

(469) Mo 添加. 圧延条件制御による 6% Mn 鋼の低温靱性の向上

東京大学工学部

○村上雅人 柴田浩司  
藤田利夫

1. 緒言

含 Mn フェライト系鋼では高温で P の結晶粒界への偏析がみとめられ、通常の熱処理を施しても -196°C では粒界脆性破面があらわれる。そこで圧延後ただちに水冷する処理を行い、高温域での偏析の抑制および結晶粒の微細化によって 6% Mn 鋼で比較的良好な結果が得られた。<sup>1)</sup> 圧延温度、合金添加元素を制御することにより、さらに良好な結果が得られたので報告する。

2. 実験方法

供試鋼の化学組成を Table 1 に示す。L1 を基本組成として C, Mo の添加量を変化させ、その影響を調べた。熱処理は QT 処理、QLT 処理の他、850°C、800°C で 40% 圧延水冷後 LT 処理を行った。この処理後シャルピー試験、引張試験、X線回折による測定、SEM による破面観察、TEM 光顕による微視組織観察を行った。

3. 実験結果及び考察

(1) Q 状態の L1~L3 はすべてマルテンサイト組織を呈している。(か) C 量の少ない L3 は L1, L2 より硬さは低い。

(2) 破面観察によると 0.4% の Mo を添加した L2 では QT (Q: 800°C, T: 600°C) 状態で pine cone 破面 (粒界脆性破面) 率は 10% にも満たない。これに対し 0.2% Mo の L1, L3 では約 60% の pine cone 破面率を有している。pine cone 破面は P の偏析に起因して生じる破面であり<sup>2)</sup> 0.4% の Mo 添加が不純物偏析をよく抑制していることを示している。

(3) 850°C で 40 分保持し、約 40% の圧延後水冷し、LT 処理を施した L1~L3 の遷移曲線を Fig. 1 に示す。L1~L3 すべて良好な衝撃値を示しており、L2 では -196°C で 16.3 kgf·m/cm<sup>2</sup> という高い値を示した。さらに 800°C で 1h 保持し、約 40% の圧下を加えて水冷し LT 処理を施すと衝撃値はさらに向上し、L2 では 17.8 kgf·m/cm<sup>2</sup> を示した。

(4) 脆化感受性を調べるため、L1~L3 で圧延後の LT 処理後水冷せず、0.2°C/min で徐冷したところ、衝撃値はわずかに低下した。例として Fig. 1 に L2 の徐冷材の遷移曲線を破線で示す。

(5) L1, L2 は QLT 状態で、いずれも -196°C での引張試験において 90 kgf/mm<sup>2</sup> 以上の降伏強度を有し、強度にもすぐれている。

4. 結言

6% Mn 鋼において 0.4% Mo の添加、圧延条件の制御により、-196°C で強度、靱性にすぐれた鋼が得られた。

(参考文献) 1) 村上ら; 鉄と鋼, 67, (1981), S1386 2) 村上ら; 鉄と鋼, 66, (1980), S1065

Table 1. Chemical Compositions (wt%).

	C	Si	Mn	P	S	Mo	N*	O*
L1	0.049	0.09	5.65	0.003	0.007	0.20	33	23
L2	0.053	0.10	5.63	0.003	0.008	0.40	48	19
L3	0.026	0.10	5.65	0.003	0.007	0.20	36	29

cf. N\*, O\* in ppm

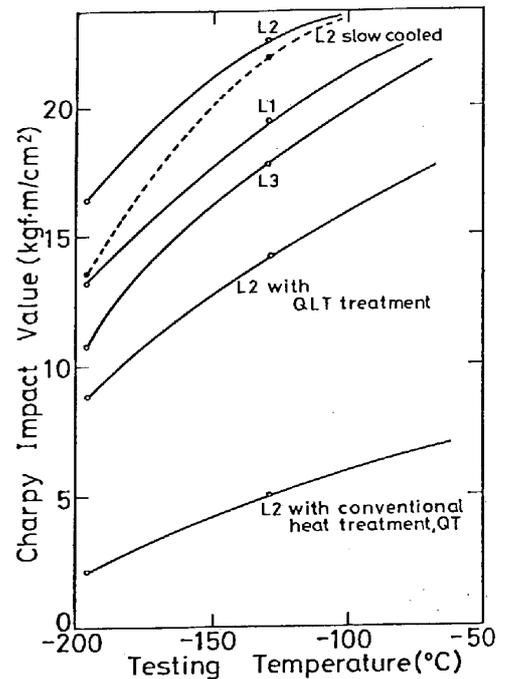


Fig. 1. Energy transition curves for L1~L3 which are rolled 40% at 850°C followed by L(700°C)T(600°C) treatment. Curves are also presented for L2 with QT and QLT treatments. Dotted line shows an energy transition for L2 slow cooled after LT treatment following the rolling.