

(12) 炉頂ガス組成によるスリップ<sup>ア</sup>量の推定について住友金属 和歌山製鉄所 工博中谷文忠  
・川沢達夫

## 1. 緒言

高炉内でスリップ<sup>ア</sup>が発生した場合、その規模を直接的に感知できるものにサウンジングがあるが、サウンジングでは高炉のどの部分でスリップ<sup>ア</sup>が発生したか決定できない。高炉下部すなわち落解帶附近で大きなスリップ<sup>ア</sup>あるいは壁落ちがあった場合は、スリップ<sup>ア</sup>による落ち込み量は直接還元を受けるから、炉頂ガス成分に変動があらわれる。その変動からスリップ<sup>ア</sup>落ち込み量を推定することができる。和歌山製鉄所第5高炉のスリップ<sup>ア</sup>例について落ち込み量の推定を行つたので以下に報告する。

## 2. 方法

高炉内の直接還元は(1)式で表わされる。高炉内でのガスによる還元反応はガス相において体積の増減はないので、ガス量の増加は直接還元量によってきまる。直接還元によって奪われる酸素量は(2)式のとくになり、直接還元FeO量は(3)式のように表わされる。ここでスリップ<sup>ア</sup>による落ち込み分がすべて直接還元され、さらにすべてFeOであるとするならば、スリップ<sup>ア</sup>前の状態を基準として、スリップ<sup>ア</sup>による炉頂ガス中N<sub>2</sub>%の減少か基準状態に戻るまでの変化分の総和が落ち込みFeO量として推定計算でき、(4)式で表わされる。



(1)

$$O_D = \frac{16}{22.4} \left\{ (0.79/N_2 \times BV) X (1 - H_2/100) - ((2BV + 20)/100) \right\} \quad (2)$$

$$(FeO) = 4.49 O_D$$

(3)

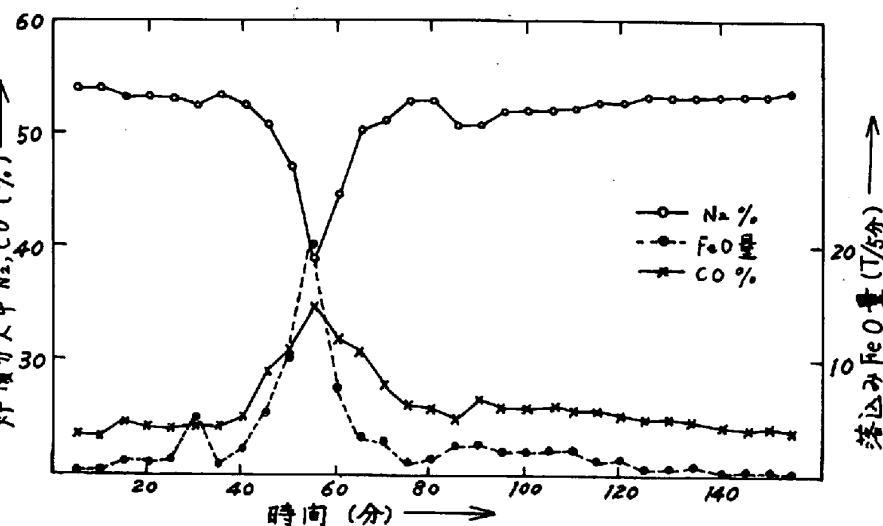
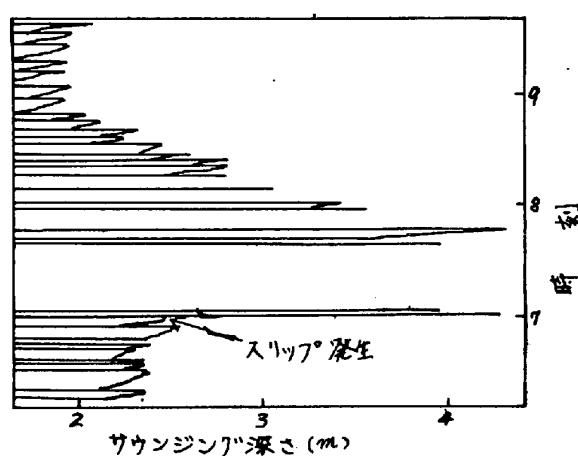
$$\Delta(FeO) = (FeO)_{slip} - (FeO)_{base}$$

(4)

O<sub>D</sub>: 直接還元酸素量 kg/minN<sub>2</sub>, H<sub>2</sub>: 炉頂ガス中窒素、水素%BV: 送風量 Nm<sup>3</sup>/minO<sub>2</sub>: 吹込酸素量 Nm<sup>3</sup>/min $\Delta(FeO)$ : 落ち込みFeO量 kg/min(FeO)<sub>slip</sub>: スリップ<sup>ア</sup>時の直接還元FeO量 kg/min(FeO)<sub>base</sub>: 基準時の直接還元FeO量 kg/min図-1にスリップ<sup>ア</sup>時の炉頂ガス中N<sub>2</sub>, CO%および落ち込みFeO量を示す。図-2にスリップ<sup>ア</sup>時のサウンジング状況を示す。

## 3. 結論

スリップ<sup>ア</sup>時にあって、炉頂ガス組成の変化が表わされた場合には炉下部でスリップ<sup>ア</sup>が発生したと考えられ、和5B炉の例でスリップ<sup>ア</sup>による直接還元帶への落ち込み量を推定すると約82tである。サウンジングによる落差は約2mであり簡単な推定を行うと100t程度になり、本法の結果とほぼ一致する。本法によりどの位の規模のスリップ<sup>ア</sup>が発生したか明らかとなり、現場操業を行う場合に適切な処置が期待できる。

図-1 N<sub>2</sub>, CO%および落ち込みFeO量の変化図-2 スリップ<sup>ア</sup>時のサウンジング状況