

669.184.244.62/.66:669.046.545.2

(209)

上吹き底吹き併用転炉における脱磷挙動

(上吹き底吹き併用転炉に関する研究一Ⅱ)

川崎製鉄(株) 水島製鉄所 ○山田博右 柴山卓真 平山勝久

大西正之 大森 尚 飯田義治

1. 緒言

LD 転炉に底吹き技術を適用し、鋼浴攪拌を強化して冶金反応を改善する試みが各社で活発に行なわれつつある。¹⁾このプロセスが低炭素鋼で大きな効果をあげることは明らかであるが、適用鋼種を拡大するためには吹鍊中、および高炭素域における冶金的挙動を把握する必要がある。水島第一製鋼 180t 転炉において、最大 0.05 Nm³/min·t の窒素を底吹きする操業を行なったので、脱 P 挙動を主体に吹鍊中のスラグ・メタル成分の挙動に関する結果を示し、2・3 の考察を加える。

2. 操業結果

図 1 に吹止 C > 0.40% の高炭素鋼吹鍊中における (T.Fe) と (P) の挙動を LD と比較して示した。[C] 移動律速となる吹鍊末期では、鋼浴攪拌強化により (T.Fe) の上昇が抑制されているが途中経過を比較すると、LD では脱炭最盛期の (T.Fe) の低下とともに復 P 現象を生じ吹鍊末期に一気に脱 P が進行する。一方 LD-KG では (T.Fe) は約 15% でほぼ一定であり脱 P は LD より速やかに進行している。図 2 に Healy の式を用いて吹鍊中の脱 P 平衡を LD と比較したが、両者間の差は認められない。

$$\Delta \log L_p = \log (P)/[P]_{\text{計算値}} - \log (P)/[P]_{\text{実績値}}$$

のことから、LD-KG の方が吹鍊中の脱 P が早いのは (T.Fe) が高いことに起因していると考えられる。Cu をトレーサーとして鋼浴均一混合時間を測定した結果約 50 秒であり、LD より攪拌が約 2 倍早いことが確認された。LD-KG 吹鍊中の鋼浴 [O] は図 3 に示す如く LD より 20 ppm 低い。しかるに (T.Fe) が高く推移するのは、図 4 に示す如く底吹きガス量の増加により炉内 2 次燃焼率が上昇することから、N₂ガスを起因とした気泡が火点における脱炭、(FeO) 生成反応に影響をおよぼしていることが推察される。

3. 評価

N₂ 底吹きにより、(T.Fe) 上昇の抑制効果は C < 1.0% であらわれるが、吹鍊中の (T.Fe) は LD より高く推移し、脱 P の進行も速やかであることが判明した。 図 4. 底吹きガス量と炉内発生ガス組成

4. 参考文献： 1) 姉崎ら：鉄と鋼 65 (1979) 11, S 675, 677

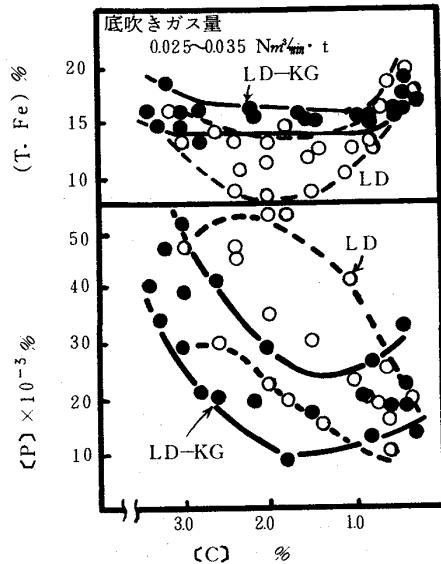


図 1. 高炭素鋼吹鍊中の (T.Fe)・(P) の挙動

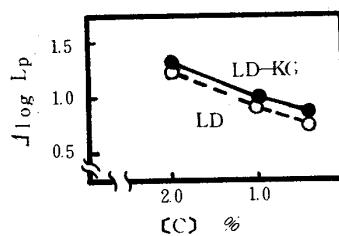


図 2. 高炭素鋼吹鍊中の P 平衡

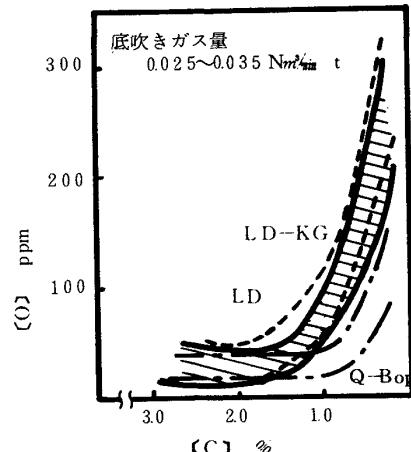
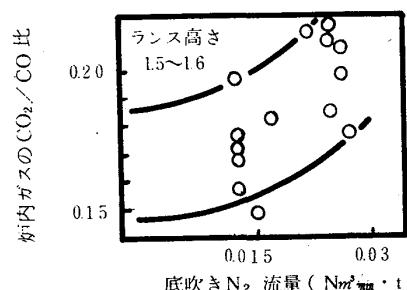


図 3. 吹鍊中の [O] の挙動