

リサイクル燃料貯蔵株式会社	
提出日	2022年3月11日
管理表No.	0209-69 改訂00

項目	コメント内容
地震 (第7条)	(0209-69) ・P65 第5-26表(1/3) (PDF1509)にDsの評価結果の記載があるが、Csの評価結果の記載が見当たらない。Dsの前にCsの評価を追記すること。

(回 答)

供用状態Csについて評価結果を記載し、当該箇所について別紙のとおり追記する。

以 上

第5-26表 密封容器及び二次蓋の応力評価（供用状態Cs）（1/3）

（単位：MPa）

部 位	応力評価点	応力分類	計算値	許容応力	裕度*2
一次蓋 (中央)	①-①'	P_m	4	183	62.75
	①	$P_L + P_b$	9	274	41.88
	①'	$P_L + P_b$	2	274	188.50
	①	$P_L + P_b + Q^{*1}$	3	366	122.00
	①'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	1	366	366.00
一次蓋 (端部)	②	$P_L + P_b$	18	274	20.94
	②'	$P_L + P_b$	18	274	20.94
	②	$P_L + P_b + Q^{*1}$	45	366	8.13
	②'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	48	366	7.62
二次蓋 (中央)	③-③'	P_m	1	236	286.00
	③	$P_L + P_b$	15	355	28.60
	③'	$P_L + P_b$	16	355	26.81
	③	$P_L + P_b + Q^{*1}$	4	474	118.50
	③'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	5	474	94.80
二次蓋 (端部)	④	$P_L + P_b$	30	355	14.30
	④'	$P_L + P_b$	30	355	14.30
	④	$P_L + P_b + Q^{*1}$	54	474	8.77
	④'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	64	474	7.40
一次蓋締付け ボルト	⑤	平均引張応力	241	554	3.44
		平均引張応力 + 曲げ応力	336	831	2.47
二次蓋締付け ボルト	⑥	平均引張応力	244	565	3.47
		平均引張応力 + 曲げ応力	275	847	3.08

注記*1：地震力のみによる全振幅について評価する。

*2：許容応力に対する計算値の裕度

第5-26表 密封容器及び二次蓋の応力評価（供用状態Cs）（2/3）

（単位：MPa）

部 位	応力評価点	応力分類	計算値	許容応力	裕度*2
胴 (一次蓋密封 シール部)	⑦	$P_L + P_b$	10	183	18.30
	⑦'	$P_L + P_b$	10	183	18.30
	⑦	$P_L + P_b + Q$	26	183	7.03
	⑦'	$P_L + P_b + Q$	12	183	15.25
胴 (二次蓋密封 シール部)	⑧	$P_L + P_b$	16	183	11.43
	⑧'	$P_L + P_b$	16	183	11.43
	⑧	$P_L + P_b + Q$	37	183	4.94
	⑧'	$P_L + P_b + Q$	9	183	20.33
胴 (中央)	⑨-⑨'	P_m	1	183	183.00
	⑨	$P_L + P_b + Q^{*1}$	3	366	122.00
	⑨'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	2	366	183.00
胴 (下部)	⑩	$P_L + P_b$	13	274	21.07
	⑩'	$P_L + P_b$	13	274	21.07
	⑩	$P_L + P_b + Q^{*1}$	26	366	14.07
	⑩'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	42	366	8.71
底板 (中央)	⑪-⑪'	P_m	2	183	91.50
	⑪	$P_L + P_b$	6	274	45.66
	⑪'	$P_L + P_b$	6	274	45.66
	⑪	$P_L + P_b + Q^{*1}$	4	366	91.50
	⑪'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	4	366	91.50
	⑪	σ_p	1	183	183.00

注記*1：地震力のみによる全振幅について評価する。

*2：許容応力に対する計算値の裕度

第5-26表 密封容器及び二次蓋の応力評価（供用状態Cs）（3/3）

（単位：MPa）

部 位	応力評価点	応力分類	計算値	許容応力	裕度*2
底板 (端部)	⑫	$P_L + P_b$	5	274	54.80
	⑫'	$P_L + P_b$	5	274	54.80
	⑫	$P_L + P_b + Q^{*1}$	12	366	30.50
	⑫'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	17	366	21.52
	⑫	σ_p	1	183	183.00
底部中性子 遮蔽材カバー (中央)	⑬-⑬'	P_m	9	232	25.77
	⑬	$P_L + P_b$	18	348	19.33
	⑬'	$P_L + P_b$	21	348	16.57
	⑬	$P_L + P_b + Q^{*1}$	10	465	46.50
	⑬'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	7	465	66.42
底部中性子 遮蔽材カバー (端部)	⑭	$P_L + P_b$	47	348	7.40
	⑭'	$P_L + P_b$	47	348	7.40
	⑭	$P_L + P_b + Q^{*1}$	112	465	4.15
	⑭'	$P_L + P_b + Q^{*1}$	78	465	5.96
一次蓋 (密封シール部)	⑮	$P_L + P_b$	7	183	26.14
	⑮'	$P_L + P_b$	7	183	26.14
	⑮	$P_L + P_b + Q$	30	183	6.10
	⑮'	$P_L + P_b + Q$	61	183	3.00
二次蓋 (密封シール部)	⑯	$P_L + P_b$	9	236	26.22
	⑯'	$P_L + P_b$	9	236	26.22
	⑯	$P_L + P_b + Q$	18	236	13.11
	⑯'	$P_L + P_b + Q$	12	236	19.66
カバープレート	⑰	$P_L + P_b$	3	246	82.00
		$P_L + P_b + Q^{*1}$	1	411	411.00
カバープレート (密封シール部)	⑰'	$P_L + P_b$	3	155	51.66
		$P_L + P_b + Q^{*1}$	1	155	155.00
カバープレート締 付けボルト	⑱	平均引張応力	138	554	4.01
		平均引張応力 + 曲げ応力	146	831	5.69

注記*1：地震力のみによる全振幅について評価する。

*2：許容応力に対する計算値の裕度

第5-27表 バスケットの応力評価 (供用状態Cs)

(単位:MPa)

部 位	応力分類	計算値	評価点 (面)	許容応力	裕度*1
バスケット プレート	P_m	1	①	219	219.00
	$P_m + P_b$	4	②	328	82.00
	σ_s	1	②	131	131.00
	σ_p	1	①	303	303.00
	σ_c	1	①	176	176.00

注記*1: 許容応力に対する計算値の裕度

第5-28表 トラニオンの応力評価 (供用状態Cs)

(単位:MPa)

部 位	応力の種類		計算値	評価点 (面)	許容応力	裕度*2
下部 トラニオン	一次 応力	せん断応力	32	②	341	10.65
		曲げ応力	76	②	591	7.77
		垂直応力とせん断 応力の組合せ	93	②	591	6.35
	*1 次 ± 二次 応力	せん断応力	64	②	682	10.65
		曲げ応力	151	②	1182	7.82

注記*1: 地震力のみによる全振幅について評価する。

*2: 許容応力に対する計算値の裕度