

(146)

フェロクロムの $\text{Ca}_a\text{-}\text{CaF}_2$ 融体処理

新日本製鐵機 基礎研究所 中村泰 原島和海

○井藤三千寿

1 緒 言

$\text{Ca}-\text{CaF}_2$ 融体による精錬 (MSR) について、ステンレス鋼中の P, N, As, Sb, Bi が同時に除去できること、および P についてスラグ-メタル間に一種の分配平衡が成り立つことを先に報告した。¹⁾²⁾³⁾

そこで、リン含有量 0.01% 以下の低リンクロム源を得る目的で、この原理をフェロクロムに適用し、その溶解特性と脱リンについて検討した。

2 実験方法

実験は前報同様の小型 ESR 装置 (鋳型直径 70 mm, 鋳塊重量 6 kg) で行なった。用いたフェロクロム電極は、市販のフェロクロムを再溶解し、30 mm φ に鋳造して電極とした。

実験は、C 含有量 0.03~0.05%, 1%, 1.5%, 3%, 6% のフェロクロムと、低炭素フェロクロム (Ni を 10%, 20%, 25%, 30% 添加したフェロクロム) で行なった。

使用したスラグ原料、実験方法は前報と同様で、溶解終了時のスラグ中 Ca 濃度 4% 以上を目指とした。

実験終了後、生成したフェロクロム鋳塊の長さ方向にいくつかの試料を切り出し、分析試料とした。

3 結 果

MSR におけるリンのスラグ-メタル間の分配比は次のような関係で示される。²⁾³⁾

$$(\% \text{P}) / (\% \text{P}) = K (\% \text{Ca})^{\beta} \dots\dots\dots(1)$$

ここで、(<% P>)、(<% Ca>) はスラグ中の P, Ca 濃度 (wt %), (<% P>) は鋳塊中の P 濃度 (wt %) である。図 1 に本実験で得たフェロクロムのリン分配比とスラグ中 Ca の実測値の関係を示した。図中 1 点鎖線は前報の SUS 304 の結果である。なおスラグ中 P, Ca 濃度は実験終了後の鋳塊頭部のスラグ分析の値を、鋳塊中の P 濃度は縦方向で平均した値を使用して求めたものである。

みかけ上フェロクロムのリン分配比は SUS 304 に比べて低い。この理由は Ca 濃度の差、Ni と Ca の親和性、C と Ca の結合の効果など複雑な要因の結果と考えられる。

本実験の範囲では、フェロクロムのリン分配比は C, Ni の濃度に無関係に (1) 式に示した Ca 濃度の関数で表示できる。すなわち、

$$(\% \text{P}) / (\% \text{P}) = 1.2 (\% \text{Ca})^{\beta} \text{ となる。}$$

C 1% 以下および Ni 10% の低炭素フェロクロムの MSR は、不安定な電流状態となり、生成した鋳塊の組織も劣悪である。スラグ中 Ca 濃度を低下させると改善されるが、Ca 濃度の低下により脱リン率が低下する。溶解の安定性はフェロクロムの液相温度と密接な関係があるものと思われる。フェロクロム (Ni を添加すると液相温度は低下する。又 C の増加によっても液相温度は低下する。

本実験では C 2~3%, 又は Ni 20~30% 含有のフェロクロム (融点 1500°C 以下) で比較的 Ca 濃度の高い条件で安定に再溶解することができ、脱リン率も 60% 以上が可能である。

1) 中村、徳光、原島、瀬川：鉄と鋼，61 (1975), S 137

2) 中村、徳光、原島：鉄と鋼，61 (1975), S 488

3) 中村、徳光、原島：鉄と鋼，62 (1976), A 21

