

(66) 初晶テニドライトによる鋼中溶質元素の分配係数の決定について

北海道大学工学部 ○高橋忠義 大学院 高瀬賢一朗
 (株)日本製鋼所室蘭製作所研究所 鈴木是明

1. 誌言 鋼の凝固機構特に偏析現象を解明する上で溶質元素の妥当な分配係数を知ることは重要なことである。これまで多くの研究者により平衡分配係数の値が報告されており、その値は一致せず、元素によつて大きく異なる値となつてゐるのが現状である。本研究は、合金の液相から固相が晶出する際、その固相はテニドライト形態をとりつつ液相中に発達するものであるから、その発達過程において、テニドライトを残溶鋼から分離して、それを母材から切り出し、表面を溶解したテニドライトスケルトンを集めて化学分析することにより、テニドライトスケルトン中に含まれるC, Mn, Si, P, Sの各溶質元素の濃度を求め、テニドライトを分離した領域の各溶質元素の平均液相濃度との関係より分配係数を決定するものである。

2. 方法 シリコニット炉中で1300℃に加熱して砂型に所定の化学成分の溶鋼30kgを1560℃で鋳込み、上部に発熱保温剤を投入して一定時間後に炉から鋳型を引き出し、直ちに平均溶質濃度を知るための試料を、A(凝固進行前面領域)とB(中心領域)の2ヶ所より、石英管で吸引して得た。その後、鋳型を反転することにより残溶鋼を排出する。鋼塊より分離したテニドライトを、その形態によつて次の三段階に分類した。その規準は、(i)テニドライト間隙に存在してゐる溶質濃縮液相が排出過程で残留して凝固した部分、これを溶質濃縮固相と呼ぶ、この残留が少なく、テニドライトアームの三次まで確認できるもの。(ii)溶質濃縮固相かテニドライトのアーム間に一部残留してゐるもの。(iii)溶質濃縮固相かテニドライトアーム間に残留する程度の比較的多いもの。この分離したテニドライトの洗浄をする。この第一段階として、テニドライト形態をできるだけくずさず金属光沢を持つ表面を得るために、10%煮沸塩酸を用いた。この時、(i)クラスのものに対してはスケール除去が主体となるので、約3分間浸漬するにとどめたが、(ii), (iii)のクラスのものに対してはスケール除去以外に、テニドライトアーム間に捕捉されてゐる溶質濃縮固相もある程度溶かし出すために、(ii), (iii)の順に5分間、10分間と浸漬時間を長くした。以上の処理を施したものについてこうこうに、第二段階として、溶質濃縮固相を優先的に溶かし出すために、オーバーホッファー試液に、(i), (ii), (iii)のクラスの順に、2日間、4日間、7日間の浸漬時間をめどとて浸漬した。浸漬後、テニドライト表面に残る腐食生成物を除去するために、10%煮沸塩酸中に、(i), (ii), (iii)クラスの順に5分間、8分間、12分間浸漬した。以上の処理によつて得られたテニドライトスケルトンを乾燥した後、化学分析にかける。また腐食程度の充分でないテニドライトスケルトンについては、あらためて酸洗いの第一段階より繰り返す。

3. 結果 溶鋼の平均組成は全般的に高めにしている。それは分配係数の小さい溶質元素ほど、晶出固相への溶質分配が少なくなるので、化学分析の精度を考慮したためである。鋼塊から取り出した時のテニドライト形態の明確なものほど、すなわち分類が(i)に入るものとのテニドライトスケルトンの分析値が、(ii), (iii)に分類されるものよりも一般に低めな値を示す。例えは、S-(i) 0.03, S-(ii) 0.12, S-(iii) 0.40, P-(i) 0.36, P-(ii) 0.46, P-(iii) 0.60, C-(i) 0.39, C-(ii) 0.45, C-(iii) 0.60, Si-(i) 0.82, Si-(ii) 0.83, Si-(iii) 0.84, Mn-(i) 0.82, Mn-(ii) 0.82, Mn-(iii) 0.89である。Si, Mnでは、(i), (ii), (iii)での分析値に大差はないが、分配係数の小さいS, P, Cでは、かなりの差が認められる。したがつて、本方法によつて信頼性の高い分配係数を求めるためには、テニドライトの残溶鋼からの分離手法が最も重要なことになる。