

## (148) スラグによる溶鉄の脱燃速度について

大阪府立大学 工学部 淀生〇河原 重文 学生 林 真太郎  
片頭 嘉郎 工博 木村 弘

1. 緒言： 溶融スラグによる溶鉄の脱燃速度に関する研究は従来より行なわれ、見かけの一次反応の速度式に従って脱燃は進行すると考えられている<sup>1)</sup>。しかしまだ不明の点もあるので、我々も同様の実験を行い、脱燃速度におよぼす2,3の因子の影響について検討したので結果を報告する。

2. 実験方法： マグネシアルツボ(内径30mm)中にFe-P(0.4%)合量250gをタンタル炉を用いてアルゴン雰囲気下で溶解し、所定の温度に保持した後、溶鉄試料を採取した。別に炉上部で脱燃スラグホールダーを用いて溶融したスラグ50gを溶鉄上に添加し、脱燃を行う。その間、適当な時間間隔で、石英管と鉛棒を用いて、それを此溶鉄とスラグ試料を採取して化学分析を行い、メタルおよびスラグ成分の時間変化を測定した。なすスラグ組成は、FeO; 40~90%, CaO; 10~30%, SiO<sub>2</sub>; 0~30%の範囲で変化させた。

3. 実験結果と考察： 実験結果の一例を図1に示す。(%P)は従来から報告されているように、概ね

$$-\frac{d(\%P)}{dt} = \frac{A}{V} \dot{\rho}' ([\%P] - [\%P]_e) \quad \cdots \cdots (1) \quad (\text{ここで } A \text{ と } V; \text{ タル表面積と体積})$$

添字eはスラグとの平衡を表す

なる見かけの一次反応速度式に従って低下した。(%O)は初期に急激に増加し、その後徐々にスラグと平衡する値にまで増加した。その間(FeO%)と(Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)は減少し、(P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>)は脱燃量に見合って増加したが、(CaO)はほぼ一定であった。(SiO<sub>2</sub>)と(MgO)は試料採取用石英管とルツボの溶食により若干增加了。またスラグ-メタル間の分配平衡は、Healy<sup>2)</sup>の関係を満足していた。

(1)式とメタルおよびスラグ側物質移動速度式との対比から得られるそれぞれの物質移動係数； $\dot{\rho}_M$ および $\dot{\rho}_S$ は、 $\dot{\rho}' \propto \dot{\rho}_M$ ,  $\dot{\rho}' \propto (\rho_S / \rho_M) L_p \dot{\rho}_S$ (ここで  $\rho_S$ :  $\rho_M$ : スラグとメタルの密度,  $L_p$ : 分配係数)となる。実験結果から得られる $\dot{\rho}'$ と $L_p$ は、図2に示すように $L_p$ が大きい場合を除いてほぼ比例している。また $\dot{\rho}_S$ の活性化エネルギーは、約44 kcal/molと求められた。したがって界面反応の速度が非常に速いと仮定し得るならば脱燃速度は、スラグ側の物質移動に支配されていたと推定できる。その他脱燃速度とスラグの酸化力( $\alpha_{FeO}$ )との関係についても検討を試みた。

1) 荒谷ら；鉄と鋼, 58(1972), 1225

森ら；鉄と鋼, 62(1976) A5

2) Healy; JISI, 208(1970) 664

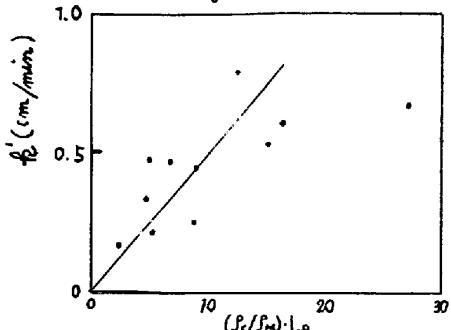


図2.  $(\rho_S / \rho_M) \cdot L_p$  と  $\dot{\rho}'$  の関係

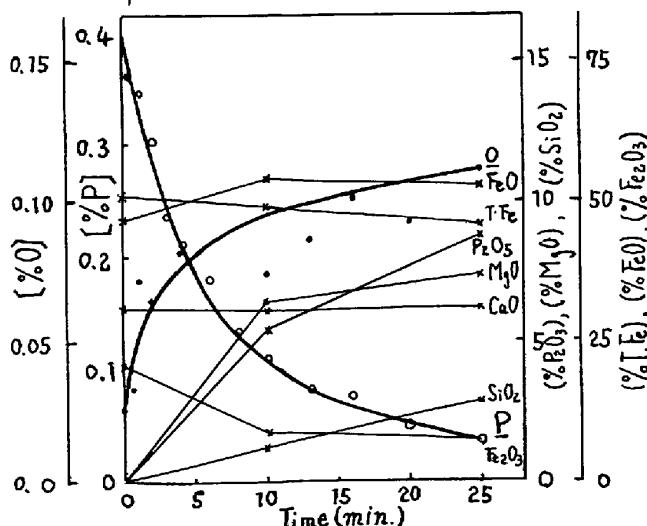


図1. 脱燃曲線とスラグ組成の時間的変化