

(504) 強度・靭性におよぼす C, Si, Mn および Nb 量の影響

(ラインパイプ用含ベーナイト熱延高張力鋼板の強度・靭性—2)

(株) 神戸製鋼所 加古川製鉄所 ○白沢秀則 自在丸二郎

1. 緒言 前報¹⁾では、含ベーナイト(B)タイプ熱延高張力鋼の強度・靭性におよぼす制御圧延条件の影響をフェライト・パラライト(F-P)タイプ鋼のそれと対比させて検討した。ここではひきつづき C, Si, Mn および Nb 量の異なる材料について同様の調査をおこない、合せて B タイプ熱延高張力鋼の靭性におよぼす下部組織の影響につき検討した。

2. 実験方法 供試鋼は 0.06% C - 1.7% Mn - 0.3% Mo - 0.05% Nb - Al の成分をベースとして、C 量(0.03~0.09%), Si 量(tr.~0.30%), Mn 量(1.40~2.00%) ならびに Nb 量(0.026~0.088%) をそれぞれ単独に変化させた高周波真空溶解鋼である。これら 90kg 鋼塊を鍛造後圧延して熱延実験材を採取した。熱間圧延は、1150°C 加熱 - 1000°C で 50% 壓下 - 800°C 仕上で 54% 壓下により、3 パスにて 9mm の板厚には上げた。仕上圧延後のコイル冷却シミュレーション条件は前報¹⁾の場合と同様であるが、変態処理温度を 500°C ならびに 640°C の 2 種類とし、前者で B タイプ組織、後者で F-P タイプ組織を得た。これら材料の強度・靭性を調査するとともに、B タイプ熱延高張力鋼の組織と靭性との関係について検討した。

3. 実験結果 C, Si, Mn および Nb 量と強度・靭性との関係を変態処理温度別に図 1 に示す。同図において、強度はいずれの処理温度とも各成分の含有量とともに上昇し、その傾向は Mn の場合を除きほぼ同様である。しかし、靭性と成分含有量(強度)とはいずれの処理温度とも必ずしも一義的な関係にはない。同一成分では、500°C 処理材が 640°C 処理材より高強度側にあり、しかも靭性がすぐれている。500°C 処理材でのベーナイト率と靭性との関係を図 2 に示す。同図には比較のため前報¹⁾の結果も示す。粗大ベーナイトが混在した低 Mn 鋼を除きベーナイト率と靭性とはよく対応していることがわかる。しかし、その対応関係は同一成分で制御圧延条件を変化させた場合とは異なり、ベーナイト率増加にともなう靭性劣化が著しく小さい。この原因として、C, Mn 量増大によるベーナイト率の増加は同時に組織の微細化をもたらすため、この靭性改善効果により靭性劣化が抑制されることが考えられる。そこで、これを確認するためベース成分の材料を用いて以下の実験を行なった。まず、制御圧延後の冷却過程での変態組織を冷却途中の各温度から水焼入れした試料につき観察した結果、B タイプ下部組織のポリゴナルフェライト(P-F)状粒およびファインポリゴナルフェライト(F-P-F)状粒は、F-P タイプでの P-F 粒の成長が抑制されたものであることがわかった。これは B タイプ鋼が F-P タイプ鋼より靭性がまる¹⁾原因と考えられる。さらに、この結果にもとづいて制御圧延後の冷却速度を変えることによって、ベーナイト率、P-F 状粒サイズおよび F-P-F 状粒の量を変化させた材料につき靭性を調査した結果(図 2)，B タイプ鋼の靭性は P-F 状粒サイズ、F-P-F 状粒の量によって大きく影響を受けることがわかった。

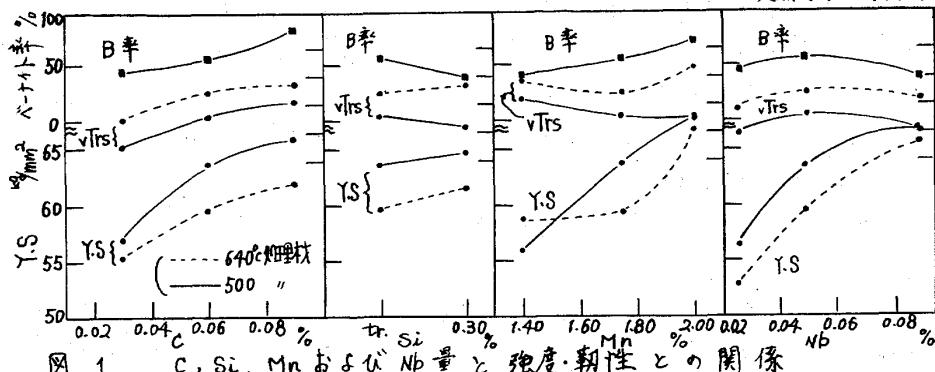
文献¹⁾ 白沢ら：本大会発表予定

図 1 C, Si, Mn および Nb 量と強度・靭性との関係

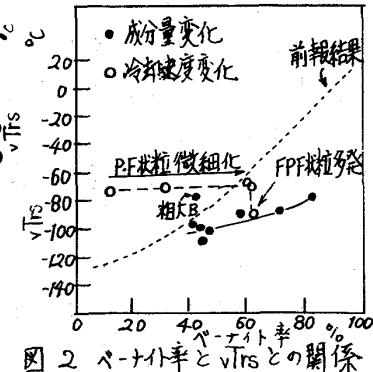


図 2 ベーナイト率と vTrs との関係