

住友金属 和歌山製鉄所 丹野良紀 ○八木重器 堂裏晃司
田中哲三 中山孝司

- 緒言 溶銑予備処理量の増加に伴い当所 150 T 混銑車用耐火物として $\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{SiC} \cdot \text{C}$ れんがを採用して、効果をあげてきたが、脱珪・脱磷処理の開始により、混銑車れんがの寿命低下が予想されたので、れんが材質の改善、築炉改善を実施し、炉寿命 2000 回を越える好成績を達成した。
- れんが材質の改善 脱珪・脱磷を連続処理する場合は、 SiO_2 を減少させた $\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{SiC} \cdot \text{C}$ れんがが優れている。⁽¹⁾⁽²⁾ 寿命延長、コスト低減を達成するため発生スラグを用いた侵食テストにより、 $\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{SiC} \cdot \text{C}$ れんがの改善をおこなった。

2.1 テスト方法

実炉の条件を再現するために、自社で発生したスラグを用いて Ø 120 の高周波誘導炉で侵食テストをおこなった。

2.2 テスト結果

従来品の脱磷スラグによる侵食量を、基準にして材質毎の侵食量を Fig. 1 に示す。

3. 築炉改善 内張りれんがは、

昇温過程で、カーボンが酸化し、耐食性低下により稼働初期の損耗が早い。そこで、昇温前に酸化防止剤を塗布し初期損耗を抑制した。

(Fig. 2)

4. 改善結果の評価

4.1 損耗速度 れんが材質の改善、初期損耗防止により 30% の寿命延長を達成した。(Fig. 3)

4.2 溶銑予備処理比率と寿命

プロセス別スラグでの侵食試験、実炉でのプロセス構成比 (α_i) と損耗実測値を解析してプロセス毎の寿命 (L_i) を求め (Table 1)。混銑車寿命 (L) を $L = [\sum \frac{\alpha_i}{L_i}]^{-1}$ で管理することで点検、修理計画が立案でき、更に最終寿命を評価できる。

- A. '86/6月に2050回で止炉した車両では計算寿命 2040回であった。
- B. 直近の平均実績寿命は 1590 回 (計算 1610 回) である。

- A. $\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{SiC} \cdot \text{C}$ れんがの成分比見直しと、酸化防止対策で延命できた。
- B. 溶銑予備処理をおこなった混銑車の寿命は、そのプロセス毎の寿命を設定することで推定できる。

<参考文献> 1) 平櫛他 耐火物 38 2) 松生他 耐火物 37

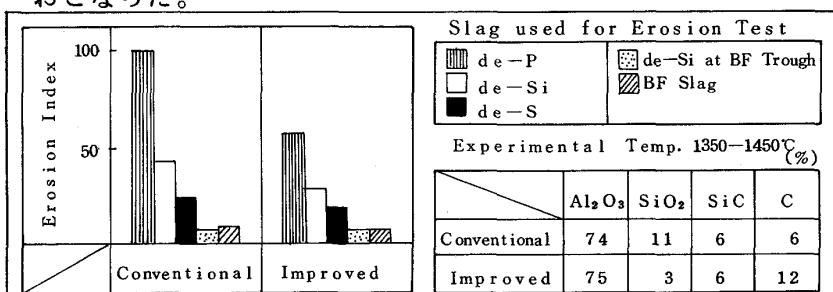


Fig. 1 Comparison of Erosion of $\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot \text{SiO}_2 \cdot \text{C}$ Bricks.

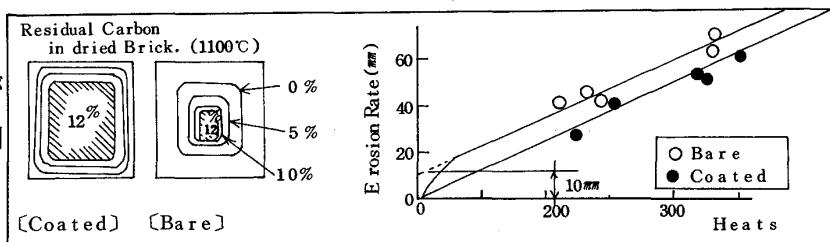


Fig. 2 Effect of anti-Qxidation Coating

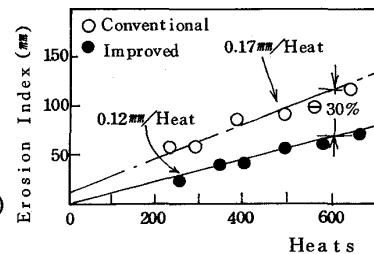


Fig. 3 Improvement of Erosion

B F Torpedo Car				BOF	Life (Li)
-	de-Si	de-S	de-P		
○			a_1	○	L_1
	○		a_2	○	L_2
		○	a_3	○	L_3
			a_4	○	L_4

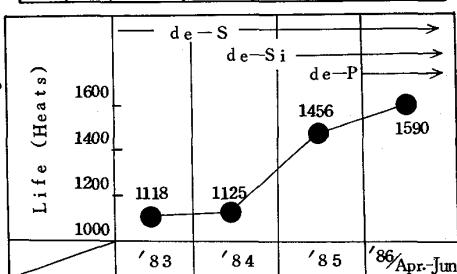


Fig. 4 Life Transition of Torpedo