

(178)

扇島1号スラブ連続鋳造機の鋳片の品質

日本钢管 京浜製鉄所

樋 昌久 ○ 石黒守幸

遠藤豪士

技術研究所

村上勝彦

1. 緒 言

扇島1号スラブ連続鋳造機は、湾曲型連続鋳造機の欠点である鋳片上面側 $1/5 t$ の介在物集積を消滅させ、介在物量を低減させるため、メニスカス下に約4.8mの垂直部を有し、かつ鋳片の中心偏析を低減するため、最終凝固部に、未凝固鋳片軽圧下装置(Soft-reduction unit)を備えている。これらの新技術の効果を厚板向40~50キロ級鋼(X-60, X-65を含む)により確認した。

2. 鋳造条件

- ①スラブ・サイズ = $232 \times 1,600 \sim 2,240 \text{ mm}$, ②鋳造速度 = $0.9 \sim 1.0 \text{ m/min}$
- ③タンディッシュ内過熱度 $\Delta T = 30 \sim 50^\circ\text{C}$ (高温鋳造), $\Delta T \leq 15^\circ\text{C}$ (低温鋳造), ④軽圧下量 = 0, 0.5, 0.75, 1.0, 2.0 mm/m
- ⑤軽圧下油圧 = $70 \sim 110 \text{ kg/cm}^2$

3. 非金属介在物の量と分布

鋳片引抜き横方向断面の研磨面に認められる 100μ 以上の大型目視介在物をカウントし、厚み方向の分布を湾曲型連続鋳造機のそれと比較して図1に示した。1号鋳材の介在物は、厚み方向にはほぼ均等に分布し、その量も大幅に減少しており(約 $1/15$ 以下)、介在物の浮上分離に関して、垂直凝固の有利なことを示している。そして垂直部の長さは、約4.8mで十分なことがわかる。また、介在物量に関して、鋳造温度の影響を受け、垂直凝固と言えども高温鋳造が有利である。

4. 中心偏析

鋳片横方向断面のSプリントより、図3に示す要領で中心偏析面積率を定量し、鋳造温度をパラメーターとして、未凝固鋳片軽圧下率との関係を、図2に示した。

鋳片の中心偏析は、 0.5 mm/m 以上の軽圧下鋳造により改善され、特に高温鋳造の場合、著しい改善が行われることがわかる。

低温鋳造において、中心偏析改善に及ぼす軽圧下の効果が小さい理由は、鋳片中央部が等軸晶組織となり、鋳片最終凝固部の一輪圧下が十分に行なわれにくいためと考えられる。

なお、スラブの内部ワレは、操業以来観察されていない。

5. スラブ表面性状

操業4ヶ月目に部分手入テストを開始し、53年7月より部分手入にふみきり、現在、厚板向50キロ級鋼を含め、厚板全装入量の80%の部分手入を実施しており、厚板表面手入率(材料性)3%の推移を実現している。

6. まとめ

扇島1号垂直曲げ型連続鋳造機のスラブ表面、内部性状は極めて良好であり、高級ラインパイプを含めた厚板向(UOE及びERW用)素材、及び、超深絞り用、ブリキ用冷延板向素材を順調に製造している。

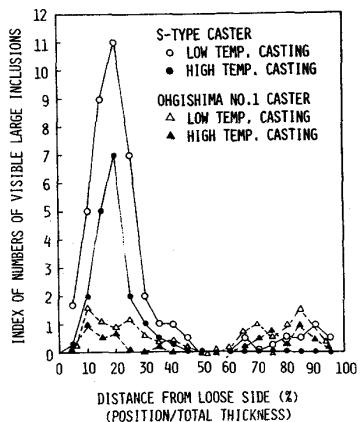
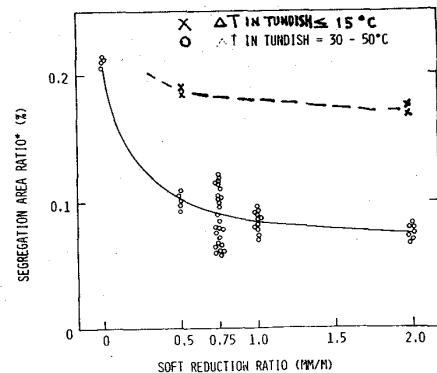


図1 鋳片内目視大型
介在物の分布と量



$$\text{中心偏析面積率} = \frac{\sum_i d_i \times \ell_i}{D \times L} \times 100 (\%)$$

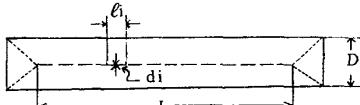


図2 高温軽圧下鋳造による中心偏析の改善