MOVE THE WORLD FORW>RD MITSUBISHI HEAVY INDUSTRIES GROUP

PWR燃料基礎講座 2021年度 第5回 核燃料・材料・水化学合同夏期セミナー

講演者:三菱原子燃料株式会社 炉心・燃料技術部 燃料開発課 渡部 清一

2021年8月10日

三菱原子燃料株式会社



© MITSUBISHI NUCLEAR FUELCO., LTD. All Rights Reserved.





1. 序論

- 原子燃料とは
- PWR炉心と燃料
- PWR燃料の役割

2. PWR燃料の構造

- PWR燃料の仕様
- ・ 燃料棒の構造 / 燃料集合体の構造

3. PWR燃料の設計

- 燃料設計のあらまし
- PWR燃料の使用環境と燃料のふるまい
- ・ 主な設計要求と考慮事項(燃料棒 / 燃料集合体)
- ・ 燃料棒設計(解析評価)の流れ
- ・ 設計コードによる解析評価の例(燃料棒内圧)

4. PWR燃料の製造

- 核燃料サイクル (軽水炉)の概要
- ・ 燃料集合体の製造工程(概要)
- 二酸化ウラン粉末の製造/ペレットの製造/燃料被覆管の製造/燃料棒の組立/燃料集合体の組立

5. PWR燃料の開発

- 燃料開発の概要
- 燃料開発の例(新材料の燃料被覆管) / 燃料開発の例(リーク対策) / 燃料開発の例(事故耐性燃料)
- ・ 燃料開発における今後の課題



1. 序論

^{1. 序論} 原子燃料とは



ねん-りょう【燃料】 燃焼させて熱源とする材料。薪、木炭、石油、天然ガスなど。 広義には核燃料も含める。 (広辞苑より抜粋)

☞ 核燃料・・・ 核分裂によって、エネルギーを生成する物質。 ウラン(U)、プルトニウム(Pu)、トリウム(Th)など。

☞ 燃焼 ・・・ 原子燃料が燃焼するとは、核分裂反応を起こすことを指す。

☞ **燃焼度・・・・1**MWd/t = 出力1メガワット(MW) × 1日間(d) ウラン1トン

> 要するに、燃焼度とは燃料の消耗度合いを表しており、 高燃焼度であるほど燃料の劣化も進んでいることになるため、 燃焼度は燃料使用制限の指標として用いられる。 現在、国内PWR燃料の制限燃焼度は55,000 MWd/tである。

☞ 原子燃料・・・核燃料そのもの(二酸化ウランあるいはペレット)を指すこともあるが、 一般には燃料集合体のことを指すことが多い。

^{1. 序論} PWR炉心と燃料





© MITSUBISHI NUCLEAR FUELCO., LTD. All Rights Reserved.





① 核分裂によるエネルギー生成

- ▶ 臨界の維持
 - ・濃縮ウランペレット(固形状)
 - ・燃料棒への封入(ペレット保持)
 - ・支持格子及びその他構造材(燃料棒保持)

2 核分裂の制御(止める)

- ▶ 制御棒のスムーズな導入
 - ・制御棒案内シンブル
- ③ 炉心の冷却(冷やす)
- > 冷却材流動の最適化
 - ・支持格子(ベーン)による攪拌
 - ・上下部ノズルの流路孔(流動最適化)
- ④ 被ばくの防止(閉じ込める)
- ▶ 核分裂生成物 (FP) の閉じ込め
 - ・ペレット(焼結体)
 - ・燃料棒(密封構造)

⇒ 原子燃料は単なるエネルギー源ではなく、 安全性を担保するための精密設計が必要。



2. PWR燃料の構造

2. PWR燃料の構造

PWR燃料の仕様



		表8-1 PWR用17×17型燃料集合体の仕様			
	- 制御棒クラスタ(RCC)	部材	仕様		
A CONTRACTOR		燃料集合体	断面寸法	約214 mm × 約214 mm	
FI-1001-FT			全長	約4.1 m	
	上部ノズル	燃料棒	数量	264本	
			全長	約3.9 m	
		支持格子	材質	インコネル / ジルカロイ 4	
	、炉内計装用案内シンブル ^{※1}		数量	9個	
	✓ 制御棒案内シンブル	制御棒案内シンブル	材質	ジルカロイ4	
			数量	24本	
			外径	約12 mm (一部は約11 mm)	
	(ペレット、被覆管)		厚さ	約0.4 mm	
	╱支持格子	燃料被覆管	材質	MDA (改良ジルコニウム合金)	
			外径	約10 mm	
	下部ノズル		肉厚	約0.6 mm	
		燃料ペレット	材質	二酸化ウラン	
			直径	約8 mm	
			長さ	約10 mm	

注1:炉内計装用案内シンブルは、燃料集合体の中心に1本装荷されており、仕様は概ね制御棒案内シンブルと同じである。

2. PWR燃料の構造

燃料棒の構造



燃料棒

構造 ペレットを300個以上装填してペレット押さえばねで固定し、 ヘリウムガスを加圧充填して両端を端栓で密封。

ペレット(二酸化ウラン)

- 機能 核分裂によるエネルギー発生とFPの閉じ込め
- 材質 二酸化ウラン粉末の焼結体
- 形状・寸法 直径8mm、長さ10mmの円柱形

特徴

- 炉心内で最も高温となる(安全上、極めて重要)
- 照射挙動が極めて複雑であり、挙動解明のための研究およびモデリング が盛んに行われている。

燃料被覆管(ジルコニウム合金)

- 機能 ペレットとFPを閉じ込めることで、燃料の健全性を維持
 - ペレットの熱エネルギーを一次冷却材に伝達
- 材質 中性子吸収が少ないジルコニウム合金製
- 形状・寸法 外径10mm、肉厚0.6mm、長さ4.1mの薄肉長尺管
- 特徴 厳しい環境下で高い堅牢性が求められる重要な部材であり、各燃料 メーカーが開発競争を行っている。

🙏 三菱原子燃料

燃料集合体の構造





燃料集合体

機能 案内シンブル、支持格子、上部・下部ノズルが骨格を形成し、 様々な衝撃から燃料棒を守っている。

制御棒案内シンブル

- 構造 燃料集合体の主要な構造部材であり、上部ノズル、下部ノズル、 支持格子と結合している。
- 機能 上部から制御棒を挿入する際のガイドとしての機能を有し、 原子炉緊急停止(スクラム)時には、落下してくる制御棒の速度 を制御する機能も有する。

支持格子

機能

- ばね構造を有する薄板を格子状に組み立てた構造体であり、 燃料棒を保持し、振動や衝撃から守る役割を担う。
- 板には冷却材を攪拌するベーンが付いており、冷却材を攪拌して 冷却性を高める機能も有する。

上部ノズル

機能 燃料集合体の取り扱い時の掴み部、炉心内での位置決め、運転中 の浮き上がり防止などの機能を有する。

下部ノズル

機能 冷却材流動の最適化(圧力損失の制御)、異物流入の防止などの 機能を有する。



3. PWR燃料の設計

燃料設計のあらまし



● PWR燃料への設計要求

- 核分裂による熱エネルギーを設定仕様通り、効率的、持続的に取り出せること
- 使用期間、使用環境において健全性を維持し、止める、冷やす、閉じ込める機能を確保 できること

● PWR燃料がおかれる環境

- 中性子照射
- 一次冷却材(高温、高圧、流動、水化学)
- その他の外部環境(異常事象: 地震、異常な出力上昇など)
- 設計の流れ(開発から検証まで)
- 材料および構造開発:新材料の開発、構造の改良など
- 燃料ふるまいの把握:主に試験によって材料特性、照射挙動を把握
- 解析モデルの構築:理論および実験データに基づいて、燃料ふるまいをモデル化
- 解析評価(検証):使用条件での燃料ふるまいを解析し、設計要求を満たすことを確認

PWR燃料の使用環境と燃料のふるまい

使用環境(負荷)

<u>中性子照射</u>

【環境因子】

・高速中性子照射(~1×10²⁶n/m²)

【具体的影響】

- ・被覆管の照射成長、クリープ、照射硬化、照射脆化
- ・制御棒案内シンブルの照射成長など
- ・支持格子の燃料棒押さえばね力の緩和
- ・一次冷却材の放射線分解(腐食雰囲気の形成)

<u>一次冷却材(圧力、温度、流動、水化学)</u>

【環境因子】

- ・圧力:157気圧
- ・温度:300℃以上
- ・流速:~5m/sec
- ・水質:弱アルカリ(リチウム、ホウ素)

【具体的影響】

- ・外圧による燃料棒の変形
- ・被覆管の腐食、水素化
- ・流動振動(フレッティング摩耗)
- ・ステンレス鋼製部材のSCC

その他の外的要因

【環境因子】

- ・異物
- ・地震/冷却材喪失事故(LOCA)

【具体的影響】

- ・異物の振動による摩耗
- ・地震の揺れによる変形





<u>ペレット</u>

- ・核分裂反応による発熱、温度上昇
- ・熱応力による割れ
- ・FPガスの放出
- ・収縮(焼き締まり)と膨張(スエリング)

<u>燃料被覆管</u>

- ・照射成長(伸び)
- ・クリープ変形(収縮)
- ・疲労(繰り返し応力)
- ·照射硬化(脆化)
- ・腐食、水素吸収
- ・応力腐食割れ(SCC)

<u>燃料棒</u>

- ・ペレットと燃料被覆管の相互作用(PCI)
- ・内圧の増加(FPガスの蓄積)
- ・伸び

<u>制御棒案内シンブル</u>

- ・照射成長(伸び)
- ・腐食、水素吸収
- ・地震による変形

<u>支持格子</u>

- ・腐食、水素吸収
- ・地震による変形
- ・燃料棒保持力の緩和

3. PWR燃料の設計





3. PWR燃料の設計

主な設計要求と考慮事項(燃料集合体)



	燃料集合体に対	する主な設計要求		
制御棒クラスタ(RCC	 ● 通常運転 地震時、 	時、輸送・取扱い時、 スクラム時に破損しな	異常な過渡変化時、 いこと	
- 上部ノズル	 案内シン されない 	·ブルの変形により制御 こと	印棒の挿入性が阻害	
	● 燃料棒のフレッティング摩耗の防止			
	● 上部ノズ	ルが上部炉心板と干渉	しないこと	
炉内計装用案内シンプ	^{`ル} ● 浮き上が	らないこと		
制御棒案内シンブル	制御棒案内シンブル			
	図15 燃料集合体に対する設計要求と主な考慮事項			
燃料棒	設計要求	設計上の主な考慮事項	主に考慮すべき照射挙動	
(ペレット、被覆管)	通常運転時、輸送・取扱い時、異常な過渡変化時、	 各部材の強度 各部材の耐SCC性能 	• 燃料棒押さえばねの保持力 低下(応力緩和)	
又持格士	地震時、スクラム時に破損 しないこと			
	案内シンブルの変形により 制御棒の挿入性が阻害され ないこと	 ・ 案内シンブルの強度 ・ 支持格子の強度 		
下部ノズル	燃料棒のフレッティング 摩耗の防止	 支持格子(燃料棒押さえばね)の 燃料棒保持力 		
	上部ノズルが上部炉心板と 干渉しないこと	 ・ 燃料集合体の全長 ・ 上部ノズル押さえばねの押さえ力 	・ 燃料集合体の伸び (案内シンブルの照射成長等)	



燃料棒設計(解析評価)の流れ





解析による計算値が、設計基準値(上限値)を下回ることを確認し、設計成立性を検証する

設計コードによる解析評価の例(燃料棒内圧)



設計コードへのインプット

- ▶ 燃料棒設計コードによる解析では、燃料棒線出力の 径時変化(出力履歴)をインプットする。 (出力履歴は、炉心解析によって取得する)
- ▶ 図17-1は、炉心内で燃焼度が最高となる燃料棒の出力 履歴を示している。



図17-1 燃料棒の平均線出力履歴(解析へのインプット)^[2] (17×17型4ループプラントの例)

解析結果

- ▶ 燃料棒設計コードによって原子炉運転中の燃料棒の状態変化を計算し、解析等の不確定性を考慮したうえで、設計基準値(19.7MPa)を超えないことを確認している。
- ▶ 図17-2は、燃料棒設計コードによって計算した燃料棒 内圧の変化を示している。燃料棒内圧はFPガスの蓄積 や寸法変化等により、燃焼と共に徐々に増加する。



図17-2 原子炉運転中の燃料棒内圧の変化(解析結果)^[2] (17×17型4ループプラントの例)



4. PWR燃料の製造

核燃料サイクル(軽水炉)の概要[1]





© MITSUBISHI NUCLEAR FUELCO., LTD. All Rights Reserved.

4. PWR燃料の製造

燃料集合体の製造工程(全体概要)







二酸化ウラン粉末の製造(再転換)

- 原料となる六フッ化ウラン(6価)を還元し、二酸化ウラン粉末(4価)を製造する工程。
- 様々な再転換方法のうち、三菱原子燃料では湿式法(ADU法)を採用している。







ペレットの製造(成形、焼結)

● 二酸化ウラン粉末を圧縮して成形し、焼結してペレット(セラミクス)を製造する工程。







燃料被覆管の製造(圧延、焼鈍)

● 原料となる<mark>素管に圧延と焼鈍</mark>を繰り返し、被覆管を製造する工程。



燃料棒の組立(ペレット挿入、端栓溶接)



● 被覆管にペレットを装填し、端栓とペレット押さえばねを圧入後、ヘリウムを加圧した 状態で密封溶接して燃料棒を組み立てる工程。



🙏 三菱原子燃料

燃料集合体の組立(各種部材の取り付け、燃料棒挿入)

- 支持格子に燃料棒と案内シンブルを装荷し、案内シンブルに上部ノズルと下部ノズルを 取り付けて燃料集合体を組み立てる工程。
- 燃料集合体は専用の輸送容器に梱包し、発電所へと輸送する。



燃料棒



燃料棒挿入

ノズル

ノズル取付







- ▶ 燃料開発の目的には以下のようなものがある。
 - 使用済燃料発生量の抑制(高燃焼度化)
 - 炉心条件の高度化(高出力、長サイクルなど)
 - ・ 燃料破損への対策(燃料漏えい対策など)
 - 耐震設計基準の変更への対応(耐震性の向上)
 - 更なる安全性の向上(事故耐性燃料など)
- ▶ 開発内容(対策)は、大きく以下の2つに分けられる。
 - ・新材料の開発
 - ・構造設計の改良
- ☞ 次ページ以降で、具体的な開発例を紹介する。

燃料開発の概要(2/2)



表28 燃料開発の目的と開発内容

開発の目的	開発方針	開発課題	開発内容		
使用済燃料発生量 の抑制	高燃焼度化 (長寿命化)	燃料被覆管の耐食性の向上	新材料の燃料被覆管の開発(☞ p.29)		
		中性子経済の向上	ジルコニウム合金製の支持格子		
炉心条件の高度化	高出力、長サイクル化	燃料被覆管の耐食性の向上	新材料の適用		
		出力分布の平坦化 (ピーキング抑制)	ガドリニア入り燃料ペレットの適用		
燃料漏えいへの対 策	燃料棒フレッティング防止	燃料棒保持性能の向上	支持格子の設計改良 (支持格子ばねの構造など)		
			燃料棒保持機構の改良(端栓保持) (☞ p.30)		
		流動振動の抑制	上・下部ノズルの流路孔の改良(密 p.30)		
			燃料棒保持機構の改良(励振力の低減) (☞ p.30)		
	異物フレッティング防止	異物の捕獲	異物フィルタの設置 異物対策下部ノズル		
耐震性の向上	耐震性の向上	案内シンブルの強度の向上	新材料の適用(材料強度の向上) シンブル構造の改良(構造強度の向上)		
		支持格子の強度の向上	新材料の適用(材料強度の向上)		
			支持格子構造の改良(構造強度の向上)		
安全性の向上	事故時の酸化反応抑制	事故時の冷却性向上等	事故耐性燃料の開発(☞ p.31)		

燃料開発の例(新材料の燃料被覆管)



■ 開発課題

- > 燃料の長寿命化、安全性向上(高負荷運用への耐性)
- 開発内容
 - ▶ 耐食性・水素吸収特性を向上した燃料被覆管(新材料)の開発
 - > 開発材の試作および炉外(実験室)での材料試験
 - > 研究炉や商用炉における照射試験および照射後試験



被覆管材料 (合金名)	Zr	Sn	Nb	Fe	Cr	
ジルカロイ 4 (Zircaloy-4)	主成分	1.5wt%	-	0.2wt%	0.1wt%	
低すずジルカロイ 4 (Low Sn Zircaloy-4)	主成分	1.3wt%	-	0.2wt%	0.1wt%	
MDA	主成分	0.8wt%	0.5wt%	0.2wt%	0.1wt%	
M-MDA	主成分	0.5wt%	0.5wt%	0.3wt%	0.4wt%	新しい
						(高性能)

表29 PWR燃料被覆管の合金成分 (三菱原子燃料製被覆管の例)

図29-1 PWR燃料被覆管の炉内腐食挙動^[3] (オンサイトECT検査による、酸化膜厚さ測定結果)



図29-2 PWR燃料被覆管の機械的強度(0.2%耐力)^[3] (ホットセルにおける引張試験結果)

燃料開発の例(燃料漏えい対策)



■ 開発課題

- ▶ 燃料棒最下部におけるフレッティングリークの根絶
- 開発内容
 - ▶ 漏えい原因の究明(照射後試験による損傷形態の把握、振動試験及び摩耗解析による検証等)
 - ▶ 設計改良
 - 炉心入口の圧力損失を適正化(冷却材流入量を低減)し、冷却材流れを整流化するため、下部ノズルを改良。
 - 燃料棒最下部の励振力を抑制するため、下部構造(端栓と支持格子の位置関係)、下部端栓設計を改良。
 - ▶ 設計検証
 - 模擬燃料集合体(改良した下部構造)の励振力測定、振動速度測定、圧力損失測定、流動、振動及び摩耗解析、等。



燃料開発の例(事故耐性燃料)



■ 開発課題

- ▶ 原子炉の事故時(冷却材喪失事故など)においても、優れた炉心冷却性を有する燃料
- ▶ 炉心溶融や水素爆発などのシビアアクシデントへの進展を緩和・抑制できる燃料
- 開発内容
 - ▶ 事故環境(高温・水蒸気)において酸化反応や変形・破損が生じにくい被覆管として、従来のジルコニウム合金とは 異なる材料の被覆管が開発されている。

被覆管材料	概要
クロムコーティング	従来のジルコニウム合金製被覆管の外表面に、耐食性に優れ硬質なクロムをコーティングした被覆管。 クロムにより水蒸気との酸化反応(反応熱、酸化脆化)が抑制されると共に、変形(膨れ)が抑制されることに よる炉心の冷却性向上効果も期待される。
炭化ケイ素複合材 (SiC-SiC複合材)	耐熱材料である炭化ケイ素(SiC)製の被覆管。高温水蒸気との反応が殆どないのが特長。 炭化ケイ素(SiC)は機械的強度、延性が低いという弱点を補うべく、繊維状の炭化ケイ素(SiC)によって強化 した複合材(SiC-SiC複合材)が開発されている。
【参考】 改良ステンレス鋼 (FeCrAl)	従来のステンレス鋼に対し、添加元素の改良(アルミニウムの添加等)により高温水蒸気に対する耐酸化特性を 改良した材料。 BWR燃料に向けに開発されている。



図31-1 Crコーティング被覆管の冷却材喪失事故(LOCA)を模擬した試験*の結果^[6] (上:クロムコーティングあり 下:クロムコーティングなし(通常の被覆管)) *現行のLOCA基準を超える厳しい条件での試験結果であり、通常の被覆管は膨れが大きくかつ破損したが、 クロムコーティング管は膨れが小さくかつ破損しなかったことを示している。



図31-2 SiC-SiC被覆管及び模擬燃料棒 (加圧ロッド)の外観写真^[7]

燃料開発における今後の課題



- 今後、求められるもの
- > 使用済燃料発生量の抑制(高燃焼度化等)、炉心条件の高度化(高出力、長サイクル)
 - 高燃焼度化特有の事象(水素脆化、FFRDなど)のメカニズム解明と対策
- > 更なる信頼性・安全性の向上
 - 耐震性の向上
 - 燃料破損の抑制
 - 事故耐性燃料の開発
- 評価精度の向上
 - 解析モデルの精緻化
 - 試験技術の高度化

■ 燃料開発が難しくなっている要因

- ▶ 照射データ取得の難しさ
 - コスト(照射試験、燃料輸送、照射後試験、使用済燃料の廃棄)
 - 研究炉の老朽化、閉鎖(ハルデンの廃炉など)
- ▶ 情報共有の難しさ
 - メーカー開発材の多様化(昔は、各社とも似たような材料であったため、成果を共有しやすかった)





[1] 原子力・エネルギー図面集2015

(<u>https://www.ene100.jp/zumen_cat/chap7</u>)

- [2] 三菱原子燃料株式会社, MNF-1001, 「三菱PWR高燃焼度化ステップ2燃料の機械設計」
- [3] S. Watanabe et al., Topfuel 2015
- [4] N. Kitashiba et al., WRFPM 2011
- [5] Y. Yasuno et al., WRFPM 2014
- [6] 村上 望他, 日本原子力学会 2020年秋の大会
- [7] 渡部 清一 他, 日本原子力学会 2019年秋の大会



ご清聴ありがとうございました