

## (247) 上底吹転炉における脱珪、脱磷銑の吹鍊特性

新日鐵<sup>株</sup> 八幡 田中 功 村上昌三 佐藤宣雄  
細田秀人 中嶋睦生 <sup>○</sup> 笹川正智

### 1. 緒 言

当所では、昭和58年4月、高炉鉄床における溶銑の連続脱Si、並びにトーピードでのインジェクション脱Si・脱P設備を稼動させ、低P高純度鋼のマスプロ生産、および脱Si溶銑による転炉スラグミニマム吹鍊を開始した<sup>1)</sup>。本報告は、脱Si銑、脱P銑の340T LD-OB転炉における操業結果について報告する。

### 2. 吹鍊特性

#### (2.1) 脱P

Fig.1にスラグ-メタル間の見掛け上の脱P平衡について示す。脱Si銑、脱P銑を用いた場合においても、転炉吹鍊での脱P平衡を同一平衡式で整理することができる。

#### (2.2) 淬化特性

脱Si銑、脱P銑によるスラグミニマム吹鍊では、普通銑に比べ、スラグは高塩基となる。この場合、スラグの淬化促進をはかることが重要であり、造淬剤として、CaF<sub>2</sub>、Mn鉱石等を利用した。Fig.2に淬化率と計算塩基度の関係を示す。脱Siした低Si銑及び脱P銑においても適当な淬化促進法により安定した吹鍊が可能である。

#### (2.3) 鉄損失

スラグ中の鉄損失については、脱Si銑を使用した場合、スラグ量の減少に伴い、5kg/T.Sの減少が認められた。

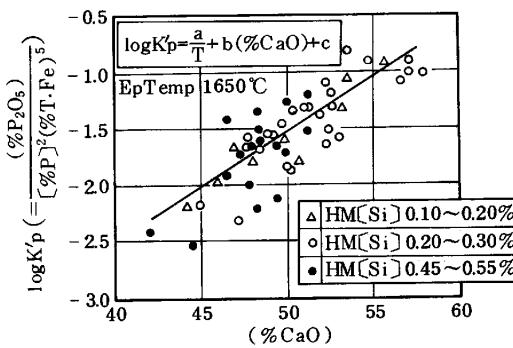
#### (2.4) Mn平衡

Fig.3にスラグ量とMn残留率の関係について示した。図中、曲線は脱Mn平衡式より求めたMn残留率を示す。スラグ量を減ずることによりMn残留率が上昇し、合金鉄の使用量削減に寄与している。

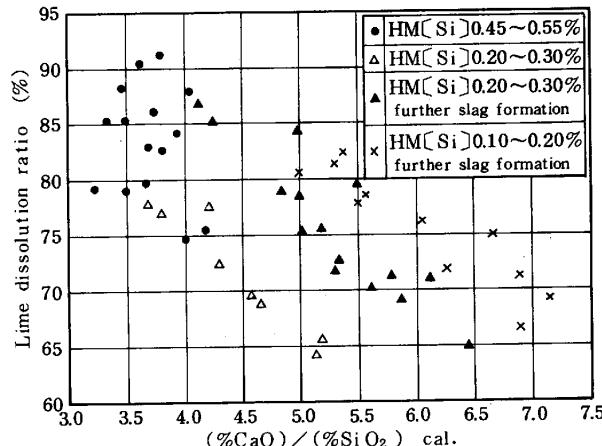
### 3. 結 言

八幡、第三製鋼工場では、溶銑予備処理(脱Si、脱P)と強攪拌力を有するLD-OB転炉を組合せることにより、転炉吹鍊において、副材使用量減、溶鋼歩留向上、合金鉄使用量減というメリットを得ており、また[P]=0.005%以下の極低P鋼の安定溶製技術も確立した。

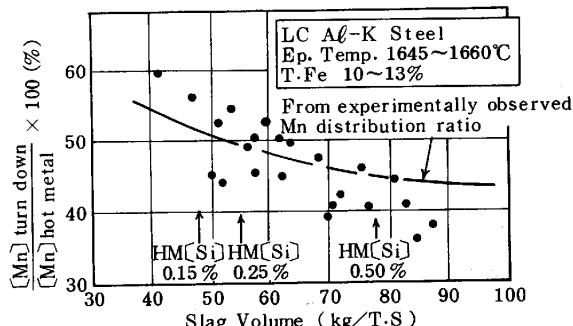
参考文献：1)田中、ほか 69(1983)12, S 958



(Fig.1) Dephosphorization equilibrium quotient by modified Balajiva's formula.



(Fig.2) Relationship between Lime dissolution ratio and calculated (%CaO)/(%SiO<sub>2</sub>)



(Fig.3) Relationship between Slag Volume and Mn yield.