

- 参考資料 -

1.「常陽」の復旧計画

- 2. MA含有燃料、高Pu富化度燃料の照射試験実績 (酸化物燃料)
- 3. MA含有燃料、高Pu富化度燃料の核分裂生成物 (FP)の照射挙動
- 4. Puの同位体組成の例と核的特性
- 5. 廃棄物減容、有害度低減の効果に関する補足説明

平成24年11月21日

独立行政法人 日本原子力研究開発機構



参考資料-1「常陽」の復旧計画

<mark>第1回作業部会</mark> 永井委員指摘事項

「常陽」は、原子炉容器内での計測線付実験装置MARICO-2の試料部の変形により燃料交換機能を喪失しており、またMARICO-2試料 部との接触により、炉心上部機構(UCS)の下端に変形が生じている。H23年度より復旧機器の設計・製作に着手し、H24年度はUCS引抜き のモックアップ試験、新UCS製作、MARICO-2試料部回収装置の製作等を実施している。H26年度内に復旧を完了する予定である。





参考資料-2 MA含有、高Pu富化度酸化物燃料の照射試験 ① 実績概要

| 試験名称 | | | 燃料仕様 | | | | | | | | | | 照射試験の種類と規模 | | | | | 照射条件 | |
|-----------------|-------------|----------|------------------|------------------|------------------|-------------------|-------------------|---------------------|--------------------|----------------------|----------------|-------------------|------------|----------|----------|-----------------|------------------|---------------------|----------------------|
| 照射炉 | 試験名 | 実施機関 | 燃料組成 | | | | | A ⁹ L I | •°L - L | | | 試験 | 燃焼初期試験 | | 燃焼蓄積試 | | ,験 | ピン | ピン |
| | | | Pu∕ HM (%) | Am∕ HM (%) | Np∕ HM (%) | Puf∕ Pu (%) | U235/ U (%) | ヘレット 密度 (%TD) | ヘレット 外径 (mm) | 0/M比 () | 被覆管材 | 燃料 有効長 (mm) | 高線出 力試験 | 溶融 試験 | 短尺 ピン | 実規模 燃料 ピン | 実規模 燃料 集合体 | 最大 線出力 (W/cm) | 最大 燃焼度 (at%)*4 |
| 常陽 | Am-1(短期) | JAEA | 30 | 3, 5 | | 45.9 | 0.73 | 93 | 6.5 | 1.98 | 15Cr-20Ni | 200 | 0 | | | | | 450 | 短時間 照射 |
| | | | 30 | 3, 5 | | 45.9 | 0.73 | 93 | 6.5 | 1.95 1.98 | 15Cr-20Ni | 200 | 0 | | | | | 453 | 短時間 照射 |
| | | | 29 | 2 | 2 | 71.7 | 8.6 | 93 | 5.4 | 1.98 | PNC316 | 200 | 0 | | | | | 444 | 短時間 照射 |
| | | | 29 | 2 | 2 | 71.7 | 8.6 | 93 | 5.4 | 1.95 1.98 | PNC316 | 200 | 0 | | | | | 443 | 短時間 照射 |
| 常陽 | B-14 | JAEA | 31 | 2.4 | | 72.1 | 12.0 | 85 | 5.4 | 1.96 1.98 2.00 | PNC316 | 400 | 0 | | | | | 476 | 短時間 照射 |
| ATR (米)*1 | AFC-2C | INL | 20 | 3 | 2 | 不明 | 不明 | 81*3 | 4.88 | 1.95 1.98 | HT-9 | 50.8 | | | 0 | | | ~350 | ≧10 |
| | AFC-2D | | 20 | 3 | 2 | 不明 | 不明 | 81*3 | 4.88 | 1.95 1.98 | HT-9 | 50.8 | | | 0 | | | ~350 | ≧25 |
| BOR-60 | DOVITA*2 | RIAR | | | 5 | | 75 | | | | ChS-68 | 350 | | | | 0 | | 500 | 19.5 |
| フェニックス (仏) | SUPERFACT | CEA/ITU | 24 | | 2 | 70.8 *5 | 0.7 | 98 | 5.4 | 1.94 | DIN1.4970 | 850 | | | | 0 | | 380 | 6.4 |
| | | | 24 | 2 | | | *5 | 96 | 5.4 | 1.96 | DIN1.4970 | 850 | | - | | 0 | | 380 | 4.1 |
| EBR─II (米)*6 | HEDL/ANL 08 | HEDL/ANL | 40 | | | 非公開 | 非公開 | 90 | 6.5 | 1.97 | 20%CW 316SS | 305 | | | | 0 | | ~400 | 9.5 |
| フェニックス (仏) | CAPRIX1 | CEA | 45 | | | 不明 | 不明 | 91.2 | 5.42 内径2.0 | 1.96 | AIM1 | 850 | | | | 0 | | ~450 | 10 |

*1:ATR(熱中性子試験炉)においてCdシュラウドにより熱中性子を除外した中性子スペクトルにより照射、 *2:RIAR型バイパック燃料、*3:スミア密度、

*4: 燃焼度 1at%=9.4~9.5GWd/t、*5 C.T. Walker, G. Nicolaou, J.Nucl. Mat. 218(1995) 129-138、 *6 右記以外にORT定常照射、ORT過渡照射の各試験でPu40%のMOX燃料の 照射試験が実施されている。



参考資料-2「常陽」でのMA含有MOX燃料の照射試験実績 ② Am-1短期照射(1/3)



*【出典】K. Tanaka et al., "Microstructure and elemental distribution of americium-containing uranium plutonium mixed oxide fuel under a short-term irradiation test in a fast reactor", J. Nucl. Mater. 385, 407 (2009).



参考資料-2「常陽」でのMA含有MOX燃料の照射試験実績 ③ Am-1短期照射(2/3)

O 結果:・10min.の短期照射中にPuとAmの再分布が認められた。 (中心空孔周辺でPuとAmの高濃度化)



【出典】K. Tanaka et al., "Microstructure and elemental distribution of americium-containing uranium plutonium mixed oxide fuel under a short-term irradiation test in a fast reactor", J. Nucl. Mater. 385, 407 (2009).



参考資料-2「常陽」でのMA含有MOX燃料の照射試験実績 ④ Am-1短期照射(3/3)

O 結果: ・ 照射時間の伸展(10min→24h.)により、中心空孔径が拡大すると共にPu及び Amの再分布挙動が進展することが認められた。

• Pu及びAm再分布挙動の初期O/M比依存性が認められた。



10min.照射及び24h.照射した5%Am-MOX燃料における組織変化と燃料ペレット径方向のU、Pu、Amの濃度分布

燃料ペレット径方向のU、Pu、Amの濃度分布におよぼす 初期O/M比の影響(24h.照射した5%Am-MOX燃料)

【出典】K. Tanaka et al., "Restructuring and redistribution behavior of actinides in 3% and 5%Am-containing MOX fuels at the initial stage of irradiation", J. Nucl. Mater. to be submitted.



参考資料-2「常陽」でのMA含有MOX燃料の照射試験実績 (5) B14照射

B14照射試験(JAEA、2007年)*

- 照射燃料:Am(2.4%)含有低密度MOX燃料(もんじゅ仕様);4ピン(製造時ギャップ幅 ()及びO/M比をパラメータ)
- 照射条件:線出力;476W/cm、短期照射(約350~385W/cmで48h保持後, 476W/cm で10min照射)
- 結果: •Amによる燃料融点及び燃料熱伝導度の低下が生じるが、「もんじゅ」燃料の設計 線出力を超える条件でも燃料溶融が防止された。
 - 高〇/M比(2.00)のペレットでは中心空孔径が拡大する傾向が認められた。
 - 製造時ギャップ幅の拡大に伴い中心空孔径も拡大する傾向が認められた。

1.0mm



O/M=1.96, ギャップ幅160µm

O/M=1.98, ギャップ幅160µm

O/M=1.98, ギャップ幅200µm

O/M=2.00, ギャップ幅200µm

*【出典】 日本原子力学会 2009年秋の大会 Am含有MOX燃料高線出力試験(B14照射試験) N07~N13



参考資料-2 海外でのMA含有MOX燃料の照射試験実績 ⑥ 仏国SUPERFACT、米国ATR-AFC



*【出典】C. T. Walker et al., "Transmutation of neptunium and americium in a fast neutron flux: EPMA results and KORIGEN predictions for the superfact fuels", J. Nucl. Mater. 218, 129 (1995)

**【出典】H. J. MacLean, et al., "Irradiation of Metallic and Oxide Fuels for Actinide Transmutation in the ATR", Global '07, p.1341, Boise, Idaho, USA, Sep. 9-13, (2007)



2%Am燃料



参考資料-2 海外での高Pu富化度MOX燃料の照射試験実績 ⑦米国EBR-II HEDL/ANL-08

<u>米国EBR-IF (高速炉実験炉)での照射(HEDL/ANL-08)*</u>

○照射燃料:ピン外径: φ7.62mm 、ペレット外径: φ6.5mm、
 Pu富化度: 30%及び40%、ペレット密度: 90%TD 、O/M: 1.97
 ○照射条件:線出力:~400W/cm 、燃焼度:~9.5at%、

○結果:

- ・燃料カラム長増加:通常のピン(Pu富化度~25%)と同様。
- FPガス放出
 :通常のピンと同様。
- ・組織変化 :ペレット外周の形状(円)がよく維持されている。
- FCCI
 FCCI深さは通常のピンの半分程度。
 - Pu富化度30%のピンは40%のピンより約20%小さい。
- FP挙動 :ペレット外周部のFPと燃料の反応量は通常のピンより少ない。
 - ⇒ 通常MOX燃料ピンに比べ特段に不利になる挙動は認められなかった。



参考資料-2 海外での高Pu富化度MOX燃料の照射試験実績 ⑧米国EBR-II ORT

米国EBR-IF (高速炉実験炉)での運転信頼性試験(ORT) (PNC/DOE)

ORTは、高速増殖炉の運転信頼性を確立するため、米国エネルギー省(DOE)との日米共同研究として1981年10月から開始された(Phase-1試験)。

- その後,1987年9月からは、試験の内容を拡張したPhase-2試験が実施された。
- Phase-1試験:「もんじゅ」燃料を対象に高速炉燃料の運転過渡時の信頼性が極めて高いことを示した。
- Phase-2試験:実証炉用の高性能燃料を対象に運転信頼性評価に係るデータ ベースの拡充と、より高度な定量評価を実施した。

高Pu富化度燃料は、Pu富化度4Owt.%のMOX燃料ピン4本をPhase-1において9at.%まで照射(定常または15%繰り返し過渡照射)した。いずれのピンも破損は生じず、健全であることを確認した。