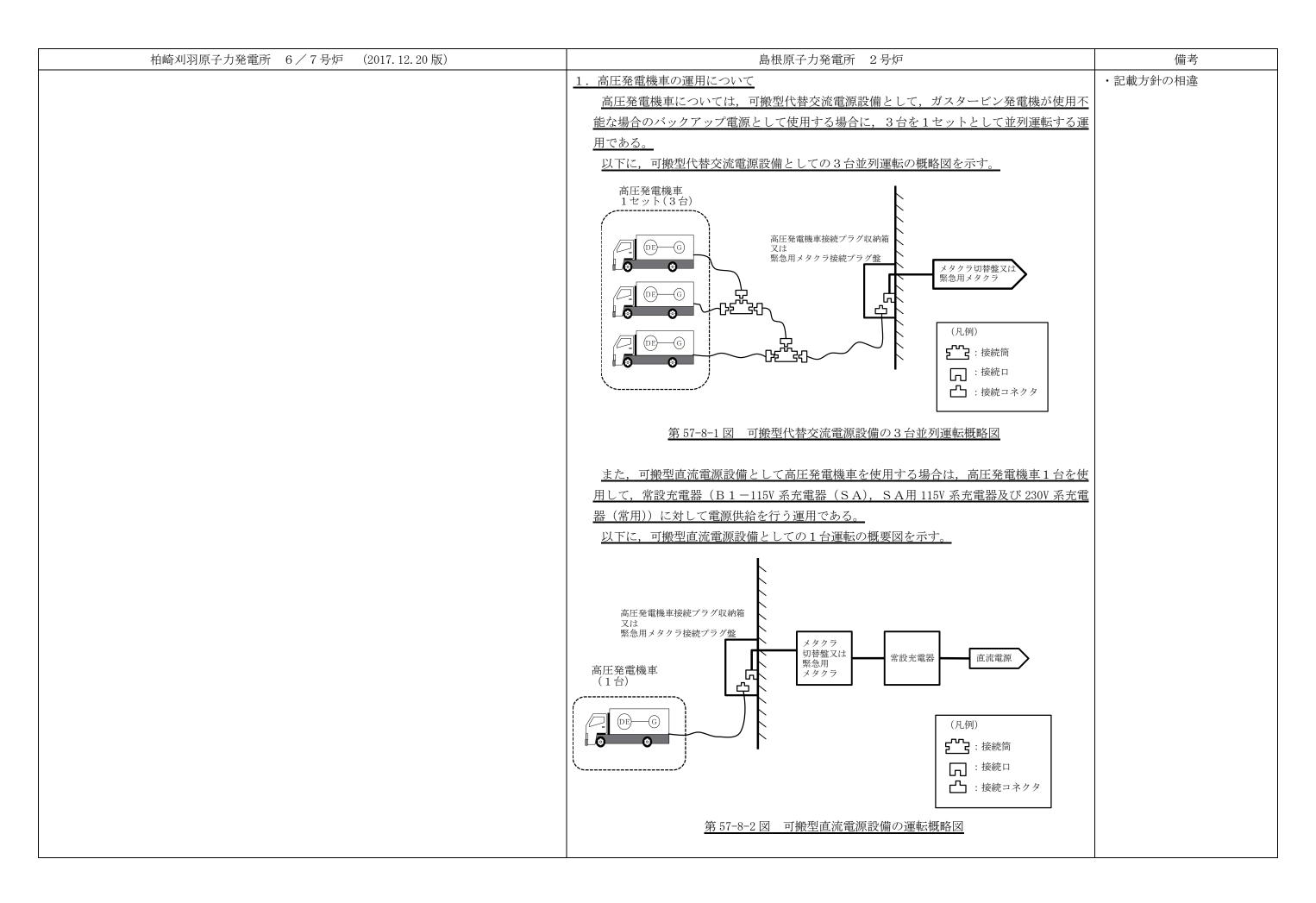
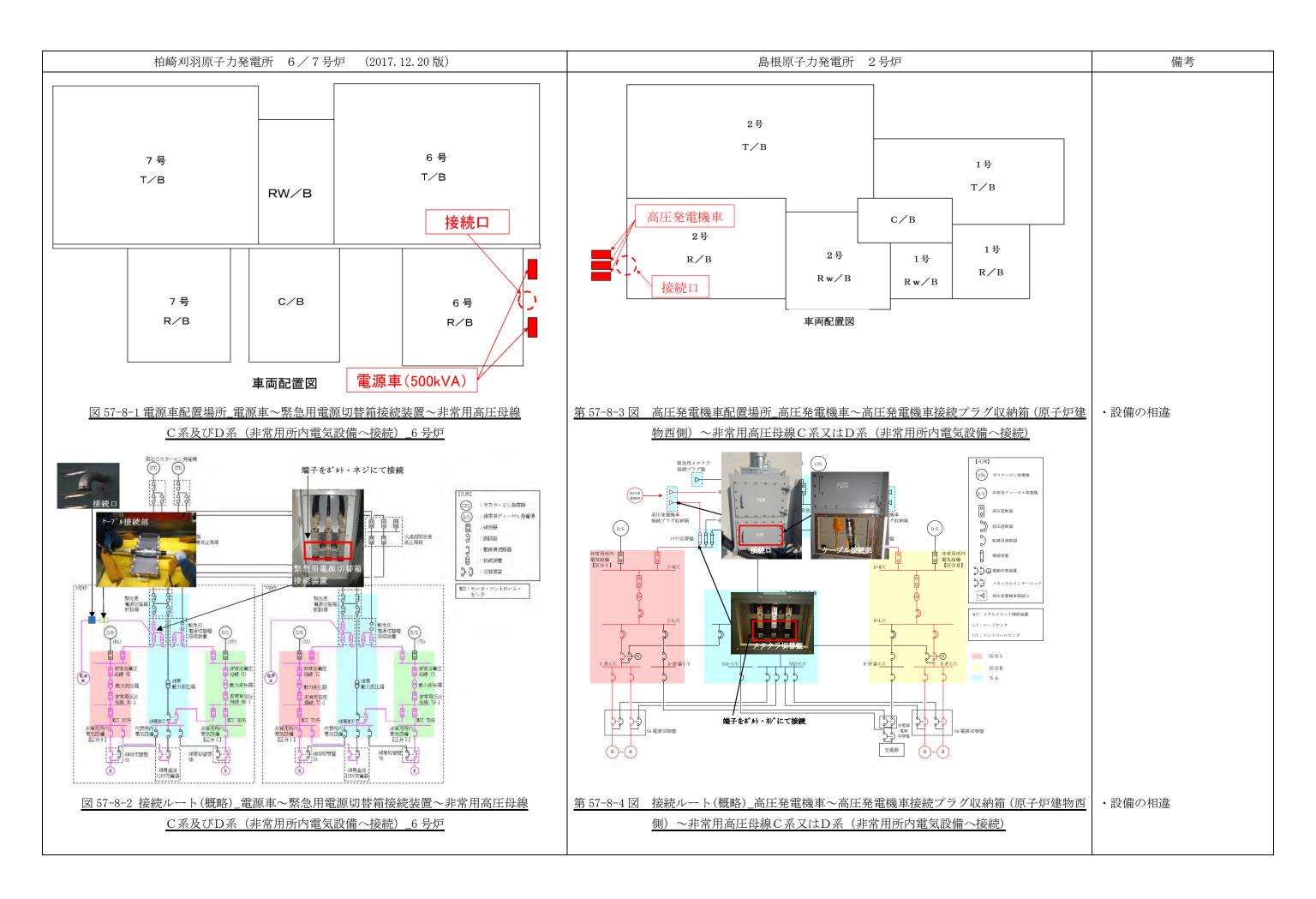
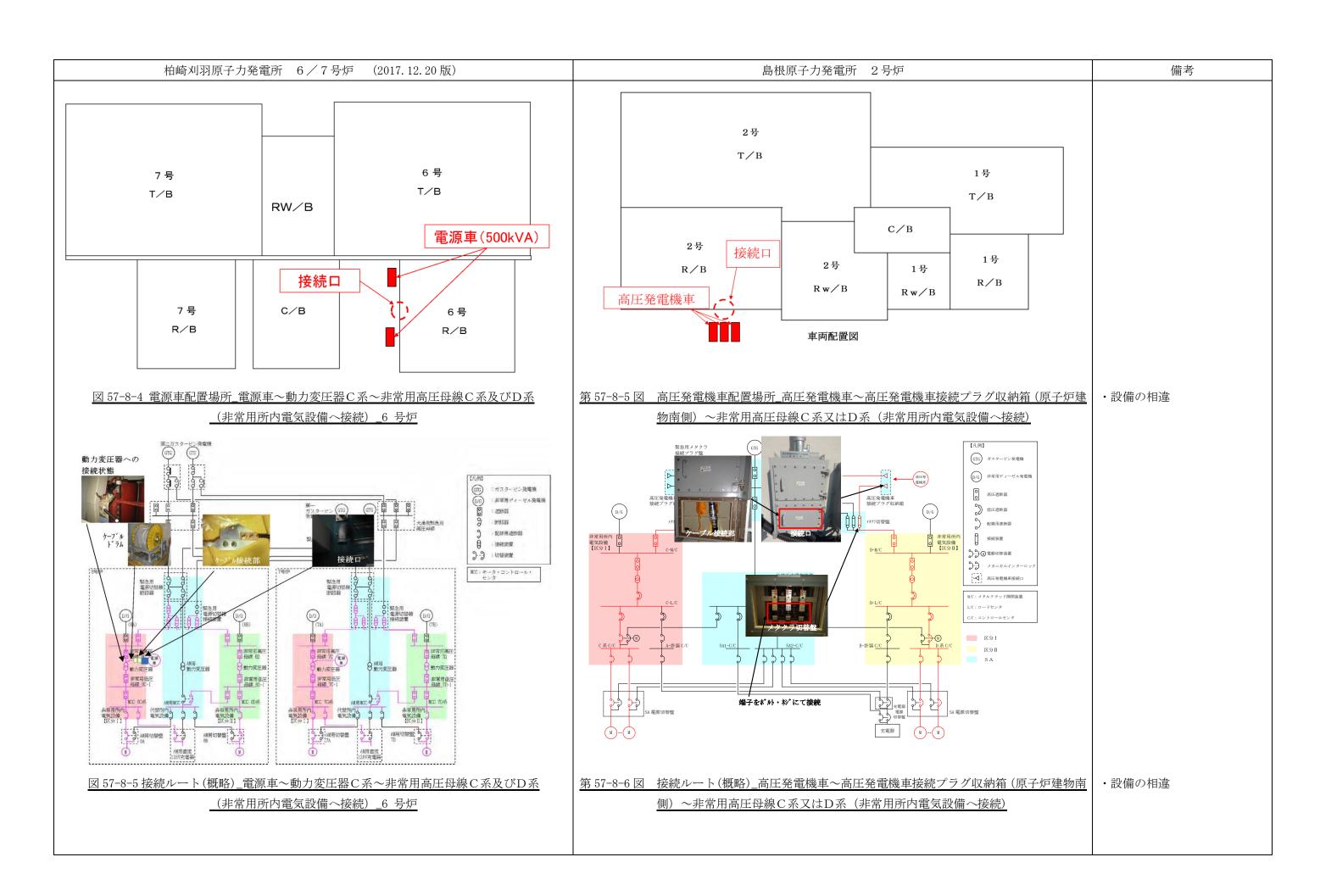
柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017. 12. 20 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
57-8	57-8	
発電機車接続に関する説明書	高圧発電機車接続に関する説明書	



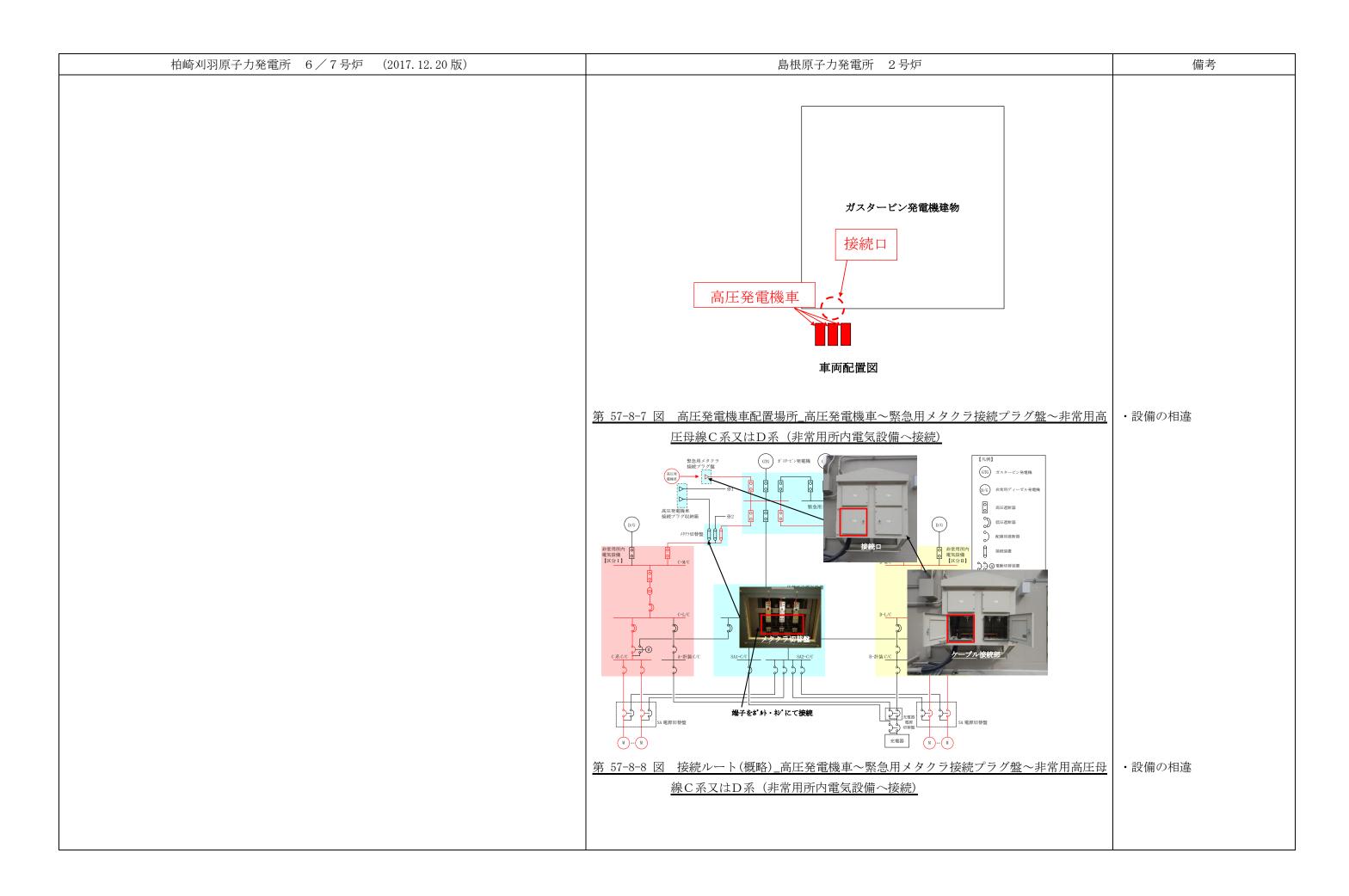
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
 1. 電源車接続方法について 電源車は以下の4ルートにて接続可能な設計とする。 ① 電源車~緊急用電源切替箱接続装置~非常用高圧母線C系及びD系 (非常用所内電気設備へ接続) ・・・6号炉図57-8-1~図57-8-3 ・・・7号炉図57-8-13~図57-8-15 ② 電源車~動力変圧器C系~非常用高圧母線C系及びD系 (非常用所内電気設備へ接続) 		・運用の相違 ・設備の相違 ・設備の相違
・・・6 号炉 図 57-8-4〜図 57-8-6 ・・・7 号炉 図 57-8-16〜図 57-8-18		・設備の相違
③ <u>電源車〜緊急用電源切替箱接続装置〜AM 用 MCC 電路</u> (代替所内電気設備〜接続) ・・・6 号炉 図 57-8-7〜図 57-8-9 ・・・7 号炉 図 57-8-19〜図 57-8-21		・設備の相違
 ④ 重源車~AM 用動力変圧器~AM 用 MCC 電路 (代替所内電気設備へ接続) ・・・6 号炉 図 57-8-10~図 57-8-12 ・・・7 号炉 図 57-8-22~図 57-8-24 		・設備の相違
	⑥ 高圧発電機車~緊急用メタクラ接続プラグ盤 ~SA1コントロールセンタ及びSA2コントロールセンタ (代替所内電気設備へ接続) ・・・第 57-8-13 図~第 57-8-14 図	・設備の相違

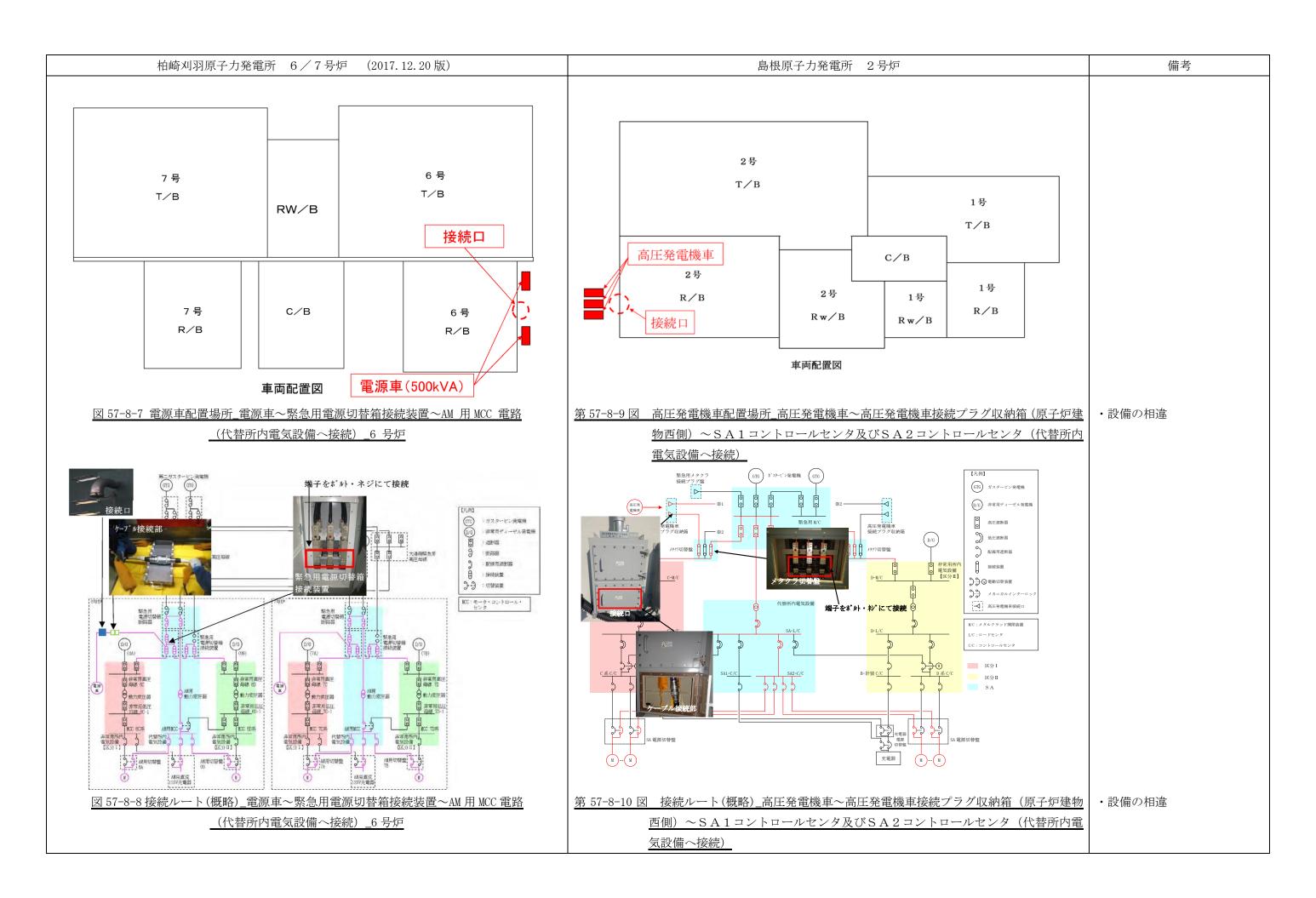


柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
図 57-8-3 接続ルート(詳細)_電源車〜緊急用電源切替箱接続装置〜		
非常用高圧母線C系及びD系(非常用所内電気設備へ接続)_6 号炉		

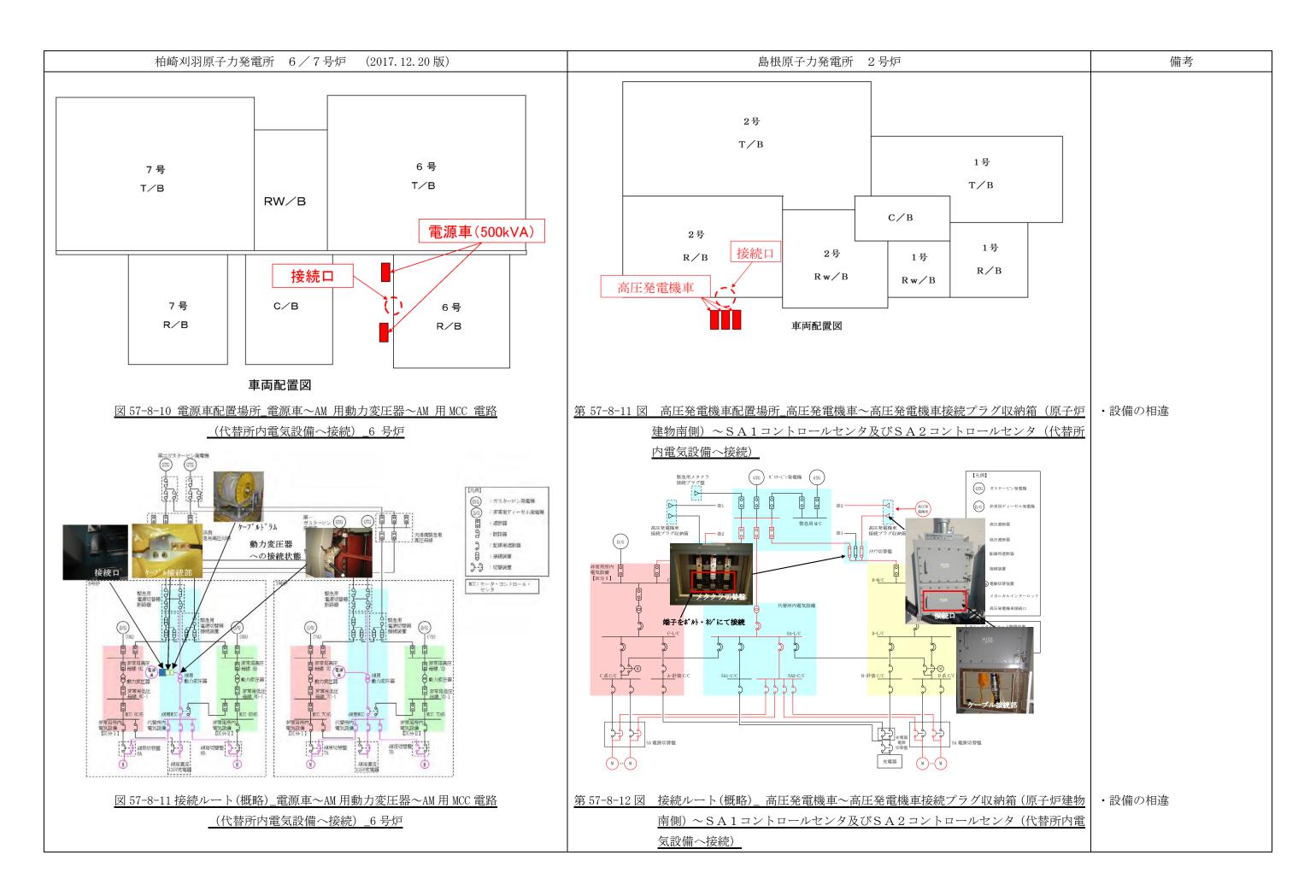


柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
図 57-8-6 接続ルート(詳細) 電源車~動力変圧器C系~非常用高圧母線		
C系及びD系(非常用所内電気設備へ接続)_6 号炉		

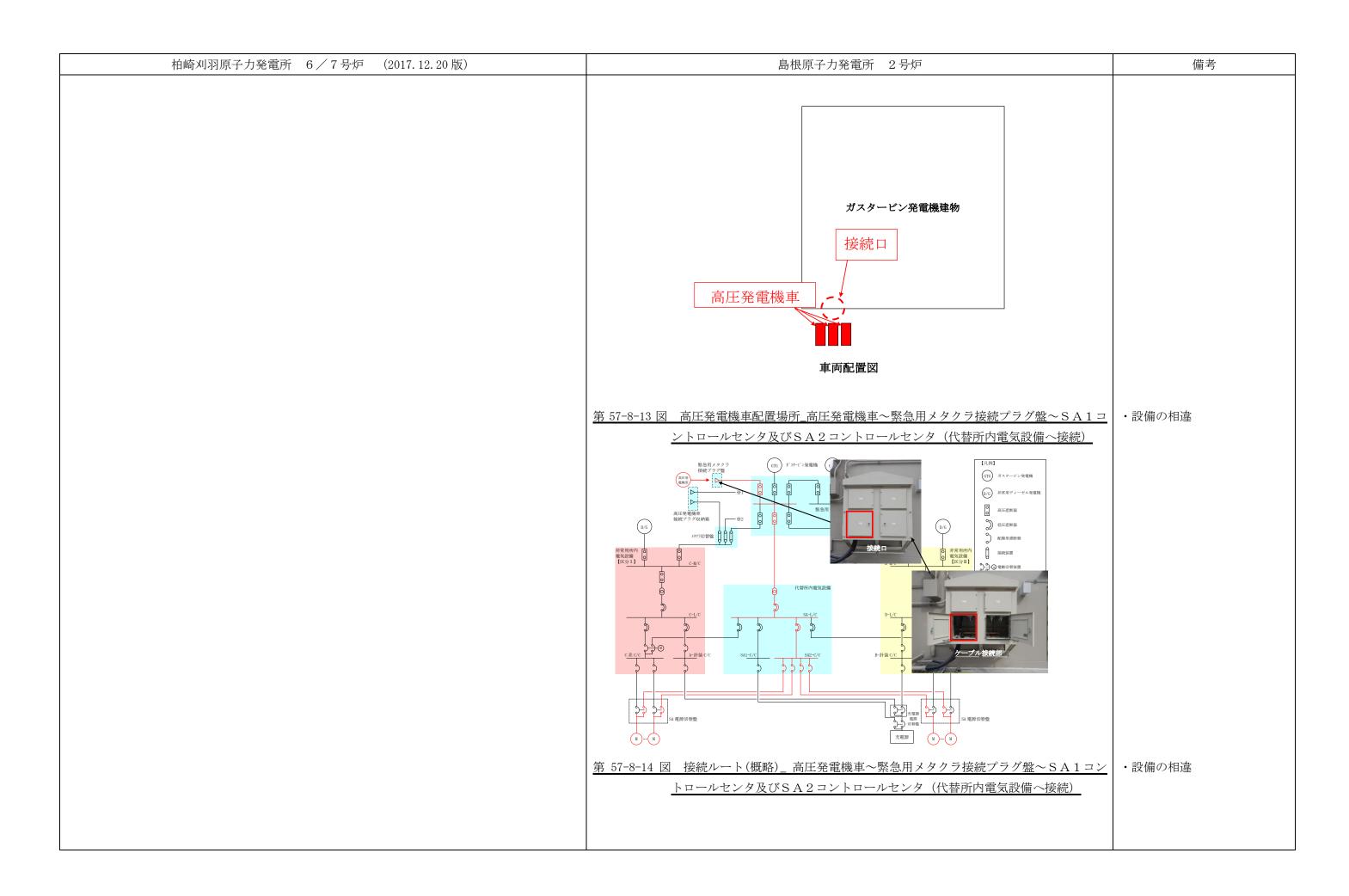


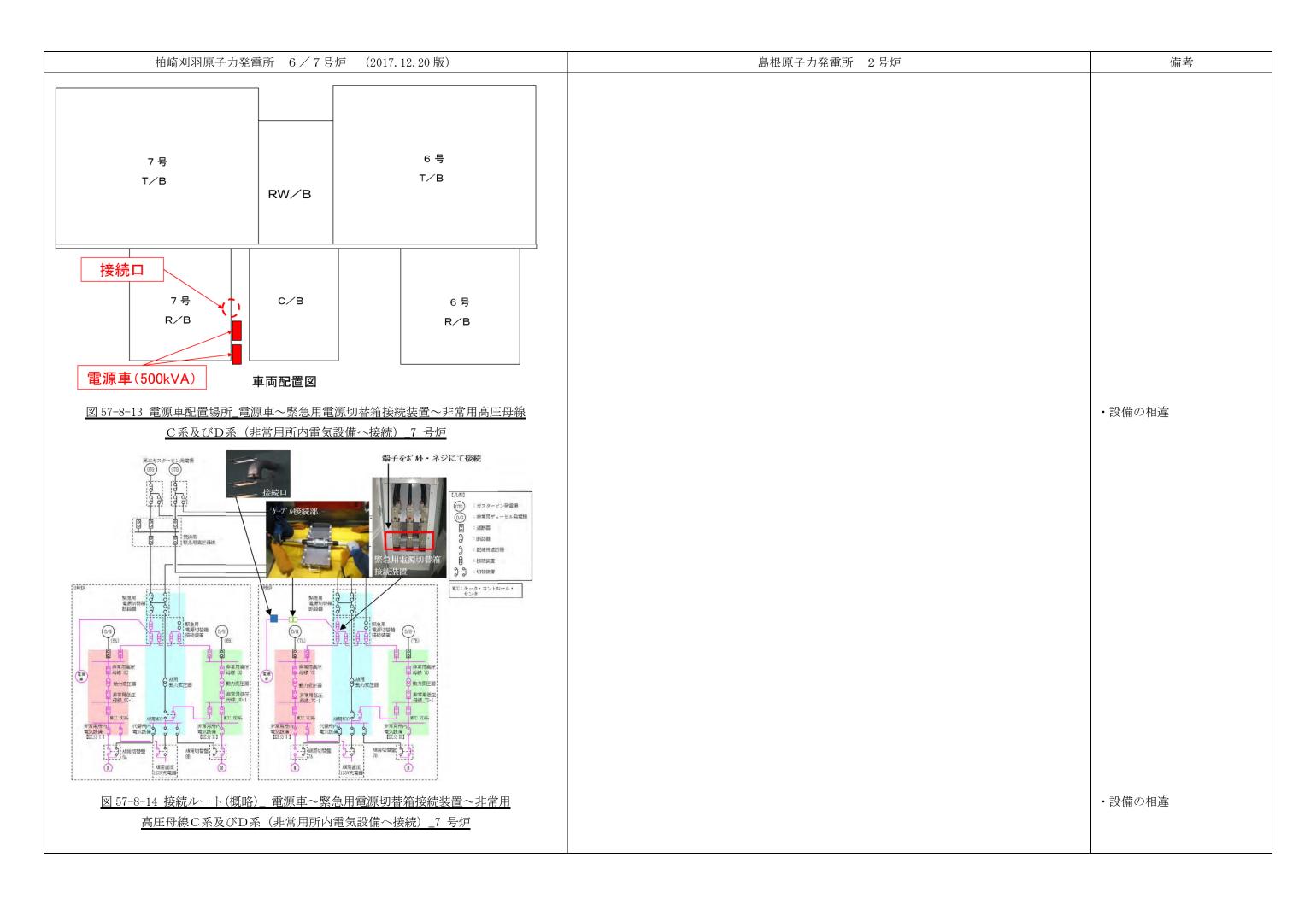


柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
网 57 0 0 拉结 1 1 (光如) 最临古 - 取乌田最临历井茨拉结 中里 - AV 田 VCC 最内		
図 57-8-9 接続ルート(詳細)_電源車~緊急用電源切替箱接続装置~AM 用 MCC 電路 (代替所内電気設備へ接続)_6 号炉(図 57-8-3 再掲)		
(1(省/河下)电水(成/闸、74次形) _0 万州 (区) 31-0-3 円均)		

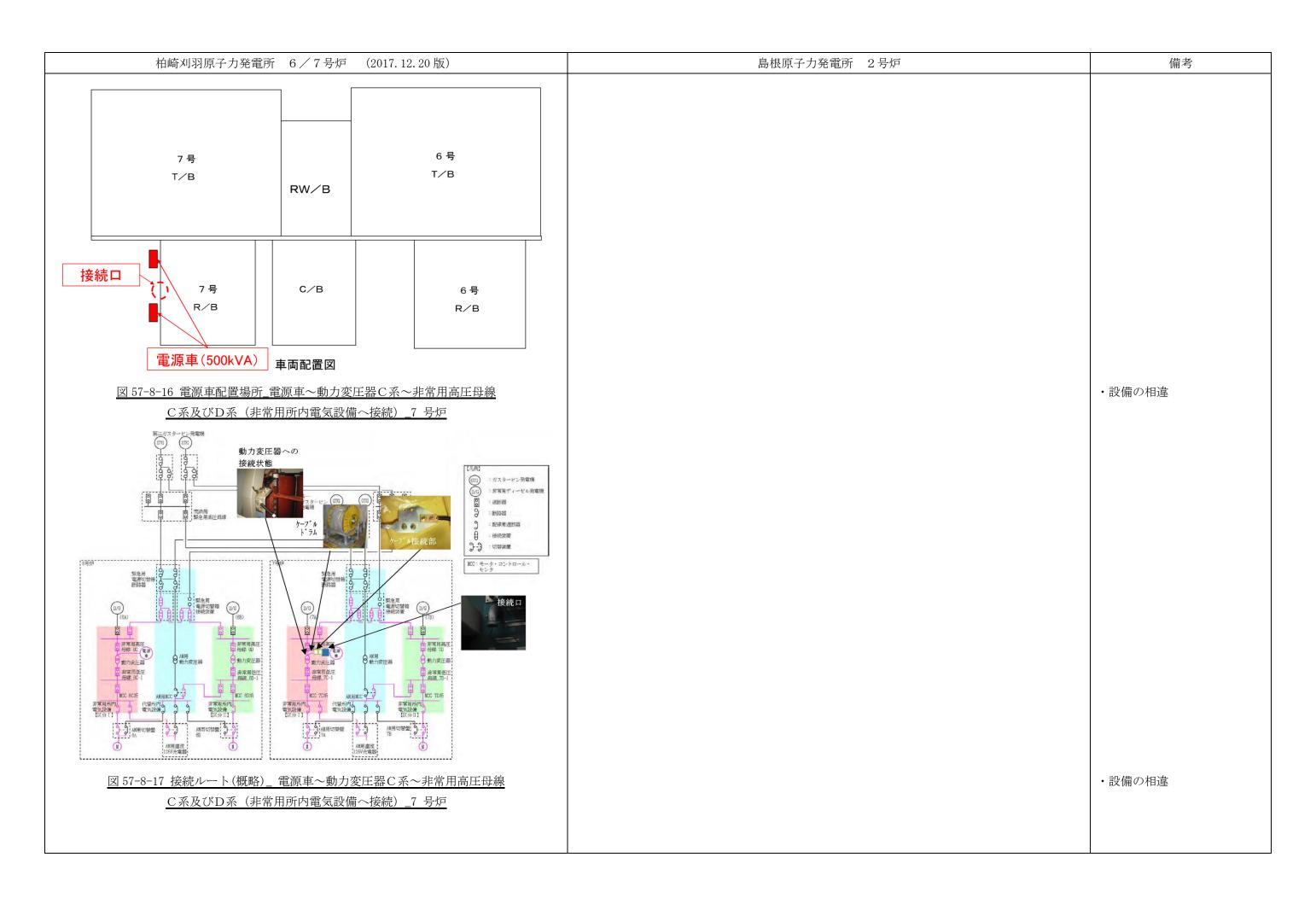


柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
図 57-8-12 接続ルート(詳細)_ 電源車~AM 用動力変圧器~AM 用 MCC 電路		
(代替所內電気設備へ接続)_6 号炉		

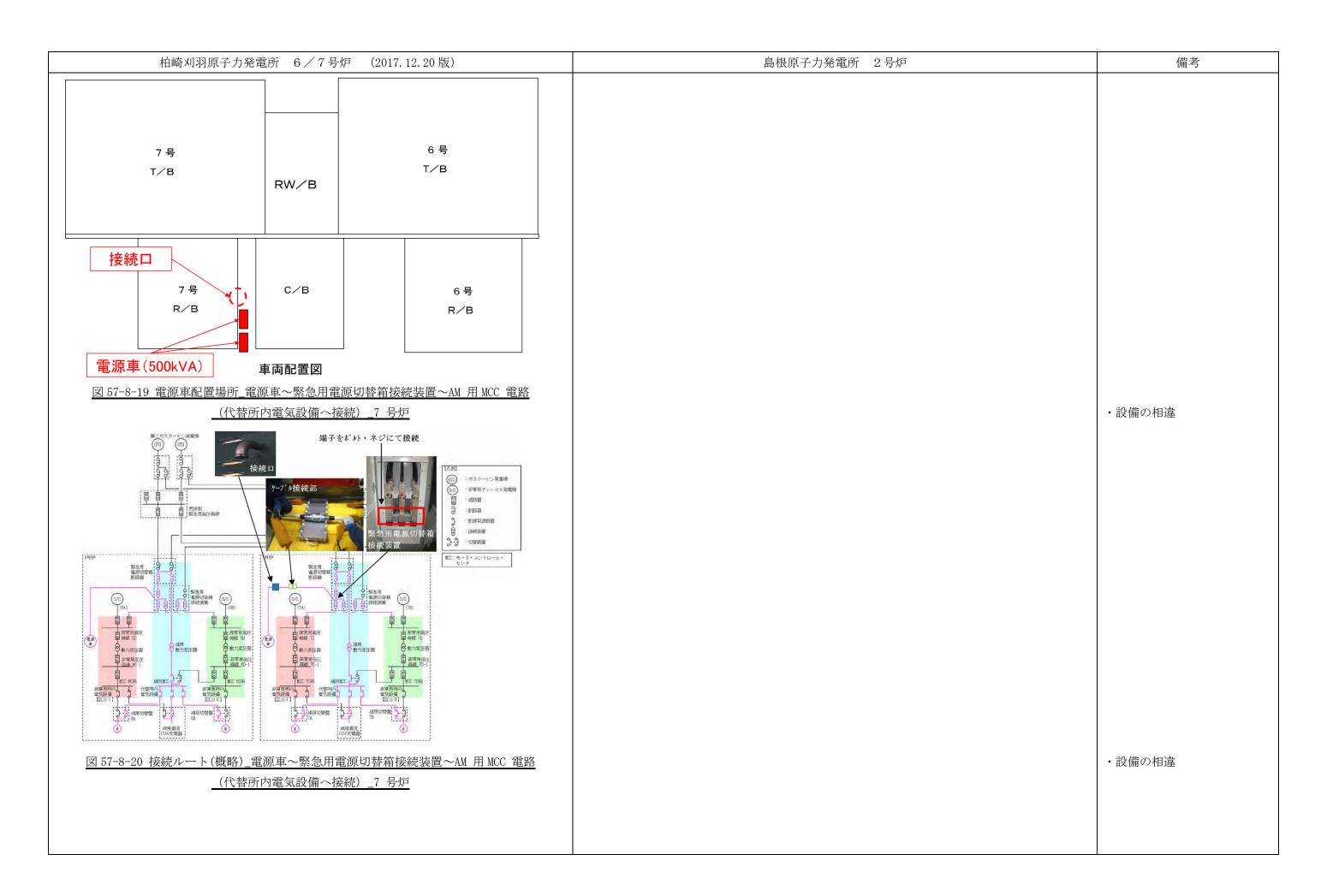




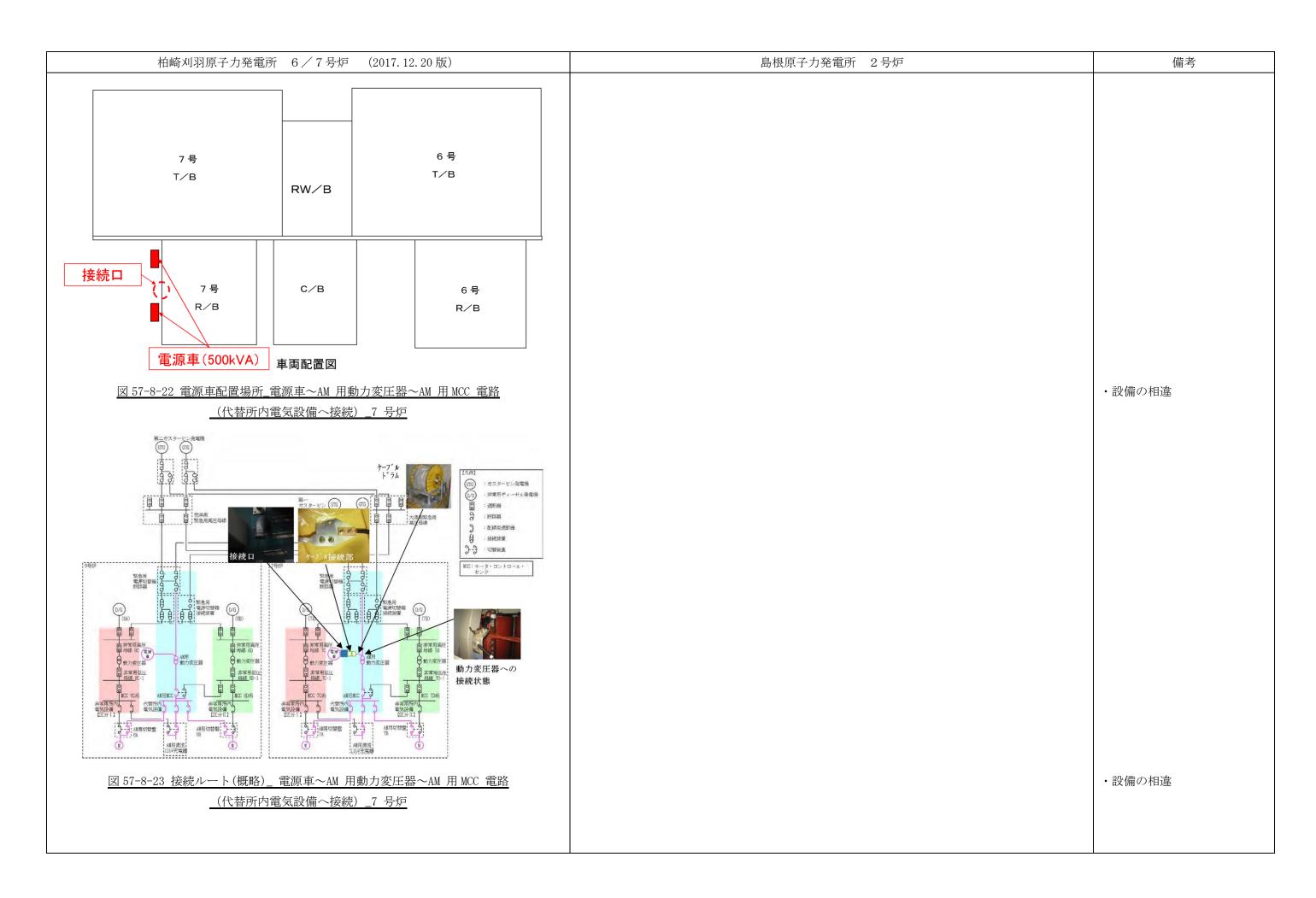
柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
1		
図 57-8-15 接続ルート(詳細)_ 電源車~緊急用電源切替箱接続装置~非常用		
高圧母線C系及びD系(非常用所内電気設備へ接続)_7 号炉		



柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
図 57-8-18 接続ルート(詳細)_ 電源車〜動力変圧器C系〜非常用高圧母線		
C系及びD系(非常用所内電気設備へ接続)_7 号炉		



柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017. 12. 20 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
図 57-8-21 接続ルート(詳細)_電源車~緊急用電源切替箱接続装置~AM 用 MCC 電路		
(代替所內電気設備へ接続)_7 号炉		
CINEDAD STEAMER SANDO IN 1977		

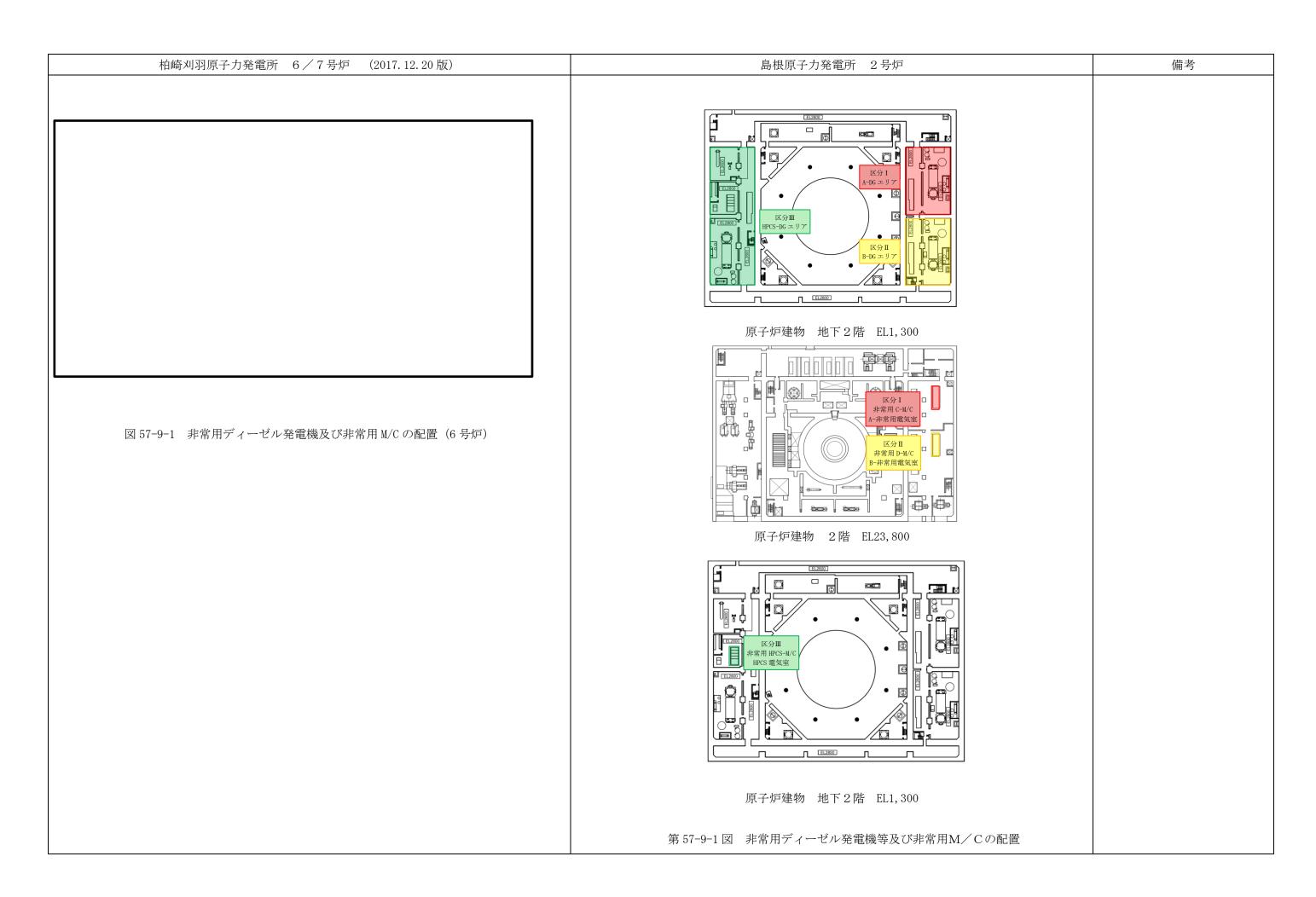


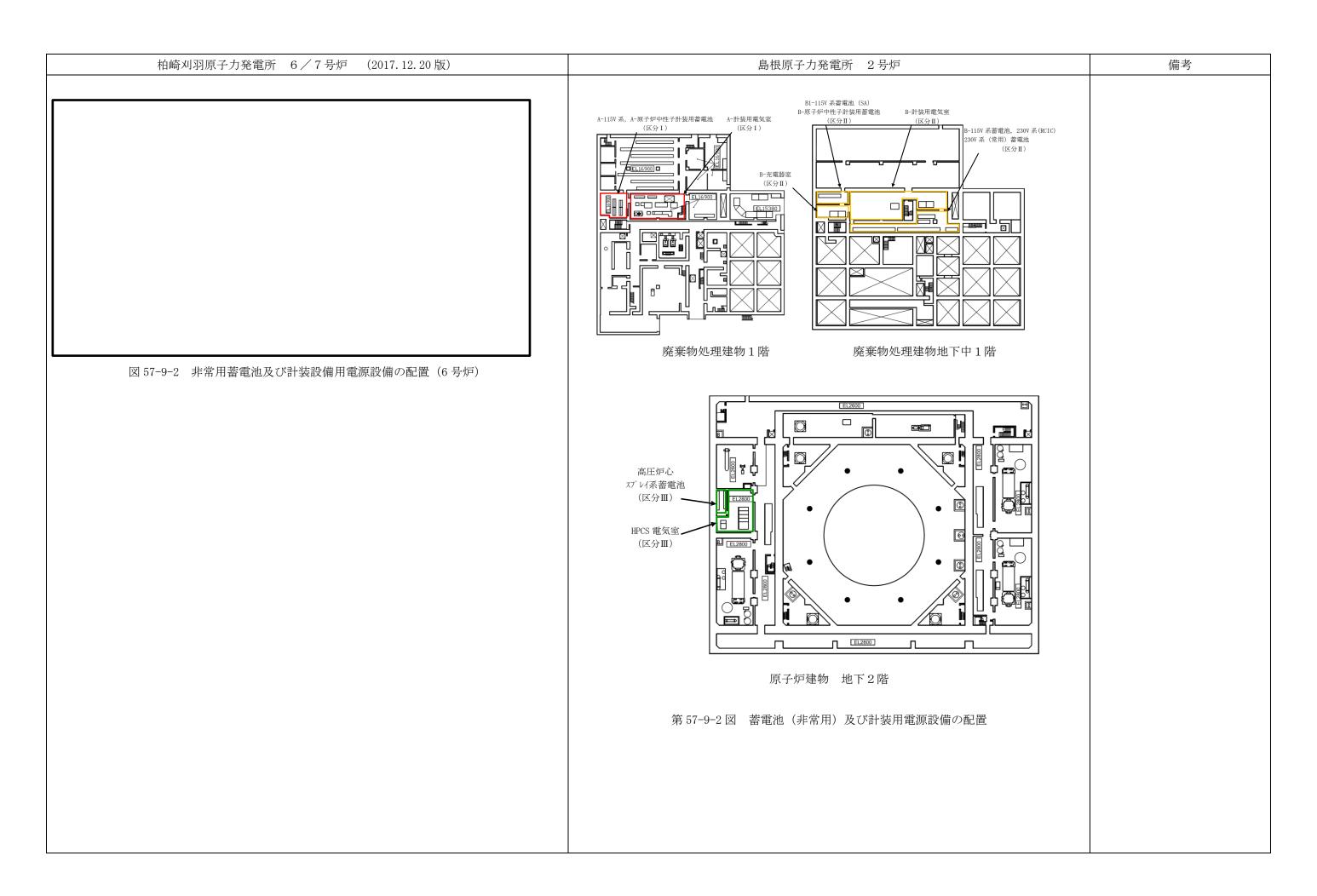
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
図 57-8-24 接続ルート(詳細)_ 電源車~AM 用動力変圧器~AM 用 MCC 電路		
(代替所內電気設備へ接続)_7 号炉		

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
57-9	57-9	
代替電源設備について	代替電源設備について	

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.1)	2. 20 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
1. 代替電源設備について	57-9-2	1. 代替電源設備について	
1 重大事故等対処設備による代替電源(交流)の供給	57-9-7	1.1 重大事故等対処設備による代替電源(交流)の供給	
1.2 重大事故等対処設備による直流電源の供給	57-9-17	1.2 重大事故等対処設備による直流電源の供給	
1.3 代替所内電気設備による給電	57-9-19	1.3 代替所内電気設備による給電	
1 <u>.4</u> 自主対策設備について	57-9-89	<u>2.</u> 自主対策設備について	
		2.1 概略系統図	・記載方針の相違
		2.2 直流給電車	
		2.3 号炉間電力融通電気設備	
		2.4 非常用コントロールセンタ切替 <u>盤</u>	

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
1. 代替電源設備について	1. 代替電源設備について	
福島第一原子力発電所事故においては、津波により非常用ディーゼル発電機の冷却機能(海水	東京電力ホールディングス株式会社福島第一原子力発電所事故においては、津波により非常用	
系)が喪失するとともに,非常用ディーゼル発電機及びメタクラ等は <u>浸水被害</u> により,多重化さ	ディーゼル発電機の冷却機能(海水系)が喪失するともに、非常用ディーゼル発電機及びM/C	
れた電源設備が同時に機能喪失するに至った。	等は津波の浸水被害により、多重化された電源設備が同時に機能喪失するに至った。	
柏崎刈羽原子力発電所 6 号及び 7 号炉においては, 設計基準事故対処設備として非常用ディー	<u>島根原子力発電所2号炉</u> においては、設計基準事故対処設備として非常用ディーゼル発電機及	
ゼル発電機,及び非常用高圧母線等の電気設備を設置している。6 号及び 7 号炉の敷地高さは	び高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機(以下「非常用ディーゼル発電機等」という。)並びに	・設備の相違
「.M.S.L※12m であり,遡上域における最大遡上高さ(T.M.S.L7.5m(大湊側))より高いため,敷地		・敷地の相違
	れた敷地において,基準津波による遡上波を地上部から到達又は流入させないとともに,取水路	
り,共通要因により同時に機能喪失することなく,人の接近性を確保できる設計としている。(図		
57-9-1~図 57-9-4)	ることなく,人の接近性を確保できる設計としている。(第57-9-1 図,第57-9-2 図)	
※. T. M. S. L: 東京湾平均海面		
次. 1. M. 5. L: 果尽得平均/# II		
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		

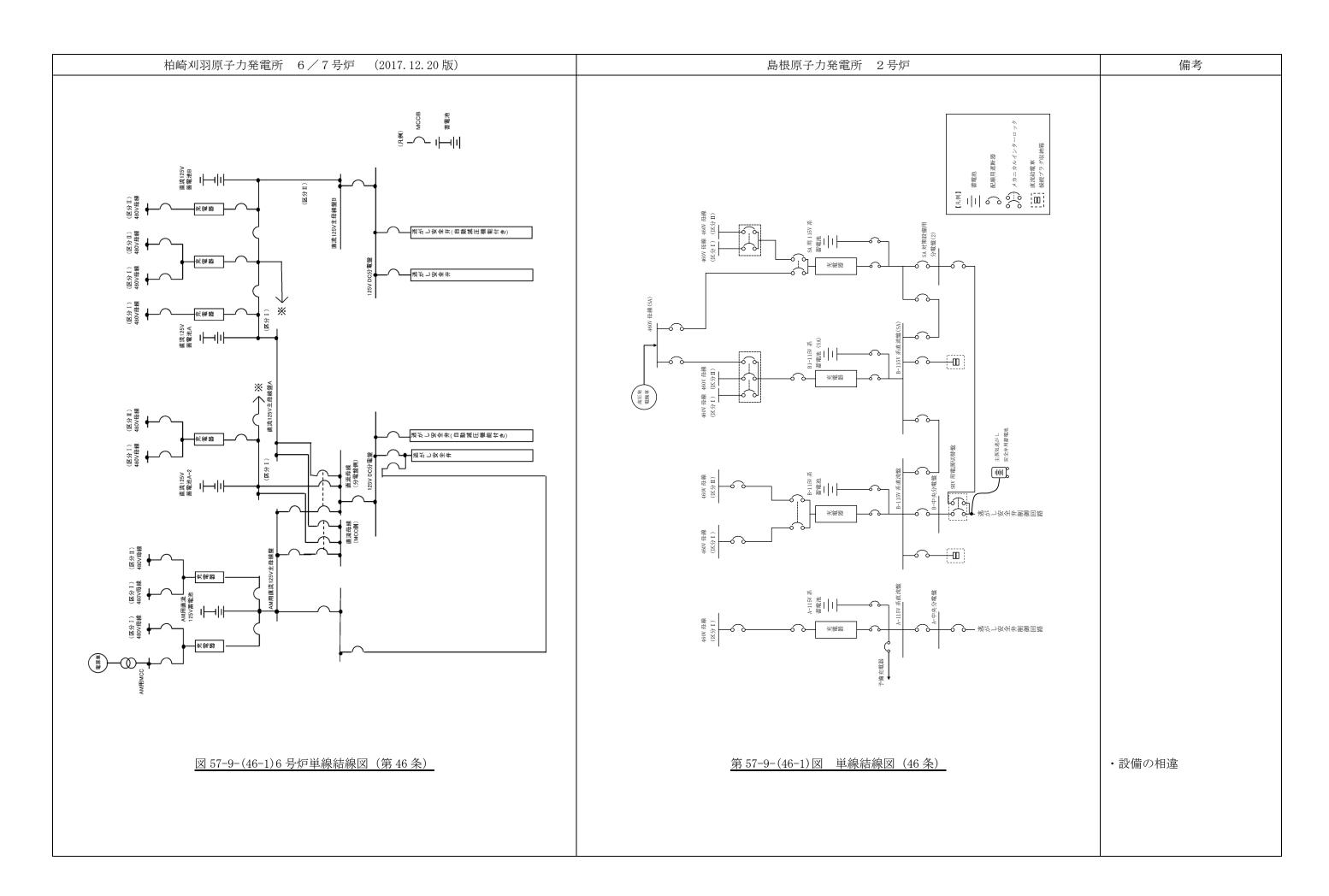


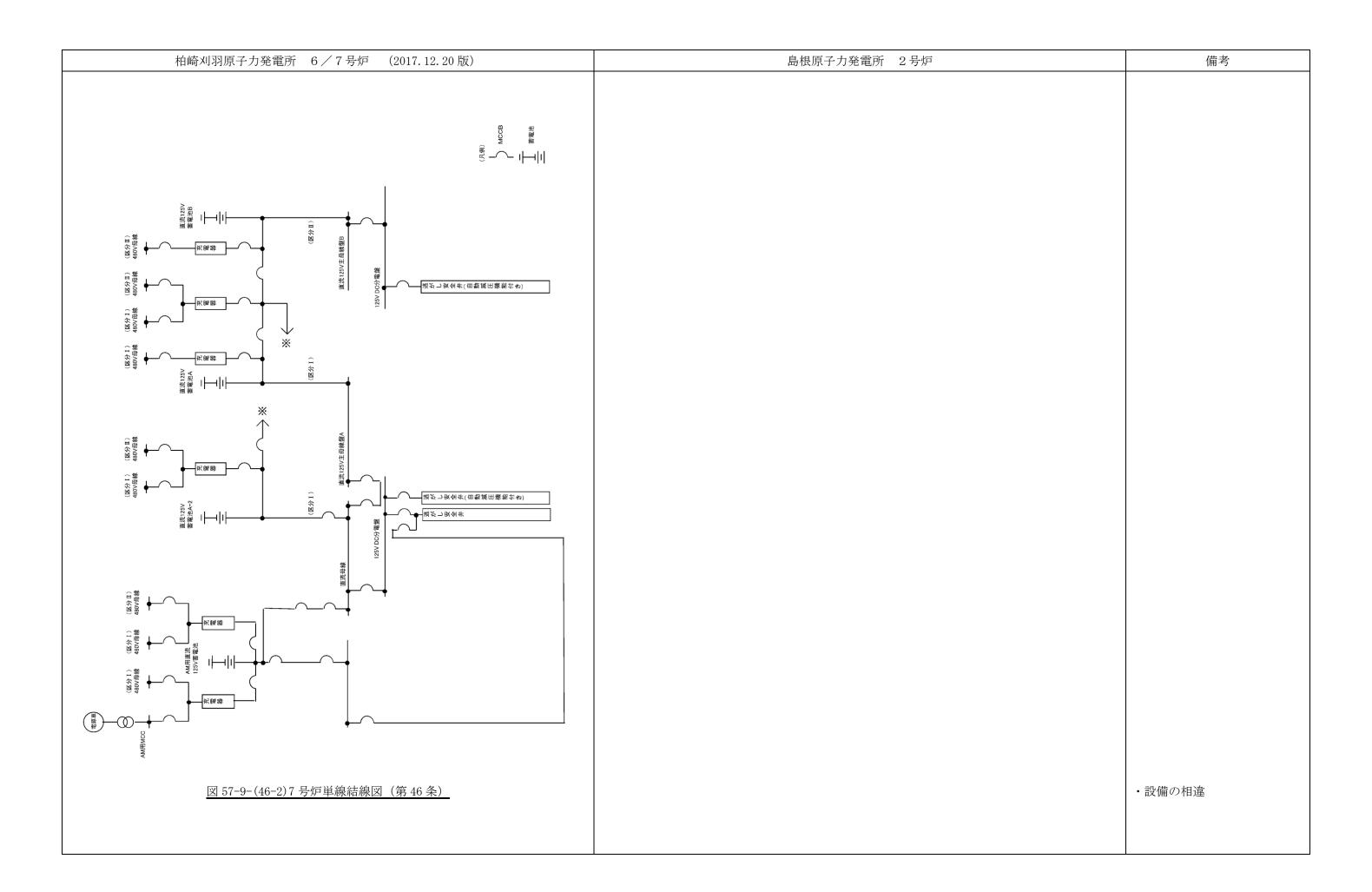


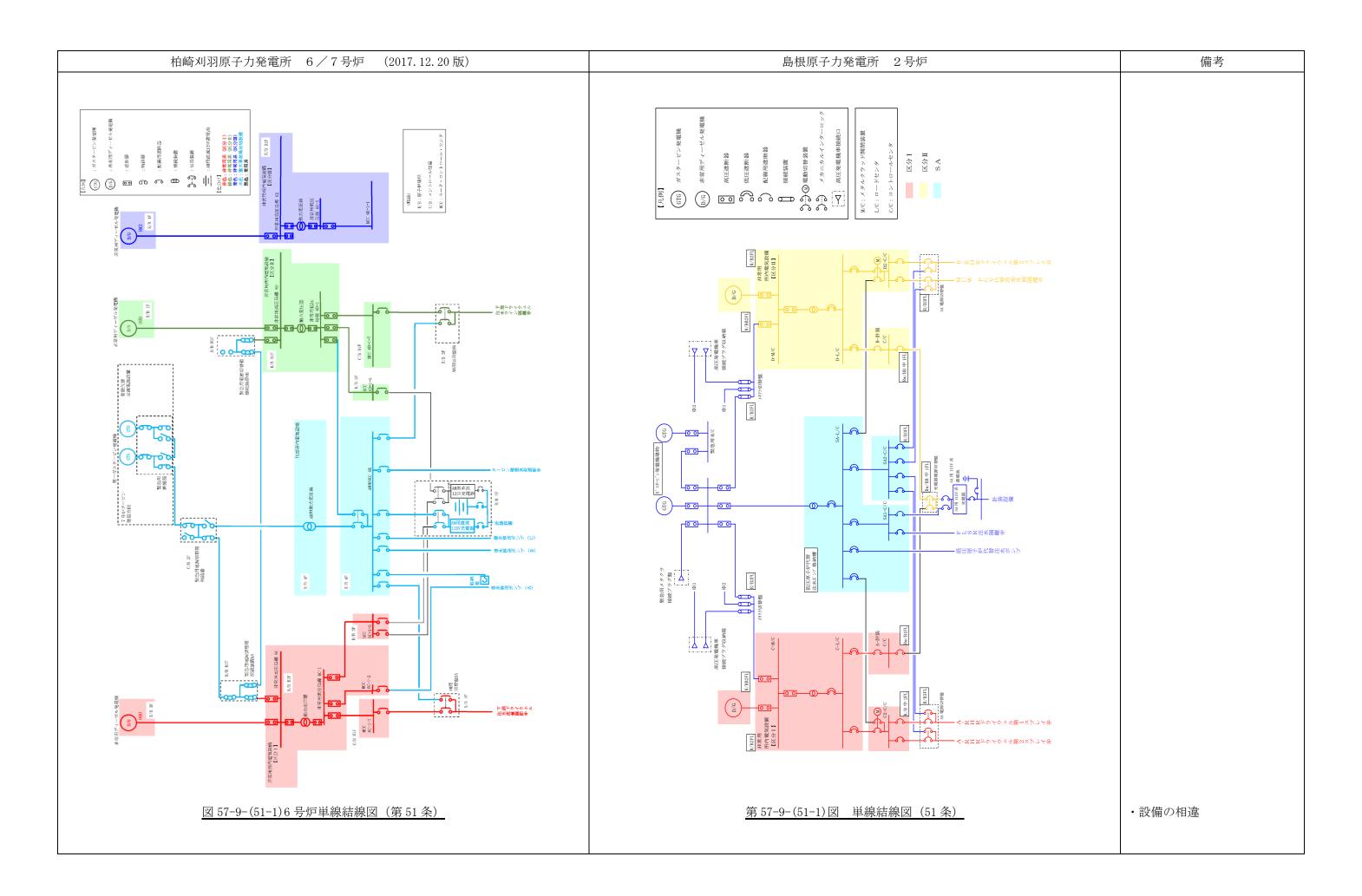
柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
図 57-9-3 非常用ディーゼル発電機及び非常用 M/C の配置 (7 号炉)		
図 57-9-4 非常用蓄電池及び計装設備用電源設備の配置(7 号炉)		

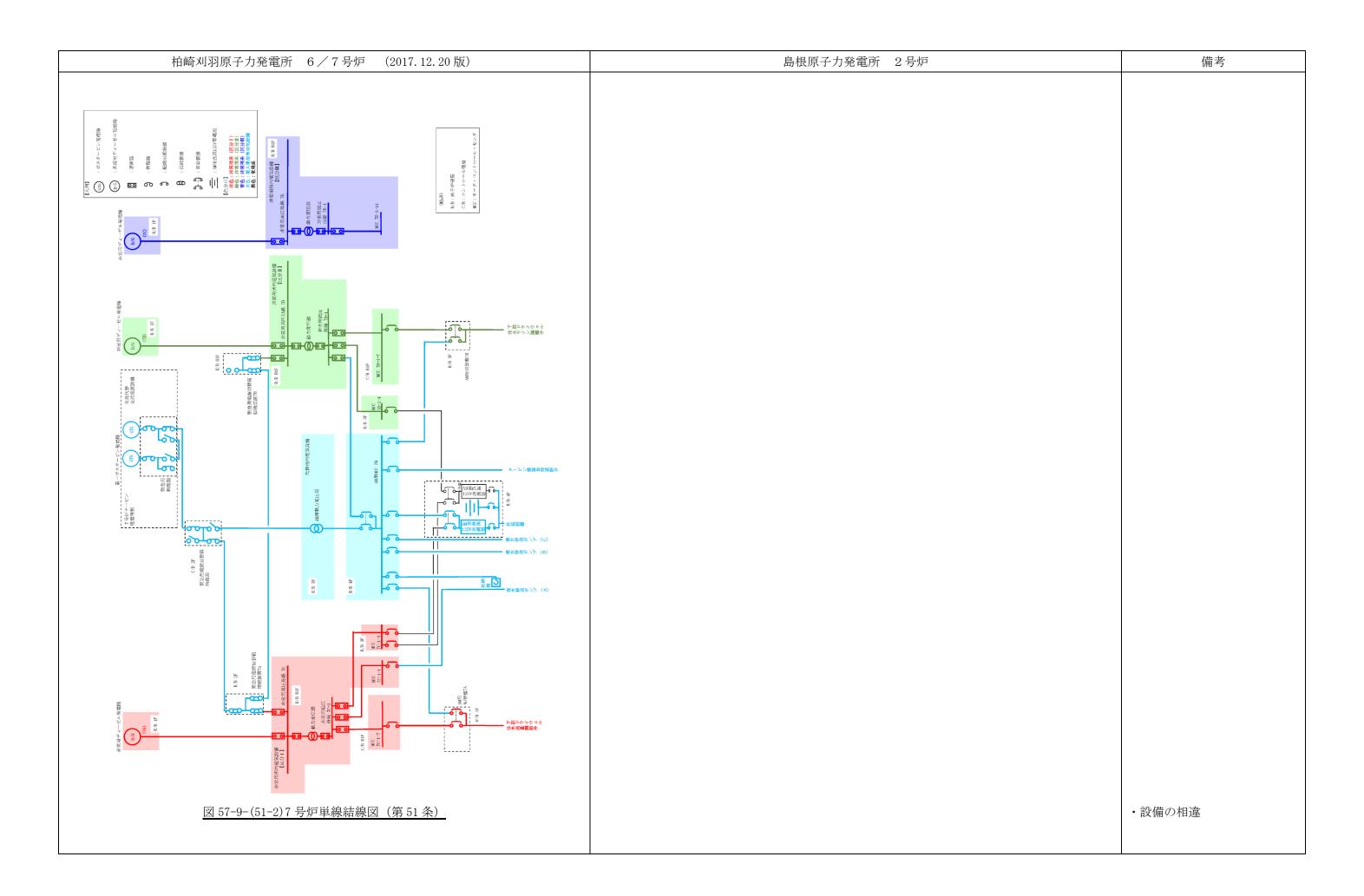
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
しかしながら、これら設計基準事故対処設備の電気設備が機能喪失した場合においても、重大	しかしながら、これら設計基準事故対処設備の電気設備が機能喪失した場合においても、重大	
事故等に対処できるよう常設又は可搬の代替電源等の設備を設置している。	事故等に対処できるよう常設又は可搬の代替電源等の設備を設置する。	
これら常設又は可搬の代替電源等の設備は、設置許可基準規則第 57 条及び技術基準規則第 72	これら常設又は可搬の代替電源等の設備は、設置許可基準規則第 57 条及び技術基準規則第 72	
条に要求事項が示されている。また、設置許可基準規則第57条及び技術基準規則第72条以外で、	条に要求事項が示されている。	
代替電源からの給電が要求される条文を表 57-9-1 に示す。	また,設置許可基準規則第57条及び技術基準規則第72条以外で,代替電源からの給電が要求	
	される条文を第 57-9-1 表に示す。	
また、代替電源からの給電が要求される各設備の単線結線図は下記の通り添付している。	また、代替電源からの給電が要求される各設備の単線結線図は下記に示す。	
設置許可基準規則 46 条/技術基準規則第 61 条	設置許可基準規則 46 条/技術基準規則第 61 条:57-9-(46-1)	
$: 57-9-(46-1) \sim 57-9-(46-2)$		
設置許可基準規則 51 条/技術基準規則第 66 条	設置許可基準規則 51 条/技術基準規則第 66 条:57-9-(51-1)	
$: 57-9-(51-1) \sim 57-9-(51-2)$		
設置許可基準規則 52 条/技術基準規則第 67 条	設置許可基準規則 52 条/技術基準規則第 67 条:57-9-(52-1)	
$: 57-9-(52-1) \sim 57-9-(52-2)$		
設置許可基準規則 53 条/技術基準規則第 68 条	設置許可基準規則 53 条/技術基準規則第 68 条:57-9-(53-1)	
$: 57-9-(53-1) \sim 57-9-(53-2)$		
設置許可基準規則 54 条/技術基準規則第 69 条	設置許可基準規則 54 条/技術基準規則第 69 条: 57-9-(54-1)	
$: 57-9-(54-1) \sim 57-9-(54-2)$		
設置許可基準規則 59 条/技術基準規則第 74 条	設置許可基準規則 59 条/技術基準規則第 74 条: 57-9-(59-1)	
$: 57-9-(59-1) \sim 57-9-(59-2)$		
	<u>設置許可基準規則 60 条/技術基準規則第 75 条:57-9-(60-1)</u>	・設備の相違
		60条/75条の1項C)に基づ
設置許可基準規則 62 条/技術基準規則第 77 条	設置許可基準規則 62 条/技術基準規則第 77 条:57-9-(62-1)	き記載
: 57-9-(62-1) ~57-9-(62-2)	版色用的基件观别 62 木/	

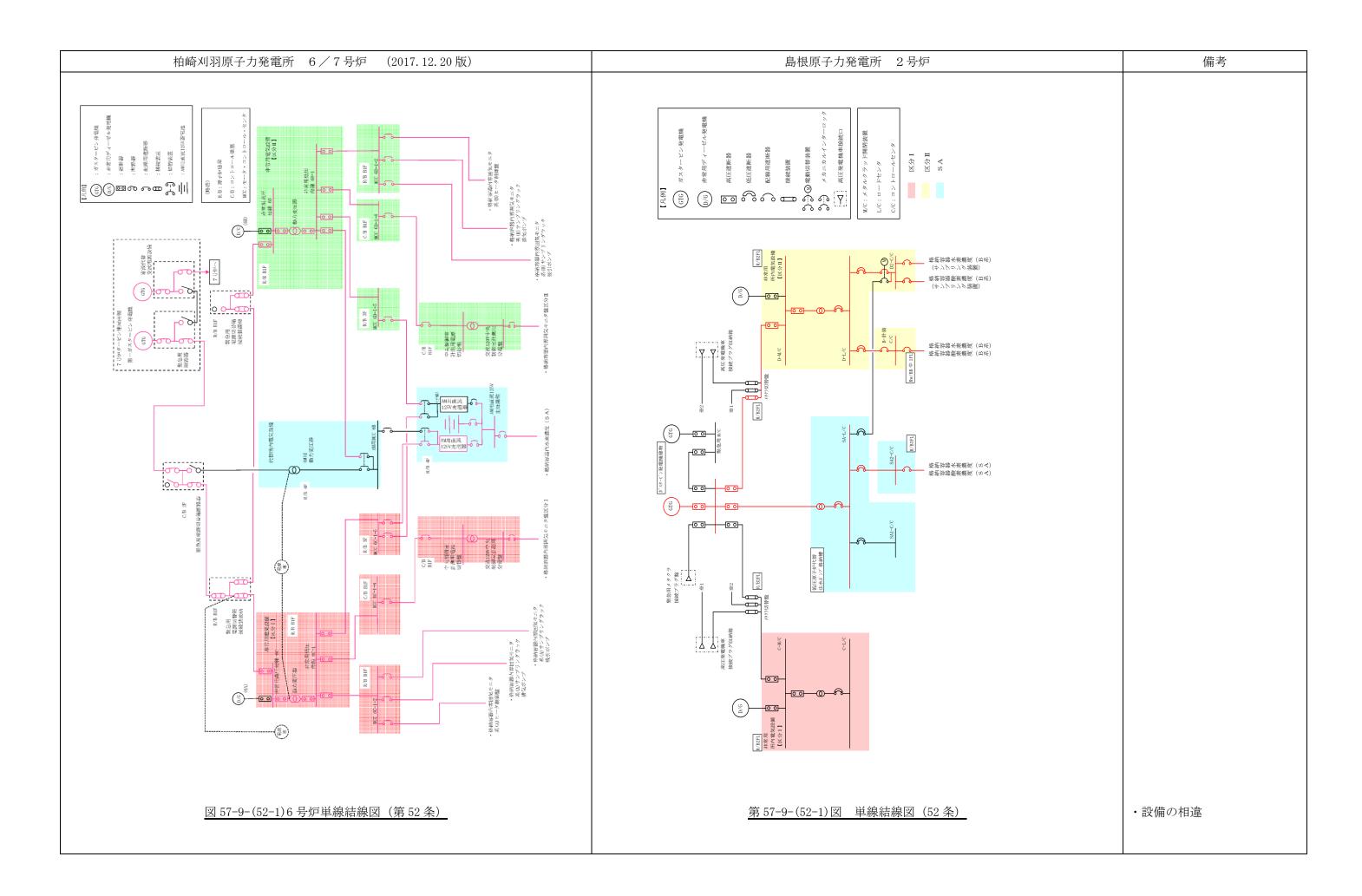
—————————————————————————————————————									備考	
	表 57-9-1 代替電源からの給電が要求される条文				第 57-9-1 表 代替電源からの給電が要求される条文				・設備の相違	
設置許可	J 基準規則/	/技術基準条文番号	記載内容	備考	設置許可認	 甚準規則/技	術基準条文番号	記載内容	備考	
第 46 条	第 61 条	原子炉冷却材圧力バウ	·常設直流電源系統喪失時		第 46 条	第61条	原子炉冷却材圧力バ	• 常設直流電源系統喪失時		
		ンダリを減圧するため	に操作できる手動設備又は				ウンダリを減圧する	に操作できる手動設備又は		
		の設備	可搬型代替直流電源設備を				ための設備	可搬型代替直流電源設備を		
			配備する。					配備する。		
第 51 条	第 66 条	原子炉格納容器下部の	・交流又は直流電源が必要		第 51 条	第 66 条	原子炉格納容器下部	70.0 ABOUT 5 5		
		溶融炉心を冷却するた	な場合は代替電源設備から			717 00 710	の溶融炉心を冷却す	TOPONE AND THE PRODUCT OF THE PRODUCT OF THE PROPERTY OF THE P		
		めの設備	の給電を可能とする。				るための設備	の給電を可能とする。		
第 52 条	第 67 条	水素爆発による原子炉	・交流又は直流電源が必要		第 52 条	第 67 条	水素爆発による原子	・交流又は直流電源が必要		
			な場合は代替電源設備から		W 22 X	75 OF 76	が			
		するための設備	の給電を可能とする。				CANAS INC. BY VICTO NO. 2 ION COMMISSION INC.			
第 53 条	第 68 条	水素爆発による原子炉	・交流又は直流電源が必要		第 53 条	第 68 条	防止するための設備	の給電を可能とする。 ・交流又は直流電源が必要		
			な場合は代替電源設備から		男 55 采	男 08 采	水素爆発による原子	200 11 40 200 8410 800 100		
		るための設備	の給電を可能とする。				炉建屋等の損傷を防			
第 54 条	第 69 条	使用済燃料貯蔵槽の冷	・交流又は直流電源が必要		tota ta	tata da	止するための設備	の給電を可能とする。		
		却等のための設備	な場合は代替電源設備から		第 54 条	第 69 条	使用済燃料貯蔵槽の	・交流又は直流電源が必要		
	to to		の給電を可能とする。				冷却等のための設備	な場合は代替電源設備から		
第 59 条	第 74 条	原子炉制御室	・原子炉制御室用の電源(空					の給電を可能とする。		
			調及び照明等)は、代替交流		第 59 条	第74条	原子炉制御室	・原子炉制御室用の電源 (空		
			電源設備からの給電を可能					調及び照明等)は、代替交		
tric a a tr	tota — As	Et to Visi et and the	とする。	4) III o ZVC				流電源設備からの給電を可		
第 60 条	第 75 条	第75条 監視測定設備	・代替交流電源設備からの 給電を可能とする。	57 条と別の電源を用いるため、3.17 監視測定設備で示す。57 条と別の電源を用いるため、				能とする。		
					第 60 条	第 75 条	監視測定設備	・代替交流電源設備からの		
								給電を可能とする。		
第61	第 76 条	条 緊急時対策所	・代替交流電源設備からの給電を可能とする。		第 61 条	第76条	緊急時対策所	・代替交流電源設備からの	57 条と別の電	
为01未								給電を可能とする。	源を用いるた	
			和电を可能とする。	3.18 緊急時対					め, 3.18 緊急時	
				策所で示す。					対策所で示す。	
第 62 条	第 77 条	通信連絡を行うために	・通信連絡設備は、代替電源	緊急時対策所の	第 62 条	第77条	通信連絡を行うため	・通信連絡設備は、代替電	緊急時対策所の	
7,0 0 = 7,10	70	必要な設備	設備(電池等の予備電源設備				に必要な設備	源設備(電池等の予備電源	通信連絡設備は	
			を含む。)からの給電を可能					設備を含む。)からの給電を	3.18 緊急時対	
			とする。	策所で示す。				可能とする。	策所で示す。	

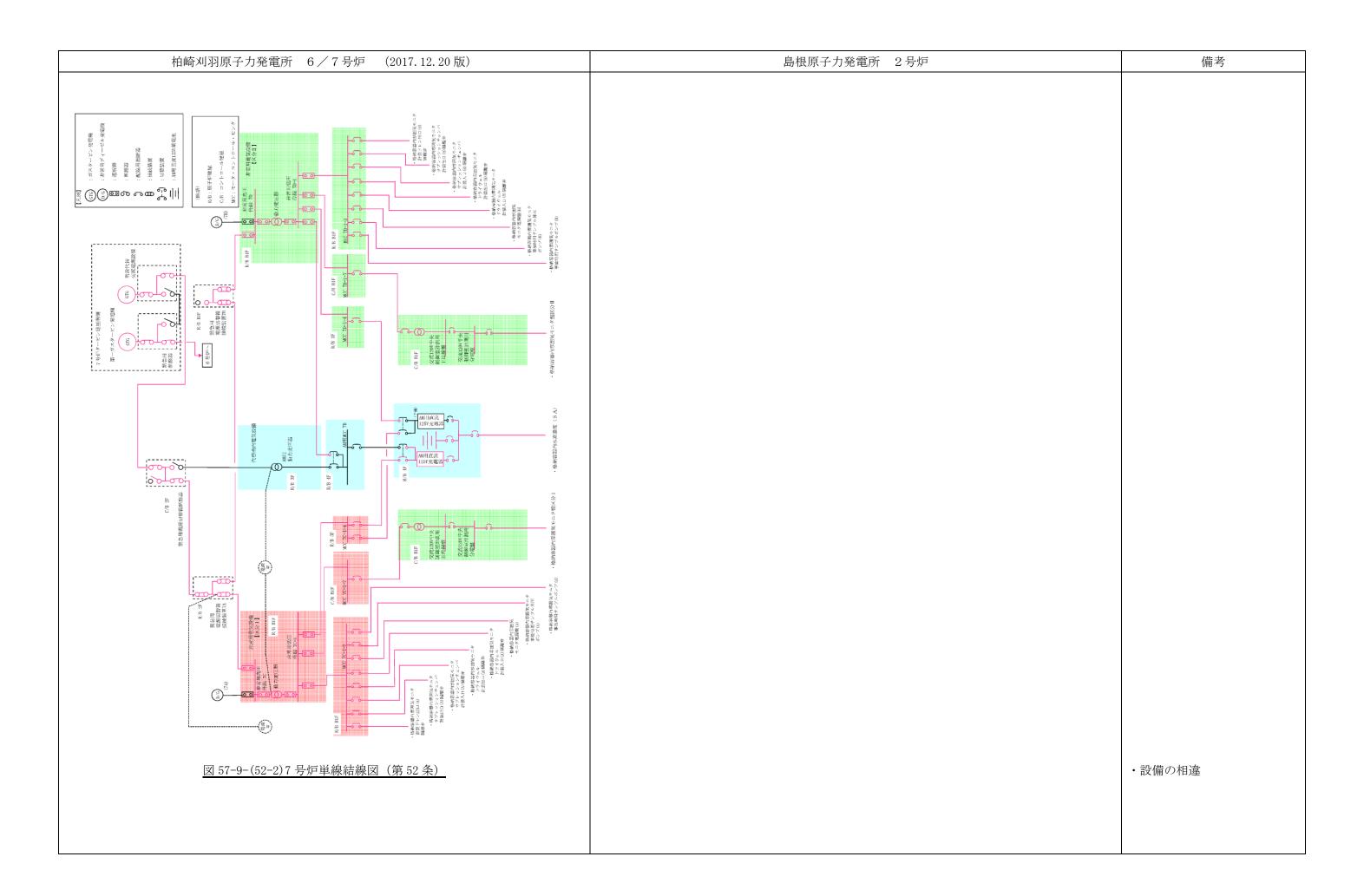


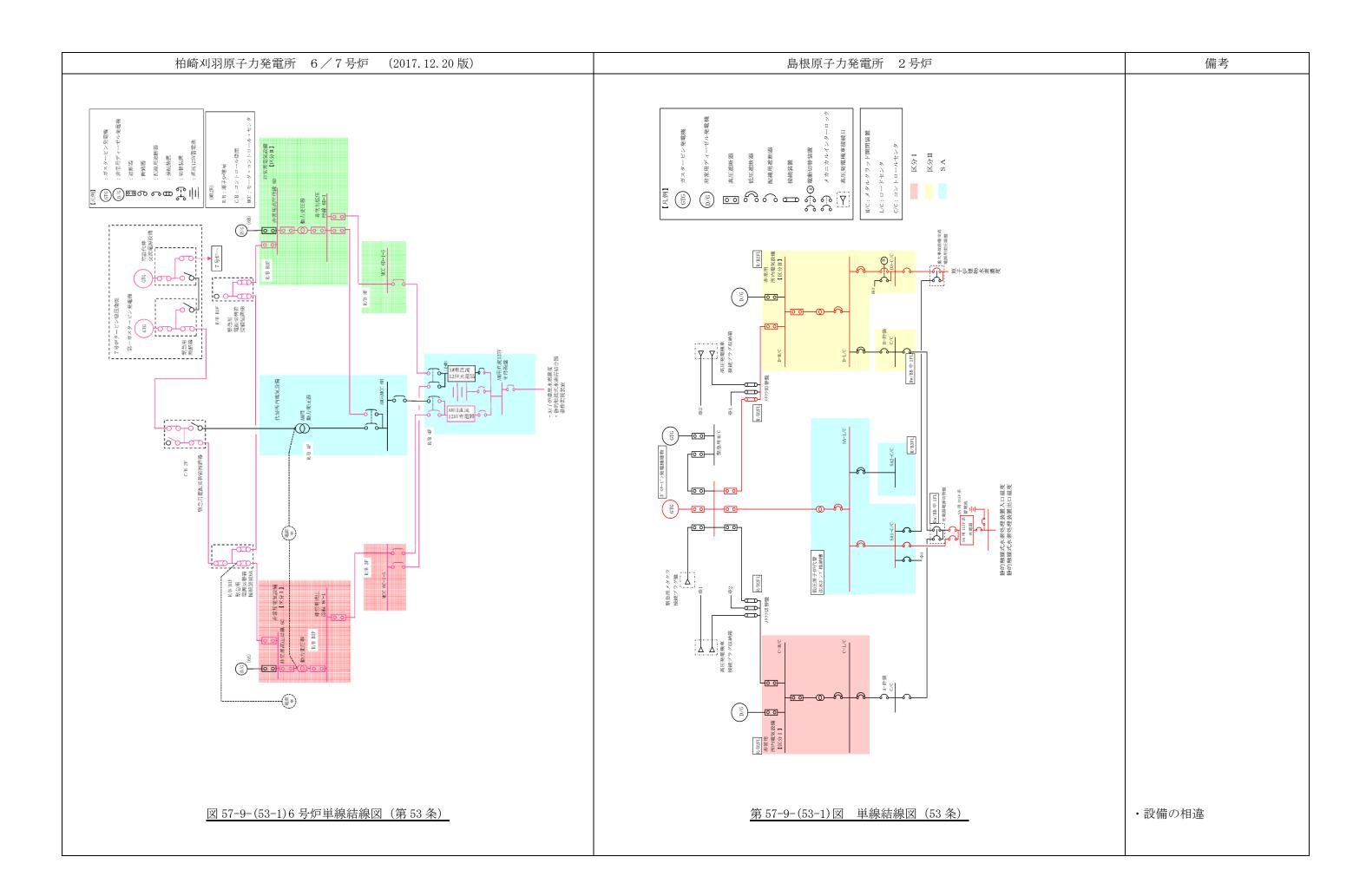


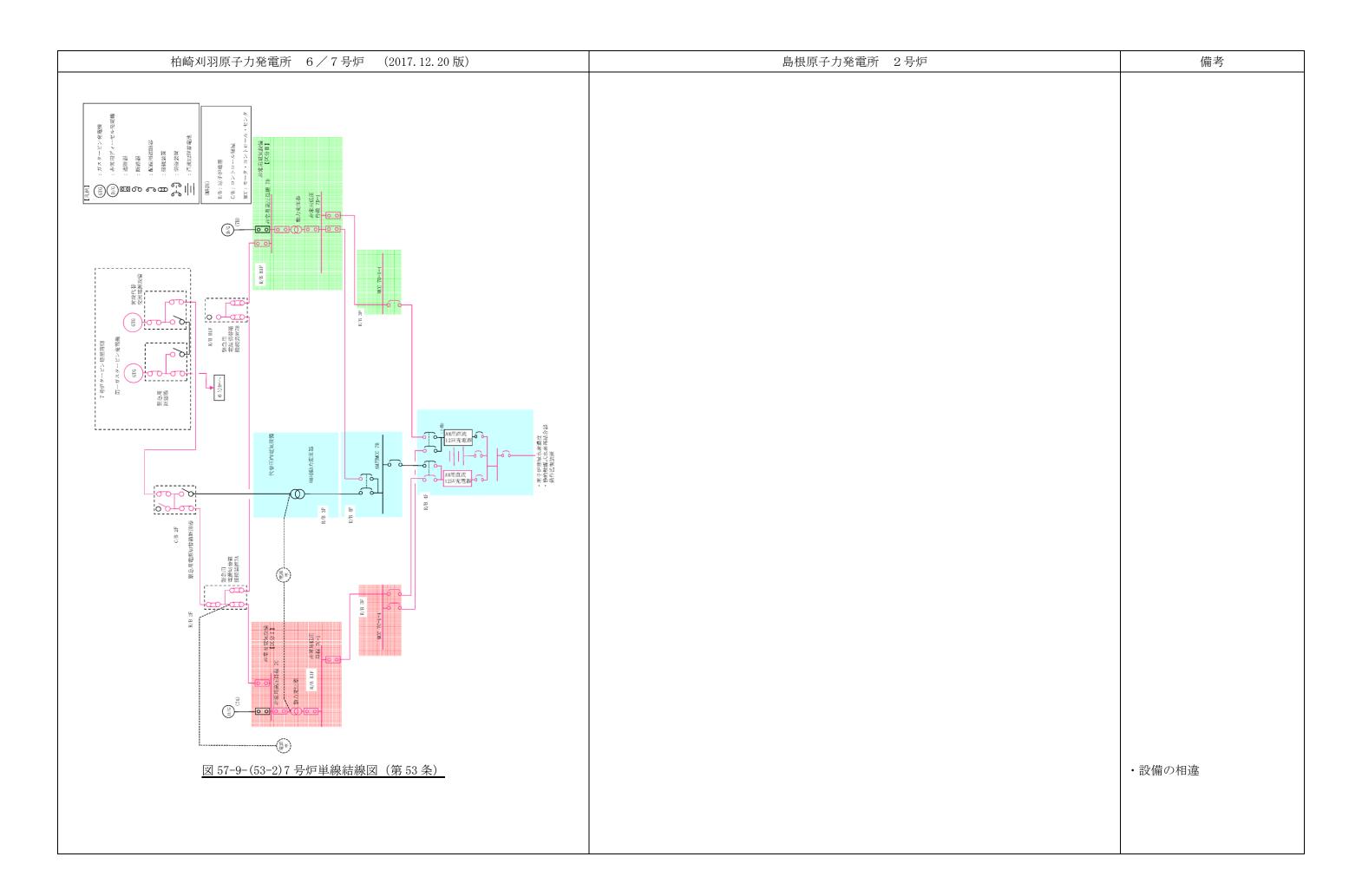


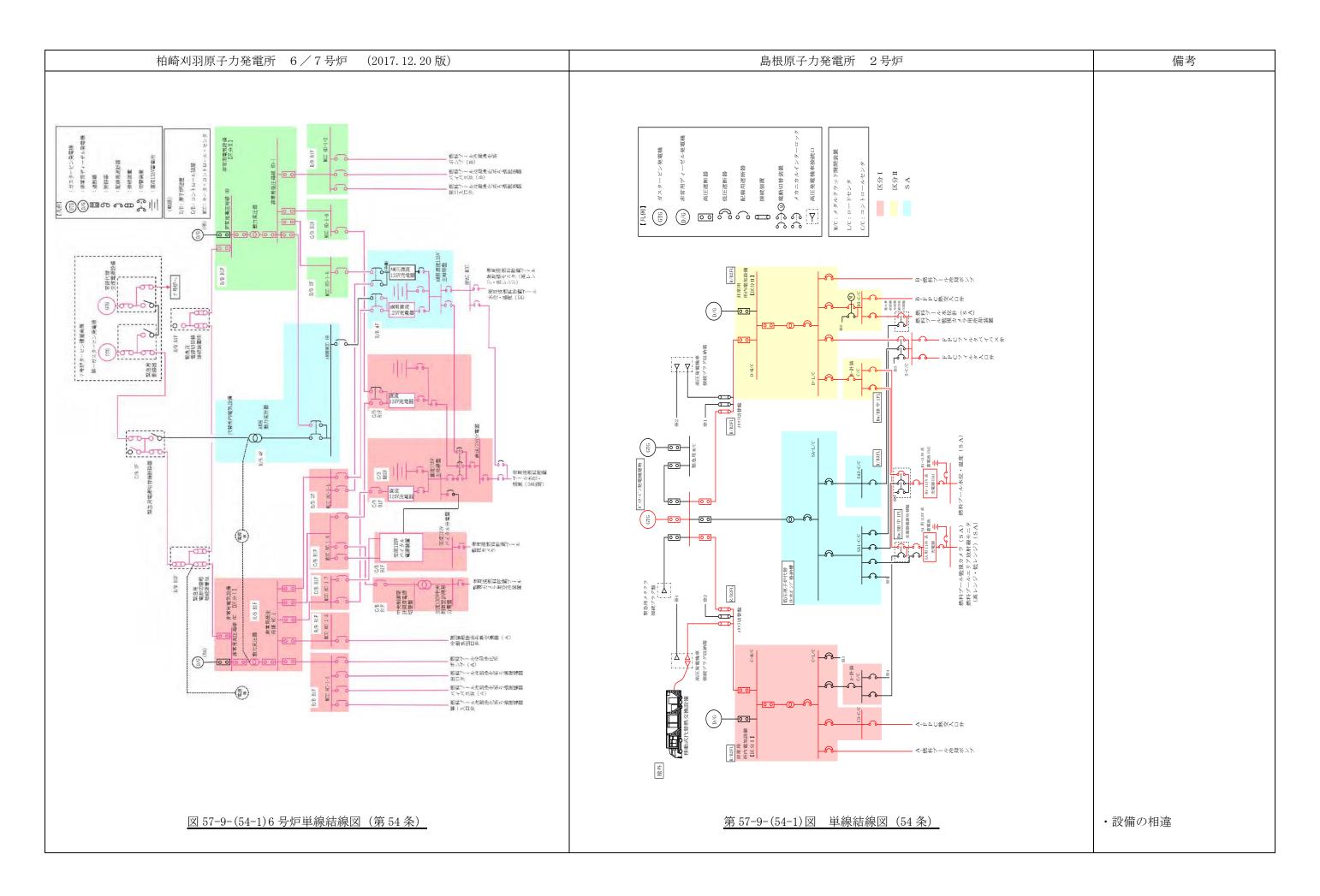


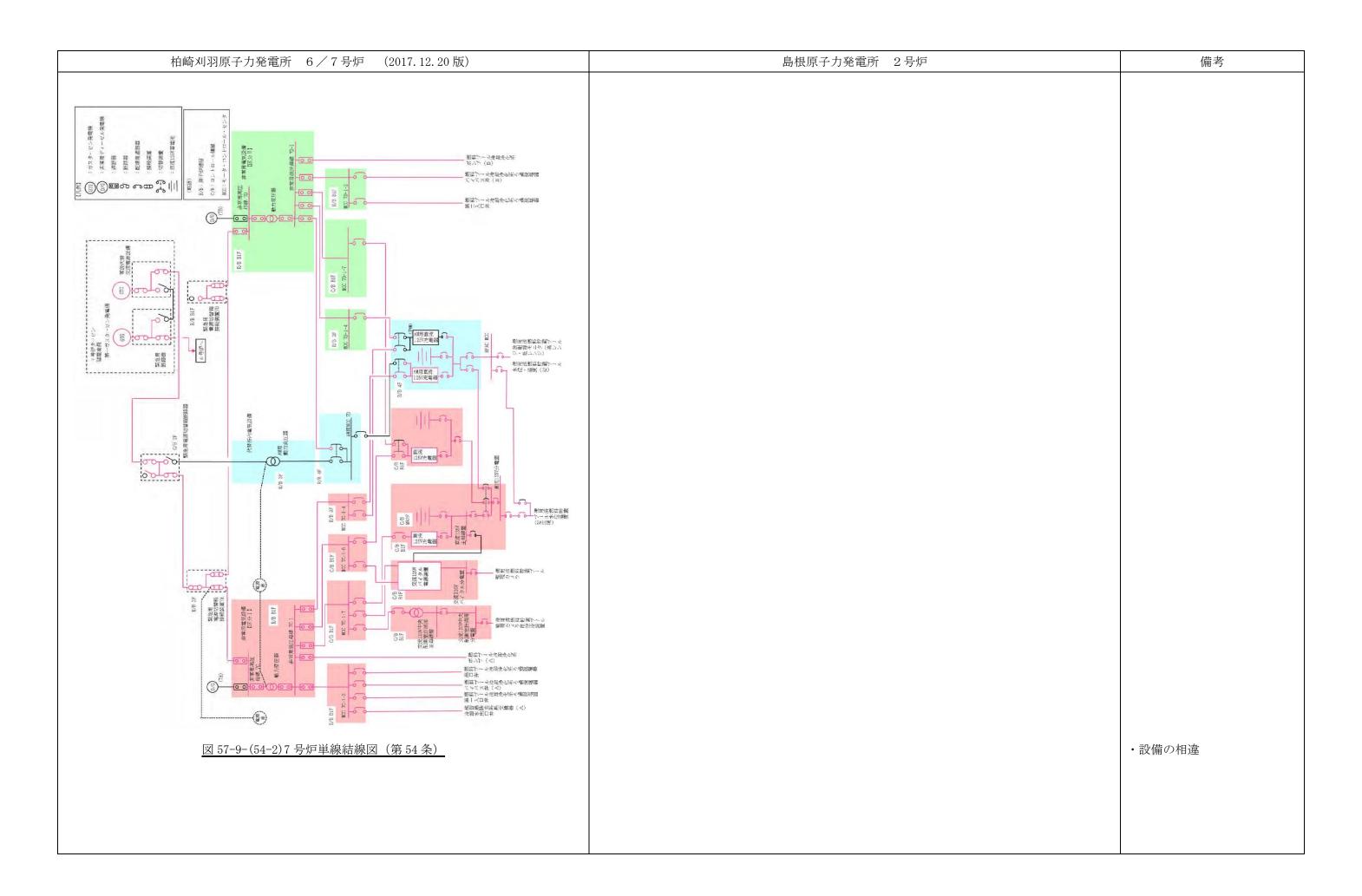


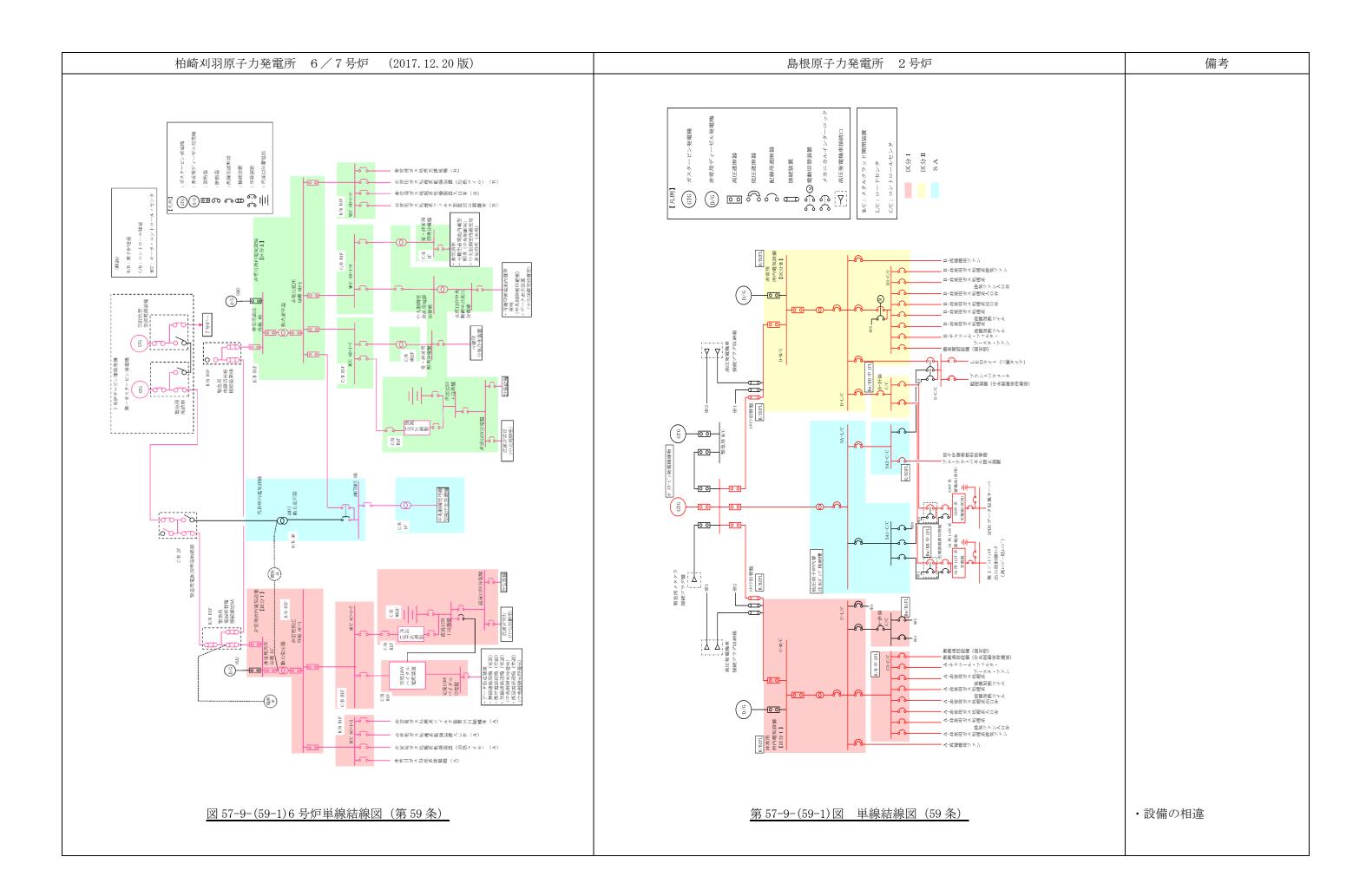


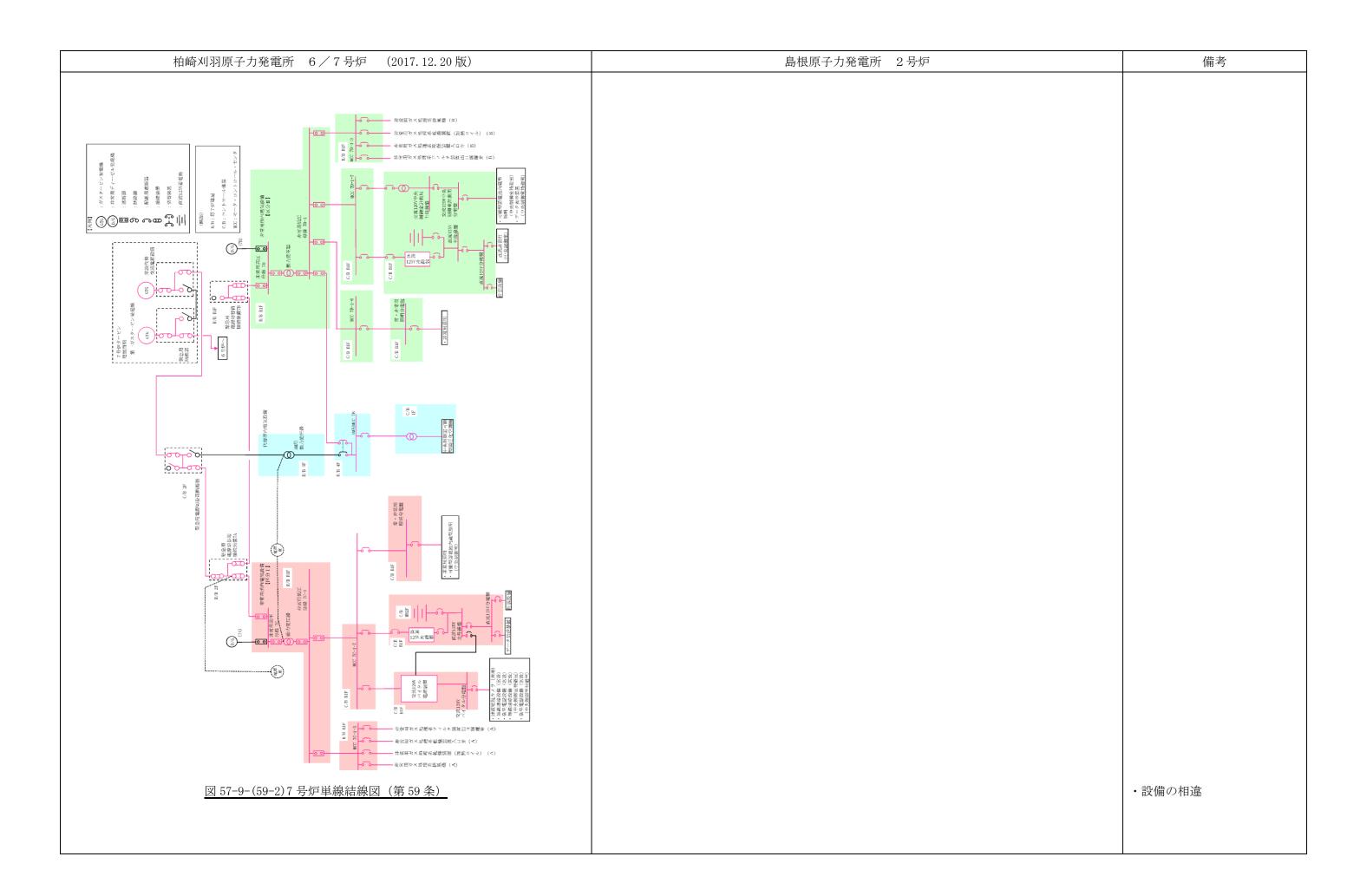


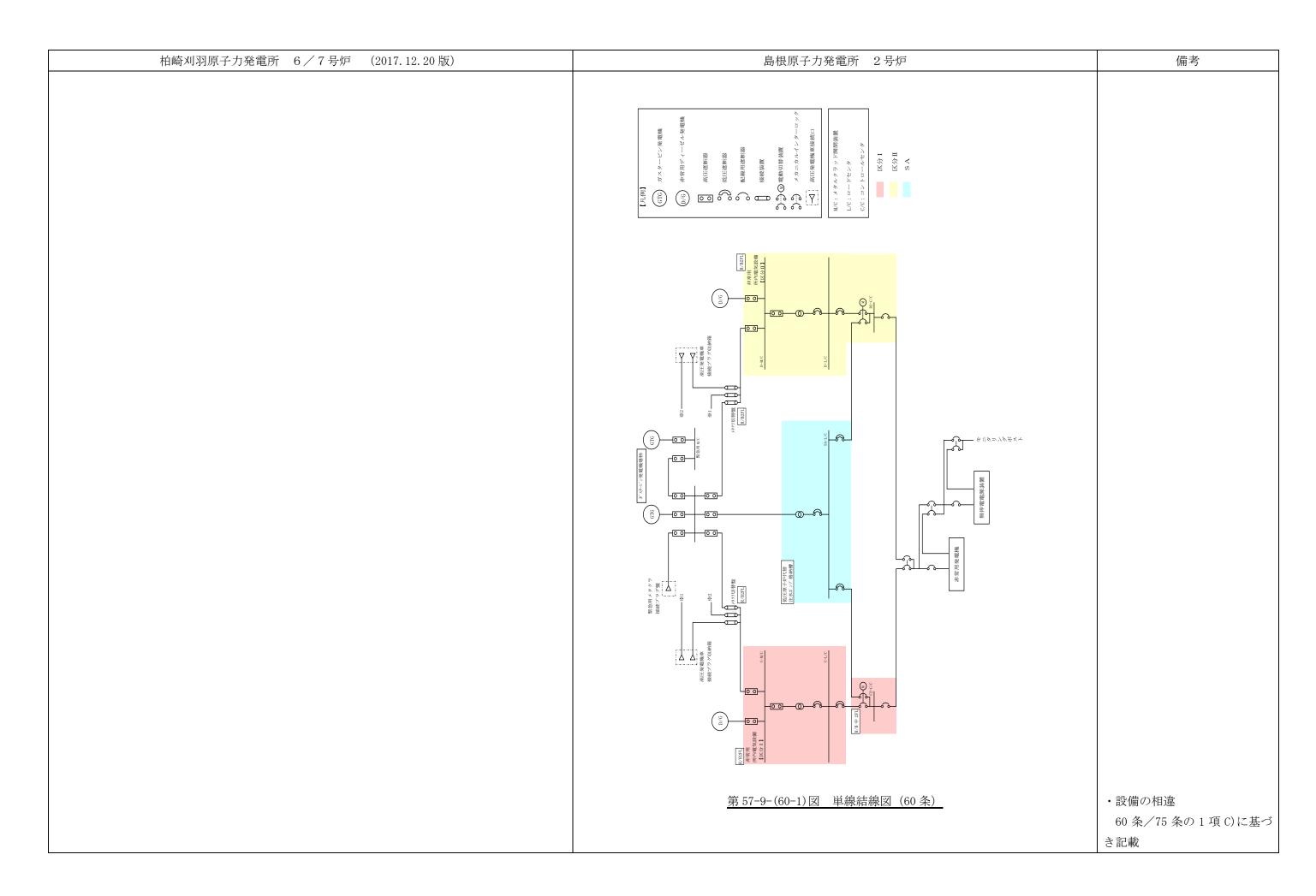


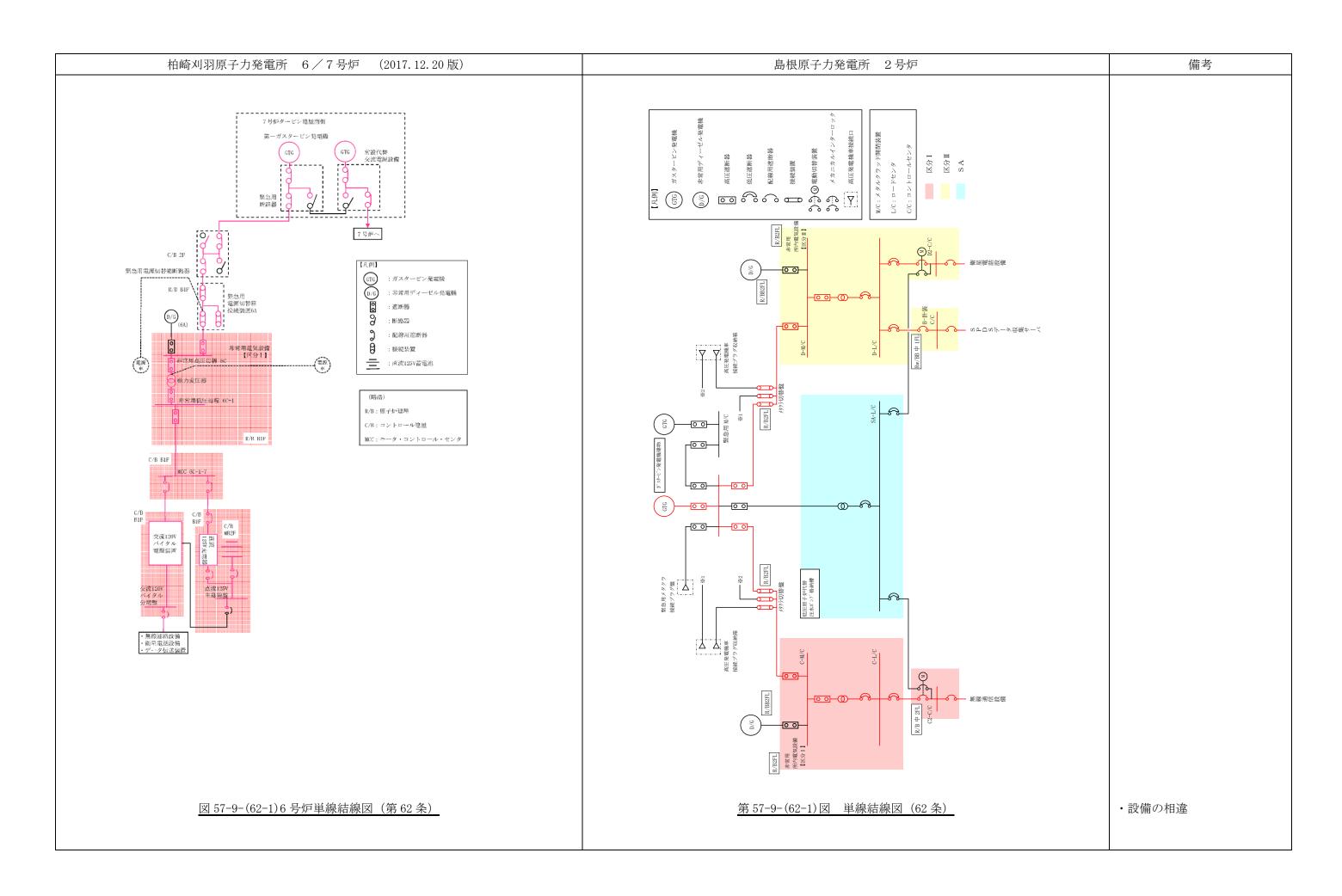


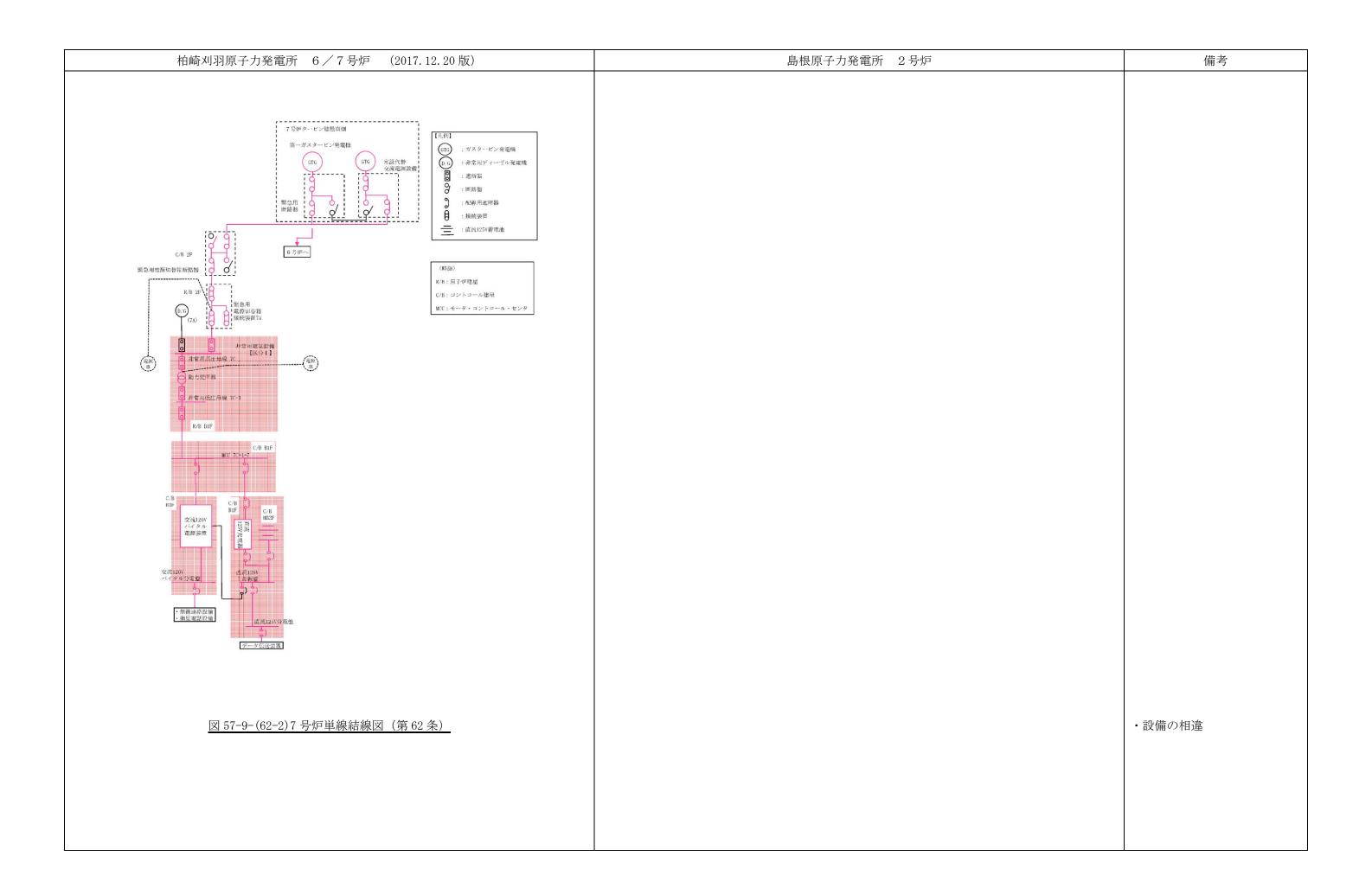












柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
1.1 重大事故等対処設備による代替電源 (交流) の供給	1.1 重大事故等対処設備による代替電源(交流)の供給	
1.1.1 第一ガスタービン発電機	1.1.1 ガスタービン発電機	
交流動力電源を供給する設計基準事故対処設備として, 非常用ディーゼル発電機を設置し	で 交流動力電源を供給する設計基準事故対処設備として, 非常用ディーゼル発電機等を設置し	
おり、非常用ディーゼル発電機が故障した場合の常設代替交流電源設備として、第一ガスタ	- ており,非常用ディーゼル発電機等が故障した場合の常設代替交流電源設備として,ガスター	
ビン発電機を設置している。	ビン発電機を設置している。	
第一ガスタービン発電機は、非常用ディーゼル発電機と異なり、冷却海水を必要とせずに	装 ガスタービン発電機は、非常用ディーゼル発電機等と異なり、冷却海水を必要とせずに装置	
置単独で起動できるとともに, 燃料系統は軽油タンクとは独立した地下軽油タンクから補給	す 単独で起動できるとともに、燃料系統は非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク及び高圧炉心	
ることができることから,非常用ディーゼル発電機と多様性を有した設計としている。	スプレイ系ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク(以下「非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク	
第一ガスタービン発電機は6号及び7号炉それぞれで1基,合計2基を確保する設計とする	5。 等」という。)とは独立した軽油タンクから補給することができることから,非常用ディーゼル	・設備,運用の相違
なお,第一ガスタービン発電機1基で6号及び7号炉両プラントに給電することも可能な設	計 発電機等と多様性を有した設計としている。	複数設置号炉ではない
	ー また,非常用ディーゼル発電機等から 100m 以上離れた位置に設置しており,位置的分散を図	
	<u>った設計としている。</u>	
第一ガスタービン発電機は1基あたり3,600kW(連続運転定格:2,950kW)の発電装置を記	ガスタービン発電機は1台あたり <u>約4,800kW</u> の発電装置を1台設置しており,第57-9-2表	・設備の相違
置しており、表 57-9-2 のとおり有効性評価において最大負荷となる崩壊熱除去機能喪失(取 のとおり「有効性評価で期待する負荷」に加え、「評価上期待していない不要負荷であるが、	
水機能が喪失した場合)※1を想定するシナリオにおいて6号炉で必要となる最大負荷約	ガスタービン発電機の負荷として考慮する必要がある負荷」を抽出した結果、ガスタービン発	
1,992kW及び連続最大負荷約1,649kW,及び7号炉で必要となる最大負荷約1,999kW及び連続	売 電機の最大所要負荷は「全交流動力電源喪失(長期TB)」を想定するシナリオにおいて必要	
最大負荷約 1,615kW に対し、十分な容量を確保している。	- <u>とされる電源容量(最大負荷 約 4,360kW,連続最大負荷 約 4,268kW</u>)であり、この電源容量	・設備の相違
	に対して十分な容量を確保している。	

柏崎刈羽原子力発電所	6 / 7 号炉	(2017.12.20版)
1 PP / 1 / 1 / 1 PD /	0/1/7/	(2011.12.20)

島根原子力発電所 2号炉

・設備の相違

備考

表 57-9-2 第一ガスタービン発電機の負荷(添付資料 57-9-1 参照)

	6 号炉	7 号炉
直流 125V 充電器盤 A	約 94kW	約 94kW
直流 125V 充電器盤 A-2	約 56kW	約 56kW
AM 用直流 125V 充電器盤	約 41kW	約 41kW
直流 125V 充電器盤 B	約 98kW	約 98kW
交流 120V 中央制御室計測用分電盤 A, B	約 12kW	約 6kW
非常用照明	約 100kW	約 100kW
中央制御室可搬型陽圧化空調機	3kW	3kW
復水移送ポンプ	55kW	55kW
復水移送ポンプ	55kW	55kW
残留熱除去系ポンプ	540kW	540kW
()内は起動時	(973kW)	(1,034kW)
燃料プール冷却浄化ポンプ	90kW	110kW
()内は起動時	(181kW)	(192kW)
非常用ガス処理系排風機等*	約 37kW	約 20kW
その他必要な負荷	約 103kW	約 116kW
その他不要な設備	約 366kW	約 321kW
合計(連続最大負荷)	約 1,649kW	約 1,615kW
(最大負荷)	(約 1,992kW)	(約 1,999kW)
	(第 57-9-5 図	(第 57-9-6 図参
	参照)	照)

※非常用ガス処理系湿分除去装置,及び非常用ガス処理系フィルタ装置を含む

また,第一ガスタービン発電機用燃料タンク,軽油タンクにより,重大事故等発生後7日間は事故収束対応を維持できる容量以上の燃料を発電所内に確保し,タンクローリ(16kL)を用いて燃料の補給ができる手順を整備する。(57-11)

代替交流電源(常設及び可搬型),非常用所内電気設備及び代替所内電気設備の回路構成については、57-3系統図参照のこと。

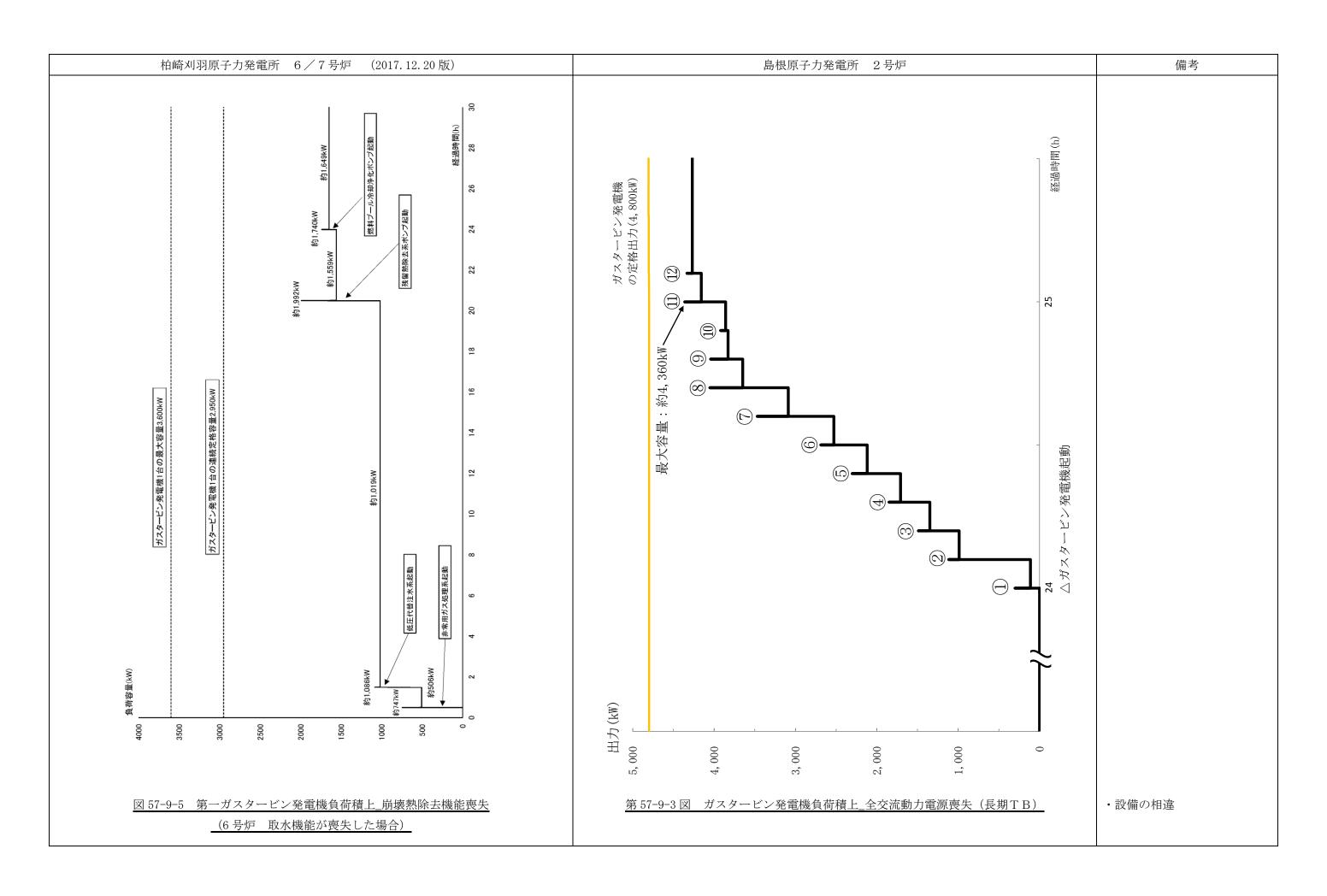
※1 崩壊熱除去機能喪失(取水機能が喪失した場合)の必要負荷は、全交流動力電源喪失の必要負荷と同じであるが、崩壊熱除去機能喪失(取水機能が喪失した場合)では第一ガスタービン発電機の起動時間短縮のため、一部の不要な負荷の切り離しを行わずに運転するため、連続最大容量が大きくなる。一方、崩壊熱除去機能喪失(取水機能が喪失した場合)時の最大負荷(図 57-9-5~6 参照)は代替低圧注水起動後、残留熱除去系ポンプの起動するため、残留熱除去系ポンプ起動後、代替低圧注水を起動する全交流動力電源喪失時の最大負荷(図 57-9-7~8 参照)より大きくなる。

	第 57-9-2 表 ガスタービン発電機の負荷(添付資料 57-9-1 参照)			
起動順序	主要機器	負荷容量 (kW)	負荷起動時の 最大負荷容量 (kW)	定常時の 最大負荷容量 (kW)
1	ガスタービン発電機付帯設備	約 111	約 300	約 111
2	充電器,非常用照明,非常用ガス処理系, モニタリング・ポスト他(自動投入負荷)	約 877	約 1, 116	約 988
3	B-原子炉補機冷却水ポンプ	約 360	約 1,489	約 1,348
4	D-原子炉補機冷却水ポンプ	約 360	約 1,849	約 1,708
(5)	B-原子炉補機海水ポンプ	約 410	約 2, 303	約 2, 118
6	D-原子炉補機海水ポンプ	約 410	約 2,689	約 2,528
7	C-残留熱除去ポンプ	約 560	約 3, 471	約 3,088
8	B-残留熱除去ポンプ	約 560	約 4,052	約 3,648
9	B-中央制御室送風機	約 180	約 4,043	約 3,828
10	B-中央制御室非常用再循環送風機	約 30	約 3, 920	約 3,858
(1)	B-中央制御室冷凍機	約 300	約 4, 360	約 4, 158
12	B-燃料プール冷却水ポンプ	約 110	約 4, 333	約 4, 268

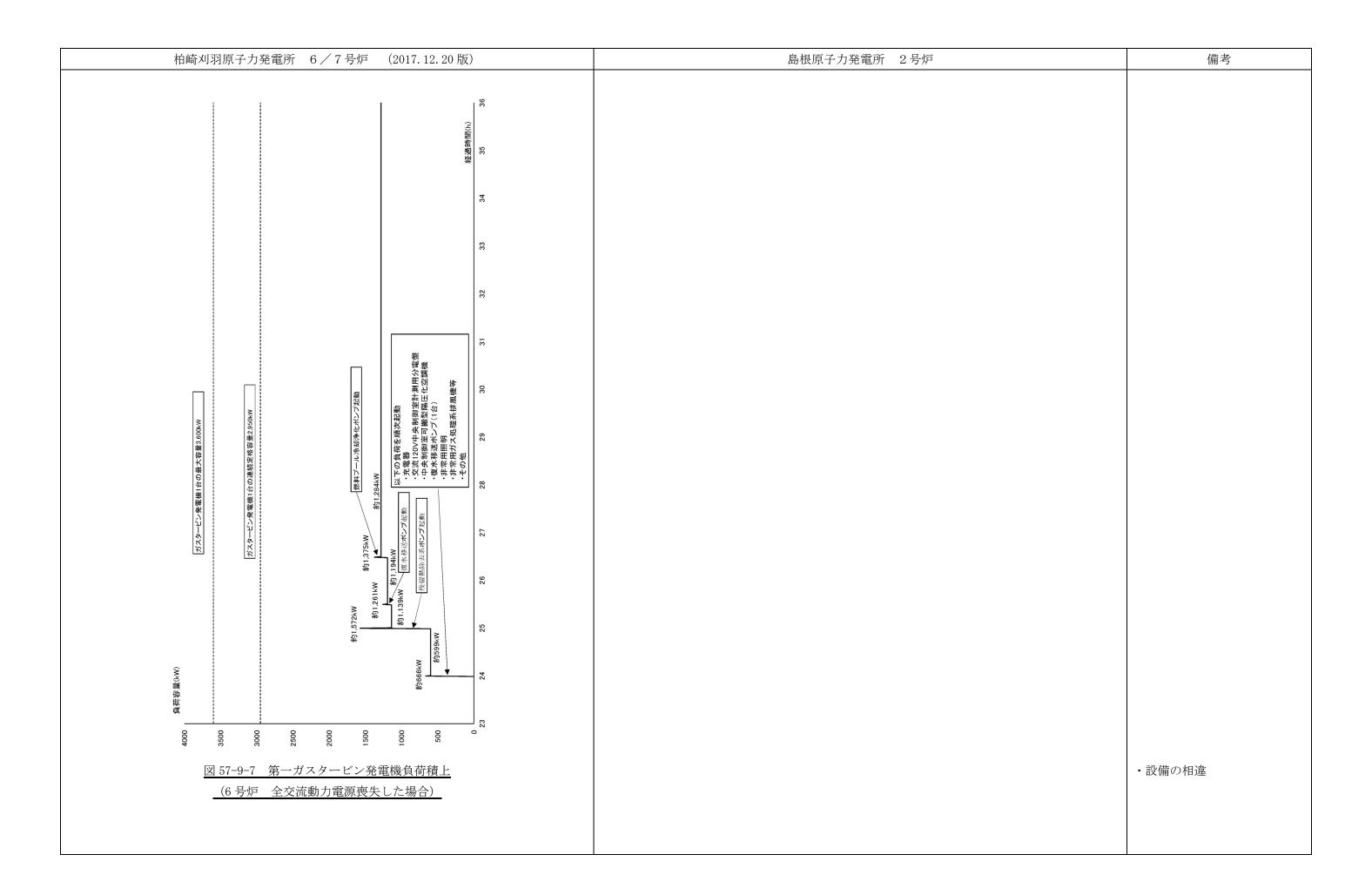
また、ガスタービン発電機用軽油タンクにより、重大事故等発生後7日間は事故収束対応を維持できる容量以上の燃料を発電所内に確保し、ガスタービン発電機用燃料移送ポンプを用いて燃料の補給ができる手順を整備する。

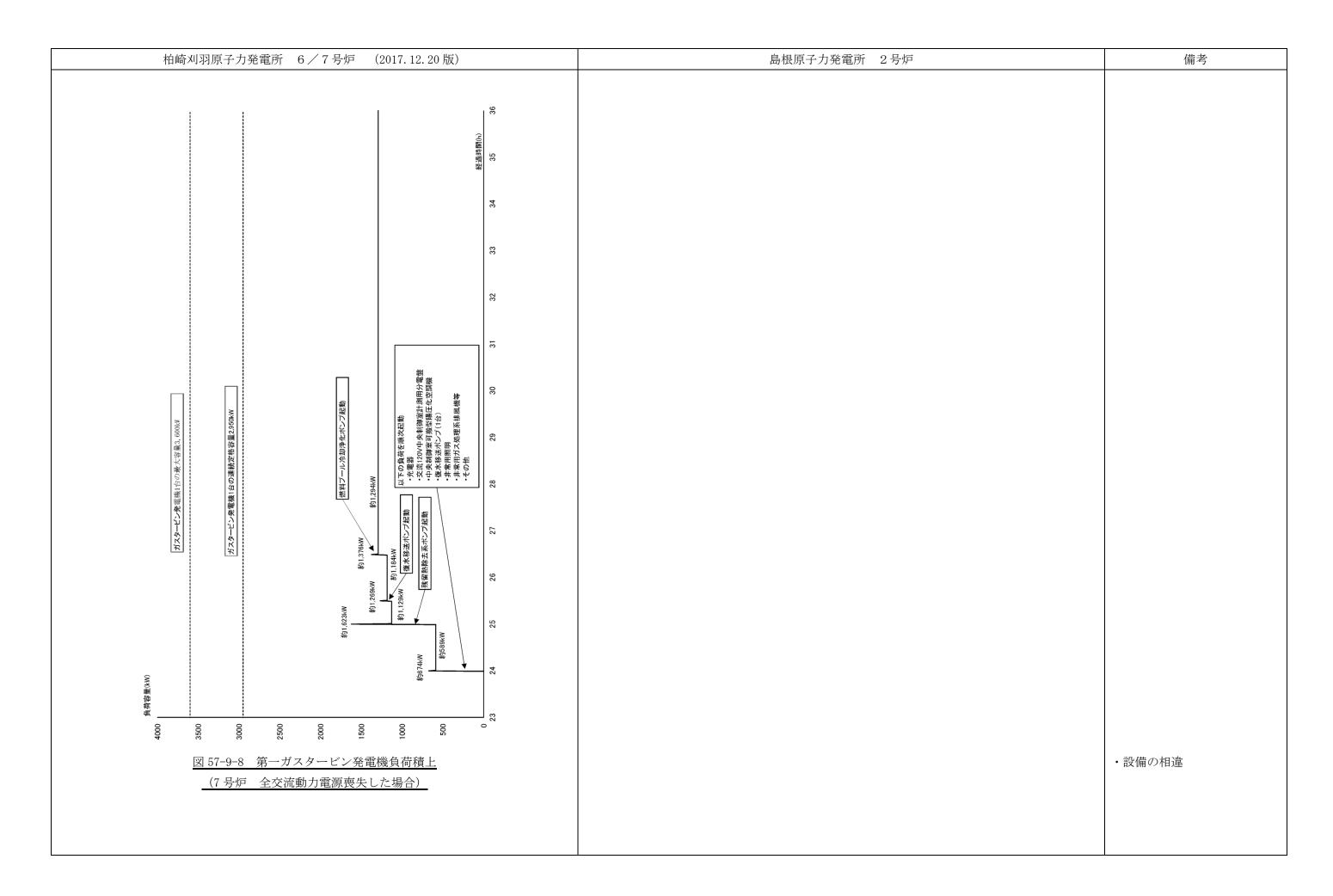
代替交流電源(常設及び可搬型)の非常用所内電気設備及び代替所内電気設備の回路構成については57-3系統図参照のこと。

- ・設備の相違
- ・設備,運用の相違
- ・解析条件の相違 島根2号炉は長期TBとTW (取水機能喪失)の想定負荷が 異なる



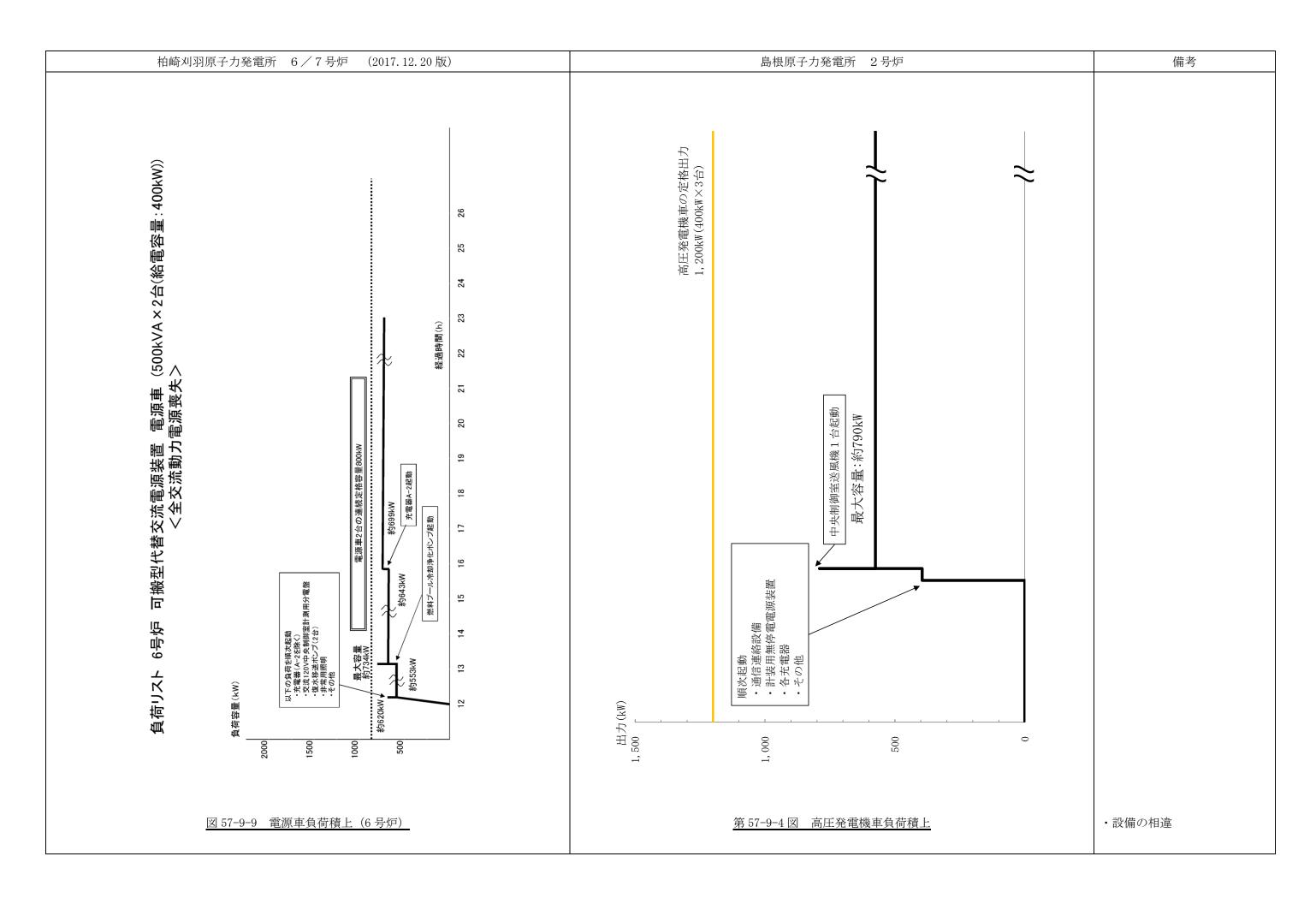
#51.6154W #於過時間(n) 28 30	 柏崎刈羽原子	子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		(2500 大 2500		

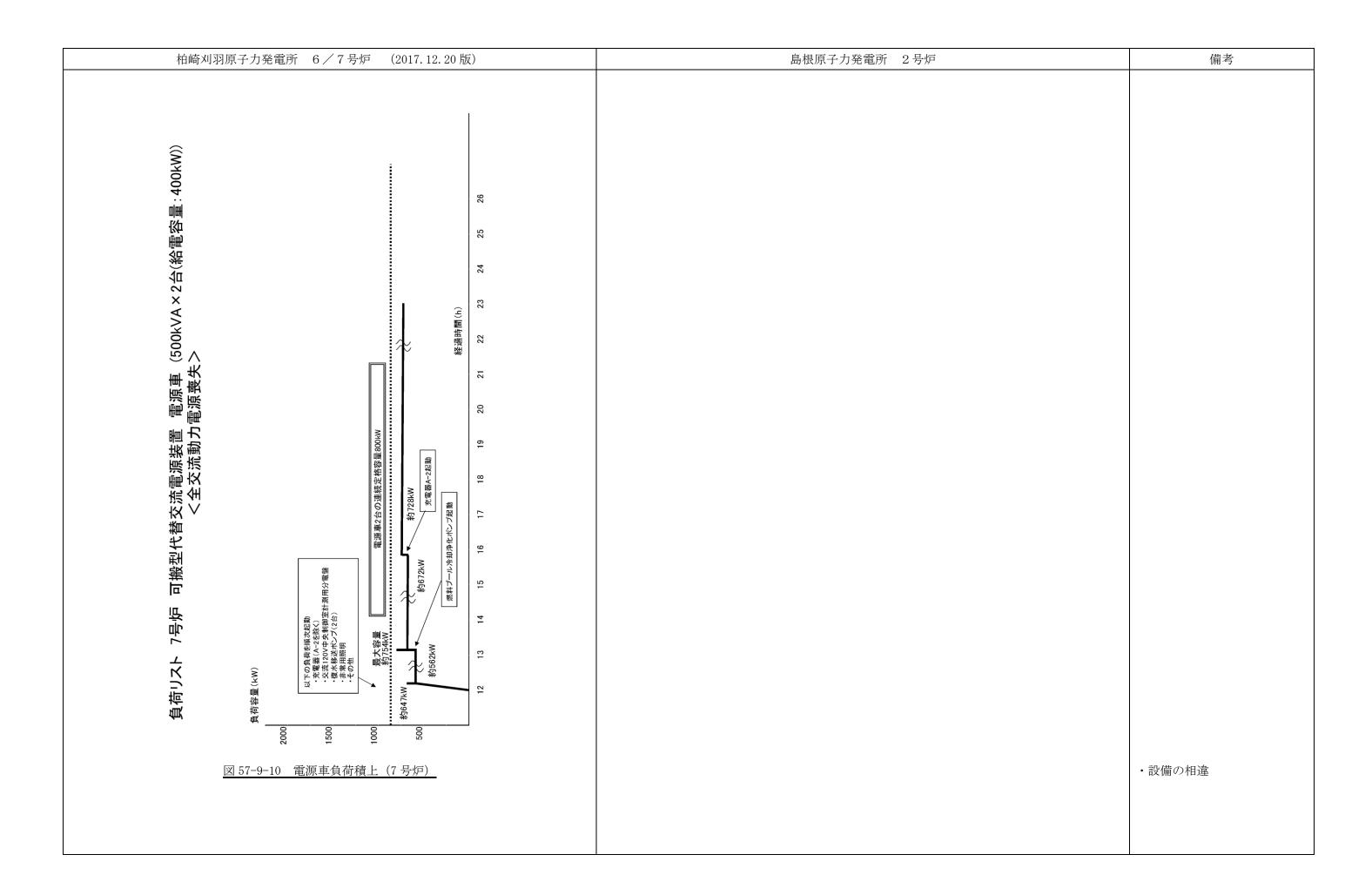




	戸 (2017. 12. 20 版)		島根原子力発電所 2 号炉	備考
重源車			1.1.2 高圧発電機車	
大事故等対処設備として設置している <u>第一ガス</u>	タービン発電機との多格	様化を図り,機動的	重大事故等対処設備として設置しているガスタービン発電機との多様化を図り、機動的な事	
故対応を行うための可搬型重大事故等対処設備。	として電源車を配備し~	ている。電源車は,	│ │ 故対応を行うための可搬型重大事故等対処設備として高圧発電機車を配備している。高圧発電	
の3つのケースについて必要な負荷へ給電できる	る電源としている。		│ │ 機車は,以下の2つのケースについて必要な負荷へ給電できる電源としている。	
代替原子炉補機冷却系への給電				 ・運用の相違
				原子炉補機代替冷却系の電
				は常設代替交流電源設備を使
第一ガスタービン発電機が使用不能の場合のバッ	ックアップ給雷		 ①ガスタービン発電機が使用不能の場合のバックアップ電源	する
代替所内電気設備から AM 用直流 125V 充電器を		給雷	②代替所内電気設備から,充電器(B1-115V系充電器(SA),SA用 115V系充電器,	・設備の相違
	た出し、巨が反向 **ン	州 电	230V 系充電器 (常用)) を経由し、直流負荷への給電	以州・ハロ座
体的な負荷は、以下のとおりである。			230V 宋元电台 (市用))を経由し、恒加負何 (の)和电 具体的な負荷は以下のとおりである。	
体的な負債は、以下のとおりである。 代替原子炉補機冷却系に必要となる負荷は表 57-	_0_3 のしおり 見十色を	告約 441kW(その 1)	一大性リ/よ界性は外(ツにねり(める。	・運用の相違
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			・理用が推
約 710kW(その 2)及び連続最大負荷約 221kW(その				
て, 電源車 2 台分を必要容量(800kW=500kVA×)	<u> 万率 0.8×2 台)</u> とする。	0		
表 57-9-3 電源車の負荷	(ケース①)			・運用の相違
表 57-9-3 電源車の負荷		<i>Ζ</i>		・運用の相違
	その1	その 2 200kW		・運用の相違
表 57-9-3 電源車の負荷 代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時	その 1 110kW	その 2 200kW (709kW)		・運用の相違
 代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量	その 1 110kW	200kW		・運用の相違
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源	その 1 110kW (330kW) (2 1kW	200kW (709kW) 1 1kW		・運用の相違
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷)	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 終り 221kW ※	200kW (709kW) 1 1kW 灯 201kW		・運用の相違
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 終り 221kW ※	200kW (709kW) 1 1kW		・運用の相違
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷)	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 終り 221kW ※	200kW (709kW) 1 1kW 灯 201kW		・運用の相違
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷)	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 終り 221kW ※	200kW (709kW) 1 1kW 灯 201kW		・運用の相違
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷)	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW 終 (441kW)	200kW (709kW) 1 1kW 约 201kW (710kW)	①ガスタービン発電機が使用不能の場合のバックアップ電源として使用する場合に必要な	
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷)	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW	200kW (709kW) 1 1kW 均 201kW (710kW)	①ガスタービン発電機が使用不能の場合のバックアップ電源として使用する場合に必要な 負荷は第 57-9-3 表のとおり,最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。した	・設備及び運用の相違
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷) 第一ガスタービン発電機が使用不能の場合代替 めに必要となる負荷は表 57-9-4 のとおり、最大	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW (441kW) (441kW) (5世代子 (441kW)) (5世代子 (441kW) (6号炉),	200kW (709kW) 1 1kW 均 201kW (710kW)) 冠水を実施するた , 約 754kW(7 号炉)	負荷は第 57-9-3 表のとおり,最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。した	・設備及び運用の相違島根2号炉は、ガスター
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷) 第一ガスタービン発電機が使用不能の場合代替 めに必要となる負荷は表 57-9-4 のとおり、最大 及び連続最大負荷約 699kW(6 号炉)、約 728kW(7	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW (441kW) ((441kW) (5低圧注水系にて炉心ので負荷約 734kW(6 号炉),	200kW (709kW) 1 1kW 均 201kW (710kW)) 冠水を実施するた , 約 754kW(7 号炉)	負荷は第 57-9-3 表のとおり、最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。したがって、十分余裕を有する高圧発電機車3台分を必要容量(1,200kW=500kVA×力率 0.8	・設備及び運用の相違 島根2号炉は、ガスターと 発電機が使用不能となる場合
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷) 第一ガスタービン発電機が使用不能の場合代替 めに必要となる負荷は表 57-9-4 のとおり,最大 及び連続最大負荷約 699kW(6 号炉),約 728kW(7 を必要容量(800kW=500kVA×力率 0.8×2 台)と	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW	200kW (709kW) 1 1kW 约 201kW (710kW) つ冠水を実施するた , 約 754kW(7 号炉) つて, 電源車 2 台分	負荷は第 57-9-3 表のとおり,最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。した	・設備及び運用の相違 島根2号炉は,ガスターと 発電機が使用不能となる場合 注水として,低圧原子炉代替
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷) 第一ガスタービン発電機が使用不能の場合代替 めに必要となる負荷は表 57-9-4 のとおり、最大 及び連続最大負荷約 699kW(6 号炉)、約 728kW(7 を必要容量(800kW=500kVA×力率 0.8×2 台)となお、ガスタービン発電機が使用不能の場合、大	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW	200kW (709kW) 1 1kW 均 201kW (710kW) つ冠水を実施するた , 約 754kW(7 号炉) って, 電源車 2 台分	負荷は第 57-9-3 表のとおり、最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。したがって、十分余裕を有する高圧発電機車3台分を必要容量(1,200kW=500kVA×力率 0.8	・設備及び運用の相違 島根2号炉は,ガスターと 発電機が使用不能となる場合 注水として,低圧原子炉代を 水系(可搬型)により原子炉
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷) 第一ガスタービン発電機が使用不能の場合代替 めに必要となる負荷は表 57-9-4 のとおり、最大 及び連続最大負荷約 699kW(6 号炉)、約 728kW(7 を必要容量(800kW=500kVA×力率 0.8×2 台)となお、ガスタービン発電機が使用不能の場合、大 使用した場合、有効性評価のシナリオにおいて短	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW (441kW) ((441kW) (5年度)である。したがでする。 ガスタービン発電機の代題時間に電源車を使用関	200kW (709kW) 1 1kW 内 201kW (710kW) つ (710kW) の で、電源車 2 台分 大替として電源車を 開始しなければなら	負荷は第 57-9-3 表のとおり、最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。したがって、十分余裕を有する高圧発電機車3台分を必要容量(1,200kW=500kVA×力率 0.8	・設備及び運用の相違 島根2号炉は、ガスターと 発電機が使用不能となる場合 注水として、低圧原子炉代権 水系(可搬型)により原子炉 の注水を実施することから、
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷) 第一ガスタービン発電機が使用不能の場合代替 めに必要となる負荷は表 57-9-4 のとおり、最大 及び連続最大負荷約 699kW(6 号炉)、約 728kW(7 を必要容量(800kW=500kVA×力率 0.8×2 台)となお、ガスタービン発電機が使用不能の場合、大	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW (441kW) ((441kW) (5年度)である。したがでする。 ガスタービン発電機の代題時間に電源車を使用関	200kW (709kW) 1 1kW 内 201kW (710kW) つ (710kW) の で、電源車 2 台分 大替として電源車を 開始しなければなら	負荷は第 57-9-3 表のとおり、最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。したがって、十分余裕を有する高圧発電機車3台分を必要容量(1,200kW=500kVA×力率 0.8	・設備及び運用の相違 島根2号炉は,ガスターと 発電機が使用不能となる場合 注水として,低圧原子炉代替 水系(可搬型)により原子炉 の注水を実施することから, 圧発電機車の負荷に原子炉沿
代替原子炉補機冷却水ポンプ 容量 ()内は起動時 代替原子炉補機冷却水ポンプ 個数 制御電源 合計(連続最大負荷) (最大負荷) 第一ガスタービン発電機が使用不能の場合代替 めに必要となる負荷は表 57-9-4 のとおり、最大 及び連続最大負荷約 699kW(6 号炉)、約 728kW(7 を必要容量(800kW=500kVA×力率 0.8×2 台)となお、ガスタービン発電機が使用不能の場合、大 使用した場合、有効性評価のシナリオにおいて短	その 1 110kW (330kW) (2 1kW 約 221kW (441kW) ((441kW) (5年度)である。したがでする。 ガスタービン発電機の代題時間に電源車を使用関	200kW (709kW) 1 1kW 内 201kW (710kW) つ (710kW) の で、電源車 2 台分 大替として電源車を 開始しなければなら	負荷は第 57-9-3 表のとおり、最大負荷約 790kW 及び連続最大負荷約 590kW である。したがって、十分余裕を有する高圧発電機車3台分を必要容量(1,200kW=500kVA×力率 0.8	・設備及び運用の相違 島根2号炉は、ガスターと 発電機が使用不能となる場合 注水として、低圧原子炉代札 水系(可搬型)により原子炉 の注水を実施することから、

柏崎刈羽原子力発電所 6/	/ 7 号炉 (2017. 12. 2	0版)	島根原子力発電所	2 号炉	備考
表 57-9-4 電源車の負荷 (ケース②)		第 57-9-3 表 高圧発電機車の負	(荷 (ケース①)	・設備の相違	
	6 号炉	7 号炉	名称	負荷容量(kW)	
直流 125V 充電器盤 A	約 94kW	約 94kW	マルナ(h =n, /世)	Wh 0	
直流 125V 充電器盤 A-2	約 56k₩	約 56kW	通信連絡設備	約 8	
AM 用直流 125V 充電器盤	約 41kW	約 41kW	計装用無停電電源装置	約 36	
直流 125V 充電器盤 B	約 98kW	約 98kW	B-115V 系充電器	約 48	
交流 120V 中央制御室計測用分電盤 A, B	約 12kW	約 6kW	B 1 −115V 系充電器 (S A)	約 24	
非常用照明	約 100kW	約 100kW	S A用 115V 系充電器	約 24	
復水移送ポンプ	55kW	55kW	,,,= =,,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
復水移送ポンプ	55kW	55kW	230V 系充電器 (R C I C)	約 48	
燃料プール冷却浄化ポンプ ()内は起動時	90kW (181kW)	110kW (192kW)	230V 系充電器(常用)	約 48	
その他必要な負荷	約 98kW	約 113kW	B-非常用ガス処理系排風機	約 22	
合計(連続最大負荷)	約 699kW	約 728kW	B-中央制御室非常用再循環送風機	約 30	
(最大負荷)	(約 734kW)	(約 754kW)	B-中央制御室送風機	約 180	
	(第 57-9-9 図参	(第 57-9-10 図参	電源内蔵型照明電源盤*1	約 30	
	照)	照)		W 300	
			原子炉建物燃料取替階ブローアウト	約 15	
			パネル閉止装置**2		
			その他	約 77	
			連続最大合計負荷	約 590kW(約 790kW)	
			(最大負荷)	第 57-9-4 図参照	
					設備の相違
			<u>む。</u> ※2:ブローアウトパネル閉止装置の状態監視を	·含む。_	
②項において AM 用直流 125V 充電器へ給電	するため. ②項に包含さ	られる。	② ①項において <u>充電器(B 1 - 115V 系充電器(S A)</u>	S A 用 115V 系充電器 230V 系充電器	設備の相違
<u> — до на на</u> ин на	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	- 0	(常用)) へ給電するため、①項に包含される。	, ~ / 19 / 17 / 1	17 - VIII 11 10
アーフ①~②において 告記4井電海が出田	できわい担合には一位	結に時間を囲むてするの	<u> </u>	4日人には - 校妹に吐用さ. ボナッチのの	・運用の相違
アース <u>①~③</u> において、常設代替電源が使用			ケース①~②において、常設代替電源が使用できない		・埋用ツ州理
管場所を分散しており,2箇所以上の接続口か 	り機則的に紺竜できる	電 駅 単 に よ る 文 電 を 行 り 。	保管場所を分散しており、2箇所以上の接続口から機動	別的に給電できる電源車による受電を行	
7–8)			う。 (57-8)		
<u>『源車</u> の燃料(軽油)は, <u>軽油タンク</u> により,	重大事故等発生後7	日間は事故収束対応を維持	高圧発電機車の燃料(軽油)は,ガスタービン発電機	用軽油タンク又は非常用ディーゼル発電	・設備の相違
きる容量以上の燃料を発電所内に確保し,タンクローリ(4kL)を用いて燃料の補給ができる手		いて燃料の補給ができる手	機燃料貯蔵タンク等により,重大事故等発生後7日間は	事故収束対応を維持できる容量以上の燃	
きる谷量以上の燃料を発電所内に確保し,ゑ			料を発電所内に確保し,タンクローリを用いて燃料の補	i給ができる手順を整備する。(57-11)	
きる容量以上の燃料を発電所内に確保し, <u>久</u> と整備する。(57-11)	代替交流電源(常設及び可搬型),所内電気設備及び代替所内電気設備の回路構成については,		***************************************		
· ዽ整備する。(57-11)	備及び代替所内電気設	備の回路構成については.	【替父流错源(常設及(「可職型)の非常用所以背気設	1厘仪(外代,谷)灯闪苗(永);铵/厘07円164堆166~)	
と整備する。(57-11) 代替交流電源(常設及び可搬型),所内電気設	は 備及び代替所内電気設	備の回路構成については,	代替交流電源(常設及び可搬型)の非常用所内電気設いては 57-3 系統図券照のこと		
· ዽ整備する。(57-11)	備及び代替所内電気設	備の回路構成については,	代替父流電源(常設及び可搬型)の非常用所内電気設いては57-3系統図参照のこと。		





手上 主 4.放业加利供)。1.7 支法最近条件处		備考
重大事故等対処設備による直流電源の供給	1.2 重大事故等対処設備による直流電源の供給	
.1 所内蓄電式直流電源設備	1.2.1 所内常設蓄電式直流電源設備及び常設代替直流電源設備	
全交流動力電源喪失時に直流電源を供給する設計基準事故対処設備として, 蓋電池(非常用	全交流動力電源喪失時に直流電源を供給する設計基準事故対処設備として,蓋電池(非常用)	
を設置している。	を設置している。	
<u>蓄電池(非常用)</u> は、 <u>4 系統 4 組</u> のそれぞれ独立した蓄電池で構成する。	<u>蓄電池(非常用)</u> は、 <u>3系統6組</u> のそれぞれ独立した蓄電池で構成する。	・設備の相違
蓄電池(非常用)は全交流動力電源喪失から約8時間を経過した時点(区分I)または約	1 蓄電池(非常用)のうちA-115V系蓄電池(区分I)は,全交流動力電源喪失から約70分後	・設備,運用の相違
寺間を経過した時点(区分Ⅱ,Ⅲ,Ⅳ)で不要な負荷の切り離しを行うことで,電源が必要	な に不要な負荷の切離しを行うことで、電源が必要な設備に対して約8時間供給できる容量設計と	
Q備に約 12 時間供給できる容量とするが,これ以降は蓄電池(非常用)が枯渇することから	<u>する。</u>	
重大事故等対処設備とし AM 用直流 125V 蓄電池を設置しており,所内蓄電式直流電源設備と	蓄電池(非常用)のうちB-115V 系蓄電池(区分Ⅱ)は,全交流動力電源喪失から約8時間	
して,全交流動力電源喪失時に蓄電池(非常用)(区分 I)である直流 125V 蓄電池 6A,6A-2	2. の間,電源が必要な設備に対して供給できる容量設計とする。8時間以降は蓄電池が枯渇するこ	
A, 7A-2 と組み合わせて使用する。	とから所内常設蓄電式直流電源設備としてB1-115V 系蓄電池 (SA) と組み合わせて使用す	
	る。また,重大事故等対処設備である常設代替直流電源設備としてSA用 115V 系蓄電池を設置	
	しており、全交流動力電源喪失から約24時間の間、電源が必要な負荷に対して供給できる容量	
	設計とする。	
	蓄電池(非常用)のうち高圧炉心スプレイ系蓄電池(区分Ⅲ)は、全交流動力電源喪失から約	
	8時間の間,電源が必要な設備に対して供給できる設計とする。	
	蓄電池(非常用)のうち原子炉中性子計装用蓄電池 A 系及び B 系は,全交流動力電源喪失から	
	約4時間の間、電源が必要な設備に対して供給できる容量設計とする。	
	蓄電池 (非常用) のうち 230V 系蓄電池 (RCIC) は全交流動力電源喪失から約 24 時間の間,	
	電源が必要な設備に対して供給できる容量設計とする。	
全交流動力電源喪失後8時間を経過した時点以降にコントロール建屋地下1階の非常用電	気 全交流動力電源喪失後8時間を経過した時点以降に <u>廃棄物処理建物地下中1階の計装用電気</u>	・設備の相違
品室の <u>直流分電盤で直流 125V 蓄電池 6A,7A</u> の不要負荷の切り離し,並びに必要負荷の電源(共 $\underline{\underline{\underline{\underline{S}}}}$ $\underline{\underline{\underline{S}}}$ $\underline{\underline{\underline{B}}}$ $\underline{\underline{\underline{B}}}$ $\underline{\underline{\underline{B}}}$ $\underline{\underline{\underline{B}}}$ の不要負荷の切離し,並びに必要負荷の電源供給元を $\underline{\underline{B}}$ $\underline{\underline{\underline{B}}}$ $\underline{\underline{\underline{B}}}$	
合元を <u>直流 125V 蓄電池 6A,7A</u> から <u>直流 125V 蓄電池 6A-2,7A-2</u> に切り替え, <u>さらに全交流</u>	<u>系蓄電池</u> から <u>B 1 - 115V 系蓄電池 (S A)</u> に切り替えることで,合計 24 時間以上にわたって直	
助力電源喪失発生後 19 時間を経過した時点以降に必要負荷の電源供給元を重大事故対処等記	☆ 流電源を供給することが可能な設計としている。	
<u> 帯である AM 用直流 125V 蓄電池(6 号炉,7 号炉)に切り替える</u> ことで,合計 24 時間以上に	b	
こって直流電源を供給することが可能な設計としている。		
これは、有効性評価における全交流動力電源喪失を想定するシナリオのうち「全交流動力」	これは、有効性評価における全交流動力電源喪失を想定するシナリオのうち 「全交流動力電源	
原喪失(外部電源喪失+DG 喪失)」 <u>及び「全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG 喪失)+RC</u>	○ 整失(長期TB)」における評価条件(24時間にわたり交流電源が回復しない)も満足するもの	・有効性評価の相違
<u> </u>	である。	
5 _°		
S蓄電池の容量評価については,57-5 容量設定根拠参照のこと。	各蓄電池の容量評価については,57-5 容量設定根拠参照のこと。	
所内蓄電式直流電源設備の回路構成については,57-3 系統図参照のこと。	所内蓄電式直流電源設備の回路構成については,57-3 系統図参照のこと。	

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
1.2.2 可搬型直流電源設備 重大事故等対処設備として設置している常設蓄電池(蓄電池(非常用)及びAM用直流125V 蓄電池)との多様化を図り、機動的な事故対応を行うための可搬型重大事故等対処設備として、 電源車と代替所内電気設備とAM用直流125V充電器を組み合わせた可搬型直流電源設備を配 備している。		・設備の相違
可搬型直流電源設備は、全交流動力電源喪失時に常設蓄電池が故障又は <u>枯渇した場合に</u> 、常設蓄電池に代わり、直流電源を必要な機器に供給する。	可搬型直流電源設備は、全交流動力電源喪失時に常設蓄電池が故障又は <u>枯渇するおそれがある</u> 場合に、常設蓄電池に代わり、直流電源を必要な機器に供給する。	・運用の相違
	B1-115V系充電器 (SA), 230V系充電器 (常用)の容量は,24時間にわたり原子炉隔離時冷却系等重大事故等の対処に必要な直流設備の容量 (115V系:25A,230V系:47A)に対し,十分な容量 (115V系:200A,230V系:200A)を確保している。	・設備の相違
AM 用直流 125V 充電器の容量は、24 時間にわたり高圧代替注水系等重大事故等の対処に <u>必要な</u> 直流設備の容量(<u>6 号炉:42A,7 号炉:37A</u>)に対し、十分な容量(<u>300A</u>)を確保して <u>おり、</u> また電源車へは継続的に燃料供給を行うことで、24 時間以上にわたって直流電源を供給できる。	SA用 115V 系充電器の容量は、24 時間にわたり高圧原子炉代替注水系等の対処に必要な直流設備の容量 (47A) に対し、十分な容量 (200A) を確保している。 また高圧発電機車へは継続的に燃料供給を行うことで、24 時間以上にわたって直流電源を供給できる。	・設備の相違
電源車の燃料(軽油)は、構内に設けた軽油タンク及びタンクローリにより重大事故等発生後7日間は事故収束対応を維持できる容量以上の燃料を発電所内に確保している。	高圧発電機車の燃料(軽油)は、 <u>ガスタービン発電機用軽油タンク</u> 又は非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等により、重大事故等発生後7日間は事故収束対応を維持できる容量以上の燃料を発電所内に確保している。	・設備の相違
AM 用直流 125V 充電器の容量評価については、57-5 容量設定根拠参照のこと。	<u>B1-115V 系充電器 (SA), SA用 115V 系充電器及び 230V 系充電器 (常用)</u> の容量評価については、57-5 設定根拠参照のこと。	・設備の相違
可搬型直流電源設備の回路構成については、57-3系統図参照のこと。	可搬型直流電源設備の回路構成については、57-3系統図参照のこと。	

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)	島根原子力発電所 2 号炉	
1.3 代替所内電気設備による給電	1.3 代替所内電気設備による給電について	
設置許可基準規則の第 47 条, 48 条及び 49 条の重大事故防止設備は,設計基準事故対処設	設置許可基準規則の第 47 条, 48 条, 及び 49 条の重大事故防止設備は, 設計基準事故対処設	
備に対して,多様性及び独立性を有し,位置的分散を図ることを要求されている。	備に対して、多様性及び独立性を有し、位置的分散を図ることを要求されている。	
このため, 第 47 条の低圧代替注水系, 第 48 条の代替原子炉補機冷却系, 耐圧強化ベント系,	このため,第 47 条の低圧原子炉代替注水系,第 48 条の原子炉補機代替冷却系,格納容器フィ	・設備の相違
格納容器圧力逃がし装置及び代替格納容器圧力逃がし装置,第49条の代替格納容器スプレイ	ルタベント系,第49条の格納容器代替スプレイ系への電源供給については,設計基準事故対処	
<u>冷却系</u> への電源供給については,設計基準事故対処設備である非常用所内電気設備 <u>3 系統</u> が	設備である非常用所内電気設備 <u>2系統</u> が機能喪失した場合にも,必要な重大事故防止設備へ電力	・設備の相違
機能喪失した場合にも、必要な重大事故防止設備へ電力を供給するため、非常用所内電気設備	を供給するため、非常用所内電気設備と独立性を有し、位置的分散を図る代替所内電気設備を設	
と独立性を有し、位置的分散を図る代替所内電気設備を設ける設計とする。	ける設計とする。	
なお,設置許可基準規則第 51 条の <u>格納容器下部注水系</u> における,復水補給水系下部ドライ	なお,設置許可基準規則第 51 条のペデスタル代替注水系におけるA-RHRドライウェル第	・設備の相違
ウェル注水流量調節弁と復水補給水系下部ドライウェル注水ライン隔離弁については,多重性	1スプレイ弁, A-RHRドライウェル第2スプレイ弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離	
及び位置的分散を図った非常用所内電気設備もしくは代替所内電気設備を経由し代替交流電	<u>弁</u> ,格納容器代替スプレイ系(可搬型)におけるB-RHRドライウェル第2スプレイ弁につい	
源設備から給電可能な設計としている。	ては,多重性及び位置的分散を図った非常用所内電気設備もしくは代替所内電気設備を経由し代	
	替交流電源設備から電源供給が可能な設計としている。	
【機能喪失を想定する所内電気設備】	【機能喪失を想定する所内電気設備】	
原子炉建屋地下1階に設置する非常用電気品室の3系統の非常用所内電気設備	原子炉建物付属棟地下1階,地上2階,地上中2階に設置する非常用電気室の2系統の非常用所内電気設備	・設備の相違
・非常用高圧母線 C, D, E (交流 6.9kV)	・C, D-非常用高圧母線(M/C)	・設備の相違
・非常用低圧母線 C-1, D-1, E-1 (交流 480V)	・C, D-非常用ロードセンタ (L/C)	
・非常用コントロールセンタ (MCC)	・C, D-非常用コントロールセンタ (C/C)	
C-1-1~4, D-1-1~4, E-1-1(6 号炉),	C 1 - C/C, $C 2 - C/C$, $C 3 - C/C$	・設備の相違
<u>C-1-1~3, D-1-1~3, E-1-1(7 号炉)(交流 480V)</u>	D1-C/C, $D2-C/C$, $D3-C/C$	
この場合,非常用所内電気設備の <u>3 系統</u> (非常用高圧母線,非常用低圧母線,非常用コントロ	この場合,非常用所内電気設備の2系統(メタクラ,ロードセンタ,コントロールセンタ)が	・設備の相違
<u>ールセンタ</u>)が機能を喪失しても、代替所内電気設備を使用することにより、原子炉又は原子炉	機能を喪失しても、代替所内電気設備を使用することにより、原子炉又は原子炉格納容器を安定	
格納容器を安定状態に収束させることが可能である。	状態に収束させることが可能な設計とする。	
代替所内電気設備による給電に使用する設備は以下のとおりである。(図 57-9-12, 図 57-9-13)	代替所内電気設備による給電に使用する設備は以下の通りである。(第 57-9-7 図)	
・ 第一ガスタービン発電機	・ガスタービン発電機	
・ <u>緊急用断路器</u>	・緊急用メタクラ	
・緊急用電源切替箱断路器	・メタクラ切替盤	
・緊急用電源切替箱接続装置	・高圧発電機車接続プラグ収納箱	
	・緊急用メタクラ接続プラグ盤	
・AM 用動力変圧器	・SAロードセンタ	
• AM 用 MCC	・SA1コントロールセンタ	
	・SA2コントロールセンタ	
	• <u>充電器電源切替盤</u>	・設備の相違
・AM 用切替盤	・SA電源切替盤	
・AM 用操作盤	・重大事故操作盤	

柏崎刈羽原子力発電所	6 / 7 号炉	(2017. 12. 20 版)
ガフカービン発電機用機料は	フト/ <i>汗</i>	

- ・第一ガスタービン発電機用燃料タンク
- 軽油タンク
- ・第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ
- ・タンクローリ(16kL)

(1) 多重性又は多様性

常設代替交流電源設備と代替所内電気設備は、設計基準事故対処設備である非常用ディ 表 57-9-6 で示す通り多重性又は多様性を図った設計とする。

表 57-9-5 常設代替交流電源設備の多様性

項目	設計基準事故対処設備	重大事故防止設備
	非常用ディーゼル発電機	常設代替交流電源設備
		(第一ガスタービン発電機)
駆動方式	ディーゼル発電	ガスタービン発電
冷却方式	水冷式	空冷式

表 57-9-6 代替所内電気設備の多重性

項目	設計基準事故対処設備	重大事故防止設備
	非常用所内電気設備	代替所内電気設備
設備構成	非常用高圧母線~動力変圧	緊急用断路器~緊急用電源切替
	器~非常用低圧母線~非常	箱断路器~緊急用電源切替箱接
	用 MCC~AM 用切替盤	続装置~ AM 用動力変圧器~AM
		用 MCC~AM 用切替盤

(2) 独立性

い設計とする。

・ガスタービン発電機用軽油タンク

- ・ガスタービン発電機用サービスタンク
- ・ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ

(1) 多重性又は多様性

常設代替交流電源設備と代替所内電気設備は、設計基準事故対処設備である非常用ディーゼル ーゼル発電機と非常用所内電気設備と同時にその機能が損なわれないように、表 57-9-5、 発電機等と非常用高圧母線と同時にその機能が損なわれないように下表で示す通り多重性又は 多様性を図った設計とする。

島根原子力発電所 2号炉

第 57-9-4 表 常設代替交流電源設備の多様性

	設計基準事故対処設備	重大事故防止設備
項目	非常用ディーゼル発電機等	常設代替交流電源設備
	非吊用ティーセル発电機寺 	(ガスタービン発電機)
駆動方式	ディーゼル発電	ガスタービン発電
冷却方式	水冷式	空冷式

第 57-9-5 表 代替所内電気設備の多重性

項目	設計基準事故対処設備	重大事故防止設備
以 口	非常用所内電気設備	代替所内電気設備
設備構成	非常用高圧母線~非常用L/C~非常 用C/C~SA電源切替盤	緊急用メタクラ〜SAロードセンタ〜 SA2コントロールセンタ〜SA電源 切替盤

(2) 独立性

常設代替交流電源設備と代替所内電気設備は、設計基準事故対処設備である非常用ディー 常設代替交流電源設備と代替所内電気設備は、設計基準事故対処設備である非常用ディーゼル ゼル発電機と非常用所内電気設備と表 57-9-7 で示す共通要因故障に対して機能を損なわな | 発電機等と非常用所内電気設備と第 57-9-6 表で示す共通要因故障に対して機能を損なわない設 計とする。

・設備の相違

・設備の相違

備考

正日 設計 基準 教 対 知			柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017. 12. 20 版)		島根原子力発電所	2 号炉	備考
東京用アイービル発電機 常常用所は気気に			表 57-9-7 常設代替交流電源設備,代替所内電気設備の独立性	<u>第</u> :	57-9-6 表 常設代替交流電源設備,	,代替所内電気設備の独立性	・設備の相違
#常用ディーゼル発電機 常常 対スタービン発電機 (第一カスタービン発電機) (第一カスタービンデェルデー電機) (第一カスタービン発電機) (第一カスタービンデェルデー電機) (第一カスタービンデェルデー電機) (第一カスタービンデェルデースを開発を開発を開発を開発を開発を開発を開発を開発を開発を開発を開発を開発を開発を	項目		設計基準事故対処設備 重大事故防止設備		設計基準事故対処設備	重大事故防止設備	
表現 過度 設別 設計 基準事故対処設備の非常用アービルを電機及び非常用所 内留表家舗は商家 5 クラスは計とし、			非常用ディーゼル発電機 常設代替交流電源設備 非常用所内電気設備 (第一ガスタービン発電機)	項目		(ガスタービン発電機)	
華政 第一の人のテービン・発動機を設成しても、「特別の原子」を 養品側部等設代特別流出の設定は、から大阪の予度の原子 押 建築に法事等が到途しない 位置に設置する記計とすることで、 基金等波が北通要図となり 診験することのない 設計とする。 大災 の計画事事 教対処設備の非常用ディーゼル発電機及び非常用所 内電気設備と重大事故的止設備であるガスタービン発電機及び 、下の大災の発生防止対策により、大災が共通要図となり 故障する。 ことのない設計とする。 「優外の電路」除知・消火対策として身なる2種類の感知器及 で獲の方満により消光区難となる場所には固定支消火設備 を設置する。 (歴外の電路) 原知・消火対策として場なる2種類の感知器及 で変し方満により消光区難となる場所には固定支消火設備 を設置する。 (歴外の電路) 火災の発生があた。(第一対スタービン発 電機の形金階) 火災の発生があた場合の防止と同定支消火設備 を設置する。 (歴外の電路) 火災の発生するおそれがないよう電路を埋設 し、その電路にケーブルを敷設する。(第一ガスタービン発 電機の形金用であるが、たいよう電路を埋設 し、その電路にケーブルを敷設する。(第一ガスタービン発 電機の形金所) と頭となる場所には関定支消火設備 を設置する。 (選 3 3 条第 2 項 三への適合) 設計基準事故対処設備の電路と重 大事故防止設備の電路の分離については、実電気電子工学学会(IEEE) 規格 384 (1992 年版) の分離とかでは、 (評 1922 大災による損勢の防止と参照) を関係 を11992 年版) の分離の下半年の (であるガスタービン発電機) の対象を対象を関係のである。 (第 3 2 条第 2 項 三への適合) 設計基準事故対処設備の電路と重 全(IEEED 規格 384 (1992 年版) の分離と下上学会 会(IEEED 規格 384 (1992 年版) の分離と下上学会 会(IEEED 規格 384 (1992 年版) の分離と下上学会 会(IEED 規格 384 (1992 年版) の分離と下上学会 会(IEED 規格 384 (1992 年版) の分離と下上学会 会(IEED 規格 384 (1992 年版) の分離と下上では、大事技能と (であるガスタービン発電機) 別計 1992 年版 の分離が上でる。 (第 3 2 2 大災による損傷の防止と参照) と重 (2 2 大災による損傷の防止と参照) と重 (2 2 大災による損傷の防止と参照) と重 (2 2 2 大災による損傷の防止と参照) と (2 2 2 3 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	通要因	地震	設計基準事故対処設備の非常用ディーゼル発電機及び非常用所 内電気設備は耐震 S クラス設計とし、重大事故防止設備である 第一ガスタービン発電機、代替所内電気設備は基準地震動 Ss で 機能維持できる設計とすることで、基準地震動 Ss が共通要因と	地震	気設備は耐震Sクラス設計とし、重発電機及び代替所内電気設備は基準することで、基準地震動 Ss が共通	主大事故防止設備であるガスタービン 進地震動 Ss で機能維持できる設計と	
次災		津波	荒浜側常設代替交流電源設備設置場所,6号及び7号炉の原子炉 建屋は基準津波が到達しない位置に設置する設計とすることで,		到達しない位置(EL44m)に設置 共通要因となり故障することのない	置する設計とすることで,基準津波が ・設計とする。	
大事故防止設備の電路の分離については、木国電気電子工学学会(IEEE)規格 384(1992 年版)の分離距離を確保する。 (詳細:「2.2 火災による損傷の防止」参照) 溢水 設計基準事故対処設備の非常用ディーゼル発電機及び非常用所内電気設備と重大事故防止設備である第一ガスタービン発電機、代替所内電気設備は、強水が共通要因となり故障することのない設計とする。 設計とする。詳細は「共-8 重大事故等対処設備の内部溢水に対 処設備の内部溢水に対する防護方針について」に示す)		火災	設計基準事故対処設備の非常用ディーゼル発電機及び非常用所内電気設備と重大事故防止設備であるガスタービン発電機及び代替所内電気設備は位置的分散を図る(3 項参照)とともに,以下の火災の発生防止対策により,火災が共通要因となり故障することのない設計とする。 【発生防止】難燃ケーブルの使用,過電流による過熱防止対策を講じる。 【感知・消火】 (屋内の電路)感知・消火対策として異なる2種類の感知器及び煙の充満により消火困難となる場所には固定式消火設備を設置する。 (屋外の電路)火災の発生するおそれがないよう電路を埋設し,その電路にケーブルを敷設する。(第一ガスタービン発電機の緊急用断路器から緊急用電源切替箱断路器までの電路の一部)		気設備と重大事故防止設備である。 気設備は位置的分散を図る((3) 生防止対策により、火災が共通要医 る。 【発生防止】難燃ケーブルの使用、i 【感知・消火】 (屋内の電路)感知・消火対策とし 満により消火困難となる場所には固 (屋外の電路)火災の発生するおそ 路にケーブルを布設する。 【第 43 条第2項三への適合】設計 防止設備の電路の分離については、 384(1992 年版)の分離距離を確保す (詳細:「2.2 火災による損傷の防	ガスタービン発電機及び代替所内電 項参照)とともに、以下の火災の発 目となり故障することのない設計とす 過電流による過熱防止対策を講じる。 とて異なる2種類の感知器及び煙の充 固定式消火設備を設置する。 されがないよう電路を埋設し、その電 十基準事故対処設備の電路と重大事故 、米国電気電子工学学会(IEEE)規格 一る。 止」参照)	
する防護方針について」で記載する。		溢水	会(IEEE)規格 384(1992 年版)の分離距離を確保する。 (詳細:「2.2 火災による損傷の防止」参照) 設計基準事故対処設備の非常用ディーゼル発電機及び非常用所 内電気設備と重大事故防止設備である第一ガスタービン発電機, 代替所内電気設備は,溢水が共通要因となり故障することのない 設計とする。詳細は「共-8 重大事故等対処設備の内部溢水に対	福水	備であるガスタービン発電機は別る 因となり機能喪失することのない設 設計基準事故対処設備の非常用所に る代替所内電気設備は、別建物又は 要因となり機能喪失することのない	建物に設置することで溢水が共通要設計とする。 内電気設備と重大事故防止設備であ は別区画に設置することで溢水が共通 、設計とする。(「共-8 重大事故等対	

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)

なお、常設代替交流電源設備の火災防護対策を講じるため、常設代替交流電源設備設置エリア

については、附属設備を含めて火災区域を設定する。火災区域の設定にあたり、ガスタービン発

電機は「一般取扱所」として空地が要求されることから、同令第十九条第一項で要求される空地

なお、常設代替交流電源設備の火災防護対策を講じるため、<u>ガスタービン発電機用軽油タンク設置エリア</u>については、火災区域を設定する。火災区域の設定にあたり、<u>ガスタービン発電機用軽油タンクは「屋外タンク貯蔵所」</u>として空地が要求されることから、同令第十一条第一項で要求される空地の幅 5m 以上を確保した範囲とする。(第 57-9-5 図)

島根原子力発電所 2号炉

・設備の相違

備考

ガスタービン発電機間及び地下タンクは以下の通り離隔を設ける。

の幅 5m 以上を確保した範囲とする。(図 57-9-11)

○ガスタービン発電機間

ガスタービン発電機間においては同令における空地の要求がないことから、設備として発電 機間の火災影響並びに消火活動への影響を考慮し、適切に空地を設ける設計とする。

ガスタービン発電機は、通常時は待機状態であり、地下タンクから燃料を補給されないため、 ガスタービン発電機間においてはガスタービン発電機車両の燃料積載量である約 400L に基づ いて同令第十一条第二項で要求される空地の幅を参考にして 3m 以上の離隔を設ける設計とす る。

ガスタービン発電機は、試験及び検査時に運転状態となり、地下タンクから燃料を補給するが、試験及び検査中は作業員が現場に常駐している。よって、ガスタービン発電機は火災が発生しても煙が充満しない屋外に設置していることから、現場に常駐する作業員による早期の火災感知及び消火活動が可能な設計とする。

○地下タンク

附属設備の主要機器である地下タンクは「危険物の規制に関する政令」において空地が要求されない設備であるため、同令の「屋外タンク貯蔵所」とみなし、同令第十一条第二項で要求される空地の幅を参考にして附属設備を含め3m以上の幅を確保した範囲とする。

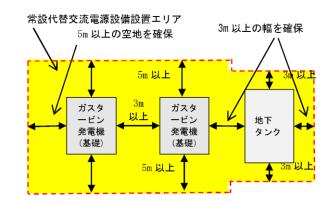
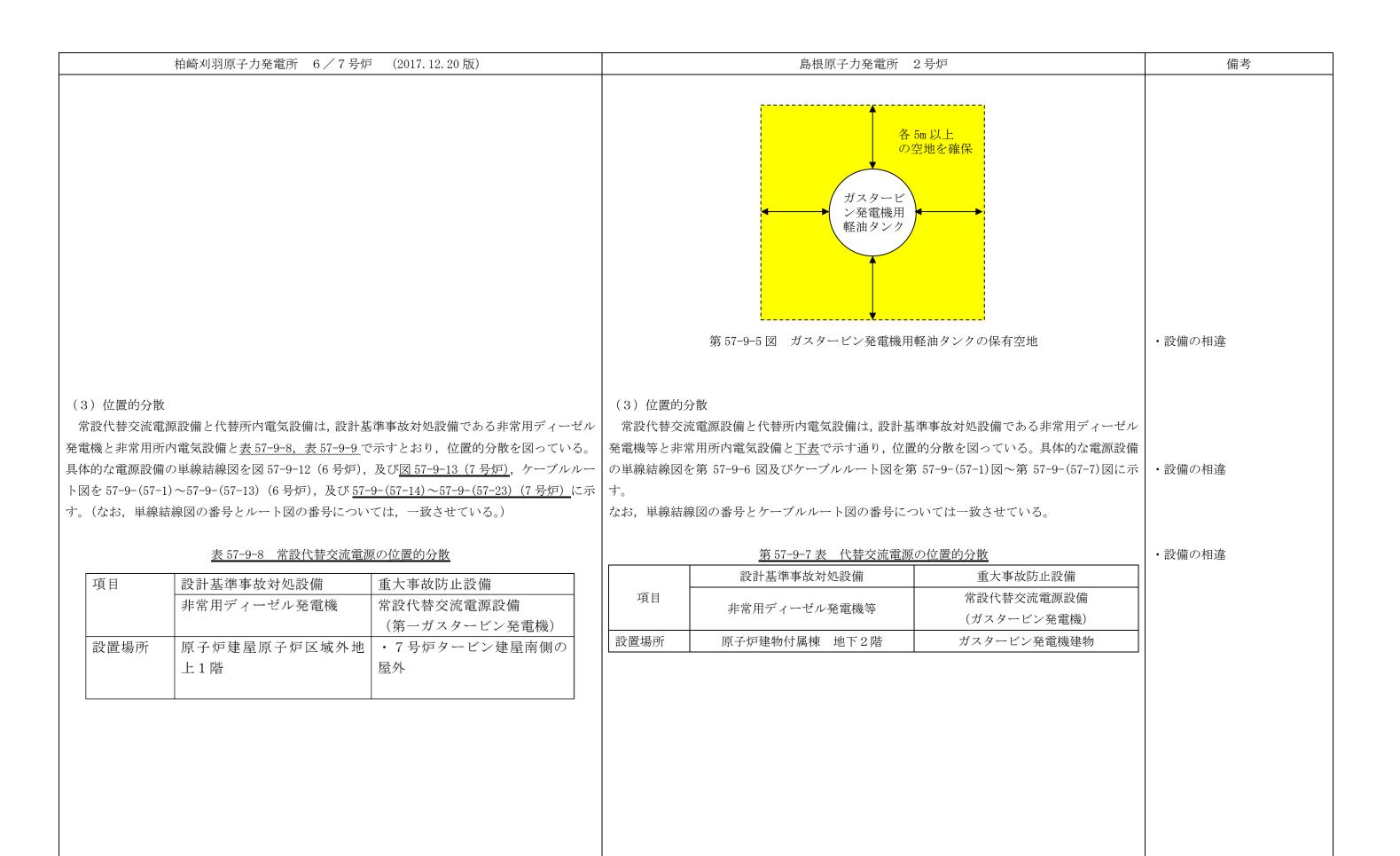


図 57-9-11 常設代替交流電源設備の火災区域設定

・設備の相違

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島	根原子力発電所 2号炉	備考
上記に示す危険物の規制に関する施行令の該当条文を以下に示す。			
ᅩᄧᄼᄱᇬᄱᄱᄓᄰᄩᆉᇫᇎᄼ			
危険物の規制に関する政令			
(製造所の基準) 第九条第一項第二号 危険物を取り扱う建築物その他の工作物(危険物を移送するための配			
新九朵第一項第二号 危険物を取り扱う建築物での他の工作物 (危険物を移送するための配管その他これに準ずる工作物を除く。) の周囲に、次の表に掲げる区分に応じそれぞれ同			
表に定める幅の空地を保有すること。ただし、総務省令で定めるところにより、防火上有効な隔壁を設けたときは、この限りでない。			
区分 空地の幅			
指定数量の倍数が十以下の製造所 三メートル以上 指定数量の倍数が十を超える製造所 五メートル以上			
拍足数量の情数が干を超える製造別 五ケートル以上			
(一般取扱所の基準) 第十九条 第九条第一項の規定は、一般取扱所の位置、構造及び設備の技術上の基準について			
等下元余 第九条第一項の規定は、一板取扱所の位直、構造及の設備の技術上の基準に与いて 準用する。			
	(屋外タンク貯蔵所の基準)		設備の相違
	第十一条第一項第二号		収開が作歴
		ための配管その他これに準ずる工作物を除く。)の周囲に、	
	-	司表に定める幅の空地を保有すること。ただし、二以上の屋	
		ときは、総務省令で定めるところにより、その空地の幅を減	
	- ずることができる。		
	区分	空地の幅	
	指定数量の倍数が五百以下の屋外	三メートル以上	
	タンク貯蔵所		
	指定数量の倍数が五百を超え千以	五メートル以上	
	下の屋外タンク貯蔵所		
	指定数量の倍数が千を超え二千以	九メートル以上	
	下の屋外タンク貯蔵所		
	指定数量の倍数が二千を超え三千	十二メートル以上	
	以下の屋外タンク貯蔵所		
	指定数量の倍数が三千を超え四千	十五メートル以上	
	以下の屋外タンク貯蔵所		
		当該タンクの水平断面の最大直径(横型のものは横の長	
	外タンク貯蔵所	さ)又は高さの数値のうち大きいものに等しい距離以	
		上。ただし、十五メートル未満であつてはならない。	



	柏崎刈羽	原子力発電所 6/7号	·炉 (2017. 12.)	20版)			島根原子力発電所 2号炉		備考
	<u>表</u>	₹ 57-9-9 代替所内電気記	役備の位置的分散	<u>.</u>		<u>第 57</u>	-9-8 表 代替所内電気設備の位置	置的分 <u>散</u>	・設備の相違
項目		設計基準事故対処設備	重大事故防止設備	描		7F 17	設計基準事故対処設備	重大事故防止設備	
,,,,		非常用所内電気設備	代替所内電気設備			項目	非常用所内電気設備	代替所内電気設備	
			6号炉	7号炉		非常用高圧母線	原子炉建物付属棟 2階	ガスタービン発電設備建物	
設置	・非常用高圧 母線		・コントロール	・コントロール				低圧原子炉代替注水ポンプ	
旦 場	・緊急用電源	外地下 1 階 •—	建屋地上2階	建屋地上2階		非常用ロードセンタ	原子炉建物付属棟 2階	格納槽	
所	切替箱断路 器		ALTERIA			非常用			
ı	動力変圧器	原子炉建屋原子炉区域	原子炉建屋原子	原子炉建屋原子	場所	コントロールセンタ	・原子炉建物付属棟 2階	低圧原子炉代替注水ポンプ	
		外地下1階	炉区域外地上 4	炉区域外地上 3		· C 1, D 2,	・原子炉建物付属棟 中2階	格納槽	
-			階	階		D3-C/C	・原子炉建物付属棟 1階	原子炉建物付属棟 3階	
	MCC	原子炉建屋原子炉区域		原子炉建屋原子 炉区域外地上 4		· C 2, C 3 - C/C	が 1 % 左 1 /		
		外地下1階	炉区域外地上 4			\bullet D 1 $-$ C \bullet C			

(4)接近性の確保

設計基準事故対処設備の電源が喪失したことにより重大事故等が発生した場合において,代替交流電源からの電力を確保するために,以下のとおり,原子炉建屋原子炉区域外地下1階に設置している非常用所内電気設備へアクセス可能な設計とすることにより,接近性を確保している。

階

屋内のアクセスルートに影響を与えるおそれがある以下の事象について評価した結果問題なし。

- a. 地震時の影響・・・プラントウォークダウンにて確認した結果問題なし。
- b. 地震随伴火災の影響・・・アクセスルート近傍に地震随伴火災の<u>火災源となる機器が設置されてない</u>ことから問題なし。
- c. 地震随伴溢水の影響・・・原子炉建屋原子炉区域外に溢水源となる耐震 B, C クラスの機器のち, <u>基準地震力に対して耐震性が確保されている</u>ことから問題なし。

詳細は「1.0 重大事故等対処における共通事項 1.0.2 共通事項(1)重大事故等対処設備 ②アクセスルートの確保」参照

なお、万が一、原子炉建屋原子炉区域外地下1階への接近性が失われることを考慮して、同地下1階を経由せず、地上1階から接近可能な代替所内電気設備を原子炉建屋原子炉区域外地上3階もしくは4階に設置することにより、接近性の向上を図る設計とする。

(4)接近性の確保

設計基準事故対処設備の電源が喪失したことにより重大事故等が発生した場合において、代替 交流電源からの電力を確保するために、以下の通り、原子炉建物付属棟2階に設置している、非 常用電気設備へアクセス可能な設計とすることにより、接近性を確保している。

屋内のアクセスルートに影響を与える恐れがある以下の事象について評価した結果問題なし。

- a. 地震時の影響・・・アクセスルート近傍の機器等については、地震による転倒等により、 通行を阻害する機器等がないことをウォークダウンにて確認した。
- b. 地震随伴火災の影響・・・アクセスルート近傍の機器については、地震により機器が損壊し、火災源となることにより通行が阻害されないことを確認するため、<u>基準地震動 Ss による地震力により機器が損壊しない</u>ことを確認した。
- c. 地震随伴溢水の影響・・・アクセスルートにある各建物のフロアについては、地震により 溢水源となるタンク等が損壊し、通行が阻害されないことを確認する ため、フロア開口部の位置、フロア開口部の入口高さを確認し、通行 が可能な溢水水位であることを確認した。

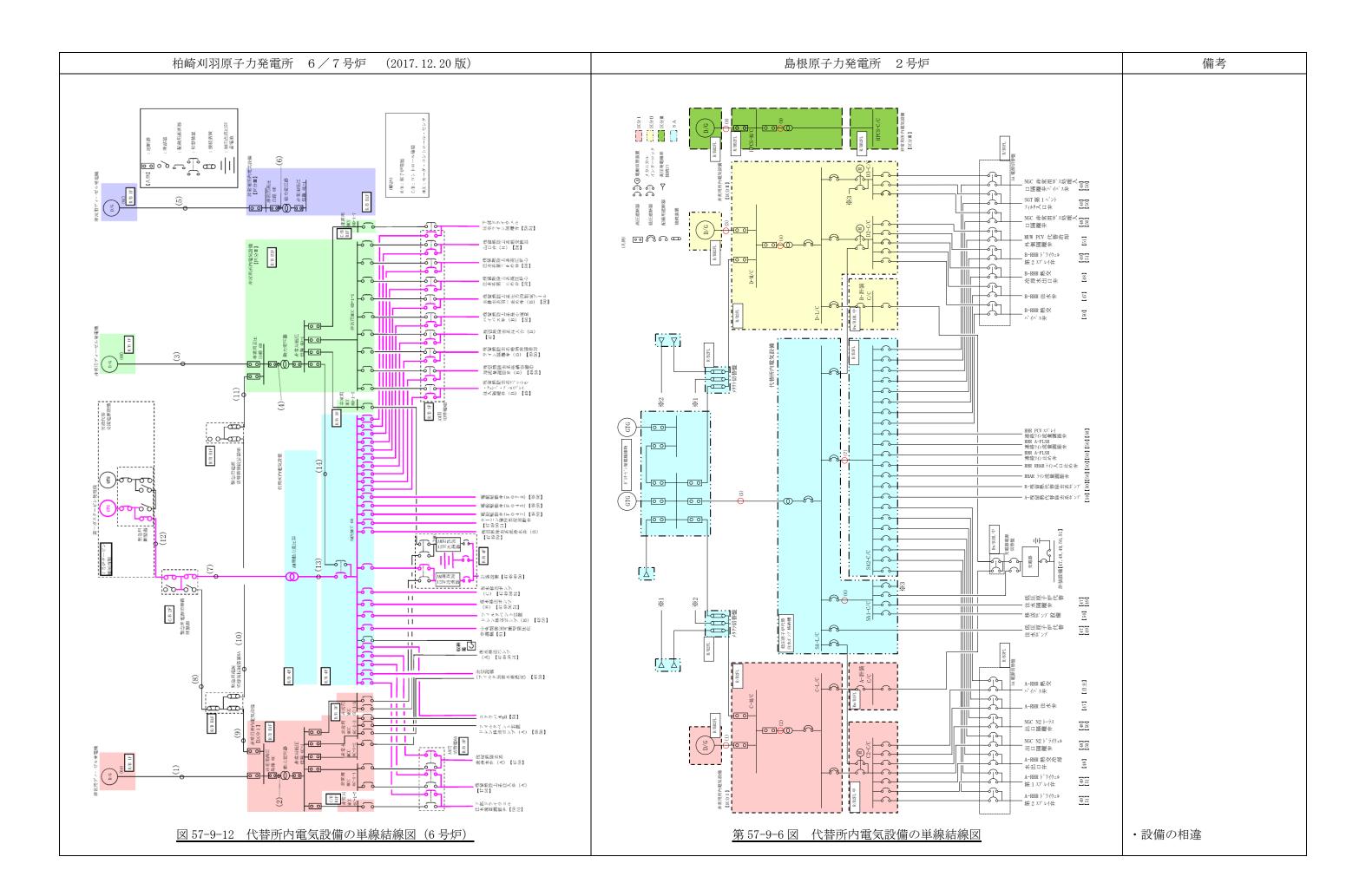
詳細は「1.0 重大事故等対処における共通事項 1.0.2 共通事項 (1)重大事故等対処設備 ②アクセスルートの確保」参照。

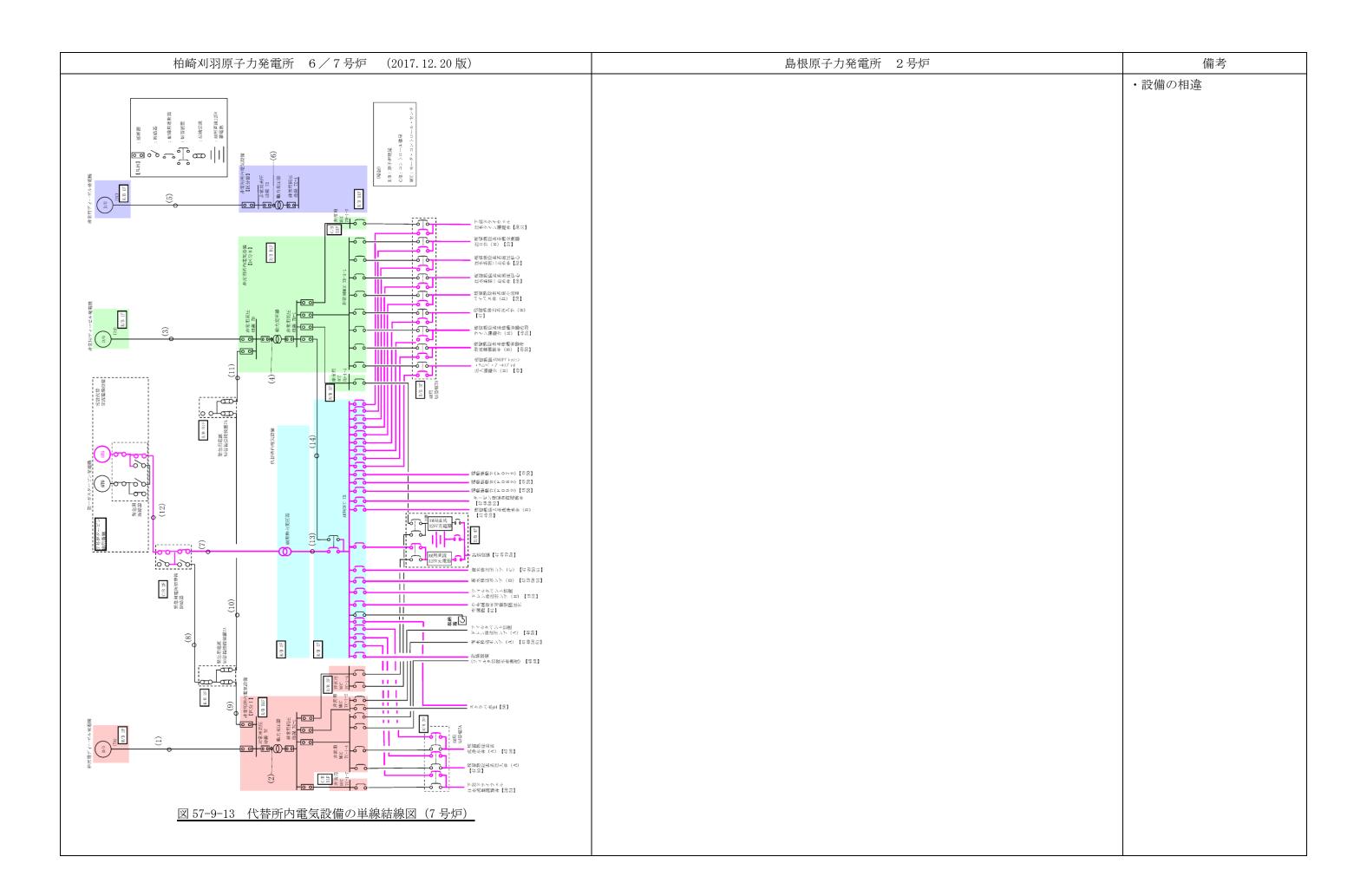
なお、万が一、原子炉付属棟2階の非常用電気室への接近性が失われることを考慮して、同非常用電気室を経由せず、1階から接近可能な代替所内電気設備を原子炉建物付属棟3階に設置することにより、接近性の向上を図る設計とする。

評価方法の相違

評価方法の相違

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
(5) <u>電磁弁</u> ,電動弁への電源供給	(5) 電動弁への電源供給	・設備の相違
代替低圧注水系及び代替格納容器スプレイ冷却系の電動弁は代替所内電気設備から電源 供給が可能な設計とする。	低圧原子炉代替注水系,格納容器代替スプレイ系,ペデスタル代替注水系の電動弁は代替所内電気設備から電源供給が可能な設計とする。	・設備の相違
耐圧強化ベント系,格納容器圧力逃がし装置及び代替格納容器圧力逃がし装置の電磁弁及	格納容器フィルタベント系の電動弁は、常設代替交流電源設備(ガスタービン発電機)から非	・設備の相違
び電動弁は、常設代替交流電源設備(第一ガスタービン発電機)から非常用所内電気設備を		
 経由し受電する。一方,非常用所内電気設備が使用不能を想定し,動作原理の異なる多様性		
を有した駆動方式である人力にて開閉操作が可能な設計とする。	である人力にて開閉操作が可能な設計とする。	
(6) 計装装置への電源供給	(6) 計装装置への電源供給	
計装装置への電源供給は,AM 用 MCC(AM 用直流 125V 充電器含む)から電源供給が可能な設	計装装置への電源供給は、SA1コントロールセンタ(充電器電源切替盤, 充電器含む)から	
計とする。	電源供給が可能な設計とする。	
(7) <u>自主対策設備</u>	(7) <u>残留熱代替除去系</u>	・設備の相違
第47条,48条及び49条に対応する設備に加え、信頼性向上の観点から、第50条に対応	第 47 条, 第 48 条及び第 49 条に対応する設備に加え,信頼性向上の観点から,第 50 条に対応	
する代替循環冷却系及び第61条に対応する中央制御室可搬型陽圧化空調機についても、代	する残留熱代替除去系についても、代替所内電気設備から電源供給が可能な設計とする。	・設備の相違
替所内電気設備から電力供給が可能な設計とする。		





柏崎刈羽原子力発電所	6 / 7 号炉	(2017.12.20版)
	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	

1.3.1 低圧代替注水系 [47条]

低圧代替注水系は重大事故時に炉心に低圧注水するための常設設備であり, 当該設備に対応 する設計基準対象施設は「残留熱除去系(低圧注水モード)」である。(図 57-9-14~17)

低圧代替注水系の主要設備を表 57-9-10 に示す。

表 57-9-10 低圧代替注水系の主要設備について

機能	重大事故等対処設備	対応する設計基準対象施設
_	・低圧代替注水系(常設) ・低圧代替注水系(可搬型)	・残留熱除去系 (低圧注水モード)
ポンプ	・復水移送ポンプ	・残留熱除去系ポンプ
電動弁 (状態表示を含む)	・残留熱除去系注入弁 (例:E11-M0-F005B) ・タービン建屋負荷遮断弁 (例:P13-M0-F029) ・残留熱除去系洗浄水弁(B) (例:E11-M0-F032B)	・残留熱除去系注入弁 (例:E11-M0-F005A)
計装設備	・復水補給水系流量 (RHR A 系代替注水流量), (RHR B 系代替注水流量) ・復水移送ポンプ吐出圧力 ・原子炉水位(SA)	・残留熱除去系系統流量・残留熱除去系ポンプ吐出圧力

低圧代替注水系(常設)のポンプ(復水移送ポンプ)は廃棄物処理建屋に設置、残留熱除去 系のポンプ (残留熱除去系ポンプ) は原子炉建屋に設置されており, 位置的分散を図っている。 (図 57-9-18)

低圧代替注水系(常設)は、図 57-9-19、図 57-9-20 のとおり屋外に設置する第一ガスター ビン発電機から代替所内電気設備を経由し、残留熱除去系(低圧注水モード)は、図57-9-19、 図 57-9-20 のとおり原子炉建屋1階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気 設備を経由して電源を受電できる設計としており, 第一ガスタービン発電機と非常用ディーゼ ル発電機、代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは、それぞれ位置的分散を図っている。

また、低圧代替注水系使用時の機器への電路と残留熱除去系(低圧注水モード)使用時の機 器への電路とは、米国電気電子工学学会(IEEE) 規格 384 (1992 年版) の分離距離を確保する ことにより独立性を有する設計とする。

島根原子力発電所 2号炉

低圧原子炉代替注水系は重大事故時に炉心に低圧注水するための常設設備であり,当該設備に 対する設計基準対象施設は「残留熱除去系(低圧注水モード)」及び「低圧炉心スプレイ系」で ある。(第 57-9-7~10 図)

低圧原子炉代替注水系の主要設備を第57-9-9表に示す。

1.3.1 低圧原子炉代替注水系【47条】

第 57-9-9 表 低圧原子炉代替注水系の主要設備について

機能 重大事故対処設備 対応する設計基準対象施設 低圧原子炉代替注水系 (常設) 残留熱除去系(低圧注水モード)

低圧原子炉代替注水系(可搬型) 低圧炉心スプレイ系 低圧原子炉代替注水ポンプ 残留熱除去ポンプ ポンプ 大量送水車 低圧炉心スプレイポンプ

A-RHR 注水弁 (MV222-5A) (DB 兼用)

電動弁 B-RHR 注水弁 (MV222-5B) C-RHR 注水弁 (MV222-5C) (DB 兼用) LPCS 注水弁(MV223-2)

FLSR 注水隔離弁(MV2B2-4) 代替注水流量(常設)

低圧原子炉代替注水流量 残留熱除去ポンプ出口圧力 計装設備 低圧原子炉代替注水流量(狭带域用) 低圧炉心スプレイポンプ出口流量 原子炉水位(SA) 低圧炉心スプレイポンプ出口圧力

低圧原子炉代替注水ポンプ出口圧力

れており、位置的分散を図っている。(第57-9-11図)

低圧原子炉代替注水系(常設)のポンプは、原子炉建物外の低圧原子炉代替注水ポンプ格納槽 に設置, 残留熱除去系のポンプ及び低圧炉心スプレイ系のポンプは原子炉建物原子炉棟に設置さ

A-RHR 注水弁(MV222-5A)

B-RHR 注水弁(MV222-5B)

残留熱除去ポンプ出口流量

低圧原子炉代替注水系は第57-9-12図の通りガスタービン発電機建物に設置するガスタービ ン発電機から代替所内電気設備を経由し、残留熱除去系(低圧注水モード)及び低圧炉心スプレ イ系は第57-9-12図の通り原子炉建物付属棟地下2階に設置する非常用ディーゼル発電機から 非常用所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており, ガスタービン発電機と非常用 ディーゼル発電機、代替所内電気設備と非常用所内電気設備とはそれぞれ位置的分散を図ってい

また、低圧原子炉代替注水系使用時の機器への電路と、残留熱除去系(低圧注水モード)使用 時の機器への電路とは、米国電気電子工学学会(IEEE)規格 384 (1992版)の分離距離を確保す ることにより独立性を有する設計とする。(第57-9-10表)

設備の相違

備考

・設備の相違

・設備の相違

・設備の相違

・設備の相違

・設備の相違

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)

具体的な電路については、表 57-9-11 に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示す。

表 57-9-11 電路ルート図_低圧代替注水系 [47条]

単線結線図	ルート図	
	図番号	頁
6 号炉動力用(図 57-9-19)	図 47- 1~10	57-9-(47-1~10)
7 号炉動力用(図 57-9-20)	図 47-11~22	57-9-(47-11~22)
6 号炉計装設備用(表 57-9-11-1)	図 47-23~28	57-9-(47-23~28)
7 号炉計装設備用(表 57-9-11-2)	図 47-29~37	57-9-(47-29~37)
6 号炉制御用(表 57-9-11-3)	図 47-38~47	57-9-(47-38~47)
7 号炉制御用(表 57-9-11-4)	図 47-48~59	57-9-(47-48~59)

なお、単線結線図の番号とルート図の番号については、一致させている。

電動弁の制御回路は、非常用所内電気設備から受電時と代替所内電気設備からの受電時とで、別々に設置する。(図 57-9-21、図 57-9-22)

島根原子力発電所 2号炉

具体的な電路については,第 57-9-10 表に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示す

第57-9-10表 電路ルート図 低圧原子炉代替注水系 (47条)

・設備の相違

備考

単線結線図	ルー	卜図
中	図番号	ページ
動力用(第 57-9-12 図)	第 47-1~9 図	57-9-(47-1~9)
計装設備用(第 57-9-10-1 表)	第 47-10~18 図	57-9-(47-10~18)
制御用(第 57-9-10-2 表)	第 47-19~31 図	57-9-(47-19~31)

なお、単線結線図の番号とルート図の番号については、一致させている。

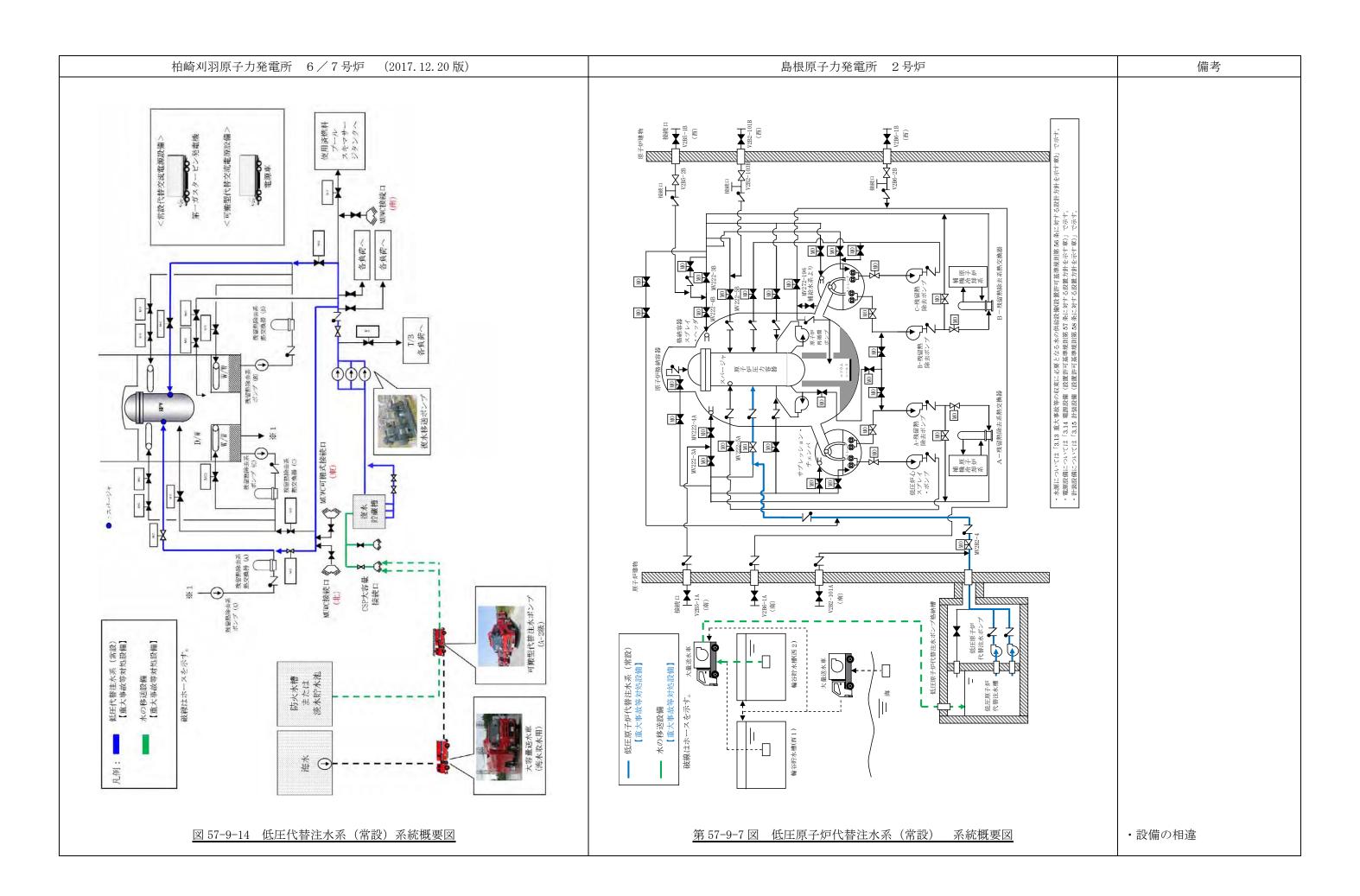
電動弁の制御回路は、非常用所内電気設備からの受電時と代替所内電気設備からの受電時とで、別々に設置する。(第 57-9-13, 14 図)

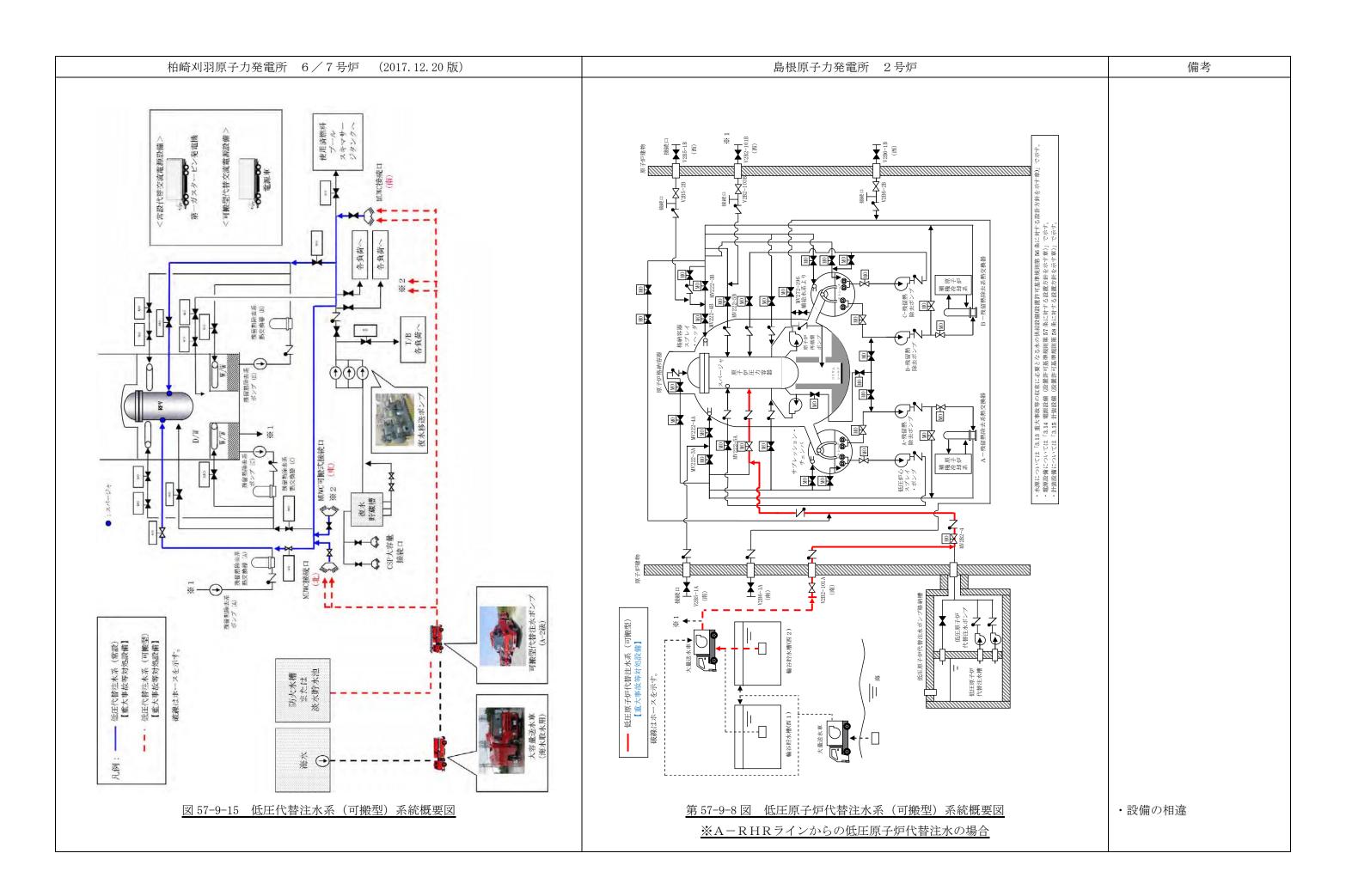
		柏崎刈	羽原	产力発電		5/7号	-	(2017.	12. 20	饭)						島根	原子力発電	所 2号原	<u> </u>			備考
	表 5	7-9-11	-1 計	装設備	用電路	低圧	代替注	水〔47	7条〕(6 号炉)			<u>第</u> 5	57-9-10-1	表計	長用電路 (氐圧原子炉	代替注水	(47 条)		・設備の相違
	現場計器 原子炉建屋地下3階	現場計器原子炉建屋地下3階	原子炉建屋地下1階	原子炉建屋地下1階	現場計器原子炉建屋地下3階	現場計器 原子炉建屋地下3階	原子炉建屋地下1階	原子炉建屋地下1階	現場計器原子炉建屋地下3階				着	中央制御室 2-903 盤	中央制御室 2-904-1 盤	中央制御室 2-904-1 盤	中央制御室 2-903 盤	中央制御室 2-904-1 盤	中央制御室 2-904-1 盤	中央制御室 2-903 盤	中央制御室 2-903 盤	
設計基準事故対処設備	中央制御室外 原子炉停止装置	多重伝送艦(区分1)	多重伝送艦(区分1)	中央制御室 (H11-P662-1)	中央制御室外原子炉停止装置	多重伝送盤 (区分Ⅱ)	多重伝送盤 (区分Ⅱ)	中央制御室 (H11-P662-2)	多重伝送監(区分皿)	多重伝送艦(区分皿)	中央制御室 (H11-P662-3)	## H	設計 基準事故対 処設備	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下9 略	ルト 2 個 現場計器 原子炉建物原子炉棟 ルエ・8 m	地トン暦 現場計器 原子炉建物原子炉棟 抽下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	
計基準事	를 (A)	吐出压力(A)	上 装 画	_	量(B)	吐出压力(B)	比裝置		(つ) 星	王力(C)			平 平	現場計器原子炉建建工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工工	現場計器原子方律者	現場計器 原子炉建物 原子炉建物	現場計器 原子が確存 原子が確存 地下2路	現場計器原子方種原子方類	現場計器原子炉建4地下2階	現場計器原子炉建物	現場計器原子/方建/地下2階	
設	残留熟除去系系統流量(A)	残留熱除去系ポップ 吐出	中央制御室外原子炉停止装	多重伝送盤(区分1	残留熟除去系系統流量	残留熟除去系ポンプ吐出)	中央制御室外原子炉停止装置	多重伝送盤(区分Ⅱ)	残留熱除去系系統流量(C)	残留熱除去系ポップ 吐出圧力(C)	多重伝送盤(区分皿)	Ī	設計	残留熱除去ポンプ 出口流量(A)	残留熱除去ポンプ 出口流量(B)	残留熟除去ポンプ 出口流量(C)	残留熱除去ポンプ 出口圧力(A)	残留熱除去ポンプ 出口圧力(B)	残留熱除去ポンプ 出口圧力(C)	低圧炉心スプレイポンプ出口流量	低圧炉心スプレイポンプ出口圧力	
	D1	D2	D3	D4	D5	D6	D7	D8	D9	D10	D11		1 4 4 -	D1-1	D1-2	D1-3	D2-1	D2-2	D2-3	D3	D4	
	現場計器 原子炉建屋地下1階			現場計器 処理建屋地下3	現場計器 原子炉建屋地下1階	現場計器 原子炉建屋地下3階							着	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	
重大事故防止設備	中央制御室)	中央制御室)	(B) 中央制御室	(C) 中央制御室	中央制御室	中央制御室						77 74	<u></u> 重大事故防止設備 始点	現場計器 原子炉建物原子炉棟 1階	現場計器 原子炉建物付属棟 地下100	地下1階 現場計器 原子炉建物原子炉棟	1.哈 現場計器 原子炉建物付属棟 批下1.路	現場計器 低圧原子炉代替注水ポンプ格納槽内	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下1階	現場計器 低圧原子炉代替注水 ポンプ格納槽内	現場計器 低圧原子炉代替注水 ポンプ格納槽内	
	復水補給水系流量 (RHR A 系代替注水流量)	復水補給水系流量 (RHR B系代替注水流量)	復水移送ボンプ吐出圧力(B)	復水移送ポンプ吐出圧力(C)	原子炉水位(SA)	原子炉水位 (SA)						Ý	11年	(佐) (在) (在) (在) (在) (在) (在) (在) (在) (在) (在	低压原子炉代替 原注水流量	低压原子炉代替 現 注水流量 (狭帯 原 共四、	頁子炉代替 范量 (狭帯	主水流量 安)	現原子炉水位(SA) 原地	低圧原子炉代替現場注水ポンプ出口低圧圧力ポン	低圧原子炉代替 現場 注水ポンプ出口 低圧 圧力 ポン	
	S1	S2	S3	S4	S5	98							1	S1-1	S1-2	S1-3	S1-4	S2	S3	S4-1	S4-2	

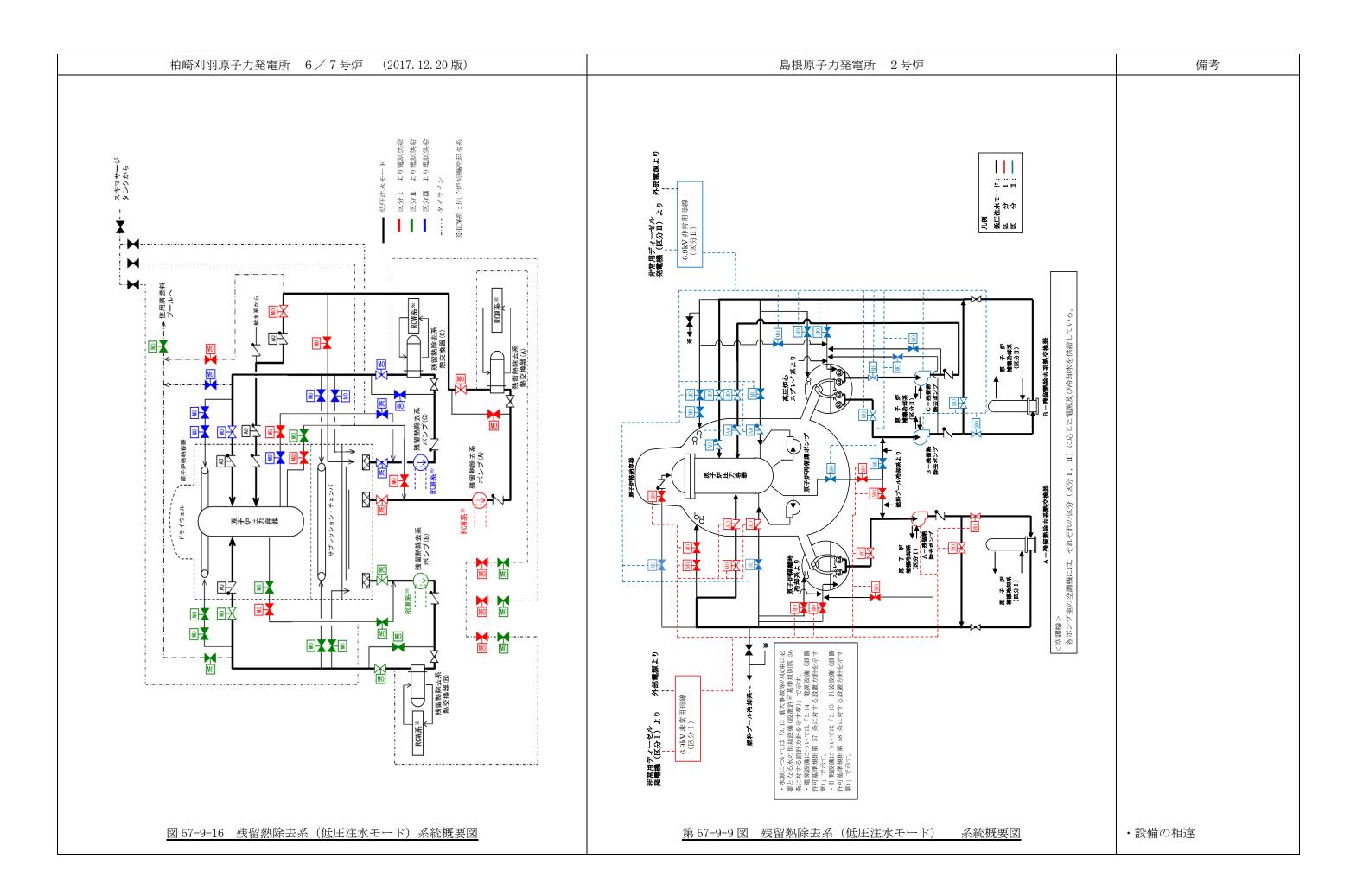
		柏崎〉	们羽儿	原子	力	浴電	所	6	/7	号炉	î	(20)	17. 1	2. 2	0版)	
	表 5	7-9-1	1-2	計	装部	と備り	目電	路_	低/	王代	替泊	水	[47	条〕	(7	号炉)
0.設備	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分1)	多重伝送盤(区分1)	中央制御室外原子炉停止装置	非常用高压母線 60	MCC 6C-1-1	残留熟除去条注入弃(A)	中央制御室制御盤	多重伝法盤(区分Ⅱ) 多重伝決盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置	非常用高压母線 6D	MCC 6D-1-1	残留熱除去系注入弁(B)	・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	多里伍万强 (內万皿) 名	享量17公元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/元/	NCC 6E-1-1 残留熟除去系注入弁(C)
設計基準事故対処設備	直流 125V 主母線盤 6A	直流 125V 主母線盤 6A	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分I)	中央制御室外原子炉停止装置	·原	MCC 6C-1-1	直流 125V 主母線盤 6B	自流 125V 王母祿盤 6B 中央制御宰制御聯	多重伝送盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置	中央制御室外原子炉停止装置	MCC 6D-1-1	直流 125v 王덕祿縣 6C 声法 105v 卡西洛姆 6C	自然 123v 主导聚器 0c 由中制御字制御般	多重伝送艦(区分皿)	多重伝送盤(区分III) MCC 6E-1-1
	D1	D2	D3	D4	D5	90	D7	D8	D10	D11	D12	D13	D14	D15	D10	D18	D19
止設備	中央制御室 格納容器補助盤	АМ Я МСС 6В	AM 用 MCC 6B	AM 用 MCC 6B	残留熱除去系洗浄水弁(A)	残留熱除去系注入弁(B)	展留熟除去系洗净水弁(B)	ケービン建屋負荷遮断弁	ر (A) 残留熟除去糸在人并(A)								
重大事故防止設備	AM 用直流 125V 充電器	中央制御室格納容器補助醫※1	AM 用操作盤 6A*2	AM 用操作盤 6B*3	AM 用 MCC 6B	AM A MCC 6B	AM # MCC 6B	AM AMCC 6B	AM /# MCC 6B								
	S1	S2	S3	S4	SS	9S	S7	88	68		_						

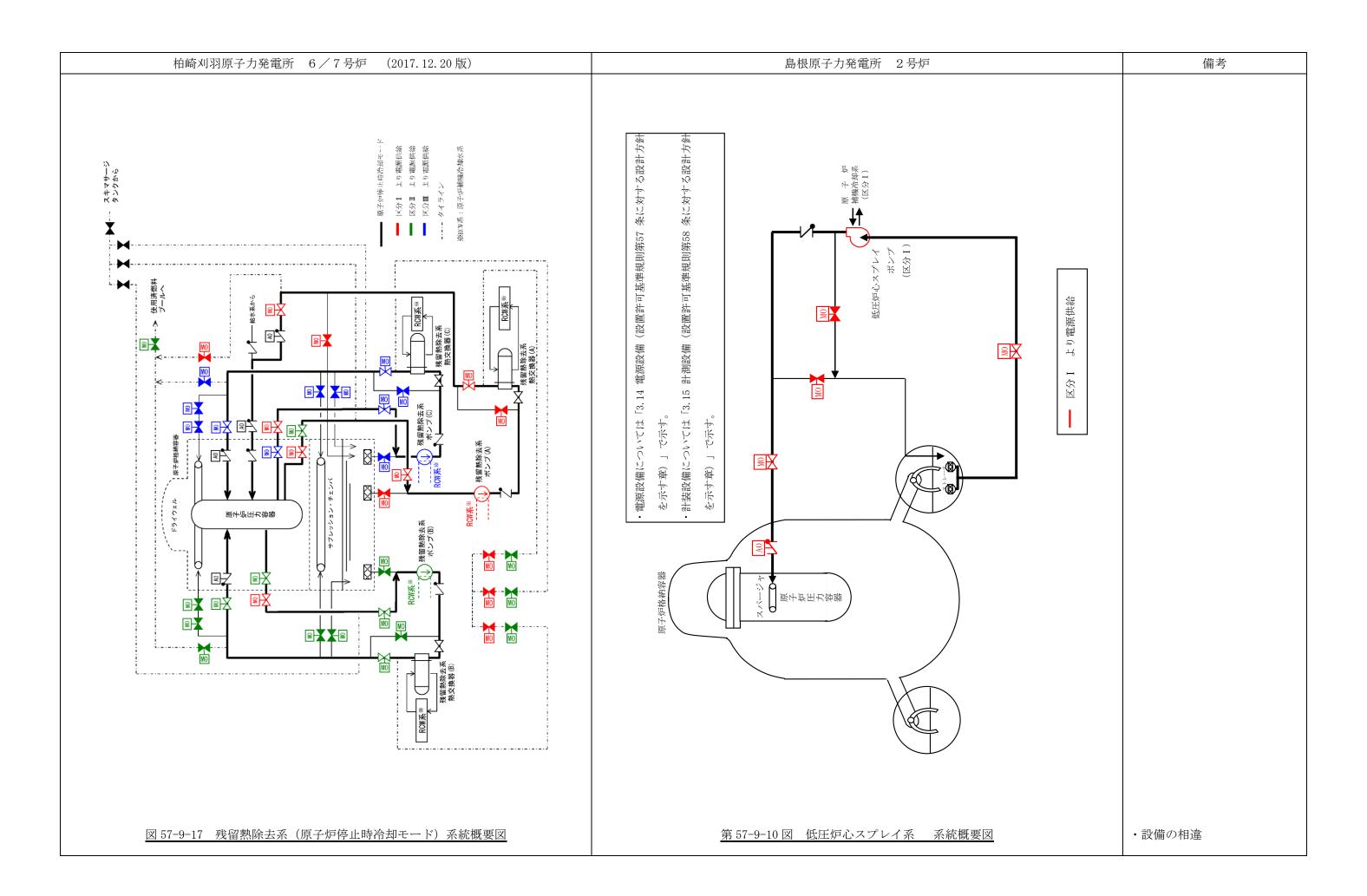
	,	拍崎刈	归羽原	京子	力発	電	所	6	/	7 5	子炉	î	(20	017.	. 12	. 20	版)								Ē	- 根原	子力発	電所	2	号炉					備考
	<u>表</u>	57-9-	-11-	3 制	御月	目電	路.	<u>_</u> 但	红	代	替2	主水	[4	·7 多	条 <u>〕</u>	(6	号灯	⋾)			<u>第</u>	5 57-	-9-10	-2 妻	長 肯	制御用	電路	低日	E原于	子炉代	 季注水	. (47	'条)	<u>) </u>	・設備の相違
処設備 	中央制御室制御盤	多重伝送艦(区分1)	多重伝送盤(区分I)	中央制御室外原子炉停止装置	411 II	MCC 6C-1-1	残留熱除去系注入弁(A)	中央制御室制御盤	多重伝送艦(区分Ⅱ)	多重伝送艦(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置	非常用高压母線 6D	MCC 6D-1-1	1 44	中央制御室制御縢	多重伝送幣(区分Ⅲ)	多重伝送盤(区分皿)	非常用高圧母線 6E	MCC 6E-1-1	141	処設備着点	الله الله	A-RHR・LPCS 継電器盤 (2-920A)				R/B D2-C/C	B-注水弁 (MV222-5B)	C-RHR 継電器盤	R/B D2-C/C	C-注水弁 (MV222-5C)	A-RHR·LPCS 継電器盤 (2-920A)	R/B C2-C/C	注水弁 (MV223-2)	
設計基準事故対	直流 125V 主母線艦 6A	直流 125V 主母線盤 6A	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分1)	中央制御室外原子炉停止装置	_	MCC 6C-1-1	直流 125v 主母線盤 6B	直流 125V 主母線盤 6B	上制(多重伝送盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置		MCC 6D-1-1		直流 125V 主母線幣 6C	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分皿)	多重伝送盤(区分Ⅲ)	MCC 6E-1-1	設計基準事故対処始	NE CALL	安全設備制御盤(2-903)		原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 維電器盤(2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤(2000年1)		1	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	R/B D2-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)		
	D1	D2	D3	D4	DS	D6	D7	D8	90	D10	D11	D12	D13	D14	D15	D16	D17	D18	D19	D20	4-1		D1-1		-1		D2-3	D2-4 I	-	D3-2 I	D3-3 I	D4-1		ç	
	中央制御室格納容器補助盤	AM 用 MCC 6B	AM 用 MCC 6B	AM 用 MCC 6B	残留熱除去系洗浄水弁(A)	残留熱除去系注入弁(B)	残留熱除去系洗浄水弁(B)	クービン建屋負荷遮断弁	残留熟除去系注入弁(A)												神石		SA 対策設備用分電盤(2) 1 電子車 サインパータ船 1	2. 二、三、三、		助盤	重大事故制御監 1	SA1-C/C	C/C	生水弁 (MV222-5A) 用)	B-RHR 注水弁 (MV222-5B) I (INB 兼用)	隔離弁(MV2B2-4)			
重大事故防止設備	AM 用直流 125V 充電器	中央制御室 格納容器補助盤*!	AM 用操作盤 6A*2	AM 用操作盤 6B*3	AM 用 MCC 6B	AM 用 MCC 6B	AM 用 MCC 6B	AM 用 MCC 6B	AM 用 MCC 6B												重大事故防止設備 始点		SA 用 115V 系充電器 St SA 沖無記備用公書帳(9) 書 4		監視補助盤		重大事故監視補助盤	重大事故制御盤 St	離	SA2-C/C A-	SA2-C/C B-	SA1-C/C FI			
	S1	S2	83					88													4-1		S1-1		-4		S2-2	S3-1	1 1 1	S4	S5	98			
	** ソフ° :去系?	(B), 主入弁			送 送 記 記 記											<u></u> 至負	荷边	医断:	弁開	見閉 打					1	<u> </u>							<u> </u>		

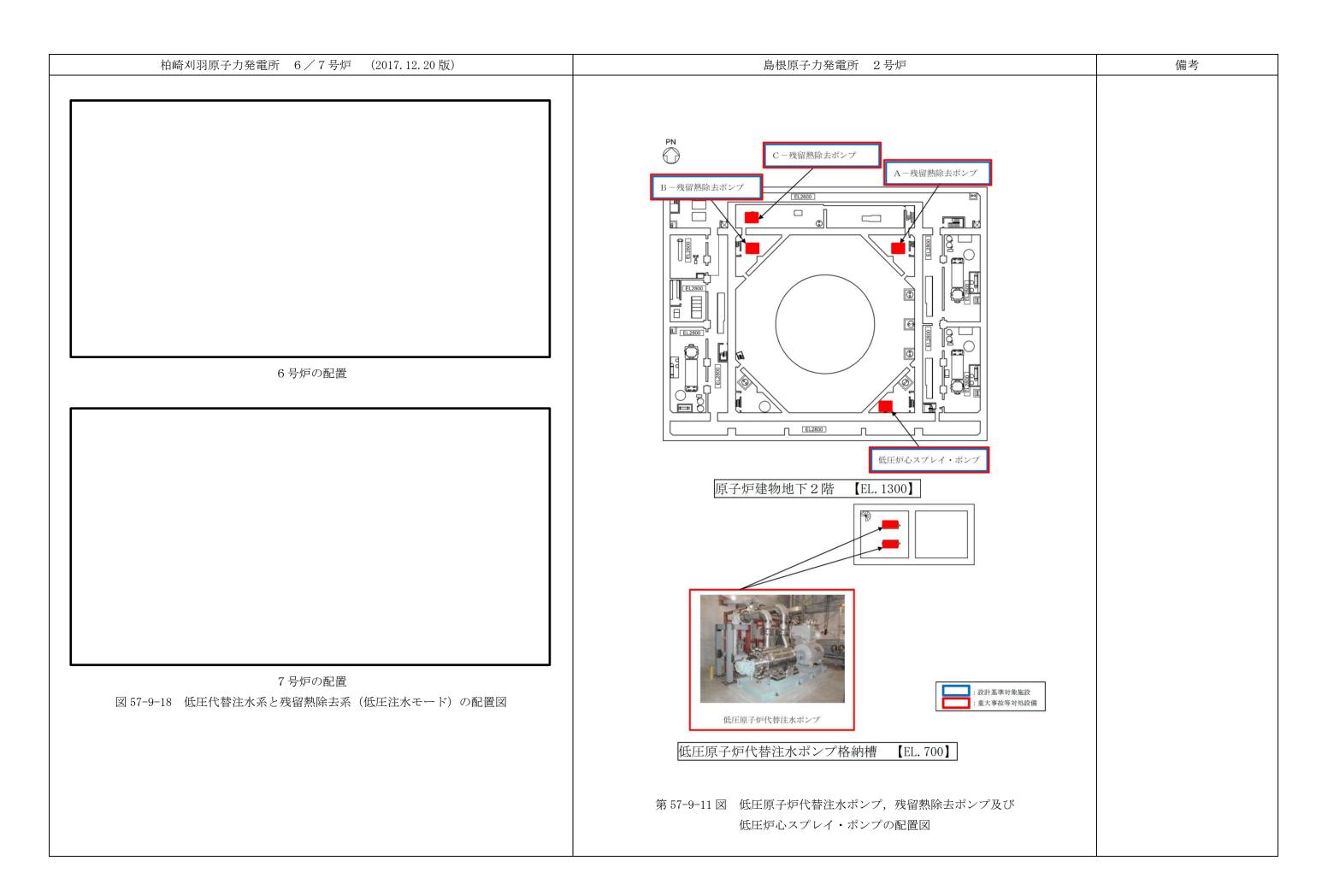
	杯	白崎刈	即原	原子	力発	電用	折	6 /	∕ 7 -	号炉		(201	7. 12	2. 20	版)		
	表 5	57-9-	11-4	1 #	削御。	用電	宣路_	低	:圧代	(替	<u> 主水</u>	[47	'条〕	(7	号炉	<u>i)</u>	
心設備	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分1)	多重伝送盤(区分1)	中央制御室外原子炉停止装置	-IIII	MCC 7C-1-1 毎日華1公十 8 次 1 女 (1)	族留熟(宗去※汪人子(A) - 中土国釡沙国釡聯	十天制御至副御監 多重伝法般(区公II)	多重伝法盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置	非常用高压母線 7D	MCC 7D-1-1 路の推応+あいまか(D)	及留然际去米社人并(B) 中央制御宰制御繳	多重伝送艦(区分皿)	多重伝送盤(区分皿)	非常用高压母線 7E	113
	直流 125V 主母線盤 7A	直流 125V 主母線盤 7A	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分I)	中央制御室外原子炉停止装置		MCC 7C-1-1 MCC 7C-1-1	直流 125V 土 环 繁 榴 / B 声 ※ 195V 土 中 繪 級 7 R	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置	中央制御室外原子炉停止装置	MCC /D=1=1 直流 125V 主母線縣 7C	直流 125V 主母線盤 7C	中央制御室制御盤	多重伝法盤(区分皿) & 由作注题(区分皿)	多里内CC 7E-1-1A
	D1	D2	D3	D4	D5	D6	70) DQ	D10	D111	D12	D13	D15	D16	D17	D18	D20
中央的上 中央制御室	格納容器補助盤	AM 用 MCC 7B	AM 用 MCC 7B	AM 用 MCC 7B	残留熟除去系洗浄水弁(A)	展留熱除去系注入弁(B) 品で都	(佐留然除去糸洗浄水井(B) (大き) (大き) (大き) (大き) (大き) (大き) (大き) (大き	が、7世医貝何 過断并 麻留執除 丰 系 注 7 弁 (A)									
	AM 用直流 125V 充電器	中央制御室格納容器補助盤※	AM 用操作盤 7A*2	AM 用操作盤 7B*3		AM # MCC 7B	AM AM MCC 7B	AM # MCC 7B									
			\vdash	S4	S5	Se 2	2.5	× 05	+	+		+	+				+

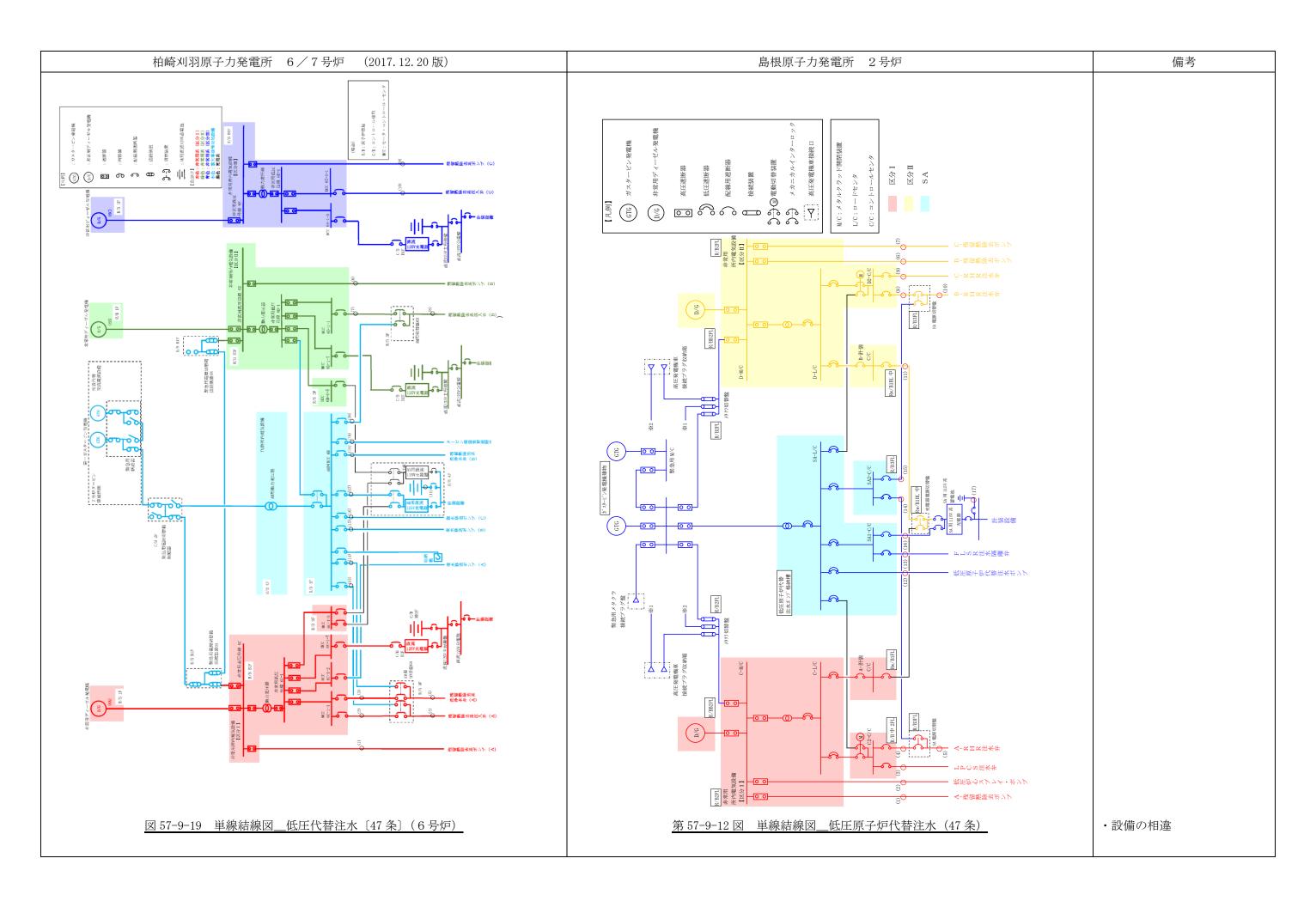


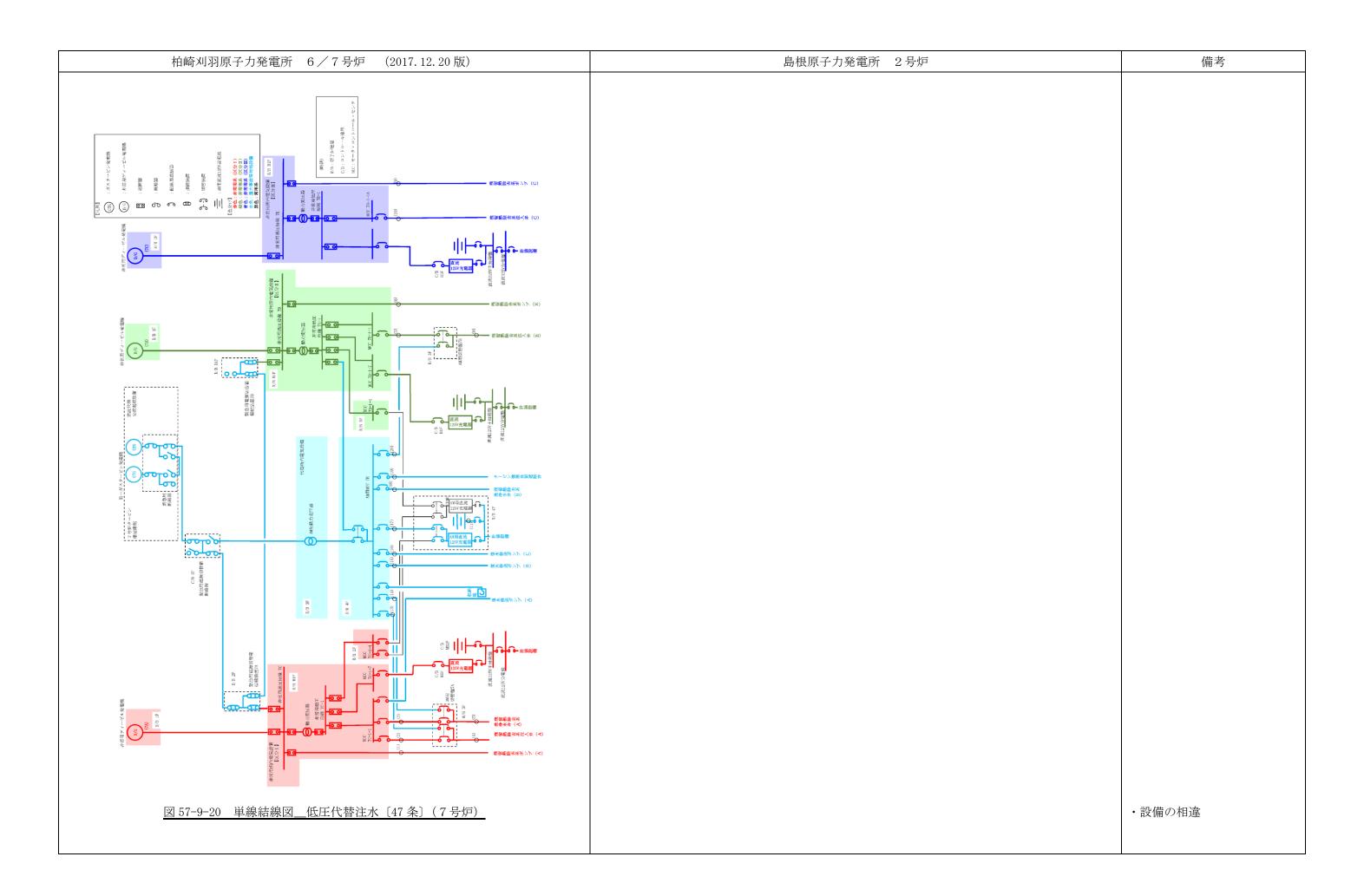


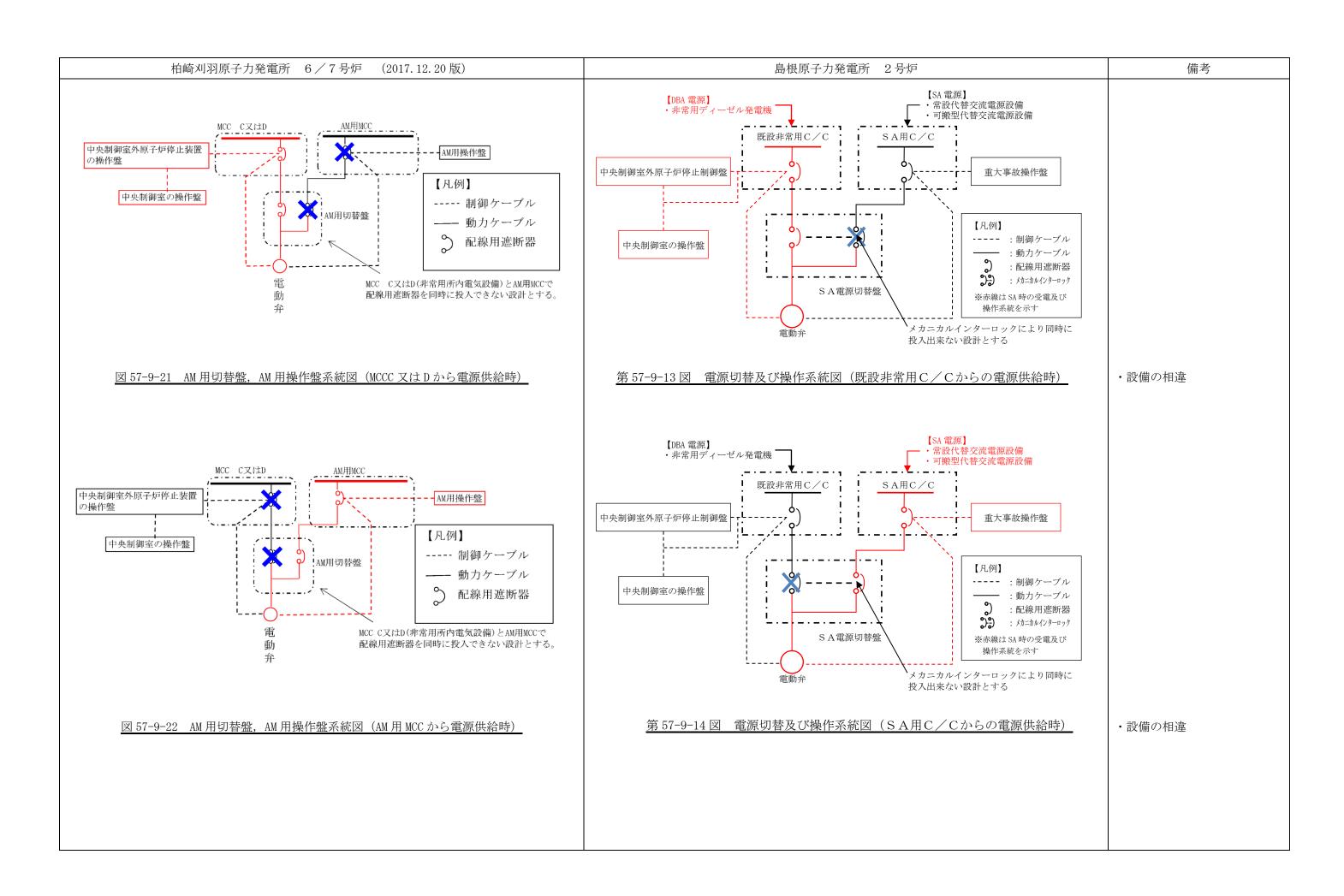












柏崎刈羽原子力発電所	6 / 7 号炉	(2017.12.20版)

1.3.2 代替原子炉補機冷却系 [48条]

代替原子炉補機冷却系は重大事故等時に最終ヒートシンクへ熱を輸送するための重大事故 防止設備であり、当該設備を代替する機能を有する設計基準対象施設は「原子炉補機冷却系」 である (図 57-9-23~24)。

代替原子炉補機冷却系の主要設備を表 57-9-12 に示す。

表 57-9-12 代替原子炉補機冷却系の主要設備

機能	重大事故防止設備	対応する設計基準対象施設
_	· 代替原子炉補機冷却系	・原子炉補機冷却系
ポンプ	・熱交換器ユニット (代替原 子炉補機冷却水ポンプ), 大容量送水車 (熱交換器ユニット用)	・原子炉補機冷却水ポンプ, 原子炉補機冷却海水ポンプ
熱交換器	・熱交換器ユニット	・原子炉補機冷却水系熱交換器

代替原子炉補機冷却系は、可搬型の熱交換器ユニット、大容量送水車(熱交換器ユニット用) で構成しており、車輌で原子炉施設の近傍に運搬し、図 57-9-25 のとおり同時に運搬する電源車 から電源を供給する単独の系統とすることにより,設計基準事故対処施設である原子炉補機冷却 系の機器(電路を含む)と位置的分散を図っている(図 57-9-26, 図 57-9-27)。

島根原子力発電所 2号炉

1.3.2 原子炉補機代替冷却系【48条】

原子炉補機代替冷却系は重大事故時に最終ヒートシンクへ熱を輸送するための重大事故防 止設備であり、当該設備を代替する機能を有する設計基準対象施設は「原子炉補機冷却系(原 子炉補機海水系を含む。)」である。(第 57-9-15~16 図)

原子炉補機代替冷却系の主要設備を第57-9-11表に示す。

移動式代替熱交換設備(熱交換器)

第 57-9-11 表 原子炉補機代替冷却系の主要設備について

機能	重大事故対処設備	対応する設計基準対象施設
_	原子炉補機代替冷却系	原子炉補機冷却系(原子炉補機海水
		系を含む。)
	大型送水ポンプ車	 原子炉補機冷却水ポンプ
ポンプ	移動式代替熱交換設備(移動式代替	原子炉補機海水ポンプ
	熱交換設備淡水ポンプ)	7,114 // Havarer,111
		A-RCW 常用補機冷却水入口切替弁
		(MV214-1A)
		B-RCW 常用補機冷却水入口切替弁
	A-RHR 熱交冷却水出口弁	(MV214-1B)
電影 台	(MV214-7A) (DB 兼用)	A-RCW 常用補機冷却水出口切替弁
電動弁	B-RHR 熱交冷却水出口弁	(MV214-3A)
	(MV214-7B) (DB 兼用)	B-RCW 常用補機冷却水出口切替弁
		(MV214-3B)
		A-RHR 熱交冷却水出口弁(MV214-7A)

移動式代替熱交換設備は原子炉建物の南側又は西側に設置し,第57-9-17図のとおりガスター ビン発電機から電源を供給する単独の系統とすることにより, 設計基準事故対象施設である原子

炉補機冷却系(原子炉補機海水系を含む。)の機器(電路含む)と位置的分散を図っている。 大型送水ポンプ車はディーゼルエンジンにて駆動できる設計とし、屋外の原子炉補機冷却系

(原子炉補機海水系を含む。) の海水ポンプと異なる区画に保管及び設置することで位置的分散

を図っている。(第57-9-18図)

熱交換器

移動式熱交換設備の具体的な電路については,第57-9-12表に単線結線図及びルート図を記載 した箇所について示す。

設備の相違

・設備の相違

島根2号炉はガスタービン発 電機より建物内の電路を使用し て電源供給するため、建物内電 動弁の電路についても分離する

備考

原子炉補機代替冷却系は、移動式代替熱交換設備及び大型送水ポンプ車で構成する。

B-RHR 熱交冷却水出口弁(MV214-7B)

原子炉補機冷却系熱交換器

・設備の相違

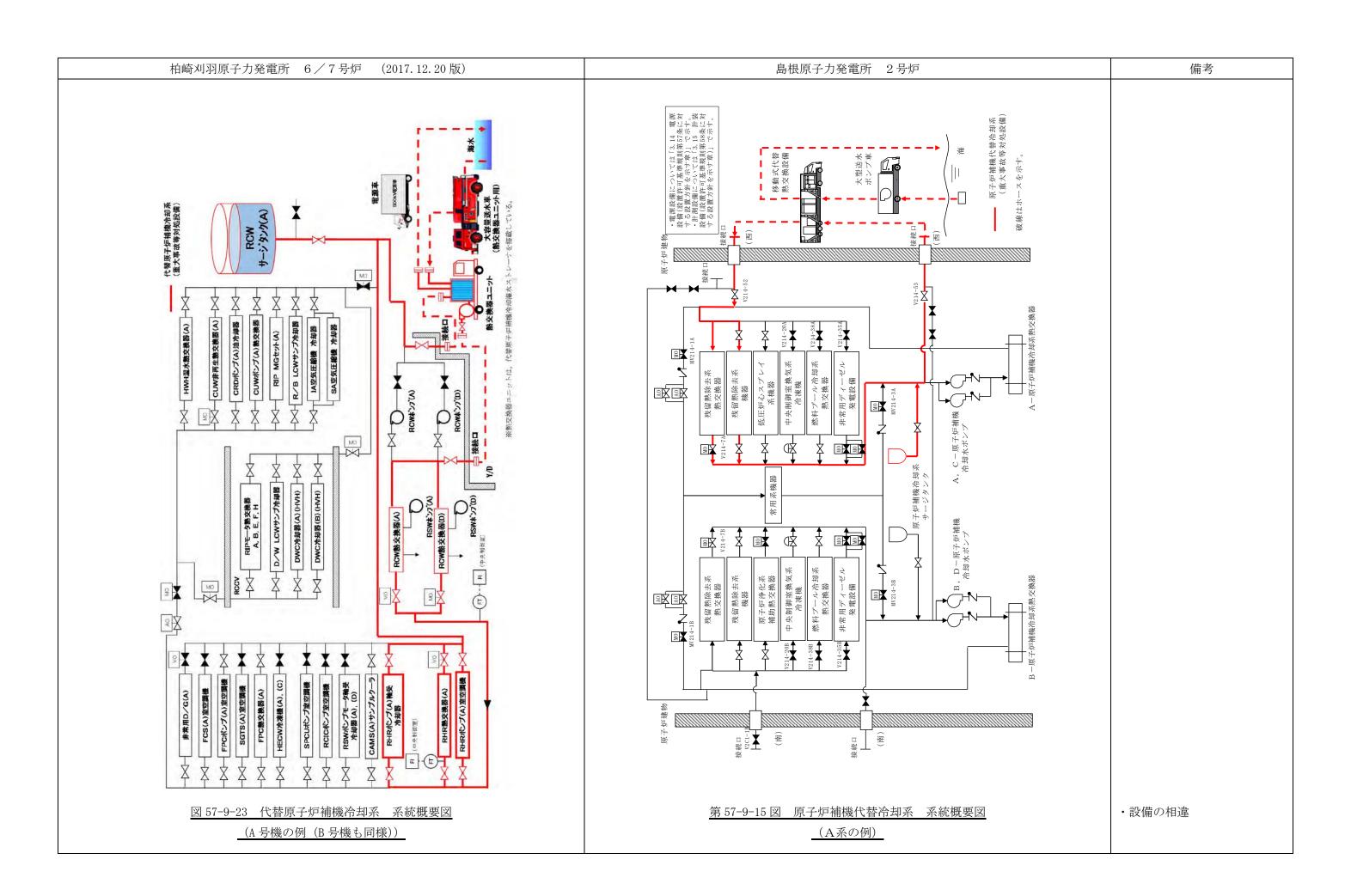
・設備の相違

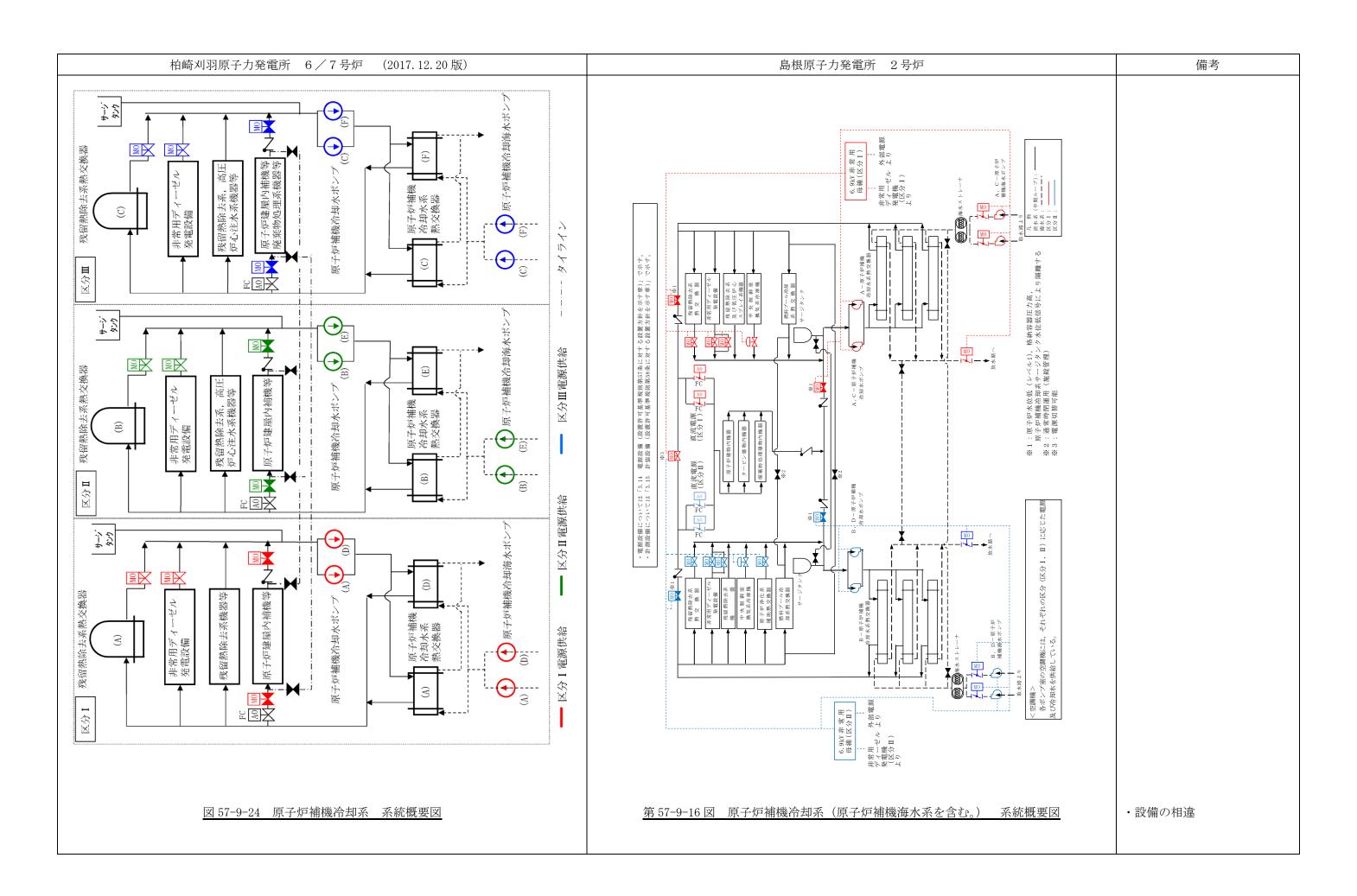
・設備の相違

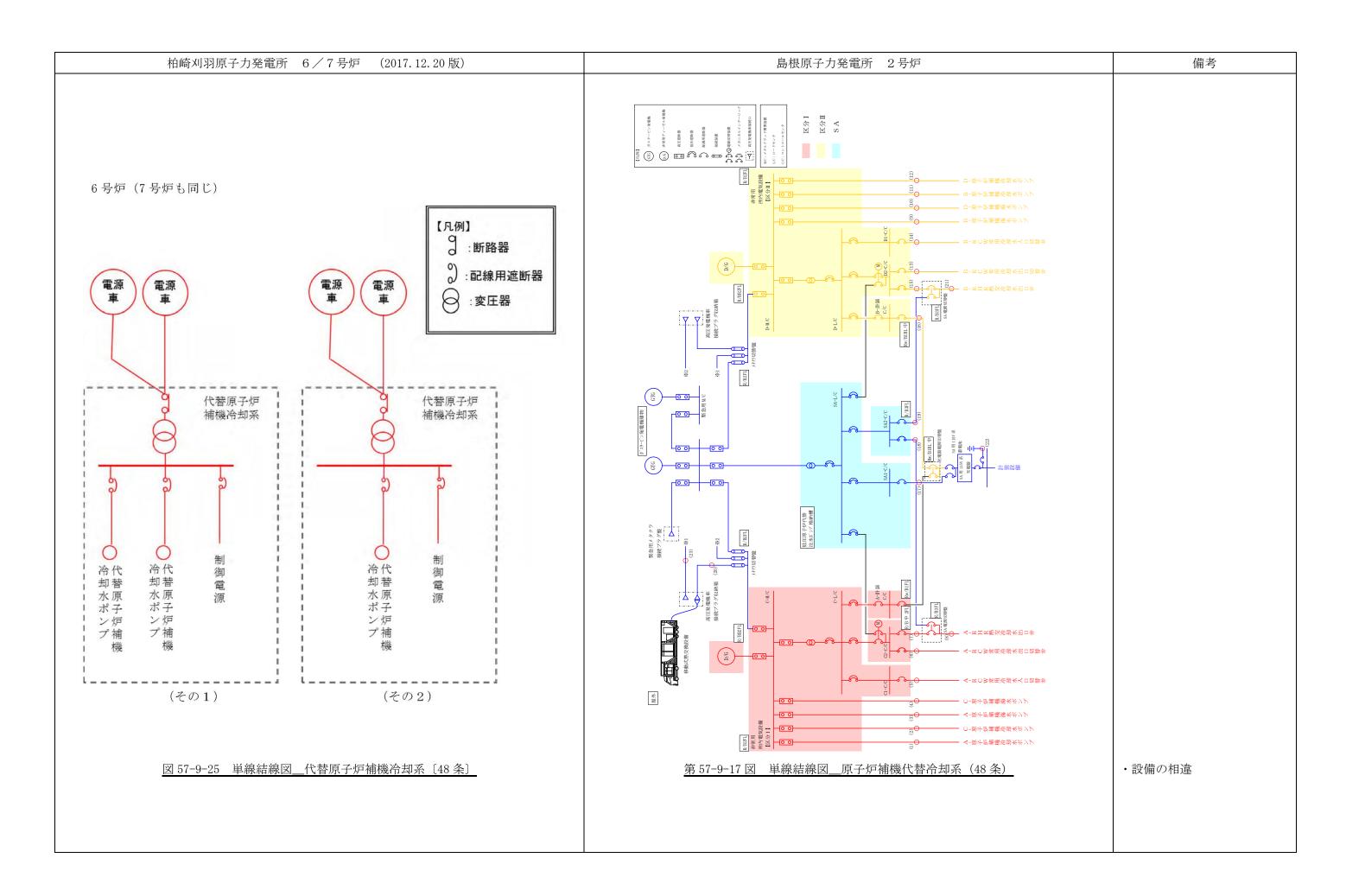
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)		島根原子力発電所 25	号炉	備考
	第 57-9-12 表	電路ルート図 原子炉補機	幾代替冷却系(48 条)	・設備の相違
	単線結線図		ルート図	
		図番号	ページ	
	動力用(第 57-9-17 図)	第 48-1~12 図	57-9-(48-1~12)	
	制御用(第 57-9-12-1 表)	第 48-13~24 図	57-9-(48-13~24)	
	なお,単線結線図の番号とル	ート図の番号については, 一	一致させている。	

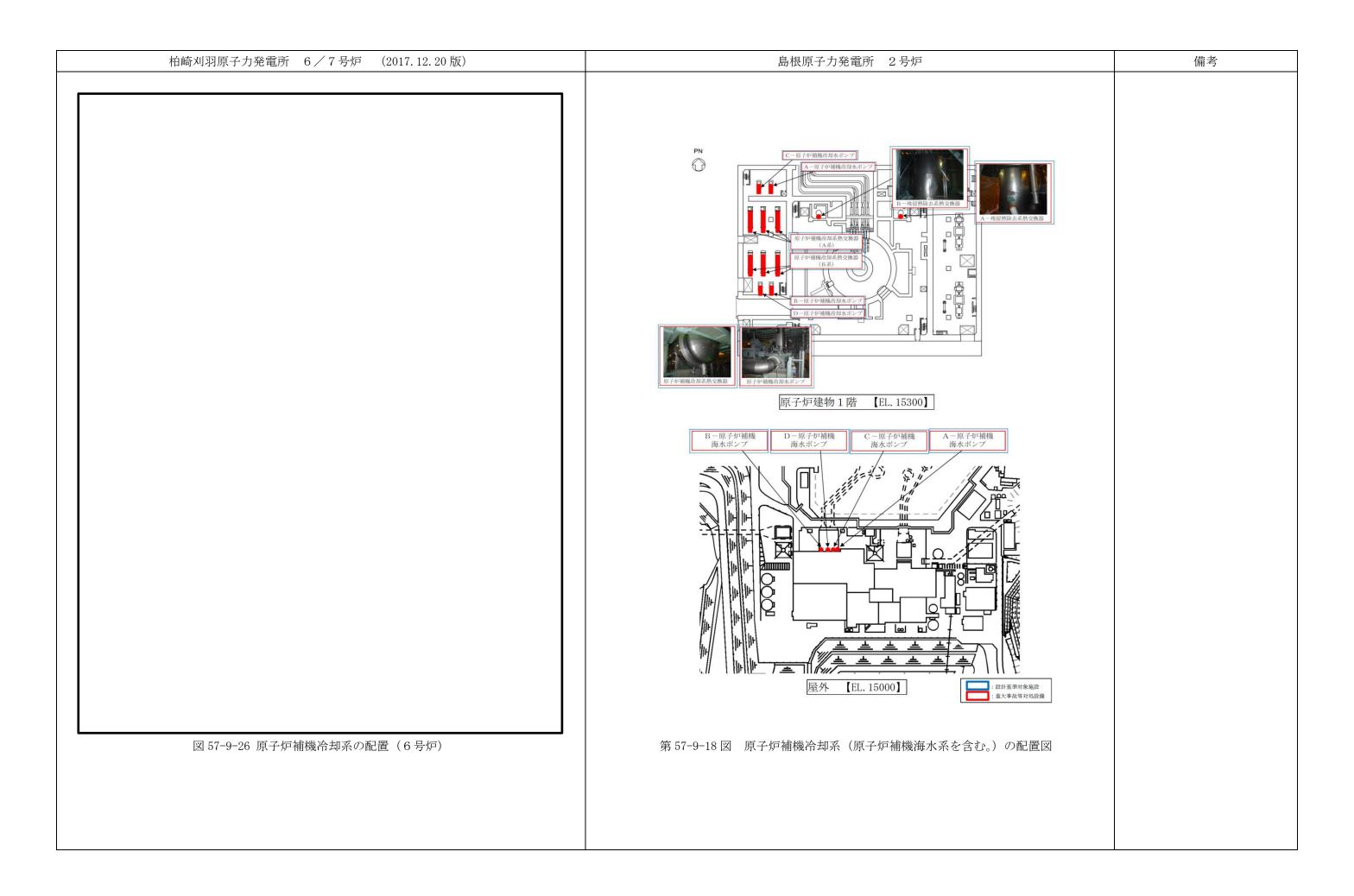
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2 号炉								備考				
		第	57-9-	-12−1]	表 制征	卸用電	宣路	<u>東子炉</u>	甫機代春	春冷却 系	Ř (48 €	<u>条)</u>	・設備の相違
	1処設備	着点	A-原子炉補助継電器盤(2-971A)	R/B c1-C/C	A-RCW 常用補機冷却水入口切替弁 (MV214-1A)	B-原子炉補助継電器盤(2-971B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D1-C/C	B-RCW 常用補機冷却水入口切替弁 (MV214-1B)	A-原子炉補助継電器盤(2-971A)	R/B C2-C/C	A-RCW 常用補機冷却水出口切替弁 (MV214-3A)	
	設計基準事故対処設備	始点	安全設備制御盤(2-903)	A-原子炉補助継電器盤(2-971A)	R/B C1-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B-原子炉補助継電器盤(2-971B)	中央制御室外原子炉停止制御盤(2-2215-1)	R/B D1-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-原子炉補助継電器盤(2-971A)	R/B C-C/C	
		4 帝	D1-1	D1-2	D1-3	D2-1	D2-2	D2-3	D2-4	D3-1	D3-2	D3-3	
	5. 2. 3. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4.	架	SA 対策設備用分電盤(2)	重大事故インバータ盤	重大事故監視補助盤	重大事故操作盤	重大事故監視補助盤	重大事故制御盤	SA2-C/C	A-RHR 熱交冷却水出口弁 (MV214-7A)	B-RHR 熱交冷却水出口弁 (MV214-7B)		
	重大事故防止設備	始点	SA 用 115V 系充電器	SA 対策設備用分電盤(2)	重大事故インバータ盤	重大事故監視補助盤	重大事故操作盤	重大事故監視補助盤	重大事故継電器盤	SA2-C/C	SA2-C/C		
		李	S1-1	S1-2	S1-3	S1-4	S2-1	S2-2	S3	S4	S5		

設備	着点	電器盤(2-971B)	亭止制御盤		切替弁	1A)		1-7A)		344		(ZB)	
		B-原子炉補助継電器盤(2-971B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D2-C/C	B-RCW常用補機冷却水出口切替弁 (MV214-3B)	A-原子炉補助継電器盤(2-971A)	R/B C2-C/C	A-RHR 熱交冷却水出口弁 (MV214-7A)	B-原子炉補助継電器盤(2-971B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D2-C/C	B-RHR 熱交冷却水出口弁 (MV214-7B)	
設計基準事故対処設備	始点	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B-原子炉補助継電器盤(2-971B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D2-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-原子炉補助継電器盤(2-971A)	R/B C-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B-原子炉補助継電器盤(2-971B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D2-C/C	
	4年 中		D4-2	D4-3	D4-4	D5-1	D5-2	D5-3	D6-1	D6-2	D6-3	D6-4	
坊止設備	着												
重大事故[始点												
	十 帝												
	重大事故防止設備	重大事故防止設備 が点	重大事故防止設備 着点 海号 104-1	重大事故防止設備 始点 着点 番号 D4-1 D4-2	重大事故防止設備 始点 着点 番号 104-1 D4-1 104-3 D4-3	重大事故防止設備 ルート 始点 着点 番号 D4-1 D4-2 D4-3 D4-3	重大事故防止設備 ルート 始点 着点 番号 D4-1 D4-2 D4-3 D4-4 D6-1 D6-1	重大事故防止設備 ルート 始点 着点 番号 D4-1 D4-2 D4-3 D4-3 D5-1 D5-1 D5-2 D5-2	車大事故防止設備 ルート 始点 番号 D4-1 D4-2 D4-3 D6-3 D5-1 D5-2 D5-3 D5-3	重大事故防止設備 海与 始点 着点 番号 104-1 104-2 104-3 104-4 105-1 105-1 105-2 105-2 105-3 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-3 105-1 105-1 105	地点 着点 体内 から 番号 104-1 104-1 104-2 104-3 105-1 105-2 105-3 105-3 106-1 106-1 106-2 106-2	動物的止設備 始点 着与 104-1 104-1 104-2 104-3 105-1 105-2 105-3 106-1 106-1 106-2 106-3 106-3 106-3 106-3	重大事故防止設備 P-ト 着点 番号 D4-1 D4-2 D6-1 D6-2 D6-2 D6-1 D6-2 D6-2 D6-3 D6-2 D6-4 D6-4 D6-4 D6-4









柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
図 57-9-27 原子炉補機冷却系の配置(7号炉)		

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)

1.3.3 耐圧強化ベント系,格納容器圧力逃がし装置[48条]

耐圧強化ベント系,格納容器圧力逃がし装置は重大事故時に原子炉格納容器内を冷却するための常設設備であり、当該設備に対応する設計基準対象施設は「<u>残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード)</u>」である(図 57-9-28、図 57-9-29、図 57-9-30)。

耐圧強化ベント系、格納容器圧力逃がし装置の主要設備を表 57-9-13 に示す。

表 57-9-13 耐圧強化ベント系,格納容器圧力逃がし装置の主要設備について

機能	重大事故等対処設備	対応する設計基準対象施設
・耐圧強化ベント系 ・格納容器圧力 逃がし装置	・耐圧強化ベント系・フィルタ装置・よう素フィルタ	・残留熱除去系(格納容器スプレイ 冷却モード)
電動弁 (状態表示を含む)	 ・二次隔離弁バイパス弁 (例:T31-M0-F072) ・一次隔離弁(ドライウェル側)操作用空気供給弁 (例:T31-M0-F082) ・一次隔離弁(サプレッション・チェンバ側)操作用空気 供給弁 (例:T31-M0-F092) 	 ・残留熱除去系格納容器 冷却流量調節弁 (例:E11-M0-F017C) ・残留熱除去系格納容器 冷却ライン隔離弁 (例:E11-M0-F018C) ・残留熱除去系サプレッション・ チェンバ・プールスプレイ 注入隔離弁 (例:E11-M0-F019C)
計装設備	 ・耐圧強化ベント系放射線モニタ・フィルタ装置入口圧力 ・フィルタ装置水位 ・フィルタ装置水素濃度 ・フィルタ装置出口放射線モニタ・フィルタ装置金属フィルタ差圧 ・フィルタ装置のラバ水 pH ・ドライウェル雰囲気温度 ・サプレッション・チェンバ気体温度 ・格納容器内圧力(D/W) ・格納容器内圧力(S/C) 	・残留熱除去系系統流量 ・残留熱除去系ポンプ吐出圧力

耐圧強化ベント系,残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード)は原子炉建屋に設置,格納容器圧力逃がし装置は屋外に設置されており,位置的分散を図る設計としている(図 57-9-31,図 57-9-32,図 57-9-33)。

- 島根原子力発電所 2号炉 1.3.3 格納容器フィルタベント系【48条】

格納容器フィルタベント系は重大事故時に原子炉格納容器内を冷却するための常設設備であり、当該設備を代替する機能を有する設計基準対象施設は「<u>残留熱除去系(格納容器冷却モード)</u>」である。(第 57-9-19, 20 図)

格納容器フィルタベント系の主要設備を第57-9-13表に示す。

第 57-9-13 表 格納容器フィルタベント系の主要設備について

機能	重大事故対処設備	対応する設計基準対象施設
_	格納容器フィルタベント系	残留熱除去系 (格納容器冷却モード)
電動弁	NGC N2トーラス出口隔離弁(MV217-5) NGC N2ト・ライウェル出口隔離弁(MV217-4) NGC 非常用がス処理入口隔離弁 (MV217-18) NGC 非常用がス処理入口隔離弁ハ・イハ。ス 弁(MV217-23) SGT FCVS 第1ヘ・ントフィルタ入口弁 (MV226-13)	A-RHR 熱交バイパス弁(MV222-2A) B-RHR 熱交バイパス弁(MV222-2B) A-RHR ドライウェル第1スプレイ弁(MV222-3A) B-RHR ドライウェル第1スプレイ弁(MV222-3B) A-RHR ドライウェル第2スプレイ弁(MV222-4A) B-RHR ドライウェル第2スプレイ弁(MV222-4A) B-RHR ドライウェル第2スプレイ弁(MV222-4B) A-RHR トーラススプ゚レイ弁(MV222-16A) B-RHR トーラススプ゚レイ弁(MV222-16B) A-RHR ポ゚ンプミニマムフロー弁(MV222-17A) B-RHR ポンプミニマムフロー弁(MV222-17B)
計装設備	第1ベントフィルタ出口水素濃度 第1ベントフィルタ出口放射線モニ タ(高レンジ・低レンジ) スクラバ容器圧力 スクラバ容器水位 スクラバ容器温度 ドライウェル圧力(SA) サプレッション・チェンバ圧力(SA) ドライウェル温度(SA) サプレッション・チェンバ温度(SA)	残留熱除去ポンプ出口流量 残留熱除去ポンプ出口圧力

残留熱除去系(格納容器冷却モード)は原子炉建物原子炉棟に設置,格納容器フィルタベント 系は屋外に設置されており位置的分散を図る設計としている。(第 57-9-21~23 図) ・設備の相違

備考

- ・設備の相違
- ・設備の相違
- ・設備の相違

柏崎刈羽原子力発電所	6 / 7 号炉	(2017.12.20版)
1 PP / 1 / 1 / 1 PP PP / 1	0/1/7/	(4011.14.40 ////

耐圧強化ベント系,格納容器圧力逃がし装置の排出経路に設置される電動弁及び空気作動弁用の電磁弁は、第一ガスタービン発電機から非常用所内電気設備を経由し電源を受電している。一方,全交流動力電源が喪失した場合を想定し、代替所内電気設備からの給電を可能とする。また、排出経路に設置される電動弁及び空気作動弁は動作原理の異なる多様性を有した駆動方式である人力にて開閉操作が可能な設計とする。

耐圧強化ベント系,格納容器圧力逃がし装置のドレンポンプ及び計装設備は,図 57-9-34,図 57-9-35 のとおり屋外に設置する第一ガスタービン発電機から代替所内電気設備を経由し,残留 熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード)は、図 57-9-34,図 57-9-35 のとおり原子炉建屋 1 階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気設備を経由して電力を受電できる設計としており、第一ガスタービン発電機と非常用ディーゼル発電機,代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは、それぞれ位置的分散を図っている。

また, 耐圧強化ベント系, 格納容器圧力逃がし装置使用時の機器への電路と残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード) 使用時の機器への電路とは, 米国電気電子工学学会(IEEE) 規格 384(1992 年版)の分離距離を確保することにより独立性を有する設計とする。(表 57-9-14)

具体的な電路については、表 57-9-14 に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示す。

表 57-9-14 電路ルート図_強化ベント系,格納容器圧力逃がし装置[48条]

単線結線図	ルート図	
	図番号	頁
6 号炉動力用(図 57-9-34)	図 48- 1~8	57-9-(48-1~8)
7 号炉動力用(図 57-9-35)	図 48- 9~16	57-9-(48-9~16)
6 号炉計装設備用(表 57-9-14-1)	図 48-17~26	57-9-(48-17~26)
7 号炉計装設備用(表 57-9-14-2)	図 48-27~37	57-9-(48-27~37)
6 号炉制御用(表 57-9-14-3)	図 48-38~47	57-9-(48-38~47)
7 号炉制御用(表 57-9-14-4)	図 48-48~56	57-9-(48-48~56)

なお,単線結線図の番号とルート図の番号については,一致させている。

島根原子力発雷	所 2号/	石
		\mathcal{F}

格納容器フィルタベント系の電動弁は、ガスタービン発電機から非常用所内電気設備<u>又は代替</u> 所内電気設備を経由して電源を受電している。一方、電源が喪失した場合を想定し、動作原理の 異なる多様性を有した駆動方式である人力にて開閉操作が可能な設計とする。

設備の相違

設備の相違

・設備の相違

備考

格納容器フィルタベント系のドレンポンプ及び計装装置は第 57-9-24 図の通り ガスタービン 発電設備建物に設置するガスタービン発電機から,代替所内電気設備を経由し,残留熱除去系(格納容器冷却モード)は第 57-9-24 図の通り原子炉建物付属棟地下 2 階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気設備を経由して電力を受電できる設計としており,ガスタービン発電機と非常用ディーゼル発電機,代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは、それぞれ位置的分散を図っている。

また, 格納容器フィルタベント系使用時の機器への電路と<u>残留熱除去系(格納容器冷却モード)</u> 使用時の機器への電路とは米国電気電子工学学会(IEEE) 規格 384 (1992 版) の分離距離を確保 することにより独立性を有する設計とする。(第 57-9-14 表)

具体的な電路については、第57-9-14表に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示

第 57-9-14 表 電路ルート図 格納容器フィルタベント系 (48 条)

設備の相違

光纯红色四	ルー	卜図
単線結線図	図番号	ページ
動力用(第 57-9-24 図)	第 48-25~35 図	57-9-(48-25~35)
計装設備用(第 57-9-14-1 表)	第 48-36~47 図	57-9-(48-36~47)
制御用(第 57-9-14-2 表)	第 48-48~59 図	57-9-(48-48~59)

なお、単線結線図の番号とルート図の番号については、一致させている。

		杆	伯崎刈	羽原	え子 ブ	力発	電所	6		7 号/	戸 <u></u>	(201	7. 1	2. 20	版)							島根原	子力発電剤	2 号炉				備考
)-1	4-1	計装	装設備	用電		_強	化べ	ント	·系,	格納	容器	圧力	逃カ	ミレ学	支置	[48 /	<u>}</u>] (<u>第</u>	第 57	7-9-1	14-1 表	計装用電腦	各 格納容	器フィル	タベント系	(48条)	• 設備	の相違
	現場計器 原子炉建屋地下3階	現場計器	原子炉建屋地下3階原子炉建屋地下1階		原子炉建屋地下1階	現場計器 原子炉建屋加下3階	現場計器		原子炉建屋地下 1 階											着点	中央制御室 2-903 盤	中央制御室 2-904-1 盤	中央制御室 2-904-1 盤	中央制御室 2-903 盤	中央制御室 2-904-1 盤	中央制御室 2-904-1 盤		
設計基準事故対処設備	中央制御室外原子炉停止装置	多重伝送盤	- Mi	(区分Ⅱ) 中央制御窓	(H11-P662-2)	多重伤迷翳 (▽▽Ⅲ)	多重伝送盤	-	(H11-P662-3)									設計基準事故対処設備	隼事故対処設備	始点	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階		
設計基注	残留熱除去系系統流量(B)	残留熱除去系ポップ 吐出圧力(B)	中中制御家外百子后億上莊曆		多重伝送盤(区分Ⅱ)	残留熱除去系系統流量(C)	留類除さ条ポップ。中出圧力(C)		多重伝送盤(区分皿)											計測点	残留熱除去ポンプ 原出口流量(A) 地	残留熱除去ポンプ 原出口流量(B) 地	残留熱除去ポンプ 周出口流量(C) 地	残留熱除去ポンプ 周出口圧力(A) 地	残留熱除去ポンプ 周 出口圧力(B) 地	残留熱除去ポンプ 原出口圧力(C) 地		
	D1 #	D2 残留	_	_	D4	D5 #	D6 残留		D7										<u> </u>	iγμ ΠΚ,	D1-1	D1-2	D1-3	D2-1	D2-2	D2-3		
	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器 医五十二十二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二二	原子炉格納容器内 現場計器	原子炉格納容器内理場計器	元% 日 中 3 階 原子炉建屋地上中 3 階	現場計器 原子何建屋地上1 勝	計器	原子炉建屋地上3階現場計器	屋外	現場計器屋外	現場計器	<u>唐小</u> 現場計器	屋外現場計器	原子炉建屋地上3階	現場計器 原子炉建屋地上3階	現場計器 原子炉建屋屋上	現場計器 原子炉建屋地上4階			着点	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤		
事故防止設備	中央制御室	中央制御室		+	中央制御室原	中央制御室	中中無御術	+	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室		中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	故防止設備	重大事故防止設備	始点	计器	現場計器 第1ベントフィルク格納槽内	現場計器 第1ペントアルル格納槽内	計器 シトフィルタ格納槽内	現場計器 第1ペンパル格納槽内	現場計器 第1ペントフルツ格納槽内		
重大事	ドライウエル雰囲気温度	ドライヴェル雰囲気温度	#7゚レッション・チャンバ写体過度	Yan Liv	格納容器内压力(D/W)	格納容器内压力(S/C)	フィルク装置入口圧力		フィルク装置水位	74炒装置金属74炒差压	フィルク装置金属フィルク差圧	フィルタ装置スクラバ、水 p.H.		74秒装置水素濃度	フィルク装置水素濃度	フィルク装置出口放射線モニク	耐圧強化ベント系放射線モク			計測点	第1ペントフィルグ出口 現場計器 水素濃度 屋外	第1ペントフィルが出口 放射線モニク(高レン 第1ペン)	第1ペントフィルツ出口 放射線モラ(高い 第1ペント ジ)	第1ペントフィルが出口 放射線モニカ(低レン 第1ペントフィ が)	現場計器 現場計器 第1ペンパ	30万√容器圧力 第1ペント7		
	S1	S2		+	S4	S5	98		S7	88	68	\$10		S111	S12	S13	S14		7 1 7	-412	S1	S2-1	S2-2	S2-3	S3-1	S3-2		

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)					島根	原子力	発電所	2号	炉					 備考	
			<u> </u>												
		着点													
	設計基準事故対処設備	始点													
	設計	計測点													
		- 1 - 1 - 4 - 4 - 4 - 4 - 4 - 4 - 4 - 4 - 4 - 4													
		着点	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作監	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤			
	重大事故防止設備	始点	現場計器 第1ベントフィルタ格納槽内	現場計器 第1ベントフィルク格納槽内	現場計器 第1ペントフィルタ格納槽内	現場計器 第1ペントフィルタ格納槽内	現場計器 第1ペントフィルク格約権内	現場計器 第1ペントフィル格納槽内	現場計器 第1ペントフィルク格納槽内	現場計器 第1ペントフィルタ格納槽内	現場計器 第1ペントフィルク格納槽内	現場計器 第1ベントフィルタ格納槽内			
	The state of the s	計測点	スクラバ容器圧力	スクラバ容器圧力	スクラバ容器水位	スクラバ容器水位	スクラバ容器水位	スクラバ容器水位	スクラバ容器水位	スクラバ容器水位	スクラバ容器水位	スクラバ容器水位			
		- 1 - 1 - 4 - 8 - 8 - 8 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9		S3-4	S4-1	S4-2	S4-3	S4-4	S4-5	S4-6	S4-7	S4-8			
						1				1					

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)					島根	原子力	発電所	2 号炉				備考	
		着点											
	設備												
	事故対処設備	始点											
	産												
		156											
		計測点											
		<u></u>											
		- 一 巻 中 中 中 中 中 中 中 中 中 中 中 ー ー ー ー ー ー ー ー											
			作盤	作機	佐藤	上	作盤	李	上 上 上	作器			
		着点	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作器	中央制御室面大事故糧作撥	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 看七重坊榀作體	事へすめ来 上面 中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作監			
							中 連 大	日 年 4		中 相 4 大			
	- 世		現場計器 第1ペントフィルタ格納槽内	現場計器第1ペントフィル格納槽内	現場計器 第1~27/3/3/3/4/4 株納槽内	現場計器 第1ベントフィル格納槽内	子炉棟	子炉棟	子炉棟	子炉棟			
	大事故防止設備	始点	器 小741/04格	器 小71/0格	器 小7.1.1.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.	器 小71/04格	器建物原子	器建物原子	3階 現場計器 原子炉建物原子炉棟 中2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 3 階			
	重大事故		現場計器第1ペップ	現場計器第1ペントフ	現場計器第1ペット	現場計器第1ペンプ	現場計器 原子炉建物原子炉棟 中2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟	3 階 現場計器 原子炉建/ 中2 階	現場計器 原子炉建4 3階			
			赵	英	赵	赵		(SA)	, (\ \ I .	・チェンル			
		計測点	スクラバ容器温度	スクラバ容器温度	スクラバ容器温度	スクラバ容器温度	ドライウェル圧力(SA)	ライヴェル圧力	サプレッション・チェンバ 圧力 (SA)				
			スカラハ	スカラハ	スカラハ	バデル	1, 74	1,74	サフ [°] レッション 圧力 (SA)	サフ [°] レッション 圧力 (SA)			
		イーグ 帯	S5-1	S5-2	S5-3	S5-4	S6-1	S6-2	S7-1	S7-2			
	1		•								•		

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)					島根原	子力発育	電所 :	2 号炉					備考	
	_													
		岩口												
		設計基準事故対処設備 協力 協力												
	1	設計 												
		<u> </u>	無 哈											
		架	中央制御室 ++=+4466	里人事 砍 傑 作 强 中 央 制 御 室	重大事故操作監 中央制御室 重大事故操作監	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室電大事故梅作撥	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤			
		重大事故防止設備 始点	現場計器 四乙烷 经分配收益	原士が恰割各番2 現場計器	原子炉格納容器內 現場計器 原子炉格納容器內	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器原子后格納容器內	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器 原子炉格納容器内			
		画 平	ト"ライウェル温度 (SA)	(40) 相 田(5 年(月	ト [*] ライウェル温度(SA) ト*ライウェル温度(SA)	ドライウェル温度(SA)	ドライウェハシ温度(SA)	ドライウェル温度(SA)	ドライウェル温度(SA)	サプレッション・チュンバ 温度(SA)	・チェンパ			
		7 1 7 1 7 1	番号 S8-1		S8-2 S8-3	S8-4	S8-5	9-88	2-8S	S9-1	S9-2			
												•		

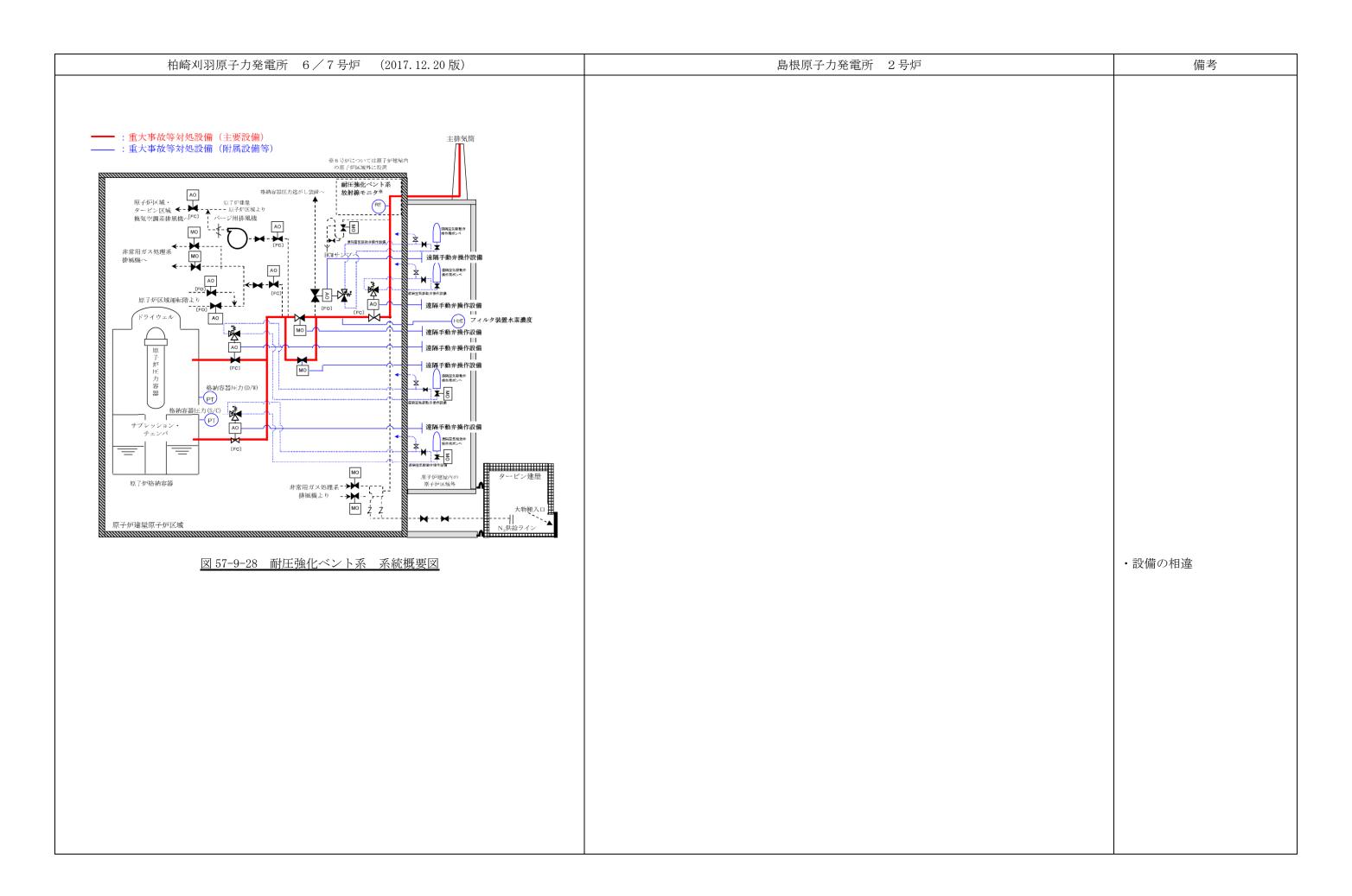
		柏峰	崎刈 3	习原子	·力発'	電所	6/	7 号点	戸 —	(2017.	12. 20)版)		
-14	1-2	計装	設備月	用電路	強⁄	化ベン	/卜系	,格納	容器	王力逃	<u>≦がし</u>	装置_	〔48 条	€) (7
	現場計器 原子炉建屋地下3階	現場計器 子炉建屋地下	子炉建屋地下	原子炉建屋地下1階	現場計器 原子炉建层地下3路	現場計器 原子炉建屋地下 3 階								
权对処 設備	中央制御室外 原子炉停止装置	多重伝送盤 (区分II)	多重伝送盤 (区今Ⅱ)	、	多重伝送艦 (区分Ⅲ)	(下/ル画) 多重伝送盤 (区分皿)	・ 一 グ 二 グ 二 ゲ 中 央 制 御 室 (H11-P662-3)							
設計基準事故対処設備	残留熟除去系系統流量(B)	残留熱除去系ポンプ吐出圧力(B)	中央制御室外原子炉停止装置	多重伝送艦(区分Ⅱ)	残留熟除去系系統流量(C)	残留熱除去系ポップ。吐出圧力(C)	多重伝送盤(区分皿)							
	D1	D2	D3	D4	D5	D6	10							
	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器原子炉格納容器内	現場計器 国子石校验交界内	現場計器 原子后標品 開	現場計器 原子炉種屋加上1 勝	現場計器 原子炉建屋地上中3階	. I	現場計器屋外	現場計器屋外	現場計器屋外	現場計器 原子炉建屋地上3階	現場計器 原子炉建屋地上3階	現場計器 原子炉建屋屋上	現場計器 原子炉建屋地上4階
里入争议的比訤伽	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室
単八 申□	ドライウェル雰囲気温度	トライウェル雰囲気温度	サプレッション・チェンバ気体温度	格納容器内压力(D/W)	格納容器內压力(S/C)	フィルク装置入口圧力	7小/装置水位	フィルク装置金属フィルク差圧	フィルク装置金属フィルク差圧	フィルク装置スクラバ水 pH	フィルク装置水素濃度	フィルク装置水素濃度	74秒装置出口放射線モウ	耐圧強化ベント系放射線モウ
	S1	S2	S3	S4	S5	98	S7	88 88	68	S10	S11	S12	S13	S14

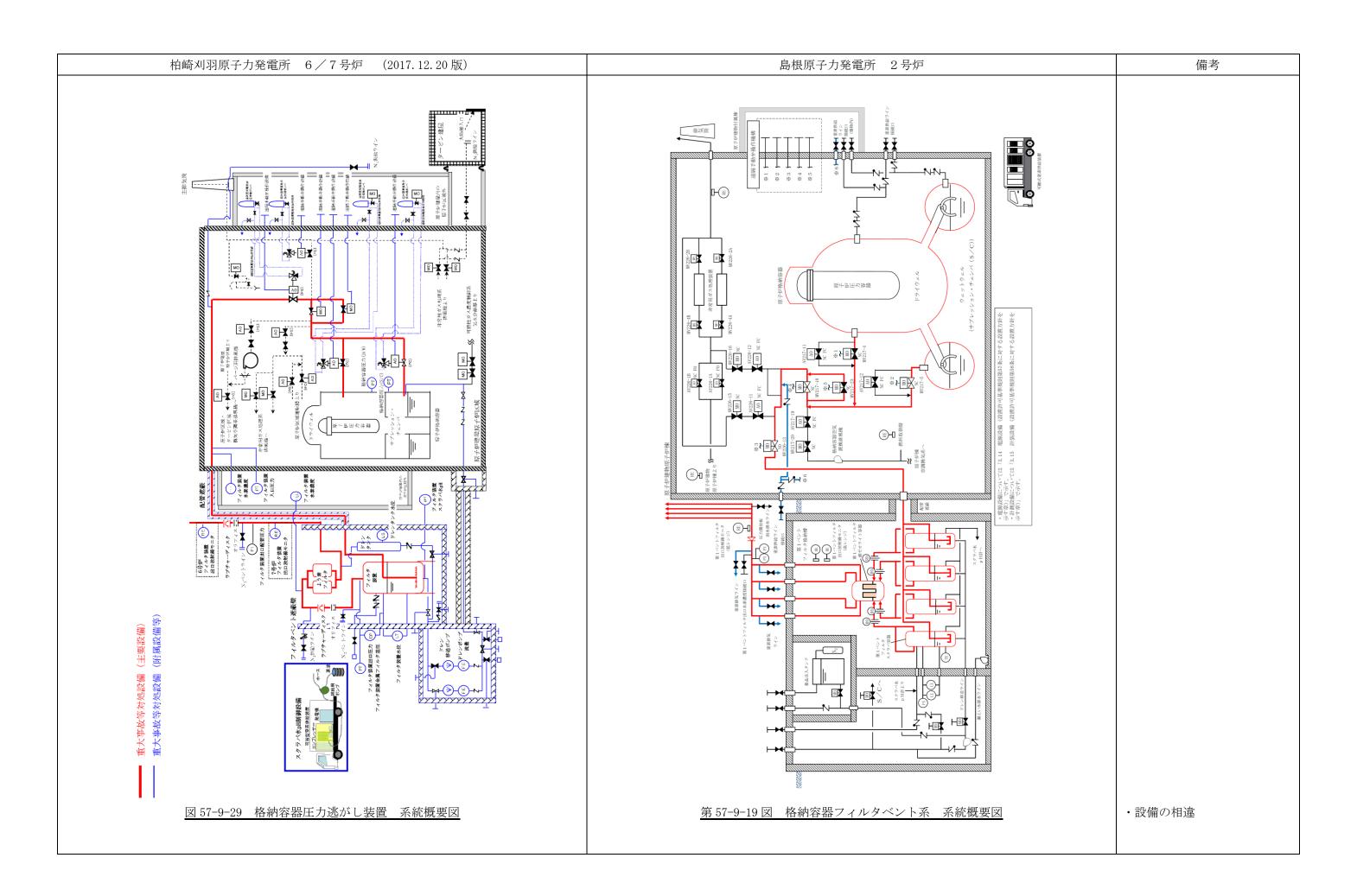
-14	-3	制御	用電	<u> </u>	強	化~	ベン	卜系	,格	·納容	器月	<u>E力:</u>	逃が	し	支置	[48	8条〕	戸)_	<u> </u>	9 57−9	-14-2	2表 省	制御	用電路	各格	納容器	フィバ	レタベン	/卜系(48条)_	設備の相違
基準事故対処設備	中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分Ⅱ)	多重伝送盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置	非常用高压母線 6D	MCC 6D-1-1	难囚数除去多格赦容器冷却流量調節弁(B)	及目訟除る寄仕配付品には、事間の下(ロ) 残留熱除去系格納容器冷却う心隔離弁(B)	残留熱除去系サプレッション・チェンバ・	プールスプレイ注入隔離弁(B) 中市制御会制御艶	十六四年里即即第 4 多重伝決機(区分Ⅲ)	多重伝送器(区分皿)	非常用高压母線 6E	MCC 6E-1-1	残留熱除去系格納容器冷却流量調節弁(C)	残留熟除去系格納容器冷却7小隔離弁(C)	残留熱除去系サプレッション・チェンバ・ プールスプレイ注入隔離弁(C)		对 处設備	着点	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	A-RHR 熱交バイパス弁 (MV222-2A)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤(9-9915-1)		B-RHR 熱交バイパス弁 (MV222-2B)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	A-RHRト*ライウェル第 1 スプ レイ弁 (MV222-3A)	
設計基	直流 125V 主母線盤 6B	直流 125V 主母線盤 6B		+	中央制御室外原子炉停止装置	中央制御	数置 MCC 6D-1-1	MCC 6D	OOM	MC 0D-1-1 声泳 1957 上中盆患	回 加 125v 相 125v		100		MCC) MCC 6E-1-1	7 MCC 6E-1-1		設計基準事故	始点	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤(2-2215-1)		安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	
	DI	<u>監</u> D2		融 D4	DS	D6	D7	D8	9	P1 017	D10	D12	D13	D14	D15	D16	D17			十二 中 中		D1-2 A-RH	D1-3 R/B		5-	ကု	4-	D3-1 安全	D3-2 A-RH	D3-3 R/B	
重大事故防止設備	中央制御室フィルダベント制御機	1 🕏 1		中央制御室フィルクベント制御盤 															9.4備	着点	SA 対策設備用分電盤(2) D.	重大事故インバータ盤 Di	重大事故監視補助盤 D.		重大事故監視補助盤 D2-	重大事故制御盤 D2-	SA2-C/C D2-	NGC N2トーラス出口隔離弁 D:(MV217-5)	7ヴェル出口隔離弁	NGC 非常用がス処理入口隔離弁 D: (MV217-18)	
	AM 用直流 125V 充電器	二次隔離弁バイパス弁	D/W ベント弁操作用空気供給弁	S/C ベント弁操作用空気供給弁															重大事故防止設備	始点	SA 用 115V 系充電器 SA 対	SA 対策設備用分電盤 重力(9)	ト事故インバータ盤	功盤	重大事故操作盤	重大事故監視補助盤	重大事故継電器盤 SA2:	SA2-C/C NGC	SA2-C/C (MV	SA2-C/C NGC	
	S1	S2	S3	S4								+				+				→ ¥	S1-1	S1-2	S1-3	S1-4	S2-1	S2-2	S3	S4	S5	9S	

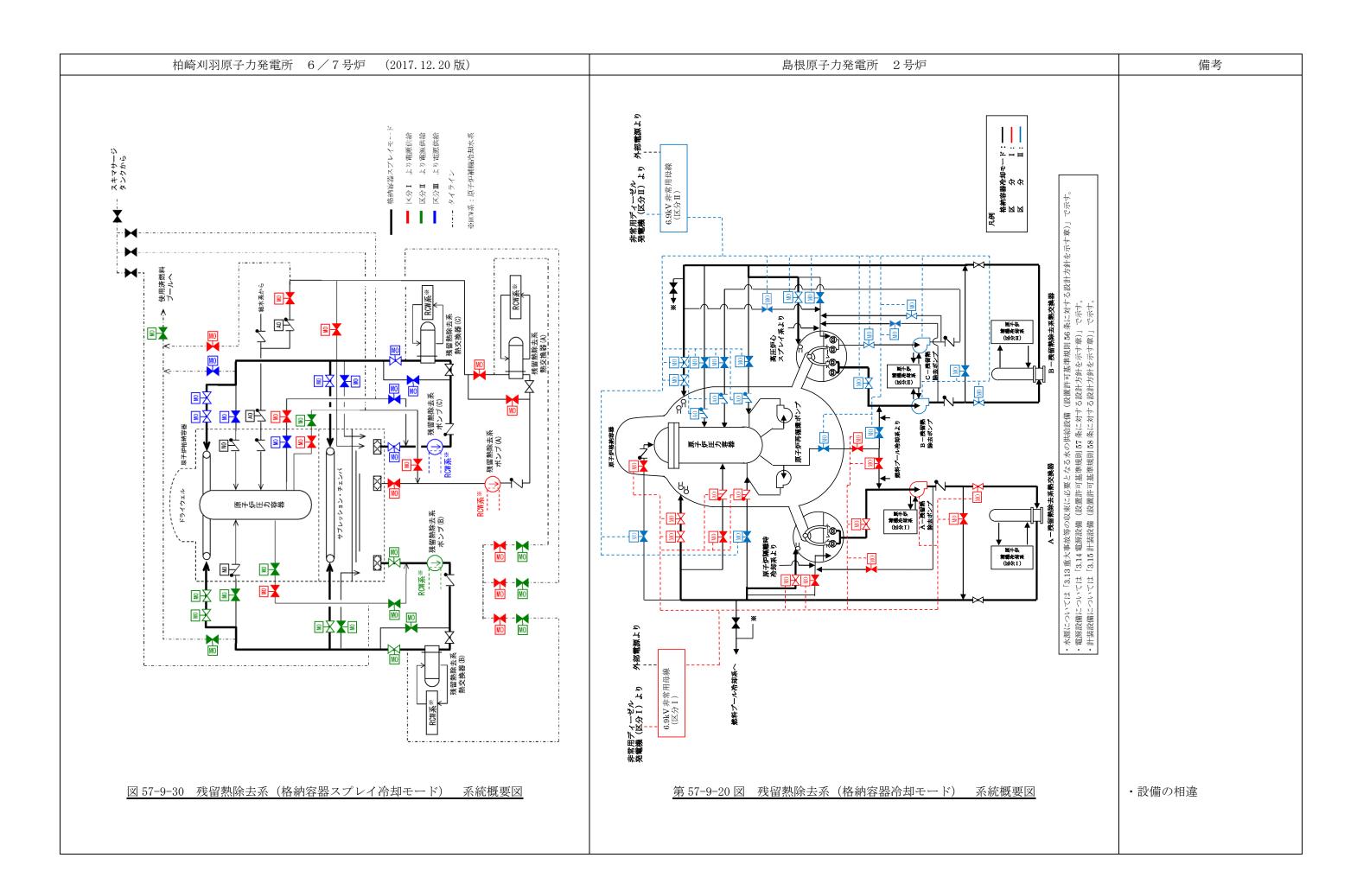
株式 ()	柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)					島根原	子力系	光電 原	折 2	号炉					備老	Ž
(MA) (MA) (MA) (MA) (MA) (MA) (MA) (MA)		±49, I (±):		B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)	R/B D2-C/C		A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	A-RHR ドライウェル第 2 スプレイ弁 (MV222-4A)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	R/B D2-C/C	B-RHR ドライウェル第 2 スプレイ弁 (MV222-4B)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B c1-c/c		
重大事故DLL設備 参点		************************************	設計盘準事政对 拾点	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	R/B D2-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	R/B D2-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)		
Page			4 中										D7-1			
本		#J. 12.1. 1-1-1		NGC 非常用ガス処理入口隔離弁 バイパス弁(MV217-23)	SGT FCVS 第1ペントフィルタ入口弁 (MV226-13)											
SAZ T		# 中 士		SA2-C/C	SA2-C/C											
1 m			4 中	SZ SZ	88											

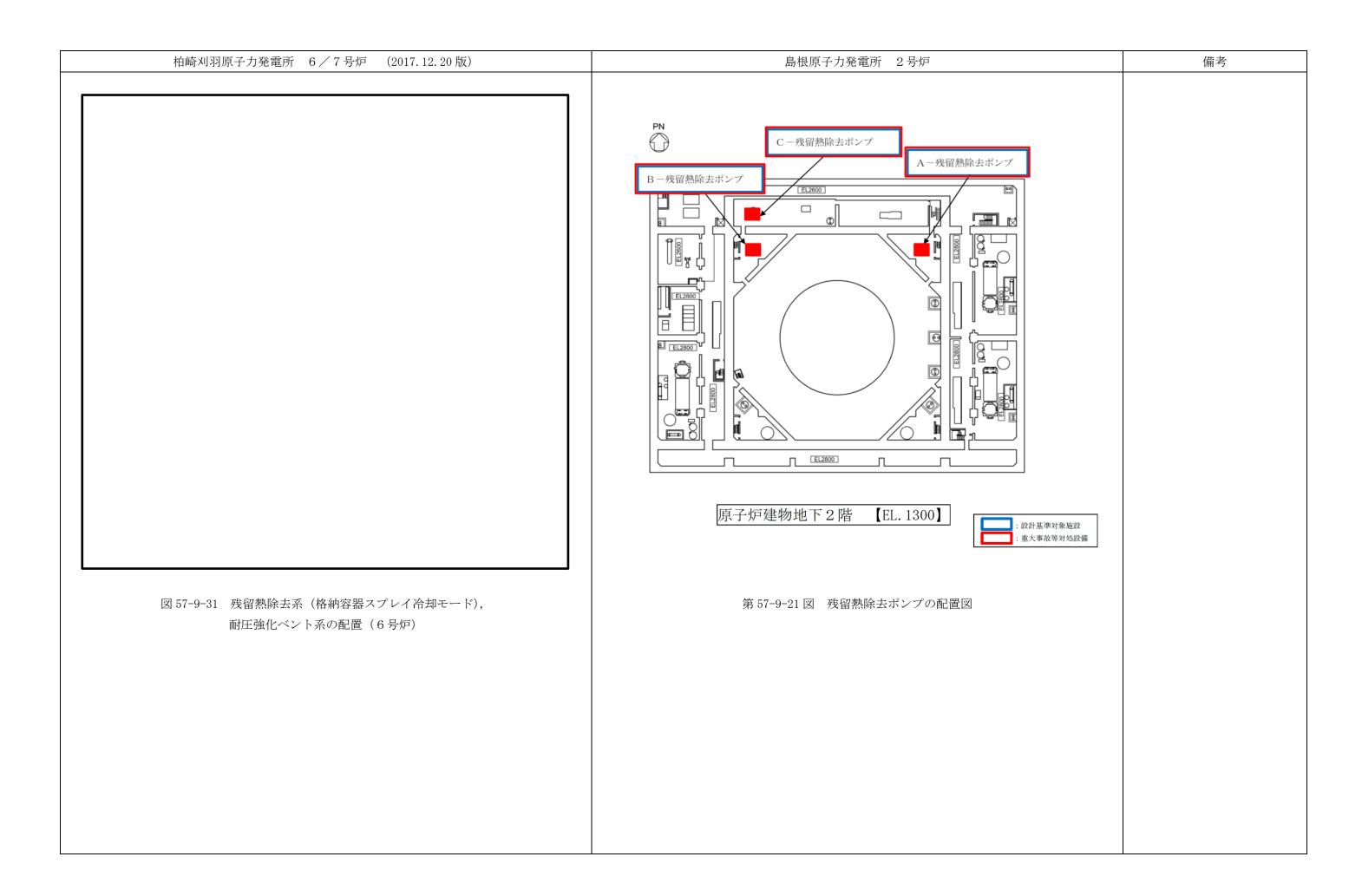
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)					島根	原子力	発電所	î 2	号炉	î					備考	
	心設備	着点	A-RHR トーラススプ [°] レイ弁 (MV222-16A)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D1-C/C	B-RHR トーラススプ [°] レイ弁 (MV222-16B)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C1-C/C	A-RHR ポンプミニマムフロー弁 (MV222-17A)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B) 中中制御会及 百子后追 计制御略	(2-2215-1)	R/B D1-C/C			
	設計基準事故対処設備	拾点	R/B C1-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D1-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C1-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤(2-2215-1)			
		~ 带		D8-1	D8-2	D8-3			D9-2	D9-3	D10-1	D10-2	D10-3			
	5上設備	着六														
	重大事故防止設備	始点														
		一														

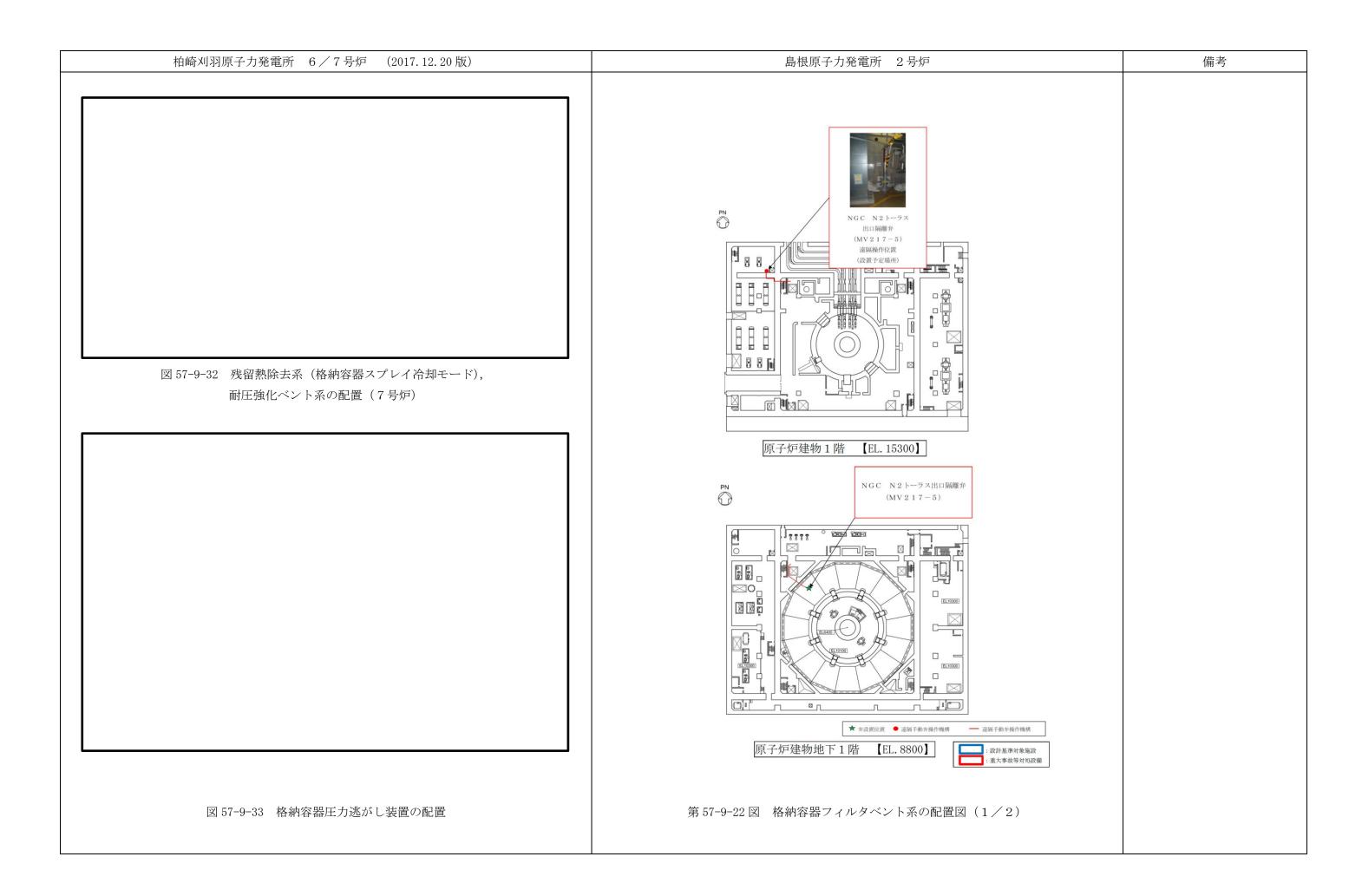
9-1	4-4 f									予炉_	(2	2011	. 12.	20版)		
		制御	用電	宽路	強化	<u>:べこ</u>	ント <u></u>	系 <u>,</u>	格糾	内容器	器圧力	力逃	がし	装置[48条	(7号炉)
安三 每十十支公 伦及 第二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十	中央制御室制御盤	多車伝法艦(区分Ⅱ) 多重伝法艦(区分Ⅱ)	タ 単 口 公 価 、	非常用高压母線 7D	MCC 7D-1-1	MCC ID 1	残留熟除去系格納容器冷却流量調節弁(B)	展留熱除去糸格納容器や却74%隔離井(B)	残留煭除去糸サフ レッショフ・チェンハ ・ プールスプレイ注入隔離弁(B)	中央制御室制御盤	多重伝送艦(区分皿)	ᄝ	MCC 7E-1-1A	残留熱除去系格納容器冷却流量調節弁(C)	残留熟除去糸格腳浴器帝却ワイン隔離弁(C) 残留熟除去系サプレッション・チェンバ・	75
THAT I	直流 125v 主母線盤 7B	直流 125v 王母祿盤 7B 中央制御室	1. 大四四年 3. 多重伝送盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止	※直 中央制御室外原子炉停止	拼	- 1	MCC 7D-1-1	MCC 7D-1-1	直流 125v 主母線盤 7C	直流 125V 主母線盤 7C	中央制御室制御盤タキアション	多重伝法盤(区分皿)	MCC 7E-1-1A	MCC 7E-1-1A	1.1
	D1	D3 D3	D4	D5	De	07	D7	80	60	D10	D111	D12	D14	D15	D16	
	十大の何年 コイルタイント制御盤 ユナ + + ********************************	中央制御室////// 外制御盤由中制御客7////////////	サ大町御事/イルクン゙ /ト町岬監中央制御室/イルクベント制御盤													
用 八寸 安约 上改 軍	AM 用直流 125V 充電器		S/C ベンチ操作用空気供給弁													
\mid	S1	ZS SZ	_			+					+	_				%S2, 8

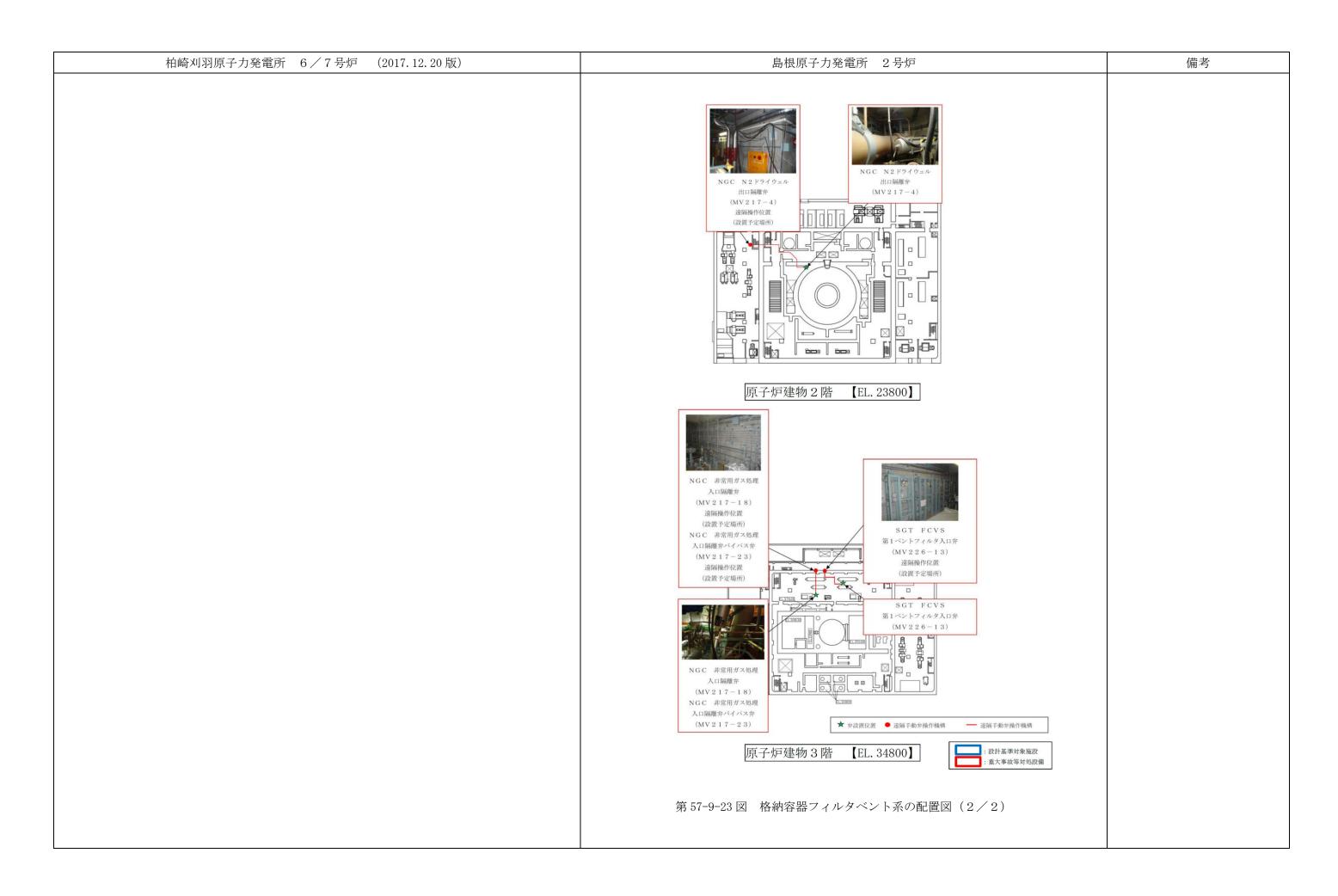


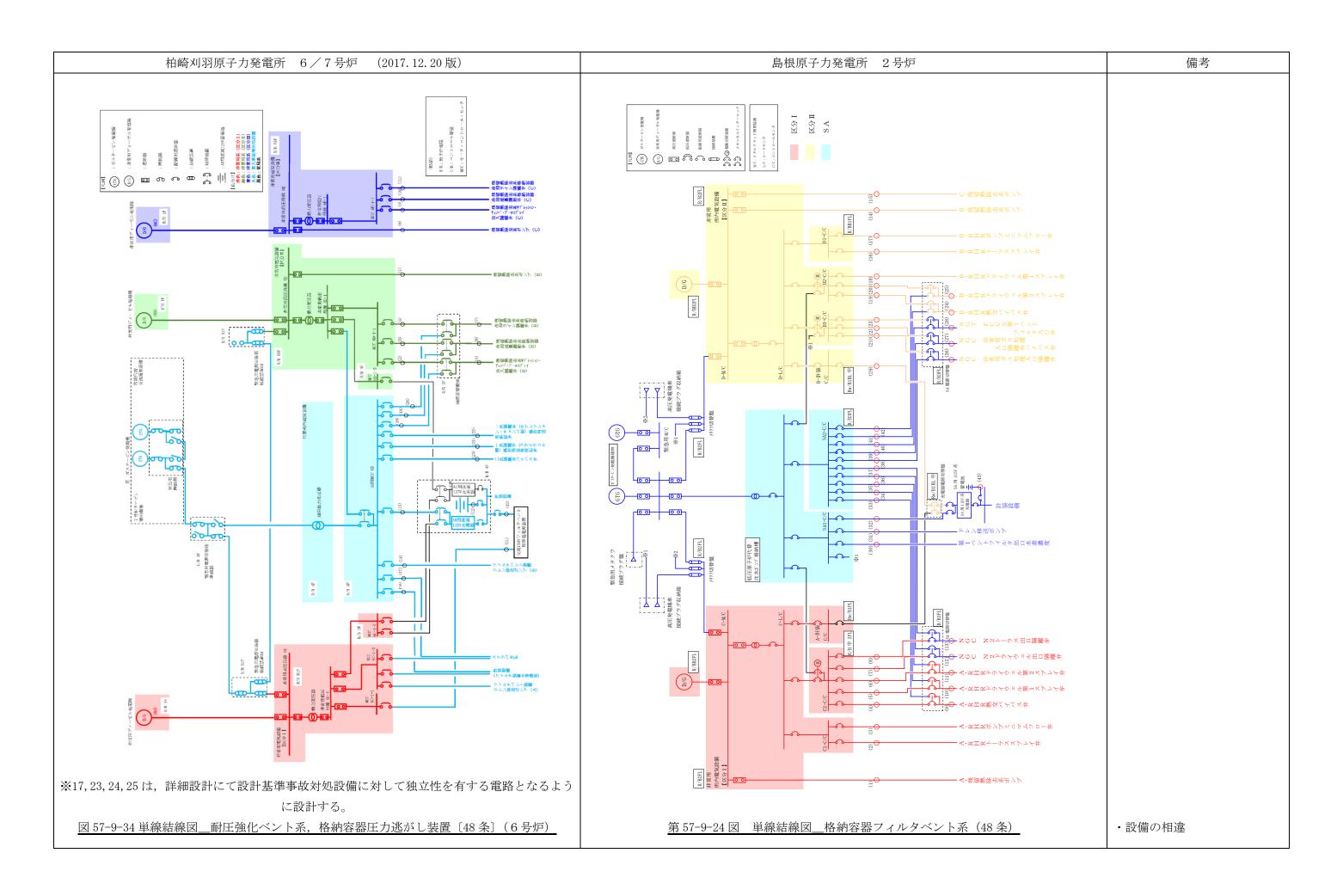


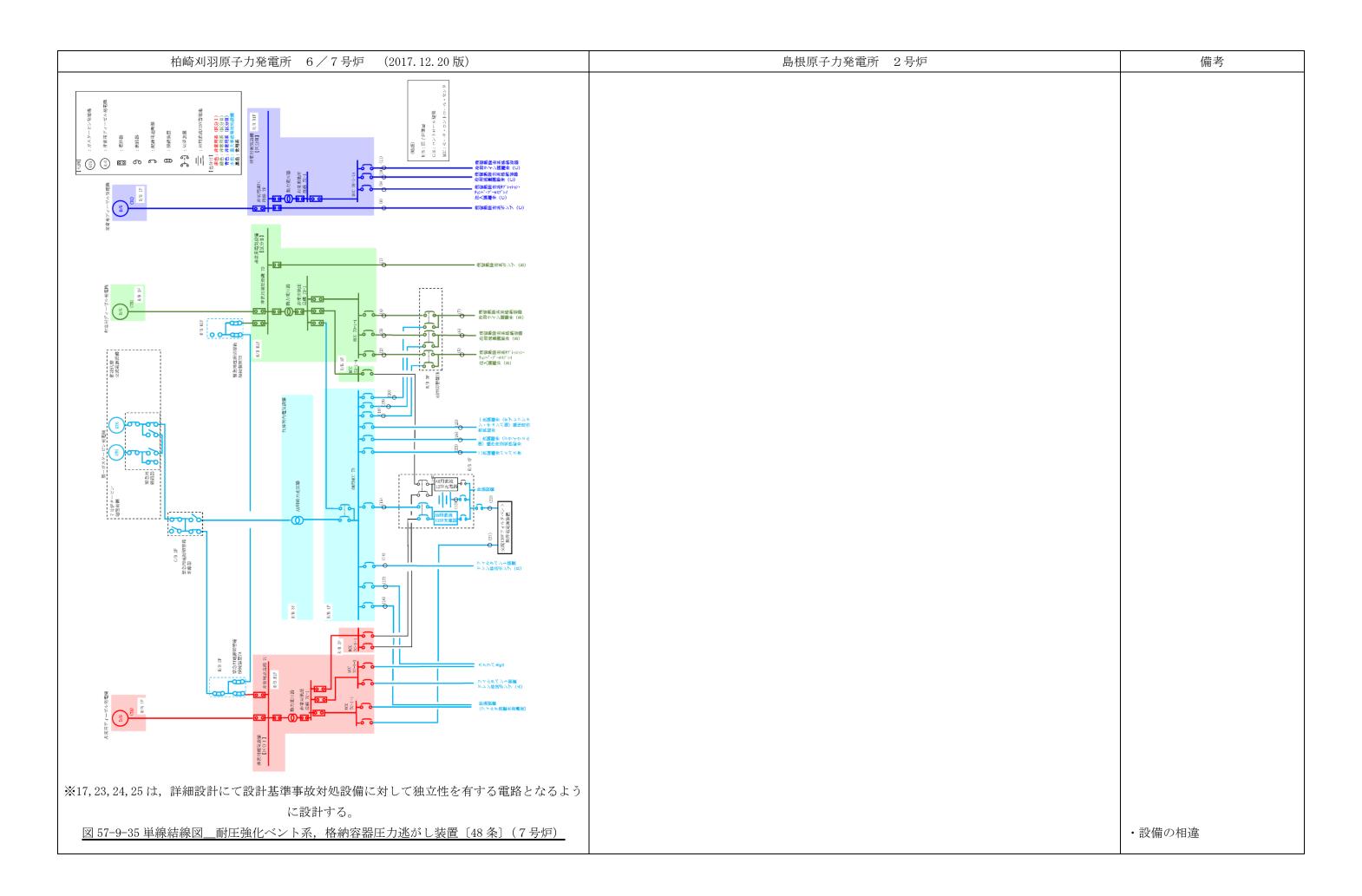












柏崎	刈羽原子力発電所 6/7号炉	(2017. 12. 20 版)		島根原子力発電所	斤 2号炉	備考
代替格納容器スプレ あり、当該設備が対 <u>)</u> 」である <u>(図 57-9</u>	たする設計基準対象施設は「残留」	各納容器内を冷却するための常設設備 熱除去系(格納容器スプレイ冷却モー に示す。	格納容 <u>備</u> であり, である。	***************************************	戸格納容器を冷却するための常設 <u>及び可搬設</u> は「 <u>残留熱除去系(格納容器冷却モード)</u> 」 15表に示す。	・設備の相違
表 57-9	-15 代替格納容器スプレイ冷却系	るの主要設備について <u></u>		第 57-9-15 表 格納容器代替スプ	レイ系の主要設備について	・設備の相違
機能	重大事故等対処設備	対応する設計基準対象施設	機能	重大事故対処設備	対応する設計基準対象施設	
	・代替格納容器スプレイ冷却系		_	格納容器代替スプレイ系(常設) 格納容器代替スプレイ系(可搬型)	残留熱除去系(格納容器冷却モード)	
_	(常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	・残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード)格納容器	ポンプ	低圧原子炉代替注水ポンプ 大量送水車	残留熱除去ポンプ	
ポンプ	・復水移送ポンプ	・残留熱除去系ポンプ		A-RHR ドライウェル第 1 スプレイ弁	A-RHR 熱交バイパス弁 (MV222-2A) B-RHR 熱交バイパス弁 (MV222-2B)	
電動弁	 ・残留熱除去系格納容器 冷却流量調節弁 (例:E11-M0-F017B) ・残留熱除去系格納容器 冷却ライン隔離弁 (例:E11-M0-F018B) ・残留熱除去系サプレッシープである。 	 ・残留熱除去系格納容器 冷却流量調節弁 (例:E11-M0-F017C) ・残留熱除去系格納容器 冷却ライン隔離弁 	電動弁	(MV222-3A) (DB 兼用) A-RHR ドライウェル第 2 スプレイ弁 (MV222-4A) (DB 兼用) B-RHR ドライウェル第 2 スプレイ弁 (MV222-4B) (DB 兼用) FLSR 注水隔離弁 (MV2B2-4)	A-RHR ト ライウェル第 1 スプ レイ弁 (MV222-3A) B-RHR ト ライウェル第 1 スプ レイ弁 (MV222-3B) A-RHR ト ライウェル第 2 スプ レイ弁 (MV222-4A) B-RHR ト ライウェル第 2 スプ レイ弁 (MV222-4B) A-RHR ト ラススプ レイ弁 (MV222-16A) B-RHR トーラススプ レイ弁 (MV222-16B) A-RHR ホ ンプ ミニマムフロー弁 (MV222-17B)	
(状態表示を含む)	ョン・チェンバ・プール スプレイ注入隔離弁 (例:E11-MO-F019B) ・タービン建屋 負荷遮断弁 (例:P13-MO-F029) ・残留熱除去系洗浄水弁 (例:E11-MO-F032B)	(例:E11-M0-F018C)・残留熱除去系サプレッション・チェンバ・プールスプレイ注入隔離弁(例:E11-M0-F019C)	計装設備	ドライウェル温度(SA) サプレッション・チェンバ温度(SA) ドライウェル圧力(SA) サプレッション・チェンバ圧力(SA) ドライウェル水位 サプレッション・プール水位(SA) 格納容器代替スプレイ流量	残留熱除去ポンプ出口流量 残留熱除去ポンプ出口圧力	
計装設備	 ・復水補給水系流量 (RHR B 系代替注水流量) ・復水移送ポンプ吐出圧力 ・ドライウェル雰囲気温度 ・サプレッション・チェンバ気体温度 ・格納容器内圧力(D/W) ・格納容器内圧力(S/C) ・サプレッション・チェンバ・プール水位 	・残留熱除去系系統流量・残留熱除去系ポンプ吐出圧力		代替注水流量(常設) 低圧原子炉代替注水ポンプ出口圧力		

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)

代替格納容器スプレイ冷却系のポンプは<u>廃棄物処理建屋に設置</u>, 残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード)のポンプは原子炉建屋に設置しており、位置的分散を図る(図 57-9-39、図 57-9-40)。

代替格納容器スプレイ冷却系は、図 57-9-41、図 57-9-42 のとおり屋外に設置する第一ガスタービン発電機から代替所内電気設備を経由し、残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード)は、図 57-9-41、図 57-9-42 のとおり原子炉建屋1階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、第一ガスタービン発電機と非常用ディーゼル発電機、代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは、それぞれ位置的分散を図っている

また,<u>低圧代替注水系</u>使用時の機器への電路と<u>残留熱除去系(低圧注水モード)</u>使用時の機器への電路とは、米国電気電子工学学会(IEEE) 規格 384 (1992 年版)の分離距離を確保することにより、独立性を有する設計とする。(表 57-9-16)

具体的な電路については、表 57-9-16 に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示す。

表 57-9-16 電路ルート図_代替格納容器スプレイ冷却系〔49条〕

単線結線図	ルート図	
	図番号	頁
6 号炉動力用(図 57-9-41)	図 49- 1~10	57-9-(49-1~10)
7 号炉動力用(図 57-9-42)	図 49-11~22	57-9-(49-11~22)
6 号炉計装設備用(表 57-9-16-1)	図 49-23~32	57-9-(49-23~32)
7 号炉計装設備用(表 57-9-16-2)	図 49-33~43	57-9-(49-33~43)
6 号炉制御用(表 57-9-16-3)	図 49-44~53	57-9-(49-44~53)
7 号炉制御用(表 57-9-16-4)	図 49-54~65	57-9-(49-54~65)

なお、単線結線図の番号とルート図の番号については、一致させている。

島根原子力発電所 2号炉

・設備の相違

・設備の相違

・設備の相違

設備の相違

備考

格納容器代替スプレイ系に使用する低圧原子炉代替注水ポンプは,原子炉建物外の低圧原子炉 代替注水ポンプ格納槽に設置,残留熱除去系(格納容器冷却モード)のポンプは原子炉建物原子 炉棟に設置しており,位置的分散を図る設計としている。(第57-9-28図)

低圧原子炉代替注水ポンプは,第 57-9-29 図の通り,ガスタービン発電設備建物に設置するガスタービン発電機から代替所内電気設備を経由し,残留熱除去系(格納容器冷却モード)のポンプは第 57-9-29 図の通り原子炉建物付属棟地下 2 階に設置する非常用ディーゼル発電機から非常用所内電気設備を経由して電力を受電できる設計としており,ガスタービン発電機と非常用ディーゼル発電機,代替所内電気設備と非常用所内電気設備とは,それぞれ位置的分散を図っている。

また、低圧原子炉代替注水系使用時の機器への電路と、<u>残留熱除去系(格納容器冷却モード)</u> 使用時の機器への電路とは、米国電気電子工学学会(IEEE)規格 384 (1992 版) の分離距離を確 保することにより独立性を有する設計とする。(第 57-9-16 表)

具体的な電路については、第57-9-16表に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示す。

第 57-9-16 表 電路ルート図 格納容器代替スプレイ系 (49 条)

・設備の相違

単線結線図	ルー	卜図
半 脉桁脉凶	図番号	ページ
動力用(第 57-9-29 図)	第 49-1~9 図	57-9-(49-1~9)
計装設備用(第 57-9-16-1 表)	第 49-10~20 図	57-9-(49-10~20)
制御用(第 57-9-16-2 表)	第 49-21~33 図	57-9-(49-21~33)

なお、単線結線図の番号とルート図の番号については、一致させている。

-9-16-					3 / 7 号 タ納容易		(2017. レイ冷却					*	芝 57-9-16-1		子力発電所電路 格納容		゚レイ玄 (10	冬)	
3 10	現場計器 原子炉建屋地下3階 四	現場計器 四場計器 原子炉建屋地下3階 画	原子炉建屋地下1階	原子炉建屋地下1階	現場計器 再子炉建屋地下3階 中	图 8	1 略	NAK (4	9 未)			· 基	中央制御室 2-903 盤 11	中央制御室 2-904-1 盤 潜	中央制御室 2-904-1 艦	中央制御室 2-903 盤	中央制御室 3-904-1 盤	中央制御室 2-904-1 盤	で以 岬 ジ グ 自 D 主
設計基準事故対処設備	中央制御室外原子炉停止装置	多重伝送艦 (区分Ⅱ)	多重伝送盤 (区分Ⅱ)	中央制御室 (H11-P662-2)	多重伝送艦 (区分皿)	多重伝送盤 (区分Ⅲ)	中央制御室 (H11-P662-3)			却似此叶叶升丰	設計 基準事故対処設備	始点	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	
	獎留熟除去系系統流量(B)	残留熟除去系ポップ 吐出圧力(B)	央制御室外原子炉停止装置	多重伝送盤(区分Ⅱ)	残留熱除去系系統流量(C)	残留熱除去系ポンプ吐出圧力(C)	多重伝送盤(区分皿)			<u>*</u> +1 m um		計測点	現 (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本)	残留熱除去ポップ。出 口流量(B) 地	残留熱除去ポップ出 原口流量(C) 地	我留熱除去ポンプ 原 出口圧力(A) 地	発留熱除去ポンプ 原 出口圧力(B) 地	残留熱除去ポンプ 原 出口圧力(C) 地	
	D1 3	D2 残 ⁶	D3 #	D4	D5 3	D6 残 6	D7					う - 一 - 一 - 一 - 一 - 一 - 一 - 一 - 一	D1-1	D1-2	D1-3	D2-1	D2-2	D2-3	
	現場計器 原子炉建屋地下1階	計器 建屋地下3階	現場計器 廃棄物処理建屋地下3階				型	現場計器 原子炉建屋地上1階	現場計器 原子炉建屋地下3階			基	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作監	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	
事故防止設備	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	#/16 1 44 分十十二	重大事故防止設備 	始点	現場計器 原子炉格納容器內	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器原子炉格納容器内	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器原子炉格納容器內	
	復水補給水系流量 (RHR B 系代替注水流量)	[水移送ポンプ 吐出圧力(B)	復水移送ポップ。吐出圧力(C)	ドライウュル雰囲気温度	トラウル雰囲気温度	サプレッション・チェンバ気体温度	格納容器内圧力(D/W)	格納容器内圧力(S/C)	サプレッション・チェンパ・プール水位	业		計測点	手 ドライウェル温度(SA) 原	手 下ライウェル温度(SA) 原	手 下ライウェル温度(SA) 原	F ライヴェル温度(SA) 原	手 下ライウェル温度(SA) 原	手 下ライウェル温度(SA) 原	
	S1	S2 復	S3	84	SS	4 9s	S7	888	# 6S			イーグ 帯	S1-1	S1-2	S1-3	S1-4	S1-5	S1-6	

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)					島	退原子力発	電所 2号	炉			備考
		着点									
	設計基準事故対処設備	始点									
		計測点									
		番号									
		着点	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作縣	中央制御室串上市坊區店館	中央制御室重大事故操作整	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	
	重大事故防止設備	始点	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器原子戶格納容器內	現場計器	現場計器 原子炉建物原子炉棟 由9階	月2日 現場計器 原子炉建物原子炉棟 3階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 中2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 3 略	現場計器原子炉格納容器内	
	, h <u>m</u>	計測点	ドライウェル温度(SA)	サプレッション・チェンハ゛ 温度(SA)	サプ・レッション・チェンバ	トライウェル圧力 (SA)	トライヴェル圧力 (SA)	サプレッション・チェンハ゛ 圧力 (SA)	サフ° レッション・チェンハ゛ 圧力 (SA)	ト" ライヴェルオ <u>〈江</u>	
		ルート番号	S1-7	S2-1	S2-2	S3-1	S3-2	S4-1	S4-2	S5-1	

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)					島村	艮原子力発 [。]	電所 2号	炉			備考
		着点									
	設計基準事故対処設備	始点									
	票	計測点									
		イーグート	I								
		着点	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室 重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	中央制御室重大事故操作盤	
	重大事故防止設備	始点	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器 原子炉格納容器内	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	現場計器 原子炉建物付属棟 地下1階	現場計器 低圧原子炉代替注水 ポンプ格納槽内	現場計器 低圧原子炉代替注水ポンプ格納槽内	現場計器低圧原子炉代替注水ポンプ格納槽内	
		計測点	ト*ライウェルオ< <u>〈立</u>	* 747±1v7k{ <u>tz</u>	サブ゜レッション・ブ゜ール ガ K <u>イ芷(S</u> A)	格納容器代替ス プレイ流量	格納容器代替ス プレイ流量	代替注水流量 (常設)	低圧原子炉代替 注水ポンプ出口 圧力	低圧原子炉代替 注水ポンプ出口 圧力	
		テート中部	S5-2	S5-3	S6	S7-1	S7-2	88	S9-1	S9-2	

	柏崎刈	川羽原	子力発育	電所 6	6/7号	-	(2017.	12. 20 片	反)
16-	2 計	装設備	用電路	代替 _	格納容 1	器スプ	レイ冷却	却系〔4 T	.9 条〕
	現場計器 原子炉建屋地下3階	n	子炉建屋地下1	原子炉建屋地下1階	現場計器原子炉建屋地下3階	60	原子炉建屋地下1階		
故対処設備	中央制御室外 原子炉停止装置	多重伝送盤 (区分Ⅱ)	多重伝送盤(区分Ⅱ)	中央制御室 (H11-P662-2)	多重伝送盤(区分皿)	多重伝送盤(区分皿)	中央制御室 (H11-P662-3)		
設計基準事故対処設備	残留熟除去系系統流量(B)	残留熱除去系ポンプ 吐出圧力(B)	中央制御室外原子炉停止装置	多重伝送盤(区分Ⅱ)	残留熱除去系系統流量(C)	残留熱除去系ポンプ吐出圧力(C)	多重伝送盤(区分皿)		
	D1	D2	D3	D4	D5	90	D7		
	現場計器 原子炉建屋地上1階	~	現場計器棄物処理建屋地下	現場計器原子炉格納容器內	現場計器原子炉格納容器內	現場計器原子炉格納容器內	現場計器 原子炉建屋地上3階	現場計器 原子炉建屋地上1階	
军故防止設備	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室	中央制御室
重大事	復水補給水系流量 (RHR B 系代替注水流量)	送ポンプ吐出圧フ	復水移送ポップ 吐出圧力(C)	ドライウュル雰囲気温度	ドライウュル雰囲気温度	サプレッション・チェンバ気体温度	格納容器内压力(D/W)	格納容器内圧力(S/C)	サブ・レッション・チェンパ・・ブール水位
	S1	S2	S3	84	S5	98	S7	88	68

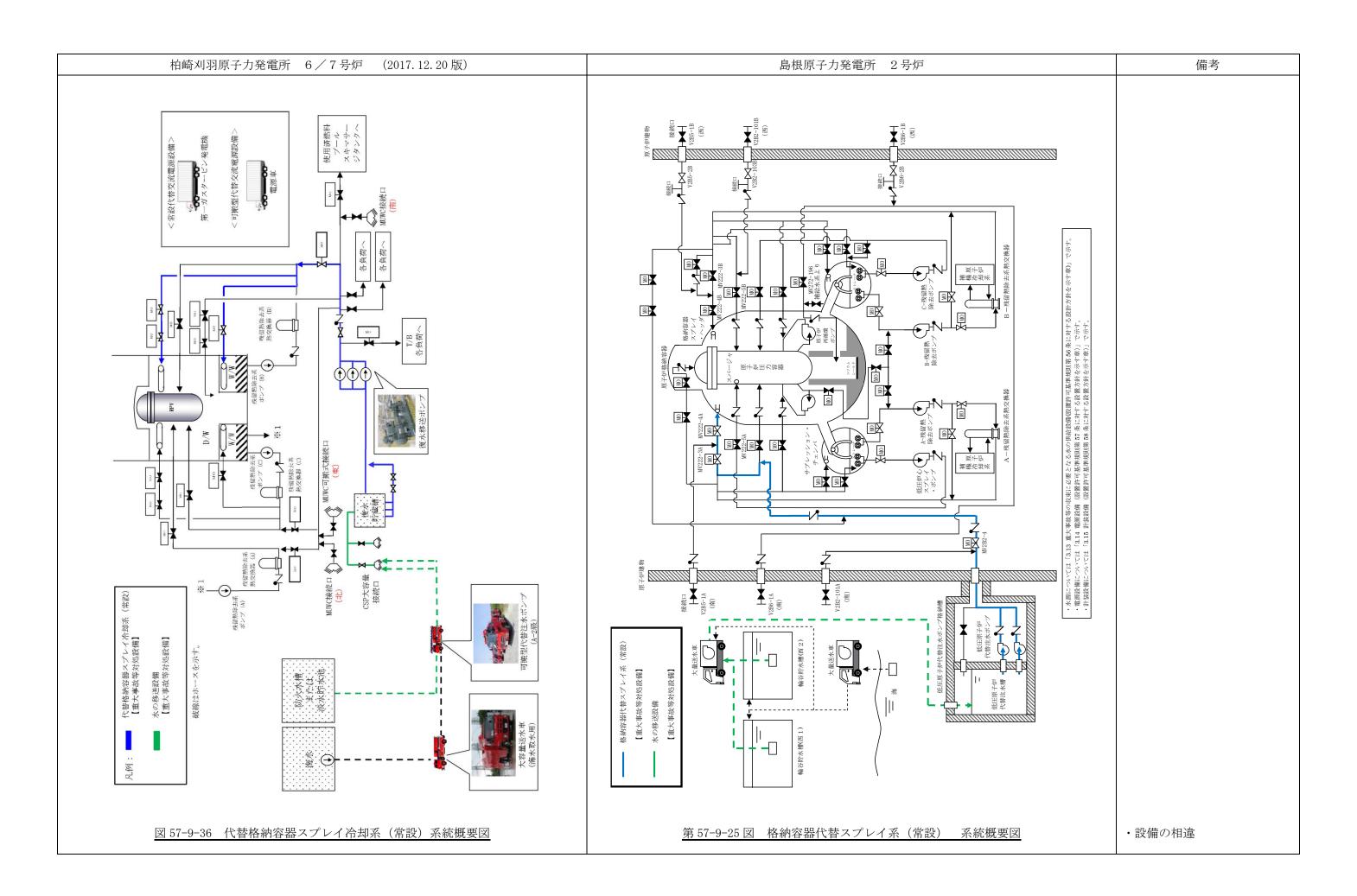
	柏峰	崎刈		原子	力発	電用	近	6/	7 7			(20	17. 1	12. 2)				Ē	- 根原-	子力発育	電所	2 号炉				備考
57-9-1	16-3	- 朱	引御,	用電	路_	<u>_代</u>	<u>替格</u>	·納?	字器.	スフ	[*] レ-	イ冷 -	却系	系〔·	:〕(6 号炉)_	<u>第</u>	; 57–9-	-16-2	表制	御用電	路格	納容智	景代替ス	プレイ	系(4	9条)_	・設備の相違
事故対処設備中央制御室間御鑑	一人写写书写字描多看伝法整(区分Ⅱ)	多里你吃篮(运为工) 多重伝法般(区分工)	多里忆吃强(A.ガ.J.) 中央制御室外原子炉停止装置		MCC 6D-1-1	残留勲除去系格納容器冷却流量調節弁(B)	发留熟除去系格納容器冷却ライン隔離弁(B)	发質熱味去ネザ/ レッンヨン・チエンハ ・ プールスプレイ注入隔離弁(B)	中央制御室制御盤	多里伝达猫(区分皿) 多青伝柒酸(区分皿)	ダ単でたい。(こんm) 非常用高圧母線 6E		残留熱除去系格納容器冷却流量調節弁(C)	残留熟除去系格納容器冷却ライン隔離弁(C)	2.7建歴負何遮断开開闭操作 , 残留熱除去系サプレッション・チェンバスプレイ注入	対処設備 -	着点	A-RHR·LPCS 滌電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	A-RHR 熱交バイパス弁(MV222-2A)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤(2-2215-1)	R/B D2-C/C	B-RHR 熱交バイパス弁(MV222-2B)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	
設計基準等 直流125V 主母線盤 6B		目が 123V 土存稼盛 OD 中中制御宏	中央制御主 多重伝送艦(区分II)		中央制御室外原子炉停止装置	6D-1-1	6D-1-1	MCC 6D-1-1	流 125v 主母線盤 法 255x 主母線盤	直流 125v 王母綠盤 6C 中央制御客制御般		多重伝送監(区分皿)		MCC 6E-1-1	是比操作,煲留熱除去糸洗净水开(B),タービン建屋負債務留熱除去系格納容器冷却ライン隔離弁(B),残留熱除:	設計基準事故対	始点	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D2-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	
10	D2	D3	D4	D5	D6	D7	D8	D9	D10	D111	D13	D14	D15	D16	然		→ 中 中	D1-1	D1-2	D1-3	D2-1	D2-2	D2-3	D2-4	D3-1	D3-2	
事故防止設備 中央制御室 ************************************	格納容器補助盤 AM 用 MCC(B)	AM H MCC (B)	AM H MCC(B) 残留熱除去系格納容器冷却流量調節弁(B)	隔離弁	残留熱除去系サプレッション・チュンバ・ プールスプレイ注入隔離弁(B)	残留熱除去系洗浄水弁(B)	タービン建屋負荷遮断弁								£ ,	5上設備	着点	SA 対策設備用分電盤(2)	重大事故インバータ盤	重大事故監視補助盤	重大事故操作盤	重大事故監視補助盤	重大事故制御盤	SA1-C/C	SA2-C/C	A-RHR ドライウュル第 1 スプレイ弁 (WV222-3A) (DB 兼用)	
重大事的 AM 用直流 125V 大電 m	九 十 中 中 中 中	格納容器補助盤※1 AM 用編作幾(B)※2		獲	AM 用 MCC(B) 移	用 MCC(B)	AM AMCC(B)								復水移送ボソ7(B),復水移送ボソ7(C)起事残留熱除去系格納容器冷均流量調節弁(B)弁(B)開閉操作	重大事故防	始点	SA 用 115V 系充電器	SA 対策設備用分電盤(2)	重大事故インバータ盤	重大事故監視補助盤	重大事故操作盤	重大事故監視補助盤	重大事故制御盤	重大事故継電器盤	SA2-C/C	
S1			_	S5	98	S7	88								※ ※ 2. 2 数 数 件		之 幣	S1-1	S1-2	S1-3	S1-4	S2-1	S2-2	S3-1	S3-2	S4	

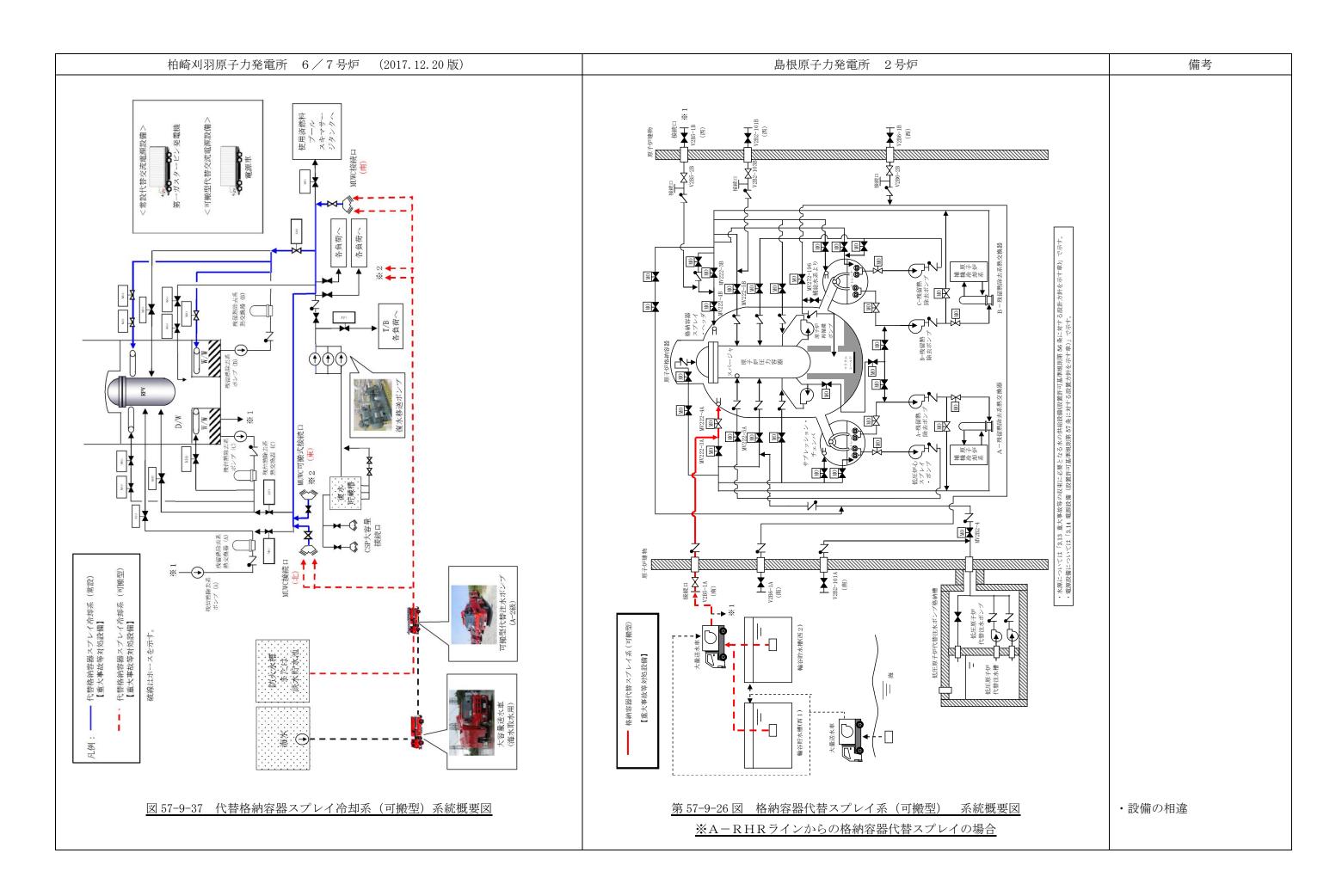
柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)					島根原	原子力多	発電所	2 号	炉					備考
	心 設備	着点	A-RHR ドライウェル第 1 スプレイ弁 (MV222-3A)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)		B-RHRドライウᠴル第1スプレイ弁 (MV222-3B)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	A-RHR ドライウェル第2スプレイ弁 (MV222-4A)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	R/B D2-C/C	B-RHRドライウェル第 2 スプレイ弁 (MV2222-4B)		
	設計基準事故対処設備	始点	R/B C2-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	R/B D2-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	R/B D2-C/C		
		トー 番号	D3-3	D4-1	D4-2	D4-3	D5-1	D5-2	D5-3	D6-1	D6-2	D6-3		
	防止設備	着点	A-RHRドライウェル第 2 スプレイ弁 (MV222-4A) (DB 兼用)	B-RHRドライウュル第2スプレイ弁 (WV222-4B) (DB 兼用)	FLSR 注水隔離弁 (MV2B2-4)									
	重大事故防止設備	学学	SA2-C/C	SA2-C/C	SA1-C/C									
		ルート 番号	S5	S6	S7									

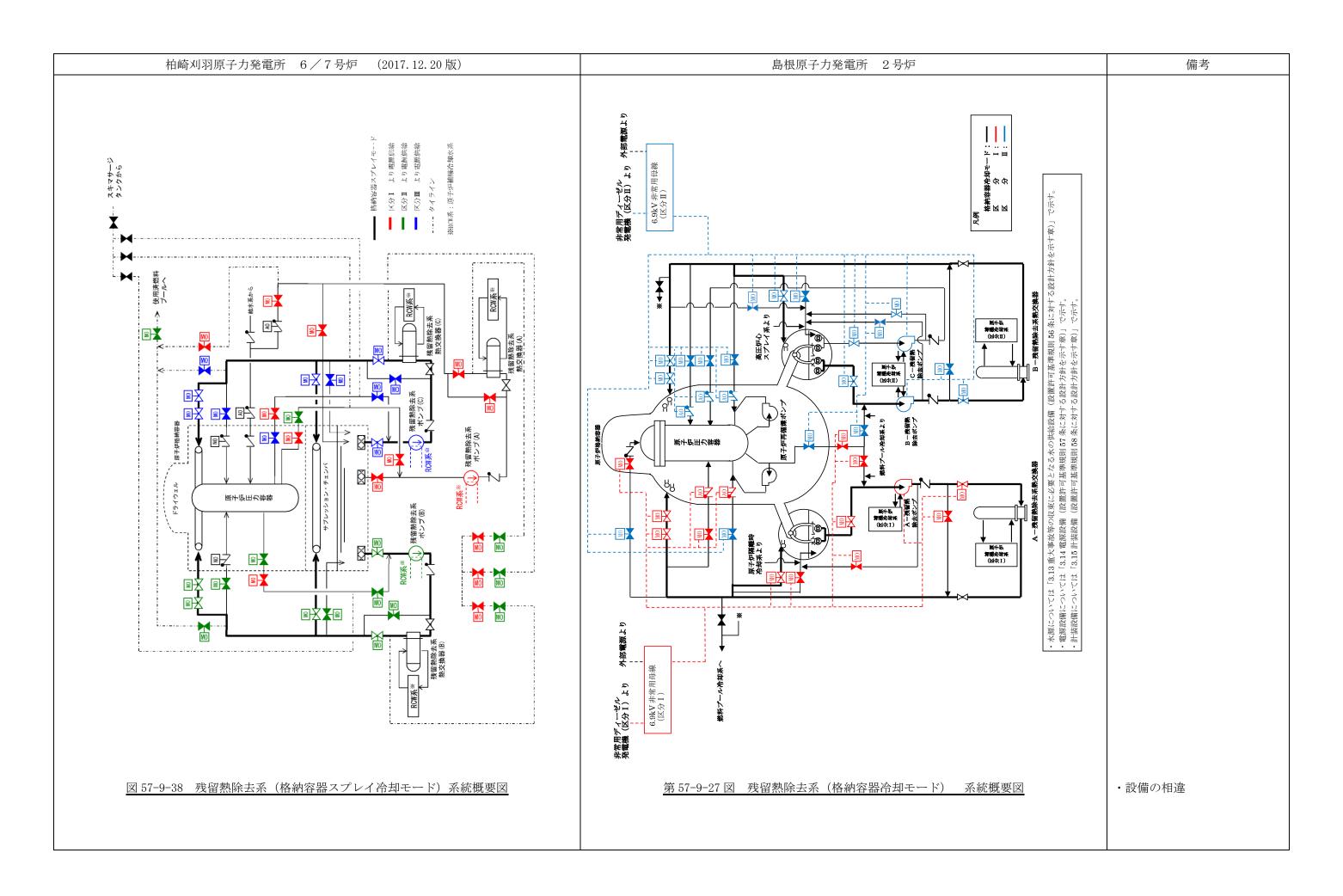
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)					島村	艮原子	力発電所	折 2号	护炉				備考	ĵ
	心設備	着点	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C1-C/C	A-RHR トーラススプレイ弁 (MV222-16A)	B. C-RHR 継電器盤 (2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤(2-2215-1)	R/B D1-C/C	B-RHR トーラススプレイ弁 (MV222-16B)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C1–C/C	A-RHR ポンプミニマムフロー弁 (MV222-17A)		
	設計基準事故対処設備	始点	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C1-C/C	原子炉補機制御盤(2-904-1)	B. C-RHR 継電器監(2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D1-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR・LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C1-C/C		
	-	本	D7-1	D7-2	D7-3	D8-1	D8-2	D8-3	D8-4	D9-1	D9-2	D9-3		
	防止設備	着点												
	重大事故防止設備	始点												
		香号												

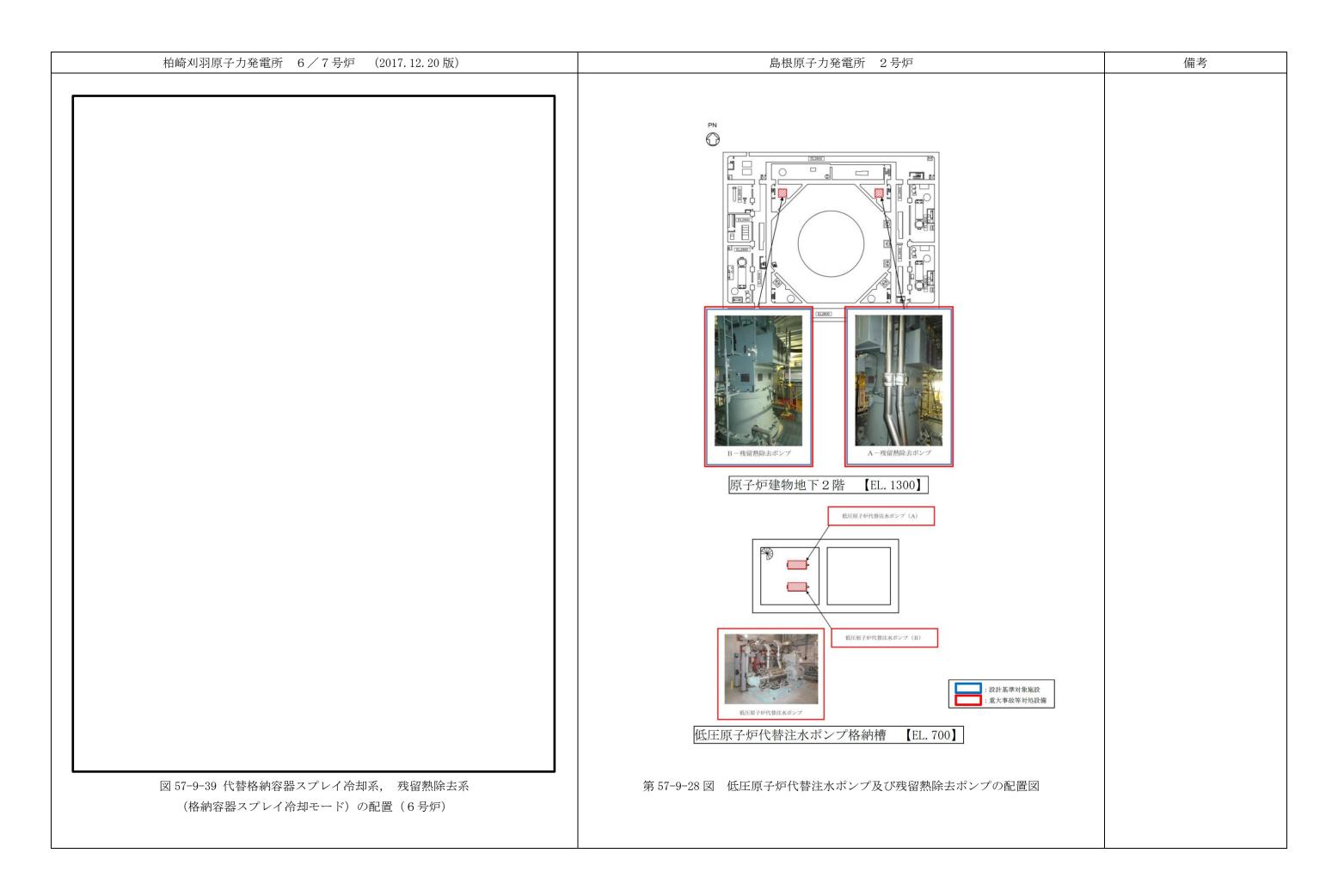
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)			島村	艮原子	力発電所	f 2号	·炉	備	考
	机学》(備	処設備	着点	B. C-RHR 継電器盤(2-920B)	中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D1-C/C	B-RHR ポンプミニマムフロー弁 (MV222-17B)		
		設計基準事故対	始点	原子炉補機制御盤(2-904-1)		中央制御室外原子炉停止制御盤 (2-2215-1)	R/B D1-C/C		
			小 带	D10-1	D10-2	D10-3	D10-4		
	看大 <u>事</u> 地防止診備	■大事故/5. ■大事故/5. ■ ■	始点着点						
			一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一						

	,	柏崎	刈羽	原子	力多	俗電	所	6 /	7	号炉	î	(201	7. 12	2. 20	版)	島根	表原子力発電所 2号	炉	0
表 57-	9-16	-4	制御	用電 	逭路_	_代 	:替格 	外	字器 	スフ	*レ/	/ 冷 ! 	即系 <u></u>	[49	条〕 <u>(7 号炉)</u> 一				・設備の相違
設計基準事故对处設備 B 中央制御室制御盤	多重伝送盤(区分Ⅱ)	多重伝送盤(区分Ⅱ)	中央制御室外原子炉停止装置非常用 非常用言压码编 7n		MVC (JF-1-1) 第20 年 2 年 2 年 2 年 2 年 2 年 2 年 2 年 2 年 2 年	高調 野 井/河 露 4/1	紫	7゚-ルスプレイ注入隔離弁(B) - + + + = をかかりの	十六四四里里即第 多亩伝法稷(区公田)	ショウが用(アグニ)多重伝法盤(区分Ⅱ)	非常用高压母線 7E	MCC 7E-1-1A	残留熱除去系格納容器冷却流量調節弁(C)	残留熱除去糸格納容器冷却7心隔離升(C) 残留熱除去系サプレッション・チェンバ・	7 ルスプレイ注入隔離弁(C) タービン建屋負荷遮断弁開閉操作 (B), 残留熟除去系サプレッション・チェンバスプレイ注入				
正 1 25V 主母線盤 78	直流 125V 主母線盤 7B	中央制御室	多重伝送艦(区分Ⅱ)	于 大町 仰 里 外 房 丁 炉 停 止 装 喧 中 中 對 御 安 处 固 之 柘 셜 下 荘 叢	十大国军出75点丁万万二次同 MCC 751-11		MCC /D-1-1	I I AI AGE	回流 125V 共序終隔 1C 声渐 195V 计母缴缴 7C	1207 工序 本	多重伝送監(区分皿)	多重伝送盤(区分皿)		7E-1-1	^{D.1.}				
DI	D2	D3	D4	CU PU	00	7.0	0 2	3 2	D110	D12	D13	D14	D15	D16	格納 经 學				
■ 万事 成 的 正 於 順 中央制 御 室 格 納 容 器 補 助 盤	AM 用 MCC(B)	AM 用 MCC(B)	残留熟除去系格納容器冷却流量調節弁(B) 麻の熱除土る核軸容界を加予心障離分(D)	次目系除な示作的な存命のコノイ層離ナ(D) 残留熱除去系サプレッション・チュンパ・	7 - ルスプ レイ注入隔離弁(B) 母 เถ **********************************	残留熟除去米沉伊水井(B) ハ~ト゚ン種唇台游渖腳亞	7-1、准年月前巡回开								 復水移送ポップ。(B), 復水移送ポップ。(C)起動停止操作, 残貨 残留熱除去系格納容器冷却流量調節弁(B), 残留熱除去系 年(B)開閉操作				
AM 用直流 125V 充電器	中央制御室 格納容器補助盤※1	AM 用操作盤(B)*2	AM ACC(B)	AM III MCC (B)	AM TH MCC (B)	AM # MCC(B)	N N								 復水移送ボップ(B) 残留熱除去系格納 弁(B) 開閉操作				
S1	S2	\$3	S4	ec 95	00	70 00	00												

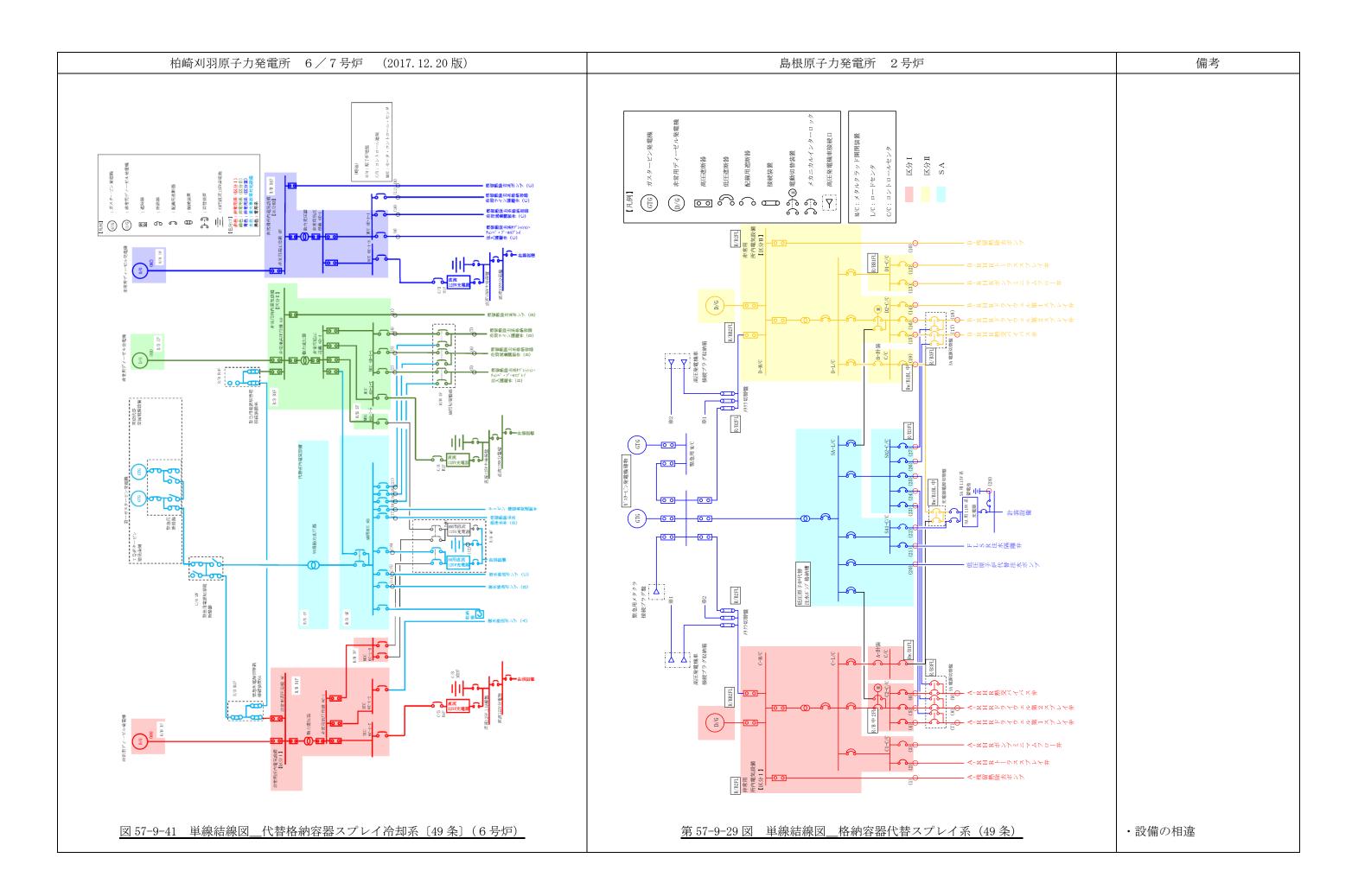


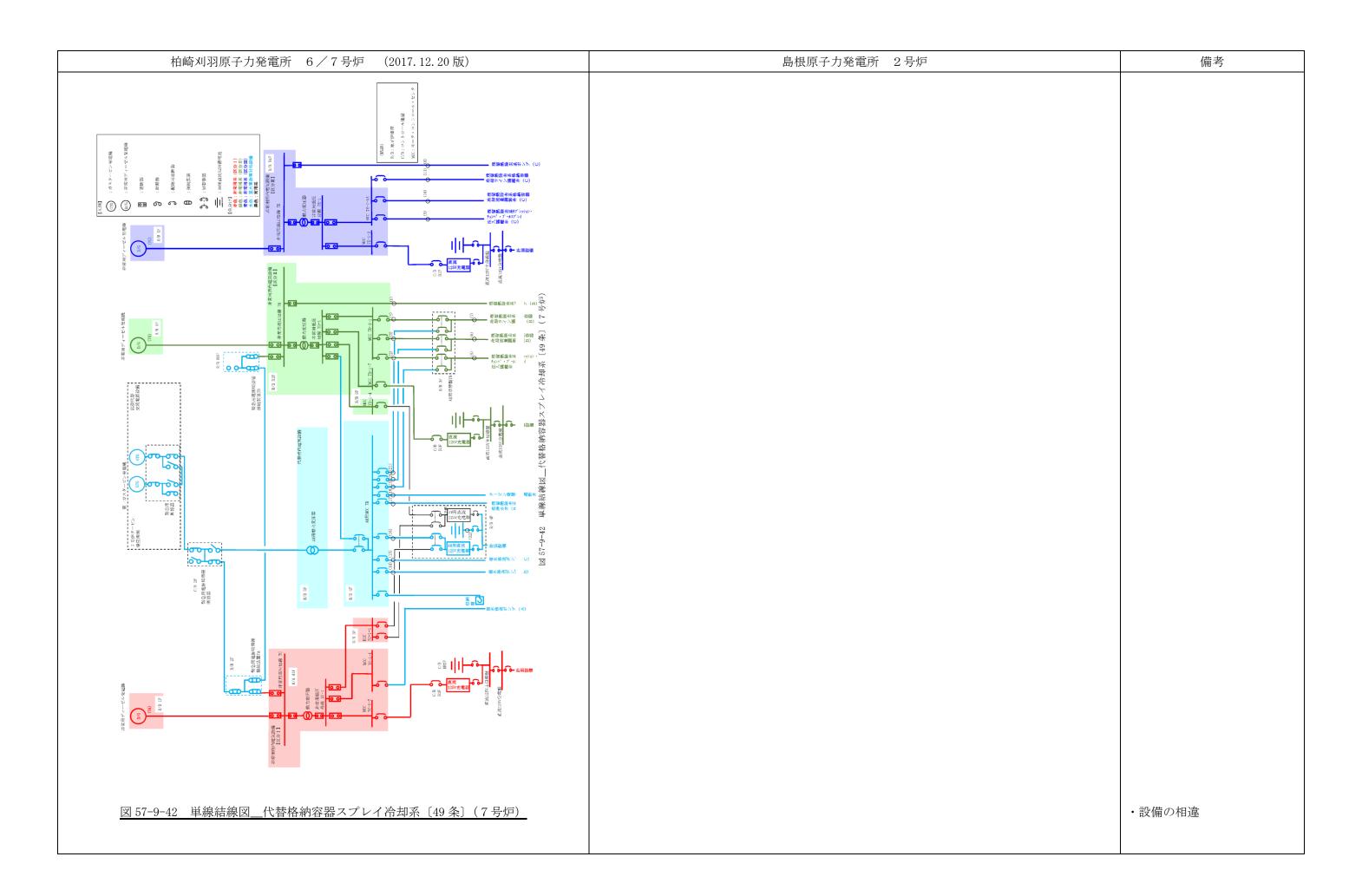






柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017.12.20 版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
	_	
図 57-9-40 代替格納容器スプレイ冷却系, 残留熱除去系 (格納容器スプレイ冷却モード)の配置(7 号炉)		





		柏崎刈羽原子力発電所	6 / 7 号炉	(2017.12.20版)	
--	--	------------	----------	---------------	--

1.3.4 格納容器下部注水系 [51条]

格納容器下部注水系は炉心の著しい損傷が発生した場合において原子炉格納容器の破損を防止するため、溶融し、原子炉格納容器の下部に落下した炉心を冷却するための常設設備である。(図 57-9-43~44)

格納容器下部注水系の主要設備を表 57-9-17 に示す。

表 57-9-17 格納容器下部注水系の主要設備について

機能	重大事故等対処設備	代替する設計基準対象施設
_	・格納容器下部注水系(常設) ・格納容器下部注水系(可搬型)	_
ポンプ	・復水移送ポンプ ・可搬型代替注水ポンプ	_
電動弁 (状態表示を含む)	・下部ドライウェル注水流量調節弁 (例:P13-M0-F094) ・下部ドライウェル注水ライン隔離弁 (例:P13-M0-F095) ・タービン建屋負荷遮断弁 (例:P13-M0-F029)	_
計装設備	・復水補給水系流量(格納容器下部注水流量)・復水移送ポンプ吐出圧力・ドライウェル雰囲気温度・格納容器下部水位	_

1.3.4 格納容器下部注水設備【51条】

ペデスタル代替注水系及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)は炉心の著しい損傷が発生した場合において原子炉格納容器の破損を防止するため、溶融し、原子炉格納容器の下部に落下した炉心を冷却するための設備である。(第57-9-30~32図)

島根原子力発電所 2号炉

格納容器下部注水設備の主要設備を第57-9-17表に示す。

第 57-9-17 表 格納容器下部注水設備の主要設備について

・設備の相違

・設備の相違

備考

機能	重大事故対処設備	対応する設計基準対象施設
	ペデスタル代替注水系 (常設)	
_	ペデスタル代替注水系 (可搬型)	_
	格納容器代替スプレイ系 (可搬型)	
ポンプ	低圧原子炉代替注水ポンプ	
ル ンノ	大量送水車	_
	A-RHR ドライウェル第1スプレイ弁	
	(MV222-3A) (DB 兼用)	
	A-RHR ドライウェル第 2 スプレイ弁	
	(MV222-4A) (DB 兼用)	
電動弁	B-RHR ドライウェル第 2 スプレイ弁	_
	(MV222-4B) (DB 兼用)	
	FLSR 注水隔離弁(MV2B2-4)	
	MUW PCV 代替冷却外側隔離弁	
	(MV272-196) (DB 兼用)	
	ペデスタル代替注水流量	
	ペデスタル代替注水流量 (狭帯域用)	
	代替注水流量 (常設)	
	低圧原子炉代替注水ポンプ出口圧力	
	ペデスタル水位	
	ペデスタル温度(SA)	
計装設備	ペデスタル水温度(SA)	
可表以佣	ドライウェル温度(SA)	_
	サプレッション・チェンバ温度(SA)	
	ドライウェル圧力(SA)	
	サプレッション・チェンバ圧力(SA)	
	ドライウェル水位	
	サプレッション・プール水位(SA)	
	格納容器代替スプレイ流量	

ボスタル代替注水系及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)の各設備は以下の通り多様性及び独立性を有し、位置的分散を図る設計としている。 「ル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は原子炉建物外の低圧 「特注水ポンプ格納槽に設置されており、ペデスタル代替注水系(可搬型)及び格納容器 レイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は屋外に設置されており、位置的分散を図っ 第57-9-33 図) 「ル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は常設代替交流電源設 特所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、ペデスタル代替注水系 及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は、専用のエンジン 一る設計としており、それぞれ多様性を有している。 は、専用のエンジンーる設計としており、それぞれ多様性を有している。	・設備の相違
アル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は原子炉建物外の低圧 特注水ポンプ格納槽に設置されており、ペデスタル代替注水系(可搬型)及び格納容器 レイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は屋外に設置されており、位置的分散を図っ 第 57-9-33 図) アル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は常設代替交流電源設 特所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、ペデスタル代替注水系 及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は、専用のエンジン 一る設計としており、それぞれ多様性を有している。 HRドライウェル第1スプレイ弁、A-RHRドライウェル第2スプレイ弁、B-RH ウェル第2スプレイ弁、FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	・設備の相違
株注水ポンプ格納槽に設置されており、ペデスタル代替注水系(可搬型)及び格納容器 レイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は屋外に設置されており、位置的分散を図っ 第 57-9-33 図) ル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は常設代替交流電源設 特所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、ペデスタル代替注水系 及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は、専用のエンジン 一る設計としており、それぞれ多様性を有している。 は、専用のエンジン 「お設計としており、それぞれ多様性を有している。	・設備の相違
株注水ポンプ格納槽に設置されており、ペデスタル代替注水系(可搬型)及び格納容器 レイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は屋外に設置されており、位置的分散を図っ 第 57-9-33 図) ル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は常設代替交流電源設 特所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、ペデスタル代替注水系 及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は、専用のエンジン 一る設計としており、それぞれ多様性を有している。 は、専用のエンジン 「お設計としており、それぞれ多様性を有している。	・設備の相違
レイ系 (可搬型) のポンプ (大量送水車) は屋外に設置されており,位置的分散を図っ第 57-9-33 図) ル代替注水系 (常設) のポンプ (低圧原子炉代替注水ポンプ) は常設代替交流電源設 所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており,ペデスタル代替注水系及び格納容器代替スプレイ系 (可搬型) のポンプ (大量送水車) は,専用のエンジン る設計としており,それぞれ多様性を有している。 IRドライウェル第1スプレイ弁,A-RHRドライウェル第2スプレイ弁,B-RHフェル第2スプレイ弁,FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	
第 57-9-33 図) アル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は常設代替交流電源設 特所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、ペデスタル代替注水系 及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は、専用のエンジン 一る設計としており、それぞれ多様性を有している。 HRドライウェル第1スプレイ弁、A-RHRドライウェル第2スプレイ弁、B-RH フェル第2スプレイ弁、FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	
アル代替注水系(常設)のポンプ(低圧原子炉代替注水ポンプ)は常設代替交流電源設 素所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、ペデスタル代替注水系 及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は、専用のエンジン 一る設計としており、それぞれ多様性を有している。 HRドライウェル第1スプレイ弁、A-RHRドライウェル第2スプレイ弁、B-RH フェル第2スプレイ弁、FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	
特所内電気設備を経由して電源を受電できる設計としており、ペデスタル代替注水系及び格納容器代替スプレイ系(可搬型)のポンプ(大量送水車)は、専用のエンジンーる設計としており、それぞれ多様性を有している。 HRドライウェル第1スプレイ弁、A-RHRドライウェル第2スプレイ弁、B-RHフェル第2スプレイ弁、FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	
及び格納容器代替スプレイ系 (可搬型) のポンプ (大量送水車) は、専用のエンジン る設計としており、それぞれ多様性を有している。 IRドライウェル第1スプレイ弁、A-RHRドライウェル第2スプレイ弁、B-RH ウェル第2スプレイ弁、FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	・設備の相違
- る設計としており、それぞれ多様性を有している。 - RRドライウェル第1スプレイ弁、A-RHRドライウェル第2スプレイ弁、B-RH - フェル第2スプレイ弁、FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	・設備の相違
HRドライウェル第1スプレイ弁、A - RHRドライウェル第2スプレイ弁、B - RH フェル第2スプレイ弁、FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	・設備の相違
フェル第2スプレイ弁,FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	・設備の相違
フェル第2スプレイ弁,FLSR注水隔離弁及びMUW PCV代替冷却外側隔離弁	・設備の相違
所内電気設備又は代替所内電気設備を経由し常設代替交流電源設備又は可搬型代替交	
前から電源供給が可能な設計としており,それぞれ多重性を有している。	
ル代替注水系(常設)及びペデスタル代替注水系(可搬型)の電動弁は、ハンドルを	
か操作を可能とすることで、常設代替交流電源設備又は可搬型代替交流電源設備からの	
5遠隔操作に対して多様性を有している。	
# H	
前は, 常設代替交流電源設備又は可搬型代替交流電源設備から代替所内電気設備を経由	
と受電できる設計としており、また可搬型計器による計測が可能な設計としており、多	
ている。なお,計装設備は複数のパラメータとすることで多様性を有する設計とする。	
	・設備の相違
)多重性又は多様性を有する設備の電路は,米国電気電子工学学会(IEEE)規格 384(1992	
分離距離を確保することにより、独立性を有する設計とする。<u>(第 57-9-18 表)</u>	
記路については、第 57-9-18 表に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示	
	高遠隔操作に対して多様性を有している。 間 間は、常設代替交流電源設備又は可搬型代替交流電源設備から代替所内電気設備を経由 を受電できる設計としており、また可搬型計器による計測が可能な設計としており、多 している。なお、計装設備は複数のパラメータとすることで多様性を有する設計とする。 の多重性又は多様性を有する設備の電路は、米国電気電子工学学会(IEEE)規格 384(1992 お離距離を確保することにより、独立性を有する設計とする。(第 57-9-18 表) 電路については、第 57-9-18 表に単線結線図及びルート図を記載した箇所について示

柏崎刈羽原子力発電所 6	/ 7 号炉 (2017. 12. 20 版)		島根原子力発電所 2	号炉	備考
表 57-9-18 電路ルート図_	_格納容器下部注水系〔51 条〕	第 57-9-18 表	電路ルート図 格納容器	下部注水設備(51 条)	・設備の相違
単線結線図	ルート図			ルート図	
	図番号 頁	単線結線図		ページ	
号炉動力用(図 57-9-46)	$\boxtimes 51-1\sim 10$ $57-9-(51-1\sim 10)$	動力用(第 57-9-34 図)	第 51-1~9 図	57-9-(51-1~9)	
号炉動力用(図 57-9-47)	$\boxtimes 51-11\sim 21 \qquad 57-9-(51-11\sim 21)$			57-9-(51-10~20)	
号炉計装設備用(表 57-9-18-1)	$\boxtimes 51-22\sim 29 \qquad 57-9-(51-22\sim 29)$	計装設備用(第57-9-18-1表)	第 51-10~20 図	·	
号炉計装設備用(表 57-9-18-2)	$\boxtimes 51-30\sim 38$ $57-9-(51-30\sim 38)$	制御用(第 57-9-18-2 表)	第 51-21~33 図	57-9-(51-19~33)	
号炉制御用(表 57-9-18-3)	$\boxtimes 51-39\sim 48 \qquad 57-9-(51-39\sim 48)$				
/ 号炉制御用(表 57-9-18-4)	$\boxtimes 51-49\sim 60 57-9-(51-49\sim 60)$				

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)

表 57-9-18-1 計装設備用電路_格納容器下部注水系 [51条] (6号炉)

	重大事故緩	和設備*	
S1	復水補給水系流量	中央制御室	現場計器
31	(格納容器下部注水流量)	中天前御皇 	原子炉建屋地下 2 階
S2	復水移送ポンプ吐出圧力(B)	中央制御室	現場計器
52	後小物心(1) 生田圧力(b)	十大門仰里	廃棄物処理建屋地下3階
S3	復水移送ポンプ吐出圧力(C)	中央制御室	現場計器
30	後水物区47/11日11月(6)	十 大 門 仰 主	廃棄物処理建屋地下3階
S4	ドライウェル雰囲気温度	中央制御室	現場計器
54	下 /1/11/分四 X(価/文	个人的仰望	原子炉格納容器内
S5	格納容器下部水位	中央制御室	現場計器
30	位称1.4440 1.401	中大前仰至	原子炉格納容器内
S6	按独宏思下部业位	市市制御安	現場計器
36	格納容器下部水位	中央制御室	原子炉格納容器内
S7	格納容器下部水位	中 中 判 御 安	現場計器
31	位置 在 40 人口	中央制御室 	原子炉格納容器内

※重大事故緩和設備のうち, S1, S5, S6, S7 に対して, S2, S3, S4 は独立した設計とする。

島根原子力発電所 2号炉

第 57-9-18-1 表 計装用電路 格納容器下部注水設備 (51 条)

		重大事故防止設備	
ルート 番号	計測点	始点	着点
S1-1	ペデスタル代替注水流 量	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	中央制御室 重大事故操作盤
S1-2	ペデスタル代替注水流 量	現場計器 原子炉建物付属棟1階	中央制御室 重大事故操作盤
S1-3	ペデスタル代替注水流量(狭帯域用)	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下 2 階	中央制御室 重大事故操作盤
S1-4	ペデスタル代替注水流 量 (狭帯域用)	現場計器 原子炉建物付属棟1階	中央制御室 重大事故操作盤
S2	代替注水流量 (常設)	現場計器 低圧原子炉代替注水ポ ンプ格納槽内	中央制御室 重大事故操作盤
S3-1	低圧原子炉代替注水ポ ンプ出口圧力	現場計器 低圧原子炉代替注水ポ ンプ格納槽内	中央制御室 重大事故操作盤
S3-2	低圧原子炉代替注水ポ ンプ出口圧力	現場計器 低圧原子炉代替注水ポ ンプ格納槽内	中央制御室 重大事故操作盤
S4-1	ペデスタル水位	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤
S4-2	ペデスタル水位	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤
S4-3	ペデスタル水位	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤
S4-4	ペデスタル水位	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤
S5-1	ペデスタル温度(SA)	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤
S5-2	ペデスタル温度(SA)	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤
S6-1	ペデスタル水温度(SA)	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤
S6-2	ペデスタル水温度(SA)	現場計器 原子炉格納容器内	中央制御室 重大事故操作盤

設備の相違

備考

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	島根原子力発	電所 2号炉	備考
			・設備の相違
	重大事故	防止設備	
	ルート 計測点 番号	始点 着点	
	S7-1 ドライウェル温度(SA) 現場計器原子炉枠	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S7-2 ドライウェル温度(SA) 現場計器原子炉格	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S7-3 ドライウェル温度(SA) 現場計器原子炉格	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S7-4 ドライウェル温度(SA) 現場計器原子炉格	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S7-5 ドライウェル温度(SA) 現場計器原子炉板	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S7-6 ドライウェル温度(SA) 現場計器原子炉材	## 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S7-7 ドライウェル温度(SA) 現場計器原子炉板	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S8-1 サブ [°] レッション・チェンハ [*] 温度 現場計器 (SA) 原子炉材	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S8-2 サブ [°] レッション・チェンハ [*] 温度 現場計器 (SA) 原子炉材	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	現場計器 現場計器 原子炉類 中2階 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	器 車物原子炉棟 車大事故操作盤	
	現場計器 S9-2 ドライウェル圧力(SA) 原子炉類 3 階	出 中央制御室 重大事故操作盤	
	S10-1	告 中央制御室 重大事故操作盤	
	サプレッション・チェンハ、圧力 現場計器	告 車物原子炉棟 車大事故操作盤	
	S11-1 ドライウェル水位 現場計器原子炉格	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S11-2 ドライウェル水位 現場計器 原子炉板	器 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	
	S11-3 ドライウェル水位 現場計器 原子炉板	 中央制御室 各納容器内 重大事故操作盤	

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)		島根	息原子力発電所 2号炉		備考
					・設備の相違
			重大事故防止設備		
	ルート 番号	計測点	始点	着点	
	S12	サブ°レッション・フ°ール水位(SA)	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	中央制御室 重大事故操作盤	
	S13-1	格納容器代替スプレイ 流量	現場計器 原子炉建物原子炉棟 地下2階	中央制御室 重大事故操作盤	
	S13-2	格納容器代替スプレイ 流量	現場計器 原子炉建物付属棟 地下1階	中央制御室重大事故操作盤	

重大事故綾和設備** 現場計器		柏崎刈羽原子力発電所 6/	/ 7 号炉 (20)	17. 12. 20 版)	島根原子力発電所 2 号炉	
復水締給水系流量 (格納容器下部注水流量) 中央制御室 現場計器 原薬物処理建屋地下 2 階 復水移送ボンプ 吐出圧力(B) 中央制御室 現場計器 廃棄物処理建屋地下 3 階 復水移送ボンプ 吐出圧力(C) 中央制御室 現場計器 廃棄物処理建屋地下 3 階 ト'ライクェル雰囲気温度 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内 格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内 格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内 格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内 取場計器 原子炉格納容器内 現場計器 原子炉格納容器内	57-	-9-18-2 計装設備用電路格納空	字器下部注水系	[51条] (7号炉)		・設備の相違
(格納容器下部水位 中央制御室 原子炉建屋地下 2 階 現場計器 廃棄物処理建屋地下 3 階 現場計器 廃棄物処理建屋地下 3 階		重大事故	:緩和設備*			
で	1		中央制御室			
「中央制御室 中央制御室 中央制御室 廃棄物処理建屋地下 3 階 現場計器 原子炉格納容器内	2	復水移送ポンプ吐出圧力(B)	中央制御室			
中央制御室	33	復水移送ポンプ吐出圧力(C)	中央制御室			
6 格納容器下部水位 中央制御室 原子炉格納容器内 6 格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 7 格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内 「現場計器」 原子炉格納容器内	4	ドライウェル雰囲気温度	中央制御室			
格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内 格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内	55	格納容器下部水位	中央制御室			
格納容器下部水位 中央制御室 現場計器 原子炉格納容器内	6	格納容器下部水位	中央制御室	現場計器		
	57	格納容器下部水位	中央制御室	現場計器		

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017. 12. 20 版) 表 57-9-18-3 制御用電路_格納容器下部注水系 [51 条] (6 号炉)					島根原子力発電所 2 号炉 第 57-9-18-2 表 制御用電路 格納容器下部注水設備 (51 条)								条)	・設備の相違						
内電気設備から給電)	MCC 6C-1-7	復水補給水系 下部ドライウェル注水流量調節弁	MCC 6D-1-7	復水補給水系 下部ドライウュル注水ライン隔離弁				弁開閉操作 ライヴェル注水ライン隔離弁開閉操作	#7.7#	· 東京	A-RHR·LPCS 維電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	A-RHRドライウェル第 1 スプレイ弁 (MV222-3A)	継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	A-RHR ドライウェル第2 スプレイ弁 (MV222-4A)	R/B D2-C/C	MUW PCV 代替冷却外側隔離弁 (MV272-196)	3157	
重大事故等緩和設備(非常用所	中央制御室格納容器補助盤**4	MCC 6C-1-7	中央制御室格納容器補助盤※	MCC				クービン建屋負荷遮断弁開閉操作復水補給水系下部ドライウュル注水ライン	四十十十十 年 张 月 下三 66	が、十七年は公	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	安全設備制御盤(2-903)	A-RHR·LPCS 継電器盤(2-920A)	R/B C2-C/C	AM 設備制御盤 (2-974)	R/B D2-C/C		
	D1	D2	D3	D4				- 111		- 安	D1-1	D1-2	D1-3	D2-1	D2-2	D2-3	D3-1	D3-2		
(代替所内電気設備から給電)	中央制御室格納容器補助盤	AM 用 MCC 6B	AM A MCC 6B	AM A MCC 6B	復水補給水系 下部ドライウェル注水流量調節弁	復水補給水系	下部ドライウエル注水ライン隔離弁 タービン建屋負荷遮断弁	復水移送ス゚ンプ(B),復水移送ス゚ンプ(C)起動停止操作復水補給水系下部ドライウェル注水流量調節弁開閉操作復水補給水系下部ドライウェル注水ライン隔離弁開閉操作復水補給水系下部ドライウェル注水流量調節弁開閉操作,	料化。	# 中	SA 対策設備用分電盤(2)	重大事故インバータ盤	重大事故監視補助盤	重大事故操作監	重大事故監視補助盤	重大事故制御盤	SA1-C/C	SA2-C/C	A-RHRドライウェル第1スプレイ弁 (MV222-3A) (DB 兼用)	
重大事故等緩和設備(代替	AM 用直流 125V 充電器	中央制御室格納容器補助盤※1	AM 用操作盤 6A*2	AM 用操作盤 6B ^{※3}	AM / MCC 6B	AM A MCC 6B	AM 用 MCC 6B	復水移送ポップ。(B), 復ス復水補給水系下部ドラが復水補給水系下部ドラが復水補給水系下部ドラが復水補給水系下部ドラが復水補給水系下部ドラが	#1367 土44年十年	本ですが	SA 用 115V 系充電器	SA 対策設備用分電盤(2)	重大事故インバータ盤	重大事故監視補助盤	重大事故操作盤	重大事故監視補助盤	重大事故制御盤	重大事故継電器盤	SA2-C/C	
	S1	S2	S3	S4	S5	98	S7	1		之 帝	S1-1	S1-2	S1-3	S1-4	S2-1	S2-2	S3-1	S3-2	S4	

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)		島村	見原子力	発電所	ŕ 2	号炉			
	没備	着点							
	設計基準事故対処設備	<i>p</i> } 格号							
	重大事故防止設備		A-RHR ドライウュル第2スプレイ弁 (MV222-4A) (DB 兼用)	B-RHR ドライウェル第 2 スプレイ弁 (MV222-4B) (DB 兼用)	FLSR 注水隔離弁 (MV2B2-4)	MUW PCV 代替冷却外側隔離弁 (MV272-196) (DB 兼用)			
	重大事	// / / / / / / / / / / / / / / / / / /	S5 SA2-C/C	S6 SA2-C/C	S7 SA1-C/C	S8 SA2-C/C			

7	拍崎刈る	羽原子を	力発電所	折 6,	/ 7 号灯	戸 (2	017. 12. 20 版)	島根原子力発電所 2号	炉
57-	9-18-4	制御	用電路_	格納: T	容器下記	部注水	系〔51 条〕(7 号炉) 		・設備の
(非常用所内電気設備から給電)	MCC 7C-1-6	復水補給水系 下部ドライウェル注水流量調節弁	MCC 7D-1-6	復水補給水系 下部ドライウェル注水ライン隔離弁			雕弁開閉操作		
重大事故等緩和設備(非常用所	I **	MCC 7C-1-6	中央制御室格納容器補助盤※1	MCC 7D-1-6			/→ビン建屋負荷遮断弁開閉操作 後水補給水系下部ドライウエル注水ライン隔離弁開閉操作		
	D1	D2	D3	D4			(多元) (2) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4		
所内電気設備から給電)	中央制御室,器	AM 用 MCC 7B	AM 用 MCC 7B	AM 用 MCC 7B	復水補給水系 下部ドライウュル注水流量調節弁	復水補給水系 下部ドライウェル注水ライン隔離弁	AM 用 MCC 7B 復水移送ボップ(B), 復水移送ボップ(C)起動停止操作、 復水補給水系下部ドライウェル注水流量調節弁開閉操作 復水補給水系下部ドライウェル注水方V隔離弁開閉操作 復水補給水系下部ドライウェル注水流量調節弁開閉操作 復水補給水系下部ドライヴェル注水流量調節弁開閉操作,		
重大事故等緩和設備(代替)	1 1 1 TT	中央制御室 格納容器補助盤 ^{※1}	AM 用操作盤 7A*2	AM 用操作盤 7B ^{※3}	AM 用 MCC 7B	AM 用 MCC 7B	AM 用 MCC 7B 復水移送ポップ(B), 復水 復水補給水系下部ドライウェ 復水補給水系下部ドライヴェ 復水補給水系下部ドライヴェ		
	S1	S2	S3	S4	S5	98	× × × × × × × × × × × × × × × × × × ×		

