

(266) ゴムモデルによる短辺ウェッジド鋳片の矯正挙動の検討

(形鋼圧延用鋳片製造技術の開発-2)

新日本製鐵(株) 堺技術研究部 ○大野剛正 尾野 均

本社 堤 一彦

堺製鐵所 高橋 亮 後藤淳浩

1. 緒言

短辺ウェッジド鋳片（以下W鋳片という）はV型溝付与により矯正時の短辺ずれが懸念されるので、短辺シェル厚を変えたゴムモデルによる未凝固矯正実験により鋳造可能速度を検討した結果を報告する。

2. 実験方法

ゴムモデルによる矯正挙動調査実験には安田ら¹⁾の方法を用いた。Fig. 1に実験装置の概要を、Fig. 2にW鋳片を模擬したゴム試片の一例を示す。長辺面、短辺面の厚み(a, b)は3~10mmの範囲でえた。

試片に内圧をかけつつ一定速度で、模擬連鋳機のローラー矯正機内を通過させ、各部に貼付した歪ゲージでゴム試片の変形を測定した。

3. 実験結果と検討

Fig. 3に通常スラブ形状とW鋳片形状において、短辺厚みをえた場合の各ロール通過時のL面コーナー部の歪変化を示す。矯正歪は矯正ロール(No.4)の前後3ロールピッチ間で変化している。短辺厚みが小さい程歪の変化が広い範囲にわたる傾向がある。

鋳片を曲げ変形する2枚の長辺板と剪断変形する短辺板の組合せと考え、短辺が剪断変形をおこして上下の長辺板が鋳造方向にずれることにより長辺の矯正歪が緩和されると考えると、上下長辺のずれ量Zは次式で示される。

$$Z = \frac{1}{2} \int_0^1 \left\{ \varepsilon - y \left(\frac{1}{R} - \frac{1}{R_0} \right) \right\} dl$$

ε : 歪量、y : 試片の半厚み

R : l位置での試片曲率半径

R₀ : 初期曲率半径

Fig. 4に ε の実測値を上式に代入して求めた最大ずれ量と短長辺

厚比(b/a)との関係を示す。

鋳造時に許容される最大ずれ量の値は不明であるが、通常スラブ鋳片を1.5m/minの速度で鋳造する場合と最大ずれ量が等価になるW鋳片の矯正点位置におけるb/aから、伝熱解析によって鋳造速度を推測すると1.25m/minとなる。

4. 結言

W鋳片は1.25m/minの鋳造速度であれば充分鋳造可能であることが推測された。

これらの基礎検討等をふまえ、W鋳片の実機鋳造を実施し良好な鋳片が得られることを確認した。

参考文献 1) 安田ら: 鉄と鋼, 72(1986), S.992

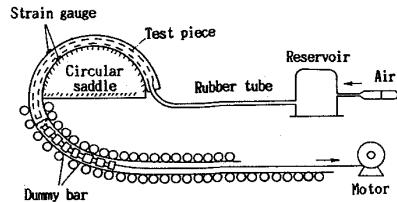


Fig.1 Experimental apparatus

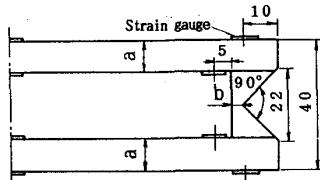


Fig.2 Cross section of a test piece with strain gauges

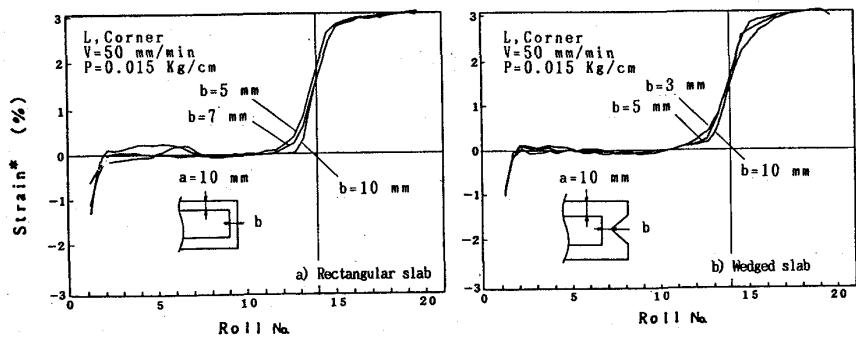
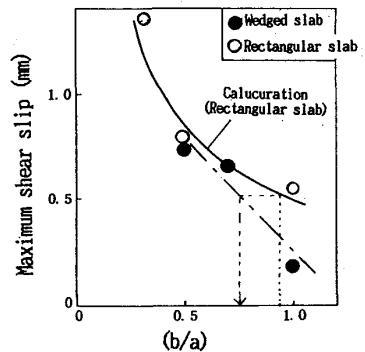


Fig.3 Strain changes of wide face near the corner during straightening

Fig.4 Relation between maximum shear slip and (b/a)
(b/a:ratio of narrow and wide shell thickness)