

(664) 加工オーステナイトからのフェライト及び第2相変態挙動に及ぼす 加速冷却条件の影響

川崎製鉄(株) 鉄鋼研究所 ○波戸村太根生

天野虔一, 木村求, 工博 志賀千晃

1. 緒 言

制御圧延後の加速冷却法は加工硬化 γ からの($\gamma \rightarrow \alpha$)変態制御技術であり、ミクロ組織的には(i)フェライトの細粒化¹⁾、と(ii)第2相のベイナイト/マルテンサイト化²⁾が特徴である。しかし(ii)に関する研究は比較的少ない。そこで本研究では、第2相の変態挙動に着目して、制御圧延後の加速冷却において冷却パターンを変えたときの変態挙動及び材質特性の変化について検討し、興味ある結果を得たので報告する。

2 実験方法

0.09%C-0.3%Si-1.4%Mn鋼を用い、実験室的に1150°Cに加熱後Ar₃直上まで制御圧延し、Fig.1に示すような2種の冷却パターンで加速冷却した。冷却パターンIは10°C/sで冷却停止温度を700~300°Cまで変えた実験、冷却パターンIIはフェライト変態温度域の冷却速度を5~40°C/sとし、その後のベイナイト変態温度域での冷却速度を変化させ、各温度域での冷却停止温度を変えた実験である。それぞれの鋼板のT方向の材質特性及びミクロ組織を調査した。

3 実験結果

(1)パターンI(従来の冷却パターンに相当)では冷却停止温度を450°C以下にすると、TSは上昇するが、一方YSは低下した(Fig.2の□印)。

(2)パターンIIの場合には、ベイナイト変態域の冷却速度を3°C/sとすると、冷却停止温度が400°C以下で、TSとYSの両者ともに上昇した。また50%FATTは変化しなかった(Fig.2の○印)。

(3)その結果、従来の冷却パターンでは得られない、TS-YS-50%FATTバランスが実現された(Fig.3)。

(4)以上の結果は、フェライトの細粒化と第2相の変態挙動の変化により説明できる。

参考文献 1)天野ら:鉄と鋼 71(1985)S1392,

2)志賀ら:同上 68(1982)A227

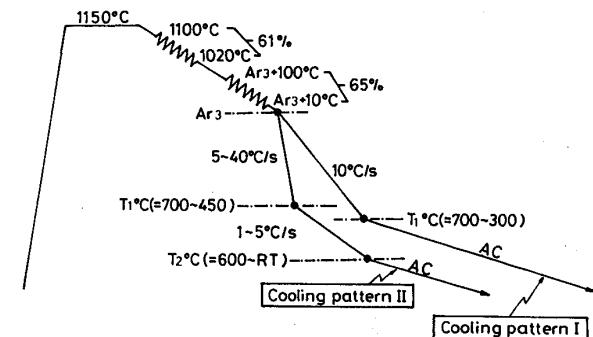


Fig. 1 Schematic illustration of experimental accelerated-cooling

Pattern	Cooling rate (Ar ₃ -T ₁) °C/s	T ₁ , °C	Cooling rate (T ₁ -T ₂) °C/s	T ₂ , °C
□ I	10	700-300	—	—
○ II	25	600	3	500-200

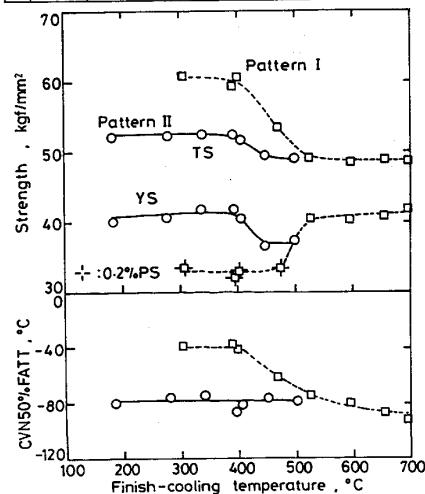


Fig. 2 Effect of finish-cooling temperature on mechanical properties of Si-Mn steel

Pattern	Cooling rate (Ar ₃ -T ₁) °C/s	T ₁ , °C	Cooling rate (T ₁ -T ₂) °C/s	T ₂ , °C
□ I	10	700-300	—	—
○ II	25	600	3	500-200

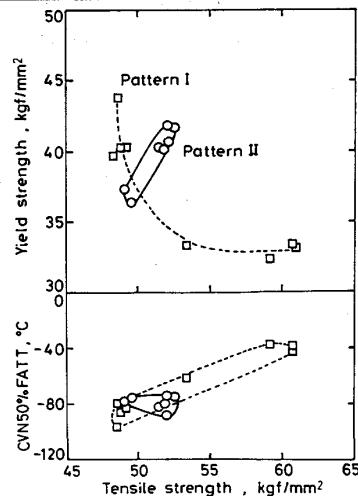


Fig. 3 Effect of cooling pattern on TS-YS, and TS-50%FATT relationships