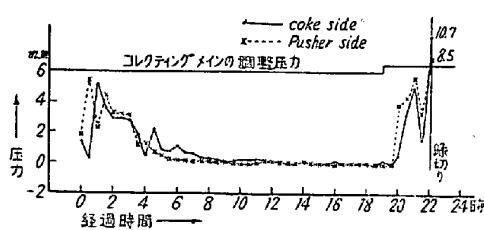


ing main の圧力を保持すれば炭化室下部の圧力は負圧にならない事を確めたが瓦斯洩れが甚しいために最初 6mm に圧力を調整して実施を進めて以上の如き結果を得たのであるが努力の結果瓦斯洩れも次第に減少して來たので調整圧力が果して 6mm で炭化室下部が負圧になつていなかどうかを試験して見た結果第 11 圖の如く火落 1 時間前にして僅かに負圧になりかけ 6.5mm にすれば負圧にならない事を確めた。そのため 3 月上旬より 6.5mm 調整圧力で作業を実施している。



第11圖 6mm 操業実施後の調査

## VI. 結論

(1) 上昇管の総切ダンパーの調整のみによつて炭化室を負圧にしない様にすることは窯数の少い爐であればよいが窯数の多い爐では操作が繁雑で且完全ではない。

(2) Collecting main の調整圧力を 6~7mm に保持すれば特別破損の甚しい窯室の他は炭化室下部の圧力は負圧にならないが炭化終了後速かに押出す事が肝要である。

(3) 瓦斯の品位は向上する。

(4) 爐壁及び爐蓋其の他の部分補修及び手當を充分にすれば瓦斯漏洩は防止出来、高圧操業の効果は發揮出来る。

(5) 6mm 程度の圧力では化成品の歩留には直接影響を及ぼさない。

(6) 高圧操業によつて爐の耐用年数が如何程延長せられるかと云う事は今後に残された問題であるが兎に角現在では最初ねらいとした 2 件、即ち

(イ) 爐蓋からの空氣の侵入防止

(ロ) 瓦斯が炭化室からフリューに漏洩することの防止、

は 6~7mm 操業によつて概ね満足される。

以上は現場作業の合間に実施した試験の報告であり、誤った判断もあることと思われるが諸賢の御批判と御叱聲によつてそれを是正してゆきたいと思う。最後に本試験に協力された吉田一、及び松村義正の兩氏に謝意を表する。(昭和 26 年 5 月寄稿)

## 正誤表

(昭和27年1月號論説“鋼中に於ける水素の挙動に就て(III)”)  
の著者河合正吉氏より下記の如く訂正申越あり

頁 行	正	誤
11 左邊 下3行目	$\log K_1(\zeta = [\text{FeO}]/P_{\text{O}_2}^{\frac{1}{2}}) = 2964/T + 2.458$	$\log K_1(\zeta = [\text{FeO}]/P_{\text{O}_2}^{\frac{1}{2}}) = 10200/T - 5.500$
" " 1行目	$\log K_2(\zeta = P_{\text{H}_2\text{O}}/P_{\text{H}_2}[\text{FeO}]) = 10200/T - 5.500$	
11 右邊 下15行目	$P_{\text{H}_2\text{O}}/P_{\text{H}_2} = 239$	$\log K_3(\zeta = P_{\text{H}_2\text{O}}/P_{\text{H}_2}[\text{FeO}]) = 2964/T + 2.485$
" " 9 "	$\delta = 1/240$	$P_{\text{H}_2\text{O}}/P_{\text{H}_2} = 134$
" " 8 "	$P_{\text{H}_2} = P_0/192$	$\delta = 1/135$
" " 6 "	$P_{\text{H}_2} = 2.08 \times 10^{-4}$ 気圧	$P_{\text{H}_2} = P_0/116$
" " 1 "	$C_s = 0.36\text{cc}/100\text{g}$	$P_{\text{H}_2} = 3.44 \times 10^{-4}$ 気圧
		$C_s = 0.46\text{cc}/100\text{g}$