

住友金属工業㈱ 中央技術研究所 青木健郎 ○松尾 亨

I 緒 言

ステンレス鋼の脱りん法として、著者らは¹⁾ $\text{CaO}-\text{FeCl}_2$ を用いクロム溶銑を脱りんする方法について既に報告した。しかしながらこの方法では〔C〕3%以下のステンレス粗溶鋼を脱りんすることは困難であった。その後 Li_2CO_3 ²⁾あるいは $\text{Na}_2\text{CO}_3, \text{K}_2\text{CO}_3$ -ハロゲン化物を用い〔C〕4%以上³⁾のクロム溶鉄を酸化脱りんする方法も報告されているが、これらのフランクスでは〔C〕がさらに低い粗溶鋼の脱りんは困難である。

そこでこのたびクロムをほとんど酸化させない弱い酸化力で BaO を含む強い塩基性フランクスを用いる方法を検討した。

II 実験方法

タンマン炉を用い、 MgO ルツボ内で2kgのステンレス粗溶鋼(〔C〕=0.4~2.8%, 〔Cr〕=15~25%)を大気溶解した後、 $\text{BaO}-\text{BaCl}_2$ を添加し、インペラーで攪拌しながら酸化剤(主として Cr_2O_3)を分投するという方法で行なった。

III 実験結果と考察

(1) Fig. 1に代表的成分挙動を示す。本法では約15分の処理で60%の脱りんが進行し、同時に90%の脱硫がCrロスなく進行した。

(2) Fig. 2に示すように本法では、〔C〕1~2%でも良好な脱りんが進行した。

(3) Fig. 3に示すように、〔Cr〕<20%の場合に高い脱りん率が得られた。

(4) 処理後スラグ成分の一例をTable 1に示すが、Pはスラグ中に吸収されていることがわかる。したがって、本脱りんは、〔P〕がスラグ中の少量のクロム酸化物で酸化され、これが BaO で安定化されることによって進行したものと考えられる。

Table 1. Composition of slag after treatment(wt%)

T·BaO	P ₂ O ₅	Cr ₂ O ₃	T·Fe
78	0.7	4	2

IV 結 言

$\text{BaO}-\text{BaCl}_2$ と Cr_2O_3 のようにCrをほとんど酸化させない酸化剤を用いれば、ステンレス粗溶鋼の脱りんが可能である。

参考文献

- 1) 池田、多賀、松尾：鉄と鋼 65(1979) S739
- 2) 山内、丸橋：鉄と鋼、66(1980) S893
- 3) 川原田、金子、佐野：鉄と鋼、67(1981) S916

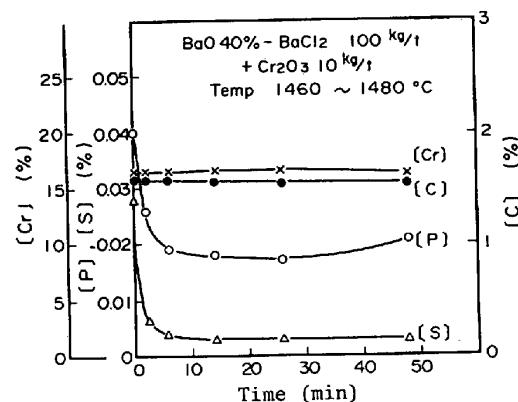


Fig. 1 Change of composition of crude stainless steel during dephosphorization treatment with $\text{BaO}-\text{BaCl}_2-\text{Cr}_2\text{O}_3$ flux.

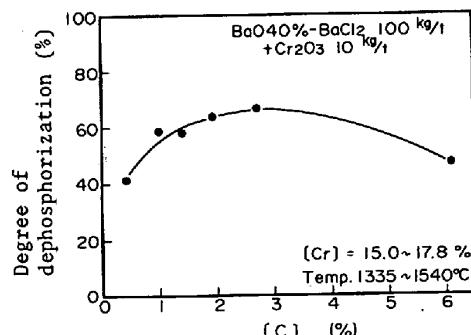


Fig. 2 Effect of carbon content on dephosphorization of crude stainless steel with $\text{BaO}-\text{BaCl}_2-\text{Cr}_2\text{O}_3$ flux.

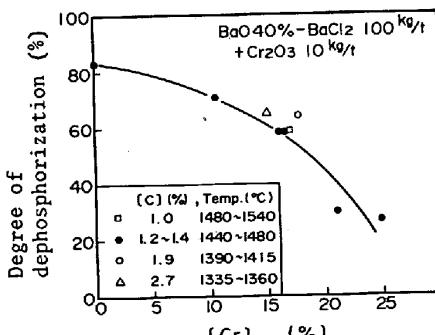


Fig. 3 Effect of chromium content on dephosphorization of crude stainless steel with $\text{BaO}-\text{BaCl}_2-\text{Cr}_2\text{O}_3$ flux.