

(573) 12Cr鋼のクリープ破断強度におよぼす高温域での焼入速度の影響

(超高温蒸気タービン 12Cr ロータの研究 - 2)

三菱重工業(株) 原動機事業部 肥爪彰夫 長研 竹田頼正 ○高野勇作

(株)神戸製鋼所 機械事業部 工博 木下修司 高野正義 工博 土山友博

1. 緒言 近年、火力発電プラントの高性能化を目的とした、超々臨界圧発電プラントの開発が進んでいる。蒸気タービンにおいては高温ロータの開発が急務であり著者等は、593°C (1100°F)以上の蒸気温度に耐え得る高強度 12Cr ロータの開発を進めてきた。大型 12Cr ロータは一般に焼入れは油冷で実施するが、実体の焼入速度は遅く中心部では約 100°C/hr 程度となる。したがって 12Cr ロータの開発においては材料特性、特にクリープ破断強度におよぼす焼入速度の影響を明確にする必要がある。そこで一般的には炭化物が析出しないとされている 900°C 以上の領域の焼入速度の影響について検討し若干の知見が得られたので報告する。

2. 材料および試験方法 供試材は、Table 1 に示す 3 種の 12Cr 鋼で、40×40×70 mm の角材を用いた。焼入温度は、1100°C であり、焼入速度は(1)油冷、(2)100°C/hr で 930°C まで冷却し、930°C より油冷、(3)20°C/hr で 930°C まで冷却し、930°C より油冷の 3 種とした。それぞれの材料・熱処理について焼入硬さ、焼戻し硬さ曲線を測定し、680°C × 23 hr 焼戻し材については 650°C においてクリープ破断試験を実施した。

3. 試験結果 (1)焼入組織は全てマルテンサイト組織である。油冷材の焼入硬さは A 材: Hv 579, B 材: Hv 528, C 材: Hv 536 と炭素の高い A 材が最も高い。焼入速度を遅くした場合、max 40 程度であるが、焼入硬さは低下する。但し C 材が最も焼入れ硬さの低下は少ない。

(2)焼戻し硬さ曲線も、各材ともに焼入速度の遅いほど焼戻し硬さは低下する。A 材は、700°C 焼戻しで急速に軟化し、B 材については最も焼入速度の遅い 20°C/hr のみ 700°C で急速に軟化するのが特徴である。C 材は 700°C での急速な軟化はなく、油冷材が 640°C ~ 680°C で軟化抵抗が高くなっている。

(3)Fig. 1, Fig. 2 に 650°C, 25 kg/mm² および 12 kg/mm² のクリープ破断時間と焼入速度の関連性を示す。

明確に各材ともに焼入速度が遅くなる程、クリープ破断時間は短かくなっている。長時間のクリープ破断強度 (12 kg/mm² データ) は、B 材および C 材が優れているが、C 材は、100°C/hr, 20°C/hr の 25 kg/mm² のデータでは B 材よりも破断時間が短いにもかかわらず、12 kg/mm² では逆転しており、又 100°C/hr から、20°C/hr への破断時間の低下が少なく、長時間側で安定な特性を有していることが分かる。以上の結果を Nb(C,N) 等の溶体化における固溶及び焼入時 (高温域) の再析出との関連性で報告する。

Table 1 Chemical composition of test materials (wt %)

	C	Si	Mn	Ni	Cr	Mo	W	V	Nb	N
A	0.21	0.05	0.44	0.49	10.16	1.44	-	0.22	0.055	0.034
B	0.14	0.08	0.51	0.60	10.23	1.48	-	0.17	0.056	0.045
C	0.14	0.07	0.49	0.70	10.02	0.39	1.76	0.18	0.048	0.050

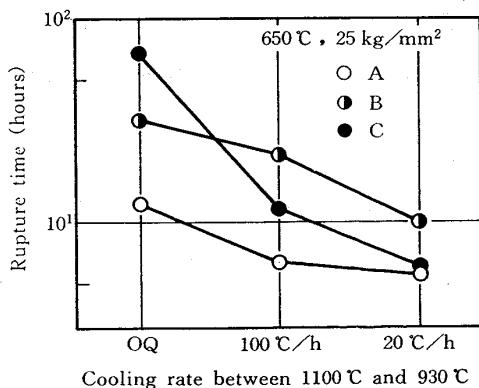


Fig. 1 Effect of cooling rate on creep rupture strength

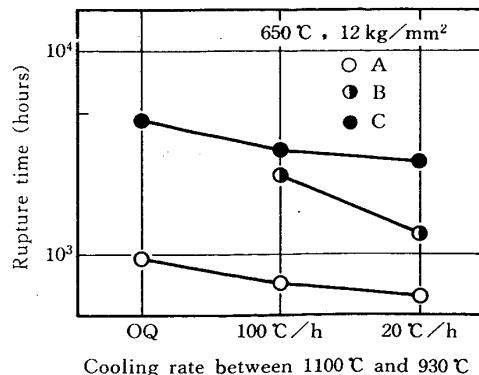


Fig. 2 Effect of cooling rate on creep rupture strength