

(135)

## AOD精錬におけるステンレス鋼の還元挙動

住友金属工業㈱ 中央技術研究所 工博 池田隆果 多賀雅之

○増田誠一

和歌山製鉄所

吉田圭治

## I 緒言

前報<sup>(1)</sup>にて、AOD精錬の脱炭挙動とCr酸化挙動について報告した。AOD精錬における脱炭精錬に続く還元精錬は、酸化されたCrおよびMnの回収と、脱硫を行なう上で重要な過程である。そこでより効果的な還元精錬を行なうために、Cr, Mnの還元挙動と脱硫挙動の調査、解析を行なった。

## II 方法

前報同様、2.5 t 多目的転炉を用い、所定の酸化精錬を行なった後Fe-Si, Si-Mn, 生石灰、萤石を用い、還元および造滓を行なった。精錬時間は10~20分程度で、この間、約1分間隔でサンプリングを行なった。一方、90 t AODにおいても、還元挙動に関する調査を実施した。

## III 結果

1. Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の還元挙動：スラグ中の(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)の還元速度が、その時のスラグ中の(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)に依存していることから、還元速度  $d(\text{Cr}_2\text{O}_3)/dt$  を次式で整理した。

$$d(\text{Cr}_2\text{O}_3)/dt = k' ((\text{Cr}_2\text{O}_3) - (\text{Cr}_2\text{O}_3)_e) \quad (1)$$

結果を図1に示す。実験値は(1)式を満足しており、このことから(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)の還元速度は、スラグ中での(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)の拡散に律速されることが確認できた。(1)式から求めた還元限界(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)<sub>e</sub>と反応速度係数を図中に示す。還元限界はスラグの塩基度が高くなるほど低下する傾向を示す。反応速度係数は同一塩基度であっても、90 t AODでは2.5 t と比較して小さくなっている、攪拌の影響を受けていると推測できる。

2. 脱硫挙動：(S)/(S)とスラグ中の(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)との関係は、図2に示す様に、スラグ中(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)が1%以下で、上昇している。図3にスラグ中(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)と塩基度((%CaO+%MgO)/%SiO<sub>2</sub>)との関係を示すが、脱硫に対しては、スラグの塩基度が高いほど有利である。すなわち塩基度を1.7以上に確保すれば、スラグ中の(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)は0.5%以下に低下し、十分な脱硫が期待できることがわかる。図3にCrafts<sup>(2)</sup>らが行なった[Cr]-(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)の平衡基礎実験(1t)の結果を示すが、AODでは強い攪拌力のために、0.5%(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)が実現可能であることがわかる。

3. シングルスラグ法：還元期の配合塩基度を1.7以上に確保することによりCr, Mn回収率を向上させることができ、脱硫も同時に実施できるため、シングルスラグ法でも操業可能である。

## 文献

(1) 鉄と鋼: 64 (1978) S 181.

(2) W.Crafts, H.P.Rassbach: Elec. Furn. Steel. Proc., 9 (1951), P. 95

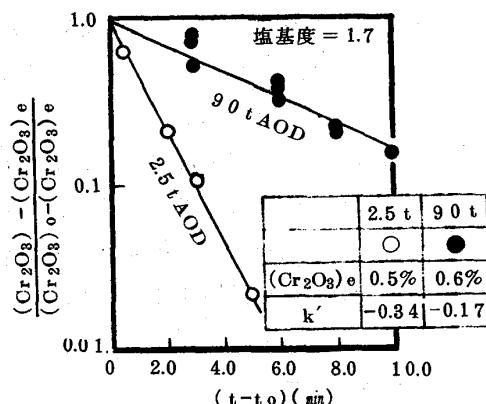
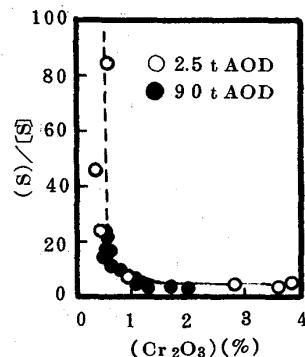
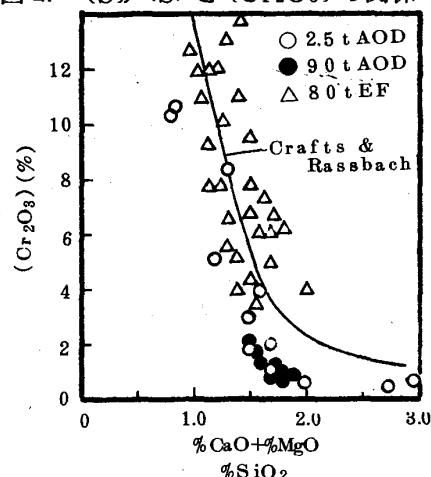


図1. スラグのCr還元速度

図2. (S)/(S)と(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)の関係図3. スラグ塩基度とスラグ中(Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)