

INSTITUTO DE ENGENHARIA NUCLEAR

RT-IEN-13/2006

Metodologia para Medição e Determinação da Radioatividade na Água do Reator Argonauta

por

Luis F. Bellido

Novembro/2006

NOTA ESTE RELATÓRIO É PARA USO EXCLUSIVO DO INSTITUTO DE ENGENHARIA NUCLEAR

O direito a utilização de informações relacionadas ao trabalho de pesquisa realizado no IEN é limitado aos servidores da CNEN e pessoal de organizações associadas, nos limites dos termos contratuais que regem os respectivos convênios. O conteúdo dos relatórios não pode ser separado ou copiado sem autorização escrita do IEN.

Título: Metodologia para Medição e Determinação na Radioatividade da Água do Reator Argonauta.							
Autor: Luis F. Be	ellido			e-mail: lbellido@cn	en.gov.br		
Identificação: RT-IEN-13/2006Nº de páginas:Tipo de Divulgação: Irrestrita (X) Restrita ()Divulgar para: IENLocalização: Intranet.ien							
Publicação extern	a associada (c	ongresso/periódico):					
Palavras chave: R Nobres.	eator Argonau	ita, Análise da água do reato	r, Espectrometria ga	ama, Produtos de Fiss	são, Gases		
Resumo: Foi desenvolvid reator Argonaut combustíveis. F Xe-138 e Cs-1 interferências p normalmente en se que as conta havia perda dos (em operações do tanque de dr realizar as med hiperpuro. Abstract: A new methodo water reactor the of short-lived rad possible interfer reactors, the be incorrect, due to	Nobres. Resumo: Foi desenvolvida uma nova metodologia para a medição e determinação dos radionuclídeos na água do reator Argonauta que é analisada periodicamente para verificar a integridade das placas dos elementos combustíveis. Foram determinadas pela primeira vez, as atividades dos radionuclídeos Kr-89, Xe-137, Xe-138 e Cs-138 que são de meia vida curta. Inicialmente, realizou-se um estudo de possíveis interferências para selecionar os raios gamas mais apropriados nas determinações dos nuclídeos normalmente encontrados na água do reator e medidos pela técnica de espectrometria gama. Constatou-se que as contagens muito longas efetuadas no passado estavam comprometendo as análises já que havia perda dos gases nobres durante as contagens. Recomenda-se, no lugar de realizar a coleta mensal (em operações com tempos superiores de 120 minutos e de 340 W), realizar o levantamento radiométrico do tanque de dreno em toda operação do reator e quando houver uma anormalidade coletar a água para realizar as medições por espectrometria gama usando um detector de alta resolução de germânio hiperpuro. Abstract: A new methodology has been developed for measuring and determining radionuclides in an Argonauta's water reactor that is routinely performed to verify the integrity of fuel elements. For the first time, activities of short-lived radionuclides: Kr-89, Xe-137, Xe-138 and Cs-138 were determined. After a carefully study of possible interferences through gamma ray spectrometry of fission products, commonly found in water reactors, the best gamma rays were selected. It was also found that long counts made in the past were						
a monthly collection of water for analysis (in reactor operations with 340 W with more than 120 minutes) to carry out a radiometric survey of the water tank after every operation and, when the level of radioactivity is higher, a water sample be taken and an investigation should be performed with a gamma-ray spectrometry using high resolution germanium detector (HPGe).							
		1					
Emissão Data:		Nome		Rubrica	Data		
Divisão	Elaboração:	Luis F. Bellido			30/11/2006		
DIVISAU.	Revisão:						
Serviço:	Aprovação :	Júlio Cesar Suita					
Instituto de Engenh Via 5 s/n, Cidade U Tel.: 00 55 21 2209	Aprovação : Júlio Cesar Suita Instituto de Engenharia Nuclear: Via 5 s/n, Cidade Universitária, Ilha do Fundão, CEP 21945-970, CP 68.550, Rio de Janeiro – RJ – Brasil . Tel.: 00 55 21 2209-8080 Internet: www.ien.gov.br						

1. Introdução

O Argonauta foi o primeiro reator construído no Brasil por empresa nacional. Seu nome é oriundo do projeto desenvolvido no Laboratório Nacional de Argonne dos Estados Unidos. O reator Argonauta opera desde 1965 e é licenciado para operar continuamente a uma potência de 500 Watts ou a 1kW por uma hora. Entretanto, atualmente a potência máxima freqüentemente utilizada é de 340 Watts. O reator utiliza U-235 a 20% na forma de óxido (U_3O_8), e a configuração atual do núcleo é composta por 8 elementos combustíveis, sendo 4 elementos constituídos por 17 placas com 21 gramas, 2 elementos com 11 placas e mais 6 placas com 10 gramas e por último 2 elementos combustíveis com 7 placas com 10 gramas de óxido de urânio.

Entre as varetas ou placas circula água deionizada, que tem função de refrigeração do núcleo e como moderador de nêutrons. Rotineiramente, para verificar a integridade dos elementos combustíveis, são realizadas medidas da radioatividade dessa água, pois na eventualidade de ocorrer uma fissura ou rompimento de uma vareta haverá presença de produtos de fissão.

O presente relatório apresenta os resultados de análises anteriores e após algumas avaliações e considerações dos resultados experimentais obtidos, propõe-se uma nova metodologia, tanto para a realização das medições como para as determinações dos radionuclídeos presentes na água do reator, que normalmente são gases nobres radioativos de xenônio e criptônio e seus descendentes.

2. Histórico das análises realizadas

Nos arquivos da Divisão de Reatores (DIRE) o primeiro relatório da Seção de Proteção Radiológica (SEPRAD), sobre as análises da água do reator Argonauta, data de 18/09/1984. Jesse J.G. Silva fornece as atividades dos radionuclídeos medidos por 16 horas, em um litro da água do reator, num detector de Ge(Li). Os radionuclídeos encontrados foram: Kr-85m, Kr-87, Kr-88 e Xe-135 cujas atividades corrigidas para o fim da operação do reator foram de 0,77 pCi/cm³, 8,10 pCi/cm³, 2,10 pCi/cm³ e 0,98 pCi/cm³ respectivamente. Também foram encontrados os radionuclídeos Rb-88 e Cs-138, filhos respectivamente do Kr-88 e Xe-138, que não foram quantificados.

De acordo com os registros, a maioria das análises eram efetuadas após operações a 170 Watts com duração igual ou superior à uma hora. A titulo de ilustração citam-se a seguir alguns resultados das análises, com as atividades corrigidas para o final da operação, em Bq/m³. No relatório de 8/02/1985, relativo as operações do mês de janeiro, consta que além dos nuclídeos normalmente detectados nas águas do reator houve a presença de quantidades pequenas de l-133 e l-134. Na operação do dia 30/01/85 reporta-se as atividades, do l-135

(3,7x10⁴), além das dos nuclídeos normalmente encontrados. O Xe-133, também relatado, não foi quantificado por falta do fator de eficiência para a energia gama de 81 keV. O relatório da operação No. 2915 mostra a presença de I-133, I-134 e I-135, além de outros nuclídeos normalmente quantificados.

Os radionuclídeos e respectivas atividades relativos à operação No. 2965, de Janeiro de 1987, quando o reator operou a 170 W, são:

	~	
I-134		$5,7x10^4$
Ar-41		$2,1x10^4$
Xe-135		traços
Xe-138		$7,2x10^5$
Kr-87		$2,3x10^5$
Kr-88		3.1×10^{5}
Kr-85m		$1,0x10^{6}$

Na operação 2967 a 850 W em 23/01/1987, de duração em torno de 1 h, os resultados foram:

oundado ionann.	
Kr-85m	7,8x10 ⁶
Kr-88	$3,2x10^{6}$
Kr-87	$4,0x10^{6}$
Xe-138	$1,2x10^{7}$
Xe-135	$9,7x10^4$
Ar-41	$1,4x10^5$

Em 06/12/1989, na operação do reator a 170 W por 1 h e 40 min, as atividades obtidas foram:

Kr-85m	$1,0x10^{5}$
Kr-88	$4,5x10^4$
Kr-87	$6,3x10^4$
Xe-138	$3,6x10^4$
Ar-41	$1,6x10^{3}$

Os relatórios apontam a presença de traços de Rb-88 e Cs-138 como produtos de decaimento.

Na década de noventa, os relatórios apresentados pelo Serviço de Radioproteção a DIRE, não especificam o sistema de medição utilizado nas análises da água do reator; entretanto o número de nuclídeos reportados, indica a utilização de um detector de cintilação de Nal(TI). Consta ainda, mas não foram apresentados os dados, que nas operações do reator Nos. 3192 e 3214, de 07/08/91 e 05/09/91 respectivamente, houve a presença de traços de fissão. Apenas dois relatórios verificados indicavam o detector utilizado. Em um deles, com data de 17/06/1991, foi reportada a presença de um raio gama com energia de 132 keV (não identificado). No outro, de 02/12/1997, Donald Binns e Gilson R. Aguiar comunicam a DIRE que a análise por espectrometria gama, utilizando um detector de iodeto de sódio, indicou uma pequena contaminação que não pôde ser devidamente avaliada tendo em vista a resolução desse tipo de detector e a grande quantidade de picos presentes na amostra. As condições de operação foram 340 W por 30 min. A hora da coleta foi às 14:14 h e a análise às 14:30 h.

Em 24 de setembro de 2001 há um relatório onde João C. P. da Silva, usando um detector de Nal(TI), compara o espectro da água do reator com um espectro de

"background". No espectro apresentado aparece um fotopico em torno de 80 keV que não foi identificado, mas que deve ser o do Xe-133, de meia vida de 5,2 d, pois a energia corresponde a um raio gama emitido por esse nuclídeo.

Em junho de 2002, duas análises foram realizadas utilizando o sistema de espectrometria gama com detector de germânio hiper puro (GeHP). No dia 4, o presente autor reporta os resultados em cps, tendo em vista que na época não havia solução padrão para calibração de eficiência do detector. Os nuclídeos encontrados foram os seguintes: Kr-88 e seu filho Rb-88, Kr-85m, Xe-135 e Xe-133. Um raio gama de 558,5 keV, também presente no espectro, corresponde a um "prompt gamma" da reação Cd(n, γ), resultante da incidência de nêutrons provenientes do reator Argonauta com o cádmio da blindagem do sistema de detecção. No relatório do dia 5, estão registrados os nuclídeos: Xe-133, Xe-135 e Ar-41 e o raio gama de 1435,9 keV. O fóton de 1435,9 keV corresponde ao Cs-138, filho do Xe-138, de meia vida 33,4 minutos. Uma vez que a contagem foi de 60.000 segundos e esse nuclídeo decaiu inteiramente antes do final da contagem, não haveria forma de determiná-lo. Daí a necessidade de elaboração de uma estratégia para a medição adequada dos radionuclídeos presentes na água do reator.

Nos relatórios emitidos pelo Laboratório de Espectrometria em 2003 não há referências à análise da água do reator, apenas às análises da água do tanque de rejeitos do ciclotron. Nos arquivos da DIRE, desse mesmo ano, há somente relatórios de exposição ocupacional e resultados de medida in-vivo apresentados pela DISR.

Em função da complexidade dos espectros gama obtidos nas medições da água do reator, decidiu-se realizar um estudo detalhado sobre as eventuais interferências espectrais provenientes da presença dos produtos de fissão e de seus descendentes. Constantes de decaimento foram determinadas, para identificação e/ou confirmação dos radionuclídeos envolvidos. Para o cálculo das atividades absolutas utilizou-se um coquetel radioativo, com fontes de referência do LNMRI-IRD, para calibração de eficiência nas novas condições de detecção e medição no sistema de espectrometria gama de alta resolução.

3. Materiais e Métodos

3.1. Produtos de Fissão

O funcionamento de um reator nuclear está baseado na reação do urânio, no caso U-235, com nêutrons térmicos de energia 0,025 eV. Na reação de fissão nuclear ocorre, principalmente, a fragmentação do U-236 que devido a sua alta instabilidade, divide-se em dois fragmentos conhecidos como produtos de fissão (PF), com emissão de dois ou três nêutrons, responsáveis pela manutenção da reação em cadeia, e liberação, por reação, de uma energia aproximada de 200 MeV.



Figura 1. Reação nuclear de fissão do U-235.

Como o material fissionável (U-235), fica confinado dentro de uma vareta, os produtos de fissão não conseguem escapar do elemento combustível. Na figura a seguir, observa-se que a maior probabilidade, das massas atômicas dos fragmentos de fissão formados, fica em torno de 95 e 134.



Figura 2. Distribuição dos produtos de fissão em função do número de massa atômica [2].

Neste trabalho foi dada ênfase aos isótopos dos gases nobres e a seus descendentes; os gases nobres, quimicamente inertes, difundem-se e atravessam as varetas, contaminando a água que circula pelo núcleo do reator.

Foram escolhidos, com base na tabela abaixo, os seguintes nuclídeos: Xe-138, Xe-133, Xe-135, Xe-137, Kr-90 e Kr-89. E dados nucleares: raios gama, probabilidades de emissão e meias vidas; foram compilados inclusive para seus descendentes.

Número de Massa	Rendimento (%)	Número de Massa	Rendimento (%)	
134	7,870	93	6,375	
138	6,713	96	6,28	
133	6,696	92	5,986	
135	6,536	97	5,953	
137	6,183	91	5,931	
132	4,313	90	5,772	
131	2,892	89	4,822	
95	6,520	88	3,575	
94	6,42	87	2,558	

Tabela 1. Principais rendimentos acumulativos das cadeias isobáricas da fissão do U-235 com nêutrons térmicos [1].

No caso do Kr-90 contatou-se uma discrepância nos dados nucleares. O esquema de decaimento, pela referência [3], é o seguinte:

	88,1%	Rb-90	→	Sr-90
Kr-90	\leq	2,3%	_	
	11,9%	Rb-90m	97,7%	6

Entretanto, como os dados nucleares adotados para este trabalho são os do Laboratório Nacional Henri Becquerel, BNM-CEA/LPRI, da França [4], considerouse o Kr-90 como decaindo 100% para o Rb-90.

Os dados dos principais nuclídeos considerados neste estudo estão apresentados na tabela 2.

	Nuclídeo	Energia (keV) e Prob. Emi	ssão (%)	Meias Vidas
	I-133	529,9 (87)	706,6 (1,51)	875,3 (4,51)	20,8 h
	Xe-133m	233,2 (10,3)			2,188 d
	Xe-133 Xe-135	80,998 (38,0) 249,8 (90,0)	160,6 (0,066) 608,2 (2,9)		5,244 d 9,14 h
	Cs-135	1 beta			2,3 a
	T Xe-135m	526,6 (80,9)			15,29 m
	I-135 Xe-137	1131,5 (22,6) 455,5 (31,2)	1260,4 (28,7)		6,57 h 3,818 m
× 	Cs-137 Xe-138	2 betas Ba-137m 258,3 (31,5)	661,6 (84,99) 434,6 (20,3)	1768,3 (16,7)	30,018 a 2,552 m 14,08 m
	Cs-138 Kr-85m	462,8 (30,7) 1435,9 (76,3) 151 2 (75)	547,0 (10,7) 304 8 (14) NG	1009,8 (29,8)	33,41 m 4 45 h
	Kr-85 Kr-87	514 (0,437) 402,6 (49,6)	673,8 (1,89)	845,4 (7,36)	10,71 a 1,272 h
× \	Rb-87 Kr-88	beta puro 196,3 (26)	834,8 (13)	1529,8 (10,9)	2,84 h
	Rb-88 Kr-89	898,0 (14,7) 221,0 (20,1)	1836,0 (22,4) 586,0 (16,7)	867,1 (5,9)	17,8 m 3,17 m
À	Rb-89	1031,9 (63) Sr-89 909 0 (1248,1 (46)		15,2 m
7	Kr-90	121,7 (38,5) 554 4 (5 1)	234,4 (2,65) 1118 7 (39) 1	242,2 (9,9) 539,5 (30,8) 780 0 (6 7)) 32,32 s
	Rb-90	831,7 (40) Sr-90 Emisso	1060,7 (9,5) or beta puro.	, , . (. , , ,	2,70 m
	Kr-79	261,3 (12,7)	397,5 (9,3)	606,1 (8,1)	35,04 h
	Ar-41	1293,6 (99,1)			1,822 h

Experimentalmente, praticamente todos os raios dos nuclídeos gama mencionados na tabela 2 foram detectados na água do reator; inclusive o raio gama correspondente ao Ar-41, que é um produto de ativação. Elaborou-se uma planilha de cálculo, para as determinações das atividades absolutas de todos esses nuclídeos. As energias dos raios gama do U-235 e Cs-137 aparecem na planilha, para que, na eventualidade de ocorrer uma ruptura do elemento combustível, as atividades possam ser calculadas, de acordo com as conclusões dos estudos efetuados no presente trabalho. Confirmou-se que esses nuclídeos devem constar na planilha, a partir da análise do espectro gama de uma placa usada do reator Argonauta. No espectro aparecem todos os raios gama do U-235 e Cs-137, conforme figura 3. Tratando-se de uma região complexa do espectro, faz-se necessário a verificação de todos os raios gama, por isso foram incluídos os principais raios gama do U-235: 143,8 keV, 163,3 keV, 185,72 keV e 205,3 keV.

Neste trabalho realizou-se o necessário estudo da medição e determinação de radionuclídeos de meia vida curta; nunca antes realizado. Tendo em vista o decaimento radioativo desses nuclídeos acrescentou-se na planilha de cálculo, o fator de correção relativo ao tempo de contagem [5]. Para otimizar as contagem, calculou-se, para determinados nuclídeos, os tempos em que os filhos atingem as atividades máximas. Na figura 4, observa-se entre outros, os crescimentos e decaimentos do Rb-89 e Rb-88. O Rb-89 tem uma meia vida maior que a de seu precursor, atingindo a atividade máxima 9 minutos após o final da operação do reator. Para o Rb-88, cuja meia vida é mais curta do que seu antecessor, após atingir o equilíbrio (atividade máxima após 65 minutos do final da operação) ele começa a decair com a meia vida do pai.

A planilha de cálculo incluiu também a correção referente à contribuição da radiação de fundo (BG). Por exemplo, o raio gama de 185,7 keV (maior probabilidade de emissão) do U-235 está sempre acompanhado do fotopico correspondente a 186,2 keV do Ra-226, este último proveniente da série do decaimento do urânio natural. O método de Curie [6] é utilizado para calcular o limite de detecção para cada raio gama, a fim de avaliar se o fotopico é significativo para um nível de confiança de 95%.

3.2. Coleta da Água do reator

Ao final da operação do reator, a água, que circula entre os elementos combustíveis, retorna ao denominado tanque de dreno (figura 5). Nesse tanque há uma saída que permite a retirada de amostras de água para análise. Em virtude das limitações impostas pelas blindagens dos detectores do Laboratório de Espectrometria Gama, o volume coletado é de 700 mL. Os frascos para armazenamento de amostra são de plástico, graduados para o volume de água coletada. Antes da coleta das amostras adiciona-se, a cada um dos recipientes plásticos, 1 mL de HCI 8 M.



Figura 3. Espectro gama de uma placa do elemento combustível do reator Argonauta.



Figura 4. Decaimento do Kr-89 e Kr-88 e os comportamentos dos seus descendentes.

3.3. Sistema de Espectrometria Gama

O sistema de espectrometria gama de alta resolução com detector de GeHP entrou em operação no início de 2001, e já foi descrito detalhadamente [7]. O detector utilizado nas análises da água do reator foi o denominado Ge1, com resolução, para a energia gama de 1332,5 keV do Co-60, de 2,3 keV, e eficiência relativa do detector de 30%; acoplado a um analisador multicanal de 8192 canais.

3.4. Contagens

Optou-se por realizar três ou quatro medições, levando-se em consideração as diferentes meias vidas dos radionuclídeos detectados, os problemas de interferências e o decaimento e crescimento dos filhos. A primeira contagem tem por objetivo a medição dos radionuclídeos de meia vida curta: Xe-137, Kr-90, Kr-89 e Xe-138; deve ser realizada logo após a parada do reator, com tempo de contagem máximo de 1000 segundos. Após intervalo de 15 minutos a amostra deve ser contada novamente por 4000 segundos, para a detecção dos seguintes nuclídeos: Cs-138, Kr-85m, Rb-89, Kr-88, Rb-88, Xe-135m, (Xe-133) e Ar-41. A fim de evitar as interferências do Cs-138, a próxima medida é feita após um mínimo de 3,5 horas, contando-se novamente a água do reator por 5000 segundos, desta vez para a medição dos nuclídeos de meia vida longa: Kr-87, Xe-135, Xe-133m, Xe-133, (Kr-85), (Kr-88), (Ar-41), (Rb-88). Para amostras de atividade elevada e/ou espectros muito complexos é necessário realizar mais uma contagem, uma quarta medida, com duração de pelo menos 60000 s, com o objetivo de verificar se há outros nuclídeos presentes. Na ausência dos nuclídeos Xe-138 e consequentemente Cs-138, suspende-se a terceira contagem. Apesar da meia vida do Ar-41 ser de aproximadamente duas horas, observou-se experimentalmente que sua determinação é melhor na segunda medida. A figura 6 apresenta um espectro gama acumulado por 10.000 segundos, os fotopicos da radiação de fundo estão em negrito.

3.5. Análise dos Espectros e Eficiência do Detector

Neste trabalho, adotou-se o programa APTEC [8] para a determinação das áreas dos fotopicos, por sua versatilidade e análise adequada de espectros complexos. Entretanto, há a necessidade de converter para o formato em ASCII os espectros obtidos no sistema da Canberra pelo programa Genie 2000 (formato CNF). No programa *Gamma Acquisition & Analysis* do Genie 2000 executa-se o comando *Espectral Data Report* na opção *Analyze*, copiando em seguida o conteúdo que foi gerado para um arquivo do programa WordPad e salvando-o no formato texto. Para abrir esse arquivo no APTEC utiliza-se a opção NPLASCII.txt. Para uma descrição completa de este procedimento consultar referência [7].



Figura 5. Reator do Instituto de Engenharia Nuclear.



Figura 6. Espectro gama da água do reator, contagem longa.

A calibração de eficiência é realizada medindo-se a solução padrão, de 700 mL, fornecida pelo Laboratório Nacional de Metrologia das Radiações Ionizantes – LMNRI do IRD/CNEN. O levantamento da curva de eficiência é feito através do programa APTEC, usando-se como opção um polinômio logarítmico de quinto grau. Os valores das constantes obtidas deverão ser transcritos para planilha de cálculo.

3.6. Interferências e Cálculo das Atividades

Segundo o levantamento realizado para os principais produtos de fissão, e também levando em consideração os nuclídeos encontrados experimentalmente, elaborou-se, a fim de ajudar nas avaliações das interferências, uma lista com todas as energias dos raios gama encontrados, em ordem crescente com suas respectivas probabilidades de emissões. A listagem encontra-se no apêndice A deste trabalho.

A tabela 3 apresenta os raios gama, criteriosamente selecionados, para realizar as determinações das atividades absolutas dos radionuclídeos, indicando as possíveis interferências. Os problemas de interferências a que estão sujeitos os radionuclídeos analisados são abordados individualmente na próxima seção.

4. Resultado e Discussão

Os produtos de fissão são em torno de 400, com meias vidas variando de segundos a anos, os radionuclídeos dos gases nobres de xenônio e criptônio, com seus respectivos descendentes, são os mais relevantes.

Praticamente todos os nuclídeos que foram considerados neste trabalho foram detectados e medidos. Em geral constatou-se que não existe uma relação, da presença dos radionuclídeos na água do reator com a potência ou com o tempo de operação. Portanto, não se justifica realizar análises quando o reator opera a 170 W, como no passado, nem tampouco uma vez ao mês, para operações com potencia de 340 W, procedimento adotado recentemente.

Na Tabela 4, são apresentados os resultados das análises da água do reator. As amostras foram coletadas antes da operação, imediatamente após e no dia seguinte, esta última, com a finalidade de observar o "build-up" dos radionuclídeos na água do tanque de dreno do reator. Pode-se observar que houve um decréscimo acentuado das atividades dos nuclídeos de xenônio medidos imediatamente após a operação do reator, fato esperado tendo em vista as altas seções de captura de nêutrons térmicos, respectivamente de 190 e 2,65x10⁶ barn para o Xe-133 e Xe-135.

Nuclídeo	Energia [keV]	Possíveis Interferências
Xe-133m	233,22	Kr-90, Cs-138, (I-134)
Xe-133	81,00	(BG)
Xe-135m	526,56	(I-132, I-133, Xe-138))
Xe-135m	786,90	Kr-88, Cs-138
Xe-135	249,79	Kr-90
Xe-137	455,49	
Xe-138	258,41	
Xe-138	434,56	Kr-89, (I-134)
Cs-138	1435,86	
Cs-138	1009,78	
Kr-85m	151,20	Xe-138
Kr-85	513,99	511 keV (aniquilação)
Kr-87	402,58	Xe-138, Cs-138, (I-134)
Kr-87	845,44	Xe-137, (I-134)
Kr-88	196,32	Cs-138, Kr-89
Kr-88	834,83	Kr-89,Kr-87,Rb-90,Rb-90m,(I-135)
Kr-88	1529,77	Kr-87, Kr-89
Rb-88	898,02	
Rb-88	1836,02	(Kr-89)
Kr-89	220,95	(I-135), (Kr-90)
Kr-89	576,96	
Kr-89	586,03	BG (583 keV)
Kr-89	1472,76	
Rb-89	1031,92	(I-135)
Rb-89	1248,14	Kr-88
Kr-90	121,74	Kr-88
Rb-90	831,69	Kr-89,Kr-88, (Kr-87, I-135)
Ar-41	1293,59	(I-132, I-133)
Cs-137	661,66	(I-132m, I-132, Rb-89)
U-235	185,72	BG (Ra-226)
U-235	143,76	
U-235	163,33	Kr-88, (Xe-135)
U-235	205,31	(Kr-89)
I-131	364,49	Kr-88, Kr-89
1-131	284,31	(Xe-138,I-135)
I-132m	772,60	(I-134, Cs-138)
1-133	529,87	Xe-138, (I-135, Xe-135m)
1-134	847,02	Kr-87
1-134	884,09	Cs-138
1-135	1131,51	(1-134, 1-132)
1-135	1260,41	

Tabela 3. Principais energias dos raios gama selecionados e interferências.

A medição efetuada no dia seguinte à operação do reator, indicou um pronunciado efeito de "build up", provavelmente devido aos precursores I-133 e I-135 (Tabela 2), e/ou provenientes do tratamento da água do reator.

A água do reator certamente contém o nuclídeo Xe-131m (meia vida 11,93 dias), que ainda não foi detectado, provavelmente devido à atividade e à probabilidade de emissão baixa (1,98%) para seu único raio gama de 163,93 keV.

Na tabela 4 não se observa o Xe-138, apesar da cadeia isobárica de massa 138 ter um alto rendimento de fissão (Tabela 1). Por não haver o rendimento individual do Xe-138, não se pode afirmar que este radionuclídeo estará sempre presente na água do reator. Experimentalmente, tem sido encontrado, às vezes, com elevada atividade.

A Tabela 5 mostra as atividades encontradas na água do reator da operação No. 5026. Para avaliar os efeitos da presença do Xe-138 e Cs-138, foram efetuadas medidas seguidas com diferentes tempos de contagens. As atividades que estão entre colchetes foram corrigidas para o horário do término da operação do reator. Nessa tabela os nuclídeos estão em ordem crescente de meias vidas, com exceção do Rb-88, que após 65 minutos decai com a meia vida do pai.

Nuclídeo	Pré operação Atividade [Bq/L]	Após operação Atividade [Bq/L]	No dia seguinte Atividade [Bq/L]	
Xe-133	318 ± 3,2	$173 \pm 4,6$	$474 \pm 2,6$	
Xe-135	$259 \pm 2,1$	$139\pm2,7$	313 ± 2,0	
Kr-85m	14 ± 15	7 ± 21	32 ± 9	

Tabela 4. Resultados das medições realizadas antes, depois e no dia seguinte da operação do reator Argonauta.

Nota: Incertezas 1 sigma em porcentagem.

T. decaimento T. contagem (s	4 m) 1000	4 m 2000	1,1 h 3000	1,1 h 4000	3,3 h 4000
Kr-89	282 ± 48 [691]				
Xe-137	170 ± 23 [357]	168 ± 27 [353]		10 1 05 50001	
Xe-135m	46 ± 18 [55]	45 ± 14 [54]	13 ± 35 [232]	19 ± 27 [323]	19 ± 27 [143614]
Xe-138	$628 \pm 5,2$ [768]	636 ± 4,7 [778]	120 ± 16 [2680]	107 ± 20 [2376]	
Rb-89	160 ± 12	164 ± 11	43 ± 27	43 ± 27	43 ± 27
Cs-138	$1104 \pm 3,2$	$1150 \pm 2,6$	$655,5 \pm 2,9$	655,8 ± 2,8	655,4 ± 2,8
Kr-87	679 ± 2,8 [705]	680 ± 2,3 [706]	484 ± 2,8 [859]	479 ± 2,8 [850]	133 ± 3,8 [800]
*	1617 ± 7,2 [1678]	1487 ± 5,8 [1543]	650 ± 6,7 [1152]	842 ± 7,3 [1491]	269 ± 10,5 [1617]
Ar-41	59 ± 13 [61]	60 ± 9,5 [61]	55 ± 7,8 [82]	52 ± 7,3 [78]	52 ± 7,3 [182]
Kr-88	699±6,7 [711]	$745 \pm 7,6$ [757]	692 ± 6,0 [894]	697 ± 5,4 [901]	697 ± 5,4 [1558]**
Rb-88	1718 ± 4,0	1511 ± 3,3	822 ± 3,9 [1778]	843 ± 3,3 [2075]	843 ± 3,3 [2073]
Kr-85m	220 ± 4,1 [222]	211 ± 2,8 [213]	193 ± 2,6 [228]	195 ± 2,3 [229]	132 ± 2,5 [220]
Xe-135	$164 \pm 4,4$ [165]	$172 \pm 3,1$ [173]	$172 \pm 2,5$ [187]	$175 \pm 2,2$ [189]	145 ± 2,2 [186]
Xe-133	115 ± 15 [115]	124 ± 10 [124]	131 ± 7,4 [132]	146±5,9 [147]	129 ± 4,7 [131]

Tabela 5. Atividades dos radionuclídeos em diferentes condições de resfriamento e contagem, em Bq/L.

As incertezas são 1 sigma em %.

* Kr-87 $E_{\gamma} = 845 \text{ keV.}$ ** Kr-88 $E_{\gamma} = 1530 \text{ keV.}$

Os nuclídeos Xe-137 e Kr-89, foram os únicos detectados na primeira contagem, conforme era previsto. A atividade encontrada para o Xe-137 é muito baixa e costuma ser de difícil determinação, como pode ser visto na figura 7, conseqüência do baixo "burn-up" de operação do reator Argonauta. Sendo assim, a análise do fotopico, pode não ser feita adequadamente pelo programa APTEC, sendo necessário selecioná-lo manualmente, expandindo a região de interesse, marcando-a em seguida com a tecla F3, e utilizando a opção "MULTIFIT" para executar a análise.



Figura 7. Região expandida do espectro gama mostrando o fotopico do Xe-137.

O Xe-137 (meia vida 3,8 min) decai para o Cs-137 (meia vida 30 a). Tendo em vista as meias vidas, o Cs-137 acumula-se dentro do elemento combustível. O presente trabalho sugere que este nuclídeo seja utilizado para a indicação da presença de fissuras e/ou vazamentos do elemento combustível. A fim de estabelecer um nível de atividade aceitável, para as condições operacionais sem fissuras ou vazamentos, a atividade do Xe-137 - normalmente encontrada - foi multiplicada por um fator igual a 1000. A atividade de Xe-137, acrescida desse fator, resultou no valor igual a 1,20x10⁵ Bq/L. A partir desse valor calculou-se a atividade do Cs-137 obtendo-se 0,03 Bq/L, muito abaixo do limite de detecção para as condições experimentais. Desse modo qualquer atividade de Cs-137, na água do reator, acima do limite de detecção pode ser considerada resultante de contaminação.

Há controvérsias a respeito das emissões gama do Xe-135m (15,3 min). Segundo as "bibliotecas" de nuclídeos que acompanham os programas de análises da Canberra, APTEC e ANGES, emite um raio gama com energia de 526,6 keV, com

probabilidade de emissão em torno de 81%. Pela Tabela Nucleide, são quatro os raios gama emitidos sendo o de maior probabilidade de emissão o de 786,9 keV (0,0044%). Experimentalmente (tabela 5) o fato da atividade desse nuclídeo ser detectada mesmo após 3 horas do término da operação do reator, significa que o Xe-135m pode estar sendo produzido pelo I-135, (vide tabela 2). Este nuclídeo foi detectado uma única vez (figura 8).



Figura 8. Espectro gama mostrando os fotopicos do I-135.

Até a presente data o nuclídeo Kr-90 não foi detectado, provavelmente por sua baixa atividade na água do reator, e/ou pela meia vida muito curta (32,32 s). Ele emite 103 raios gama, a maioria com probabilidades de emissão muito baixas. Para sua determinação sugere-se o raio gama de 121,7 keV, com probabilidade de emissão de 38,5%, valores que foram calculados, neste trabalho, a partir dos raios gama de 120,92 keV e 121,82 keV e respectivas probabilidades de emissão.

O Rb-90, de meia vida de 2,7 min, filho do Kr-90, também emite um grande número de raios gama (105); mais da metade com alta energia (> 2 MeV), porém poucos com elevada probabilidade de emissão. Para a sua determinação sugerese o raio gama de 831,7 keV, menos sujeito a interferências, tendo em vista sua maior probabilidade de emissão (40%). Possíveis interferências são os fotopicos mais próximos, de 835 keV do Kr-88 (13%) e Kr-89 (1,11%). Quando esses nuclídeos estão presentes requer-se atenção nos resultados da análise a fim de verificar se houve o registro do dupleto correspondente, pois nem sempre o programa APTEC é capaz de analisá-los satisfatoriamente. O Rb-90m, quando presente, pode causar severa interferência, pois emite um raio gama de mesma energia e probabilidade de emissão de 94%.

O Kr-89 deve ser medido logo após o enceramento da operação do reator, tendo em vista sua meia vida curta (3,17 min.). Nos experimentos efetuados, o menor intervalo de tempo decorrido entre o final da operação do reator e a medida para este nuclídeo foi de 80 segundos. Ele emite 225 fótons com energia de até 2400 keV. Os resultados dos trabalhos desenvolvidos na presente pesquisa apontam para a utilização das seguintes energias 221 keV (20%), 577 keV (5,7%), 586 keV (16,7%) e 1473 keV (6,9%) para identificação do Kr-89. O filho, Rb-89, tem uma meia vida de 15,2 minutos e emite 62 raios gama. Os de maior intensidade são: 1032 keV e 1248 keV com probabilidades de 63% e 46% respectivamente. O Kr-88 emite um fóton com energia muito próxima (1250 keV), para evitar interferência, no caso do programa APTEC não distingüir as duas energias, utilizar a opção *Close Overlaps* no *Setup* do *Analyse*, para definir o dupleto. Recomenda-se que nas medições utilizando detectores sem blindagem ou pouca blindagem, no caso de se utilizar o raio gama de 586 keV, levar em consideração a contribuição do raio gama de 583 keV, da radiação de fundo.

O nuclídeo Kr-88 (meia vida de 2,84 h) foi encontrado na maioria das análises da água do reator, com atividade razoável. Seu principal raio gama é o 196 keV (P.E. 26%), sofrendo interferências do Cs-138 e Kr-89. Outro raio gama característico corresponde ao fotopico de 1529,8 keV (P.E. 10,9%), que pode ser considerado desde que a atividade do Kr-87 esteja baixa (probabilidade de emissão desse nuclídeo é de apenas 0,13%). Outro fotopico que pode ser utilizado na sua determinação é do raio gama de 834,8 keV (P.E. 13%), que no caso da presença de: Kr-89, Kr-87, Rb-90 e Rb-90m, apresentará interferências. Aconselha-se determinar o Kr-88 pelo fotopico de 196 keV, após o decaimento do Kr-89 e Cs-138, e/ou pelo raio gama de 1530 keV, tendo em vista sua meia vida.

O Rb-88, filho do Kr-88, tem aparecido em todas as medições, conforme espectros apresentados. Seus dois picos mais importantes apresentam-se praticamente livres de interferências, sendo possível determiná-lo pelos raios gama de 898 keV e 1836 keV (o Kr-89 tem a mesma energia -1836 keV- porém meia vida muito curta). A partir da atividade do Rb-88 é possível determinar a atividade do pai, deste que a contagem seja feita após 65 minutos, quando há o equilíbrio, e o Rb-88 passa a decair com a meia vida do pai. Estes cálculos foram efetuados e estão incorporados à planilha, onde a atividade média ponderada do Rb-88 foi corrigida para o final da operação do reator, utilizando a constante de decaimento do Kr-88, e multiplicados pelo fator: $(\lambda_2 - \lambda_1)/\lambda_2$. Observa-se na tabela 5, que o valor médio calculado para o Kr-88 a partir do Rb-88 é de 2073 ± 3,3% Bq/L. Comparado-se esse valor com o da medida direta corrigida, igual a 1558 ± 5,4% Bq/L, para o raio gama de 1530 keV, do Kr-88, constata-se uma grande diferença (>>10%), para a última medida. Confrontando esses resultados com os da penúltima contagem,

constata-se que essa diferença é ainda maior. Seria possível realizar algumas correções para eliminar a contribuição das interferências, com a desvantagem do somatório das incertezas das medidas e na curva de eficiência. Assim, recomenda-se a sua determinação através do Rb-88, após entrar em equilíbrio.

O nuclídeo Kr-87, também foi encontrado freqüentemente na água do reator. Este nuclídeo emite 33 raios gama, mas somente dois devem ser utilizados, com precaução: o fotopico de 402,6 keV com probabilidade de 49,6% de emissão, e o de 845,4 keV com P.E. de 7,36%. As possíveis interferências são do Xe-138 e Cs-138 (no pico de 402,6 keV) e do Xe-137 (no pico de 845,4 keV). Os valores das atividades obtidos (tabela 5) para esses dois raios gama foram discordantes entre si. Sendo assim, conforme mencionado na seção 3.4, é aconselhável que se determine esse nuclídeo em contagem longa, de preferência utilizando o fotopico de 402 keV. O descendente, Rb-87, é um emissor beta puro, portanto não pode ser analisado por espectrometria gama.

O Kr-85m, presente praticamente em todas as análises, emite seis raios gama, sendo o de 151,2 keV, com 75% de probabilidade de emissão, o mais apropriado para a sua determinação. É aconselhável esperar o decaimento do Xe-138 antes de realizar a medição do Kr-85m, em vista das interferências espectrais. No entanto, os resultados experimentais (tabela 5) evidenciam que é possível uma determinação em qualquer momento, desde que seja feita uma análise cuidadosa (figura 9).



Figura 9. Espectro gama expandido mostrando interferências espectrais.

Não é possível medir o Kr-85, filho do Kr-85m. Isso se deve à emissão de um raio gama de 514 keV (próximo do pico de aniquilação), à baixa probabilidade de emissão (0,437%) e também a sua meia vida longa (10,7 anos).

O Xe-138 (meia vida de 14 min.) deve ser determinado na primeira contagem da amostra. De acordo com menção anterior, esperava-se que esse nuclídeo estivesse sempre presente na água do reator, o que não ocorreu. Tanto ele como seu filho, o Cs-138, emitem muitos raios gama (97 e 86 respectivamente). Os fótons recomendados para as determinações são: 258,4 keV e 434,6 keV para o Xe-138 keV e 1009,8 keV e 1435 keV para o Cs-138. Todos os raios gama mencionados, com exceção do 434,6 keV, estão livres de interferências. O Kr-89 poderia interferir no fotopico 434,6 keV, pois emite fótons de 428 keV, 436 keV e 438 keV. Na determinação do Xe-138, observou-se uma discrepância entre os valores das atividades obtidos experimentalmente. Quando se comparam os resultados relativos aos dois raios gama recomendados verifica-se uma intensa interferência que não poderia ser apenas do Kr-89. Uma vez que a energia do interferente é de 433 keV, o nuclídeo interferente poderia ser o I-134, já detectado nas análises.

Na figura 10, há dois espectros obtidos após um intervalo de decaimento de aproximadamente 3 horas. Constata-se ainda a presença dos raios gama do Cs-138. Como este nuclídeo emite 86 raios gama é necessário um intervalo de tempo maior antes de efetuar as outras medições.

O Xe-133m, quando detectado, apresentou uma atividade muito baixa. Sua meia vida é relativamente longa (2,2 d.) e decai para o Xe-133 (meia vida de 5,2 d.). As determinações desses nuclídeos devem ser realizadas através das energias dos raios gama de 233,2 keV (10,3% de emissão) e 81 keV (38% de emissão) respectivamente. O Kr-90, Cs-138 e supostamente o I-134 interferem nas medidas do Xe-133m.

O Xe-133 é um dos nuclídeos que foi detectado em todas as medidas da água do reator. Por apresentar uma razoável atividade, seria possível fazer as determinações logo após o final da operação do reator. Mas isto não é aconselhável, pois um pico pequeno não identificado, próximo do fotopico de 81 keV, costuma aparecer. Evidentemente não se trata do raio-X K α 1 da fluorescência do Pb. Os resultados apresentados na tabela 5, relativos às duas últimas contagens, demostram uma diminuição da atividade. Esta perda é muito maior do que a esperada resultante do decaimento radioativo. A explicação para esse fato é que assim como os gases nobres saem do elemento combustível, sairiam também do frasco plástico. Dado esta constatação, recomenda-se que as medições não sejam muito longas, como as que foram realizadas no passado.



Figura 10. Comparação de espectros da água do reator após decaimento de 3,2 h.

No início deste trabalho, durante as determinações das constantes de decaimento, observou-se que a meia vida para o Xe-133, calculada a partir do coeficiente angular da curva Atividade versus Tempo, apresentava um desvio maior que 10 % em relação ao valor da literatura. Por outro lado, ótimos resultados, coincidentes com os da literatura, foram obtidos para os nuclídeos Kr-88, Cs-138 (inclusive para o raio gama de energia de 463 keV), Kr-87 e Rb-88. Para o Rb-88, os resultados concordantes só foram obtidos com a eliminação das contagens inferiores a 2,5 h, e com medidas efetuadas após um intervalo superior ao esperado, de 65 min. Para o Xe-135, Kr-85m e Kr-88 (energia 166 keV) os desvios foram maiores que 6%, indicando perdas dos nuclídeos ao longo do tempo. Com relação ao fotopico 166 keV há evidência da presença de interferências. Outro resultado com desvio maior que 10% foi obtido para o raio gama de 305 keV do Kr-85m. A título de ilustração apresenta-se o gráfico da curva obtida experimentalmente para o raio gama de 196 keV do Kr-88, ver figura 11.



Figura 11. Curva de decaimento do Kr-88.

Em todas as análises realizadas até a presente data, apenas uma única vez, numa segunda feira (operação 5099), detectaram-se os radionuclídeos do iodo, junto com outros produtos de fissão nunca antes detectados: Sr-91 (749,8 keV e 1024,3 keV), Y-91m (555,57 keV), Sr-92 (953,32 keV, 1142,3 keV e 1384,94 keV), Y-92 (934,5 keV), Mo-99/Tc-99m (140,5 keV).

O I-135 tem meia vida de 6,57 h e emite 89 raios gama, dos quais 9 são mais abundantes, a saber (raios gama com suas respectivas probabilidade de emissão): 546,56 keV (7,15%), 836,80 keV (6,69%), 1038,76 (7,9%), 1131,51 keV (22,6%), 1260,41 keV (28,7%), 1457,56 keV (8,7%), 1678,03 (9,6%), 1706,46 keV (4,1%) e 1791,2 keV (7,92%). Numa contagem longa de 60.000 s., essas energias foram detectadas na água do reator.

O I-134 tem meia vida de 52,5 min e emite 88 raios gama destacando-se os de 847 keV e 884 keV, com probabilidades de emissão de 95,4% e 64,9% respectivamente. O Kr-87 emite um raio gama muito próximo de 845 keV com probabilidade de emissão de 7,36%. Outros fótons do I-134 são: 540,8 keV (7,63%), 621,8 keV (10,6%), 1072,5 keV (14,9%) e 1136 keV (9,1%).

O I-133 tem meia vida de 20,8 h e emite 43 fótons, sendo os principais: 529,9 keV (87%), 706,6 keV (1,51%) e 875,3 keV (4,51%).

O I-132m, cuja meia vida é 1,387 h, emite os seguintes raios gama com suas respectivas probabilidades de emissão: 599,8 keV (14%), 667,72 keV (13,9%), 772,6 keV (14%) e 175,0 keV (8,8%).

O I-132, filho do I-132m, tem meia vida de 2,295 h e emite 156 raios gama, sendo os principais: 522,65 keV (16%), 630,19 keV (13,3%), 667,72 keV (98,7%) e 772,6

keV (75,6%). O I-131 (8,021 d), tem como principais raios gama: o 364,5 keV (81,2%), 636,99 keV (7,26%), 80,185 keV (2,607%) e 722,91 keV (1,796%).

Ao se analisar a água do reator, relativa à Operação No. 5099, detectaram-se os radionuclídeos de iodo. Considerando as energias dos raios gama mais abundantes determinaram-se as seguintes atividades, corrigidas para o final da operação do reator, em Bq/L: $47 \pm 10\%$, $98 \pm 5\%$, $6.4 \pm 5.5\%$ e $1.3 \pm 20\%$ para o l-135, l-134, l-133 e l-131 respectivamente. Visto que o programa não registrou o fotopico correspondente ao raio gama do l-132, marcou-se manualmente a região, obtendo-se uma atividade de 4 Bq/L (próxima do limite de detecção), que corrigida para o horário do final da operação do reator correspondeu a $16 \pm 38\%$ Bq/L. Para o nuclídeo Sr-91 a atividade corrigida foi de $9 \pm 24\%$ Bq/L, calculada pela média ponderada dos resultados obtidos através dos raios gama de 749 keV e 1024 keV. Foi detectado ainda, um outro raio gama de 1368,5 keV, que não poderia ser do Kr-88, pois a atividade é 30 vezes maior do que a esperada para este nuclídeo. Provavelmente trata-se de um raio gama do Na-24, que é um produto de ativação. O resultado completo da análise dessa amostra encontra-se no apêndice B.

Na seção 2 sobre o histórico das análises realizadas, registrou-se a freqüência do aparecimento dos isótopos do iodo, que ocorreu em apenas dois períodos - janeiro de 1985 e 1987; e o aparecimento, em 1991 e 2006, desses radioisótopos aliados a outros produtos de fissão - um caso atípico. Aparentemente a origem não é o elemento combustível, pois a análise subsequente da água do reator não detectou esses radionuclídeos. A explicação para este fato é que por ocasião da operação No. 5099, realizada numa segunda-feira, haveria traços de urânio na água do reator. O urânio poderia ter saído dos filtros do sistema de tratamento da água, composto por carvão ativado e resinas trocadoras de íons, cuja água continuamente circula ao longo do sistema. Com o retorno da água para filtragem, os traços de U-235 ficariam novamente retidos nos filtros, e na análise, os radioiodos e os outros PF não seriam mais detectados. Segundo os operadores do reator as resinas não são trocadas, são regeneradas uma vez ao ano.

O resultado da análise de esfregaço do elemento combustível central realizada em 19 de maio de 1988 comprovou a presença de Cs-137 com 2600 Bq/m². Nessa época inspeções realizadas no reator constataram a inchação de alguns elementos combustíveis. Esta teria sido a origem dos traços de urânio. Visto que as inspeções foram determinantes na constatação da existência de vazamento, ressalta-se a importância de verificações periódicas dos elementos combustíveis.

A presença de impurezas de urânio no material constituinte do elemento combustível foi descartada porque a produção dos radioisótopos do iodo é muito baixa para o fluxo máximo de nêutrons térmicos (10⁹ n cm^{-2 S-1}), e além do mais seria constante.

No passado as análises da água do reator foram realizadas com o detector de Nal(TI) do Laboratório de Radiometria do SEPRA. Na figura 12, apresenta-se o espectro obtido nesse sistema com uma fonte de Na-22 que emite apenas dois raios gama (511 keV e 1274,54 keV). Observa-se que o pico soma e os *comptons* interferem dificultando as análises dos fotopicos, inviabilizando a adequada análise da água do reator. A fim de não comprometer os resultados obtidos recomenda-se que seja suspensa sua utilização.



Figura 12. Espectro gama do Na-22 com detector de NaI(Tl) do IEN

Para finalizar, sugerimos que a CSPR realize um levantamento radiométrico, utilizando um monitor de radiação, medindo a atividade ou dose do tanque de dreno antes e depois de cada operação do reator, visando a obtenção de perfis. Tal levantamento possibilitará o estabelecimento de um dado limite que se ultrapassado determinará uma investigação a ser feita coletando-se uma amostra da água do reator e medindo-a num sistema de espectrometria gama de alta resolução com detector de germânio (GeHP).

Agradecimentos

A equipe que opera o reator Argonauta, ao pessoal do SEPRA, pela preparação e coleta da água do reator, e ao LNMRI-IRD pelos padrões fornecidos.

Referências

- 1. SEELMANN-EGGEBERT, W., et, al., Chart of the Nuclides, KFK, November, 1981.
- 2. CHOPPIN, G.L., RYDBERG, J., Nuclear Chemistry. Theory and Applications. Pergamon Press, Oxford, 1985.
- 3. LEDERER, C.M., Table of Isotopes, 7th Edition, October 1978, John Wiley & Sons Inc.
- 4. NUCLÉIDE, Nuclear and Atomic Decay Data, Version 5 2003. CD-ROM, BNM-CEA, 23-Mai-2003.
- 5. TAYLOR, Denis, The Measurement of Radio Isotopes, 2nd. Edition, 1957, Butler & Tanner Ltd. London.
- 6. CURRIE, Lloyd A. Limits for Quantitative Detection and Quantitative Determination, Application to Radiochemistry, Anal. Chem. 40 (1968) 586.
- BELLIDO, Luis F., Implantação do Sistema de Medidas e Análise por Espectrometria Gama na Divisão de Segurança e Radioproteção. RT-IEN-48-2002, Rio de Janeiro, Outubro, 2002
- 8. APTEC MCA, Application Multichannel Analyzer, Version 6,31 Release 16. Aptec Instruments Limited, 1999.

APÊNDICE A

Energia (keV)	Nuclídeo	P.Emissão (%)	M. Vi	da	Energia (keV)	Nuclídeo	P.Emissão (%)	M. Vi	da
81,0	Xe-133	38	5,244	d	369,3	Kr-89	1,39	3,17	m
121,7	Kr-90	38,5	32,32	m	371,4	Xe-138	0,5	14,08	m
122,3	Kr-88	0,197	2,84	h	390,5	Kr-88	0,64	2,84	h
129,8	Kr-85m	0,3	4,48	h	396,5	Xe-138	6,3	14,08	m
135,4	I-134	4,3	52,5	m	401,4	Xe-138	2,17	14,08	m
138,1	Cs-138	1,49	33,41	m	402,6	Kr-87	49,6	1,272	h
140,8	U-235	0,22	7,0E+08	a	405,5	I-134	7,35	52,5	m
143,8	U-235	10,96	7,0E+08	a	409,0	Cs-138	4,66	33,41	m
151,2	Kr-85m	75	4,48	h	411,4	Kr-89	2,57	3,17	m
153,9	Xe-138	5,95	14,08	m	417,6	I-135	3,53	6,57	h
158,2	Xe-135	0,29	9,14	h	421,6	Cs-138	0,427	33,41	m
163,3	U-235	5,08	7,0E+08	a	433,3	I-134	4,14	52,5	m
166,0	Kr-88	3,10	2,84	h	434,6	Xe-138	20,3	14,08	m
175,0	I-132m	1,75	1,387	h	438,1	Kr-89	0,96	3,17	m
185,7	U-235	57,2	7,0E+08	а	455,5	Xe-137	31,2	3,818	m
193,0	Cs-138	0,828	33,41	m	462,8	Cs-138	30,7	33,41	m
196,3	Kr-88	26	2,84	h	471,8	Kr-88	0,727	2,84	h
197,6	Kr-89	2	3,17	m	488,9	I-134	1,45	52,5	m
205,3	U-235	5,01	7,0E+08	a	497,4	Kr-89	6,6	3,17	m
220,5	I-135	1,75	6,57	h	498,6	Kr-89	1,15	3,17	m
221,0	Kr-89	20,1	3,17	m	500,2	Xe-138	0,362	14,08	m
227,8	Kr-90	0,125	32,32	m	505,8	I-132	4,94	2,295	h
227,8	Cs-138	1,51	33,41	m	514,0	Kr-85	0,437	10,71	а
233,2	Xe-133m	10,3	2,188	d	514,4	I-134	2,23	52,5	m
234,4	Kr-90	2,65	32,32	m	516,7	Cs-138	0,43	33,41	m
235,5	I-134	2,13	52,5	m	522,7	I-132	16	2,295	h
240,7	Kr-88	0,253	2,84	h	526,6	Xe-135m	81	15,29	m
242,2	Kr-90	9,9	32,32	m	529,9	I-133	87	20,8	h
242,6	Xe-138	3,5	14,08	m	530,1	Xe-138	0,252	14,08	m
249,3	Kr-90	1,37	32,32	m	530,8	I-135	0,032	6,57	h
249,8	Xe-135	90	9,14	h	540,8	I-134	7,63	52,5	m
258,4	Xe-138	31,5	14,08	m	546,6	I-135	7,15	6,57	h
272,4	Rb-89	1,53	15,2	m	547,0	Cs-138	10,76	33,41	m
282,5	Xe-138	0,428	14,08	m	554,4	Kr-90	5,1	32,32	m
284,3	I-131	6,06	8,021	d	555,6	Y-91m	95	49,71	m
288,5	I-135	3,1	6,57	h	558,4	114*-Cd	Gamma	prompt	
304,8	Kr-85m?	14	NCRP 58		577,0	Kr-89	<u>5,7</u>	3,17	m
304,7	Kr-89	0,022	3,17	m	583,2	BG			
305,1	Kr-90	0,055	32,32	m	586,0	Kr-89	16,7	3,17	m
309,1	Kr-90	0,137	32,32	m	595,4	I-134	11,1	52,5	m
345,0	Kr-89	1,19	3,17	m	599,8	I-132m	14	1,387	h
356,2	Kr-89	4,2	3,17	m	609,3	BG			
362,2	Kr-88	2,25	2,84	h	608,2	Xe-135	2,9	9,14	h
364,5	I-131	81,2	8.021	d	610,0	I-132m	1,5	1,387	h
364,9	Kr-89	0,9	3,17	m	614,0	I-132m	2,5	1,387	h

621.8 I-134 10.6 52.5 m 1024.3 Sr-91 33.5 628.0 I-134 2.24 52.5 m 1001.9 Rh-89 63 637.0 I-131 7.26 8.021 d 1038.8 I-135 7.9 657.5 I-132 2.57 2.295 h 1007.6 Kr-89 2.9 667.7 I-132 m 13.9 1.387 h 1116.6 Kr-89 3.9 667.7 I-132 m 9.7 9.52 h 113.6 I-132 3.01 667.7 I-132 m 9.7 9.52 h 113.6 I-132 3.01 667.7 I-134 7.9 5.25 m 1143 I-132 3.01 67.3 I-134 1.79 9.52 m 1143 I-132 3.01 67.7 I-131 1.76 8.021 1172.9 I-132 1.1 72.29 I-131 1.70 9.252										
628.0 1-134 2.21 52.5 m 1031.9 Rh-89 63 637.0 1-131 7.26 8.021 d 1038.8 1-135 7.9 657.8 Rb-89 10.8 15.2 m 1072.6 1-134 14.9 661.7 1-132 9.8,7 2.295 h 1115.7 Kr-89 3.8 667.7 1-132 9.8,7 2.295 h 1131.5 1-135 2.2.6 749.0 Sr-91 2.3,7 9.52.5 m 1143.0 1-132 3.01 677.3 1-134 7.9 52.5 m 1147.8 1-132 3.01 673.8 Kr-87 1.89 1.272 h 1136.0 1-132 3.01 673.4 1.134 7.9 52.5 m 1147.8 1.132 1.35 667.6 1.131 1.796 8.021 d 1172.9 1.132 1.13 72.6 1.133 1.	621,8	I-134	10,6	52,5	m	1024,3	Sr-91	33,5	9,52	h
637.0I-1317.268.021d1038.8I-1357.9650.5I-1322.572.295h1060.7Rb-909.5657.8Ib.8910.815.2m1072.6I-13414.9661.7Cs-13784.9930.018a1106.6Kr-892.9667.7I-1329.872.295h1135.51.552.26670.5I-1328.12.295h1136.2I-1349.1677.8Kr-871.891.272h1136.2I-1349.1677.3I-1347.952.5m1143.3I-1323.01673.8Kr-871.891.272h1136.2I-1349.1674.8Kr-871.793.17m1147.8I-1321.1796.6I-1331.512.08h1147.9I-1321.1798.8Kr-894.23.17m117.5Kr-871.11749.8Kr-894.23.17m117.5X.81.2275.62.295h1250.7Kr-881.121.3378.9Kr-880.333.34.4m1260.4I-1352.8778.9Kr-870.1541.272h129.51.1321.984.2Kr-870.1541.272h129.51.1321.984.2Kr-870.1541.272h129.51.1321.9	628,0	I-134	2,21	52,5	m	1031,9	Rb-89	63	15,2	m
6505 1-132 2.57 2.295 h 1060.7 Rh-90 9.5 657.8 Rh-89 10.8 15.2 m 1072.8 Kr-89 2.9 667.7 I-132 13.9 1.387 h 1116.6 Kr-89 1.83 667.7 I-132 9.8,7 2.295 h 1124.0 I-135 3.62 670.5 I-132 8.1 2.205 h 1136.2 I-134 9.1 677.8 I-134 7.9 52.5 m 1136.0 I-132 3.01 677.3 I-134 7.9 52.5 m 1143.3 I-132 1.35 696.2 Kr-89 1.79 3.17 m 1147.2 Cs-138 1.24 725.9 I-131 1.796 8.021 d 1172.9 I-133 1.51 726.4 I-133 1.51 20.8 1.236.4 Kr-87 1.11 738.4 Kr-89 0.42 Xr.9 1.41 2.42 1.11 742.6 I-134 4.14 <	637,0	I-131	7,26	8.021	d	1038,8	I-135	7,9	6,57	h
657.8 Rb-89 10.8 15.2 m 1072.6 1-134 14.9.9 661.7 I-132m 13.9 1.387 h 110.6.8 Kr-89 1.83 667.7 I-132 98.7 2.295 h 113.5. I-15.5 3.62 670.5 I-132 8.1 2.295 h 113.6.2 I-134 9.1 671.8 Kr-87 1.89 1.272 h 1136.0 I-132 3.01 677.3 I-134 7.9 52.5 m 1143.3 I-132 3.01 676.6 I-133 1.51 2.08 h 1472.9 C-132 1.1 706.6 I-133 1.51 2.08 h 1472.9 I-132 1.1 749.8 Kr-89 4.2 3.17 m 1175.4 Kr-87 1.11 749.8 Kr-89 4.2 3.17 m 1236.4 I-133 1.51 75.6 Z.205 h 1260.4 I-133 1.51 1.33 1.51 76.7 I-	650,5	I-132	2,57	2,295	h	1060,7	Rb-90	9,5	2,7	m
661.7 Cs-137 84.99 30.018 a 110.7.8 K-89 2.95 667.7 1-132 98.7 2.295 h 1113.6 K-89 3.9 670.5 I-132 8.1 2.295 h 113.6.1 F135 3.62 749.0 Sr-91 23.7 9.52 h 113.6.2 I-134 9.1 677.3 I-134 7.9 9.52.5 n 1143.6 I-132 3.01 677.3 I-133 1.51 20.8 h 1147.2 Cs-138 1.24 72.29 I-131 1.796 8.021 d 1172.9 I-133 1.51 74.84 Kr-89 4.2 3.17 m 1175.4 Kr-87 1.11 74.84 Kr-89 4.2 3.17 m 1236.4 I-133 1.51 76.7 I-134 4.14 4.52.5 m 124.04 I-132 1.9 78.9 Kr-138 0.33 3.3.41 m 126.04 I-132 1.9 78.0 <	657,8	Rb-89	10,8	15,2	m	1072,6	I-134	14,9	52,5	m
667,7 I-132m 13,9 1,387 h 1110.0 Kr-89 3,85 667,7 I-132 98,7 2,295 h 1134.0 I-135 3,62 670,5 I-132 8,1 2,295 h 1136.0 I-132 3,62 670,5 I-132 8,1 2,295 h 1136.0 I-132 3,01 673,8 Kr-87 1,89 1,272 h 1136.0 I-132 3,01 677,3 I-134 7,9 52.5 m 1143.3 I-132 0,27 666,2 Kr-89 1,79 3,17 m 1147.8 I-132 0,27 706,6 I-133 1,51 20,8 h 117.2 I-132 1,1 788,8 Kr-89 4,2 3,17 m 1175.4 Kr-87 1,11 784,8 Kr-89 4,2 3,17 m 126.4 I-133 1,51 786,9 Kr-138 0,33 3,341 m 126.04 I-132 1,13 786,9 Kr	661,7	Cs-137	84,99	30,018	a	1107,8	Kr-89	2,9	3,17	m
667.7 I-132 98.7 2.295 h 1118.7 Kr-300 59 670.5 I-132 8.1 2.295 h 1131.5 I-135 3.62 670.6 Kr-87 1.29 h 1136.0 I-132 3.01 677.3 I-134 7.9 52.5 m 1143.3 I-132 1.35 696.2 Kr-89 1.79 3.17 m 1147.8 I-132 0.27 706.6 I-133 1.51 20.8 h 1147.2 Cs-138 1.24 722.9 I-131 1.706 8.021 d 1172.9 I-132 1.1 748.8 Sr-91 2.3.7 9.52 h 123.64 I-133 1.51 766.7 I-134 4.14 52.5 m 124.81 Rb-89 46 772.6 I-132 7.56 2.295 h 1250.7 Kr-88 1.12 786.9 Kr-87 0.154 1.272 h 129.51 I-132 1.9 824.2 Rh-90m <td< td=""><td>667,7</td><td>I-132m</td><td>13,9</td><td>1,387</td><td>h</td><td>1116,6</td><td>Kr-89</td><td>1,83</td><td>3,17</td><td>m</td></td<>	667,7	I-132m	13,9	1,387	h	1116,6	Kr-89	1,83	3,17	m
670.5I-1328.12.295h1131.5I-1321232749.0Sr-91 23.7 9.52h1136.2I-1349.1673.8Kr-871.891.272h1136.0I-1323.01677.3I-1347.952.5m1143.3I-1320.25676.2Kr-891.793.17m1147.8I-1320.27706.6I-1331.5120.8h1172.9I-1321.11708.4Kr-894.23.17m1175.4Kr-871.11749.8Sr-9123.79.52h1236.4I-1331.5176.6I-1344.1452.5m1248.1Rb-8946772.6I-13275.62.295h1250.7Kr-881.1278.9Kr-1380.03333.41m1260.4I-1352.8.778.9Kr-1350.04415.29m1290.8I-1321.1378.9Kr-1350.6552.84h1293.6Ar-4199.181.4.3Kr-870.1541.272h1295.1I-1321.982.42Rb-90m8.74.30m1298.2I-1332.3582.17Rh-90m9.44.30m1295.1I-1321.983.17Rh-90m9.44.30m1324.3Kr-890.1383.17Rh-90m9.44.30m1374.	667,7	I-132	98,7	2,295	h	1118.7	Kr-90 L-135	39	32,32	m h
749.0Sr-9123,79,52h1136.21-1349,1673.8Kr-871,891,272h1136.01-1323,01677.3I-1347,952.5m1143.31-1320,27706.61-1331,5120.8h1147.2Cs-1381,24722.9I-1311,7968.021d1172.9I-1321,1738.4Kr-894.23,17m1175.4Kr-871,11749.8Sr-9123.79,52h123.641-1331,5176.7I-1344,1452.5m1248.1Rb-8946772.6I-1327,562,295h1250.7Kr-881,12786.9Kc-135m0,004415.29m120.84I-1352,87786.9Kc-870,1541,272h129.51I-1321,13789.0Kr-880,6552,84h1293.6Ar-4199,1814.3Kr-870,17m1334.3Kr-893,13831.7Rb-90m8.74,30m1335.4Kr-890,13831.7Rb-90m9.44,30m1338.0Kr-890,13835.5Kr-891,113,17m1343.6Cs-1381,14835.6Kr-870,771,272h1360,5Kr-890,19835.5Kr-891,113,17m1343.6	670,5	I-132	8,1	2,295	h	1124,0	I-135 I-135	22,6	6,57	h
673,8Kr-871.891.272h1136.0 $I-132$ 3.01677,3I-1347.952,5m1143,3I-1321.35696.2Kr-891.793.17m1147,8I-1320.27706.6I-1331.5120,8h1147,2C-s-1381.24722.9I-1311.7968.021d1172,9I-1321.1788.4Kr-894.23.17m1175,4Kr-871.11748.8Sr-912.3,79.52h1236,4I-1352.8,777.6I-1327.5,62.295h1250,7Kr-881.12782.1Cs-1380.333.3,41m1260,4I-1352.8,7786.9Xc-135m0.004415.29m1290,8I-1321.13789.0Kr-870.6552.84h1293,6Ar-4199,1814.3Kr-870.1541.272h1295,1I-1321.9824.2Rh-90m8,74,30m1324,3Kr-890.1381.7Rh-90m944,30m1334,3Kr-890.6383.17Rh-90m944,30m1334,3Kr-890.1383.17Rh-90m944,30m1334,3Kr-890.1383.17Rh-90m944,30m1343,6Kr-870.6383.18Kr-870.731.133.14 <td>749,0</td> <td>Sr-91</td> <td>23,7</td> <td>9,52</td> <td>h</td> <td>1136,2</td> <td>I-134</td> <td>9,1</td> <td>52,5</td> <td>m</td>	749,0	Sr-91	23,7	9,52	h	1136,2	I-134	9,1	52,5	m
677.31-1347.952.5m1143.31-1321.35696.2Kr-891.793.17m1147.81-1320.27706.61-1331.5120.8h1147.2K-1321.41722.9I-1311.7968.021d1172.9I-1321.11738.4Kr-894.23.17m1175.4Kr-871.11749.8Sr-9123.79.52h1236.4I-1331.51766.7I-1344.1452.5m1248.1Rb-8946772.6I-13275.62.295h1250.7Kr-881.12786.9Xc-1380.333.341m1260.4I-1352.8.7786.9Xc-135m0.004415.29m1290.8I-1321.13780.0Kr-880.6552.84h1293.6Ar-4199.184.3Kr-870.1541.272h1295.1I-1321.9824.2Rb-90m8.74.30m1335.4Kr-893.1831.7Rb-90402.7m1338.0Kr-890.13834.8Kr-88132.84h1340.6Kr-890.19835.5Kr-891.113.17m1343.6Cc-1381.14834.8Kr-870.763.17m1343.6Kr-890.19834.8Kr-870.761.272h1367.5	673,8	Kr-87	1,89	1,272	h	1136,0	I-132	3,01	2,295	h
696.2Kr-891,793,17II47,8I-1320.27706.6I-1331,5120,8h1147,2Cs-1381,24722.9I-1311,7968.021d1172,9I-1321,1738.4Kr-894,23,17m1175,4Kr-871,11749.8Sr-9123,79,52h1256,4I-1331,51766.7I-1344,1452,5m1248,1Rb-8946772.6I-1327,5,62,295h1250,7Kr-881,12786.9Xc-135m0,004415,29m1290,8I-1321,13789.0Kr-880,6552,84h1293,6Ar-4199,1814.3Kr-870,1541,272h1295,1I-1321,9824.2Rb-90m8,74,30m1335,4Kr-890,13831.7Rb-90m944,30m1335,4Kr-890,13831.7Rb-90m944,30m1335,4Kr-890,13831.7Rb-90m944,30m1335,4Kr-890,13831.7Rb-90m944,30m1335,4Kr-890,13831.7Rb-90m944,30m1335,4Kr-890,13831.7Rb-90m944,30m1335,6Kr-890,149835,6Kr-870,771,272h1366,5S	677,3	I-134	7,9	52,5	m	1143,3	I-132	1,35	2,295	h
706.61-1331.5120.8h1147.2Cs-1381.24722.9I-1311.7968.021d1172.9I-1321.1738.4Kr-894.23.17m1175.4Kr-871.11749.8Sr-912.379.52h1236.4I-1331.51766.7I-1344.1452.5m1248.1Rh-8946772.6I-13275.62.295h1250.7Kr-881.12782.1Cs-1380.3333.41m1260.4I-13528.7786.9Kr-880.6552.84h1293.6Ar-4199.1814.3Kr-870.1541.272h1295.1I-1321.9824.2Rh-90m8.74.30m1298.2I-1332.35826.8Kr-890.763.17m1324.3Kr-893.1831.7Rh-90402.7m1338.0Kr-890.13834.8Kr-881.32.84h1340.6Kr-890.19835.5Kr-891.113.17m1343.6Cs-1381.14836.4Kr-870.771.272h1367.5Kr-890.127835.5Kr-891.113.17m1343.6Cs-1381.14836.4Kr-870.771.272h1369.0Kr-881.48847.0I-13495.452.5m1322.2	696.2	Kr-89	1.79	3.17	m	1147.8	I-132	0,27	2,295	h
T22.9I-1311.7968.021d172.9I-1321.1738,4Kr-894.23,17m1175,4Kr-871.11749,8Sr-9123,79,52h1236,4I-1331.51766,7I-1344,1452,5m1248,1Rb-8946772,6I-13275,62,295h1250,7Kr-881.12782,1Cs-1380,3333,41m1260,4I-13528,7786,9Xc-135m0,004415,29m1290,8I-1321,13780,0Kr-880,6552,84h1293,6Ar-4199,1814,3Kr-870,1541,722h1293,7I-1321,9814,3Kr-870,763,17m1324,3Kr-890,13831,7Rb-90m8,74,30m1335,4Kr-890,13831,7Rb-90m944,30m1335,4Kr-890,13835,5Kr-891,113,17m1343,6Kr-870,63835,5Kr-870,771,272h1367,5Kr-890,149836,8I-1356,696,57h1368,6Na-2499,9935845,4Kr-877,761,272h1367,5Kr-890,127856,3I-1331,2420,8h1375,6Rb-90m19857,3I-1346,6852,5m <t< td=""><td>706.6</td><td>I-133</td><td>1.51</td><td>20.8</td><td>h</td><td>1147.2</td><td>Cs-138</td><td>1.24</td><td>33.41</td><td>m</td></t<>	706.6	I-133	1.51	20.8	h	1147.2	Cs-138	1.24	33.41	m
738,4Kr-894.23.17m1175.4Kr-871.11749,8Sr-9123,79.52h1236,4I-1331.51766,7I-1344.1452.5m1248,1Rb-8946772,6I-13275,62.295h1250,7Kr-881.12786,7Kc-1350.004415.29m1290,8I-1321.13786,9Kc-880.6552.84h1293,6Ar-4199,1814,3Kr-870.1541.272h1295,1I-1321.9824,2Rb-90m8,74,30m1334,3Kr-890.13831,7Rb-90m9,44,30m1335,4Kr-890.13831,7Rb-90m944,30m1334,0Kr-890.13831,7Rb-90m942,7m1338,0Kr-890.13831,7Rb-90402,7m1338,0Kr-890.13835,5Kr-881,113,17m1343,6Cs-1381.14836,81.356,696,57h1366,0Kr-890,19835,5Kr-870,771,272h1369,0Kr-881.41836,8Kr-877,361,272h1369,0Kr-880.127856,3I-1331,2420,8h1375,6Rb-90m19857,3I-1346,6852,5m132,2	722.9	I-131	1.796	8.021	d	1172.9	I-132	1.1	2,295	h
1049.811-1311-1311-131049.811-1311-1311-13105.71-1344,1452,5m105.71-13275,62,295h105.711-1311-1311-13105.711-13211-13105.711-13211-13105.711-13211-13105.711-1350,33105.811-1350,0044105.911-13211-13105.911-13211-13105.911-13211-13105.911-13211-13105.911-13412-13105.911-13412-14105.911-13211-1311711-13412-1411711-1341171138.011-133113111711-13411411711-134115113117113411411541127115511-1341164115411711-1341184113411841134119114113411411341141134114113411411341141134114113411411341141134114113411411341131133112411341133113311241133 <td>738.4</td> <td>Kr-89</td> <td>4.2</td> <td>3.17</td> <td>m</td> <td>1175.4</td> <td>Kr-87</td> <td>1.11</td> <td>1.272</td> <td>h</td>	738.4	Kr-89	4.2	3.17	m	1175.4	Kr-87	1.11	1.272	h
766711344.1452.5m1248.110.5772.61-13275.62,295h1250.7Kr-881,12782.1Cs-1380,3333.41m1260.41-13528.7786.9Xe-135m0,004415.29m1290.81-1321,13789.0Kr-880.6552.84h1293.6Ar-4199.1814.3Kr-870.1541.272h1295.11-1321,9824.2Rb-90m8.74.30m1335.4Kr-890,13831.7Rb-90m944.30m1335.4Kr-890,13831.7Rb-90m944.30m1338.0Kr-870.63834.8Kr-870,771,272h1367.5Kr-890,119835.5Kr-891,113,17m1343.6Cs-1381,14836.81-1356,696,57h1368.6Na-2499,9935845.4Kr-870,771,272h1367.5Kr-890,127856.31-13495.452.5m1372.2Kr-890,127866.3Kr-880,672.84h1382.6Kr-870,288865.8Xe-1380,672.84h1382.6Kr-870,288865.8Xe-1380,6214.08m1384.9Sr-9290867.1Kr-880,6214.08m1384.	749.8	Sr-91	23.7	9.52	h	1236.4	I-133	1.51	20.8	h
172.61.13217.1122.51125.716.1782.1Cs-1380,3333.41m1260.41-13528.7786.9Xc-135m0,004415.29m1290.81-1321.13789.0Kr-880.6552.84h1293.6Ar-4199.1814.3Kr-870.1541.272h1295.11-1321.9824.2Rb-90m8.74.30m1298.21-1332.35826.8Kr-890.763.17m1334.3Kr-890.13831.7Rb-90m944.30m1335.4Kr-890.19831.7Rb-90402.7m1338.0Kr-870.63834.8Kr-870.771.272h1367.5Kr-890.119835.5Kr-870.771.272h1366.6Na-2499.9935845.4Kr-877.7361.272h1369.0Kr-881.44836.4Kr-877.7361.272h1369.0Kr-880.127856.31-1331.2420.8h1375.6Rb-90m19857.3I-1346.6852.5m1382.5Rb-880.78862.3Kr-880.672.84h1382.6Kr-870.288865.8Xe-1380.1133.41m1389.9Kr-870.119867.1Kr-895.93.113.41m </td <td>766.7</td> <td>I-134</td> <td>4 14</td> <td>52.5</td> <td>m</td> <td>1248.1</td> <td>Rh-89</td> <td>46</td> <td>15.2</td> <td>m</td>	766.7	I-134	4 14	52.5	m	1248.1	Rh-89	46	15.2	m
778.1 $C_{1.12}$ $C_{1.12}$ $C_{1.12}$ $C_{1.12}$ $C_{1.12}$ 786.9Xe-135m0,004415.29m1200.81-13528.7786.9Xe-135m0,004415.29m1290.81-1321.13789.0Kr-880,6552.84h1295.11-1321.984.4.3Kr-870,1541,272h1295.11-1321.9824.2Rb-90m8.74.30m1228.21-1332.35826.8Kr-890,763.17m1324.3Kr-890.13831.7Rb-90402.7m1335.4Kr-890.13831.7Rb-90402.7m1343.6Kr-870.63834.8Kr-870.771.272h1367.5Kr-890.149835.5Kr-870.771.272h1366.6Na-2499.9935845.4Kr-877.361.272h1369.0Kr-881.48847.01.1346.6852.5m1382.5Kr-890.127856.31-1331.2420.8h1375.6Rb-90m19857.3I-1346.6852.5m1382.5Kr-870.288865.8Xe-1380.621.408m1384.9Sr-9290867.1Kr-895.923.17m1389.9Kr-870.288865.8Xe-1380.621.408	772.6	I-137	75.6	2 295	h	12507	Kr-88	1 12	2 84	h
786.9Xe-135m0,004415.29m1200.81-1321,13789.0Kr-880,6552,84h1293.6Ar-4199,1814.3Kr-870,1541,272h1295.11-1321,9824.2Rb-90m8,74,30m1298.21-1332,35826.8Kr-890,763,17m1324.3Kr-893,1831.7Rb-90m944,30m1335.4Kr-890,13831.7Rb-90m944,30m1335.4Kr-890,13831.7Rb-90402,7m1338.0Kr-870,63834.8Kr-88132,84h1340.6Kr-890,19835.5Kr-891,113,17m1345.6Cs-1381,14836.81-1356,696,57h1366.6Na-2499,9935845.4Kr-870,731,272h1369.0Kr-881,48847.01-13495,452,5m1372.2Kr-890,127856.31-1331,2420,8h1382.6Kr-870,288865.8Xe-1380,672,84h1382.6Kr-870,288865.8Xe-1380,6214,08m1372.11-1322,47871.8Cs-1385,113,41m1435.9Cs-13876,3875.31-1334,5120,8h <t< td=""><td>782.1</td><td>Cs-138</td><td>0.33</td><td>33.41</td><td>m</td><td>1250,7</td><td>L-135</td><td>28.7</td><td>6 57</td><td>h</td></t<>	782.1	Cs-138	0.33	33.41	m	1250,7	L-135	28.7	6 57	h
100,0 $101,0$ $102,0$ $112,0$ $113,0$ $112,0$ $113,0$ $789,0$ $Kr-88$ $0,655$ $2,84$ h $1293,6$ $Ar-41$ $99,1$ $814,3$ $Kr-87$ $0,154$ $1,272$ h $1293,6$ $Ar-41$ $99,1$ $824,2$ $Rb-90m$ $8,7$ $4,30$ m $1298,2$ $I-133$ $2,35$ $826,8$ $Kr-89$ $0,76$ $3,17$ m $1324,3$ $Kr-89$ $3,1$ $831,7$ $Rb-90m$ 94 $4,30$ m $1335,4$ $Kr-89$ $0,13$ $831,7$ $Rb-90m$ 94 $4,30$ m $1335,4$ $Kr-89$ $0,13$ $831,7$ $Rb-90m$ 94 $4,30$ m $1335,4$ $Kr-89$ $0,13$ $834,8$ $Kr-87$ $0,77$ $1,272$ h $1367,5$ $Kr-89$ $0,149$ $836,8$ $Kr-87$ $0,77$ $1,272$ h $1366,6$ $Na-24$ $99,9935$ $845,4$ $Kr-87$ $0,77$ $1,272$ h $1369,0$ $Kr-88$ $1,48$ $847,0$ $I-134$ $95,4$ $52,5$ m $1382,5$ $Rb-88$ $0,78$ $865,3$ $Kr-88$ $0,67$ $2,84$ h $1382,6$ $Kr-87$ $0,288$ $865,3$ $Kr-88$ $0,67$ $2,84$ h $1382,6$ $Kr-87$ $0,288$ $865,8$ $Xe-138$ $0,62$ $14,08$ m $1372,1$ $I-132$ $2,47$ $87,1$ $Kr-89$ $5,9$ $3,17$ m $1384,9$ $Sr-9$	786.9	Co-135m	0,0044	15 29	m	1200,4	I-135 I-132	1 13	2 295	h
182,35 $11,264$ $1223,5$ $11,122$ $1233,5$ $11,122$ $1234,5$ $814,3$ $Kr-87$ $0,154$ $1,272$ h $1295,1$ $1-132$ $1,9$ $824,2$ $Rh-90m$ $8,7$ $4,30$ m $1324,3$ $Kr-89$ $3,1$ $831,7$ $Rh-90m$ 94 $4,30$ m $1335,4$ $Kr-89$ $0,13$ $831,7$ $Rh-90$ 40 $2,7$ m $1338,0$ $Kr-87$ $0,63$ $834,8$ $Kr-88$ 13 $2,84$ h $1340,6$ $Kr-89$ $0,119$ $835,5$ $Kr-89$ $1,11$ $3,17$ m $1343,6$ $Cs-138$ $1,14$ $836,4$ $Kr-87$ $0,77$ $1,272$ h $1367,5$ $Kr-89$ $0,149$ $836,8$ $1-135$ $6,69$ $6,57$ h $1368,6$ $Na-24$ $99,9935$ $845,4$ $Kr-87$ $7,36$ $1,272$ h $1369,0$ $Kr-88$ $1,48$ $847,0$ $1-134$ $95,4$ $52,5$ m $1322,2$ $Kr-89$ $0,127$ $856,3$ $1-133$ $1,24$ $20,8$ h $1375,6$ $Rh-90m$ 19 $857,3$ $1-134$ $6,68$ $52,5$ m $1382,5$ $Rh-88$ $0,78$ $862,3$ $Kr-88$ $0,67$ $2,84$ h $1382,6$ $Kr-87$ $0,288$ $865,8$ $Xe-138$ $0,62$ $14,08$ m $1372,1$ $1-132$ $2,47$ $871,8$ $Cs-138$ $0,11$ $3,41$ <td< td=""><td>780,9</td><td>Ne-155m</td><td>0,0044</td><td>2.84</td><td>h h</td><td>1290,8</td><td>1-132 Ar 41</td><td>1,15 90 1</td><td>1 822</td><td>n h</td></td<>	780,9	Ne-155m	0,0044	2.84	h h	1290,8	1-132 Ar 41	1,15 90 1	1 822	n h
31, 2 $1, 272$ 1 $1293, 1$ $1293, 1$ 1132 1133 $824, 2$ Rb-90m $8, 7$ $4, 30$ m $1298, 2$ $11-133$ $2, 35$ $826, 8$ Kr-89 $0, 76$ $3, 17$ m $13324, 3$ Kr-89 $3, 1$ $831, 7$ Rb-90m 94 $4, 30$ m $1335, 4$ Kr-89 $0, 13$ $831, 7$ Rb-90 40 $2, 7$ m $1338, 0$ Kr-87 $0, 63$ $834, 8$ Kr-88 13 $2, 84$ h $1340, 6$ Kr-89 $0, 19$ $835, 5$ Kr-89 $1, 11$ $3, 17$ m $1343, 6$ Kr-87 $0, 63$ $834, 8$ Kr-87 $0, 77$ $1, 272$ h $1367, 5$ Kr-89 $0, 149$ $836, 8$ $1-135$ $6, 69$ $6, 57$ h $1366, 6$ $Na-24$ $99, 99, 935$ $845, 4$ Kr-87 $7, 36$ $1, 272$ h $1369, 0$ Kr-88 $1, 48$ $847, 0$ $1-134$ $95, 4$ $52, 5$ m $1372, 2$ Kr-89 $0, 127$ $866, 3$ Kr-88 $0, 67$ $2, 84$ h $1382, 6$ Kr-87 $0, 288$ $865, 8$ Kr-88 $0, 67$ $2, 84$ h $1382, 6$ Kr-87 $0, 288$ $865, 3$ Kr-138 $0, 62$ $14, 08$ m $1384, 9$ Sr-92 90 $867, 1$ Kr-88 $5, 11$ $33, 41$ m $1435, 9$ Cs-138 $76, 3$ $871, 8$ Kc-138 <td>769,0 814 2</td> <td>KI-00 V = 97</td> <td>0,055</td> <td>2,04</td> <td>n h</td> <td>1293,0</td> <td>AI-41</td> <td>1.0</td> <td>2 205</td> <td>n h</td>	769,0 814 2	KI-00 V = 97	0,055	2,04	n h	1293,0	AI-41	1.0	2 205	n h
824,8 Rt-Syn 6,7 4,30 ni 1282,3 F133 2,2,3 826,8 Kr-89 0,76 3,17 m 1324,3 Kr-89 3,1 831,7 Rb-90m 94 4,30 m 1335,4 Kr-89 0,13 831,7 Rb-90 40 2,7 m 1338,0 Kr-87 0,63 834,8 Kr-88 13 2,84 h 1340,6 Kr-87 0,63 835,5 Kr-87 0,77 1,272 h 1367,5 Kr-89 0,149 836,8 I-135 6,69 6,57 h 1368,6 Na-24 99,9935 845,4 Kr-87 7,36 1,272 h 1369,0 Kr-88 1,48 847,0 I-134 95,4 52,5 m 1372,2 Kr-89 0,127 856,3 I-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-	814,5 824.2	RI-0/	0,134	1,272	m	1293,1	I-132 I 133	1,9	2,293	n h
acco,s k1-69 0,76 5,17 nn 1324,3 k1-69 3,11 831,7 Rb-90m 94 4,30 m 1335,4 Kr-89 0,13 831,7 Rb-90 40 2,7 m 1338,0 Kr-87 0,63 834,8 Kr-88 13 2,84 h 1340,6 Kr-89 0,19 835,5 Kr-89 1,11 3,17 m 1343,6 Cs-138 1,14 836,4 Kr-87 0,77 1,272 h 1367,5 Kr-89 0,149 836,8 I-135 6,69 6,57 h 1366,6 Na-24 99,9935 845,4 Kr-87 7,36 1,272 h 1369,0 Kr-88 1,48 847,0 I-134 95,4 52,5 m 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8	024,2 026.9	KD-90111 Km 80	0,7	4,50	m	1296,2	I-155 Wn 90	2,33	20,8	11 m
331,7 Rb -90 40 $2,7$ m $1333,0$ Kr -87 $0,63$ $834,8$ Kr -88 13 $2,84$ h $1343,6$ Kr -87 $0,63$ $834,8$ Kr -88 13 $2,84$ h $1343,6$ Kr -89 $0,19$ $835,5$ Kr -89 $1,11$ $3,17$ m $1343,6$ Kr -89 $0,149$ $836,8$ $I-135$ $6,69$ $6,57$ h $1366,6$ $Na-24$ $99,9935$ $845,4$ Kr -87 $7,36$ $1,272$ h $1372,2$ Kr -88 $1,48$ $847,0$ $I-134$ $95,4$ $52,5$ m $1372,2$ Kr -88 $0,127$ $856,3$ $I-133$ $1,24$ $20,8$ h $1375,6$ Rb -90m 19 $857,3$ $I-134$ $6,68$ $52,5$ m $1382,5$ Rb -88 $0,78$ $862,3$ Kr -88 $0,67$ $2,84$ h $1382,6$ Kr -87 $0,288$ $865,8$ Xe -138 $0,62$ $14,08$ m $1372,1$ $I-132$ $2,47$ $871,8$ Kr -138 $0,62$ $14,08$ m $1372,1$ $I-132$ $2,47$ $871,8$ Ke -138 $0,62$ $14,08$ m $1372,1$ $I-132$ $2,47$ $871,8$ Kr -138 $0,62$ $14,08$ m $1372,1$ $I-132$ $2,47$ $871,8$ Kr -138 $0,11$ $33,41$ m $1435,9$ Cs -138 $76,3$ $875,3$ $I-133$ $4,51$ $20,8$ <	020,0 921.7	RI-09	0,78	5,17	m	1324,5	KI-09 V., 90	0.12	2.17	m
831,7R0-90402,7m1330,6KF-870,03834,8Kr-88132,84h1340,6Kr-890,19835,5Kr-891,113,17m1343,6Cs-1381,14836,4Kr-870,771,272h1367,5Kr-890,149836,8I-1356,696,57h1368,6Na-2499,9935845,4Kr-877,361,272h1369,0Kr-881,48847,0I-13495,452,5m1372,2Kr-890,127856,3I-1331,2420,8h1375,6Rb-90m19857,3I-1346,6852,5m1382,5Rb-880,78862,3Kr-880,672,84h1382,6Kr-870,288865,8Xe-1380,29614,08m1372,1I-1322,47871,8Cs-1385,113,41m1435,9Cs-13876,3875,3I-1334,5120,8h1398,6I-1327808,8Cs-1380,113,41m1442,6I-1321,484,7I-13464,952,5m1452,2I-1342,2998,0Rb-881,4717,8m1455,2I-1342,29898,0Rb-881,4717,8m1455,2I-1342,29994,6,7Kr-870,1291,272h151	831,7	KD-90m	94	4,30	m	1333,4	КГ-89 Ин 97	0,13	3,17	III h
834,8 Kr-85 1.3 2,84 n 1340,0 Kr-89 0,19 835,5 Kr-89 1,11 3,17 m 1343,6 Cs-138 1,14 836,4 Kr-87 0,77 1,272 h 1367,5 Kr-89 0,149 836,8 I-135 6,69 6,57 h 1368,6 Na-24 99,9935 845,4 Kr-87 7,36 1,272 h 1369,0 Kr-88 1,48 847,0 I-134 95,4 52,5 m 1372,2 Kr-89 0,127 856,3 I-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Kr-89 5,9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4	831,7	KD-90	40	2,7	m	1338,0	Kr-87	0,63	1,272	n
855,5 Kr-89 1,11 3,17 m 1343,6 Cs-138 1,14 836,4 Kr-87 0,77 1,272 h 1367,5 Kr-89 0,149 836,8 I-135 6,69 6,57 h 1368,6 Na-24 99,9935 845,4 Kr-87 7,36 1,272 h 1369,0 Kr-88 1,48 847,0 I-134 95,4 52,5 m 1372,2 Kr-89 0,127 856,3 I-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8 Xe-138 0,62 14,08 m 1384,9 Sr-92 90 867,1 Kr-89 5.9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8	834,8	Kr-88	13	2,84	n	1340,0	Kr-89	0,19	3,17	m
836,4 Kr-87 0,77 1,272 h 1367,5 Kr-89 0,149 836,8 I-135 6,69 6,57 h 1368,6 Na-24 99,9935 845,4 Kr-87 7,36 1,272 h 1369,0 Kr-88 1,48 847,0 I-134 95,4 52,5 m 1372,2 Kr-89 0,127 856,3 I-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8 Xe-138 0,62 14,08 m 1384,9 Sr-92 90 867,1 Kr-89 5.9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3	835,5	Kr-89	1,11	3,17	m	1343,6	Cs-138	1,14	33,41	m
836,8 1-135 6,69 6,57 h 1368,6 Na-24 99,9935 845,4 Kr-87 7,36 1,272 h 1369,0 Kr-88 1,48 847,0 1-134 95,4 52,5 m 1372,2 Kr-89 0,127 856,3 1-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 1-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8 Xe-138 0,296 14,08 m 1384,9 Sr-92 90 867,1 Kr-89 5.9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8	836,4	Kr-87	0,77	1,272	h	1367,5	Kr-89	0,149	3,17	m
845,4 Kr-87 7,36 1,272 h 1369,0 Kr-88 1,48 847,0 I-134 95,4 52,5 m 1372,2 Kr-89 0,127 856,3 I-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8 Xe-138 0,296 14,08 m 1384,9 Sr-92 90 867,1 Kr-89 5.9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 <	836,8	I-135	6,69	6,57	h	1368,6	Na-24	99,9935	14,9574	h
847,0 I-134 95,4 52,5 m 1372,2 Kr-89 0,127 856,3 I-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8 Xe-138 0,296 14,08 m 1384,9 Sr-92 90 867,1 Kr-89 5.9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 <t< td=""><td>845,4</td><td>Kr-87</td><td>7,36</td><td>1,272</td><td>h</td><td>1369,0</td><td>Kr-88</td><td>1,48</td><td>2,84</td><td>h</td></t<>	845,4	Kr-87	7,36	1,272	h	1369,0	Kr-88	1,48	2,84	h
856,3 I-133 1,24 20,8 h 1375,6 Rb-90m 19 857,3 I-134 6,68 52,5 m 1382,5 Rb-88 0,78 862,3 Kr-88 0,67 2,84 h 1382,6 Kr-87 0,288 865,8 Xe-138 0,296 14,08 m 1384,9 Sr-92 90 867,1 Kr-89 5,9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8	847,0	I-134	95,4	52,5	m	1372,2	Kr-89	0,127	3,17	m
857,3I-1346,6852,5m1382,5Rb-880,78862,3Kr-880,672,84h1382,6Kr-870,288865,8Xe-1380,29614,08m1384,9Sr-9290867,1Kr-89 $5,9$ 3,17m1389,9Kr-870,119869,4Xe-1380,6214,08m1372,1I-1322,47871,8Cs-1385,1133,41m1435,9Cs-13876,3875,3I-1334,5120,8h1398,6I-1327880,8Cs-1380,1133,41m1442,6I-1321,4884,7I-13464,952,5m1455,2I-1342,29898,0Rb-8814,717,8m1457,6I-1358,7925,8Sr-913,859,52h1472,8Kr-896,9946,7Kr-870,1291,272h1518,4Kr-882,15947,7Rb-891015,2m1529,8Kr-8810,9954,6I-13217,62,295h1531,2Kr-870,36972,6I-1351,216,57h1533,7Kr-895,1985,8Kr-881,312,84h1538,1Rb-892,791008,8Cs-13829,833,41m1566,4L1351,29	856,3	I-133	1,24	20,8	h	1375,6	Rb-90m	19	4,30	m
862,3Kr-880,672,84h1382,6Kr-870,288865,8Xe-1380,29614,08m1384,9Sr-9290867,1Kr-89 5.9 3,17m1389,9Kr-870,119869,4Xe-1380,6214,08m1372,1I-1322,47871,8Cs-1385,1133,41m1435,9Cs-13876,3875,3I-1334,5120,8h1398,6I-1327880,8Cs-1380,1133,41m1442,6I-1321,4884,7I-13464,952,5m1455,2I-1342,29898,0Rb-8814,717,8m1457,6I-1358,7925,8Sr-913,859,52h1472,8Kr-89 6.9 946,7Kr-870,1291,272h1518,4Kr-882,15947,7Rb-891015,2m1529,8Kr-870,36972,6I-1351,216,57h1533,7Kr-895,1985,8Kr-881,312,84h1538,1Rb-892,791009,8Cr-13829,833,41m1566,4L1351,29	857,3	I-134	6,68	52,5	m	1382,5	Rb-88	0,78	17,8	m
865,8 Xe-138 0,296 14,08 m 1384,9 Sr-92 90 867,1 Kr-89 5.9 3,17 m 1389,9 Kr-87 0,119 869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 6,9 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-87 0,36 972,6 I	862,3	Kr-88	0,67	2,84	h	1382,6	Kr-87	0,288	1,272	h
867,1Kr-89 5.9 $3,17$ m $1389,9$ Kr-87 $0,119$ $869,4$ Xe-138 $0,62$ $14,08$ m $1372,1$ $I-132$ $2,47$ $871,8$ Cs-138 $5,11$ $33,41$ m $1435,9$ Cs-13876,3 $875,3$ $I-133$ $4,51$ $20,8$ h $1398,6$ $I-132$ 7 $880,8$ Cs-138 $0,11$ $33,41$ m $1442,6$ $I-132$ 1,4 $884,7$ $I-134$ $64,9$ $52,5$ m $1455,2$ $I-134$ $2,29$ $898,0$ Rb-88 $14,7$ $17,8$ m $1457,6$ $I-135$ $8,7$ $925,8$ Sr-91 $3,85$ $9,52$ h $1472,8$ Kr-89 $6,9$ $946,7$ Kr-87 $0,129$ $1,272$ h $1518,4$ Kr-88 $2,15$ $947,7$ Rb-89 10 $15,2$ m $1529,8$ Kr-87 $0,36$ $972,6$ $I-135$ $1,21$ $6,57$ h $1533,7$ Kr-89 $5,1$ $985,8$ Kr-88 $1,31$ $2,84$ h $1538,1$ Rb-89 $2,79$ $1008,8$ Cr 138 29.8 33.41 m 1566.4 1135 1.29	865,8	Xe-138	0,296	14,08	m	1384,9	Sr-92	90	2,71	h
869,4 Xe-138 0,62 14,08 m 1372,1 I-132 2,47 871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 6,9 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-	867,1	Kr-89	<u>5,9</u>	3,17	m	1389,9	Kr-87	0,119	1,272	h
871,8 Cs-138 5,11 33,41 m 1435,9 Cs-138 76,3 875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 6,9 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88	869,4	Xe-138	0,62	14,08	m	1372,1	I-132	2,47	2,295	h
875,3 I-133 4,51 20,8 h 1398,6 I-132 7 880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 6,9 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009,8 Cr.138 29,8 33,41 m 1566.4 L135 129	871,8	Cs-138	5,11	33,41	m	1435,9	Cs-138	76,3	33,41	m
880,8 Cs-138 0,11 33,41 m 1442,6 I-132 1,4 884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 <u>6,9</u> 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009,8 Cs 138 29,8 33,41 m 1566.4 1135 1,29	875,3	I-133	4,51	20,8	h	1398,6	I-132	7	2,295	h
884,7 I-134 64,9 52,5 m 1455,2 I-134 2,29 898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 <u>6,9</u> 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009,8 Cr.138 29,8 33,41 m 1566.4 L135 129	880,8	Cs-138	0,11	33,41	m	1442,6	I-132	1,4	2,295	h
898,0 Rb-88 14,7 17,8 m 1457,6 I-135 8,7 925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 <u>6.9</u> 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009,8 Cr.138 29,8 33,41 m 1566,4 L135 1,29	884,7	I-134	64,9	52,5	m	1455,2	I-134	2,29	52,5	m
925,8 Sr-91 3,85 9,52 h 1472,8 Kr-89 6.9 946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009,8 Cr.138 29,8 33,41 m 1566.4 L135 1,29	898,0	Rb-88	14,7	17,8	m	1457,6	I-135	8,7	6,57	h
946,7 Kr-87 0,129 1,272 h 1518,4 Kr-88 2,15 947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009.8 Cr.138 29.8 33.41 m 1566.4 L135 1.29	925,8	Sr-91	3,85	9,52	h	1472,8	Kr-89	<u>6,9</u>	3,17	m
947,7 Rb-89 10 15,2 m 1529,8 Kr-88 10,9 954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009,8 Cr-138 29,8 33,41 m 1566,4 L135 1,29	946,7	Kr-87	0,129	1,272	h	1518,4	Kr-88	2,15	2,84	h
954,6 I-132 17,6 2,295 h 1531,2 Kr-87 0,36 972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009.8 Cs 138 29.8 33.41 m 1566.4 L135 1.29	947,7	Rb-89	10	15,2	m	1529,8	Kr-88	10,9	2,84	h
972,6 I-135 1,21 6,57 h 1533,7 Kr-89 5,1 985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009.8 Co. 138 29.8 33.41 m 1566.4 L135 1.29	954,6	I-132	17,6	2,295	h	1531,2	Kr-87	0,36	1,272	h
985,8 Kr-88 1,31 2,84 h 1538,1 Rb-89 2,79 1009.8 Ce 138 29.8 33.41 m 1566.4 1135 1.29	972,6	I-135	1,21	6,57	h	1533,7	Kr-89	5,1	3,17	m
1009 8 Cc 138 29 8 33 41 m 1566 4 L-135 1 29	985,8	Kr-88	1,31	2,84	h	1538,1	Rb-89	2,79	15,2	m
1007,6 CS-156 27,8 55,41 III 1506,4 1-155 1,25	1009,8	Cs-138	29,8	33,41	m	1566,4	I-135	1,29	6,57	h

1613,8	I-134	4,29	52,5	m	2015,8	Xe-138	12,3	14,08	m
1678,0	I-135	9,6	6,57	h	2029,8	Kr-88	4,53	2,84	h
1693,7	Kr-89	4,4	3,17	m	2035,4	Kr-88	3,74	2,84	h
1706,5	I-135	4,1	6,57	h	2079,2	Xe-138	1,44	14,08	m
1740,5	Kr-87	2,04	1,272	h	2195,8	Kr-88	13,2	2,84	h
1741,5	I-134	2,56	52,5	m	2195,9	Rb-89	14,5	15,2	m
1764,5	Kr-89	0,47	3,17	m	2218,0	Cs-138	15,2	33,41	m
1764,5	BG				2231,8	Kr-88	3,39	2,84	h
1768,3	Xe-138	16,7	14,08	m հ	2252,3	Xe-138	2,29	14,08	m
1/91,2	I-135	7,72	0,37	п	2392,1	Kr-88	34,6	2,84	h
1806,8	1-134	5,53	52,5	m	2554,8	Kr-87	9,2	1,272	h
1836,0	Rb-88	22,4	17,8	m	2558,1	Kr-87	3,9	1,272	h
1839,2	Kr-89	0,47	3,17	m	2639 6	Cs-138	7 63	33.41	m
1850,9	Xe-138	1,42	14,08	m	2037,0	DL 99	2.05	17.0	
1880,0	Kr-89	0.159	3,17	m	2677,9	KD-88	2,05	17,8	m
2004.8	Xe-138	5.36	14.08	m	2754,0	Na-24	99,872	14,9574	h
2011.9	Kr-87	2.88	1 272	h					
2011,7	111-07	2,00	1,272						

APÊNDICE B



INSTITUTO DE ENGENHARIA NUCLEAR Divisão de Segurança e Radioproteção Laboratório de Radiometria

RESULTADO DE ANÁLISE

Material: Água do Reator Argonauta, Operação No. 5099.
Método de análise: Espectrometria gama
Sistema de medida: HPGe No.1 – Genie2k (Canberra).
Data de aquisição: 06/11/2006; 11:24:45 e 16:02:29 (horário de verão).
Tempo de contagem: 4.000 s e 60.000 s.
Espectros: 1-Água do reator.CNF

Nuclídeo	Atividade [Bq/L]	Incerteza [%]		
	c 1 D	~		
Xe-138	517	5		
Cs-138	900	2		
Xe-135	82	3		
Xe-135m	55	15		
Xe-133	82	9		
Rb-89	103	12		
Kr-88	688	3		
Rb-88	1861	3		
Kr-87	628	2		
Kr-85m	196	2		
Ar-41	83	5		
I-135	47	10		
I-134	98	5		
I-133	6	6		
I-132	16	40		
I-131	1	20		

Incerteza = 1 σ

Atividades corrigidas para o final da operação do reator, com exceção do Cs-138, Rb-89 e Rb-88.