

(171) RH下部槽耐火物の損耗形態

新日本製鐵(株) 堺製鐵所 東陽一 石橋整治 松下昭
藤本貞久○阪本克彦 白畑耕藏

1. 緒言

当所RHでは、下部槽、浸漬管とも、マグクロ質ダイレクトボンドれんがをほぼ全面に適用している。OB率60%、Al₂O₃昇熱率50%前後の操業下におけるRHとしては、当所のれんが寿命は極めて長いと言える。そこで今回は下部槽側壁れんがの使用済品の調査を行ない、その結果について一考察を試みたので報告する。

2. 側壁れんがの損耗形態

Fig.1に1095回稼動後の下部槽側壁れんがの代表的な損耗プロフィールを示す。最も損耗が著しい箇所は、側壁中段より上部の方であり、これはOB操業による気泡後退等の影響によるものと推定できる。しかし、その損耗速度は最大で0.12mm/chと極めて小さいものである。

3. 使用済れんがおよび付着物の分析結果

3-1 使用済れんがの分析結果

Fig.2にれんがの稼動表面の化学分析結果を示す。この結果かられんが表面からのスラグ成分の浸潤はほとんどなく、内部の変質はほとんど見られない。

3-2 付着物の分析結果

Fig.3にれんが稼動表面から採取した付着物の組成を示す。側壁れんがの付着物、および環流管羽口れんがの付着物とともに、Al₂O₃が65%以上と非常に高く、Al₂O₃/(CaO+SiO₂+MnO)がほぼ一定であり、れんがの酸化の状態によって、鉄酸化物比率が変化している。

4. 考察

Fig.3に付着物組成に比較的近い11種の合成スラグを用い、それぞれのMgO-Cr₂O₃ダイレクトボンドれんがへの浸潤状況を調査した結果を併記する。Fig.3より合成スラグのれんがへの浸潤はAl₂O₃含有量が60%以上になると急激に低下する。れんが稼動面のAl₂O₃含有量が65%程度であることから、れんがへの浸潤は少ないと考えられる。これはFig.2の結果と一致する。また損耗速度が0.12mm/chと極めて小さいことより、付着物自体が保護層となっていると推定できる。

5. 結果

Al₂O₃昇熱、およびスラグカットの実施により、Al₂O₃の相対的比率の極めて高い付着物が形成され、損耗を抑制している。また、RH槽の1基連続使用、保温蓋等による槽内雰囲気、および温度の安定化対策の実施により、れんがの酸化による組織脆化⁽¹⁾および熱スボール損耗も極めて小さい。

文献 (1) 大庭他：耐火物 18 (1966) 404

Fig.3 Area of dense-altered zone of the crucible caused by the infiltration of three components.
The numericals in diagram are areas of alteration (mm²)
Firing condition : 1650°C × 5 hours.

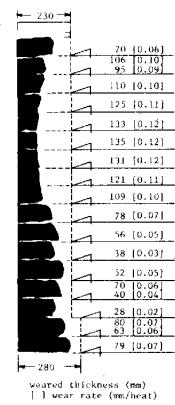


Fig.1 Section of bricks used at the side wall of lower vessel, 1095 heats.

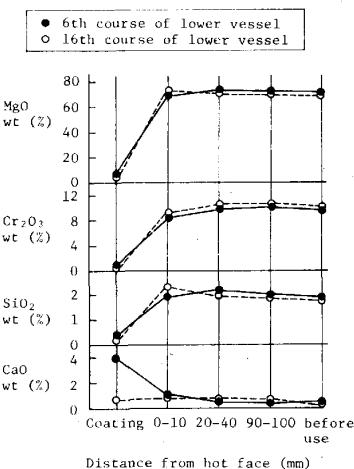


Fig.2 Chemical profile of the brick used at the sidewall of the lower vessel, 1095 heats.

