

住友金属工業(株) 中央技術研究所 ○興梠昌平 松尾亨 増田誠一

I 緒 言

溶銑処理技術の進歩によって、転炉ではスラグミニマム吹鍊が可能となった。本報告では、スラグミニマム吹鍊の残された問題であるヒュームの生成について検討するとともに、ヒュームの低減を図った。

II 測定方法

2.5 t 実験転炉で吹鍊し、集塵装置のフィルターに付着したヒュームを採取し、各チャージのヒューム量を求め、化学分析を行った。また、排ガスダスト中のヒュームを吸引採取し、経時変化を調査した。

III 結果および考察

1. スラグ量とヒュームへの鉄ロスの関係 Fig. 1 に示すように、 $[Si]_{H.M.}$ (スラグ量) が減少すると、ヒュームへの鉄ロスは増加する傾向がみられた。

2. ヒューム発生場所の推定 Fig. 2 に $[Mn] = 0.9\%$ の溶銑を吹鍊した結果を示す。ヒューム中 Mn は、溶銑の 3~8 倍であった。ヒューム中の Mn と Fe の比より、ヒューム発生場所の温度を推定した。蒸発律速のラングミュラーの式と溶鉄中 Mn の拡散律速の Ward¹⁾ の式を用いて計算した。この結果、前者では、3500°C以上、後者では、2100°C前後となつた。一方、Fe が CO ガス中へ平衡蒸気圧分入つたとすると、ヒュームの発生量より蒸発時の温度は、2400°Cとなつた。以上より、ヒュームは、主に火点より発生していると考えられる。

3. 火点冷却によるヒュームの低減 外孔 3 孔より O₂ を吹き込み、その火点に内孔 3 孔より、CO₂ を 0.42 Nm³/min·t 吹き込み火点冷却を行つた。結果を Fig. 3 に示す。

スラグレス吹鍊 ($[Si]_{H.M.} < 0.03\%$)、スラグミニマム吹鍊 ($[Si]_{H.M.} = 0.20\%$) いずれの場合も、ヒュームへの鉄ロスは減少した。特に、スラグレス吹鍊で CO₂ 上吹の効果が顕著であった。

IV 結 言

ヒュームの主たる発生場所は、火点であることが明らかになつた。火点冷却法の一つとして、CO₂ 上吹を行ないヒュームが減少した。

文献 R.G. Ward ; J. Iron and Steel Inst (1966). 920

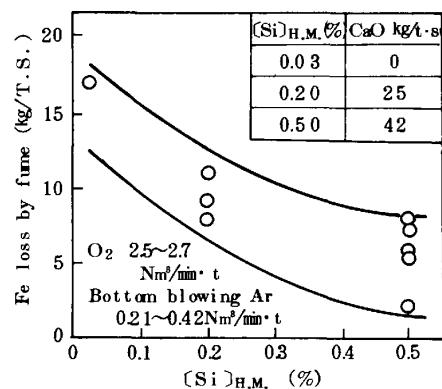


Fig. 1 Relation between $[Si]_{H.M.}$ and Fe loss by fume

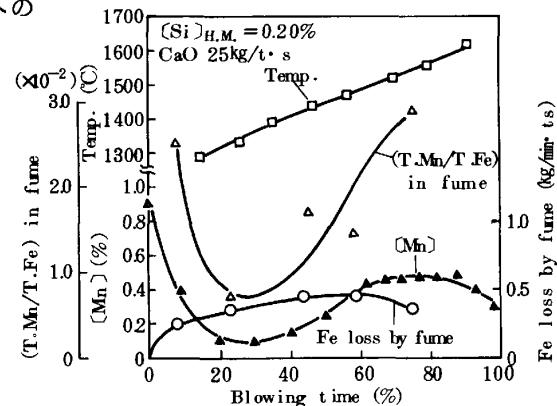


Fig. 2 Changes of Fe loss by fume, $[Mn]$, $(T.Mn/T.Fe)$ in fume and Temperature with blowing time

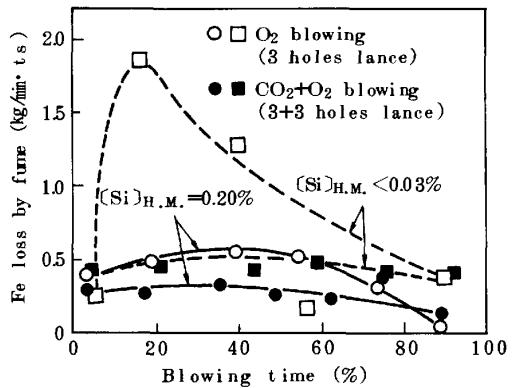


Fig. 3 Decrease of Fe loss by fume by CO₂ + O₂ blowing (3+3 holes lance)