

(308)  $\text{CaO}-\text{CaCl}_2$  系フラックスによる含クロム炭素飽和溶鉄の脱焼

東北大学選鉱製錬研究所(現(株)神戸製鋼所) ○星川郁生

井上博文・徳田昌則・大谷正康

1. はじめに 近年、溶鉄脱焼と同様、Crを含む溶鉄および低炭素溶鉄においても、強塩基性フラックスを用いることにより低い酸素ボテンシャルでCrの酸化損失を抑制しつつ、脱焼を行うことが可能と考えられ、 $\text{CaO}-\text{FeCl}_3$ <sup>1)</sup>、 $\text{BaO}-\text{BaCl}_2$ <sup>2)</sup>、炭酸塩-ハロケン化物などを用いた研究がいくつか報告されている。本報告は、溶鉄脱焼、脱硫用フラックスとして開発された $\text{CaO}-\text{CaCl}_2$ 系フラックスに関する研究のうち、含Cr炭素飽和溶鉄の脱焼に関するものである。

2. 実験方法 スラグと黒鉛との反応を避け、底部のみ溶鉄と黒鉛が接触するように内壁に内径50mmのアルミナ管を設置した黒鉛ろっぽに $\text{Fe-Cr-C}$ 合金500gを装入し、10kVA高周波誘導炉を用いて溶解実験を行った。所定の温度に達したのも、 $\text{CaO}-\text{CaCl}_2$  フラックス50gを添加し、約5min後に酸化剤として $\text{Fe}_2\text{O}_3$  5~15gを添加した。所定時間毎にメタルおよびスラグ試料を採取し、PおよびCrの分析、X線回折ならびにEPMA観察に供した。実験温度は主として1350°Cである。

3. 実験結果 メタル中のCr濃度の増加とともに脱焼率は低下するが、17%Crの場合でも35min後に95%のCr歩留りで約60%の脱焼率が得られた(図1)。酸化剤添加直後の粘性は非常に低いが、時間の経過とともに高くなり、10min後には大部分が硬化した。硬化の原因是、X線回析、EPMA解析から針状の $\beta-\text{CaCr}_2\text{O}_4$ の晶出にあるものと考えられる。脱焼率は、 $\text{CaO}$ 濃度の増加とともに増大するが、40%で最大値を示す。50% $\text{CaO}$ 以上の脱焼率の低下は、粘性の増大にともなうフラックスの反応性の悪化によるためと考えられる。 $\text{SiO}_2$ の添加は、フラックスの粘性を低下させ、硬化を遅らせると、塩基度も低下させるため脱焼には好ましくない(図2)。Crの歩留りは、 $\text{CaO}$ 濃度の増加とともに減少し、50%以上の $\text{CaO}$ 濃度では増大する傾向を示す(図3)。

$\text{Fe}_2\text{O}_3$ 量の増加は、Cr酸化を促進し、スラグを著しく硬化させるとため脱焼率は悪くなる(図4)

以上のことから、 $\text{CaO}-\text{CaCl}_2$ による含Cr炭素飽和溶鉄の脱焼では、 $\text{CaCr}_2\text{O}_4$ の晶出をできるだけ抑制することが重要で、 $\text{CaO}$ 濃度ならびに $\text{Fe}_2\text{O}_3$ の大巾な増

大は、脱焼率とCrの歩留りをふしろ低下させるとため好ましくないといえる。

文献 1) 池田ら: 鉄と鋼 65(1979), 3739. 2) 青木ら: 鉄と鋼 68(1982), 8292. 3) たとえば、川原田ら: 鉄と鋼 69(1982), 618.

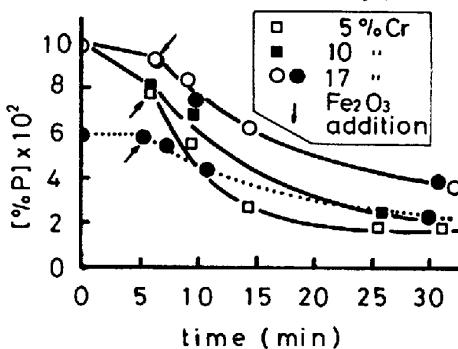


図1. 脱焼における初期Cr濃度の影響 ( $30\% \text{CaO}-70\% \text{CaCl}_2$ ,  $1350^\circ\text{C}$ )

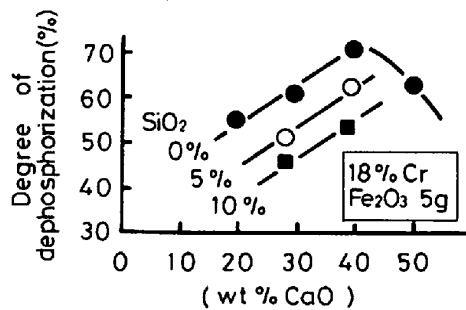


図2. フラックス中の $\text{CaO}$ 濃度と脱焼率の関係 ( $1350^\circ\text{C}$ )

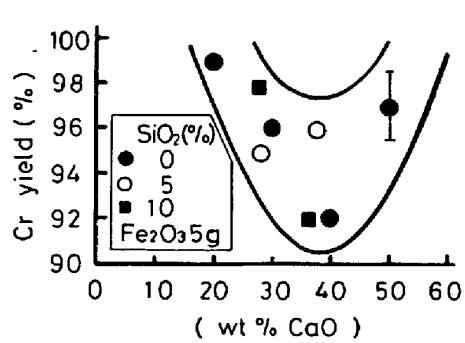


図3. フラックス中の $\text{CaO}$ 濃度とCr歩留りの関係 ( $1350^\circ\text{C}$ )

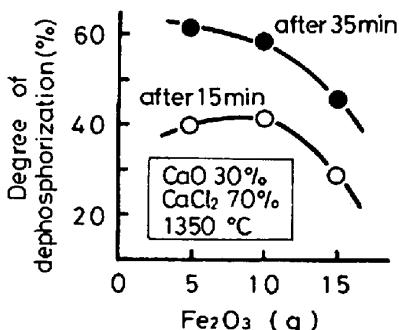


図4. 脱焼率における $\text{Fe}_2\text{O}_3$ の影響