

新日本製鐵株君津製鐵所○三村義人 山口福吉 高橋隆治
 中央研究本部 君津技術研究部 萩林成章 山口紘一
 第二技術研究所 小山邦夫

1. 緒 言

連鉄での操業トラブルや鋳片品質の異常は、鋳造速度の増減など、非定常状態に起因する場合が多い。今回、君津第2連鉄設備において、総合的な鋳型計測を実施し、増減速時の鋳型拔熱とパウダー流入挙動について調査した。本報では、増減速時にみられる鋳型の拔熱ヒステリシス現象について、報告する。

2. 計測方法

鋳型埋込み熱電対、パウダー溶融厚み計、パウダーフィルム厚み計、鋳型直下パウダーリサイクル装置等を取り付けた鋳型を設置し、鋳型総合計測を実施した。熱電対のデータは、磁気テープに収録し、大型計算機を使って、解析した。尚、鋳片サイズは $210 \times 1,280 \text{ mm}$ 、鋳造速度は最大 2.0 m/min で鋳造した。

3. 計測結果

(1) 増速→減速の場合の鋳型拔熱ヒステリシス

$1.4 \rightarrow 2.0 \rightarrow 1.4 \text{ m/min}$ の増速、減速時の鋳型長辺銅板温度(銅板表面から 10 mm)の挙動をFig.1に示す。増速時と減速時の鋳造速度に対する鋳型銅板温度の経路は異なり、かつ、増速開始点と減速終了点での鋳型銅板温度は大きく異なる。

(2) 減速→増速の場合の鋳型拔熱ヒステリシス

$1.8 \rightarrow 0.4 \rightarrow 1.8 \text{ m/min}$ の減速、増速時の鋳型長辺銅板温度の挙動をFig.2に示す。Fig.1と同様に反時計回りの経路を示している。

4. 考 察

キャスト終了約20分前に、パウダーA(MgO 含有量少)から、パウダーB(MgO 含有量多)に切換え、キャスト終了時、鋳型内にある凝固パウダーフィルムを回収して、EPMA分析した。メニスカスから 360 mm 下方での凝固パウダーフィルム分析結果をFig.3に示す。この結果から、鋳型内のパウダーフィルムには、鋳片と共に流下している部分と鋳型内に停滞している部分(固着層、以下固着層とよぶ)のあることがわかった。

鋳型での拔熱ヒステリシスは、鋳型内パウダーフィルムの固着層が、増減速時に薄くなったり、厚くなったりすることによる伝熱抵抗の時間遅れにより発生していると考えられる。

5. 結 言

熱電対などを用いた連鉄鋳型の総合計測から、増減速時には鋳造速度に対する鋳型の拔熱ヒステリシスがあることがわかった。拔熱ヒステリシスのおこる原因是、鋳型内パウダーフィルムの固着層の厚みが、増減速時に変化し、伝熱抵抗に時間遅れを生じるためと考えられる。

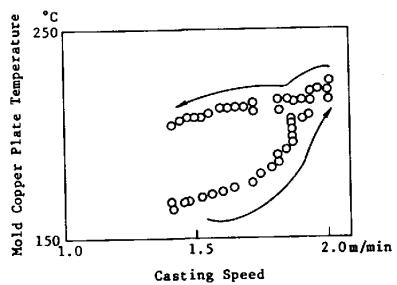


Fig. 1 Hysteresis of mold copper plate's temperature (1).

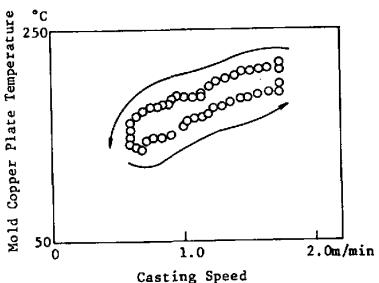


Fig. 2 Hysteresis of mold copper plate's temperature (2).

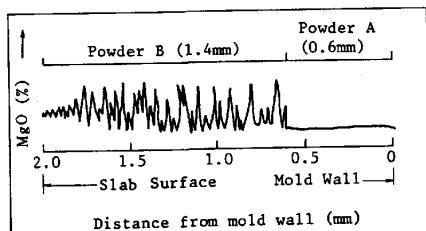


Fig. 3 Distribution of MgO in powder film layer at the point 360mm below meniscus.