

第12回 定例研究会資料

PWR一次系 溶存水素濃度の最適化に関する取り組み

平成23年3月7日(月) 日本原子力発電株式会社 杉野 亘





・IASCC (照射誘起型応力腐食割れ, Irradiation Assisted SCC)

くニッケル基合金>

PWSCC(一次系環境下応力腐食割れ, Primary Water Stress Corrosion Cracking)

→プラント運転時間の増加に伴い, 国内外で顕在化(600系合金) →緩和対策が望まれる 水化学部会 第12回定例研究会



水の放射線分解による酸素、過酸化水素の発生を抑制するため、
 高濃度の水素を添加



・一次冷却材浄化装置でSCCの原因となる不純物(塩化物イオンなど)を除去

<一次冷却材中の濃度> 塩化物イオン 5ppb 以下



国内における主なPWSCC発生部位と原因

発生部位	発生原因		
原子炉容器入口管台	局所的な見直し溶接により引張残留応力が 発生		
①加圧器管台	手直し溶接による周方向応力の増加		
原子炉上蓋制御棒駆動 装置管台, ②蒸気発生器入口管台	ー部にバフ仕上げが行われておらず,表面 に引張残留応力が発生(推定)		
蒸気発生器伝熱管	曲げ加工,管板拡管に伴う高い残留応力が 発生		

①, ②の事例について紹介







<u>PWRー次系におけるPWSCC事例</u>

①加圧器(逃がし弁ライン)管台:敦賀2号機





①加圧器(逃がし弁ライン)管台:敦賀2号機



<推定原因>

手直し溶接により引っ張り残留応力が生じ、PWSCCが発生



②蒸気発生器入口管台:敦賀2号機

2007年10月(約15万時間)





②蒸気発生器入口管台:敦賀2号機



The Japan Atomic Power Co.

10



<u>PWRー次系におけるPWSCC事例</u>

②蒸気発生器入口管台:敦賀2号機

・割れ発生部と同様の表面加工(グラインダ掛け)を施した模 擬試験体を製作し残留応力を測定

•この結果,割れ発生部表面には~470MPaの大きな引っ張り残留応力が生じていた。

<推定原因>

表面加工により引っ張り残留応力が生じ、PWSCCが発生

 ・敦賀2号機では、高温部(~325℃)でPWSCCが発生

・今後は高経年化に伴い低温部(~290℃)で発生する可能性あり

→ 予防保全を実施



①材料改善:600系合金から耐食性の高い690系合金に変更 ②応力改善:表面処理により引っ張り残留応力を緩和





③環境改善

 ①、②の対策は全ての部位に適用できるわけではなく、一次系 全体をケアするためには環境対策(水化学改善)の併用が必要

PWSCC発生機構:現段階では明確となっていない

- ・水素脆化説:水素吸収により結晶粒界が脆化※しSCCに至る
- ・内部酸化説:酸素が粒界に拡散し粒界でCrなどが酸化され割れる
- ・クリープ説 : クリープによって粒界すべりが起き粒界割れに至る

※水素脆化にも以下の複数の説がある。

<水素吸着説> 水素原子が金属原子に吸着することで表面エネルギーが低下し,破壊エネルギーが低下 <転位説> すべり面上を運動する転位に水素が捕捉され,すべりが阻害され,そこを起点としてクラックが進展 <水素ガス圧説> 粒界などに進入した水素原子がそこで再結合し水素分子となり,高圧を生じることで破壊</p>

→PWSCCは、冷却材に添加している水素に依存する可能性あり →溶存水素濃度の最適化に取り組む

13





保安規定の範囲(15~50cm³/kg·H2O)に余裕を持たせ管理 → 実運用: 25~35cm³/kg·H2O



→保安規定範囲内であれば,現在の運用幅を広げても基本的には問題ないと考えられる。

14

水化学部会 第12回定例研究会



DH濃度の最適化は、PWSCC抑制だけでなく、 •水の放射線分解抑制 ・燃料健全性確保, 被ばく低減 も考慮する必要有り。



敦2において DHを15-40の範囲で変動させ、炉内で腐食電位 (ECP)を計測(2005年)



炉内温度計測用熱電対ガイドチューブより、ECP計3本を装荷



ECP測定結果



・15cm³/kg近傍までDHを低減しても冷却材の放射線分解は十分に抑制 ・解析では、数cm³/kgまではSCCを生じない環境を維持できると評価





RUB試験片による亀裂発生試験(原電自社研究)

試験条件	No.1	No.2	No.3
試験材	600MA, 600TT, 182溶接金属		
温度 (℃)	320°C (PWR実機相当)		
DH (cc/kg)	25	15	5
ほう素 (ppm)	1200		
リチウム(ppm)	2.2		

実機温度で試験し、温度依存性を排除
 600MA合金は試験完了
 182溶接金属は試験途中

水化学部会 第12回定例研究会











182溶接金属のDHとき裂発生時間との関係

 DHが低いほどPWSCCき 裂発生時間が長くなる。

 ・更に、保安規定下限値以下 (5cm³/kg)まで低下すると 大幅に延長される。





<u>③燃料健全性,被ばく低減効果の評価</u>

DHと燃料付着クラット、量の関係(敦2燃料付着物分析結果)



燃料燃焼度(GWD/T)

・DH低減により燃料付着物が減少する傾向 → 更にDHを低減することで, 被ばく低減, クラッド付着による燃料出力分 布異常(AOA)が期待できる。

The Japan Atomic Power Co.

DH最適濃度の検討

・保安規定下限値(15cm³/kg)の見直しが必要。

<u> 敦賀2号機におけるDH低減計画(案)</u>

- 2011年度, 敦賀2号機において保安規定下限値(15cm³/kg)まで低下
- 最終目標は保安規定下限値以下の5cm³/kg
- このためには、保安規定(15~50cm³/kg)の変更が必要であり、更なる根拠 データの蓄積に取り組む

<DH5cm³/kgを実現するための検討課題> ①水のラジオリシスへの影響 ラジオリシス解析コードの精度向上,照射試験による検証 ・実機でのラジオリシス モニタリング(炉内ECP計測) ②燃料健全性評価 ・実機被覆管の腐食挙動モニタリング,照射試験による評価 ・AOAへの影響評価 ③SCCデータの拡充 ・PWSCき裂発生,き裂進展,SUSのIGSCC, IASCC ④DH制御への影響評価 ・低濃度での濃度コントロール性 ・バランスガス(窒素)によるアンモニア生成への影響

水化学部会 第12回定例研究会

<u>敦賀2号機におけるDH低減工程(案)</u>

- 米国(EPRI)の動向(高DH)
 - 水の放射線分解抑制, PWSCC進展速度上昇に懸念のない高DH濃 度側を指向(50→80cm³/kg)

(但し、高DH化を断念したとの間接的な情報あり)

• 日本の方向性(<mark>低DH</mark>)

- PWSCC進展特性だけでなく発生特性にも着目
- ステンレス鋼のSCC(放射線分解)は確実に抑制できる範囲を確保
- 燃料への影響、被ばく線源低減にも着目
- あらゆる観点から総合的に最適管理幅を追及
- 欧州の動向
 - EdF等は特に方向性を示してはいない (低DH側に興味があるが日米の様子見)

まとめ

・高経年化に伴いPWRー次系ニッケル基合金のPWSCCが国内 外で顕在化

・ハード対策(材料改善, 応力緩和)だけでなく, 環境対策(DH最適化)による対策が必要 → DH最適化による緩和

・最適DHは、燃料健全性、被ばく低減などあらゆる観点から総合的に評価し、5cm³/kg付近と推定

 ・敦賀2号機において、保安規定下限値(DH低減:15cm³/kg)まで
 DHを低減し、根拠データを蓄積した上で5cm³/kgを目指す。

→産・官・学の連携が必須

水化学部会 第12回定例研<u>究会</u>

<参考>亀裂発生試験片断面観察結果(原電自社研究)

DH: 5 cm³/kgで形成される内層皮膜はCrリッチで厚い

水化学部会 第12回定例研究会

<u><参考>亀裂発生試験片断面観察結果(原電自社研究)</u>

・Crリッチな内層が、PWSCC発生感受性に関与している可能性あり

・き裂発生部の粒界でFe, O含有率が高くなっている理由は今後継続して検討

