

# 8-1 MOX燃料の再処理に向けて

## —Pu精製工程における溶媒劣化とその影響—

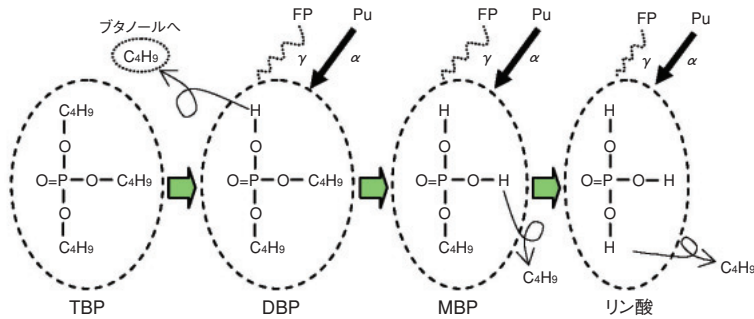


図 8-3 溶媒劣化概要

抽出剤であるTBPは放射線分解、イオン触媒や酸による加水分解などにより劣化し、TBPからDBP、DBPからリン酸モノブチル(MBP)、更にMBPからリン酸に分解されます。このうちDBP生成量は、MBPやリン酸の生成量に比べて多く、抽出工程におけるTBPの劣化物としてはDBPが最も重要です。DBPが生成すると、再利用のため回収すべきU、Puの廃液側への移行(損失)などを引き起こすとされています。

東海再処理施設では、30vol%リン酸トリブチル(TBP)/70vol%ノルマルドデカン(溶媒)及び硝酸を用いたピューレックス法により、使用済燃料を再処理しています。抽出剤であるTBPは、放射線分解などにより劣化(溶媒劣化)することが知られています(図8-3)。特にプルトニウム(Pu)濃度が高いPu精製工程においては、Puからの $\alpha$ 線(Pu- $\alpha$ )による溶媒劣化が問題となります。

東海再処理施設では、2007年から「ふげん」MOX使用済燃料を再処理しています。このMOX燃料は、低濃縮ウラン軽水炉使用済燃料に比べ $\alpha$ 線放出核種であるPu-238、Pu-240及びPu-242の含有量が多く、Pu- $\alpha$ が高くなるため溶媒劣化を引き起こしやすいと考えられます。

そこで私たちは、実際のMOX燃料再処理時に溶媒劣化評価試験として、Pu精製工程から採取した溶媒のサンプルを用いてPu- $\alpha$ による溶媒劣化状況を調査するとともに、その影響を評価して、以下の結果を得ました。

(1)DBP生成に関して、放射線分解による影響(発熱量に依存)、イオン触媒による加水分解の影響(Pu濃度に依存)などを考慮し、以下の評価式を算出しました。

$$T = 51.2W + 0.06[Pu] + 0.1$$

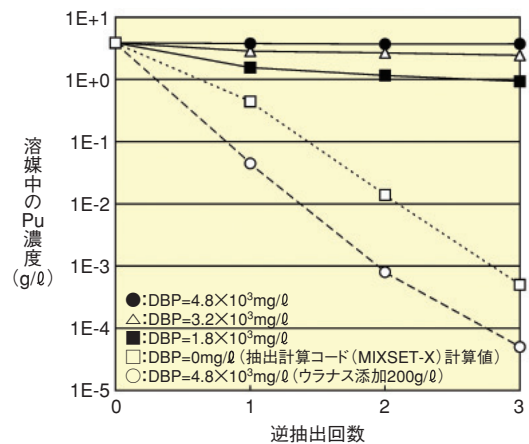


図 8-4 高DBP含有溶媒(硝酸:0.1mol/l)からのPu逆抽出試験

Puは溶媒中にDBPがない場合には、希硝酸により逆抽出することができますが(□)、DBPが存在するとその濃度に応じて逆抽出率が悪くなります。一方、ウラナスを用いてPuを還元してやると問題なく逆抽出することができることを確認しました。

ここで、T:全DBP生成速度 [mg/(l·h)]

W:単位体積当たりの発熱量 [W/l]

(Pu濃度と同位体組成から溶媒の吸収エネルギーを算出)

[Pu]:Pu濃度 [g/l]

このことにより、プロセス条件からPu精製工程内のDBP濃度を予測することが可能となりました。

- (2)DBP濃度が高いとPuの逆抽出率は悪くなりますが、Puの還元剤としてウラナス(U<sup>4+</sup>)を用いると、問題なくPuを逆抽出できることを確認しました(図8-4)。
- (3)MOX燃料を東海再処理施設で再処理した際のPu精製工程のDBP濃度プロファイルを取得しました。

なお、東海再処理施設のPu精製工程においては、過去に溶媒にPuを含んだまま、約20日間の工程停止の経験があり、この際のDBP濃度は最大約 $2.2 \times 10^3$ mg/lまで上昇しましたが、運転再開後においても逆抽出性能への影響がなかったことを確認しています。これは、東海再処理施設のPu精製工程の逆抽出に、Puの還元剤としてウラナスを用いているためと考えられます。

これらの成果は、今後のMOX燃料の再処理に向けての基礎データとなります。

### ●参考文献

川口芳仁, 森本和幸ほか, MOX燃料再処理における溶媒劣化—Pu精製工程における溶媒劣化とその影響—, 日本原子力学会和文論文誌, vol.8, no.3, 2009, p.221-229.