KfK 2821 B Juli 1979

Betrieb und Nutzung des FR 2 im Jahre 1978

J. Blümle Hauptabteilung Kerntechnische Betriebe

Kernforschungszentrum Karlsruhe

KERNFORSCHUNGSZENTRUM KARLSRUHE

Hauptabteilung Kerntechnische Betriebe

KfK 2821 B

Betrieb und Nutzung des FR2
im Jahre 1978

J. Blümle

Als Manuskript vervielfältigt Für diesen Bericht behalten wir uns alle Rechte vor

Kernforschungszentrum Karlsruhe GmbH ISSN 0303-4003

Betriebsbericht über den schwerwassermoderierten

Forschungs- und Prüfreaktor FR2

für das Jahr 1978

Im Berichtszeitraum fiel die endgültige Entscheidung, den Reaktor FR2 nach Verbrauch der vorhandenen Brennelemente, also etwa gegen Ende des Jahres 1981, stillzulegen.

Dessen ungeachtet war der Reaktor auch im 13. Betriebsjahr nach der Leistungserhöhung auf 44 MW experimentell gut genutzt. Er erreichte bei einer Energieerzeugung von 8260 MWd eine Verfügbarkeit von 92 % der geplanten Vollastbetriebszeit.

Bei der experimentellen Nutzung war eine Verschiebung zu den Strahlrohrexperimenten zu verzeichnen. Trotz eines weiteren Ausbaus dieser Einrichtungen - neu hinzu kam ein zusätzliches Vierkreisdiffraktometer - konnten die Experimentieranforderungen insbesondere von Universitäten und anderen externen Forschungsinstituten kaum befriedigt werden.

Weitere neue Experimentiereinrichtungen sind eine schnelle Rohrpostanlage zur Bestimmung der Nachzerfallswärme von U-235 im Zeitbereich von 10 bis 1000 Sekunden sowie eine erweiterte Aktivierungsanlage zur Erzeugung von Argon 41 für die Messung von 2-Phasen-Strömungen für das HDR-Sicherheitsprogramm.

Der Heißdampfhochdruckkreislauf, in dem zum ersten Mal im FR2 vorbestrahlte und danach in der Heißen Zelle des FR2 instrumentierte Prüflinge für Experimente zum Brennstabversagen beim Kühlmittelverluststörfall zum Einsatz kamen, wurde mit einem neuen Druckrohr ausgerüstet.

Die übrigen Experimente liefen bis auf die nahezu zum Stillstand gekommene Siliziumdotierung im wesentlichen gegenüber dem Vorjahr unverändert weiter. Es sind dies die Tieftemperaturbestrahlungsanlage, die Kalte Neutronenquelle, 8 instrumentierte Kapselversuchseinsätze, die Isotopenbestrahlungsanlagen, die Einrichtung zur Erzeugung von Spaltmolybdän sowie die Neutronenradiografieanlage und die γ -Bestrahlungsanlage.

Summary

Report of Operation in 1978 of the FR2 Heavy Water Moderated

Research and Materials Testing Reactor

During the period of reporting the definite decision was taken to decommission the FR2 reactor after the present fuel elements will have been consumed, i.e. by the end of 1981.

Irrespective of this decision the experimental utilization of the reactor was good also in its 13th year of operation after power rise to 44 MW. Generating 8,260 MWd of energy, the reactor attained 92 % availability of the planned time of full load operation.

In experimental utilization a shift was recorded towards beam tube experiments. Despite the further extension of these facilities - a four-circle diffractometer was installed in addition - it was hardly possible to satisfy the requests for experiments coming above all from universities and other external research institutes.

Further new experimental devices are a fast rabbit system for the determination of the post-decay heat of U-235 within the 10 to 1000 seconds range and an extended activation system for generating argon-41 to be used in the measurement of two-phase flows under the HDR safety program.

The superheated steam high-pressure loop accommodating for the first time specimens preirradiated in FR2 and subsequently instrumented in the FR2 Hot Cell for experiments on fuel rod failure in case of a loss-of-coolant accident have been provided with a new pressure tube.

The rest of experiments were carried on without major modifications except for silicon doping which has nearly been abandoned. These experiments relate to the low-temperature irradiation facility, the cold neutron source, eight instrumented capsule test rigs, the isotope irradiation devices, the system for generating fission molybdenum as well as the neutron radiography system and the γ -irradiation facility.

Inhaltsverzeichnis

- 1. Zusammenfassung
- 2. Berichtszeitraum
- 3. Betriebsdaten des Reaktors FR2
- 4. Strahlenschutz
- 5. Abgabe radioaktiver Gase über den FR2-Abluftkamin
- 6. Meldepflichtige Störfälle
- 7. Funktions- und Wiederholungsprüfungen
- 8. Beladung und Abbrand
- 9. Reaktivitätsverhalten
- 10. Leistungsverteilung und Neutronenflußdichte
- 11. Betrieb der Reaktorhilfseinrichtungen
- 12. Isotopenproduktion
- 13. Dotierungsbestrahlungen von Reinstsilizium
- 14. D₂0-gekühlter Isotopen-Bestrahlungseinsatz
- 15. Strahlrohrexperimente
- 16. Neutronenradiograficanlage.
- 17. Kapselversuchseinsätze
- 18. Kreislaufexperimente
- 19. Sonstige Bestrahlungen und Experimente
- 20. Einsatzleiter vom Dienst für das Kernforschungszentrum Karlsruhe
- 21. Tabellen und Diagramme

1. Zusammenfassung

1.1 Betrieb des Reaktors

Der Reaktor FR2 wurde im Jahre 1978 entsprechend dem Terminleitplan mit seiner thermischen Nennleistung von 44 MW betrieben. Gegenüber den Vorjahren verringerte sich die Zahl der Betriebszyklen von sechs auf fünf. Eine Übersicht über den Betriebsverlauf gibt Abb.1.1

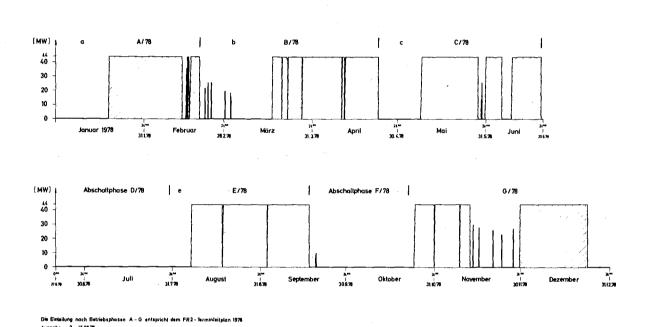


Abb.1.1: Betriebsdiagramm des FR2 im Jahre 1978

Ursache der gegenüber den Vorjahren geringeren Nutzung war einmal das zeitlich aufwendige Tätigwerden des Technischen-Überwachungsvereins für Wiederholungsprüfungen aufgrund der neuen BMI-Richtlinien. Zum anderen benötigte Experiment 102 - Transientenversuche mit vorbestrahlten Brennstoffprüflingen zur Untersuchung eines Kühlmittelverluststörfalls in Leichtwasserreaktoren - viel Reaktorzeit, die nicht für andere Experimente genutzt werden konnte. Wie bisher wurden in den Abschaltwochen die erforderlichen Brenn-

elementumladungen und fällige Reparatur- und Wartungsarbeiten an den Reaktorkreisläufen sowie an den Kreislauf- und Strahlrohrexperimenten durchgeführt.

Es ergaben sich die in der nachfolgenden Tabelle aufgeführten Unterbrechungen der planmäßigen Betriebszeiten.

Tabelle 1.1: Betriebsunterbrechungen im Jahre 1978 (in Klammern die Zahlen des Vorjahres)

Betriebsunter- brechungen	•	nzahl esamt	-	störungs- bedingt	durch Fehl- bedienung
Leistungsbe- grenzungen	3	(4)	.0	3	0
Leistungsrück- nahmen	5	(12)	0	5	0
Abschaltungen von Hand	9	(10)	2	7	0
Automatische Abschaltungen	11	(19)	1	8	2
Startver- zögerungen	4	(1)	2	2	0

Die vorgenannten Betriebsunterbrechungen führten zu einer Ausfallzeit von rd. 13,4 Vollastbetriebstagen.

Es ereigneten sich zwei erwähnenswerte Störfälle, nämlich ein Brand in der Hochspannungseinspeisung der elektrischen Energieversorgung, der Dieselbetrieb und Reaktorabschaltung zur Folge hatte, sowie ein Primärpumpenausfall durch einen Schaltfehler, verursacht durch das Erdbeben vom 3.9.1978, der ebenfalls zu einer Reaktorabschaltung führte.

1.2 Experimentelle Nutzung

In den Isotopen-Bestrahlungseinrichtungen wurden 2383 Kapseln mit zum Teil mehreren Proben im Auftrag von Industrie, internen und externen Forschungsinstituten sowie von Hochschulen bestrahlt.

Bei den Dotierungsbestrahlungen von Silizium ist ein starker Rückgang zu verzeichnen. Die Industrie als Auftraggeber ist offensichtlich zur Sicherstellung ihrer Halbleiterproduktion nach der Stillegung des FR2 auf andere Reaktoren im In- und Ausland ausgewichen. Es wurden rd. 37 kg bestrahltes Silizium ausgeliefert.

Im Dezember 1978 fand im HDR-Karlstein der erste Versuch des HDR-Sicherheitsprogramms zur Messung von Zweiphasen-Massenströmungen mittels des Radiotracerverfahrens statt. Dazu wurden 3 Lieferungen aktiviertes Argon aus der neu errichteten leistungsfähigeren Aktivierungsanlage entnommen.

Für die Erzeugung von Spaltmolybdän aus Uran-235 zur Technetium-99^m-Gewinnung für medizinische Zwecke wurden 50 Brennstoffplatten (pro Platte 1,4 g U-235) bestrahlt.

An den nutzbaren Strahlrohrausgängen sind z.T. durch Mehrfachnutzung 22 Versuchsaufbauten aufgebaut. Rund die Hälfte der Anlagen waren für Experimente aus den Forschungsbereichen nukleare Festkörperphysik und Strukturanalyse des Instituts für Angewandte Kernphysik des Kernforschungszentrums in Betrieb. Die Neutronenbeugungsanlagen wurden nahezu vollständig von externen Gruppen verschiedener Universitäten und Forschungsinstitute genutzt.

Im Jahre 1978 gingen eine schnelle Rohrpostbestrahlungsanlage, ein zusätzliches Vierkreisdiffraktometer und ein Meßplatz für Filmmethoden in Betrieb.

Die Auslastung des Reaktors mit bis zu 8 instrumentierten Brennstoffkapselversuchseinsätzen und 1 Vorbestrahlungseinsatz hatten in etwa den Umfang des vergangenen Jahres. Die Tieftemperatur-Bestrahlungsanlage (Exp. FR2/2) wurde für Untersuchungen metallischer Proben bei tiefen Temperaturen vom MPI-Stuttgart betrieben. Die Einrichtung war mit 80 % der geplanten Experimentierzeit gut genutzt. Wegen defekter Expansionsmaschine konnte diese Anlage in den letzten beiden Monaten des Jahres 1978 nicht genutzt werden.

Im Berichtszeitraum sind 13 Proben bestrahlt und ausgemessen worden.

Die Kalte Neutronenquelle (Exp. FR2/16) dient zur Gewinnung von subthermischen Neutronen mit ausreichender Flußdichte durch Moderation thermischer Reaktor-Neutronen an flüssigem Wasserstoff. Mit rd. 90 % war die zeitliche Nutzung dieser Versuchsanlage durch das Institut für Angewandte Kernphysik des Kernforschungszentrums unverändert hoch. Eine Ausfallzeit von rd. 272 Stunden entstand durch vorzeitige Verschleißerscheinungen an den Stopfbuchsenpackungen des Trockenlaufkompressors.

Im Heißdampf-Hochdruckkreislauf wurden Transienten-Versuche (Exp. FR2/102) zur Untersuchung des Brennstabverhaltens bei Kühlmittelverluststörfällen mit elektrisch beheizten und mit nuklear beheizten nicht vorbestrahlten und vorbestrahlten Prüflingen erfolgreich durchgeführt. Die Anlage war rd. 485 Stunden in Betrieb, es erfolgten insgesamt 20 Transientenversuche. Diese Experimente beeinträchtigten stark die Nutzung des Reaktors für andere Experimente. In der 42. Woche wurde der Reaktoreinsatz wegen Erreichens der zulässigen Betriebszeit durch einen neuen Reaktoreinsatz ersetzt. Die Y-Bestrahlungseinrichtung im Brennelementlagerbecken war durchgehend belegt. Es wurden insgesamt 34 Bestrahlungen von Materialien verschiedenster Art im Auftrag von Industrie und internen Auftraggebern bestrahlt. Mit der Planung einer zweiten Bestrahlungseinrichtung für ein Vorhaben des Projekts Wiederaufarbeitung hat man begonnen.

Mit der Neutronenradiografieanlage sind 190 Aufnahmen von bestrahlten und unbestrahlten Prüflingen für das Versuchsvorhaben Exp. FR2/102 gewonnen worden. Ebenfalls für das Exp. FR2/102 war 1 Vorbestrahlungseinsatz mit UO₂-Brennstäben in Bestrahlungsposition.

1.3 FR2-Terminleitplan 1978

Bedingt durch PNS-Versuche zum Brennstabversagen im Heißdampf-Hochdruckkreislauf wurden einige Änderungen des Terminleitplanes für die 2. Jahreshälfte 1978 notwendig.

Den nach den tatsächlichen Gegebenheiten überarbeiteten Terminleitplan zeigt Abb. 1.2.

1.4 Strahlenbelastung und Abgabe radioaktiver Gase

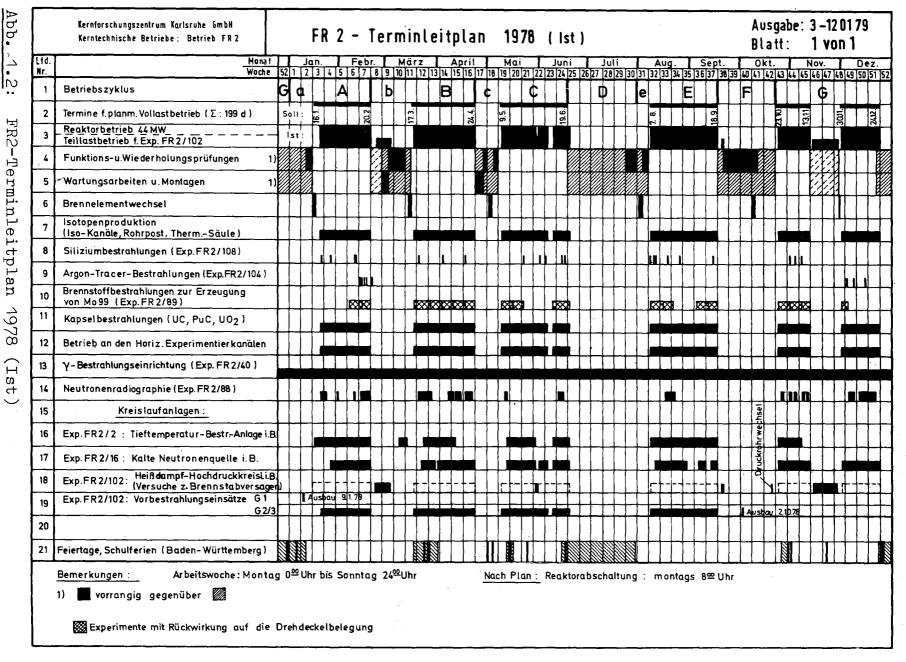
Die Strahlenbelastung der am FR2 tätigen Mitarbeiter erreichte mit einer maximalen Jahres-Personendosis von 18 mJ·kg⁻¹ (1,8 rem) nicht die nach der Strahlenschutz-verordnung zulässigen Grenzen. Ableitungen an radioaktiven Stoffen aus dem Abluftschornstein blieben deutlich unter den nach dem Abluftplan erlaubten Werten.

1.5 Meldepflichtige Störfälle

Im Berichtszeitraum erreigneten sich 14 meldepflichtige Störfälle nach Kategorie C. Sie blieben ohne besondere Auswirkungen. Die Beseitigung der Fehler erfolgte durch die eigene Betriebsinstandhaltung.

1.6 <u>Einsatzleiter_vom_Dienst_für_das_Kernforschungszentrum</u> (EvD)

Der Bereich FR2 der Kerntechnischen Betriebe stellt mit dem jeweiligen Schichtleiter des FR2 auch den "Einsatzleiter vom Dienst (EvD)" für das Kernforschungszentrum. Im Jahre 1978 waren die EvD in 69 Einsätzen mit 44,5 Einsatzstunden tätig.



2. Berichtszeitraum

1.1.1978, 0^{00} Uhr bis 31.12.1978, 24^{00} Uhr entsprechend 8 760 h = 365 d.

3. Betriebsdaten des Reaktors FR2

3.1	Betriebszeiten		Plan	nach Betriebs- aufzeichnungen Ist7		
		(h)	(d)	(h)	(b)	
	Gesamt (Reaktor- start und R.kritisch)			4695,53	195,65	
	N > 10 ⁻³ N _N	4840,00	201,66	4547,14	189,46	
	Reaktorleistung > 43 MW	4776,00	199,00	4411,82	183,83	

3.2 Reaktorleistung und Energieabgabe

Planmäßige Reaktorleistung

Mittlere Reaktorleistung

(ermittelt aus dem Quotienten Energieabgabe und Betriebszeit > 10⁻³N_N)

43,6 MW

Energieabgabe

198245,80 MWh = 8260,24 MWd

3.3 Ausfallzeiten

Reaktor außer Betrieb 321,11 h = 13,38 d verminderte Reaktorleistung (<43 MW) 384,54 h = 16,02 d

3.4 Zeitliche Nutzung

Gesamtbetriebszeit bezogen auf Berichtszeit	53 , 60 %
Leistungsbetriebszeit (N > $10^{-3} \rm N_N$) bezogen auf planmäßige Betriebszeit	93,79 %
Vollastbetriebszeit (N > 43 MW) bezogen auf planmäßige Vollastbetriebszeit	92,38 %

Die Abbildungen 3.1 und 3.2 geben einen vergleichenden Überblick über die Betriebszeit bei $N > 10^{-3} N_N$, die Energieabgabe und die Verfügbarkeit der letzten Jahre:

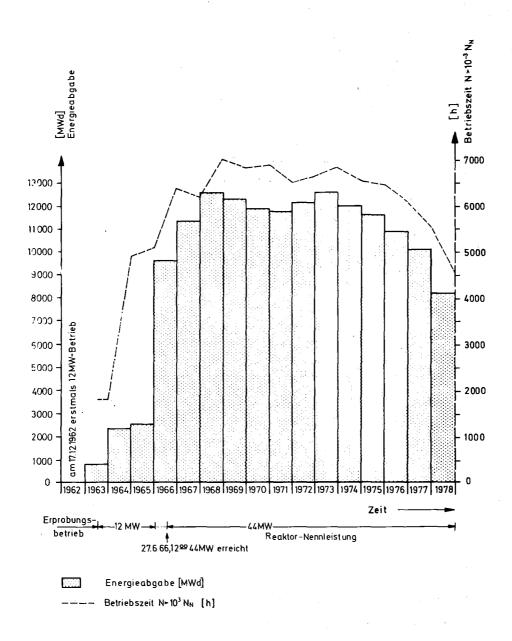


Abb. 3.1: Betriebsdaten des FR2

Weitere Einzelheiten, einschließlich der gegenüber dem Plan fehlenden Betriebszeiten, können aus den unter Punkt 21 beigefügten Tabellen 21.1 und 21.2 sowie den Formblättern 148b/109 bis 115 entnommen werden.

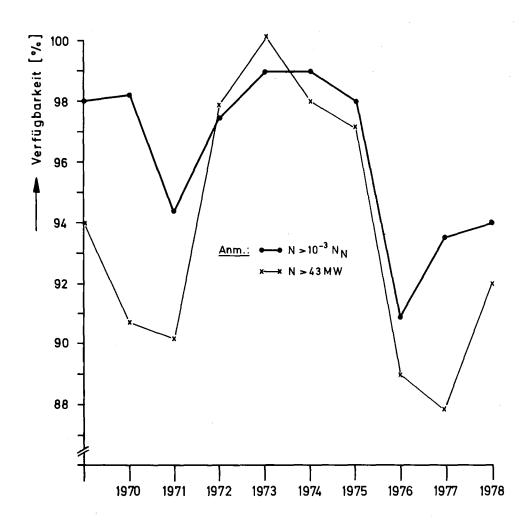


Abb. 3.2: Verfügbarkeit des FR2 bezogen auf planmäßige Betriebszeit

4. Strahlenschutz

Die Strahlenbelastung der am FR2 tätigen Mitarbeiter (Betrieb und Wartung) hielt sich in den nach Anlage X der Strahlenschutzverordnung zulässigen Grenzen. Die höchsten Werte ergaben sich im Bereich Brennelementumladung (siehe Abb. 4.1 und 4.2). Nennenswerte Personenkontaminationen traten nicht auf.

Die nach Paragraph 39 der Strahlenschutzverordnung geforderten Strahlenschutzbelehrungen wurden durchgeführt.

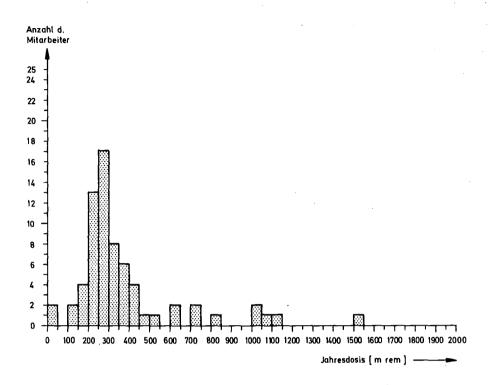


Abb. 4.1: Strahlenbelastung der KTB/FR2-Mitarbeiter (Betrieb und Wartung) im Jahre 1978 nach Glasdosimetrie

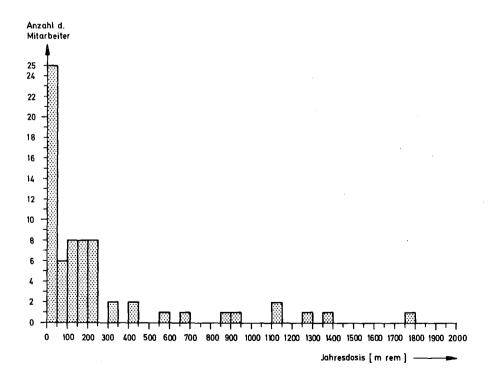


Abb. 4.2: Strahlenbelastung der KTB/FR2-Mitarbeiter (Betrieb und Wartung) im Jahre 1978 nach Taschenionisationskammern

5. Abgabe radioaktiver Stoffe über den FR2-Abluftschornstein Die Abgabe an radioaktiven Stoffen aus dem Abluftschornstein blieb deutlich unter den nach dem Abluftplan des Kernforschungszentrums erlaubten Werten (Abb. 5.1 und 5.2).

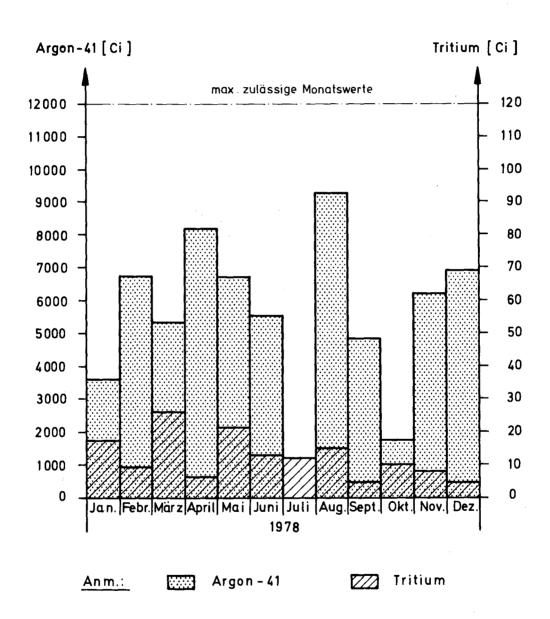
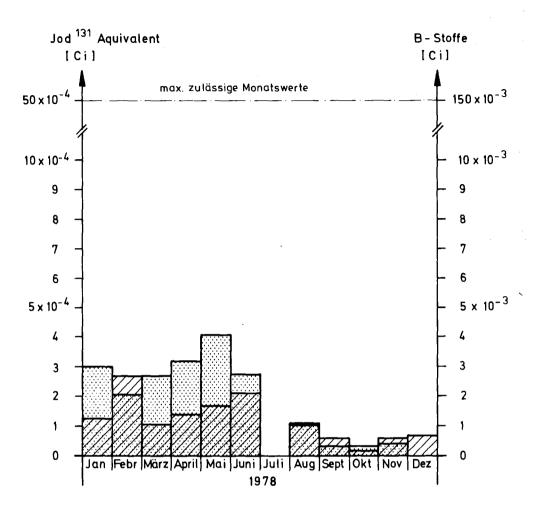


Abb. 5.1: Abgabe von Ar-41 und H-3 (als Wasserdampf) über den FR2-Abluftschornstein

Als Verbesserung wurde die Meßstelle zum diskontinuierlichen Nachweis von tritiumhaltigem Wasserdampf in der Abluft so umgebaut, daß die Aktivität einer Probe nach 20 Minuten angezeigt wird (vorher 3-4 Stunden).



Anm.: Jod¹³¹-Aquivalent

B-Stoffe = Beliebige Mischung von β-u.γ-Strahlern,wenn die α-Strahler sowie Radiojodisotope, Pb-210, Ac-227, Ra-228, Pu-241, Am-242 m u.Cf-254 unberücksichtigt bleiben können.

Abb. 5.2: Abgabe von Jod-131 und B-Stoffen über den FR2-Abluftschornstein

6. Meldepflichtige Störfälle

Die im Jahre 1978 an das Ministerium für Arbeit, Gesundheit und Sozialordnung Baden-Württemberg gemeldeten Störfälle können Tabelle 6.1 entnommen werden:

Tabelle 6.1: Störfälle im Jahre 1978

Störfal	- i	Vorkommis	Störfall-Beseitigung bzw.
Tag	lfd.Nr.		Vorkehrung gegen Wiederholung
18.01.78	39	Programm "o" (Moderatorablaß aus dem Reaktortank) bei Wartungsarbeiten nach Schalterbetätigung nicht angelaufen	Ein-Taster mit Deppelkontaktein- satz ausgewechselt.
14.02.78	40	Ca. 10 cm D ₂ O aus Kontrollbehrung von Ventil 19.50 ausgetropft.	Membranwechsel; Austausch gegen Faltenbalgventil am 29.6.1978.
16.02.78	41	Trimmabschaltstab Pos. 4 beim Reaktorstart abgefallen (Unterbrechung in der Stromzuführung des E-Magneten).	Trimmabschaltstab-Wechsel
24.02.78	42	Umschaltung der Abgänge elektrische Ener- gieversorgung BE-Flasche und BE-Absenkschacht von Notschiene I auf Notschiene II bei Prüfung nach PHB 1.201 beim ersten Versuch nicht erfolgt. Weitere 10 Versuche liefen einwandfrei.	Reinigen der Relais RH 104; Relais RH 104 gegen RHG 114 in der 39. und 40. Woche ersetzt.
11.04.78	43	Schalterfall in E-Zentrale la; Reaktorab- schaltung durch Exp. FR2/2. Wackelkontakt am Lötanschluß der Betätigungs- spule des Netzschützes für den He-Kompressor- motor. Durch Flattern des Schützes sprach Überstromzeitrelais des Trafoschalters an.	
22.06.78	44	Blockierte Hauptpersonenschleuse	Druckrollenbolzen des "Zu" Endschalters erneuert.
06•06•78	45	Brand eines Hochspannungswandlers in der 20 kV-Anlage der EZI (siehe Pkt. 11.7)	Neben dem ausgebrannten Spannungs- wandler wurden aus Sicherheitsgründer auch die restlichen Wandler ausge- wechselt.
04•08•78	46	Austritt von ca. 1,75 m ³ Kreislaufhelium (Aktivitätsinhalt 0,7 µCi Xe 135) bei Trimmabschaltstab-Wechsel infolge Abschaltung der Steuerluft und dadurch erfolgter falscher Ventilstellung	
03.09.78	47	Fehlerhaftes Ansprechen der Quecksilber- schaltröhre eines Hauptpumpen-Wirkleistung- relais infelge eines Erdbebens (siehe Pkt. 11.1) bewirkte den Ausfall der D ₂ O-Haupt- pumpe 1.5 und über Kanalgruppe 7 des Sicher- heitssystems eine Reaktorschnellabschaltung.	Pumpenzuschal tung

Störfa	11	Vorkomnis	Störfall-Beseitigung bzw.
Tag	lfd.Wr.		Vorkehrung gegen Wiederholung
28.09.78	48	Ausfall eines Neutronenflußmeßkanals (3a/III) infolge Erdschluß	Ersatzelektronik eingebaut, neue Meßkammer aufgesteckt.
03.10.78	49	Bei einer Funktiensprüfung sprach bei Auslösen des Signals "Netzausfall" ein weiterführendes Steuerrelais infolge Drahtbruch nicht an.	Einbau eines neuen Relais.
03•10•78	50	Gealterte Siebkondensatoren in den Überwachungs- einheiten K3b/III,festgestellt bei jährlicher Funktionsprüfung.	Erneuerung der Siebkondensatoren aller Überwachungseinheiten.
21.10.78	51	Wasser im Kurbelraum des Diesels von Sofortbe- reitschaftsaggregat l; Korrosion an 2 Zylinderlaufbuchsen.	Laufbuchsen ausgewechselt, Über- prüfung der restlichen Diesel auf ewtl. Schäden.
14-12-78	52	Bleckierte Hauptpersonenschleuse	Mutter des Verbindungsgestänges der Verriegelungsbolzen angezogen. Über- prüfung aller Schleusen auf ähnliche Defekte.

Alle genannten Störfälle gehörten zur Kategorie C (Meldung mittels Formblättern innerhalb von 2 Wochen). Sie blieben ohne besondere Auswirkungen.

7. Funktions- und Wiederholungsprüfungen

Im Jahre 1978 wurden alle geforderten Funktions- und Wiederholungsprüfungen gemäß Genehmigungsbescheid für den FR2 durchgeführt. Die Prüfungen an den sicherheitstechnisch wichtigen Anlagenteilen sind nach den BMI-Richtlinien und wo erforderlich im Beisein von TÜV-Sachverständigen durchgeführt worden. Der TÜV war dabei 526 Stunden tätig. Weitere Informationen siehe Funktionsprüfungspläne des Jahres 1978, Formblatt 294a, Blatt 1 bis 7 in Pkt. 21.

8. Beladung und Abbrand

Die Beladung des Reaktors während der Betriebsphasen A bis G/1978 ist aus den im Pkt. 21 befindlichen Beladungsund Belegungsplänen (Formblatt Nr. 9/4) ersichtlich. Eine Zusammenfassung der Beladungszustände (nur Einbauten mit Brennstoff) zeigen Abbildung 8.1 und Tabelle 8.1.

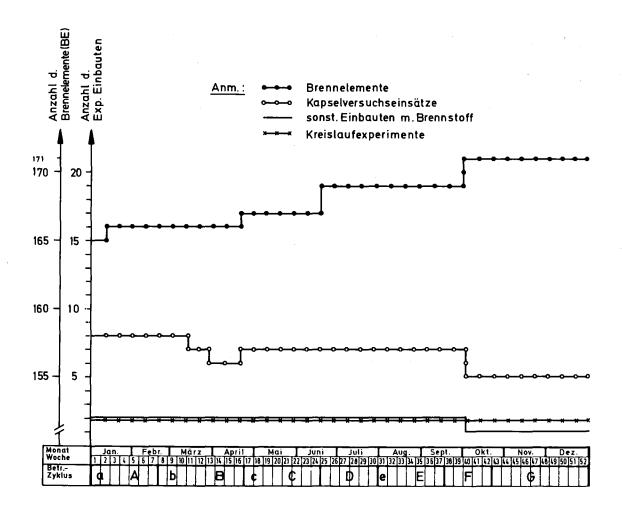


Abb. 8.1: Übersicht über die vertikalen Reaktoreinbauten mit Brennstoff

Tabelle 8.1: Beladungszustände des FR2 im Jahre 1978 (nur Einbauten mit Brennstoff)

Betr Phase	Bel. Plan		Zul	V adungen	eränderur 	ngen zu	-	n des Be ladunger			etzun	.gen			tand im eaktor	1	Summe gesant		setzten Positionen om Reaktorkreislauf
	Nr.	BE- Typ 8		sonst. Exp.	Kreisl. Exp.	BE- Typ B			Kreisl. Exp.			sonst. Exp.	BE- Typ 8	1	sonst. Exp.	Kreisl. Exp.	im Reaktor	auf Gitter- positionen	auf Zwischengitter positionen
A/78	397 398	9	į			8		1		58			166 166	8	2 2	2 2	178 178	168 168	8 8
B/79	399 400 401 402 403	7	1			7	2			44	2 1 1		166 166 166 166 166	8 7 7 7 6	2 2 2 2 2	2 2 2 2 2	178 177 177 177 176	168 168 168 168 168	8 7 7 7 6
c/79	404 405 406	8	1			7				53			167 167 167	7 7 7	2 2 2	2 2 2	178 178 178	170 170 170	6 6 6
D/78	407	(2)											169	7	2	2	180	172	6
E/78	408 409	6				6				32			169 169	7	2 2	2 2	180 180	172 172	6 6
r/78	410 411	6(1)				7	2	1		43			169 171	7 5	2	2 2	1 80 179	172 173	6
G/78	412 413	ı	1			1	1	-		7			171 171	5	1	2 2	179 179	173 173	4
Gesal	ıtı	42	3			36	6	2		237	4								

Der mittlere Abbrand des FR2-Gleichgewichtskerns hat sich gegenüber den Vorjahren leicht geändert und liegt bei rd. 9,2 MWd/kg Uran. Der über das Jahr 1978 gemittelte mittlere Abbrand der 36 planmäßig ausgebauten Brennelemente des Typs 8 (UO2-Elemente, Anreicherung 2 %) betrug 15,6 MWd/kg_U (Abb. 8.2). Die aus dem Reaktor ausgebauten Brennelemente wurden alle in der Heißen Zelle des FR2 besichtigt. Beschädigungen konnten dabei nicht festgestellt werden.

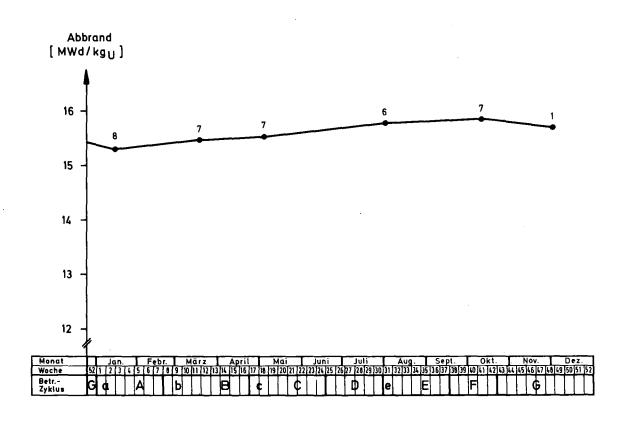


Abb. 8.2: Mittlerer Abbrand und Anzahl der planmäßig ausgebauten Brennelemente

9. Reaktivitätsverhalten

Das Zeitverhalten der Reaktivität des FR2 ist aus den im Pkt. 21 befindlichen Diagrammen - Formblatt Nr. 183d/101 bis 183d/115 ersichtlich.

Aus der Stellung der Trimmabschaltstäbe (siehe Abb. 9.1) konnte die mittlere jährliche Überschußreaktivität für den frisch umgeladenen Reaktor (ohne Xenonvergiftung) und das Jahresmittel der Regelreserve am Ende einer Betriebsphase bestimmt werden. Die Reaktivitätsänderung, bedingt durch Abbrand und Spaltproduktvergiftung, wurde für jede Betriebsphase des Jahres 1978 durch keff-Rechnungen abgeschätzt.

Die Überschußreaktivität für den kalten, unvergifteten und frisch umgeladenen Reaktor betrug im Jahresmittel:

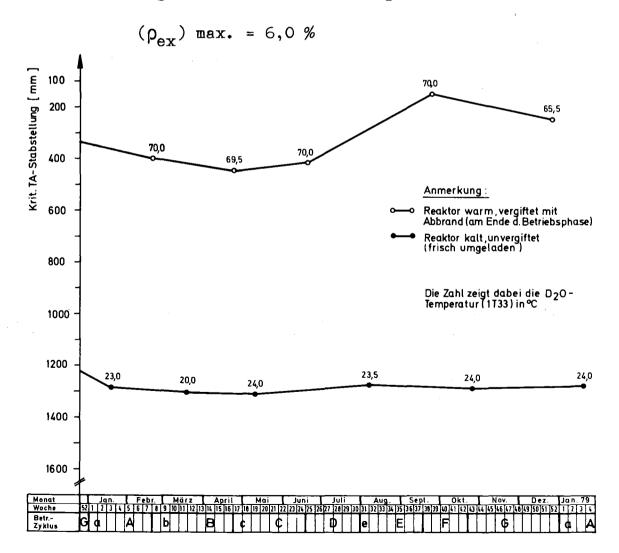


Abb.: 9.1 Eintauchtiefe aller 15 Trimmstäbe für verschiedene Reaktorzustände

Am Ende einer Betriebsphase betrug das Jahresmittel der Überschußreaktivität für die Regelreserve:

$$(\rho_{ex})$$
 min. = 0,4 % (TA = 300 mm) (FR = 400 mm).

Daraus ergibt sich ein Reaktivitätsverlust im Jahresmittel von:

$$(\rho_{ex})$$
 max. - (ρ_{ex}) min. = 5,0 %.

Der Reaktivitätsverlust setzt sich aus folgenden Anteilen zusammen:

Abbrand: 1,2 %

Spaltproduktvergiftung: 2,8 % (Xe und Sm)

Temperatureinfluß: 1,0 %

Die Abschaltreaktivität von 15 Trimmabschaltstäben (TA) betrug:

$$\rho_{TA} = -15,5 \%$$
.

Die Abschaltreaktivität zu Beginn der Betriebsphasen betrug

$$\rho_{AB}$$
 = 6,0 % -15,5 % = -9,5 %

gefordert werden -3 %.

Zur Feststellung dieser Abschaltreaktivität und des Cd-Abbrandes der TA-Stäbe wurden zu Beginn jeder Betriebsphase TA-Stab-und FR-Stab-Abbildungen durchgeführt. Die Abbildung geschieht durch Einfahren der 4 Referenz-TA-Stäbe in Stufen von 300 mm in den Reaktor, bei konstanter Feinregelstabstellung. Gleichzeitig wird der Reaktor mit den zur Trimmung verwendeten 11 TA-Stäben kritisch gefahren. Die Hubdifferenz (ΔTA) der 11 TA-Stäbe ist ein Maß für das Reaktivitätsverhalten dieser Stäbe.

Die Abbildung des Feinregelstabes (FR-Stab) gegen alle TA-Stäbe und des FR-Stabes gegen die 4 Referenz-TA-Stäbe wird in gleicher Form durchgeführt.

10. Leistungsverteilung und Neutronenflußdichte

Die Leistungsverteilung auf die einzelnen Brennelemente wird in jedem Betriebszyklus ermittelt.

Im Jahre 1978 ergaben sich daraus:

min. BE-Einzelleistung: 140 kW max. BE-Einzelleistung: 347 kW mittl. BE-Einzelleistung: 244 kW.

Eine Überschreitung der max. zulässigen Brennelementleistung von 400 kW erfolgte zu keinem Zeitpunkt.

Die Thermische Neutronenflußdichte wurde mittels eines Neutronen-Compton-Detektors mit Kobaltemitter entlang der FR2-Isotopenkanäle in verschiedenen Betriebsphasen bei einer Reaktorleistung von 44 MW ermittelt. Die maximale thermische Neutronenflußdichte betrug:

$$\emptyset_{\text{th}} = 0.94 \cdot 10^{14} \text{cm}^{-2} \cdot \text{sec}^{-1}$$
.

11. Betrieb der Reaktorhilfseinrichtungen

Die routinemäßig durchgeführten Reparaturen an den Kreislaufkomponenten sind in den jeweiligen Zyklusberichten des Jahre 1978 festgehalten.

Die meldepflichtigen Störungen sind aus Pkt. 6 dieses Berichts zu ersehen.

11.1 Reaktorschutzsystem

In der 10. und 17. Woche 1978 wurde die Meßsäule (Kanal-gruppe 3) mit neuen Ionisationskammern bestückt.

Am 3.9.1978 um 6⁰⁹ Uhr ereignete sich ein Erdbeben. Als Folge wurde der Reaktor durch die Kanalgruppe 7 abgeschaltet. Diese Kanalgruppe überwacht über eine Druckmessung im Primärkreislauf bei Leistungsbetrieb die Kühlung des Reaktors, die durch vier parallel laufende D₂0-Hauptpumpen sichergestellt wird.

Weitere Störungen ohne Einfluß auf den Reaktorbetrieb:

- Die Parallel-Gebläse beider Aktivabgasanlagen erhielten Einschaltbefehle.
- Die Klappe 40.25 vor Luftfilter 4.7 erhielt einen Aufbefehl.

Ursache der Störungen:

Als Störungsursache kann in allen Fällen das Verhalten von Wirkleistungsrelais angenommen werden. Die Relais überwachen über die aufgenommene Leistung Pumpen- und Lüftermotoren auf ordnungsgemäßen Betrieb. Sie sind ähnlich einem elektrischen Haushalts-Zähler aufgebaut und haben als Schaltglied eine Quecksilber-Ringschaltröhre. Bei Erschütterungen kann das Quecksilber in Schwingungen versetzt werden und unerwünschte Schaltungen bewirken.

Ablauf der Reaktorschnellabschaltung:

Es stehen insgesamt fünf durch eine selbsttätige Fortschaltung verknüpfte D₂O-Hauptpumpen zur Verfügung, von denen zum Zeitpunkt des Erdbebens die Pumpen 1,3,4 und 5 vorgewählt waren und liefen. Durch Erschütterungen des Hg-Spiegels im Wirkleistungsrelais der stehenden Pumpe 2 wurde deren Lauf kurzzeitig vorgetäuscht, worauf die Pumpe 5 vom Programm abgeschaltet wurde. Dies führte zur sofortigen Reaktorschnellabschaltung durch Kanalgruppe 7 des Reaktorschutzsystems.

11.2 Regel- und Abschaltelemente

Bei den Reaktorabschaltungen wurden jeweils alle Trimmabschaltstäbe abgeworfen. Wegen defekten Ankunftsmeldungen und Elektromagneten mußten im Berichtszeitraum 10 Trimmabschaltstäbe ausgewechselt werden.

Tabelle 11.1: Trimmabschaltstabwechsel im Jahre 1978:

TA-Stab Absorber Nr.	TA-Stab Pos.	Einbau Datum	Ausbau Datum	Einsatzzeit bei N > 43 MW	Ausbaugrund	ersetzt durch Abserber Nr.
1-2-09	45/25	20.01.77	17.01.78	204	Ankunftsmeldung defekt	T-2- 06
1-2-07	41/21	24.11.75	18.01.78	234	Ankunftsmeldung defekt	T-2-04
T-2-06	am 17.1.	1978 ve n Pe	s. 53/21 n	ach Pos. 45/2	5 wageladen	7-2- 17
T-2-08	53/17	30.08.77	16.02.78	108	elektrische Leitung zum E-Magnet defekt	T-2-0 9
1-2-05	57/21	03-11-77	14.03.78	70	Ankunftsmeldung defekt	1 -2 - 07
1-2-15	49/13	26.07.72	14-03-78	1419	E-Magnet defekt	1-2- 06
7-2-06	am 14.3.	1978 vo n Po	s. 45/25 r	ach Pes. 49/1	3 umgeladen	1-2-08
7-2-10	37/17	04.10.77	31.05.78	144	E-Magnet defekt	T-2- 05
7-2-16	57/17	09.10.75	08.06.78	619	E-Magnet defekt	7-2-15
T-2-06	49/13	29.11.77	24-07-78	126	Ankunftsmeldung defekt	T-2-1 6
T-2-13	49/29	30.03.76	24.07.78	515	Ankunftsmeldung defekt	T-2- 10
7-2-19	49/25	03-10-77	04-08-78	161	E-Magnet defekt	T-2- 11

Der seit dem 28.3.1973 durchgehend im Reaktor eingebaute Feinregelstab Nr. 2 mußte am 3.8.1978 wegen Verschmutzung und dadurch hervorgerufener Schwergängigkeit ausgewechselt werden. Vom 3.8.1978 bis zum 18.8.1978 war der Feinregelstab Nr. 1 eingebaut. Dieser Stab ist ebenfalls wegen Schwergängigkeit (aufgeplatzte Führungshülse) vom überholten Feinregelstab Nr. 2 ersetzt worden.

11.3 <u>Schwerwasserkreislauf</u> (D₂O-Kreislauf)

Der D₂0-Kreislauf zeigte auch im Jahre 1978 ein normales Betriebsverhalten. Das Aussehen des D₂0 ist klar, ohne Trübung. Die Qualität des im Kreislauf befindlichen Schwerwassers zeigt Tabelle 11.2 und Abbildung 11.1.

Tabelle 11.2: Betriebsdaten des D₂0

	Jah Anfang	res Ende	Bemerkungen
Isotopenreinheit _Mol %_7	99,653	99,650	Abreicherung kontinuier- lich wegen Aus- und Ein- bau sowie Umsetzungen von vertikalen Core-Einbauten
H ³ -Konzentration /_Ci/l_7	4,8	5,5	kontinuierlich ansteigend (Sättigungsaktivität noch nicht erreicht)
Leitfähigkeit /_µs/cm_7	0,02	0,39	Mischbettfilter teilweise erschöpft (Sättigung noch nicht erreicht)

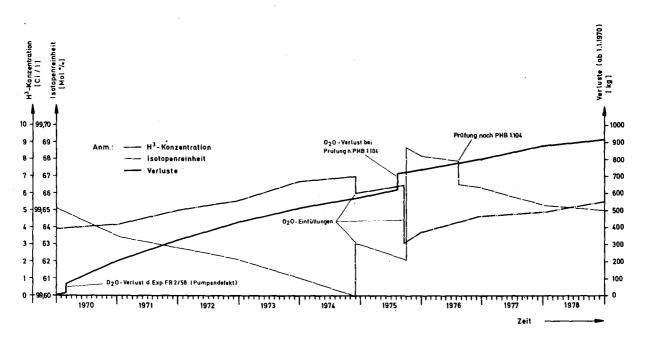


Abb. 11.1: Schwerwasser-Werte seit 1970

(Isotopenreinheit, Tritiumkonzentration und kumulative D₂O-Verluste)

Einen Überblick über Bestand und Änderungen der D₂0-Menge im FR2 gibt folgende Zusammenstellung (Tabelle 11.3).

Tabelle 11.3: D₂0-Bilanz für das Jahr 1979

D ₂ O-Besta	38	854,662 kg		
Eingang:				
Tag	Menge	Bemerkungen		
09.01.78	842,860 kg	Rücklieferung von auf- konzentriertem D ₂ O		,
22.05.78	9,780 kg	Eingang vom Institut für Kernphysik		
Gesamt:	852,640 kg		+	852,640 kg
Abgaben:				
01.01.78 bis 31.12.78	32,311 kg	an verschiedene Institute (intern und extern)	-	32,311 kg
Verluste:				
01.01.78 bis 31.12.78	42,000 kg	bei Aus- und Umbau von Reaktoreinsätzen sowie bei Montagearbeiten im D ₂ O-Kreislauf	-	42,000 kg
D ₂ 0-Besta	and im FR2 am	31.12.1978	39	632,991 kg

Im Berichtszeitraum mußten nur 6 Membranen an D₂O-Ventilen erneuert werden. Der Rückgang gegenüber den Vorjahren ist auf die weitergeführte Umrüstung der Ventile von Gummimembranen auf Spindelabdichtung mittels Metallfaltenbalg zurückzuführen.

Am 6.7.1978 wurde die D₂0-Hauptpumpe 1.3 wegen erreichter Laufzeit ausgewechselt.

11.4 Heliumkreislauf

Der Helium-Kreislauf konnte bis auf eine nachstehend beschriebene Störung störungsfrei betrieben werden.

Während eines Trimmabschaltstab-Wechsels (Reaktorbehälter offen) wurden am 4.8.1978 auch Arbeiten im D₂O-Kreislauf durchgeführt, die eine Abschaltung der Steuerluft erforderten. Infolge einer dadurch erfolgten falschen Ventilstellung konnte Kreislaufhelium (ca. 1,75 m³ He mit 0,7 µCi Xe 135) aus der Öffnung im Tank in den Deckelungang austreten. Das Helium wurde über den Abluftkamin in die Atmosphäre abgegeben. Die Störung wurde durch den fallenden Heliumdruck erkannt und durch Schließen der Öffnung im Reaktorbehälter beendet. Zur künftigen rechtzeitigen Erkennung eines solchen Vorfalls wurde die dafür zuständige Meßstelle 1Q10 mit einem Durchflußwächter (unteren Grenzwert) ausgerüstet.

11.5 Leichtwasserkreislauf

Im Leichtwasserkreislauf traten keine nennenswerte Störungen auf.

Tabelle 11.4: Wasserverbrauch und Erzeugung von vollentsalztem Wasser

Verbrauch/Erzeugung	Menge
Rohwasserverbrauch	348 782 m ³
Erzeugung von vollentsalztem Wasser	222 737 m ³
Anzahl der Regenerationen	238
Verbrauch an Regenerationsmitteln	
Natronlauge	70,0 t
Salzsäure	214,2 t

Tabelle 11.5: Abwasser im FR2-Bezirk

Abwasserart/-system	Abwassermenge	Bemerkungen
Regenwassernetz Chemieabwasser	97 451 24 740	hauptsächlich Kühlwasser hauptsächlich aus Wasser- aufbereitungsanlage
radioaktives Abwasser	140	
häusliches Abwasser	6 000	
Gesamt-Abwasser	128 331	

Über die Kühltürme wurden 218 497 m³ Wasser entsprechend der Energieabgabe des Reaktors verdampft.

11.6 <u>Lüftungssysteme</u>

An den Lüftungssystemen des FR2 traten keine den Reaktorbetrieb beeinträchtigenden Störungen auf.

Im März 1978 wurde zur Verbesserung der Absaugung aus dem Looplager ein Zusatzgebläse installiert, was durch die Handhabung von vorbestrahlten Prüflingen aus Exp. FR2/102 im Looplager erforderlich geworden war.

11.7 Elektrische Energieversorgungsanlagen

Am 6.6.1978 geriet in der Hauptspannungsstation der E-Zentrale 1 ein zweipolig isolierter Spannungswandler in Kabel 1 der 20 kV-Energieeinspeisung für den FR2 in Brand. Offensichtlich ist der Wandler durch einen inneren Schluß infolge Wärmefreisetzung geplatzt, wobei sich das austretende Transformatorenöl entzündete. Der Reaktor wurde vorsorglich abgefahren, die Energieversorgung von Hand auf Dieselbetrieb geschaltet und die Hochspannungsanlage ganz außer Betrieb genommen. Im Verlauf der Störung liefen alle Funktionen ordnungsgemäß ab; es bestand zu keiner Zeit eine Gefährdung für den Reaktor oder für die Umgebung. Neben dem ausgebrannten Spannungswandler wurden aus Sicherheitsgründen auch die restlichen Wandler ausgewechselt.

In der Abschaltphase F/1978 sind die Relais des Typs RH-104 in den Sicherheitssteuerteilen der E-Zentrale durch Relais des Typs RHG-114 ersetzt worden (MAGS-Auflage).

Das Sofortbereitschaftsaggregat 1 mußte im Oktober 1978 wegen Kühlwassers im Kurbelraum des Diesels außer Betrieb genommen werden. Die Inspektion ergab, daß eine Zylinderlaufbuchse durchkorrodiert war. Es wurden alle Laufbuchsen ausgewechselt. Aufgrund dieser Störung und der langen Standzeiten (20 Jahre) erfolgte eine Generalinspektion an allen Sofortbereitschaftsaggregaten.

Zur Vermeidung eines Temperaturanstieges im Kabelkeller und im Kabelkanal als Folge der Brandabschottungsmaßnahmen des Vorjahres bekam dieser Bereich eine eigene Lüftungsanlage.

Bei dieser Gelegenheit wurde im Kabelkanal eine Schaumlöscheinrichtung installiert.

Der Gleichrichter 1 (Bleibatterie) wurde wegen Beschädigungen an den bisherigen Selenplatten mit Silizium-Dioden bestückt.

Der Verbrauch an elektrischer Energie lag mit 11 799 626 kWh um rd. 1 Mio kWh unter dem Verbrauch des Vorjahres. Dies ist auf die zurückgegangene Nutzung des Reaktors zurückzuführen.

11.8 Brennelement-Wechselmaschine

Wegen eines Federbruchs infolge Alterung mußten die Kraftstrom- und Steuerkabeltrommeln des Oberwagens erneuert werden.

12. Isotopenproduktion

Zur Herstellung radioaktiver Isotope standen im Berichtszeitraum 4 Einrichtungen zur Verfügung:

Experiment FR2/1

- 9 luftgekühlte Zwischengitterpositionen mit bis zu
- 29 übereinander angeordneten 1/1 Harwell-Kapseln von
- 25 mm Ø und 70 mm Länge (Sonderlängen sind möglich).

Experiment FR2/38

Verschiedene Kanäle in der Thermischen Säule für Probengrößen bis 180 mm Ø und 1000 mm Länge.

Experiment FR2/44

Isotopenrohrpostanlage für Kurzzeitbestrahlungen, Probengröße bis 35 mm Ø und 100 mm Länge.

Horizontale Drehteller-Bestrahlungseinrichtung im Strahlrohr des Thwest-Kanals

Mit dieser Einrichtung können Bestrahlungen und Dotierungen von Silizium-Kristallen bis zu einer Probenlänge von max. 130 mm und einem Durchmesser von max. 60 mm durchgeführt werden.

Das Bestrahlungsaufkommen ist mit 2383 bestrahlten Kapseln gegenüber dem Vorjahr in etwa gleich geblieben.

Die Bestrahlungszeiten bei den Rohrpostbestrahlungen sind jedoch um 255 Stunden (bzw. 15 %) angestiegen.

Eine Übersicht über die Isotopenproduktion und die Verteilung nach Bestrahlungseinrichtung zeigen Tabelle 12.1 und Abb.12.1.

Tabelle 12.1: Zusammenstellung der Isotopenbestrahlungen im Jahre 1978

Isotopenproduktion	Beladeope- rationen	Anzahl der bestr. Kapseln (m.z.T. mehreren Proben)	Fluß- messungen
Exp. FR2/1 (Bestrahlung auf Zwischengitterpos.)	230	993	95
Exp. FR2/38 (Bestrahlung i.d. Therm.Säule)	45	66	14
Exp. FR2/44 Bestrahlung i.d. Rohrpostanlage)	1324	1324	
Gesamt:	1599	2383	109

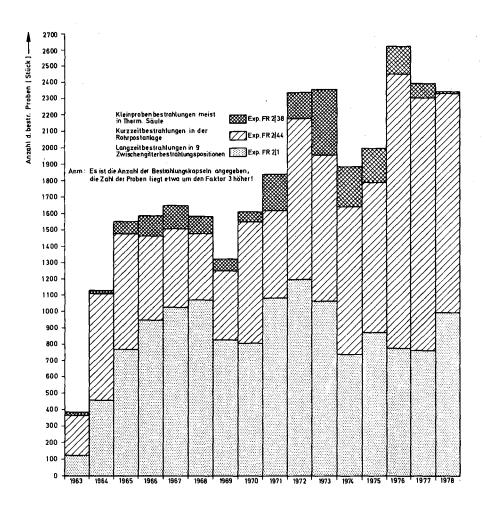


Abb. 12.1: Isotopenproduktion am FR2

Am 12.4.78, 9³²Uhr wurde der Reaktor - bei Ausfahrt einer bestrahlten Rohrpostkapsel - über den oberen Grenzwert der Meßstelle 44P-Q1 (Kühlung leerer Kanal) abgeschaltet. Eine überprüfung ergab, daß die Dichtung des Ventils 15 gerissen war und dadurch das Gebläse zusätzlich Falschluft ziehen konnte. Die Gummidichtung wurde erneuert und die Meßstelle 44-Q1 hinter das Ventil Ve 15 versetzt. Mit diesem Umbau ist gewährleistet, daß keine fälschliche Reaktor-Schnellabschaltung erfolgt.

13. <u>Dotierungsbestrahlungen von Reinstsilizium zur Halbleiter-</u> <u>produktion (Exp. FR2/108)</u>

Die Dotierungsbestrahlungen von Silizium für verschiedene Industriefirmen sind stark rückläufig (Abb. 13.1). Für den drastischen Rückgang ist, wie bereits in der Einleitung dieses Berichtes erwähnt, vermutlich ein Ausweichen der Auftraggeber auf andere Reaktoren ursächlich.

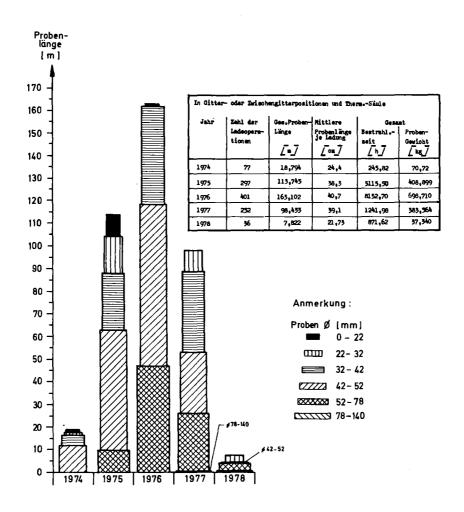


Abb. 13.1: Dotierungsbestrahlungen von Reinstsilizium

14. <u>D_O-gekühlter Isotopen-Bestrahlungseinsatz (Exp.FR2/89)</u>

Zur Erzeugung von Spaltmolybdän aus kurzzeitig bestrahltem Uran-235 und damit zur Technetium-99^m-Gewinnung für medizinische Zwecke wurden 50 Brennstoffplatten im Auftrag des Instituts für Radiochemie bestrahlt (Tabelle 14.1).

Tabelle 14.1: Brennstoffplattenbestrahlungen im D₂O-gekühlten Isotopeneinsatz (pro Platte 1,4 g U-235, Anreicherung 92,8 %)

Bestrahlungs- zeitraum (Zyklus)	Anzahl der bestrahlten Platten	lfd.Bestr.Nr. Exp.FR2/89-	Ges.Bestr. Zeit bei N > 43 MW h_7
A/78 B/78 C/78 D/78 E/78 F/78 G/78	6 14 8 - 5 - 17	24 bis 25 26 bis 30 31 bis 33 - 34 bis 35 - 37 bis 42	268 779 539 - 299 - 800
Gesamt:	50	,	2685

Für dieses Bestrahlungsvorhaben sind die im Jahre 1964 für den FR2 beschafften und nicht bestrahlten 10 hochangereicherten (90 %) Spickelemente vom Typ 4 dem Institut für Radiochemie zur Erstellung von Brennstoffplatten übergeben worden.

15. Strahlrohrexperimente

Von den verfügbaren Strahlrohrausgängen, einschließlich der Strahlrohre der Thermischen Säule, waren bis zu 14 Strahlrohrausgänge mit maximal 22 Versuchsanordnungen belegt. Dies bedeutet die bisher höchste Nutzung des Reaktors in diesem Bereich. Die Abbildung 15.1 zeigt die Anordnung der Experimente und auch die Mehrfachnutzung einiger Kanäle. Wie aus der Tabelle 15.1 zu ersehen ist, war rd. die Hälfte der Anlagen für Experimente aus den Forschungsbereichen nukleare Festkörperphysik und Strukturanalyse des Instituts für Angewandte Kernphysik des Kernforschungszentrums

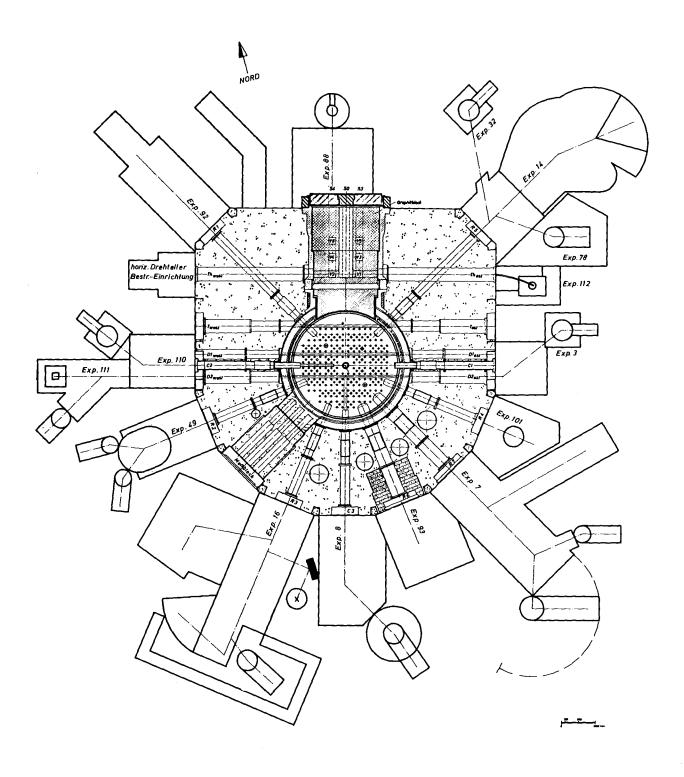


Abb. 15.1: Strahlrohrexperimente am Forschungsreaktor FR2 (Stand Dezember 1978)

Tabelle 15.1: Nutzung der verschiedenen Strahlrohrpositionen des

FR2 im Jahre 1978

Reak-tor- FRZ/ Exp.Zeit Tel. Nutzung Tel.	
Uni Konstanz (Chemie) Uni Aachen (Kristallogra Uni Marburg (Kristallogra Uni Marburg (Kristallogra Uni Marburg (Anorg.Chemi Uni Freiburg (Kristallogra Uni Marburg (Anorg.Chemi Uni Freiburg (Kristallogra Uni Uni Marburg (Anorg.Chemi Uni Freiburg (Kristallogra Uni Basabrücken (Kristallogra Uni Saarbrücken (Kristallogra Uni Saarbrücken (Kristallogra Uni Saarbrücken (Kristallogra Uni Marburg (Anorg.Chemi Uni Marburg (Kristallogra Uni Marburg (Kristallogra Uni Marburg (Kristallogra Uni Tübingen (Kristallogra Uni Tabingen (Kristallogra Uni Tübingen (Kristallogra Uni Marburg (Anorg. Chemi	
R 1 92 269 100 Kernresonanzspektrometer IAK/I, FuE-Programm Nr. u. OA2E Zweikreisspektrometer Uni Marburg (Anorg. Chemium Uni Konstanz (Chemie) Uni Heidelberg R 2 49 190 100 Zweikreisdiffraktometer TH-Darmstadt (Strukturfo Uni Marburg (Anorg. Chemium Uni Marburg (Kristallogmuni Tübingen (Kristallogmuni Tübingen (Kristallogmuni Tübingen (Kristallogmuni Trankfurt (Kristallogmuni Trankfurt (Kristallogmuni Tübingen (Kristallogmuni Tübin	fie) afie) e) rafie) rafie)
Zweikreisspektrometer Zweikreisspektrometer Uni Marburg (Anorg.Chemie) Uni Heidelberg R 2 49 190 100 Zweikreisdiffraktometer Th-Darmstadt (Strukturfo Uni Marburg (Anorg. Chem MPI-Stuttgart Uni Marburg (Kristallog. MPI-Stuttgart Uni Marburg (Kristallog. Uni Marburg (Kristallog. Uni Marburg (Kristallog. Uni Marburg (Anorg. Chem Uni Marburg (Kristallog. Uni Tübingen (Kristallog.	OA2A
Uni Marburg (Anorg. Chem Vierkreisdiffraktometer TH-Darmstadt (Strukturfor Uni Marburg (Anorg. Chem Uni Tübingen (Kristallog. MPI-Stuttgart Uni Marburg (Anorg. Chemi. Uni Marburg (Anorg. Chemi. Uni Marburg (Kristallogr. Uni Marburg (Kristallogr. Uni Marburg (Kristallogr. Uni Marburg (Kristallogr. Uni Marburg (Anorg. Chemi. Uni Aachen (Kristallogr. Uni Tübingen (Kristallogr. Uni Marburg (Anorg. Chemi. Uni Marburg. Chemi.	
Uni Marburg (Anorg. Chem R 5 14 195 100 Zweikreisdiffraktometer Uni Tübingen (Kristallog. MPI-Stuttgart Uni Marburg (Anorg. Chemi. Uni Marburg (Kristallogr. Uni Tübingen (Kristallogr. Uni Marburg (Anorg. Chemi. Un	rschung) ie)
MPI-Stuttgart Uni Marburg (Anorg.Chemic Uni Marburg (Kristallogra Vierkreisdiffraktometer Uni Karlsruhe (Kristallogra Uni Marburg (Kristallogra Uni Marburg (Anorg. Chemic Uni Aachen (Kristallogra Uni Tübingen (Kristallogra Uni Frankfurt (Kristallogra Uni Frankfurt (Kristallogra Uni Marburg (Anorg. Chemic	
Uni Marburg (Kristallogr. Uni Marburg (Anorg. Chem Uni Aachen (Kristallogra Uni Tübingen (Kristallog. Uni Frankfurt (Kristallog. Uni Frankfurt (Kristallog. Tweikreisdiffraktometer Uni Marburg (Anorg. Chem.	e)
	afie) ie) fie) rafie)
R 3 16 189 100 Kalte Neutronenquelle für IAK/I Flugzeitspektrometer 1 + 2 FuE-Programm Nr. OA2A Zweiachsenspektrometer 1 + 2 FuE-Programm Nr. OA2E	
R 4 101 112 59 * Mehrzweckspektrometer IAK/I, FuE-Programm Nr.	OA2E
R 6 93 5 3 * Doppelmonochromator (Ab-u.Aufbau) IAK/I, FuE-Programm Nr.	OA2A
R 7 7 190 100 Drehkristallspektrometer IAK/I, FuE-Programm Nr. 6 Phononenmeßplatz	OA2A
D2-ost 3 178 94 * Vierkreisdiffraktometer Uni Mainz (Physik) Uni Frankfurt (Kristallog Uni Würzburg (Physik) Uni Freiburg (Kristallog	_
T-ost kein Experimentierbetrieb	
T-west kein Experimentierbetrieb	
Th-west 38 siehe Isotopen- u. Drehtellerbestrahlungsvorrichtung interne und externe 108 Si-Bestrahlungen	
Th-ost 112 Rohrpostbestrahlungsanlage INR, FuE-Programm Nr. OD	3C
D2-west 111 45 27 * Meßplatz für Filmmethoden Uni Tübingen (Kristallog	rafie)
D1-ost D1-west 44 siehe Isotopen- Rohrpostbestrahlungs- interne und externe einrichtung	
S 4 88 siehe Neutronen- Neutronenradiografieanlage interne und externe radiografie	

^{*} Verkürzte Experimentierzeit infolge Auf- bzw. Umbauarbeiten

Erläuterung

- C: Kanäle, die bis in den Kern reichen
- R: Kanäle, die in den Reflektor reichen
- D: durchgehende Kanäle
- T: tangentiale Kanäle
- S: Kanäle in der thermischen Säule

in Betrieb. Die vorhandenen Neutronenbeugungsanlagen waren nahezu vollständig von externen Gruppen verschiedener Universitäten und Forschungsinstitute genutzt.

Nach einem jeweiligen Erprobungsprogramm und nach Abnahme durch KTB/FR2 konnten im Berichtszeitraum eine Rohrpost-Bestrahlungsanlage (Exp. FR2/112), ein zusätzliches Vierkreisdiffraktometer (Exp. FR2/3) und ein Meßplatz für Filmmethoden (Exp. FR2/111) in Betrieb genommen werden.

Im Rahmen der vorgeschriebenen Untersuchungen repräsentativer Stellen innerhalb des Reaktorblocks wurde der Strahlrohrkanal R6 im Beisein eines TÜV-Sachverständigen überprüft. Es ergaben sich keine Beanstandungen.

16 . Neutronenradiografieanlage (Exp. FR2/88)

Die Anlage dient der zerstörungsfreien Untersuchung auch von stark radioaktiven Reaktorkomponenten oder Versuchseinsätzen. Sie ist vor dem S4-Kanal der Thermischen Säule aufgebaut.

Es wurden 190 Aufnahmen von bestrahlten und unbestrahlten Prüflingen für das PNS-Versuchsvorhaben (Exp. FR2/102) gewonnen.

17. Kapselversuchseinsätze (KVE)

Im Berichtszeitraum waren bis zu 8 instrumentierte Brennstoff-Kapselversuchseinsätze aus folgenden Versuchsgruppen gleichzeitig im Reaktor eingebaut:

Exp. FR2/73d: Quantitative Kriechversuche

Exp. FR2/86: Hochleistungsbestrahlungen, Parametertests

Exp. FR2/100: Brennstoff-Schwellversuche, drucklos

Exp. FR2/103: Brennstoff-Schwellversuche unter

axialer Belastung, kontinuierliche

Messung des Schwellbetrages

Exp. FR2/106: Brennstoff-Schwellversuche unter all-

seitigem statischem Gasdruck

Eine Zusammenfassung der KVE-Bestrahlungen zeigen Tabelle 17.1 und Abbildung 17.1.

Tabelle 17.1: KVE-Bestrahlungen im Jahre 1978

KVE	Bestra	hlung	Aus	bau	Ges.Bestr.Zeit	Brenn-
Nr.:	YOR	bis	nach Plan	un planm.	bei N > 43 MW	stoff
153	25•03•77	24.10.78	x		313 d	uo ₂ , un, uc
154	02.06.77	wird weiter bestrahlt				002, UN, UC
157	29-11-77	11.10.78	x		164 d	00 ₂ , un, uc
143	26.11.75	wird weiter bestrahlt				UC-PuC
144	27.11.75	wird weiter bestrahlt				UC-PuC
145	01.12.75	17.03.78	x		514 d	UC-PuC
148	06.08.76	17•03•78	x	ĺ	347 d	UC-PuC
155	27.09.77	11.10.78	x		197 d	UC-PuC UO ₂ -UN
156	17.03.78	28.03.78		x *)	9 d	UC-PuC
	08.05.78*)	wird weiter		ļ		
158	24.10.78	bestrahlt wird weiter bestrahlt	_			UC-PuC
	Gesamt:					
		6 Ausladunge	≇n	,	•	
			ĺ			
			l		ŭ	n argon der Hoch-
					•	ltonom Position
	153 154 157 143 144 145 148 155	153 25.03.77 154 02.06.77 157 29.11.77 143 26.11.75 144 27.11.75 145 01.12.75 148 06.08.76 155 27.09.77 156 17.03.78 08.05.78*) 158 24.10.78	#r.: vem bis 153	Wr.: vom bis nach Plan 153 25.03.77 24.10.78 x 154 02.06.77 wird weiter bestrahlt x 157 29.11.77 11.10.78 x 143 26.11.75 wird weiter bestrahlt x 144 27.11.75 wird weiter bestrahlt x 145 01.12.75 17.03.78 x 148 06.08.76 17.03.78 x 155 27.09.77 11.10.78 x 156 17.03.78 28.03.78 x 08.05.78*) wird weiter bestrahlt wird weiter bestrahlt wird weiter bestrahlt 158 24.10.78 3 Zuladungen	Nr.: vom bis nach Plan unplanma.	Nr.: vem bis nach Plan unplanm. bei N > 43 MW

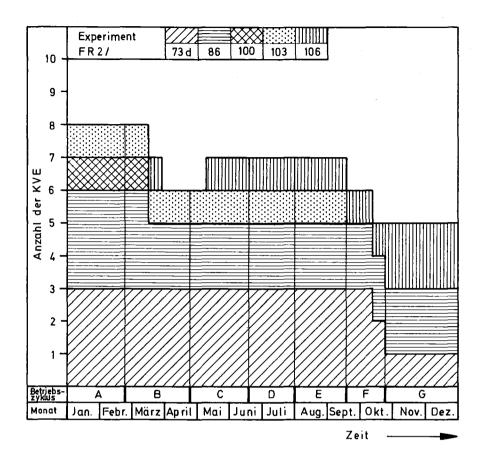


Abb. 17.1: KVE-Beladung des FR2 im Jahre 1978

Zur Begrenzung der Temperatur an KVE 155 (Exp. FR2/103) war es notwendig, den Reaktor mittels der Trimmabschalt-stäbe zu trimmen. Beim Ändern der Trimmung ist der Reaktor am 16.2.1978 durch Ansprechen der oberen Grenzwerte des KVE 155 (Meßstelle 11 und 12) automatisch abgeschaltet worden.

Am 21.3.1978 wurde der Reaktor durch KVE 143 (uGW) abgeschaltet. Eine Überprüfung ergab, daß die Meßwerte und Thermoelemente in Ordnung waren. Die Ursache für die Störung konnte nicht ermittelt werden.

Der neu eingebaute KVE 156 (Exp. FR2/106) wurde vom 18.3.1978 bis 28.3.1978 auf den Positionen 37/23 und 45/23 bestrahlt und am 28.3.1978 nach mehrmaligem Trimmen des Reaktors wegen Erreichens der max. zulässigen Grenztemperatur für die Kapselwand (565°C) ausgebaut. Diese Manipulationen erforderten 2 Reaktorabschaltungen und 3 Leistungsrücknahmen. Der KVE ist auf Wunsch des Experimentators am 8.5.1978 in eine kalte Randposition wieder eingebaut worden.

18. Kreislaufexperimente

Die großtechnischen Kreislaufexperimente

Exp. FR2/2: Tieftemperatur-Bestrahlungsanlage für das

MPI - Stuttgart

Exp. FR2/16: Kalte Neutronenquelle für das Institut für

Angewandte Kernphysik des Kernforschungs-

zentrums

Exp. FR2/55b: Heißdampf-Hochdruckkreislauf für Projekt

Nukleare Sicherheit

wurden im Jahre 1978 entsprechend dem Diagramm in Abb. 18.1 betrieben.

Tieftemperatur - Bestrahlungsanlage (Exp. FR 2/2)			I	_	=	_		•		•	1	_	•	-		•	•	•	•			•	_						_	-		-	_						-	-									nlag kper			:fZ
Kaite Neutronen – quelle	T				-	_	_	_				_	_	_		•	_		_	_			_						_	_	_			•	_				_		-			_	_		ı	A	nlag	e i.	В.	
(Exp. FR 2/16					•	_	_	•				_	-	-	-			•	_	-	-	-							-		_	•	•	•					-		•			-)	Ε	kp er	ime	ntie	rze
Heißdampf - Hoch -	T		6			_		٠,	_	_				_											_																	_	_		_			Α	nlag	e i.	В.	
druckkreislauf	ĺ		2						5							1					1						3							1				١				6	5						ansi sund			
(Exp. FR 2/55-102	-	_		_	_	اد		-	1	-	-		_	-	-	• -		-		-		-	_	-		-	-	-	-	-	-	-	-	- ,	_	_	_	•	_	_				_	-	-	_		E m.	•		
Monet	+-	г	Ja	n.	7	г	Fe	br.	Т	- N	är	-	Т	A	pri	ī	Т	_i	40	_	Т	J	uni	\neg	_	luli		T-	Α	ug.		Γ3	Sep	ot.	_	Г	01	ct.	٦	$\overline{}$	N	٥٧.	7		D	ez.	7	_		_		_
Woche	52				₫	5 T	6 7	T	1 9				3 14	115	116	17	18				22			5 26				131	32	33 3	1 35				39	W	(i)	12	o]				7](1	6								
Betriebszyklus	G			Т		Ā		T	Ŀ	Т	Ī	Ţ	E	т	T	١,	¢	Ī		1	ļ.	П	T	Τ	[Т	e	П	Ţ	E	_	Ţ	Γ	Ī	F		1	1	T	T	Ġ	Ī	T	Γ							
Reaklarbetrieb 44MW	T	П	7	Ì	S	Ė	ı	t	İ	T	1	Ė	İ	Ì	İ	ſ	Τ	١	İ			П		T	П	T	1	T				İ	İ	Γ.	T	T	П	1			ľ.	1	Ī	ĺ	İ		П					

Abb. 18.1: Betriebsdiagramm der FR2-Kreislaufexperimente im Jahre 1978

Für die einzelnen Kreislaufexperimente ergaben sich nachstehende Betriebszeiten (Tabelle 18.1):

Tabelle 18.1: Betriebszeiten der Kreislaufexperimente

Experiment	Betriebszeit h_7	Nutzungsgrad
Tieftemperatur- Bestrahlungseinrichtung	3 264	80
Kalte Neutronenquelle	4 066	90
Heißdampf-Hochdruck- kreislauf	485	20 Transienten- versuche

18.1 Die <u>Tieftemperatur-Bestrahlungsanlage</u> (Exp. FR2/2) ist in Kernposition 54/26 eingebaut und wird für Untersuchungen metallischer Proben bei tiefen Temperaturen betrieben.

Im Berichtszeitraum wurden 13 Probenbestrahlungen bzw. Messungen durchgeführt (Tabelle 18.2):

<u>Tabelle 18.2</u>: Probenbestrahlungen in der Tieftemperatur-Bestrahlungseinrichtung

reben-Nr.	V ersuchs:	seitraum	Versuchsdauer	Bemerkungen
	von	bis	<u>/</u> h_/	
TK 67	23.01.1978	03.02.1978	266,3	Bestrahlung bei 20 K
TK 68	06.02.1978	17.02.1978	267,3	Bestrahlung bei 20 K
TK 69	10.03.1978	12.03.1978	53,0	ohne Bestrahlung
TK 70	27.03.1978	03.04.1978	166,2	Bestrahlung bei 20 K
TK 71	04-04-1978	11.04.1978	165,0	Bestrahlung bei 20 K
TK 72	16.05.1978	28-05-1978	292,8	Bestrahlung bei 20 K
EM 1	13.06.1978	19.03.1978	118,0	Bestrahlung bei 20 K
AMA 1	08.08.1978	17.08.1978	215,5	Bestrahlung bei 20 K
S 213	17.08.1978	17.08.1978	5,5	Bestrahlung bei 20 K
EM 2	22.08.1978	01.09.1978	244,0	Bestrahlung bei 20 K
BS 7	05.09.1978	13.09.1978	186,6	Bestrahlung bei 20 K
S 124	13.09.1978	14.09.1978	22,0	Bestrahlung bei 20 K
DB 201	30.10.1978	30.10.1978	3,3	Bestrahlung unterbrochen
	02-11-1978	10.11.1978	191,3	(Anlage defekt)

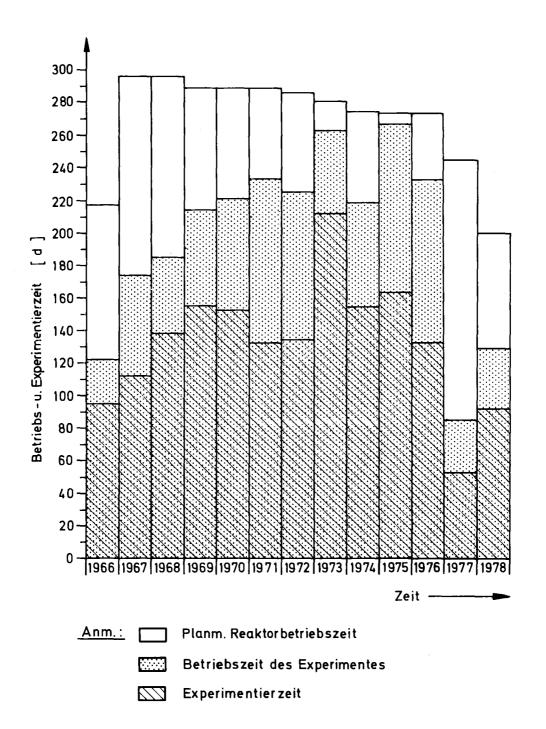


Abb. 18.2: Betriebs- und Experimentierzeit der Tieftemperaturbestrahlungs-Anlage (Exp.FR2/2)

Störungen mit Auswirkungen auf den Reaktorbetrieb:

Reaktor-Schnellabschaltung am 11.4.1978 infolge Drahtbruch am Netzschütz für den Motor des Hauptkompressors (siehe Pkt. 6; Störfall 1fd.Nr. 43).

Zu Beginn der Betriebsphase G/78 mußte eine Probenbestrahlung nach rd. 14-tägiger Meßzeit am 9.11.1978 unterbrochen werden. An der Expansionsmaschine zeigte sich ein Defekt, der zur Anlagenabschaltung zwang. Dazu mußte der Reaktor kurzzeitig abgefahren und abgeschaltet werden. Eine Überprüfung ergab, daß Öl über die Stopfbuchsendurchführungen der Kolbenstange in den kalten Maschinenteil gelangt war. Zum Jahreswechsel war die Instandsetzung noch nicht abgeschlossen.

18.2 <u>Die Kalte Neutronenguelle (Exp. FR2/16)</u>

dient zur Gewinnung von subthermischen Neutronen (E < 0,005 eV) mit ausreichender Flußdichte durch Moderation thermischer Reaktor-Neutronen mit flüssigem Wasserstoff. Die Moderator-kammer und ein mit flüssigem Stickstoff gekühltes Neutronenfilter sind im Strahlrohrkanal R3 eingebaut. Die für die Wasserstoffverflüssigung benötigte Kälteleistung wird von einer umfangreichen Helium-Gaskälteanlage geliefert. Die Anlage wurde mit vier Versuchsanordnungen (siehe Tabelle 15.1) intensiv genutzt. Mit rd. 170 Tagen Betriebs- und Experimentierzeit war die Nutzung mit rd. 90 % weiterhin hoch (siehe Abb. 18.3).

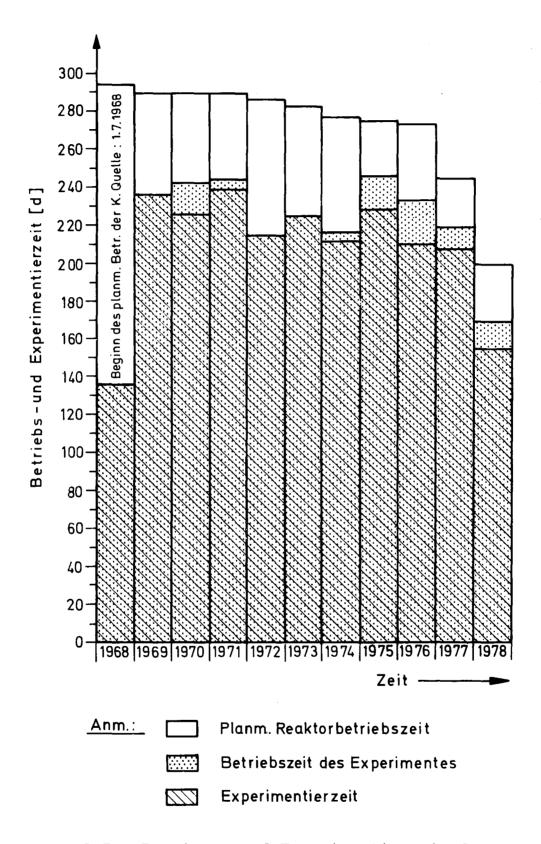


Abb. 18.3: Betriebs- und Experimentierzeit der Kalten Neutronenquelle (Exp. FR2/16)

Tabelle 18.3: Größere Instandsetzungsarbeiten

Repa von	ratur bis	Durchgeführte Arbeiten	Ursache
19•01•1978	26.01.1978	Trockenlaufkompressor Gb 7 repariert	Verschleiß der Stopf- buchsenpackung Stufe II
13.03.1978	17•03•1978	Revision des Hochdruckkompressors Gb 6 durch Lieferfirma	R out ine (2-jährlich)
01.05.1978	04.05.1978	Trockenlaufkompresser Gb 7 repariert	starker Verschleiß der Stopfbuchsenpackung der Stufe II infolge unge- nügender Ölabstreifung
10.08.1978	30.08.1978	Trockenlaufkompressor Gb 7 repariert	Verschleißerscheinungen an den Stopfbuchsenpackun- gen Stufe I,II und III

Wegender genannten Instandsetzungsarbeiten konnte die Kalte Neutronenquelle an insgesamt 55 Tagen nicht genutzt werden.

Der im November 1977 angelieferte Ersatz-Zylinderkopf für die Stufe I des Helium-Trockenlaufkompressors ist in der 26. und 27. Woche 1978 (Abschaltphase D) eingebaut worden.

Der <u>Heißdampf-Hochdruckkreislauf</u> (Exp. FR2/55b) wurde für Transientenversuche zur Untersuchung des Brennstabverhaltens bei Kühlmittelverluststörfällen in Leichtwasserreaktoren im Rahmen des Projektes Nukleare Sicherheit (Exp. FR2/102) genutzt. Es erfolgten insgesamt 20 Transientenversuche mit elektrisch beheizten und nuklear beheizten nicht vorbestrahlten und im FR2 vorbestrahlten Prüflingen (siehe Tabelle 18.5).

Die Handhabung der im FR2 vorbestrahlten und in der Heißen Zelle des FR2 montierten und mit Thermoelementen bestückten Prüflinge gestaltete sich recht schwierig und zeitaufwendig.

Der Heißdampf-Hochdruckkreislauf war im Jahre 1978 rd. 485 Stunden in Betrieb. In der übrigen Zeit war der Kreislauf abgeschaltet und der Reaktoreinsatz (Kernposition 40/12) mit Helium geflutet.

In der Zeit vom 16.10.1978 bis zum 19.10.1978 wurde der Reaktoreinsatz wegen Erreichens der genehmigten Betriebszeit gegen einen neuen Einsatz ausgetauscht. Am neuen Druckrohr ist zu den bisher vorhandenen Thermoelementen ein Doppelthermoelement in Prüflingshöhe hinzugekommen.



Abb. 18.4:

Reaktoreinsatz Exp. FR2/55b
beim Einbau am 19.10.1978



Abb.18.5: Reaktoreinsatz Exp. FR2/55b auf Kernposition 40/12

Tabelle 18.4: Prüflingsbestrahlungen und Betriebsdaten

P Nr.	r ji f l i Art	n g Einbau	Anlago von	e i.B.	Reaktorleistung bei Versuchs- betrieb	Prüflings- Ausbau	Bemerkungen
BSS 11 BSS 05 BSS 12 BSS 13	mbestrahlt o brennstaff, e risch beheiz	06.03.78 24.04.78	11.01.78 10.03.78 24.04.78 30.05.78 25.07.78 20.10.78	12.01.78 10.03.78 25.04.78 30.05.78 27.07.78 23.10.78	O MW O MW O MW O MW O MW	13.01.78 13.03.78 26.04.78 31.05.78 28.07.78 23.10.78	2 Transientenversuche 1 Transientenbersuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 3 Transientenversuche 1 Transientenversuch
G 1.1 G 1.5 G 1.2 G 1.3 G 1.4 G 2.1 G 2.2 G 3.1 G 3.3 G 3.2	im FR2 vorbestrahlt, nuklear beheizt	21.02.78 22.02.78 23.02.78 28.02.78 02.03.78 13.11.78 15.11.78 17.11.78 23.11.78 27.11.78	21.02.78 22.02.78 23.02.78 28.02.78 02.03.78 13.11.78 15.11.78 20.11.78 23.11.78	22.02.78 23.02.78 24.02.78 01.03.78 03.03.78 14.11.78 16.11.78 21.11.78 24.11.78 28.11.78	max. 22 Me max. 26 Me max. 26 Me max. 20 Me max. 16 Me max. 30 Me max. 28 Me max. 26 Me max. 25 Me max. 27 Me	22.02.78 23.02.78 28.02.78 02.03.78 06.03.78 15.11.78 17.11.78 23.11.78 27.11.78 29.11.78	1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch 1 Transientenversuch
B 1.7	umbestr. nuklear beheizt	18.09.78	18•09•78	20•09•78	max. 10 MW	26.09.78	1 Transientenversuch

19. Sonstige Bestrahlungen und Experimente

19.1 γ-Bestrahlungseinrichtung (Exp. FR2/40)

Die γ -Bestrahlungseinrichtung ist im ehemaligen Sägebecken der Brennelementlagerhalle aufgebaut. Sie besteht aus max. 12 abgebrannten Brennelementen, die in zweikonzentrischen Ringen zu je 6 Brennelementen um ein Tauchrohr angeordnet sind. Entsprechend den Betriebszyklen des Reaktors werden die ausgebauten Brennelemente um das Tauchrohr erneuert, so daß eine möglichst hohe γ -Dosisleistung zur Verfügung steht.

Diese Bestrahlungseinrichtung war mit 34 Bestrahlungen zum Teil in Mehrfachnutzung (rd. 50 % Industrieaufträge) gut genutzt. Die Gesamtbestrahlungszeit aller Proben betrug 1858 d.

Eine zweite Bestrahlungseinrichtung dieser Art wird z.Zt. vom Institut für Radiochemie erstellt und soll im Jahre 1979 im Auftrag des Projektes Wiederaufarbeitung und Abfallbehandlung im Brennelementlagerbecken eingebaut werden.

19.2 <u>Vorbestrahlung von UO₂-Brennstäben (für Transientenversuche im Heißdampf-Hochdruckkreislauf des FR2, Exp. FR2/102)</u>

Die seit dem Jahre 1975 im Auftrag des PNS bestrahlten UO₂-Brennstäbe für Transientenversuche wurden ausgebaut. Die Betriebsdaten können der Tabelle 19.1 entnommen werden.

Tabelle 19.1: Betriebsdaten der Vorbestrahlung

Einsatz Nr.	Einbau Umladung Ausbau	Bestra pos.	hlungs- zeit bei N > 43 MW _h_7
102 - G1	12.08.75 22.03.76 06.10.76 09.01.78	36/16 54/18 52/20 Ausbau	4 987 7 883 14 468
102-G23	26.11.75 22.03.76 14.05.76 26.11.77 02.10.78	37/23 38/16 40/18 42/18 Ausbau	3 015 4 011 6 720 15 025

19.3 Argon-Aktivierungsanlage (Exp. FR2/104)

Im Dezember 1978 fand der erste Versuch des HDR-Sicher-heitsprogramms zur Messung von Zweiphasen-Massenströmungen mittels des Radiotracerverfahrens statt. Dafür werden größere Mengen aktiviertes Argon benötigt. Aus diesem Grunde wurde die im FR2 vorhandene Gas-Aktivierungsanlage mit bisher einem Bestrahlungseinsatz auf vier Bestrahlungseinsätze erweitert.

Bestrahlungspositionen: Kernposition 62/20 seit 20.5.74

Kernposition 61/17)

Kernposition 61/21) seit 14.7.78

Kernposition 62/18)

Nach umfangreichen Erprobungen und Kalibrierungen wurden im Dezember 1978 drei Füllungen von jeweils rd. 15 Ci. entnommen (Abb. 19.1) und in dafür angefertigten Spezial-Transportbehältern dem HDR-Karlstein zugeleitet.

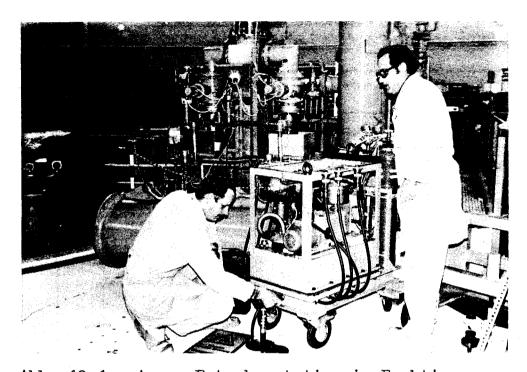


Abb. 19.1: Argon-Entnahmestation in Funktion Im Jahre 1978 wurden der Anlage insgesamt 8 Füllungen entnommen.

20. Einsatzleiter vom Dienst (EvD) für das Kernforschungszentrum Karlsruhe

EvD ist gemäß Alarmplan der jeweils diensthabende Schichtleiter am FR2. Er ist verantwortlich für die Durch – führung der im Alarmfall festgelegten Maßnahmen, die bei drohender Gefahr, Personenschäden, Strahlenunfällen oder sonstigen Schadensfällen zur Hilfeleistung und zur Wiederherstellung der Sicherheit durch die Einsatzkräfte des Kernforschungszentrums Karlsruhe ergriffen werden müssen.

Ebenso organisiert er den Einsatz der Hilfsorganisation bei einer Anforderung im Alarmfall durch Einrichtungen, die nicht von dem KfK betrieben werden.

Im Jahre 1978 wurden die EvD in 69 Einsätzen mit 44,5 Einsatzstunden tätig.

Tabelle 20.1: EvD-Einsätze 1971 bis 1978

Zeit	1971	1972	1973	1974	1975	1976	1977	1978	V eränderu nger 1978 / 1977
Einsätze	141	164	144	140	121	109	79	69	- 12,7 %
Einsatzstunden	146,3	178,5	101,2	113,5	75,8	67,4	55,0	44,5	- 19,1 %
Einsatzstunden Einsatz	1,0	1,1	0,7	0,8	0,6	0,6	0,7	0,6	- 13,6 %
Einsätze außerhalb der Arbeitszeit	•	127	101	98	81.	83	63	48	- 23,8 %
Einsätze während der Arbeitszeit	-	37	43	42	40	26	16	21	+ 31,3 %
Alara-Übungen				1	2	. 5	1	1	-

In allen Einsätzen reichten die Einsatzkräfte des KfK zur Behebung der Störungs- und Schadensfälle aus (Alarmstufe 1).

Zur Auslösung der Alarmstufen 2 und 3 bestand kein Anlaß.

Setting the control of the control o

21. Tabellen und Diagramme

Tabelle 21.1 Betriebsdaten des FR2 im Jahre 1978

Tabelle 21.2 Betriebsunterbrechungen, Leistungsrücknahmen und Leistungsbegrenzungen innerhalb der planmäßigen Reaktorbetriebszeit 1978

Formblätter Nr.148b/109 Reaktorleistung in Betriebsphase bis 148b/115 A/78 bis G/78

Formblätter Nr.183d/101 Kritische Trimmstabstellung in Betriebsphase bis 183d/107 A/78 bis G/78

Formblätter
Nr.294a
Blatt 1
bis 7
Funktionsprüfungen im Jahre 1978

Formblätter FR2-Beladungs- und Belegungspläne jeweils Nr. 9/4 am Ende der Betriebsphasen A/78 bis G/78

Formblatt
Nr. 9b Isotopen-Bestrahlungspositionen Nr. Iso 14



Zeit	Betr	Woche	Energi	.eabgabe		- 7	•		ebsstunden					nplanmäßig	Ausfall	an Vollast-
	Phase	Nr.			_ M < 10			0 ⁻³ NN		3 MW	Ges	est _	a.	В.	betriebs	
_			/ Mwh_/	/ Mwa_/	<u></u>		<u>/</u> h_/	<u>/</u> h_/	<u> </u>	<u> </u>	<u>/</u> h_/	/ <u>/</u> h_/	<u></u>	<u></u>	<u></u>	
01.01. 000	A/78	1.	0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00	<u> </u>	0,00	1
	'	2.	0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0.00		0,00	
]	3.	3.651,50	j	11,42		84,48		79,50]]	95,90		72,10	J	80,50]
	}	4.	7.422.00		0,00		168,00		168,00		168,00		0,00		0,00	
		5.	7-418-10	ŀ	0,00		168,00		168,00		168,00		0,00		0,00	
		6.	7-423,80	j	0,00		168,00		168,00]	168,00	ļ	0,00	j	0,00	ł
]	7.	5.373,00		6,01		126,28		112,78		132,29		35,71		55,22	
20.02. 12	S	8.	533,10		0.17		12,13		12,00		12,30		1 - '			
							12,15		12,00		12,50		0,00		0,00	
			31.821,50	1.325,90		17,61		726,89		708,28		744,50		107,81		135,72
20.02. 12	B/78	8.	245,00		18,03		11,62		0,00		29,65		0,00		0,00	
	[9•	193,50	ĺ	10,61	[11,27		0,00	[1	21,88		0,00	ſ	0,00	ĺ
		10.	0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00	
		11.	2.045,40		6,01		47,99		43,15		54,00		10,00		8,85	
	[12.	7.092,60	i	0,88	1	162,32		153,66	i i	163,20	{	4,80	1	14,34	ì
		13.	7.298,00		0,78	ļ	166,11		163,99		166,89		1,11	Ì	4,01	
		14.	7-424,90		0,00	ŀ	168,00	Ì	168,00		168,00		0.00		0,00	1
	(15.	7.041,80	ľ	4,51		161,22		156,75		165,73	1	2,27	1	11,25	1
_		16.	7-424,10		0,00		168,00		168,00		168,00		0,00	1	0,00	
24.04. 8 ⁰⁷		17•	356,00		0,00		8,12		8,00		8,12		0,00		0,00	į.
			39-121,30	1.630,05		40,81		904,65		861,55	 -	945,46		18,18		38,45
24.04. 8 ⁰⁷	C/78	17.	0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00	
		18.	0,00	ſ	0,00	(0,00		0,00	1 1	0,00	1	0,00	1	0,00	
		19.	. 5-968,80		12,75		137,01		132,23	!	149,76		0,00		0,00	
	'	20.	7-420,70		0,00		168,00		168,00		168,00		0,00	1	0,00	
		21.	7-419,80	í I	0,00	1	168,00		168,00	[168,00		0,00		0,00	
		22.	4.753,10]	1,45		112,20		102,63		113,65		54,35		65,37	İ
	1	23.	3.782,50	<u> </u>	0,28		87,47		79,80		87,75		80,25		88,20	
		24.	7.420.10	'	0,00	{	168,00		168,00	1	168,00		0,00	1	0,00	1
20.06. 6 ⁰⁷	'	25•	1.325,50		0,00		30,12		30,00		30,12		0,00		0,00	
			38-090,50	1.587,10		14,48		870,80		848,66		885,28		134,60		153,57

Tabelle 21.1: Betriebsdaten des FR2 im Jahre 1978

Zeit	Betr Phase	Woche Nr.	Energi	.eabgabe	N ~ 10	-3 _{Nu}	<u> </u>		ebsstunden	3 Mi/	l ce	samt		mplanmäßig B.	Ausfall a	n Vollast-
	i nase			/ma/	_h		<u></u>		<u></u>				<u></u>		/ h_/	
20.06. 6 ⁰⁷	D/78	25.	0,00		0.00				0.00							
20.000	ן אי וע	26.	0,00		0,00		0,00		0,00	1	0,00		0,00		0,00	
		27.			0,00		0,00		0,00		0,00	1	0,00		0,00	
		28.	0,00		0,00	i	0,00		0,00	1	0,00	'	0,00	1	0,00	
		29.	0,00		0,00	!	0,00		0,00		0,00	Ì	0,00	1	0,00	
30.07. 24 ⁰⁰		29 . 30.	0,00		0,00		0,00		0,00	1	0,00		0,00		0,00	
50.07. 24		<i></i>	0,00		0,00		0,00		0,00		. 0,00		0,00		0,00	
			0,00	0,00		-0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00
31.07. 0°°	E/78	31.	0,00		4,36		0,00		0,00		4,36		0,00		0,00	
		32.	6.734,40		12,70		155,00		148,70	1	167,70		0,30		0,00	
		33.	7.135,70		1,13		163,17		160,43	1	164,30		3,70		7,57	
		34.	7.409,80		0,00		168,00		168,00		168,00		0,00	•	0,00	
		35•	7.308,70		0,65		166,50		164,38		167,15		0,85		3,62	ł
		36.	7.413,50		0,00		168,00		168,00		168,00	-	0,00		0,00	
		37-	7.416,20		0,00		168,00	-	168,00	*	168,00		0,00		0,00	
18 . 09. 8		38.	93,00		0,00		2,08		2,00		2,08		5,92		6,00	
			43-511,30	1.812,97		18,84		990,75	,	979,51		1.009,59		10,77		17,19
18.09. 8	F/78	38.	37,80		28,61		4,49		0,00		33,10		0,00		0,00	
		39•	0,00		0,00		0,00		0,00	1	0,00		0,00		0,00	
		40.	0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00	-
00		41.	0,00	-	0,00		0,00		0,00		0,00	1	0,00		0,00	
22.10. 2400		42.	0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00	
			37,80	1,58		28,61		4,49		0,00		33,10		0,00		0,00

<u>Tabelle 21.1</u>: Betriebsdaten des FR2 im Jahre 1978

I	Betr Phase	Woche Nr.	Energieabgabe		Betriebsstunden					;	Reaktor unplanmäßig		Ausfall an Vollast-			
			<u>/</u> Mwh_7	/ Mwd_/	N<10 / h//	¯ _{NN} _ <u>/</u> h_/	<u> N</u> > 10	0 ⁻³ N _N _ <u>/</u> h_/	<u></u>	- 43 MH		amt <u>/</u> h_/	a.	B	betriebsz /h/	eit <u>/</u> h_/
	 				 									 	 	├─ ─
23.10. 0 ⁰⁰	G/78	43.	5-237-00	[5,60	[120,40	1	115,30	1	126,00		42,00		32,70	
	''	44.	7.330,70		0,67	ļ	166,65		164,42		167,32		0,68	1	3,58	
		45.	7.327,40		0,46		166,69		164,67		167,15		0,85		3,33	
		46.	578,80		8,81		17,69		8,00		26,50		0,00		0,00	
		47.	155,60		8,00		7,75		0,00		15,75		0,00		0,00	
		48.	3.602,30		4,50		85,38		76,43		89,88		6,22		0,00	
	1 .	49-	7.422,80	ļ	0,00		168,00		168,00	}	168,00		0,00		0,00	
		50.	7.423,10		0,00		168,00		168,00		168,00		0,00		0,00	
		51.	6.585,70		0,00	ļ	149,00		149,00		149,00		0,00		0,00	
31.12. 24 ⁶⁰	٩	52.	0,00		0,00		0,00		0,00		0,00		0,00	٠	0,00	
			45.663,40	1.902,64		28,04		1.049,56		1.013,82		1.077,60		49,75		39,61
01.01.1978, 31.12.1978,	, 0 ⁰⁰ UI	r bis	198-245,80	8,260,24		148,39		4.547,14		4-411,82		4.695,53		321,11		384,54

Zeitliche Nutzung: Gesamtbetriebszeit bezogen auf Berichtszeit (365 d = 100 %) 54 %

Betriebszeit nach Terminleitplan bei N> 10^{-3} N (202 d = 100 %) 94 %

Betriebszeit nach Terminleitplan bei N> 43 MW (199 = 100 %) 92 %

Tabelle 21.2: Betriebsunterbrechungen, Leistungsrücknahmen und Leistungsbegrenzungen innerhalb der planmäßigen Reaktorbetriebszeit 1978

Betr	Wo-	Tag	26	eit	Vor-	Bemerkungen		Ausfallze	itan	
Phase	Nr.		von	bis	gang		Reaktor	vermin	leistung	
	i						abgeschaltet	ท < 10 ^{−3} ท _ท	N < 44 MW	Leist.Begr.
							<u>/</u> h_/	<u>/</u> h_/	<u>/</u> h_/	<u></u>
							-			
A/78	3.	16.01.78 18.01.78	000	20 ⁴²	SV	Reparatur BE-Flasche und Membranwechsel im D ₂ O-Kreislauf	68,70	-	67,19	-
		19.01.78	,12 3	6 ³⁶	AB	TA-Stab-Antriebyechsel Pos. 5	3,40	0,33	3,73	l <u>-</u>
ļ		19-01-78	656	1132	LB	Durchflußmessungen an BE-Pos, 42/16, 40/22, 44/16	-	4,60	9,58	4,60
,	7.	14.02.78	949	1236	LR	Feuchtefühlermeldung aus R107	_	2,63	2,78	1 -,
		14.02.78 15.02.78	1236	15 ¹²	AB	Membranwechsel Ve 19.50	26,60	1,87	32,41	-
		15.02.78	21 00	22 ⁴²	RSA	Kanalgruppe 5, Kanal I+II (TA-Pos. 3 abgefallen)	1,70	0,43	5,24	_
		16.02.78	800	841	RSA	Kapselversuchseinsatz 155 (Exp. FR2/103)	0,68	0,40	3,53	l <u>-</u>
		17.02.78	1946	230	RSA	Abfall TA-Stab-Pos. 4 dadurch uGw Kapselversuchseinsatz 143 (TA-Stab-Yechsel)	,,,,		2,22	
		17.02.70				(IA-State-Sectiser)	6,73	0,68	11,26	-
B/78	11.	17•03•78	800	18	SV	Exp. FR2/102 (BE-Umladung verschoben)	10,00	-	8,85	-
İ	12.	21.03.78	8 ²¹	11,14	RSA	KVE 143 (Exp. FR2/86), KVE-Umsetzung	2,88	0,45	5,28	-
		23.03.78	400 54 738 815 10_	4 ¹²	LR	KVE 156 (Exp, FR2/106), zu hohe Temperatur	-	-	3,90	-
		•	7,38	8 33 10	LR	KVE 156 (Exp. FR2/106), zu hohe Temperatur	-		0,72	· -
1.0	ì		8,5	10	AB	Umsetzung KVE 156 (Exp. FR2/106)	1,92	0,43	4,44	-
	13-	28.03.78	10	10 ²³	LR	KVE 156 (Exp. FR2/106) zu hohe Temperatur	-	0,13	0,26	-
			10 ³⁰	11,36	AB	Ausbau KVE 156 (Exp. FR2/106)	1,11	0,65	3,75	-
	15.	11.04.78	10 ⁰⁰ 32 9	11,77	RSA	Exp. FR2/2 (Trafe 8 Schalterfall)	1,28	0,46	3 , 78	-
1		12.04.78	9	10 10 35	RSA	Exp. FR2/44 (oGW 44P-Q1)	0,99	0,35	3,77	-
1			1052	14 14	LB	Reparatur Exp. FR2/44 (Ve 15)	-	3,70	3,70	3,70
C/78	22.	29.05.78 30.05.78	5 ³⁸	1048	AB	nach Plan für Exp. FR2/102 (Einbau Prüfling BSS-13)	29,17	1,15	34,74	- ;
		31.05.78	16 ¹⁹	1730	RSA	nach Plan durch Transiente Exp. FR2/102 und Ausbau Prüfling BSS 13	25,18	0,30	30,63	-
	23.	06.06.78	11 44	En	AB	Störung in der E-Zentrale 1	80,25	0,28	88,20	_
		09•06•78		19 ⁵⁹		(Spannungswandler in Kabel 1 der 20 kV-Einspeisung in Brand geraten)				Ì

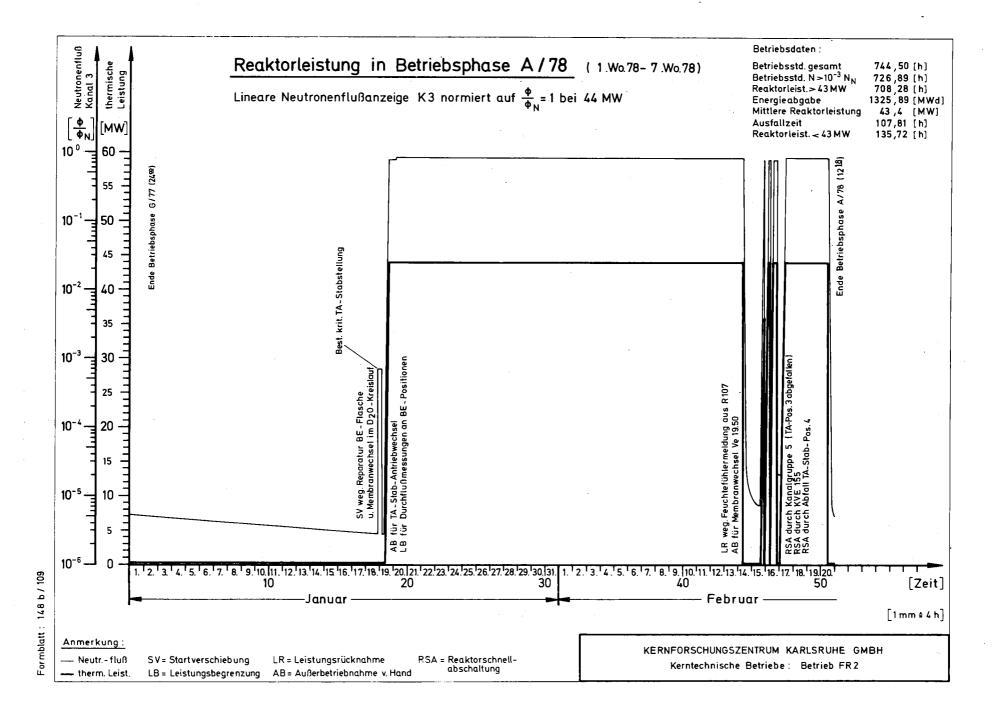
Tabelle 21.2: Betriebsunterbrechungen, Leistungsrücknahmen und Leistungsbegrenzungen innerhalb der planmäßigen Reaktorbetriebszeit 1978

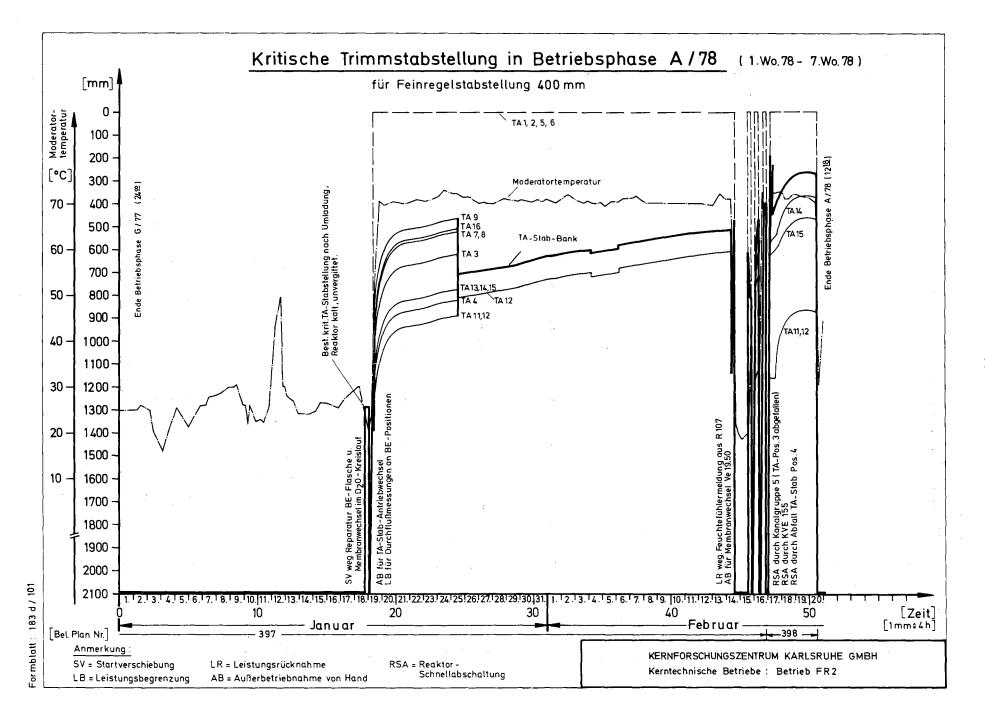
Betr	Wo-	Tag	Zeit		Vo r- -	Bemerkungen	Ausfallzeiten verminderte Reaktorleistung				
Phase	Nr.		von	bis	gang		Reaktor abgeschaltet	N < 10 ^{→2} NN	N < 44 MW	leistung Leist-Begr-	
							<u></u>	<u></u>	<u></u>	<u></u>	
E/78	32.	07.08.78	826 1241 1224 16	12 ⁴⁴ 12 ⁴⁴ 15 ⁵⁰ 15 ⁵⁷	LB	defekte Kanalgruppe 3 (Reparatur)	_	4,43	-	4,43	
			12,3	12 44	RSA	Kanalgruppe 3 (Fehlbedienung)	0,30	0,27	-	-	
Į.	33•	18-08-78	1224	15 57	AB	PR-Stab-Wechsel	3,15	0,60	6,49	-	
		1	16	1600	RSA	Kanalgruppe 2b (Fehlbedienung)	0,55	0,53	1,08	-	
	35•	03-09-78	6	700	RSA	Kanalgruppe 7 (Erdbeben)	0,85	0,65	3,62		
	38•	18.09.78	205	8	AB	Exp. FR2/102 (zu geringer Reaktivitätsüberschuß)	5,92		6,00		
G/78	43.	23.10.78 24.10.78	000	1800	SV	Exp. FR2/102 (Druckrohrwechsel, Transiente mit Prüfling BSS-14)	42,00	5,60	32,70	-	
	44.	31.10.78	22 ⁵⁷	23 ³⁸	RSA	Kapselversuchseinsatz 143 (Exp. FR2/86), Leistungseinbruch bei TA-Stab-Trimmung	0,68	0,67	3,58	-	
	45.	09.11.78	18 ⁰¹ 18 ¹²	18 18 03 19 14	LR	Exp. FR2/2	-	0,03	0,18	-	
			18	19.	AB	für Abschaltung Exp. FR2/2 (Defekt an der ExpMaschine)	0,85	0,43	3,15	-	
	48.	30.11.78	800	1414	sv	wegen zusätzlicher BE-Umladungen für Exp. FR2/104	6,22	-	-	-	
			_			Summes	321,11	32,05	384,54		

Anmerkung:

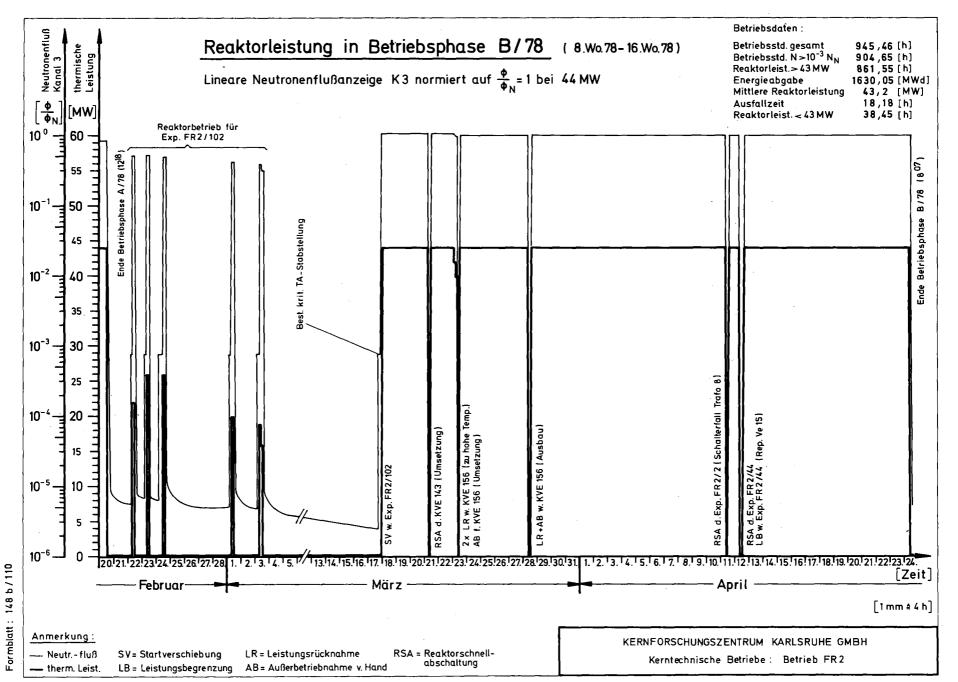
	Anzahl im Jahr 1978	davon				
Vorgang		planmäßig	störungsbedingt	Pehlbedienung		
LB = Leistungsbegrenzungen	3 (4)	0 (1)	3 (3)	0 (0)		
LR = Leistungsrücknahmen	5 (12)	0 (1)	5 (11)	0 (0)		
AB = Reaktorabschaltungen von Hand	9 (10)	2 (5)	7 (5)	0 (0)		
RSA = Reaktorschnellabschaltungen (automatisch)	11 (19)	1 (7)	8 (9)	2 (3)		
SV = Startverzögerungen	4 (1)	2 (1)	2 (0)	0 (0)		

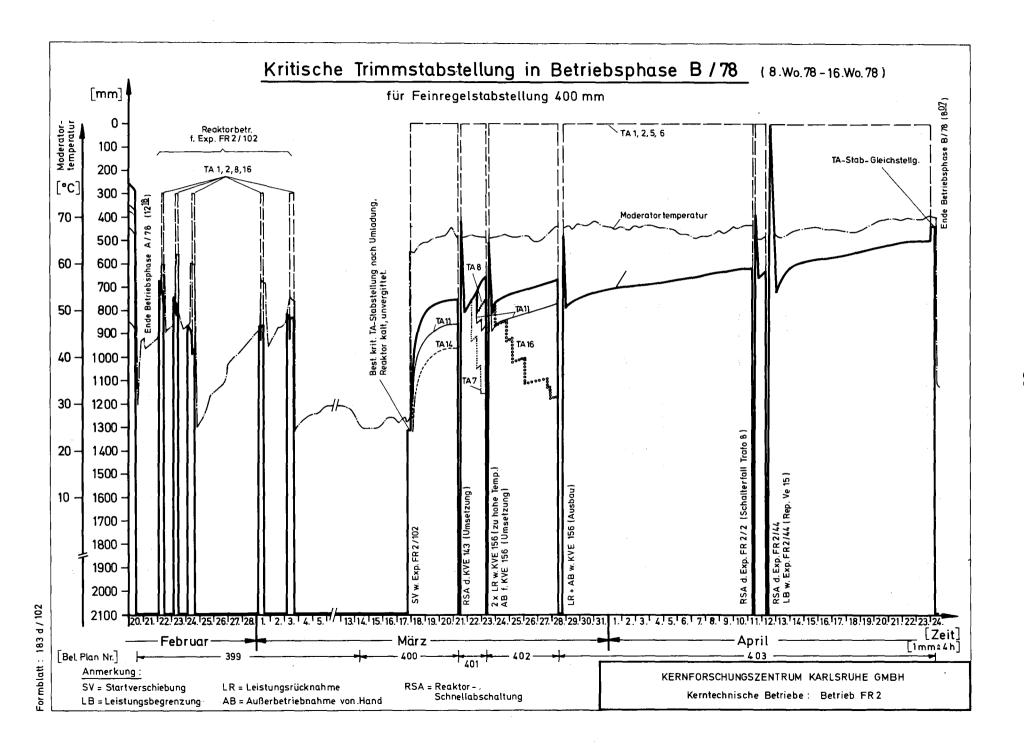
(in Klammern die Zahlen des Vorjahres)

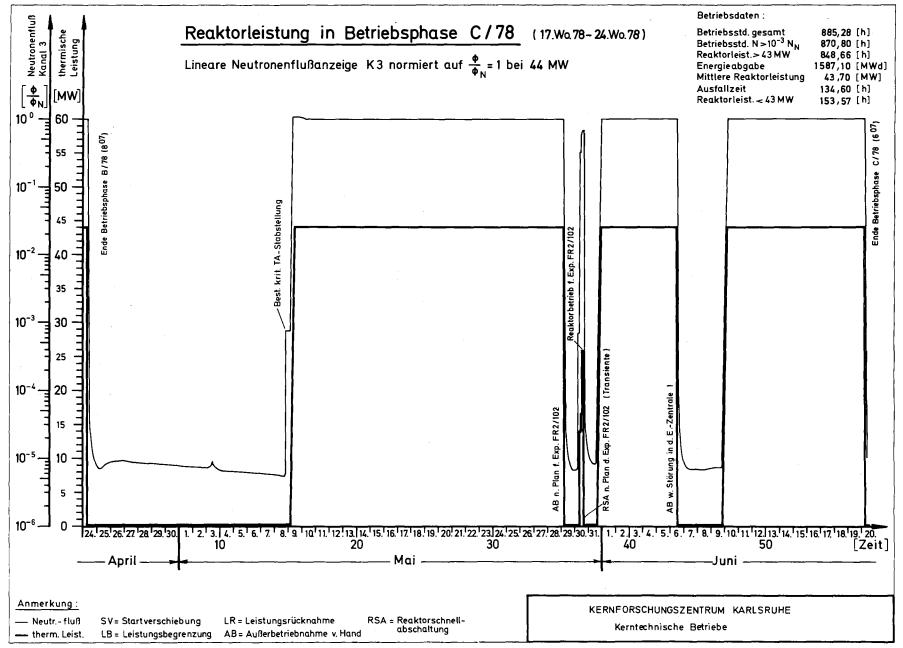




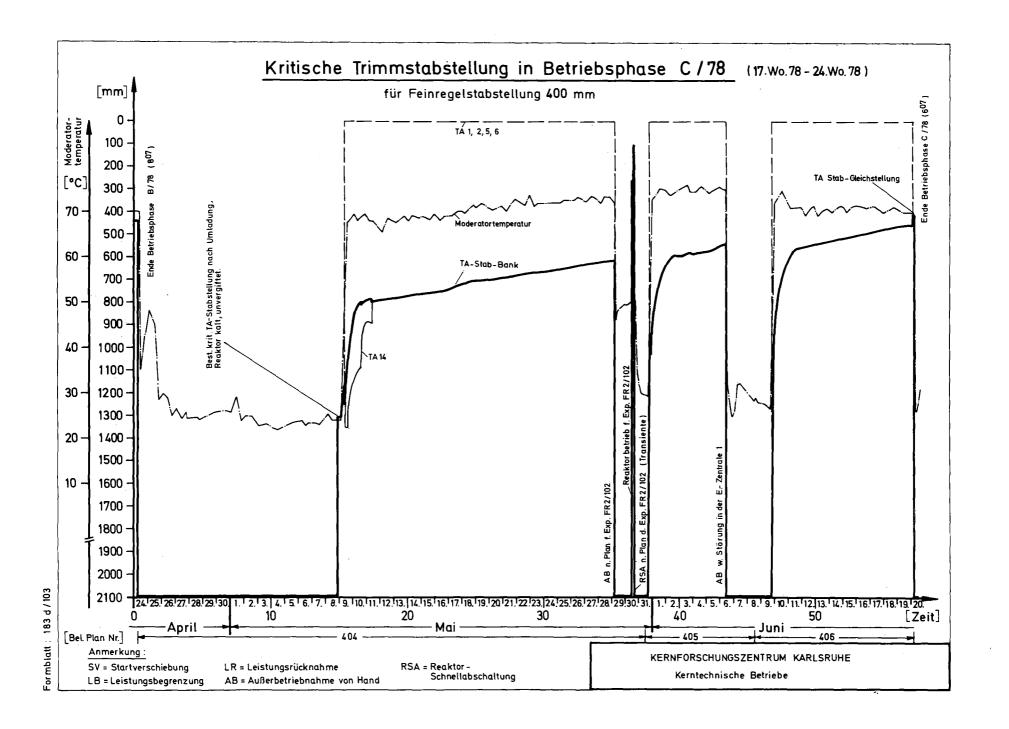


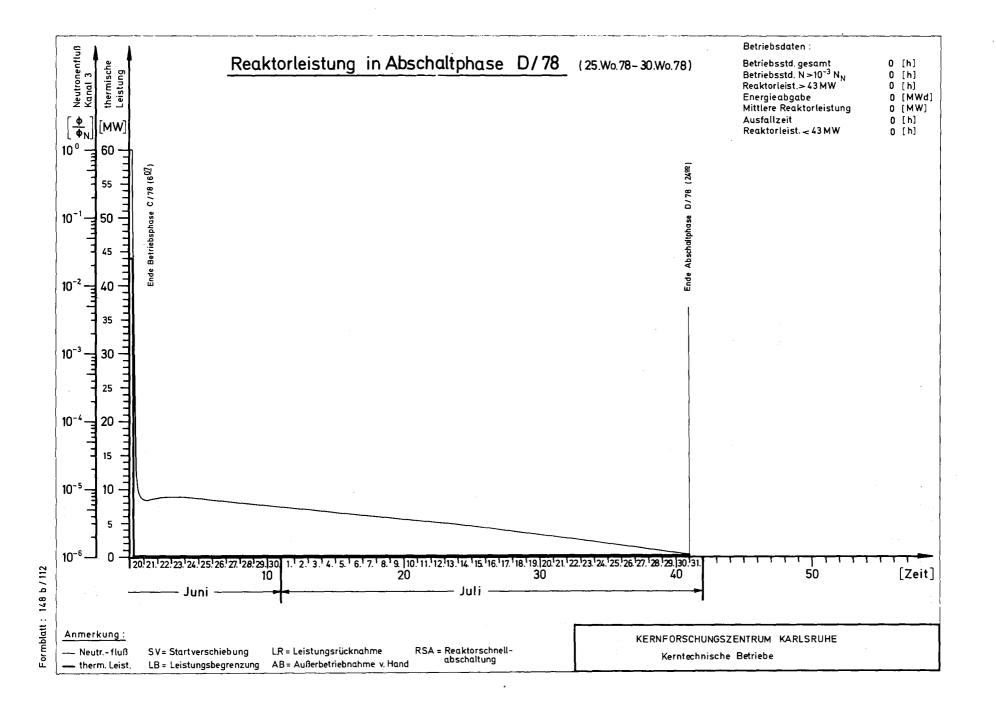


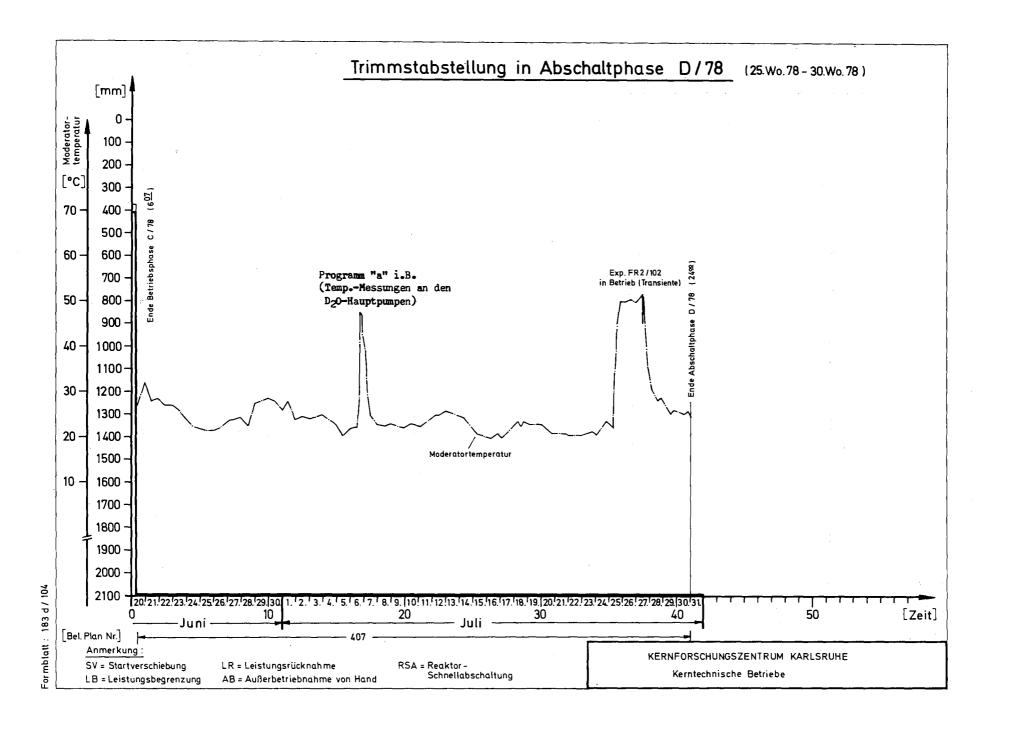


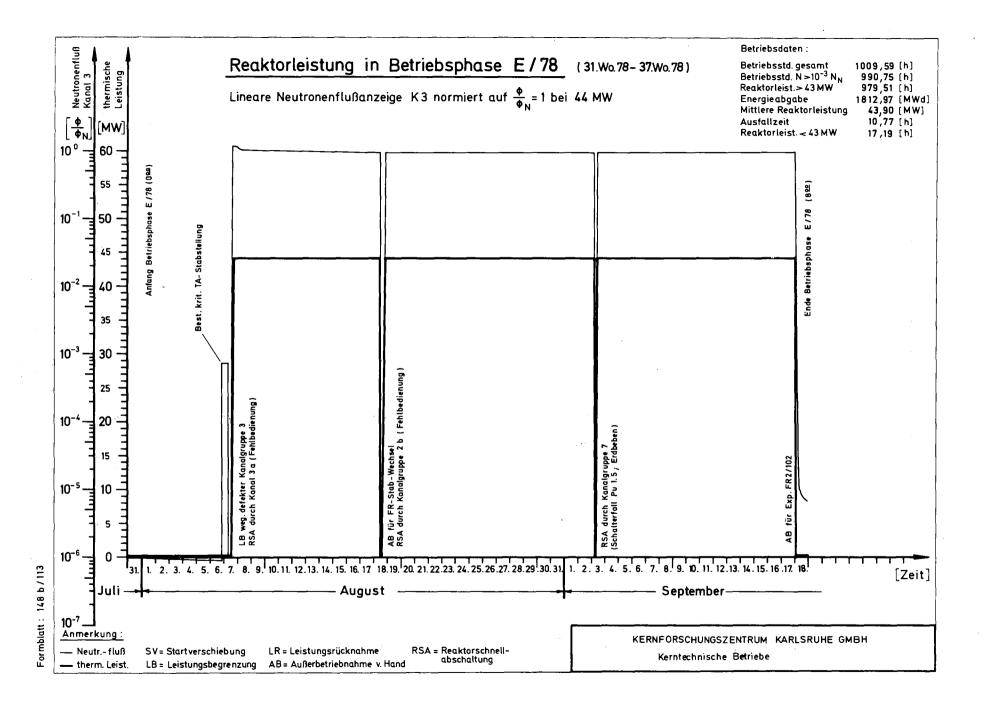


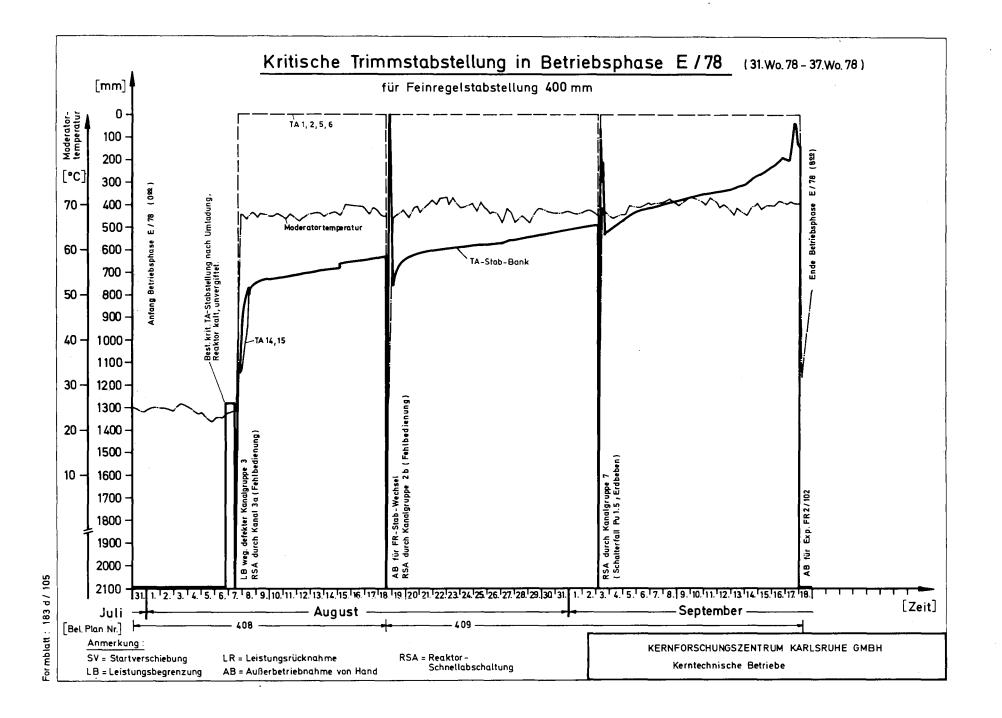
Formblatt: 148 b / 111

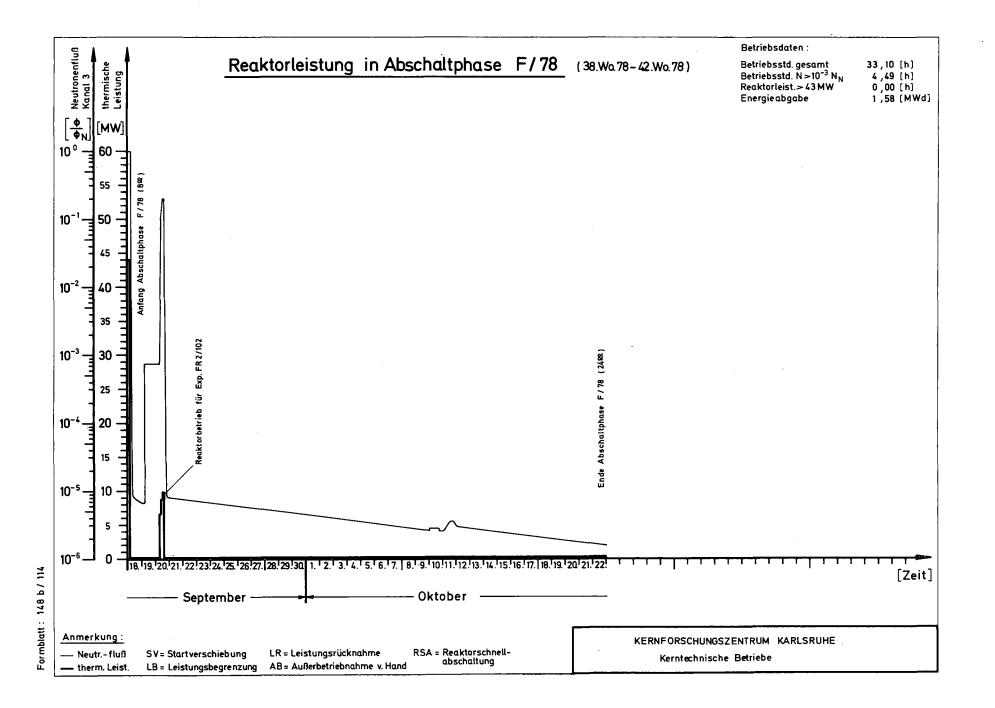


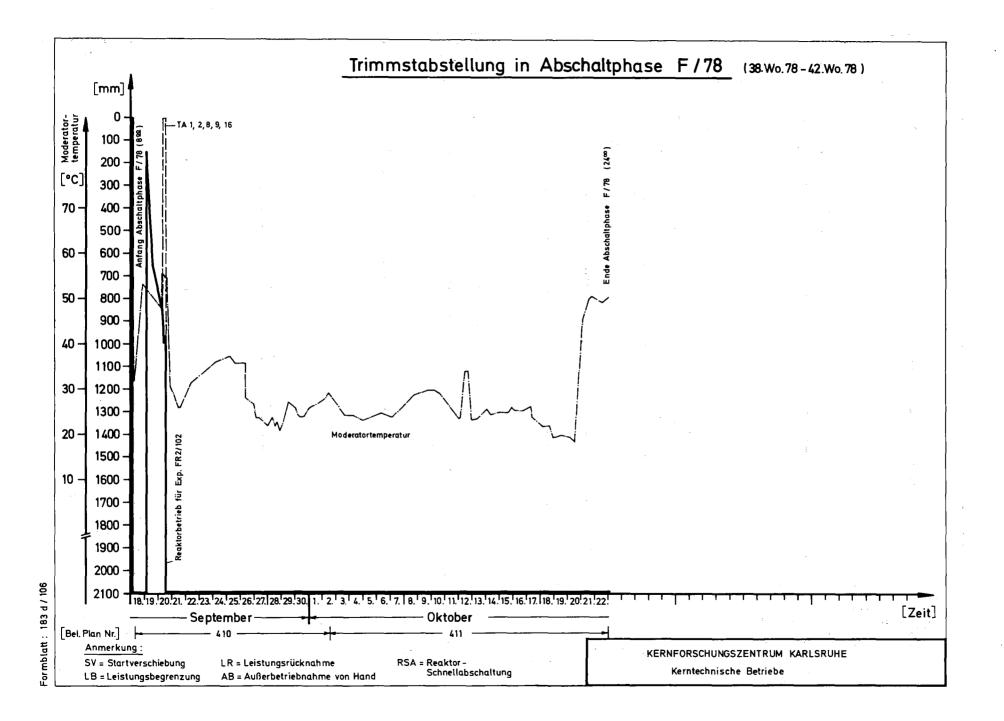


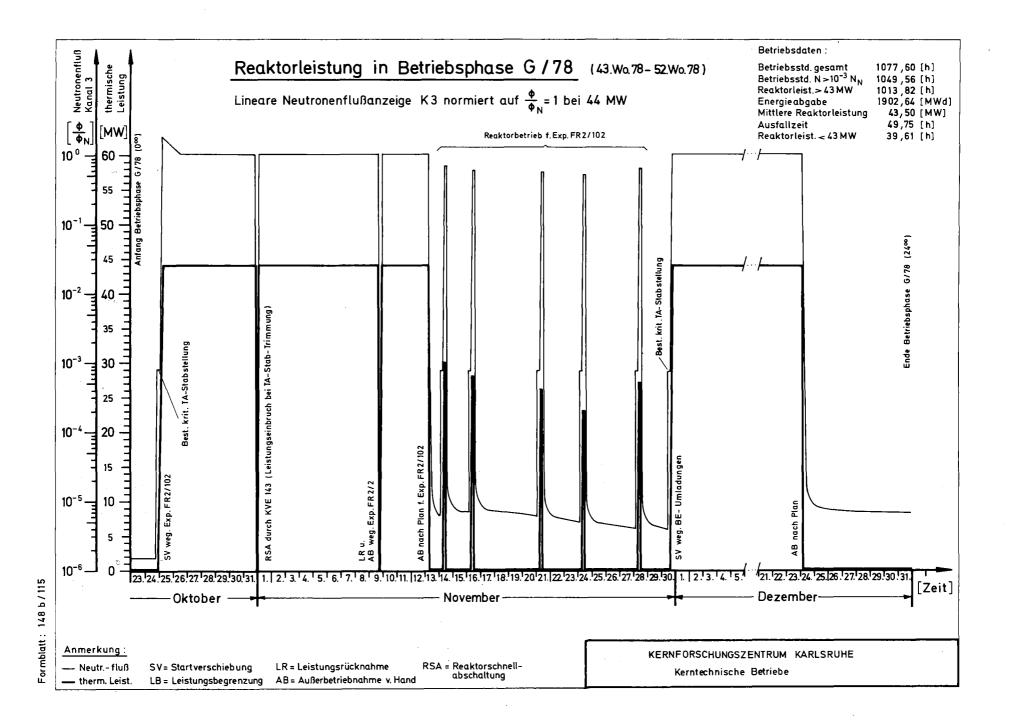


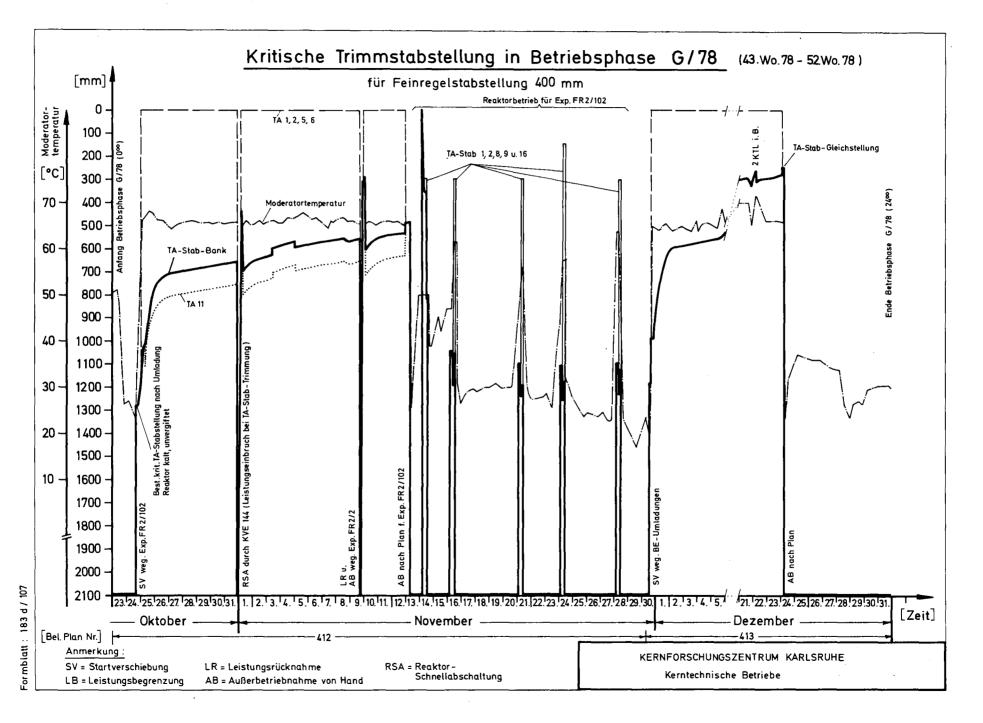












		ENTRUM KARLSR		GME	5H	F	ur	۱k'	tio	ns	pr	üſ	ur	ge	n.	19	978	} (lst)											usga att	ibe :	:	1 ,	von	1 7	Thilipp
PHB Ы.	Prúfung	Betriebsphase Monat Woche	Ja			Feb			ärz 11 12		Apr			Mai 9 20			uni 24 [25]:	1	D Juli 28 29	30 3		19. 33[34]		Sept. [37]3			kt. 42 43		77.G2 Nov.		De2	1 52	□ ; □ ;	Zeit fann	Ţ Ü V	Bemerkungen
.101 147	Sicherheitsaystem	(täglich)	-	\prod	\prod		\prod	\prod	\perp	+	H	+	\prod	\perp		\prod		+	\prod	\prod	\prod		\mp	\prod	\prod			+	H	H	\overline{H}	F	-			siehe kurzfristig wiederkehrende Früf
.102 216	MeBwertverarbeitun	g, Temp. (jährlich)											x																					ih 2		
.103 189	D ₂ 0-Kreielauf	(viertelj.)					x						x							x			·										Χ	in A		36 h nach Ende Vollastbetrieb
10k 190	D ₂ 0-Kreislauf	(jährlich)																								x								3 3	X	Zupanmen mit PHB 1.129 am Ende einer ren Abschaltphame, Steckscheibe zwisc Ve 15.58 und 35.02
.105 312	Sicherheitssystem K1 - 10 und aufges	(jährlich) ch.Signale																								хx	x						12	0d !-3	X	Nur in großer Abschaltphase
.106 79	H ₂ 0-Kreislauf	(jährlich)						x																						П	\coprod				x	Peuerwehrschlauch an Rückleitung Rober im Rühlturmbecken 1 anschließen
.107 44	He-Kreislauf	(viertelj.)	Ш	x				\coprod		×			\prod			\prod	\coprod			\coprod		Χ			Ш	ot		х		\prod				h 2	X	Core geschlossen . TÜV lajährlich
108 242	Dichtheit Gebäude	(Jährlich)	Ц	\coprod				Ц			\prod	1				\coprod				'		\coprod			\prod									d 6	x	3 Phasen nach PRB 1,110 2 Phasen vorher Leckprüfung
.109 150	Luftkreislauf	(viertelj.)		Ш			×										x										X					x		h 3		
.110 191	Lufthreislauf	(jährlich)		П								×																						d k	x	nach FMB 1.320 zusammen mit FMB 1.132 und 1.133 (Aktivabluftanlagen) Vorprü für FMB 1.108
111 60-64	Uberprüfung Strahl	onso-Agerite (sonatlich)	-	\coprod	\perp	\pm	Н		\perp	\perp	\coprod	+	\coprod	\perp		\coprod	\coprod	\pm		$oxed{+}$	\coprod		\perp	\coprod		<u> </u>	\perp		\coprod	\coprod	\coprod	$oldsymbol{\perp}$	\exists			siehs kursfristig wiederkehrende Prüf
.112 89	y-Strahlungs-Reusti	borwachung (JWprlich)																															2	5 4	X	84417-43, 4449-53, 4445, siehe auch 844-12, 943/4 PEB 1-136
113 259	7-Strahlungs-Kreis D ₂ 0, H ₂ 0	laufüberwachung (jährlich)		\prod)	×																x										6d 1	x	Szintillationez#ilor 1A2+3, 2A1(neu), 2A12+14, 8A1, 8A3
114 259	6-7-Strahlungs-Rau wachung	s bzw. Abluft(ber- (jährlich)				,						X	X																					1	X	Zählrohre 881-7, 8812, 8883, 8886, 8888, 882, 8
115 259	e-6-7-StrahlungsUb und Kreisläufen	erwachung in Räumen (jährlich)											X.	K																					x	Ionisationakassern nach PHB 1.335 3A1, 4A8-11,4A13-16,4A44,4A54-57
116 259	n-Strahlungaraum(b	erwichung (jährlich)													×											х								ld l	x	Zithlirohre N12-15
117 259	7-Strahlungs-Hülls	chedenUberwachung (Jihrlich)												Γ																	×			4dj 1	x	Zinirohre 3A11-2C
118 196	Isotopenkanalübere	achung (na_ojErl.)							X																X	V								ر ع	×	TÜV lxjährlich
119 24	Netzaumfall-Schalt	earte (viertelj.)					x)	\prod								\prod			\prod	,	h 2		36 h nach Ende Vollagtbetrieb zumannen mit PMB 1,201
120 26	Netzaumfall-Schalt	earte (jWurlich)																									X						,	h)	x	zumammen wit PHB 1,202
				\prod	5			10			15	T		20			25		\prod	30			35			40		4		\prod	50					
_	Erlauterungen		-	Real	ktor	a. B.	(fuir	Pr	ifun	n er	ford	erl.	-h)					늗	: fo	rmir		Pro	2010		_		E		ntwu		• •			_	*	TÜV erforderlich

ernte	chnische Betriebe		2	GIVI		L			kt	io			rü	fu	חַ	ge		1	97	78													E	lat		:		2	vor	n 7	7	\perp	<u> </u>	los	h	m	
HB bl.	Prüfung M	etriebsphase onat oche	10	ın. 7	В В [Ε.		/// 8 9	M 10]1	<u>ärz</u> 1 12	(E 13 1	<u> </u>	ril [16]	17 10	M 19	0i 20[2		<u>[</u> 23]	uni 24 2	<u> </u>	T î) uli 28 29	3[30]	31 32	lug.	() (35)	Se 36]3	pt. 7[38]	39 40	01 [4]	ct. 12 [43		Mai	₹ v. l7 [l	8 49	Dez [50] [5	1 52	1	Zeit Mann	٧ ۴			Ben	ner ku	nge	n	
. 121 240	Gebäudealarm (wöchentlich)	-	_	\sqcup	\downarrow	\coprod	+		Ŧ	\prod	+		+	\sqcup	H	+	\vdash	\dashv	Ŧ	$oxed{\sqcup}$	\dashv	\prod	+	igwdap	\mathbb{H}	+	\prod	\perp	\prod	\perp	-	\mathbb{H}	+	\mathbb{H}	H	\prod	-[0,3h 4	00	aie TÜV	ehe ku V 1x	rzfris jährli	tig wie	derkel	hrende	Prufur
.122	Zusatzbeleuchtung (wöchentlich)		\perp		Ŧ	\Box	1	П	Ţ		1	П	Ŧ	H	7	7	\Box		Ŧ	\square	7	\prod	1	\prod	П	7	П	1	П	Ŧ	\Box	Н	4	H	\Box	\square	-	2h 1	Π	r			tig wie	derkei	hrende	Prufue
.123	Sicherheitsbeleuchtum	E helbjährlich)				T	x	x				T		T				П		1	П				\prod		×	X	1	П	T				П			1	2d 3	П		Woche schalt		echaltu	ng u.s	z.T. 1	n der
.124 122	Gegensprechanlage	jährlich)				T	П		x.	x			Ħ			П	1			Ť	П			Ī		П		П		П	\top						1		54 2	x							
.125	Eichung Meßstelle für			1		T	П	T	П	Ť		Ī		x			T			1	П	1	\prod	Ť	\prod	П	1	П		П			T	\top	П	П	П	7	34 3	ľ							
.126 +251	Grenzkontakte, Einste					1	П	х	x	×	П		П	Ť			Ī			T			П		П			\prod	1.	П		П	T	T	Ť			ŀ	0d 2	Γ	D ₂ 0	O-He,	H ₂ o un	d Lufe-	Kreis)	läufe	
.127 225	Strahlenmeägeräte	viertelj.)			П	T	×		П	T						x	Ī	T		T	П		ŀ		x	T		\prod		П			x						14 2	Γ	448	3-16,	N12-15				
.128	Signalisierung Hüllsc	hadenüberwachung jährlich)	П			T	П		П			x		1					П	T	П						1				1								5h 2	Γ							
.129 239	Auslaufkennlinie D ₂ 0-	Notflutbehälter jährlich)				T					П		П				Ī			T										×		П	T							Γ	2148	مسعور	alt P	128 1.10			
.130 128	Sicherheitssystem, Gr stellung (enzwertein- monatlich)	-	-		Ŧ	\prod	1	H	1	П	7	П	1	F	П	7	L	H	Ŧ	\Box	\blacksquare	\prod	+	\prod	F	7	\prod	7	\prod	7	П	T	H	Ŧ	П	\prod	-	1d 1	T	818	ehe ku	rzfris	tig wie	derkei	brende	Priifur
.132 344	Aktivabluftanlage 100	0 m²∕h jährlich)			П	Ī	П		П					x		П		Γ		Ţ	П		П		П			П				П	T	П		П			1d 3	×				MB 1,11		• 47.0	и
.133	Aktivabluftanlage 4/8	000 d²/h jEhrlich)				T	П		!	!				x			T				П									П		П							1d . 3	T _x				MB 1.11		• 48.0	11
.134 363	Wirkleistungsrelais (jährlich)		T	П	T	П		ļ	Ī	П					П	T			T	П		x		П	Γ					хx			П		П		П	2d	Ī							
-135 400	4A3-4A6 Grenzwerteins Folgeschaltung (tellung und jährlich)			П	T	\prod	X			П		П		T					T		П	П		П	T			1			П	T	П		П		П	ld l	T							
. 136 389	7-Strahlungs-Raumilber	wachung viertelj.)			x		\prod					×								I																			2d 2	I			943/4	53, 4A4	5.		he auc
									\prod				Ц																																		
																													\int					\coprod													
													\bigsqcup																																		
	Kontrol.fl.ter103 Josebeladung prüßen (\coprod				\prod																									\prod		\prod													
			П		[]		\prod	Ι.				\prod	Ī								\prod							Π	Ī	$\lceil \rceil$			Τ			Γ							

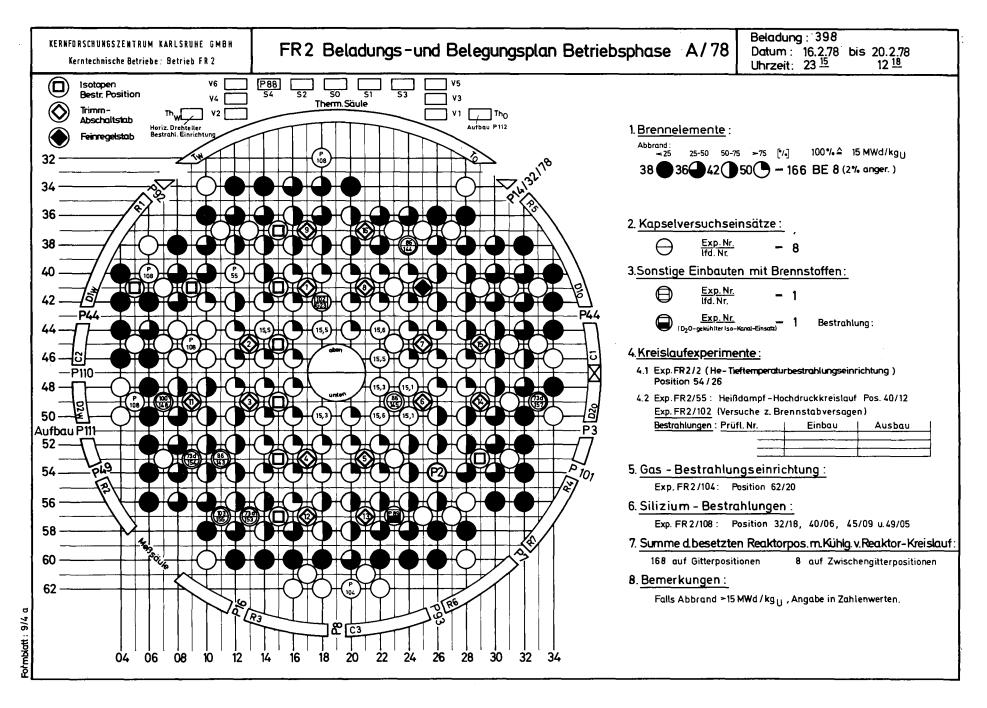
	FORSCHUNGSZE echnische Betrieb			GME	BH		Fu	nk	tic	on:	spi	üf	un	geı	n	19	78	(1:	st)	_									Au: Bla		be :			19 0; von		
H8 bl.	Prüfung	Betriebsphase Monat Woche	l Ja	in. 70	8 I	Fe	br.	Г	Mär:	, [Ap 14 15	ril 16[17]	18[19	Mai 1 20 21		Jun 3 24	i] 25]26		ilı	30 31	Auc 32 33	1.	Se S 36 3	ept. 17 38	39 40	0 k t	143144	N	:922 ov. 6[17]	Т	Dez So]	2. 51 5 2	a 1	Zeit Hann	Ĭ Ü V	Bemerkungen
1.201	Netzausfall- EZ	(viertel).)					x													x								\prod	\prod				I	3h 3		36 h nach Ende Vollastbetrieb gusammen mit PHB 1,119
1.202 25	Netzausfall- EZ	(jWhrlich)													\prod											x									X	zumarmen mit PHB 1,120 mm Ende einer längeren Abschaltphase
1.203 75	Energieversorgung	SW in DOO5 (viertelj.)						X									×									хx							×	5h 2	X	nur Schicht II oder N
1.204 76	Energieversorgung	SW in DOO3 (jWhrlich)				\prod																				хx								1d 3	X	
1.205	Soforthereitschaft aggregat	e- und Notatrom- (wächentlich)			\pm		F		\prod	+			-		\prod		\perp	\prod	\prod		\perp	\prod	\prod	\mathbb{H}			\prod	$\overline{\Box}$	\coprod	+			-	2m 1		siehe kurzfristig wiederkehrende Prüfunge
1.206 98	Signal- und Meldea E-Zentrale	nlagen in (JEhrlich)																							×	X								94 3		AVW/E und FR2/E
207 200	Batteriem E-Zentra (jWhrlich	lel u. viertelj.)					\prod	x	\prod					\prod			x	\prod					\coprod	(jä	hrti) T X	ÜV		\coprod					x	2d 1	X	Starkladung 3x, [4d 15hrl.]
.208 26)	Batterien DOOA, EV (jihrlich	S u. viertelj.)	(jähr	ılπü (v T							x								x														- 28	X	Starkladung Jx TÜV 1x jihrlich
.209							Ι												\prod				\prod	\prod					\prod							
.210 F	Blitzschutzenlage	(3-jMhrlich)	-		\perp	\prod	-		\blacksquare	\prod			\perp	\prod	\prod		\Box	H	+	\perp	+	\prod	\prod	\Box		H		\prod	\prod	\pm	\prod	\blacksquare	H	2-3d 2	X	иет/ві nächste 1960
.211 261	Pahrbares 60 kVA-N	otstromggregat (viertelj.)					X						x							x					x	τÜ X							x	2h 2	×	TÜV ix jährlich
.212 262	Lastbetrieb der SB	A (viertelj.)										x			\prod		x						П									x	П	2h 2		Im Wechsel mit PHB 1.201 bzw. 1.202
.213 359	Starterbatterien	(jMhrlich)						\prod						\prod	\prod					×			x				\prod							14d 1	П	SBA jeweile Reservenggregat NSA in Abschaltwoche
.214 362	Satterien E-Zentra (jährlich	le ia u. viertelj.)					x										х							(jä	hril) 1	ΰv X						х		1d 1	×	Starkladung Jm. [2d 1 Jahrl.]
															Ш			Ш								Ш	Ш									
	<u> </u>						_																													
																		\prod										\coprod								
																														\prod						
														\prod														\coprod								
									\coprod																		\prod									
																										Π										
																																			Γ	
						5		10	\prod		15			20			25	\prod		30			35	T	40			45			50		Γ			
_	Erläuterungen		1-	Re:	≻to	ra.E	3. (f	ür F	rüfu	ng e	rfor	dertic	h)					F:	for	mlo	ses	Pro	toko	11			E :	Ent	wui	f					ŧ	TÜV erforderlich

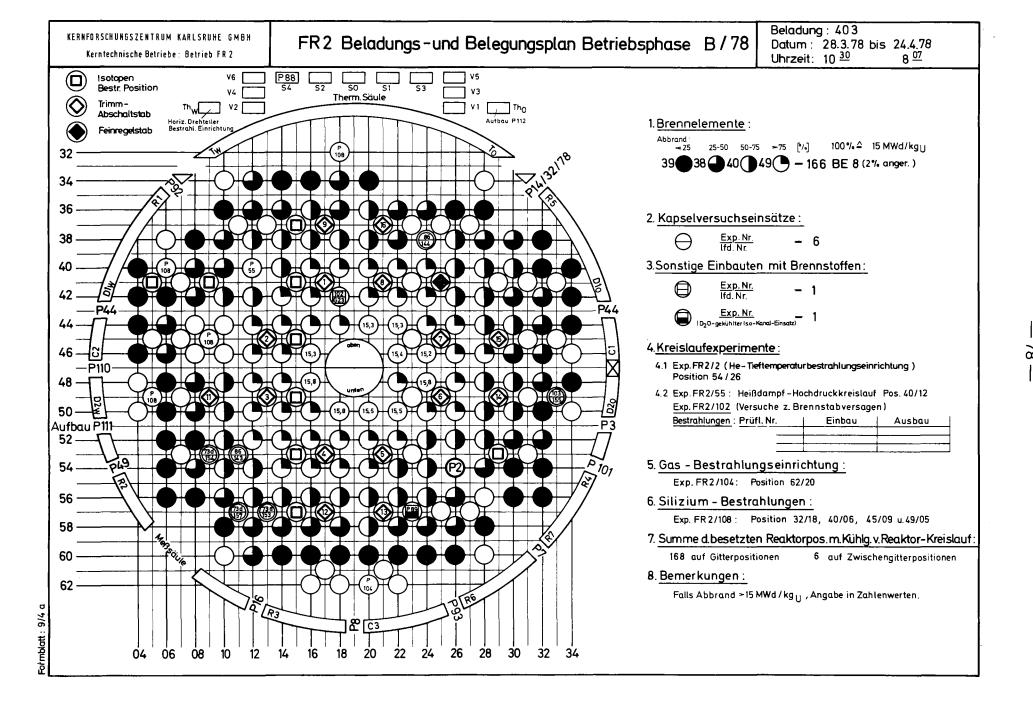
	FORSCHUNGSZENTI echnische Betriebe:			GME	∋H	ļ			tic	ns	s p i	rüf	ur	ge	en	1	97	8 ((Ist))									В	latt			4	vor	1		Freigabe:
НВ ЪІ.	Prüfung Me	etriebsphase onat oche	Ja 1 2	n. 70 [3]	A 3 [4]5	Fel	or.		März [11]1;	() [[[]]	Ap	ril 16 17		Mai 9 20			uni 24 [25		D Juli 7 [20]		31 32	ug. 33 34	(=) 35 36	Sept. [37]3	139		kt.		Nov 5 6 6	. T	De	-4.		Zeit Mann			Bemer kungen
1.301 132	Aufzüge	,	-	\blacksquare	\perp	\mathbf{H}	\prod	\bot	H	$oxed{H}$	+	H	\coprod	\perp	\prod	\perp	$oldsymbol{\perp}$	H	\mathbb{H}	\bot	\vdash	H	H	H	\prod	+	\perp	H	\prod	\mathbb{H}	+	\prod	-			enta	pr.UVV bzw.§ 24 Gewerbeordnung
1.302	Greifer BE-Flasche	wöchentlich:	-	\Box	\mp	\mathbf{H}	\prod		\prod	\Box		H	H	-	\prod	\perp	+	\prod	\blacksquare		H	H	-	-	7	iv X	-	H	\mathbb{H}			H			_∞		ne kurzfristig wiederkehrende Prüft 1z jührlich
1.303	Sprinkleranlage	viertelj.			X	П		T							x				1,				x					\prod	П		x		\prod	1h	П		
1.304 30	Sprinkleranlage	jiihrlich)		П			П					П			x			П															П	2d 5	X	Acht	tung! H ₂ 0-Ausfall P16 möglich
1.305	Wechselmaschine in R11	1 jährlich)	4	H	_	\Box	\Box	+	H	\Box	+	H	\Box	+	\prod	Ŧ	7	\prod	\Box	1	H	H	\prod	H	H	+	H	H	\Box	\blacksquare	\mp	H	-	24 5	П		tralloop z.Zt. nicht belegt fung nur bei Bedarf
1.306	Horizontalflasche und		-	Ŀ	_	\Box	\Box	1		\Box	1	H	\prod	+	П	Ŧ	4	\Box	\Box			H	\prod	Ħ	П	1	Ħ	\prod	\Box			\prod	-	4h 2	Ħ	YOF	Jedes Einsetz
1.307	D ₂ O-Sumpf	jährlich)		П			\prod		x	\prod	1		\prod	1	\prod	T		\prod			П	\prod			\prod	Ť		\prod	\top			\prod	Т	1d 4	X		
.308 58	40 m ³ - und 5 m ³ -Behälte					П	\Box	x			Ť	E	×	we	\prod		Ħ	\prod			x			E	ntlee	rung X	, Ti	۷	П			\prod		2n.		Ent:	leerung halbjährlich [6h]
1.309	Schleusen	viertelj.)	T	х		\prod			Ħ	\prod		üν Χ	П	1			\sqcap					\sqcap	\prod	\prod	\prod	T			₹	T		\prod	T	14			1x jEhrlich
1.310	Schleusen	jährlich)	\top	T,	T	\prod	П		П	\prod	T	\sqcap	Ħ	Ť	\prod	T		\prod	\top		×	\Box	\prod	\sqcap	\sqcap			Ħ	\parallel			Ħ	T	ж ,	n		
73	Absenkschacht	jahrlich	Ħ	П		$\dagger \dagger$			\prod	×	T		11	Ť	Ħ	T	\sqcap	\sqcap				$\dagger \dagger$		\prod	\prod	\top		П	11	†		\sqcap	T	46	Ž	ohn	e Trockenofen II (PMB 1.325)
78	BE-Plasche	viertelj.)	x			Π	\prod	1		\prod			T	1		1		Ħ		×		\sqcap	T	\prod	П	1		Π	x				T	1d	f		
1.313	BE-Plasche	jährlich)	\dagger	Τ		11		\top	\prod	x	Ť	١,		1		T	П		x	\Box	I	$\dagger \dagger$	11	$\dagger \dagger$	Ħ	1		\prod	11	\dagger		\sqcap	T	24 3	Y	D20	-KUhlung nur bei Reaktor a.B.
1.314	Behälterbau	viertelj.)	\dagger			x		\top	$\dagger \dagger$	11	Ť		\sqcap	x		T		П	\dagger			x	$\dagger \dagger$	11	$\dagger \dagger$	\top		$\dagger \dagger$	×	+		11	T	34	Î		
1.315	He-Kreislauf, Sicherhe			Τ		T	\top	x			T	\prod	\prod	+	Ħ			П			\prod	$\dagger \dagger$	Ħ			\dagger	\dagger	11	11	\dagger			1	20	Y	Bla:	tt 17 Punkt 12 in der Vorwoche
316	Druckluftanlage, Analys			T		11		\top		×			T	1	11			×	T		Ħ	Ħ	$\dagger \dagger$	Ħ	х	\top	\dagger	П	П			X	<	an 1	r	30	eils am Quartalende 24 ⁰⁰ Uhr
1.317	Druckluftunlage, Dichte		\parallel						x	$\dagger \dagger$	T					1			\top				T		\parallel	\top		††	\parallel	\top	\parallel	\prod	†	2d	y	Pirt	- 7, 8 und 9 möglichst am Tage der CH prüfen (Spät-oder Nachtschicht)
-318 -318	Abscheidegrad Absolu			\dagger		\sqcap	П		\prod	#	1		\dagger	\dagger	\prod	\dagger			\dagger			\prod	\prod		\parallel	\dagger	x	$\dagger \dagger$	\parallel			††	\dagger	5d 2	Y		
319 346	Luftkreislauf, Druck- v		\top	T		\prod		+	\prod		\dagger	,			\prod	1		\prod	\top		$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$		\prod	\parallel	\dagger		\parallel	\top		\parallel	\prod	\dagger	4d 2	X		len- und Raumunterdruck, Luftverte g. Experimentier-u. Kreislaufräum
.320 96	Luftklappen	Ahrlich			1)		\top	\dagger			1	\prod	1		\parallel		\parallel	11	\prod	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	Τ	\dagger	\prod		\top		\prod		T	ж 5	Y	1	PRB 1,110
			\parallel		\dagger	$\dagger \dagger$	\parallel	\top		$\dagger \dagger$	+		\parallel	†		\dagger	\prod	$\dagger \dagger$			11	$\dagger \dagger$	††	$\dagger \dagger$		\dagger		$\dagger \dagger$	\top	\top	$\parallel \parallel$	††	†	Ť	ľ		
寸			\parallel	T	1	\prod	\parallel	\dagger	††	++	†	$\dagger \dagger$	\dagger	1	$\dagger \dagger$	1		$\dagger \dagger$		$\parallel \parallel$	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$		+	\parallel	$\dagger \dagger$	\parallel	+	\top	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	\dagger		†	†	
\dashv					1.			10	\prod	\parallel	10			20	\dagger	+				30	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	35	††	+	,,,	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$,,,	$\dagger \dagger$	 	\prod	\dagger	1	\dagger		
	Erläuterungen :		Щ.	بل	:لـــا	بلبك	لبل	_		لما ng e	113		لبل	IZU	1.1		1 12	<u> 1 1</u>		1 1.		s Pi	[35]	44	Щ.	40	$\perp \perp$	\downarrow	es] Entw	Ų.	T_{p_i}	<u>ul l</u>	٠,	┸-	┸.	<u> </u>	/ erforderlich

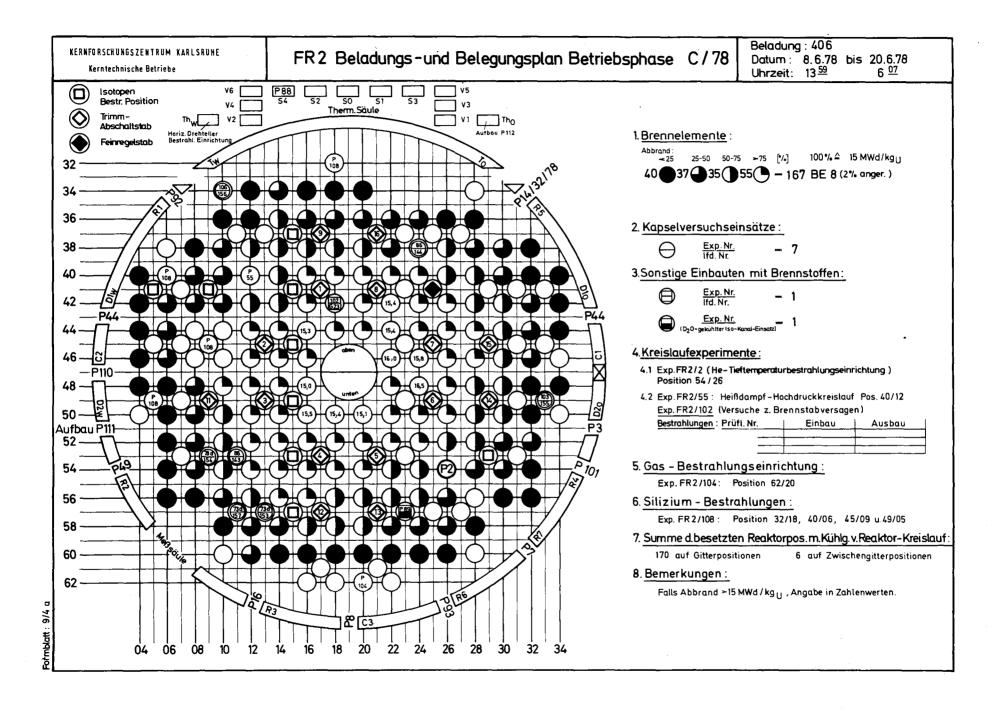
		ENTRUM KARLSR be: Betrieb Ff		GM	BH		Fu	nk	kti	on	sp	ri	ifu	ng	je	n	19	78	():	st)											lati		:	- 5	٧O	n '	7	Freigabe:
HB bl.	Prüfung	Betriebsphase Monat Woche	1	an. 7	В [[[] 5	-	br. 7 8	т —	Mä: 0 11	z 12 13	(3) A	pril 5 16	17 1	M 19	<u> </u>		Ju 23]24	ni 25 2	\mathbf{T}	D Juli [26]2:	9 30 3	At 11 32	_	E] 35]36	Sept [37]3	8 39 4	0 0[4]	kt. 42 43	[44]4	No.	277 1. 1.7 [1.1	D [49]5	ez. 0 [51]	52 1	Ze: Man	t Ü n v		Bemerkungen
.321 212	Abmasersamelstat	ion (jEhrlich)				П			T			Ī	П		Ī		T			П	П	П					×		П	П		П	П			X		re Inspektion Tank 4-jahrlich thate 1981)
.322 92	Kühltüren und Kühl	turmlUfter (jWhrlich)											,							П															3 <u>4</u> 3			
.)2) 217	Looprohrabschirmbe	hMlter (JMhrlich)				П	T			×			П					\prod			\prod	П								П		П			4h 3	×		
.324 313	TA-Stibe	(jihrlich)	-	\perp	\prod	\prod	1	\prod	F		\prod	\perp		\square	\mp	\prod	\perp	\prod	\perp	H	\prod	\prod	\prod	T	H	\prod	\mp		H	$\overline{\Pi}$			\prod	-	4h	X	}=~	Stück, & Stück nach Anfall
. 325 286	ME-Trockenofen II	(Jimrlich)		x	П															П						П									1d 2	T		
.326 95	Krananlage Absolut:	filterraum (jährlich)						,	<									\prod								П							\prod		1d 2	k		
.327 215	Robsrpost	(j#wlich)						,	ĸ											\prod															2d 4			
.528 366	Isotopenwecheelman	ohine (jährlich)]	x								3h 3	X	d	
. 329 E	Druhdeckel	(jerlich)	-	\perp		\coprod	\perp		L		\prod	-					+	\coprod		\prod	\prod	\coprod				\coprod	\perp		\prod	\mathbb{H}		\prod	\prod	-			bei	Austau des Drehdeckels
.330 321	Peuchtefühler	(jMurlich)						x,	ĸ x		\prod		x							x	×χ					\prod									8d 2-3	k		
.331 322	Medfühler	(jährlich)											X																						2d 2			
.332 1	Begehung der Reakto	(viertelj.)	×									x																				þ	(4h 2	6	TÜV	1x jWhrlich
.333 7	Begehung der Reakto	orgebäude (jährlich)																								×									4h 3			
.334 169 171	He-Kreielauf-Casans	alyse (viertelj.)					x								X								X	Üν X							××				2d 4	•	TÜV	1x jkkmlich
.335 E	\$A\$\$, Dichtheit-Ste	(jährlich)						x																					\prod						3h 2	T	VOF	PHB 1.115
.336 326	C1-Kanal	(2-jMhrlich)					x																														nliei	nate Prifring 1980
.337 319	Dichtheit Schleuser	(Jimrlich)								Ц					x	\coprod		Ц								\coprod		Ц				\prod			54 2	þ	√ vor	FMB 1.108 Windgeschw. 5m
.338 201	TA-Stab, elektrisch	re Prüfungen (viertelj.)				\prod		X		Ц	Ц	\perp				Ц		\prod		 	igsquare	$\perp \rfloor$				×			\prod						5h 2		VOT	PMB 2.102
338	Rohrpostanlage	(viertelj.)		\downarrow	\prod	\coprod					\prod	\downarrow		L	\perp	\coprod	\perp		x	\coprod	\prod	Ш			\coprod		X		\coprod	1		\coprod	\perp	×	3h 2	_ 	TÜV	1x jWhrlich
387	Peuermeldeanlage	(halbjährlich)			\prod	\coprod	χÜΥ		\downarrow	\coprod	\coprod							\prod		\prod		\perp		х	\prod										2d 2	_	χttv	1x jährlich
-341 406	Vorprüfung Haller	(jährlich)				\coprod	\perp	\coprod			\prod	\perp		4					×		\coprod	$\perp \downarrow$	\perp		\prod				\coprod			\coprod					nac	th PHB 1-110, vor PHB 1-108
				\downarrow		\coprod	\perp		\downarrow	\coprod	\coprod	1	\coprod	\perp		Ц	1		\perp	\prod	\coprod			\sqcup	\coprod				\coprod			\prod			\perp	\perp		
] ,				10			15			20			25			30			35			ua l			15			50					
一	rläuterungen				Lto		0 14	:: a E	Delif	ung			امناه	$\overline{}$			_					oses		A = 1:	-11						rurf				_	_	A 7 ()	V erforderlich

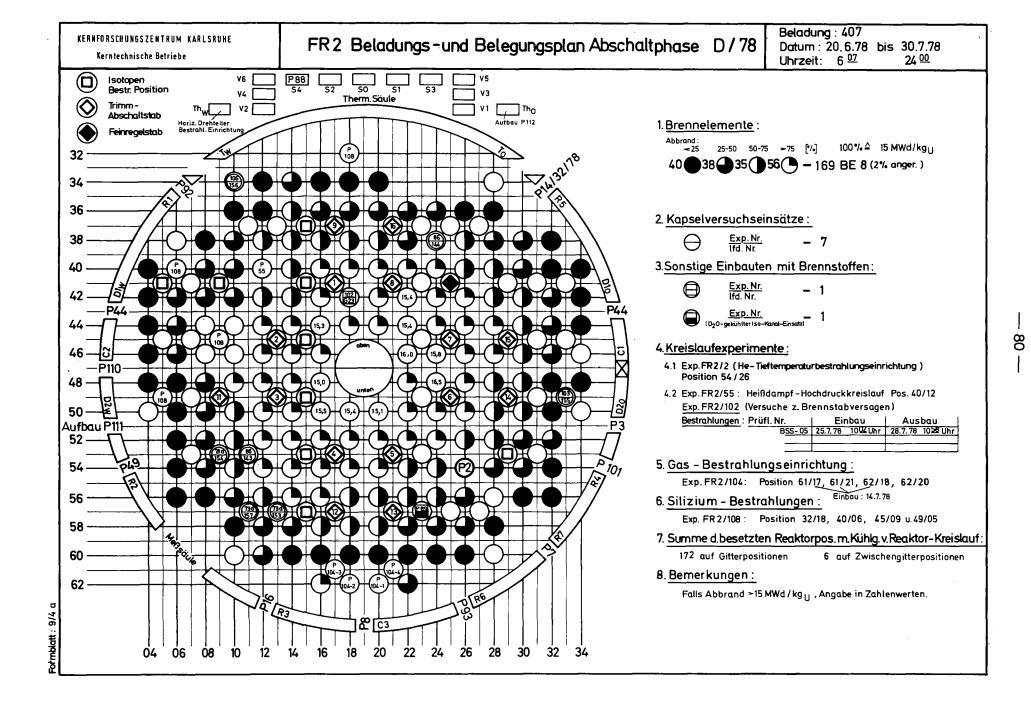
	FORSCHUNGSZE echnische Betriel			GN	4BH		F	un	kt	io	ns	pr	üf	ur	ng	en	_1	19	78	(1	st)												sgc att	ıbe	: :	6	VO	n	7	Freigabe:
HB bl.	Prüfung	Betriebsphase Monat Woche	•	an. Ž (3	j	A 			Ma 1011	irz 1 [12]	(3) - 3 14	_	il 6 17	101	Ma 19 20	(2)	_	Jur 1 24	i 25]2	_	D Juli 20 2:	30	A1	10 10	[2] [35]3	Seg 6[37	it. 38[38	F	Oki	[13]		Nov.	_	De 3 50			Zei Mus			Bemerkungen
2,101 186	Magnetsteuergerät	(viertelj.)					П	×		\prod		П	T	x	$oxed{T}$						×				\prod		×	7	įν	\prod							1d 2	Þ	Vor	PMB 2.102 1x juhrlich
2.102	TA-Stibe is Core	(viertelj.)						x						X			Ι				X						x		įv		T		П				241	×	nech TÜV	THB 1.338 1x jährlich
2.105	FR-30ab im Core	(viertelj.)						×	П					X	T			П	T		×	П			П		×		JV		T	П	П	T	П		2h 1	6		men mit PMB 2.102 1x jMm=lich
2.104 308	TA-Stab-Ankunftsm)	dung (jkhrlich)				П	П		П	П		\prod			T		T					П							1	\prod			П				14 7	T	nter	nech Anforderung
2.105 233	Nachwis der notwen Abschaltreaktivität			7	T	H	\Box	7	\prod	\Box	1	\prod	7	H	7	\prod	+	H	7	F		\prod	\Box	7	\prod	Ŧ	7	\exists	7	\prod	Ŧ	H	Н	1	H	-		T	nech	Jeder Core-Beledungsänderung
2.106 R	Sicherheitamystem,	Totzeiten (4-jährlich)		1	Ţ	H	$\overline{\Box}$	Ŧ	H	\Box	1	H	7	H	1	H	7	H	1	T	1	\prod	\blacksquare	7	\prod	Ŧ	7	\prod	1	H	F		H	Ŧ	H	-		1	nliet	ste Frittung 1979
\neg				1			\prod	1	П		1	П		\prod	T	\prod				T		\prod		1		T		\prod	T				\prod		\prod					
	Horizontale Experim	entierkankle, (viertelj.)		1				x			\top	\prod	T	\prod						×			\prod	1				X					\prod			x	4h		TÜV	1x jWmlich
2.302 343	Horizontale Experie spalt, MeS-und Ther einstellung			1				×	П	\prod		\prod	1	\prod	1					x				7	\prod			τυν X	T							×	4h 2	6	TÜV	1x jMbrlich
2.303	TA-Stab im Prüfstan	4		7	Ŧ	H	\square	7	П	\prod	7	H	Ŧ	П	Ŧ	Н	7	T	T	Ŧ	H	H	\blacksquare	7	\prod	Ŧ	7	\prod	7	H	F	H	\prod	Ŧ	H	-		T	be1	Bedarf nach Montage
2.304	FR_Stab im Prüfstan	4		T	T							П			T		1	T		T					П	1		П		\prod	T	П		T	П	T		T		
2.305	Thermische Säule			Ŧ	F	H	\square	7	П	\Box	Ŧ	П	1		Ŧ	П	1	I	H	I	H	\prod	\Box	1	H	Ŧ	H	П	Ŧ	\prod	7-		\prod	\downarrow	П	-	24 3	7	bei	Aushau des Grafithlooks
2.306 85	Rotumde, 60/5t Rund	laufkranschiene (4-jährlich)		1	T	П			П	\prod	T	П	1	П		H	×	-		T					\prod		x	П	1	П	T	П	П	T	П			T	rect	tacitige Information der betreffund
2.307	Rotunde, Beulstelle	(4-jahrlich)	H	Ŧ	Ŧ	H	\Box	7	H	\mp	Ŧ	H	+	H	7	\prod	+	Ŧ		-	H	\overline{H}	H	7	H	Ŧ	H	H	Ŧ	H	+	H	H	+	\prod	-		T	nifei rec)	mte Prüfung 1980 streitige Information der betreffend matellan
2.308				1	T	П	П		П		1	П		П	1			1	П		П	П			\prod	1	П		T	П	1	П	\prod		П			T		
2.309				1	T		\prod		П	П	1	\prod	T	Ħ		П		T	П			\prod			П						T	П	\prod		П	T		Ť		
2.310	Untersuchung reprie auf Korrosion	entativer Stellen (4-jährlich)		1		П	\prod		\prod			П		\prod	\uparrow	П		T		T	П				\prod	\top		T		П		\prod	\prod	T	\prod			7		geplanten Systemöffnungen durch REG Kreislauf, Tunkspalt
2.311 F	Seelenrohre (wenn möglich)		H	7	F	H	\prod	1	П	\mp	7	H	7	\prod	7	П	-	\mp	H	Ŧ	H	\prod	T	H	\prod	7	H	-	1	\prod	7	H	\prod	1	\prod	-		T	1001	Stopfermechnel - stichprobenseine
2.312	E-Adapter Isotopen	position		Ŧ	-	H	\prod	1	H	\Box	+	H	7	\prod	1	\prod	-	Ŧ		-	H		\bot		\prod	Ţ		Ŧ		\prod	1	П	\prod	\mp	\prod	-		T	naci	s Jedem Einbau
2.313 E	ISO-Kapselträgerroh	re. Korrosion (juhrlich)												П				T	 	4							П					\prod	\prod	1	\prod		2d 2	1		
2.314 E	BE y-scanning			7	1		\prod	1	П	T	1	П	1	\prod	7	\prod	1	T	H	Ŧ	\prod	\prod	Ţ		\prod	1	H	T		\prod	+	H	\prod	+	\prod	-	Γ	1	bei	BE-Unladung
	Erweiterte Vorprüf Hallendichtheit	ung für		1	\uparrow		\prod					\prod	1	\prod	1	\prod				1	\prod	\prod	1			1		T		\prod	1			1	\prod	1		1	nu	r bei Bedarf (vgl.PHB 1.341)
				1	\uparrow	5	\prod		10		1	15	\uparrow	\prod	71	\prod			75	1	\prod	30	\top		35	1	\prod	ru ru	\prod	\prod	LS		\prod	51	,	+	T	1	T	
	rläuterungen		▋→	 R=	aki	or c	اــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	(für	Pri	ifun:	o er	ford	erii	ch)	141	•—			15.7	늗	— fc	120	ose:		oto	 koli		140	Щ.	늗	F	ntwi	rf		1		1		Ł Tí	V erforderlich

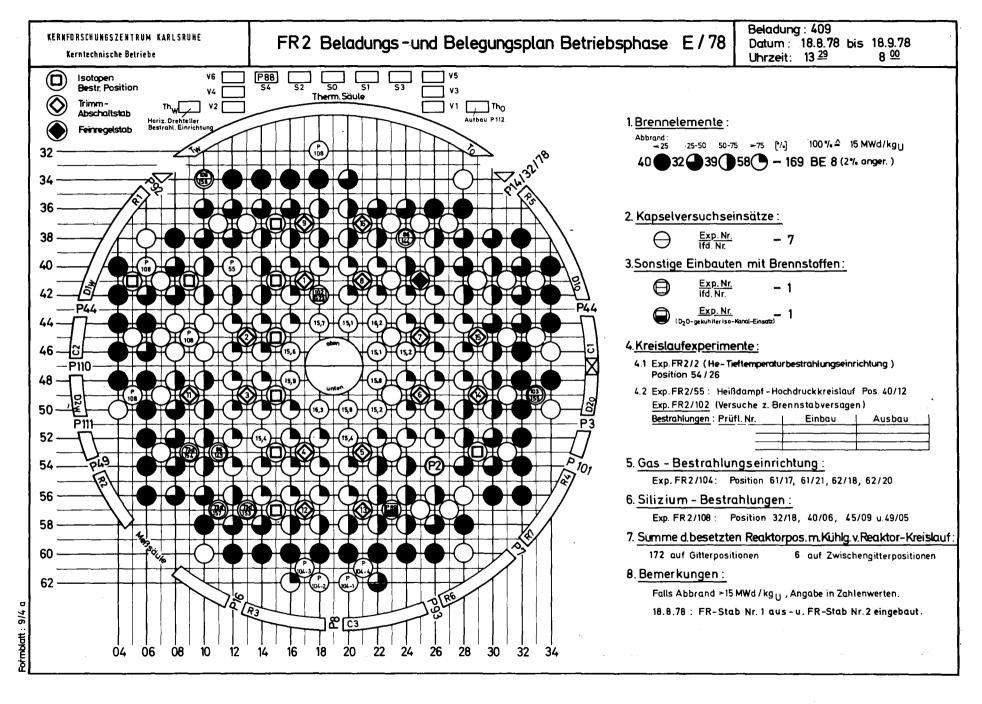
	NFORSCHUNGSZE technische Betrie	be: Betrieb FR	2		1		ınk																				В	latt		e : :	7	VO	n 7	
PHB Fbl	Prüfung	Betriebsphase Monat Woche	Jas	1. 78 [3] 6	A S S	ebr. 7 8	9 11	Mär:	z 2 13	Ap 14 15	ril 16[17	110	Mai 9 20	21122	J U 23 2	ini L[25]:	K[27	D Juli]29[2	3 3 3	Au [32]3	g 3]34]3	- Sa Sa 3	ept. 17 38 3	F [5]	0 k t.	3[4]	Nov 5 4 6 (.7 [6]	ra a	ez. 8 51 5	2 1	Zei Man	<<.	Bemerkungen
2-1 252	Experiment FR2/2	(viertelj.)		.			τüγ	v						T	П	×								×Π							T	5h 2		Anlage a.S. TUV 1x jahrlich
2-2 327	Experiment FR2/2	(jährlich)																	H					x						$\frac{1}{1}$	T	Sq Sq	+	Anlage m.B.
16-1	Experiment FR2/16									+			\Box				1	x			\prod						ΤÜV	1		\prod	1	5h	+	Anlage a.B.
305 16-2 332	Experiment FR2/16	(viertelj.)	+		H		^	+	\parallel	+				+	+	+	\dagger	1	+	H	\parallel		+	x	+	+	X		+	\parallel	$\frac{1}{1}$	3 4d 2	X	TÜV 1x jährlich Anlage a.B.
							\prod	\prod		\prod				-			1	\prod	\prod		\prod			\perp	\prod				\prod	\prod	-	1	1	
_	 		+	+	H	-	H	H	\parallel	+	+	H	+	+	-	H	+	H	H	H	+	+	+	+	+	+	+	+	H	H	+	\vdash	+	
							\parallel			+		† †		1			1		\prod		\prod										1	Ţ	1	
			H		\parallel		H	$\frac{1}{1}$		+	+			+		$\frac{1}{1}$	+			$\frac{1}{1}$	+	++	+	+		$\frac{1}{1}$		+				1		
KVE	Experiment FR2/KV	E					\prod		\prod	+		$\left\{ \cdot \right\}$		_	\prod	\prod	+	\prod		\prod		+		_					\prod		\downarrow	14	\downarrow	KVE allgemein
241		(viertelj.)							\coprod	\perp				\perp			\pm												\prod		+	2	$\frac{1}{1}$	
55a	Exp.FR2/55 p	Sicherheitssystem		H	+	$\frac{1}{1}$			$\frac{1}{1}$	+	\prod	x	+		$\ \cdot\ $		+	$\frac{ }{ }$	x	H	+	+	-	χ ^{τũ}	v	\perp		+	$\frac{ }{ }$	+	+	10	1 04	TÜV 1x jährlich
351 55-2 P	des FR2 Experiment FR2/55	(viertelj.) b (jährlich)	\dagger		H	H	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	\forall	+	$\parallel \parallel$	$^{++}$	+	+		$\forall \exists$	+	$\dagger \dagger$	$\dagger \dagger$	\prod	+		+	хx	H	-	\top	H	$\dagger\dagger$	$\forall \exists$	+	+	- PX	Anlagen teilweise i.B., teilweise
55-4 393	Experiment PR2/55 Aktivitätsmeßstell							++		+									++				×	х×			+					45		Plateaukurven
				\parallel			$\frac{ \cdot }{ \cdot }$	H	+			$\left\{ \cdot \right\}$		+	H	+	+	H	+			\perp	+			+	+		$\left\{ \cdot \right\}$	+	+	+	+	
					† † 			#		+		† † 		 	 				++					+			+		#			+	1	
	Erläuterungen			Ш	S	Ц				15	Ц	Щ	20	Ц	Ш	25	Щ	Ц	30 0 m l	Щ	Щ	35		Ų.		∐ € :	45]	50	Ш	\perp	Ц,	TÜV erforderlich

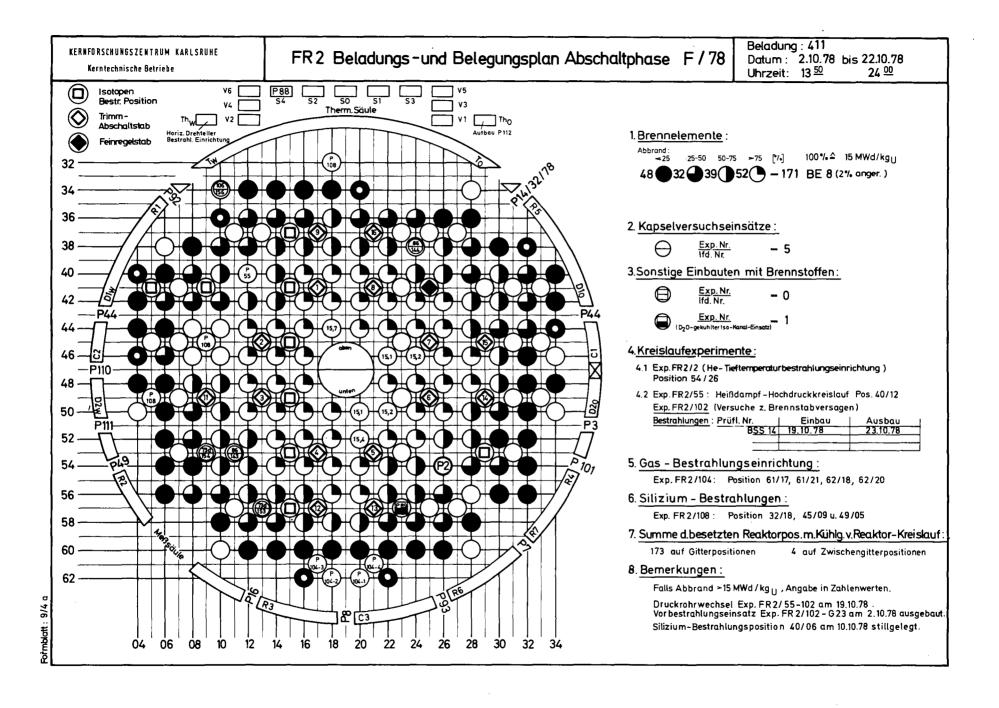


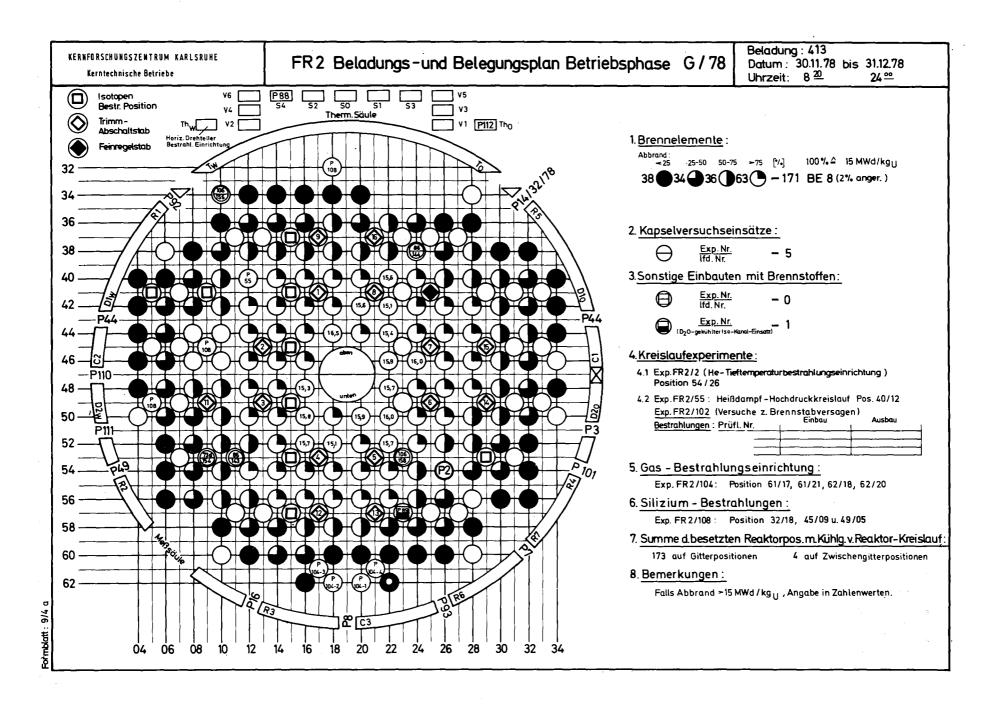


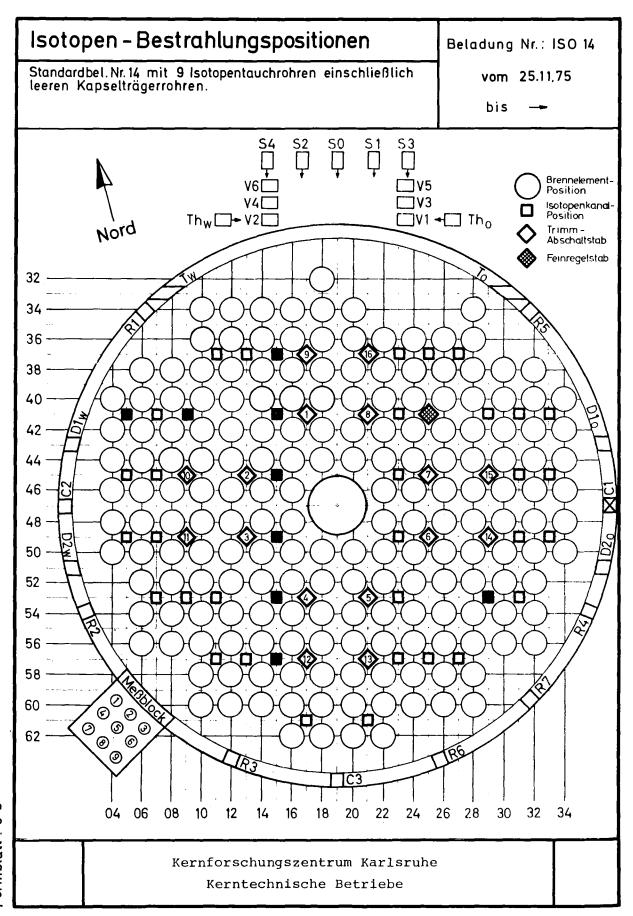












Formblatt: 9 b