#### EXPERIMENTO DE CARREGAMENTO DO NÚCLEO DO REATOR IPEN/MB-01

Alfredo Abe, Elcio Angioletto, Hertz Pasqualetto, João M. L. Moreira, Marco A. Sabo, Rinaldo Fuga e Rogério Jerez\*

Centro Tecnológico da Marinha em São Paulo, CTMSP Divisão de Física de Reatores Caixa Postal 68 550 Av. Prof. Lineu Prestes, 2242 - Cidade Universitária 21945-970, São Paulo, Brasil e-mail: ayabe@net.ipen.br

\*Instituto de Pesquisas Energéticas e Nucleares, IPEN/CNEN-SP Supervisão de Operação de Reatores Caixa Postal 11049 Travessa R-400, Cidade Universitária 05422-970, São Paulo, Brasil

#### RESUMO

O reator IPEN/MB-01 atingiu a sua primeira criticalidade nuclear em Novembro de 1988 e desde então vêm sendo executados inúmeros experimentos dentro do programa de validação e qualificação de metodologias de cálculo de Física de Reatores. Neste sentido, realizou-se recentemente o experimento de carregamento do núcleo do reator visando obter o conjunto de varetas para a massa crítica do sistema utilizando a técnica da multiplicação inversa (1/M). Este experimento pode ser considerado como um padrão e contribui para a verificação de sistemas de cálculos de reatores assim como a qualidade dos dados das bibliotecas de dados nucleares básicos.

Palavras chave : Criticalidade, carregamento, arranjo, códigos.

### I. INTRODUÇÃO

O núcleo do reator IPEN/MB-01 foi carregado pela primeira vez durante a fase de comissionamento da instalação em novembro de 1988[1]. Desde a primeira criticalidade o núcleo basicamente manteve sempre a mesma configuração ou arranjo (retangular com arranjo de 28x26). As únicas modificações na configuração do núcleo foram efetuadas para obtenção de uma configuração com um arranjo quadrado e um arranjo cilindrizado. Desta forma, o núcleo do reator após o seu primeiro carregamento nunca foi descarregado e recarregado até a presente data.

A Divisão de Física de Reatores do CTMSP vem conduzindo um programa experimental visando a qualificação de metodologias de cálculos, códigos e bibliotecas de seções de choque utilizados no projeto do reator da INAP. Neste sentido, recentemente foi efetuado o experimento de carregamento do núcleo do reator IPEN/MB-01 com a finalidade de obter a massa crítica do sistema. Este experimento pode ser utilizado para a verificação da cadeia de códigos envolvidos no cálculo de núcleo de reatores desde a qualidade dos dados das seções de choque das bibliotecas básicas (ENDF, JENDL, JEF, etc) até a modelagem tridimensional explícito do núcleo utilizando códigos mais complexos como MCNP[2].

### II. DESCRIÇÃO DO EXPERIMENTO

O experimento do carregamento do núcleo do reator IPEN/MB-01 foi efetuado estabelecendo-se um determinado número de sequências ou etapas. Nestas etapas foram definidas as quantidades de varetas a serem inseridas e as suas respectivas posições dentro do núcleo. Durante cada etapa ou sequência do carregamento a multiplicação de nêutrons do sistema foi monitorada através de um conjunto de 5 detectores de BF<sub>3</sub>, 2 detectores de B-10 e dois detectores da faixa intermediária. Dentre o conjunto de detectores citados, quatro destes pertencem a mesa de operação do reator juntamente com outros dois detectores da faixa intermediária. Os demais três detectores (dois de BF3 e um de B-10) foram selecionados e colocados em posições estratégicas exclusivamente para 0 acompanhamento deste experimento.

A Figura 1. ilustra as posições dos detectores utilizados neste experimento. O sinal do detector durante as etapas de carregamento é função da posição deste em relação a fonte de nêutrons. Neste sentido escolheu-se posições em todas as faces do reator para a colocação dos detectores, exceto na face onde encontrava-se a fonte de nêutrons (face oeste).



Figura 1. Ilustração Esquemática da Localização dos Detectores

# III. MULTIPLICAÇÃO SUBCRÍTICA DE NÊUTRONS E A CURVA 1/M

Define-se o fator de multiplicação subcrítica/3/ como sendo a razão entre o número total de nêutrons no núcleo do reator (nêutrons da fonte e nêutrons de fissão) e o número de nêutrons no núcleo do reator devido somente a fonte de nêutrons (ausência de fissões).

O fator de multiplicação subcrítica, M, é definido como:

$$M = \frac{\left\langle F(\underline{r}, E) \cdot f(\underline{r}, E) \right\rangle}{\left\langle S(\underline{r}, E) \right\rangle} \tag{1}$$

onde  $\langle \rangle$  significa integral nas variáveis energia e espaço e  $S(\underline{r}, E)$  é a intensidade da fonte em [n/s.cm<sup>3</sup>] e  $F(\underline{r}, E)$ é o operador que representa a produção de nêutrons por fissão. Para o reator subcrítico a equação de balanço de nêutrons tem solução estacionária no tempo e pode ser escrita como:

$$L(\underline{r}, E) \cdot f(\underline{r}, E) = F(\underline{r}, E) \cdot f(\underline{r}, E) + S(\underline{r}, E)$$
(2)

onde  $L(\underline{r}, E)$  é o operador que representa o desaparecimento de nêutrons no reator por espalhamento, absorção e fuga de nêutrons.

O fator efetivo de multiplicação do reator é definido como :

$$k = \frac{\langle F \mathbf{f} \rangle}{\langle L \mathbf{f} \rangle} \tag{3}$$

Integrando a equação (2) obtém-se:

$$\left\langle L\boldsymbol{f}\right\rangle = \left\langle F\boldsymbol{f}\right\rangle + \left\langle S\right\rangle \tag{4}$$

Dividindo por  $\langle F f \rangle$  e utilizando as definições dadas na equação (1) e na equação (3), tem-se

$$\frac{\langle L\mathbf{f} \rangle}{\langle F\mathbf{f} \rangle} = 1 + \frac{\langle S \rangle}{\langle F\mathbf{f} \rangle}, \text{ ou}$$
$$\frac{1}{k} = 1 + \frac{1}{M} \tag{5}$$

Após alguma manipulação, fornece :

$$M = \frac{k}{1-k} \tag{6}$$

Observa-se, claramente, que à medida que k se aproxima de 1 (um), o fator de multiplicação subcrítica tende o infinito. Desta forma, torna-se conveniente, na prática, expressar a aproximação da criticalidade pelo inverso da multiplicação subcrítica. Assim, o inverso do fator de multiplicação subcrítica tende a zero quando o reator se aproxima da criticalidade. O fator de multiplicação inversa de cada etapa auxilia na previsão de criticalidade do sistema, uma vez que para cada etapa são inseridas mais varetas combustíveis no núcleo. A previsão de criticalidade pode ser obtida construindo-se um gráfico de valores do inverso do fator de multiplicação em função da quantidade de etapas ou quantidades de varetas correspondente.

A extrapolação da curva indicará a quantidade ou etapa onde ocorrerá a criticalidade do sistema. A previsão utilizando-se a extrapolação assegura a não ocorrência de uma criticalidade não programada e antes do desejado. A forma da curva do inverso da multiplicação depende do posicionamento dos detectores. A Figura 2. ilustra um exemplo de uma curva do inverso da multiplicação (1/M) para três detectores localizados em diferentes posições.



Figura 2. Inverso do fator de multiplicação subcrítica em função da quantidade de vareta combustível e posição dos detectores.

Observa-se que a geometria fonte, núcleo e o detector influência a forma da curva 1/M. Na Figura 2., a curva relativa ao detector A ilustra uma situação onde o detector foi bastante sensibilizado pelos nêutrons provenientes da fonte, inversamente ocorrendo na situação do detector C onde a informação da multiplicação é afetado pela crescente absorção dos nêutrons pelo combustível. A curva relativa ao detector B indica uma situação mais próxima da realidade onde o detector é sensibilizado pelos nêutrons provenientes de fissões no combustível.

#### IV. PROCEDIMENTO EXPERIMENTAL

Inicialmente o núcleo atual (configuração 28x26) foi descarregado parcialmente, isto é, as varetas foram retiradas da placa matriz permanecendo no núcleo somente 116 varetas localizadas abaixo da "aranha" das barras de controle e segurança. As 116 varetas combustíveis foram deixadas no núcleo devido a dificuldade na remoção das mesmas, que implicaria na desmontagem do sistema de suporte das varetas de controle e segurança.

Após o descarregamento efetuou-se o posicionamento dos detectores experimentais a serem utilizados para o monitoramento do carregamento. A Figura 1, ilustra esquematicamente as posições dos detectores em relação às faces do núcleo.

O detector de  $BF_3$  da face sul foi colocado dentro de um tubo plástico de PVC e posicionado na meia altura ativa do núcleo entre as colunas L e M. Outro detector de  $BF_3$  foi colocado dentro de um "tubulão" de alumínio e posicionado na face leste oposta à fonte. O detector de B-10 foi colocado fora do tanque moderador, na metade da altura ativa do núcleo e na direção nordeste.

A fonte de nêutrons, com a intensidade aproximada de 1 Ci, foi colocada dentro de um "tubulão" de alumínio e posicionada na metade da altura ativa e na face oeste do núcleo do reator. Após o posicionamento dos detectores foram efetuadas as ligações de cabos e conectados os instrumentos associados. O carregamento foi efetuado em 22 (vinte duas) etapas, conforme a Tabela I.

TABELA I. Etapas e quantidades de varetas

ETAPAS	# de varetas	Total de varetas		
	inseridas na etapa	no núcleo		
1*	128	244		
2	28	272		
3	29	301		
4	28	329		
5	29	358		
6	28	386		
7	29	415		
8	28	443		
9	29	472		
10	22	494		
11	22	516		
12	22	538		
13	22	560		
14	1	561		
15	1	562		
16	1	563		
17	1	564		
18	2	566		
19	2	568		
20	2	570		
21	6	576		
22	2	578		

\* 116 varetas já se encontram sob as aranhas das barras de controle e segurança

A Figura 3. ilustra esquematicamente a instrumentação utilizada na montagem dos detectores de  $BF_3 e B-10$ .

Em relação a Tabela I. ressalta-se que da etapa 14 até a etapa 17 foram inseridas somente uma vareta para cada etapa pois, de acordo com o primeiro carregamento do núcleo (comissionamento do reator) na décima sétima etapa seria o valor do núcleo crítico. Este valor foi obtido da extrapolação da curva 1/M efetuado na época.

#### **RESULTADOS EXPERIMENTAIS**

Os resultados deste experimento são basicamente as contagens nos detectores da mesa de controle e os experimentais, os valores de 1/M (fator de multiplicação inverso) de cada etapa, a configuração crítica final e o excesso de reatividade deste núcleo. O excesso de reatividade da configuração final do núcleo foi quantificado utilizando-se a informação do período do reator pois, o período estável do reator está relacionado com a reatividade por meio da equação Inhour. Neste trabalho será apresentado somente a configuração crítica final e o respectivo excesso de reatividade, as curvas 1/M dos detectores juntamente com os valores das contagens de cada etapa para cada detector.

A Figura 4. ilustra a configuração final com 578 varetas com as barras de controle e segurança totalmente retiradas.





Figura 4. Configuração Crítica com 578 varetas combustíveis

O núcleo final obtido (Figura 4.) apresenta uma configuração assimétrica pois, utilizou-se quatro varetas para ajustar o nível do excesso de reatividade no menor valor possível. O excesso de reatividade obtido foi de aproxidamente 4 pcm.



Figura 3. Diagrama de blocos do sistema de detecção utilizado para monitorar a produção de nêutrons no carregamento do núcleo.

A Figura 5. ilustra a curva 1/M para os seis detectores utilizados durante o carregamento em função do número de varetas inseridas, enquanto a Figura 6. ilustra em detalhe o trecho referente as cinco últimas etapas do carregamento.



Figura 5. Curva 1/M em função do número de varetas para o carregamento do reator IPEN/MB-01.



Figura 6. Detalhe da Curva 1/M em função das últimas etapas do carregamento do reator IPEN/MB-01.

A Tabela II ilustra os valores das contagens em função do número de varetas inseridas no núcleo.

<u>Etapa/varetas</u>	Contagens BF <sub>3</sub> (sul)	Contagens BF <sub>3</sub> (leste)	Contagens B-10	Contagens Canal #1	Contagens Canal #2	Contagens Canal #9
Ref.	$1712 \pm 41$	$25 \pm 5$	$14 \pm 4$	$175 \pm 13$	$1628 \pm 40$	-
1	$2642 \pm 51$	$86 \pm 9$	$16 \pm 4$	$218 \pm 15$	$1691 \pm 41$	$121 \pm 11$
2	$3899 \pm 62$	$121 \pm 11$	$17 \pm 4$	$252 \pm 16$	$1776 \pm 42$	$130 \pm 11$
3	$8366 \pm 91$	$232 \pm 15$	$11 \pm 4$	$437 \pm 21$	$1760 \pm 42$	-
4 / 329	$3349\pm58$	$223 \pm 15$	$11 \pm 4$	$359 \pm 19$	$1801 \pm 42$	$153 \pm 12$
5 / 358	$4270\pm65$	$327 \pm 18$	$14 \pm 4$	$398 \pm 20$	$1831 \pm 43$	$228 \pm 15$
6 / 386	$8893 \pm 94$	$679 \pm 26$	$16 \pm 4$	$652 \pm 26$	$2329\pm48$	$367 \pm 19$
7 / 415	$10900 \pm 104$	$704 \pm 27$	$16 \pm 4$	$759 \pm 28$	$2268\pm48$	$346 \pm 19$
8 / 443	$18054 \pm 134$	$1944 \pm 44$	$14 \pm 4$	$1260 \pm 35$	$2655 \pm 52$	$609 \pm 25$
9 / 472	$30482 \pm 175$	$3843 \pm 62$	$14 \pm 4$	$2025 \pm 45$	$3312 \pm 58$	$1385 \pm 37$
10 / 494	$43439\pm208$	$5476 \pm 74$	$17 \pm 4$	$2831\pm53$	$4911 \pm 70$	$1825 \pm 43$
11 / 516	$61854\pm249$	$9254 \pm 96$	$18 \pm 4$	$4624 \pm 68$	$5917 \pm 77$	$2736 \pm 52$
12 / 538	$111227 \pm 334$	$15736 \pm 125$	$19 \pm 4$	$8086 \pm 90$	$8945 \pm 95$	$4431 \pm 67$
13 / 560	$260712 \pm 511$	$40829\pm202$	$27 \pm 5$	$19167 \pm 138$	$19032\pm138$	$13535 \pm 116$
14 / 561	$298154 \pm 546$	$47000 \pm 217$	$29 \pm 5$	$22192 \pm 149$	$21969 \pm 148$	$15840 \pm 126$
15 / 562	$343437 \pm 586$	$53989 \pm 232$	$30 \pm 5$	$25280 \pm 159$	$24686 \pm 157$	$17633 \pm 133$
16 / 563	$374338\pm 612$	$59303 \pm 244$	$29 \pm 5$	$27454 \pm 166$	$26510\pm163$	$18677 \pm 137$
17 / 564	$393030 \pm 627$	$62747\pm250$	$34 \pm 6$	$29399 \pm 171$	$28205\pm168$	$20641 \pm 144$
18 / 566	$409055 \pm 640$	$65842\pm257$	$44 \pm 6$	$30691 \pm 175$	$29504 \pm 172$	$20476 \pm 143$
19 / 568	$5\overline{10693 \pm 715}$	$82512 \pm 287$	$51 \pm 7$	$38168 \pm 195$	$36117 \pm 190$	$25994 \pm 161$
20 / 570	$588619 \pm 767$	96451 ± 311	$48 \pm 7$	$44709 \pm 211$	$42230 \pm 205$	$29689 \pm 172$
21 / 576	829761 ± 911	$142184 \pm 377$	$68 \pm 8$	$62625 \pm 250$	59113 ± 243	$42654 \pm 207$
22 / 578	$2826933 \pm 1681$	$533680 \pm 731$	$184 \pm 14$	$235295 \pm 485$	$2\overline{16325 \pm 465}$	$158450 \pm 398$

TABELA II - Valores das contagens dos detectores durante o carregamento

### CONCLUSÕES

O experimento de carregamento do núcleo do reator foi realizado em vinte duas etapas acompanhado por intermédio de sete detectores de nêutrons colocados em posições estratégicas ao redor do núcleo. A configuração crítica final obtida foi com um arranjo de 578 varetas e, um excesso de reatividade de aproximadamente 4 pcms.

Importante ressaltar a utilidade deste experimento para a qualificação de dados de seções de choque das bibliotecas de dados nucleares básicos, assim como códigos e metodologias aplicado no cálculo do núcleo do reator.

## REFERÊNCIAS

[1]. Jerez, R. "Carregamento e Pré Criticalidade". Relatório Técnico : R410380035065-01-00 (Documento Interno), Novembro de 1988.

[2] Briesmeister, J.F; "A General Monte Carlo N-Particle Transport Code, MCNP ", Los Alamos National Laboratory, ORNL-13221, Oak Ridge, TN, USA.

[3] Duderstat, J. J; Hamilton, L., J; "Nuclear Reactor Analysis", John Wiley & Sons, Inc., New York 1976.

#### ABSTRACT

IPEN/MB-01 is a critical assembly which reaches a first criticality at November 1998, since then a several experiments have been conducted in order to validate and qualify the Reactor Physics methodologies and codes. Recently, loading experiment was performed to determine the critical number of fuels rods using a multiplication inverse technique (1/M). The experiment can be considered as benchmark and contribute toward reactor physics methodologies, codes and basic nuclear data libraries validation and qualification.