

(163)

溶融金属中の溶質拡散係数の推算

大阪大学工学部 ○飯田孝道 上田 满 森田善一郎

1 緒言 著者らは前報¹⁾において, modified Stokes-Einstein の式 (m.S-E の式) を基にして原子量, 融点, 原子容などの既知のパラメータにより溶融金属の自己拡散係数および不純物(溶質)拡散係数の式を導いた。本報告では m.S-E の式の物理的な意味をより明らかにし, 前報の取扱いを改良するとともに, 溶融銀および溶鉄中の溶質拡散係数の計算値と実測値との比較などについて報告する。

2 拡散係数の式の検討 m.S-E の式は, Einstein の式 $D = kT/\zeta$ において, 摩擦係数 $\zeta = \eta/(V/N_A)^{1/3}$ とした式である。D は拡散係数, η は粘度, V は原子容, N_A はアボガドロ数, ζ は金属では 5.8 である。m.S-E の式は厳密な理論から導かれたものではないが, それからの計算値は実測値とよく一致することが知られている。一方 Sutherland も S-E の式に補正を加え, 粒子の大きさがほど等しいとき, $D = kT/4\pi\eta a$ なる関係式 (S の式) を導いた。a は拡散粒子の半径であるが, a の評価法が明白でなく, そのためこの式はあまり用いられてこなかったようである。ところが最近, X 線回折実験などから充填度を求め, それに基づいて有効原子半径を評価することが可能となった。充填度の値²⁾より, $(V/N_A)^{1/2} \approx 2.1a$, の関係がえられ, この関係を m.S-E の式へ代入すると, $\zeta = 12.2\eta a$, となり S の式と一致する。すなわち m.S-E の式における $(V/N_A)^{1/3}$ は拡散粒子の有効原子半径に比例し, また S の式のみに対しては回折実験からえられた有効原子半径を用いればよいことが明らかになった。

溶媒金属 M 中の微量溶質元素 (不純物元素) X の拡散係数 D_X は, 前報¹⁾において

$$D_X = \frac{4.78 \times 10^{-14} T}{[g(r_0) P(T) V^{-2/3} a]_M [(MT_m)^{1/2}]_X} = \frac{K(T)_M T}{[(MT_m)^{1/2}]_X}, \quad \text{ここで } K(T)_M = \frac{4.78 \times 10^{-14}}{[g(r_0) P(T) V^{-2/3} a]_M}$$

で与えられることを示した。 $g(r_0)$ は動径分布関数の第 1 ピークの値, $P(T)$ は原子振動の寿命に関する因子, M は原子量, T_m は融点 (°K) である。上式において $g(r_0)$ など $K(T)_M$ の各パラメータは実験や計算によりそれぞれ求めることができるので, 溶媒金属の自己拡散係数 D_S との比 D_X/D_S を考えることによって $K(T)_M$ を直接, 容易に求めることができる。たとえば 1200°C における溶融銀中の $K(T)_M$ を求める場合を示すと $D_{S=Ag} = 4.23 \times 10^{-5} \text{ cm}^2 \cdot \text{s}^{-1}$ であるから, $D_{X=Ag}/D_{S=Ag} = 1473 K(T)_{Ag} / 4.23 \times 10^{-5} (MT_m)^{1/2}_{Ag} = 1$, より $K(T)_{Ag} = 1.05 \times 10^{-5}$ 。すなわち 1200°C における溶融銀中の溶質拡散係数は, $D_X = 1.54 \times 10^{-2} [(MT_m)^{1/2}]_X$ となる。同様にして 1600°C における溶鉄中の D_X を求めると, $D_X = 1.40 \times 10^{-2} [(MT_m)^{1/2}]_X$ となる。

表 1. 1600°C における溶鉄中の不純物拡散係数の計算値と実測値との比較

| 溶質元素 | 計算値 cm ² ·s ⁻¹ | 実測値 cm ² ·s ⁻¹ | 実測値(相互拡散 係数) cm ² ·s ⁻¹ |
|------|---|--|---|
| C | 6.6×10^{-5} | $1 \times 10^{-5} \sim 3 \times 10^{-5}$ (C_{sat}) | $2 \times 10^{-5} \sim 5 \times 10^{-5}$ |
| S | 1.3×10^{-4} | $2 \times 10^{-5} \sim 3 \times 10^{-4}$ (C_{sat}) | $5 \times 10^{-5} \sim 2 \times 10^{-4}$ |
| N | 4.7×10^{-4} | — | $6 \times 10^{-5} \sim 4 \times 10^{-4}$ |
| O | 4.7×10^{-4} | $2 \times 10^{-4} \sim 3 \times 10^{-4}$ | $2.5 \times 10^{-5} \sim 1.5 \times 10^{-4}$ |

表 2. 1200°C における溶融銀中の拡散係数, $D_X/D_{S=Ag}$ の計算値と実測値との比較

| 溶質元素 | 実測値 | 計算値 | | |
|------|--------------------|------|-------|------|
| | | 本研究 | ゆらぎ理論 | 空孔理論 |
| Fe | 1.05 (0.84 ~ 1.26) | 1.15 | — | — |
| Co | 0.95 (0.76 ~ 1.14) | 1.13 | 1.04 | 0.47 |
| Au | 0.97 (0.78 ~ 1.16) | 0.71 | 0.70 | 0.54 |
| Sn | 1.33 (1.06 ~ 1.60) | 1.49 | 1.00 | 1.45 |

1) 飯田, 上田, 森田: 鉄と鋼 62 (1976) S469

2) Y. Waseda: Proc. 3rd Intern. Conf. on Liquid Metals (Bristol, 1976), in press.