

(119) ブルーム C C 鋳片の内部性状におよぼす 2 次冷却強度の影響
(大断面ブルーム連続鋳造機……N)

日本钢管株 技術研究所 ○ 笹島保敏 矢野幸三

京浜製鉄所 植昌久 株井明 山上謙

1. 緒 言

扇島 4 号ブルーム連鋳機は昭和 54 年 4 月稼動以来順調に操業を続けている。本連鋳機は継目無管用素材を供給しているため鋳片内質と管内面不良とは極めて相関が強い。本報告は鋳片中心部付近に発生する割れを防止するため 2 次冷却強度を種々変更した結果、割れを完全に防止できたので報告する。

2. 試験方法

試験鋼種は主として鋳造されている 0.15% [C] ~ 0.45% [C] の普通炭素鋼である。2 次冷却強度の変更方法としては、1) 鋳造速度を一定として、2 次スプレー比水量を変更させる方法、2) 2 次スプレー水量 (ℓ / kg) を一定にし、鋳造速度を変更させる方法の 2 方式を採用した。また、中心部の割れの発生の有無については鋳片でのカラーチェック、マクロ試験および分塊圧延後のビレットで調査した。

3. 試験結果および考察

3-1. 中心部の割れの観察

凝固組織と割れの関係および割れ破面を SEM によって調査した結果、割れはデンドライト樹間に発生しており、その割れ破面にはデンドライトのチップがみられる。この事実から、割れ発生時期は完全凝固後ではなく、溶鋼の移動が出来なくなつた高固相率に達した時期と考えられる。

3-2. 中心部の割れと比水量の関係

図 1 に鋳片中心部の割れにおよぼす比水量とタンデッシュ内の溶鋼加熱度 ΔT の関係を示す。図から判るように比水量を $0.31 \ell / \text{kg} \cdot \text{Steel}$ 以下にすれば割れは完全に防止できる。比水量を減ずることによって割れが防止できる理由は比水量が少ないと中心部の固相率 $f_s = 0 \sim f_s = 0.6$ 間での凝固速度が遅くなるため、凝固収縮に見合った溶鋼供給が有利となることが後の割れ発生を防止しているものと考えられる。

3-3. 中心部の割れとビレット内質について

鋳片中心部に割れが存在すると、分塊圧延時の加熱炉内でその割れを通じて鋳片の端面部が酸化し、この部分が後の製管時の内面不良となる。図 2 は比水量が $0.34 \ell / \text{kg} \cdot \text{Steel}$ の場合と $0.31 \ell / \text{kg} \cdot \text{Steel}$ の場合の鋳片を 170ϕ ビレットに圧延し、鋳片端面部に相当する位置の酸化領域を酸素分析によって調査したものであるが、比水量を少なくし割れを防止した鋳片は端面部からの酸化が大幅に減少でき、その結果製管成績も向上した。

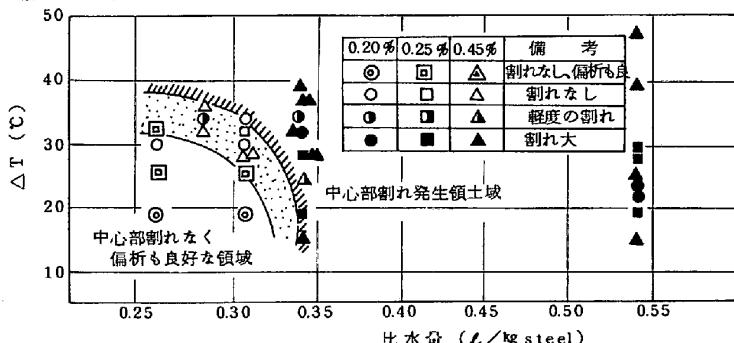
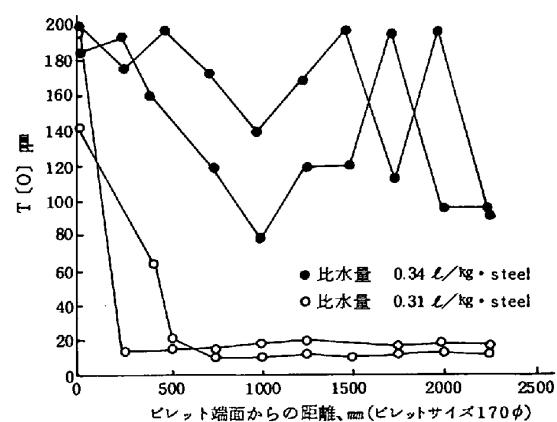
図 1. 中心部割れにおよぼす比水量と ΔT の関係

図 2. ビレット端面の酸化状況