

(48) コークス冷間強度を一定にした反応後強度の制御技術

新日本製鐵株

君津製鐵所

阿部幸弘

生産技術研究所

西徹

新日本製鐵化学工業株 君津製造所

鈴木晉志岐長生

○片平英裕

1. 緒 言

君津3高炉における高炉操業に及ぼすコークス反応後強度 (Coke Strength after Reaction; CSR) の影響を調査するテストに備え、冷間強度 (DI₁₅¹⁵⁰) を一定に保持して CSR を変化させるコークス製造技術について検討を行った。

2. 原料炭配合の基本的な考え方

DI₁₅¹⁵⁰ を一定として CSR を変化させるため、成型炭配合率およびコークス炉操業条件は変えず原料炭の特性を利用した。

DI₁₅¹⁵⁰ の推定には SI-CBI による等強度線図を使用した。CSR を変化させる方法として、コークス組織の反応性と単味炭 CSR に着目し、弱粘と強粘を次のように分類し Table 1 のように組み合せることにより品質設計した。すなわち、弱粘結炭においては反応性を重視し、反応性の高い等方性およびイナート組織を多く含む鉱柄と反応性の比較的低いモザイク組織を多く含む鉱柄に大別した。強粘結炭については単味炭 CSR 値でカナダ豪州系と米国系に大別した。

3. 高 CSR および低 CSR コークスの製造と検討結果

操業試験は昭和56年9月～12月にかけて君津No.4, 5コークス炉（成型炭30%）で実施した。試験期間中のコークス品質実績をTable 2 に示した。CSR は反応率およびJIS反応性と強い相関を示した。コークスの気孔率については CSR が低いほど大きくなる傾向を示した。以上の結果より、主にコークス基質の反応性の変化により CSR が変化したものと考えられる。DI₁₅¹⁵⁰ についてはほぼ目標（85.5%）どおり推移した。

今回の操業試験で、従来の単味炭 CSR 缶焼加成値による CSR 推定は誤差が大であり、今回の配合の範囲では装入炭のトータルイナート（あるいは弱粘結炭のイナート）量で層別する Fig. 1 のような推定法が良いことがわかった。イナート組織の反応性についてはまだ不明な点が多いが、装入炭イナート量で層別することにより CSR の加成性が成立した理由として、原料炭の炭化度によりそれらの反応性が異なることが予想される。¹⁾

4. 終 言

コークス冷間強度 (DI₁₅¹⁵⁰) を一定にして反応後強度 (CSR) を変化させる原料炭配合パターンを明確にした。今後、弱粘結炭等の反応性についてイナート組織やコークス構造の面からさらに検討していく予定である。

（参考文献）

1) M. Sakawa, Y. Sakurai and Y. Hara;

Fuel, 61 (1982), 717.

Table 1. Coal Blending Ratio.

(Briquette blending ratio: 30%)

Brand of coal	Low CSR	High CSR
Low volatile American coal Australian coal	14%	- 11%
Medium volatile American coal Canadian coal Australian coal	26% 11% -	- 25% 9%
High volatile American coal Australian coal South African coal Domestic coal	- 31% 15% -	16% 15% - 19%
Non-coking American coal Petroleum coke	3%	3% 2%

Table 2. Operating Results at No.4 and 5 Coke Ovens.

	Low CSR	Medium CSR	High CSR
CSR (%)	53.8	57.2	62.6
DI ₁₅ ¹⁵⁰ (%)	85.3	85.3	85.7
C.R.I. (%)	34.9	31.9	28.4
Reactivity (JIS) (%)	16.1	14.0	11.2
Porosity (%)	47.8	47.0	46.6

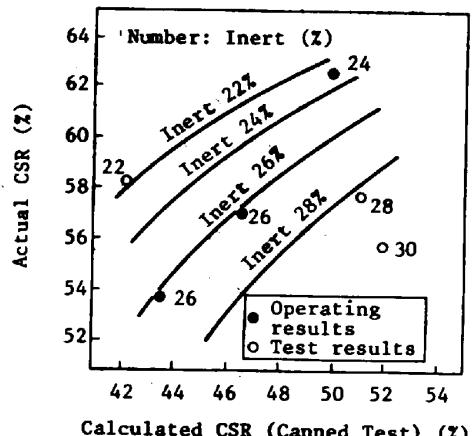


Fig. 1. Relation between Calculated and Actual CSR.