

神戸製鋼所 機械研究所 ○箕浦忠行

神戸製鉄所 蝦名清 花沢豊丸

## 1. 緒言

高炉から転炉への溶銑輸送システムでは、溶銑からの放熱量をいかに低減し、その温度低下を防ぐかが省エネルギーに関する重要テーマである。すでに報告した転炉伝熱計算モデル<sup>(1)</sup>を用いて、鍋の大型化および鍋待ち時間短縮が、溶銑の温度低下防止にどの程度の効果を有するのか検討した。

## 2. 鍋のモデル化とその特徴

当社神戸製鉄所で現在用いている溶銑鍋(45t)をFig. 1に示す。さらにこの鍋をFig. 2に示すようにモデル化した。大型の鍋も同様にモデル化を行った。鍋伝熱計算の特徴を以下に示す。

- (1) 受銑、注銑による溶銑液面高さの変化を考慮した。
- (2) 鍋形状は軸対称と仮定した。

## 3. 実測結果と計算結果との対応

神戸製鉄所の溶銑鍋は実鍋128分、空鍋255分を1サイクルとして稼動している。受銑開始から注銑終了に至るまでの溶銑温度の測定値から、溶銑スラグ表面の放射率を計算により求めた(Fig. 3参照)。溶銑スラグ表面の放射率をパラメータとすれば、実測値と最も良い一致を示すのは放射率0.22の場合であり、以下の計算ではこの値を用いた。

## 4. 溶銑温度低下防止の検討

現状の溶銑温度低下(受銑温度と注銑温度の差) $\Delta T$ は141°Cである。鍋の大型化(95t)により $\Delta T = 109^\circ\text{C}$ となり、鍋待ち時間の短縮により $\Delta T = 87^\circ\text{C}$ となることがわかった。結果をFig. 4に示す。ここで95t鍋の場合、タップ間隔にかかる割合が20%あり、タップ間隔にかかった場合は、そうでない場合に対してFig. 5に示すように、15°Cの温度低下がある。平均すれば一鍋の溶銑あたり約3°Cの温度低下となり、これはFig. 4の結果に考慮した。

## 5. 結言

鍋の大型化および鍋待ち時間の短縮により溶銑温度の低下を54°C防止できることがわかった。本検討の結果は、神戸製鉄所の鍋の大型化と鍋待ち時間の短縮を骨子とする溶銑、溶鋼物流合理化の推進に寄与した。

参考文献 (1)箕浦他、鉄と鋼、70(1984), S 937

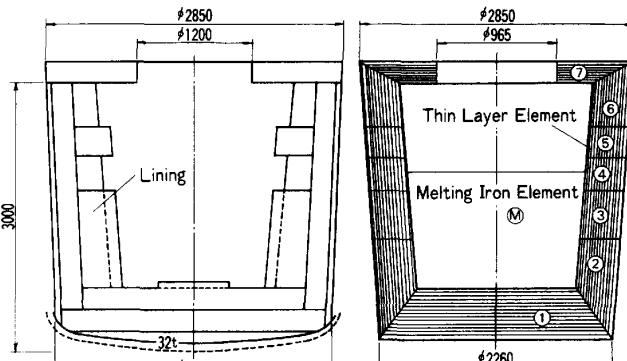


Fig. 1 45t Charging Ladle

Fig. 2 45t Charging Ladle Model

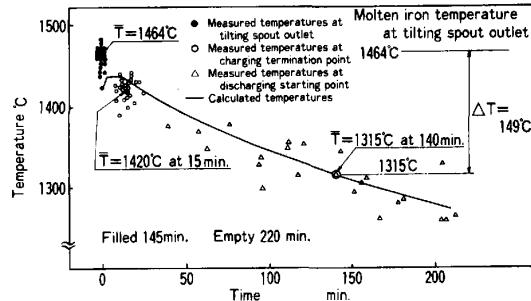


Fig. 3 Measured and Calculated Temperature Changes of Molten Iron in Ladle

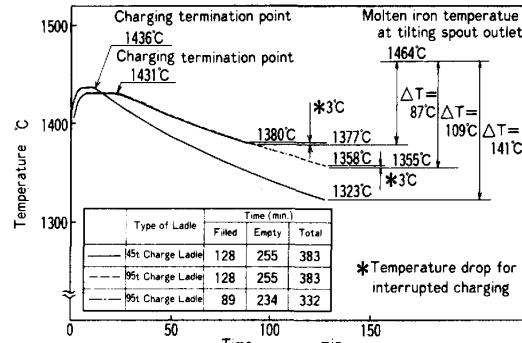


Fig. 4 Temperature Changes of Molten Iron in Ladle

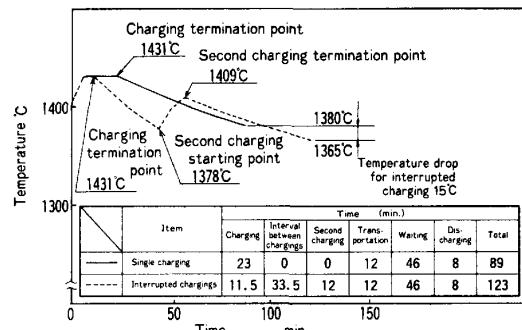


Fig. 5 Temperature Changes of Molten Iron in the Case of Interrupted Charging