

(187)

250<sup>T</sup> アークプロセスによる極低P鋼製造法の開発

日本钢管株京浜製鉄所 田口喜代美 内堀秀男 海老沢勉

○山口隆二 遠藤豪士 天満英昭

## 1. 緒言

最近、鋼材特性に対する需要家の要求の高まりにともない、極低P鋼溶製技術の開発が重要となってきている。本報告では、NK-A P設備を用いたCaO系フラックスによる溶鋼脱P法について報告する。

## 2. 試験方法

本プロセスは、転炉未脱酸出鋼→脱Pフラックス鍋上置→A P脱P処理→排滓→昇熱、成分調整から構成されている。

表1に転炉の出鋼条件及びAPでの条件、及び表2にAP設備仕様を示す。また本試験を用いた脱Pフラックスは、技研でのるつぼ実験及び50<sup>T</sup>VOD<sup>1)</sup>の結果より、 $\log(P)/[P]$ が得られたスラグ組成に調整した。

## 3. 試験結果

図-1は脱P処理後に得られた $(P)/[P]$ を擬三元系状態図上に示したものである。脱P処理温度(1590~1610°C)の液相線付近(斜線部)のスラグ組成で、高P分配比が得られた。また萤石を約15%含有するスラグでは、高CaO側においても高 $(P)/[P]$ が得られ、脱P速度も速くなることが確認できた。これは萤石による淬化性向上によるものと思われる。図-2は脱P率を示したもので、CaF<sub>2</sub> 6~7%含有スラグでは70~80%, CaF<sub>2</sub> 15%含有では80%以上の脱P率が得られた。脱P平衡式(1)<sup>2)</sup>より計算した $(P)/[P]$ と実測値との関係を示したもののが、図-3である。50<sup>T</sup>VODでの結果も同様に示した。

$$\log(P)/[P] = -20.516 + 22350/T + 15.6 \log\{(CaO) + 0.72(CaF_2)\} + 2.5 \log(TFe) - CF \quad (1)$$

ここでCFは(CaO), (MgO), (FeO)等の関数である。

250<sup>T</sup>A Pでの脱P処理では、VODと同等の平衡到達度が得られた。またCaF<sub>2</sub> 15%含有したスラグでは、淬化性も良好と考えられ、より平衡に近づいている。

## 4. 結言

本プロセスにより、脱P処理後 $[P] < 30$  ppm、素鋼 $[P] < 50$  ppm、CaF<sub>2</sub>を15%程度含有したスラグの場合には脱P処理後 $[P] < 15$  ppm、素鋼 $[P] < 35$  ppmが得られ極低P鋼の量産が可能となった。

参考文献 1) 日本鉄鋼協会第102回発表

81-S 889

2) 日本鉄鋼協会第105回

発表討論会発表予定

Table 1 Test condition

250 <sup>T</sup>	
LD	Composition and Temperature in tapping $C < 0.05\%$ , $P < 0.01\%$ , $T = 1660 \sim 1680^\circ C$
AP	Flux consumption
	Flux
	Treatment Temp.

Table 2 Specification of AP

Item	Specification
Capacity	250 ton/heat
Transformer	35,000 KVA
Secondary voltage	310~510 V
Secondary current	49,290 A
Electrode Diameter	18 inch $\phi$
Heating rate of molten steel	max. 4.5°C/min

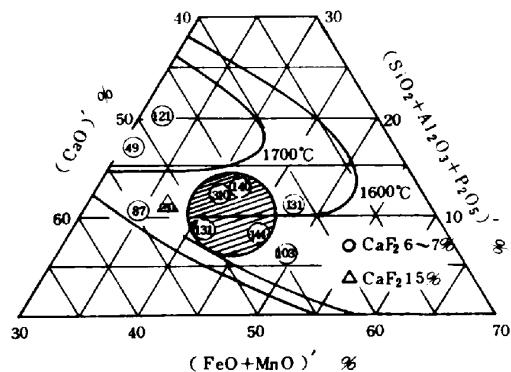


Fig. 1 Influence of slag composition on phosphorus partition ratios

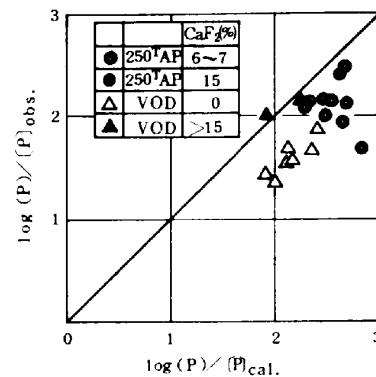


Fig. 3 Comparison of phosphorus partition ratios between calculated and observed values

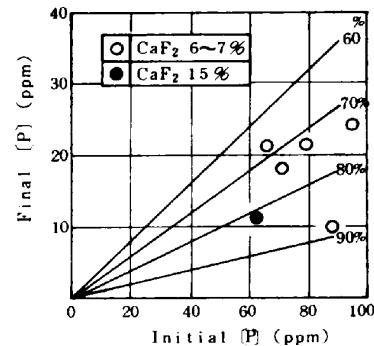


Fig. 2 Relationship between initial [P] and final [P]