

(121) ESRにおけるいおうの分配について

日本鋼管(株)技術研究所 ○山村 稔 坂田直起 笹島保敏 工博 宮下芳雄

1. 緒言 ESRにおける脱硫の特徴は、メタル→スラグ→大気へのSの移行により、大幅な脱硫が行なわれることである。しかし、実験上の困難さから、ESRスラグ/メタル間の真の分配平衡値が求められておらず、したがって、気化脱硫の効果も正確に評価されていない。そこで、本報告では、Ar雰囲気でのESRにより、気化脱硫を防止して、真の分配比を求めることを試み、さらに、Sの移行について若干の考察を加えた。

2. 解析方法 スラグからの気化脱硫がない場合には、実験系は半回分メタル流通系とみなされ、この時のSのスラグ中およびメタル中の濃度変化は次式で表わされる。なお、界面では平衡が成り立っていると仮定する。 (※ 森山：鉄と鋼, 55(1969), P. 777)

$$\left. \begin{aligned} & \text{(メタル相からスラグ相へのSの移動速度)} & R = km \cdot am (C_m - C_s / K) \\ & \text{(メタル側)} & -dC_m / dt = R - (F_m / V_m) (C_{m,0} - C_m) \\ & \text{(スラグ側)} & V_s \cdot dC_s / dt = V_m \cdot R \end{aligned} \right\} t = 0 \text{ で } \begin{aligned} C_m &= C_{m,0} \\ C_s &= C_{s,0} \end{aligned}$$

[解]
$$C_m = C_{m,0} + N(C_{s,0}/K - C_{m,0}) (e^{q_1 \tau} - e^{q_2 \tau}) / (q_1 - q_2)$$

$$C_s = K \cdot C_{m,0} + N(C_{s,0} - K \cdot C_{m,0}) \left\{ (q_1 + N + 1) e^{q_1 \tau} + (q_2 + N + 1) e^{q_2 \tau} \right\} / (q_1 - q_2)$$

ただし、 q_1, q_2 は $q^2 + (N+1+N/\alpha)q + N/\alpha = 0$ の2根。ここで、 am :スラグ/メタル接触界面積 [$cm^2/cm^3(metal)$]、 $C_m, C_{m,0}$:メタル中のS濃度および初濃度 [mol/cm^3]、 $C_s, C_{s,0}$:スラグ中のS濃度および初濃度 [mol/cm^3]、 F_m :溶解速度 [cm^3/sec]、 K :平衡定数(mol 基準)[-]、 km :物質移動係数 [cm/sec]、 R :物質移動速度 [$mol/cm^3(metal) \cdot sec$]、 V_m, V_s :メタルおよびスラグ量 [cm^3]、 t :時間 [sec]、 $N = km \cdot am / F_m$ 、 $\alpha = K \cdot V_s / V_m$ 、 $\tau = F_m \cdot t / V_m$ 、 L :分配比 (%基準) [-]

この式をもとにして、実験値を解析すれば、 α, N が決定され、それから K を求めることができる。

3. 実験結果 表1に示した実験条件でESR溶解を行なった。図1に[S], (S)の挙動の代表的な1例を示し、あわせて、実測値によく一致する計算結果も示す。このようにして得られた α, N を用い、 $t \rightarrow \infty$ での(S) / [S]から真の分配比を求めた。同様な方法を用いて、種々の[S]レベルにおける分配比を求め、その結果を図2に示した。

4. 結論 ESR炉を用いて、スラグ/メタル間のSの真の分配平衡値を求める一つの方法を示した。この方法によって真の分配比を求めると、分配比は[S]に依存し、高[S]ほど大きくなる。

表1. 溶解条件

スラグ組成	60%CaF ₂ - 25%Al ₂ O ₃ -15%CaO - 0.06%S
スラグ量	2700 cm ³ (8 Kg)
メタル組成	S 4 0 C
電極のS量	0.010%, 0.017% 0.046%, 0.089%
メタルプール量	950 cm ³
モールド径	180 mm φ
電極径	106 mm φ
溶解速度	100 Kg/Hr

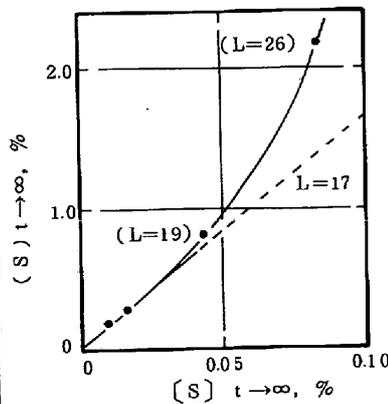


図2. 真の分配比の[S]による変化

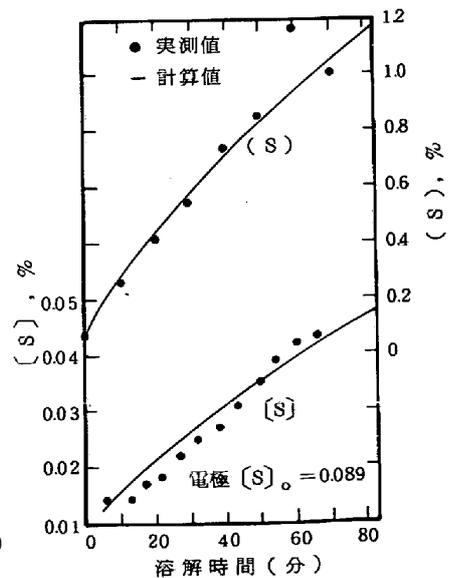


図1. [S], (S)の挙動の例