

(272) 環状品用 450φ丸鉄片の鋳込

住友金属 和歌山製鉄所 南村八十八 永幡 勉 浦 知 ○坂本弘樹
製鋼所 戸谷靖隆

I 緒 言

和歌山製鉄所では継目無鋼管用素材の合理化を目的とし、ツインキャスト方式にて 282φ丸鉄片の製造を行っていることは既に報告した。^{1) 2)}

今回第一製鋼工場 No.1 ブルーム CCM を用いた環状品用 450φ丸鉄片の鋳込技術の開発を実施したのでその概要を報告する。

II 設 備

No.1 ブルーム CCM 現有設備³⁾を利用し、モールド、No.1・No.2 ローラーエプロン及びダミーバーヘッドのみ新規製作とした。

鋳片の変形に起因する未凝固内部割れを防止するため、ピンチロールには過圧下防止のためのディスタンスピースを装入し、適正圧下量の調査も実施した。

III 問題点とその対策

450φ大断面丸鉄片の製造上の問題点と対策を以下に列記する。

(1) 未凝固内部割れ

450φ丸鉄片での未凝固内部割れ発生条件を示す。(図1)なお歪量は便宜上当社で開発されたスラブ用の計算式⁴⁾を用いて示している。

ピンチロールでの過圧下の防止により鋳込速度が 0.5 m/min でも健全な内部品質を得ることが可能である。(写真1)

(2) 表皮下割れ

低比水量化(0.6 l/kg·S)で防止できる。

(3) 熱応力割れ

凝固完了後の鋳片の冷却時に生ずると考えられ、鋳片の徐冷により防止できる。

(4) 成品 UST 不良

成品 UST 不良は鋳片 1/2R 部での水素量とよく対応し、鋳片徐冷により問題のない成績を得ている。

IV 結 言

彎曲型ブルーム CCM を用いて大断面丸鉄片の鋳込試験を実施した結果、満足すべき環状品用素材製造の目途を得た。

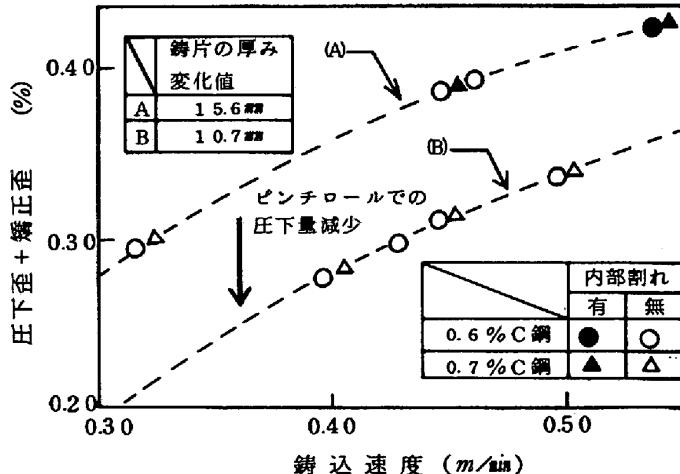


図1 450φ丸鉄片の未凝固内部割れ発生条件

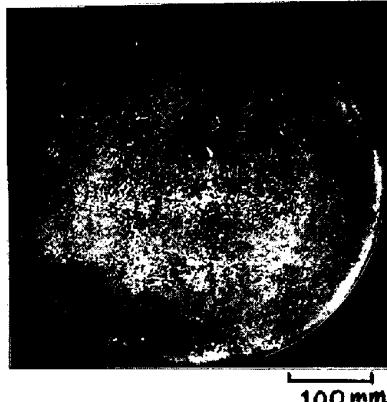


写真1 丸鉄片のデンドライト組織

(0.7% C 鋼... $V_c = 0.5 \text{ m/min}$, $\Delta T = 33^\circ\text{C}$)

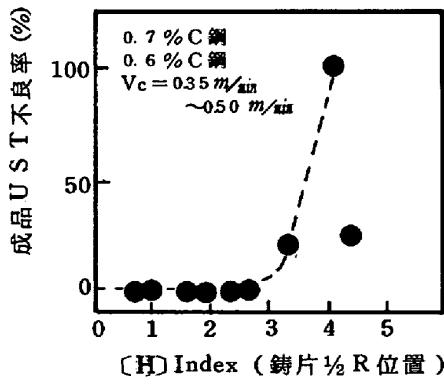


図2 鑄片 1/2R 部の [H] 量と 製品 UST 不良率

1) 梨和ら; 鉄と鋼 66 (1980) S 247 2) 梨和ら; 鉄と鋼 67 (1981) S 213

3) 南村ら; 鉄と鋼 67 (1981) S 166 4) 彦谷ら; 鉄と鋼 66 (1980) S 192