

(145) 上底吹転炉におけるマンガン鉱石の還元

(脱燃溶銑を用いた転炉吹鍊の開発-1)

新日本製鐵(株) 八幡製鐵所 森玉直徳 佐藤宣雄 中嶋睦生
鹿子木公春 ○迫村良一 笹川正智

1. 緒 言

脱燃溶銑を用いた、少量スラグ下での転炉吹鍊（いわゆるスラグレス吹鍊）特性と、上底吹転炉の強攪拌機能を活用することで、マンガン鉱石の転炉内直接還元による、マンガンの歩留向上が期待される。そこで、当所第三製鋼工場 LD-OB 転炉（350 ton）において、マンガン鉱石多量投入試験を行ない、その還元特性を調査した。

2. 試験方法

Fig. 1に試験方法を示す。試験ヒートは脱燃溶銑（[P] : 0.015 ~ 0.020 %）を用い、マンガン鉱石（マンガン品位：32 %）40 ~ 45 kg/T.S. を吹鍊中期より連続投入した。転炉での不足熱の補償は、炭材を使用した。

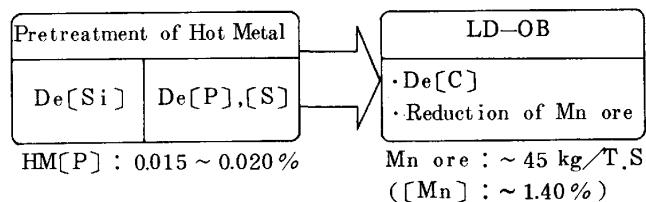
3. 試験結果

Fig. 2に、転炉内マンガンのスラグ-メタル間分配に及ぼす（T.Fe）の影響を示す。マンガン分配を支配する因子は、（T.Fe）、溶鋼温度、スラグの塩基度であり、脱硅溶銑、脱燃溶銑の相違に関係なく、同一の回帰式で整理できた。また、マンガン鉱石を多量投入した場合でも適用できることを確認した。

Fig. 3には、吹止時のマンガン歩留と（T.Fe）の関係について示す。スラグレス吹鍊、及び低（T.Fe）の確保により、高いマンガン歩留を得ることができた。

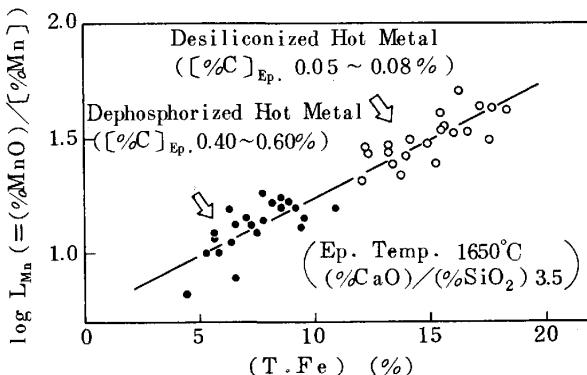
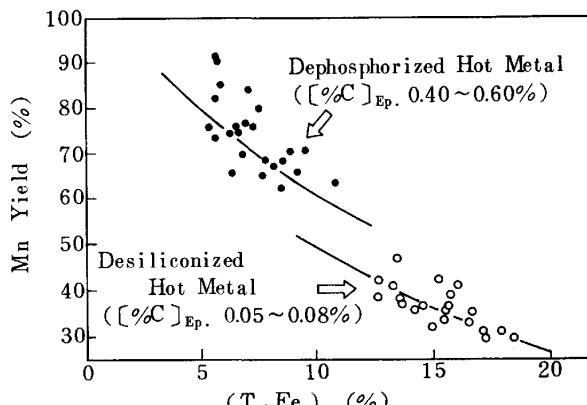
4. 結 言

LD-OB 転炉において、マンガン鉱石を多量投入したスラグレス吹鍊試験を行ない、マンガン歩留に与える要因を明らかにした。その結果、転炉吹止 [Mn] を 1.0 %以上にすることも可能になった。



(Fig. 1.) Test Flow

$$\log L_{\text{Mn}} = \frac{4056}{T} - 0.076 \frac{(\% \text{CaO})}{(\% \text{SiO}_2)} + 0.038 (\% \text{T.Fe}) - 0.886$$

(Fig. 2.) Relationship between (T.Fe) and $\log L_{\text{Mn}}$ 

(Fig. 3.) Relationship between (T.Fe) and Mn Yield