

(192)

Fe-Mn-S 合金の再結晶集合組織に及ぼす Mn, S の存在状態の影響

神戸製鋼所 梅田基礎研究所 ○福嶋教郎 佐藤始夫
八木吉郎

1. 緒言 低炭素冷延鋼板の再結晶導動因子として再結晶集合組織に及ぼす Mn, S の影響については、最近とくに注目されたり、多くの研究が行われてゐる。例えは Jitmer and Kraus¹⁾ は、冷延前固溶 S の存在可否と緩慢再結晶現象を示すとしたし、低炭素冷延鋼板でよく観察される粗粒層形成の原因とは云ふことを示した。また、武智²⁾ は、{111}集合組織の発達に対する Fe-Mn-S clustering の回復抑制効果の重要性を指摘した。一方、三輪³⁾ は示すように、鋼塊中に存在する $(Fe, Mn)_S$ および非金属介在物の均熱処理条件によって組成不純物の存在形態を異にする。このことから、冷延前の均熱処理条件が冷延後鋼板の集合組織に影響を及ぼすことが予想される。したがって、本研究は主として冷延前の均熱処理条件、冷延温度下での冷延板処理による再結晶集合組織変化について検討するところである。

2. 実験方法 Fe-0.2%Mn-0.015%S 合金を真空溶解法により溶解し 10kg インゴットを得た。これを 900°C で鍛造し面削りにより 8mm 厚の板とした。この板をアルゴンガス気流中で 1100°C から 1300°C × 5 時間均熱処理後水冷して、冷延温度 IF 850°C, 950°C および 1050°C にて、2 パスで 2.6mm 厚の冷延板を得た。冷延板は酸洗後工分割し、一方はそのままで 5% の冷間圧延を行つた、他方 IF 760°C × 1 時間の均熱処理後炉冷し、その後 75% の冷間圧延を行つた。また、焼鉄 IF 700°C × 5 時間真空中で行つた後炉冷して、これらについて X 線微鏡観察下で板厚中心部の集合組織を測定した。

3. 実験結果

(1) 冷延板の粒度 IF 950°C 冷延で最も小さく IF 9.86°C 冷延で以下加工組織を残して粗粒になつた。

(2) 冷延温度と同じ時、均熱温度が低い試料が冷延板、冷延焼鉄板ともに粒度が大きくなつた。

(3) 図 1 は焼鉄板の板厚中心層における X 線反射強度比の測定結果である。760°C × 1 時間の冷延板処理を行つた試料で IF 冷延温度を IF 3 と (222) 面強度 IF 増加し、(200) 面強度 IF 成り下り、(110) 面強度 IF 950°C で最小となり 1050°C でふたび IF が増加する。また、均熱温度が高くなる場合に (222) が (110) 面強度が減少し (200) 面強度が増加する傾向が認められる。一方冷延板処理を行つた試料で IF 冷延板処理材と (222) 面強度が高くなる (110) 面強度 IF 低く、一方傾向は冷延温度によらず、(200) 面強度 IF 950°C 以下の冷延で冷延板処理材より 1050°C で逆になる。この場合に IF 均熱処理条件の影響 (IF 冷延温度 IF 量 IF あり時となし) が現れる。

- 1) D.A.Witmer and G.Kraus: Trans. ASM 62 (1969) 447
- 2) 武智: 他: 再結晶部会提出資料, 鋼舟, 17
- 3) 三輪, 他: 鋼と鋼 57 (1971) 26

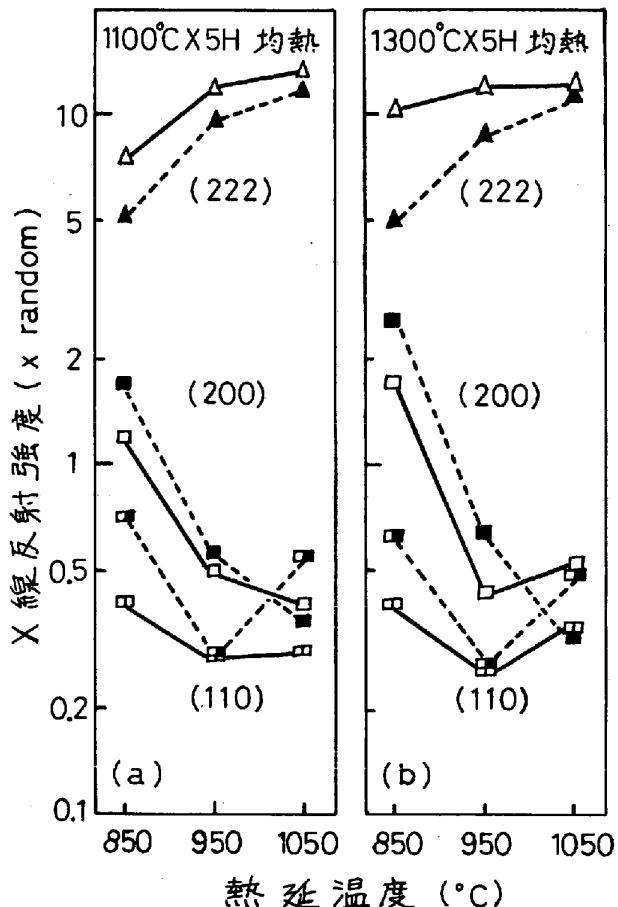


図 1 均熱処理条件、冷延温度、および冷延板処理 (760°C X 1H) と X 線反射強度の関係 (▲, ■, □: 冷延板処理材)