

本資料は2001年7月31日付けて
登録区分変更する。[技術開発部技術協力課]

ナトリウム分析作業月報

1979年9月分

1979年10月

動力炉・核燃料開発事業団

この資料は動燃事業団の開発業務を進めるため限られた関係者だけに配布するものです。

したがってその取扱いには充分注意を払って下さい。なお、この資料の供覧、複製、転載引用等には事業団の承認が必要です。

ナトリウム分析作業月報

1979年9月分



根本 昌明 * 滑川 優 *

飛田 和弘 * 飯島 稔 *

桑名 宏一 * 高荷 智 *

要 旨

本作業月報は、ナトリウム分析室における9月分の作業実績をまとめたものである。

(1) 高速実験炉部

「常陽」一，二次系ナトリウム4試料，一，二次系カバーガス9試料，および標準ガス2試料の分析を行なった。

(2) ナトリウム機器構造試験室

NaK真空蒸留残渣中のナトリウム絶対量を測定するための，ニッケルルツボ中の残渣22試料の分析を行なった。

(3) ナトリウム技術開発室

自己融着・摩擦試験ループ，および炭素移行試験ループのナトリウム3試料の分析，金属試験片の分析などを行なった。

(4) その他

分析装置，機器などの保守，点検および不具合について述べてある。

* 大洗工学センター ナトリウム技術部 ナトリウム分析室

目 次

1. 当月の試料受入れと処理状況	1
1. 1 試料受入れ	1
(1) 高速実験炉部	1
(2) ナトリウム機器構造試験室	1
(3) ナトリウム技術開発室	1
(4) 50MW蒸気発生器試験室	1
(5) まとめ	1
1. 2 試料処理状況	1
(1) 高速実験炉部	2
(2) ナトリウム機器構造試験室	3
(3) ナトリウム流動伝熱試験室	3
(4) ナトリウム技術開発室	3
(5) 50MW蒸気発生器試験室	3
(6) まとめ	4
2. 当月の実績	5
2. 1 高速実験炉部	5
2. 2 ナトリウム機器構造試験室	6
2. 3 ナトリウム技術開発室	6
3. 特記事項	8
4. 保守・点検	12
5. 不具合, 故障	13
6. あとがき	14

図 表 目 次

第 1 表 9 月分依頼試料受入れ状況	15
第 2 表 試料処理状況	16
第 3 表 「常陽」一次系ナトリウムの分析結果	17
第 4 表 「常陽」二次系ナトリウムの分析結果	18
第 5 表 「常陽」一次系カバーガスの分析結果	19
第 6 表 「常陽」二次系カバーガスの分析結果	20
第 7 表 ナトリウム機器構造試験室, NaK 蒸留残渣中のナトリウム絶対量の 分析結果	21
第 8 表 ナトリウム技術開発室, ナトリウムの分析結果	22
第 9 表 保守, 点検結果	23
第 1 図 カバーガス分析用ガスクロシステムのフローシート	24
第 2 図 酸素の反転したクロマトグラム	25
第 3 図 標準ガスによる酸素のクロマトグラム	25

1. 当月の試料受入れと処理状況

1.1 試料受入れ

当月の試料受入れ状況を第1表に示した。次に依頼元の内訳を示す。

(1) 高速実験炉部

(a) ナトリウム

一次系ナトリウム 1 試料

二次系ナトリウム 0 試料

(b) カバーガス

一次系カバーガス 6 試料

二次系カバーガス 0 試料

(c) 標準ガス

2 試料

小計 9 試料

(2) ナトリウム機器構造試験室

NaK 蒸留残渣 6 試料

小計 6 試料

(3) ナトリウム技術開発室

金属バナジウム 2 9 試料

小計 2 9 試料

(4) 50MW蒸気発生器試験室

配管洗浄水 8 試料

小計 8 試料

(5) まとめ

当月の試料受入れは合計 52 試料であった。

なお、前月より繰越された試料は 89 試料であった。

1.2 試料処理状況

当月の試料処理状況を第2表に示した。次に依頼元別に、その内訳を示す。

(1) 高速実験炉部

(a) ナトリウム

(i) 一次系ナトリウム

試料処理数	1 試料
分析成分数	2 成分
測定件数	2 3 件
翌月繰越試料数	1 試料

(ii) 二次系ナトリウム

試料処理数	3 試料
分析成分数	1 4 成分
測定件数	1 8 9 件
翌月繰越試料数	0 試料

(b) カバーガス

(i) 一次系カバーガス

試料処理数	7 試料
分析成分数	2 5 成分
測定件数	1 2 0 件
翌月繰越試料数	0 試料

(ii) 二次系カバーガス

試料処理数	2 試料
分析成分数	1 4 成分
測定件数	7 6 件
翌月繰越試料数	0 試料

(c) 標準ガス

試料処理数	2 試料
分析成分数	4 成分
測定件数	2 4 件
翌月繰越試料数	0 試料

(2) ナトリウム機器構造試験室

NaK 蒸留残渣

試料処理数	0 試料
分析成分数	22 成分
測定件数	118 件
翌月繰越試料数	40 試料

(3) ナトリウム流動伝熱試験室

粒状物

試料処理数	0 試料
分析成分数	0 成分
測定件数	0 件
翌月繰越試料数	3 試料

(4) ナトリウム技術開発室

(a) ナトリウム

試料処理数	3 試料
分析成分数	12 成分
測定件数	129 件
翌月繰越試料数	0 試料

(b) 金属試験片

試料処理数	29 試料
分析成分数	58 成分
測定件数	122 件
翌月繰越試料数	42 試料

(5) 50 MW 蒸気発生器試験室

配管洗浄水

試料処理数	0 試料
分析成分数	0 成分
測定件数	0 件
翌月繰越試料数	8 試料

(6) まとめ

当月の試料処理実績をまとめると次のとおりである。

試料処理数 47 試料

分析成分数 151 成分

測定件数 801 件

翌月繰越試料数 94 試料

2. 当月の実績

2.1 高速実験炉部

(1) 一次系ナトリウム

原子炉出力 75 MW 運転時に採取した試料 (M54-04) について炭素と水素の分析を行なった。

分析結果を先月実施分と合わせて第3表に示した。

分析結果を原子炉起動前の試料 (M54-01, -02) と比較すると、炭素および水素濃度が微増の傾向を示した。

(2) 二次系ナトリウム

原子炉出力 65 MW および 75 MW 運転時に採取した試料 (M54-09, -10, -11) について分析を行なった。

分析結果を先月実施分と合わせて第4表に示した。

これらの分析結果を比較すると、原子炉出力上昇にしたがって炭素およびトリチウム濃度が増加し、窒素および塩素濃度が減少を示した。

(3) 一次系カバーガス

原子炉出力 75 MW 運転時に採取した試料 (M54-08) の分析を行なった。また燃料交換時に採取した一連の試料 (M54-09, -10, -11) については、水素およびメタンの挙動に注目して分析を行なった。

75 MW 出力運転時 (M54-08) の分析結果を先月実施した 75 MW 運転時 (M54-07) の分析結果と比較すると水素が約半分以下に、メタンが約 $\frac{1}{8}$ に減少しているのが目立った。

なお、酸素については測定装置不調のため測定不能であった。この詳細については特記事項で述べる。

一方、燃料交換時に採取した試料について見ると水素は、9月7日の燃料交換時に若干増加したが、以後の燃料交換時には漸減する傾向を示した。メタンは、出力運転時に比較すると燃料交換時に 8 ~ 4 倍に増加し、燃料交換操作と相関関係があるように考えられた。

(4) 二次系カバーガス

原子炉出力 75 MW 運転時に採取した試料 (M54-08) について分析を行なっ

た。

分析結果を第6表に示した。

分析結果を75MW運転時の試料(№54-07)と比較すると、窒素およびトリチウム濃度が微増の傾向を示した。酸素については測定装置不調のため測定不能であった。

(5) 標準ガスの分析

「常陽」一次系カバーガス分析用のプロセスガスクロマトグラフに使用する較正用標準ガスの水素および窒素の分析を行なった。測定は試料ポンベをナトリウム分析室のオンラインガスクロマトグラフに接続し、連続12回行なった。

分析結果は、次のとおりであった。

(a) 試料：1K-81748

水素：87.6 ppm ($n=12$, $\sigma=0.18$ ppm, C.V.=0.21%)

窒素：946.0 ppm ($n=12$, $\sigma=3.1$ ppm, C.V.=0.33%)

(b) 試料：3K-82497

水素：17.3 ppm ($n=12$, $\sigma=0.88$ ppm, C.V.=5.1%)

窒素：462.1 ppm ($n=12$, $\sigma=6.4$ ppm, C.V.=1.4%)

2.2 ナトリウム機器構造試験室

NaK 蒸留残渣の分析

NaK中の酸素溶解度を知るため先月に引き続き、NaK総合流動伝熱試験装置に付設された真空蒸留装置でNaK中の酸化物を分離し、その真空蒸留残渣中のナトリウムおよびカリウムの絶対量を分析中である。

当月は、22試料についてナトリウムの絶対量の分析を行なった。その分析結果を第7表に示した。

2.3 ナトリウム技術開発室

(1) 自己融着・摩擦試験ループ、ナトリウムの分析

自己融着・摩擦試験ループにおける静的自己融着試験時にバイパスフロースルーフ法により採取した試料の酸素、炭素および金属成分について分析を行なった。

分析結果を第8表に示した。

(2) 炭素移行試験ループ、ナトリウムの分析

炭素移行試験ループにおける10,000時間浸漬試験時にバイパスフロースルーフ法

により採取した試料(№5, №6)の酸素および炭素について分析を行なった。

分析結果を第8表に示した。

(3) 金属バナジウムの分析

ナトリウム純度管理試験ループにおけるナトリウム浸漬バナジウムワイヤー29
試料について、酸素および窒素を Leco, TC-30(酸素窒素同時分析装置)を用
いて分析を行なった。

3. 特記事項

〈ガスクロマトグラムの反転現象について〉

「常陽」および、その他ナトリウム施設のカバーガス分析は、カバーガス分析専用のガスクロシステムで行なっている。この度、「常陽」75MW出力上昇試験時に採取した二次系カバーガス試料(16.54-08)を測定していたところ、酸素ピークがベースラインの負側に反転する現象が生じ、酸素の定量ができなくなった。

この反転現象の要因をさぐるため、標準ガスを用いて酸素濃度とピーク形状の相関をしらべ考察を加えた。

3.1 ガスクロシステムの概要(第1図参照)

本ガスクロシステムは、試料ガス導入系、ガスクロマトグラフおよびキャリヤーガス精製装置等で構成されている。

サンプルガスは、試料導入系でその一部が計量採取され、キャリヤーガスと共にガスクロのカラムに導入される。カラムでは、サンプル中の不純物成分(H_2 , O_2 , N_2 , CH_4 , CO)が吸着され、カラムに対する保持容量の少ない成分順に脱離して熱伝導度検出器に運ばれ、キャリヤーガスとの熱伝導度差がクロマトグラムとして記録される。

キャリヤーガスには市販のポンベ詰アルゴンガスを使用しているが、通常この中に酸素(~1 ppm), 窒素(2~5 ppm)および水(約10 ppm)等の不純物が含まれている。ポンベガスを直接キャリヤーガスとして使用すると、サンプル中の酸素および窒素はキャリヤーガス中のこれら不純物の濃度以上でなければ定量できないことになる。

また、キャリヤーガス中の水分はカラム充填物(モレキュラーシーブ)の劣化を促進し、各成分の分離能を低下させるなどの影響を及ぼすことがわかっている。

これらから、微量の不純物成分を精度よく測定するためには、キャリヤーガスをあらかじめ精製装置へ通して不純物成分を除去し、高純度に精製したものを使用しなければならない。筆者らは金属ゲッターを用いた精製装置を常時使用してキャリヤーガスを精製している。

3.2 試験結果と考察

酸素を含む標準ガス2種類を調製し、これらをガスクロシステムで測定し、そのピーク形状をしらべた。また二次系カバーガス中の酸素(以下 O_2 と記す)ピーク形状

と比較し、考察した。

(1) 酸素の反転したクロマトグラム

(a) 今回分析した二次系カバーガス中の O_2 は、ベースラインの負側に出現し、完全な反転ピークを示した(第2図(b))。

(b) 第2図(a)は、システムが正常時のクロマトグラムである。通常 O_2 濃度が 1 ppm 以下の場合は、ピークは出現しない。

(2) 標準ガスのクロマトグラム

O_2 濃度 4 ppm および 10 ppm 含む標準ガスのクロマトグラムを第3図(a)(b)に示した。

(a) O_2 4 ppm 標準ガス：ピーク高さは、正常時のピークより約 60 % 低いことがわかった。また、ピークの立上りは正常であるがピークの戻りがベースラインより負側に落ち込み、その後にベースラインへの復帰がみられ、ピーク形状の異常が認められた(第3図(a))。

(b) O_2 10 ppm 標準ガス：ピーク高さは、正常時のピークより約 40 % 低いことがわかった。しかし、ピーク形状には異常が認められなかった(第3図(b))。

(c) O_2 以外の成分濃度とピーク高さの関係は、正常状態下におけるものと良い一致を示すことがわかった。

(3) 標準ガスの測定結果から O_2 成分のみに異常のあること、および二次系カバーガス中の O_2 (通常 1 ppm 以下) が負側に出現したこと、ならびに O_2 濃度が低いほどピーク形状に異常を示す傾向のあることなどの理由から、キャリヤーガス中の O_2 濃度が高くなつたものと推定した。

たとえば、 O_2 5 ppm 含むキャリヤーガスを用いて、 O_2 3 ppm のサンプルを測定したとする。

この場合カラム内は 5 ppm の O_2 で吸着平衡状態となっている。この中に 3 ppm の O_2 がカラムに導入されるとカラム内での吸着平衡はカラム入口側からくずれ、カラム出口における吸着移動帯の O_2 は 3 ppm となる(この間、 O_2 の吸着移動帯の進行に伴ってカラム入口側より再び 5 ppm O_2 の吸着平衡となる)。

これが検出器のサンプル側セルに入り(3 ppm O_2)、対照側セル(5 ppm O_2)の熱伝導度との平衡関係から、負側にピークを得る(この逆に、サンプル側の O_2 濃度が高ければ正側にピークが出現する)。

(4) キャリヤーガス中の O_2 濃度が高くなり得る原因として、キャリヤーガス系統の空気の漏洩およびキャリヤーガス精製装置の能力低下が考えられた。

This is a blank page.

きており、その都度、新品の精製筒を交換することによって解決してきた。

しかし、反転現象の起った時点で定量的にピーク形状を追跡試験したのは今回が初めてであったので、ここに記述し今後の技術資料として保存するものである。

4. 保守，点検

分析機器類の保守，点検を実施した。これらの点検結果を第9表に示した。

その他についての，保守，点検結果を次に示した。

(1) ドラフト排気装置

概況：排気用ファン部の音，および振動が増大した(9/10)。

原因：排気ファン軸の偏心によるポールベアリングの摩耗。

処置：ポールベアリングを交換し，現在監視稼動中である(9/20)。

排気ファン本体およびファンプレードを新品と交換するため，かねてから修理を依頼中である。

(2) 放射性廃液貯槽付帯設備の補修工事

本貯槽(№1, №2, 2槽)には，廃液移送用の水中ポンプ，配管および弁類が付属している。

水中ポンプは異音発生のため，弁についてはパッキングの劣化，ゆるみが生じ，弁の一部には亀裂の発生が認められたため，これらの補修工事を実施した。

また，冬期における配管，弁体内の廃液の凍結防止を目的として，それらの保温工事も併せて実施することにした。

9月8日補修工事に着手し，9月末日終了した。

(3) 放射性廃棄物一時保管用収納庫の設置

放射性廃棄物は，管理区域内の一室に設置したスチールラックに一時保管していたが，全金属製の収納庫に変更することとした。

9月20日，収納庫の搬入据付を行なって同日から使用を開始し，放射性廃液，および可燃性，不燃性廃棄物の整理を行なった。

(4) 化学天秤の点検

メトラー社製微量化学天秤(H-120型，3台)，上皿直示天秤(3台)の清掃，点検を行なった(9/14)。

機能上問題となる点は見出せなかった。

5. 不具合，故障

X線マイクロ分析装置

「概況」

分析中に，フィラメント電流が不安定になり分析不可能になった。

「原因」

電子線発生部の真空もれによるコンタミネーション。

「処置」

Oリングのグリスアップ，電子線発生部のクリーニング，およびフィラメント交換後，正常に作動中。

6. あとがき

- (1) 高速実験炉部依頼のナトリウム試料（3試料）の炭素、水素分析は、分析担当者の病気加療のため当月に繰越されていたが、前月から担当者の現場復帰により今月早々予定通り分析処理することができた。
- (2) ナトリウム技術開発室の金属試験片（42試料）のX線マイクロ分析は、分析装置の故障およびその他の業務が重なったため遅れを生じ来月に繰越さざるをえなかつた。来月は重点的に実施して終了させたいと考えている。
- (3) NaK 蒸留残渣の分析については、カリウムの分析法を新らしく原子吸光法に切り替えるための検討、およびその他の業務が重複したため次月繰越しが多くなつてゐるが、検討試験を終了し試料の測定に入ったので来月にはほとんどを処理できると見込んでい

第 1 表 9 月分依頼試料受入状況

番号	受付日 (月日)	依頼元	ループ名	試料数	分析成分	試料の種類
1	9/3	ナトリウム機器構造試験室	NaKループ	6	Na, K	NaK
2	9/7	高速実験炉部	一次系(54-09)	1	H ₂ , CH ₄ , ³ H	カバーガス
3	9/8	高速実験炉部	一次系(54-05)	1	O, ³ H, CP, FP	ナトリウム
4	9/10	高速実験炉部	一次系(54-10~12)	3	H ₂ , CH ₄	カバーガス
5	9/11	高速実験炉部	一次系(54-13)	1	H ₂ , CH ₄	カバーガス
6	9/19	高速実験炉部	一次系(54-14)	1	H ₂ , CH ₄ , ³ H	カバーガス
7	9/21	高速実験炉部	_____	2	H ₂ , N ₂	標準ガス
8	9/21	50MW蒸気発生器試験室	1MWITR装置	8	Na	配管洗浄水

第 2 表 試 料 处 理 状 况

		前月繰越			当月受付			当月実績			翌月繰越			
		一次系	二次系	小計	一次系	二次系	小計	一次系	二次系	小計	一次系	二次系	小計	
1. 高速実験炉部	ナトリウム	試料数	1	3	4	1	0	1	1	3	4	1	0	1
	カーバーガス	成 分 数							2	14	16			
	標準ガス	測 定 数							23	189	212			
2. ナトリウム機器構造試験室	NaK	試料数	1	2	3	6	0	6	7	2	9	0	0	0
		成 分 数							25	14	39			
		測 定 数							120	76	196			
3. ナトリウム流動伝熱試験室	粒状物	試料数		0		2			2			0		
		成 分 数								4				
		測 定 数							24					
4. ナトリウム技術開発室	ナトリウム	試料数		3		0		0		0		3		
	金属試験片	成 分 数								22				
		測 定 数							118					
5. 50 MW 蒸気発生器試験室	配管洗浄水	試料数		0		8		0		0		8		
		成 分 数								12				
		測 定 数							129					
6. 合 計		試料数		89		52		47		94				
		成 分 数						151						
		測 定 数						801						

第3表 「常陽」一次系ナトリウムの分析結果

試料番号	試料採取日 試料受付日	試料採取 条件	測定値						$\mu\text{Ci}/\text{gr Na}$	運転モード				
			*酸素	炭素	水素	*窒素	*塩素	*鉄	*ニッケル	*クロム	*チタニウム	*ナトリウム-22	*ナトリウム-24	*銀-110m
54-04	54.722(16:17) 54.723(16:00)	OF/T422C CT:130°C PL:<140°C FT: 23hr 43min	1.2 1.5 1.4	7.2 8.1 7.7	0.14 0.10 0.12	0.98 1.12 1.1	0.82 0.67 0.03	0.044 0.018 <1.0	<0.02 <0.02 <0.02	0.016 <0.01 <0.01	4.8×10 ⁻³ 9.2×10 ⁻² 4.8×10 ⁻³	<27×10 ⁻⁵ 9.2×10 ⁻⁵ <27×10 ⁻⁵	1.1×10 ⁻³ 1.1×10 ⁻⁵ 1.1×10 ⁻³	75MW 出力運転中
54-87														

*: 8月分析実施報告済, OF/T: オーバーフロータンク温度, CT: コールドトラップ温度, PL: プラグ温度,

FT: フラッシュング時間, []: 平均値

第4表 「常陽」二次系ナトリウムの分析結果

試料番号	試料採取日	試料受付日	試料採取条件	測定値						$\mu\text{Ci}/\text{gr Na}$	運転モード		
				酸素	炭素	水素	窒素	塩素	鉄	ニッケル	クロム	モリブデン	トリチウム
54-09	54.7.14(17:01)	D/T:348°C	1.99	5.2	0.11	1.1	2.2	0.019	<0.02	<0.01	<0.02	2.3×10^{-3}	6.5 MW 出力運転中
	54.7.15(17:00)	CT:119°C	2.04	3.8	0.09	1.0	2.4	0.025	<0.02	<0.01	<0.02	—	
	54.7.17	PL:138°C	*2.0	4.5	0.10	*1.1	*2.3	*0.02	*<0.02	*<0.01	*<0.02	$*2.3 \times 10^{-3}$	
		FT:24h											
54-10	54.7.22(16:05)	D/T:347°C	1.8	5.4	0.11	0.7	1.2	0.01	<0.02	<0.01	<0.02	3×10^{-3}	7.5 MW 出力運転中
	54.7.23(16:34)	CT:130°C	1.4	4.4	0.07	0.7	1.3	0.01	<0.02	<0.01	<0.02	—	
	54.7.23	PL: —											
		FT:24h 29min	*1.6	4.9	0.09	*0.7	*1.3	*0.01	*<0.02	*<0.01	*<0.02	$*3 \times 10^{-3}$	
54-11	54.8.22(11:05)	D/T:348°C	1.69	7.1	0.10	0.36	0.30	0.01	<0.02	<0.01	<0.02	5×10^{-3}	7.5 MW 出力運転中
	54.8.23(13:00)	CT:120°C	1.93	6.8	0.08	0.46	0.35	0.008	<0.02	<0.01	<0.02	—	
	54.8.24	PL:135°C											
		FT:25h 10min	1.8	7.0	0.09	0.4	<1	0.01	<0.02	<0.01	<0.02	5×10^{-3}	

* : 8月分析実施報告済, D/T:ダンプタンク温度, CT:コールドトラップ温度, PL:ブラグ温度, FT:フラッシュング時間,

□:平均値

第5表 「常陽」一次系カバーガスの分析結果

第5表 「常陽」一次系カバーガスの分析結果

試料番号	試料採取日 試料受付日	試 料 採取条件	測定値 (vol. ppm)							測定値 ($\mu\text{Ci}/\text{NCC}$)				運転モード
			水素	酸素	窒素	メタン	一酸化炭素	二酸化炭素	ヘリウム	^3H	^{41}Ar	^{133}Xe	^{85}Kr	
54-08	54.8.22 (9:53~11:53)	○炉容器温度 (°C) 入口A : 370 B : 369 出口A : 471 B : 466	3 4.4		5 9.5	2.1	< 1.1	< 2.2	< 0.3	1.1×10^{-4}	$< 1.1 \times 10^{-6}$	$< 3.9 \times 10^{-7}$	$< 5.0 \times 10^{-6}$	7.5 MW 出力運転中
		○主系統流量 (m^3/h) A : 1262 B : 1264	3 4.4		5 9.6	2.1	< 1.1	< 2.2	< 0.3	—	—	—	—	
	54.8.27	○炉容器温度 (°C) 入口A : 370 B : 369 出口A : 471 B : 466	3 4.2		5 9.5	2.1	< 1.1	< 2.2	< 0.3	—	—	—	—	
		○主系統流量 (m^3/h) A : 1262 B : 1264	3 4.3		5 9.5	2.1	< 1.1	< 2.2	< 0.3	1.1×10^{-4}	$< 1.1 \times 10^{-6}$	$< 3.9 \times 10^{-7}$	$< 5.0 \times 10^{-6}$	
54-09	54.9.7 (9:52~13:20)	○炉容器温度 (°C) 入口A : 246 B : 248 出口A : 247 B : 247	4 0.5			1 5.9				5.6×10^{-4}				燃料交換時
		○主系統流量 (m^3/h) A : 242 B : 235	4 0.1			1 5.9				—				
	54.9.7	○炉容器温度 (°C) 入口A : 246 B : 248 出口A : 247 B : 247	4 0.1			1 5.9				—				
		○主系統流量 (m^3/h) A : 242 B : 235	4 0.2			1 5.9				5.6×10^{-4}				
54-10	54.9.8 (9:27~11:40)	○炉容器温度 (°C) 入口A : 247 B : 248 出口A : 248 B : 247	2 5.2			1 4.0								燃料交換時
		○主系統流量 (m^3/h) A : 243 B : 238	2 5.0			1 4.4								
	54.9.10	○炉容器温度 (°C) 入口A : 247 B : 248 出口A : 248 B : 247	2 5.3			1 4.4								
		○主系統流量 (m^3/h) A : 243 B : 238	2 5.2			1 4.3								
54-11	54.9.8 (14:40~16:40)	○炉容器温度 (°C) 入口A : 247 B : 247 出口A : 248 B : 247	1 9.7			1 4.8								燃料交換時
		○主系統流量 (m^3/h) A : 243 B : 236	1 9.6			1 4.8								
	54.9.10	○炉容器温度 (°C) 入口A : 247 B : 247 出口A : 248 B : 247	1 9.6			1 4.5								
		○主系統流量 (m^3/h) A : 243 B : 236	1 9.6			1 4.7								
54-12	54.9.10 (13:32~15:32)	○炉容器温度 (°C) 入口A : 195 B : 195 出口A : 196 B : 196	1 6.7			1 3.0								燃料交換時
		○主系統流量 (m^3/h) A : 242 B : 237	1 6.7			1 2.6								
	54.9.10	○炉容器温度 (°C) 入口A : 195 B : 195 出口A : 196 B : 196	1 6.7			1 2.6								
		○主系統流量 (m^3/h) A : 242 B : 237	1 6.7			1 2.7								
54-13	54.9.11 (9:13~11:13)	○炉容器温度 (°C) 入口A : 199 B : 198 出口A : 199 B : 199	5.6			1 5.7								燃料交換時
		○主系統流量 (m^3/h) A : 245 B : 235	5.8			1 6.1								
	54.9.11	○炉容器温度 (°C) 入口A : 199 B : 199 出口A : 199 B : 199	5.9			1 5.7								
		○主系統流量 (m^3/h) A : 245 B : 235	5.8			1 5.8								
54-14	54.9.15 (11:30~13:40)	○炉容器温度 (°C) 入口A : 198 B : 198 出口A : 199 B : 198	1 2.2			7.4				< 0.3	2.7×10^{-4}			燃料交換時
		○主系統流量 (m^3/h) A : 236 B : 236	1 2.2			8.1				< 0.3	—			
	54.9.19	○炉容器温度 (°C) 入口A : 198 B : 198 出口A : 199 B : 199	1 2.2			7.9				< 0.3	—			
		○主系統流量 (m^3/h) A : 236 B : 236	1 2.2			7.8				< 0.3	2.7×10^{-4}			

□ : 平均値

第6表 「常陽」二次系カバーガスの分析結果

試料番号	試料採取日 試料受付日	採取条件	測定値 (vol. ppm)				測定値 ($\mu\text{Ci}/\text{NCC}$)			運転モード 75 MW 安定性試験中
			水素	酸素	窒素	メタン	一酸化炭素	二酸化炭素	ヘリウム	
54-08 (10:00-12:00)	○D/T 温度 34.8 °C	1.0	1.24	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	7.8×10 ⁶		
D/T	○軸封Arガス流量 0.245 (m ³ /h)	1.0	1.19	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	—		
		1.0	1.31	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	—		
		1.0	1.25	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	7.8×10 ⁶		
			0.7	9.5	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	7.0×10 ⁶	
			0.7	9.5	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	7.0×10 ⁶	
			0.7	9.9	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	—	
			0.7	9.6	<0.6	<1.1	<2.2	<0.3	7.0×10 ⁶	
54-08 OF/T	同上	同上	—	—	—	—	—	—	—	同上

□ : 平均値

第7表 「ナトリウム機器構造試験室」

NaK 蒸留残渣中のナトリウム絶対量の分析結果

試 料 番 号	採取NaK量 (g)	ナトリウム量 (μ g)	試 料 番 号	採取NaK量 (g)	ナトリウム量 (μ g)
B-2	1 0 . 3 0	1 6 2 0	B-17	1 5 . 0 2	1 8 2
-3	9 . 9 1	7 7	-19	1 9 . 4 9	3 4 4
-4	1 0 . 1 6	6 0	-20	2 0 . 3 4	1 0
-5	1 0 . 7 3	1 1 1	-21	2 4 . 0 9	3 6 1
-6	1 0 . 2 4	7 6	-22	2 4 . 3 7	3 8 4
-8	1 4 . 8 5	3 7 7	-23	2 4 . 0 9	4 0 2
-9	1 4 . 2 4	6 7	-24	2 4 . 0 6	2 1 0
-11	1 4 . 7 1	3 1 9	-25	2 4 . 3 7	1 9 9
-12	2 0 . 2 0	2 8 3	-26	2 4 . 5 3	2 7 9
-13	2 0 . 7 8	4 6 6	-27	2 4 . 0	2 5 9
-14	2 0 . 2 6	1 5 0	-28	2 4 . 7 2	1 9 5

• コールドトラップ温度， 150(℃)

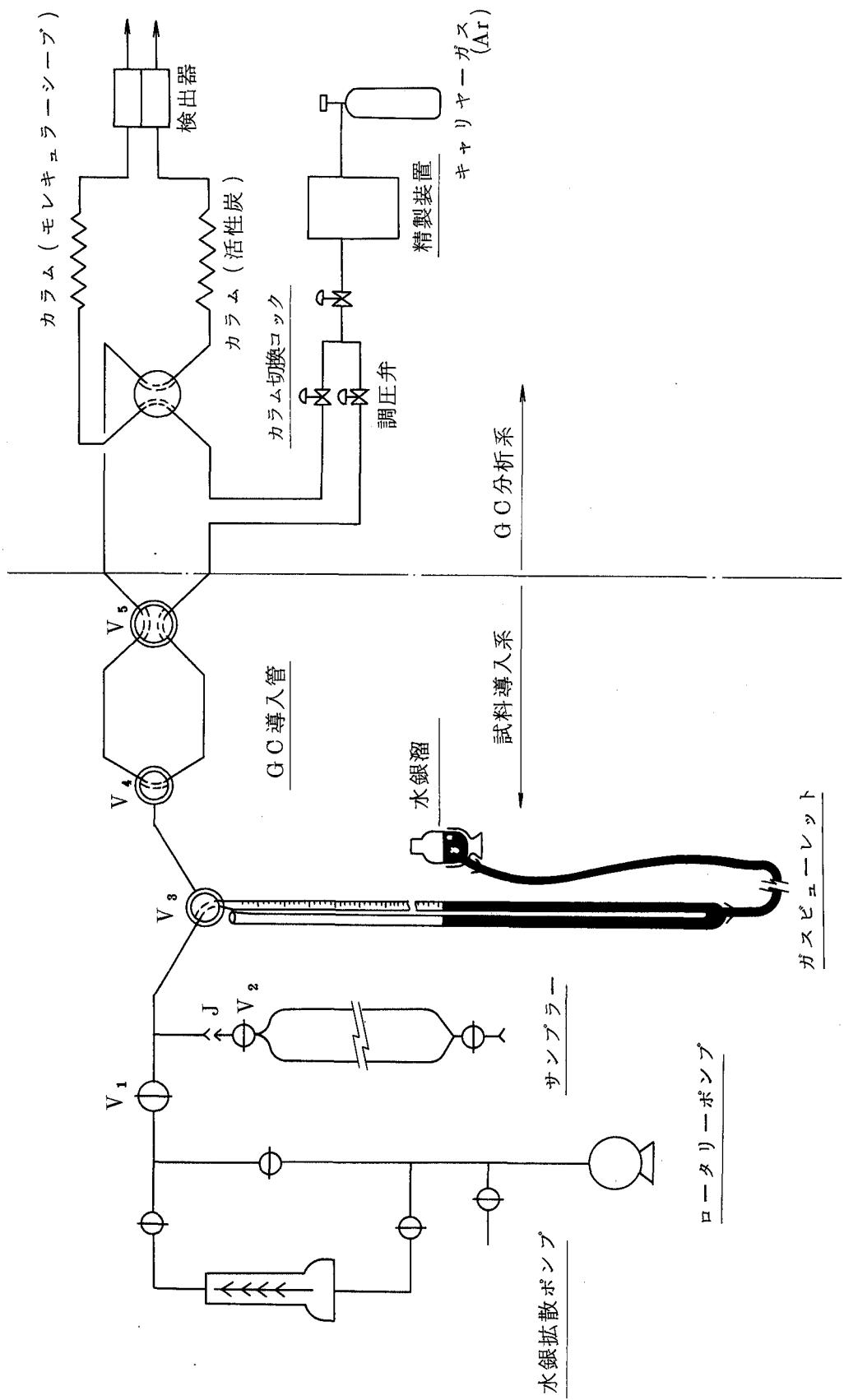
第8表 「ナトリウム技術開発室」ナトリウムの分析結果

試験 ループ 番号	試料 条件	試料採取	測定値 (wt. ppm)						
			酸素	炭素	鉄	クロム	ニッケル	コバルト	マンガン
自己融着 摩擦試験 試料 SW-1	○フラッシング時間 7.4.5 (h)	3.6 2	2.5	0.04	0.02	<0.02	<0.01	<0.01	<0.02
	○コールドトラップ温度 120 (°C)	—	—	0.04	0.02	0.02	<0.02	<0.01	<0.02
	○ナトリウム流量 11.6 (ℓ/min)	3.6	2.4	0.04	0.02	0.02	<0.02	<0.01	<0.02
炭素移行 試験 #6	○フラッシング時間 7.0 (h)	1.2.3	2.3	—	—	—	—	—	—
	○コールドトラップ温度 150 (°C)	1.2.7	2.0	—	—	—	—	—	—
	○プラグ温度 190~195 (°C)	1.2.5	2.2	—	—	—	—	—	—
炭素移行 試験 #6	○フラッシング時間 5.0 (h)	5.7.8	3.0	—	—	—	—	—	—
	○コールドトラップ温度 150 (°C)	5.7.9	2.5	—	—	—	—	—	—
	○プラグ温度 130 (°C)	5.7.9	2.8	—	—	—	—	—	—

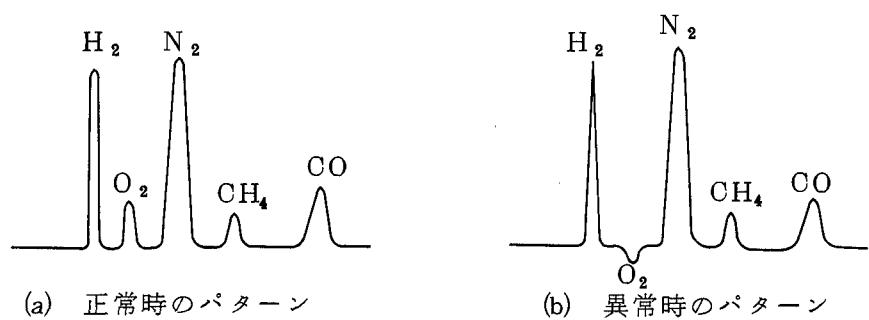
□: 平均値

第9表 保守，点検結果

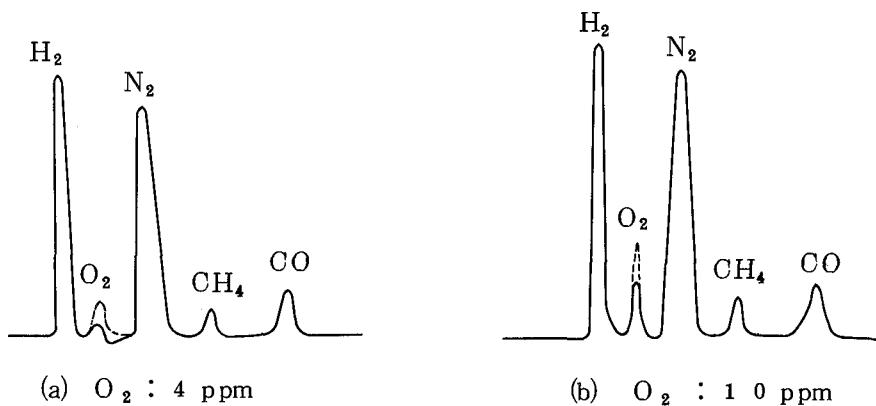
装置名	運転状況	保守点検項目
グローブボックス VAC 1	良好	真空ポンプ，Vベルト交換
グローブボックス VAC 2	良好	
グローブボックス NJK 1	良好	
グローブボックス NJK 2	良好	
グローブボックス NJK 3	停止中	
ガスクロマトグラフ H ₁	良好	
ガスクロマトグラフ H ₂	良好	
ガスクロマトグラフ H ₃	良好	
ガスクロマトグラフ C ₁	良好	
ガスクロマトグラフ C ₂	良好	9/27, 運転開始
ガスクロマトグラフ C ₃	良好	
X線マイクロアナライザ	良好	フィラメント交換 電子ビーム発生部クリーニング
多重波高分析装置	良好	
純水製造装置 1	良好	9/27, 缶交換
純水製造装置 2	良好	
質量分析計 M 5 2	良好	フィラメント，チャンバーヒーター交換， セラミック等分解清掃
質量分析計 RMU-6 S	良好	I G管交換
一般空調装置	良好	
特殊空調装置	良好	
ドラフト排風機	良好	排気用ファンのベアリング交換
ホット排風機	良好	



第1図 カバーガス分析用ガスクロロジシステムのフローシート



第2図 酸素の反転したクロマトグラム



第3図 標準ガスによる酸素のクロマトグラム

(点線：正常時の酸素ピーク高)