

1. 対象機器

川内1号炉で使用されている空調用冷水設備の主な仕様を表1-1に示す。

表1-1 川内1号炉 空調用冷水設備の主な仕様

機器名称 (台 数)	仕 様 (冷却能力) (kW)	重要度 ^{*1}	使用条件 運 転	構 成 品	
				空調用 冷凍機	圧縮機、凝縮器、電動機 ^{*2} 、 蒸発器、冷媒配管
空調用冷水設備 (4)	約739	MS-1	連 続	空調用 冷水系統	タンク、ポンプ、電動機 ^{*2} 、 配管

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：電動機については、「空調設備の技術評価書」の電動機にて評価している

2. 空調用冷水設備の技術評価

2.1 構造、材料及び使用条件

2.1.1 空調用冷水設備

(1) 構 造

川内1号炉の空調用冷水設備は、中間建屋内に設置されており、圧縮機、凝縮器、蒸発器等で構成される空調用冷凍機及び冷水を各空調ユニットに供給する空調用冷水系統で構成される。

空調用冷凍機の圧縮機はターボ式であり、凝縮器及び蒸発器は横置きのシェルアンドチューブ型である。

空調用冷凍機の圧縮機のケーシングは鋳鉄を、羽根車にはアルミニウム合金を使用しており、冷媒（フルオロカーボン）に接している。凝縮器伝熱管は銅合金を使用しており、海水及び冷媒（フルオロカーボン）と接している。蒸発器伝熱管には銅合金を使用しており、純水及び冷媒（フルオロカーボン）と接している。

また、空調用冷水系統の配管等は炭素鋼を使用している。

川内1号炉の空調用冷水設備の構成図及び構造図を図2.1-1～図2.1-6に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の空調用冷水設備の使用材料及び使用条件を表2.1-1及び表2.1-2に示す。

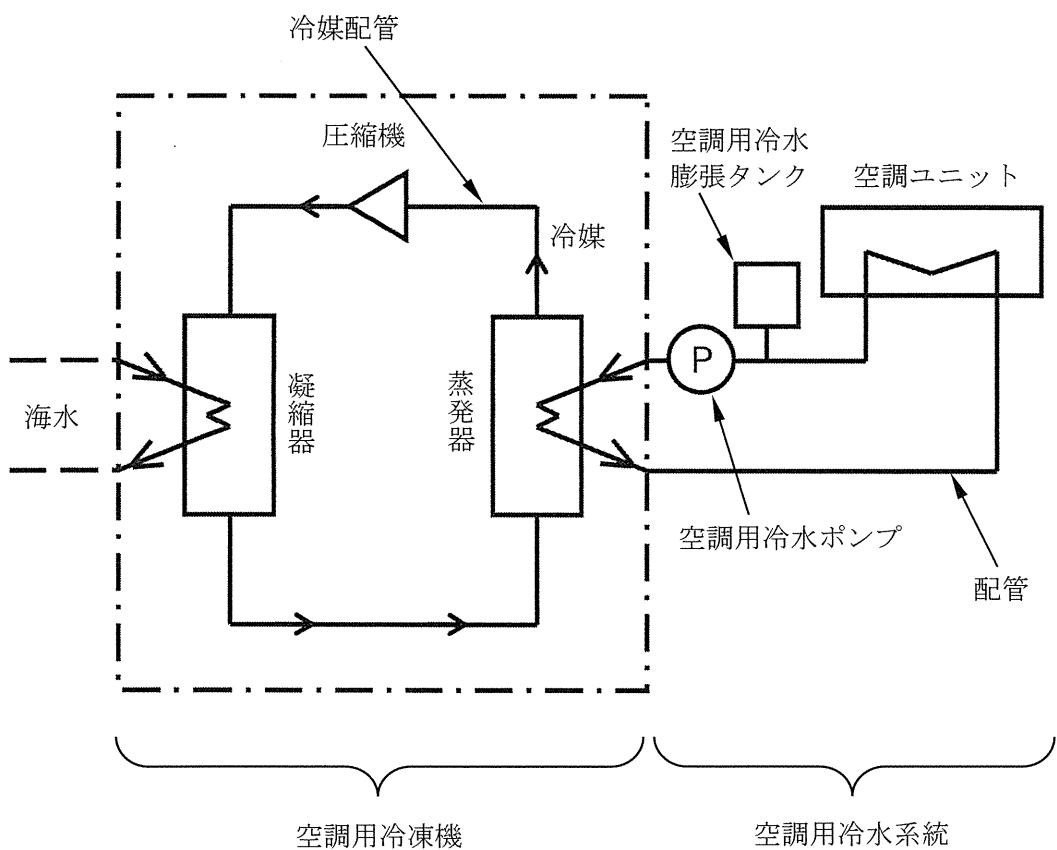
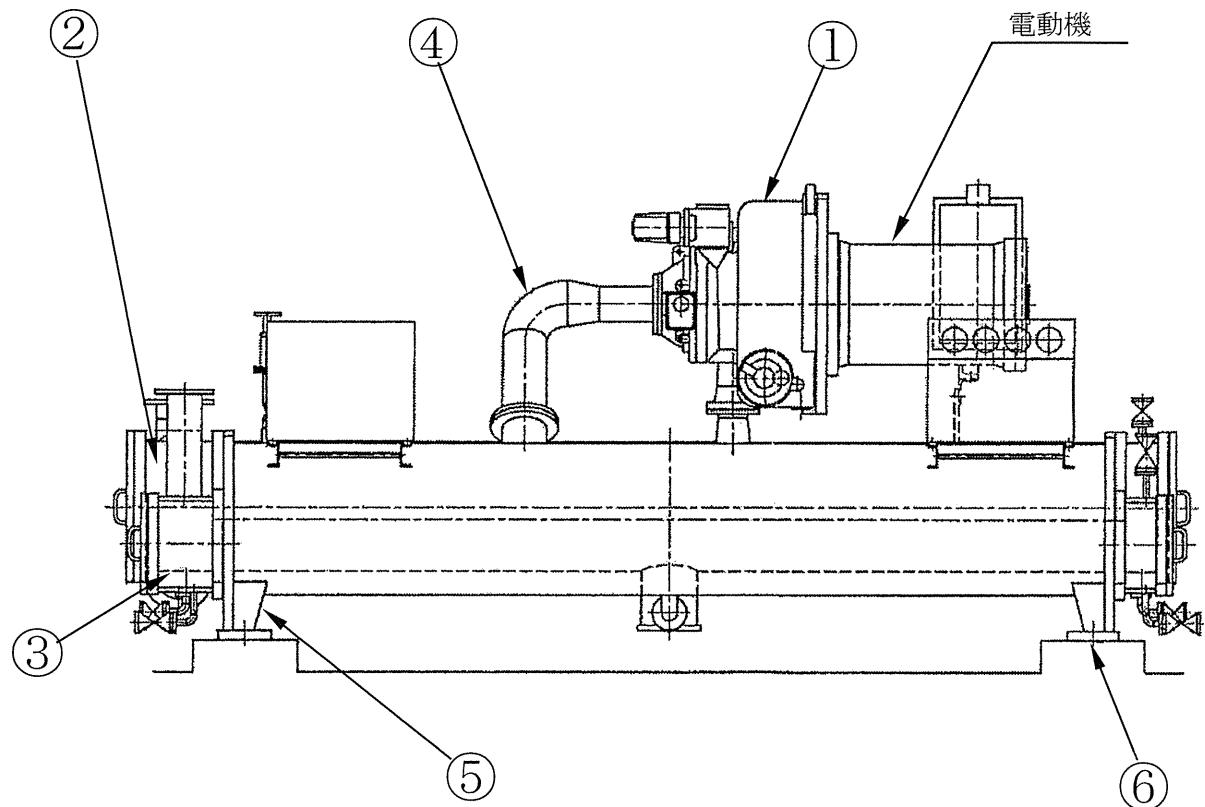
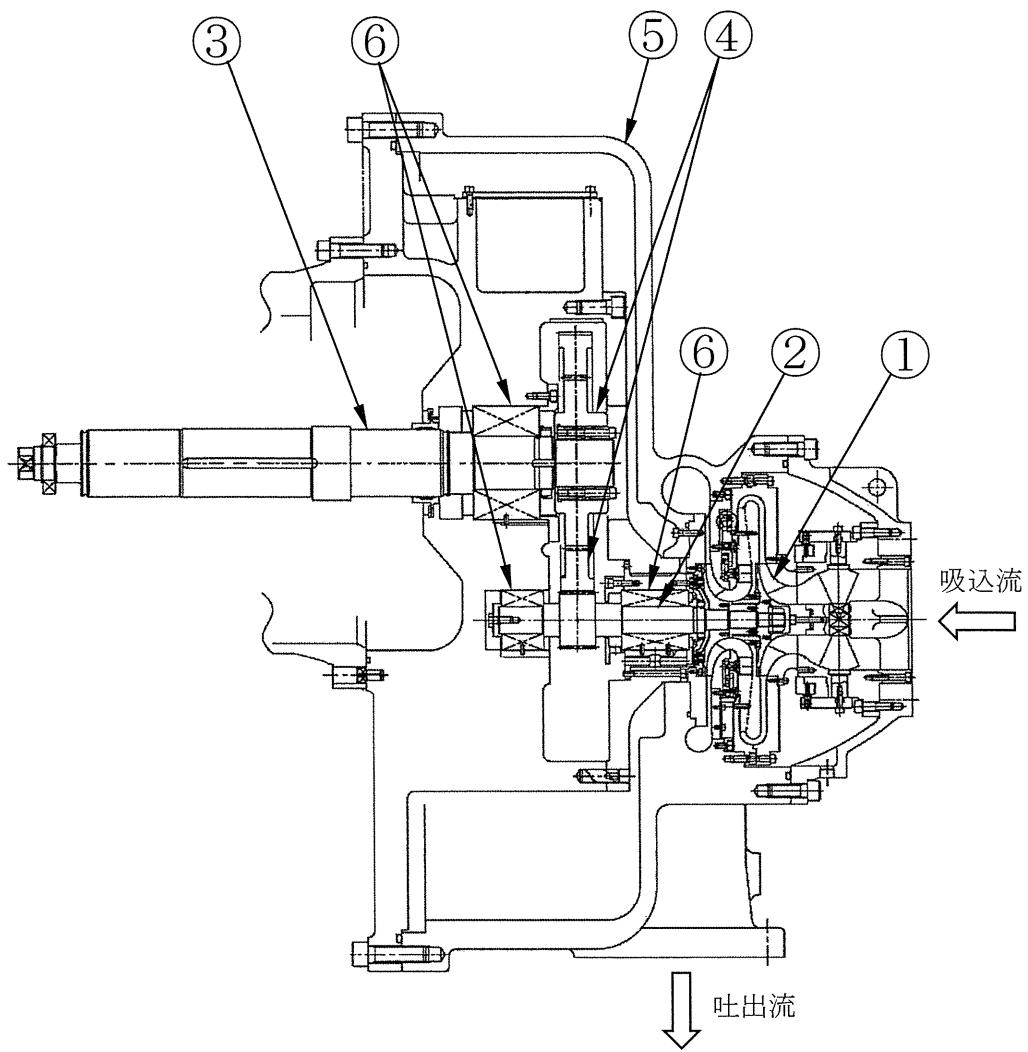


図2.1-1 川内1号炉 空調用冷水設備構成図



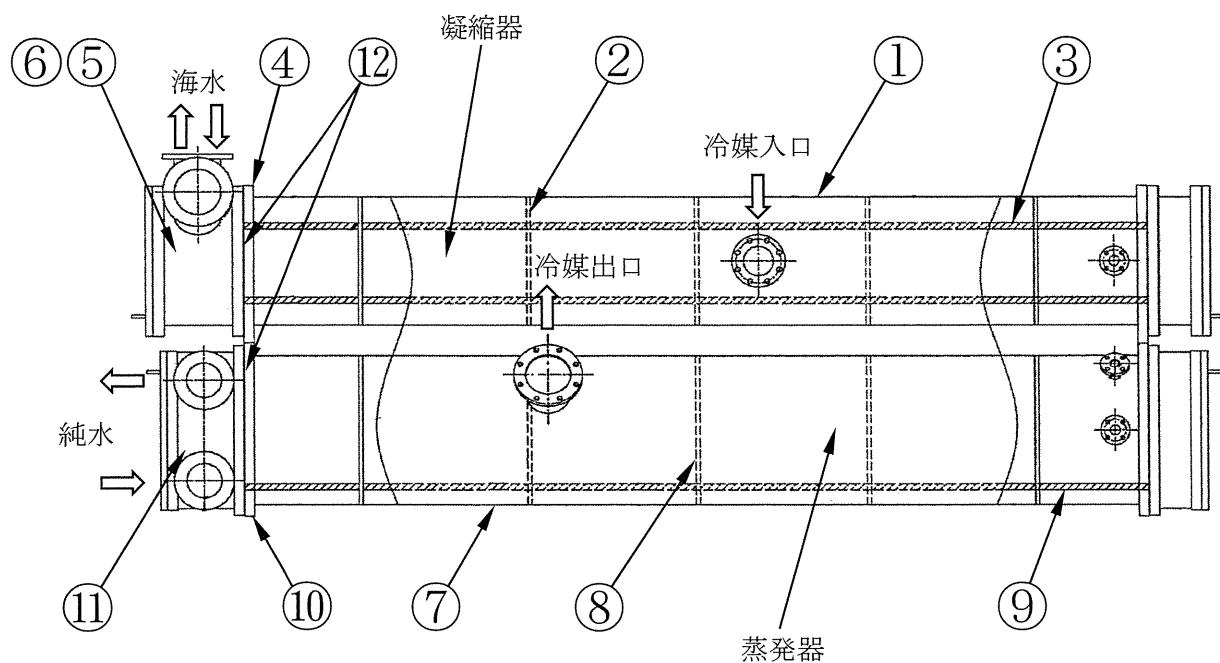
No.	部 位
①	圧縮機
②	凝縮器
③	蒸発器
④	冷媒配管
⑤	架 台
⑥	基礎ボルト

図2.1-2 川内1号炉 空調用冷水設備 空調用冷凍機全体図



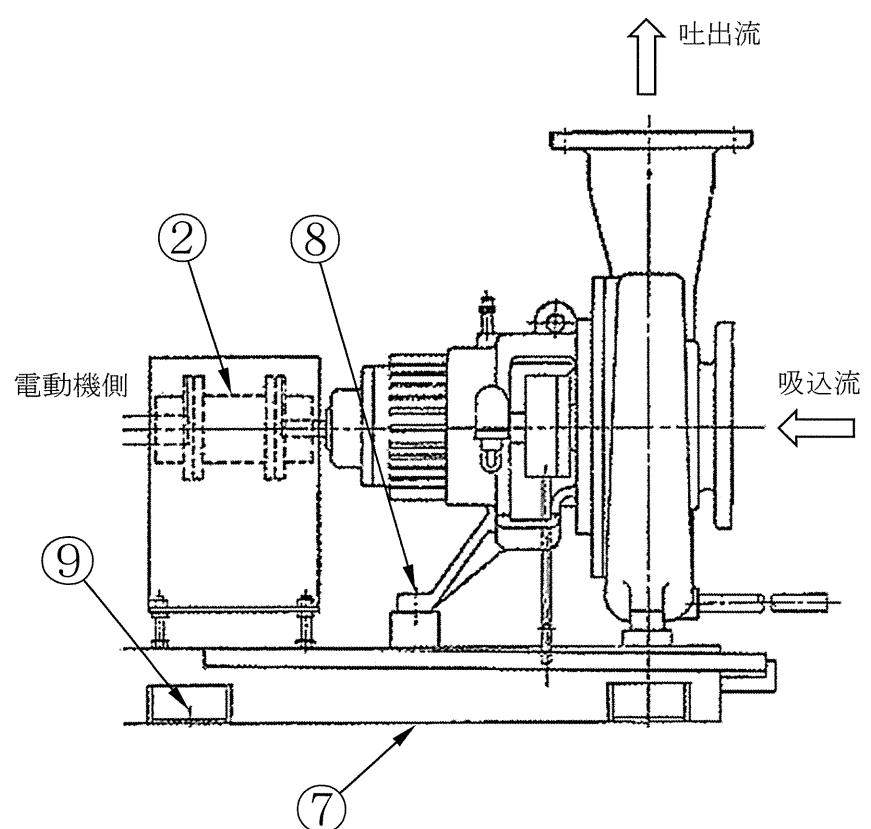
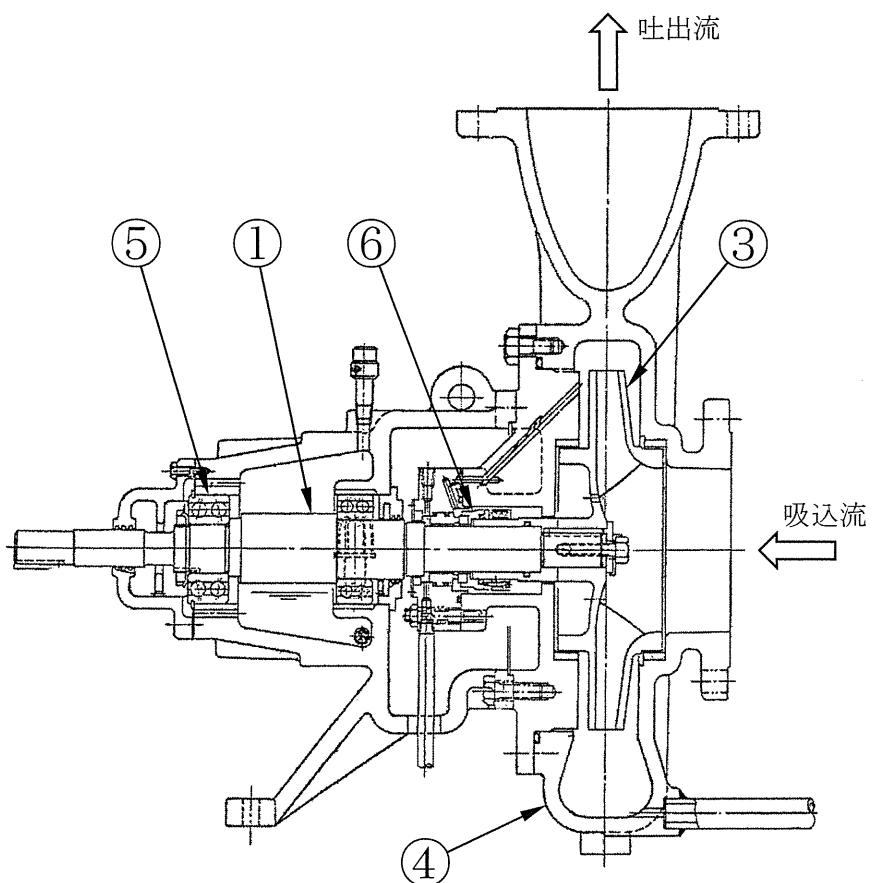
No.	部 位
①	羽根車
②	主軸(羽根車側)
③	主軸(電動機側)
④	歯車
⑤	ケーシング
⑥	軸受(ころがり)

図2.1-3 川内1号炉 空調用冷水設備 空調用冷凍機 圧縮機構造図



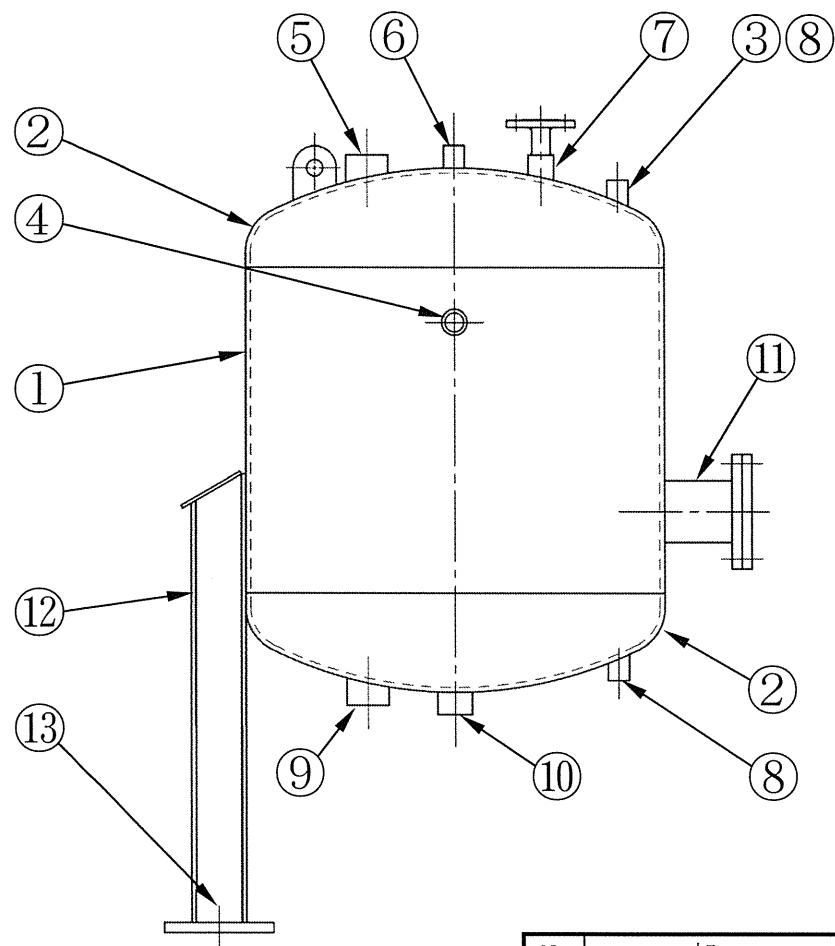
No.	部 位	No.	部 位
①	凝縮器シェル	⑦	蒸発器シェル
②	凝縮器チューブサポート	⑧	蒸発器チューブサポート
③	凝縮器伝熱管	⑨	蒸発器伝熱管
④	凝縮器管板	⑩	蒸発器管板
⑤	凝縮器水室	⑪	蒸発器水室
⑥	防食亜鉛板	⑫	ガスケット

図2.1-4 川内1号炉 空調用冷水設備 空調用冷凍機 热交換器(凝縮器、蒸発器)
構造図



No.	部 位
①	主 軸
②	軸 繼 手
③	羽 根 車
④	ケーシング
⑤	軸受 (ころがり)
⑥	メカニカルシール
⑦	台 板
⑧	取付ボルト
⑨	基礎ボルト

図2.1-5 川内1号炉 空調用冷水設備 空調用冷水ポンプ構造図



No.	部 位
①	胴 板
②	鏡 板
③	圧力計管台
④	原子炉補給水入口管台
⑤	安全弁及び窒素入口管台
⑥	ベント管台
⑦	バキュームリリーフ弁管台
⑧	水位計管台
⑨	サージ管台
⑩	ドレン管台
⑪	検査用管台
⑫	支 持 脚
⑬	基礎ボルト

図2.1-6 川内1号炉 空調用冷水設備 空調用冷水膨張タンク構造図

表2.1-1(1/2) 川内1号炉 空調用冷水設備主要部位の使用材料

部 位		材 料	
空調用 冷凍機	圧縮機	羽根車	アルミニウム合金
		主軸（羽根車側）	低合金鋼
		主軸（電動機側）	低合金鋼
		歯 車	低合金鋼
		ケーシング	鉄 鋳
		軸受（ころがり）	消耗品・定期取替品
	凝縮器	シェル	炭素鋼
		チューブサポート	炭素鋼
		伝熱管	銅 合 金
		管 板	炭素鋼（銅合金クラッド）
		水 室	炭素鋼（ライニング）
		防食亜鉛板	消耗品・定期取替品
		ガスケット	消耗品・定期取替品
空調用 冷水系統	蒸発器	シェル	炭素鋼
		チューブサポート	炭素鋼
		伝熱管	銅 合 金
		管 板	炭素鋼
		水 室	炭素鋼
		ガスケット	消耗品・定期取替品
	冷媒配管		炭素鋼
	架 台		炭素鋼
	基礎ボルト		炭素鋼
	配 管		炭素鋼
空調用 冷水ポンプ	空調用 冷水ポンプ	主 軸	ステンレス鋼
		軸 繼 手	炭素鋼
		羽根車	ステンレス鋼鉄鋼
		ケーシング	炭素鋼鉄鋼
		軸受（ころがり）	消耗品・定期取替品
		メカニカルシール	消耗品・定期取替品

表 2.1-1(2/2) 川内 1 号炉 空調用冷水設備主要部位の使用材料

部 位		材 料
空 調 用 冷 水 系 统	空 調 用 冷 水 ポン プ	台 板
		取付ボルト
		基礎ボルト
空調用冷水 膨張タンク	胴 板	炭 素 鋼
	鏡 板	炭 素 鋼
	圧力計管台	炭 素 鋼
	原子炉補給水入口管台	炭 素 鋼
	安全弁及び窒素入口管台	炭 素 鋼
	ベント管台	炭 素 鋼
	バキュームリリーフ弁管台	炭 素 鋼
	水位計管台	炭 素 鋼
	サージ管台	炭 素 鋼
	ドレン管台	炭 素 鋼
	検査用管台	炭 素 鋼
	支持脚	炭 素 鋼
	基礎ボルト	炭 素 鋼

表2.1-2 川内 1 号炉 空調用冷水設備の使用条件

冷 媒	フルオロカーボン
冷 水	純 水
冷 却 水	海 水
設 置 場 所	屋 内
周 囲 温 度	約40°C

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

空調用冷水設備の機能である空調機能を維持するためには、次の2つの項目が必要である。

- ① 冷水冷却機能の確保
- ② 機器の支持

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

空調用冷水設備個々について、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料、使用条件及び現在までの運転経験を考慮し、表2.2-1に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象はない。

2.2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2.2-1で△となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

なお、日常劣化管理事象ではない事象はない。

(1) 圧縮機羽根車の腐食（全面腐食）

空調用冷凍機の圧縮機羽根車はアルミニウム合金であり、腐食が想定される。しかしながら、内部流体は冷媒（フルオロカーボン）で腐食が発生し難い環境であり、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(2) 主軸（圧縮機羽根車側、圧縮機電動機側）及び歯車の摩耗

空調用冷凍機の主軸及び歯車は、歯面によりトルクを伝達するため摩耗が想定される。

しかしながら、歯面には潤滑油が供給されており、摩耗が発生し難い環境であり、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(3) 主軸（圧縮機羽根車側、圧縮機電動機側、空調用冷水ポンプ）の高サイクル疲労割れ

空調用冷凍機の圧縮機及び空調用冷水系統の空調用冷水ポンプの運転時には主軸に定常応力と変動応力が発生し、高平均応力下において繰り返し応力を受けると段付部等の応力集中部において、高サイクル疲労割れ想定される。

しかしながら、圧縮機及び空調用冷水ポンプ設計時には高サイクル疲労を考慮しており、この設計上の考慮は経年的に変化するものではない。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、巡視点検時の振動確認（通常運転時の振動状態と差異のないことの触診や目視による確認）、試運転時における振動確認（変位の測定等）並びに分解点検時の応力集中部に対する目視確認や浸透探傷検査により機器の健全性を確認している。

(4) 圧縮機ケーシング及び冷媒配管の腐食（全面腐食）

空調用冷凍機の圧縮機ケーシングは鋳鉄、冷媒配管は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修を実施することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

また、内面については内部流体が冷媒（フルオロカーボン）であり、腐食が発生し難い環境であり、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、系統機器分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(5) 空調用冷凍機（熱交換器）のシェル及びチューブサポートの腐食（全面腐食）

空調用冷凍機（熱交換器）のシェル及びチューブサポートは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、シェル外面については塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、分解点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修を実施することより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

また、シェル内面及びチューブサポートについては内部流体が冷媒（フルオロカーボン）であり、腐食が発生し難い環境である。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(6) 凝縮器伝熱管の内面からの腐食（流れ加速型腐食）

空調用冷凍機の凝縮器伝熱管は銅合金であり、内部流体により流れ加速型腐食が想定される。

銅合金は腐食電位の高い貴な金属であり、耐食性は良いが、高速の流水中で使用すると、流れ加速型腐食が発生することがある。

凝縮器は管側流体が海水であるため、貝等の異物の付着により局所的に流速が増大し、流れ加速型腐食が発生する場合があるが、貝等の混入物の大きさ、形態及び付着状態は不確定であることから、流速と腐食量について、一律で定量的な評価は困難である。

しかしながら、分解点検時の渦流探傷検査により機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(7) 蒸発器伝熱管の内面からの腐食（全面腐食）

空調用冷凍機の蒸発器伝熱管は銅合金であり、腐食が想定される。

しかしながら、銅合金は耐食性に優れており、また、内部流体は脱気された純水であり、腐食が発生し難い環境である。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(8) 蒸発器伝熱管及び凝縮器伝熱管の外面からの腐食（全面腐食）

空調用冷凍機の蒸発器伝熱管及び凝縮器伝熱管は銅合金であり、外面からの腐食が想定される。

しかしながら、外面に接する流体は冷媒（フルオロカーボン）であり、腐食が発生し難い環境であり、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(9) 凝縮器伝熱管のスケール付着

空調用冷凍機の凝縮器伝熱管は、管側・胴側流体の不純物持ち込みによるスケール付着が発生し、伝熱性能低下が想定される。

しかしながら、凝縮器内面の伝熱管のスケール付着に対しては、定期的に洗浄を実施することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

また、胴側流体は水質管理された冷媒（フルオロカーボン）であり、不純物の流入は抑制されていることから、伝熱管外面のスケール付着による伝熱性能低下の可能性は小さいと判断する。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(10) 蒸発器伝熱管のスケール付着

空調用冷凍機の蒸発器伝熱管は、管側・胴側流体の不純物持ち込みによるスケール付着が発生し、伝熱性能低下が想定される。

しかしながら、内部流体は純水であり、適切な水質管理により不純物の流入は抑制されていること、また、定期的に洗浄を実施することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

また、胴側流体は水質管理された冷媒（フルオロカーボン）であり、不純物の流入は抑制されていることから、伝熱管外面のスケール付着による伝熱性能低下の可能性は小さいと判断する。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(11) 凝縮器管板・水室の海水による腐食（異種金属接触腐食含む）

空調用冷凍機の凝縮器管板・水室は内部流体が海水であり、管板の接液部に使用している銅合金は長期使用において腐食が想定される。

また、水室の炭素鋼使用部位には、海水接液面にライニングを施工しているが、ライニングのはく離により炭素鋼に海水が接液した場合、凝縮器管板が銅合金クラッド鋼であるため、炭素鋼側に異種金属接触腐食が想定される。

しかしながら、凝縮器管板・水室の海水による腐食に対しては、分解点検時に凝縮器管板の目視確認を実施するとともに、ライニングのはく離がないことを目視確認し、必要に応じて補修を実施することにより機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(12) 空調用冷水設備冷水接液部の腐食（全面腐食）

空調用冷凍機（蒸発器管板、蒸発器水室）及び空調用冷水系統（配管、空調用冷水ポンプ、空調用冷水膨張タンク）の冷水接液部は炭素鋼及び炭素鋼鋳鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、内部流体は脱気された純水で腐食が発生し難い環境であり、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時及び系統機器分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(13) 空調用冷水系統（配管、空調用冷水ポンプ、空調用冷水膨張タンク）の外面からの腐食（全面腐食）

空調用冷水系統の配管、空調用冷水ポンプのケーシング及び空調用冷水膨張タンクは炭素鋼又は炭素鋼鋳鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修を実施することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(14) 架台等の腐食（全面腐食）

空調用冷凍機の架台、空調用冷水ポンプの取付ボルト、台板及び空調用冷水膨張タンクの支持脚は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修を実施することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(15) 空調用冷水ポンプ羽根車の腐食（キャビテーション）

空調用冷水ポンプの内部では流速と圧力が場所により大きく変化するが、ある点の圧力がその液温における飽和蒸気圧まで降下すると、その部分の液体が沸騰し、蒸気泡の発生と崩壊が起こることが想定される。

しかしながら、キャビテーションを起こさない条件はポンプ及び機器配置設計段階において考慮しており、この設計上の考慮は経年的に変化するものではない。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(16) 空調用冷水ポンプ主軸の摩耗

ころがり軸受を使用している空調用冷水ポンプについては、軸受と主軸の接触面で摩耗が想定される。

軸受定期取替時の軸受引き抜きの際に主軸表面にわずかな線形模様が生じることもあり、主軸表面をサンドペーパで仕上げる方策も考えられる。この場合、主軸表面にわずかな摩耗が発生し、主軸と軸受スリーブ間で微小隙間が生じ、運転中にフレッティングによる摩耗が発生する可能性がある。

しかしながら、分解点検時の寸法管理によりフレッティングが発生しないようにしており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認及び寸法計測により、機器の健全性を確認している。

(17) 空調用冷水ポンプ軸継手の摩耗

空調用冷水ポンプの軸継手は歯車型であり、歯面によりトルクを伝達するため摩耗が想定される。

しかしながら、歯面はグリス封入により潤滑し、摩耗が発生し難い環境であり、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(18) 基礎ボルトの腐食（全面腐食）

基礎ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

基礎ボルトの健全性評価については各機器で共通であることから、機械設備の技術評価書のうち「基礎ボルト」にて評価を実施するものとし、本評価書には含めていない。

2.2.4 消耗品及び定期取替品

防食亜鉛板、ガスケット、軸受（ころがり）及びメカニカルシールは分解点検時に取り替えている消耗品であり、長期使用はせず取替えを前提としていることから、高経年化対策を見極める上で評価対象外とする。

表2.2-1(1/3) 川内1号炉 空調用冷水設備に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考			
				減 肉		割 れ		材質変化					
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化				
冷水冷却機能の確保	空調用冷凍機	圧縮機	羽根車		アルミニウム合金	△					*1:高サイクル疲労割れ *2:流れ加速型腐食 *3:異種金属接触腐食 *4:スケール付着		
			主軸(羽根車側)		低合金鋼	△		△*1					
			主軸(電動機側)		低合金鋼	△		△*1					
			歯 車		低合金鋼	△							
			ケーシング		鑄 鉄		△(内面) △(外側)						
			軸受(ころがり)	◎	—								
		凝縮器	シェル		炭素鋼		△(内面) △(外側)						
			チューブホールド		炭素鋼		△						
			伝熱管		銅 合 金		△*2(内面) △(外側)			△*4			
			管 板		炭素鋼 (銅合金クラッド)		△						
			水 室		炭素鋼 (ライニング)		△*3						
			防食亜鉛板	◎	—								
			ガスケット	◎	—								
		蒸発器	シェル		炭素鋼		△(内面) △(外側)						
			チューブホールド		炭素鋼		△						
			伝熱管		銅 合 金		△(内面) △(外側)			△*4			
			管 板		炭素鋼		△						
			水 室		炭素鋼		△						
			ガスケット	◎	—								
		冷媒配管			炭素鋼		△(内面) △(外側)						
機器の支持	架 台				炭素鋼		△						
	基礎ボルト				炭素鋼		△						

△:高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象(日常劣化管理事象)

表2.2-1(2/3) 川内1号炉 空調用冷水設備に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
冷水冷却機能の確保	空調用冷水系統	配 管		炭 素 鋼		△(内面) △(外側)					
		空調用冷水ポンプ	主 軸	スチールレス鋼	△		△*1				
			軸 繰 手	炭 素 鋼	△						
			羽 根 車	スチールレス鋼鑄鋼		△*2					
			ケーシング	炭素鋼鑄鋼		△(内面) △(外側)					
			軸受(ころがり)	◎	—						
			メカニカルシール	◎	—						
			台 板	炭 素 鋼		△					
			取付ボルト	炭 素 鋼		△					
			基礎ボルト	炭 素 鋼		△					
*1: 高サイクル疲労割れ *2: キャビテーション											
△: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象 (日常劣化管理事象)											

表2.2-1(3/3) 川内1号炉 空調用冷水設備に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
冷水冷却機能の確保	空 調 用 冷 水 系 統	空調用冷水膨張タンク	胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			鏡 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			圧力計管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			原子炉補給水入口管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			安全弁及び窒素入口管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			ベント管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			バキュームリリーフ弁管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			水位計管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			サージ管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			ドレン管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			検査用管台		炭 素 鋼		△(内面) △(外 面)				
			支 持 脚		炭 素 鋼		△				
機器の支持			基礎ボルト		炭 素 鋼		△				

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

5 ダクト

[対象機器]

- ① 格納容器排気筒
- ② 中央制御室空調・排気系ダクト
- ③ 中央制御室非常用循環系ダクト
- ④ 安全補機開閉器室空調系ダクト
- ⑤ 安全補機室給・排気系ダクト
- ⑥ 電動補助給水ポンプ室給・排気系ダクト
- ⑦ ディーゼル発電機室給・排気系ダクト
- ⑧ アニュラス空気浄化系ダクト
- ⑨ 制御用空気圧縮機室給・排気系ダクト
- ⑩ 格納容器給・排気系ダクト
- ⑪ 補助建屋給・排気系ダクト
- ⑫ 格納容器再循環系ダクト
- ⑬ 緊急時対策所換気系ダクト

目 次

1. 対象機器及び代表機器の選定	1
1.1 グループ化の考え方及び結果	1
1.2 代表機器の選定	1
2. 代表機器の技術評価	3
2.1 構造、材料及び使用条件	3
2.2 経年劣化事象の抽出	9
3. 代表機器以外への展開	15
3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象	15
3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象	16

1. 対象機器及び代表機器の選定

川内1号炉で使用されている主要なダクトの主な仕様を表1-1に示す。

これらのダクトを設置場所の観点からグループ化し、それぞれのグループより以下のとおり代表機器を選定した。

1.1 グループ化の考え方及び結果

表1-1に示すダクトを型式の観点から分類すると以下の2つのグループに分類される。

- (1) 排気筒
- (2) ダクト

1.2 代表機器の選定

- (1) 排気筒

このグループには格納容器排気筒のみが属するため、代表機器は格納容器排気筒とする。

- (2) ダクト

このグループには、中央制御室空調・排気系ダクト、中央制御室非常用循環系ダクト、安全補機開閉器室空調系ダクト、安全補機室給・排気系ダクト、電動補助給水ポンプ室給・排気系ダクト、ディーゼル発電機室給・排気系ダクト、アニュラス空気浄化系ダクト、制御用空気圧縮機室給・排気系ダクト、格納容器給・排気系ダクト、補助建屋給・排気系ダクト、格納容器再循環系ダクト及び緊急時対策所換気系ダクトが属するが、構造は同様であり、重要度が高く、運転時間が長く、容量が大きい中央制御室空調・排気系ダクトを代表機器とする。

表1-1 川内1号炉 ダクトの主な仕様

分離基準	機器名称	仕様 (容量) (m ³ /min)	選定基準		選定	選定理由
			重要度 ^{*1}	使用条件 運転		
型式						
排気筒	格納容器排気筒	約2,200	MS-1、重 ^{*2}	一時	◎	重要度 運転時間 容量
ダクト	中央制御室空調・排気系ダクト	約2,520	MS-1、重 ^{*2}	連続	◎	
	中央制御室非常用循環系ダクト	約 340	MS-1、重 ^{*2}	一時		
	安全補機開閉器室空調系ダクト	約 540	MS-1	連続		
	安全補機室給・排気系ダクト	約 790	MS-1	連続		
	電動補助給水ポンプ室給・排気系ダクト	約 240	MS-1	一時		
	ディーゼル発電機室給・排気系ダクト	約5,000	MS-1	一時		
	アニュラス空気浄化系ダクト	約 226	MS-1、重 ^{*2}	一時		
	制御用空気圧縮機室給・排気系ダクト	約 130	MS-1	一時		
	格納容器給・排気系ダクト	約2,200	MS-1、重 ^{*2}	一時		
	補助建屋給・排気系ダクト	約5,760	MS-1	一時		
	格納容器再循環系ダクト	約2,800	重 ^{*2}	連続		
	緊急時対策所換気系ダクト	約 130	重 ^{*2}	一時		

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

2. 代表機器の技術評価

本章では、1章で代表機器とした以下の2種類のダクトについて技術評価を実施する。

- ① 格納容器排気筒
- ② 中央制御室空調・排気系ダクト

2.1 構造、材料及び使用条件

2.1.1 格納容器排気筒

(1) 構 造

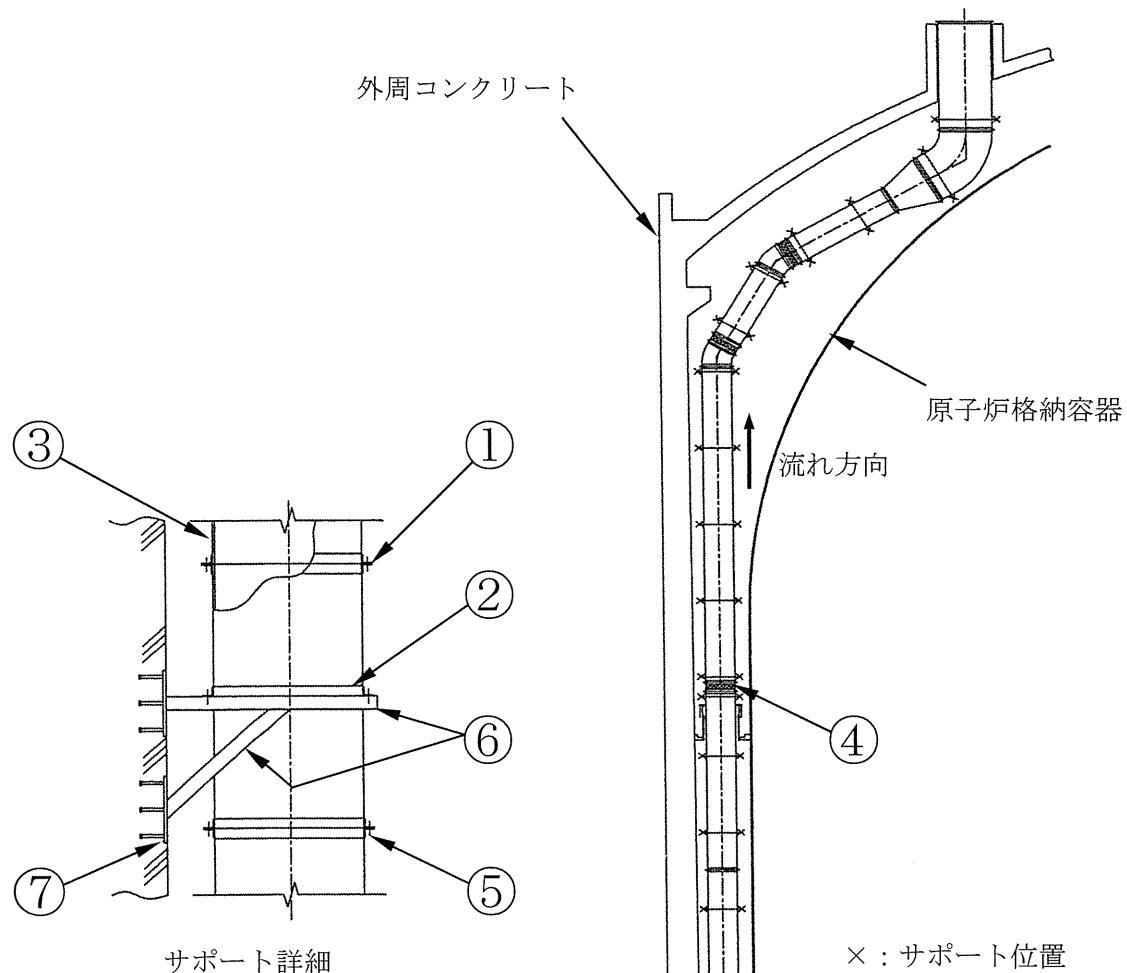
川内1号炉の格納容器排気筒は、接続鋼材、補強鋼材、外板、サポート鋼材等で構成される。

外板はステンレス鋼、接続鋼材、補強鋼材及びサポート鋼材は炭素鋼を使用している。

川内1号炉の格納容器排気筒の構造図を図2.1-1に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の格納容器排気筒の使用材料及び使用条件を表2.1-1及び表2.1-2に示す。



No.	部 位 位
①	接続鋼材
②	補強鋼材
③	外 板
④	伸縮継手
⑤	接続ボルト
⑥	サポート鋼材
⑦	埋込金物

図2.1-1 川内 1号炉 格納容器排気筒構造図

表2.1-1 川内1号炉 格納容器排気筒主要部位の使用材料

部 位	材 料
接続鋼材	炭 素 鋼
補強鋼材	炭 素 鋼
外 板	ステンレス鋼
伸縮継手	合成ゴム
接続ボルト	炭 素 鋼
サポート鋼材	炭 素 鋼
埋込金物	炭 素 鋼

表2.1-2 川内1号炉 格納容器排気筒の使用条件

設 置 場 所	屋 外
容 量	約2,200m ³ /min

2.1.2 中央制御室空調・排気系ダクト

(1) 構造

川内1号炉の中央制御室空調・排気系ダクトは、接続鋼材、補強鋼材、外板、サポート鋼材等で構成される。

接続鋼材、補強鋼材、外板及びサポート鋼材は炭素鋼を使用している。

川内1号炉の中央制御室空調・排気系ダクトの構造図を図2.1-2に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の中央制御室空調・排気系ダクトの使用材料及び使用条件を表2.1-3及び表2.1-4に示す。

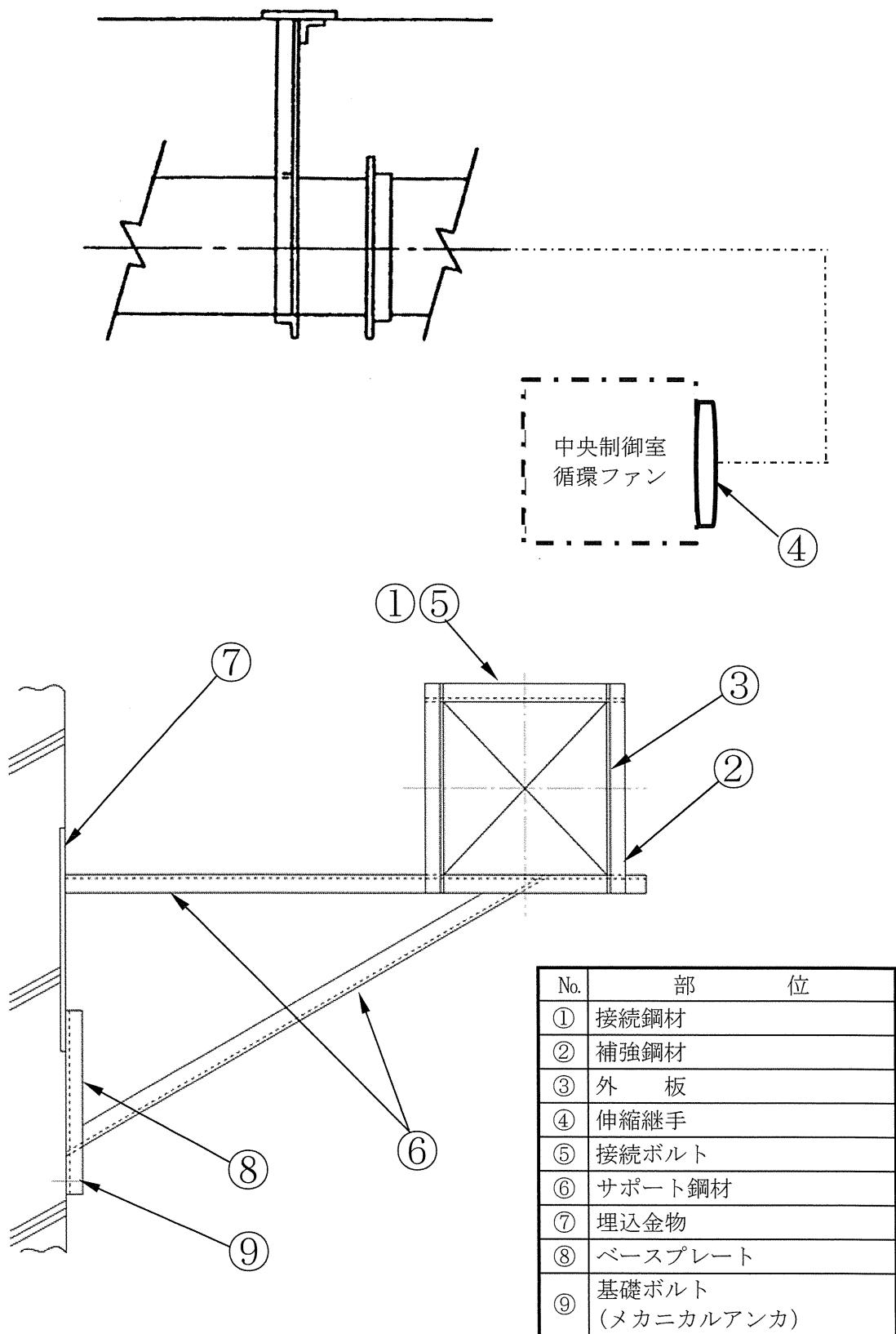


図2.1-2 川内1号炉 中央制御室空調・排気系ダクト構造図

表2.1-3 川内1号炉 中央制御室空調・排気系ダクト主要部位の使用材料

部 位	材 料
接続鋼材	炭 素 鋼
補強鋼材	炭 素 鋼
外 板	炭 素 鋼
伸縮継手	合成ゴム
接続ボルト	炭 素 鋼
サポート鋼材	炭 素 鋼
埋込金物	炭 素 鋼
ベースプレート	炭 素 鋼
基礎ボルト（メカニカルアンカ）	炭 素 鋼

表2.1-4 川内1号炉 中央制御室空調・排気系ダクトの使用条件

設 置 場 所	屋 内
容 量	約2,520m ³ /min

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

ダクトの機能である通風機能を維持するためには、次の2つの項目が必要である。

- ① 流路の確保
- ② 機器の支持

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

ダクト個々について、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料及び現在までの運転経験を考慮し、代表機器ごとに表2.2-1及び表2.2-2に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象はない。

2.2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2.2-1及び表2.2-2で△又は▲となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

- (1) 接続鋼材、補強鋼材、接続ボルト、サポート鋼材及びベースプレートの腐食（全面腐食）[共通]

接続鋼材、補強鋼材、接続ボルト、サポート鋼材及びベースプレートは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(2) 外板の応力腐食割れ [格納容器排気筒]

外板はステンレス鋼であり、外表面に大気中の海塩粒子等の塩分が付着した場合、塩化物イオンによる応力腐食割れが想定される。

しかしながら、外面については塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、外観点検時の目視確認により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修を実施することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(3) 外板の腐食（全面腐食）[中央制御室空調・排気系ダクト]

外板は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は亜鉛メッキにより腐食を防止しており、メッキ面が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視によりメッキ面の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(4) 伸縮継手の劣化 [共通]

伸縮継手は合成ゴムであることから環境的要因により劣化が想定される。

しかしながら、周囲温度は使用条件範囲内であり、これまでに有意な劣化は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、巡視点検等による可視範囲の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(5) 埋込金物（大気接触部）の腐食（全面腐食）[共通]

埋込金物（大気接触部）は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(6) 基礎ボルトの腐食（全面腐食）[中央制御室空調・排気系ダクト]

基礎ボルト（メカニカルアンカ）は炭素鋼であり、腐食が想定される。

基礎ボルトの健全性評価については各機器で共通であることから、機械設備の技術評価書のうち「基礎ボルト」にて評価を実施するものとし、本評価書には含めていない。

前述の2)に該当する事象のうち、日常劣化管理事象を除く事象（日常劣化管理事象ではない事象）を以下に示す。

(7) 埋込金物（コンクリート埋設部）の腐食（全面腐食）[共通]

埋込金物は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、コンクリート埋設部ではコンクリートの大気接触部表面からの中性化の進行により腐食環境となるが、コンクリートが中性化に至り、埋込金物に有意な腐食が発生するまで長期間を要することから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

表2.2-1 川内1号炉 格納容器排気筒に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
流路の確保	接続鋼材		炭 素 鋼		△					*1 : 大気接触部 *2 : コンクリート 埋設部	
	補強鋼材		炭 素 鋼		△						
	外 板		ステンレス鋼				△				
	伸縮継手		合成ゴム						△		
機器の支持	接続ボルト		炭 素 鋼		△						
	サポート鋼材		炭 素 鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		△ ^{*1} ▲ ^{*2}						

△ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-2 川内1号炉 中央制御室空調・排気系ダクトに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
流路の確保	接続鋼材		炭 素 鋼		△					*1 : 大気接触部 *2 : コンクリート 埋設部	
	補強鋼材		炭 素 鋼		△						
	外 板		炭 素 鋼		△						
	伸縮継手		合成ゴム						△		
機器の支持	接続ボルト		炭 素 鋼		△					埋設部	
	サポート鋼材		炭 素 鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		△ ^{*1} ▲ ^{*2}						
	ベースプレート		炭 素 鋼		△						
	基礎ボルト (メカニカルアンカ)		炭 素 鋼		△						

△ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

3. 代表機器以外への展開

本章では、2章で実施した代表機器の技術評価結果について、1章で実施したグループ化で代表機器となっていない機器への展開について検討した。

なお、経年劣化事象の抽出にあたっては、2章の代表機器における経年劣化事象の抽出と同様に、水平展開機器各々の構造、材料、使用条件等の特殊性を考慮して選定している。

- ① 中央制御室非常用循環系ダクト
- ② 安全補機開閉器室空調系ダクト
- ③ 安全補機室給・排気系ダクト
- ④ 電動補助給水ポンプ室給・排気系ダクト
- ⑤ ディーゼル発電機室給・排気系ダクト
- ⑥ アニュラス空気浄化系ダクト
- ⑦ 制御用空気圧縮機室給・排気系ダクト
- ⑧ 格納容器給・排気系ダクト
- ⑨ 補助建屋給・排気系ダクト
- ⑩ 格納容器再循環系ダクト
- ⑪ 緊急時対策所換気系ダクト

3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

水平展開機器各々の構造、材料及び現在までの運転経験を考慮すると、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象はない。

3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

2.2.3の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

3.2.1 接続鋼材、補強鋼材、接続ボルト、サポート鋼材及びベースプレートの腐食（全面腐食）[共通]

接続鋼材、補強鋼材、接続ボルト、サポート鋼材及びベースプレートは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.2 外板の腐食（全面腐食）[共通]

外板は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装又は亜鉛メッキにより腐食を防止しており、塗装又はメッキ面が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装又はメッキ面の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.3 伸縮継手の劣化 [共通]

伸縮継手は合成ゴムであることから環境的要因により劣化が想定される。

しかしながら、周囲温度は使用条件範囲内であり、これまでに有意な劣化は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、巡視点検等による可視範囲の目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.4 埋込金物（大気接触部）の腐食（全面腐食）[共通]

埋込金物（大気接触部）は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.5 基礎ボルトの腐食（全面腐食）及び劣化

[緊急時対策所換気系ダクトを除くダクト共通]

基礎ボルト（メカニカルアンカ）は炭素鋼であり、腐食が想定される。また、ケミカルアンカには樹脂を使用しており、劣化が想定される。

基礎ボルトの健全性評価については各機器で共通であることから、機械設備の技術評価書のうち「基礎ボルト」にて評価を実施するものとし、本評価書には含めていない。

2.2.3の2)に該当する事象のうち、日常劣化管理事象を除く事象（日常劣化管理事象ではない事象）を以下に示す。

3.2.6 埋込金物（コンクリート埋設部）の腐食（全面腐食）[共通]

埋込金物は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、コンクリート埋設部ではコンクリートの大気接触部表面からの中性化の進行により腐食環境となるが、コンクリートが中性化に至り、埋込物に有意な腐食が発生するまで長期間を要することから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

6 ダンバ

[対象機器]

- ① 換気空調系統 空気作動ダンバ
- ② 換気空調系統 防火ダンバ
- ③ 換気空調系統 電動ダンバ
- ④ 換気空調系統 逆止ダンバ
- ⑤ 換気空調系統 手動ダンバ

目 次

1. 対象機器及び代表機器の選定	1
1.1 グループ化の考え方及び結果	1
1.2 代表機器の選定	1
2. 代表機器の技術評価	9
2.1 構造、材料及び使用条件	9
2.2 経年劣化事象の抽出	24
2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価	34
3. 代表機器以外への展開	35
3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象	36
3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象	36

1. 対象機器及び代表機器の選定

川内1号炉で使用されている主要なダンパの主な仕様を表1-1に示す。

これらのダンパを駆動方法の観点からグループ化し、それぞれのグループより以下のとおり代表機器を選定した。

1.1 グループ化の考え方及び結果

表1-1に示すダンパを駆動方法の観点で分類すると、以下の5つのダンパに分類される。

- (1) 空気作動ダンパ
- (2) 防火ダンパ
- (3) 電動ダンパ
- (4) 逆止ダンパ
- (5) 手動ダンパ

1.2 代表機器の選定

- (1) 空気作動ダンパ

サイズが大きいディーゼル発電機室排気ダンパを代表機器とする。

- (2) 防火ダンパ

重要度が高く、サイズが大きい1次系継電器室排気系第2ガス圧連動ダンパを代表機器とする。

- (3) 電動ダンパ

このグループには、緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ、緊急時対策所非常用空気浄化フィルタユニット出口電動ダンパ及び緊急時対策棟出入管理エリア給気電動気密ダンパが属するが、重要度、サイズとも同様であるため緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパを代表機器とする。

- (4) 逆止ダンパ

このグループには、緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパのみが属するため、代表機器は緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパとする。

(5) 手動ダンパー

サイズが大きい緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパーを代表機器とする。

表1-1 (1/6) 川内1号炉 ダンパの主な仕様

分離基準		機器名称 (台数)	仕様	選定基準	選定	選定理由
型式	駆動方法 (作動原理)		サイズ (mm)	重要度 ^{*1}		
ダンパ	空気作動	格納容器排気ファン出口ダンパ (2)	1,205× 905	MS-1	◎	サイズ
		安全補機室補助建屋側排気ダンパ (2)	1,110×1,110	MS-1		
		安全補機室給氣ユニット入口ダンパ (2)	1,066×1,066	MS-1		
		安全補機室給氣ファン入口ダンパ (2)	1,066×1,066	MS-1		
		安全補機室給氣ファン出口ダンパ (2)	1,218× 915	MS-1		
		安全補機室排気フィルタユニット入口ダンパ (2)	1,218×1,218	MS-1		
		安全補機室排気ファン入口ダンパ (2)	1,066×1,066	MS-1		
		安全補機室排気ファン出口ダンパ (2)	1,066×1,066	MS-1		
		格納容器排気筒放出第1ダンパ (1)	φ 410	MS-1		
		格納容器排気筒放出第2ダンパ (1)	φ 410	MS-1		
		ディーゼル発電機室給氣ファン入口ダンパ (4)	1,824×1,824	MS-1		
		ディーゼル発電機室排気ダンパ (2)	4,250×2,127	MS-1		
		補助給水ポンプ室給氣ファン入口ダンパ (2)	763× 763	MS-1		
		補助給水ポンプ室排気ファン出口ダンパ (2)	763× 763	MS-1		
		制御用空気圧縮機室給氣ファン入口ダンパ (2)	611× 611	MS-1		
		制御用空気圧縮機室給氣ファン出口ダンパ (2)	611× 611	MS-1		
		制御用空気圧縮機室排気ファン入口ダンパ (2)	611× 611	MS-1		
		制御用空気圧縮機室排気ファン出口ダンパ (2)	611× 611	MS-1		
		安全補機開閉器室連絡ダクト隔離ダンパ (4)	1,218× 915 1,067×1,067	MS-1		
		安全補機開閉器室空調ファン入口ダンパ (2)	1,218× 915	MS-1		
		安全補機開閉器室空調ファン出口ダンパ (2)	1,066×1,066	MS-1		
		中央制御室外気取入ダンパ (2)	839× 915	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室外気取入事故時循環ダンパ (4)	839× 915	MS-1、重 ^{*2}		

*1 : 機能は最上位の機能を示す

*2 : 重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

表1-1 (2/6) 川内1号炉 ダンパの主な仕様

分離基準		機器名称 (台数)	仕様	選定基準	選定	選定理由
型式	駆動方法 (作動原理)		サイズ (mm)	重要度 ^{*1}		
ダンパ	空気作動	中央制御室外気取入事故時切換ダンパ (2)	839× 915	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室非常用循環ファン入口ダンパ (2)	839× 915	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室非常用循環ファン出口ダンパ (2)	839× 915	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室空調ファン入口ダンパ (2)	2,127×1,066	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室空調ファン出口ダンパ (2)	1,521×1,218	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室循環ファン入口ダンパ (2)	1,521×1,521	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室循環ファン出口ダンパ (2)	1,521×1,521	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室通常時放出ダンパ (2)	611× 611	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室事故時放出ダンパ (2)	611× 611	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室排気ファン入口ダンパ (2)	308× 308	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室排気ファン出口ダンパ (2)	308× 308	MS-1、重 ^{*2}		
	防火ダンパ	補助給水ポンプ室給気ファン入口防火ダンパ (2)	700× 700	MS-1		
		補助給水ポンプ室給気ファン出口第1防火ダンパ (2)	200× 200	MS-1		
		補助給水ポンプ室給気ファン出口第2防火ダンパ (2)	200× 200	MS-1		
		補助給水ポンプ室排気ファン出口第1防火ダンパ (2)	700× 700	MS-1		
		補助給水ポンプ室排気ファン出口第2防火ダンパ (2)	700× 700	MS-1		
		補助給水ポンプ室排気ファン出口第3防火ダンパ (1)	700× 700	MS-1		
		アニュラス空気浄化よう素除去フィルタユニット入口防火ダンパ (2)	φ 700	MS-1、重 ^{*2}		
		アニュラス空気浄化よう素除去フィルタユニット出口防火ダンパ (2)	φ 700	MS-1、重 ^{*2}		
		充てん/高圧注入ポンプ室給気防火ダンパ (3)	300× 300	MS-1		
		充てん/高圧注入ポンプ室排気防火ダンパ (3)	300× 300	MS-1		
		安全補機室排気フィルタユニット入口第1防火ダンパ (1)	1,100× 600	MS-1		

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

表1-1 (3/6) 川内1号炉 ダンパの主な仕様

分離基準		機器名称 (台数)	仕様	選定基準	選定	選定理由
型式	駆動方法 (作動原理)		サイズ (mm)	重要度 ^{*1}		
ダンパ	防火ダンパ	安全補機室排気フィルタユニット入口第2防火ダンパ (1)	1,100× 600	MS-1		
		安全補機室排気フィルタユニット出口第1防火ダンパ (1)	1,100× 600	MS-1		
		安全補機室排気フィルタユニット出口第2防火ダンパ (1)	1,100× 600	MS-1		
		余熱除去ポンプ室排気防火ダンパ (2)	φ 250	MS-1		
		制御用空気圧縮機室給気ファン入口防火ダンパ (2)	500× 500	MS-1		
		制御用空気圧縮機室給気ファン出口防火ダンパ (2)	500× 500	MS-1		
		制御用空気圧縮機室排気ファン入口防火ダンパ (2)	500× 500	MS-1		
		制御用空気圧縮機室排気ファン出口防火ダンパ (2)	500× 500	MS-1		
		計算機室出口排気系防火ダンパ (1)	1,000×1,000	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室出口排気系第1防火ダンパ (1)	500×1,000	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室出口排気系第2防火ダンパ (1)	1,000×1,000	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室空調系第1防火ダンパ (1)	500× 700	MS-1		
		中央制御室空調系第2防火ダンパ (1)	600× 500	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室空調系第3防火ダンパ (1)	700× 600	MS-1		
		中央制御室給気系防火ダンパ (1)	600× 700	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室入口給気系防火ダンパ (1)	600× 700	MS-1、重 ^{*2}		
		配線処理室入口給気系防火ダンパ (1)	1,000× 500	MS-1		
		配線処理室出口排気系防火ダンパ (1)	800× 600	MS-1		
		配線処理室給気系防火ダンパ (1)	500× 600	MS-1		
		1次系継電器室入口給気系防火ダンパ (1)	500× 700	MS-1、重 ^{*2}		
		1次系継電器室排気系防火ダンパ (1)	900× 700	MS-1、重 ^{*2}		
		2次系継電器室入口給気系防火ダンパ (1)	800× 300	MS-1		
		中央制御室非常用循環ファン出口防火ダンパ (2)	800× 800	MS-1、重 ^{*2}		
		中央制御室非常用循環フィルタユニット出口防火ダンパ (1)	800× 800	MS-1、重 ^{*2}		

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

表1-1 (4/6) 川内1号炉 ダンパの主な仕様

分離基準		機器名称 (台数)	仕様	選定基準	選定	選定理由
型式	駆動方法 (作動原理)		サイズ (mm)	重要度 ^{*1}		
ダンパ	防火ダンパ	中央制御室非常用循環フィルタユニット入口第1防火ダンパ(1)	800× 800	MS-1、重 ^{*2}	◎	重要度 サイズ
		中央制御室非常用循環フィルタユニット入口第2防火ダンパ(1)	800× 800	MS-1、重 ^{*2}		
		安全補機開閉器室給気防火ダンパ(2)	500×1,000	MS-1		
		安全補機開閉器室排気防火ダンパ(2)	650× 400	MS-1		
		安全補機開閉器室出口排気防火ダンパ(2)	500×1,000	MS-1		
		C R D M開閉器室出口給気防火ダンパ(1)	150× 500	MS-1		
		原子炉コントロールセンタ室(C)給気防火ダンパ(1)	300× 300	MS-1		
		原子炉コントロールセンタ室(C)排気防火ダンパ(1)	300× 300	MS-1		
		安全補機開閉器室空調ファン出口防火ダンパ(2)	750× 750	MS-1		
		インバータ室給気防火ダンパ(2)	150× 500 500× 500	MS-1		
		インバータ室排気防火ダンパ(1)	600× 300	MS-1		
		インバータ室排気第1防火ダンパ(1)	600× 300	MS-1		
		インバータ室排気第2防火ダンパ(1)	150× 500	MS-1		
		1次系継電器室給気系第1ガス圧連動ダンパ(1)	500× 700	MS-1		
		1次系継電器室給気系第2ガス圧連動ダンパ(1)	500× 700	MS-1、重 ^{*2}		
		1次系継電器室排気系第1ガス圧連動ダンパ(1)	600× 600	MS-1、重 ^{*2}		
		1次系継電器室排気系第2ガス圧連動ダンパ(1)	900× 700	MS-1、重 ^{*2}		
		安全補機開閉器室給気系第1ガス圧連動ダンパ(2)	650× 400	MS-1		
		安全補機開閉器室給気系第2ガス圧連動ダンパ(2)	750× 750	MS-1		
		安全補機開閉器室排気系第1ガス圧連動ダンパ(2)	1,000× 500	MS-1		
		安全補機開閉器室排気系第2ガス圧連動ダンパ(2)	650× 400	MS-1		
		配線処理室給気系第1ガス圧連動ダンパ(1)	500× 300	MS-1		
		配線処理室給気系第2ガス圧連動ダンパ(1)	1,000× 500	MS-1		

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

表1-1 (5/6) 川内1号炉 ダンバの主な仕様

分離基準		機器名称 (台数)	仕様	選定基準	選定	選定理由
型式	駆動方法 (作動原理)		サイズ (mm)	重要度 ^{*1}		
ダンバ	防火ダンバ	配線処理室排気系第1ガス圧連動ダンバ (1)	800× 600	MS-1		
		配線処理室排気系第2ガス圧連動ダンバ (1)	400× 400	MS-1		
		充てん／高圧注入ポンプ室給気系ガス圧連動ダンバ (3)	300× 300	MS-1		
		充てん／高圧注入ポンプ室排気系ガス圧連動ダンバ (3)	300× 300	MS-1		
		余熱除去ポンプ室排気系ガス圧連動ダンバ (2)	φ 300 φ 250	MS-1		
		電動補助給水ポンプ室給気系第1ガス圧連動ダンバ (1)	1,000×1,000	MS-1		
		電動補助給水ポンプ室給気系第2ガス圧連動ダンバ (1)	200× 200	MS-1		
		電動補助給水ポンプ室給気系第3ガス圧連動ダンバ (1)	200× 200	MS-1		
		電動補助給水ポンプ室排気系第1ガス圧連動ダンバ (1)	700× 700	MS-1		
		電動補助給水ポンプ室排気系第2ガス圧連動ダンバ (1)	700× 700	MS-1		
		制御用圧縮機室給気系ガス圧連動ダンバ (2)	500× 500	MS-1		
		制御用圧縮機室排気系ガス圧連動ダンバ (2)	500× 500	MS-1		
		緊急時対策所(休憩所)給気ガス圧連動ダンバ (1)	φ 300	重 ^{*2}		
		緊急時対策所非常用空気浄化設備給気ガラリ防火ダンバ (1)	558× 558	重 ^{*2}		
		緊急時対策所非常用空気浄化系防火ダンバ1 (1)	558× 558	重 ^{*2}		
		緊急時対策所非常用空気浄化系防火ダンバ2 (1)	558× 558	重 ^{*2}		
		緊急時対策所非常用空気浄化系防火ダンバ3 (1)	558× 558	重 ^{*2}		
		緊急時対策所給気防火ダンバ1 (1)	φ 458	重 ^{*2}		
		緊急時対策所給気防火ダンバ2 (1)	φ 458	重 ^{*2}		
		緊急時対策所(休憩所)給気防火ダンバ (1)	φ 308	重 ^{*2}		

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

表1-1 (6/6) 川内1号炉 ダンパの主な仕様

分離基準		機器名称 (台数)	仕様	選定基準	選定	選定理由
型式	駆動方法 (作動原理)		サイズ (mm)	重要度 ^{*1}		
ダンパ	電動ダンパ	緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ(2)	558× 558	重*	◎	サイズ、重要度とも同様である
		緊急時対策所非常用空気浄化フィルタユニット出口電動ダンパ(2)	558× 558	重*		
		緊急時対策棟出入管理エリア給気電動気密ダンパ(1)	558× 558	重*		
	逆止ダンパ	緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパ(2)	558× 558	重*	◎	
	手動ダンパ	緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ(2)	558× 558	重*	◎	サイズ
		緊急時対策所非常用空気浄化ファン入口手動ダンパ(2)	558× 558	重*		
		緊急時対策所非常用空気浄化フィルタユニット バイパスライン下流手動ダンパ(1)	558× 558	重*		
		緊急時対策所給気手動ダンパ(1)	Φ 458	重*		
		緊急時対策所(休憩所)給気手動ダンパ1(1)	Φ 308	重*		
		緊急時対策棟出入管理エリア給気手動ダンパ1(1)	558× 558	重 ^{*2}		

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

2. 代表機器の技術評価

本章では、1章で代表機器とした以下のダンパについて技術評価を実施する。

- ① ディーゼル発電機室排気ダンパ
- ② 1次系継電器室排気系第2ガス圧連動ダンパ
- ③ 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ
- ④ 緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパ
- ⑤ 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ

2.1 構造、材料及び使用条件

2.1.1 ディーゼル発電機室排気ダンパ

(1) 構 造

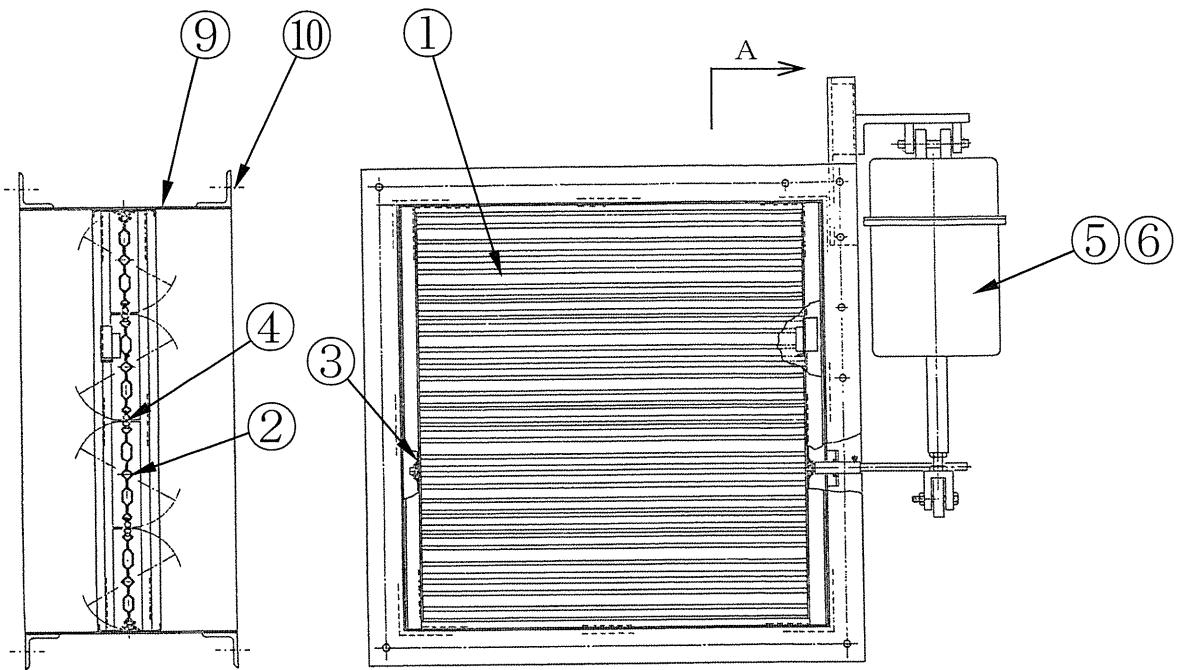
川内1号炉のディーゼル発電機室排気ダンパは、流路を構成するケーシング、流路を仕切るダンパ羽根、ダンパ羽根を作動させるダンパシャフト、駆動装置(ハウジング、ばね)等で構成される。

ダンパ羽根及びダンパシャフトは炭素鋼を使用している。

川内1号炉のディーゼル発電機室排気ダンパの構造図を図2.1-1に示す。

(2) 材料及び使用条件

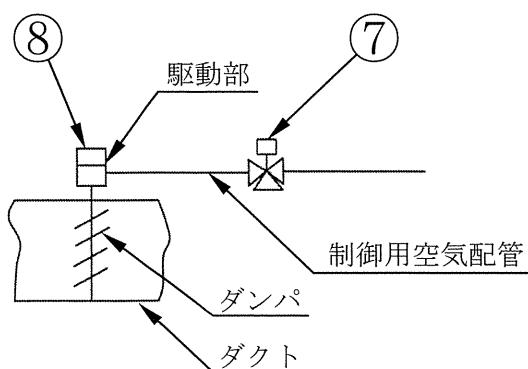
川内1号炉のディーゼル発電機室排気ダンパの使用材料及び使用条件を表2.1-1及び表2.1-2に示す。



A-A断面図

正面図

A →



No.	部 位
①	ダンパ羽根
②	ダンパシャフト
③	軸受(すべり)
④	シール
⑤	ハウジング
⑥	ばね
⑦	電磁弁
⑧	ポジションスイッチ
⑨	ケーシング
⑩	接続ボルト

図2.1-1 川内1号炉 ディーゼル発電機室排気ダンパ構造図

表2.1-1 川内1号炉 ディーゼル発電機室排気ダンパ主要部位の使用材料

部 位	材 料
ダンパ羽根	炭素鋼
ダンパシャフト	炭素鋼
軸受(すべり)	合成樹脂
シール	消耗品・定期取替品
ハウジング	アルミ合金
ばね	ばね鋼
電磁弁	消耗品・定期取替品
ポジションスイッチ	炭素鋼、銀
ケーシング	炭素鋼
接続ボルト	炭素鋼

表2.1-2 川内1号炉 ディーゼル発電機室排気ダンパの使用条件

サ イ ズ	4,250×2,127(mm)
周 围 温 度	約40°C
設 置 場 所	屋 内

2.1.2 1次系継電器室排気系第2ガス圧運動ダンパ

(1) 構造

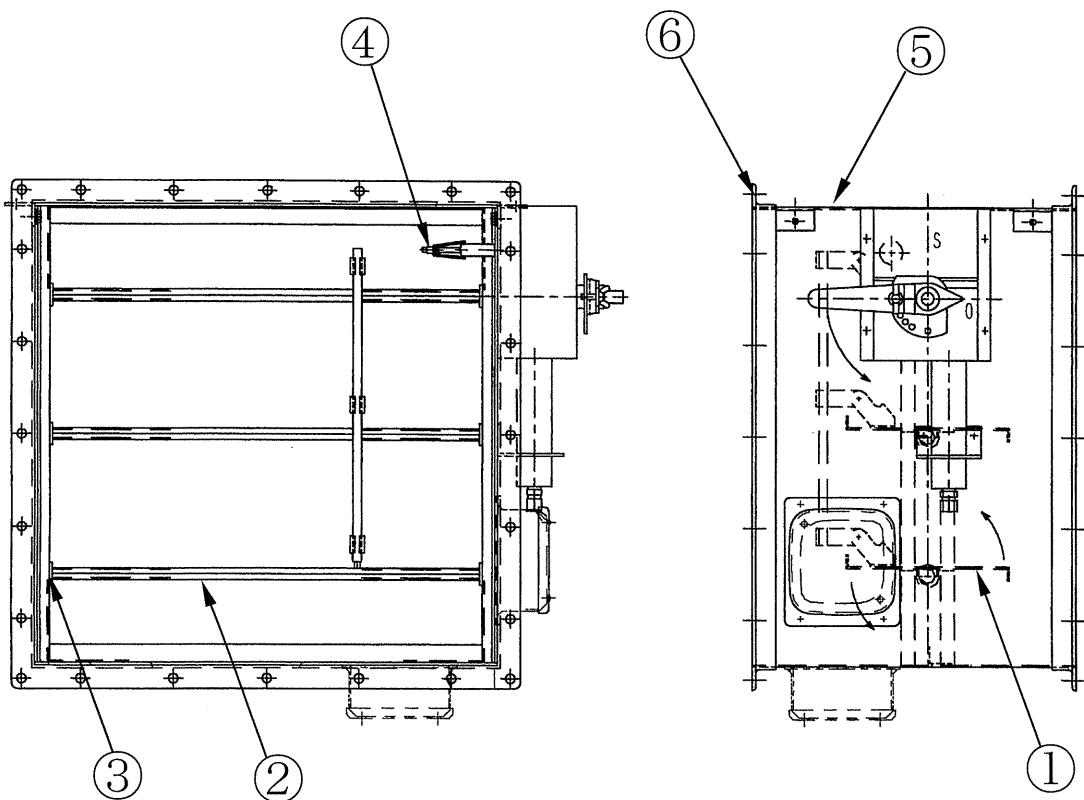
川内1号炉の1次系継電器室排気系第2ガス圧運動ダンパは、火災の延焼を防止するためダクトに設置されており、流路を構成するケーシング、流路を仕切るダンパ羽根、ダンパ羽根を作動させるダンパシャフト、ヒューズ等で構成されている。

ケーシング、ダンパ羽根及びダンパシャフトには炭素鋼を使用している。

川内1号炉の1次系継電器室排気系第2ガス圧運動ダンパの構造図を図2.1-2に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の1次系継電器室排気系第2ガス圧運動ダンパの使用材料及び使用条件を表2.1-3及び表2.1-4に示す。



No.	部 位
①	ダンパ羽根
②	ダンパシャフト
③	軸受 (すべり)
④	ヒューズ
⑤	ケーシング
⑥	接続ボルト

図2.1-2 川内1号炉 1次系総電器室排気系第2ガス圧運動ダンパ構造図

表2.1-3 川内1号炉 1次系継電器室排気系第2ガス圧連動ダンパ主要部位の使用材料

部 位	材 料
ダンパ羽根	炭 素 鋼
ダンパシャフト	炭 素 鋼
軸受（すべり）	ステンレス鋼
ヒューズ	消耗品・定期取替品
ケーシング	炭 素 鋼
接続ボルト	炭 素 鋼

表2.1-4 川内1号炉 1次系継電器室排気系第2ガス圧連動ダンパの使用条件

サ イ ズ	900×700 (mm)
周 囲 溫 度	約40°C
設 置 場 所	屋 内

2.1.3 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ

(1) 構造

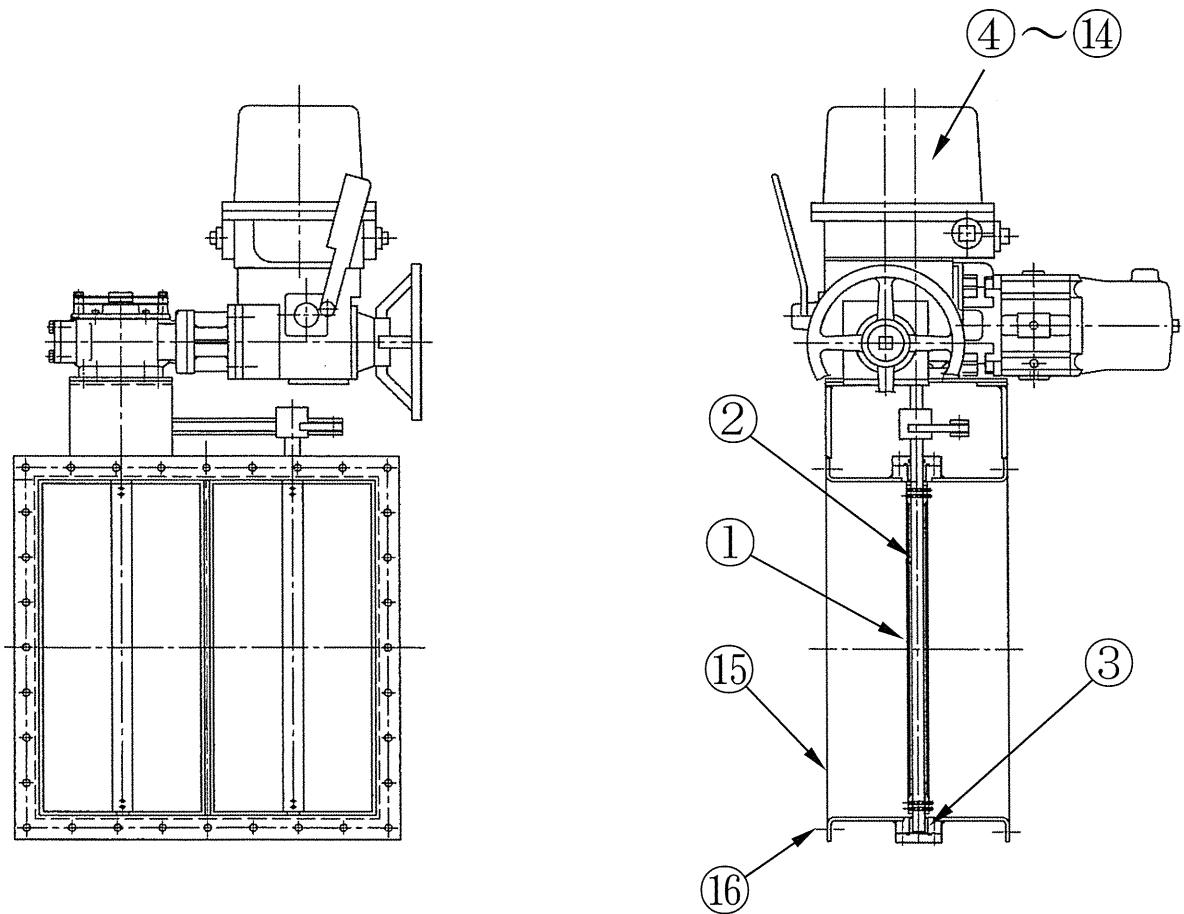
川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパは、流路を構成するケーシング、流路を仕切るダンパ羽根、ダンパ羽根を作動させるダンパシャフト、電動機等で構成されている。

ケーシング及びダンパ羽根には炭素鋼、ダンパシャフトにはステンレスを使用している。

川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパの構造図を図2.1-3に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパの使用材料及び使用条件を表2.1-5及び表2.1-6に示す。



No.	部 位	No.	部 位
①	ダンパ羽根	⑨	主軸
②	ダンパシャフト	⑩	ブラケット
③	軸受 (すべり)	⑪	軸受 (ころがり)
④	固定子コア	⑫	シールリング
⑤	フレーム	⑬	Oリング
⑥	固定子コイル	⑭	ガスケット
⑦	口出線・接続部品	⑮	ケーシング
⑧	回転子コア	⑯	接続ボルト

図2.1-3 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ
構造図

表2.1-5 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ
主要部位の使用材料

部 位	材 料
ダンパ羽根	炭素鋼
ダンパシャフト	ステンレス鋼
軸受 (すべり)	プラスチックーポリオキシメチレン
電動機	固定子コア
	フレーム
	固定子コイル
	出線・接続部品
	回転子コア
	主軸
	ブラケット
	軸受 (ころがり)
	シールリング
	Oリング
	ガスケット
ケーシング	炭素鋼
接続ボルト	炭素鋼

表2.1-6 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ
の使用条件

サ イ ズ	558×558 (mm)
周 囲 温 度	約40°C
設 置 場 所	屋 内

2.1.4 緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパ

(1) 構造

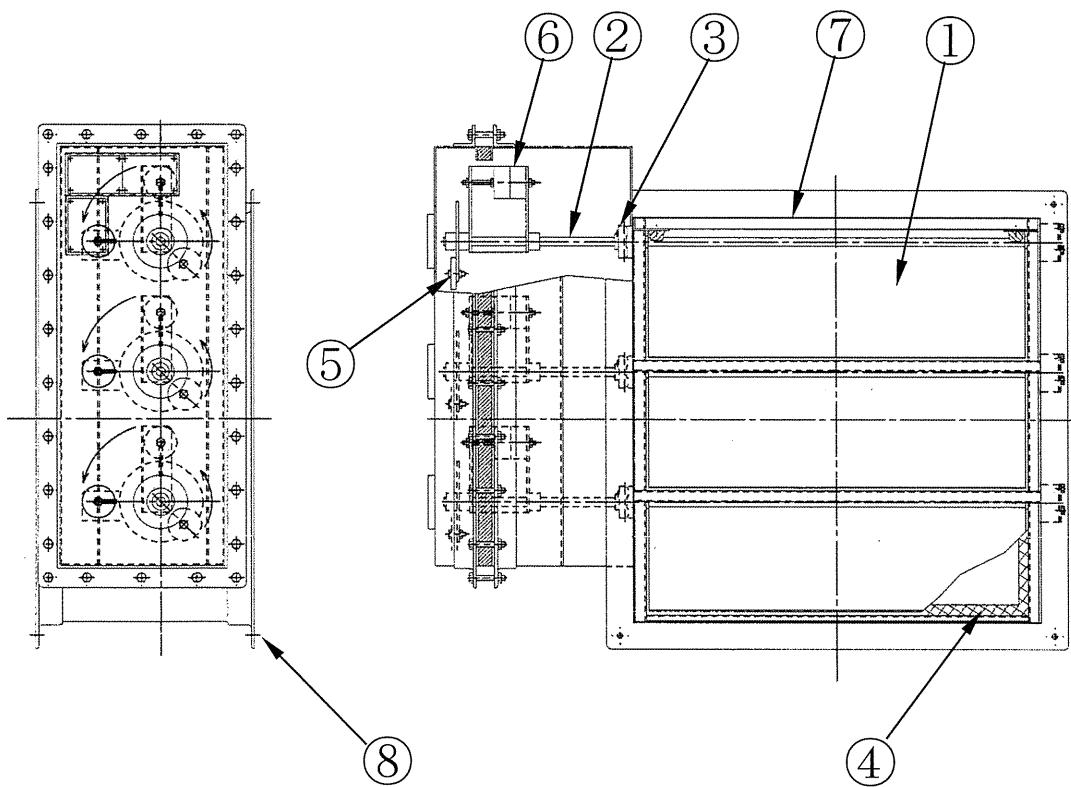
川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパは、流路を構成するケーシング、流路を仕切るダンパ羽根、ダンパ羽根を作動させるダンパシャフト等で構成されている。

ケーシング、ダンパ羽根及びダンパシャフトには炭素鋼を使用している。

川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパの構造図を図2.1-4に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパの使用材料及び使用条件を表2.1-7及び表2.1-8に示す。



No.	部 位
①	ダンパ羽根
②	ダンパシャフト
③	軸受（ころがり）
④	パッキン
⑤	閉鎖ウェイト
⑥	バランスウェイト
⑦	ケーシング
⑧	接続ボルト

図2.1-4 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパ構造図

表2.1-7 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパ主要部位の
使用材料

部 位	材 料
ダンパ羽根	炭素鋼
ダンパシャフト	炭素鋼
軸受（ころがり）	消耗品・定期取替品
パッキン	消耗品・定期取替品
閉鎖ウェイト	炭素鋼
バランスウェイト	炭素鋼
ケーシング	炭素鋼
接続ボルト	炭素鋼

表2.1-8 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパの使用条件

サ イ ズ	558×558(mm)
周 囲 溫 度	約40°C
設 置 場 所	屋 内

2.1.5 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ

(1) 構造

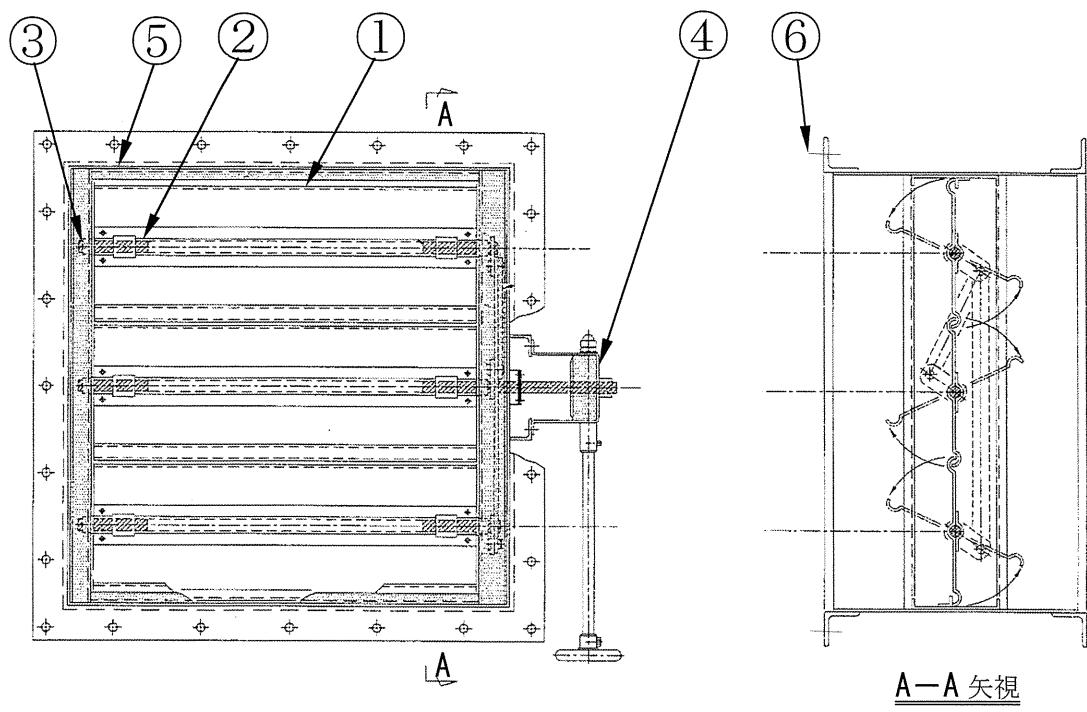
川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパは、流路を構成するケーシング、流路を仕切るダンパ羽根及びダンパ羽根を作動させるダンパシャフト等で構成されている。

ケーシング、ダンパ羽根及びダンパシャフトには炭素鋼を使用している。

川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパの構造図を図2.1-5に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパの使用材料及び使用条件を表2.1-9及び表2.1-10に示す。



No.	部 位
①	ダンパ羽根
②	ダンパシャフト
③	軸受（すべり）
④	駆動装置
⑤	ケーシング
⑥	接続ボルト

図2.1-5 川内1号炉 緊急時対策所非常用空气净化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ構造図

表2.1-9 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ
主要部位の使用材料

部 位	材 料
ダンパ羽根	炭素鋼
ダンパシャフト	炭素鋼
軸受(すべり)	ステンレス鋼
駆動装置	炭素鋼
ケーシング	炭素鋼
接続ボルト	炭素鋼

表2.1-10 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ
の使用条件

サ イ ズ	558×558(mm)
周 囲 温 度	約40°C
設 置 場 所	屋 内

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

ダンパの機能である風量調整機能及び系統隔離機能を維持するためには、次の3つの項目が必要である。

- ① 開閉機能の維持
- ② バウンダリの維持
- ③ 機器の支持

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

ダンパ個々について機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料及び現在までの運転経験を考慮し、表2.2-1～表2.2-5に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象（表2.2-1～表2.2-5で○となっているもの）としては、以下の事象がある。

(1) 固定子コイル、口出線・接続部品の絶縁低下

〔緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ〕

固定子コイル、口出線・接続部品の絶縁物は有機物であり、機械的、熱的、電気的、環境的要因で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

2.2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2.2-1～表2.2-5で△となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

なお、日常劣化管理事象ではない事象はない。

(1) ダンパ羽根及びケーシング等の腐食（全面腐食）〔共通〕

ダンパ羽根及びケーシング等は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装又は亜鉛メッキにより腐食を防止しており、塗装又はメッキ面が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装又はメッキ面の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(2) ダンパシャフトの固着 [共通]

ダンパシャフトは炭素鋼であり、潤滑油が不足した場合、長期間の使用による腐食により固着することが想定される。

しかしながら、ダンパシャフトの表面はクロムメッキ又は亜鉛メッキを施し腐食を防止しており、腐食による固着の可能性は小さい。

また、分解点検時のダンパ作動確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(3) ダンパシャフト、主軸及び軸受の摩耗 [ディーゼル発電機室排気ダンパ、1次系継電器室排気系第2ガス圧連動ダンパ、緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ、緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ]

ダンパシャフト、主軸及び軸受はダンパの開閉による摺動により、摩耗が想定される。

しかしながら、分解点検時のダンパ作動確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(4) ばねの変形（応力緩和）[ディーゼル発電機室排気ダンパ]

ばねは応力状態にて長期間保持されることにより、変形（応力緩和）が想定される。

しかしながら、ばねに発生する応力は弾性範囲であり、日本ばね工業会にて実施したばね材料と使用環境温度の実態調査結果と比べて、当該ばねは余裕のある環境で使用している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時のダンパ作動確認により、機器の健全性を維持している。

(5) ポジションスイッチの導通不良 [ディーゼル発電機室排気ダンパ]

ポジションスイッチは接点部分に付着する浮遊塵埃により、導通不良が想定される。

しかしながら、ポジションスイッチの接点部分はケース内に収納されており、塵埃の付着により導通不良が発生する可能性は小さい。

また、分解点検時の動作確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(6) 接続ボルトの腐食（全面腐食）[共通]

接続ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡回点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(7) 固定子コア及び回転子コアの腐食（全面腐食）

[緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ]

固定子コア、回転子コアは珪素鋼板であり、腐食が想定される。

しかしながら、固定子コア、回転子コアはエポキシモールドにより、腐食を防止している。さらに同様の施工である他の機器では、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時に目視確認により、機器の健全性を確認している。

2.2.4 消耗品及び定期取替品

シール、シールリング、Oリング及びガスケットは、分解点検時に取り替えている消耗品であり、ヒューズ、軸受（すべり）及び軸受（ころがり）は目視確認結果により取り替える消耗品である。また、電磁弁は定期取替品である。いずれも長期使用はせず取替えを前提としていることから、高経年化対策を見極める上での評価対象外とする。

表2.2-1 川内1号炉 ディーゼル発電機室排気ダンパに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲労割れ	応力腐食割れ	熱時効	劣 化		
開閉機能の維持	ダンパ羽根		炭 素 鋼		△					*1 : 固着 *2 : 変形 (応力緩和) *3 : 導通不良	
	ダンパシャフト		炭 素 鋼	△							
	軸受 (すべり)		合成樹脂	△							
	シ ー ル	◎	—								
	ハウジング		アルミ合金								
	ば ね		ば ね 鋼							△*2	
	電 磁 弁	◎	—								
	ポジションスイッチ		炭素鋼、銀							△*3	
バウンダリの維持	ケーシング		炭 素 鋼		△						
機器の支持	接続ボルト		炭 素 鋼		△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-2 川内1号炉 1次系継電器室排気系第2ガス圧連動ダンパに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲労割れ	応力腐食割れ	熱時効	劣 化		
開閉機能の維持	ダンパ羽根		炭 素 鋼		△					*1 : 固着	
	ダンパシャフト		炭 素 鋼	△							
	軸受 (すべり)		ステンレス鋼	△							
	ヒューズ	◎	—								
バウンダリの維持	ケーシング		炭 素 鋼		△						
機器の支持	接続ボルト		炭 素 鋼		△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-3 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
開閉機能の維持 電動機	ダンパ羽根		炭 素 鋼		△					*1: 固着 *2: 絶縁低下	
	ダンパシャフト		炭 素 鋼	△							
	軸受 (すべり)		ステンレス鋼	△							
	固定子コア		珪素鋼板		△						
	フレーム		鋳 鉄		△						
	固定子コイル		銅、ポリアミドイミド銅線								
	口出線・接続部品		銅、シリコンゴム								
	回転子コア		珪素鋼板		△						
	主軸		低合金鋼	△							
	ブラケット		鋳 鉄		△						
	軸受 (ころがり)	◎	—								
	シールリング	◎	—								
	Oリング	◎	—								
	ガスケット	◎	—								
バウンダリの維持	ケーシング		炭 素 鋼		△						
機器の支持	接続ボルト		炭 素 鋼		△						

△ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-4 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化ファン出口逆止ダンパに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲労割れ	応力腐食割れ	熱時効	劣 化		
開閉機能の維持	ダンパ羽根		炭 素 鋼		△					*1 : 固着	
	ダンパシャフト		炭 素 鋼								
	軸受（ころがり）	◎	一								
	パッキン	◎	一								
	閉鎖ウェイト		炭 素 鋼		△						
	バランスウェイト		炭 素 鋼		△						
バウンダリの維持	ケーシング		炭 素 鋼		△						
機器の支持	接続ボルト		炭 素 鋼		△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-5 川内1号炉 緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口手動ダンパ

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経年劣化事象						備 考	
				減肉		割れ		材質変化			
				摩耗	腐食	疲労割れ	応力腐食割れ	熱時効	劣化		
開閉機能の維持	ダンパ羽根		炭素鋼		△					*1：固着	
	ダンパシャフト		炭素鋼	△							
	軸受（すべり）		ステンレス鋼	△							
	駆動装置		炭素鋼		△						
バウンダリの維持	ケーシング		炭素鋼		△						
機器の支持	接続ボルト		炭素鋼		△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価

2.3.1 固定子コイル及び口出線・接続部品の絶縁低下

[緊急時対策所非常用空気浄化設備電気加熱コイル入口電動ダンパ]

a. 事象の説明

固定子コイル及び口出線の絶縁低下の事象は、弁の電動装置と電圧区分、絶縁仕様及び使用環境は同様であることから、弁の技術評価書のうち「電動装置」の電動機の固定子コイル及び口出線・接続部品の絶縁低下の事象の説明を参照のこと。

b. 技術評価

事故時雰囲気内で機能要求のない電動ダンパについて、固定子コイル及び口出線の絶縁低下に対する技術評価は、弁の電動装置と電圧区分、絶縁仕様及び使用環境は同様であることから、弁の技術評価書のうち「電動装置」の事故時機能要求のない電動機の固定子コイル及び口出線の絶縁低下に対する技術評価を参照のこと。

c. 高経年化への対応

固定子コイル及び口出線の絶縁低下に対する高経年化への対応は、弁の電動装置と電圧区分、絶縁仕様及び使用環境は同様であることから、弁の技術評価書のうち「電動装置」の電動機の固定子コイル及び口出線の絶縁低下に対する高経年化への対応を参照のこと。

3. 代表機器以外への展開

本章では、2章で実施した代表機器の技術評価結果について、1章で実施したグループ化で代表機器となっていない機器への展開について検討した。

なお、経年劣化事象の抽出にあたっては、2章の代表機器における経年劣化事象の抽出と同様に、水平展開機器各々の構造、材料、使用条件等の特殊性を考慮して選定している。

- ① 換気空調系統 空気作動ダンパ
- ② 換気空調系統 防火ダンパ
- ③ 換気空調系統 電動ダンパ
- ④ 換気空調系統 手動ダンパ

3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

3.1.1 固定子コイル及び出線・接続部品の絶縁低下 [電動ダンパ共通]

電圧区分、絶縁仕様及び使用環境は代表機器と同様であることから、弁の技術評価書のうち「電動装置」の電動機の固定子コイル及び出線の絶縁低下事象の評価を参照のこと。

3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

2.2.3の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

なお、日常劣化管理事象ではない事象はない。

3.2.1 ダンパ羽根及びケーシング等の腐食（全面腐食）[共通]

ダンパ羽根及びケーシング等は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装又は亜鉛メッキにより腐食を防止しており、塗装又はメッキ面が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡回点検等で目視により塗装又はメッキ面の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.2 ダンパシャフトの固着 [共通]

炭素鋼のダンパシャフトは、潤滑油が不足した場合、長期間の使用による腐食により固着することが想定される。

しかしながら、ダンパシャフトの表面はクロムメッキを施し腐食を防止しており、腐食による固着の可能性は小さい。

また、分解点検時のダンパ作動確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.3 ダンパシャフト、主軸及び軸受の摩耗 [共通]

ダンパシャフト、主軸及び軸受はダンパの開閉による摺動により、摩耗が想定される。

しかしながら、分解点検時のダンパ作動確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.4 ばねの変形（応力緩和）[空気作動ダンパ共通]

ばねは応力状態にて長期間保持されることにより、変形（応力緩和）が想定される。

しかしながら、ばねに発生する応力は弾性範囲であり、日本ばね工業会にて実施したばね材料と使用環境温度の実態調査結果と比べて、当該ばねは余裕のある環境で使用している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時のダンパ作動確認により、機器の健全性を維持している。

3.2.5 ポジションスイッチの導通不良 [空気作動ダンパ共通]

ポジションスイッチは接点部分に付着する浮遊塵埃により、導通不良が想定される。

しかしながら、ポジションスイッチの接点部分はケース内に収納されており、塵埃の付着により導通不良が発生する可能性は小さい。

また、分解点検時の動作確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.6 接続ボルトの腐食（全面腐食）[共通]

接続ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.7 固定子コア及び回転子コアの腐食（全面腐食）[電動ダンパ共通]

固定子コア、回転子コアは珪素鋼板であり、腐食が想定される。

しかしながら、固定子コア、回転子コアはエポキシモールドにより、腐食を防止している。さらに同様の施工である他の機器では、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時に目視確認により、機器の健全性を確認している。

川内原子力発電所 1号炉

機械設備の技術評価書

[運転を断続的に行うこと前提とした評価]

九州電力株式会社

川内 1 号炉の重機器サポート、空気圧縮装置、燃料取扱設備、原子炉容器上部ふた付属設備、原子炉容器内挿物、濃縮減容設備、スチームコンバータ及び水素濃度制御装置（以上の総称として以下、「機械設備」という。）のうち、評価対象機器である安全重要度分類審査指針におけるクラス 1、2 の機器、高温・高圧の環境下にあるクラス 3 の機器及び常設重大事故等対処設備に属する機器を設置場所、型式、材料等でグループ化し、同一グループ内の複数の機器の存在を考慮して、重要度、構造等の観点から代表機器を選定した。

これらの一覧を表 1 に、機能を表 2 に示す。

本評価書においては、これら代表機器について技術評価を行うとともに、代表機器以外の機器についても技術評価を展開している。また、基礎ボルトについては各機器の基礎ボルトをまとめて 9 章で技術評価を実施している。本評価書における技術評価結果で現状保全を継続すべき項目としたものについては、現状保全の点検手法の適切性を確認しており、現状保全を継続することで健全性の維持は可能であると考える。

なお、点検等で確認した結果、異常が認められた場合、速やかに対策を施すこととしており、異常が認められた場合に、対策を実施する旨の記載は省略している。

機械設備及び基礎ボルトは以下の 9 つに分類している。

- 1 重機器サポート
- 2 空気圧縮装置
- 3 燃料取扱設備
- 4 原子炉容器上部ふた付属設備
- 5 原子炉容器内挿物
- 6 濃縮減容設備
- 7 スチームコンバータ
- 8 水素濃度制御装置
- 9 基礎ボルト

なお、空気圧縮装置、濃縮減容設備及びスチームコンバータの弁に分類されるものについては、「弁の技術評価書」にて評価を実施するものとし、本評価書には含まれていない。

また、川内 1、2 号炉の共用設備のうち 2 号炉で設置されている機械設備については、「川内原子力発電所 1 号炉 共用設備（他号炉設備）の技術評価書」にて評価を実施するものとし、本評価書には含まれていない。

表1 (1/8) 川内1号炉 主要な機械設備 重機器サポート

機 器 名 称	重要度 ^{*1}	部 位 名 称	使 用 条 件
			最 高 使 用 温 度 (℃)
原子炉容器サポート	PS-1	原子炉容器サポート	約170
蒸気発生器サポート	PS-1	上部胴サポート	約 49
		上部胴サポート オイルスナバ	約270
		中間胴サポート	約280
		中間胴サポート オイルスナバ	約210
		下部サポート	約230
		支 持 脚	約310
1次冷却材ポンプサポート	PS-1	上部サポート	約 49
		オイルスナバ	約 49
		下部サポート	約160
		支 持 脚	約140
加圧器サポート	PS-1	上部サポート	約190
		下部サポート (スカート)	約320

*1：機能は最上位の機能を示す

表 1 (2/8) 川内 1 号炉 主要な機械設備 空気圧縮装置

機 器 名 称 (台 数)	仕 様 (容量)	重要度 ^{*1}	使 用 条 件		
			運 転	最高使用圧力 (MPa[gage])	最高使用温度 (°C)
制御用空気圧縮装置 (2)	約17.5m ³ /min	MS-1	連 続	約0.83 ^{*2}	約250 ^{*3}

*1 : 機能は最上位の機能を示す

*2 : 制御用空気圧縮機の最高使用圧力を示す

*3 : 制御用空気除湿装置除湿塔の最高使用温度を示す

表1(3/8) 川内1号炉 主要な機械設備 燃料取扱設備

分離基準 型 式	機 器 名 称 (台 数)	選 定 基 準				選定	選定理由
		重要度*1	仕 様	使 用 条 件	運 転		
クレーン	燃料取替クレーン (1)	PS-2	容量×揚程：約7.3kN×約8.2m	一 時	気中：約45°C 水中：約43°C	◎	使用温度
	使用済燃料 ピットクレーン (1)	PS-2	容量×揚程： 約19.6kN×約9.5m (No.1ホイスト) 約19.6kN×約9.5m (No.2ホイスト)	一 時	気中：約30°C 水中：約43°C		
—	燃料移送装置 (1)	PS-2	容量×移送距離：約7.3kN×約18.9m	一 時	気中*2：約45°C 約30°C 水中：約43°C	◎	

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：上段は原子炉格納容器内、下段は燃料取扱建屋内を示す

表 1 (4/8) 川内 1 号炉 主要な機械設備 原子炉容器上部ふた付属設備

分離基準		機器名称 (台数)	選定基準			選定	選定理由
設置場所	材 料		重要度 ^{*1}	使用条件			
原子炉容器上部ふた上	ステンレス鋼	制御棒クラスタ駆動装置 (48)	PS-1	約17.2	約343	◎	構造 (駆動機能あり)
		炉内熱電対用ハウジング (3)	PS-1	約17.2	約343		

*1 : 機能は最上位の機能を示す

表 1 (5/8) 川内 1 号炉 主要な機械設備 原子炉容器内挿物

機 器 名 称 (体 数)	重要度 ^{*1}	使 用 条 件	
		最高使用圧力 (MPa[gage])	最高使用温度 (°C)
制御棒クラスタ (48)	MS-1、重 ^{*2}	約17.2	約343

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

表1(6/8) 川内1号炉 主要な機械設備 濃縮減容設備

分離基準			機器名称 (台数)	選定基準					選定	選定理由			
減容方式	流体	材料		重要度 ^{*1}	使用条件 ^{*3}								
					運転	最高使用圧力 ^{*4} (MPa[gage])	最高使用温度 ^{*4} (°C)	内部流体 (塩化物イオン濃度)					
蒸発減容	廃液	耐食耐熱合金鋼	洗浄排水高濃縮装置(1)	高 ^{*2}	一時	約0.09	約120	約10,000ppm	◎				
	廃液	ステンレス鋼	洗浄排水処理装置(1)	高 ^{*2}	一時	約0.1/約0.93	約150/約185	約1,000ppm	◎	内部流体			
	廃液		A廃液蒸発装置(1)	高 ^{*2}	一時	約0.93/約0.1	約185/約150	約100ppm					
	廃液		B廃液蒸発装置(1)	高 ^{*2}	一時	約0.1/約0.93	約150/約185	約350ppm					
	ほう酸水		ほう酸回収装置(1)	高 ^{*2}	一時	約0.93/約0.1	約185/約150	約0.15ppm					

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：最高使用温度が95°Cを超える、又は最高使用圧力が1,900kPaを超える環境下にある原子炉格納容器外の重要度クラス3の機器

*3：加熱器又は蒸発器の使用条件を示す

*4：管側／胴側を示す

表 1 (7/8) 川内 1 号炉 主要な機械設備 スチームコンバータ

機 器 (台 数)	名 称	重要度 ^{*1}	使 用 条 件 ^{*3}			
			運 転	最高使用圧力 (MPa[gage])	最高使用温度 (°C)	
スチームコンバータ (1)	高 ^{*2}	連 続 (運転時)	一 次 側	二 次 側	一 次 側	二 次 側
			約2.8	約0.93	約235	約185

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：最高使用温度が95°Cを超える環境下にある原子炉格納容器外の重要度クラス3の機器

*3：スチームコンバータ本体の使用条件を示す

表 1 (8/8) 川内 1 号炉 主要な機械設備 水素濃度制御装置

分離基準 型 式	機 器 名 称 (台 数)	選 定 基 準			選定	選定理由
		重要度 ^{*1}	使 用 条 件			
			運 転	最高使用温度 (°C)		
水素濃度制御装置	静的触媒式水素再結合装置 (5)	重 ^{*2}	一 時	約500 ^{*3}	◎	温度
	電気式水素燃焼装置 (13)	重 ^{*2}	一 時	約150		

*1 : 機能は最上位の機能を示す

*2 : 重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

*3 : 水素反応の筐体(排気) 温度を示す

表2(1/8) 川内1号炉 主要な機械設備 重機器サポートの機能

機器名称	部位名称	機能
原子炉容器サポート	原子炉容器サポート	原子炉容器の自重を支持し、地震時の水平方向の変位を拘束する。
蒸気発生器サポート	上部胴サポート	蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。
	上部胴サポート オイルスナバ	上部胴サポートを構成しており、蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。
	中間胴サポート	蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。
	中間胴サポート オイルスナバ	中間胴サポートを構成しており、蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。
	下部サポート	蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。
	支持脚	蒸気発生器の自重を支持し、地震時の鉛直方向の変位を拘束する。
1次冷却材ポンプサポート	上部サポート	1次冷却材ポンプの地震時の水平方向の変位を拘束する。
	オイルスナバ	上部サポートを構成しており、1次冷却材ポンプの地震時の水平方向の変位を拘束する。
	下部サポート	1次冷却材ポンプの地震時の水平方向の変位を拘束する。
	支持脚	1次冷却材ポンプの自重を支持し、地震時の鉛直方向の変位を拘束する。
加圧器サポート	上部サポート	加圧器の地震時の水平方向の変位を拘束する。
	下部サポート (スカート)	加圧器の自重を支持し、地震時の水平鉛直方向の変位を拘束する。

表2(2/8) 川内1号炉 主要な機械設備 空気圧縮装置の機能

機 器 名 称	機 能
制御用空気圧縮装置	プラント出力運転中（停止中も含む）の制御に必要な空気作動弁、空気式計器等に清潔で乾燥した圧縮空気を供給する空気圧縮装置である。

表2(3/8) 川内1号炉 主要な機械設備 燃料取扱設備の機能

機 器 名 称	機 能
燃料取替クレーン	原子炉格納容器内原子炉キャビティで炉心内燃料集合体の交換のため、炉心と燃料移送装置の間での燃料集合体及び燃料内挿物の移送に使用される燃料取扱設備である。
使用済燃料ピットクレーン	燃料取扱建屋内使用済燃料ピットで燃料集合体及び燃料内挿物の移送に使用される燃料取扱設備である。
燃料移送装置	原子炉格納容器と燃料取扱建屋内燃料移送キャナル間の燃料集合体及び燃料内挿物の移送に使用される燃料取扱設備である。

表2(4/8) 川内1号炉 主要な機械設備 原子炉容器上部ふた付属設備の機能

機器名称	機能
制御棒クラスタ駆動装置	炉心制御のための制御棒クラスタを駆動する装置である。
炉内熱電対用ハウジング	原子炉容器炉内温度計測のための熱電対を原子炉容器から引き出す管台である。

表2(5/8) 川内1号炉 主要な機械設備 原子炉容器内挿物の機能

機 器 名 称	機 能
制御棒クラスター	通常運転中の反応度変化を補償すること及び停止の際、炉心の余剰反応度を吸収するための原子炉容器内挿物である。

表2(6/8) 川内1号炉 主要な機械設備 濃縮減容設備の機能

機 器 名 称	機 能
洗浄排水高濃縮装置	洗浄排水を電気ヒータにより加熱して所定濃度まで蒸発減容させる。
洗浄排水処理装置	洗浄排水を補助蒸気により加熱して所定濃度まで蒸発減容させる。
A廃液蒸発装置	液体廃棄物を補助蒸気により加熱して所定濃度まで蒸発減容させる。
B廃液蒸発装置	液体廃棄物を補助蒸気により加熱して所定濃度まで蒸発減容させる。
ほう酸回収装置	余剰ほう酸水を補助蒸気により加熱して所定濃度まで蒸発減容させる。

表2(7/8) 川内1号炉 主要な機械設備 スチームコンバータの機能

機 器 名 称	機 能
スチームコンバータ	給水を高压タービン抽気又は主蒸気により加熱して補助蒸気を発生させ各機器へ供給する。

表2(8/8) 川内1号炉 主要な機械設備 水素濃度制御装置の機能

機器名称	機能
静的触媒式水素再結合装置	触媒の働きにより原子炉格納容器内の水素を低減させる装置である。
電気式水素燃焼装置	電気ヒータで燃焼させることにより原子炉格納容器内の水素を低減させる装置である。

1 重機器サポート

[対象機器]

- ① 原子炉容器サポート
- ② 蒸気発生器サポート
- ③ 1次冷却材ポンプサポート
- ④ 加圧器サポート

目 次

1. 対象機器	1
2. 重機器サポートの技術評価	2
2.1 構造及び材料	2
2.2 経年劣化事象の抽出	28
2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価	50

1. 対象機器

川内1号炉で使用されている重機器サポートの主な仕様を表1-1に示す。

表1-1 川内1号炉 重機器サポートの主な仕様

機器名称	重要度 ^{*1}	部位名称	機能	使用条件
				最高使用温度(°C)
原子炉容器サポート	PS-1	原子炉容器サポート	原子炉容器の自重を支持し、地震時の水平方向の変位を拘束する。	約170
蒸気発生器サポート	PS-1	上部胴サポート	蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。	約49
		上部胴サポートオイルスナバ	上部胴サポートを構成しており、蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。	約270
		中間胴サポート	蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。	約280
		中間胴サポートオイルスナバ	中間胴サポートを構成しており、蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。	約210
		下部サポート	蒸気発生器の地震時の水平方向の変位を拘束する。	約230
		支持脚	蒸気発生器の自重を支持し、地震時の鉛直方向の変位を拘束する。	約310
1次冷却材ポンプサポート	PS-1	上部サポート	1次冷却材ポンプの地震時の水平方向の変位を拘束する。	約49
		オイルスナバ	上部サポートを構成しており、1次冷却材ポンプの地震時の水平方向の変位を拘束する。	約49
		下部サポート	1次冷却材ポンプの地震時の水平方向の変位を拘束する。	約160
		支持脚	1次冷却材ポンプの自重を支持し、地震時の鉛直方向の変位を拘束する。	約140
加圧器サポート	PS-1	上部サポート	加圧器の地震時の水平方向の変位を拘束する。	約190
		下部サポート(スカート)	加圧器の自重を支持し、地震時の水平鉛直方向の変位を拘束する。	約320

*1：機能は最上位の機能を示す

2. 重機器サポートの技術評価

本章では、1章で対象とした以下の4種類の重機器サポートについて技術評価を実施する。

- ① 原子炉容器サポート
- ② 蒸気発生器サポート
- ③ 1次冷却材ポンプサポート
- ④ 加圧器サポート

2.1 構造及び材料

2.1.1 原子炉容器サポート

(1) 構 造

川内1号炉の原子炉容器サポートは、1次冷却材出入口管台パッド部に付けられており、サポートブラケット（サポートシュ、サポートリブ）、シムプレート及び基礎ボルトにより、自重を支持するとともに地震時の水平方向の変位を拘束する構造である。

なお、鉛直方向変位は、原子炉容器の転倒モーメントにより発生する可能性があるが、原子炉容器本体の自重により相殺されることから上向きの変位は生じないため、上方を拘束する支持構造物は設けていない構造としている。

川内1号炉の原子炉容器サポートの構造図を図2.1-1に示す。

(2) 材 料

川内1号炉の原子炉容器サポートの使用材料を表2.1-1に示す。

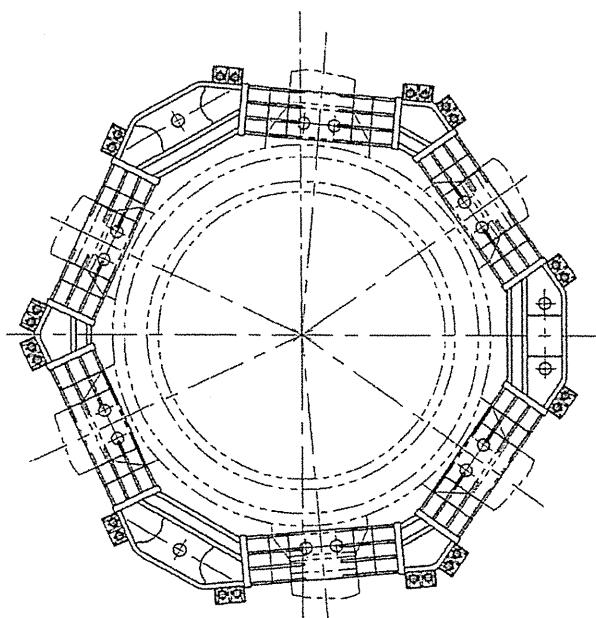
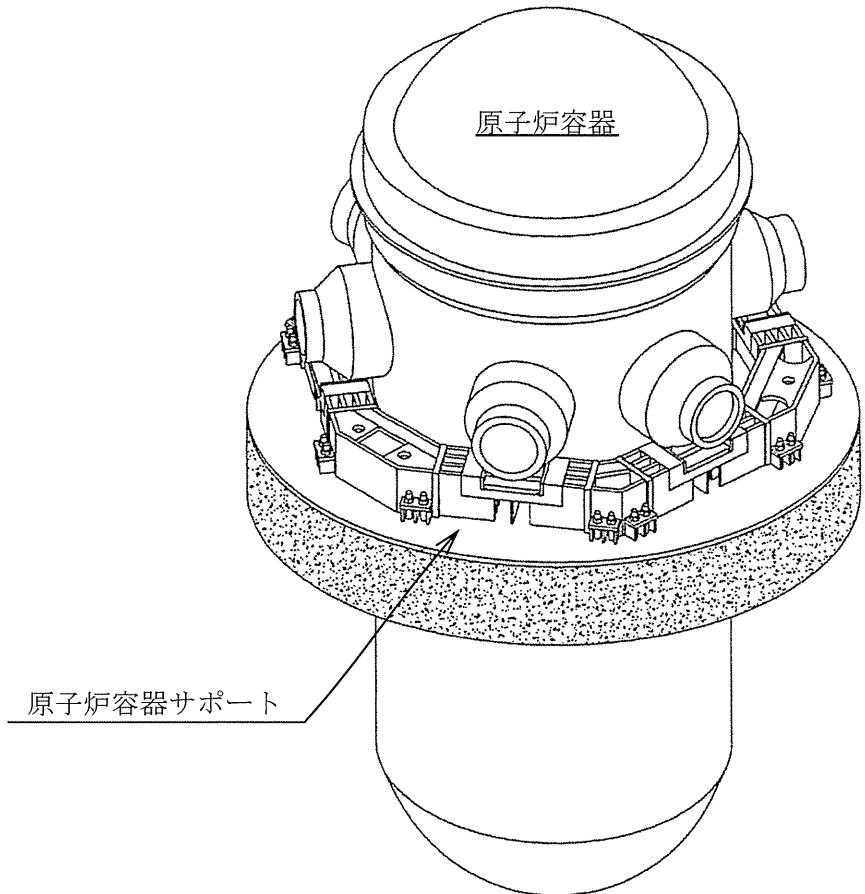
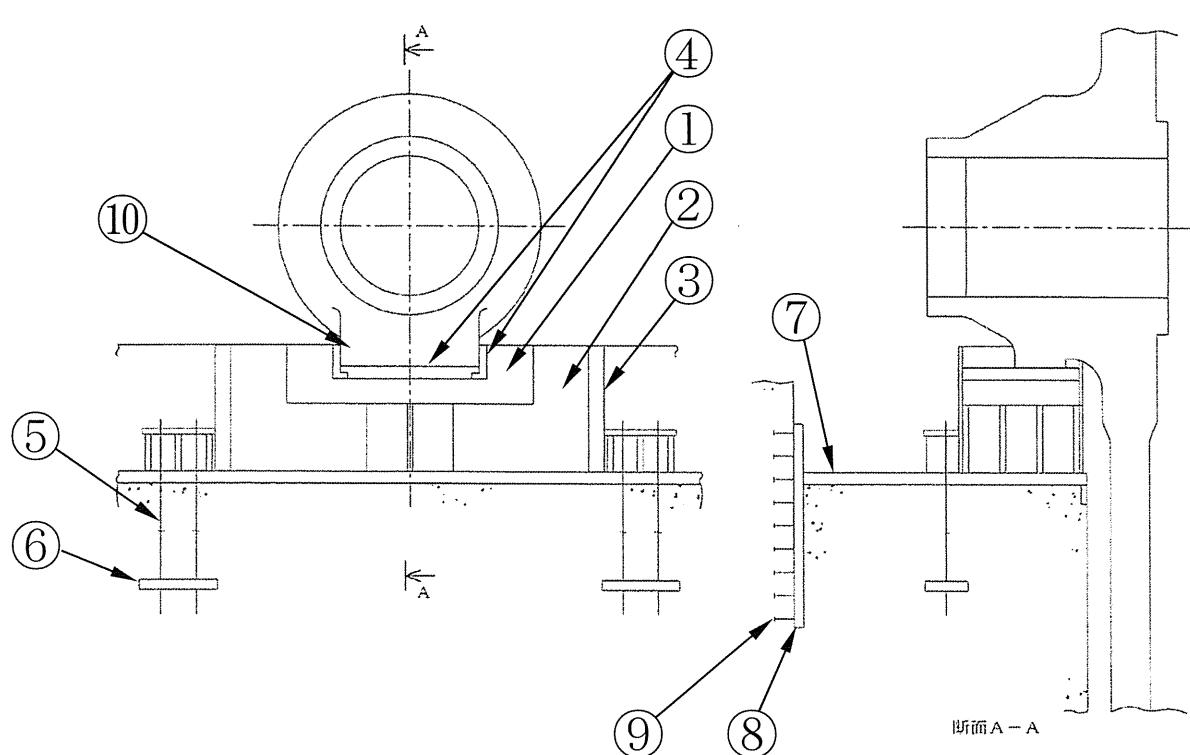


図2.1-1(1/2) 川内1号炉 原子炉容器サポート構造図



No.	部 位
①	サポートブラケット (サポートシュー)
②	サポートブラケット (サポートリブ)
③	サポートブラケット (側板)
④	シムプレート
⑤	基礎ボルト
⑥	埋込金物
⑦	ベースプレート
⑧	外周プレート
⑨	埋込補強材
⑩	パッド (原子炉容器本体)

図2.1-1(2/2) 川内1号炉 原子炉容器サポート構造図

表2.1-1 川内1号炉 原子炉容器サポート主要部位の使用材料

部 位	材 料
サポートブラケット（サポートシュ）	低合金鋼
サポートブラケット（サポートリブ）	炭 素 鋼
サポートブラケット（側板）	炭 素 鋼
シムプレート	低合金鋼
基礎ボルト	低合金鋼
埋込金物	炭 素 鋼
ベースプレート	炭 素 鋼
外周プレート	炭 素 鋼
埋込補強材	炭 素 鋼
パッド（原子炉容器本体）	低合金鋼

2.1.2 蒸気発生器サポート

(1) 構造

川内1号炉の蒸気発生器サポートは、上部胴サポート、中間胴サポート、下部サポート及び支持脚の4種類が設置されている。

上部胴サポートは、蒸気発生器本体上部胴部に設置されたビームブラケット、サポートビーム、サポートコラム、オイルスナバ等により地震時の水平方向の変位を拘束する構造である。

中間胴サポートは、蒸気発生器本体中間胴部に吊り金物により吊り下げられた8角形のリングフレーム、バックバンパ、オイルスナバ等により地震時の水平方向の変位を拘束する構造である。オイルスナバは、抵抗力発生の媒体にオイルを使用している。

下部サポートは、蒸気発生器水室のパッド部に設置されたサポートビーム、サポートブロック等により、地震時の水平方向の変位を拘束する構造である。

支持脚は、蒸気発生器水室のパッド部に4本取り付けられており、サポートパイプ、支持脚ブラケット、ヒンジ、押え金物、支持脚ベースプレート、ベースプレート、これらを接続する支持脚ピン等により自重を支持するとともに地震時の鉛直方向の変位を拘束する構造である。

川内1号炉の蒸気発生器サポートの構造図を図2.1-2～図2.1-6に示す。

(2) 材料

川内1号炉の蒸気発生器サポートの使用材料を表2.1-2～表2.1-5に示す。

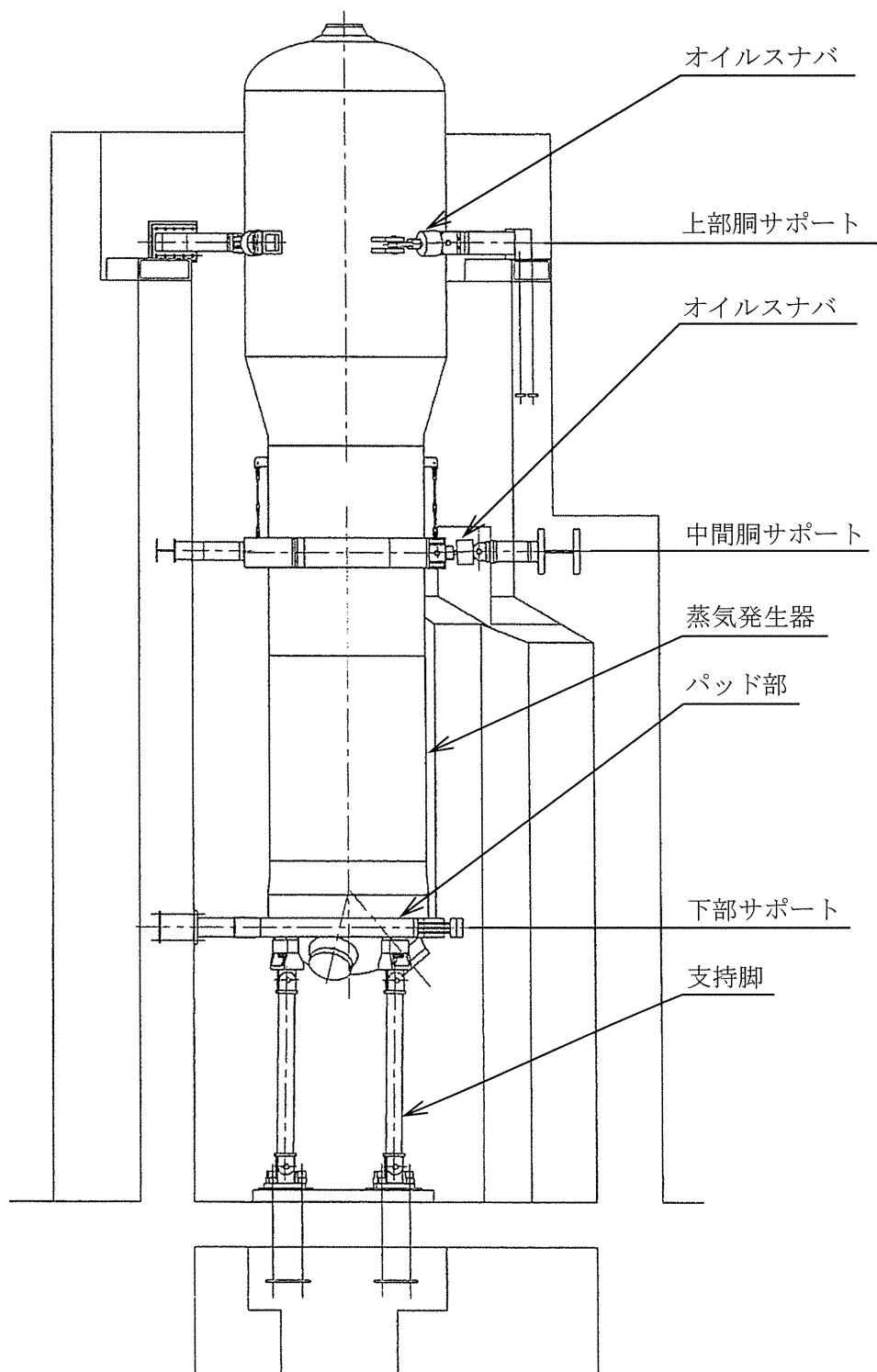
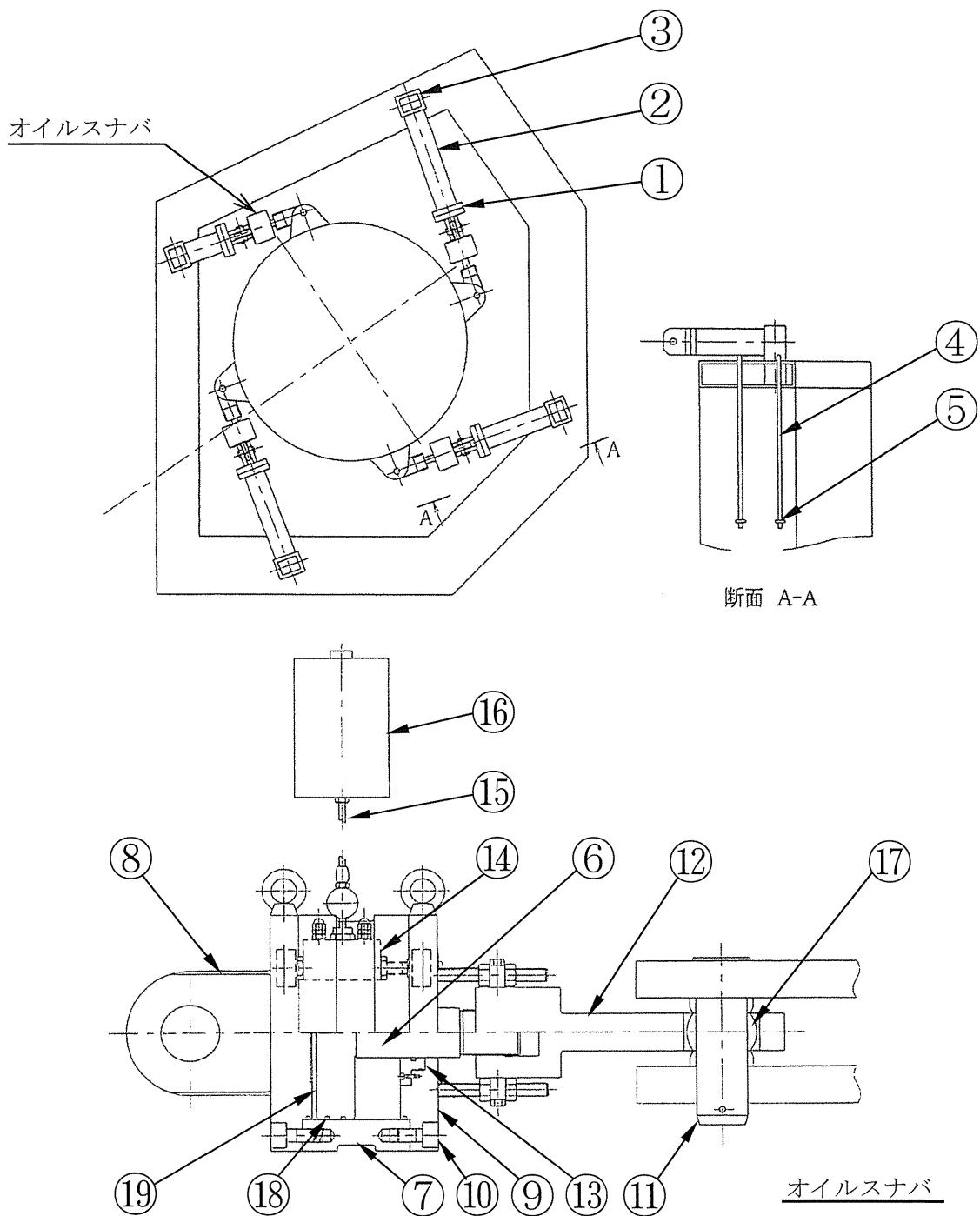


図2.1-2 川内1号炉 蒸気発生器サポート構造図

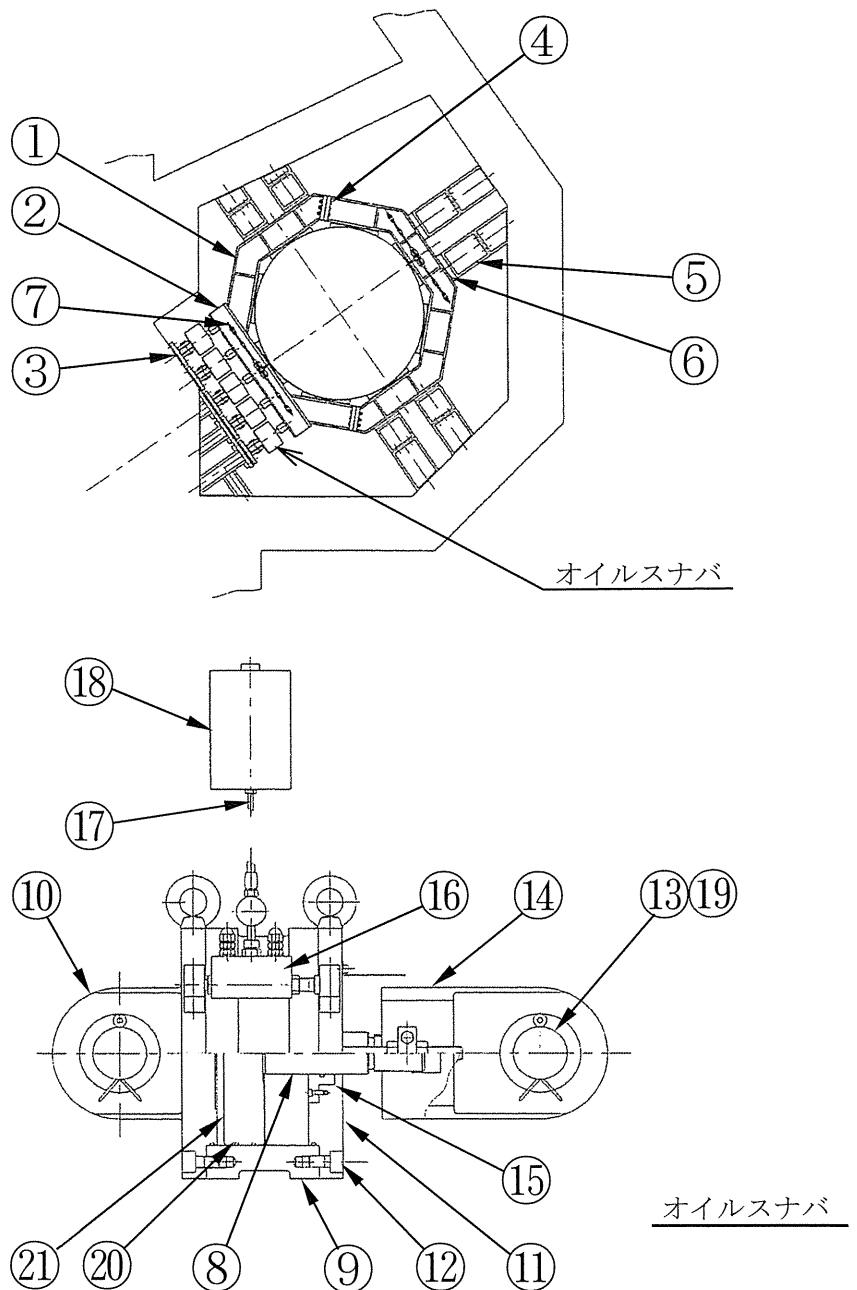


No.	部 位	No.	部 位
①	ビームブラケット	⑪	ピ ン
②	サポートビーム	⑫	コネクティングラグイヤ
③	サポートコラム	⑬	ブッシュ
④	基礎ボルト	⑭	コントロールバルブ
⑤	埋込金物	⑮	給 油 管
⑥	ピストンロッド	⑯	オイルリザーバ
⑦	シリンドチューブ	⑰	球面軸受
⑧	シリンドカバーイヤ	⑱	オイルシール
⑨	ロッドカバー	⑲	オ イ ル
⑩	タイボルト		

図2.1-3 川内1号炉 蒸気発生器サポート 上部胴サポート構造図

表2.1-2 川内1号炉 蒸気発生器サポート 上部胴サポート主要部位の使用材料

部 位	材 料	
ビームブラケット	炭 素 鋼	
サポートビーム	炭 素 鋼	
サポートコラム	炭 素 鋼	
基礎ボルト	低合金鋼	
埋込金物	炭 素 鋼	
オ イ ル ス ナ バ	ピストンロッド	低合金鋼
	シリンドチャーブ	低合金鋼
	シリンドカバーイーカ	低合金鋼
	ロッドカバー	低合金鋼
	タイボルト	低合金鋼
	ピ ン	低合金鋼
	コネクティングラグイーカ	低合金鋼
	ブッシュ	銅合金鑄物
	コントロールバルブ	炭 素 鋼
	給油管	ステンレス鋼
	オイルリザーバ	ステンレス鋼
	球面軸受	軸受鋼
	オイルシール	消耗品・定期取替品
	オ イ ル	消耗品・定期取替品

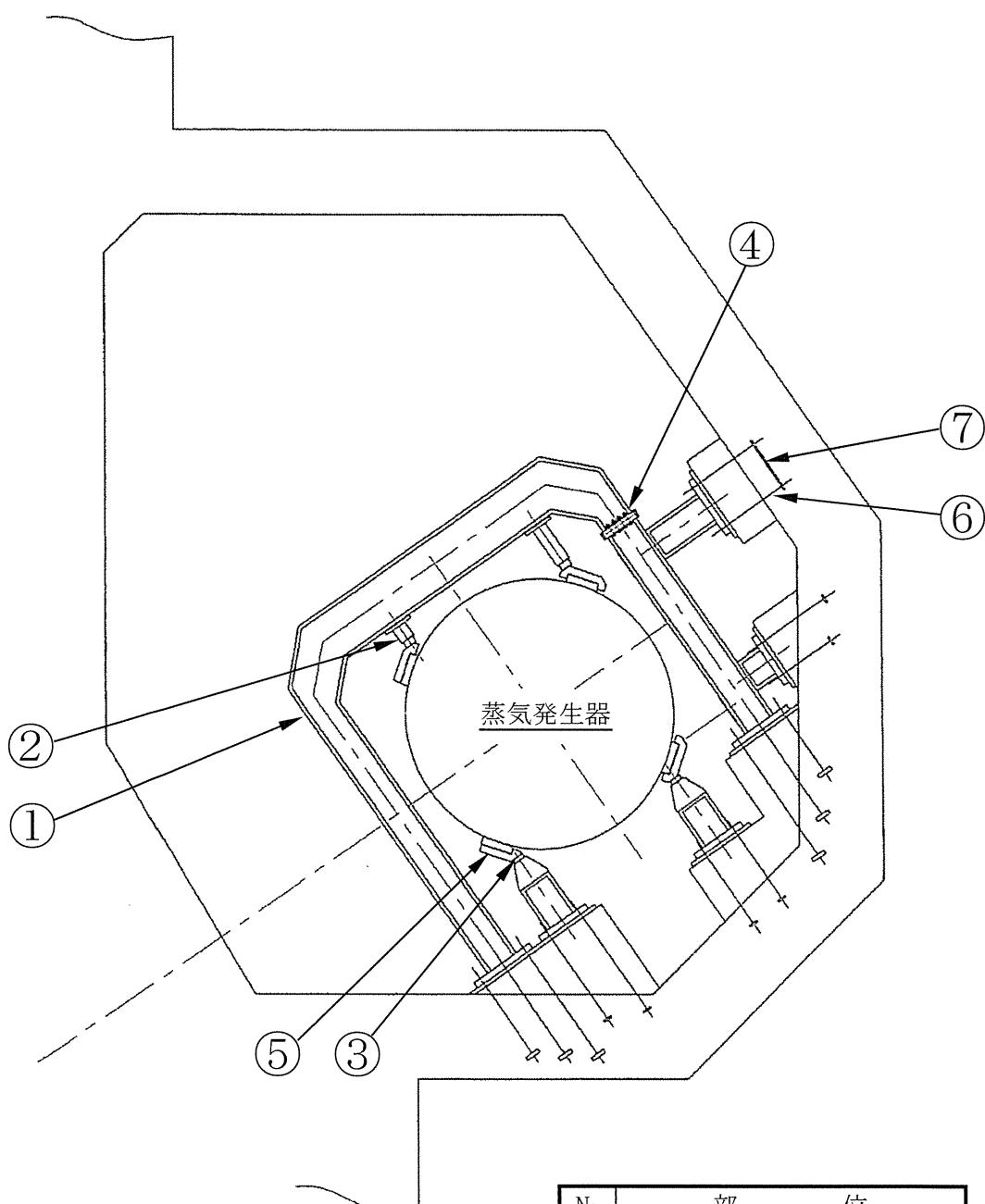


No.	部 位	No.	部 位
①	リングフレーム	⑫	タイボルト
②	リングフレームスナバ取付部	⑬	ピ ン
③	スナバブラケット	⑭	コネクティングラグイヤ
④	リングフレーム組立ボルト	⑮	ブッシュ
⑤	バックバンパ	⑯	コントロールバルブ
⑥	シ ム	⑰	給 油 管
⑦	吊り金物	⑱	オイルリザーバ
⑧	ピストンロッド	⑲	球面軸受
⑨	シリンドチューブ	⑳	オイルシール
⑩	シリンドカバーイーア	㉑	オ イ ル
⑪	ロッドカバー		

図 2.1-4 川内 1 号炉 蒸気発生器サポート 中間胴サポート構造図

表2.1-3 川内1号炉 蒸気発生器サポート 中間胴サポート主要部位の使用材料

部 位	材 料	
リングフレーム	炭 素 鋼	
リングフレームスナバ取付部	炭 素 鋼	
スナバブラケット	炭 素 鋼	
リングフレーム組立ボルト	低合金鋼	
バックバンパ	炭 素 鋼	
シ ム	炭 素 鋼	
吊り金物	低合金鋼	
オ イ ル ス ナ バ	ピストンロッド	低合金鋼
	シリンドチャーブ	低合金鋼
	シリンドカバーイーカ	低合金鋼
	ロッドカバー	低合金鋼
	タイボルト	低合金鋼
	ピ ン	低合金鋼
	コネクティングラグイーカ	低合金鋼
	ブッシュ	銅合金鑄物
	コントロールバルブ	炭 素 鋼
	給 油 管	ステンレス鋼
	オイルリザーバ	ステンレス鋼
	球面軸受	軸 受 鋼
	オイルシール	消耗品・定期取替品
	オ イ ル	消耗品・定期取替品

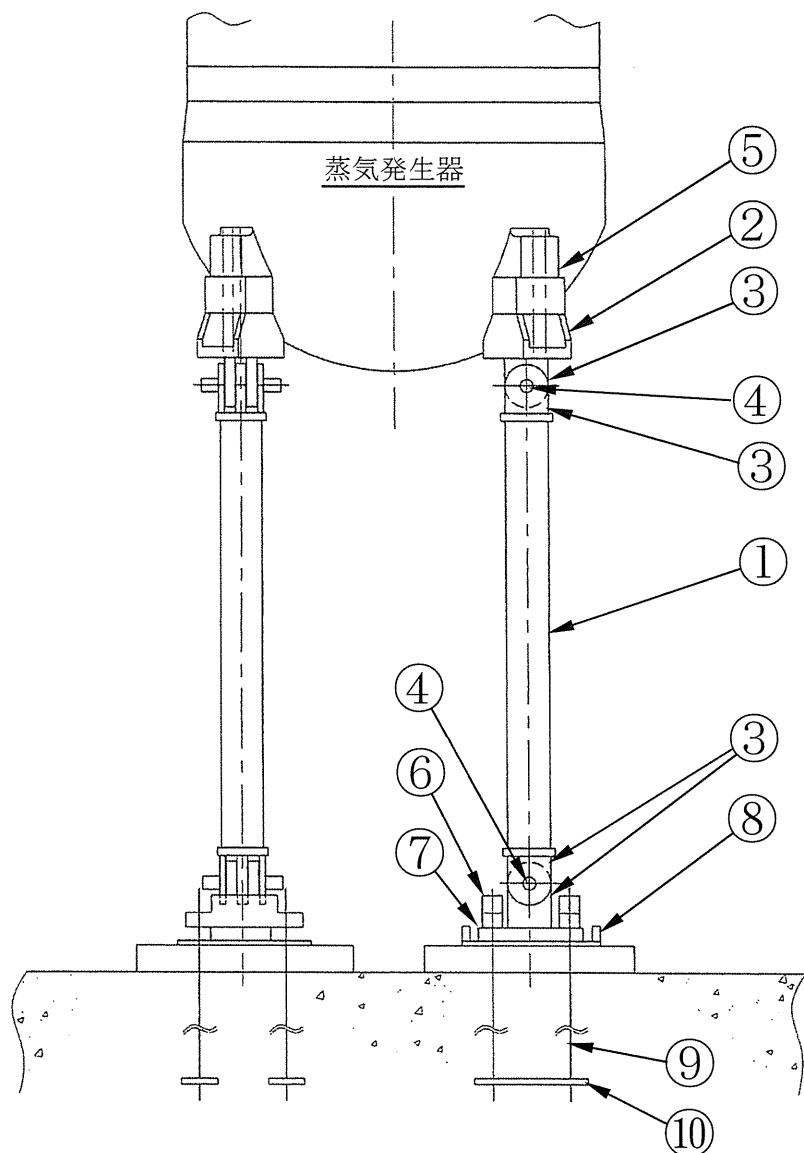


No.	部 位
①	サポートビーム
②	サポートブロック
③	シム
④	サポートビーム組立ボルト
⑤	パッド
⑥	基礎ボルト
⑦	埋込金物

図2.1-5 川内1号炉 蒸気発生器サポート 下部サポート構造図

表2.1-4 川内1号炉 蒸気発生器サポート 下部サポート主要部位の使用材料

部 位	材 料
サポートビーム	炭素鋼
サポートブロック	低合金鋼
シ ム	炭素鋼
サポートビーム組立ボルト	低合金鋼
パッド	低合金鋼
基礎ボルト	低合金鋼
埋込金物	炭素鋼



No.	部 位
①	サポートパイプ
②	支持脚ブラケット
③	ヒンジ
④	支持脚ピン
⑤	植込ボルト
⑥	抑え金物
⑦	支持脚ベースプレート
⑧	ベースプレート
⑨	基礎ボルト
⑩	埋込金物

図2.1-6 川内1号炉 蒸気発生器サポート 支持脚構造図

表2.1-5 川内1号炉 蒸気発生器サポート 支持脚主要部位の使用材料

部 位	材 料
サポートパイプ	炭 素 鋼
支持脚プラケット	炭 素 鋼 低合金鋼
ヒンジ	炭 素 鋼
支持脚ピン	低合金鋼
植込ボルト	低合金鋼
押え金物	低合金鋼
支持脚ベースプレート	低合金鋼
ベースプレート	炭 素 鋼
基礎ボルト	低合金鋼
埋込金物	炭 素 鋼

2.1.3 1次冷却材ポンプサポート

(1) 構造

川内1号炉の1次冷却材ポンプサポートは、上部サポート、下部サポート及び支持脚の3種類が設置されている。

上部サポートは、ポンプ電動機フランジ部の水平面内に取り付けたサポートビーム、オイルスナバ等により地震時の水平方向の変位を拘束する構造である。

下部サポートは、ポンプケーシングラグ部3ヶ所に設置されたタイロッド、ブラケット等により地震時の水平方向の変位を拘束する構造である。

支持脚はポンプケーシングラグ部に3本取り付けられており、サポートパイプ、支持脚ブラケット、ヒンジ、押え金物、支持脚ベースプレート、ベースプレート、これらを接続する支持脚ピン等により、自重を支持するとともに地震時の鉛直方向の変位を拘束する構造である。

川内1号炉の1次冷却材ポンプサポートの構造図を図2.1-7～図2.1-10に示す。

(2) 材料

川内1号炉の1次冷却材ポンプサポートの使用材料を表2.1-6～表2.1-8に示す。

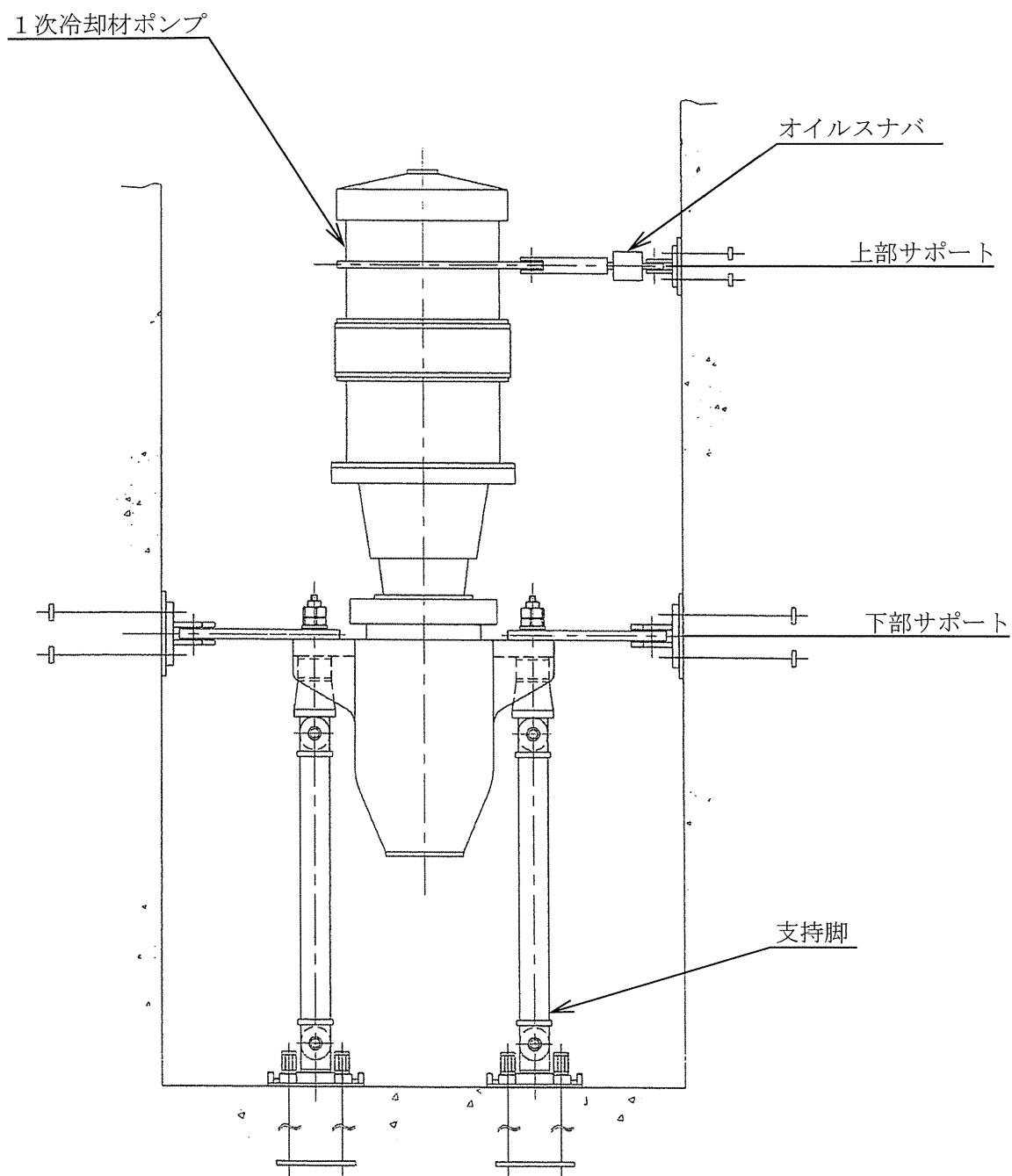


図2.1-7 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート構造図

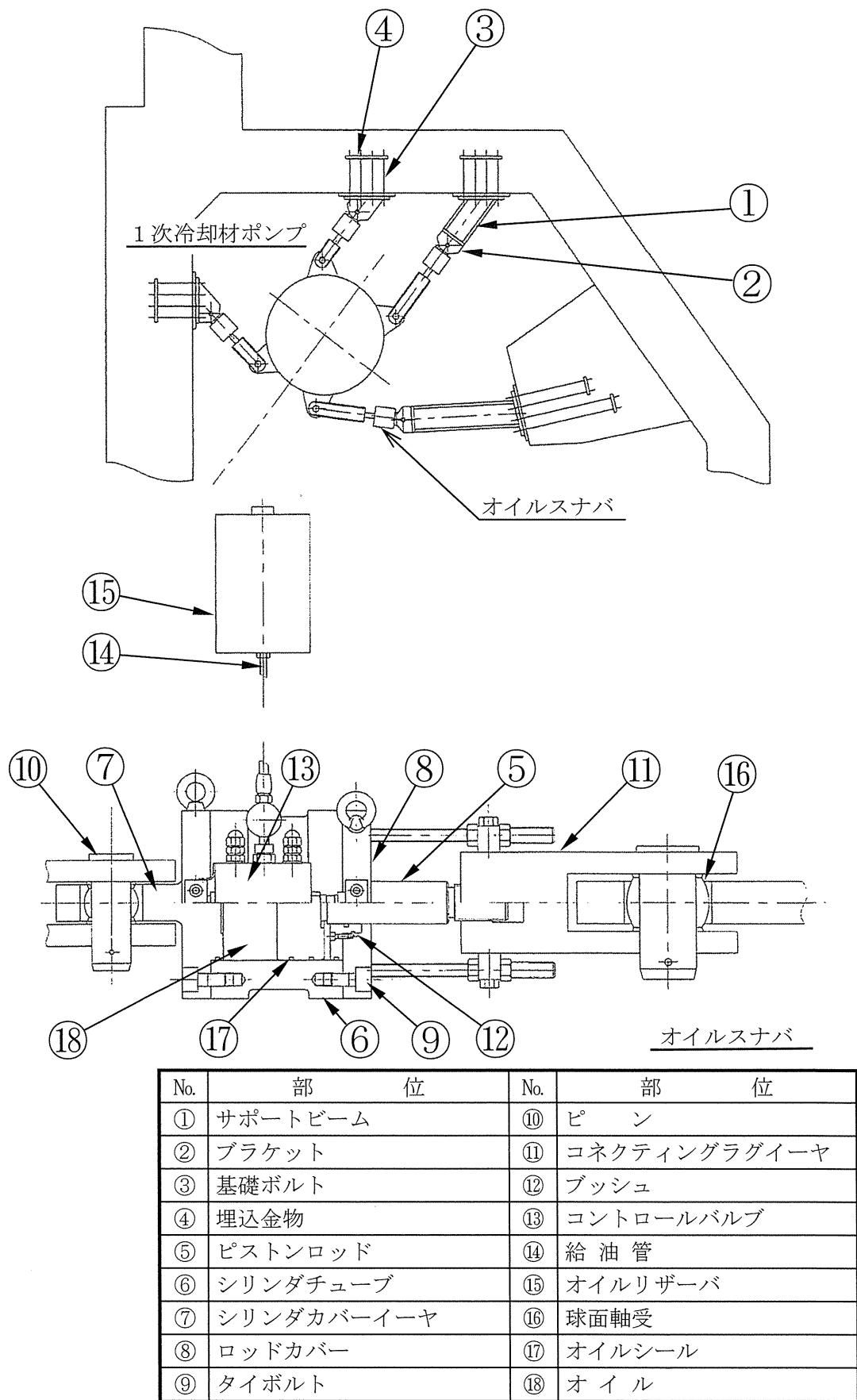
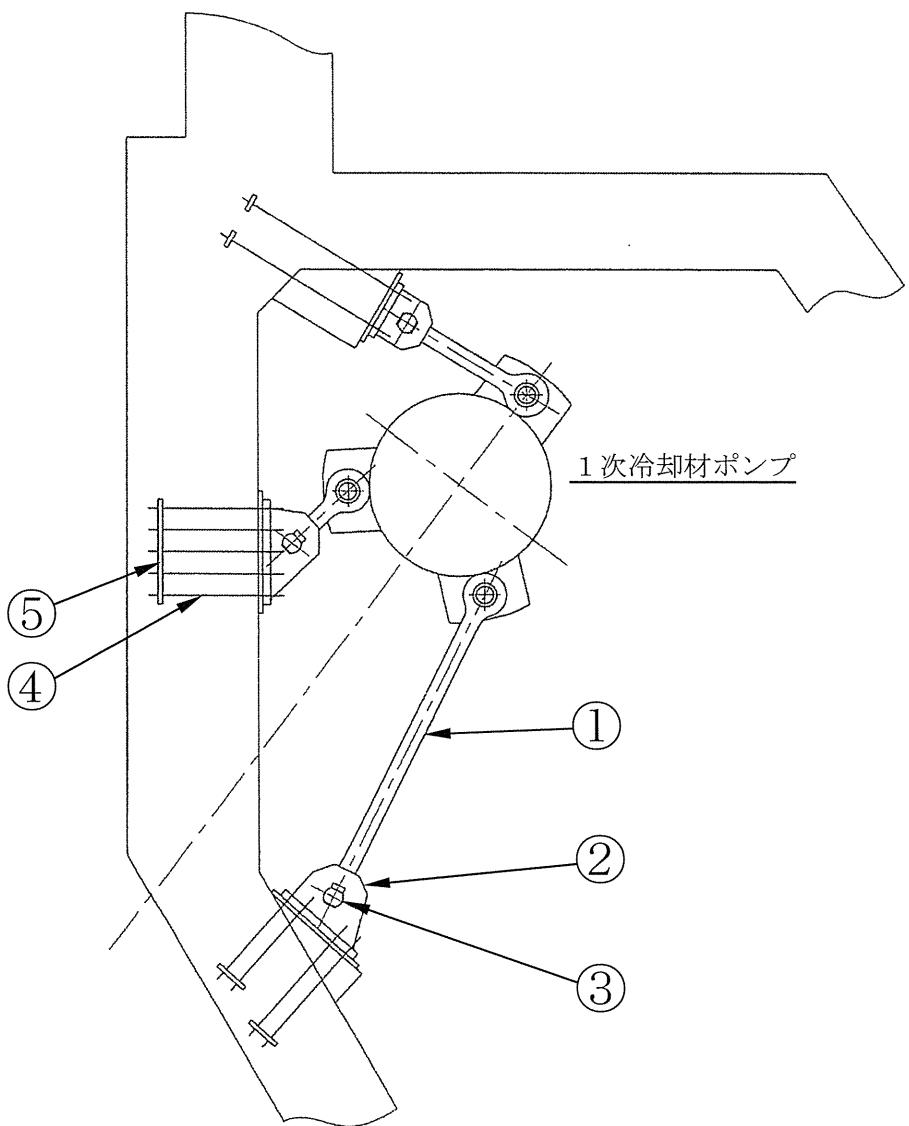


図2.1-8 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 上部サポート構造図

表 2.1-6 川内 1 号炉 1 次冷却材ポンプサポート 上部サポート主要部位の使用材料

部 位	材 料	
サポートビーム	炭 素 鋼	
ブラケット	炭 素 鋼	
基礎ボルト	低合金鋼	
埋込金物	炭 素 鋼	
オ イ ル ス ナ バ	ピストンロッド シリンドチューブ シリンドカバーイヤ ロッドカバー タイボルト ピ ン コネクティングラグイヤ ブッシュ コントロールバルブ 給油管 オイルリザーバ 球面軸受 オイルシール オ イ ル	低合金鋼 低合金鋼 低合金鋼 低合金鋼 低合金鋼 低合金鋼 低合金鋼 低合金鋼 銅合金鑄物 炭 素 鋼 ステンレス鋼 ステンレス鋼 軸受鋼 消耗品・定期取替品 消耗品・定期取替品

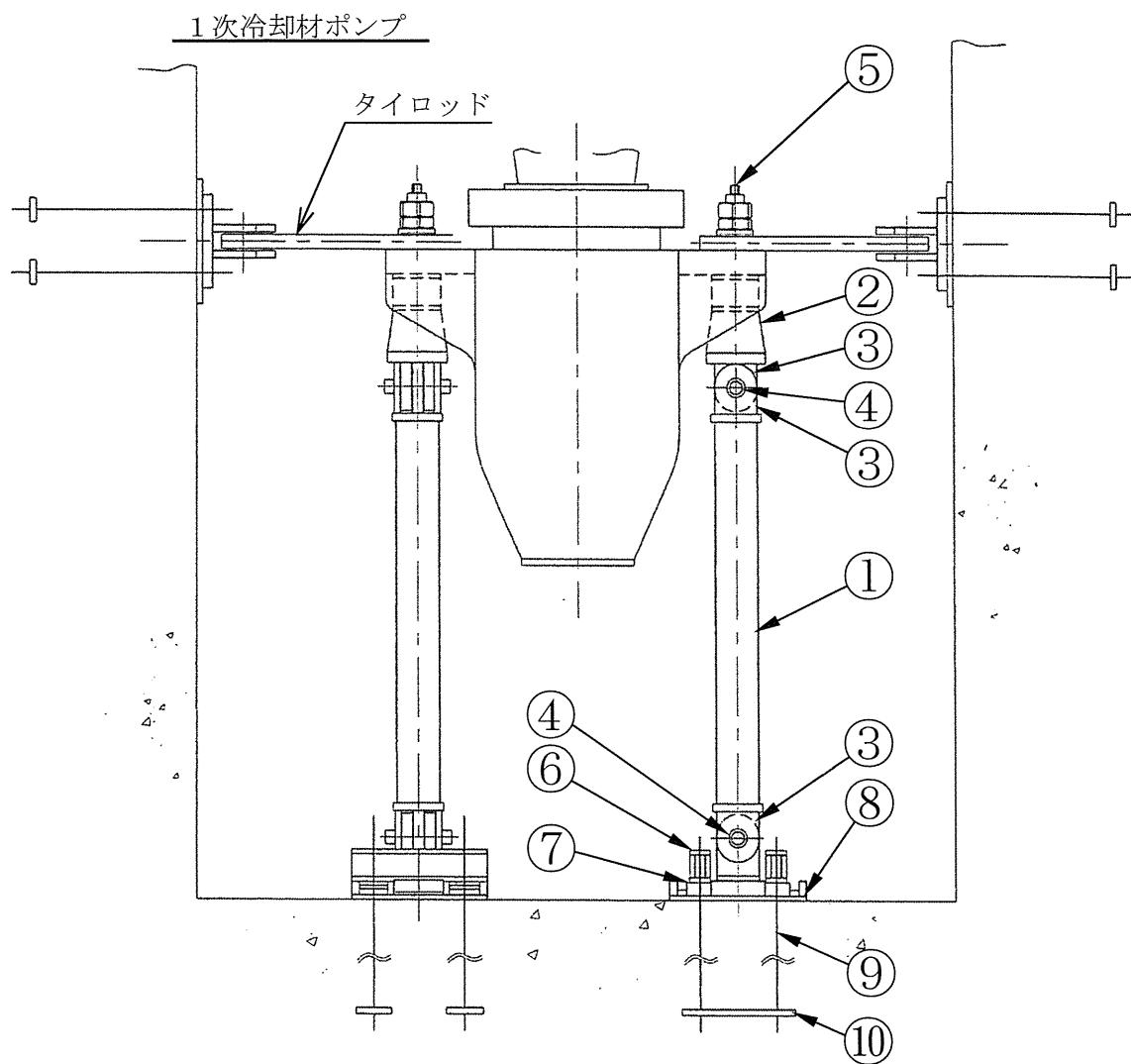


No.	部 位
①	タイロッド
②	ブラケット
③	タイロッドピン
④	基礎ボルト
⑤	埋込金物

図2.1-9 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 下部サポート構造図

表2.1-7 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 下部サポート主要部位の使用材料

部 位	材 料
タイロッド	低合金鋼
ブラケット	低合金鋼
タイロッドピン	低合金鋼
基礎ボルト	低合金鋼
埋込金物	炭 素 鋼



No.	部 位
①	サポートパイプ
②	支持脚ブラケット
③	ヒンジ
④	支持脚ピン
⑤	支持脚取付ピン
⑥	押え金物
⑦	支持脚ベースプレート
⑧	ベースプレート
⑨	基礎ボルト
⑩	埋込金物

図2.1-10 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 支持脚構造図

表2.1-8 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 支持脚主要部位の使用材料

部 位	材 料
サポートパイプ	炭 素 鋼
支持脚プラケット	炭 素 鋼
ヒンジ	低合金鋼
支持脚ピン	低合金鋼
支持脚取付ピン	低合金鋼
押え金物	炭 素 鋼
支持脚ベースプレート	低合金鋼
ベースプレート	炭 素 鋼
基礎ボルト	低合金鋼
埋込金物	炭 素 鋼

2.1.4 加圧器サポート

(1) 構 造

川内1号炉の加圧器サポートは、上部サポート及び下部サポートの2種類が設置されている。

上部サポートは、加圧器胴部の水平面内に取り付けたサポートブラケット及び組立ボルトにより地震時の水平方向の変位を拘束する構造である。

下部サポートは、加圧器胴下部に溶接したスカート、基礎ボルト及び埋込金物により地震時の水平及び鉛直方向の変位を拘束する構造である。

川内1号炉の加圧器サポートの構造図を図2.1-11～図2.1-13に示す。

(2) 材 料

川内1号炉の加圧器サポートの使用材料を表2.1-9及び表2.1-10に示す。

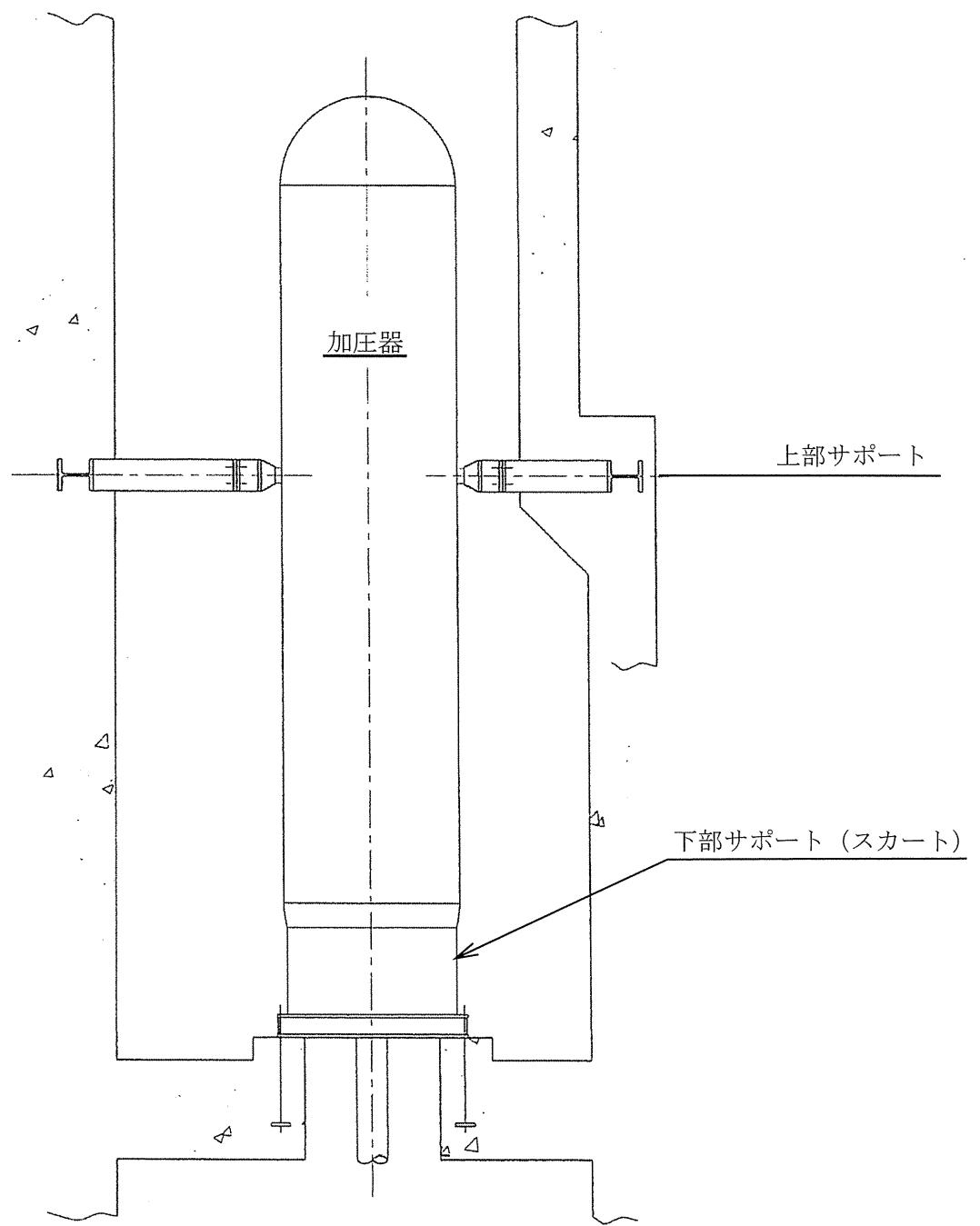
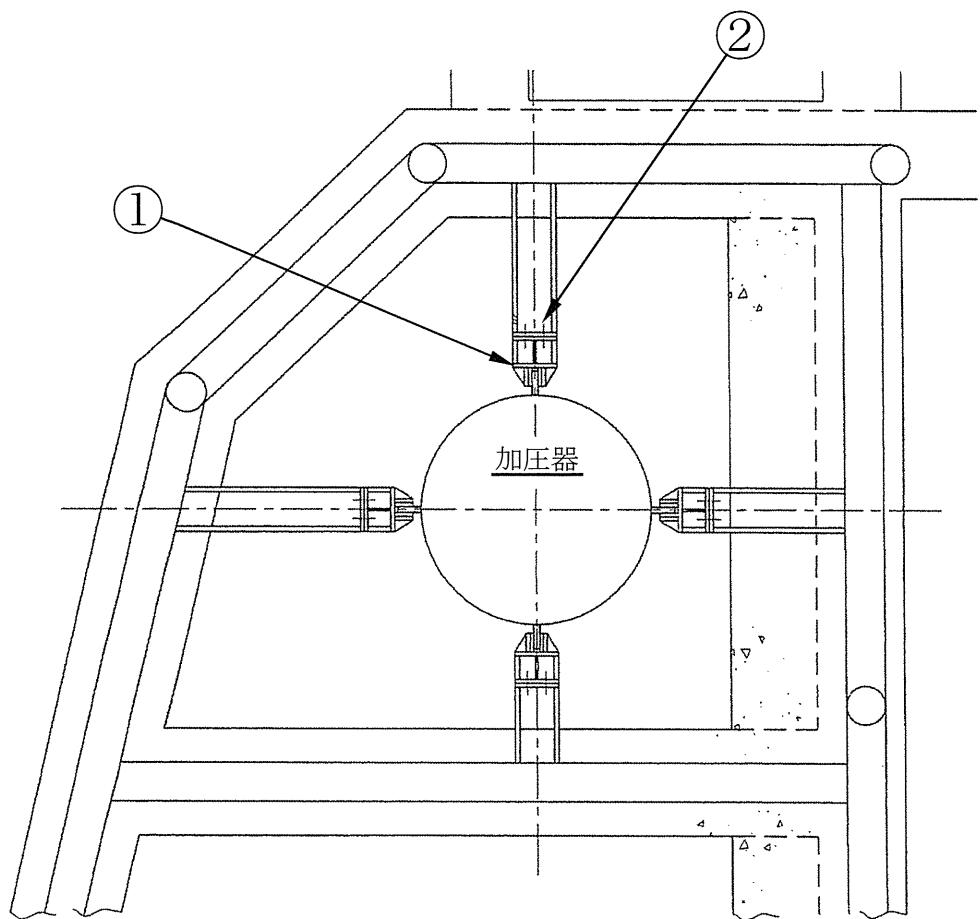


図2.1-11 川内 1号炉 加压器サポート構造図

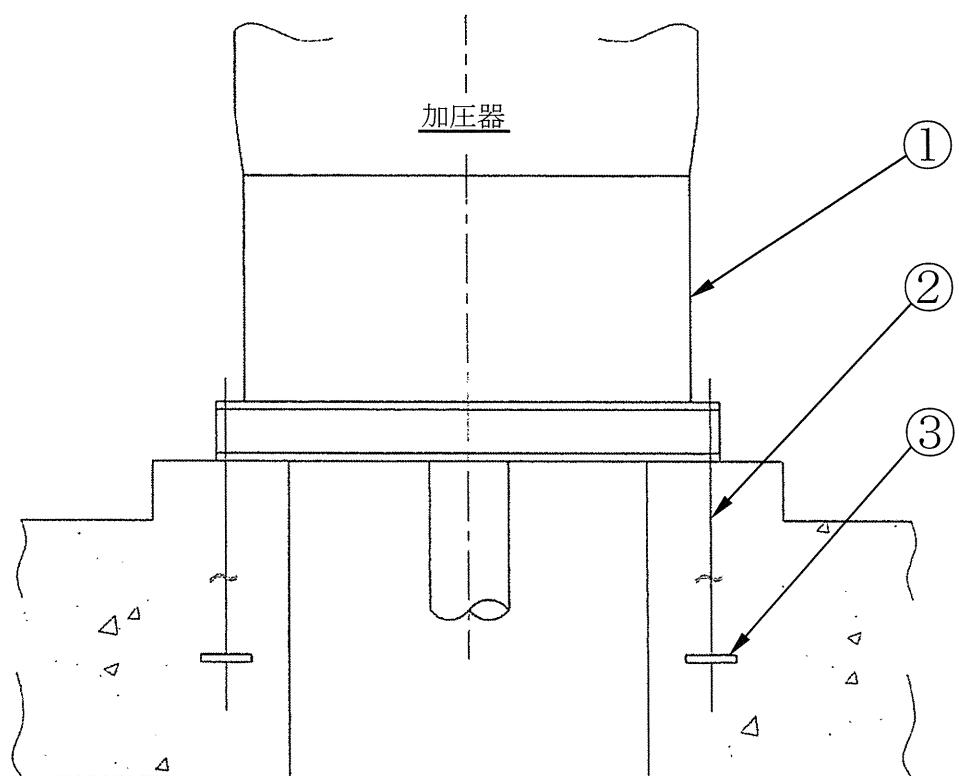


No.	部 位
①	サポートブラケット
②	組立ボルト

図2.1-12 川内1号炉 加圧器サポート 上部サポート構造図

表2.1-9 川内1号炉 加圧器サポート 上部サポート主要部位の使用材料

部 位	材 料
サポートブラケット	炭 素 鋼
組立ボルト	低合金鋼



No.	部 位
①	スカート
②	基礎ボルト
③	埋込金物

図2.1-13 川内1号炉 加圧器サポート 下部サポート（スカート）構造図

表2.1-10 川内1号炉 加圧器サポート 下部サポート（スカート）主要部位の使用材料

部 位	材 料
スカート	低合金鋼
基礎ボルト	低合金鋼
埋込金物	炭 素 鋼

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

原子炉容器、蒸気発生器、1次冷却材ポンプ及び加圧器の機能を維持するため
に重機器サポートは、次の項目が必要である。

① 機器の支持

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

重機器サポート個々について、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に
展開した上で、個々の部位の構造、材料、使用条件（温度、中性子及び γ 線照射
等）及び現在までの運転経験を考慮し、表2.2-3～表2.2-6に示すとおり想定され
る経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象（表2.2-3～表2.2-6で○と
なっているもの）としては以下の事象がある。

(1) 加圧器スカート溶接部の疲労割れ [加圧器サポート]

プラントの起動・停止時等に発生する加圧器本体の熱膨張により、繰返し荷重
を受けるスカートの溶接部においては、材料に疲労が蓄積することから、経年劣
化に対する評価が必要である。

2.2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2.2-3～表2.2-6で△又は▲となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

(1) サポートブラケット等大気接触部の腐食（全面腐食）【共通】

サポートブラケット等は炭素鋼及び低合金鋼を使用しており、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、定期的な目視確認により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

摺動部及び蒸気発生器パッドと下部サポートシムとの接触面の摺動部には潤滑材を塗布しており、腐食が発生し難い環境である。

サポートブラケット等は、これまでに摺動部等を含めて有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、サポートブラケット等は摺動部等を含めて、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

- (2) 原子炉容器炉心近傍部材（サポートリブ）の照射脆化 [原子炉容器サポート]
原子炉容器サポートは他の重機器サポートに比べ原子炉容器炉心近傍に設置されており、中性子及び γ 線照射により材料の韌性が低下することが想定される。

図2.2-1に照射脆化評価を行った評価部位を示す。

評価部位は原子炉容器サポートのうちせん断荷重が大きいサポートリブとし、当該部の運転開始後60年時点における照射脆化評価を行った。

評価は、運転開始後60年時点においてSs地震力を受けたとしてもサポートの健全性が保たれることを破壊力学評価を用いて検討した。

応力拡大係数及び破壊韌性値の計算は、電力共同研究「原子炉容器支持構造物の照射脆化に関する研究」及びASME Section III Appendix Gに基づいて実施した。

まず、破壊韌性値の評価式としては、供試材を用いた静的破壊韌性試験及び動的破壊韌性試験から、電力共同研究実施当時のASME Section III Appendix Gに記載されていたKIR式が図2.2-2に示すとおり供試材を包絡することから原子炉容器サポート使用部材に適用できることを確認した。電力共同研究実施当時のASME Section III Appendix Gに記載されていたKIR式を以下に示す。なお、初期関連温度（推定TNDT）は国内PWRプラントの建設時のミルシートや同種供試材の試験結果等を基に推定した。

$$K_{IR} = 29.43 + 1.344 \exp(0.0261(T - T_{NDT} + 88.9))$$

K_{IR} : 破壊韌性値 [MPa \sqrt{m}]

T : 最低使用温度 [°C]

T_{NDT} : 関連温度 [°C]

原子炉容器サポート廻りの中性子照射量は米国オークリッジ国立研究所（以下、「ORNL」という）で開発改良された2次元輸送解析コード“DORT”を用いて全エネルギー領域にわたって算定し、この値を基に図2.2-3に示すNUREG-1509（“Radiation Effects on Reactor Pressure Vessel Supports” R. E. Johnson, R. E. Lipinski NRC 1996 P14）に記載されているORNLのHFIR炉のサーベイランスデータ及び米国シッピングポート（Shippingport）炉の材料試験データ等の上限を包絡する曲線を基にした脆化予測曲線を用いて脆化度（遷移温度：脆化量推定値 (ΔT_{NDT}) °C) を推定した。

評価は、原子炉容器サポートの最低使用温度を基準としてS s 地震が発生したとき、製造時又は溶接時の欠陥を想定した場合に脆性破壊が発生するか否かを破壊力学評価を基に検討した。

評価に用いた欠陥寸法は、「日本電気協会 原子力発電所用機器に対する破壊靭性の確認試験方法（JEAC4206-2007）」に準拠し、板厚の1／4として、き裂のアスペクト比（深さと表面長さの比率）はASME Sec. III Appendix Gに準拠して1／6とした。

なお、破壊力学評価に用いる応力拡大係数は、サポートトリブに対しては平板要素としてRaju-Newmanの次式を使用した。

$$K_I = F \sigma \sqrt{(\pi a/Q)}$$

$$F = (M_1 + M_2 \cdot (a/t)^2 + M_3 \cdot (a/t)^4) g \cdot f_\phi \cdot f_W$$

$0 < a/c \leq 1$ の場合

$$Q = 1 + 1.464(a/c)^{1.65}$$

$$M_1 = 1.13 - 0.09 \cdot (a/c)$$

$$M_2 = -0.54 + 0.89 / (0.2 + a/c)$$

$$M_3 = 0.5 - 1 / (0.65 + a/c) + 14(1 - a/c)^{24}$$

$$f_\phi = ((a/c)^2 \cos^2 \phi + \sin^2 \phi)^{1/4}$$

$$g = 1 + (0.1 + 0.35 \cdot (a/t)^2) (1 - \sin \phi)^2$$

$$f_W = (\sec(\frac{\pi c}{2b} \sqrt{(a/t)}))^{1/2}$$

$1 < a/c < 2$ の場合

$$Q = 1 + 1.464(c/a)^{1.65}$$

$$M_1 = \sqrt{(c/a)} \cdot (1 + 0.04 \cdot c/a)$$

$$M_2 = 0.2 \cdot (c/a)^4$$

$$M_3 = -0.11 \cdot (c/a)^4$$

$$f_\phi = ((c/a)^2 \sin^2 \phi + \cos^2 \phi)^{1/4}$$

$$g = 1 + (0.1 + 0.35 \cdot (c/a) (a/t)^2) (1 - \sin \phi)^2$$

$$f_W = (\sec(\frac{\pi c}{2b} \sqrt{(a/t)}))^{1/2}$$

ここで、

a : き裂深さ

c : 表面長さの半長

t : 平板の厚さ

b : 平板の幅の半長

ϕ : き裂前縁の位置を表す角度

表2.2-1に評価結果を示す。

評価結果よりサポートリブは劣化が進展すると仮定した場合におけるプラント運転開始後60年時点を想定し原子炉容器サポートの最低使用温度でSs地震が発生したとしても、破壊靱性値(K_{IR})が応力拡大係数(K_I)を上回っていることから、原子炉容器サポートの健全性は保たれることを確認した。

さらに、キャビティシール据付時の隙間計測に原子炉容器とキャビティに有意な高低差がないことを確認することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

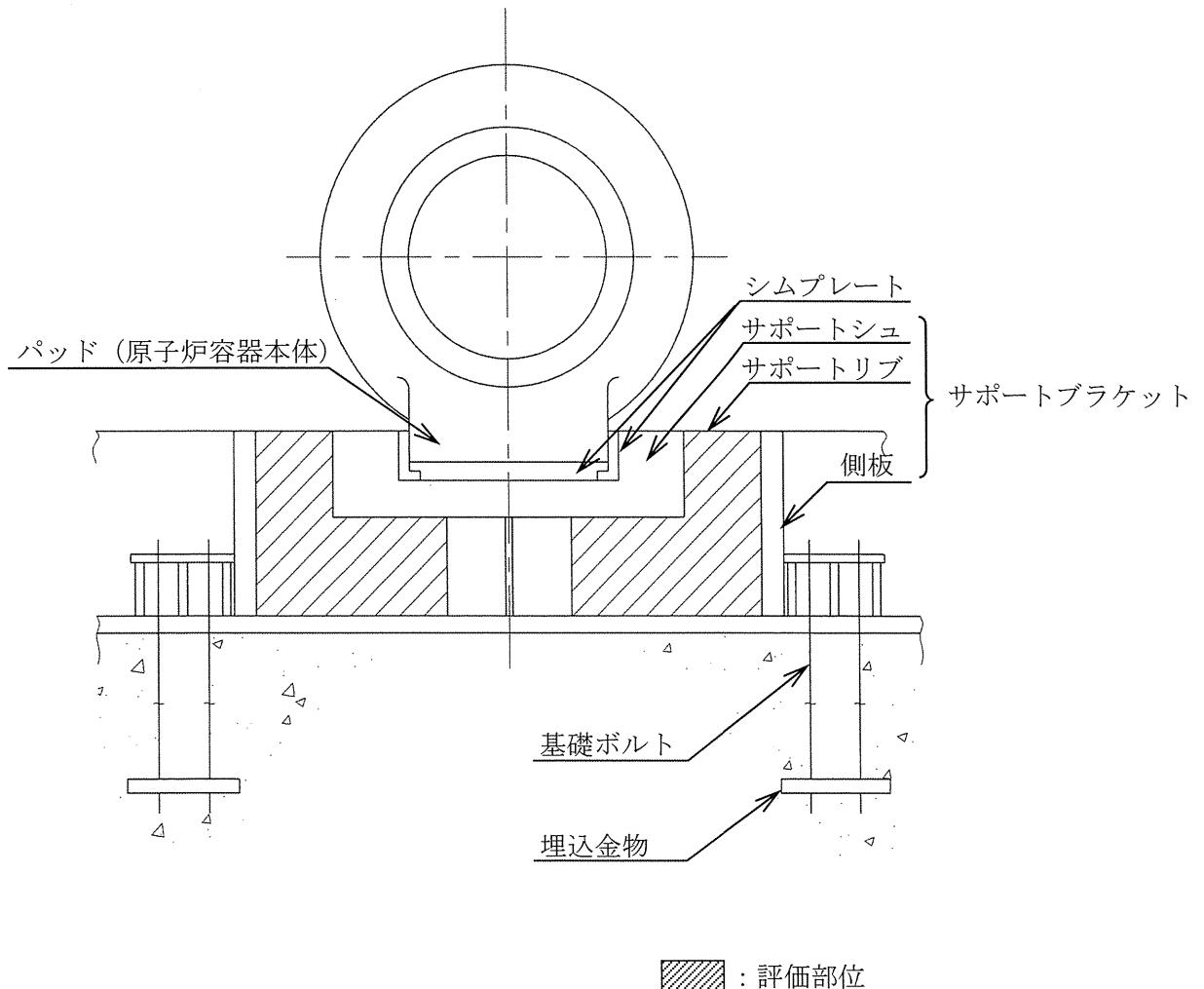


図2.2-1 川内1号炉 原子炉容器サポートの照射脆化評価部位

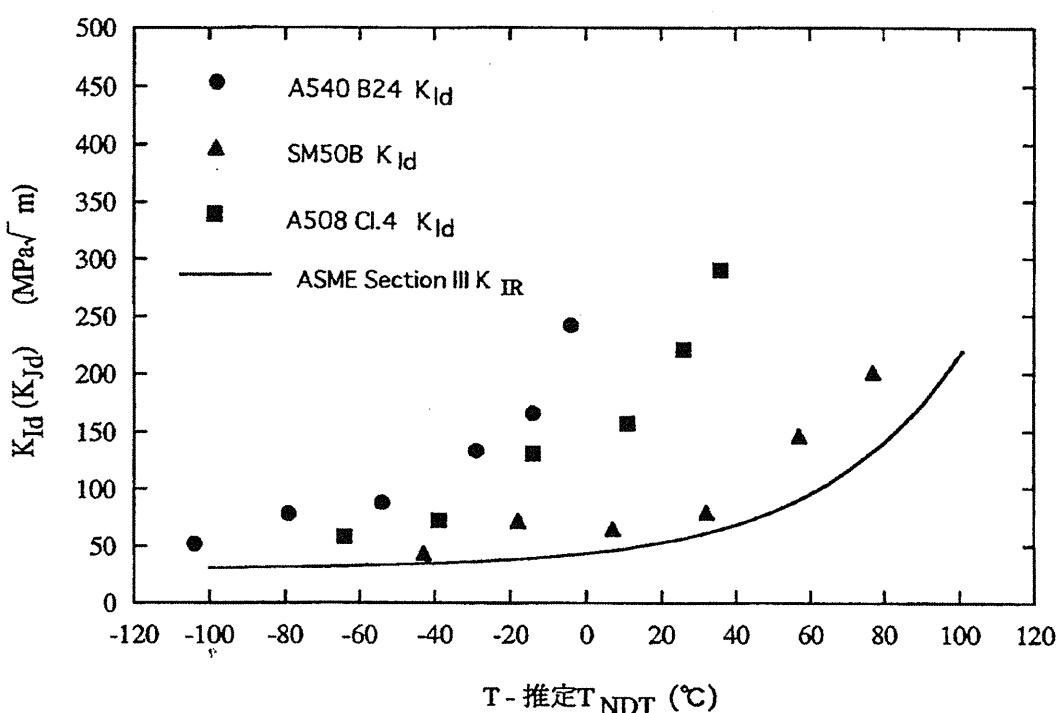


図2.2-2 動的破壊靱性と（ T -推定 T_{NDT} ）の関係

[出典：電力共通研究「原子炉容器支持構造物の照射脆化に関する研究」1999年度]

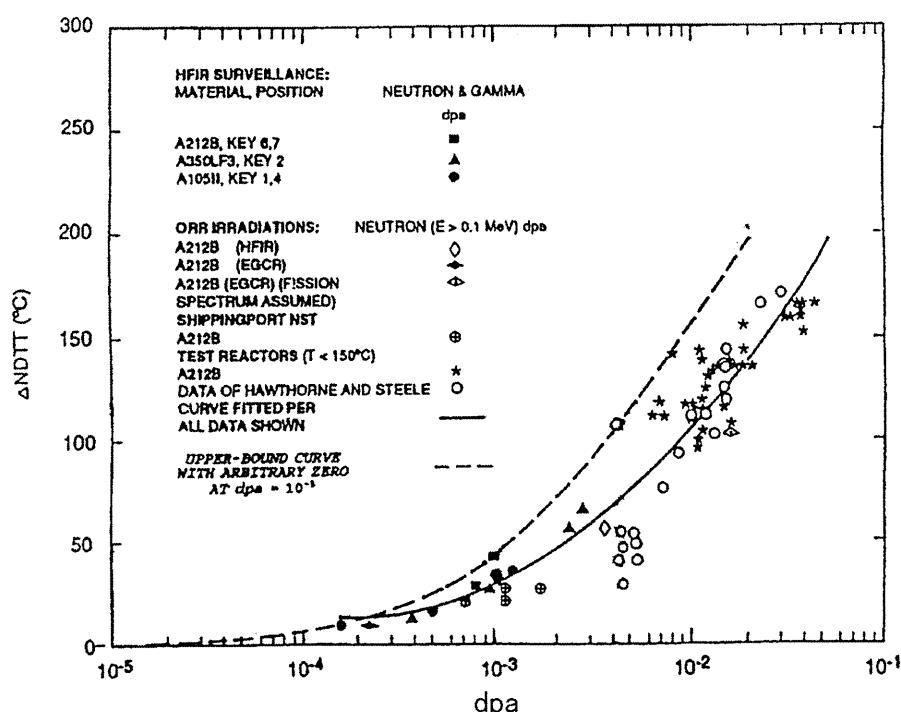


図2.2-3 原子炉容器サポートの脆化予測曲線

[出典：NUREG-1509 (“Radiation Effects on Reactor Pressure Vessel Supports”

R. E. Johnson, R. E. Lipinski NRC 1996 P14)]

表2.2-1 川内1号炉 サポートブラケット（サポートリブ）の脆化評価結果

評価部位 (材料名)	サポートブラケット（サポートリブ） (SM50B)
K_I/K_{IR}	0.15
評価	○

(3) パッド、ヒンジ等摺動部の摩耗

[原子炉容器サポート、蒸気発生器サポート、1次冷却材ポンプサポート]

機器の移動を許容するサポートの摺動部材（パッド、ヒンジ等、ただしピンは除く）は、機器の熱移動や振動により摩耗が想定される。

摩耗が想定される代表部位として原子炉容器サポートの摺動部を図2.2-4に、蒸気発生器支持脚及び1次冷却材ポンプ支持脚の摺動部を図2.2-5に示す。

原子炉容器サポート、蒸気発生器支持脚及び1次冷却材ポンプ支持脚の摺動部は、重機器の自重を支えていることから当該部に発生する荷重は小さいとは言えないため、運転開始後60年時点における推定摩耗量を評価した。

摩耗量については、現在定量的に評価する理論が確立されていないが、ここではホルム（Holm）の理論式（機械工学便覧（（社）日本機械学会））により、概略の摩耗量の推定を行った。

ホルムの式： $W = K \cdot S \cdot P / P_m$

W : 摩耗量 [m^3]

K : 摩耗係数 [-]

S : すべり距離 [m]

P : 荷重 [N]

P_m : かたさ [N/m^2]

なお、評価にあたっては、通常運転時における評価対象サポートに加わる荷重を算出した。すべり距離については計算により求めた熱移動量を基に運転状態I及び運転状態IIの過渡条件とその回数から算出した。

摩耗係数及び硬さについては、J. F. Archard&W. Hirst, Proc. Roy. Soc., 236, A, (1956), 397より使用温度での硬さの変化を考慮しても安全側の評価となるよう、実機より柔らかい材料である潤滑材なしの軟鋼－軟鋼のデータを引用した。

評価結果を表2.2-2に示す。

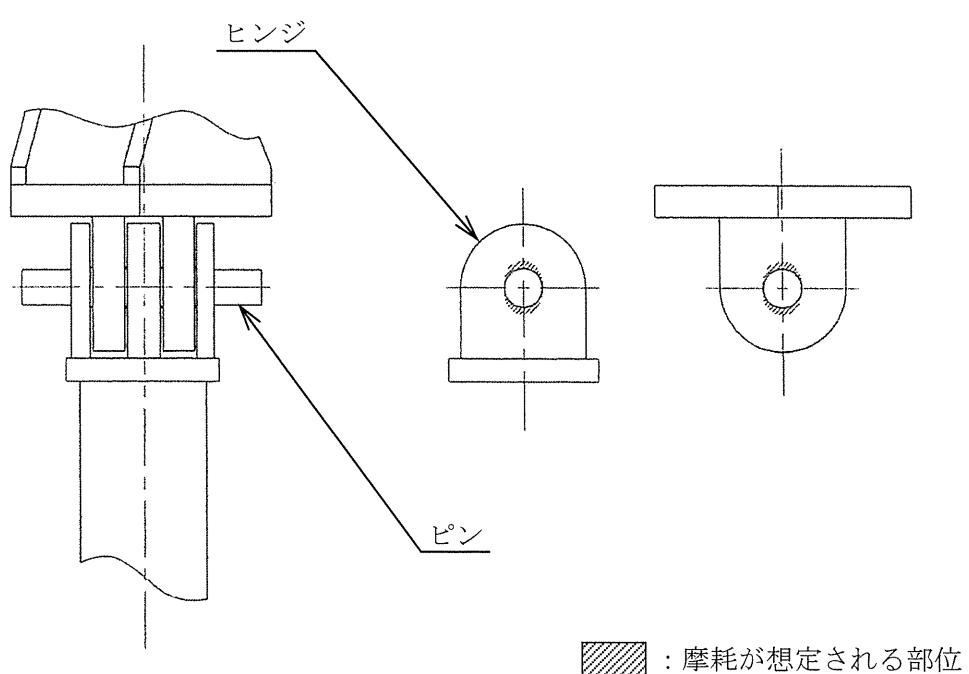
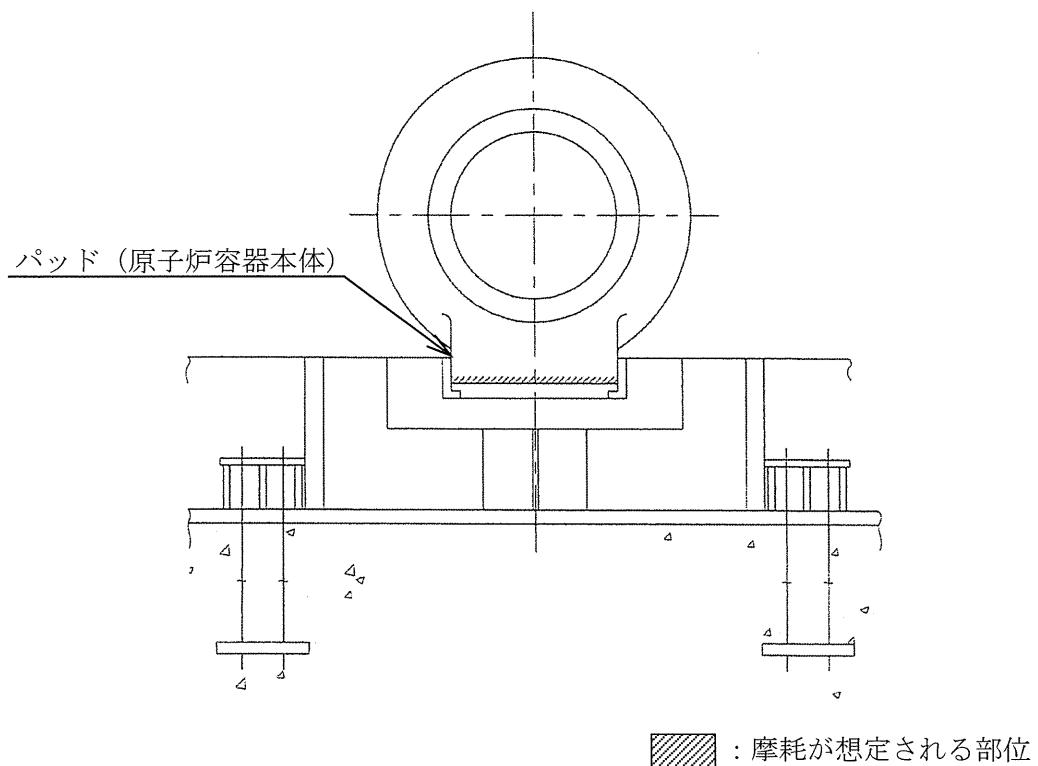
評価結果より運転開始後60年時点の推定摩耗深さ（推定減肉量）は許容値に比べ小さい。また、原子炉容器パッドについてはキャビティシール据付時に偏りがないことを定期的に確認しており、これまでに有意な偏りは認められないことから、長期運転にあたっても支持機能に影響を及ぼす可能性はないと考える。

また、パッドの摩耗に対しては、定期的に原子炉容器とキャビティに有意な高低差がないことをキャビティシール据付時の隙間計測により確認し、ヒンジ等摺動部の摩耗に対しては、外観点検時にかみ合い深さ（ヒンジ先端からそれとかみ合うヒンジ底部まで）を目視確認することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

表2.2-2 川内1号炉 重機器サポート摺動部の摩耗量評価結果

評価部位	運転開始後60年時点 での推定摩耗深さ	／ 許容値
原子炉容器パッド	約1/3	
蒸気発生器支持脚ヒンジ	約1/500	
1次冷却材ポンプ支持脚ヒンジ	約1/200	



(4) ピン等の摩耗 [蒸気発生器サポート、1次冷却材ポンプサポート]

機器の移動を許容するサポートの摺動部材は、機器の熱移動や振動により摩耗が想定される。

しかしながら、蒸気発生器及び1次冷却材ポンプのオイルスナバは地震時の水平方向変位を拘束するものであり、蒸気発生器の上部胴サポート、中間胴サポート及び1次冷却材ポンプの上部サポート及び下部サポートにかかる荷重は小さい。

通常運転における熱移動はサイクル数が少ない（最大変位が想定されるのはプラント起動・停止時）ため、著しい摩耗が生じる可能性は小さい。

振動による摩耗については発生荷重が小さく、可動部を摺動させるほどの力は生じないと考える。

ピン（材料：SNB23-3）については、ヒンジ（材料：SM490B、SFVV3）及びタイロッド（材料：SNCM630）よりも硬質な材料を使用しており、オイルスナバのピストンロッド（材料：SNCM630）については、ブッシュ（材料：BC6）よりも硬度な材料を使用している。

一方、オイルスナバのピンについては、運転時有意な荷重がかからない。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、外観点検時の目視確認により、ピンのかみ合い部及びオイルの漏れ等の異常がないことを確認することにより、機器の健全性を確認している。

(5) ヒンジ溶接部の疲労割れ [蒸気発生器サポート、1次冷却材ポンプサポート]

支持脚はプラント起動・停止時等に発生する機器の熱移動によるスライド方向以外の繰り返し荷重により、ヒンジ溶接部において疲労割れが想定される。

しかしながら、スライド方向以外に発生する荷重はわずかであり、有意な応力変動を受けない。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、外観点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(6) 基礎ボルトの腐食（全面腐食）[共通]

基礎ボルトは低合金鋼であり、腐食が想定される。

基礎ボルトの健全性評価については各機器で共通であることから、機械設備の技術評価書のうち「基礎ボルト」にて評価を実施するものとし、本評価書には含めていない。

前述の2)に該当する事象のうち、日常劣化管理事象を除く事象（日常劣化管理事象ではない事象）を以下に示す。

(7) 埋込金物の腐食（全面腐食）[共通]

埋込金物、原子炉容器サポートの外周プレート（コンクリート埋設部）及び埋込補強材は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、コンクリート埋設部にあり、コンクリートが中性化に至るには長期間を要することから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

2. 2. 4 消耗品及び定期取替品

オイルスナバに使用しているオイルシール及びオイルは分解点検時に取り替えている消耗品であり、長期使用はせず取替えを前提としていることから、高経年化対策を見極める上での評価対象外とする。

表2.2-3 川内1号炉 原子炉容器サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	サポートブラケット (サポートシュー)		低合金鋼		△					*1:照射脆化 *2:大気接触部 *3:コンクリート埋設部	
	サポートブラケット (サポートリブ)		炭 素 鋼		△				△ ^{*1}		
	サポートブラケット (側板)		炭 素 鋼		△						
	シムプレート		低合金鋼		△						
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						
	ベースプレート		炭 素 鋼		△						
	外周プレート		炭 素 鋼		△ ^{*2} ▲ ^{*3}						
	埋込補強材		炭 素 鋼		▲						
	パッド(原子炉容器本体)		低合金鋼	△	△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-4(1/4) 川内1号炉 蒸気発生器サポート 上部胴サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	ビームブラケット		炭 素 鋼	△	△						
	サポートビーム		炭 素 鋼		△						
	サポートコラム		炭 素 鋼		△						
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						
	ピストンロッド		低合金鋼	△	△						
	シリンドチャーブ		低合金鋼		△						
	シリンドカバーイ ーや		低合金鋼		△						
	ロッドカバー		低合金鋼		△						
	タイボルト		低合金鋼		△						
	ビ ン		低合金鋼	△	△						
	コネクティングラグ イーや		低合金鋼		△						
	ブッシュ		銅合金鑄物	△							
	コントロールバルブ		炭 素 鋼		△						
	給油管		ステンレス鋼								
	オイルリザーバ		ステンレス鋼								
	球面軸受		軸受鋼								
	オイルシール	◎	—								
	オイル	◎	—								

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-4(2/4) 川内1号炉 蒸気発生器サポート 中間胴サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	リングフレーム		炭 素 鋼		△						
	リンクフレームスナバ取付部		炭 素 鋼	△	△						
	スナバブラケット		炭 素 鋼	△	△						
	リンクフレーム組立ボルト		低合金鋼		△						
	バックバンパ		炭 素 鋼		△						
	シ ム		炭 素 鋼		△						
	吊り金物		低合金鋼		△						
	オイ	ピストンロッド	低合金鋼	△	△						
	ス	シリンダチューブ	低合金鋼		△						
	ル	シリンドカバーイ ーや	低合金鋼		△						
	ナ	ロッドカバー	低合金鋼		△						
	バ	タイボルト	低合金鋼		△						
	△	ピ ン	低合金鋼	△	△						
	△	コネクティングラグ イーや	低合金鋼		△						
	△	ブッシュ	銅合金鑄物	△							
	△	コントロールバルブ	炭 素 鋼		△						
	△	給油管	ステンレス鋼								
	△	オイルリザーバ	ステンレス鋼								
	△	球面軸受	軸 受 鋼								
	△	オイルシール	◎	—							
	△	オ イ ル	◎	—							

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-4(3/4) 川内1号炉 蒸気発生器サポート 下部サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	サポートビーム		炭 素 鋼		△						
	サポートブロック		低合金鋼		△						
	シ ム		炭 素 鋼		△						
	サポートビーム 組立ボルト		低合金鋼		△						
	パ ッ ド		低合金鋼		△						
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-4(4/4) 川内1号炉 蒸気発生器サポート 支持脚に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	サポートパイプ		炭 素 鋼		△						
	支持脚ブラケット		炭 素 鋼 低合金鋼		△						
	ヒンジ		炭 素 鋼	△	△	△					
	支持脚ピン		低合金鋼	△	△						
	植込ボルト		低合金鋼		△						
	押え金物		低合金鋼		△						
	支持脚 ベースプレート		低合金鋼		△						
	ベースプレート		炭 素 鋼		△						
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-5(1/3) 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 上部サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持 オイルスナバ	サポートビーム		炭 素 鋼		△						
	ブラケット		炭 素 鋼	△	△						
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						
	ピストンロッド		低合金鋼	△	△						
	シリンドチャーブ		低合金鋼		△						
	シリンドカバーイーサ		低合金鋼		△						
	ロッドカバー		低合金鋼		△						
	タイボルト		低合金鋼		△						
	ピ ン		低合金鋼	△	△						
	コネクティングラグイーサ		低合金鋼		△						
	ブッシュ		銅合金鑄物	△							
	コントロールバルブ		炭 素 鋼		△						
	給油管		ステンレス鋼								
	オイルリザーバ		ステンレス鋼								
	球面軸受		軸受鋼								
	オイルシール	◎	—								
	オ イ ル	◎	—								

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-5(2/3) 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 下部サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	タイロッド		低合金鋼	△	△						
	プラケット		低合金鋼	△	△						
	タイロッドピン		低合金鋼	△	△						
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-5(3/3) 川内1号炉 1次冷却材ポンプサポート 支持脚に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	サポートパイプ		炭 素 鋼		△						
	支持脚ブラケット		炭 素 鋼		△						
	ヒンジ		低合金鋼	△	△	△					
	支持脚ピン		低合金鋼	△	△						
	支持脚取付ピン		低合金鋼		△						
	押え金物		炭 素 鋼		△						
	支持脚 ベースプレート		低合金鋼		△						
	ベースプレート		炭 素 鋼		△						
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-6(1/2) 川内1号炉 加圧器サポート 上部サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	サポートブラケット		炭 素 鋼		△						
	組立ボルト		低合金鋼		△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-6(2/2) 川内1号炉 加圧器サポート 下部サポートに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
機器の支持	スカート		低合金鋼		△	○					
	基礎ボルト		低合金鋼		△						
	埋込金物		炭 素 鋼		▲						

○：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価

2.3.1 加圧器スカート溶接部の疲労割れ [加圧器サポート]

a. 事象の説明

加圧器本体の熱膨張によりスカートは繰返し荷重を受け、図2.3-1に示すようなスカートの溶接部においては、疲労が蓄積する。

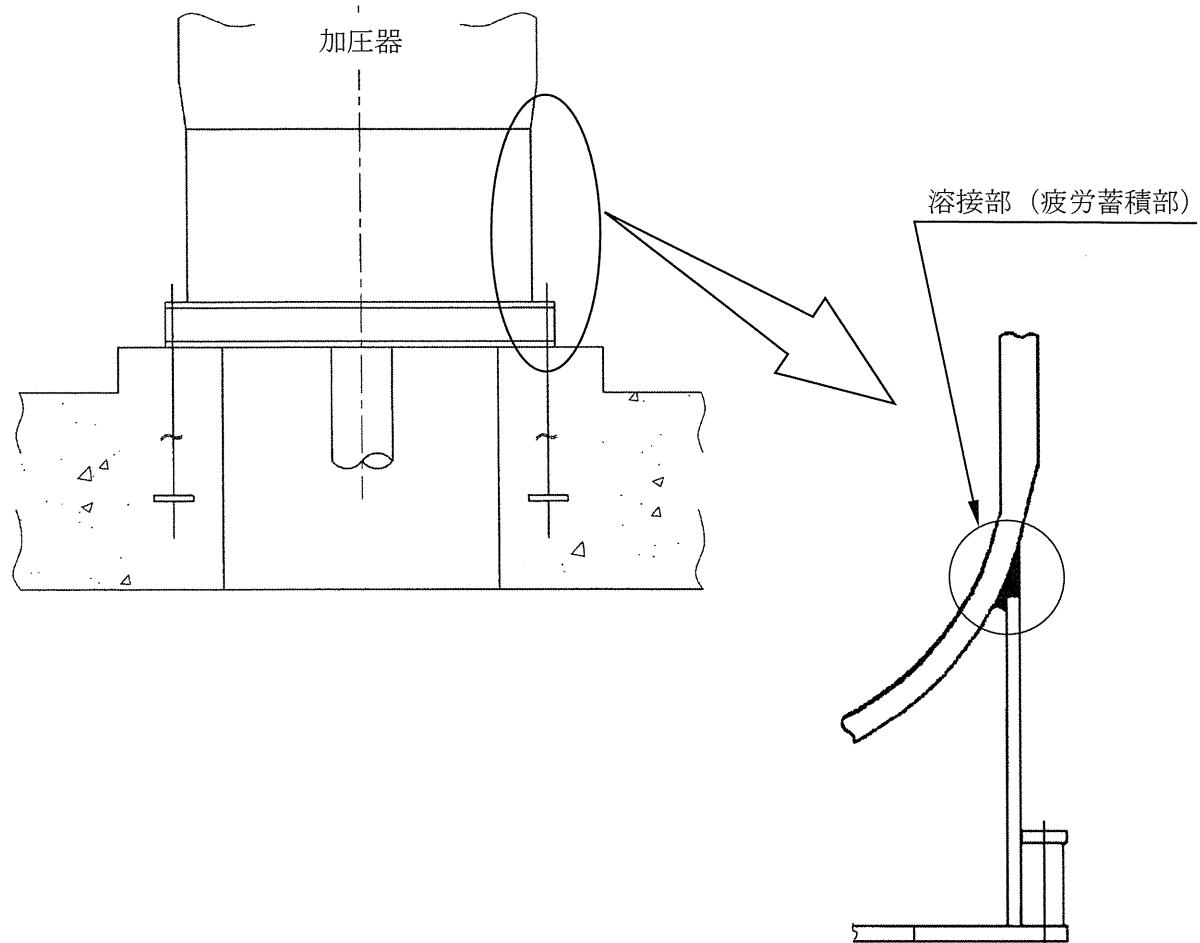


図2.3-1 川内1号炉 加圧器スカート部の疲労蓄積部

b. 技術評価

① 健全性評価

プラント運転時の加圧器本体の熱膨張により発生する応力が大きいと考えられる加圧器スカート溶接部を対象として「(社) 日本機械学会設計・建設規格 (JSME S NC1-2005/2007)」に基づき評価を行った。

評価対象部位を図2.3-1に示す。

疲労評価に用いた過渡回数を表2.3-1に示す。

なお、2019年度末までの運転実績に基づき推定した2020年度以降の評価対象期間での推定過渡回数を包含し、より保守的に設定した過渡回数とした。

評価結果を表2.3-2に示すが、許容値を満足する結果が得られている。

表2.3-1 川内1号炉 加圧器スカート溶接部の疲労評価に用いた過渡回数

運転状態 I

過 渡 項 目	運転実績に基づく過渡回数	
	2020年3月末時点	運転開始後60年時点での推定値
起動 (温度上昇率55.6°C/h)	38	69
停止 (温度下降率55.6°C/h)	36	69
負荷上昇 (負荷上昇率5%/min)	335	809
負荷減少 (負荷減少率5%/min)	324	798
90%から100%へのステップ状負荷上昇	3	5
100%から90%へのステップ状負荷減少	4	6
100%からの大きいステップ状負荷減少	1	3
定常負荷運転時の変動 ^{*1}	—	—
燃料交換	25	62
0%から15%への負荷上昇	39	72
15%から0%への負荷減少	30	61
1ループ停止／1ループ起動	0	2
I) 停 止	0	2
II) 起 動	0	2

運転状態 II

過 渡 項 目	運転実績に基づく過渡回数	
	2020年3月末時点	運転開始後60年時点での推定値
負荷の喪失	5	7
外部電源喪失	1	4
1次冷却材流量の部分喪失	0	2
100%からの原子炉トリップ		
I) 不注意な冷却を伴わないトリップ	3	6
II) 不注意な冷却を伴うトリップ	0	2
III) 不注意な冷却と安全注入を伴うトリップ	0	2
1次冷却系の異常な減圧	0	2
制御棒クラスターの落下	0	2
出力運転中の非常用炉心冷却系の誤起動	0	2
1次冷却系停止ループの誤起動	0	2
タービン回転試験	2	2
1次系漏えい試験	31	61

*1：設計評価においては、1次冷却材温度±1.7°C、1次冷却材圧力±0.34MPaの変動があるものとしているが、この過渡項目の疲労累積係数への寄与は小さく、また、実際には通常運転中のゆらぎとして、このような変動は生じていない

表2.3-2 川内1号炉 加圧器スカート溶接部の疲労評価結果

評価部位	疲労累積係数 (許容値: 1以下)
加圧器スカート溶接部	0.145

② 現状保全

加圧器スカート溶接部の疲労割れに対しては、定期的に浸透探傷検査を実施し有意な欠陥のないことを確認している。

さらに、高経年化技術評価に合わせて、実績過渡回数に基づく評価を実施することとしている。

③ 総合評価

健全性評価結果から判断して、疲労割れ発生の可能性はないと考える。

ただし、疲労評価は、実績過渡回数に依存するため、今後、実績過渡回数を把握し、評価する必要がある。

また、疲労割れは浸透探傷検査により検知可能であり、また、割れが発生するとすれば応力の観点から考えて溶接部であると判断されることから、点検手法として適切である。

c. 高経年化への対応

加圧器スカート溶接部の疲労割れについては、実績過渡回数の確認を継続的に実施し、運転開始後60年時点の推定過渡回数を上回らないことを確認する。

2 空気圧縮装置

[対象機器]

- ① 制御用空気圧縮装置

目 次

1. 対象機器	1
2. 空気圧縮装置の技術評価	2
2.1 制御用空気圧縮装置全体構成	2
2.2 構造、材料及び使用条件	4
2.3 経年劣化事象の抽出	32
2.4 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価	54

1. 対象機器

川内1号炉で使用されている空気圧縮装置の主な仕様を表1-1に示す。

表1-1 川内1号炉 空気圧縮装置の主な仕様

機器名称 (台数)	仕 様 (容量)	重要度 ^{*1}	使 用 条 件		
			運 転	最高使用圧力 (MPa[gage])	最高使用温度 (°C)
制御用空気圧縮装置 (2)	約17.5m ³ /min	MS-1	連 続	約0.83 ^{*2}	約250 ^{*3}

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：制御用空気圧縮機の最高使用圧力を示す

*3：制御用空気除湿装置除湿塔の最高使用温度を示す

2. 空気圧縮装置の技術評価

2.1 制御用空気圧縮装置全体構成

川内1号炉の制御用空気圧縮機は、プラント通常運転時には1台が當時運転状態であり、外部電源喪失時及び安全注入時に自動起動（2台）する。

制御用空気圧縮機は大気を吸入し、2段階の圧縮により約0.69 MPaの圧縮空気を吐出する。

圧縮空気は、第1段圧縮（低圧側）後に制御用空気圧縮機インターフーラ、第2段圧縮（高圧側）後に制御用空気圧縮機アフタークーラで冷却し、制御用空気ドレンセパレータでドレン水を分離後、制御用空気だめに貯蔵される。

制御用空気だめに貯蔵された圧縮空気は、制御用空気除湿装置に送られ、乾燥した制御用空気となる。

制御用空気除湿装置から出た制御用空気は、制御用空気除湿装置アフターフィルタで洗浄後に制御用空気系統に送られ、空気作動弁等に供給される。

制御用空気圧縮装置の全体構成図を図2.1-1に示す。

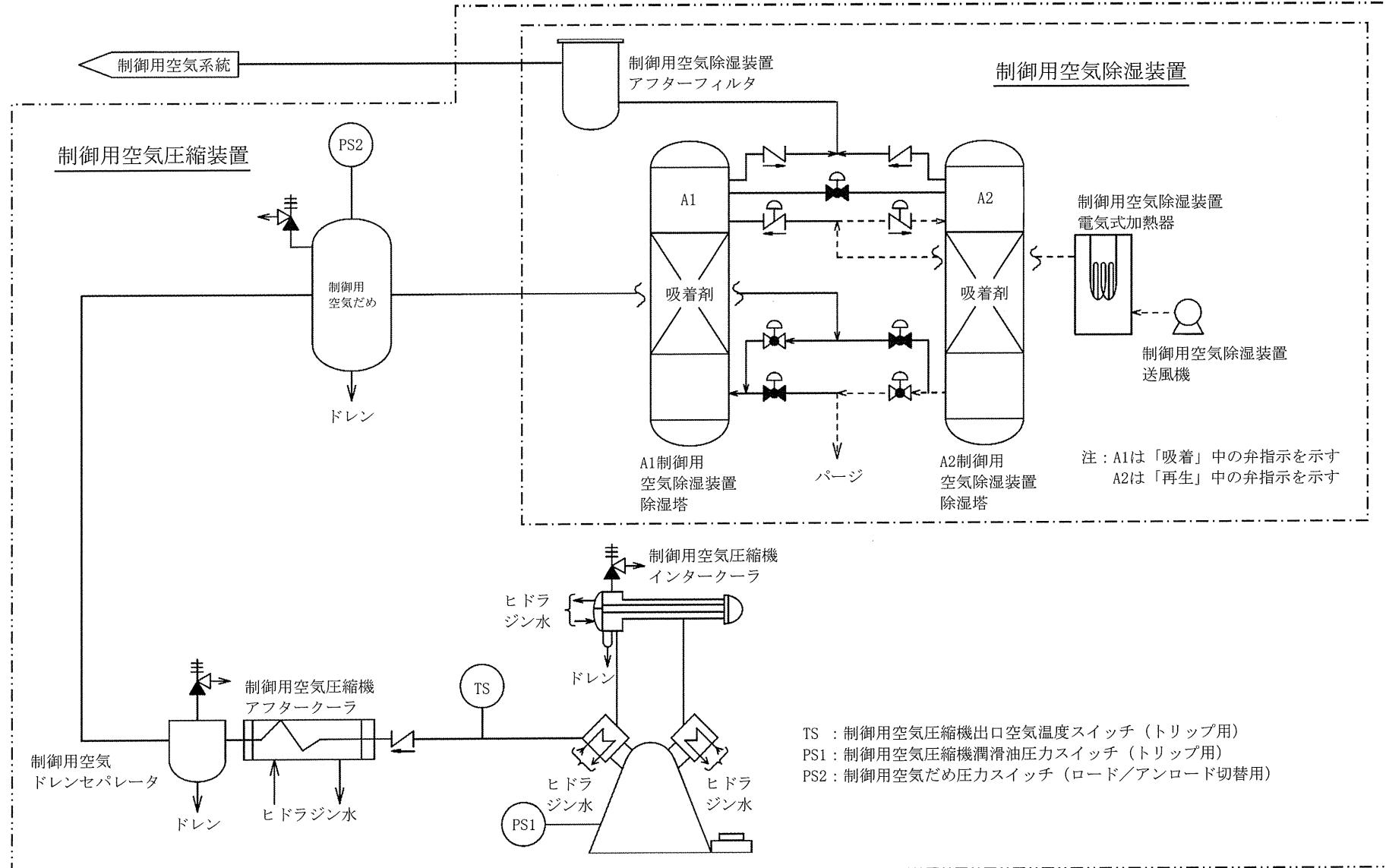


図2.1-1 川内1号炉 制御用空気圧縮装置 全体構成図

2.2 構造、材料及び使用条件

2.2.1 制御用空気圧縮機

(1) 構 造

川内1号炉の制御用空気圧縮機は水冷2段無給油式であり、低圧側及び高圧側はシリンダ直径等の寸法は異なるが、同一の構造・材料を使用している。低圧側及び高圧側には、吸入弁と吐出弁が取付けられており、シリンダの中を往復するピストンの動作により吸入弁から空気（大気圧）が吸入され、圧縮された空気が吐出される。

ケーシング及びシリンダは鋳鉄であり、ピストンはアルミ合金鑄物で、主軸は低合金鋼である。

制御用空気圧縮機用電動機は、定格出力120kW、定格電圧440V、定格回転数1,770r.p.mの全閉屋内形三相誘導電動機（低圧用電動機）である。

電動機の主軸には炭素鋼を使用しており、回転子コアが配置されている。

負荷側及び反負荷側軸受部には、回転体を支えるためのブラケットが取り付けられ、内側には電動機回転子重量を支えるための軸受（ころがり）を備えている。

制御用空気圧縮機インタークーラは横置直管式であり、低圧側での圧縮により加熱された空気を冷却する。

伝熱管には銅合金、胴板には炭素鋼を使用しており、それぞれヒドラジン水（防錆剤注入水）、空気に接している。

制御用空気圧縮機アフタークーラは横置直管式であり、高圧側での圧縮により加熱された空気を冷却する。

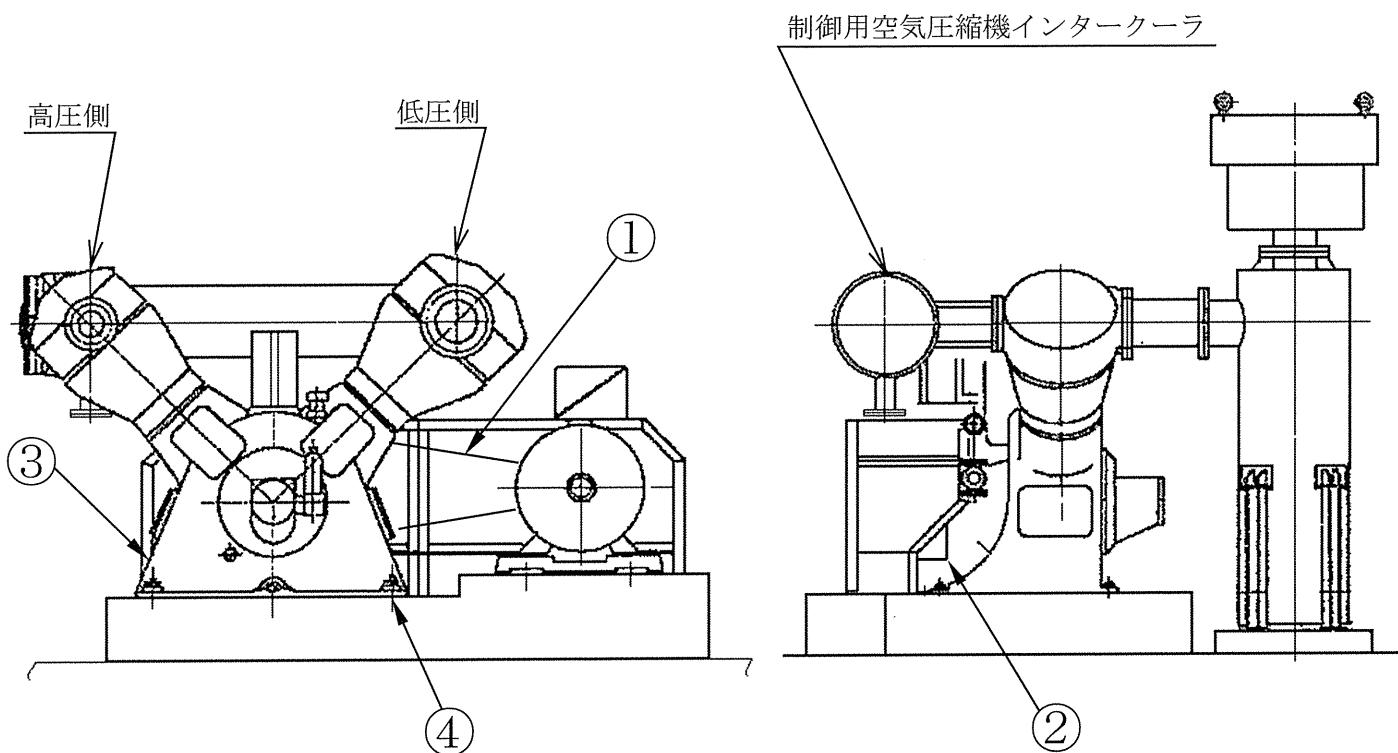
伝熱管には銅合金、胴板には炭素鋼を使用しており、それぞれヒドラジン水（防錆剤注入水）、空気に接している。

制御用空気ドレンセパレータは炭素鋼製のたて置円筒形であり、圧縮空気を冷却した時に生じる水分を除去する。

制御用空気圧縮機の構成機器の外形図及び構造図を図2.2-1～図2.2-6に示す。

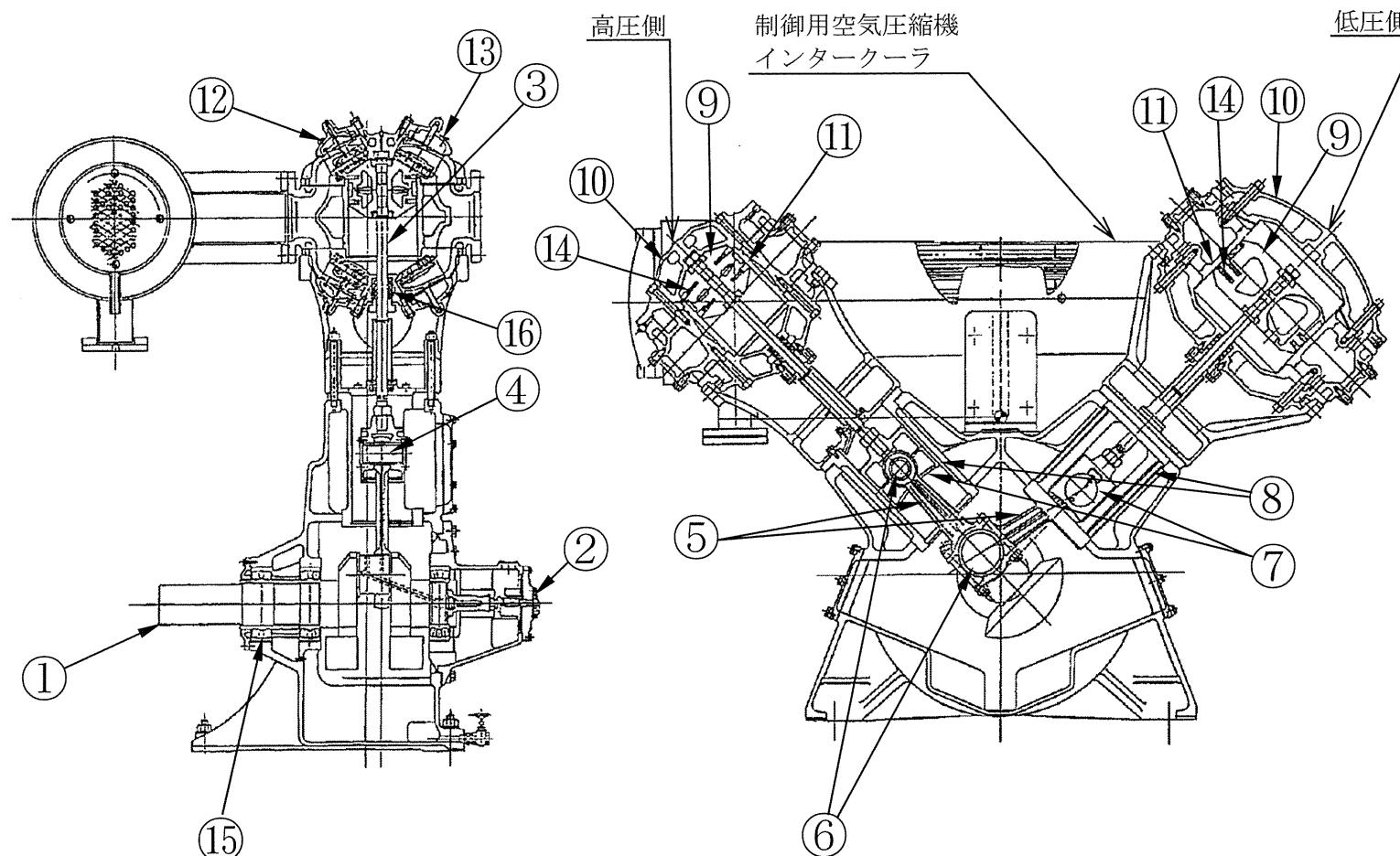
(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の制御用空気圧縮機の構成機器の使用材料及び使用条件を表2.2-1及び表2.2-2に示す。



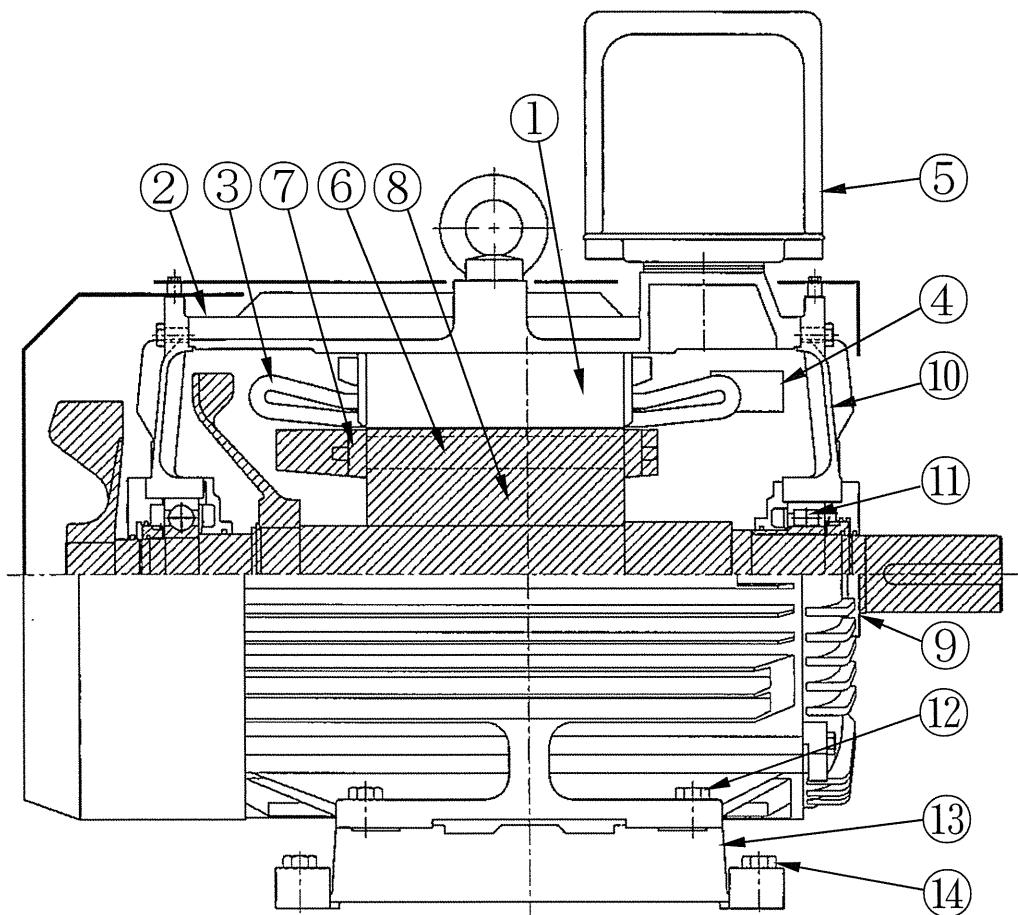
No.	部 位
①	Vベルト
②	Vブーリ
③	ケーシング
④	基礎ボルト

図2.2-1 川内1号炉 制御用空気圧縮機外形図



No.	部 位
①	主 軸
②	油ポンプ歯車
③	ピストンロッド
④	リストピン
⑤	連接棒
⑥	連接棒メタル
⑦	クロスヘッド
⑧	クロスヘッドガイド
⑨	ピストン
⑩	シリンダ
⑪	シリンダライナ
⑫	吸 入 弁
⑬	吐 出 弁
⑭	ピストンリング
⑯	軸受 (ころがり)
⑯	グランドパッキン

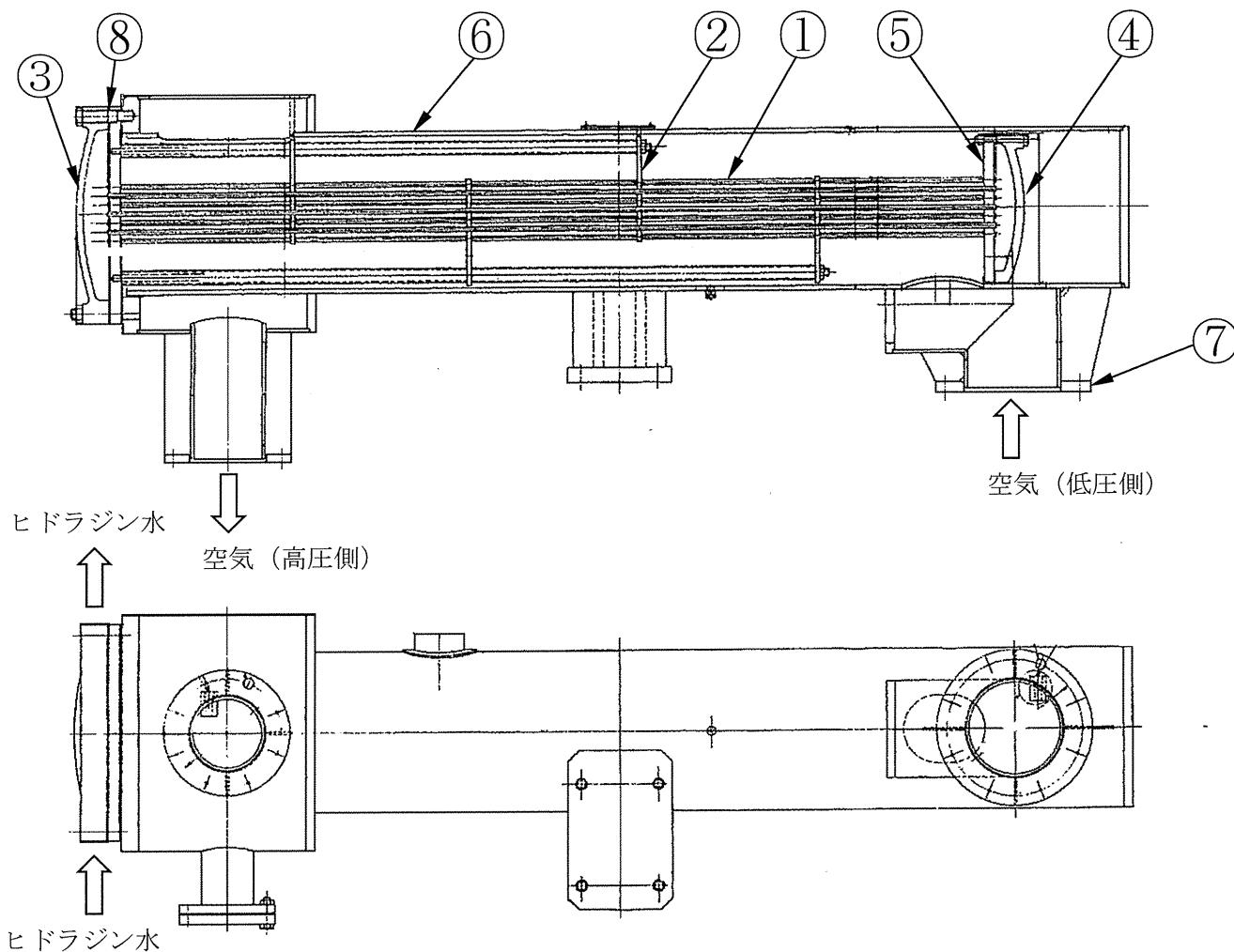
図2.2-2 川内1号炉 制御用空気圧縮機構造図



注：斜線部が回転部を示す

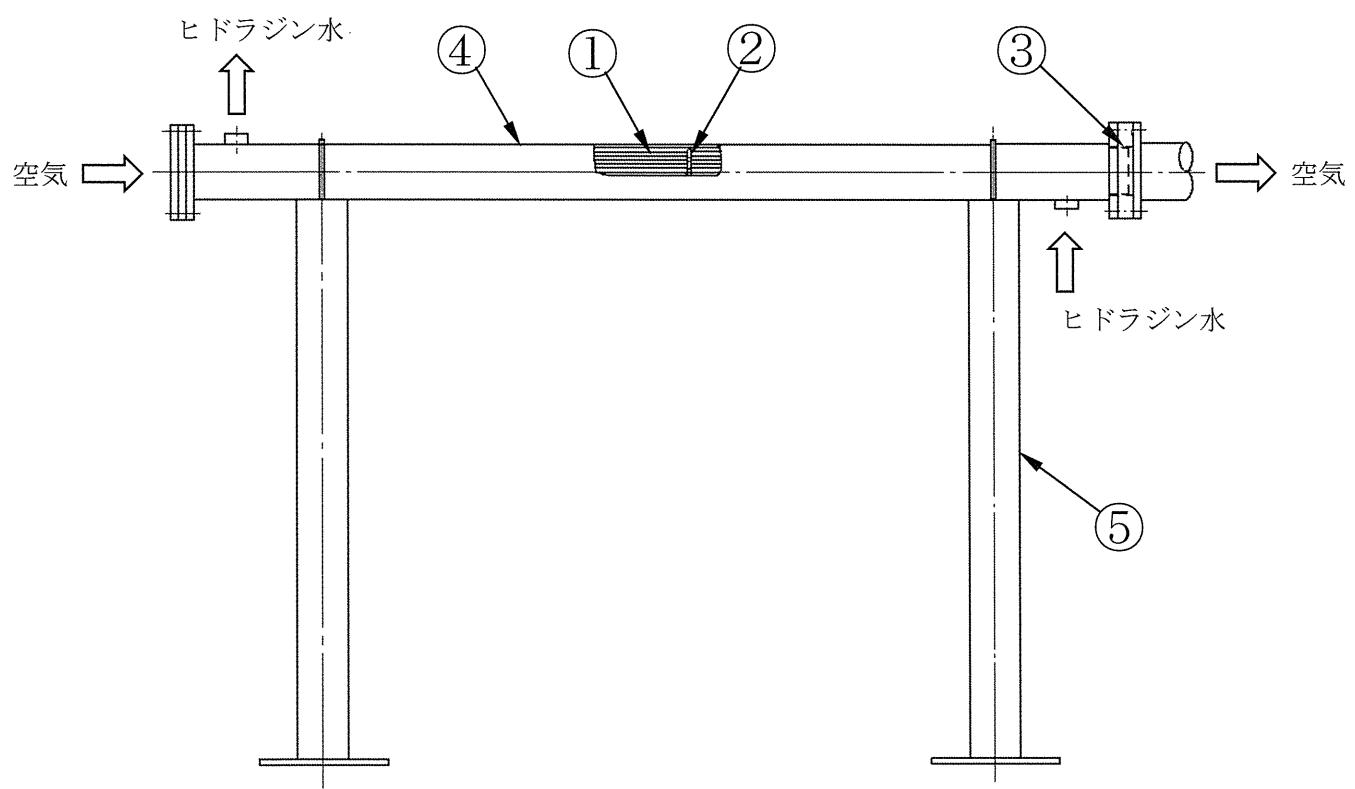
No.	部 位
①	固定子コア
②	フレーム
③	固定子コイル
④	口出線
⑤	端子箱
⑥	回転子棒
⑦	エンドリング
⑧	回転子コア
⑨	主軸
⑩	ブラケット
⑪	軸受（ころがり）
⑫	取付ボルト
⑬	台板
⑭	基礎ボルト

図2.2-3 川内1号炉 制御用空気圧縮機用電動機構造図



No.	部 位
①	伝熱管
②	邪魔板
③	メインプレートカバー
④	フローティングプレートカバー
⑤	管板
⑥	胴板
⑦	フランジ
⑧	ガスケット

図2.2-4 川内1号炉 制御用空気圧縮機インターラ構造図



No.	部 位
①	伝熱管
②	管支持板
③	管 板
④	胴 板
⑤	支 持 脚

図2.2-5 川内1号炉 制御用空気圧縮機アフタークーラ構造図

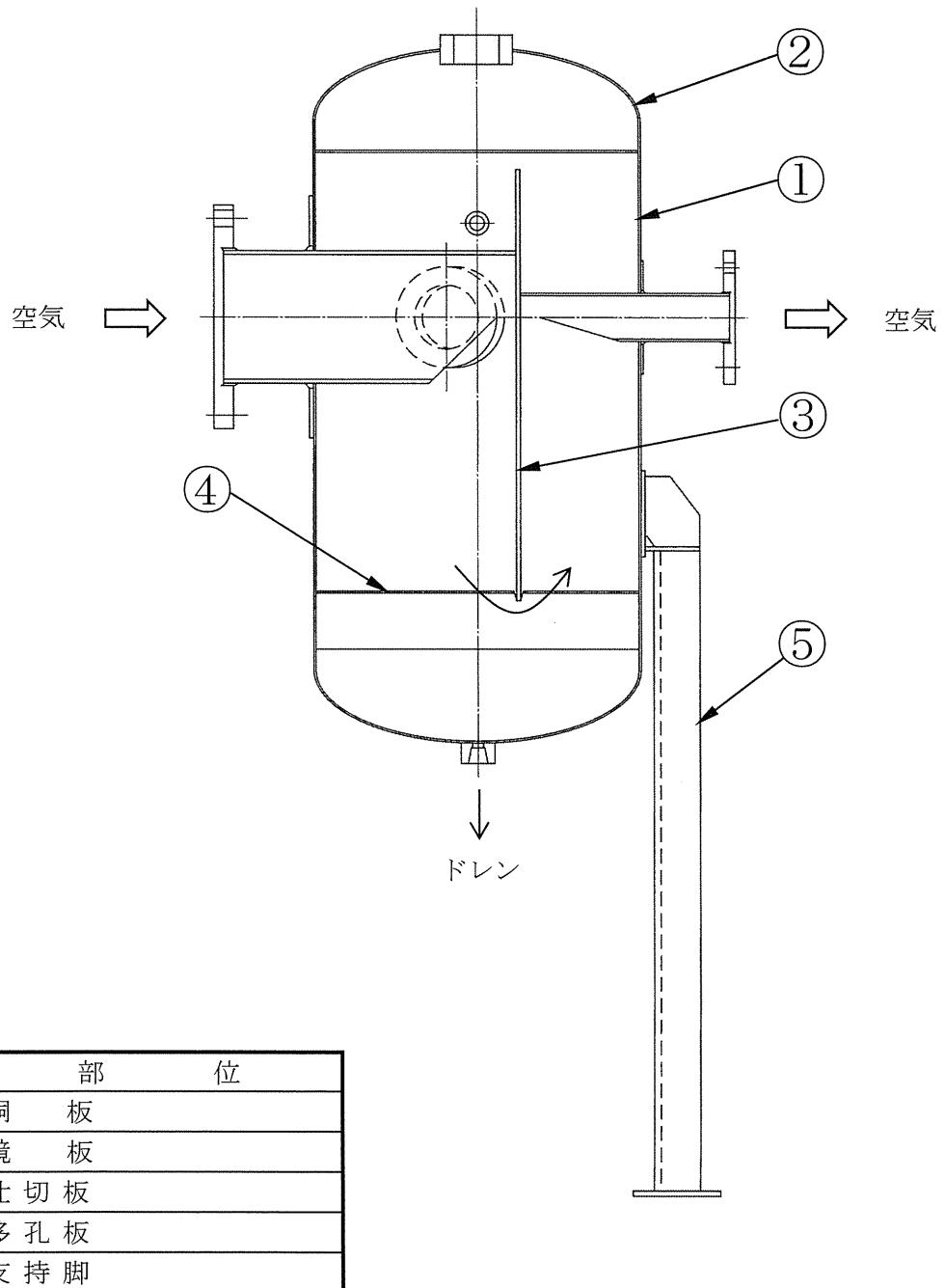


図2.2-6 川内1号炉 制御用空気ドレンセパレータ構造図

表2.2-1(1/2) 川内1号炉 制御用空気圧縮機の主要部位の使用材料

部 位	材 料
制御用空気圧縮機	Vベルト 消耗品・定期取替品
	Vブーリ 鋳 鉄
主 軸	低合金鋼
油ポンプ歯車	炭 素 鋼
ピストンロッド	低合金鋼 (クロムメッキ)
リストピン	低合金鋼
連接棒	炭 素 鋼
連接棒メタル	消耗品・定期取替品
クロスヘッド	鋳 鉄
クロスヘッドガイド	鋳 鉄
ピストン	アルミ合金鑄物
シリンダ	鋳 鉄
シリンダライナ	鋳 鉄 (クロムメッキ)
吸 入 弁	消耗品・定期取替品
吐 出 弁	消耗品・定期取替品
ピストンリング	消耗品・定期取替品
軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
グランドパッキン	消耗品・定期取替品
ケーシング	鋳 鉄
基礎ボルト	炭 素 鋼
制御用空気圧縮機 用電動機	固定子コア 珪素鋼板 (ワニス処理)
	フレーム 鋳 鉄
	固定子コイル 銅、エステルイミド線 (B種絶縁)
	口出線 銅、エチレンプロピレンゴム (B種絶縁)
	端子箱 炭 素 鋼
	回転子棒 アルミニウム

表2.2-1(2/2) 川内1号炉 制御用空気圧縮機の主要部位の使用材料

部 位	材 料	
制御用空気圧縮機 用電動機	エンドリング	アルミニウム
	回転子コア	珪素鋼板（ワニス処理）
	主 軸	炭 素 鋼
	プラケット	鋳 鉄
	軸受（ころがり）	消耗品・定期取替品
	取付ボルト	炭 素 鋼
	台 板	鋳 鉄
	基礎ボルト	炭 素 鋼
制御用空気圧縮機 インタークーラ	伝熱管	銅 合 金
	邪魔板	炭 素 鋼
	メインプレートカバー	鋳 鉄
	フローティングプレートカバー	鋳 鉄
	管 板	炭 素 鋼
	胴 板	炭 素 鋼
	フランジ	炭 素 鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
制御用空気圧縮機 アフタークーラ	伝熱管	銅 合 金
	管支持板	フェノール樹脂
	管 板	銅 合 金
	胴 板	炭 素 鋼
	支 持 脚	炭 素 鋼
制御用空気ドレン セパレータ	胴 板	炭 素 鋼
	鏡 板	炭 素 鋼
	仕切板	炭 素 鋼
	多孔板	炭 素 鋼
	支 持 脚	炭 素 鋼

表2.2-2 川内1号炉 制御用空気圧縮機の使用条件

部 位	条 件		
制御用空気圧縮機	最高使用圧力	約0.83MPa[gage]	
	最高使用温度	約170°C	
	定 格 容 量	約17.5m ³ /min	
	内 部 流 体	空 気	
制御用空気圧縮機 用電動機	定 格 出 力	120kW	
	周 围 温 度	約40°C ^{*1}	
	定 格 電 壓	440V	
	定 格 回 転 数	1,770rpm	
制御用空気圧縮機 インタークーラ	最高使用圧力	(管側) 約0.98MPa[gage]	(胴側) 約0.22MPa[gage]
	最高使用温度	(管側) 約95°C	(胴側) 約170°C
	内 部 流 体	(管側) ヒドラジン水	(胴側) 空 気
制御用空気圧縮機 アフタークーラ	最高使用圧力	(管側) 約0.83MPa[gage]	(胴側) 約0.98MPa[gage]
	最高使用温度	(管側) 約170°C	(胴側) 約95°C
	内 部 流 体	(管側) 空 気	(胴側) ヒドラジン水
制御用空気ドレン セパレータ	最高使用圧力	約0.83MPa[gage]	
	最高使用温度	約50°C	
	内 部 流 体	空 気	

*1：原子炉格納容器外の設計平均温度

2.2.2 制御用空気だめ

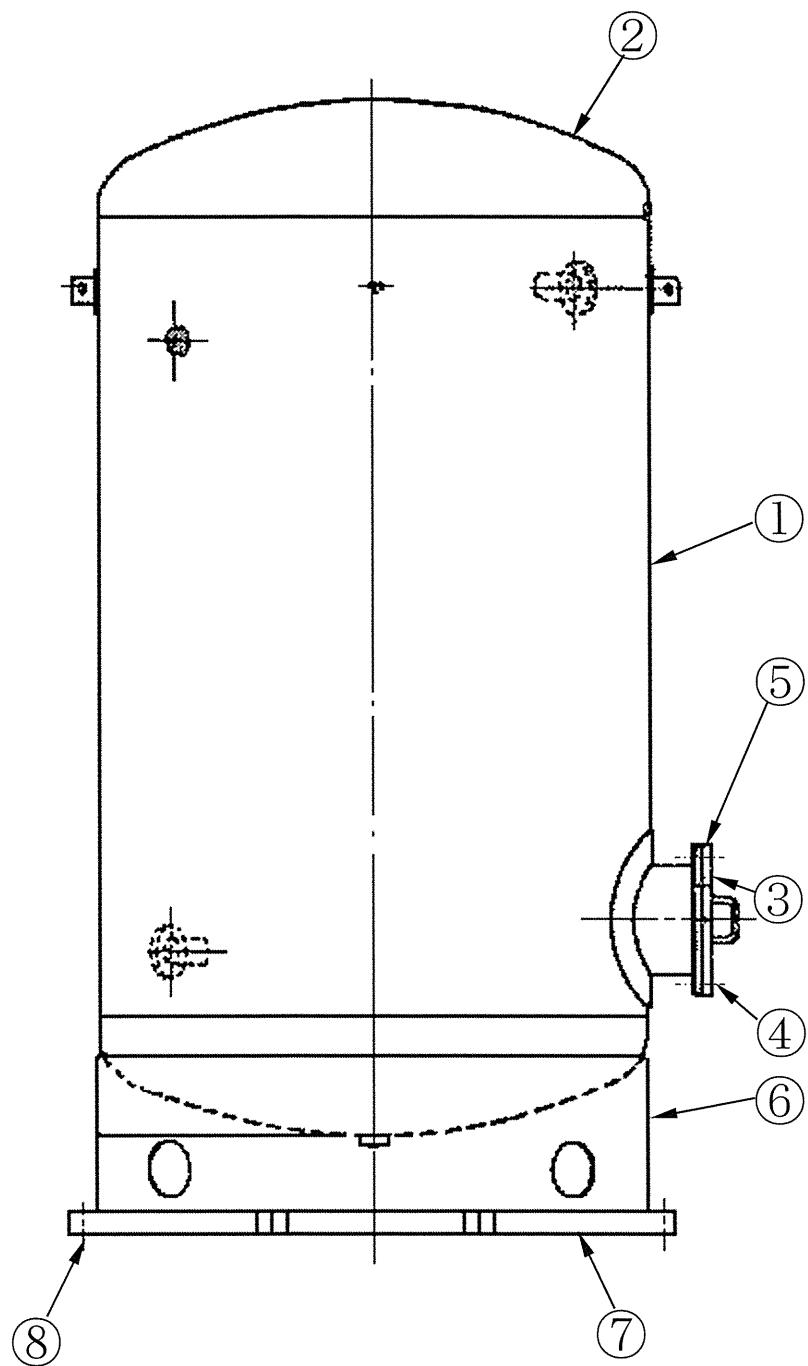
(1) 構造

川内1号炉の制御用空気だめは炭素鋼のたて置円筒形であり、圧縮空気を貯蔵する。

川内1号炉の制御用空気だめの構造図を図2.2-7に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の制御用空気だめの使用材料及び使用条件を表2.2-3及び表2.2-4に示す。



No.	部 位
①	胴 板
②	鏡 板
③	マンホール
④	マンホール用ボルト
⑤	ガスケット
⑥	スカート
⑦	台 板
⑧	基礎ボルト

図2.2-7 川内1号炉 制御用空気だめ構造図

表2.2-3 川内1号炉 制御用空気だめの主要部位の使用材料

部 位	材 料
制御用空気だめ	胴 板 炭素鋼
	鏡 板 炭素鋼
	マンホール 炭素鋼
	マンホール用ボルト 低合金鋼
	ガスケット 消耗品・定期取替品
	スカート 炭素鋼
	台 板 炭素鋼
	基礎ボルト 炭素鋼

表2.2-4 川内1号炉 制御用空気だめの使用条件

最高使用圧力	約0.83MPa [gage]
最高使用温度	約50°C
内 部 流 体	空 気

2.2.3 制御用空気除湿装置

(1) 構造

川内1号炉制御用空気除湿装置は、吸着剤を充填した除湿塔2塔を備え、装置内の空気作動弁が自動的に切り替わることで、「吸着」と「再生」工程を両塔交互に行い、圧縮空気を連続して乾燥する構造である。

「再生」工程は「加熱」と「冷却」モードに分けられ、「加熱」モードでは制御用空気除湿装置送風機で圧送された外気を制御用空気除湿装置電気式加熱器で加熱させ、高温空気を再生側の制御用空気除湿装置除湿塔に送り、水分を含んだ吸着剤を加熱し、吸着された水分を水蒸気状にして加熱空気とともに機外へ排出する。また、「冷却」モードでは冷却弁が開き「吸着」工程中の制御用空気除湿装置除湿塔の乾燥空気の一部を使用して「加熱」モードで熱くなった吸着剤を冷却し、次回の「吸着」工程に備える。

この一連の「再生」工程を行っている間、もう一方の塔では連続して空気を乾燥する「吸着」工程を行っている。

「吸着」工程は約8時間であり、一方「再生」工程の「加熱」モードと「冷却」モードは、それぞれ約4時間で自動的にタイマー運転される。

制御用空気除湿装置除湿塔、制御用空気除湿装置電気式加熱器(ヒータ除く)、制御用空気除湿装置送風機及び制御用空気除湿装置アフターフィルタには鋳鉄又は炭素鋼を使用している。

制御用空気除湿装置送風機用電動機は、定格出力5.5 kW、定格電圧440V、定格回転数1,740 r p mの全閉屋内形三相誘導電動機(低圧用電動機)である。

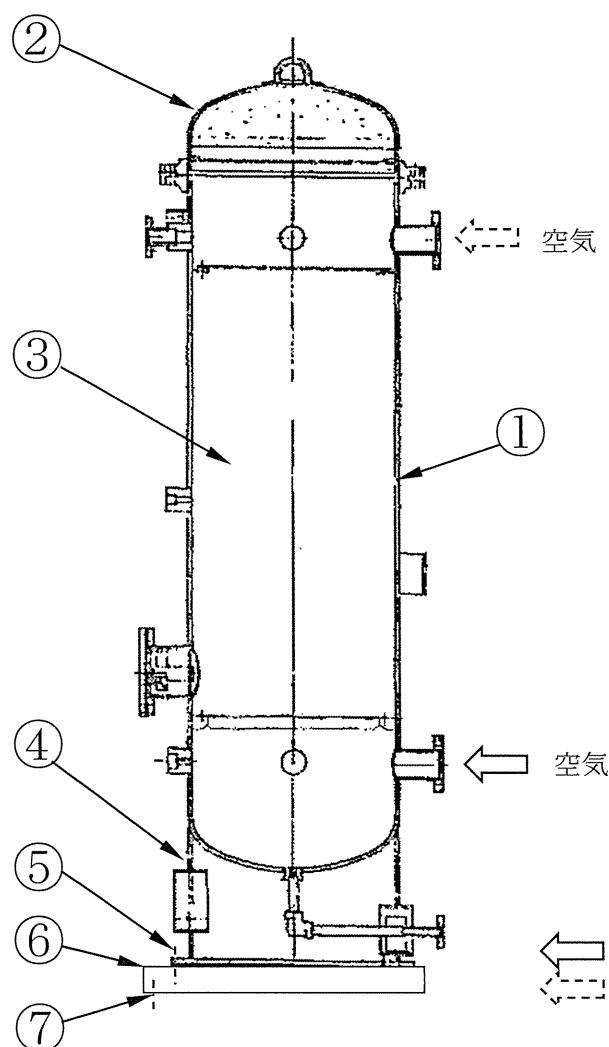
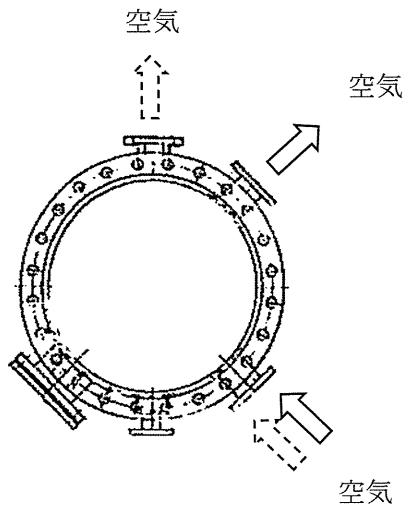
電動機の主軸には炭素鋼を使用しており、回転子コアが配置されている。

負荷側及び反負荷側軸受部には、回転体を支えるためのブラケットが取り付けられ、内側には電動機回転子重量を支えるための軸受(ころがり)を備えている。

制御用空気除湿装置の構成機器の構造図を図2.2-8～図2.2-12に示す。

(2) 材料及び使用条件

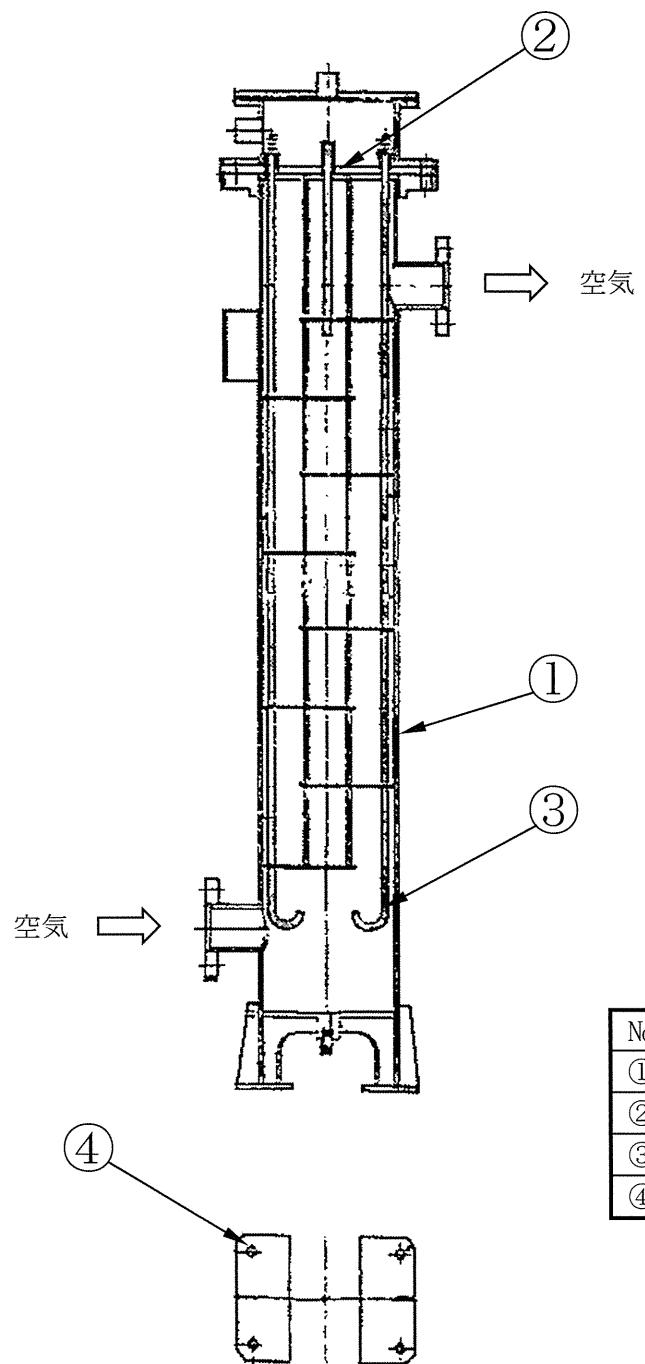
川内1号炉の制御用空気除湿装置の使用材料及び使用条件を表2.2-5及び表2.2-6に示す。



No.	部 位
①	胴 板
②	鏡 板
③	吸 着 剤
④	脚
⑤	取付ボルト
⑥	台 板
⑦	基礎ボルト

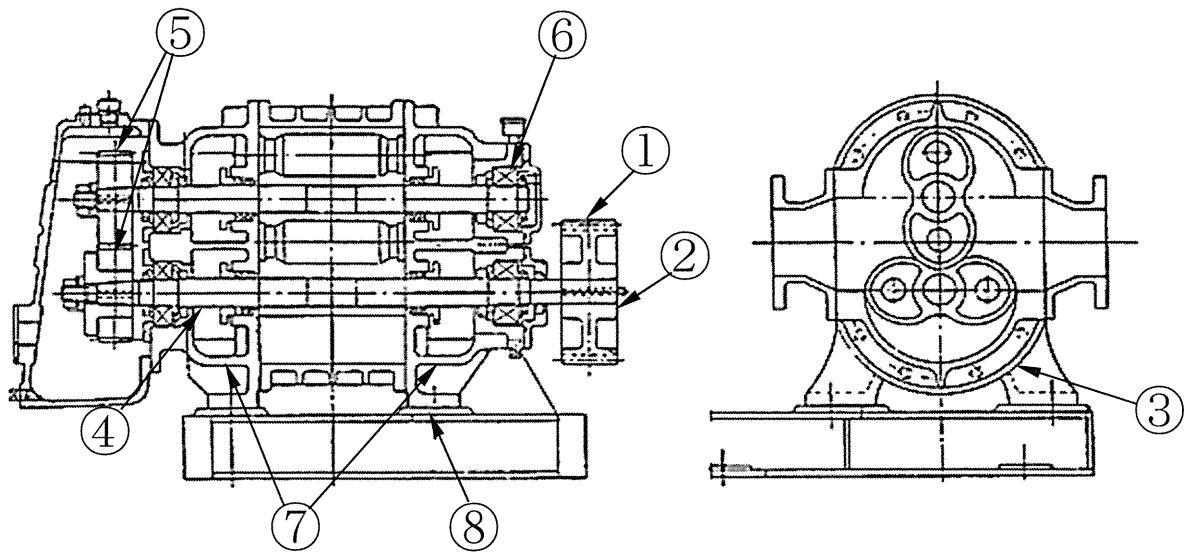
← は、「吸着」工程の空気の流れ
→ は、「再生」工程の空気の流れを示す

図2.2-8 川内1号炉 制御用空気除湿装置除湿塔構造図



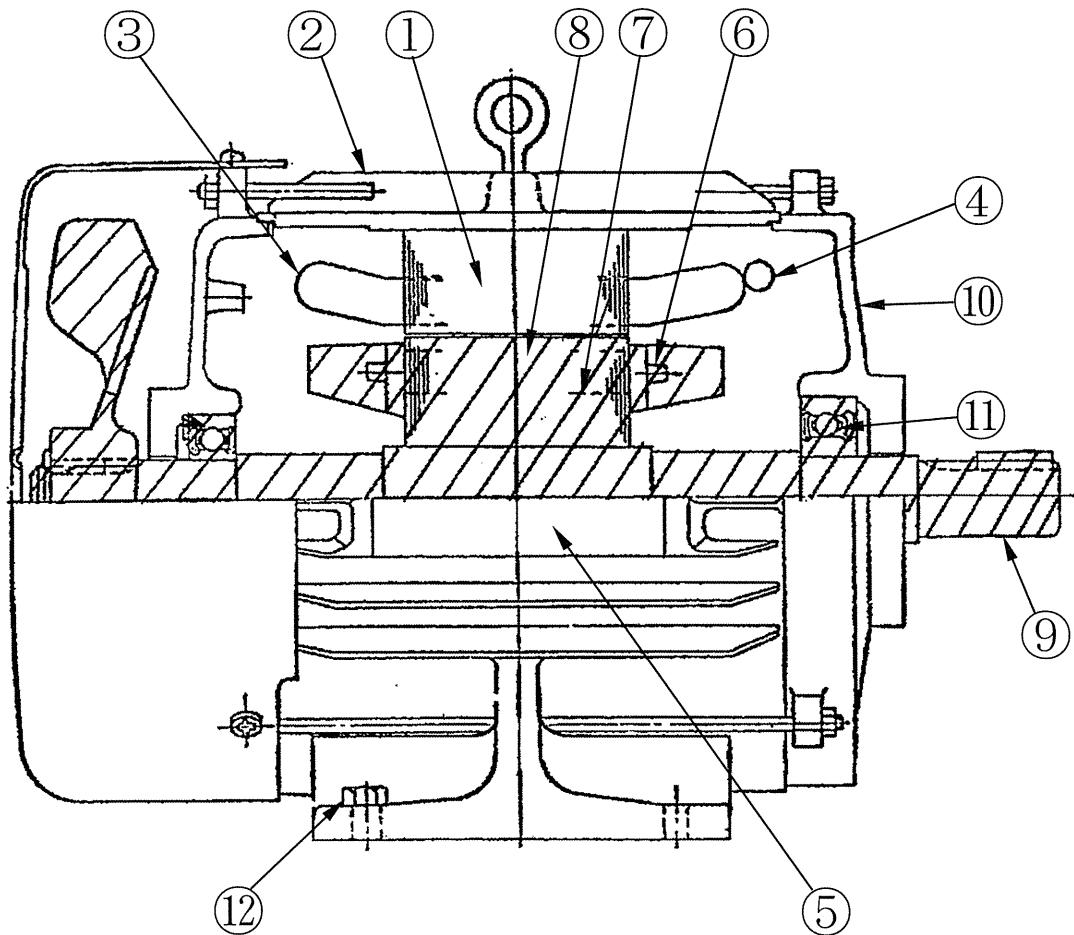
No.	部 位
①	胴 板
②	管 板
③	ヒ ー タ
④	取付ボルト

図2.2-9 川内1号炉 制御用空気除湿装置電気式加熱器構造図



No.	部 位
①	Vベルト
②	Vブーリ
③	ケーシング
④	主 軸
⑤	歯 車
⑥	軸受 (ころがり)
⑦	サイドフレーム
⑧	取付ボルト

図2.2-10 川内1号炉 制御用空気除湿装置送風機構造図



注：斜線部が回転部を示す

No.	部 位
①	固定子コア
②	フレーム
③	固定子コイル
④	口出線・接続部品
⑤	端子箱
⑥	エンドリング
⑦	回転子棒
⑧	回転子コア
⑨	主 軸
⑩	ブラケット
⑪	軸受（ころがり）
⑫	取付ボルト

図2.2-11 川内1号炉 制御用空気除湿装置送風機用電動機構造図

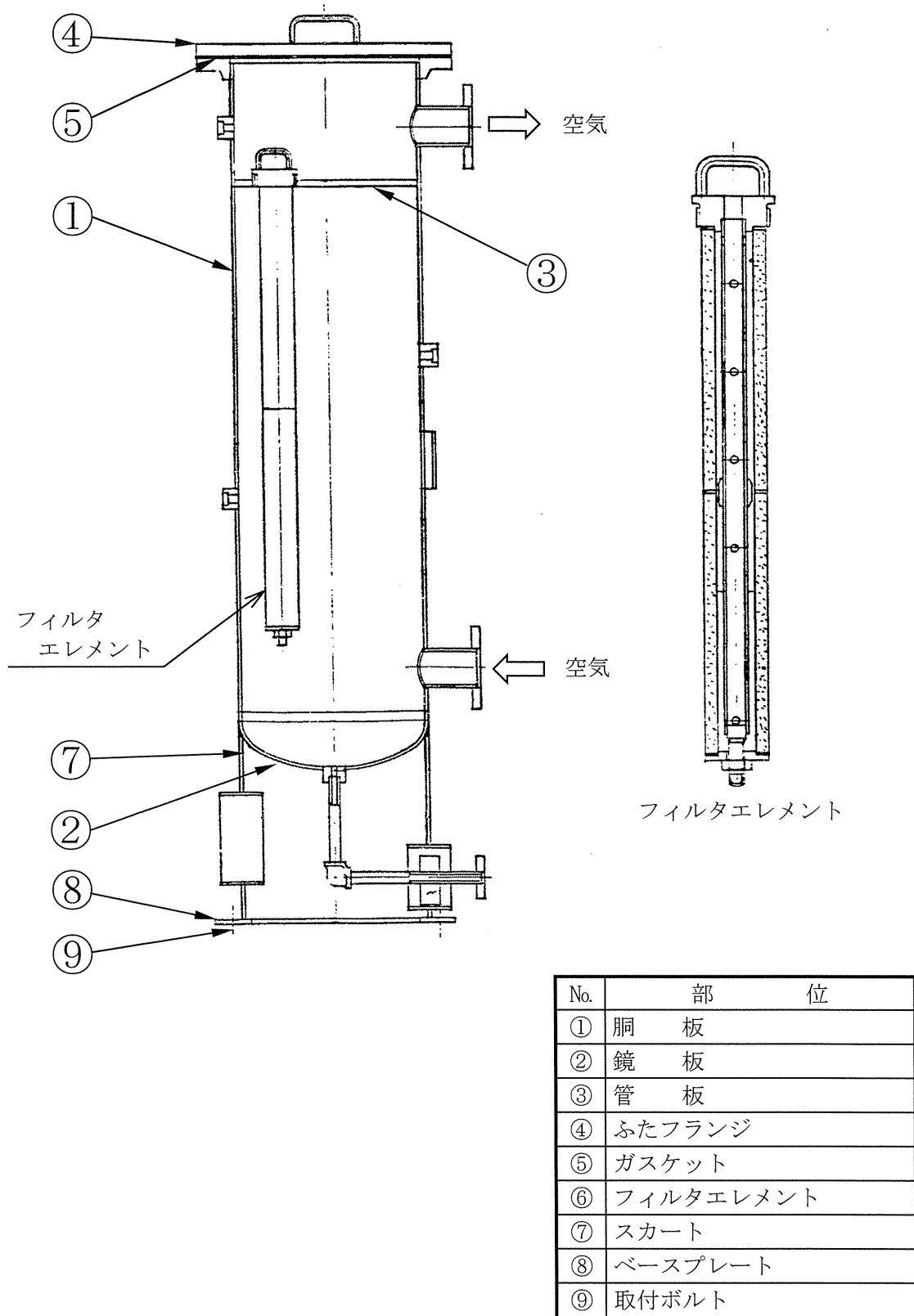


図2.2-12 川内1号炉 制御用空気除湿装置アフターフィルタ構造図

表2.2-5(1/3) 川内1号炉 制御用空気除湿装置の主要部位の使用材料

部 位	材 料	
制御用空気除湿装置 除湿塔	胴 板	炭 素 鋼
	鏡 板	炭 素 鋼
	吸 着 剤	消耗品・定期取替品
	脚	炭 素 鋼
	取付ボルト	炭 素 鋼
	台 板	炭 素 鋼
	基礎ボルト	炭 素 鋼
制御用空気除湿装置 電気式加熱器	胴 板	炭 素 鋼
	管 板	炭 素 鋼
	ヒ 一 タ	消耗品・定期取替品
	取付ボルト	炭 素 鋼

表2.2-5(2/3) 川内1号炉 制御用空気除湿装置の主要部位の使用材料

部 位	材 料	
制御用空気除湿装置 送風機	Vベルト	消耗品・定期取替品
	Vブーリ	鉄 鋳
	ケーシング	鉄 鋳
	主 軸	炭 素 鋼
	歯 車	低合金鋼
	軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
	サイドフレーム	鉄 鋳
	取付ボルト	炭 素 鋼
制御用空気除湿装置 送風機用電動機	固定子コア	珪素鋼板 (ワニス処理)
	フレーム	鉄 鋳
	固定子コイル	銅、ポリエステルフィルム ポリエステル樹脂 (B種絶縁)
	口出線・接続部品	銅、エチレンプロピレンゴム (B種絶縁)
	端子箱	炭 素 鋼
	エンドリング	アルミニウム
	回転子棒	アルミニウム
	回転子コア	珪素鋼板 (ワニス処理)
	主 軸	炭 素 鋼
	ブラケット	鉄 鋳
	軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
	取付ボルト	炭 素 鋼

表2.2-5(3/3) 川内1号炉 制御用空気除湿装置の主要部位の使用材料

部 位	材 料
制御用空気除湿装置 アフターフィルタ	胴 板 炭素鋼
	鏡 板 炭素鋼
	管 板 炭素鋼
	ふたフランジ 炭素鋼
	ガスケット 消耗品・定期取替品
	フィルタエレメント 消耗品・定期取替品
	スカート 炭素鋼
	ベースプレート 炭素鋼
	取付ボルト 炭素鋼

表2.2-6 川内1号炉 制御用空気除湿装置の使用条件

部 位	条 件
制御用空気除湿装置 除湿塔	最 高 使用 压 力 約0.83MPa [gage]
	最 高 使用 温 度 約250°C
	内 部 流 体 空 気
制御用空気除湿装置 電気式加熱器	最 高 使用 压 力 約0.05MPa [gage]
	最 高 使用 温 度 約300°C
	内 部 流 体 空 気
制御用空気除湿装置 送風機	定 格 容 量 約6.6m ³ /min
	内 部 流 体 空 気
制御用空気除湿装置 送風機用電動機	定 格 出 力 5.5kW
	周 围 温 度 約40°C ^{*1}
	定 格 電 壓 440V
	定 格 回 転 数 1,740rpm
制御用空気除湿装置 アフターフィルタ	最 高 使用 压 力 約0.83MPa [gage]
	最 高 使用 温 度 約60°C
	内 部 流 体 空 気

*1：原子炉格納容器外の設計平均温度

2.2.4 制御用空気圧縮装置計器

川内1号炉の制御用空気圧縮装置計器は、圧縮機運転モードの自動切替や圧縮機異常に自動停止させる目的で、制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチ、制御用空気圧縮機出口空気温度スイッチ及び制御用空気だめ圧力スイッチを設置している。

(1) 構 造

川内1号炉の制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチは、制御用空気圧縮機の潤滑油圧力が異常に低下した場合に圧縮機自動停止信号を発信する機能を有している。

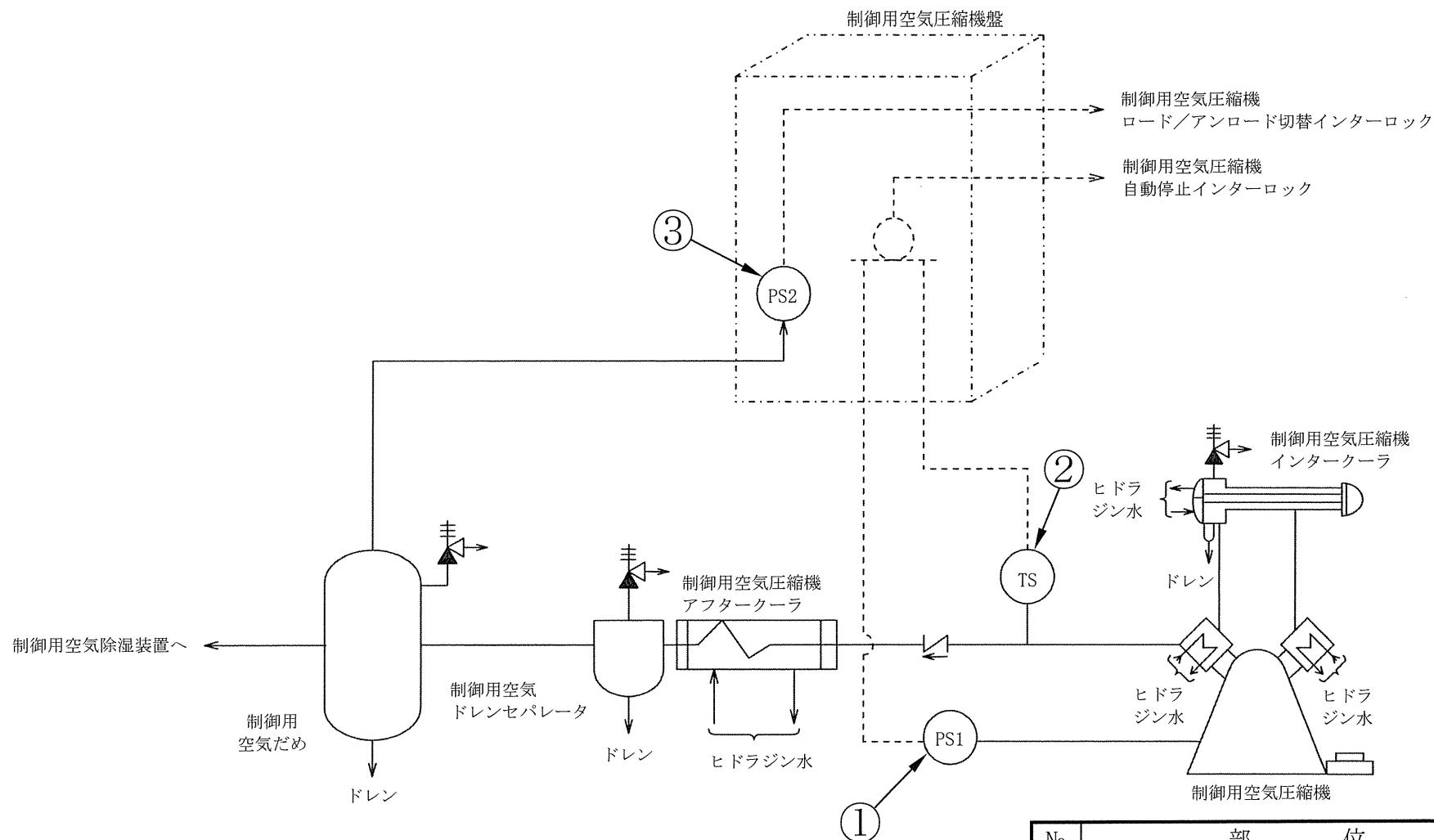
制御用空気圧縮機出口空気温度スイッチは、制御用空気圧縮機の出口空気温度が異常に上昇した場合に圧縮機自動停止信号を発信する機能を有している。

制御用空気だめ圧力スイッチは、制御用空気だめ圧力が設定値に達した場合に圧縮機ロード／アンロード運転切替信号を発信する機能を有している。

川内1号炉の制御用空気圧縮装置計器の主要構成図を図2.2-13に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチ、制御用空気圧縮機出口空気温度スイッチ及び制御用空気だめ圧力スイッチの使用材料及び使用条件を表2.2-7及び表2.2-8に示す。



No.	部 位
①	制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチ
②	制御用空気圧縮機出口空気温度スイッチ
③	制御用空気だめ圧力スイッチ

図2.2-13 川内 1号炉 制御用空気圧縮装置計器主要構成図

表2.2-7 川内1号炉 制御用空気圧縮装置計器の主要部位の使用材料

部 位	材 料
制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチ	銀、金メッキ
制御用空気圧縮機出口空気温度スイッチ	金メッキ
制御用空気だめ圧力スイッチ	銀酸化カドニウム+銅

表2.2-8 川内1号炉 制御用空気圧縮装置計器の使用条件

設 置 場 所	中間建屋
周 囲 温 度	約40°C ^{*1}

*1：原子炉格納容器外の設計平均温度

2.2.5 制御用空気圧縮装置配管

(1) 構 造

川内1号炉制御用空気圧縮装置の配管は、母管及びフランジボルトで構成されている。

母管には炭素鋼を使用しており空気に接している。

また、各配管はフランジ又は溶接により他の配管及び機器に接続されている。

川内1号炉の制御用空気圧縮装置全体構成図を図2.1-1に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の制御用空気圧縮装置配管の使用材料及び使用条件を表2.2-9及び表2.2-10に示す。

表2.2-9 川内1号炉 制御用空気圧縮装置配管の主要部位の使用材料

部 位	材 料
母 管	炭 素 鋼
フランジボルト	炭 素 鋼
ガスケット	消耗品・定期取替品

表2.2-10 川内1号炉 制御用空気圧縮装置配管の使用条件

最 高 使用 壓 力	約0.83MPa [gage]
最 高 使用 温 度	約170°C ^{*1} 約 50°C ^{*2} 約250°C ^{*3}
内 部 流 体	空 気

*1：制御用空気圧縮機アフタークーラ出口まで

*2：制御用空気圧縮機アフタークーラ出口より制御用空気
除湿装置除湿塔入口まで

*3：制御用空気除湿装置除湿塔入口より

2.3 経年劣化事象の抽出

2.3.1 機能達成に必要な項目

制御用空気圧縮装置の機能である空気の圧縮、乾燥、容量（空気流量）確保の機能を維持するためには、次の5つの項目が必要である。

- ① 空気の圧縮、容量（空気流量）の確保
- ② バウンダリの維持
- ③ 機器の支持
- ④ 空気の乾燥
- ⑤ 駆動機能の確保

2.3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

制御用空気圧縮装置について、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料、使用条件（水質、圧力、温度等）及び現在までの運転経験を考慮し、表2.3-2に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象（表2.3-2で○となっているもの）としては以下の事象がある。

(1) 固定子コイル及び出線・接続部品の絶縁低下

制御用空気圧縮機用電動機及び制御用空気除湿装置送風機用電動機の固定子コイル及び出線・接続部品の絶縁物は有機物であり、機械的、熱的、電気的及び環境的要因で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

2.3.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2.3-2で△となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

なお、日常劣化管理事象ではない事象はない。

(1) Vブーリの摩耗

制御用空気圧縮機及び制御用空気除湿装置送風機のVブーリは、Vベルトとの接触により摩耗が想定される。

しかしながら、分解点検時にVベルトの張力管理及びVブーリの目視確認を実施し、有意な摩耗がないことを確認することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(2) 制御用空気圧縮機等の外面からの腐食（全面腐食）

制御用空気圧縮機等、制御用空気ドレンセパレータ、制御用空気だめ、制御用空気除湿装置及び配管は鋳鉄又は炭素鋼を使用しており、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(3) 主軸等の腐食（全面腐食）

制御用空気圧縮機及び制御用空気除湿装置送風機の主軸等は、低合金鋼、炭素鋼又は鉄であり、腐食が想定される。

しかしながら、油霧囲気下にあり、腐食が発生し難い環境にある。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(4) 主軸、ピストンロッド等の摩耗

制御用空気圧縮機の主軸（接続棒メタルとの接触部）、ピストンロッド、リストピン、クロスヘッド及びクロスヘッドガイドについては、摺動部に摩耗が発生する可能性がある。

しかしながら、分解点検時に目視確認又は寸法計測を実施し、有意な摩耗がないことを確認することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(5) 主軸の摩耗

制御用空気圧縮機、制御用空気圧縮機用電動機、制御用空気除湿装置送風機及び制御用空気除湿装置送風機用電動機の軸受はころがり軸受を使用しており、軸受の定期取替時の軸受引き抜き時に主軸表面にわずかな線形模様が生じることもあり、主軸表面をサンドペーパで仕上げる方策も考えられる。この場合は、主軸表面がわずかに摩耗し、主軸と軸受間で微小隙間が生じ、運転中にフレッティングにより摩耗する可能性がある。

しかしながら、分解点検時の寸法管理によりフレッティングが発生しないようにしており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認又は寸法計測により、機器の健全性を確認している。

(6) 主軸等の高サイクル疲労割れ

制御用空気圧縮機の主軸、ピストンロッド、連接棒、ピストン、制御用空気圧縮機用電動機、制御用空気除湿装置送風機及び制御用空気除湿装置送風機用電動機の主軸には、運転時に発生する応力により、疲労が蓄積し、高サイクル疲労割れが想定される。

しかしながら、設計時には高サイクル疲労を考慮しており、この設計上の考慮は経年的に変化するものではない。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認又は浸透探傷検査により、機器の健全性を確認している。

(7) 齒車の摩耗

制御用空気圧縮機の油ポンプ及び制御用空気除湿装置送風機の歯車は、接触部があることから摩耗が想定される。

しかしながら、潤滑油を供給し摩耗を防止しており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(8) シリンダ、シリンダライナ、インタークーラプレートカバー及びアフタークーラ胴板の腐食（全面腐食）

制御用空気圧縮機のシリンダ、シリンダライナ、制御用空気圧縮機インタークーラのメインプレートカバー、フローティングプレートカバー及び制御用空気圧縮機アフタークーラ胴板は鋳鉄又は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、内部流体はヒドラジン水（防錆剤注入水）であり、腐食が発生し難い環境にある。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(9) シリンダライナの摩耗

制御用空気圧縮機のシリンダライナはピストンリングとの摺動により、摩耗が想定される。

しかしながら、シリンダライナは内面をクロムメッキし、摺動するピストンリングは、定期的に交換しており、シリンダライナに急激な摩耗が進展する可能性はないと考える。これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認及び寸法計測により、機器の健全性を確認している。

(10) シリンダライナ及びインタークーラ胴板等の腐食（全面腐食）

制御用空気圧縮機のシリンダライナ内面等、制御用空気圧縮機インタークーラ胴板等、制御用空気除湿装置電気式加熱器、アフターフィルタ内面等及び除湿塔出口以降の配管は鋳鉄、炭素鋼及び低合金鋼を使用しており、腐食が想定される。

しかしながら、内部流体は空気であり、内面の腐食が発生し難い環境にある。これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(11) 固定子コア及び回転子コアの腐食（全面腐食）

制御用空気圧縮機用電動機及び制御用空気除湿装置送風機用電動機の固定子コア及び回転子コアは珪素鋼板であり腐食が想定される。

しかしながら、固定子コア及び回転子コアはワニス処理により腐食を防止しており、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(12) フレーム、ブラケット、端子箱及び台板の腐食（全面腐食）

制御用空気圧縮機用電動機及び制御用空気除湿装置送風機用電動機のフレーム、ブラケット及び台板は鋳鉄、端子箱は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、内外面とも塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。また、分解点検等の目視確認で塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(13) 回転子棒・エンドリングの疲労割れ

回転子棒・エンドリングについては、電動機の起動時に発生する電磁力による繰返し応力を受けるため、疲労割れが想定される。

しかしながら、回転子棒・エンドリングはアルミ充てん式（一体形成）であり、回転子棒とスロットの間に隙間を生じることはなく、疲労割れは発生し難い構造である。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(14) 伝熱管の高サイクル疲労割れ

制御用空気圧縮機インタークーラ及び制御用空気圧縮機アフタークーラは管側又は胴側流体により、伝熱管に振動が発生した場合、管支持板部で伝熱管に高サイクル疲労割れが想定される。

しかしながら、共振を起こさない固有振動数となるような伝熱管支持スパンとしている。これまでに有意な割れがないことを確認しており、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認及び漏えい試験により、機器の健全性を確認している。

(15) 脊板等耐圧構成品の内面からの腐食（全面腐食）

制御用空気ドレンセパレータ、制御用空気だめ、制御用空気除湿装置除湿塔及び配管の湿り空気雰囲気で炭素鋼を使用している部位は長期使用により腐食が想定される。

酸素含有水中における炭素鋼の腐食挙動が放物線則に従うとして、運転開始後60年間の腐食量を評価した。その結果、表2.3-1に示すとおり運転開始後60年時点での推定腐食量は、設計上の腐れ代に対して小さいことから、急激な腐食の進行により機器の健全性に影響を与える可能性はないと考える。

また、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

表2.3-1 川内1号炉 制御用空気だめ腐食評価結果

運転開始後60年時点 での推定腐食量	/	腐れ代
約2/3		

(16) フランジボルトの腐食（全面腐食）

制御用空気だめのマンホール用ボルト及び制御用空気圧縮装置配管フランジボルトは、ガスケットからの漏えいにより、内部流体による腐食が想定される。

しかしながら、締付管理により漏えい防止を図っており、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(17) 取付ボルトの腐食（全面腐食）

制御用空気圧縮機用電動機、制御用空気除湿装置送風機用電動機、制御用空気除湿装置送風機、制御用空気除湿装置除湿塔、制御用空気除湿装置電気式加熱器及び制御用空気除湿装置アフターフィルタの取付ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡回点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(18) 制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチ、出口空気温度スイッチ及び空気だめ圧力スイッチの特性変化

圧力・温度スイッチは、長期間の使用に伴い、検出特性が変化し、長期間校正を実施しない場合、実際のプロセス値に対し、動作値の誤差が大きくなることが想定される。

しかしながら、屋内に設置されていることから環境変化の程度は小さく、短期間で入出力特性が変化する可能性は小さいと考える。

また、定期的な模擬信号での校正試験・調整により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(19) 制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチ、出口空気温度スイッチ及び空気だめ圧力スイッチの導通不良

圧力・温度スイッチは、接点部分に浮遊塵埃が付着することによる、導通不良が想定される。

しかしながら、接点部分はケース内に収納されており、塵埃の付着による導通不良が発生する可能性は小さい。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な作動確認により、機器の健全性を維持している。

(20) 基礎ボルトの腐食（全面腐食）

基礎ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

基礎ボルトの健全性評価については各機器で共通であることから、機械設備の技術評価書のうち「基礎ボルト」にて評価を実施するものとし、本評価書には含めていない。

2.3.4 消耗品及び定期取替品

ガスケット、電動機軸受（ころがり）、吸着剤、吸入弁、吐出弁、Vベルト、ピストンリング、フィルタエレメント及びグランドパッキンは分解点検時に取替えている消耗品であり、軸受（ころがり）、連接棒メタルは分解点検時の寸法計測により、ヒータは分解点検時の絶縁抵抗測定結果により取替えている消耗品であり、長期使用はせず取替えを前提としていることから、高経年化対策を見極める上で評価対象外とする。

表2.3-2(1/13) 川内1号炉 制御用空気圧縮装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
空気の圧縮、容量(空気流量)の確保	制御用空気圧縮機	Vベルト	◎	—							*1: 連接棒メタル 摺動部 *2: 軸受部 *3: 高サイクル 疲労割れ
		Vブーリ		鑄 鉄	△	△					
		主 軸		低合金鋼	△ ^{*1} △ ^{*2}	△	△ ^{*3}				
		油ポンプ歯車		炭 素 鋼	△	△					
		ピストンロッド		低合金鋼 (クロムメッキ)	△	△	△ ^{*3}				
		リストピン		低合金鋼	△	△					
		連接棒		炭 素 鋼		△	△ ^{*3}				
		連接棒メタル	◎	—							
		クロスヘッド		鑄 鉄	△	△					
		クロスヘッドガイド		鑄 鉄	△	△					
		ピストン		アルミニウム合金鑄物			△ ^{*3}				
		シリンド		鑄 鉄		△(内面) △(外側)					
		シリンドライナ		鑄 鉄 (クロムメッキ)	△	△(内面) △(外側)					
		吸 入 弁	◎	—							
		吐 出 弁	◎	—							
		ピストンリング	◎	—							
		軸受(ころがり)	◎	—							
		グランドパッキン	◎	—							
		ケーシング		鑄 鉄		△(内面) △(外側)					
		基礎ボルト		炭 素 鋼		△					

△: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象(日常劣化管理事象)

表2.3-2(2/13) 川内1号炉 制御用空気圧縮装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
駆動機能の確保	制御用空気圧縮機用電動機	固定子コア	珪素鋼板		△					*1	
		フレーム	鑄 鉄		△					*2	
		固定子コイル	銅 エスセルイド線 (B種絶縁)							○*1	
		口出線	銅 エチレンブリッジゴム (B種絶縁)							○*1	
		端子箱	炭 素 鋼		△						
		回転子棒	アルミニウム			△					
		エンドリング	アルミニウム			△					
		回転子コア	珪素鋼板		△						
		主 軸	炭 素 鋼	△		△*2					
		ブラケット	鑄 鉄		△						
機器の支持		軸受 (ころがり)	◎	—							
		取付ボルト	炭 素 鋼		△						
		台 板	鑄 鉄		△						
		基礎ボルト	炭 素 鋼		△						

○：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.3-2(3/13) 川内1号炉 制御用空気圧縮装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
空気の圧縮、容量(空気流量)の確保	制御用空気圧縮機 インターフーラ	伝 热 管		銅 合 金			△ ^{*1}				
		邪 魔 板		炭 素 鋼		△					
		メインプレートカバー		鑄 鉄		△(内面) △(外)					
		フローティングプレートカバー		鑄 鉄		△(内面) △(外)					
		管 板		炭 素 鋼		△					
		胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
		フランジ		炭 素 鋼		△					
		ガスケット	◎	—							

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

*1：高サイクル
疲労割れ

表2.3-2(4/13) 川内1号炉 制御用空気圧縮装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
バウンダリの維持	制御用空気圧縮機 アフタークーラ	伝 熱 管		銅 合 金			△ ^{*1}				
		管支持板		フェノール樹脂							
		管 板		銅 合 金							
		胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外側)					
		支 持 脚		炭 素 鋼		△					
機器の支持											

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

*1：高サイクル
疲労割れ

表2.3-2(5/13) 川内1号炉 制御用空気圧縮装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象							備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化		その他		
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化			
バウンダリの維持	制御用空気ドレンセパレータ	胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)						
		鏡 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)						
		仕 切 板		炭 素 鋼		△						
		多 孔 板		炭 素 鋼		△						
		支 持 脚		炭 素 鋼		△						
△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）												

表2.3-2(6/13) 川内1号炉 制御用空気だめに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
バウンダリの維持	胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外側)						
	鏡 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外側)						
	マンホール		炭 素 鋼		△(内面) △(外側)						
	マンホール用ボルト		低合金鋼		△						
	ガスケット	◎	—								
機器の支持	スカート		炭 素 鋼		△						
	台 板		炭 素 鋼		△						
	基礎ボルト		炭 素 鋼		△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.3-2(7/13) 川内1号炉 制御用空気除湿装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
バウンダリの維持	制御用空気除湿装置 除湿塔	胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
		鏡 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
		吸 着 劑	◎	—							
		脚		炭 素 鋼		△					
		取付ボルト		炭 素 鋼		△					
		台 板		炭 素 鋼		△					
		基礎ボルト		炭 素 鋼		△					

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.3-2(8/13) 川内1号炉 制御用空気除湿装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
バウンダリの維持	制御用 空気除湿装置 電気式加熱器	胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
空気の乾燥		管 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
機器の支持		ヒ ー タ	◎	—							
		取付ボルト		炭 素 鋼		△					

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.3-2(9/13) 川内1号炉 制御用空気除湿装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象							備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化		その他		
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化			
空気の乾燥	制御用空気除湿装置送風機	Vベルト	◎	—							*1：軸受部 *2：高サイクル疲労割れ	
		Vブーリ		鑄 鉄	△	△						
		ケーシング		鑄 鉄	△	△						
		主 軸		炭 素 鋼	△ ^{*1}	△	△ ^{*2}					
		歯 車		低合金鋼	△	△						
		軸受(ころがり)	◎	—								
		サイドフレーム		鑄 鉄		△(内面) △(外側)						
バウンダリの維持		取付ボルト		炭 素 鋼		△						
機器の支持												

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.3-2(10/13) 川内1号炉 制御用空気除湿装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
駆動機能の確保	制御用空気除湿装置 送風機用電動機	固定子コア	珪素鋼板		△					*1: 絶縁低下 *2: 高サイクル 疲労割れ	
		フレーム	鑄 鉄		△						
		固定子コイル	銅 ポリエチルフィルム ポリエチル樹脂 (B種絶縁)								
		口出線・接続部品	銅 エチレングリコール (B種絶縁)								
		端子箱	炭 素 鋼		△						
		エンドリング	アルミニウム			△					
		回転子棒	アルミニウム			△					
		回転子コア	珪素鋼板		△						
		主 軸	炭 素 鋼	△		△ ^{*2}					
		ブラケット	鑄 鉄		△						
機器の支持		軸受 (ころがり)	◎	—							
		取付ボルト		炭 素 鋼		△					

○ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

△ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象 (日常劣化管理事象)

表2.3-2(11/13) 川内1号炉 制御用空気除湿装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
バウンダリの維持	制御用空気除湿装置 アフターフィルタ	胴 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
		鏡 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
		管 板		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
		ふたフランジ		炭 素 鋼		△(内面) △(外)					
		ガスケット	◎	—							
		フィルタエレメント	◎	—							
		スカート		炭 素 鋼		△					
		ベースプレート		炭 素 鋼		△					
空気の乾燥		取付ボルト		炭 素 鋼		△					
機器の支持											

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.3-2(12/13) 川内1号炉 制御用空気圧縮装置計器に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
空気の圧縮、容量(空気流量)の確保	制御用空気圧縮機潤滑油圧力スイッチ		銀 金メッキ							△ ^{*1, 2}	
	制御用空気圧縮機出口空気温度スイッチ		金メッキ							△ ^{*1, 2}	
	制御用空気だめ圧力スイッチ		銀酸化カドニウム+銅							△ ^{*1, 2}	

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.3-2(13/13) 川内1号炉 制御用空気圧縮装置配管に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲労割れ	応力腐食割れ	熱時効	劣 化		
バウンダリの維持	母 管		炭 素 鋼		△ ^{*1} (内面) △ ^{*2} (内面) △ (外面)					<p>*1 : 制御用空気圧縮機～制御用空気除湿装置除湿塔</p> <p>*2 : 制御用空気除湿装置除湿塔出口以降</p>	
	フランジボルト		炭 素 鋼		△						
	ガスケット	◎	—								

△ : 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

2.4 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価

2.4.1 固定子コイル及び口出線・接続部品の絶縁低下

a. 事象の説明

固定子コイル及び口出線・接続部品の絶縁低下の事象は、空調用の電動機と電圧区分、絶縁仕様及び使用環境等は同様であることから、空調設備の技術評価書のうち「電動機」の低圧電動機の固定子コイル及び口出線の絶縁低下の事象の説明を参照のこと。

b. 技術評価

固定子コイル及び口出線・接続部品の絶縁低下に対する技術評価は、空調用の電動機と電圧区分、絶縁仕様及び使用環境等は同様であることから、空調設備の技術評価書のうち「電動機」の低圧電動機の固定子コイル及び口出線の絶縁低下に対する技術評価を参照のこと。

c. 高経年化への対応

固定子コイル及び口出線・接続部品の絶縁低下に対する高経年化への対応は、空調用の電動機と電圧区分、絶縁仕様及び使用環境等は同様であることから、空調設備の技術評価書のうち「電動機」の低圧電動機の固定子コイル及び口出線の絶縁低下に対する高経年化への対応を参照のこと。

3 燃料取扱設備

3.1 燃料取扱設備（クレーン関係）

3.2 燃料移送装置

本技術評価書は、川内1号炉で使用されている燃料取扱設備の高経年化に係る技術評価についてまとめたものである。

川内1号炉で使用されている燃料取扱設備は、クレーン関係及び装置関係に大きく分かれ、型式でグループ化すると2つのグループに分類されるため、本評価書においては、これら対象設備2種類についての技術評価を行う。

本評価書では、燃料取扱設備の型式を基に、以下の2つに分類している。

- 3.1 燃料取扱設備（クレーン関係）
- 3.2 燃料移送装置

3. 1 燃料取扱設備（クレーン関係）

[対象機器]

- ① 燃料取替クレーン
- ② 使用済燃料ピットクレーン

目 次

1. 対象機器及び代表機器の選定	1
1.1 グループ化の考え方及び結果	1
1.2 代表機器の選定	1
2. 代表機器の技術評価	3
2.1 構造、材料及び使用条件	3
2.2 経年劣化事象の抽出	21
2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価	39
3. 代表機器以外への展開	43
3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象	43
3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象	45

1. 対象機器及び代表機器の選定

川内1号炉で使用されている主要な燃料取扱設備（クレーン関係）の主な仕様を表1-1に示す。

これらの燃料取扱設備（クレーン関係）を型式の観点からグループ化し、以下のとおり代表機器を選定した。

1.1 グループ化の考え方及び結果

表1-1に示す燃料取扱設備（クレーン関係）について、同様の構造を有していることから、1つのグループにまとめられる。

1.2 代表機器の選定

使用条件として使用温度が高い燃料取替クレーンを代表機器とする。

表1-1 川内1号炉 燃料取扱設備（クレーン関係）の主な仕様

分離基準	機器名称 (台数)	選定基準				選定	選定理由
		重要度 ^{*1}	仕様 (容量×揚程)	使 用 条 件	運 転	使 用 温 度	
クレーン	燃料取替クレーン (1)	PS-2	約7.3kN×約8.2m	一 時	気中：約45°C 水中：約43°C	◎	使用温度
	使用済燃料ピットクレーン (1)	PS-2	約19.6kN×約9.5m (No.1ホイスト) 約19.6kN×約9.5m (No.2ホイスト)	一 時	気中：約30°C 水中：約43°C		

*1：機能は最上位の機能を示す

2. 代表機器の技術評価

本章では1章で代表機器とした以下の燃料取扱設備（クレーン関係）について技術評価を実施する。

① 燃料取替クレーン

2.1 構造、材料及び使用条件

(1) 構 造

川内1号炉の燃料取替クレーンはトロリ上で操作を行う橋形クレーンであり、原子炉格納容器内の燃料交換に供される装置で、原子炉キャビティ上をまたいで設置されている。

走行レール上を走行するブリッジ、ブリッジ上を横行するトロリ、トロリ上に据付けたアップストラクチャ、マストチューブ、マストチューブ内に取り付けられた燃料集合体を取り扱うグリッパチューブ及びグリッパより構成される。

ブリッジの車輪は4輪で、うち2輪で駆動する構造である。また、車輪近傍には燃料取替クレーンの浮き上がり防止のため、走行レール頭部を抱き込む形状の転倒防止金具を設けている。制御設備は補助継電器等の主要構成機器及び機器を支持するための筐体、チャンネルベース及び取付ボルトから構成される。

川内1号炉の燃料取替クレーンの構造を図2.1-1～図2.1-12に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の燃料取替クレーンの使用材料及び使用条件を表2.1-1及び表2.1-2に示す。

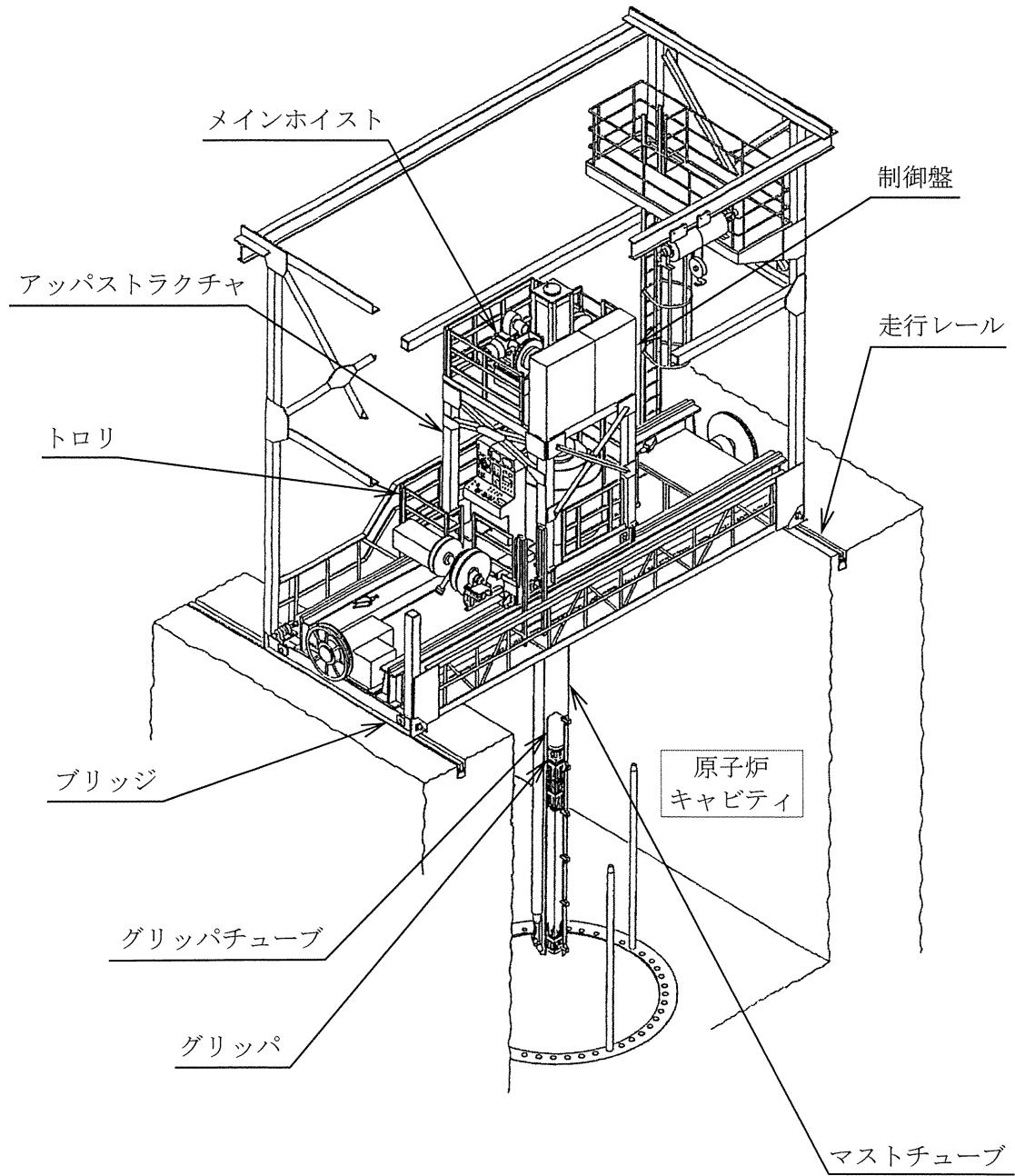
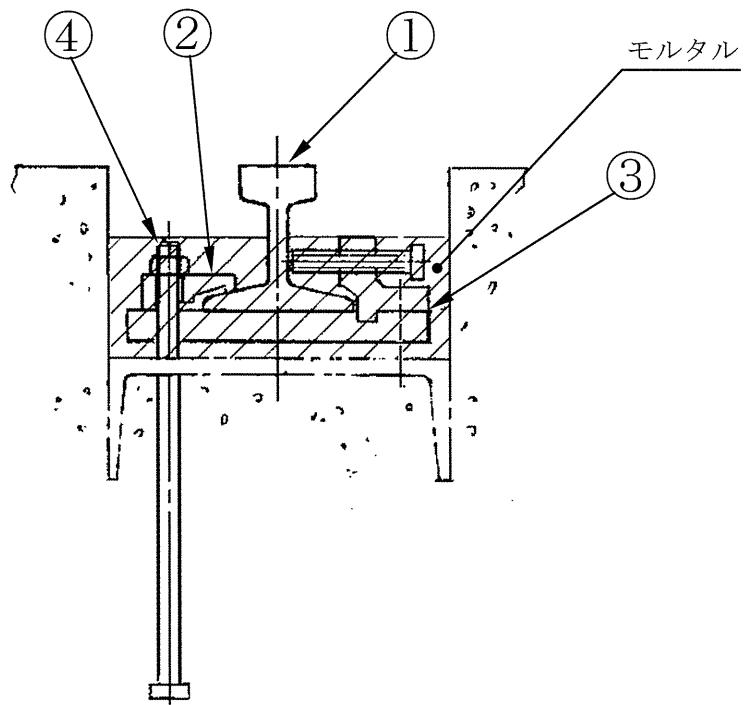
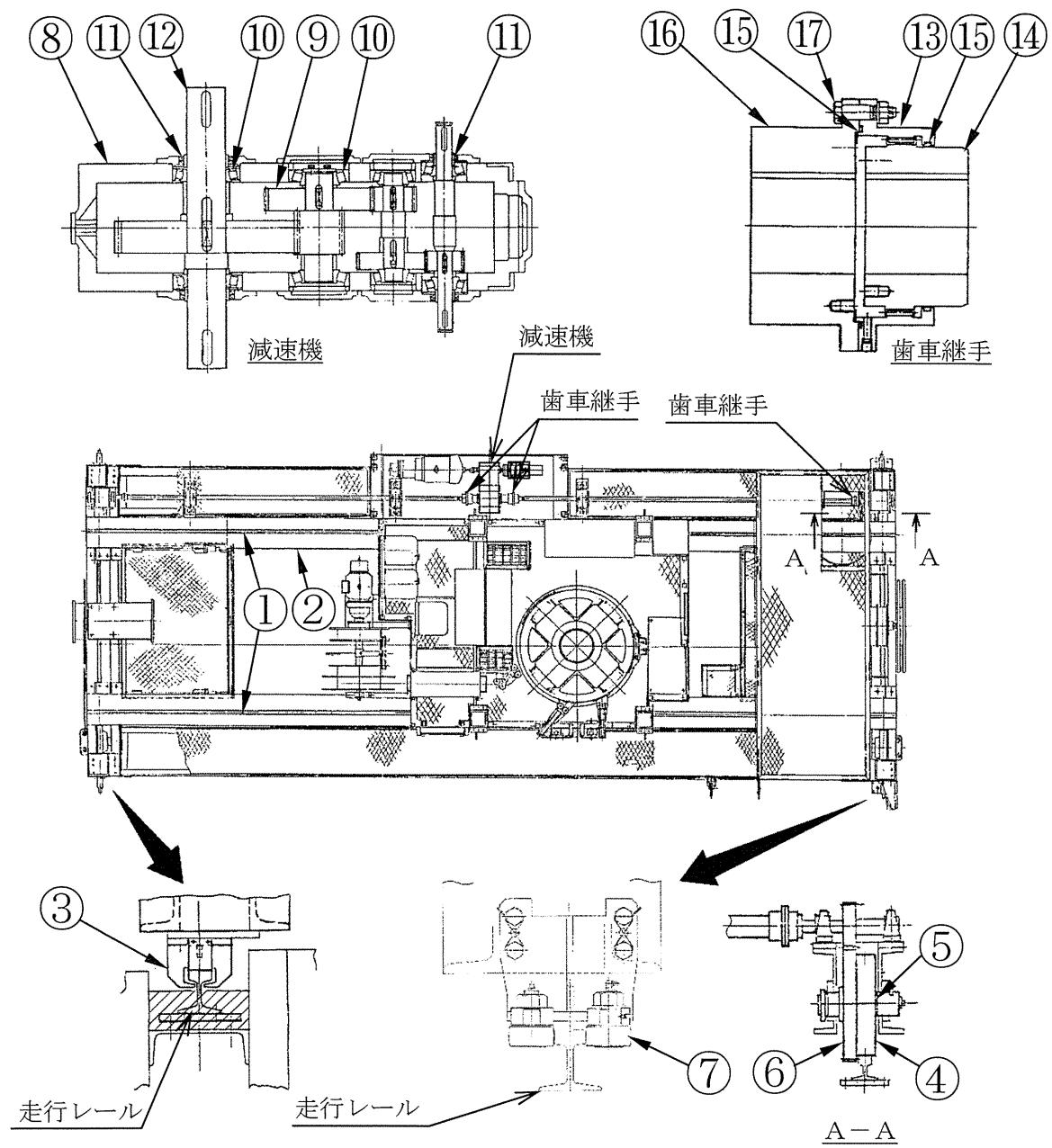


図2.1-1 川内1号炉 燃料取替クレーン全体構成図



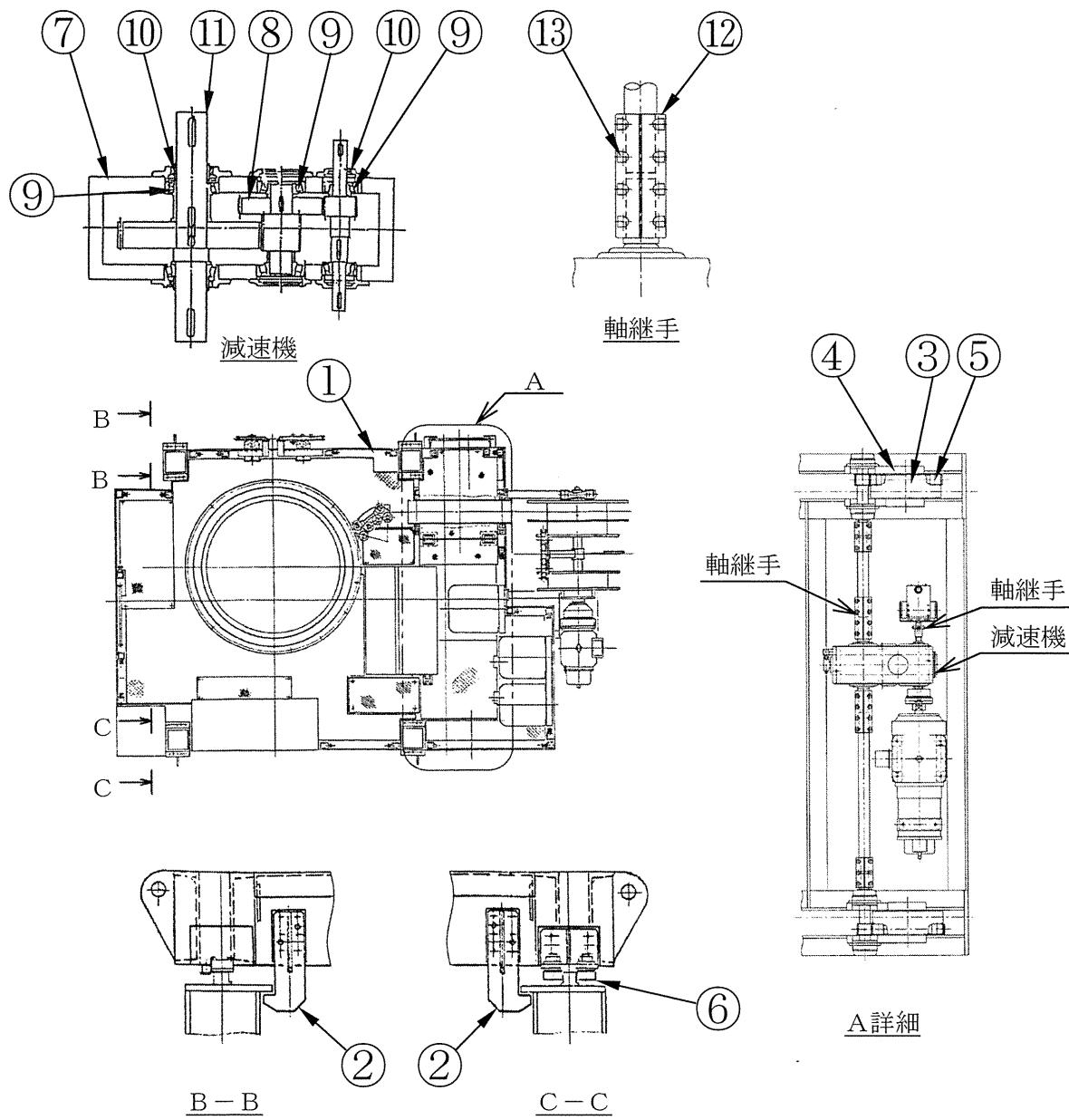
No.	部 位
①	走行レール
②	レール押さえ
③	埋込金物
④	基礎ボルト

図2.1-2 川内 1号炉 燃料取替クレーン 走行レール図



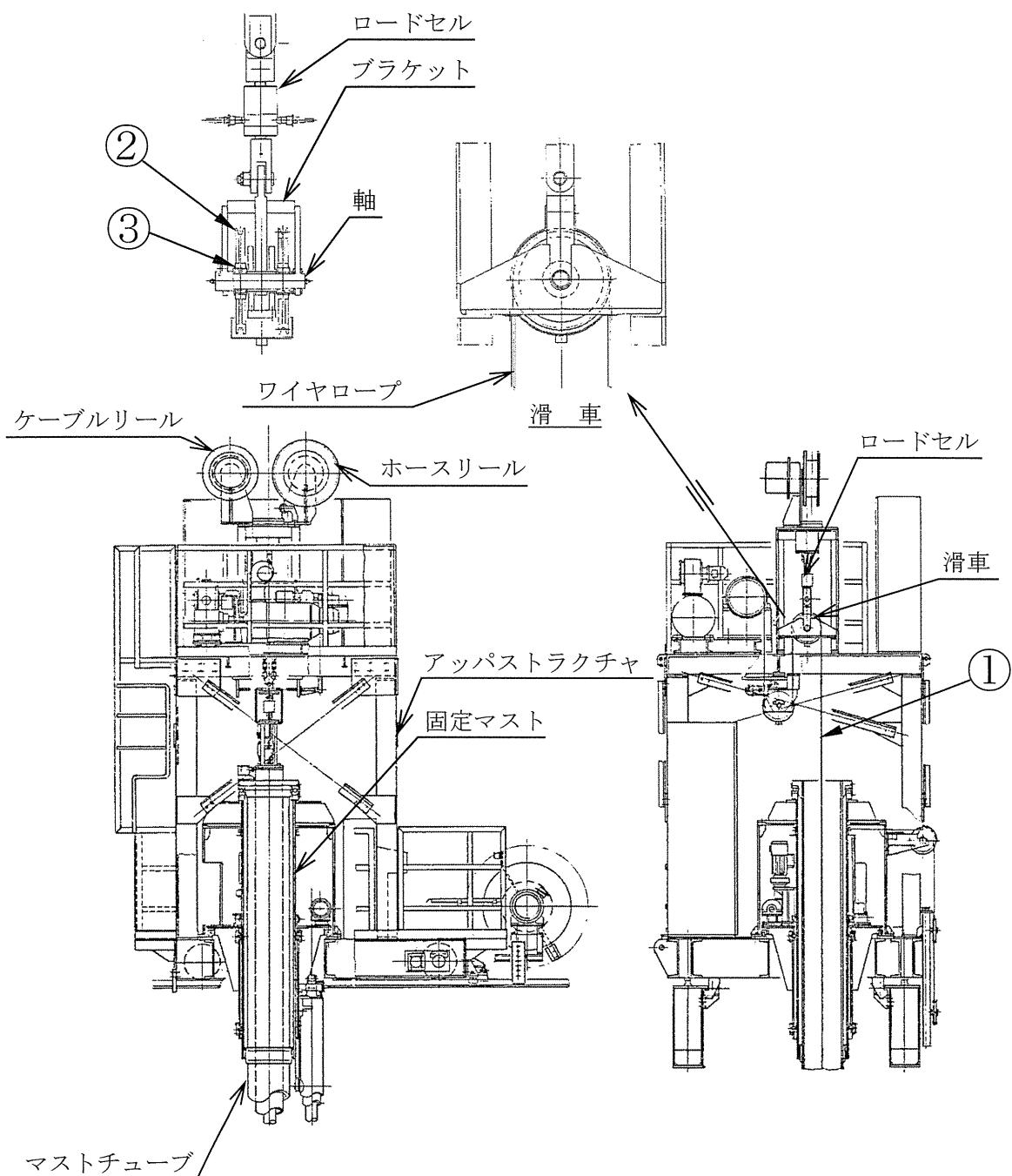
No.	部 位	No.	部 位
①	横行レール	⑩	軸受 (ころがり)
②	ブリッジガータ	⑪	オイルシール
③	転倒防止金具	⑫	軸
④	車 輪	⑬	スリーブ
⑤	車輪軸受 (ころがり)	⑭	ハ ブ
⑥	車輪部歯車	⑮	○リング
⑦	ガイドローラ	⑯	フランジ
⑧	ケーシング	⑰	六角ボルト
⑨	歯 車		

図2.1-3 川内1号炉 燃料取替クレーン ブリッジ構造図



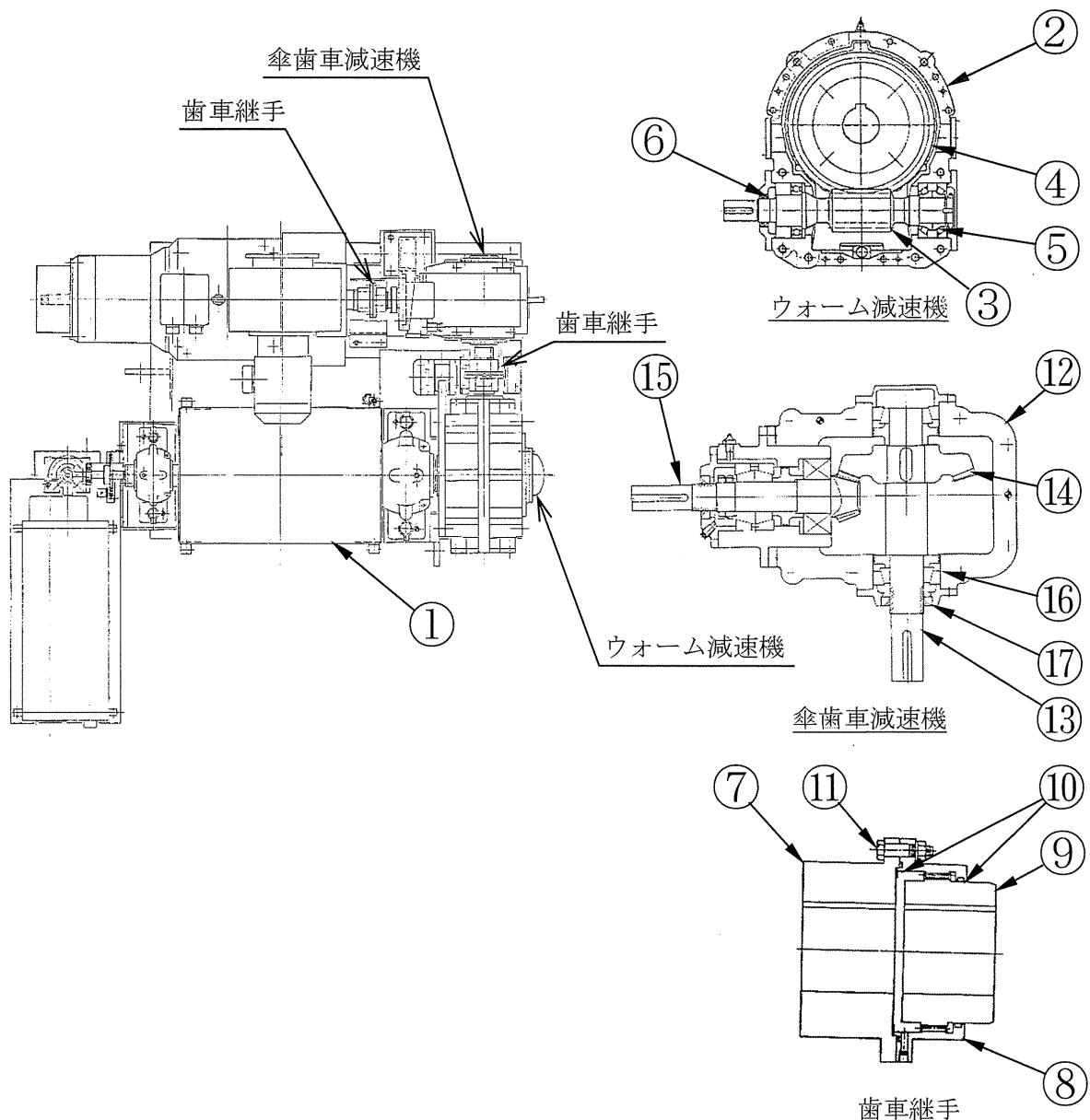
No.	部 位	No.	部 位
①	トロリ架台	⑧	歯 車
②	転倒防止金具	⑨	軸受 (ころがり)
③	車 輪	⑩	オイルシール
④	車輪軸受 (ころがり)	⑪	軸
⑤	車輪部歯車	⑫	ボ デ イ
⑥	ガイドローラ	⑬	六角穴付ボルト
⑦	ケーシング		

図2.1-4 川内1号炉 燃料取替クレーン トロリ構造図



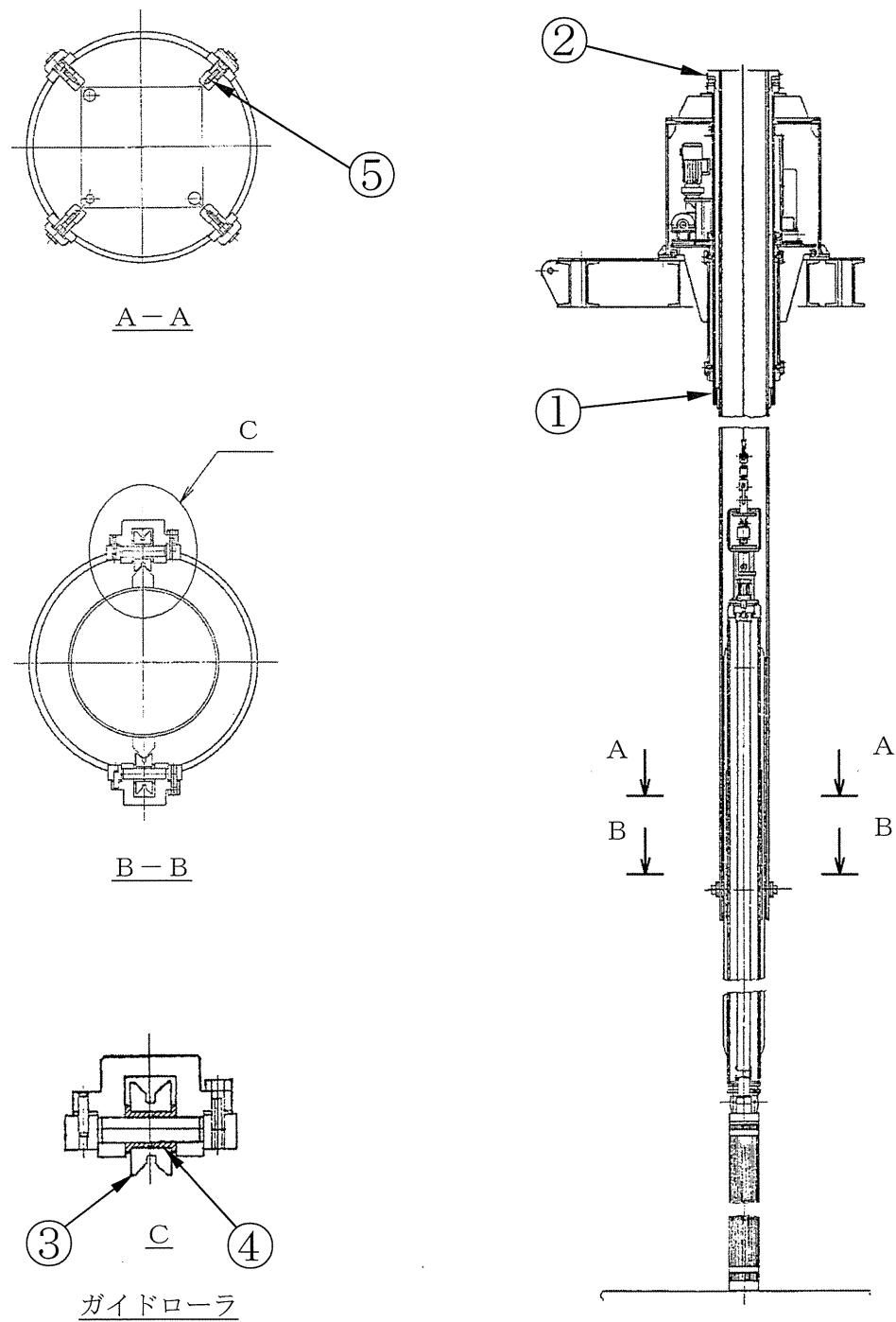
No.	部 位
①	ワイヤロープ
②	シープ
③	軸受 (ころがり)

図2.1-5 川内1号炉 燃料取替クレーン アッパストラクチャ構造図



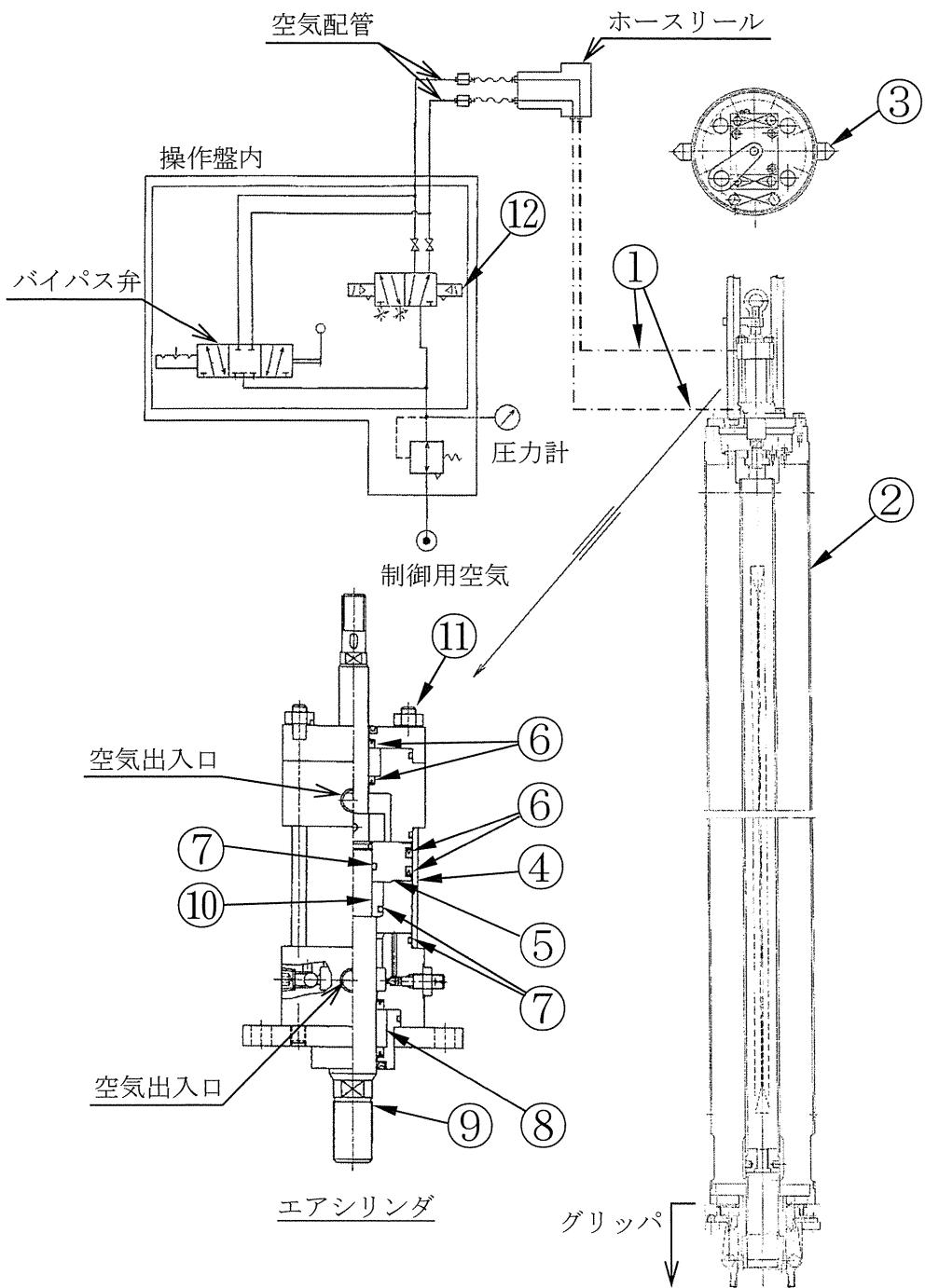
No.	部 位	No.	部 位
①	ワイヤドラム	⑩	Oリング
②	ケーシング	⑪	六角ボルト
③	ウォーム	⑫	ケーシング
④	ウォームホイール	⑬	軸
⑤	軸受 (ころがり)	⑭	歯 車
⑥	オイルシール	⑮	軸
⑦	フランジ	⑯	軸受 (ころがり)
⑧	スリーブ	⑰	オイルシール
⑨	ハ ブ		

図2.1-6 川内1号炉 燃料取替クレーン メインホイスト構造図



No.	部 位
①	固定マスト
②	スラスト軸受（ころがり）
③	ロー ラ
④	軸受（すべり）
⑤	燃料ガイドバー

図2.1-7 川内1号炉 燃料取替クレーン マストチューブ構造図



No.	部 位	No.	部 位
①	エアホース	⑦	○リング
②	グリッパチューブ	⑧	軸受 (すべり)
③	ガイドレール	⑨	ピストンロッド
④	シリンドルチューブ	⑩	クッションリング
⑤	ピストン	⑪	タイロッド
⑥	パッキン	⑫	電磁弁

図2.1-8 川内1号炉 燃料取替クレーン グリッパチューブ構造図

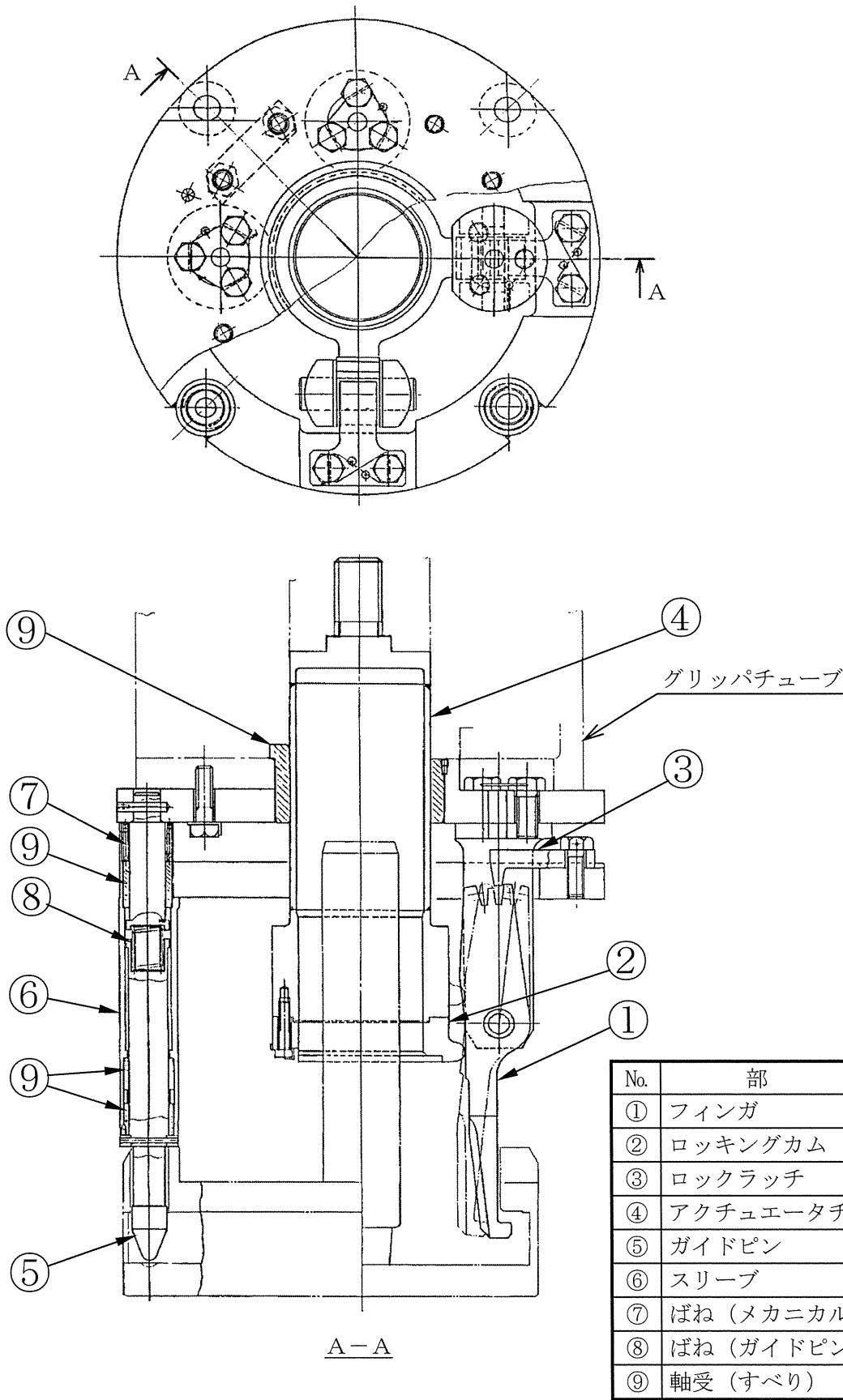
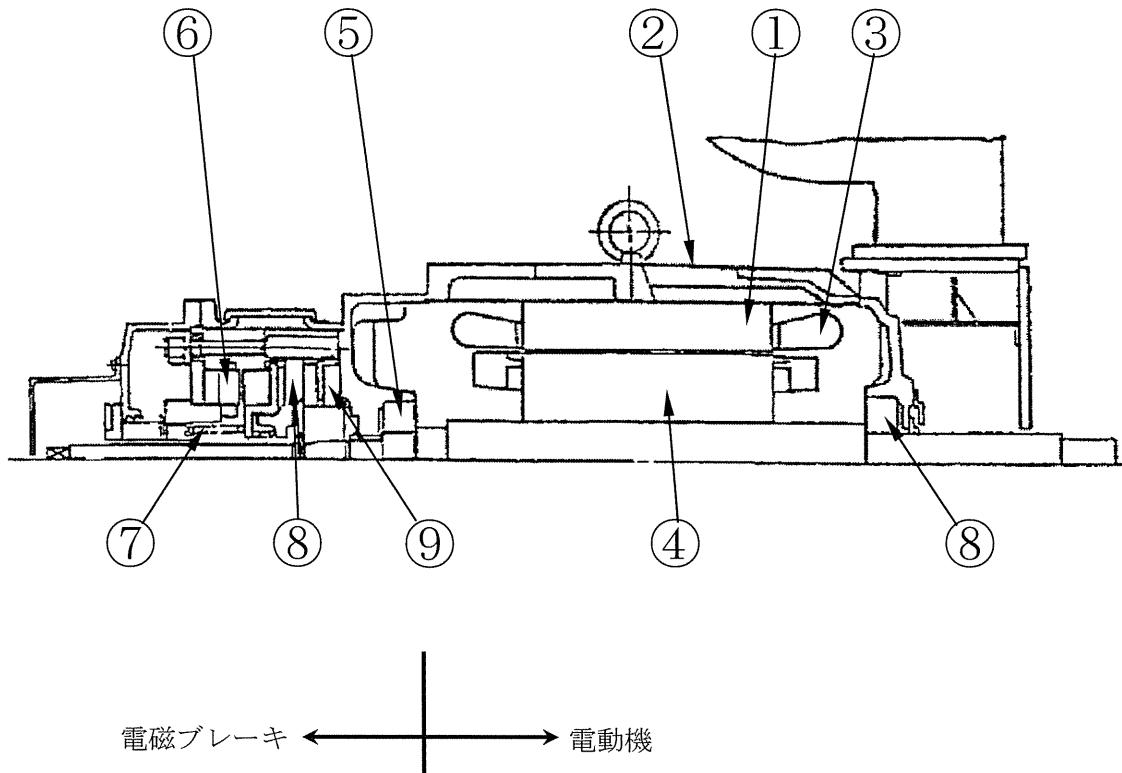


図2.1-9 川内1号炉 燃料取替クレーン グリッパ構造図



No.	部 位
①	電動機 固定子コア
②	電動機 フレーム
③	電動機 固定子コイル
④	電動機 回転子コア
⑤	電動機 軸受 (ころがり)
⑥	電磁ブレーキ 固定鉄心
⑦	電磁ブレーキ ばね
⑧	電磁ブレーキ ブレーキ板
⑨	電磁ブレーキ ライニング

図2.1-10 川内1号炉 燃料取替クレーン 駆動電動機（メインホイスト）構造図

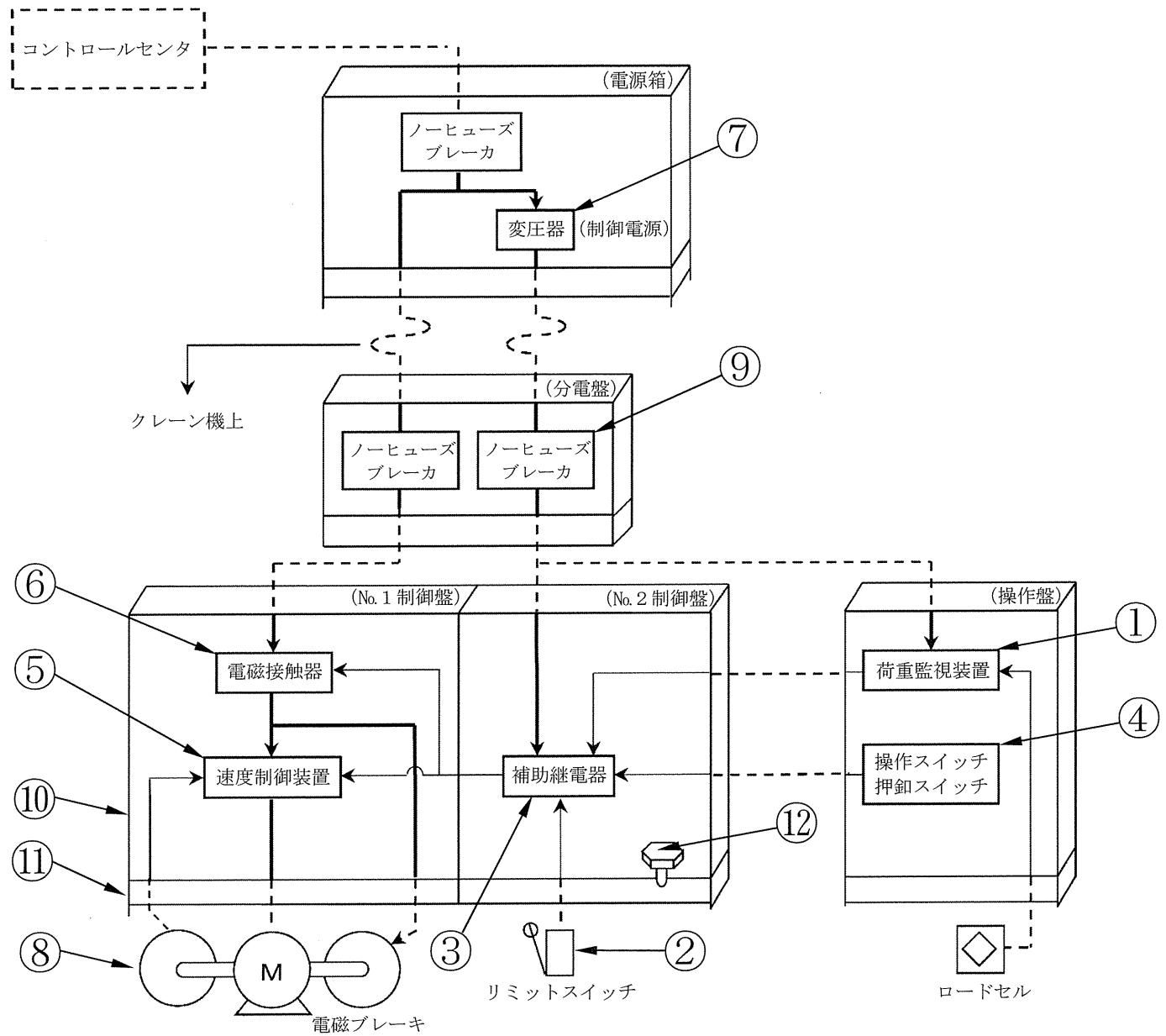
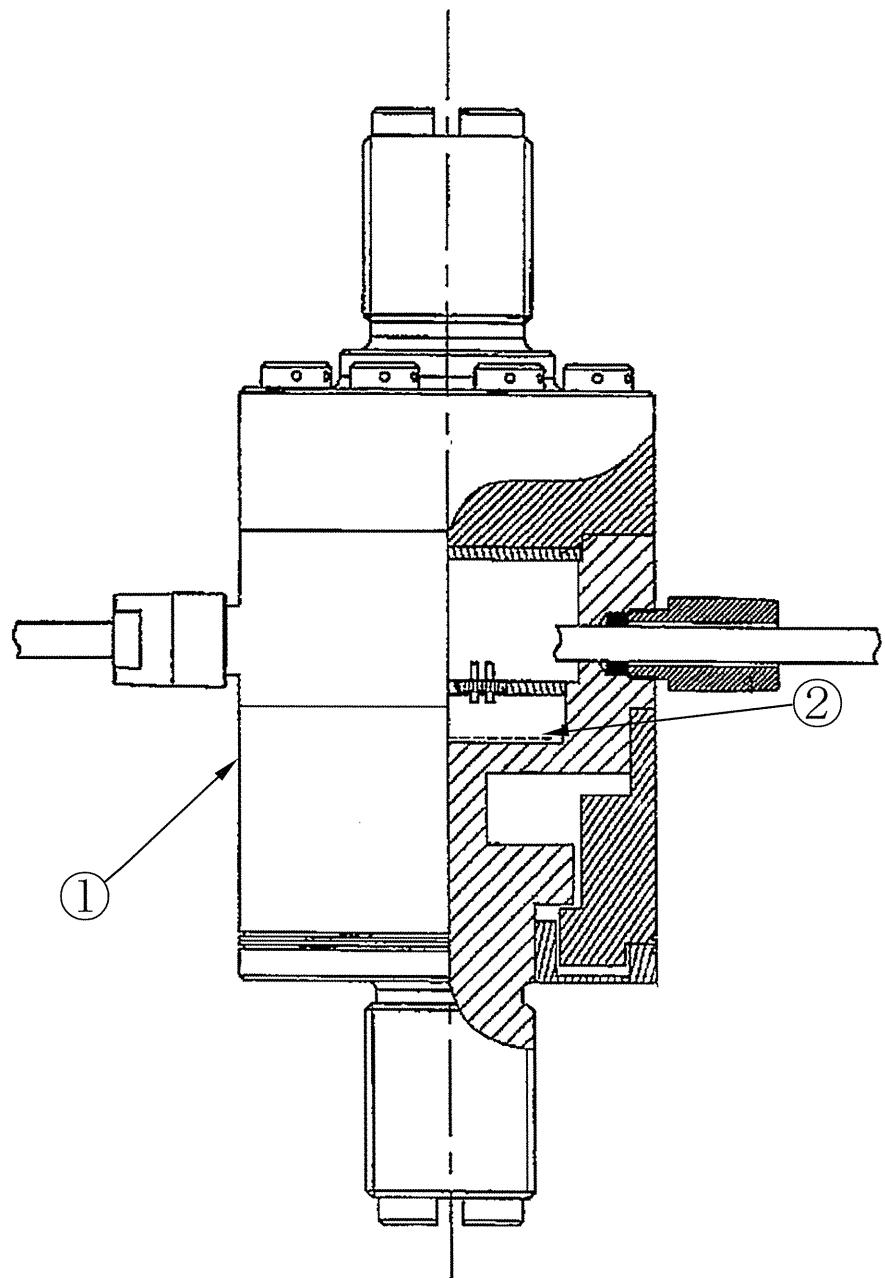


図2.1-11 川内1号炉 燃料取替クレーン 制御設備の主要機器構成図



No.	部 位
①	本 体
②	荷重変換部

図2.1-12 川内1号炉 燃料取替クレーン ロードセル構造図

表2.1-1(1/4) 川内1号炉 燃料取替クレーン主要部位の使用材料

部 位		材 料
走行レール部	走行レール	炭 素 鋼
	レール押さえ	炭 素 鋼
	埋込金物	炭 素 鋼
	基礎ボルト	炭 素 鋼
ブリッジ	横行レール	炭 素 鋼
	ブリッジガータ	炭 素 鋼
	転倒防止金具	低合金鋼
	車 輪	低合金鋼鑄鋼
	車輪軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
	車輪部歯車	炭 素 鋼
	ガイドローラ	消耗品・定期取替品
減速機	ケーシング	鑄 鉄
	歯 車	低合金鋼
	軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
	オイルシール	消耗品・定期取替品
	軸	低合金鋼
歯車継手	スリーブ	炭 素 鋼
	ハ ブ	炭 素 鋼
	Oリング	消耗品・定期取替品
	フランジ	炭 素 鋼
	六角ボルト	低合金鋼
トロリ	トロリ架台	炭 素 鋼
	転倒防止金具	炭 素 鋼
	車 輪	低合金鋼鑄鋼
	車輪軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
	車輪部歯車	低合金鋼
	ガイドローラ	消耗品・定期取替品

表2.1-1(2/4) 川内1号炉 燃料取替クレーン主要部位の使用材料

部 位			材 料
トロリ	減速機	ケーシング	鉄 鋸
		歯車	低合金鋼
		軸受(ころがり)	消耗品・定期取替品
		オイルシール	消耗品・定期取替品
		軸	低合金鋼
	軸継手	ボディ	炭素鋼
		六角穴付ボルト	低合金鋼
アッパストラクチャ	ワイヤロープ		ステンレス鋼
	滑車	シーブ	ステンレス鋼
		軸受(ころがり)	消耗品・定期取替品
メインホイスト	ワイヤドラム		ステンレス鋼
	ウォーム減速機	ケーシング	鉄 鋸
		ウォーム	低合金鋼
		ウォームホイール	高力黄銅鋳物
		軸受(ころがり)	消耗品・定期取替品
	歯車継手	オイルシール	消耗品・定期取替品
		フランジ	炭素鋼
		スリーブ	炭素鋼
		ハブ	炭素鋼
		Oリング	消耗品・定期取替品
	傘歯車減速機	六角ボルト	低合金鋼
		ケーシング	鉄 鋸
		軸	炭素鋼
		歯車	低合金鋼
		軸	低合金鋼
	オイルシール	軸受(ころがり)	消耗品・定期取替品
		オイルシール	消耗品・定期取替品

表2.1-1(3/4) 川内1号炉 燃料取替クレーン主要部位の使用材料

部 位		材 料
マストチューブ	固定マスト	炭 素 鋼
	スラスト軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
ガイドローラ ローラ	ス テンレス鋼	
	軸受 (すべり)	消耗品・定期取替品
	燃料ガイドバー	ス テンレス鋼
グリッパチューブ	エアホース	消耗品・定期取替品
	グリッパチューブ	ス テンレス鋼
	ガイドレール	ス テンレス鋼
	エアシリンダ シリンダチューブ	ス テンレス鋼 内面硬質クロムメッキ
	ピストン	銅合金鑄物
	パッキン	消耗品・定期取替品
	Oリング	消耗品・定期取替品
	軸受 (すべり)	消耗品・定期取替品
	ピストンロッド	ス テンレス鋼 硬質クロムメッキ
	クッションリング	炭 素 鋼 硬質クロムメッキ
	タイロッド	ス テンレス鋼
電 磁 弁		消耗品・定期取替品
グリッパ	フィンガ	ス テンレス鋼
	ロッキングカム	ス テンレス鋼
	ロックラッチ	ス テンレス鋼
	アクチュエータチューブ	ス テンレス鋼
	ガイドピン	ス テンレス鋼
	スリーブ	ス テンレス鋼
	ばね (メカニカルロック用)	ス テンレス鋼
	ばね (ガイドピン伸縮用)	ス テンレス鋼
	軸受 (すべり)	消耗品・定期取替品

表2.1-1(4/4) 川内1号炉 燃料取替クレーン主要部位の使用材料

部 位		材 料
駆動用 電動装置	電動機	固定子コア
		フレーム
		固定子コイル
		回転子コア
		軸受（ころがり）
	電磁 ブレーキ	固定鉄心
		ばね
		ブレーキ板
		ライニング
回転数発電機		銅、ポリエステル（B種絶縁）
制御設備	荷重監視装置	半導体
	リミットスイッチ	銀、銅
	補助継電器	消耗品・定期取替品
	操作スイッチ・押釦スイッチ	銅、銀
	速度制御装置	半導体、リレー
	電磁接触器	消耗品・定期取替品
	変圧器	銅、アラミド繊維、エポキシ樹脂 (F種絶縁)
ロードセル	本体	ステンレス鋼
	荷重変換部	ひずみゲージ
筐 体		炭素鋼
チャンネルベース		炭素鋼
取付ボルト		炭素鋼

表2.1-2 川内1号炉 燃料取替クレーンの使用条件

運転荷重		容量：約7.3kN
温 度	氣 中	約45°C
	水 中	約43°C
設置場所		原子炉格納容器内

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

燃料取替クレーンの機能である燃料移送機能を維持するためには、次の6つの項目が必要である。

- ① クレーンの支持機能
- ② 走・横行機能
- ③ 昇降機能
- ④ 燃料把持機能
- ⑤ 機器の監視・操作・駆動・制御保護の維持
- ⑥ 盤の支持

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

燃料取替クレーンについて、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料及び現在までの運転経験を考慮し、表2.2-1に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象（表2.2-1で○となっているもの）としては以下の事象がある。

(1) 電動機の固定子コイルの絶縁低下

電動機の固定子コイルの絶縁物は有機物であり、機械的、熱的、電気的、環境的要因で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

(2) 電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁低下

電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁物は有機物であり、機械的、熱的、電気的、環境的要因で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

(3) 回転数発電機の絶縁低下

回転数発電機の絶縁物は有機物であり、機械的、熱的、電気的、環境的要因で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

(4) 変圧器の絶縁低下

制御設備の変圧器の絶縁物は有機物であり、熱的、電気的及び環境的要因で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

2.2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2.2-1で△又は▲となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

(1) 走行・横行レール及び車輪の摩耗

走横行レール及び車輪はクレーンの走横行により摩耗が想定される。また、レール側面はガイドローラとのすべりで摩耗が想定される。

しかしながら、レール上面、側面及び車輪は、ガイドローラにより横すべりを防止しており、ころがり接触であることから摩耗が発生し難い構造である。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

(2) 走行・横行レール及びブリッジガータ等の腐食（全面腐食）

走行レール、横行レール、ブリッジガータ、トロリ架台、転倒防止金具（ブリッジ、トロリ）、車輪、ブリッジの減速機（ケーシング、軸）、歯車継手（スリープ、ハブ、法兰ジ、六角ボルト）、トロリの減速機（ケーシング、軸）、軸継手（ボディ、六角穴付ボルト）、メインホイストのウォーム減速機（ケーシング）、歯車継手（法兰ジ、スリープ、ハブ、六角ボルト）、傘歯車減速機（ケーシング、軸）、マストチューブの固定マスト及び電動機（低圧）のフレームは炭素鋼、低合金鋼鋳鋼、鋳鉄又は低合金鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、走行レール及び横行レールとの車輪接触部の腐食については、定期的な目視確認により、機器の健全性を維持している。

走行レール及び横行レールとの車輪接触部以外の大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、定期的な目視確認により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(3) 走行・横行レール及びブリッジガータの疲労割れ

走行レール、横行レール及びブリッジガータには、トロリ等の荷重が常時かかる状態となることから、疲労割れが想定される。

しかしながら、有意な応力変動が発生しないように設計されており、疲労割れが発生する可能性は小さく、これまでにき裂は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

(4) 齒車及び軸継手等の摩耗

ブリッジ及びトロリの車輪部歯車、減速機（歯車）、歯車継手（スリーブ、ハブ、六角ボルト）、軸継手（六角穴付ボルト）及びメインホイストのウォーム減速機（ウォーム、ウォームホイール）、歯車継手（スリーブ、ハブ、六角ボルト）及び傘歯車減速機（歯車）は摩擦により、摩耗が想定される。

しかしながら、歯車は常に潤滑油が供給されており、摩耗し難い環境であり、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な異音確認や目視確認により、機器の健全性を確認している。

(5) ワイヤロープの摩耗及び素線切れ

アッパストラクチャのワイヤロープはドラムへの巻き取り、シープ通過時のロープの曲げ及び機械的要因により、摩耗及び素線切れが想定される。

しかしながら、定期的なワイヤロープ径の寸法確認及び目視確認により、摩耗及び素線切れを確認し、有意な摩耗等が確認された場合は適切に対処することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(6) シープ及びワイヤドラムの摩耗

アッパストラクチャのシープ及びメインホイストのワイヤドラムはワイヤロープと接するため、機械的要因により摩耗が想定される。

しかしながら、シープはワイヤロープの巻取りにそって回転し、また、ワイヤドラムはドラムの回転にあわせてワイヤロープが巻き取られるため、すべりが発生せず、摩耗し難い構造であり、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

(7) ガイドローラ及びガイドレールの摩耗

マストチューブのガイドローラは、グリッパチューブ昇降時にガイドレールと接触しながら、グリッパチューブを案内するため、摩耗が想定される。

しかしながら、ガイドローラとガイドレールの間は、転がり接触であることより摩耗量は軽微であると考えられ、これまでに異常な動き等は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、使用前の作動確認により、機器の健全性を確認している。

(8) 燃料ガイドバーの摩耗

マストチューブの燃料ガイドバーは、燃料昇降時に燃料集合体支持格子と滑り接触するため、摩耗が想定される。

しかしながら、燃料対角方向に数mmの隙間を有しているため、接触面圧が小さいこと及び燃料ガイドバーは硬度の高いステンレス鋼（SUS630）で製作されており、摩耗量は軽微であると考えられる。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

(9) エアシリンダの摩耗

グリッパチューブのエアシリンダのシリンダチューブ、ピストン及びピストンロッドは機械的要因により、摩耗が想定される。

しかしながら、シリンダチューブとピストン及びピストンロッドと軸受（すべり）はパッキン及びグリスにより隔てられており、摩耗し難い構造であり、これまでに異常な動き等は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、使用前の作動確認により、機器の健全性を確認している。

(10) ロッキングカムの摩耗

グリッパのロッキングカムはフィンガとの機械的要因により、摩耗が想定される。

しかしながら、定期的にグリッパの作動確認及び隙間計測にて異常がないことを確認しており、必要に応じて取替えることにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(11) ロックラッチの摩耗

グリッパのロックラッチはフィンガとの機械的要因により、摩耗が想定される。

しかしながら、燃料取扱時にロックラッチがフィンガの上部溝に嵌合することから、ロックラッチの摩耗の発生の可能性はあるが、これまでの点検実績から発生の可能性は小さい。

また、定期的にフィンガの面間寸法を計測することにより、有意な摩耗が発生していないことを確認しており、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(12) フィンガ及びガイドピンの摩耗

グリッパのフィンガは、ロッキングカムとの摺動及び燃料ラッチ時のこすれにより摩耗が想定される。

しかしながら、ロッキングカム (SUS630) に比べて、フィンガはさらに耐摩耗性に優れた S U S 6 3 0 (熱処理方法が異なる) を使用し摩耗し難くしている。

また、グリッパのガイドピンは、燃料への挿入時に燃料集合体上部ノズル (SUS 304) との接触により摩耗が想定される。

しかしながら、材料を S U S 6 3 0 として、摩耗し難くしている。

フィンガ及びガイドピンについては、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

(13) ばねの変形（応力緩和）

グリッパ（メカニカルロック用及びガイドピン伸縮用）及び電磁ブレーキのばねは、応力状態にて長期間保持されることにより、変形（応力緩和）が想定される。

しかしながら、ばねに発生する応力は弾性範囲であり、日本ばね工業会にて実施したばね材料と使用環境温度の実態調査結果と比べて、当該ばねは同等か余裕のある環境で使用している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な作動確認により、機器の健全性を確認している。

(14) 固定子コア及び回転子コアの腐食（全面腐食）

電動機（低圧）の固定子コア及び回転子コアは珪素鋼板であり、腐食が想定される。

しかしながら、固定子コア及び回転子コアはワニス処理又は塗装により腐食を防止しており、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(15) 固定鉄心の腐食（全面腐食）

電磁ブレーキの固定鉄心は珪素鋼板及び銅であり、腐食が想定される。

しかしながら、電磁ブレーキの固定鉄心はワニス処理により腐食を防止しており、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(16) ブレーキ板の摩耗

電磁ブレーキのブレーキ板は制動時にブレーキライニングを押し付けられることにより摩耗が想定される。

しかしながら、材料をライニングより硬い鋳鉄として摩耗を抑制しており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(17) ライニングの摩耗

電磁ブレーキのライニングは制動操作により摩耗が想定される。

しかしながら、ブレーキライニングの許容摩耗量から算出される最大動作回数に対する 1 定期検査あたりの動作回数の割合は十分小さいと評価しており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(18) 荷重監視装置及び速度制御装置の特性変化

制御設備の荷重監視装置及び速度制御装置は、長時間の使用に伴い特性変化が想定される。

しかしながら、荷重監視装置及び速度制御装置を構成している電気回路部は、定格値（定格電圧、電流値）に対して、回路上は十分低い範囲で使用する設計としており、屋内に設置されていることから環境変化の程度は小さく、短期間での特性変化を起こす可能性は小さい。

製造段階で製作不良に基づく回路電流集中を取り除くスクリーニング等を実施していることから、マイグレーションが発生する可能性は小さい。

また、速度制御装置及び荷重監視装置は、定期的な機能・性能試験により、機器の健全性を確認している。

さらに、プラント運転中は基板を取り外し、格納容器外に保管することとしている。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(19) 操作スイッチ及び押釦スイッチの導通不良

制御設備の操作スイッチ及び押釦スイッチは、接点部分に付着する浮遊塵埃により、導通不良が想定される。

しかしながら、操作スイッチ及び押釦スイッチの接点部分は盤内に収納されており、塵埃の付着により導通不良が発生する可能性は小さい。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な動作確認により、機器の健全性を確認している。

(20) 荷重変換部の特性変化

制御設備のロードセルは、長時間の使用に伴う荷重変換部（ひずみゲージ）のはがれ等による特性変化が想定される。

しかしながら、ひずみゲージ貼り付け部は、不活性（窒素）ガスを封入した気密構造になっており、ひずみゲージの酸化を防止しているため、ひずみゲージ貼り付け部が腐食してはがれが発生する可能性は小さい。

また、定期的な初期不平衡測定により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(21) 筐体、チャンネルベース及び取付ボルトの腐食（全面腐食）

制御設備の筐体、チャンネルベース及び取付ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、定期的な目視確認で塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(22) リミットスイッチの導通不良

リミットスイッチは、浮遊塵埃の接点部分への付着による導通不良が想定される。

しかしながら、接点部分は密閉されたハウジング内に収納されており、塵埃の付着による導通不良が発生する可能性は小さい。また、定期的な動作確認により導通不良がないことを確認していることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(23) 走行レール用基礎ボルトの腐食（全面腐食）

基礎ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

基礎ボルトの健全性評価については各機器で共通であることから、機械設備の技術評価書のうち「基礎ボルト」にて評価を実施するものとし、本評価書には含めていない。

前述の2)に該当する事象のうち、日常劣化管理事象を除く事象（日常劣化管理事象ではない事象）を以下に示す。

(24) 走行レール用レール押さえ及び埋込金物の腐食（全面腐食）

レール押さえ及び埋込金物は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、走行レールはモルタルに埋設され、モルタルが大気接触部表面から中性化が進行した場合には腐食環境となるが、中性化に至るには長期間を要し、腐食が急速に進行して基礎ボルト等の健全性を阻害する可能性はないと考えられることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

2. 2. 4 消耗品及び定期取替品

各種電動機、減速機の軸受（ころがり）、オイルシール、歯車継手のOリング及び滑車の軸受（ころがり）は、分解点検時に取り替えている消耗品である。

また、ブリッジ及びトロリの車輪軸受（ころがり）、ガイドローラ、マストチューブのスラスト軸受（ころがり）、ガイドローラの軸受（すべり）、グリッパチューブのエアホース及び電磁弁、エアシリンダのパッキン、Oリング、軸受（すべり）及びグリッパの軸受（すべり）は、作動確認の結果に基づき取り替えている消耗品である。なお、補助継電器、電磁接触器及びノーヒューズブレーカは、定期取替品である。

いずれも、長期使用はせず取替えを前提としていることから、高経年化対策を見極める上で評価対象外とする。

表2.2-1(1/6) 川内1号炉 燃料取替クレーンに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化		その他の	
					摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
クレーンの支持機能	走行レール部	走行レール		炭素鋼	△	△	△					
		レール押さえ		炭素鋼		▲						
		埋込金物		炭素鋼		▲						
		基礎ボルト		炭素鋼		△						
走行機能	ブリッジ	横行レール		炭素鋼	△	△	△					
		ブリッジガータ		炭素鋼		△	△					
		転倒防止金具		低合金鋼		△						
		車 輪		低合金鋼鑄鋼	△	△						
		車輪軸受(ころがり)	◎	—								
		車輪部歯車		炭素鋼	△							
		ガイドローラ	◎	—								
		減速機	ケーシング		鑄 鉄		△					
			歯 車		低合金鋼	△						
			軸受(ころがり)	◎	—							
			オイルシール	◎	—							
			軸		低合金鋼		△					
		歯車継手	スリーブ		炭素鋼	△	△					
			ハ ブ		炭素鋼	△	△					
			Oリング	◎	—							
			フランジ		炭素鋼		△					
			六角ボルト		低合金鋼	△	△					

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-1(2/6) 川内1号炉 燃料取替クレーンに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化			
					摩 耗	腐 食	疲 労 剥 れ	応 力 腐 食 剥 れ	熱 時 効	劣 化		
横行機能	トロリ	トロリ架台		炭素鋼		△						*1:素線切れ
		転倒防止金具		炭素鋼		△						
		車 輪		低合金鋼鑄鋼	△	△						
		車輪軸受 (ころがり)	◎	—								
		車輪部歯車		低合金鋼	△							
		ガイドローラ	◎	—								
		減速機	ケーシング	鑄 鉄		△						
			歯 車	低合金鋼	△							
			軸受 (ころがり)	◎	—							
			オイルシール	◎	—							
			軸	低合金鋼		△						
		軸継手	ボ デ イ	炭素鋼		△						
			六角穴付ボルト	低合金鋼	△	△						
昇降機能	アッパストラクチャ	ワイヤロープ		ステンレス鋼	△						△*1	
		滑 車	シ ー ブ	ステンレス鋼	△							
			軸受 (ころがり)	◎	—							

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-1(3/6) 川内1号炉 燃料取替クレーンに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化		その他の	
					摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
昇降機能	メイン ホイスト	ワイヤドラム		ステンレス鋼	△							
			ウォーム 減速機	ケーシング		鑄 鉄		△				
			ウォーム			低合金鋼	△					
			ウォームホイール		高力黄銅鋳物	△						
			軸受 (ころがり)	◎	—							
			オイルシール	◎	—							
		歯車継手	フランジ		炭 素 鋼		△					
			スリーブ		炭 素 鋼	△	△					
			ハ ブ		炭 素 鋼	△	△					
			Oリング	◎	—							
			六角ボルト		低合金鋼	△	△					
		傘歯車 減速機	ケーシング		鑄 鉄		△					
			軸		炭 素 鋼		△					
			歯 車		低合金鋼	△						
			軸		低合金鋼			△				
			軸受 (ころがり)	◎	—							
			オイルシール	◎	—							
	マスト チューブ	固定マスト		炭 素 鋼			△					
		スラスト軸受 (ころがり)	◎	—								
		ガイド ローラ	ローラ		ステンレス鋼	△						
			軸受 (すべり)	◎	—							
		燃料ガイドバー		ステンレス鋼	△							

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-1(4/6) 川内1号炉 燃料取替クレーンに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化			
					摩 耗	腐 食	疲 労 剥 れ	応 力 腐 食 剥 れ	熱 時 効	劣 化		
昇降機能	グリッパチューブ	エアホース	◎	—								*1:変形 (応力緩和)
		グリッパチューブ		ステンレス鋼								
		ガイドレール		ステンレス鋼	△							
		エアシリンダ	シリンドチューブ		ステンレス鋼 内面硬質クロムメッキ	△						
			ピストン		銅合金鋳物	△						
			パッキン	◎	—							
			Oリング	◎	—							
			軸受(すべり)	◎	—							
			ピストンロッド		ステンレス鋼 硬質クロムメッキ	△						
			クッションリング		炭素鋼 硬質クロムメッキ							
			タイロッド		ステンレス鋼							
		電磁弁	◎	—								
燃料把持機能	グリッパ	フィンガ		ステンレス鋼	△							△ ^{*1}
		ロックリングカム		ステンレス鋼	△							
		ロックラッチ		ステンレス鋼	△							
		アクチュエータチューブ		ステンレス鋼								
		ガイドピン		ステンレス鋼	△							
		スリーブ		ステンレス鋼								
		ばね(メカニカルロック用)		ステンレス鋼							△ ^{*1}	
		ばね(ガイドピン伸縮用)		ステンレス鋼							△ ^{*1}	
		軸受(すべり)	◎	—								

△: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象(日常劣化管理事象)

表2.2-1(5/6) 川内1号炉 燃料取替クレーンに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象							備 考	
				減 肉		割 れ		絶 缘	導 通	特 性		
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	絶 缘 低 下	導 通 不 良	特 性 变 化		
機器の監視・操作・駆動・制御保護の維持	電動機	固定子コア	珪素鋼板		△							*1:変形 (応力緩和)
		フレーム	鑄 鉄		△							
		固定子コイル	銅 ポリエスチルimid + ポリアミドimid (H種絶縁)					○				
		回転子コア	珪素鋼板		△							
		軸受(ころがり)	◎	—								
	電磁ブレーキ	固定鉄心	珪素鋼板、銅 ポリエスチル (B種絶縁)		△			○				
		ばね	ばね鋼								△*1	
		ブレーキ板	鑄 鉄	△								
		ライニング	耐熱性有機 化学繊維	△								
	回転数発電機		銅 ポリエスチル (B種絶縁)					○				

○：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-1(6/6) 川内1号炉 燃料取替クレーンに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象							備 考
				減 肉		割 れ		絶 缘	導 通	特 性	
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	絶 缘 低 下	導 通 不 良	特 性 变 化	
機器の監視・操作・駆動・制御保護の維持	制御設備	荷重監視装置	半導体							△	
		リミットスイッチ	銀、銅							△	
		補助継電器	◎	—							
		操作スイッチ、押釦スイッチ		銅、銀						△	
		速度制御装置		半導体、リレー						△	
		電磁接触器	◎	—							
		変圧器		銅 アラミド繊維 エボキシ樹脂 (F種絶縁)					○		
	ロードセル	ノーヒューズブレーカ	◎	—							
		筐 体		ステンレス鋼							
		チャンネルベース		ひずみゲージ						△	
	盤の支持	取付ボルト		炭素鋼		△					

○：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価

2.3.1 電動機の固定子コイルの絶縁低下

a. 事象の説明

固定子コイルの絶縁物は有機物であり、機械的、熱的、電気的、環境的因素で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

b. 技術評価

① 健全性評価

固定子コイルの絶縁低下については、絶縁仕様が低圧ポンプ用電動機に比べて同等以上であるため、低圧ポンプ用電動機の健全性評価結果から、固定子コイルの絶縁耐力を保有する運転期間は16年と考えられる。

しかしながら、低圧ポンプ用電動機と設置場所が異なることから、長期間の運転を想定すると絶縁低下の可能性は否定できない。

② 現状保全

固定子コイルの絶縁低下に対しては、定期的な絶縁抵抗測定を行い、許容値以上であることを確認している。

また、絶縁抵抗測定の結果に基づき、必要により洗浄、乾燥、絶縁補修処理もしくは取替えを実施していく。

なお、予防保全のためトロリ駆動用電動機については、第16回定期検査時（2004年度）に取替えを行っている。

③ 総合評価

健全性評価結果から判断して、固定子コイルの絶縁低下については、16年以降において発生の可能性は否定できないが、絶縁低下は、絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切である。

よって、現状保全を継続することで、健全性を維持できると考える。

c. 高経年化への対応

固定子コイルの絶縁低下については、引き続き定期的な絶縁抵抗測定を実施していくとともに、点検結果に基づき必要により洗浄、乾燥、絶縁補修処理もしくは取替えを実施していく。

2.3.2 電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁低下

a. 事象の説明

電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁低下は、熱による絶縁物の特性変化、絶縁物に付着する塵埃又は内部の微小ボイド等による放電等、熱的、電気的、環境的因素で経年的な変化が進行し、外表面、内部等から絶縁低下を生じる可能性がある。

b. 技術評価

① 健全性評価

電磁ブレーキは、塵埃が付着しにくい密閉構造であり、また、電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁は使用温度に比べて十分余裕のある絶縁種（E種～B種：許容最高温度120°C～130°C）を選択して使用していることから絶縁低下の発生の可能性は小さいと考えるが、絶縁低下が生じる可能性は否定できない。

② 現状保全

電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁低下に対しては、定期的な絶縁抵抗測定により、管理値以上であることの確認を行っている。

③ 総合評価

健全性評価結果から判断して、電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁低下の可能性は否定できないが、絶縁低下は絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切である。

よって、現状保全を継続することで、健全性を維持できると考える。

c. 高経年化への対応

電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁低下に対しては、定期的に絶縁抵抗測定を実施していく。

2.3.3 回転数発電機の絶縁低下

a. 事象の説明

回転数発電機の絶縁低下は、熱による絶縁物の特性変化、絶縁物に付着する塵埃又は内部の微小ボイド等による放電等、熱的、電気的、環境的要因で経年的な変化が進行し、外表面、内部等から絶縁低下を生じる可能性がある。

b. 技術評価

① 健全性評価

回転数発電機は、塵埃が付着しにくい密閉構造であり、また、回転数発電機の絶縁は使用温度に比べて十分余裕のある絶縁種（B種：許容最高温度130°C）を選択して使用していることから絶縁低下の発生の可能性は小さいと考えるが、絶縁低下が生じる可能性は否定できない。

② 現状保全

回転数発電機の絶縁低下に対しては、定期的な絶縁抵抗測定により、管理値以上であることの確認を行っている。

③ 総合評価

健全性評価結果から判断して、回転数発電機の絶縁低下の可能性は否定できないが、絶縁低下は絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切である。

よって、現状保全を継続することで、健全性を維持できると考える。

c. 高経年化への対応

回転数発電機の絶縁低下に対しては、定期的に絶縁抵抗測定を実施していく。

2.3.4 変圧器の絶縁低下

a. 事象の説明

制御設備の変圧器は通電による発熱や周囲環境条件の影響を受け、絶縁材料の変化により、絶縁性能の低下を生じる可能性がある。

b. 技術評価

① 健全性評価

変圧器は盤内に内蔵されているため、環境の変化の程度は小さく、塵埃が付着しにくい環境にある。

また、変圧器の通電時の使用温度に比べ十分余裕のある絶縁種（F種：許容最高温度155°C）を選択して使用していることから絶縁低下の発生の可能性は小さいと考えるが、60年間の供用を想定すると絶縁低下を生じる可能性は否定できない。

② 現状保全

変圧器の絶縁低下に対しては、定期的な絶縁抵抗測定を行い、許容値以上であることの確認を行っている。

③ 総合評価

健全性評価結果から判断して、変圧器の絶縁低下の可能性は否定できないが、絶縁低下は絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切である。よって、現状保全を継続することで、健全性を維持できると考える。

c. 高経年化への対応

変圧器の絶縁低下に対しては、定期的に絶縁抵抗測定を実施していく。

3. 代表機器以外への展開

本章では2章で実施した代表機器の技術評価結果について、1章で実施したグループ化で代表機器となっていない機器への展開について検討した。

なお、経年劣化事象の抽出にあたっては、2章の代表機器における経年劣化事象の抽出と同様に、水平展開機器各々の構造、材料、使用条件等の特殊性を考慮して選定している。

① 使用済燃料ピットクレーン

3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

3.1.1 電動機（低圧）の固定子コイルの絶縁低下

代表機器と同様に固定子コイルは、長期間の運転を想定すると絶縁低下を生ずる可能性は否定できないが、絶縁低下は絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切である。

したがって、固定子コイルの絶縁低下については、定期的に絶縁抵抗測定を実施していくとともに、点検結果に基づき必要に応じて洗浄、乾燥、絶縁補修処理もしくは取替を実施していく。

3.1.2 電磁ブレーキの固定鉄心の絶縁低下

代表機器と同様に電磁ブレーキは通電による発熱や周囲環境条件の影響を受け、絶縁材料の変化により、絶縁低下を生じる可能性がある。

電磁ブレーキは、塵埃が付着しにくい密閉構造であり、また、電磁ブレーキの絶縁は使用温度に比べて十分余裕のある絶縁種（E種～B種：許容最高温度120℃～130℃）を選択して使用していることから絶縁低下の発生の可能性は小さいと考えるが、絶縁低下が生じる可能性は否定できない。

現状保全としては、定期的な絶縁抵抗測定により、管理値以上であることの確認を行っている。

また、絶縁低下は絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切である。

したがって、電磁ブレーキの絶縁低下に対しては、定期的に絶縁抵抗測定を実施していく。

3. 1. 3 変圧器の絶縁低下

制御設備の変圧器は通電による発熱や周囲環境条件の影響を受け、絶縁材料の変化により、絶縁性能の低下を生じる可能性がある。

変圧器は盤内に内蔵されているため、環境変化の程度は小さく塵埃が付着しにくい環境にある。

また、変圧器の通電時の使用温度に比べ十分余裕のある絶縁種（A種：許容最高温度105°C）を選択して使用していることから絶縁低下の発生の可能性は小さいと考えるが、60年間の供用を想定すると絶縁低下を生じる可能性は否定できない。

現状保全としては、定期的な絶縁抵抗測定を行い、許容値以上であることの確認を行っている。

絶縁低下は、絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切であることから、現状保全項目に高経年化対策の観点から、追加すべきものはないと判断する。

3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

2.2.3の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

なお、日常劣化管理事象ではない事象はない。

3.2.1 走行レール及び車輪の摩耗

走行レール及び車輪はクレーンの走行により摩耗が想定される。

しかしながら、レール上面はガイドローラ及びつば付車輪にて横すべりを防止しており、ころがり接触であることから摩耗が発生し難い構造である。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により有意な摩耗等のないことを確認することにより、機器の健全性を確認している。

3.2.2 走行レール及びホイスト等の腐食（全面腐食）

走行レール、クレーン構造部（ブリッジ、転倒防止金具）、減速機（ケーシング、軸）、車輪、歯車継手（スリーブ、ハブ、六角ボルト）、ホイスト（ワイヤードラム、ケーシング、歯車、フック、シーブ）及び電動機（低圧）のフレームは炭素鋼等であり、腐食が想定される。

しかしながら、走行レール車輪接触部の腐食については、定期的な目視確認により、機器の健全性を維持している。

走行レール車輪接触部以外の大気接触部は、塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、定期的な目視確認により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.3 走行レールの疲労割れ

走行レールには、ブリッジ等の荷重が當時かかる状態となることから疲労割れが想定される。

しかしながら、有意な応力変動が発生しないように設計されており、疲労割れが発生する可能性は小さく、これまでにき裂は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.4 齒車及び歯車等の摩耗

減速機（歯車）、歯車歯車（スリーブ、ハブ、六角ボルト）及びホイスト（歯車、フック）は摩擦により、摩耗が想定される。

しかしながら、運転中、歯車は常に潤滑油が供給されており、摩耗し難い環境であり、これまでに有意な摩耗が認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な異音確認や目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.5 ワイヤロープの摩耗及び素線切れ

ワイヤロープは、ドラムへの巻き取り、シープ通過時のロープの曲げ及び機械的要因により、摩耗及び素線切れが想定される。

しかしながら、定期的にワイヤロープ径の寸法確認及び目視確認により摩耗及び素線切れを確認し、有意な摩耗等が確認された場合は適切に対処することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.6 シープ及びワイヤドラムの摩耗

シープ及びワイヤドラムはワイヤロープと接するため、機械的要因により摩耗が想定される。

しかしながら、シープはワイヤロープの巻取りにそって回転し、ワイヤドラムはドラムの回転にあわせてワイヤロープが巻き取られるため、すべりが発生せず、摩耗し難い構造であり、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.7 ロッキングカム及びフィンガの摩耗

ロッキングカム（アクチュエータ）及びフィンガは、燃料ラッチ時の摺動により、摩耗が想定される。

しかしながら、ロッキングカムは硬質クロムメッキを施工し、フィンガは材料をSUS630として摩耗し難くしており、これまでに異常のないことを確認していることから、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的なグリッパの作動確認及びフィンガ開閉寸法計測により、機器の健全性を確認している。

3.2.8 ガイドピンの摩耗

ガイドピンは、燃料への挿入時に燃料トップノズル（SUS304）との接触により摩耗する可能性が想定される。

しかしながら、材料をSUS630として摩耗し難くしており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な目視確認により、機器の健全性を確認している。

3. 2. 9 ばねの変形（応力緩和）

グリッパ（ガイドピン伸縮用）及び電磁ブレーキのばねは、応力状態にて長期間保持されることにより、変形（応力緩和）が想定される。

しかしながら、ばねに発生する応力は弾性範囲であり、日本ばね工業会にて実施したばね材料と使用環境温度の実態調査結果と比べて、当該ばねは同等か余裕のある環境で使用している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な作動確認により、機器の健全性を確認している。

3. 2. 10 固定子コア及び回転子コアの腐食（全面腐食）

電動機の固定子コア及び回転子コアは珪素鋼板であり、腐食が想定される。

しかしながら、固定子コア及び回転子コアはワニス処理又は塗装により腐食を防止しており、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

3. 2. 11 固定鉄心の腐食（全面腐食）

電磁ブレーキの固定鉄心は珪素鋼板及び銅であり、腐食が想定される。

しかしながら、電磁ブレーキの固定鉄心はワニス処理により腐食を防止しており、これまでに有意な腐食は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.12 ブレーキ板の摩耗

電磁ブレーキのブレーキ板は制動時にブレーキライニングを押し付けられることにより摩耗が想定される。

しかしながら、材料をライニングより硬い炭素鋼として摩耗を抑制しており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.13 ライニングの摩耗

電磁ブレーキのライニングは制動操作により摩耗が想定される。

しかしながら、ブレーキライニングの許容摩耗量から算出される最大動作回数に対する 1 定期検査あたりの動作回数の割合は十分小さいと評価しており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.14 ライニングのはく離

電磁ブレーキのライニングは高湿度環境での長期間の使用によりはく離が想定される。

2008年7月、敦賀2号炉のタービン動補助給水ポンプ起動入口弁の直流電動機用電磁ブレーキにおいて、電磁ブレーキのライニングのはく離が発生しているが、この事象は、当該弁が外気の影響を受ける高湿度エリアに設置されていたことに伴い発生した結露水がライニングの接着面に浸透し、接着力を低下させたものである。

しかしながら、川内1号炉については、使用済燃料ピットクレーンは、空調により換気された環境にあり、且つ、ブレーキ内部が閉鎖されていることから結露水が発生しがたい構造である。また、これまでに有意なはく離は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、分解点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.15 荷重監視装置の特性変化

制御設備の荷重監視装置は、長時間の使用に伴い特性変化が想定される。

しかしながら、荷重監視装置を構成している電気回路部は、定格値（定格電圧、電流値）に対して、回路上は十分低い範囲で使用する設計としており、屋内に設置されていることから環境変化の程度は小さく、短期間での特性変化を起こす可能性は小さい。

また、製造段階で製作不良に基づく回路電流集中を取り除くスクリーニング等を実施していることから、マイグレーションが発生する可能性は小さい。

さらに、定期的な機能・性能試験により、機器の健全性を確認している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.16 操作スイッチ及び押釦スイッチの導通不良

操作スイッチ及び押釦スイッチは接点部分に浮遊塵埃が付着することにより、導通不良が想定される。

しかしながら、操作スイッチ及び押釦スイッチの接点部分は盤内に収納されており、塵埃の付着により導通不良が発生する可能性は小さい。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な動作確認により、機器の健全性を確認している。

3.2.17 荷重変換部の特性変化

ロードセルの荷重変換部が特性変化する主要因としては、ひずみゲージのはがれ等による抵抗の変化が想定される。

しかしながら、ひずみゲージ貼り付け部は、熱硬化型接着剤により固定されているため、ひずみゲージ貼り付け部が腐食してはがれが発生する可能性は小さい。

また、定期的な抵抗測定により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.18 筐体及び取付ボルトの腐食（全面腐食）

制御設備の筐体及び取付ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、定期的な目視確認で塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.19 リミットスイッチの導通不良

リミットスイッチは、浮遊塵埃の接点部分への付着による導通不良が想定される。

しかしながら、接点部分は密閉されたハウジング内に収納されており、塵埃の付着による導通不良が発生する可能性は小さい。また、定期的な動作確認により導通不良がないことを確認していることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.20 走行レール基礎ボルトの腐食（全面腐食）

基礎ボルトは低合金鋼であり、腐食が想定される。

基礎ボルトの健全性評価については各機器で共通であることから、機械設備の技術評価書のうち「基礎ボルト」にて評価を実施するものとし、本評価書には含めていない。

3. 2 燃料移送装置

[対象機器]

- ① 燃料移送装置

目 次

1. 対象機器	1
2. 燃料移送装置の技術評価	2
2.1 構造、材料及び使用条件	2
2.2 経年劣化事象の抽出	13
2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価	24

1. 対象機器

川内1号炉で使用されている燃料移送装置の主な仕様を表1-1に示す。

表1-1 川内1号炉 燃料移送装置の主な仕様

機器名称 (台数)	重要度 ^{*1}	仕 様 (容量×移送距離)	使 用 条 件	
			運 転	使 用 温 度
燃料移送装置 (1)	PS-2	約7.3kN×約18.9m	一 時	気中 ^{*2} ：約45°C 約30°C 水中：約43°C

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：上段は原子炉格納容器内、下段は燃料取扱建屋内を示す

2. 燃料移送装置の技術評価

2.1 構造、材料及び使用条件

2.1.1 燃料移送装置

(1) 構 造

川内1号炉の燃料移送装置は、燃料取替用キャナル底面に設置されており、トラックフレーム、燃料コンテナ、コンベアカー、走行駆動装置、リフティングアーム、水圧ユニット、制御盤等により構成されている。

トラックフレームは溶接構造物であり、レールは原子炉キャビティ及び燃料取替用キャナルに設置されている。

燃料コンテナは、燃料集合体を移送する時に収納する箱型の容器で、ピボット支持によりコンベアカーに取り付けられている。コンベアカーは、両側に取り付けられた車輪が回転してトラックフレーム上を走行する。

走行駆動装置は、コンベアカーを水平移動するための装置で、チェーン、スプロケット、ラインシャフト等にて電動機の動力をコンベアカーに伝えている。

リフティングアームは、レールをまたぐように設置され、一端がピボット支持によりトラックフレームに取り付けられた構造である。

水圧ユニットの水圧シリンダからの給水にてリフティングアームを駆動し、燃料コンテナが旋回して直立する。また、水圧シリンダを元の位置に戻すことにより、燃料コンテナは水平位置に復帰する。

制御設備は、補助継電器等の主要構成機器及び機器を支持するための筐体、チャンネルベース、取付ボルト及び基礎金物から構成される。

川内1号炉の燃料移送装置の構造を図2.1-1～図2.1-7に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の燃料移送装置の使用材料及び使用条件を表2.1-1及び表2.1-2に示す。

原子炉格納容器側

燃料取扱建屋側

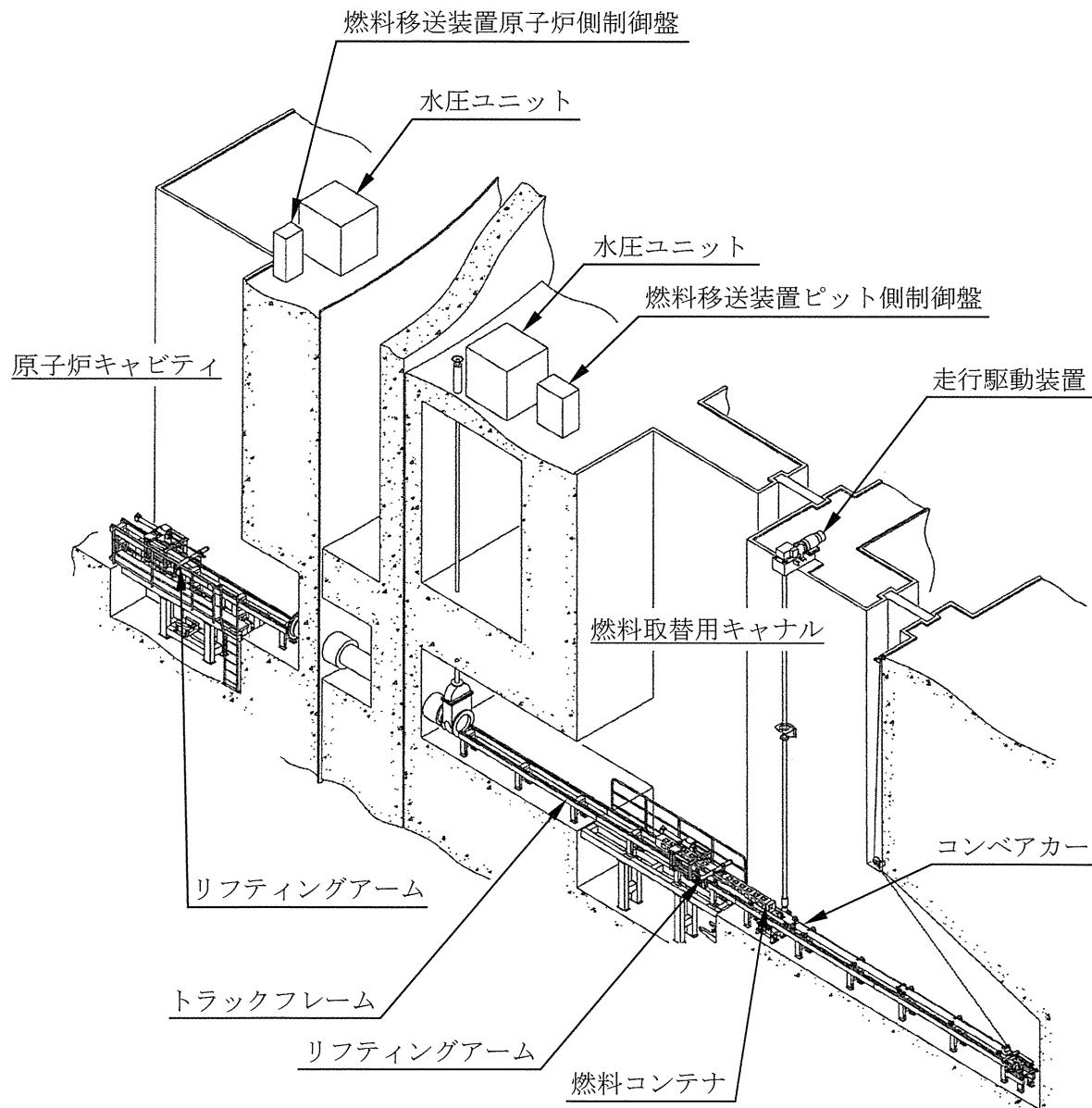
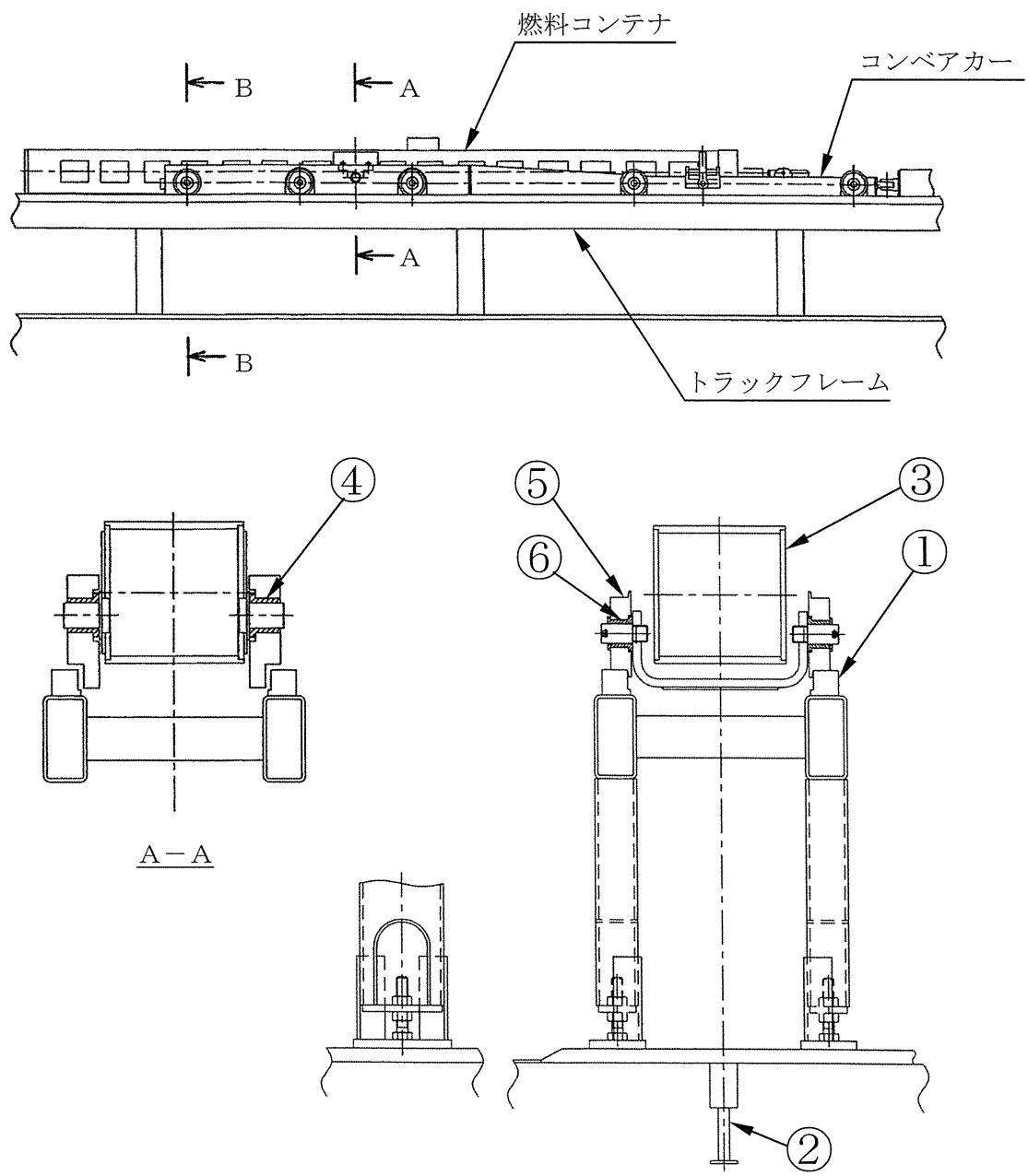
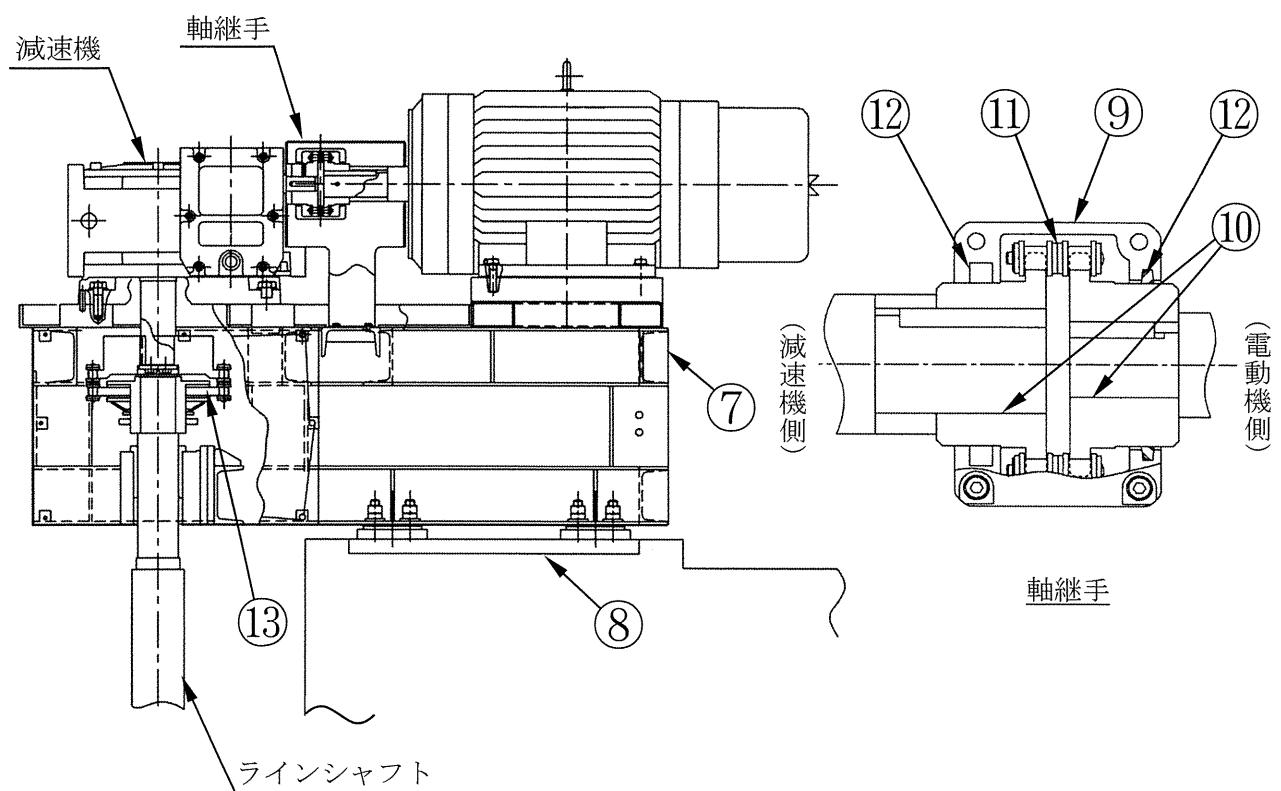
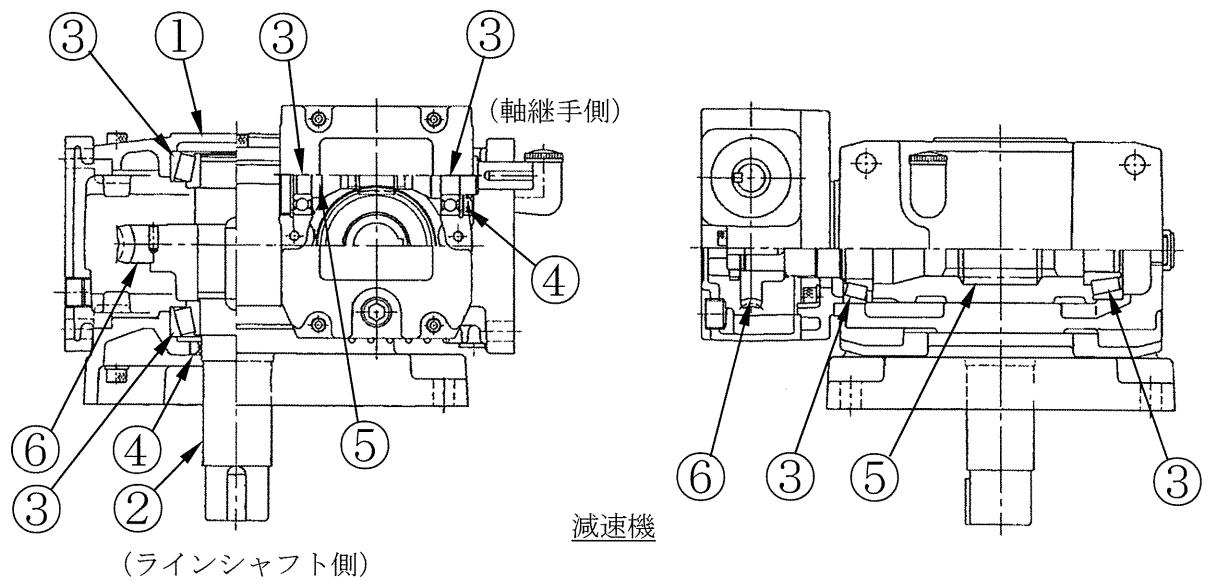


図2.1-1 川内1号炉 燃料移送装置全体構成図



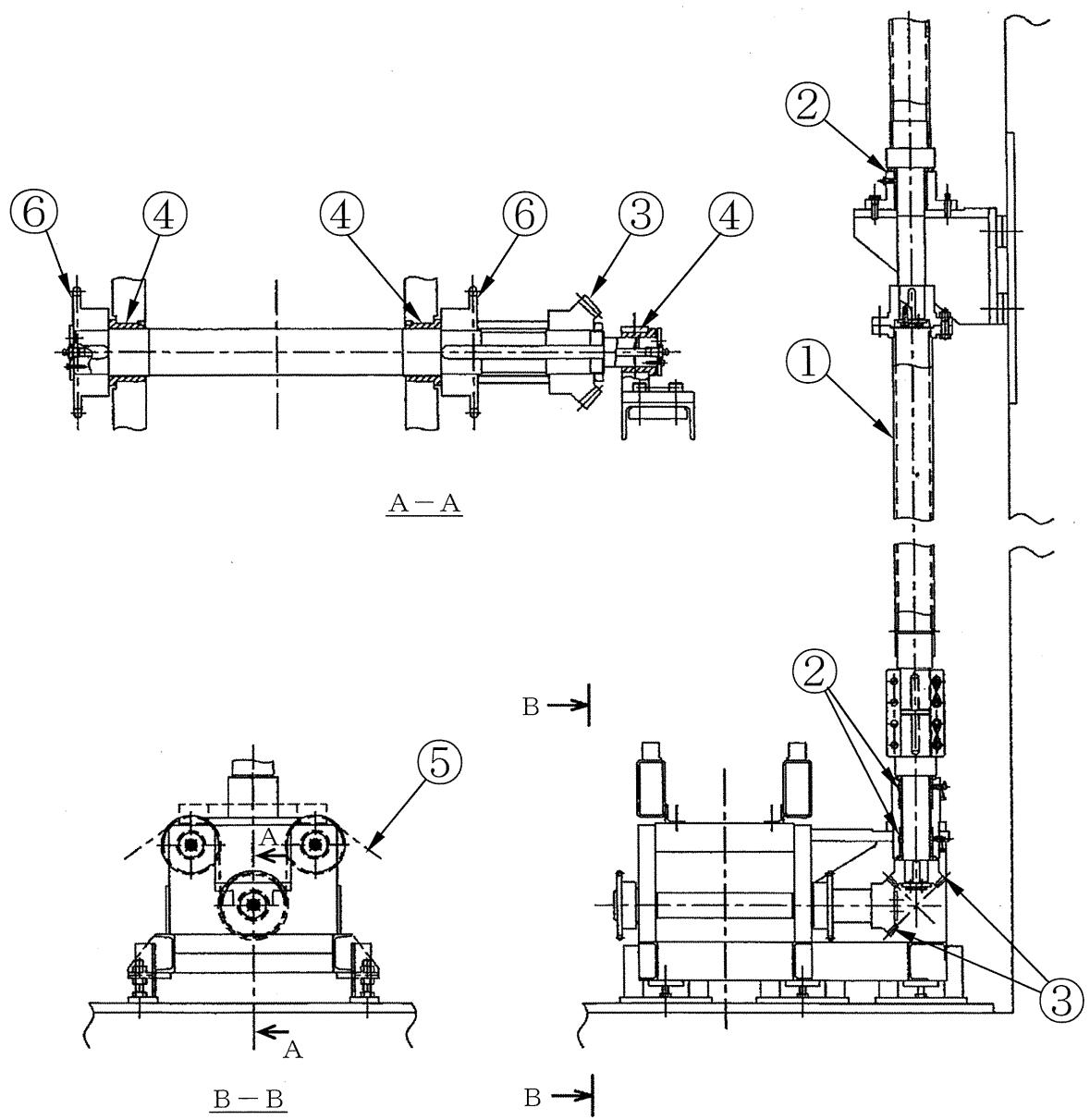
No.	部 位
①	レール
②	基礎金物
③	燃料コンテナ
④	ピボット軸受 (すべり)
⑤	車 輪
⑥	車輪軸受 (すべり)

図2.1-2 川内1号炉 燃料移送装置 トラックフレーム、燃料コンテナ
及びコンベアカー構造図



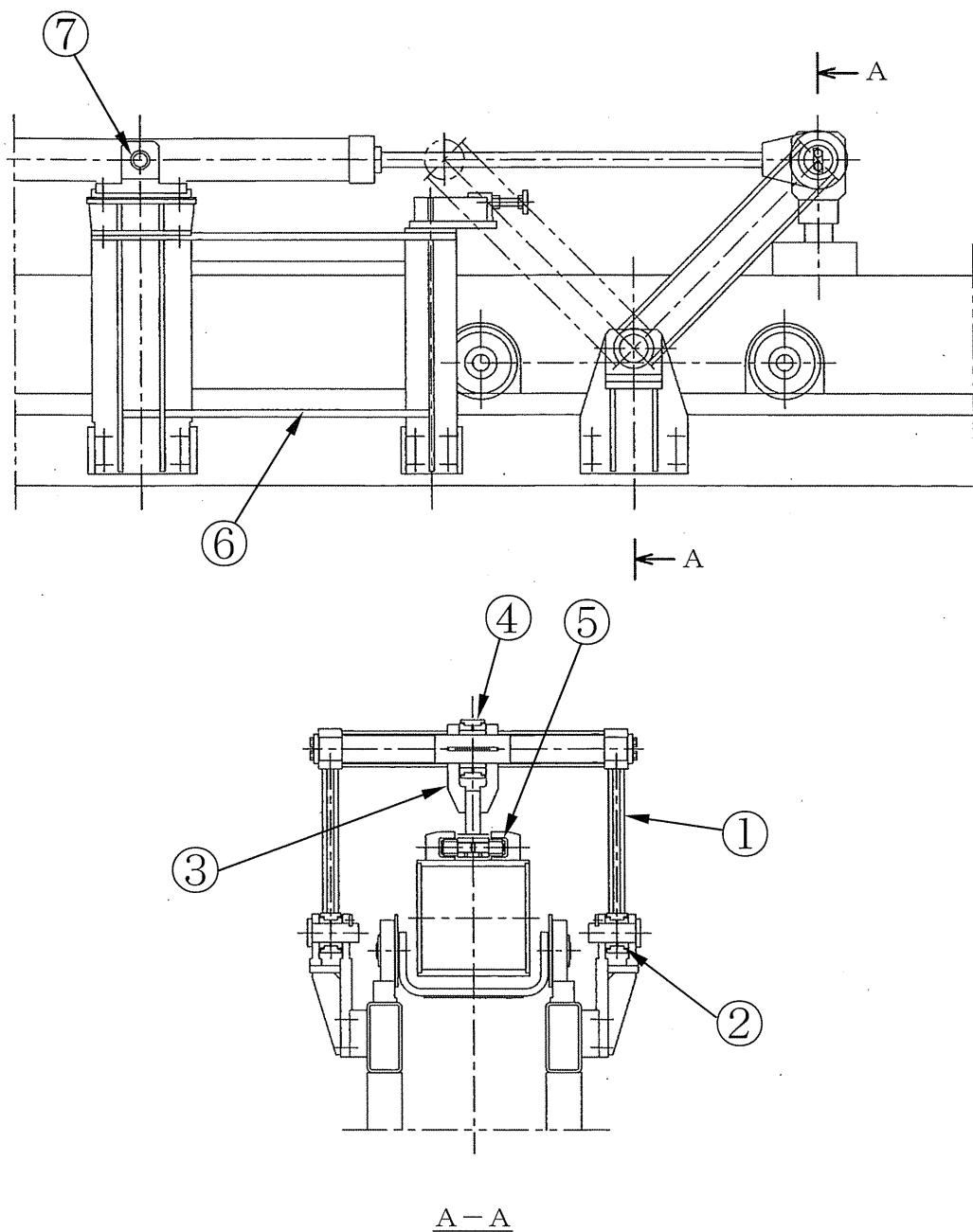
No.	部 位	No.	部 位	No.	部 位
①	ケーシング	⑥	ウォームホイール	⑪	チェーン
②	軸	⑦	架 台	⑫	オイルシール
③	軸受 (ころがり)	⑧	基礎金物	⑬	トルクリミッタ (摩擦板)
④	オイルシール	⑨	ケーシング		
⑤	ウォーム	⑩	スプロケット		

図2.1-3 川内1号炉 燃料移送装置 走行駆動装置構造図（上部）



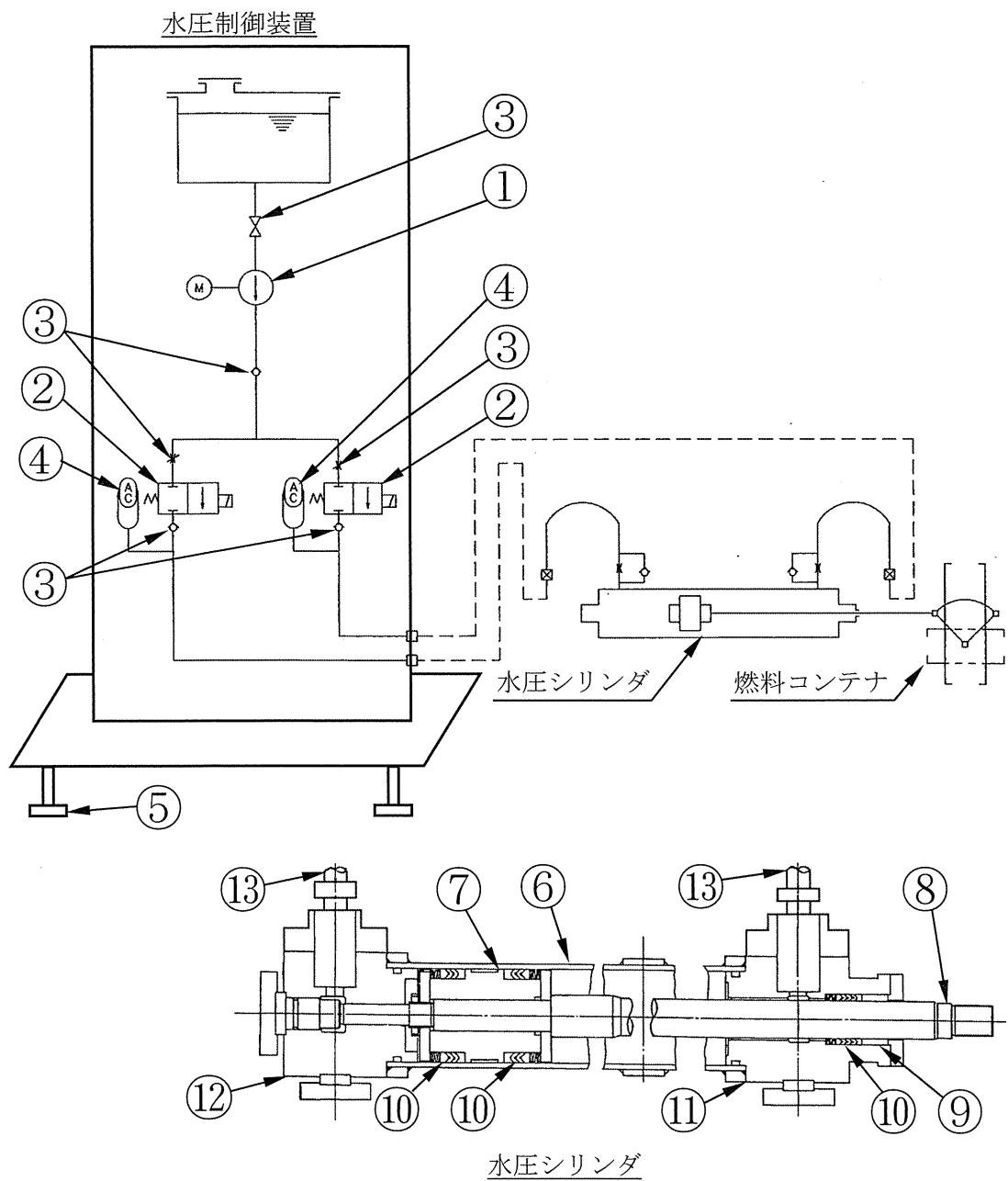
No.	部 位
①	ラインシャフト
②	ラインシャフト部軸受（すべり）
③	かさ歯車
④	かさ歯車部軸受（すべり）
⑤	チェーン
⑥	スプロケット

図2.1-4 川内1号炉 燃料移送装置 走行駆動装置構造図（下部）



No.	部 位
①	リフティングアーム
②	ピボット軸受（すべり）
③	ホーク
④	ホーク部軸受（すべり）
⑤	リフティングローラ
⑥	架 台
⑦	シリンドラ部軸受（すべり）

図2.1-5 川内1号炉 燃料移送装置 リフティングアーム構造図



No.	部 位	No.	部 位
①	水圧ポンプ（軸受、パッキン）	⑧	ピストンロッド
②	電磁弁（パッキン）	⑨	軸受（すべり）
③	仕切弁、切替弁、圧力調整弁（パッキン）	⑩	パッキン
④	アクチュエータ	⑪	ロッド側本体
⑤	基礎金物	⑫	ヘッド側本体
⑥	シリンダチューブ	⑬	高圧ホース
⑦	ピストン		

図2.1-6 川内1号炉 燃料移送装置 水圧ユニット構造図

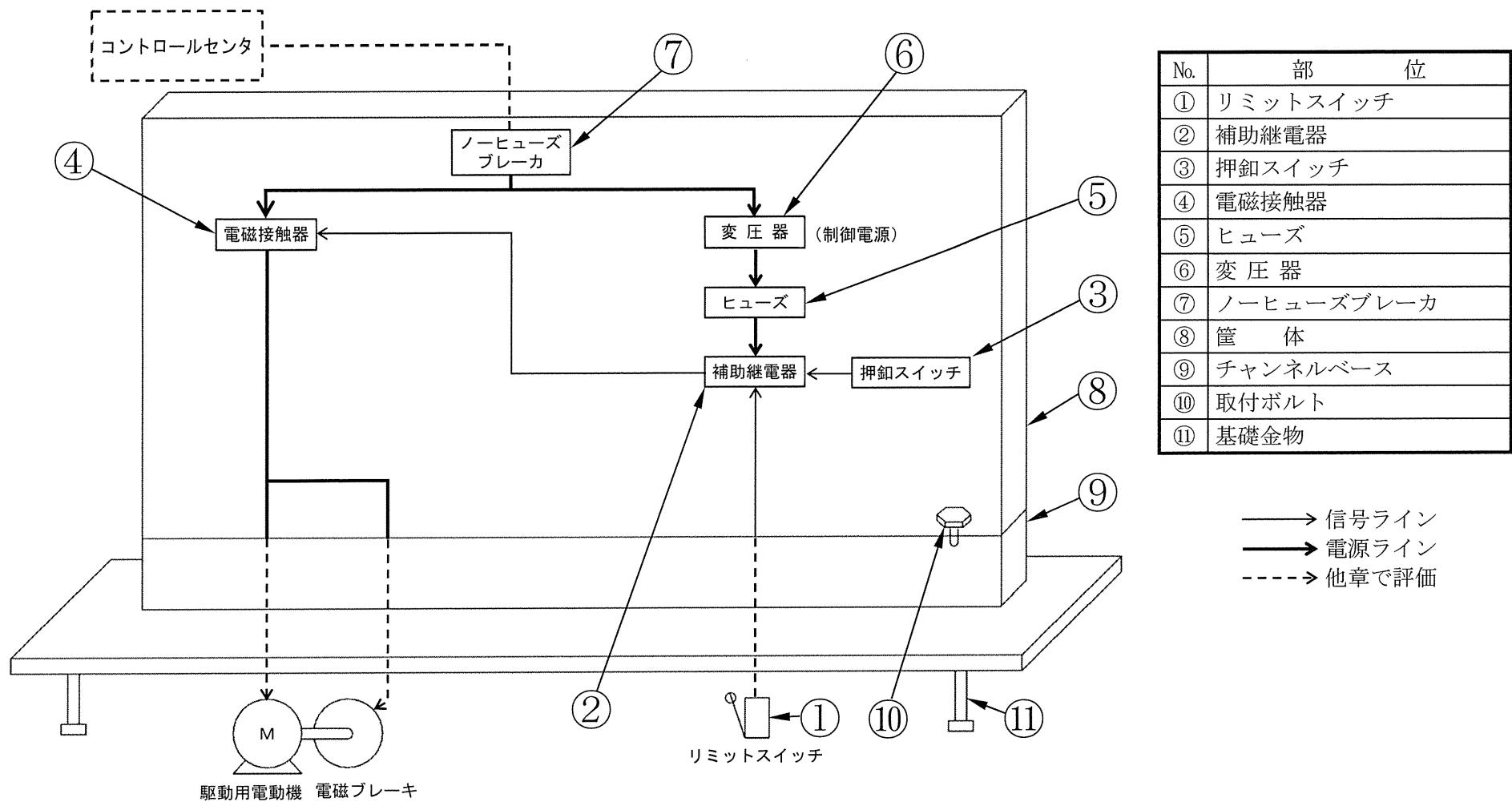


図2.1-7 川内1号炉 燃料移送装置 制御設備主要機器構成図

表2.1-1(1/2) 川内1号炉 燃料移送装置主要部位の使用材料

部 位		材 料	
トラックフレーム	レ ー ル	ステンレス鋼	
	基礎金物	ステンレス鋼	
燃料コンテナ	燃料コンテナ	ステンレス鋼	
	ピボット軸受 (すべり)	消耗品・定期取替品	
コンベアカー	車 輪	ステンレス鋼	
	車輪軸受 (すべり)	消耗品・定期取替品	
走行駆動装置	減 速 機	ケーシング	消耗品・定期取替品
		軸	消耗品・定期取替品
		軸受 (ころがり)	消耗品・定期取替品
		オイルシール	消耗品・定期取替品
		ウォーム	消耗品・定期取替品
		ウォームホイール	消耗品・定期取替品
	架 台		炭 素 鋼
	基礎金物		炭 素 鋼
	軸 繼 手	ケーシング	アルミダイカスト
		スプロケット	炭 素 鋼
		チェーン	消耗品・定期取替品
		オイルシール	消耗品・定期取替品
	トルクリミッタ (摩擦板)		タンブリック (ノンアスベスト材)
	ラインシャフト		ステンレス鋼
	ラインシャフト部軸受 (すべり)		消耗品・定期取替品
	かさ歯車		ステンレス鋼
	かさ歯車部軸受 (すべり)		消耗品・定期取替品
	チェーン		ステンレス鋼
	スプロケット		ステンレス鋼
リフティング アーム	リフティングアーム		ステンレス鋼
	ピボット軸受 (すべり)		消耗品・定期取替品
	ホ ー ク		ステンレス鋼
	ホーク部軸受 (すべり)		消耗品・定期取替品
	リフティングローラ		消耗品・定期取替品

表2.1-1(2/2) 川内1号炉 燃料移送装置主要部位の使用材料

部 位		材 料
リフティング アーム	架 台	ステンレス鋼
	シリンドラ部軸受 (すべり)	消耗品・定期取替品
水圧ユニット	水圧制御装置	水圧ポンプ (軸受、パッキン)
		消耗品・定期取替品
		電磁弁 (パッキン)
		消耗品・定期取替品
		仕切弁、切替弁、 圧力調整弁 (パッキン)
	アキュムレータ	消耗品・定期取替品
		アキュムレータ
		基礎金物
		炭 素 鋼
水圧シリンドラ	シリンドラチューブ	ステンレス鋼 (硬質クロムメッキ)
		ピストン
		ピストンロッド
		軸受 (すべり)
		消耗品・定期取替品
		パッキン
		ロッド側本体
		ヘッド側本体
		高圧ホース
制御設備	リミットスイッチ	銀、銅
	補助繼電器	消耗品・定期取替品
	押鉗スイッチ	銅、銀
	電磁接触器	消耗品・定期取替品
	ヒューズ	消耗品・定期取替品
	変 壓 器	銅、アラミド繊維 絶縁ワニス (H種絶縁)
	ノーヒューズブレーカ	消耗品・定期取替品
筐 体		炭 素 鋼
チャンネルベース		炭 素 鋼
取付ボルト		炭 素 鋼
基礎金物		炭 素 鋼

表2.1-2 川内1号炉 燃料移送装置の使用条件

移 送 荷 重			定格荷重：約7.3kN
使用温度	氣 中	原子炉格納容器内	約45°C
		燃料取扱建屋内	約30°C
	水 中		約43°C
設 置 場 所			原子炉格納容器内 燃料取扱建屋内

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

燃料移送装置の機能である燃料移送機能を維持するためには、次の5つの項目が必要である。

- ① 装置の支持機能
- ② 走行機能
- ③ リフティング機能
- ④ 機器の監視・操作・駆動・制御・保護の維持
- ⑤ 盤の支持

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

燃料移送装置について、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料及び現在までの運転経験を考慮し、表2.2-1に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象（表2.2-1で○となっているもの）としては、以下の事象がある。

(1) 変圧器の絶縁低下

制御設備の変圧器の絶縁物は有機物であり、熱的、電気的及び環境的要因で経年劣化が進行し、絶縁性能の低下を起こす可能性があることから、経年劣化に対する評価が必要である。

2. 2. 3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2. 2-1で△又は▲となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

(1) レール及び車輪の摩耗

トラックフレームのレール及びコンベアカーの車輪は、機械的要因で摩耗が想定される。

しかしながら、水中での水潤滑であり、また、ころがり接触のため摩耗し難い構造となっており、これまでに有意な摩耗は認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、使用前の点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(2) 架台等の腐食（全面腐食）

走行駆動装置の架台及び軸継手（ケーシング、スプロケット）は炭素鋼又はアルミダイカストであり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、使用前の点検時等の異音確認や目視確認により、機器の健全性を確認している。

(3) トルクリミッタ（摩擦板）の摩耗

走行駆動装置のトルクリミッタ（摩擦板）は機械的要因により、摩耗が想定される。

しかしながら、使用前の点検時の目視確認により状態を確認し、有意な摩耗が確認された場合は適切に対処することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(4) かさ歯車の摩耗

走行駆動装置のかさ歯車は機械的要因により、摩耗が想定される。

しかしながら、かさ歯車は水中での水潤滑であり、摩耗し難い構造となっており、これまでに有意な摩耗が認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、使用前の点検時の異音確認や目視確認により、機器の健全性を確認している。

(5) チェーン（ブッシュ部）の摩耗

走行駆動装置のチェーンのブッシュ部は、機械的要因により摩耗が想定される。

しかしながら、使用前の点検時にチェーンの伸び計測を実施し、伸びの傾向を監視しており、有意な伸びが確認された場合は、必要に応じて取替えることにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(6) スプロケット及びチェーン（ローラ外面）の摩耗

走行駆動装置のスプロケットとチェーンのローラ外面は相互の接触により、摩耗が想定される。

しかしながら、ころがり接触のため摩耗し難い構造となっており、これまでに有意な摩耗が認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、使用前の点検時の目視確認により、機器の健全性を確認している。

(7) シリンダチューブ、ピストン及びピストンロッドの摩耗

水圧シリンダのシリンダチューブ、ピストン及びピストンロッドは機械的要因により、摩耗が想定される。

しかしながら、シリンダチューブとピストン及びピストンロッドと軸受（すべり）はパッキン及びグリスにより隔てられて摩耗し難い構造となっており、これまでに異常な動き等が認められておらず、今後もこれらの傾向が変化する要因があるとは考え難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、使用前の点検時の動作確認により、機器の健全性を確認している。

(8) 基礎金物（大気接触部）の腐食（全面腐食）

走行駆動装置、水圧ユニットの水圧制御装置及び基礎金物は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、巡視点検等で目視により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(9) 押鉗スイッチの導通不良

制御設備の押鉗スイッチは接点部分に付着する浮遊塵埃により、導通不良が想定される。

しかしながら、押鉗スイッチの接点部分は盤内に収納されており、塵埃の付着により導通不良が発生する可能性は小さい。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な動作確認により、機器の健全性を確認している。

(10) 筐体、チャンネルベース及び取付ボルトの腐食（全面腐食）

筐体、チャンネルベース及び取付ボルトは炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、定期的な目視確認で塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合は必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(11) リミットスイッチの導通不良

リミットスイッチは、浮遊塵埃の接点部分への付着による導通不良が想定される。

しかしながら、接点部分は密閉されたハウジング内に収納されており、塵埃の付着による導通不良が発生する可能性は小さい。また、定期的な動作確認により導通不良がないことを確認していることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

前述の2)に該当する事象のうち、日常劣化管理事象を除く事象（日常劣化管理事象ではない事象）を以下に示す。

(12) 基礎金物（コンクリート埋設部）の腐食（全面腐食）

走行駆動装置、水圧ユニットの水圧制御装置及び基礎金物は炭素鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、コンクリート埋設部では、コンクリートが大気接触部表面から中性化が進行した場合には腐食環境となるが、中性化に至るには長期間を要し、腐食が急速に進行して基礎金物の健全性を阻害する可能性はないと考えられることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

2.2.4 消耗品及び定期取替品

オイルシールは分解点検時等に取り替えている消耗品である。

また、燃料コンテナのピボット軸受（すべり）、コンベアカーの車輪軸受（すべり）、軸継手のチェーン、ラインシャフト部軸受（すべり）、かさ歯車部軸受（すべり）、リフティングアームのピボット軸受（すべり）、リフティングローラ、シリンドラ部軸受（すべり）、ホーク部軸受（すべり）、水圧制御装置の水圧ポンプ（軸受、パッキン）、電磁弁等（パッキン）及びアクチュエータは、作動確認等の結果に基づき取り替えている消耗品である。なお、走行駆動装置の減速機、水圧シリンドラのパッキン及び軸受（すべり）、高圧ホース、補助継電器、電磁接触器、ヒューズ及びノーヒューズブレーカは、定期取替品である。

いずれも、長期使用はせず取替えを前提としていることから、高経年化対策を見極める上での評価対象外とする。

表2.2-1(1/5) 川内1号炉 燃料移送装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考		
					減 肉		割 れ		材質変化		その他		
					摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化			
装置の支持機能	トラックフレーム	レ ー ル		ステンレス鋼	△							*1: 大気接触部 *2: コンクリート埋設部	
		基礎金物		ステンレス鋼									
走行機能	燃料コンテナ	燃料コンテナ		ステンレス鋼									
		ピボット軸受(すべり)	◎	—									
	コンベアカー	車 輪		ステンレス鋼	△								
		車輪軸受(すべり)	◎	—									
	走行駆動装置	減速機	ケーシング	◎	—								
			軸	◎	—								
			軸受(ころがり)	◎	—								
			オイルシール	◎	—								
			ウォーム	◎	—								
			ウォームホイール	◎	—								
	架 台			炭 素 鋼		△							
	基礎金物			炭 素 鋼		△ ^{*1} ▲ ^{*2}							

△: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象(日常劣化管理事象)

▲: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象(日常劣化管理事象以外)

表2.2-1(2/5) 川内1号炉 燃料移送装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化			
					摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
走行機能	走行駆動装置	軸 繼 手	ケーシング		アルミダブル		△					
			スプロケット		炭 素 鋼		△					
			チェーン	◎	—							
			オイルシール	◎	—							
		トルクリミッタ (摩擦板)			タンブリック (ノンアスペスト材)	△						
		ラインシャフト			ステンレス鋼							
		ラインシャフト部軸受 (すべり)		◎	—							
		かさ歯車			ステンレス鋼	△						
		かさ歯車部軸受 (すべり)		◎	—							
		チェーン			ステンレス鋼	△ (ブッシュ部) △ (ローラ外面)						
		スプロケット			ステンレス鋼	△						

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-1(3/5) 川内1号炉 燃料移送装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化			
					摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
リフティング機能	リフティングアーム	リフティングアーム		ステンレス鋼								*1: 大気接触部 *2: コンクリート埋設部
		ピボット軸受 (すべり)	◎	—								
		ホーク		ステンレス鋼								
		ホーク部軸受 (すべり)	◎	—								
		リフティングローラ	◎	—								
		架 台		ステンレス鋼								
		シリンダ部軸受 (すべり)	◎	—								
水圧ユニット	水圧制御装置	水圧ポンプ (軸受、パッキン)	◎	—								*1: 大気接触部 *2: コンクリート埋設部
		電磁弁 (パッキン)	◎	—								
		仕切弁、切替弁、圧力調整弁 (パッキン)	◎	—								
		アクチュエータ	◎	—								
		基礎金物		炭素鋼			△ ^{*1}					

△: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

表2.2-1(4/5) 川内1号炉 燃料移送装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化		その他	
					摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
リフティング機能	水圧ユニット	水圧シリンダ	シリングチューブ		ステンレス鋼 (硬質クロムメッキ)	△						
			ピストン		ステンレス鋼	△						
			ピストンロッド		ステンレス鋼 (硬質クロムメッキ)	△						
			軸受(すべり)	◎	—							
			パッキン	◎	—							
			ロッド側本体		ステンレス鋼							
			ヘッド側本体		ステンレス鋼							
			高圧ホース	◎	—							

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

表2.2-1(5/5) 川内1号炉 燃料移送装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象							備 考
				減 肉		割 れ		絶 縁	導 通	特 性	
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	絶縁低下	導通不良	特性変化	
機器の監視・操作・駆動・制御・保護の維持	制御設備	リミットスイッチ		銀、銅					△		
		補助継電器	◎	—							
		押釦スイッチ		銅、銀					△		
		電磁接触器	◎	—							
		ヒューズ	◎	—							
		変圧器		銅 アラミド繊維 絶縁ワニス (H種絶縁)				○			
盤の支持	筐 体			炭素鋼		△					
	チャンネルベース			炭素鋼		△					
	取付ボルト			炭素鋼		△					
	基礎金物			炭素鋼		△ ^{*1} ▲ ^{*2}					

○：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

*1：大気接触部

*2：コンクリート埋設部

2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の評価

2.3.1 変圧器の絶縁低下

a. 事象の説明

制御設備の変圧器は通電による発熱や周囲環境条件の影響を受け、絶縁材料の変化により、絶縁性能の低下を生じる可能性がある。

b. 技術評価

① 健全性評価

変圧器は盤内に内蔵されているため、環境変化の程度は小さく、塵埃が付着しにくい環境にある。

また、変圧器の通電時の使用温度に比べ十分余裕のある絶縁種（H種：許容最高温度180°C）を選択して使用していることから絶縁低下の発生の可能性は小さいと考えるが、60年間の供用を想定すると絶縁低下を生じる可能性は否定できない。

② 現状保全

変圧器の絶縁低下に対しては、定期的な絶縁抵抗測定を行い、許容値以上であることの確認を行っている。

③ 総合評価

健全性評価結果から判断して、変圧器の絶縁低下の可能性は否定できないが、絶縁低下は絶縁抵抗測定で検知可能であり、点検手法として適切である。

よって、現状保全を継続することで、健全性を維持できると考える。

c. 高経年化への対応

変圧器の絶縁低下に対しては、定期的に絶縁抵抗測定を実施していく。

4 原子炉容器上部ふた付属設備

[対象機器]

- ① 制御棒クラスタ駆動装置
- ② 炉内熱電対用ハウジング

目 次

1. 対象機器及び代表機器の選定	1
1.1 グループ化の考え方及び結果	1
1.2 代表機器の選定	1
2. 代表機器の技術評価	3
2.1 構造、材料及び使用条件	3
2.2 経年劣化事象の抽出	11
3. 代表機器以外への展開	17
3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象	17
3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象	17

1. 対象機器及び代表機器の選定

川内1号炉で使用されている主要な原子炉容器上部ふた付属設備の主な仕様を表1-1に示す。

これらの機器を設置場所、材料の観点からグループ化し、以下のとおり代表機器を選定した。

1.1 グループ化の考え方及び結果

表1-1に示す原子炉容器上部ふた付属設備について、設置場所、材料を分離基準として考えると、いずれの機器も同様であることからグループとしては1つとなる。

1.2 代表機器の選定

制御棒の駆動機能を有しているのは、制御棒クラスタ駆動装置であることから、制御棒クラスタ駆動装置を代表機器とする。

表1-1 川内1号炉 原子炉容器上部ふた付属設備の主な仕様

分離基準		機器名称 (台数)	選定基準			選定	選定理由
設置場所	材 料		重要度 ^{*1}	使用条件	最高使用圧力 (MPa[gage])	最高使用温度 (°C)	
原子炉容器上部ふた上	ステンレス鋼	制御棒クラスタ駆動装置 (48)	PS-1	約17.2	約343	◎	構造 (駆動機能あり)
		炉内熱電対用ハウジング (3)	PS-1	約17.2	約343		

*1：機能は最上位の機能を示す

2. 代表機器の技術評価

本章では1章で代表機器とした以下の機器について技術評価を実施する。

① 制御棒クラスタ駆動装置

2.1 構造、材料及び使用条件

2.1.1 制御棒クラスタ駆動装置

(1) 構 造

川内1号炉の制御棒クラスタ駆動装置は、炉心の制御を行う制御棒の引き抜き・挿入動作を操作する装置であり、圧力ハウジング、ラッチ機構、サーマルスリーブ及び駆動軸の組立体から構成され、圧力バウンダリとして原子炉容器頂部に取り付けられている。

圧力ハウジングは、駆動軸ハウジングとラッチハウジング、ラッチハウジングとふた管台は溶接され、ふた管台は原子炉容器上部ふたに溶接されている。圧力ハウジングの内側には、ラッチ機構が取り付けられている。

ラッチ機構は磁気ジャック式と呼ばれ、圧力ハウジング外側に設置した制御棒クラスタ駆動装置作動コイルに通電することによって、発生する電磁石の原理を利用しラッチ機構のラッチアームを動作させる。

ラッチアームは駆動軸を把持し、さらに駆動軸と結合された制御棒を操作する動作を行う。駆動軸は駆動軸下端の接手により制御棒との結合・切離しを行うもので駆動軸中央部にはラッチアームとの結合用の溝山がある。

また、原子炉容器上部ふたの上側に制御棒クラスタ駆動装置耐震サポートが設置されており、地震時の制御棒クラスタ駆動装置の水平方向の動きを抑制している。

なお、川内1号炉の制御棒クラスタ駆動装置については、第19回定期検査時(2008年度)に取替えを実施している。

川内1号炉の制御棒クラスタ駆動装置の構造図を図2.1-1～図2.1-6に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の制御棒クラスタ駆動装置の使用材料及び使用条件を表2.1-1及び表2.1-2に示す。

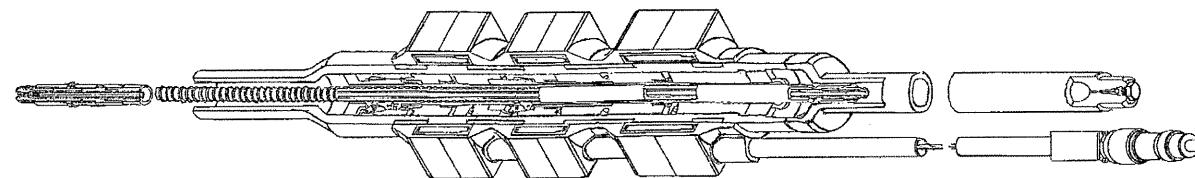
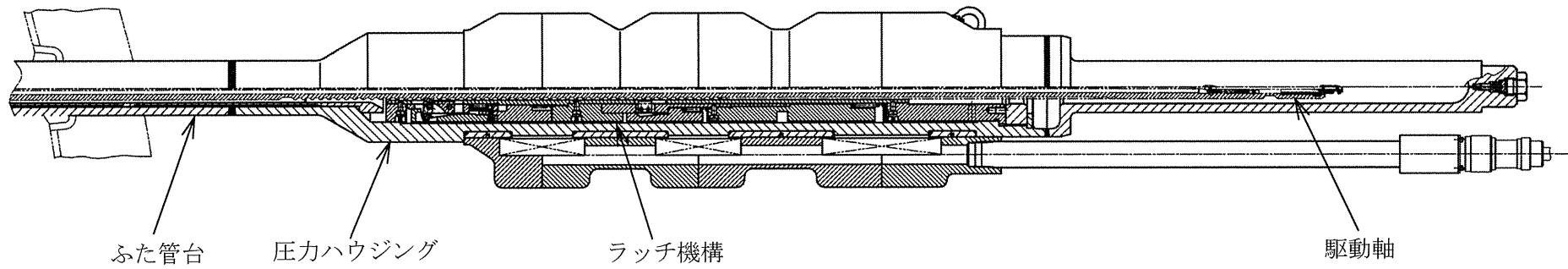


図2.1-1 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置全体図

No.	部 位
①	ラッチハウジング
②	駆動軸ハウジング

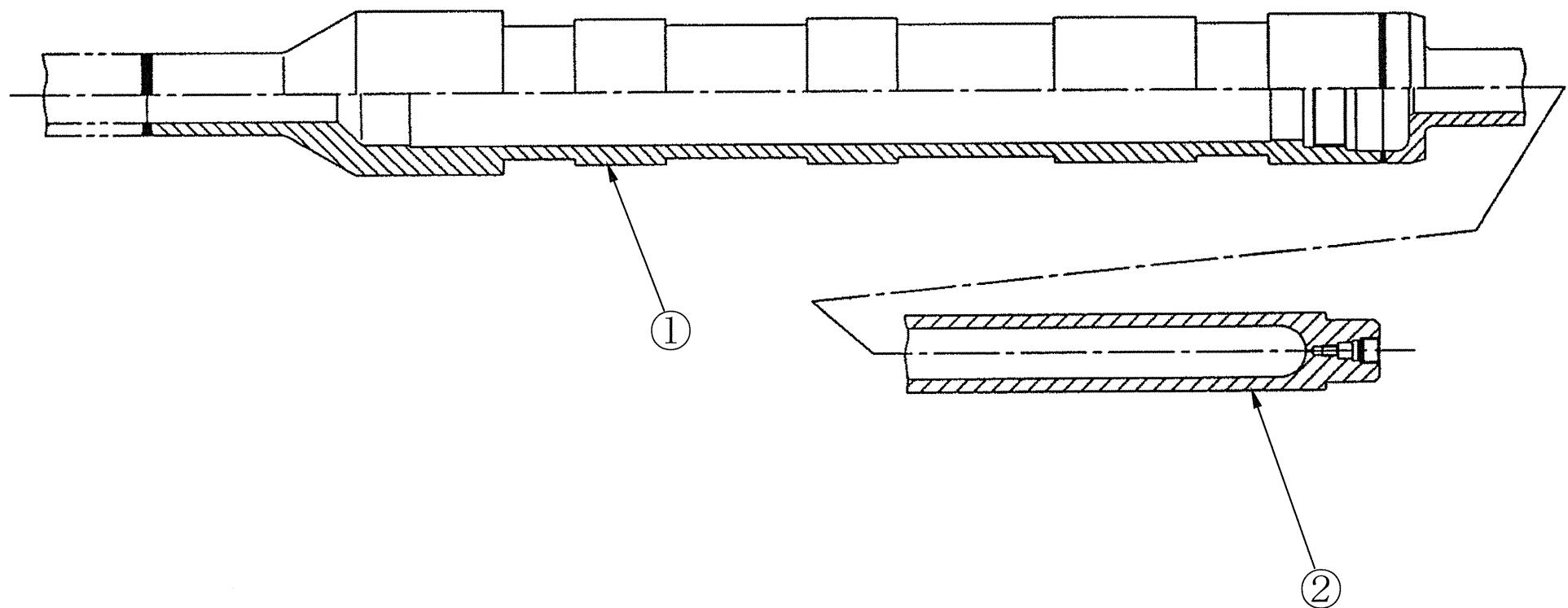
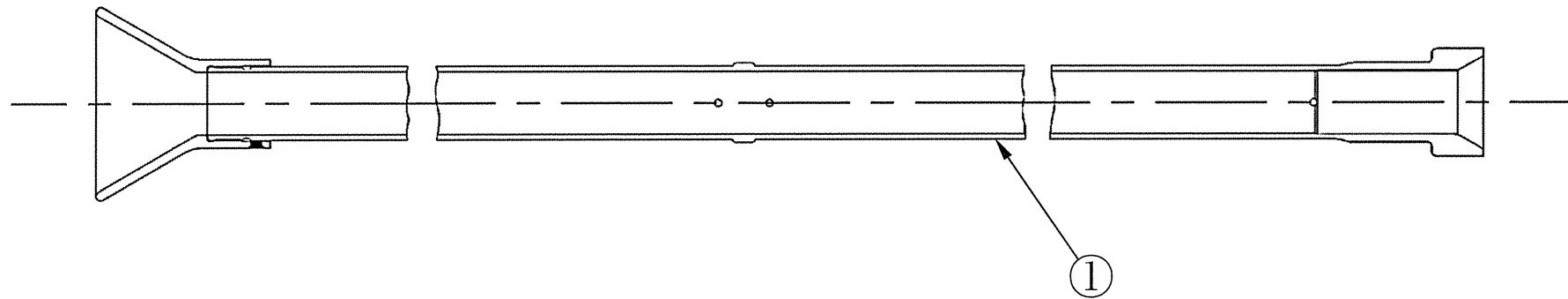


図2.1-2 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置 圧力ハウジング構造図



No.	部 位
①	サーマルスリーブ

図2.1-3 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置 サーマルスリーブ構造図

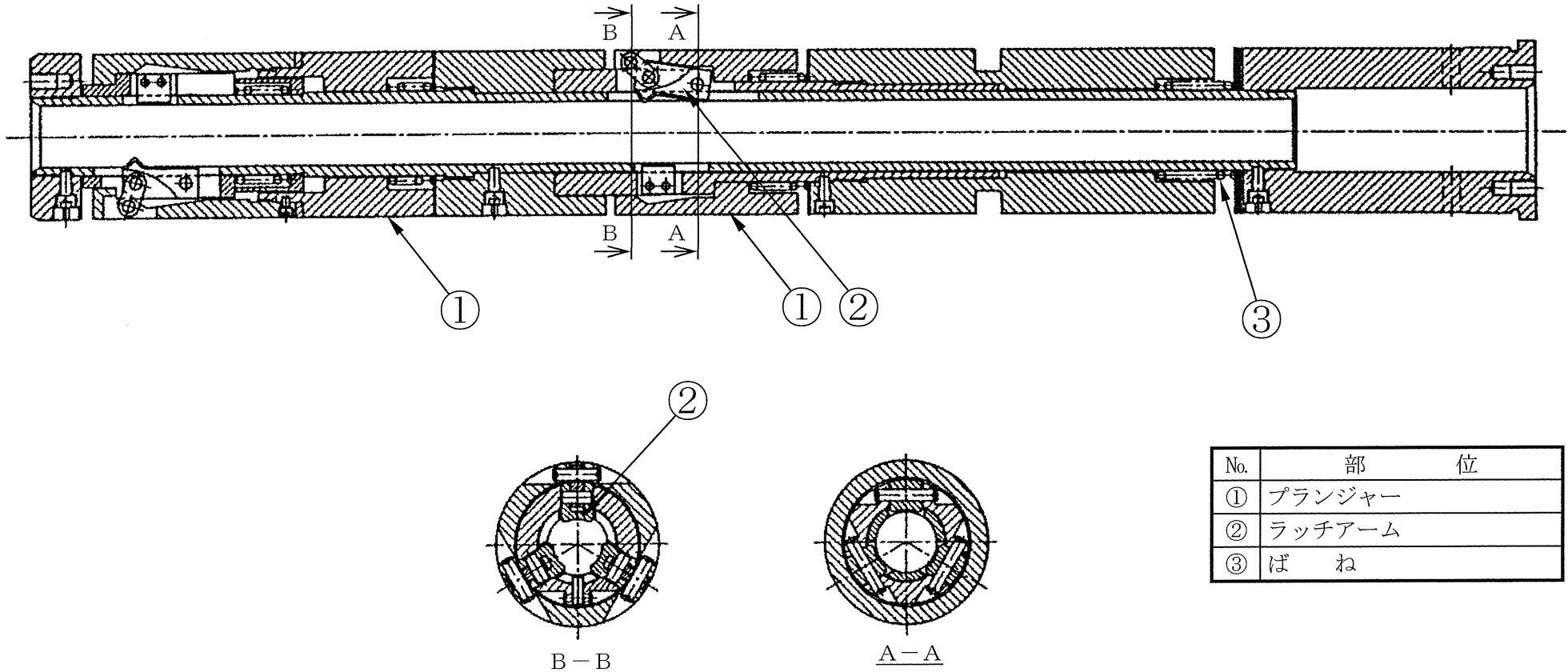
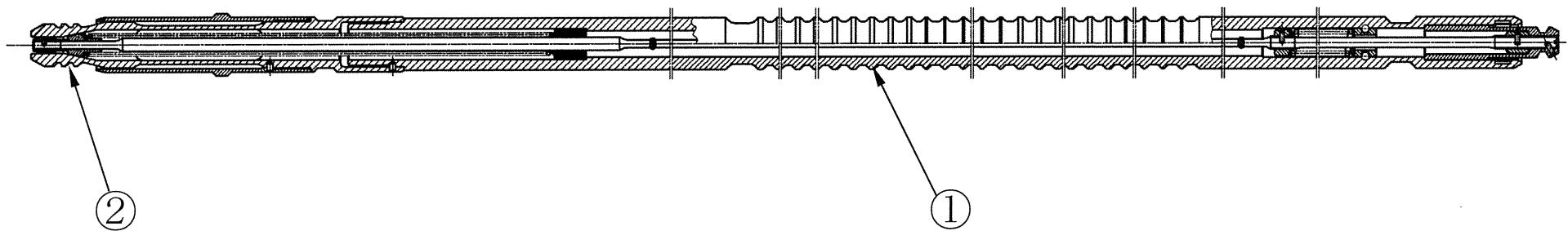
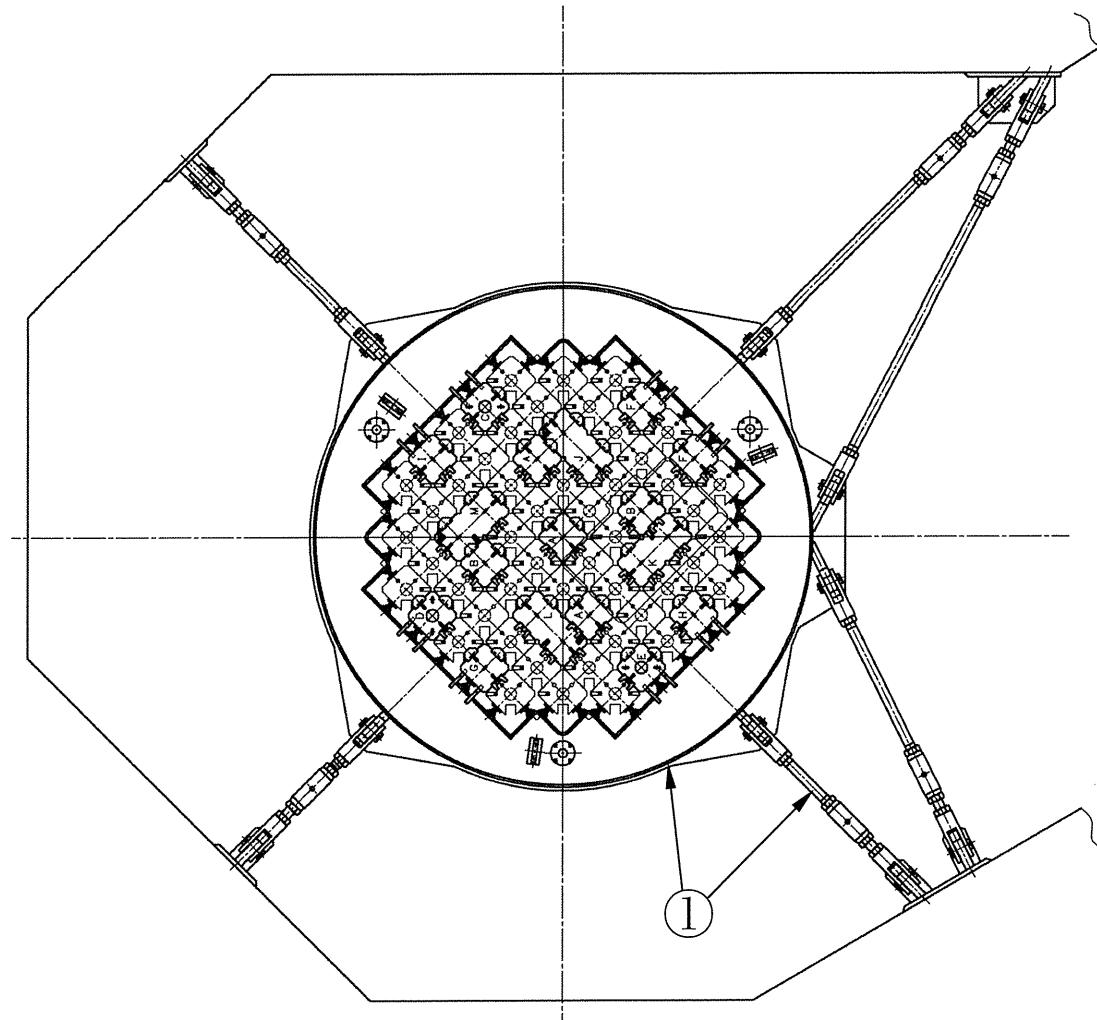


図2.1-4 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置 ラッチ機構構造図



No.	部 位
①	驅動軸
②	接 手

図2.1-5 川内 1号炉 制御棒クラスタ駆動装置 駆動軸構造図



No.	部 位
①	耐震サポート

図2.1-6 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置 耐震サポート構造図

表2.1-1 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置主要部位の使用材料

部 位		材 料
圧力ハウジング	ラッチハウジング	ステンレス鋼
	駆動軸ハウジング	ステンレス鋼
サーマルスリーブ		ステンレス鋼
ラッチ機構	プランジャー	ステンレス鋼
	ラッチアーム	ステンレス鋼（ステライト肉盛）
	ばね	750系ニッケル基合金
駆動軸	駆動軸	ステンレス鋼
	接 手	ステンレス鋼
耐震サポート		炭素鋼 低合金鋼

表2.1-2 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置の使用条件

最高使用圧力	約17.2MPa [gage]
最高使用温度	約343°C
内部流体	1次冷却材

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

制御棒クラスタ駆動装置の機能である反応度制御機能を達成させるためには次の2つの項目が必要である。

- ① バウンダリの維持
- ② 制御棒作動信頼性の維持

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

制御棒クラスタ駆動装置について、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料、使用条件（水質、圧力、温度等）及び現在までの運転経験を考慮し、表2.2-1に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象はない。

2. 2. 3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2. 2-1で△又は▲となっているもの）については、想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

- (1) 圧力ハウジング（ラッチハウジング及び駆動軸ハウジング）の疲労割れ
圧力ハウジングは、プラントの起動・停止時等による熱過渡を繰り返し受けるため、疲労割れが想定される。

しかしながら、起動・停止時等に発生する荷重はわずかであり、有意な応力変動を受けない構造となっており、疲労割れが発生し難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な漏えい検査を実施し、漏えいのないことを目視にて確認することにより、機器の健全性を確認している。

- (2) プランジャーの摩耗

制御棒の引き抜き・挿入動作を行うプランジャーは、その構造上、摺動部で摩耗が想定される。

しかしながら、制御棒位置指示装置による指示確認及びコイル電流によるラッチ機構動作確認、制御棒落下試験によるトリップ時のプランジャー動作に伴うラッチアーム開放動作の確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(3) ラッチアーム及び駆動軸の摩耗

ラッチアームと駆動軸は互いに接触しあう部位であり、摺動部で摩耗が想定される。

しかしながら、制御棒位置指示装置による指示確認及びコイル電流によるラッチ機構動作確認により、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(4) ばねの変形（応力緩和）

ばねは、応力状態にて長期間保持されることにより、変形（応力緩和）が想定される。

しかしながら、ばねに発生する応力は弾性範囲であり、日本ばね工業会にて実施したばね材料と使用環境温度の実態調査結果と比べて、当該ばねは同等か余裕のある環境で使用している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、制御棒位置指示装置による指示確認及びコイル電流によるラッチ機構動作確認により、機器の健全性を確認している。

(5) 耐震サポートの腐食（全面腐食）

耐震サポートは炭素鋼及び低合金鋼であり、腐食が想定される。

しかしながら、大気接触部は塗装により腐食を防止しており、塗装が健全であれば腐食進行の可能性は小さい。

また、外観点検時の目視確認により塗装の状態を確認し、はく離が認められた場合には必要に応じて補修することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

前述の2)に該当する事象のうち、日常劣化管理事象を除く事象（日常劣化管理事象ではない事象）を以下に示す。

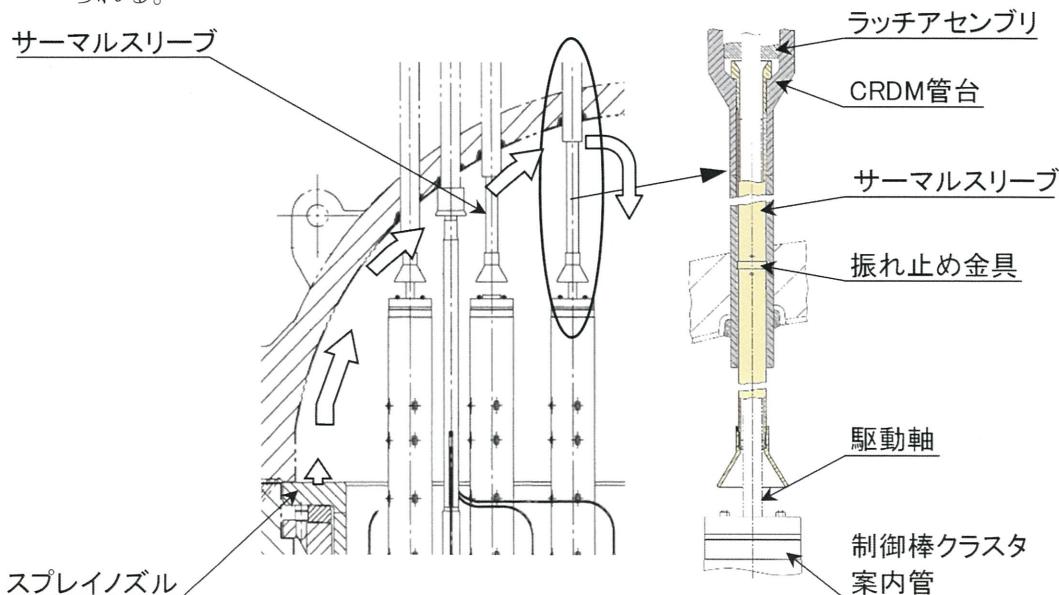
(6) サーマルスリーブの摩耗

サーマルスリーブは、原子炉容器上部ふた管台との接触部における摩耗が想定される。

2017年12月、フランスのベルビル(Belleville)発電所2号炉において、サーマルスリーブが摩耗により落下し、制御棒落下試験時に全挿入できない事象が発生している。

サーマルスリーブは原子炉容器上部ふたの制御棒クラスタ駆動装置管台の内側に設置され、管台とは固定されておらず、管台のテーパー部にサーマルスリーブのフランジ部が自重を預ける構造となっている。

サーマルスリーブが設置される頂部プレナム内では、図2.2-1に示すようにスプレイノズルから噴出する1次冷却材の流れ（頂部バイパス流）が原子炉容器上部ふたに沿って上昇し、頂部付近で合流した後に下降する流れが存在する。この流れが作用することでサーマルスリーブに流体励起振動が生じ、サーマルスリーブのフランジ面と管台内面のテーパー面が摺動することで、摩耗が進展すると考えられる。そのため、頂部プレナム内のバイパス流の流れが大きく上部ふた頂部の温度が低いプラント(T-Coldプラント)が摩耗に対する感受性が大きいと考えられる。



➡ 頂部プレナム内のバイパス流の流れを示す

図2.2-1 サーマルスリーブの構造と頂部プレナム内の流況

しかしながら、国内PWRプラントにおいては、2019年に、頂部プレナムへのバイパス流量比が大きく、ワーカレート（摺動速さと接触荷重の積）が大きい標準型4ループプラントのうち、上部ふたの供用年数が比較的長いプラントを代表プラントとして、サーマルスリーブの摩耗状況の確認のためにサーマルスリーブの下降量を計測しているが、直ちにフランジ部の破断に至るような摩耗の進展は認められておらず、川内1号炉については、第19回定期検査時(2008年度)に原子炉容器の上部ふた取替にあわせてサーマルスリーブも取替えられており、摩耗状況を確認した国内代表プラントよりも供用期間が短く、ワーカレートも小さいことから、直ちにフランジ部の破断に至るような摩耗が生じる可能性は小さい。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(7) 接手の摩耗

接手は、制御棒クラスタのスパイダーの溝に接手の山がかみあう構造になっており、ステッピング及び制御棒クラスタとの取付け、取外しによる接手山部の摩耗が想定される。

しかしながら、接手の山とスパイダーの溝は隙間なくかみ込み一体となっており、ステッピング時の摩耗は生じないと考えられること、及びスパイダー材と接手の硬さは同程度であり比摩耗量も同程度と考えられ、接手山部についても有意な摩耗はないと考えられる。

したがって、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

表2.2-1 川内1号炉 制御棒クラスタ駆動装置に想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	組立品	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
					減 肉		割 れ		材質変化		その他	
					摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
バウンダリの維持	圧力ハウジング	ラッチハウジング		ステンレス鋼			△					*1: 変形 (応力緩和)
		駆動軸ハウジング		ステンレス鋼			△					
制御棒作動信頼性の維持	サーマルスリーブ			ステンレス鋼	▲							
	ラッチ機構	プランジャー		ステンレス鋼	△							
		ラッチアーム		ステンレス鋼 (ステライト肉盛)	△							
		ばね		750系ニッケル基合金								△*1
	駆 動 軸	駆 動 軸		ステンレス鋼	△							
		接 手		ステンレス鋼	▲							
	耐震サポート			炭素鋼 低合金鋼		△						

△: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

▲: 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象以外）

3. 代表機器以外への展開

本章では2章で実施した代表機器の技術評価結果について、1章で実施したグループ化で代表機器になつてない機器への展開について検討した。

なお、経年劣化事象の抽出にあたっては、2章の代表機器における経年劣化事象の抽出と同様に、水平展開機器各々の構造、材料、使用条件等の特殊性を考慮して選定している。

① 炉内熱電対用ハウジング

3.1 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

水平展開機器各々の構造、材料、使用条件（水質、圧力、温度等）及び現在までの運転経験を考慮すると、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象はない。

3.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

2.2.3の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

なお、日常劣化管理事象ではない事象はない。

3.2.1 圧力ハウジングの疲労割れ

圧力ハウジングは、プラントの起動・停止時等による熱過渡を繰り返し受けるため、疲労割れが想定される。

しかしながら、起動・停止時等に発生する荷重はわずかであり、有意な応力変動を受けない構造となっており、疲労割れが発生し難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、定期的な漏えい検査を実施し、漏えいのないことを目視にて確認することにより、機器の健全性を確認している。

3.2.2 コノシールガスケット取付部の摩耗

炉内熱電対用ハウジングには、上部シール材としてコノシールガスケットが用いられている。

炉内熱電対用ハウジングのコノシールガスケットは、定期的に取替えを行っており、取付部で摩耗が想定される。

しかしながら、コノシールガスケット取替時における接触面の目視確認及び定期的な漏えい検査を実施することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

3.2.3 ヘリコフレックスシール取付部の腐食（隙間腐食）

炉内熱電対用ハウジングには、下部シール材としてヘリコフレックスシールが用いられている。炉内熱電対用ハウジングのヘリコフレックスシールの接触部は隙間構造となり、隙間腐食が想定される。

しかしながら、プラントが一度運転にはいると高温状態となり、シール部のステンレス鋼表面に強固な酸化皮膜が形成されるため、有意な腐食の進展は考えられない。

また、ヘリコフレックスシール取付部については、ヘリコフレックスシールの取替時には接触面の目視確認を実施するとともに、定期的な漏えい検査を実施し、漏えいのないことを確認することにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

5 原子炉容器内挿物

[対象機器]

- ① 制御棒クラスタ

目 次

1. 対象機器	1
2. 制御棒クラスタの技術評価	2
2.1 構造、材料及び使用条件	2
2.2 経年劣化事象の抽出	6

1. 対象機器

川内1号炉で使用されている原子炉容器内挿物の主な仕様を表1-1に示す。

表1-1 川内1号炉 原子炉容器内挿物の主な仕様

機器名称 (体 数)	重要度 ^{*1}	使 用 条 件	
		最高使用圧力 (MPa[gage])	最高使用温度 (°C)
制御棒クラスタ (48)	MS-1、重 ^{*2}	約17.2	約343

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：重要度クラスとは別に常設重大事故等対処設備に属する機器及び構造物であることを示す

2. 制御棒クラスタの技術評価

2.1 構造、材料及び使用条件

(1) 構 造

川内1号炉の制御棒はクラスタ形で、原子炉の緊急停止は制御棒クラスタの重力落下によって行っている。制御棒クラスタは、目的により制御グループ及び停止グループに分けられる。制御グループの制御棒クラスタは、通常運転中、出力、温度等原子炉の運転条件の変化による反応度変化を補償するために使用する。停止グループの制御棒クラスタは、原子炉停止の際、制御グループの制御棒クラスタとともに、炉心の余剰反応度を吸収するために用いている。制御棒クラスタは、最も反応度効果の大きい制御棒クラスタ1体が炉心に挿入できない場合でも、余裕を持って原子炉を停止できる制御能力を持つよう設計している。

制御棒クラスタは、24本の制御棒をベーンとフィンガにより軸対称位置に配置する構造をしており、原子炉容器内で48体使用されている。制御棒駆動軸と切り離すことにより炉心から取り出すことができる。1次冷却材に接する部分はステンレス鋼で構成されており、中性子吸収体である銀・インジウム・カドミウム合金を被覆した制御棒をクラスタ状に維持している。また原子炉停止のため制御棒クラスタを重力落下させた際の衝撃を緩和するためにニッケル基合金製のばねを有している。

川内1号炉の制御棒クラスタの構造図を図2.1-1に示す。

なお、制御棒クラスタについては、表2.1-1に示すとおり取替えを実施している。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の制御棒クラスタの使用材料及び使用条件を表2.1-2及び表2.1-3にそれぞれ示す。

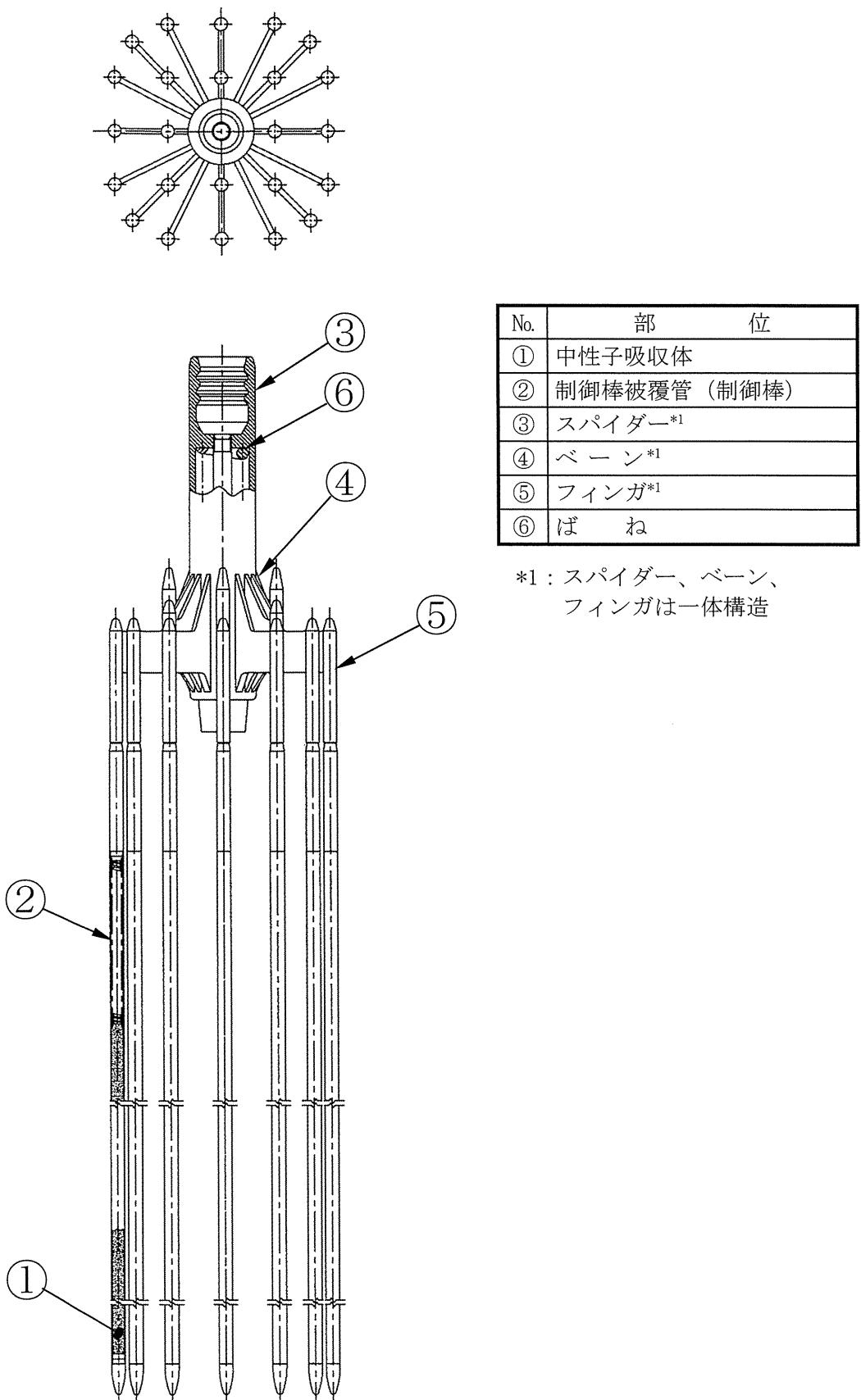


図2.1-1 川内1号炉 制御棒クラスタ構造図

表2.1-1 川内1号炉 制御棒クラスタの取替実績

時 期	体数 (体)
第6回定期検査時 (1991年度)	14
第7回定期検査時 (1992年度)	12
第8回定期検査時 (1993年度)	12
第9回定期検査時 (1995年度)	10
第17回定期検査時 (2005年度)	8
第18回定期検査時 (2007年度)	8
第19回定期検査時 (2008年度)	8
第20回定期検査時 (2009年度～2010年度)	8
第21回定期検査時 (2011年度～2015年度)	8
第22回定期検査時 (2016年度)	8
第25回定期検査時 (2019年度～2020年度)	1

(注) 全数改良型(制御棒被覆管(制御棒)へのCrメッキ及び
中性子吸収体先端部の細径化)への取替え済み

表2.1-2 川内1号炉 制御棒クラスタ主要部位の使用材料

部 位	材 料
中性子吸收体	銀・インジウム・カドミウム合金
制御棒被覆管（制御棒）	ステンレス鋼
スパイダー ベーン フィンガ	ステンレス鋼 ステンレス鋼鋳鋼
ばね	ニッケル基合金

表2.1-3 川内1号炉 制御棒クラスタの使用条件

最高使用圧力	約17.2MPa[gage]
最高使用温度	約343°C
使 用 環 境	1次冷却材水中

2.2 経年劣化事象の抽出

2.2.1 機能達成に必要な項目

制御棒クラスタの機能である炉心の制御機能を維持するためには、次の項目が必要である。

- ① 反応度変化の補償及び緊急停止時の停止余裕の確保

2.2.2 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象

制御棒クラスタについて、機能達成に必要な項目を考慮して主要な部位に展開した上で、個々の部位の構造、材料、使用条件（水質、圧力、温度等）及び現在までの運転経験を考慮し、表2.2-1に示すとおり想定される経年劣化事象を抽出した。

この結果、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象はない。

2.2.3 高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象

以下の事象（表2.2-1で△となっているもの）については想定される経年劣化事象であるが、

- 1) 想定した劣化傾向と実際の劣化傾向の乖離が考えがたい経年劣化事象であって、想定した劣化傾向等に基づき適切な保全活動を行っているもの
- 2) 現在までの運転経験や使用条件から得られた材料試験データとの比較等により、今後も経年劣化の進展が考えられない、又は進展傾向が極めて小さいと考えられる経年劣化事象

に該当するものについては、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではないと判断した。

上記の1)又は2)に該当する事象であるが、保全によりその傾向が維持できていることを確認している事象（日常劣化管理事象）を以下に示す。

なお、日常劣化管理事象ではない事象はない。

(1) 中性子吸収体の中性子吸収能力の低下

中性子吸収体は中性子吸収により、その成分元素が中性子吸収断面積の小さな元素へと変換されるため、中性子吸収能力は徐々に低下する。中性子吸収能力が低下すると制御機能が満足できない可能性が考えられる。

しかしながら、運転中制御棒クラスタは炉心から引き抜かれているために照射量はわずかである。

また、制御棒の取替基準の照射を受けた場合でも、個々の制御棒の核的損耗は0.07%と核安全設計の余裕の範囲(10%)内にあることから、制御能力としては十分余裕がある。

したがって、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、制御棒クラスタは、中性子照射量に応じた取替えを計画的に行うことにより、機器の健全性を確認している。

(2) 制御棒被覆管の摩耗

通常運転時の1次冷却材の流れにより、制御棒クラスタ案内管内等で制御棒が流体振動を起こす。その結果、制御棒と制御棒クラスタ案内管案内板等との間で摩耗が生じる可能性がある。

制御棒クラスタの構造と挿入位置関係を図2.2-1に示す。

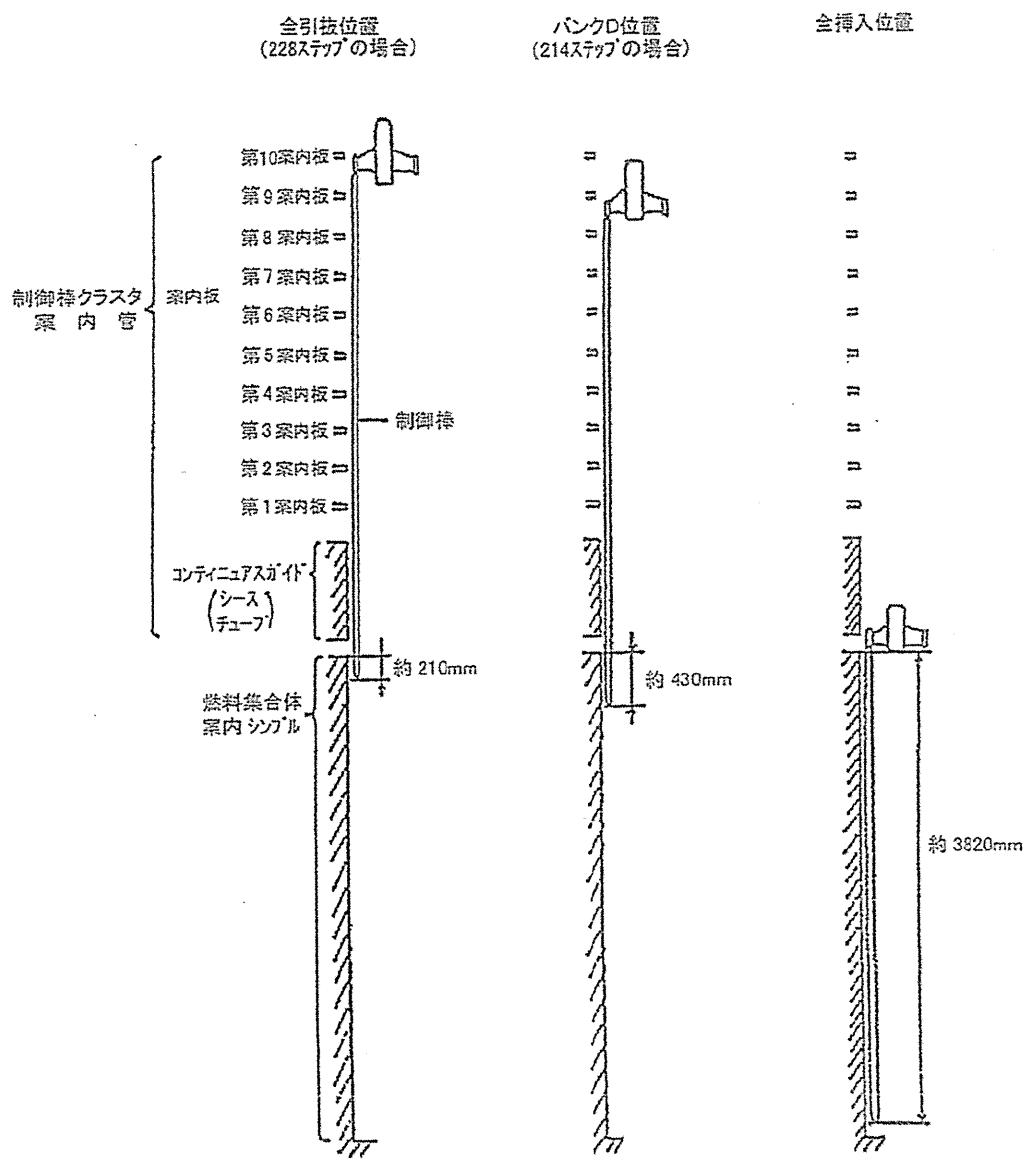


図2.2-1 川内1号炉 制御棒クラスタの構造と挿入位置関係

米国ポイントビーチ(Point Beach)発電所2号炉で制御棒被覆管の摩耗が認められたという報告が、1984年3月にされたため、国内プラントでも検討を行い、摩耗測定結果から摩耗の進行を評価しており、予防保全的に摩耗深さが肉厚を超えないよう定期的に取替えを行っている。

なお、万一制御棒被覆管が減肉により貫通しても直ちに制御棒クラスタの機能に与える影響は小さいことを確認している。

- ・制御棒被覆管強度 : 摩耗減肉後、さらに貫通した状態で、最も条件が厳しいステッピング荷重を考慮しても、応力や疲労評価上問題なく、制御棒被覆管強度は保たれる。
- ・中性子吸收体の溶出 : 制御棒被覆管に穴が開いても、中性子吸收体が1次冷却材中に溶出する量は微量であり、制御能力にはほとんど影響ない。
- ・挿入性、挿入時間への影響 : 制御棒被覆管が貫通しても挿入性は確保される。

具体的には、制御棒クラスタ案内管案内板部について摩耗が制御棒被覆管肉厚に達するまでに、制御棒引抜き位置をステップ変更することにより（原子炉停止余裕や反応度の補償機能への影響は問題ない）制御棒と制御棒クラスタ案内管案内板との干渉範囲をずらし、さらに同じ時間経過するまでに取替えを実施している。

また、定期的に全制御棒クラスタの落下試験を実施し、挿入性に問題ないことを確認している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(3) 制御棒被覆管の照射誘起型応力腐食割れ

制御棒クラスタは被覆管の照射誘起型応力腐食割れが想定される。

しかしながら、照射誘起型応力腐食割れの感受性を呈する中性子照射量を超す高照射領域は、制御棒被覆管においては先端部のみであるが、当該部位では、使用初期には内外差圧による小さな応力しか発生しない。

また、国内他プラントでの照射後試験の結果からは、有意な応力腐食割れは認められていない。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、制御棒クラスタは、中性子照射量に応じた取替えを計画的に行うことにより、機器の健全性を確認している。

(4) 制御棒被覆管先端部の照射誘起割れ

被覆管先端部は外径増加によるクラックが想定される。

中性子吸收体が、中性子照射量の比較的大きな制御棒被覆管先端部において照射スウェーリングを起こし外径が増加することにより、次第に制御棒被覆管に内圧を付加するようになる。一方、制御棒被覆管先端部は照射されるにつれて一様伸びが低下し、割れの発生限界ひずみが低下する。

これらの事象の相乗効果により、照射量が大きな領域に入ると、内圧を付加された制御棒被覆管先端部に発生するひずみが大きくなり、割れ発生限界ひずみ量に達することによって、クラックが発生する可能性がある。

しかしながら、予防保全的に、クラックが制御棒被覆管先端部に発生する可能性があると評価される中性子照射量に達する時期までに制御棒クラスタを取り替えることとしている。

また、定期的に全制御棒クラスタの落下試験を実施し、挿入性に問題ないことを確認している他、水中テレビカメラを用いた目視確認を実施し、有意な損傷及び変形がないことを確認している。

したがって、今後も現状保全を継続することで、機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(5) 制御棒被覆管の照射スウェーリング

制御棒クラスタは被覆管の照射スウェーリングが想定される。

しかしながら、照射スウェーリング量は、制御棒先端部の照射誘起割れに対する照射量取替基準に達した時点で微量であり、燃料集合体内に制御棒を導く制御棒案内シンプル細径部（ダンシュポット部）と制御棒とのギャップは確保される。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、制御棒クラスタは、中性子照射量に応じた取替えを計画的に行うことにより、機器の健全性を確認している。

(6) 制御棒被覆管の照射下クリープ

制御棒被覆管先端部は照射下クリープの発生が想定される。

しかしながら、中性子吸収体によって変形が制限され、外観検査にて有意な変形のないことを確認し、制御棒クラスタは中性子照射量に応じた取替えを計画的に行うことにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(7) スパイダー溝の駆動軸接手との干渉部の摩耗

駆動軸とのラッチの際にはスパイダー溝内に駆動軸の接手が挿入される構造になっており、ステッピング及び制御棒クラスタのラッチ、アンラッチによる干渉部の摩耗が想定される。

しかしながら、国内他プラントの駆動軸接手干渉部の点検の結果、有意な摩耗は認められておらず、スパイダー材と接手内の硬さは同程度であり比摩耗量も同程度と考えられることから、スパイダー溝についても有意な摩耗はないと考える。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、制御棒クラスタは、計画的に取替えを行うことにより、機器の健全性を確認している。

(8) スパイダー、ベーン及びフィンガの熱時効

スパイダー、ベーン及びフィンガはステンレス鋼鉄鋼であり、高温での長時間の使用に伴い韌性の低下を起こす可能性がある。

しかしながら、H I P（熱間等方加圧）処理により内部欠陥をなくしており、外観検査にて異常のないことを確認し、制御棒クラスタは計画的に取替えを行うことにより、機器の健全性を維持している。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

(9) 照射によるばねの変形（応力緩和）

ばねは制御棒クラスタのスパイダー内にあり、中性子照射により応力緩和してばね力が徐々に低下する可能性が考えられる。

しかしながら、運転中制御棒クラスタは炉心から引き抜かれているため、照射量がわずかであり、ばねの応力緩和が発生し難い。

したがって、今後も機能の維持は可能であることから、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない。

なお、制御棒クラスタは、計画的に取替えを行うことにより、機器の健全性を確認している。

表2.2-1 川内1号炉 制御棒クラスタに想定される経年劣化事象

機能達成に必要な項目	部 位	消耗品・定期取替品	材 料	経 年 劣 化 事 象						備 考	
				減 肉		割 れ		材質変化			
				摩 耗	腐 食	疲 労 割 れ	応 力 腐 食 割 れ	熱 時 効	劣 化		
反応度変化の補償及び緊急停止時の停止余裕の確保	中性子吸收体		銀・インジウム・カドミウム合金							△ ^{*1}	
	制御棒被覆管 (制御棒)		ステンレス鋼	△			△ ^{*2}		△ ^{*3}	△ ^{*4,5}	
	スパイダー		ステンレス鋼 ステンレス鋼鋳鋼	△				△ ^{*6}			
	ベーン		ステンレス鋼 ステンレス鋼鋳鋼					△ ^{*6}			
	フィンガ		ステンレス鋼 ステンレス鋼鋳鋼					△ ^{*6}			
	ばね		ニッケル基合金							△ ^{*7}	

△：高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象（日常劣化管理事象）

6 濃縮減容設備

[対象機器]

- ① 洗浄排水高濃縮装置
- ② 洗浄排水処理装置
- ③ A廃液蒸発装置
- ④ B廃液蒸発装置
- ⑤ ほう酸回収装置

目 次

1.	対象機器及び代表機器の選定	1
1.1	グループ化の考え方及び結果	1
1.2	代表機器の選定	1
2.	代表機器の技術評価	3
2.1	構造、材料及び使用条件	3
2.2	経年劣化事象の抽出	26
3.	代表機器以外への展開	46
3.1	高経年化対策上着目すべき経年劣化事象	46
3.2	高経年化対策上着目すべき経年劣化事象ではない事象	46

1. 対象機器及び代表機器の選定

川内1号炉で使用されている濃縮減容設備の主な仕様を表1-1に示す。

これらの濃縮減容設備を減容方式、流体及び材料の観点からグループ化し、以下のとおり代表機器を選定した。

1.1 グループ化の考え方及び結果

表1-1に示す濃縮減容設備について、減容方式、流体及び材料を分離基準として考えると、合計2つのグループに分類される。

1.2 代表機器の選定

- (1) 減容方式：蒸発減容、流体：廃液、材料：耐食耐熱合金鋼

このグループには洗浄排水高濃縮装置のみが属するため、代表機器は洗浄排水高濃縮装置とする。

- (2) 減容方式：蒸発減容、流体：廃液又はほう酸水、材料：ステンレス鋼

このグループには洗浄排水処理装置、A廃液蒸発装置、B廃液蒸発装置及びほう酸回収装置が属するが、内部流体の塩化物イオン濃度が高い洗浄排水処理装置を代表機器とする。

表1-1 川内1号炉 濃縮減容設備の主な仕様

分離基準			機器名称 (台数)	選定基準					選定	選定理由
減容方式	流体	材料		重要度 ^{*1}	運転	最高使用圧力 ^{*4} (MPa [gage])	最高使用温度 ^{*4} (°C)	内部流体 (塩化物イオン濃度)		
蒸発減容	廃液	耐食耐熱合金鋼	洗浄排水高濃縮装置 (1)	高 ^{*2}	一時	約0.09	約120	約10,000ppm	◎	内部流体
	廃液	ステンレス鋼	洗浄排水処理装置 (1)	高 ^{*2}	一時	約0.1 / 約0.93	約150 / 約185	約1,000ppm	◎	
	廃液		A廃液蒸発装置 (1)	高 ^{*2}	一時	約0.93 / 約0.1	約185 / 約150	約100ppm		
	廃液		B廃液蒸発装置 (1)	高 ^{*2}	一時	約0.1 / 約0.93	約150 / 約185	約350ppm		
	ほう酸水		ほう酸回収装置 (1)	高 ^{*2}	一時	約0.93 / 約0.1	約185 / 約150	約0.15ppm		

*1：機能は最上位の機能を示す

*2：最高使用温度が95°Cを超える、又は最高使用圧力が1,900kPaを超える環境下にある原子炉格納容器外の重要度クラス3の機器

*3：加熱器又は蒸発器の使用条件を示す

*4：管側／胴側を示す

2. 代表機器の技術評価

本章では、1章で代表機器とした以下の2種類の濃縮減容設備について技術評価を実施する。

- ① 洗浄排水高濃縮装置
- ② 洗浄排水処理装置

2.1 構造、材料及び使用条件

2.1.1 洗浄排水高濃縮装置

(1) 構 造

川内1号炉の洗浄排水高濃縮装置は、電気ヒータにより廃液を加熱・蒸発する蒸発器、蒸発器で発生した蒸気を凝縮するコンデンサ、濃縮廃液を移送するための高濃縮液ポンプ及び配管から構成されている。

川内1号炉の洗浄排水高濃縮装置の全体構成図を図2.1-1に、各機器の構造図を図2.1-2～図2.1-4に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の洗浄排水高濃縮装置の使用材料及び使用条件を表2.1-1及び表2.1-2に示す。

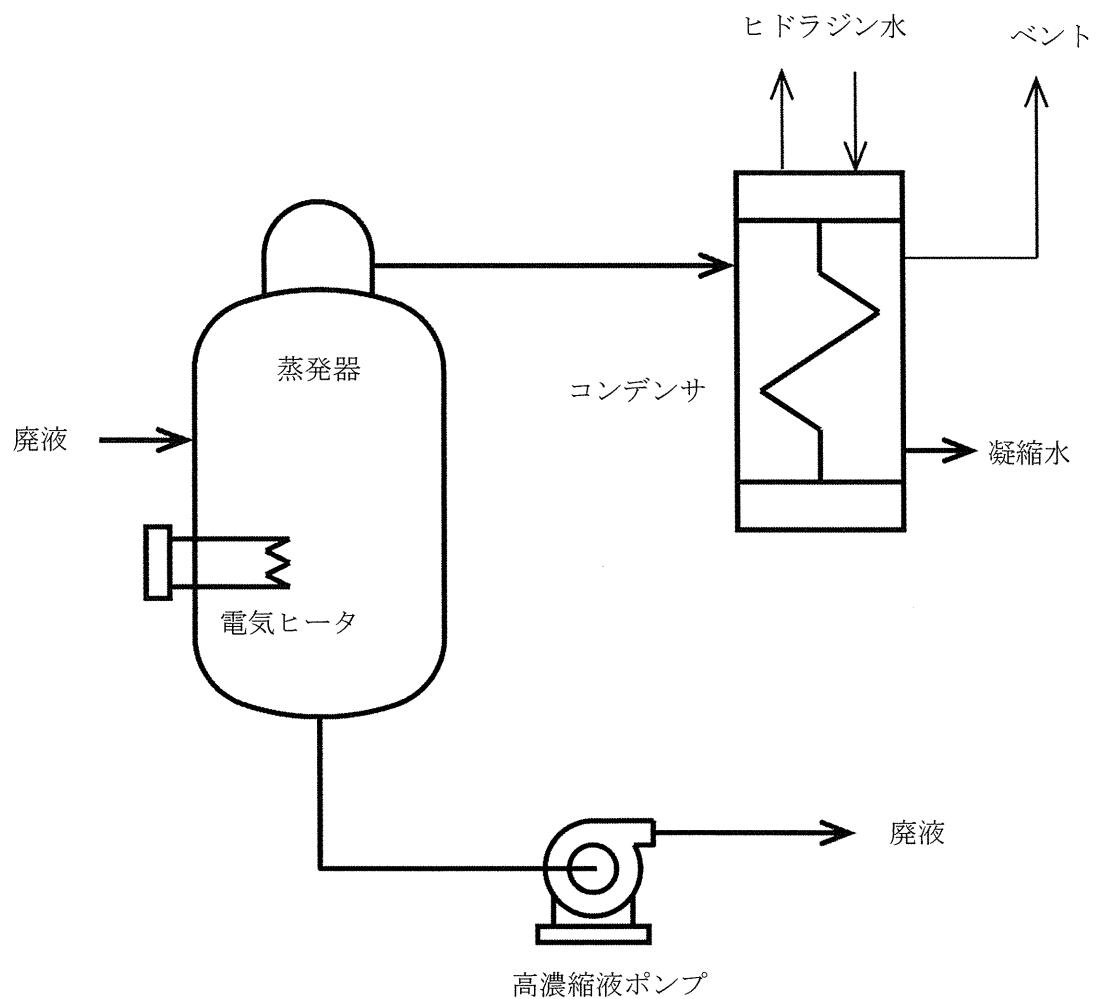
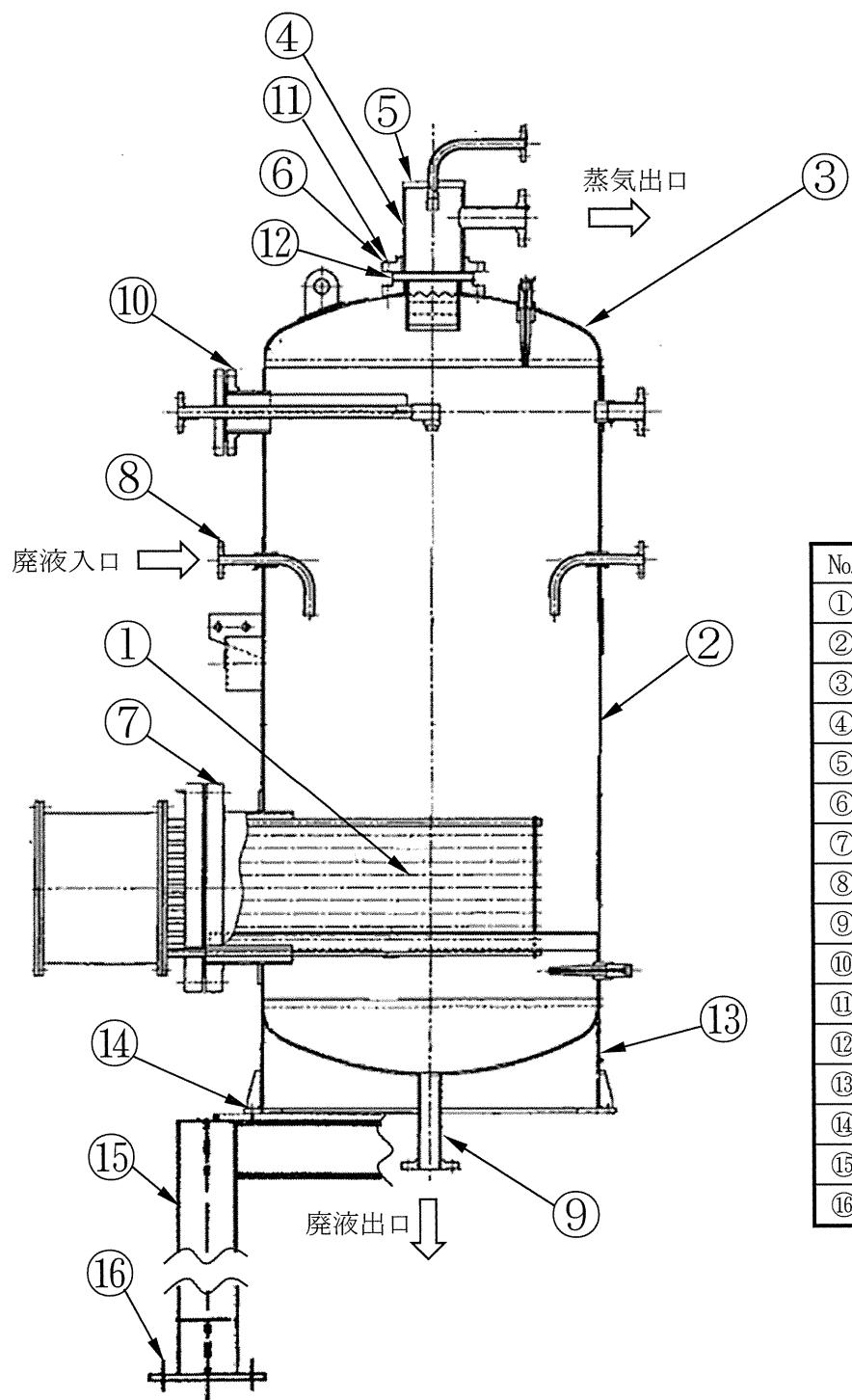
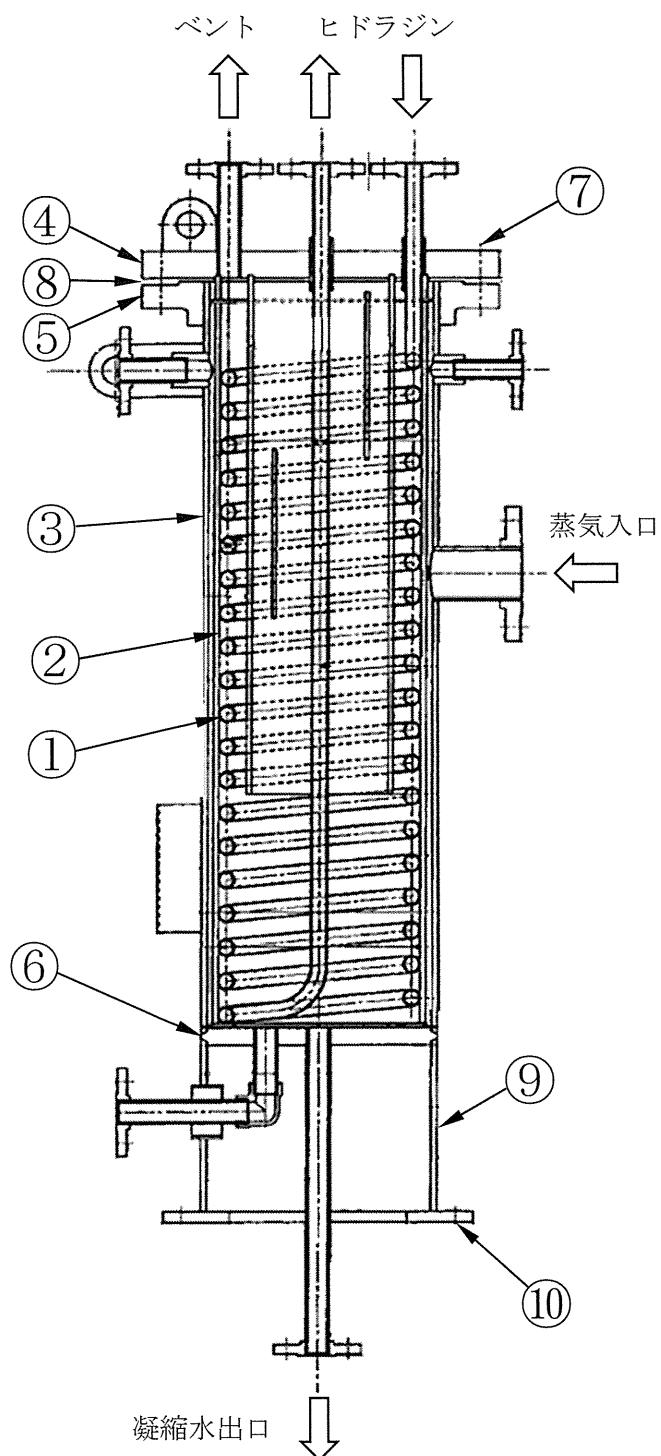


図2.1-1 川内1号炉 洗浄排水高濃縮装置 全体構成図



No.	部 位
①	電気ヒータ
②	胴 板
③	鏡 板
④	蒸気室胴板
⑤	蒸気室平板
⑥	蒸気室胴フランジ
⑦	ヒータ取付管台
⑧	洗浄排水濃縮液入口管台
⑨	洗浄排水高濃縮液出口管台
⑩	循環液入口管台
⑪	フランジボルト
⑫	ガスケット
⑬	スカート
⑭	取付ボルト
⑮	装置架台
⑯	基礎ボルト (ケミカルアンカ)

図2.1-2 川内1号炉 洗浄排水高濃縮装置 蒸発器構造図



No.	部 位
①	伝 热 管
②	支 持 材
③	胴 板
④	上部平板
⑤	上部フランジ
⑥	下部平板
⑦	フランジボルト
⑧	ガスケット
⑨	スカート
⑩	取付ボルト

図2.1-3 川内 1 号炉 洗浄排水高濃縮装置 コンデンサ構造図

No.	部 位
①	主 軸
②	羽根車
③	軸受 (すべり)
④	ケーシング
⑤	ケーシングボルト
⑥	ガスケット
⑦	メカニカルシール
⑧	台 板
⑨	取付ボルト

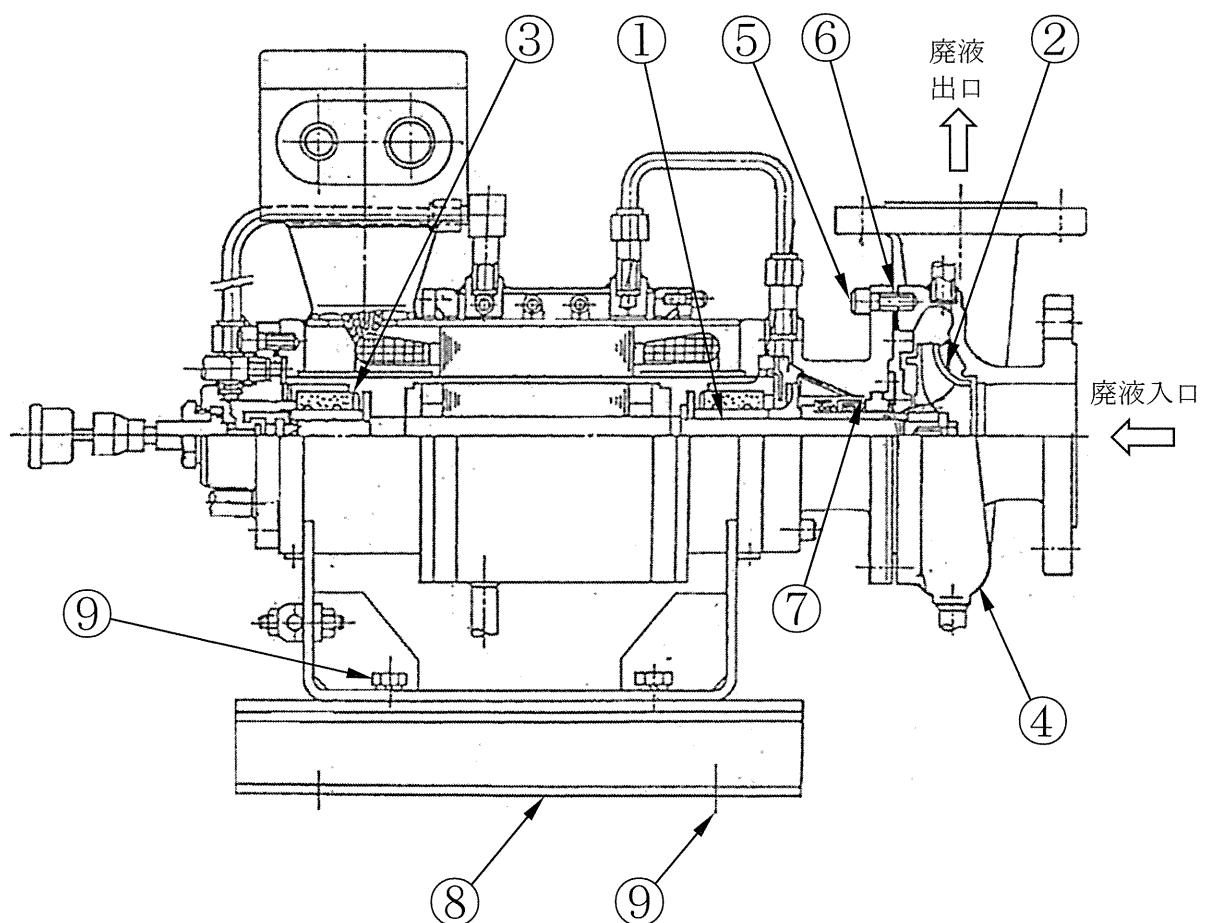


図2.1-4 川内1号炉 洗浄排水高濃縮装置 高濃縮ポンプ構造図

表2.1-1(1/2) 川内1号炉 洗浄排水高濃縮装置主要部位の使用材料

構成機器	部位	材料
蒸発器	電気ヒータ	耐食耐熱合金鋼、酸化マグネシウム
	胴板	耐食耐熱合金鋼
	鏡板	耐食耐熱合金鋼
	蒸気室胴板	ステンレス鋼
	蒸気室平板	ステンレス鋼
	蒸気室胴フランジ	ステンレス鋼
	ヒータ取付管台	耐食耐熱合金鋼 ステンレス鋼
	洗浄排水濃縮液入口管台	耐食耐熱合金鋼
	洗浄排水高濃縮液出口管台	耐食耐熱合金鋼
	循環液入口管台	耐食耐熱合金鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	スカート	耐食耐熱合金鋼
	取付ボルト	炭素鋼
	装置架台	炭素鋼
	基礎ボルト(ケミカルアンカ)	炭素鋼 不飽和ポリエスチル樹脂

表2.1-1(2/2) 川内1号炉 洗浄排水高濃縮装置主要部位の使用材料

構成機器	部位	材料
コンデンサ	伝熱管	ステンレス鋼
	支持材	ステンレス鋼
	胴板	ステンレス鋼
	上部平板	ステンレス鋼
	上部フランジ	ステンレス鋼
	下部平板	ステンレス鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	スカート	ステンレス鋼
	取付ボルト	炭素鋼
高濃縮液ポンプ	主軸	耐食耐熱合金鋼
	羽根車	耐食耐熱合金鋼鑄鋼
	軸受(すべり)	消耗品・定期取替品
	ケーシング	耐食耐熱合金鋼鑄鋼
	ケーシングボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	メカニカルシール	消耗品・定期取替品
	台板	炭素鋼
	取付ボルト	炭素鋼
配管 ^{*1}	母管	耐食耐熱合金鋼
	フランジ	耐食耐熱合金鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品

*1：表中には、高濃縮液ポンプ吐出ライン配管の材料を代表として記載

表2.1-2 川内1号炉 洗浄排水高濃縮装置の使用条件

蒸発器	最高使用圧力	約0.09MPa[gage]	
	最高使用温度	約120°C	
	内部流体	廃液	
コンデンサ	最高使用圧力	約0.98MPa[gage] ^{*1}	約0.09MPa[gage] ^{*2}
	最高使用温度	約95°C ^{*1}	約120°C ^{*2}
	内部流体	ヒドラジン水 ^{*1}	蒸気 ^{*2}
高濃縮液ポンプ	最高使用圧力	約0.98MPa[gage]	
	最高使用温度	約120°C	
	内部流体	廃液	
配管 ^{*3}	最高使用圧力	約0.98MPa[gage]	
	最高使用温度	約120°C	
	内部流体	廃液	

*1：管側の使用条件

*2：胴側の使用条件

*3：表中には、高濃縮液ポンプ吐出ライン配管の使用条件を代表として記載

2. 1. 2 洗浄排水処理装置

(1) 構 造

川内1号炉の洗浄排水処理装置は、蒸気により廃液を加熱する加熱器、加熱器より送られた廃液を蒸気と廃液に分離する蒸発器、発生蒸気から蒸気と同伴した揮発性物質を除去する精留塔、精留塔を通過した発生蒸気より蒸留水を凝縮回収するコンデンサ、蒸留水を冷却する蒸留水冷却器、廃液を循環・移送するための濃縮液ポンプ、蒸留水を移送するための蒸留水ポンプ及び配管から構成されている。

川内1号炉の洗浄排水処理装置の全体構成図を図2.1-5に、各機器の構造図を図2.1-6～図2.1-12に示す。

(2) 材料及び使用条件

川内1号炉の洗浄排水処理装置の使用材料及び使用条件を表2.1-3及び表2.1-4に示す。

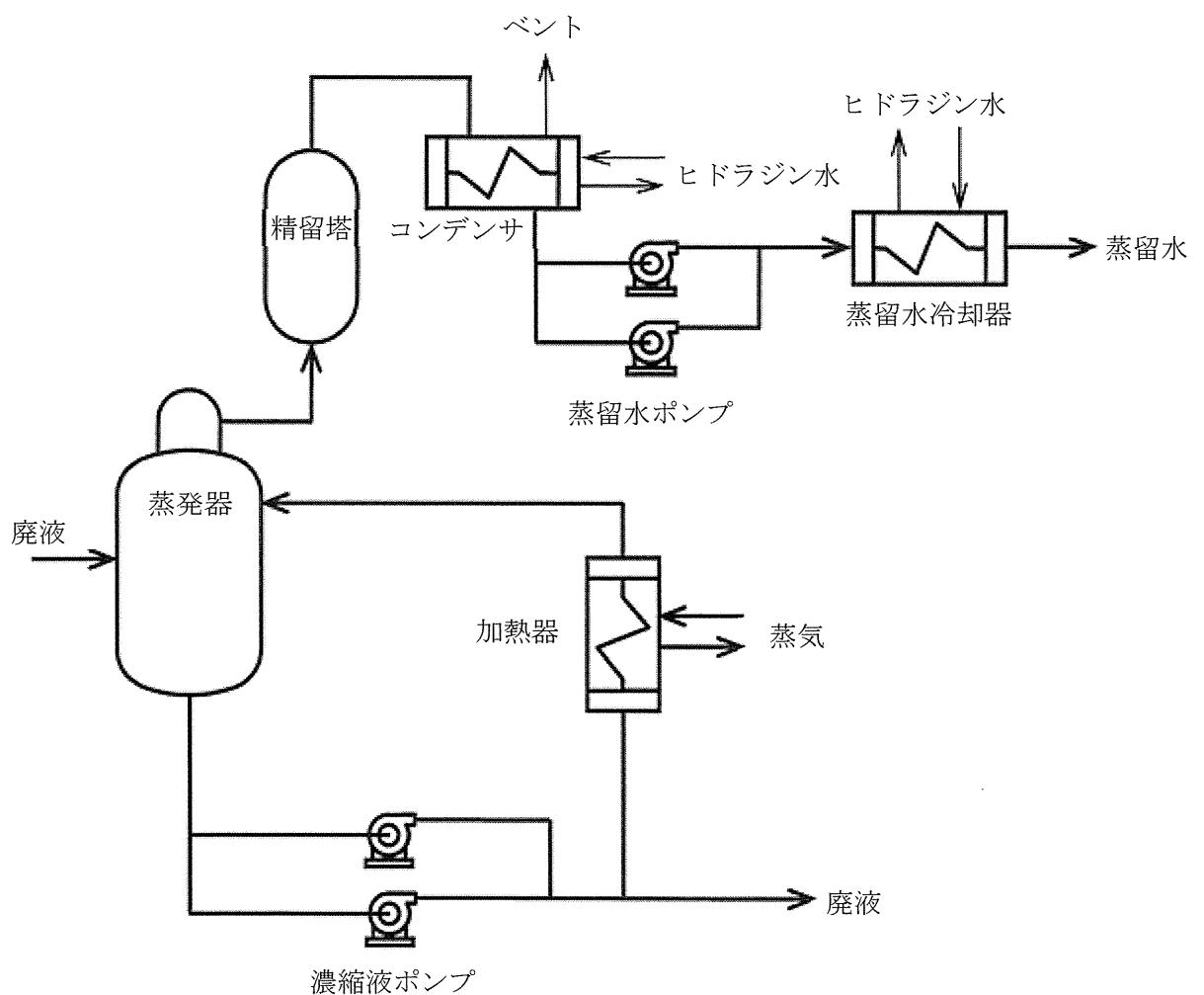
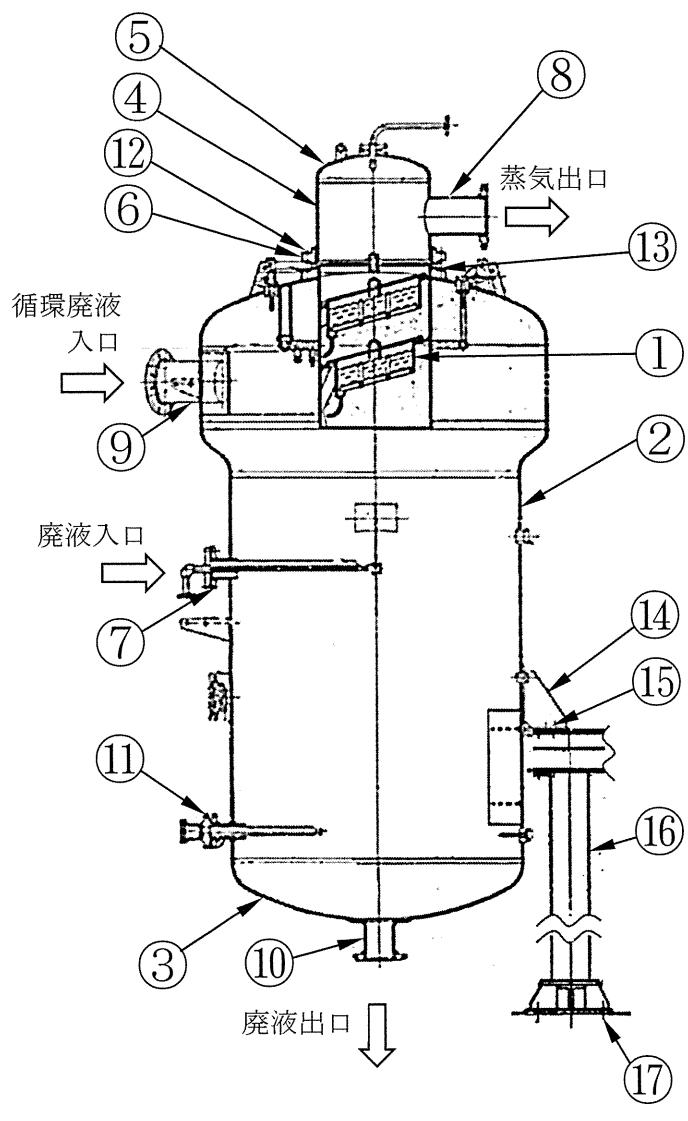
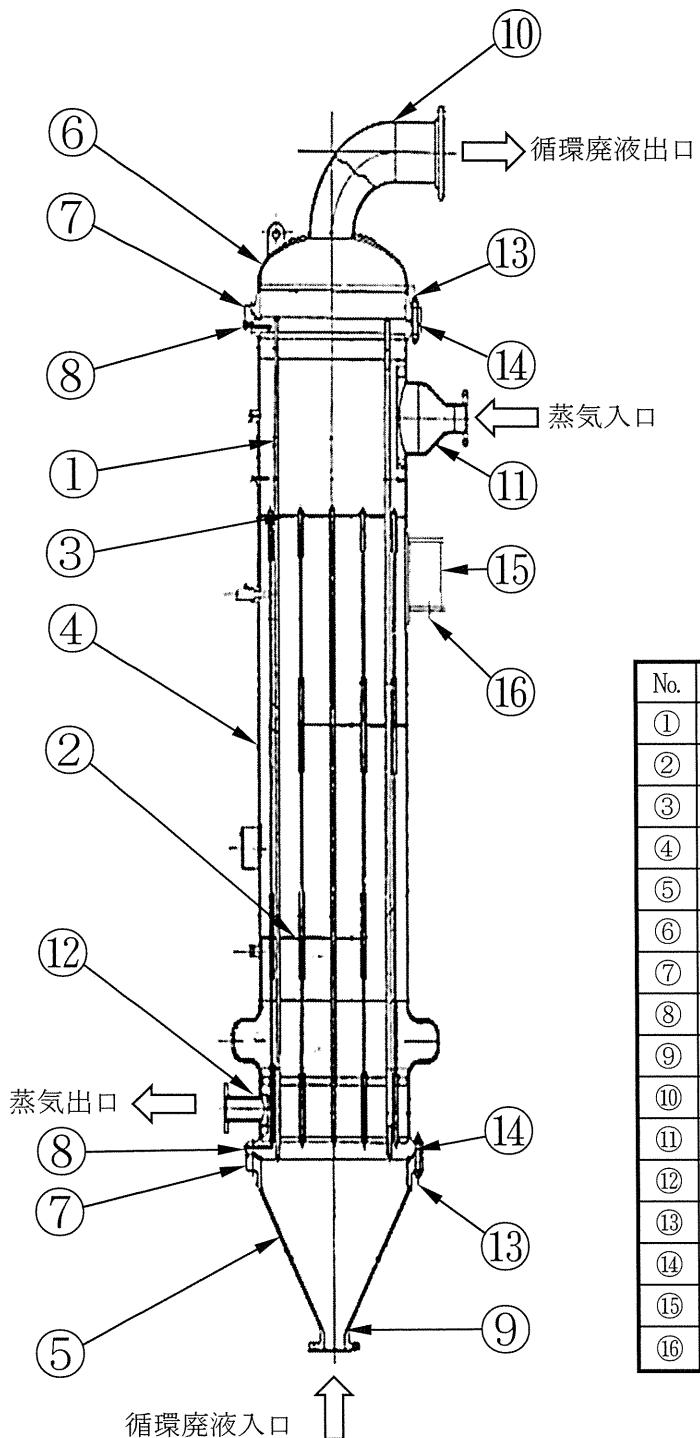


図2.1-5 川内1号炉 洗浄排水処理装置 全体構成図



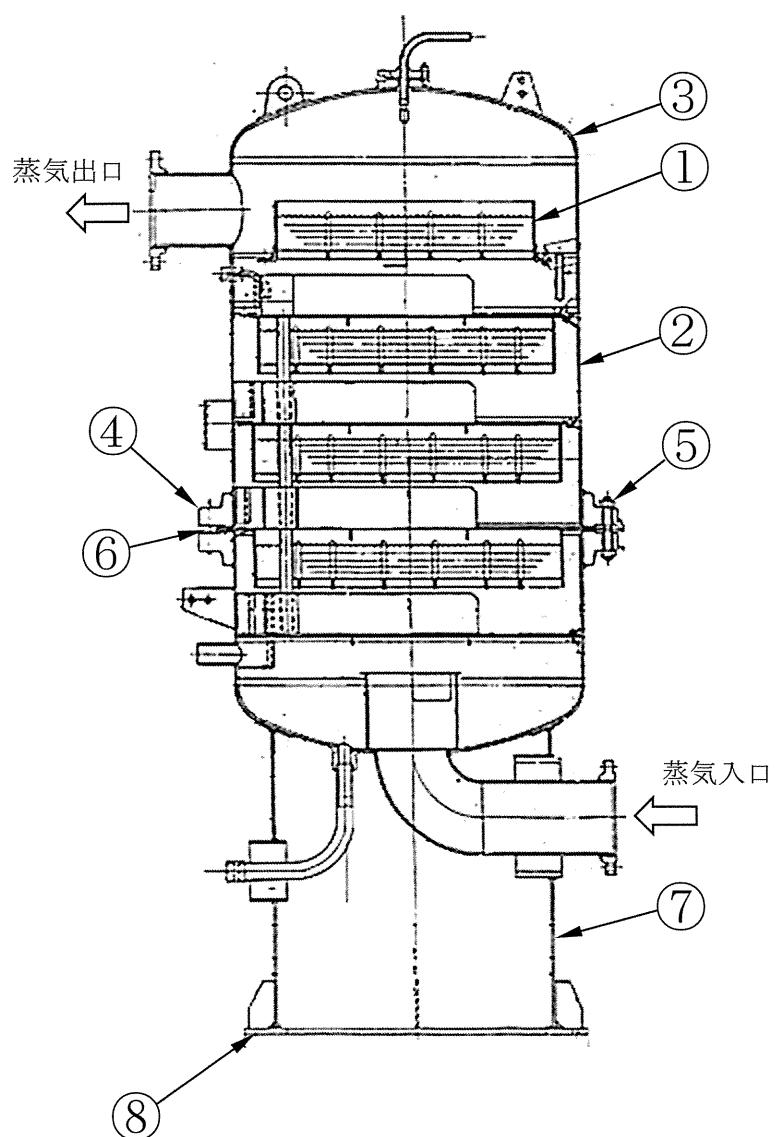
No.	部 位
①	デミスタ
②	胴 板
③	鏡 板
④	蒸気室胴板
⑤	蒸気室鏡板
⑥	蒸気室胴フランジ
⑦	処理液入口管台
⑧	蒸気出口管台
⑨	循環液入口管台
⑩	循環液出口管台
⑪	電気ヒータ管台
⑫	フランジボルト
⑬	ガスケット
⑭	支 持 脚
⑮	取付ボルト
⑯	装置架台
⑰	基礎ボルト

図2.1-6 川内1号炉 洗浄排水処理装置 蒸発器構造図



No.	部 位
①	伝熱管
②	邪魔板
③	支持板
④	胴側胴板
⑤	円すい胴板
⑥	管側鏡板
⑦	管側フランジ
⑧	管 板
⑨	循環液入口管台
⑩	循環液出口管台
⑪	蒸気入口管台
⑫	復水出口管台
⑬	フランジボルト
⑭	ガスケット
⑮	支持脚
⑯	取付ボルト

図2.1-7 川内1号炉 洗浄排水処理装置 加熱器構造図



No.	部 位
①	デミスタ
②	胴 板
③	鏡 板
④	胴法兰ジ
⑤	法兰ジボルト
⑥	ガスケット
⑦	スカート
⑧	取付ボルト

図2.1-8 川内1号炉 洗浄排水処理装置 精留塔構造図

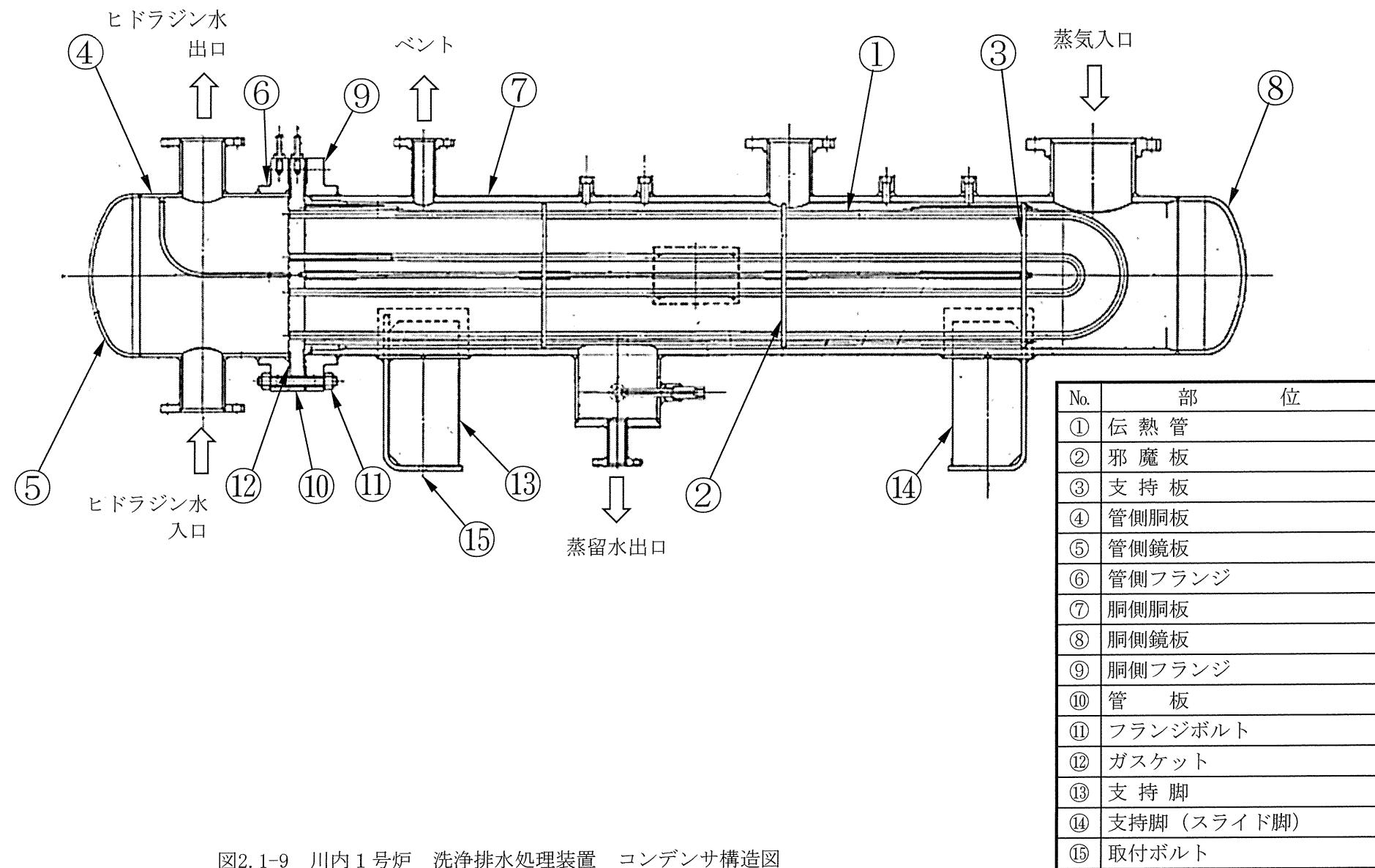
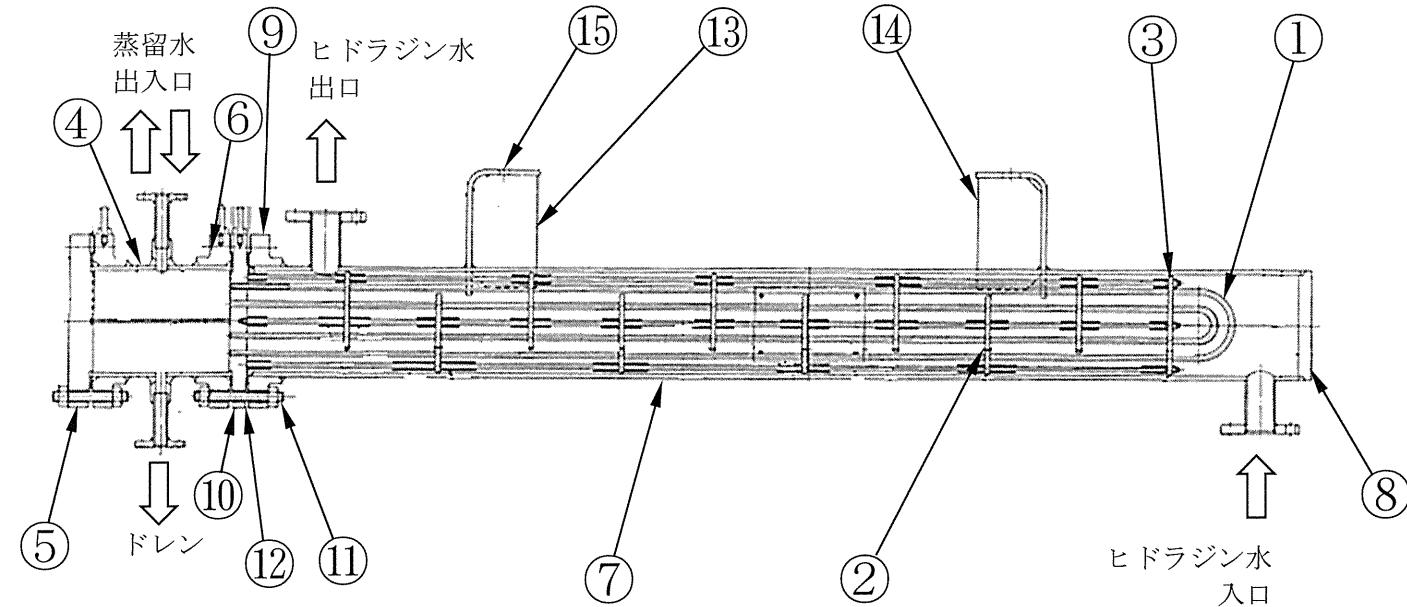


図2.1-9 川内 1号炉 洗浄排水処理装置 コンデンサ構造図



No.	部 位
①	伝熱管
②	邪魔板
③	支持板
④	管側胴板
⑤	管側平板
⑥	管側フランジ
⑦	脳側胴板
⑧	脳側平板
⑨	脳側フランジ
⑩	管板
⑪	フランジボルト
⑫	ガスケット
⑬	支持脚
⑭	支持脚 (スライド脚)
⑮	取付ボルト

図2.1-10 川内1号炉 洗浄排水処理装置 蒸留水冷却器構造図

No.	部 位
①	主 軸
②	羽根車
③	軸受 (すべり)
④	ケーシング
⑤	ケーシングボルト
⑥	ガスケット
⑦	台 板
⑧	取付ボルト

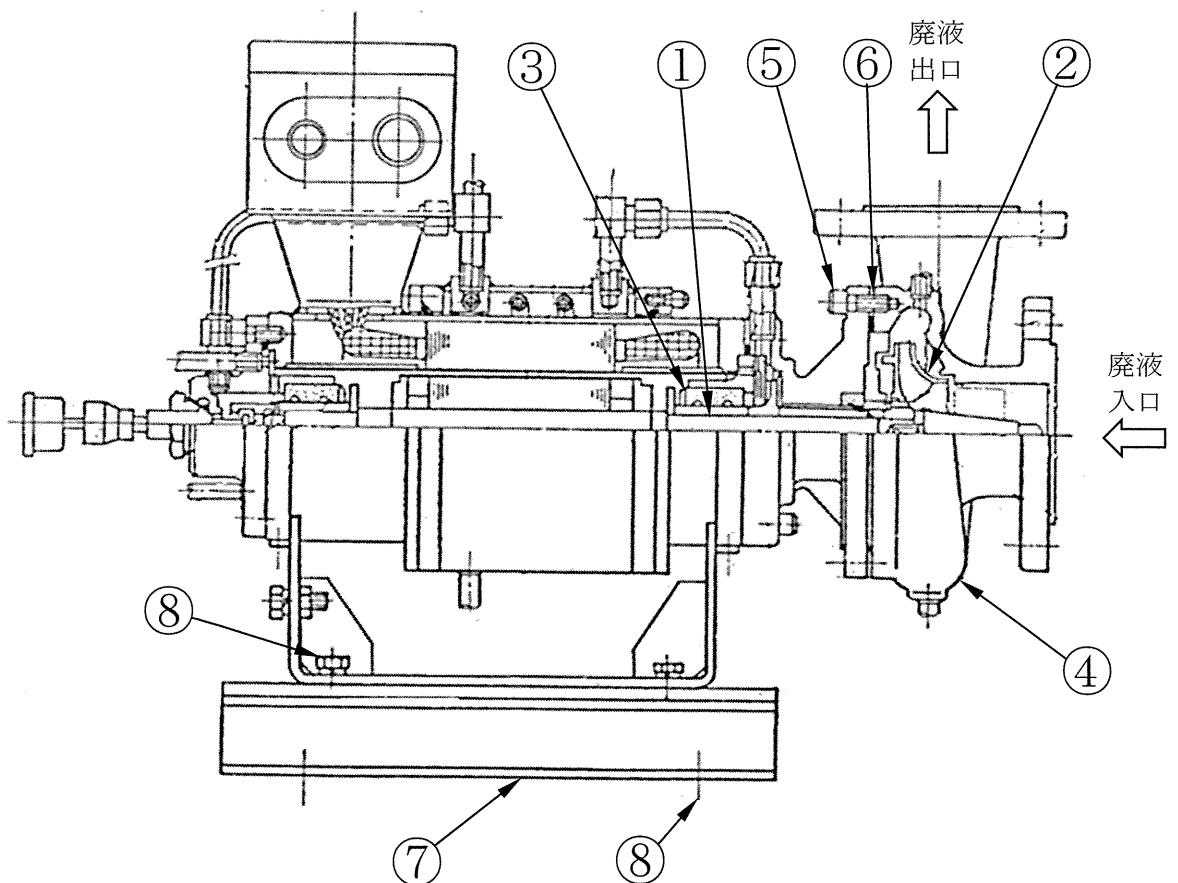


図2.1-11 川内 1号炉 洗浄排水処理装置 濃縮液ポンプ構造図

No.	部 位
①	主 軸
②	羽根車
③	軸受 (すべり)
④	ケーシング
⑤	ケーシングボルト
⑥	ガスケット
⑦	台 板
⑧	取付ボルト

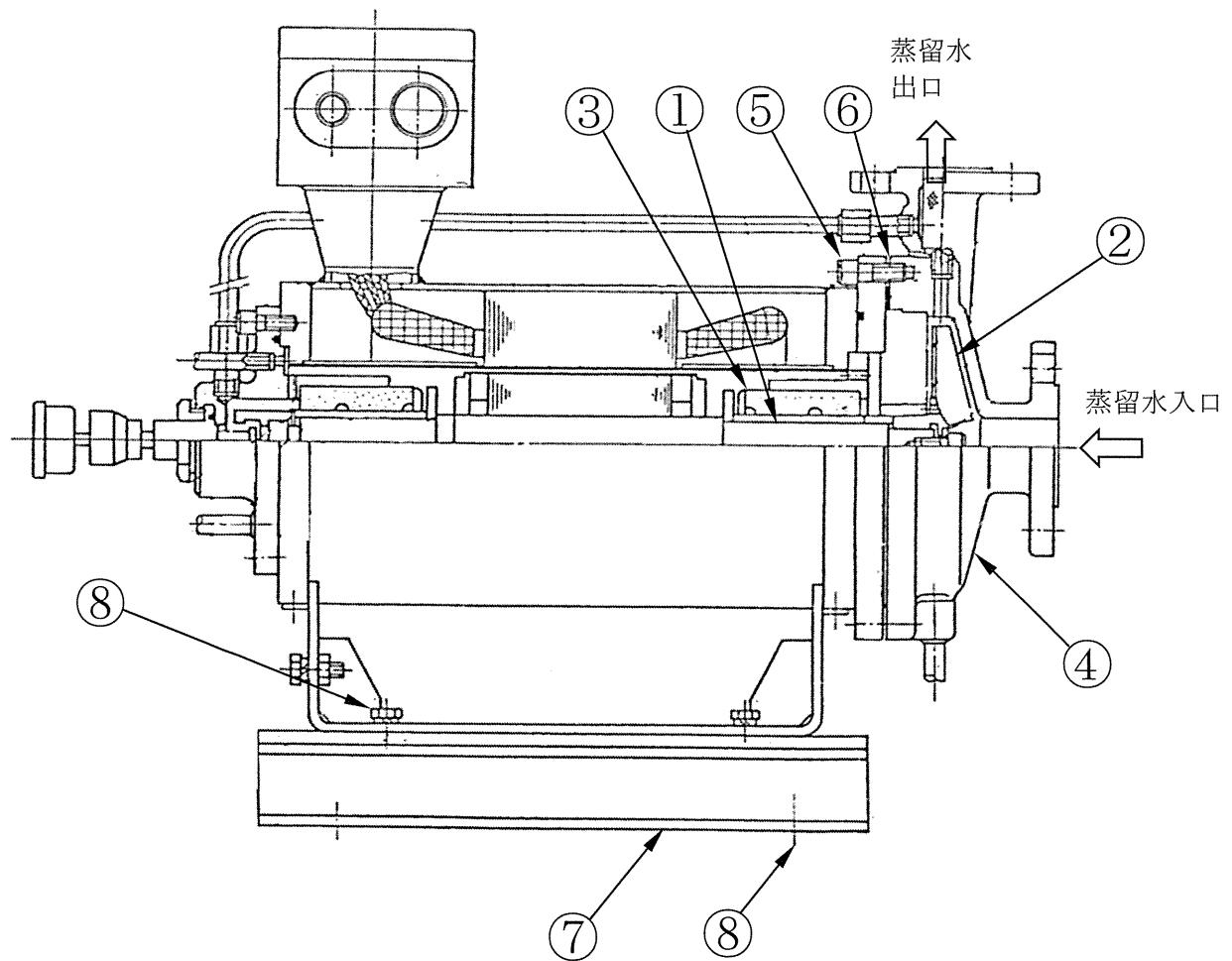


図2.1-12 川内 1号炉 洗浄排水処理装置 蒸留水ポンプ構造図

表2.1-3(1/5) 川内1号炉 洗浄排水処理装置主要部位の使用材料

構成機器	部位	材料
蒸発器	デミスター	ステンレス鋼
	胴板	ステンレス鋼
	鏡板	ステンレス鋼
	蒸気室胴板	ステンレス鋼
	蒸気室鏡板	ステンレス鋼
	蒸気室胴フランジ	ステンレス鋼
	処理液入口管台	ステンレス鋼
	蒸気出口管台	ステンレス鋼
	循環液入口管台	ステンレス鋼
	循環液出口管台	ステンレス鋼
	電気ヒータ管台	ステンレス鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	支持脚	炭素鋼
	取付ボルト	炭素鋼
	装置架台	炭素鋼
	基礎ボルト	炭素鋼

表2.1-3(2/5) 川内1号炉 洗浄排水処理装置主要部位の使用材料

構成機器	部位	材料
加熱器	伝熱管	ステンレス鋼
	邪魔板	ステンレス鋼
	支持板	ステンレス鋼
	胴側胴板	炭素鋼
	円すい胴板	ステンレス鋼
	管側鏡板	ステンレス鋼
	管側フランジ	ステンレス鋼
	管板	ステンレス鋼
	循環液入口管台	ステンレス鋼
	循環液出口管台	ステンレス鋼
	蒸気入口管台	炭素鋼
	復水出口管台	炭素鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	支持脚	炭素鋼
	取付ボルト	低合金鋼

表2.1-3(3/5) 川内1号炉 洗浄排水処理装置主要部位の使用材料

構成機器	部位	材料
精留塔	デミスタ	ステンレス鋼
	胴板	ステンレス鋼
	鏡板	ステンレス鋼
	胴フランジ	ステンレス鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	スカート	炭素鋼
	取付ボルト	炭素鋼
コンデンサ	伝熱管	ステンレス鋼
	邪魔板	ステンレス鋼
	支持板	ステンレス鋼
	管側胴板	炭素鋼
	管側鏡板	炭素鋼
	管側フランジ	炭素鋼
	胴側胴板	ステンレス鋼
	胴側鏡板	ステンレス鋼
	胴側フランジ	ステンレス鋼
	管板	ステンレス鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	支持脚	炭素鋼
	支持脚(スライド脚)	炭素鋼
	取付ボルト	低合金鋼

表2.1-3(4/5) 川内1号炉 洗浄排水処理装置主要部位の使用材料

構成機器	部位	材料
蒸留水冷却器	伝熱管	ステンレス鋼
	邪魔板	ステンレス鋼
	支持板	ステンレス鋼
	管側胴板	ステンレス鋼
	管側平板	ステンレス鋼
	管側フランジ	ステンレス鋼
	胴側胴板	炭素鋼
	胴側平板	炭素鋼
	胴側フランジ	炭素鋼
	管板	ステンレス鋼
	フランジボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	支持脚	炭素鋼
	支持脚(スライド脚)	炭素鋼
	取付ボルト	炭素鋼
濃縮液ポンプ	主軸	ステンレス鋼
	羽根車	ステンレス鋼鉄鋼
	軸受(すべり)	消耗品・定期取替品
	ケーシング	ステンレス鋼鉄鋼
	ケーシングボルト	低合金鋼
	ガスケット	消耗品・定期取替品
	台板	炭素鋼
	取付ボルト	炭素鋼