

(181) 連鉄製硫黄快削鋼の耐火物溶損およびCO気泡発生におよぼす
S, Oの影響(硫黄快削鋼の連鉄化技術—I)

川崎製鉄㈱ 技術研究所○新庄 豊, 岡野 忍, 松野淳一

水島製鉄所 和田芳信, 大森 尚, 佐藤周三

1. 緒言 ; 連鉄製硫黄快削鋼の表面欠陥には耐火物の溶損による介在物性欠陥および気泡性欠陥がある。とくに浸漬ノズルの溶損は鋳造を経続する上で問題があるばかりでなく、品質へも悪影響をおよぼす。そこで浸漬ノズルの溶損および気泡発生におよぼすS, Oの影響について検討した。

2. 高周波炉による溶損実験 ; 3種類の浸漬ノズル

A (SiO_2 質), B (Al_2O_3 -黒鉛質) および C (ZrO_2 質)

から $25 \times 25 \times 150 \text{ mm}$ の角材を切り出し、S および O の含有量をそれぞれ $0.003 \sim 0.300\%$, $150 \sim 300 \text{ ppm}$ と変化させた鋼浴にこれを浸漬回転して溶損実験を行なった。

溶鋼温度は $1560 \sim 1570^\circ\text{C}$, 浸漬時間 20 分, 回転速度は毎分 8 回とした。また 20 mm の鉄棒を溶鋼中に挿入し、これを付着凝固させたものから気泡の発生状況を調査した。

3. 実験結果と検討 ; 試験片の溶損量と S 量の関係を図 1 に示す。浸漬ノズル B および C の溶損量は S 量に依存せず一定である。これに対してノズル A では S 量の増加とともに溶損量は大きくなり、S 0.300% でノズル C の 5 倍程度となる。さらに O 濃度によっても大きく影響され、高 O 濃度になると溶損量は増加する。この理由として、ノズル A は溶鋼との濡れ性が大きく、また表面に低融点の $\text{MnO}-\text{SiO}_2$ 層が生成するので、表面活性成分である S および O の影響を受けやすいと考えられる。

丸棒に付着凝固させた試料の外観形状を写真 1 に示す。O : 250 ppm のとき、S : 0.01% では気泡が発生しているが、S : 0.3% では全く発生していない。これは S の表面活性効果によるものと考えられる。¹⁾ O : 350 ppm 程度になると S : 0.3% でも気泡が発生しており、O のコントロールが重要であることがわかる。

4. 実機での結果 ; 実機操業による浸漬ノズルの溶損量と表面欠陥率の関係を図 2 に示す。ノズル A の溶損指数を 100 とした場合、ノズル C では $1/10$ 程度に激減しており好結果が得られている。

5. 結言 ; 連鉄製硫黄快削鋼の介在物性および気泡性欠陥は適正な浸漬ノズル材質の選定および鋼中 O 量のコントロールによって、その発生を防止することができる。

1) R. B. G. Yeo, Journal of metals : July, (1967), P. 23

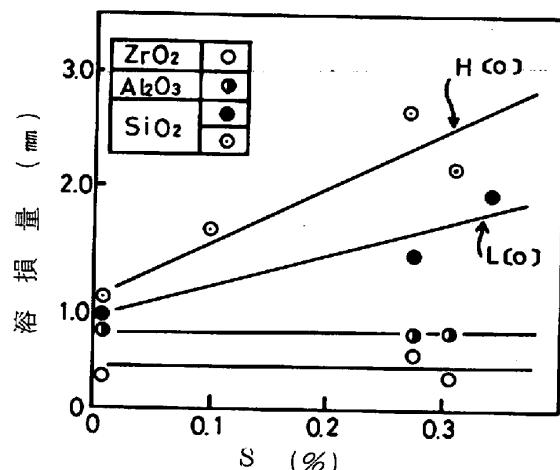


図 1 鋼中 S 量と浸漬ノズル溶損量の関係

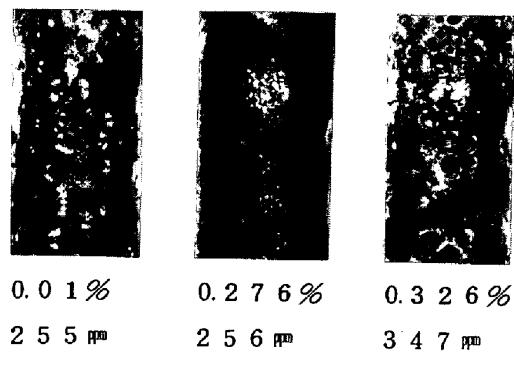


写真 1 気泡発生状況

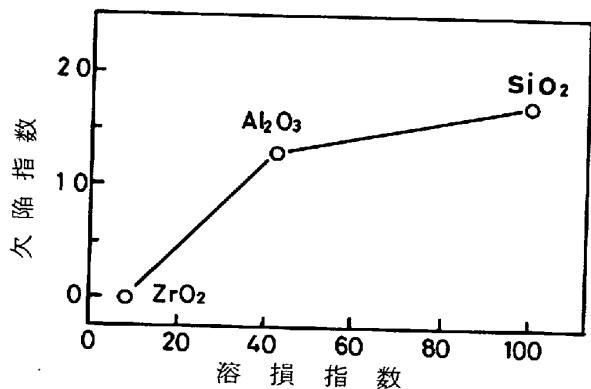


図 2 溶損量と表面欠陥の関係