

(55) 高炉原料装入系での装入物偏析抑制

川崎製鉄株 水島製鉄所

秋月英美 高橋洋光 ○野村眞

山崎信 館野次郎 高田重信

1. 緒言 高炉内円周方向の原料粒度分布・鉱石銘柄配合構成分布のアンバランスは、炉内ガス流分布、融着帯分布の不均一性を招き、溶銑温度、溶銑成分の変動を引き起こすと考えられる。これらのアンバランスの発生要因の一つとして前報¹⁾に示したように原料装入系での装入ベルトコンベア(B C)上の幅方向の鉱石粒度・銘柄偏析が挙げられる。本報では、装入 B C 幅方向の偏析がもたらす炉内円周方向の偏差の発生機構とその偏析抑制方法について示す。

2. 炉内円周方向の鉱石粒度・銘柄偏差の発生機構

Fig. 1 に当所 4 高炉の原料装入系統の配置図を示す。鉱石 B C と装入 B C が交叉する位置関係にある場合、鉱石落下時の分粒化現象により、鉱石サージホッパー内で鉱石 B C 長手線上に粒度・銘柄偏析が生ずる。この偏析は装入 B C 上幅方向の偏析となり、2つの炉頂ホッパー間の粒度・銘柄偏差となる。旋回シートにより小ベル上に原料を分配する場合、一方の炉頂ホッパーから排出・分配された原料は小ベル上円周方向の特定方位に多く堆積し易い。Table 1 に小ベル上に分配された原料において、各炉頂ホッパーから排出された原料量の比率分布を示す。このような調査により、炉内円周方向の鉱石粒度・銘柄偏差の発生機構が解明された。

3. 装入 B C 幅方向の粒度・銘柄偏析抑制法

Fig. 2 にこれらの偏析を抑制する装置として、鉱石サージホッパー内に設置した転換シートを示す。本シートはホッパー内に落下する原料を鉱石 B C 幅方向に 2 分し、これを装入 B C 長手線上の 2 点に落下・堆積させる。すなわち、本シートは原料落下時の分粒化現象により生ずる偏析を抑制し、ホッパー内偏析を装入 B C 長手方向線に関して左右対称な状態にする機能を有している。この機能は鉱石銘柄偏析についても同様である。Table 2, 3 に本シート取付前後における装入 B C 幅方向の粒度・銘柄偏析(焼結鉱占有割合)状態を示す。本シートにより装入 B C 幅方向の偏析が抑制され、その結果炉内円周方向のガス流分布が均一化した。

4. 結言

高炉装入 B C 上の幅方向の鉱石粒度・銘柄偏析を鉱石サージホッパー内に転換シートを設置することにより抑制し、その結果炉内円周方向のガス流分布を均一化することができた。

<参考文献> 1) 福武ら: 鉄と鋼, 69 (1983), S 55

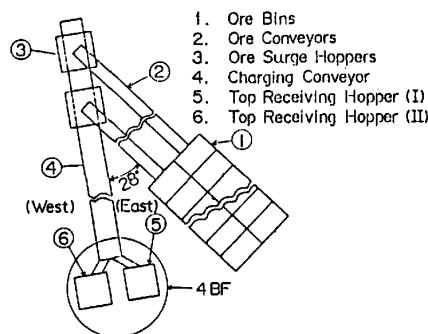


Fig. 1 Schematic layout of charging equipment (M4BF)

Table 1 Small bell hopper sampling result
(Distribution by rotating chute)

Direction	N-E	S-E	S-W	N-W
From Hopper (I)	63 %	42 %	39 %	56 %
From Hopper (II)	37 %	58 %	61 %	44 %

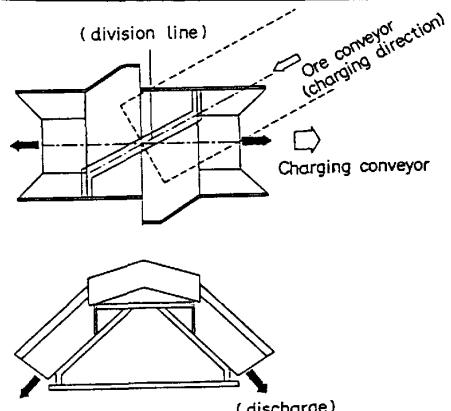


Fig. 2 Distributing chute in the ore surge hopper

Table 2 Cross sectional ore particle segregation on the charging conveyor (Mean size)

	No distributing chute	distributing chute
East	14.7 m/m	16.8 m/m
West	12.6 m/m	15.5 m/m

Table 3 Cross sectional material segregation on the charging conveyor (Sinter content)

	No distributing chute	distributing chute
East	64.3 %	64.0 %
West	55.8 %	64.0 %