



Problématique de l'irradiation de céramiques alumino-silicatées pour surconteneurs de stockage de déchets HA

Projet « Noumeha » - Programme NEEDS – Déchets



Adeline DANNOUX-PAPIN (CEA/LCBC) Etienne SAVARY (CNRS/SAIREM)



Les déchets de haute et moyenne activité à vie longue (HA/MA-VL)



1- Déchets issus du traitement des combustibles usés









Produits de fission et actinides mineurs vitrifiés (HA)



2- Déchets produits par l'exploitation des réacteurs et des autres installations (MA-VL)



Volume de déchets prévus : environ 75 000 m³ de déchets MA-VL et 10 000 m³ de déchets HA *Scénario industriel fourni par les producteurs, fin de vie du parc électronucléaire actuel*

Les déchets de haute et moyenne activité à vie longue (HA/MA-VL)

Déchets de haute activité (HA) et de moyenne activité à vie longue (MA-VL) :

- 🔷 3 % du volume
- 🔷 99 % de la radioactivité
- Durée de vie > 100 000 ans
- Origine : industrie nucléaire,
 recherche, Défense nationale



Exemple de colis béton de déchets MA-VL

Exemple de colis de déchets HA vitrifiés

Le projet de stockage Cigéo



Pendage des formations géologiques non représenté.

CG-TE-D-MGE-CEKS-ASU-5200-17-0015-A

Pendage des formations geologiques non repr

Le projet de stockage Cigéo – Les alvéoles HA

Alvéole de stockage horizontale ◆ Longueur 100 m 🚸 diamètre 0,70 m Operculaire Robot pousseur Surconteneur Métallique Fourreau de transf Intercalaire : uplage thermique des colis Colis de stockage Chemisage :

Chemisage métallique

Permettre la mise en place et le retrait éventuel des colis de stockage pendant la période séculaire d'exploitation réversible

Aise en place et retrait des coli

Réduire « durablement » le chargement mécanique du surconteneur à une pression hydrostatique

Le colisage des déchets de haute activité (HA)

Colis de déchets primaire

- Déchets vitrifiés issus du retraitement du combustible usé
- Hauteur 1,30 m, diamètre 43 cm
- Poids ~ 500kg

Colis conditionné dans un conteneur en acier non allié (épaisseur 65mm, hauteur1,60 m)

- Interdire l'arrivée d'eau au contact du colis primaire pendant la phase thermique et jusqu'à ce que la radio-toxicité des substances radioactives ait suffisamment décru (≈ 500 ans)
- Dissipation de la chaleur des colis
- Mise en alvéole et retrait éventuel des colis

Problématique : Risque de production d'hydrogène par corrosion en milieu anoxique



Problématique du scellement de ce sur-conteneur

Vers un sur-conteneur en céramique

Partenariat Andra – Porcelaine Pierre Arquié

- Adaptation du design pour un surconteneur en céramique
- Adaptation des paramètres des procédés de coulage et de frittage pour la réalisation de pièces épaisses (40 mm)
- Réalisation d'un surconteneur échelle ½ épaisseur échelle 1 (L = 70 cm ; e = 4 cm)







Poreclaine Pierre Arquié

Problématique du scellement du sur-conteneur céramique

- Verrou technologique : scellement du sur-conteneur céramique
- Exigences :
 - Conservation des propriétés du verre nucléaire (T_{verre nucléaire} <450°C)



- Température maximale en surface du surconteneur ≈600°C
- Zone de chauffe limitée à la zone de scellement \Rightarrow influence sur le choix des procédés
- La zone de scellement doit avoir les mêmes propriétés que le sur-conteneur
 - Etanchéité air, eau
 - Tenue mécanique ($100 < \sigma_{compression} < 150$ Mpa)
 - Résistance à la lixiviation (Eau de Bure, 90°C) et aux radiations
- Limitation des substances chimiques introduites dans le stockage
 - Scellement sans ajout
 - Scellement avec phase vitreuse de composition proche de la céramique
- Procédé de scellement en cellule nucléarisée, faisabilité et coûts

Problématique du scellement du sur-conteneur céramique



Scellement par fusion d'une poudre de verre (800-900°C) :



Stockage des déchets radioactifs



```
Alumino-silicate
```





Scellement par fusion d'une poudre de verre (800-900°C) :

✓ Automatisation complète du procédé :





- ✓ Procédé autonome
- ✓ Reproductibilité des essais (cycle thermique)
- Possibilité de déporter les générateurs MO et l'ensemble des commandes en vue de l'installation en zone nucléarisée



- Scellement par fusion d'une poudre de verre (800-900°C) :
 - ✓ Faisabilité du scellement démontrée à l'échelle laboratoire :



Société PPA, Limoges





Scellement Micro-ondes 1 heure



- Scellement par fusion d'une poudre de verre (800-900°C) :
 - ✓ Faisabilité du scellement démontrée à l'échelle laboratoire :



Scellement par fusion d'une poudre de verre (800-900°C) :



Nécessité de caractériser le comportement de ces assemblages sous irradiation

Le matériau céramique

> <u>Composition et structure chimique :</u>

Matériaux solides non métalliques et inorganiques \rightarrow domaine de matériaux très vaste 2 principaux ensembles : oxydes (Al₂O₃) / non-oxydes (SiC) Structure cristalline iono-covalente, avec la présence d'une porosité inter-granulaire faible Absence d'eau

Propriétés :

Grande rigidité mécanique (module d'Young) Résistance à la corrosion et à l'usure Inerte chimiquement Résistance thermique Température de fusion élevée

Domaines d'utilisation divers :



Structure cristallographique de la monazite

Bâtiment, les produits blancs, abrasifs, électronique, médecine, optique, génie thermique, nucléaire, ...

Céramiques étudiées pour le conditionnement spécifique de radionucléides :

- Hollandite pour le confinement du Cs radioactif ($Ba_xCs_y(Al,Fe)_{2x+y}Ti_{8-2x-y}O_{16}$)
- Fluoroapatite à un silicate pour le confinement de l'I radioactif $(Ca_{10-y}An_y(PO_4)_{6-y}(SiO_4)_yF_2)$



- Zirconolite pour le confinement des actinides mineurs
- Monazite et phosphate diphosphate de thorium
- → Dégâts issus d'auto-irradiation alpha, bêta





Hollandite

Apatite

Zirconolite

Effets de l'irradiation gamma dans les verres



Selon la structure minéralogique :

- La nature des défauts diffère (électroniques, lacunes, déplacements d'ions, modification de l'arrangement électronique local)
- Les défauts électroniques peuvent subsister, s'accumuler et s'étendre

Choix des conditions d'irradiation

Atténuation du rayonnement gamma dans la céramique :

Simulations avec code MCNPX (simulation Monte-Carlo) Epaisseur céramique : 40 mm Rayonnement gamma considérés : 660 keV pour ¹³⁷Cs / 100 keV pour ²⁴⁶Cm et ²⁴²Pu

- → Forte atténuation : 0,11
- → Après 100 ans, Dd_{entrée} = 9 Gy/h Dd_{sortie} = 1 Gy/h



Estimation des doses intégrées au niveau de la céramique sur une période de temps de 500 ans

Temps	Doses intégrées (MGy)					
(ans)	Entrée	Moyenne	Sortie			
100 ans	8	5	1			
500 ans	39	22	5			

D_{mov} (500 ans) < 22 MGy

Décroissance des radionucléides non prise en compte $(T_{1/2} (^{137}Cs) = 30 \text{ ans})$

Conditions d'irradiation

Conditions d'irradiation :

Irradiation à 2 débits de dose :

Débit de dose le plus proche de la source (2300 Gy/h) :

- → Objectif : atteindre la dose la plus forte possible en un an
- → Dose intégrée à un an = 15 MGy (sans interruption)
- → Doses intermédiaires : 2,5 4 7,5 10 MGy

Débit de dose intermédiaire (600 Gy/h) :

- → Objectif : observer l'effet du débit de dose
- → Dose intégrée à un an = 4 MGy
- → Doses intermédiaires : 2,5 MGy

Atmosphère : atmosphère de l'enceinte d'irradiation (air ambiant / casemate ventilée)

Planning :	Début irradiation					Fin irradiation
	Février	Avril	Mai	Juillet	Août	Décembre
	Dd 1 = 2300 Gy/h	D = 2,5 MGy	D = 4 MGy	D = 7,5 MGy	D = 10 MGy	D = 15 MGy
	Dd 2 = 500 Gy/h				D = 2,5 MGy	y D = 4 MGy

Conditions d'irradiation

➢ Matériaux à irradier :

Tests mécaniques

- □ Assemblages céramique/verre avec 2 types de verre testés
- → Répétabilité sur 3 échantillons
- Echantillons céramique seule
- → Répétabilité sur 3 échantillons

Essais de lixiviation

- □ Céramique seule
- 2 verres testés

Au total : 84 échantillons à irradier

Géométrie des assemblages

Réalisation d'assemblages avec des pastilles de hauteur 10 mm → Découpe pour réaliser des barrettes de 3 x 4 x 20 mm



Conception des portoirs

Contraintes :

- ✓ Assurer une dose intégrée égale pour tous les échantillons
- ✓ S'adapter sur le plateau d'irradiation
- ✓ Eviter l'écrantage des échantillons entre eux / des autres échantillons en cours
- ✓ Accueillir la totalité des échantillons / autres échantillons









Résultats

Essais mécaniques

Cellule de flexion

σ _f =	3PL
	$4bd^2$

 σ_{f} - Module de rupture (Pa)

P = La charge à la rupture (N)

L = espacement des deux rouleaux

inférieurs (m)

b = largeur de l'éprouvette (m)

d = épaisseur de l'éprouvette (m)



Figure 1- Essai de flexion 4 points



- L= 16 mm
- l= 8mm

Diamètre des rouleaux

• D= 1,5xd = 4,5 mm





Pour tous les matériaux assemblés ou non, pas d'effet évident de l'irradiation sur la tenue mécanique

Essais de lixiviation en cours

