

東洋製罐綜合研究所
東洋鋼板

工博吉崎鴻造, 父田一郎
石川 準

1. 緒言 低炭素芸鋼板の深絞り性は脱炭焼鉄などで改善されるが、脱炭によって結晶成長が起りやすく、粗大化にともなって加工時にオレンジピールと呼ばれる表面欠陥を生ずる。ここでコア層が粗大粒でリム層が微細粒となつた鋼板であれば、加工性と表面特性がすぐれると考えられる。このため α 域で渗炭を行なつた後 $700\sim730^{\circ}\text{C}$ で粒成長処理を行なつて前記鋼板を得たのでここに報告する。

2. 供試材と実験方法 供試材は冷間圧延のままの 0.8 mm 厚低炭素リムド鋼板で、C%は0.05%以下とした。 α 域渗炭は 900°C で変成した都市ガスにメタンを加え、 -30°C 以下に冷却してから炉に送入した。渗炭は $450\sim730^{\circ}\text{C} \times (5\sim10\text{ h})$ の範囲で変化させて表層 0.15 mm に微細に渗炭させ、さらに $700\sim710^{\circ}\text{C} \times 20\text{ h}$ (サイクルA), $710\sim720^{\circ}\text{C} \times 20\text{ h} \times 2$ (B), $720\sim730^{\circ}\text{C} \times 20\text{ h}$ (C)の粒成長処理を行なつた。処理材は引張性質とY値をしらべ、破断後の引張試片から表面粗さを測定した。

3. 実験結果と考察

1) α 域渗炭 $450\sim730^{\circ}\text{C}$ の各温度で $5\sim10\text{ h}$ の渗炭を行なつた結果、渗炭後の炭化物は温度とともに粗大となり、最大約 10μ に達した。粒成長阻止のためには $0.5\sim2\mu$ 程度の炭化物が適当と考えられるが、このためには 600°C 以下の処理や、 $450\sim600^{\circ}\text{C}$ 間を徐加熱中に渗炭する処理が適しており、C増量は $0.01\sim0.02\%$ である。渗炭速度から求めた活性化エネルギーは $20,570\text{ cal/mol}$ であった。

2) 粒成長処理 サイクルAによると処理材のリム、コア層のJIS粒度差は0.1~1.2であるが、Bでは0.4~1.3でいすれもリム層が微細となった。(写真参照) Cでは炭化物が粗大となり、差はないが、パーライトを生成したものはリム層が微細となり、コア層には炭化物はほとんどみられなかつた。

3) 粒成長処理中の炭化物の移動 渗炭後の炭化物の大きさや分布がリム、コア層で異なつてゐるため、加熱によって炭化物の凝集が起る。渗炭後の各層のC%を調べ粒成長処理後のC%と比べると、リム層にコア層よりわずかに粗大な炭化物が存在していると、加熱によってリム層へCが移動することがわかつり、コア層の粒成長が促進されることを知つた。

4) 機械的性質 処理後の機械的性質をコントロール材と比較すると、処理材は引張強さを増し、伸び率、CCV値が低下する。しかしY値はコア層が粗大になるので増加する。表面粗さは処理材が小さく、優れていたことがわかつた。

鋼板を冷延後電解洗滌せずにバッタ焼鉄すると圧延油、洗滌油が表面に附着しているため、渗炭性ガスを発生し、低露点において表層に渗炭することがあるので、一口用鋼板向には必ず電解洗滌を行なう必要があると思われる。

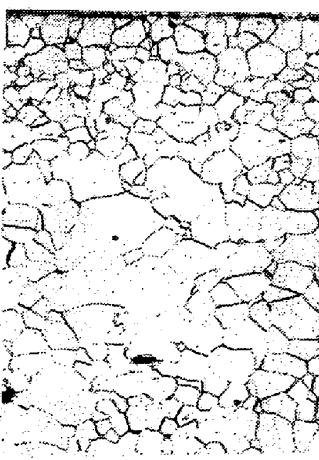


写真 上部がリム層 $\times 150$