

(565) 低温仕上・超低温巻取法による熱延まま dual phase 鋼板の組織特性

新日本製鐵(株)基礎研究所 古川 敬, 遠藤道雄

1. 緒言 : D P R プロセス (低温仕上・超低温巻取) により dual phase 鋼板を得るには、仕上時点での $\alpha + \gamma$ 2 相分離と、 γ 相の焼入性が重要である。この観点から、本報では、C, Mn, Cr, Si が組織形成におよぼす効果を検討する。

2. 実験方法 : 0.03~0.1% C, 1.2~1.7% Mn の範囲の C-Mn 鋼および前報で述べた 0.3% Cr あるいは 0.7% Si 添加鋼の実験室的 D P R 処理材¹⁾(仕上温度 F T を変化させ油冷) について、第 2 相体積率、第 2 相の強度推定、フェライト(α 相の加工組織残存の有無)を検討し、機械的性質と対照した。

3. 結果 : (1) Cr 添加あるいは C, Mn の增量により、第 2 相体積率の F T 依存性が増大し 2 相分離が困難になる(図 1)。それに伴ってポリゴナル α の生ずる F T 範囲は狭くなる。Si 添加は 2 相分離を著しく容易にする。この結果は高 Mn-Mo-Nb 鋼の制御圧延の研究結果²⁾と定性的に一致する。C, Mn が少ないとポリゴナル α の生ずる F T 範囲は広いがマルテンサイト(α')の形成が困難になる。(2) 降伏比極小値を与える F T 条件で得られた各鋼の α' 相の強度を 2 相混合則から推定すると、Si 添加鋼は硬質の α' が少量、Cr 添加鋼は軟質の α' が大量に存在する(表 1)。(3) YS/TS < 0.6 を与える F T 範囲は、一般に、 α 相中に変形組織を若干残存させる F T 領域を含む。とくに高 Mn (1.7%) 鋼では、降伏比極小値は変形組織を含む α を生ずる場合に得られる。(4) 降伏比極小値を与える F T により得られた各鋼について、引張強さ × 全伸びの値 (TS × T - E1) と α 体積率の関係をみると(図 2)，同一の

α 体積率に対しては 1.7% Mn 系鋼が 1.2% Mn 系鋼よりも優位にある。Si 添加鋼が明らかに最も優れるが Cr 添加鋼は α 体積率が少ない割合には強度・延性関係が良好である。これらの結果から、 α 相の延性(固溶 C の大小、Si 固溶の有無)および第 2 相の延性破壊挙動などが重要と考えられる。また、図 2 の 1.7% Mn 系鋼の α 相が変形組織を含むことからみても、 α 相に残存する変形組織は、材質劣化要因として過大に評価する必要はない。

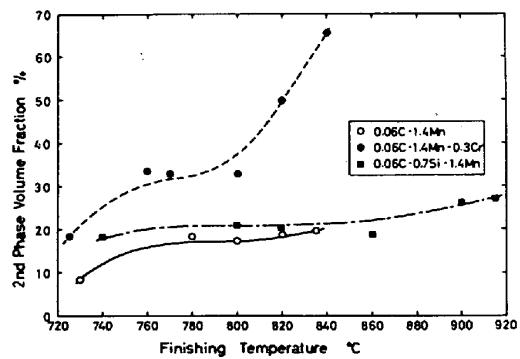


Fig. 1. Finishing-temperature dependence of the second-phase volume fraction.

Table 1. Estimated second-phase strengths.

Steel	σ MPa	$\sigma_{\alpha'}$ MPa	$V_{\alpha'}$	$1 - V_{\alpha'}$	$\sigma_{\alpha'}^c$ MPa
0.06% C-1.4% Mn	560	368	0.18	0.82	1435
0.06% C-1.4% Mn-0.3% Cr	640	368	0.32	0.68	1218
0.06% C-0.7% Si-1.4% Mn	680	437	0.20	0.80	1652

$\sigma = \sigma_{\alpha'}(1-V_{\alpha'}) + \sigma_{\alpha'}V_{\alpha'}$, where σ : TS of the specimen, $\sigma_{\alpha'}$: estimated TS of α' , $V_{\alpha'}$: observed volume fraction of α' , $\sigma_{\alpha'}^c$: calculated TS of α' .

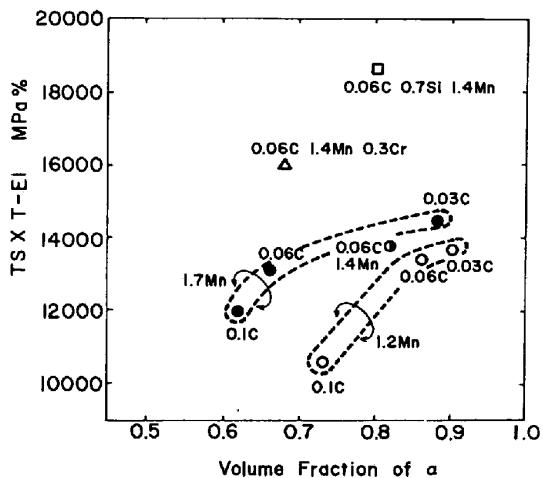


Fig. 2. Strength-ductility in relation to ferrite volume fraction.

1) 古川, 遠藤: 鉄と鋼, 67(1981)S532.

2) 橋本, 沢村, 大谷: 鉄と鋼, 65(1979)1589.