

(55) Wicke-Kallenbach法によるコークスおよび還元鉄の有効拡散係数の評価

東北大学選鉱製錬研究所 ○重野芳人 (工博) 小林三郎 武田幹治 (現 川崎製
鉄株) 後藤 廣 (現 三井金属鉱業株) (工博) 大森康男

1. 緒言 細孔内ガス拡散速度は、多孔質体の製錬気固反応速度を知るうえで、重要な因子である。有効拡散係数を求める方法を大別すると、次の3つになる。(i)Derivation from the overall reaction rate.(ii)canister method (iii)Wicke-Kallenbach method. 本研究では高温での有効拡散係数を評価するために、(iii)により測定した室温近傍での値から高温における値を推定し、他の方法で求められている値と比較した。¹⁾

2. 実験方法 COとCO₂ガスを等圧条件でそれぞれ多孔質体の両側に流し、そこを通過するガスの拡散流束を出口ガスの濃度から求めた。ガス分析にはガスクロマトグラフを使用した。拡散セルの温度は恒温槽または電気炉中で0~150℃の範囲で調整可能にした。試料は整型コークスおよび還元鉄で、前者は直径20mm、厚さ数mmの円板状に加工し、一部の試料はCO₂気流中でガス化し、気孔率を大きくした。後者は塩基度(=CaO/SiO₂)約1.0の自溶性ペレットを直径約10mm、厚さ数mmの円板状に切り出し、水素気流中で金属鉄まで還元したものである。

Knudsen 拡散抵抗が無視できる条件では、有効拡散係数は式(1)から求めることができる。

$$De = \frac{RTL(J_A + J_B)}{P\ln(-J_B/J_A)} \dots \dots (1) \quad \text{ここで } De: \text{有効拡散係数} (\text{cm}^2/\text{s}), L: \text{試料厚さ(cm)}, J_i: \text{成分 } i \text{ の拡散流束} (\text{mol}/\text{cm}^2\text{s}), T: \text{温度(K)}, P: \text{全圧(atm)}$$

3. 実験結果および考察 Fig.1に成型コークスおよび還元鉄のDeの温度依存性を示す。コークスではT^{1.5}に、還元鉄ではT^{1.5}~T^{1.7}に比例した。またFig.2にはコークスの気孔率(ε)とDeの関係を示す。この図からε=0.335の場合のDeを求め、上記温度依存性から推定した高温での値と、小林ら²⁾が(i)により求めた値で同一のεの場合をTable 1に示す。同図で還元鉄の場合は、還元温度別に0℃で測定した平均値からFig.1に示した温度依存性により推定した高温での値と、(i)(ii)により求められているH₂-H₂O系での値³⁾をCO-CO₂

系に変換したものを示す。この表に示すように、本研究結果と他の方法による値は比較的良く一致した。

〔参考文献〕 1) 重野ら: 選研彙, 39 (1983), 25.

2) 小林ら: 鉄と鋼, 64 (1978), 187. 3) 高橋ら

選研彙, 31 (1975), 98. 4) R.Takahashi et al.: Trans. ISIJ, 14 (1974), 26.

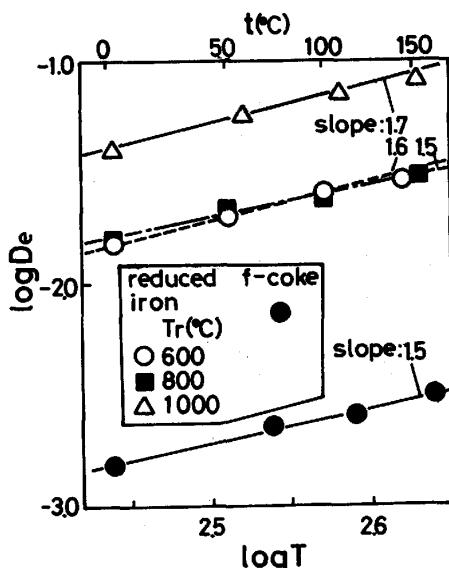


Fig.1 Temperature dependence of effective diffusion coefficient.

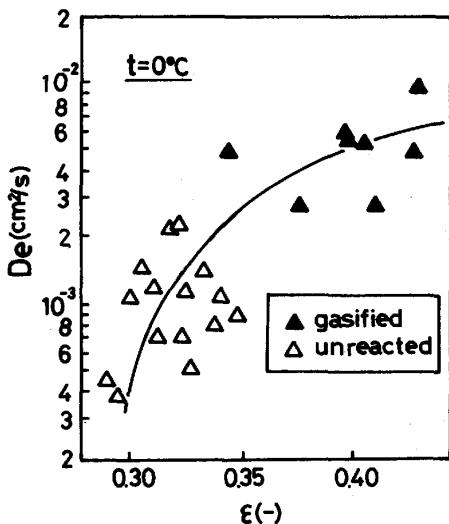


Fig.2 Correlation between effective diffusion coefficient and porosity of f-coke.

Table 1 Comparisons of effective diffusion coefficients obtained by various methods.

| T (°C) | De (cm ² /s) | | | |
|--------|-------------------------|--------------------|-------------------|--------------------|
| | Reduced iron | | f - coke | |
| | Present work (iii) | (ii) ³⁾ | (i) ⁴⁾ | Present work (iii) |
| 800 | 0.16 | 0.27 | 0.23 | 0.025 |
| 1000 | 0.55 | 0.57 | 0.46 | 0.021 |