KAWASAKI STEEL GIHO Vol.10 (1978) No.2.3

Energy Recovery Equipment of No.6 Blast Furnace at Chiba Works

(Tetsuji Nishiyama) (Issei Kikuchi)

:

8× 10 6kcal/h 4

1978

4

70 280× 10 9kcal/y

Synopsis:

Two types of special equipment to recover energy on the process of the blast furnace operation are reported in this paper. LjungstrOm type air preheater which heats up the hot stove combustion air by hot stove waste gas recovers the heat at the rate of 8×10 6kacl/h, increasing the hot stove efficiency by 4%. Blast furnace energy recovery turbine, GUBT, imported from USSR has started its operation in April, 1978. Total heat recovery by both air preheater and GUBT will be expected to be 280×10 9kcal annually, that is, 0.7% of a total energy consumption at Chiba Works.

(c) JFE Steel Corporation, 2003

UDC 658. 274:620. 97:669. 162. 2 66. 042. 88+621. 313. 12:621. 438

Energy Recovery Equipment of No.6 Blast Furnace at Chiba Works

Synopsis:

Two types of special equipment to recover energy on the process of the blast furnace operation are reported in this paper. Ljungström type air preheater which heats up the hot stove combustion air by hot stove waste gas recovers the heat at the rate of 8×10^6 kcal/h, increasing the hot stove efficiency by 4%.

Blast furnace energy recovery turbine, GUBT, imported from USSR has started its operation in april, 1978. Total heat

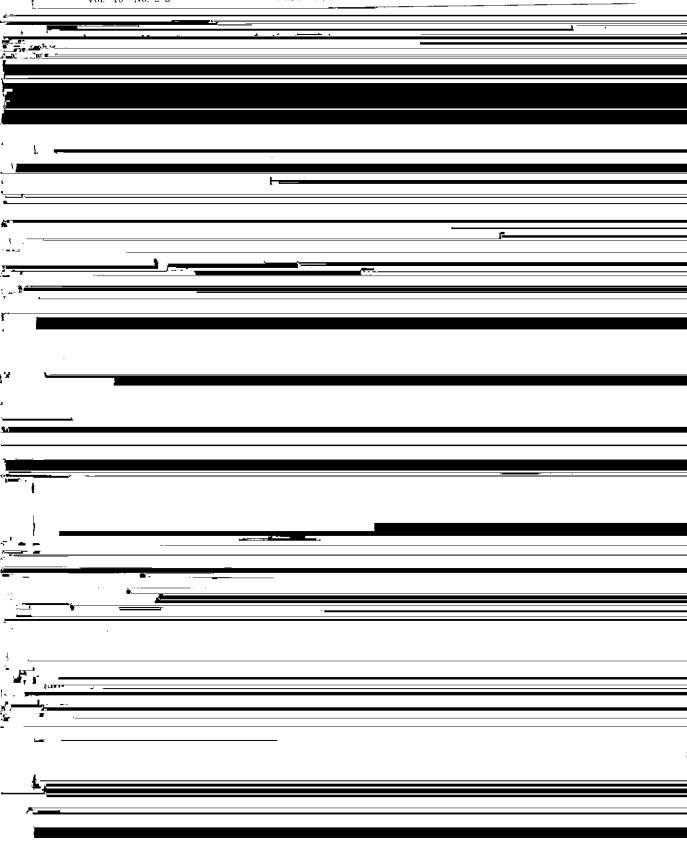
と称し、1978年4月末に営業運転を開始した。

Table 1 Hot stove specification

| ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,, | 2. | 熱風炉 | 熱 | 交換器 |
|--------------------------------------|----|-----|---|-----|
|--------------------------------------|----|-----|---|-----|

| Туре | Koppers (external combustion) |
|----------------------|-------------------------------|
| Number of hot stayes | 4 :4 1 2 11 |



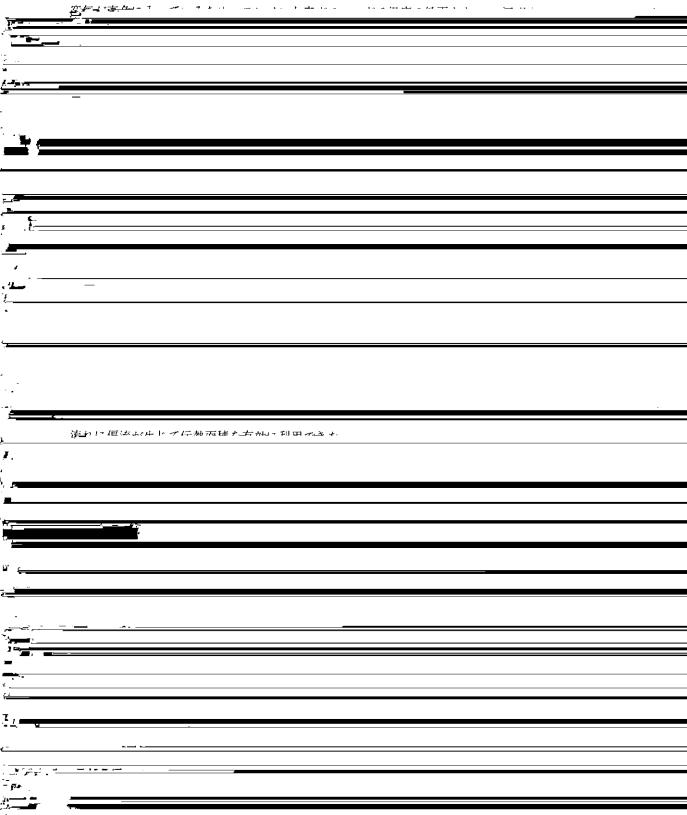


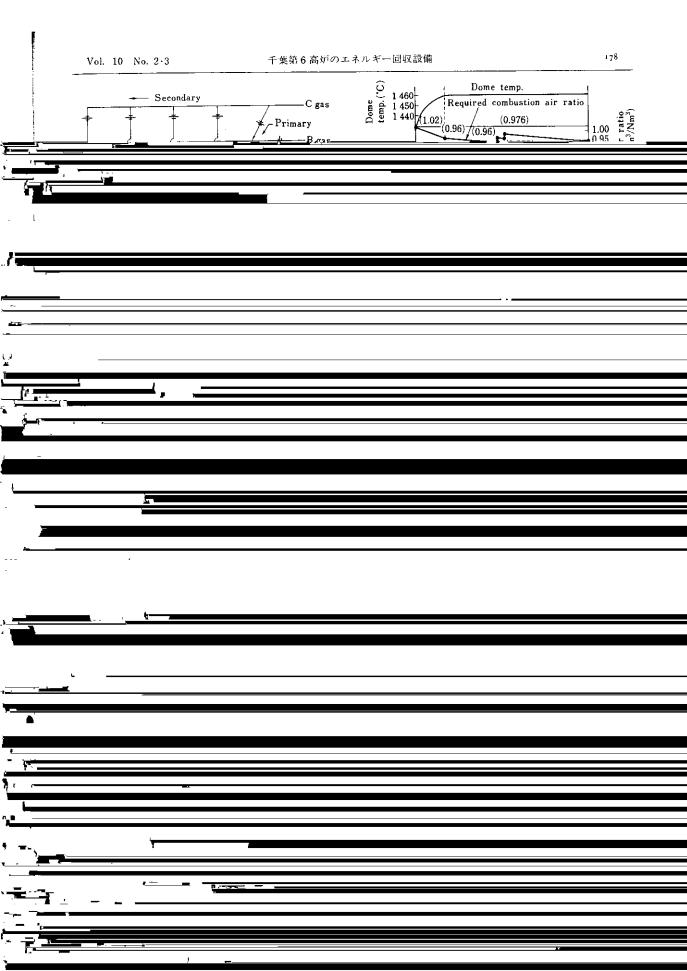
な空気によりセルフクリーニングされる。

(4) 偏流防止

熱交換器入口、出口のダクト部に排ガスおよび

は空気と排ガスの差圧が 785 mmAq あり、出口空 気量に対し15%が排ガス中にリークするため、空 気ファンの運転費上昇、排ガス量の増加および排





気配管の保温材およびエレメント顕熱の影響である。実操業での入口排ガス温度と出口空気温度の

関係けほぼ直線シガッカ 申まり世がっちレイドル

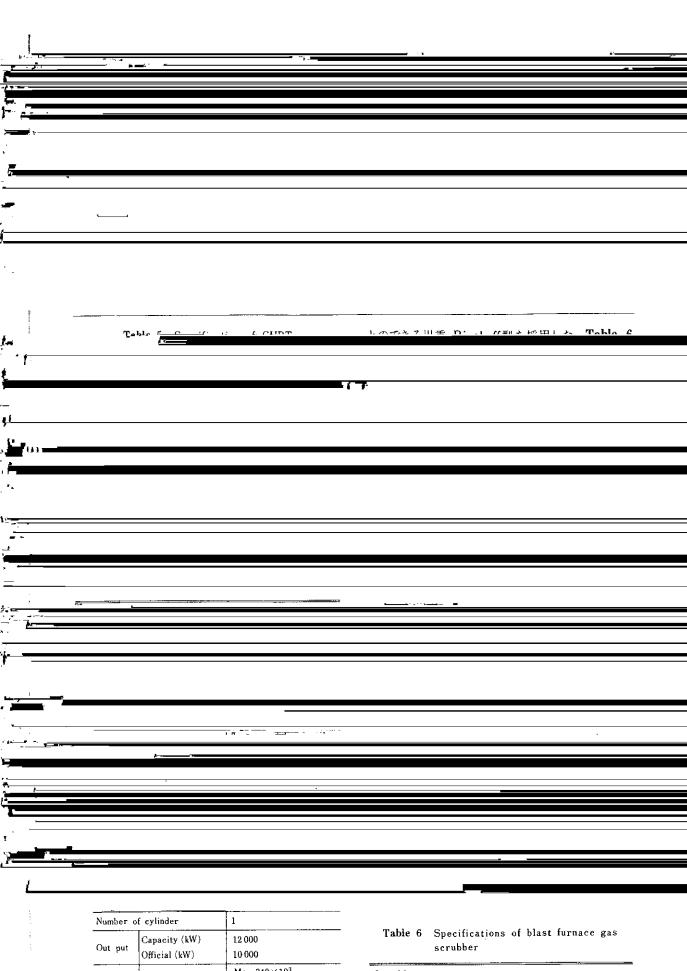
(4) 2次Cガス変動

Fig. 8 に予熱空気温度、2次Cガス富化率、ドール理度の経時亦化なデオースの倒れないでは熱

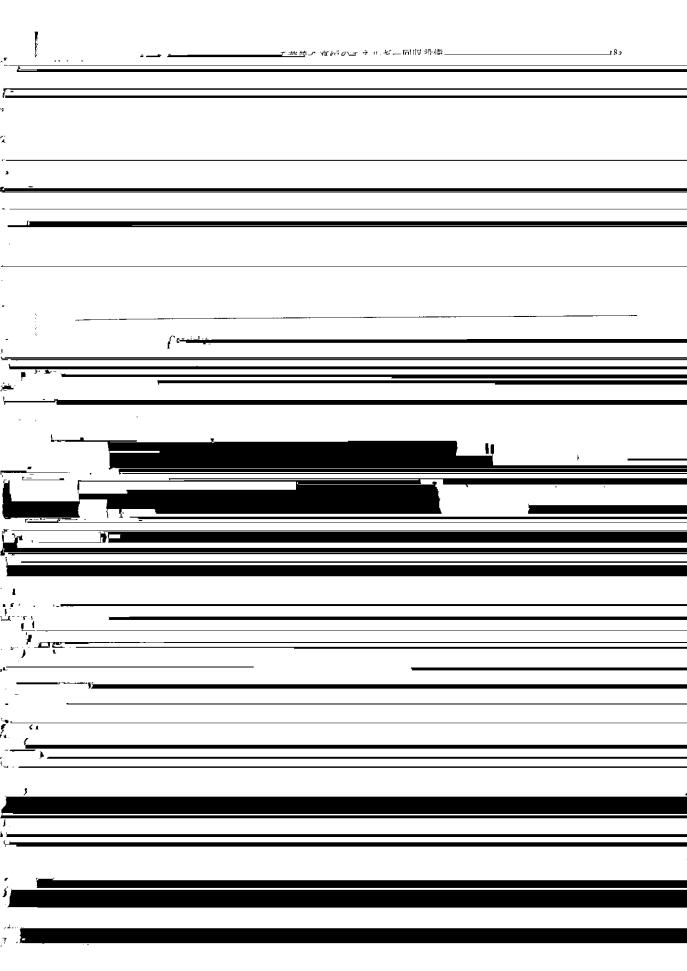
入口空気温度から空気側、排ガス側の温度効率を 風負荷が少ないので、ドーム温度上限到達時間が計算するとそれぞれ84.2%、47.5%となり、十分 遅く、燃焼期後半ということもあって、2次Cガ

<u>「正打相供」。」「四月/安年/四月日</u>

フ含化物でい 、お曲と 一川明明 ア・フェリ







うになる。ここで、高炉ガス加熱器で使用する高 置電単価 Q 田 /LWL レナマ * 未 歌 曲 の 回回 中田田 +