

日新製鋼(株)呉製鉄所 ○安井 淳 高橋 浩  
星 記男 宮川保重

## 1. 緒 言

呉製鉄所では、昭和59年4月にソーダ灰を用いた溶銑脱燐プロセスが操業を開始し、低燐鋼のマスプロ生産を行っている。以下にソーダ灰脱燐処理の特徴、および脱燐銑を用いた転炉吹鍊の冶金特性について報告する。

## 2. プロセスの概要と特徴

Fig. 1に溶銑予備処理を含めた1製鋼工場の設備フローを示す。第2高炉床において脱珪処理を行い、製鋼工場内において溶銑を転炉装入鍋に移しかえたのち、溶銑中へソーダ灰を吹き込むことにより脱燐処理を行う。

この時、温度降下防止および脱燐効果の向上を目的として、湯面上より気体酸素を供給することができる。

また転炉においては、スラグミニマム吹鍊を行うことによりメリットを得ることができる。予備処理設備の概要をTable. 1に示す。主な特徴は以下の通りである。

(1) 投射法による铸床脱珪の採用により、工程時間を延ばすことなく効率的な処理が可能である。

(2) 製鋼工場内での転炉装入鍋脱燐の採用により、転炉とマッチングした操業が可能であるとともに、一連の工程の中で最も熱の低い場所であり脱燐に有利である。

(3) ソーダ灰インジェクション法の採用により、反応の高速化、および同時脱燐・脱硫が可能である。

## 3. 操業概況

脱燐・脱硫処理：精錬能の高いソーダ灰の使用により、脱燐率80%以上、同時脱硫率80%以上が得られた。

処理の後半でソーダ灰の歩留率の低下が見られた(Fig. 2)。率の低下とともに脱炭量△[C]が増加しており(Fig. 3)。率の低下はソーダ灰と[C]の反応によると考えられる。

また酸素吹き付けにより脱燐率が向上するが、これは酸素吹き付けによりスラグ塩基度が上昇することが原因の一つと考えられた(Fig. 4)。

脱燐銑の吹鍊：スラグ量の減少にともない有価元素の酸化が抑制される。Mn歩留は[C] ≥ 0.2%において、通常銑の場合の50%に対し、脱燐銑を用いた場合、LD転炉で70%，上底吹き転炉で90%と大差な向上が見られた(Fig. 5)。

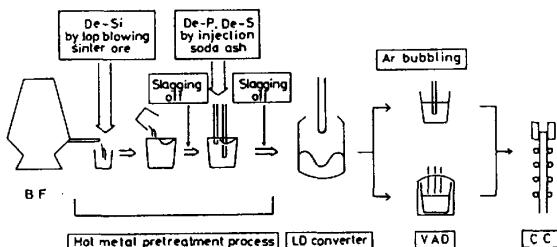


Fig. 1 Schematic flow of No. 1 Steelmaking Shop

Table 1 Outline of hot metal pretreatment equipment

| Equipment   | Item  | Specification  |
|---|---|--|
| Desilicization equipment<br>(No. 2 Blast furnace)                             | Adding method<br>Main agents<br>Sub agents<br>Other equipments  | Top blowing onto runner<br>Sinter ore<br>Lime<br>Quick [Si] analyzer   |
| Dephosphorization and desulphurization equipment<br>(No. 1 Steel-making shop) | Adding method<br>Main agents<br>Vessel<br>Injection rate<br>Carrier gas<br>Oxygen gas blowing rate<br>Slagging off<br>Dragger | Injection<br>Soda ash<br>Charging ladle<br>Max. 90 kg/min<br>N <sub>2</sub><br>Max. 2000 Nm <sup>3</sup> /Hr |

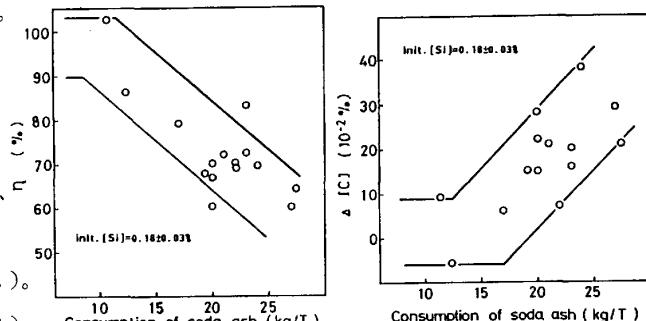


Fig. 2 Relation between consumption and yield of soda ash

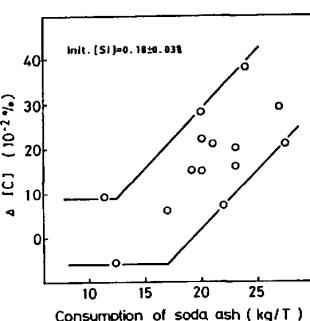


Fig. 3 Relation between soda ash consumption and decarburization amount Δ[C]

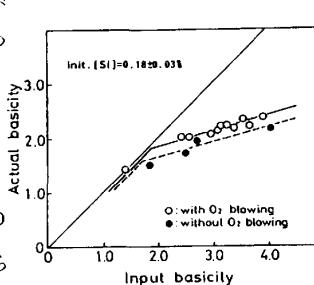


Fig. 4 Relation between input and actual basicity

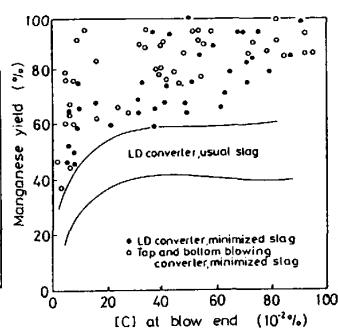


Fig. 5 Relation between [C] at blow end and manganese yield