

669.162.26.012.5

(32) 大阪西島方Ⅰ高炉における高生産操業について
(高性能高炉操業法の研究一Ⅱ)

大阪製鉄

堺 千代次

渡部 正〇堤 勝孝

1. 緒言 当炉は内容積 326 m^3 の小型高炉であるが、当社で開発した新羽口を使用することにより昭和40年1月以来高生産を目標に努力してきた。その結果増産前の出銑比 1.85 t/day/m^3 程度であったものが最近では $2.5\sim 2.7\text{ t/day/m}^3$ に上昇し効率はますます好調を続けている。この炉況好調、高生産の要因を一言にしていえば新羽口の効果とその作用にマッチした操業管理を行ない送風量を大幅に増加することができたためである。以下その概要について報告する。

2. 操業 2-1. 新羽口の効果：効率安定、高生産性の根本要因はこの羽口の効果によるものであると考えている。その構造および作用は前回報告¹⁾のとおりであるのでレースウェイの上下方向の縮少、水平方向への拡大とともに溶解帯も効横断面方向に拡大しその温度分布も水平方向に平均化するのではないかと想像され、このためガス分布は良好となり効率は安定し通気性は向上し P/Δ が低下したので送風が容易となり生産性を急速に向上することができたものと考えられる。なお羽口先端部に刃味をつけてより羽口の破損がほとんどなくなつたが、これは空焚休風を減少せしめて生産増に寄与する点が大きい。羽口径および内壁の角度は送風とともに漸次拡大していった。これを表1に示す。

2-2 コーカス粒度の適正化：出銑比 2.4 t/day/m^3 程度まではコーカスのトップサイズ 50 mm 以上を規制していたが、酸化帶の効中心および横水平方向へのひろがりを拡大により一層の羽口の作用効率を有効にするためと送風による効内通氣性を考慮し、当初平均粒度 36 mm 程度より $40\text{ mm} \pm 2\text{ mm}$ 、ついで $42\text{ mm} \pm 2\text{ mm}$ と大きくした。なおアンダーサイズは輸送ベルトの筛網目を 13 mm から 15 mm 、 17 mm と変更した。コーカス平均粒度と P/Δ 、送風量との関係を表1に示す。

2-3 効内圧と送風圧の平衡：当社では従来よりオアベースを採用しているが、効内通氣性と送風量のバランスを考慮して、一回の装入鉱石量およびチャージングラインを決定してきた。これは送風量、羽口径、装入物粒度、効内装入物分布その他種々の条件とも関联したものと思うが、このバランスがとれているときはスリップ、吹抜けがなく効率は非常に安定する。このときの効内ガス成分の一例を表2に示す。

3. 結言 現在出銑比 $2.5\sim 2.7\text{ t/day/m}^3$ の生産を行なっているが、これが限界ではなく出銑回数9回/日で湯溜能力の関係により生産が押えられているが、この問題が解決すれば更に増産が期待できる。今後は操業解析を進めて行くとともに更に高生産操業法の研究を進めて行きたい。

表1 羽口構造の推移

羽口口径 mm	短边突出 mm	短边角度	長边角度
82×160(115中内相当)	230	3° 10'	2° 40'
82×160(")	200	4° 0'	2° 30'
82×165(120中 ")	200	5° 20'	2° 30'

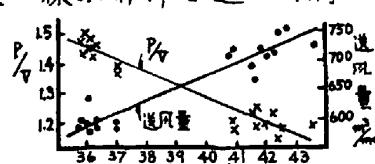
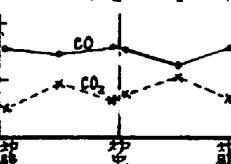
表1図 コーカス平均粒度と P/Δ 、送風量との関係

表2図 効内ガス成分

文献¹⁾ 日本鉄鋼協会73回講演大会1967. NO.3 P264