

SISTEMAS MULTICOMPONENTES

Mezcla de N componentes diluida. Problema mucho más complicado que el gas simple: Son necesarios más parámetros para caracterizar el sistema (razón de masas, razón de concentraciones, razón de tamaños, ...) y aparecen más coeficientes de transporte.

En el límite de densidades bajas: $f_i(\vec{r}, \vec{v}; t) d^3\vec{r} d^3\vec{v}$

Número medio de partículas de especie i que entran, entre $\vec{r}, \vec{r}+d\vec{r}$

y con $\vec{v}, \vec{v}+d^3\vec{v}$

Grupo de ees de Boltzmann acopladas:

$$\frac{\partial}{\partial t} f_i + \vec{v} \cdot \nabla f_i = J_{ii}[f_i, f_i] + \sum_{j \neq i}^N J_{ij}[f_i, f_j] \quad i = 1, \dots, N$$

= AUTOCOLISIONES + COLISIONES CRUZADAS

$$J_{ij}[f_i, f_j] = \int d\vec{v}_i \int d\Omega \quad |\vec{v} - \vec{v}_i| \sigma_{ij} [f_i(\vec{v}) f_j(\vec{v}_i) - f_i(\vec{v}') f_j(\vec{v}_i')]$$

INVARIANTES COLISIONALES (LEYES DE CONSERVACION)

i) Número de partículas de cada especie

$$\int d\vec{v} \quad J_{ij} = 0$$

ii) Momento total en la colisión $i-j$:

$$\int d\vec{v} m_i \vec{v} J_{ij} + \int d\vec{v} m_j \vec{v} J_{ji} = 0$$

iii) Energía total en la colisión $i-j$:

$$\int d\vec{v} m_i v^2 J_{ij} + \int d\vec{v} m_j v^2 J_{ji} = 0$$

Conservación de densidades de :

$$n_i = \int d\vec{v} f_i$$

$$p \vec{u} = \sum_i \int d\vec{v} m_i \vec{v} f_i = \sum_i p_i \vec{u}_i$$

$$\frac{3}{2} n k_B T + \frac{1}{2} p u^2 = \sum_i \int d\vec{v} \frac{m_i}{2} v^2 f_i$$

donde $p_i = m_i n_i$, $p = \sum_i p_i$

"Temperatura" local de la especie i

$$\frac{3}{2} n_i k_B T_i = \int d\vec{v} \frac{1}{2} m_i (\vec{v} - \vec{u}_i)^2 f_i$$

Temperatura local de la mezcla

$$\frac{3}{2} n k_B T = \sum_i \left[\frac{3}{2} n_i k_B T_i + \frac{1}{2} m_i n_i (\vec{u}_i - \vec{u})^2 \right]$$

MODELOS CINÉTICOS

Idea general: $J_{ij} \approx K_{ij} = -J_{ij} (f_i - f_j^R)$

$J_{ij} \equiv$ FRECUENCIA DE COLISIÓN EFECTIVA de 1 de i con n_j de j

$n_i J_{ij} = n_j J_{ji}$ Propiedad general

f_j^R : FUNCIÓN DE REFERENCIA. Debe depender de los campos hidrodinámicos.

Exigimos que K_{ij} retenga las propiedades más importantes de J_{ij}

Gross and Krook [PR 102, 593, (1956)]

$$f_j^R = n_j \left(\frac{m_i}{2\pi k_B T_{ij}} \right)^{3/2} \exp \left[- \frac{m_i}{2k_B T_{ij}} (\vec{v} - \vec{u}_{ij})^2 \right]$$

(\vec{u}_{ij}, T_{ij}) campos a determinar. Tienen en cuenta las interacciones.

Condiciones:

① Ecuaciones de conservación

Ecuación de continuidad se verifica trivialmente. No da información

Conservación del momento: $m_i \vec{u}_{ij} + m_j \vec{u}_{ji} = m_i \vec{u}_i + m_j \vec{u}_j$

Conservación de energía:

$$\frac{3}{2} k_B (T_{ij} + T_{ji}) = \frac{3}{2} k_B (T_i + T_j) + \frac{m_i m_j}{2(m_i + m_j)} (\vec{u}_j - \vec{u}_i)^2$$

② Transferencia colisional de momento y energía idéntica a Boltzmann para Maxwell

$$\int d\vec{v} m_i \vec{v} J_{ij} = \int d\vec{v} m_i \vec{v} K_{ij}$$

$$\int d\vec{v} \frac{m_i}{2} (\vec{v} - \vec{u}_i)^2 J_{ij} = \int d\vec{v} \frac{m_i}{2} (\vec{v} - \vec{u}_i)^2 K_{ij}$$

① + ② conducen a que:

$$\vec{u}_{ij} \equiv \vec{u}_{ji} = \frac{m_i \vec{u}_i + m_j \vec{u}_j}{m_i + m_j}$$

$$T_{ij} = T_i + 2 \frac{m_i m_j}{(m_i + m_j)^2} \left[(T_j - T_i) + \frac{m_j}{6k_B} (\vec{u}_i - \vec{u}_j)^2 \right]$$

$$J_{ij} = \nu_{ij}$$

Caracter altamente no lineal de f_{ij}^R en contraste al caracter BILINEAL de J_{ij} . Por ello si $m_i = m_j = \dots = m$

$$- \sum_i \sum_j J_{ij} (f_i - f_{ij}^R) \neq K(f)$$

No se reduce a ecuación CERRADA para f !!

Limitación de este tipo de modelos. No pueden utilizarse para analizar AUTODIFUSIÓN. Se utilizan generalmente en límites de mezclas de masas dispareces.

Caso especial: Especies mecánicamente equivalentes
(AUTODIFUSIÓN)

$$\sigma_{ij} \equiv \sigma$$

$$f = \sum_{i=1}^N f_i \Rightarrow \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N J_{ij} [f_i, f_j] = J[f, f]$$

Ecuación de Boltzmann de un gas simple:

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla f = J[f, f]$$

Consecuencia directa de leyes mecánicas

Moléculas de MAXWELL: $F_{ij} = X_{ij}/r^5$

$$\int d\vec{v} m_i \vec{v} J_{ij} = -v_{ij} \frac{m_i m_j}{m_i + m_j} n_i (\vec{u}_i - \vec{u}_j)$$

$$\int d\vec{v} \frac{1}{2} m_i (\vec{v} - \vec{u}_i)^2 J_{ij} = -v_{ij} \frac{m_i m_j}{(m_i + m_j)^2} n_i [3k_B (T_i - T_j) - m_j (\vec{u}_i - \vec{u}_j)^2]$$

$$v_{ij} = A n_j \left[X_{ij} \frac{m_i + m_j}{m_i m_j} \right]^{1/2}$$

Para resolver dicha dificultad

$$f_{ij}^R = n_i \left(\frac{m_i}{2\pi k_B T} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{m_i}{2k_B T} V^2\right) \left(1 + A_{ij} + \vec{B}_{ij} \cdot \vec{V} + C_{ij} V^2\right)$$

$\vec{V} = \vec{v} - \vec{u}$. Estructura análoga a LINEARIZACIÓN alrededor de equilibrio local caracterizado por \vec{u} y T . K_{ij} depende del estado del sistema como un todo. Efecto global de colisiones sobre f_i es hacerla tender a $f_i^{LE}(n_i, \vec{u}, T)$. Peculiaridades de colisiones (i, j) se toman en cuenta a través de $(A_{ij}, \vec{B}_{ij}, C_{ij})$.

Tratamiento global de colisiones: Modelo parece ademasarse mejor a mezclas de masas no muy dispares, aunque en principio no hay ninguna restricción

Necesitamos especificar $5N^2$ parámetros. Condiciones:

① Ecs de conservación: $3N^2 + 2N$ relaciones:

$$A_{ij} = -3 \frac{k_B T}{m_i} C_{ij} \quad ,$$

$$\vec{B}_{ij} + \vec{B}_{ji} = \frac{1}{k_B T} \left[m_i (\vec{u}_i - \vec{u}) + m_j (\vec{u}_j - \vec{u}) \right] \quad ,$$

$$\frac{C_{ij}}{m_i} + \frac{C_{ji}}{m_j} = \frac{1}{2k_B T} \left(\frac{T_i - T}{T} + \frac{m_i}{3k_B T} (\vec{u}_i - \vec{u})^2 + \frac{T_j - T}{T} + \frac{m_j}{3k_B T} (\vec{u}_j - \vec{u})^2 \right)$$

Términos de AUTOCOLISIÓN especificados. Necesitamos

condiciones adicionales para los de COLISIONES CRUZADAS.

Anteriores condiciones GARANTIZAN la consistencia del modelo en el caso de partículas MECÁNICAMENTE EQUIVALENTES.

$$\text{Si } m_i = m_j = \dots = m : f = \sum_i f_i$$

$$\text{Frecuencias de colisión exactas de Boltzmann: } \sum_j \mathcal{I}_{ij} = \mathcal{I} \quad , \quad \forall i$$

Si queremos que $\mathcal{I}_{ij}^{\text{MODELO}}$ tengan esta propiedad:

$$\textcircled{a} \mathcal{I}_{ij}(n_i, T_i) \equiv \mathcal{I}_{ij}(n_j) \quad \text{ó} \quad \textcircled{b} \mathcal{I}_{ij}(n_j, T)$$

(Potencial de Maxwell)

$$\sum_{i=1}^N \left(\frac{\partial}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla \right) f_i = - \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N \mathcal{I}_{ij} (f_i - f_{ij}^{\text{R}})$$

$$= - \mathcal{I} f + f^{\text{LE}} \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N \frac{n_i}{n} \mathcal{I}_{ij}$$

$$+ f^{\text{LE}} \underbrace{\sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N \frac{n_i}{n} \mathcal{I}_{ij} (A_{ij} + \vec{B}_{ij} \cdot \vec{V} + C_{ij} V^2)}_0$$

$$= - \mathcal{I} (f - f^{\text{LE}})$$

Modelo BGk

$$f^{\text{LE}} = n \left(\frac{m}{2\pi k_B T} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{m}{2k_B T} V^2\right)$$

Ecuación CERRADA para f : Nuestro modelo es una extensión consistente para mezclas multicomponentes de la BGk.

② Ecs de relajación exactas de Boltzmann para moléculas de Maxwell: Si identificamos $T_{ij} = v_{ij}$

$$\bar{B}_{ij} = \frac{m_i}{k_B T} (\bar{u}_{ij} - \bar{u})$$

$$C_{ij} = \frac{m_i}{2k_B T} \left[\frac{T_{ij} - T}{T} + \frac{m_i}{3k_B T} (\bar{u}_{ij} - \bar{u})^2 \right]$$

Ecuaciones de transporte de Navier-Stokes:

$$\vec{J}_i = -L_{iq} \frac{\nabla T}{T^2} - \sum_j L_{ij} \left(\frac{\nabla \mu_j}{T} \right)_T$$

$$\vec{J}_q = \vec{J}_q - \frac{5}{2} k_B T \sum_i \frac{\vec{J}_i}{m_i}$$

$$= -L_{qq} \frac{\nabla T}{T^2} - \sum_i L_{qi} \left(\frac{\nabla \mu_i}{T} \right)_T$$

Nuestro modelo predice que: $L_{iq} = L_{qi} = 0$

$$L_{ij} = L_{ji}$$

CONSISTENTE con las relaciones (macroscópicas) de RECIPROCIDAD DE ONSAGER. Propiedad esencial.