

(301)

極低温用 Fe-13%Ni-3%Mo 合金の強度と韌性値

(フェライト系極低温用構造材開発の基礎的研究 - 第6報)

金属材料技術研究所 石川 主介・津谷 和男

I. はじめに: 強度にすぐれた BCC 系極低温用構造材として著者らはすでに Fe-13%Ni-3%Mo 合金を提案した。今まで主に 77K における韌性(シャルピー衝撃値)について検討を加えてきたが、本合金の本来の使用温度(4K)における韌性値を測定し合金設計の基本思想を確認する必要がある。本報告においては 4K における破壊韌性を中心にして、Fe-13%Ni-3%Mo 合金の低温特性を考察した。

II. 実験: 使用した合金の化学組成は Table

1 に示す。溶解・加工・熱処理は既報と同じであり、真空高周波溶解後、1200°C で均質化後同温度で鍛造・圧延し 13mm および 6mm の板とした。熱処理は 900°C・2 時間のオーステナイト化後 600°C・2 時間再加熱後水冷した。强度および韌性の試験は室温(300K)、77K および 4K で行った。

Table 1. Chemical composition of material used

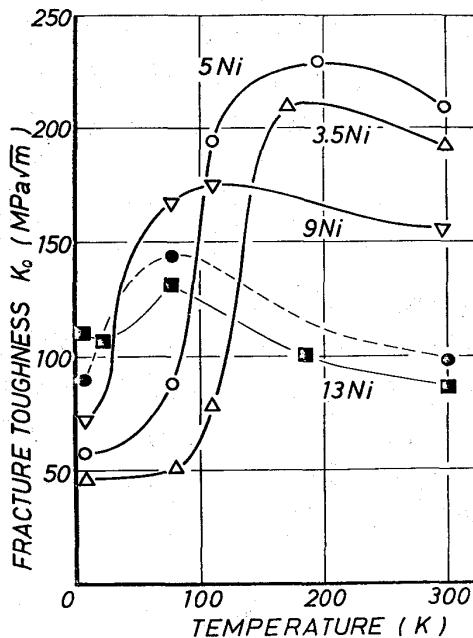
Ni	Mo	Ti	C	P	S	N	Fe
13.4 (wt%)	3.17	0.21	30	40	50	16	Bal.

(ppm)

III. 結果: 杆棒引張の結果については簡単に述べる。耐力および引張強さは 300K から 4K にいたるまで単調に増加していく 4K においても十分な伸びと絞りは保証されている。ただし 4K における塑性挙動は低温変形の特徴として現れる大きなセレーションが認められる。この不連続変形は双晶変形等のせい性破壊を誘起するものではないため直接不安定破壊の発生には直接つながらない。破壊韌性試験は、疲れき裂を含む試験片による三点曲げと鋭い($\gamma = 0.1R$)尖端の切欠付平破試験片を用いて K_Q 値を各温度で測定した。各温度における K_Q 値は Fig. 1 に示される。同時に各 Ni 濃度の鉄合金の K_Q 値を示している。Ni 量とともにせん移温度は低下していく、およそ 13%Ni において消滅している。また K_Q 値とのものにも Ni の効果は明瞭に現れている。高温においては Ni の増加は必ずしも K_Q の増加にはならない。しかし低温における、とくにせん移温度の低下と低温における K_Q 値とのものを上昇させることにより鉄の低温せい性を改善していると現象論的に理解される。したがって Fe-13%Ni-3%Mo は、 K_Q 値に明らかなせん移現象が認められないのみならず疲れ破面直後の破面において走査電子顕微鏡によって不安定破壊を起こすと考えられるべきは破壊を認めることができなかった。結論として極低温用高強度、高韌性の Fe-13%Ni-3%Mo 合金は 4K においても十分な韌性を有し、合金設計の基本思想を裏ぐるものではなかった。

IV. 参考文献:

- 1) 石川・津谷: 鉄と鋼, Vol. 61 (1975), S-610.
- 2) 同上: Proc. 19th Japan Congress Materials Research, vol. 19 (1976), p. 57
- 3) 同上: Cryogenics, vol. 17 (1977), p. 295.
- 4) 同上: Proc. Int'l. Conference on Fracture - 4, vol. 3 (1977), p. 849.
- 5) 同上: 鉄と鋼, 披露中.

Fig. 1 Fe-Ni 合金の K_Q の温度依存性