

## (113) 高炭素鋼吹鍊の吹鍊形式及び鉄鉱石連続投入の脱燃への影響

川崎製鉄 水島製鉄所 守脇広治 ○山田博右  
平山勝久 中村昭夫

### 1. 緒言

近年各鋼種にわたる低燃化の要求はきびしく、高炭素鋼においても例外でなく、 $P < 0.015\%$ を要求されるものも少くない。今回、三形式の高炭素鋼吹鍊を行い、サブランスを使用したスラグ、メタルの連続サンプリングにより吹鍊中の各成分の挙動を調査し、脱燃に関する一考察をくわえた。

### 2. 吹鍊方法

A法（吹鍊中期までソフトブローにより滓化促進、末期ハードブローによりスラグ溶鋼の接触促進）B法（送酸量を落し、ホタル石を分割投入したスロッピング防止型）及び C法（吹鍊中期までハードブロー、末期ソフトブローした末期脱燃重視型）なる三形式の吹鍊を行った（図-1）。

### 3. 結果

各吹鍊形式の脱燃挙動は図2に示す如くであり、A、C法は初期脱燃に優れ、中期の復燃はB、C法にみられ、末期の脱燃はC法が最も大きい。

### 4. 考察

図-2に示す如く吹鍊時間を3期に分けて考えると、I期は

溶銑Si、溶銑温度、炉体含熱量等初期条件の影響が強く、攪拌の弱いB法がやや劣る。興味深いのはII期の挙動であり、(T.Fe)の低下とともにP、Mnの上昇を生じるが、この時期の鉄鉱石の投入は図-3の如く(T.Fe)の維持に対して有効であり復燃を防止することができる。この時期のA法とB法における挙動を比較すると、L/Loがほぼ同等であるにもかかわらずB法において復燃と(T.Fe)の低下がみられ、火点へのCの拡散速度と脱炭反応速度に比して、送酸速度が過少なるため(FeO)の還元を生じるのが原因と考えられる。<sup>1)</sup> H e a l y の脱燃平衡式

$$\log K_p = \log \frac{(P)}{P} = \frac{22350}{T} - 16.0 + 2.5 \log (\% T.Fe) + 0.08 (\% CaO)$$

による $\log K_p$ の計算値と実績値の差の推移を図-4に示すが、攪拌力の弱いB法はI期における平衡からのずれが大きく、A法における末期ハードブローの効果は判然としなかった。

### 5. 結言

吹鍊方法はA法が有利であり、II期における(T.Fe)の低下と、復燃を防止するためにこの時期の鉄鉱石の投入は有効であった。

参考文献 1) V.I. YAVOI SKI I : 鋼精錬過程の理論 (学振訳) (1967)

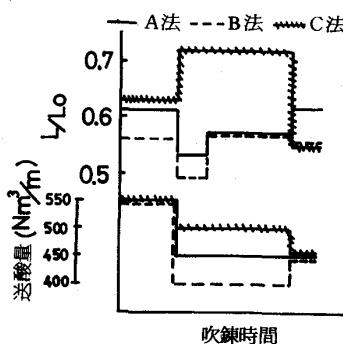


図-1 吹鍊形式

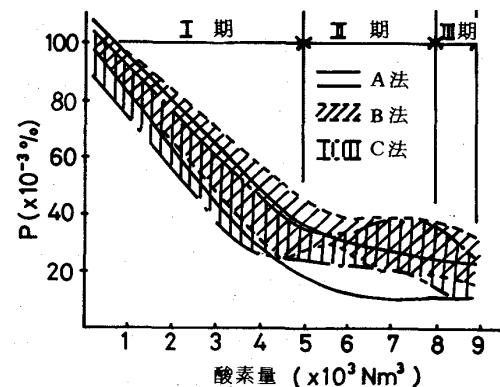


図-2 吹鍊中のPの挙動

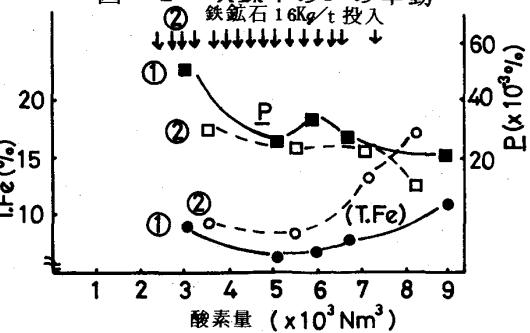


図-3 (T.Fe)とPの挙動

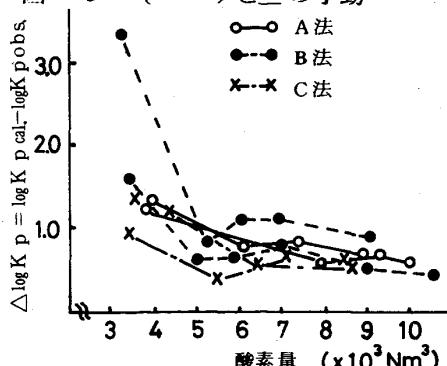


図-4 平衡とのずれの推移