

## (230) 連鉄用浸漬ノズルの局部溶損とその防止策

九州大 向井 樹宏

トロント大学 J. M. Toguri, N. M. Stabina

黒崎窯業(株) 吉富丈記

## 1. 緒言

アルミニウム・グラファイト(AG)系の浸漬ノズルは、パウダー-メタル界面付近で局部的に溶損し、これによってノズルの寿命が左右される。この系の局部溶損は、AGノズルの主成分であるグラファイトと酸化物のスラグとメタルに対するぬれ性と溶解度の相違により、Fig. 1に示すように、スラグ-メタル界面が上下動を繰り返すことによって生じる。 (a) ではスラグフィルム中に酸化物が溶解し、(b) ではメタル中にグラファイトが溶解する。

連鉄のように上濃度の低いところでは、(b)の時期は(a)に比べて著しく短い。それゆえ局部溶損の抑制のためには、(b)の段階の出現を防ぎ、(a)の時期をより長くするようなノズル材が有効と考えられる。

そこでスラグの試料を用いて局部溶損の状況を調べ、その防止策を検討した。

## 2. 方法

AG( $\text{Al}_2\text{O}_3 40\%$ ,  $\text{SiO}_2 18\%$ ,  $\text{ZrO}_2 7\%$ ,  $\text{SiC} 7\%$ ,  $\text{C} 28\%$ ), AGBN( $\text{Al}_2\text{O}_3 38\%$ ,  $\text{SiO}_2 7\%$ ,  $\text{SiC} 10\%$ ,  $\text{C} 23\%$ ,  $\text{BN} 24\%$ ), ZG( $\text{ZrO}_2 75\%$ ,  $\text{CaO} 3\%$ ,  $\text{SiC} 1\%$ ,  $\text{C} 20\%$ )の3種類の材質のろっぽ(内径20mm)を作製した。このろっぽに電解錫44g, スラグ( $\text{CaO} 41\%$ ,  $\text{Al}_2\text{O}_3 21\%$ ,  $\text{SiO}_2 38\%$ )8gを入れ、アルゴン雰囲気中、 $1550^\circ\text{C}$ のところでX線透過装置を用いてろっぽ内壁のスラグ-メタル界面付近の局部溶損の状況を直接観察した。

## 3. 結果

1) AGBNろっぽ; このろっぽでは、Photo. 1(b)に示すように、つねにFig. 1-(a)の段階にあり、しかも溶損はスラグ-メタル界面の下の全領域でほぼ一様に進行する。しかしろっぽのヘニケ量はAGろっぽ(Photo. 1-(a))での最大局部溶損部のヘニケ量の半分以下であり、BNの添加が局部溶損の防止に一定の効力を持つことがわかる。

2) ZGろっぽ; ZGろっぽでもAGBNの場合と同様、Fig. 1-(a)の段階しか出現しない。しかしろっぽの溶損量が非常に小さい。形成されたスラグフィルム中には、微細な $\text{ZrO}_2$ が分散し、分散媒であるスラグ母相の $\text{ZrO}_2$ 濃度は低い。このように $\text{ZrO}_2$ はスラグへの溶解度が小さいうえに、懸濁 $\text{ZrO}_2$ がスラグフィルムの運動を抑制して、ろっぽの $\text{ZrO}_2$ の溶解速度を小さくする結果、局部溶損を顕著に抑制する成分になりうるものと考えられる。

† K. Mukai et al; 5th I. I. S. C., April, 1986 Washington D. C.

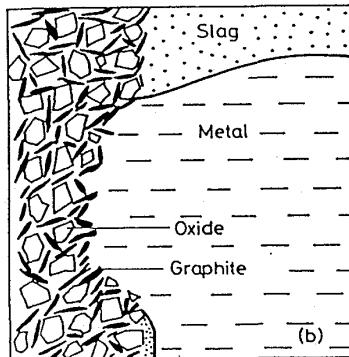
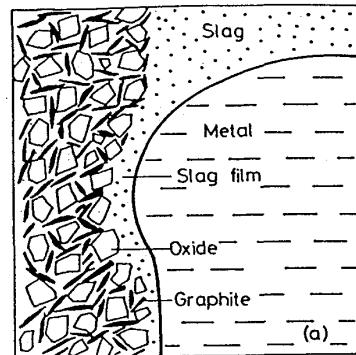


Fig. 1 The manner in which local corrosion proceeds.



Photo. 1 Shape of the slag-metal interface during the progress of local corrosion. (a) AG crucible, (b) AGBN crucible.