

(242) 溶銑脱磷における石灰系フラックス中の CaF_2 と CaCl_2 の影響

日本钢管(株)京浜製鉄所
技術研究所

○石坂 祥 豊田剛治 田口喜代美
中村英夫

1. 緒言

著者らは既報¹⁾で $\text{CaO}-\text{CaF}_2-\text{Fe}_{t\text{O}}$ 系フラックスを用いた実機規模での溶銑脱磷試験結果について報告した。一方、石灰系フラックスでは CaCl_2 を添加した結果も報告されている。本報では CaF_2 と CaCl_2 の比較のために既報フラックスをベースに CaF_2 を CaCl_2 に置換したフラックスで脱磷試験を実施した。

2. 試験方法

Table 1 に示した条件でフラックスの上置およびインジェクションにより脱硅溶銑に添加すると同時に上吹ランスから酸素を供給して脱磷試験を実施した。

3. 試験結果

- 1) CaF_2 を CaCl_2 に置換した場合、置換比率に無関係に脱磷率 80% 以上、脱硫率 50% 以上が得られた。
- 2) CaF_2 を全量 CaCl_2 に置換した場合、処理後スラグの目視観察では生成したスラグの流動性は悪い。
- 3) Fig 1 に CaF_2 の一部を CaCl_2 に置換した場合の脱磷能を示す。 $(P)/(P)$ は温度と塩基度に依存し、1300°C 以下で塩基度を 3 以上に保つ事によって $(P)/(P)=200 \sim 500$ が得られた。この関係は $\text{CaO}-\text{CaF}_2-\text{Fe}_{t\text{O}}$ 系フラックスによる脱磷結果とほぼ同等である。
- 4) Fig 2 に CaF_2 の一部を CaCl_2 に置換した場合の脱硫能を示す。塩基度 3 以上で $(S)/(S)$ は 4.0 以上が得られており、 $\text{CaO}-\text{CaF}_2-\text{Fe}_{t\text{O}}$ 系フラックスによる脱硫結果とほぼ同等の関係になっている。
- 5) 耐火物への影響については、 CaF_2 を CaCl_2 に置換することによりレンガ溶損の減少が認められた。スラグ組成の影響を定量化する為の回転ドラム侵食試験によれば、 CaF_2 を全量 CaCl_2 に置換することにより溶損は 20% 減少した。

4. 結言

$\text{CaO}-\text{CaF}_2-\text{CaCl}_2-\text{Fe}_{t\text{O}}$ 系フラックスを用いて脱磷試験を実施し、脱磷・脱硫について $\text{CaO}-\text{CaF}_2-\text{Fe}_{t\text{O}}$ 系フラックスと比較してほぼ同等の結果が得られた。

参考文献

- 1) 横ら : 鉄と鋼 68 (1982) S299
- 2) 井上ら : 鉄と鋼 69 (1983) P210
- 3) 古垣ら : 鉄と鋼 68 (1982) S301
- 4) 原島ら : 鉄と鋼 69 (1983) S149
- 5) 市川ら : 私信

Table 1 Experimental conditions

1. Hot Metal
230Ton(open ladle)

2. Flux

	CaO	CaF ₂	CaCl ₂	Fe _t O
Composition	30%	0~5%	10~15%	25%
Consumption	max. 13kg/T	max. 2kg/T	max. 6kg/T	2kg/T

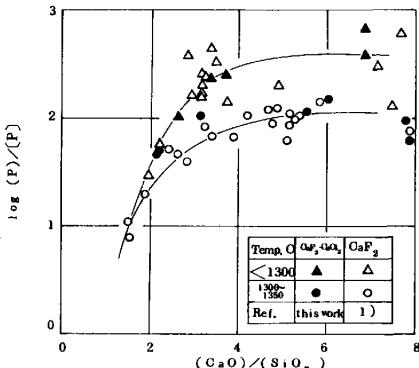
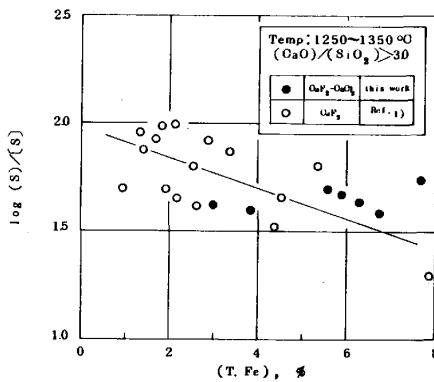
Size (Injection) : <0.4mm
(Top addition) : 5~30mm

3. Injection

Powder feeding rate	100~250kg/min
Carrier gas flow rate(N ₂)	3.0~40Nm ³ /min
Feeding ratio,powder/gas	~60kg/kg

4. Oxygen flow rate

max. 1000Nm³/hr

Fig 1 Relation between $(\text{CaO})/(\text{SiO}_2)$ and $\log(P)/(P)$ Fig 2 Relation between (T.Fe) , % and $\log(S)/(S)$