (2.12)$$

Чтобы сделать постановку задачи определенной, привлекается еще изотермическое условие на бесконечности: температура пара и газа имеет одно и то же значение и имеет нулевой градиент вне кнудсеновского слоя. Это приводит к

$$a = \alpha = d = \delta = 0, \quad \gamma = -\frac{n_A}{n_B} c, \quad u_{Ay} = -\frac{c}{2M - M_1}. \quad (2.13)$$

И (2.11) теперь имеет вид

$$v_A = c\eta + b + v_{Ak}; \quad \tau_A = \tau_{Ak}, \quad v_B = -\frac{n_A}{n_B} c\eta + \beta + v_{Bk}, \quad \tau_B = \tau_{Bk}. \quad (2.14)$$

Основные уравнения (2.7) и (2.8) решаются совместно при макроскопических условиях (2.4), граничных условиях на стенке (2.9) и (2.10) и условиях на бесконечности, выраженных в форме (2.14). Остающиеся постоянные b , c , λ определяются в процессе решения и коэффициент скачка концентрации определяется как

$$C_{dA} = \frac{b}{c(\eta/y)\lambda} \equiv \frac{b}{c} \frac{D_{AB}\mu C_{mA}}{kT} \frac{1}{\lambda}$$

(см. (2.1) и первое из (2.11)).

3. Вычисление коэффициента скачка концентрации в общем случае

Решая (2.7) и (2.8) через v_A , τ_A , u_{Ay} , v_B , τ_B при граничных условиях (2.9) и (2.10), получаем

$$\begin{aligned} \Phi_A |_{\xi_{Ay} > 0} &= \frac{(1 - \alpha_A)}{\xi_{Ay}} \int_0^\infty [Mv_A - M_1\xi_{Ay}u_{Ay} + (M_3\tau_A + M_4\tau_B)(\xi_A^2 - \frac{3}{2})] \times \\ &\quad \times \exp\left(-\frac{M\zeta}{\xi_{Ay}}\right) d\zeta \exp\left(-\frac{M\eta}{\xi_{Ay}}\right) + \frac{1}{\xi_{Ay}} \int_0^\eta [Mv_A + M_1\xi_{Ay}u_{Ay} + (M_3\tau_A + M_4\tau_B)(\xi_A^2 - \frac{3}{2})] \times \\ &\quad \times \left(\xi_A^2 - \frac{3}{2}\right) \exp\left(-\frac{M(\eta - \zeta)}{\xi_{Ay}}\right) d\zeta, \\ \Phi_A |_{\xi_{Ay} < 0} &= \frac{1}{|\xi_{Ay}|} \int_\eta^\infty [Mv_A + M_1\xi_{Ay}u_{Ay} + (M_3\tau_A + M_4\tau_B)(\xi_A^2 - \frac{3}{2})] \times \\ &\quad \times \exp\left(-\frac{M|\eta - \zeta|}{|\xi_{Ay}|}\right) d\zeta, \\ \Phi_B |_{\xi_{By} > 0} &= \frac{(1 - \alpha_B)}{\xi_{By}} \int_0^\infty [Nv_B - N_1\xi_{By}u_{Ay} + (N_3\tau_A + N_4\tau_B)(\xi_B^2 - \frac{3}{2})] \times \\ &\quad \times \exp\left(-\frac{N\zeta}{\xi_{By}}\right) d\zeta \exp\left(-\frac{N\eta}{\xi_{By}}\right) + \frac{1}{\xi_{By}} \int_0^\eta [Nv_B + N_1\xi_{By}u_{Ay} + (N_3\tau_A + N_4\tau_B)(\xi_B^2 - \frac{3}{2})] \times \\ &\quad \times \left(\xi_B^2 - \frac{3}{2}\right) \exp\left(-\frac{N(\eta - \zeta)}{\xi_{By}}\right) d\zeta, \\ \Phi_B |_{\xi_{By} < 0} &= \frac{1}{|\xi_{By}|} \int_\eta^\infty [Nv_B + N_1\xi_{By}u_{Ay} + (N_3\tau_A + N_4\tau_B)(\xi_B^2 - \frac{3}{2})] \times \\ &\quad \times \exp\left(-\frac{N|\eta - \zeta|}{|\xi_{By}|}\right) d\zeta. \end{aligned} \quad (3.1)$$

Подстановкой (3.1) в (2.4) устраняются Φ_A и Φ_B и получаются соотношения между v_A , v_B , τ_A , τ_B . Внесение (2.14) в эти соотношения ведет к следующим интегральным уравнениям для v_{Ak} , v_{Bk} , τ_{Ak} , τ_{Bk} :

$$\begin{aligned} \pi^{1/2} v_{Ak} - \frac{2\alpha_A}{M} J_0(M\eta) L_{0,M}(v_{Ak}, \tau_{Ak}, \tau_{Bk}) - L_{1,M}(v_{Ak}, \tau_{Ak}, \tau_{Bk}) - \\ - (1 - \alpha_A) L_{1,M}^*(v_{Ak}, \tau_{Ak}, \tau_{Bk}) = [K_1 J_1(M\eta) - K_2 J_0(M\eta)] c, \end{aligned} \quad (3.2)$$

$$\begin{aligned} \pi^{1/2} v_{Bk} - \frac{2\alpha_B}{N} J_0(N\eta) L_{0,N}(v_{Bk}, \tau_{Ak}, \tau_{Bk}) - L_{1,N}(v_{Bk}, \tau_{Ak}, \tau_{Bk}) - \\ - (1 - \alpha_B) L_{1,N}^*(v_{Bk}, \tau_{Ak}, \tau_{Bk}) = -\frac{n_A}{n_B} [K_3 J_1(N\eta) - K_4 J_0(N\eta)] c, \end{aligned} \quad (3.3)$$

$$\begin{aligned} \frac{3}{2} \pi^{1/2} (\nu_{A,K} + \tau_{A,K}) - \frac{2\alpha_A}{M} (J_2(M\eta) + J_0(M\eta)) L_{0,M}(\nu_{A,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \\ - L_{2,M}(\nu_{A,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) - (1 - \alpha_A) L_{2,M}^*(\nu_{A,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \\ = [K_1(J_3(M\eta) + J_1(M\eta)) - K_2(J_2(M\eta) + J_0(M\eta))] c, \end{aligned} \quad (3.4)$$

$$\begin{aligned} \frac{3}{2} \pi^{1/2} (\nu_{B,K} + \tau_{B,K}) - \frac{2\alpha_B}{N} (J_2(N\eta) + J_0(N\eta)) L_{0,N}(\nu_{B,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \\ - L_{2,N}(\nu_{B,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) - (1 - \alpha_B) L_{2,N}^*(\nu_{B,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \\ = - \frac{n_A}{n_B} [K_3(J_3(N\eta) + J_1(N\eta)) - K_4(J_2(N\eta) + J_0(N\eta))] c, \end{aligned} \quad (3.5)$$

$$b = \frac{K_2}{\alpha_A} c - \frac{2}{M} L_{0,M}(\nu_{A,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}), \quad (3.6)$$

$$\beta = - \frac{K_4}{\alpha_B} \frac{n_A}{n_B} c - \frac{2}{N} L_{0,N}(\nu_{B,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}), \quad (3.7)$$

где

$$\begin{aligned} K_1 &= \frac{2 - \alpha_A}{M} \left(1 + M_1 \frac{m_A + m_B}{2m_B} \frac{n}{n_B} \right), \\ K_2 &= \frac{\pi^{1/2}}{M} \left[\frac{m_A + m_B}{m_B} \frac{n}{n_B} - \frac{\alpha_A}{2} \left(M + \frac{M_1}{2M} \frac{m_A + m_B}{m_B} \frac{n}{n_B} \right) \right], \\ K_3 &= \frac{2 - \alpha_B}{N} \left(1 - N_1 \frac{m_A + m_B}{2m_B} \frac{n}{n_A} \right), \\ K_4 &= - \frac{\pi^{1/2} \alpha_B}{2N} \left(N - \frac{N_1}{2N} \frac{m_A + m_B}{m_B} \frac{n}{n_A} \right), \end{aligned}$$

$$L_{0,M}(\nu_{A,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \int_0^\infty \left[M \nu_{A,K} J_0(\zeta) + (M_3 \tau_{A,K} + M_4 \tau_{B,K}) (J_2(\zeta) - \frac{1}{2} J_0(\zeta)) \right] d\zeta,$$

$$L_{0,N}(\nu_{B,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \int_0^\infty \left[N \nu_{B,K} J_0(\zeta) + (N_3 \tau_{A,K} + N_4 \tau_{B,K}) (J_2(\zeta) - \frac{1}{2} J_0(\zeta)) \right] d\zeta,$$

$$\begin{aligned} L_{1,M}(\nu_{A,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) &= \int_0^\infty \left[M \nu_{A,K} J_{-1}(M|\eta - \zeta|) + \right. \\ &\quad \left. + (M_3 \tau_{A,K} + M_4 \tau_{B,K}) (J_1(M|\eta - \zeta|) - \frac{J_{-1}(M|\eta - \zeta|)}{2}) \right] d\zeta, \end{aligned}$$

$$L_{1,N}(\nu_{B,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \int_0^\infty \left[N \nu_{B,K} J_{-1}(N|\eta - \zeta|) + \right.$$

$$\left. + (N_3 \tau_{A,K} + N_4 \tau_{B,K}) (J_1(N|\eta - \zeta|) - \frac{1}{2} J_{-1}(N|\eta - \zeta|)) \right] d\zeta,$$

$$L_{2,M}(\nu_{A,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \int_0^\infty \left[M \nu_{A,K} (J_1(M|\eta - \zeta|) + J_{-1}(M|\eta - \zeta|)) + \right.$$

$$\left. + (M_3 \tau_{A,K} + M_4 \tau_{B,K}) \left\{ J_3(M|\eta - \zeta|) + \frac{J_1(M|\eta - \zeta|) + J_{-1}(M|\eta - \zeta|)}{2} \right\} \right] d\zeta,$$

$$L_{2,N}(\nu_{B,K}, \tau_{A,K}, \tau_{B,K}) = \int_0^\infty \left[N \nu_{B,K} (J_1(N|\eta - \zeta|) + J_{-1}(N|\eta - \zeta|)) + \right.$$

$$+ (N_3 \tau_{A,K} + N_4 \tau_{B,K}) \left\{ J_3(N|\eta - \zeta|) + \frac{J_1(N|\eta - \zeta|) + J_{-1}(N|\eta - \zeta|)}{2} \right\} d\zeta,$$

$$J_n(\eta) = \int_0^\infty t^n \exp\left(-t^3 - \frac{\eta}{t}\right) dt,$$

$L_{i,M}^*, L_{i,N}^*$ ($i=1, 2$) подобны $L_{i,M}$, $L_{i,N}$ и получаются из них, если $J_j(M|\eta - \zeta|)$, $J_j(N|\eta - \zeta|)$ ($j=-1, 1, 3$) заменить $J_j(M(\eta + \zeta))$, $J_j(N(\eta + \zeta))$.

Когда специфированы молекулярные постоянные и другие свойства пара и газа, интегральные уравнения (3.2)–(3.7) решаются численным методом, как и в нашей предыдущей работе [2]; ν_{AK} , τ_{AK} , ν_{BK} , τ_{BK} разлагаются в полиномы $J_n(\eta)$ и с помощью моментного метода получаются алгебраические уравнения для коэффициентов этих разложений и b/c , β/c . В коэффициентах этих алгебраических уравнений появляются некоторые определенные интегралы, включающие в себя M и N как параметры. Процедура численного решения задачи была программирована и может дать ответ для любой пары пара и газа для произвольного отношения концентраций и произвольных значений коэффициентов испарения и аккомодации.

4. Численные примеры и обсуждение

Уравнения (3.2)–(3.7) были решены, в частности, для водяного пара (A) и воздуха (B) с $m_A/m_B = 0.621$, $S_{AA}/S_{AB} = 0.994$, $S_{BB}/S_{AB} = 1.006$ для трех значений n_A/n_B (1.7, 7.9, 24.5 %) и различных значений α_A и α_B . C_{dA} определяется как

$$C_{dA} = \frac{b}{c} \frac{D_{AB} u C_{mA}}{kT} \frac{1}{\lambda}.$$

С помощью выражения D_{AB} , данного прежде, и следующего выражения для λ_A (длины свободного пробега молекулы пара A в смеси)

$$\lambda_A = \left[\sqrt{2} n_A S_{AA} + n_B S_{BA} \left(\frac{m_A}{\mu} \right)^{1/2} \right]^{-1}$$

коэффициент скачка концентрации вычисляется как

$$C_{dA(A)} = \frac{3\sqrt{\pi}}{8} \left(G_A \frac{n_A}{n} + \frac{n_B}{n} \right) \frac{b}{c}.$$

Так, значения $C_{dA(A)}$, данные ниже, нужно понимать как значения коэффициента скачка концентрации, когда λ в уравнении (2.1) стоит для обозначения свободного пробега молекулы водяного пара в атмосфере.

Значения $C_{dA(A)}$ для водяного пара в воздухе

$n_A/n_B, \%$	α_A									
	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0
1.7	18.8	9.03	5.78	4.14	3.15	2.48	2.00	1.64	1.35	1.12
7.9	19.9	9.56	6.11	4.37	3.32	2.62	2.11	1.73	1.42	1.18
24.5	22.9	11.0	7.02	5.02	3.81	3.00	2.42	1.97	1.63	1.35
Формула (4.1)	18.5	8.81	5.68	4.07	3.10	2.45	1.97	1.61	1.73	1.09

Численные значения $C_{dA(A)}$ приведены в таблице для α_A , изменяющегося от 0.1 до 1.0 через интервал 0.1, и для α_B , равного 1.0. Вычисления были проведены и для α_B , равного 0.5 и 0.1. Результаты показывают, что α_B имеет неизна-

чительное влияние на C_{dA} . Значения $C_{dA(A)}$, полученные из приближенного решения задачи в предположении $n_A/n_B \ll 1$, равны

$$C_{dA(A)} = \frac{3\pi^{1/2}}{8} \left(1 + \frac{m_A}{m_B}\right) (2 - \alpha_A) b^0, \quad (4.1)$$

где b^0 было табулировано в [2] и дано в таблице. Видно, что приближенное решение в предположении $n_A/n_B \ll 1$ довольно точно для $n_A/n_B = 1.7\%$ и не слишком плохо для $n_A/n_B \sim 8\%$. Однако чтобы точно оценить коэффициент скачка концентрации, рекомендация настоящей работы должна быть применена. С введением некоторых исходных данных результат для любой пары пара и газа и любого отношения n_A/n_B получаются без особого труда. Все же формула (4.1) полезна как удобная оценка для C_{dA} для не слишком большого n_A/n_B , что часто встречается на практике.

В литературе по атмосферной физике определению значения коэффициента конденсации по данным скорости роста водяной капли в атмосфере уделяется большое внимание и было обнаружено расхождение в информации о значениях α_A . Некоторые работы (см. [8, 9]) докладывали довольно низкие значения α_A (до 0.01—0.03), хотя в настоящее время считается, что оценка $\alpha_A \sim 1$, полученная недавними работами, более реальна (см. [10, 11]). Интересно использовать этот результат для анализа экспериментальных данных определения α_A по росту водяной капли в воздухе.

Литература

- [1] Boley C. D., Yip S. Modeling theory of the linearised collision operator for a gas mixture. — Phys. Fluids, 1972, v. 18, p. 1424—1433.
- [2] Shen Ch. The concentration-jump coefficient in a rarefied binary gas mixture. — J. Fluid Mech., 1983, v. 137, p. 221—231.
- [3] Hidy G. M., Brock J. R. The Dynamics of Aerocolloidal Systems. Pergamon, 1970.
- [4] Bhatnagar P. L., Gross E. P., Krook M. A model for collision processes in gases. Part 1. — Phys. Rev., 1954, v. 94, p. 511—525.
- [5] Welander P. On the temperature jump in a rarefied gas. — Ark. Fys., 1954, v. 7, p. 507—553.
- [6] Kennard E. Kinetic Theory of Gases. McGraw-Hill, 1938.
- [7] Chapman S., Cowling T. The Mathematical Theory of Non-uniform Gases. Cambridge University Press, 1970.
- [8] Sinnarwalla A. M., Alots D. J., Carstens J. C. Measurement of growth rate to determine condensation coefficient for water drops grown on natural cloud nuclei. — J. Atmosph. Sci., 1975, v. 32, p. 592—599.
- [9] Vietti M. A., Schuster B. G. Laser scattering measurements of droplet growth in binary mixture. Part 1. — J. Chem. Phys., 1973, v. 58, p. 434—441.
- [10] Vietti M. A., Fastook J. K. Water droplet growth in an expansion cloud chamber operating at small supersaturations. — J. Rech. Atmosph., 1975, v. 9, p. 181—195.
- [11] Неизвестный А. И., Котов Г. Б., Онищенко Л. И. Определение коэффициента конденсации воды при росте капель микронных размеров на гигроскопических ядрах конденсации. — Изв. АН СССР. Физика атмосферы и океана, 1979, т. 15, с. 74—81.

Институт механики АН
Китайской Народной Республики
Пекин

Поступило в Редакцию
17 декабря 1984 г.