

株神戸製鋼所

岡村正義・前田光明・荒川高治

広瀬和夫・須永礼倫・岡本隆志

## 1. 緒 言

発電用蒸気タービンのロータで高圧および中圧ロータは高温で使用されるので CrMoV 鋼が用いられる。タービンの蒸気温度や圧力を上げると発電効率が向上することが知られ、 $1050^{\circ}\text{F}$ ( $566^{\circ}\text{C}$ ) から遂次上昇することが検討されている。これにともない材料も CrMoV 鋼から 12Cr 鋼に代わり、適正な成分組成が検討されている。<sup>1)</sup> 本報告では低 Al, 低 Si の 12Cr ロータ用鋼塊を取鍋精錬炉 → ESR プロセスで製造した結果について述べる。

## 2. 調査方法

(電極の製造) クリープ強度の点から低 Si, 低 Al, また N を 0.04% 程度含有しているので、脱酸、脱硫の強化ならびに N を正確にコントロールするため取鍋精錬炉を使用した。なお C は 0.15%, Cr は 10% 程度含有している。100t 電弧炉で溶解、脱炭し、排滓後取鍋精錬用取鍋に出鋼した。取鍋精錬炉で昇温、造滓後、真空下で Ar攪拌して脱硫、脱酸した。その後 N を窒化クロム, N<sub>2</sub>により制御した。

(ESR) 電極を 1400mmΦ の鋳型を用いて溶解した。Al を可能な限り低減するため、SiO<sub>2</sub>を含有するスラグ<sup>2)</sup>を用いて ESR した。

(試料採取) 電極の製造、ESR 中に溶湯ならびにスラグを採取し分析に供すとともに、ESR 以降については鍛造後のロータ材の両端、また製品の軸心から取り出した試験材で内部品質を調べた。

## 3. 結果と考察

(電極の製造) (1) 脱硫、脱酸；低 Si, 低 Al の条件で真空下で Ar攪拌した結果、Fig. 1 に示すように S は 30 ppm を示した。さらにスラグの還元の強化やスラグ組成の調整を図れば 10 ppm も可能である。O については真空処理後 50 ppm を示した。(2) 窒素；真空処理中の窒素の挙動を 2 次反応で解析した結果、みかけの脱窒速度定数は  $3.4 \text{ cm}^2/\text{sec}$  を示し、20 分程度の処理時間で 400 ppm から 150 ppm まで減少する。なお、脱窒速度定数は活量係数の 2 乗に比例する。

(ESR) (1) Al；スラグとメタル間で Si と Al は平衡関係にあることを示した。<sup>2)</sup> この 1400mmΦ の結果を Fig. 1 に示すが、低い Al 値を示す。(2) 脱硫、脱酸；Fig. 1 の S と O の挙動から S は 10 ppm, O は 20 ppm と低値であることがわかる。(3) 水素；ホットスタート法、Ar 雾周気溶解により、ESR 中でピックアップはなく、1.5 ppm を示した。

(内部性状) (1) マクロ組織；トップ、ボトムともフレッケルは認められなかった。(2) 偏析と清浄度；ロータの中心部で C, P, S の偏析は認められず、また、清浄度を ASTM, E-45 Method D で測定した結果、すべての介在物の種類について  $1/2$  または 1.0 以下で良好な結果を示した。

1) 藤田他；鉄と鋼, 71(1985), S. 1565, 1566, 1567

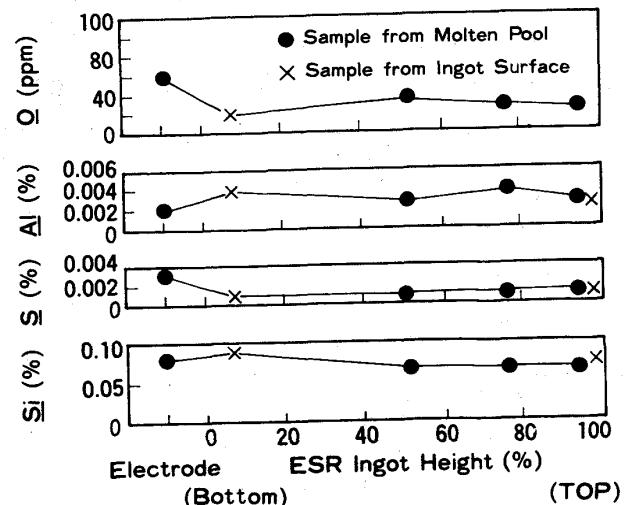


Fig. 1 Typical behaviour of Al, Si, O and S contents in the actual ESR with a mold diameter of 1400 mm

2) 岡村他；鉄と鋼, 69(1983), S. 1028