JY-178--3

別添 2

使用済燃料貯蔵設備水冷却池の

<mark>スロッシングによる溢水に係る影響評価</mark>

1. 概要

使用済燃料貯蔵設備水冷却池(原子炉附属建物、第一使用済燃料貯蔵建物、第二使用済燃料貯蔵建物)は、放射性物質を含む冷却水等を保有し、かつ、上面が開放された構造を有しており、地震時のス ロッシングにより溢水が生じる。

使用済燃料貯蔵設備水冷却池における地震時のスロッシングによる溢水において、溢水後、水冷却池 液位が、使用済燃料集合体頂部水位を上回り、使用済燃料の冠水の確保及び冷却機能を維持できること を確認する。

また、水冷却池からスロッシングにより溢水した「放射性物質を含む冷却水」について、溢水高さ (最大)を評価し、溢水源となる水冷却池が位置する区画の出入口に、溢水高さ(最大)を上回る堰等 (例:止水板)を設置する^{*1}。

- *1: 定められた区画外への漏えいを防止することで、原子炉の停止及び放射性物質の閉じ 込め機能の維持や管理区域外への漏えいの防止を達成できる。
- 2. 地震時のスロッシングによる溢水に係る主な解析条件等

解析コード : 汎用熱流体解析ソフト "FLUENT"

- 地震波 : 原子炉附属建物、第一使用済燃料貯蔵建物、第二使用済燃料貯蔵建物におけるSs-Dを入力とした加速度時刻歴を使用
 - ※ 水平方向 (EW) と鉛直方向 (UD) を同時に入力
 - ※ 原子炉附属建物については、Ss-6 についても確認

初期水位 : 原子炉附属建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池 G.L.-600 mm 第一使用済燃料貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池 G.L.-660 mm 第二使用済燃料貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池 G.L.-800 mm

3. 地震時のスロッシングによる溢水の評価

地震時のスロッシングによる溢水の評価結果を第1表に示す(解析結果一例:第1図参照)。 ここで、溢水高さは、水冷却池から溢水した水の体積を水冷却池室床面積で除すことで求め、水冷却

9 条-別紙 7-別添 2-1

池への水の戻りや水冷却池室の床ドレンを無視した保守的なものである。

本評価結果を踏まえ、溢水源となる水冷却池が位置する区画の出入口には、溢水高さ(最大)を上回る堰等を設置する。

定められた区画外への漏えいを防止することで、原子炉の停止及び放射性物質の閉じ込め機能の維持 や管理区域外への漏えいの防止を達成できる。

また、溢水後水冷却池液位は、使用済燃料集合体頂部水位を上回っている。使用済燃料の冠水は十分 に確保可能であり、使用済燃料の冠水確保及び冷却機能の維持を達成できる。

		-	
設備	溢水高さ (最大) *1	溢水後水冷却池液位	
原子炉附属建物 使用済燃料貯蔵設備 水冷却池	EW:24.1 cm	EW: G.L1062 mm 使用済燃料集合体頂部水位 G.L7750 mm	0
第一使用済燃料貯蔵建物 使用済燃料貯蔵設備 水冷却池	EW:64.1 cm	EW: G.L2131 mm 使用済燃料集合体頂部水位 G.L7446 mm	0
第二使用済燃料貯蔵建物 使用済燃料貯蔵設備 水冷却池	EW:23.6 cm	EW: G.L1484 mm 使用済燃料集合体頂部水位 G.L7640 mm	0

第1表 地震時のスロッシングによる溢水の評価結果

*1: 水冷却池が位置する区画の出入口に、高さ1m以上の止水板を設置
→ 区画外への漏えいを防止





添付1

影響評価に用いる地震波の代表性

第452回核燃料施設等の新規制基準適合性に係る審査会合(2022年7月22日)での説明に基づき、 「常陽」周辺の地盤調査データを用いて再評価した設計用床応答スペクトルに基づく地震波により、ス ロッシングに伴う溢水等を評価する。

スロッシングは、使用済燃料貯蔵設備水冷却池の1次固有振動数(約3~4秒:原子炉附属建物、第一 使用済燃料貯蔵建物、第二使用済燃料貯蔵建物で同程度)と一致した場合に大きくなる。当該周期におい て、Ss-Dは、最大の加速度を有するため、Ss-Dを代表とした評価に、Ss-1~6は包絡される(第1.1図 参照)。なお、旧評価結果(添付2)からも、Ss-Dを用いた評価が、その他の基準地震動を用いたものを 包絡していることを確認できる。

また、旧評価結果より、スロッシングは、水冷却池の長手方向で大きくなる。EWの溢水量が大きいことを確認しており、Ss-DのEWを代表とする。下記に、原子炉附属建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池の床応答スペクトル(0.5%、質点⑭)を示す。



9条-別紙 7-別添 2-4





第1.1図 原子炉附属建物水冷却池における床応答スペクトル(10%拡幅前、減衰定数0.5%、質点④) 9条-別紙7-別添2-5

<mark>添付 2</mark>

旧 FRS によるスロッシング評価結果

第453回核燃料施設等の新規制基準適合性に係る審査会合(2022年7月25日)で提示した旧 FRSによるスロッシング評価結果を第2.1表、第2.1図に示す。

第2.1 図において、原子炉附属建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池の溢水量はSs-DのEWで最大であり、この傾向は、第一使用済燃料貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池及び第二使用済燃料 貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池でも同様である。

なお、再評価した FRS を用いた溢水量評価結果は、旧 FRS を用いたものを上回ったが、水冷却池 が位置する区画の出入口に設けた高さ 1m 以上の止水板は、溢水高さ(最大:64.1cm)に対して、十分 な裕度を有する。

第2.1表 地震時のスロッシングによる溢水の評価結果(旧FRS)

設備	溢水高さ (最大)	溢水後水冷却池液位	判定
原子炉附属建物 使用済燃料貯蔵設備 水冷却池	EW:23.3 cm NS:7.3 cm	EW: G.L1047 mm / NS: G.L739 mm 使用済燃料集合体頂部水位 G.L7750 mm	0
第一使用済燃料貯蔵建物 使用済燃料貯蔵設備 水冷却池	EW:63.4 cm NS:26.6 cm	EW: G.L2113 mm / NS: G.L1270 mm 使用済燃料集合体頂部水位 G.L7446 mm	0
第二使用済燃料貯蔵建物 使用済燃料貯蔵設備 水冷却池	EW:22.7 cm NS:15.7 cm	EW: G.L1458 mm / NS: G.L1253 mm 使用済燃料集合体頂部水位 G.L7640 mm	0

【附属・水冷却池】

地震波	方向	溢水後水冷却池 液位(GL mm)	溢水高さ(cm)
Ss-D	EW+UD	-1047	23. 3
	NS+UD	-739	7.3
Ss-1	EW+UD	-600	<1. 0
	NS+UD	-617	<1. 0
Ss-2	EW+UD	-600	<1. 0
	NS+UD	-603	<1. 0
Ss-3	EW+UD	-601	<1. 0
	NS+UD	-608	<1. 0
Ss-4	EW+UD	-600	<1. 0
	NS+UD	-610	<1.0
Ss-5	EW+UD	-600	<1.0
	NS+UD	-600	<1.0







第2.1図 使用済燃料貯蔵設備水冷却池のスロッシング解析結果一例(附属・旧FRS)

9 条-別紙 7-別添 2-7

使用済燃料貯蔵設備水冷却池のスロッシング解析に使用した加速度時刻歴

使用済燃料貯蔵設備水冷却池のスロッシング解析に使用した加速度時刻歴*1を以下に示す。

原子炉附属建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池 :第1図~第2図 第一使用済燃料貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池 :第3図 第二使用済燃料貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池 :第4図

*1: 第452回核燃料施設等の新規制基準適合性に係る審査会合(2022年7月22日)での 説明に基づき、「常陽」周辺の地盤調査データを用いて再評価した設計用床応答スペクト ルに基づく地震波









第1図 原子炉附属建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池の加速度時刻歴 (基準地震動 Ss-D)









第2図 原子炉附属建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池の加速度時刻歴 (基準地震動 Ss-6)







第3図 第一使用済燃料貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池の加速度時刻歴 (基準地震動 Ss-D)







第4図 第二使用済燃料貯蔵建物使用済燃料貯蔵設備水冷却池の加速度時刻歴 (基準地震動 Ss-D)