

(733)

シリコニア酸素センサによる ビレット連鉄機モールド内
ガス相の酸素ボテンシャル連続測定

京都大学工学部 o 岩瀬正則

トロント大理工学部 L. J. ヒースリップ、A. マッケージ、A. マックリーン
オンタリオ湖鉄鋼 S. スラッグ、D. キャンベル

【1 緒言】

Lake Ontario Steel Companyは、鋳型断面 $133 \text{ mm} \times 133 \text{ mm}$ のビレットを生産している。鋳型が小さいことから、モールド浸漬ノズルおよび、モールドパウダーの使用は不可能であり Open Stream Castingを行なっている。鋳型内潤滑剤として、合成油を使用しているが、溶鋼の再酸化をどのように防止するかが問題である。そこで、溶鋼再酸化防止法を開発するため、①溶鋼流の高速度撮影による観察、②鋳型内の酸素ボテンシャル測定、③鋳型内への脱酸剤添加を実施した。本報では、このうち、モールド内酸素ボテンシャル測定用のシリコニアセンサの設計と、その性能について述べる。

【2 実験方法】

2.1 実験室的検討： 使用したシリコニアセンサは、Pt / Test Gas / $\text{ZrO}_2(\text{CaO}) / \text{Fe} + \text{FeO} / \text{Chromel}$ と書ける。シリコニアは、外径13 mm、内径9 mm、長さ100 mmの一端閉管状で、この中に $\text{Fe}(-100 \text{ mesh})$ と Fe_2O_3 (-325 mesh)の混合粉末（混合比、 $\text{Fe}/\text{Fe}_2\text{O}_3 = 95/5$ 重量比）を充填した。予備実験の結果、 Fe 粉末に -325 mesh のものを用いると、センサ寿命が著しく低下し、かつ起電力が不安定になる事がわかった。この電池の応答速度は、温度変化に対しては15秒以内、酸素ボテンシャル変化に対しては1~2秒以内であった。なお実験室におけるセンサの寿命は Fe/FeO 基準極の焼結によって決定されることがわかった。

2.2 モールド内の酸素ボテンシャル測定： 実機テストには LASCO No.1 Billet Caster を使用した。実機テストには、合計30本のセンサを使用し、延べ50時間の測定を実施した。実機テストに使用したセンサをFig. 1に示す。このセンサをタンディッシュの下端に取りつけ、固定した。また、センサの鋳型内における位置を Fig. 2に示す。モールド内におけるセンサの位置は湯面変動とモールドオッショレーションがあるため、正確ではないが、湯面レベルよりほぼ 50-100 mm の位置である。なおこの近辺での温度は $700 \sim 1100^\circ\text{C}$ であった。

予備実験では、センサの外側にステンレス製のネットを張っていなかったため、測定開始後5分以内にシリコニアの表面が粒鉄で覆われてしまい、センサ寿命が尽きたが、ステンレスネットを張ることにより、30~40分の連続測定が可能となった。実機テストの場合、センサの寿命は、ステンレスネットに付着した粒鉄の量によって決定される。

【3 実験結果】

実機テストは連鉄機の定常状態と鉄込み開始直後の両方について試みた。鉄込み開始直後には湯面変動が大きく、かつ粒鉄の飛散が激しいため、測定は不可能であった。実機テストで得られた起電力測定チャートの例を、Fig. 3, 4に示す。起電力は実験室テストの場合に比べると遙かに安定性が悪いが、これは、モールド内の温度変動によるところが大である。測定した酸素ボテンシャルは、鋼種、潤滑油流量、温度にかかわりなく、 Fe/FeO 平衡で規定される酸素ボテンシャルに非常に近い値を示した。Fig. 4 は連鉄機背後のファンを停止した場合の酸素ボテンシャルを示すが、モールド内の酸素ボテンシャルは、この場合にだけ、 Fe/FeO 平衡の酸素ボテンシャルより約3桁上昇した。いずれにせよ、Open Stream Castingであっても鋳型上端より下の位置では溶鋼の再酸化は、ほとんど起こらないことがわかった。

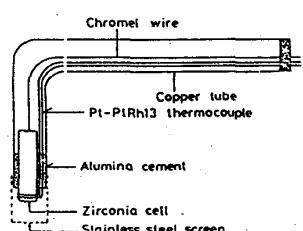


Fig.1 Zirconia oxygen probe

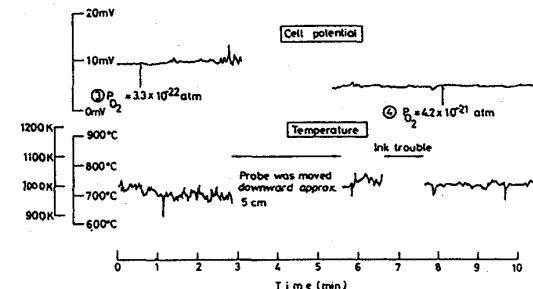


Fig.3 Typical recorder chart

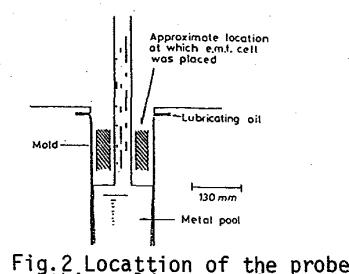


Fig.2 Location of the probe within mold gas cavity

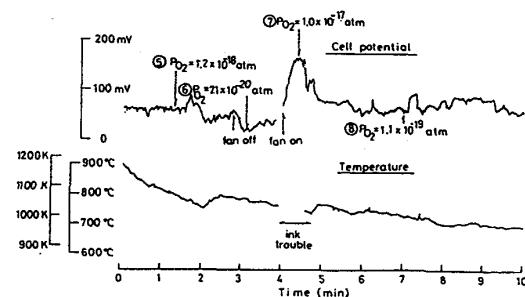


Fig.4 Abrupt emf changes due to the stoppage of a fan.