

住友金属工業㈱ 中央技術研究所 °興梠昌平, 松尾亨, 真目薰, 増田誠一

**I. 緒 言**

溶銑の脱りん脱硫方法として、著者の一部は、MnO<sub>2</sub>を含む生石灰系フラックスについて既に報告した。<sup>1)</sup> このたび、このMnO<sub>2</sub>を含む生石灰系フラックスの溶銑脱りんへの適用を検討したので報告する。

**II. 実験方法**

タンマン炉を用いてTable 1に示す成分の溶銑2kgをMgOるっぽ内で溶解後、1600°Cに保持し、MgO管でArガス攪拌(0.2NL/min)を行いながら、Table 2に示す配合の生石灰系フラックス80gを一括添加した。

**III. 実験結果および考察**

(1) Fig.1に溶銑脱りん時の溶銑成分挙動を示す。MnO<sub>2</sub>を配合した場合、MnO<sub>2</sub>を配合しない場合に比べて、わずかに脱りん、脱硫が良好であった。また、[Mn]も増加した。

(2) Fig.2に、CaO, CaF<sub>2</sub>の配合量を一定とし、Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>とMnO<sub>2</sub>を置換した場合の、 $L_p = (P)/(P)$ と処理後[Mn]を示す。L<sub>p</sub>は、フラックス中MnO<sub>2</sub>=20%で最高となった。MnO<sub>2</sub>=30%では、スラグの滓化が悪く脱りん不良であった。MnO<sub>2</sub>配合量の増加とともに、処理後[Mn]は増加し、MnO<sub>2</sub>配合量=10%以上では、溶銑にMnを添加することができた。

(3) Fig.3に、(実L<sub>p</sub>)/(Healyの式から計算されるL<sub>p</sub>)=L<sub>p(obs)</sub>/L<sub>p(Healy)</sub>とスラグ中(MnO)の関係を示す。(MnO)=10%前後では、 $L_p(obs)/L_p(Healy) > 1.0$ となっており、MnO<sub>2</sub>が何らかの形で脱りんに寄与していると思われる。

**IV. 結 言**

溶銑処理において、MnO<sub>2</sub>を含む生石灰系フラックスは、良好な脱P脱S能を持ち、同時に溶銑にMnを添加できることが明らかになった。

**文 献**

1) 真目、松尾、青木：鉄と鋼、69(1983), p. 1787

2) Healy: JISI, 208(1970), p. 664

Table 1. Chemical composition of metal (wt%)

[C]	[Si]	[Mn]	[P]	[S]	[O]
0.025	<0.03	0.10	0.020	0.010	0.03

Table 2. Chemical composition of flux (wt%)

CaO	CaF <sub>2</sub>	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> +MnO <sub>2</sub>
50	15	35

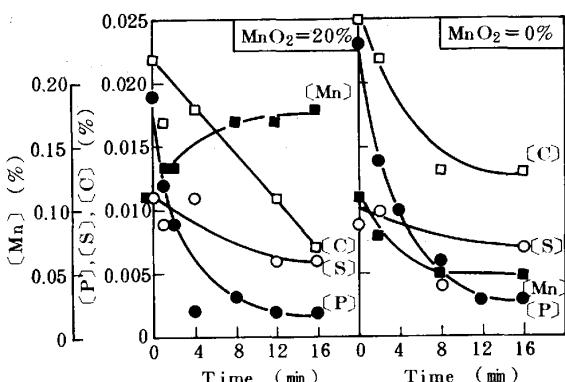
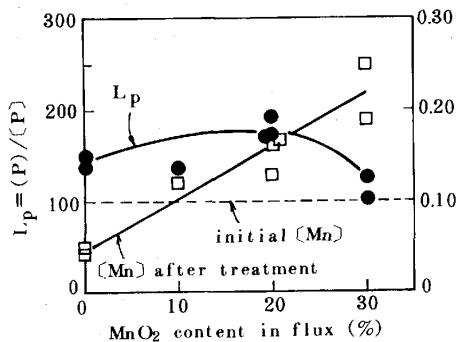
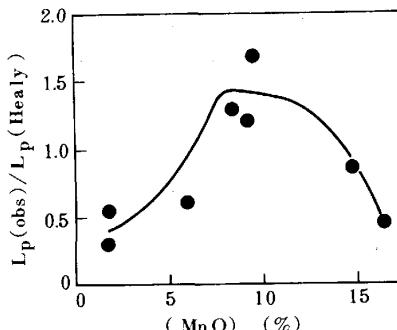


Fig. 1 Changes of metal compositions with time

Fig. 2 Effect of MnO<sub>2</sub> content in flux on  $L_p = (P)/(P)$  and [Mn] after treatmentFig. 3 Relation between (MnO) and  $L_p(obs)/L_p(Healy)$