(1) アウトライン Inspire the Next **HITACHI** Inspire the Next 1. 背暑 社)日本原子力学会水化学部会第4回定例研究会 2. ラジオリシス・ECPモデルの概要 水素注入効果の評価における課題 3. SCC発生モデル 4. SCC進展モデル ー水質・材料の結合の観点からー 5. まとめ (株)日立製作所 電力電機開発研究所 和田陽一 © Hitachi, Ltd. 2007. All rights reserved. © Hitachi, Ltd. 2007, All rights reserved. (2) (3) 水化学ロードマップ HITACHI HITACHI 水質とき裂進展を結ぶ解析手順 Inspire the Next 従来・現状:バルク腐食電位からき裂進展速度を計算 4つの目標 :バルク水質を入力にSCC発生時間、き裂内水質を 計算し、き裂進展速度を計算 将来 ① 世界トップの低被ばく線量 $(\breve{4})$ 産官学協調:研究推進、人材育成、自主規格 従来手順 本手順 バルク 水質モデル 水質モデル(SIMFONY) 11の課題 腐食環境評価技術 炉水 腐食電位モデル 腐食電位モデル 水質 試験/研究の基盤技術 1. ラジオリシスモデル 1. 2. 付着物・析出物の溶出による 2. 被ばく低減 き裂 -0.23Vで З. SCC抑制 局所水質 き裂発生モデル 発生 ON/OFF 4. 燃料健全性 3.隙間、クラッド・酸化物界面の 5. 状態監視 局所水質 4.腐食の直接測定法(センサ) 6. FAC抑制 き裂内 き裂水質モデル き裂水質モデル 7. スケール/クラッド付着抑制 5.腐食速度の定量化 水質 8. クレビス環境 6.酸化皮膜の形成機構と腐食 9. AOA防止(PWR) への影響 き裂 環境/公衆への影響低減 7.放射線照射効果の定量化 き裂進展モデル き裂進展モデル 進展 11. 人/情報の整備 8.腐食の電気化学的理解 9.解離水素の拡散・水素化物

HITACHI

C Hitachi, Ltd. 2007. All rights reserved.



温度、線量率、流れの特徴で分割したノードに沿った 反応経路上の化学種濃度を解析



⑤ 腐食電位(ECP)モデル

HITACHI Inspire the Next

アノード反応

各反応の電流密度を速度論的に算出しECPを計算

速度論モデル : $D_i(C_{i,bulk} extsf{-}C_{i,surface})$ / $\delta extsf{=} kC_{i, surface}$

カノード反応

 D_i : 拡散係数、 $C_{i,bulk}$: バルク濃度、 $C_{i,surface}$: 表面濃度、 δ : 拡散層厚さ、k: 電気化学反応速度定数

				1 12/10			<u> </u>		
	白金上	O ₂ + O ₂ + H ₂ O ₂ +	- 4H+ + 4e - 2H+ + 2e - 2H+ + 2e		2H ₂ C H ₂ C 2H ₂ C	О О ₂ Н ₂ О	\Rightarrow	2H++2e-	
S	USŁ	O ₂ + H ₂ O ₂ +	- 2H+ + 2e - 2H+ + 2e	$\overline{}$	H ₂ C 2H ₂ C	D ₂ H ₂	\rightarrow	2H++2e-	
E	CP: (1	θ){i, <	_{հյ–Ի} (ф)+ Հ SUS:	-i _{ァノート} ・(φ) 304 >	+i _{sus} ((ф) }+θ { i _カ < 背	_{/─ト} ゙(ቀ)	⊦i _{アノート} ゙(φ) } >	=0
φ: θ:	電位 単位面	積あた	りの貴語	金属被覆	夏 率 =	1.1×付	着量(<i>µ</i>	g/cm²)	
							© Hitacl	hi, Ltd. 2007. All rights	reserved.
7			#	<u>ተ</u> ጠ ጥ				HITA	СНІ
Ċ									
	/ 30	の光	生てて		恢 安			Inspire tr	e Next
水	ý 質、応	力、木	生てす	-)レの 影響を	て ない たいし たいし たい たい たい たい たい たい たい たい たい たい たい たい たい	ℂSCC身	生時	inspire tr 間を計算	e Next
水 (S	× SC 質、応 CC発生) の光 力、木 ミモデノ	生モフ オ <mark>料の</mark> ル式)	-)レUJ 影響を:	て 考慮し	.てSCC身	\$生時	inspire tr 間を計算 _{和田ら、20}	ne Next 07
水 (S t		し 光 カ、木 ト モデノ $xp\left(\frac{F\alpha}{2}\right)$	生て7 材料の ル式) (<u>V-Vc)</u> RT	-)レOJ 影響を)−1] ^{−1} ×	恢安 考慮し :(A+Bi	てSCC券 ;) ^{−1} × {C[ex]	经時 (<i>D</i> 炭素	間を計算 和田ら、20 量)−1 ^{−1} +	$\left. \begin{array}{c} 07 \\ E \end{array} \right\}$
水 (S t	$\sum_{j=1}^{2} \frac{\xi_{j}}{J_{m}} \left[e^{\frac{\xi_{j}}{2}} \right]$	、 力、 た モデノ xp(<u>Fa</u> 【カ	生て7 オ料の い式) (<u>V-Vc)</u> RT (質項】)-1] ⁻¹ >	恢安 考慮し :(A+Bi 【応力項	てSCC分 ⁽⁾⁻¹ × {C[ex ₁ 頁】	き生時 (_{D炭素} 【材料	間を計算 和田ら、20 量)−1 ^{]−1} + 項】	$\left. \begin{array}{c} 07 \\ \mathbf{E} \end{array} \right\}$
水 (S t	$\sum_{j=1}^{2} \frac{\xi_{j}}{J_{m}} \left[e^{\frac{\xi_{j}}{2}} \right]$	し光 力、木 Eモデノ $xp\left(\frac{F\alpha}{2}\right)$	生て7 オ料の レ式) (V – Vc) RT く質項】	ジ智を :)-1] ⁻¹ × 酸化	恢安 考慮し :(A+Bä 【応力項 :皮膜	てSCC分 ⁽⁾⁻¹ × {C[exp 頁】	《生時 》 (<i>D</i> 炭素 【材料 炉水	間を計算 和田ら、20 量)−1 ⁻¹ + 項】	$\left. \begin{array}{c} 07 \\ E \end{array} \right\}$
1 (S t	文 質、応 CC発生 $=\frac{\xi}{J_m}$ [e:	、して、 力、木 Eモデノ xp(<u>Fα</u> 【か 母村 溜 敏化度プ	生て7	ジ響を)-1] ⁻¹ 酸化 →●	(ス子) また (A+Bを (応力功 た皮膜 ●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●	てSCC务 () ⁻¹ × {C[ex] 頁】 ①金属 酸イオ	生時 (D炭素 【材料 炉水 パオン溶 ン侵入	間を計算 和田ら、20 量)−1 ⁻¹ + 項】	07 <i>E</i> }
1 (S t	$\sum_{j=1}^{\infty} \frac{\zeta_{j}}{J_{m}} \left[e^{\frac{\zeta_{j}}{2}} \right]$	、して、 力、木 Eモデノ xp(<u>Fα</u> 【か 母材溶 織化度	生て7)-1] ⁻¹ 酸(t) → ●	(ス+ B を (A+ Bを (広力 功 法皮膜 ●●●● ●●●●	てSCC分 () ⁻¹ × {C[ex] 頁】 ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ()金属 酸イオ ②カチ に生成	(間を計算 和田ら、20 量)-1 ⁻¹ + 項】 出と硫	07 <i>E</i> }
水 (S t	$\int_{z} \frac{z}{J_m} \left[e^{\frac{z}{J_m}} \right]$	、 して、 大 大 大 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 、 デ ノ 、 本 デ ノ 、 本 、 、 和 本 デ ノ 、 本 、 、 、 本 、 、 、 、 本 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、	キモフ オ料の (V-Vc) RT (質項】 (出 が支配) 移動速度 イオン濃度		(ス+ B を (A+ Bを (広力功 法皮膜 ●●●● ●●●● ●●●● ●●●● ●●●●● ●●●●● ●●●●● ●●●●	・てSCC分 () ⁻¹ × {C[ex] 頁】 ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ 、 () 企 厚 、 () の の の の の の チ に 生成 3) カチ 結合し	生時 (<i>D</i> 炭素 【材料 炉水 イオン溶 マーフ オン空孔 オン空孔	間を計算 和田ら、20 量)-1 ⁻¹ + 項】 出と硫 が表面	07 <i>E</i> }
水 (S t	ア て て て 、 応 て 、 た て 、 た 、 て 、 た 、 て 、 た 、 て 、 た 、 て 、 た 、 て 、 先 当 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、		キーマク オ料の (V-Vc) RT (て て で す の ま の た で の の の の の の の の の の の の の の の の の			・てSCC分 () ⁻¹ × {C[ex] 頁] ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ 、 (C[ex] の 合属 酸イオ ・ の か チー に生成 ③ カチー 結合し ・ ④ ①金属 の 金 の 金 の の の 金 尾 の の の の の の の の の の の の の	(<i>D</i> 炭素 (<i>D</i> 炭素 (<i>D</i> 炭素 (<i>D</i> 炭素 (<i>D</i> 炭素 (<i>D</i> 炭素 (<i>D</i> 大 (<i>A</i> 大) (<i>A</i> 大) (<i>A</i> 大) (<i>A</i> 大) (<i>A</i> 大) (<i>A</i> 大) (<i>A</i> 大) (<i>A</i>) (<i>A</i>) (<i>A</i>) (<i></i>	間を計算 和田ら、20 量)-1 ⁻¹ + 項】 出と硫 が表面 が表面 で大きな空 C発生	$\left\{ E \right\}$

⑥ アウトライン

- 1. 背景
- 2. ラジオリシス・ECPモデルの概要
- 3. SCC発生モデル
- 4. SCC進展モデル
- 5. まとめ

HITACHI Inspire the Next

HITACHI Inspire the Next



HITACHI Inspire the Next

Point Defect Model (点欠陥モデル)(Macdonaldら) (皮膜破壊発生時間)

$$t = \frac{\xi}{J_m} \left[\exp\left(\frac{\chi F\alpha(V - Vc)}{2RT}\right) - 1 \right]^{-1}$$

ξ / J_m:定数、*χ*:金属イオンの価数、*F*:ファラデー定数、*V_a*:閾電位、 *R*:ガス定数、*T*:温度(K)、α:係数



(10) 力学項の付加 HITACHI 歪速度を用いて力学的な皮膜破壊過程を導入 $(\underline{\chi F\alpha(V-Vc)})$ $(A+B\dot{\varepsilon})^{-1}$ exp 2RT【水質項】 【力学項】 0 A項がない場合 破壊歪= ε -1 log(SCC発生頻度/s⁻¹⁾ 歪= ė́t ଁ 5 発生時間 -2 生時間 og(相対SCC破回率 歪速度 & 皮膜破壊 -3 2 発生頻度 -4 og(SCC発 -5 母材 皮膜 -1 -6 -2 -3 -7 赵砺面塞 -4 (進展速度一定を仮定) -5 t秒後 ε/ε 秒後 -8 0秒 -8 -6 -5 -9 -7 -4 =発生時間 log(歪み速度/s⁻¹) C Hitachi, Ltd. 2007. All rights reserved.

⑨ 不純物イオンの作用の取り込み

SCC発生閾電位と硫酸イオン濃度の対数間に線形性

 $V_{c} = \frac{RT}{\chi F \alpha} \ln \left(\frac{J_{m}}{\alpha u^{-\varphi/2} D_{V_{M}^{\chi}}} \right) - \frac{RT}{F \alpha} \ln \left(a_{\pi i i i} \sqrt{\pi i} \right)$



① 力学項におけるSUS304のA項の決定 HITACHI

カ学項のA/Bを適切に決めることで広い範囲の歪速度 を考慮可能



HITACHI Inspire the Next



C Hitachi, Ltd. 2007. All rights reserved.

© Hitachi, Ltd. 2007. All rights reserved.

HITACHI Inspire the Next

HITACHI Inspire the Next

低C量領域では歪み速度を下げ延性破断の回避が必要



(17) SCC発生モデルの課題 HITACHI Inspire the Next SCC発生の定義 不純物毎の影響の定量化(αで整理) 酸化皮膜の違いによる潜伏期間の変化 酸素、過酸化水素の違い、照射 ・照射の影響 ・腐食電位(バルク、水-皮膜界面) •酸化皮膜変化(組成、欠陥) • 閾電位・皮膜修復プロセス •材料因子 ・鋭敏化のみ→他の成分・加工の影響の定式化 © Hitachi, Ltd. 2007. All rights reserved. (19) き裂内水質モデルの比較 HITACHI Inspire the Next カソード領域の考え方が重要

1. 背景

アウトライン

(18)

- 2. ラジオリシス・ECPモデルの概要
- 3. SCC発生モデル
- 4. SCC進展モデル
- 5. まとめ

項目	CEFM等	本モデル(和田ら、2007)
∩゙ルク水質− き裂内水質 結合の機構	カソード ゆ:腐食電位 H ⁺ Φ _{bulk} 0 ₂ H ₂ O SO ₄ ²⁻ Fe ²⁺ マノード き裂 バルク き裂 先端のアノードが生じ、 き裂先端のアノードと結合	Ø 02 0
支持根拠	・外部電極との結合電流測定結果	・模擬き裂内電位分布測定 ・流れによる進展速度の低下 ・貴金属注入時のクラックフランキング
導電率の 考え方	電場の影響範囲が広がり、カソー ド電流が増えて腐食溶解を促進	導電率の原因の不純物がき裂内に 濃縮し、腐食溶解を促進

(20) き裂内水質モデルのカソード部の考え方 HITACHI

測定結果:き裂の外の腐食電位はき裂内との結合弱い



(21) き裂形状のモデル化における仮定

HITACHI Inspire the Next

- ① き裂開口幅が高さ、深さに対し十分に大きい
- 高さに対し深さが十分に大きい
- き裂高さは開口部から先端まで一定で、き裂壁面は平行



© Hitachi, Ltd. 2007. All rights reserved.

HITACHI

Inspire the Next



