# Analisis Densitas Nuklida *Lead-Bismuth Cooled Fast Reactor* (LFR) Bedasarkan Variasi Daya Keluaran

## Cici Rahmadya Guskha<sup>1,\*</sup>, Mohammad Ali Shafii<sup>1</sup>, Feriska Handayani Irka<sup>1</sup>, Zaki Su'ud<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Jurusan Fisika FMIPA Universitas Andalas <sup>2</sup>Jurusan Fisika Institut Teknologi Bandung *e-mail:* \**ciciguskha25@gmail.com* 

#### ABSTRAK

Analisis densitas nuklida Lead-bismuth Cooled Fast Reactor (LFR) berdasarkan variasi daya keluaran telah dilakukan. Reaktor ini menggunakan UN-PuN sebagai bahan bakar dan timbal-bismuth sebagai pendingin. Parameter yang diamati adalah Inte.C.R (Integral Convertion Ratio) dan densitas nuklida (<sup>235</sup>U, <sup>238</sup>U, <sup>239</sup>Pu). Penelitian ini dilakukan secara simulasi komputasi menggunakan kode SRAC dengan JENDL-32 sebagai library. Model teras adalah cylinder dua dimensi R-Z dengan lima variasi daya keluaran yaitu 300, 350, 400, 450, dan 500 MWTh. Teras reaktor dibagi menjadi 11 region radial dan 2 region axial. Sepuluh region pertama merupakan region untuk menempatkan bahan bakar sedangkan region ke sebelas adalah reflektor. Pada awal operasi reaktor, masing-masing region diisi dengan bahan bakar uranium alam. Setelah 10 tahun pembakaran, hasil burn up pada region 1 di shuffling ke region 2, hasil burn up region 2 di shuffling ke region 3, dan seterusnya sampai hasil burn up region 9 di shuffling ke region 10 dan hasil burn up region 10 dikeluarkan dari teras reaktor sehingga region 1 dapat diisi dengan bahan bakar baru (fresh fuel). Proses ini dilakukan sampai 100 tahun operasi reaktor. Hasil simulasi menunjukkan bahwa daya 300 MWTh mempunyai nilai Inte.C.R dan densitas nuklida yang paling optimal (memiliki nilai yang paling besar dibandingkan dengan daya keluaran yang lain sehingga bisa digunakan dalam pengoperasian reaktor dalam jangka panjang). Kata kunci: burn up, densitas nuklida, LFR, shuffling, UN-PuN.

*p*, *constant noninou*, *211*, *struggtung*, *01*, *1*,

## ABSTRACT

The nuclide density analysis of Lead-bismuth Cooled Fast Reactor (LFR) based on the variations of power output has been done. This reactor uses Un-PuN as a fuel and lead-bismuth as a coolant. The parameter are Inte.C.R (Integral Convertion Ratio) and nuclide density (<sup>235</sup>U, <sup>238</sup>U, <sup>239</sup>Pu). This research is a simulated computing using the SRAC code with JENDL-32 as a library. Two dimensions R-Z core cylinder model with five variation of power output which are 300, 350,, 400, 450, and 500 MWTh. The reactor core is divided into eleven radial regions and two axial regions. Ten first regions are a regions for placing the fuel while the eleventh regions are a reflector. At the beginning of the reactor operation, each region is filled with natural uranium fuel. After 10 years of burning, the results of burn up in the 1<sup>st</sup> region is shuffled into 2<sup>nd</sup> region, the results of burn up of 2<sup>nd</sup> region is shuffled to 3<sup>rd</sup> region and so on until the results of burn up the 9<sup>th</sup> region shuffled to 10<sup>th</sup> region and the results of burn up the 10<sup>th</sup> region removed from the reactor core so the 1<sup>st</sup> region can be filled with new fuel (fresh fuel). This process is performed up to 100 years of the operation of reactor. The simulation shows that the power of 300 MWTh has the Inte.C.R value and nuclide density most optimal (having of the most great than with capacity of output power the other so can be used in the long time of operation reactor). Keywords : burn up, density nuclide, LFR, shuffled, UN-PuN.

## I. PENDAHULUAN

Kebutuhan masyarakat Indonesia akan daya listrik meningkat sangat pesat dari tahun ke tahun, ditambah lagi tingkat pertambahan penduduk yang tinggi sehingga membutuhkan ketersediaan daya listrik yang lebih banyak lagi. Saat ini, sebagian besar daya listrik di Indonesia bersumber dari bahan bakar minyak bumi dan batu bara. Minyak bumi dan batu bara merupakan sumber daya alam yang tidak dapat diperbaharui, oleh karena itu diperlukan sumber energi alternatif untuk memenuhi kebutuhan daya listrik yang memadai. Salah satu solusi sumber energi alternatif yang cukup menjanjikan adalah energi nuklir (Pembangkit Listrik Tenaga Nuklir/ PLTN) yang menggunakan energi hasil reaksi fisi. Dan pada saat ini, penelitian PLTN generasi IV sangat giat dilakuka. Reaktor generasi ini mempunyai spesifikasi yaitu: efisiensi bahan bakar tinggi, limbah nuklir rendah, murah, mempunyai keandalan, keamanan yang tinggi, tidak rentan terhadap penyebaran bahan nuklir berbahaya serta tidak membutuhkan daerah ekslusif di sekitar reaktor meskipun dalam kondisi kecelakaan (Driscoll dan Heizler, 2005).

Analisis neutronik merupakan salah satu aspek yang perlu ditinjua dalam perancangan reaktor nuklir. Analisis neutronik membahas mengenai reaksi fisi yang terjadi di dalam elemen bahan bakar. Salah satu parameter neutronik yaitu densitas nuklida yang menggambarkan rapat massa atom pada teras reaktor. Penelitian mengenai analisis neutronik pada reaktor cepat telah banyak dilakukan. Analisis neutronik pada reaktor cepat dengan variasi bahan pendingin (Na, Pb, dan Pb-Bi) telah dilakukan oleh Nurwinda (2009) dengan hasil penggunaan Pb-Bi pada reaktor cepat memberikan karakteristik neutronik yang paling optimal. Selain itu telah dilakukan juga oleh Cinatya (2014) tentang analisis neutronik pada reaktor cepat berpendingin Pb-Bi dengan variasi bahan bakar (UN-PuN, UC-PuC, dan MOX) yang menghasilkan penggunaan bahan bakar UN-PuN memiliki distribusi fluks neutron dan distribusi daya yang paling besar serta juga memiliki karakteristik neutronik yang paling optimal dibandingkan dengan bahan yan lain. Hasil studi desain reaktor cepat berpendingin Pb-Bi berbasis bahan bakar uranium alam menggunakan strategi shuffling dilakukan oleh Rida (2006) dengan desain tinggi teras dan diameter teras aktif 250 cm dan 200 cm, pembagian teras 6 region yang menggunakan perbandingan fraksi bahan bakar, cladding dan coolant sebesar 51%, 14% dan 35% menghasilkan daya keluaran 1500 MWth.

Untuk melengkapi informasi mengenai karakteristik *Lead-bismuth Cooled Fast Reactor* (LFR) secara menyeluruh masih banyak aspek yang bisa ditinjau, diantaranya densitas nuklida dan memvariaisikan daya keluaran reaktor. Untuk itu, pada penelitian ini dilakukan variasi daya keluaran yang digunakan adalah 300, 350, 400, 450, dan 500 MWth. Penelitian ini bertujuan untuk melakukan analisis terhadap karakteristik densitas nuklida yang meliputi Inte.C.R dan densitas nuklida (<sup>235</sup>U, <sup>238</sup>U, <sup>239</sup>Pu) pada teras reaktor cepat LFR berdasarkan variasi daya keluaran. Analisis dilakukan untuk mengetahui daya keluaran dengan densitas nuklida yang optimal sehingga dapat dilakukan pemilihan daya yang sesuai dengan kebutuhan optimum yang ingin dicapai.

## **II. METODE**

Penelitian ini dilakukan di Laboratorium Atom dan Inti, Jurusan Fisika, Universitas Andalas, Padang. Penelitian menggunakan kode program SRAC yang dikembangkan oleh JAEA (*Japan Atomic Energy Agency*). SRAC terdiri dari beberapa perpustakaan data nuklir yang diturunkan dari ENDF/B-IV (R2 dan R5), JENDL-3.1, JENDL-3.2, dan JEF-2.2. Versi yang telah dimodifikasi dari lima kode modulas sudah terintegrasi dalam SRAC95; modul perhitungan probabilitas tumbukan (PIJ) untuk 16 tipe kisi geometri, modul perhitungan difusi (TUD, CITATION) dan dua kode pilihan untuk *assembly* bahan bakar dan perhitungan *burn up* teras (Okumura dkk, 2007).

Desain reaktor yang digunakan adalah reaktor cepat berpendingin timbal-bismuth dengan spektrum neutron cepat menggunakan strategi *shuffling* arah radial. Strategi ini diterapkan agar reaktor dapat beroperasi menggunakan bahan bakar uranium alam. Spesifikasi umum desain reaktor yang digunakan dalam penelitian ini berdasarkan penelitain Guskha, dkk (2015). Desain teras yang digunakan pada penelitian ini bertipe *cylinder* 2-D dikarenakan, jika ditinjau dari faktor kebocoran neutron (neutron *leakage*) dan aliran *coolant* maka geometri silinder yang paling optimal. Geometri teras dan pembagian *region* dapat dilihat pada Gambar 1 dan diagram blok perhitungan desain reaktor dengan SRAC dapat dilihat pada Gambar 2.



Gambar 1 (a) Geometri teras, (b) Pembagian *region* arah radial (11 *region*), (c) Pembagian *region* arah *axial* (2 region).



Gambar 2 Diagram alir perhitungan neutronik menggunakan SRAC

Teras reaktor dibagi menjadi 10 *region* yang memiliki volume yang sama secara *radial*. Mula-mula reaktor sepenuhnya diisi dengan bahan bakar uranium alam dan dipersiapkan untuk siklus teras yang pertama. Hasil *burn up* pada *region* 1 di *shuffling* ke *region* 2, hasil *burn up region* ke-2 di *shuffling* ke *region* 3, begitu seterusnya sampai hasil *burn up region* ke-9 di *shuffling* ke *region* 10 dan hasil *burn up region* ke-10 dikeluarkan dari teras reaktor sehingga *region* 1 dapat diisi dengan bahan bakar baru (*fresh fuel*). Begitu seterusnya sampai 100 tahun operasi reaktor. Sistem *shuffling* bahan bakar di 10 *region* teras reaktor setelah di *burn up* selama 100 tahun dapat digambarkan pada Gambar 3.



**Gambar 3** Sistem *shuffling* arah radial (Sumber: Su'ud dkk, 2013)

## **III. HASIL DAN DISKUSI**

Dengan menggunakan motede perhitungan berdasarkan diagram alir pada Gambar 3 diperoleh nilai Inte.C.R dan densitas nuklida (<sup>235</sup>U, <sup>238</sup>U, <sup>239</sup>Pu). Jumlah perubahan bahan fertil (<sup>238</sup>U) menjadi bahan fisil (<sup>239</sup>Pu) yang dinamakan Integral *Convertion Ratio* (Inte.C.R). Pada Gambar 4 dapat dilihat, awal periode *burn up* semua daya keluaran yang diset memiliki Inte.C.R yang sama yaitu 14,715143 g/cm<sup>3</sup>. Setelah beberapa tahun periode *burn up* daya keluaran 500 MWTh memiliki Inte.C.R lebih besar daripada daya keluaran yang lain. Hal ini menunjukkan, daya keluaran yang lebih besar membutuhkan perubahan bahan fertil ke bahan fisil yang lebih banyak dalam pengoperasian reaktor. Sedangkan pada daya keluaran yang kecil yaitu 300 MWTh, membutuhkan perubahan bahan fertil ke bahan fisil yang relatif lebih kecil. Pada akhir periode *burn up*, daya keluaran 500 MWTh memiliki Inte.C.R yang kecil membuat perubahan bahan fertil ken bahan fisil yang lebih kecil.

Gambar 5 memperlihatkan awal periode *burn up* densitas <sup>238</sup>U untuk semua daya keluaran yang diset memiliki nilai yang sama yaitu 3,02.10<sup>-2</sup> g/cm<sup>3</sup>. Pada 20 tahun periode *burn up*, daya keluaran 300 MWTh memiliki densitas <sup>238</sup>U yang besar dibandingkan dengan daya keluaran yang lain. Hal ini dikarenakan, daya keluaran yang kecil membutuhkan perubahan <sup>238</sup>U (bahan fertil) menjadi <sup>239</sup>Pu (bahan fisil) yang kecil untuk bisa mengoperasikan reaktor sehingga pada akhir periode *burn up* memiliki densitas <sup>238</sup>U yang besar. Pada, hal ini daya keluaran yang lebih besar (500 MWTh) memiliki densitas <sup>238</sup>U yang terus menurun dari awal periode *burn up* sampai akhir periode *burn up* dikarenakan daya keluaran tersebut membutuhkan perubahan <sup>238</sup>U (bahan fertil) menjadi <sup>239</sup>Pu (bahan fertil) menjadi <sup>239</sup>Pu (bahan fisil) yang besar untuk bisa mengoperasikan reaktor.







Gambar 5 Hubungan densitas <sup>238</sup>U terhadap periode *burn up* untuk berbagai variasi daya keluaran

Gambar 6 memperlihatkan bahwa pada awal periode *burn up*, densitas <sup>235</sup>U untuk semua set daya keluaran memiliki nilai yang sama yaitu 2,156.10<sup>-4</sup> g/cm<sup>3</sup>. Semakin bertambahnya periode *burn up*, untuk daya keluaran 500 MWTh densitas <sup>235</sup>U mengalami penurunan yang lebih besar dibandingkan dengan daya keluaran yang lain. Hal ini dikarenakan, daya keluaran yang lebih besar membutuhkan reaksi fisi yang relatif besar dalam pengoperasian reaktor, sehinggga pada akhir periode *burn up* terlihat densitas <sup>235</sup>U yang yang dihasilkan relatif kecil. Daya keluaran 300 MWTh memiliki densitas <sup>235</sup>U yang lebih besar dari awal sampai akhir periode *burn up* dibandingkan dengan daya keluaran yang lain. Berdasarkan hasil penelitian tersebut disimpulkan bahwa yang memiliki densitas <sup>235</sup>U yang paling optimal adalah daya keluaran 300 MWTh, dikarenakan densitas <sup>235</sup>U yang besar memiliki peluang yang besar untuk diubah menjadi bahan fisil yang dapat digunakan dalam pengoperasian reaktor.



**Gambar 6** Hubungan densitas <sup>235</sup>U terhadap level *burn up* untuk berbagai variasi daya keluaran



Gambar 7 Perbandingan densitas<sup>239</sup>Pu terhadap periode *burn up* untuk berbagai variasi daya keluaran

Gambar 7 memperlihatkan, pada awal periode *burn up* densitas <sup>239</sup>Pu bernilai nol di dalam teras reaktor, artinya nuklida <sup>239</sup>Pu belum ada di dalam teras reaktor. Seiring dengan bertambahnya periode *burn up* densitas nuklida <sup>239</sup>Pu semakin meningkat. Hal ini disebabkan <sup>239</sup>Pu merupakan nuklida fisil yang dihasilkan oleh reaksi neutron cepat dengan inti fertil <sup>238</sup>U. Nilai maksimum densitas <sup>239</sup>Pu untuk masing-masing daya keluaran berbeda. Untuk daya keluaran yang lebih besar, akan mencapai puncak densitas lebih cepat dibandingkan dengan daya keluaran yang lebih kecil. Hal ini dikarenakan, daya keluaran yang lebih besar membutuhkan densitas <sup>239</sup>Pu yang besar dalam pengoperasian reactor, sehingga pada akhir periode *burn up* daya keluaran yang bernilai lebih besar memiliki densitas <sup>239</sup>Pu yang kecil (bahan fisil <sup>239</sup>Pu yang tersisa semakin berkurang dari waktu ke waktu). Untuk daya keluaran yang lebih kecil, akan mencapai puncak densitas lebih lama dan pada akhir periode *burn up* memiliki densitas <sup>239</sup>Pu yang lebih besar dibandingkan dengan daya keluaran yang lebih kecil, akan mencapai puncak densitas lebih lama dan pada akhir periode *burn up* memiliki densitas <sup>239</sup>Pu yang lebih besar dibandingkan dengan daya keluaran yang lain. Hal ini dikarenakan, daya keluaran yang lebih kecil membutuhkan densitas <sup>239</sup>Pu yang kecil dalam pengoperasian reaktor.

## **IV. KESIMPULAN**

Berdasarkan analisis hasil simulasi dapat disimpulkan bahwa nilai Inte.C.R dan densitas nuklida (<sup>235</sup>U, <sup>238</sup>U, <sup>239</sup>Pu) yang paling optimal yaitu pada daya keluaran 300 MWTh. Densitas <sup>238</sup>U dan <sup>235</sup>U berkurang seiring dengan bertambahnya periode *burn up*. Pada awal periode *burn up* belum ditemukan nuklida <sup>239</sup>Pu di dalam teras reaktor, dengan betambahnya periode *burn up* densitas nuklida semakin meningkat dan di akhir periode *burn up* nuklida <sup>239</sup>Pu mengalami penurunan kembali dikarenakan telah mengalami reaksi fisi dengan neutron. Semakin besar daya keluaran yang diinginkan maka densitas nuklida fisil/fertil yang dibakar semakin besar.

### UCAPAN TERIMA KASIH

Penulis mengucapkan terimaksih kepada Laboratorium Fisika Nuklir Biofisika ITB yang telah memberi izin menggunakan program SRAC.

## **DAFTAR PUSTAKA**

- Cinatya N., D., "Analisis Neutronik Pada Reaktor Cepat Dengan Variasi Bahan Bakar (UN-PuN, UC-PuC, dan MOX)", Skripsi S1, Jurusan Fisika Universitas Andalas, 2014.
- Driscoll, M.J. dan P. Heizler, "Reactor Physics Challenges in Gen IV Reactor Desaign" (Nuclear Engineering and Technology, 2005), Vol. 27 No. 1, hal 1-10.
- Guskha, C.R., Shafii, M.A., Irka, F.H., Su'ud, Z., "Analisis Neutronik *Lead-bismuth Cooled Fast Reactor* (LFR) Berdasarkan Variasi Daya Keluaran", Prosiding Seminar Nasional Fisika (Jurusan Fisika Universitas Andalas, 2015), hal. 258-263.
- Nurwinda, "Analisis Difusi Neutronik pada Reaktor Cepat dengan Variasi Bahan Pendingin (Na, Pb, Pb-Bi)", Skripsi S1, Jurusan Fisika Universitas Andalas, 2009.
- Okumura, K., Kugo, T. dan Kaneko, K., *The Comprehensive Neutronics Calculation Code System* (JAERI, 2007).

- Rida, SNM., "Design Study of Long Life Pb-Bi Cooled Reactors With Natural Uranium as Fuel Cycle Input Using Radial Fuel Shuffling Strategy", Proceeding of International Conference on Advances in Nuclear Science and Engineering in Conjunction with LKSTN 2007 (ITB, 2007), hal. 257-261.
- Su'ud, Z., Irka, F.H., Taufiq, I., Sekimoto, H., Sidik, P., "Desaign Study of Pb-Bi Coled Fast Reactor With Natural Uranium as Fuel Cycle Input Using Special Shuffling Strategy in Radial Direction" (IAEA, 2013), Vol. 772, hal. 530-535.