KAWASAKI STEEL GIHO Vol.2 (1970) No.4

Staggered Parallel Operation of Hot-blast Stoves

· (Takao Yamada)	 (Tsuyoshi Tsuchida)	(Masatoshi
Ichinomiya)			

1968

Synopsis :

:

When four hot blast stoves are available, the staggered parallel operation, in which two stoves are always "on blast" together, provides greater efficiency and higher blast temperatures than in the case of the conventional operation. Employed in February 1968 for the first time in Japan at No.1 blast furnace in Mizushima Works, the system has been showing successful operation ever since. With this operation, heat efficiency of hot stoves was raised by about an average of 4-5% against the conventional operation. This paper describes the control system of our own development for the staggered parallel operation, and also the expected effect from this operation on the basis of computer simulation.

(c) JFE Steel Corporation, 2003

	熱風炉の並	列送風操業	
	Staggered Parallel Oper	ation of Hot-blast Stoves	
ξ τ.	山田孝雄* - 1417 - 241 31	土田 剛** Tai the ^M **	
', 			
· [— 宮 Masatoshi	正 俊*** Ichinomiva	
. <u> </u>			
		¥	
°			
• 			
ł			
- 1.			
۰ <u>ــــــــــــــــــــــــــــــــــــ</u>			
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		-an and high an blast tomporatures th	an in the case.

Ť

4

• -

弁の開度を自動的に調節して熱風温度を一定値に 制御している。Fig.1 はこのような1基送風方式

Fig.3は並列送風方式による操業を行なった場合の4基の知道の切換スケジュール、送風期間中の

na ea constanta an constanta Anti-Alia, InterAnti-Constanta



ら,この方式によれば送風期間中,熱風出口温度



a: Hot blast valve

```
b: Cold blast valve
```

いる。

このように,並列送風方式は送風期の後半に熱 風出口温度を送風温度以下に低下させ得る点が特 徴である。その結果,同一送風負荷に対する炉の 熱レベルを低下させることができ,蓄熱期の廃ガ ス温度低下による熱効率の向上,あるいは同一の 炉でありながら1基送風方式よりも高温送風が可 能とされている。

<u>B</u> B

		13 1			
<u>}</u>		21	-		
					;
<u>-</u>					
ý					
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Ĺ.				
				- <u>-</u>	
- u <u>-</u> -					
· · ·					
i					
-					
ł <u></u>					
r <u></u>					
,					
I		ļ			
ſ					
• •0					
'	<u> </u>	·			
· · · · · · · · ·	··				
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	I A				
	<u>۸</u>	i.			
, .,					
۰ ۰ ۳	, 				
4					

	Vol. 2 No. 4 然風(910) 亚	29版左照才采茶 425
	今、図中③点で1,2号炉の送風状態から2,3号 炉の送風状態に切換わったとする。この時に1, 2号転けさ <u>らに1 ばら</u> くの間送風を続け得るだけ	の方法は横軸に時間,縦軸に炉別をあらわす平面 上に切換スケジュールのパターンを設定する方法 である。 Photo.2 の中央部分にその設定盤を見る
	* *	
	u	
	の熱を残している。つまり2号炉のみに全量を送 <u>風してき。そ</u> の数風出口温度は指定送風温度を上	
, <u>, , , , , , , , , , , , , , , , , , </u>		
; };		
	¢	
* <u> </u>		
· · ·		ħ
<u>}</u>		

1 0

			川崎製	跌技報		October 1970
ラ場合	・ップパラレル送風」 に <u>時期によって1</u> 。	方式とは,炉が? 基送風と並列送園	} 基のみの <u>肌とを</u> 繰波	ために特 (6) バタフラ	に重要な機器要す イ弁の駆動をフィ	stは二重化した ユーティング方式
,	/ ig = •					
	"阳子了上小夜	9 ttobit. III	← M- 7511 42 45	ı \III	ビニオト I ^{N N}	尼:///// 분수 등
•						
の弦 る。	b果を部分的にもた	らそうとする操業	業方式であ	とによる て調節計	信頼性の低下を測 にはパルス出力型	的た。したがっ しを採用した。
				(7) ビインヨ	/ 牟阪動田エニノ	ロハコンタカスキ
<u> </u>						
	-	F				
	·					
Ţ	を列送風方式は先に	述べたように, 追	送風主管路	サイリス その他、機器	タ化した の作動の異常を#	演出するモニタ機
)~ If	けけナバタフライ	<u> 牟太朝御主ろこ</u> 」	<u>kr</u> t T.	/	,, · / . ne C i	

	Vol. 2 No. 4	熱風炉の並列	送風操業		427	
s <u>k</u> ,			¥ - 1/	A \$ ·		
	••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	P			1	
	۲ <u>۴-۶۱</u> ۰					
- ,	, , , , , ,					
	Pac					
<u> </u>	,					
, , , , , , , , , , , , , , , , , , , 						
· ·						
	v					
·						
	y a t 1/2 1 - 1			<u>この</u> 約月1日日石石石が	▲ L山 、幼90++- オーカ	
• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	الات. <u></u>					
1	<i>₽</i>					
,	-					
	Í>					
-	£					
	j =					
, <u> </u>						
<u>.</u>	_					
<u>é</u>						

	428	製鉄技報 October 1970	
.j. L 	参考までに, 熱風炉の主要仕様を Table 2 に示 す。	並列送風方式の弱点の一つは送風主管路に制御 <u>用の</u> バタフライ企が存在することである。すたい。	
	τ <u>ειι. α. νε</u>	ちその謳動作によって高炉あるいは送風機の重大	
<u></u>	• •		
100 P			
	at no. 1 blast furnace Type : external combustion type designed by H. Kopprs G. M. B. H. Number of stoves : 4 Diameter of checker shaft, Inner dia. : 6,000 mm Outer dia. : 7,216 mm	な故障を誘発される可能性があるからである。筆 者らが制御システムの開発にあたって,特に人念 を期したことは既述の通りであるが,それでもな お過去に1度,送風機をサージングに入れる事故 を経験している。それは自動切換装置の故障のた め,手動で操作した際の誤操作によるものであっ	
in <u>-</u> *iβite - 1 4	Kauna Katar		
n y y Afgerer			
2			
γ γ · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
	' æ		

÷

Vol. 2 No. 4

*---

٠

Heating period 1400Dome Cas temp ature 1200 blast velume Am⁴ min⁵ Bi 1000 η_i Ļ 800 008 008 13 Day £_ . £ 110 -• 7 • • • 'n

430

. . .

3,500Nm ³ /min, 1,000°C とするとほとんど差が なくなる。 また負荷が等しくてもドーム温度によって熱効	炉設備全体の稼働率を高めるために, 熱風 炉を4基もつことは有利である。その時に 並列送風方式による効率面の改善は, 投資
· 	
·	
4	

7. 結 言

参考文献

4

本報は主として並列送風操業について制御装置 と操業の結果について述べたが,シミュレーショ ン方法の具体的な内容,その精度,広範囲なシミ ュレーションによる解析の結果,操業への応用な どについては次の機会に報告したい。 なお本送風方式は昭和44年1月に稼働した第2 高炉および昭和45年末に稼動予定の第3高炉にも 採用されている。第3高炉の設備では, 蓄熱量の 自動設定などの機能が折り込まれている。

終りに,この制御装置の開発にあたって御協力 下さった富士電機製造(株),久保田鉄工(株)の関 係各位に深謝の意を表する。

- -				
	a) I C Rober M P Since In-			
• •				
i				
d				
1				
-				
-				
	-			
	e n	- ···	······ ····	