

(710) 鉄基合金のクリープ破断特性に及ぼすMo並びにVの影響

(15Cr-26Ni-1.25Mo系鉄基合金の高温強度に関する研究 第8報)

(株) 日立製作所 日立研究所

○飯島活巳 山田範雄 桐原誠信 福井寛

1. 緒 言

発電効率の改善を狙った超々臨界圧タービンの開発が進むなかで、蒸気条件 $650^{\circ}\text{C} / 352 \text{atg}$ タービン用ロータ材料として $15\text{Cr}-26\text{Ni}-1.25\text{Mo}$ 耐熱鋼が有望視されている。そこで、前回、本鋼の加熱脆化特性に及ぼす Mo 並びに V の影響を検討し Mo の増加とともに脆化が助長されることを報告した。今回はクリープ破断特性に及ぼす Mo 並びに V の影響について検討した。

2. 供試材

Table 1 は供試材の化学組成を示す。供試材は $15\text{Cr}-26\text{Ni}-1.25\text{Mo}$ 耐熱鋼をベースとし C 及び Ti を低減した重量約 5 kg の鍛造材である。Mo 及び V の添加範囲はそれぞれ $1.03\sim2.00\text{wt\%}$ 、 $0.01\sim0.40\text{wt\%}$ である。また、熱処理として、 $980^{\circ}\text{C} \times 3$ 時間保持の溶体化処理をした後、 $710^{\circ}\text{C} \times 16$ 時間保持の時効処理を実施した。冷却速度は $80^{\circ}\text{C}/\text{h}$ である。

3. 実験結果

Fig. 1 は 650°C 平滑クリープ破断強度並びに 650°C 切欠クリープ破断強度に及ぼす Mo と V の影響を示す。平滑クリープ破断強度は Mo の増加とともに向上し、この傾向は長時間側ほど著しい。切欠クリープ破断強度は切欠強化を示し高 Mo 材ほど高強度となる。一方、クリープ破断強度に及ぼす V の影響は、平滑並びに切欠をとわず見られない。なお、V は $15\text{Cr}-26\text{Ni}-1.25\text{Mo}$ 耐熱鋼の切欠感受性を向上させることができることが報告されているが、本鋼種並びに本 V 範囲ではその効果は小さいようである。

Fig. 2 は 650°C クリープ破断延性に及ぼす Mo 並びに V の影響を示す。この結果によれば、低 Mo 材では長時間側で延性が増加するのに対し高 Mo 材は同等もしくは低下する。したがって、Mo の増加にともなう切欠クリープ破断強度の向上は、必ずしも延性の増加と対応していない。

また、低 Mo 材における延性の増加は硬さの低下と関連し組織的には γ 相の発生及び成長が観察された。この γ 相は主要強化因子である γ' 相の変態より発生したものと考えられることから、Mo 添加による平滑並びに切欠クリープ破断強度の向上は Mo による γ' 相の安定化によるものと推察する。

Table 1 Chemical Composition (wt%)

Charge No.	C	Si	Mn	Ni	Cr	Mo	V	Al	Ti	B
1	0.02	0.47	1.34	26.12	15.05	1.31	0.01	0.22	1.70	0.0045
2	0.02	0.47	1.35	26.06	14.92	1.31	0.22	0.23	1.70	0.0057
3	0.02	0.45	1.34	26.09	14.90	1.32	0.39	0.25	1.70	0.0049
4	0.02	0.50	1.37	26.23	15.04	1.03	0.40	0.23	1.67	0.0046
5	0.04	0.34	1.31	25.92	14.96	1.58	0.30	0.18	1.70	0.0060
6	0.04	0.38	1.27	25.75	14.98	2.00	0.31	0.19	1.63	0.0035

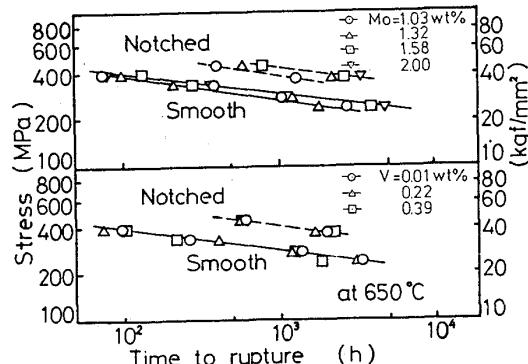


Fig. 1 Effects of Mo and V on creep

rupture strength

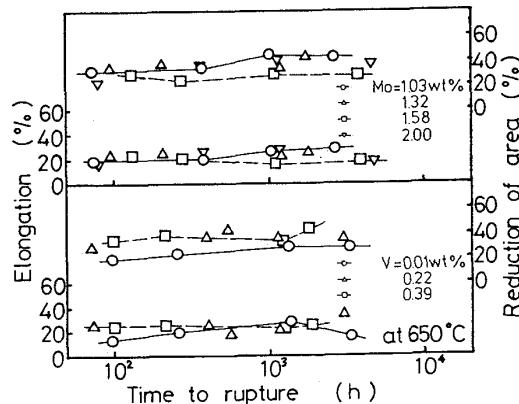


Fig. 2 Effects of Mo and V on creep

rupture ductility