平成27年度成果報告会

成果報告1

「CrMoV鋼のクリープ条件における ボイド成長シミュレーション」

緒方 隆志

平成28年2月24日



背 景

- 東日本大震災以降、電源供給に占める火力発電の割合は9割を 超えており、火力発電の運用における信頼性の維持が重要な課 題とされている。
- ・運転時間が10万時間を超える経年火力発電所が8割以上にの ぼり、主要高温機器である蒸気タービンやボイラにおけるクリー プ損傷の進行が懸念されている。

・クリープ損傷の蓄積によるクリープボイドや微小き裂の発生・成長を定量的に予測できる手法の開発が望まれている。

目 的

・クリープ条件下での損傷メカニズムを解明し、それに基づきクリープ損傷の進行を定量的に予測する手法を開発する。



供試材料および試験方法

[供試材料]

蒸気タービンロータ材(CrMoV鍛鋼)

化学成分(wt%)

С	Si	Mn	Р	S	Cr	Мо	V
0.30	0.22	0.77	0.012	0.005	1.03	1.14	0.22

[試験条件]

温度:600°C 応力:147MPa 破断時間:2996時間 中断時間:1200,1800,2400時間 クリープ損傷率:40%,60%,80%



クリープ試験片形状





単軸クリープ試験機

クリープ試験および損傷観察結果の代表例





実験によるボイド観察結果のまとめ

- >初期の球状ボイド(1µm程度)は、寿命の15~25%程度で観察された。 (径が1µm~数µmの球状ボイドは表面および粒界拡散と結晶粒のクリー プ変形の寄与により成長する)
- ▶数µmで球状ボイドからき裂状ボイドに遷移して成長を続ける (主として粒界拡散と結晶粒のクリープ変形の寄与により成長する)
- ▶ボイドは応力軸方向に垂直方向に近い粒界上に発生する場合が多いが、 2次元的に垂直方向から角度が大きい粒界に発生する場合もある。 (ボイドは散在することから、ボイドが発生していない周りのりの結晶粒からの拘束を受ける)
- ▶ボイドは同一粒界に複数個発生して合体するというよりも、単一で発生し、 成長する場合が多い。

ж m

既存ボイド成長モデルの代表例

OHull & Rimmer

引張応力oを受ける剛体粒中の 拡散によるボイド成長速度式

引張応力σを受けて拡散および パワーロークリープ変形による 擬球状ボイド成長速度式

ORice

引張応力oを受ける弾性体中の拡散によるボイド成長に及ぼす周りの粒の拘束の影響を考慮した速度式

$$\frac{da}{dt} = \frac{\delta_{b}D_{b}\Omega\left(\sigma - \sigma_{0}\right)}{kTab}$$

$$\frac{da}{dt} = \frac{a \,\varepsilon_c}{2h(\psi)} \left(\frac{\Lambda}{a}\right)^3 \frac{1}{M}$$

$$M = \ln\left(\frac{a+\Lambda}{a} - \left(3 - \left(\frac{a}{a+\Lambda}\right)^2\right)\left(1 - \left(\frac{a}{a+\Lambda}\right)^2\right)/4\right)$$

$$\frac{da}{dt} = \frac{a\,\mathcal{E}c}{2h(\psi)} \left(\frac{\Lambda}{a}\right)^3 \frac{1}{L'}$$

 $L'=2\Lambda^{3}/\beta b^{2}d+\ln(b/a)-(3-(a/b)^{2})(1-(a/b)^{2})/4$



既存クリープボイド成長モデルの拡張





(ボイド成長シミュレーションフロー)

タービンロータ材(Cr-Mo-V鍛鋼)組織の作成



K





シミュレーションによるボイド成長予測結果



ボイド最大長さークリープ損傷

ボイド面積率ークリープ損傷



まとめ

- 1. CrMoV鍛鋼を対象にクリープ損傷材を作製し、微視組織を走査型電顕により観察した。損傷の進行に伴って、粒界上のボイド最大長さ、個数密度、面積率が増大することが観察された。
- 2. 損傷材のボイド発生・成長形態の観察結果に基づき、クリープ 条件下でのボイド成長に及ぼす結晶粒の変形と拘束の影響を考 慮したボイド成長モデルを提案した。
- 3. ボイド成長モデルを組み込んだボイド発生・成長シミュレーション プログラムにより、ボイド最大長さ、個数密度、面積率の損傷に伴 う変化を定量的に予測できることを検証した。

