

(221) 連鑄スラブのオッシレーションマーク形成に及ぼす湯面変動の影響
(ハイサイクルオッシレーションによる連鑄法の開発-2-)

川崎製鉄 技術研究所 ○中戸 参 野崎 努 垣生泰弘
千葉製鉄所 岡 弘 上田典弘 田中貞治

1. 緒言：前報¹⁾で述べたように、ハイサイクルオッシレーションの適用により、連鉄ステンレス鋼スラブのオッシレーションマークが浅くなるので、表層部のノロカミと大型介在物は著しく減少する。一方、サイクル数が高くなるにつれて、オッシレーションマーク間隔の乱れやマークの消失が生じた。本報では、オッシレーションマーク形成に及ぼす湯面変動の影響を述べる。

2. 調査方法：前報¹⁾に示した条件で、ステンレス鋼スラブの鋳造時に湯面変動を調べると共に、鋳造したスラブより試験片を採取した。オッシレーションマークの深さと間隔を測定し、マーク部の凝固組織および偏析を調べた。

3. 調査結果と考察： 引抜速度を u ， オッシレーションのストロークを s ， サイクル数を f ， 平均速度表示のネガティブ率を N とすると， オッシレーションマーク間隔の理論値 ℓ は， (1)式で表わされる。

マーク間隔の実測値 ℓ' は、Fig. 1 に示すように、 $\ell' \leq 4.5$ mm ($f \geq 180$ cpm, $s \leq 3.5$ mm) の場合に著しく変動する。この時、Photo 1 (b) のように、本来の生成位置にマークが観察されない。このオッショレーションマークの消失は、Fig. 2(a) に示すような、ストップバー開度に対応する微小な湯面変動がある場合に認められ、Fig. 2 (b) に示すような、湯面が緩やかに変動する場合には認められなかった。微小な湯面変動は、サイクル数 $f' = 70 \sim 80$ cpm, ストローク $s' \approx 3$ mm であった。

鋳型の降下速度を V 、湯面変動速度を V' （下向きを正）とすれば、鋳型内にメニスカス部におけるネガティブ時間は、(2)式を満足する時間 t_N' で表わされる。

$$V - (V' + u) = \wedge V - u \quad \forall \quad 0 \quad \dots \dots \dots \quad (2)$$

微小な湯面変動により鋳型と湯面の相対速度△Vが変化するので、Fig. 3に示すように、 t'_N は振動周期ごとに異った値となる。この t'_N の変動はオッシレーションマーク深さの変化をもたらす。 t'_N が極めて小さい時、マークが消失すると考えられる。マーク部の偏析は、ハイサイクルオッショングにより軽減するが、その変動が大きいと十分でない。また、マークが消失する場合には、メニスカスからのスラグ流入量が減少するので、 $s' \ll s$ とすると共に、 $f' \ll f$ とするような湯面制御が必要である。

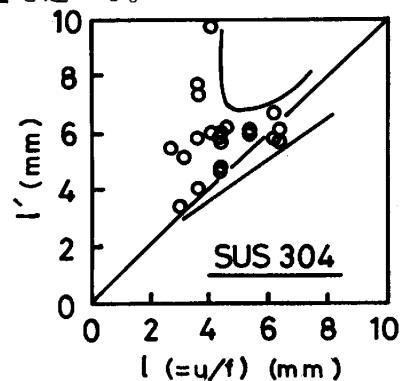


Fig. 1. Relation between ℓ' and ℓ

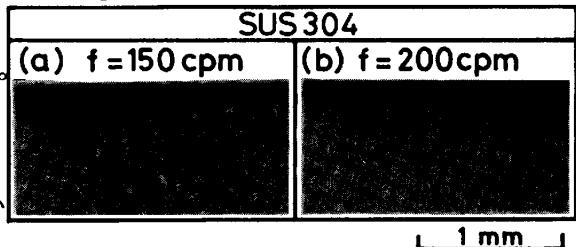


Photo 1 Solidification structure of slab surface.

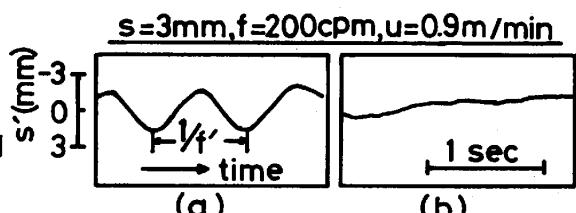


Fig. 2 Typical examples of fluctuated meniscus level

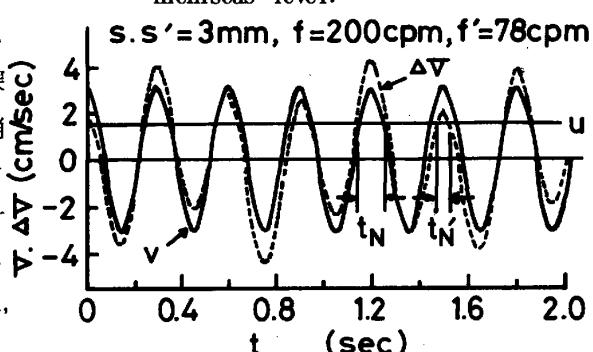


Fig. 3 Changes of V and ΔV with time.

1) 岡ら: 鉄と鋼, 69(1983), S