



## تحلیل و بررسی محاسبات مصرف سوخت یک مجتمع سوخت VVER-۱۰۰۰ LEU با استفاده از کد دراگن

محسن، اکبرزاده<sup>۱\*</sup>؛ کمال، حداد<sup>۲</sup>؛ احمد، پیروزمند<sup>۳</sup>

۱- دانشگاه شیراز، دانشکده مهندسی مکانیک، گروه راکتور

۲- دانشگاه شیراز، دانشکده مهندسی مکانیک، گروه راکتور

۳- دانشگاه شیراز، دانشکده مهندسی مکانیک، گروه راکتور

### چکیده

دراگن یک کد شبکه می باشد که می تواند محاسبات مصرف سوخت را برای یک مجتمع سوخت انجام دهد. ماژولی که دراگن بدین منظور از آن استفاده می نماید: EVO می باشد. در این مقاله، یک مجتمع سوخت از نوع VVER-۱۰۰۰ LEU شبیه سازی شده است و تغییرات دانسیته اتمی ایزوتوپ ها و  $k_{inf}$  بر حسب مصرف سوخت محاسبه شده است. نتایج بدست آمده مطابقت خوبی با نتایج بدست آمده از سایر کدها دارد.

واژه های کلیدی: دراگن، مصرف سوخت، مجتمع سوخت VVER-۱۰۰۰ LEU

### مقدمه

در یک راکتور از محاسبات مصرف سوخت به منظور بررسی مصرف ایزوتوپ ها مختلف بر حسب زمان، استفاده می شود. پیش بینی دقیق پارامترهای نوترونیک راکتور نیازمند شبیه سازی دقیق فرآیند ترابرد ذرات با استفاده از حل معادله ترابرد می باشد. کدهایی از قبیل کد WIMS، MCNPX و دراگن می توانند محاسبات مربوط به تهی شدن<sup>۲</sup> را انجام دهند. به منظور انجام این محاسبات کد دراگن از ماژول EVO استفاده می نماید. این ماژول محاسبات تهی شدن درون قلب<sup>۳</sup> و خارج<sup>۴</sup> آن را با استفاده از دو روش زیر انجام می دهد:

۱- حالت شار ثابت<sup>۵</sup>

۲- حالت توان ثابت<sup>۶</sup>

<sup>۱</sup> transport

<sup>۲</sup> depletion

<sup>۳</sup> In-core

<sup>۴</sup> Out-of-core

<sup>۵</sup> Constant flux depletion

<sup>۶</sup> Constant power depletion



در این مقاله صحت کد دراگن با استفاده از پیش بینی رفتار نوترونی یک مجتمع سوخت VVER-1000 LEU می باشد که این مجتمع سوخت حاوی  $UO_2$  و  $UO_2GdO_3$  می باشد.

### محاسبات مصرف سوخت در کد دراگن [۲]

معادلات تهی شدن برای ایزوتوپ های مختلف یک کتابخانه با استفاده از مصرف سوخت حل می شوند. در حالت محاسبات تهی شدن در درون قلب، فرض می شود که تغییرات شار برای هر مرحله زمانی<sup>۱</sup> (دوره تابشی)<sup>۲</sup> به صورت خطی باشد. تمامی اطلاعات مورد نیاز برای محاسبات مصرف سوخت پی در پی در - ساختارهای داده مربوط به مصرف سوخت ذخیره می گردد. بنابراین، در هر زمان می توان به گام زمانی ماقبل رجوع کرد و محاسبات را دوباره از آنجا شروع نمود.

در هر مخلوط ایزوتوپی در یک سلول واحد، تهی شدن  $k$  ایزوتوپ در بازه زمانی  $(t_0, t_f)$  به صورت زیر خواهد بود:

$$\frac{dN_k}{dt} + N_k(t)\Lambda_k(t) = S_k(t) \quad (1)$$

$$\Lambda_k(t) = \lambda_k + \langle \sigma_{a,k}(t)\phi(t) \rangle \quad (2)$$

$$S_k(t) = \sum_{l=1}^L Y_{kl} \langle \sigma_{a,k}(t)\phi(t) \rangle N_l(t) + \sum_{l=1}^K m_{kl}(t) N_l(t) \quad (3)$$

$$\langle \sigma_{x,l}(t)\phi(t) \rangle = \int_0^{\infty} \sigma_{x,l}(u)\phi(t,u)du \quad (4)$$

$$\frac{\sigma_{x,k}(t_f, u)\phi(t_f, u) - \sigma_{x,k}(t_0, u)\phi(t_0, u)}{t_f - t_0} = \sigma_{x,k}(t_0, u)\phi(t_0, u) + \quad (5)$$

که در آن داریم:

K

تعداد ایزوتوپ هایی که تهی می شوند

L

تعداد ایزوتوپ های شکافت پذیر که محصولات فیژن تولید می نمایند.

<sup>۱</sup> Time stage

<sup>۲</sup> Irradiation period



$N_k(t)$	دانشیته $k$ امین ایزوتوپ که وابسته به زمان می باشد
$\sigma_{x,k}(t,u)$	سطح مقطع وابسته به زمان و لتارژی <sup>۱</sup> مربوط به $k$ امین ایزوتوپ
	$x=a$ واکنش جذب ، $x=f$ واکنش فیژن ، $x=\gamma$ واکنش radiative capture
$\varphi(t,u)$	شار نوترون وابسته به زمان و لتارژی
$Y_{kl}$	بازده فیژن برای تولید محصول شکافت $k$ ناشی از فیژن ایزوتوپ شکافت پذیر $l$ ،
$m_{kl}(t)$	ثابت واپاشی رادیواکتیو در ترم $\langle \sigma_{x,l}(t)\varphi(t) \rangle$ برای تولید ایزوتوپ $k$ بوسیله ایزوتوپ $l$
$\lambda_k$	ثابت واپاشی رادیواکتیو برای ایزوتوپ $k$ ام

دراگن محاسبات تهی شدن را به دو روش زیر انجام می دهد:

۱-حالت شار ثابت

۲- حالت توان ثابت- در این حالت، توان آزاد شده به ازای عنصر سنگین اولیه در ابتدای مرحله و انتهای آن برابر با مقدار ثابت  $W$  می باشد

### تعریف مسئله

مجتمع سوخت VVER-۱۰۰۰ [۱] مورد نظر به صورت هگزاگونال بوده و شامل یک کانال مرکزی، ۳۱۲ میله سوخت (۱۲ عدد آن حاوی  $U/Gd$  می باشد) و ۱۸ عدد کانال هدایت کننده می باشد. گام شبکه این مجتمع سوخت برابر ۲۳/۶ سانتی متر بوده و غلاف میله ها آلیاژ  $Zr-Nb$  می باشد. گام میله های سوخت درون مجتمع برابر ۱/۲۷۵ سانتی متر بوده و قطر داخلی و خارجی غلاف سوخت به ترتیب برابر ۰/۷۷۲ و ۰/۹۱۰ سانتی متر می باشد. در جدول ۱- ترکیب سوخت و کند کننده آورده شده است.

جدول ۱- ترکیب سوخت و کند کننده در مجتمع سوخت مورد نظر

<sup>۱</sup> Lethargy

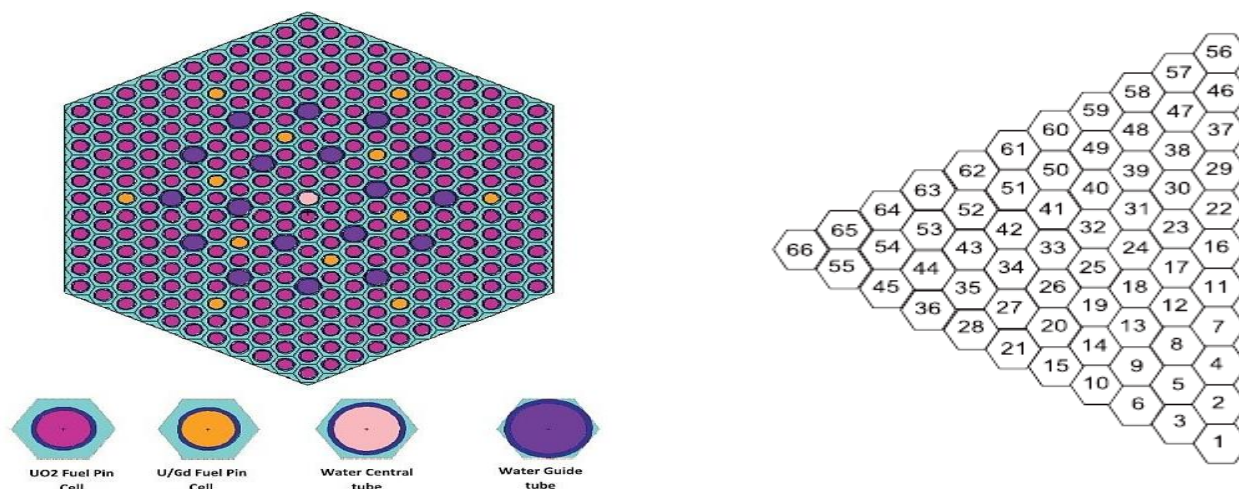


نام ماده مورد نظر	ترکیبات	غلظت (at./b-cm)	
UO <sub>2</sub>	سوخت LEU با غنای ۳/۷٪	<sup>235</sup> U ۸,۶۲۶۴E-۴ <sup>238</sup> U ۲,۲۱۶۹E-۲	<sup>16</sup> O ۴,۶۰۶۳E-۲
U/Gd	سوخت LEU با غنای: U-۲۳۵ از ۳/۶٪ Gd <sub>2</sub> O <sub>3</sub> از ۴٪	<sup>235</sup> U ۷,۲۸۷۵E-۴ <sup>238</sup> U ۱,۹۲۶۸E-۲ <sup>16</sup> O ۴,۱۸۵۴E-۲	<sup>155</sup> Gd ۱,۸۵۴۱E-۴ <sup>157</sup> Gd ۲,۵۱۵۹E-۴ <sup>154</sup> Gd ۳,۰۷۱۵E-۴ <sup>156</sup> Gd ۲,۵۶۰۲E-۴ <sup>152</sup> Gd ۲,۷۳۰۳E-۵ <sup>160</sup> Gd ۲,۶۷۰۶E-۴ <sup>159</sup> Gd ۱,۹۴۸۰E-۴
غلاف	آلیاژ زیرکونیم	Zr ۴,۲۵۹E-۲ Hf ۶,۵۹۷E-۶	Nb ۴,۲۲۵E-۴
کند کننده	آب سبک با غلظت بورون ۰,۶ g/kg ۵۷۵ K دمای کند کننده ۰,۷۲۳۵ g/cc دانسیته	H ۶,۷۱۷E-۲ <sup>16</sup> O ۳,۳۵۸E-۲	<sup>10</sup> B ۴,۷۹۴E-۶ <sup>11</sup> B ۱,۹۴۲E-۵

## نتایج

محاسبات صورت گرفته برای پنج مارک مورد نظر تحت شرایط زیر می باشد:

غلظت تعادلی <sup>135</sup>Xe and <sup>149</sup>Sm = ۵۷۵, T<sub>کندکننده</sub> = ۱۰۲۷ K, T<sub>سوخت</sub>



شکل ۲- مجتمع سوخت LEU VVER-۱۰۰۰ [۳]

شکل ۱- شماره گذاری سلول های مجتمع سوخت

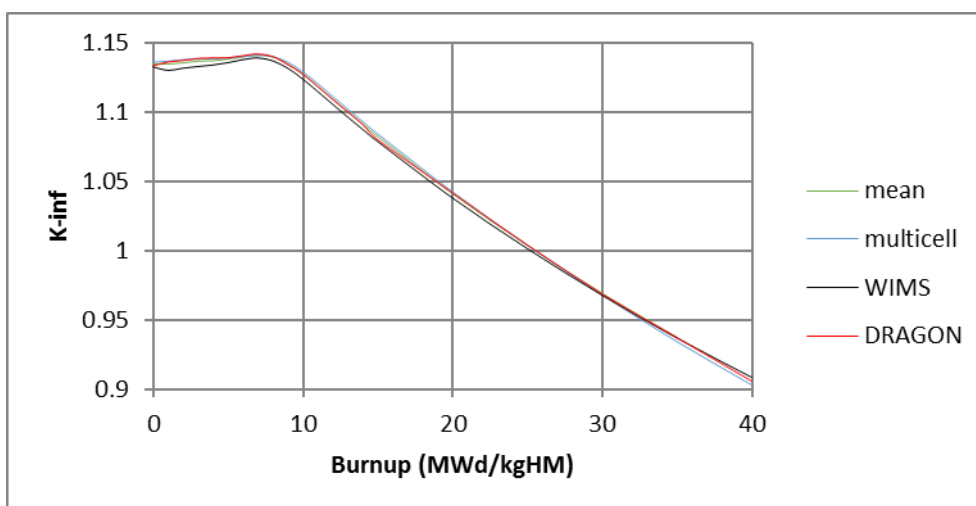
مورد نظر برای تقارن ۱/۶



دانشیته توان مورد نظر برابر  $10.8 \text{ MWt/m}^3$  بوده و مصرف سوخت مورد نظر تا مقدار  $40 \text{ MWd/kgHM}$  در نظر گرفته شده است. تمامی محاسبات کد دراگن تحت شرایط مرزی زیر صورت گرفته است:

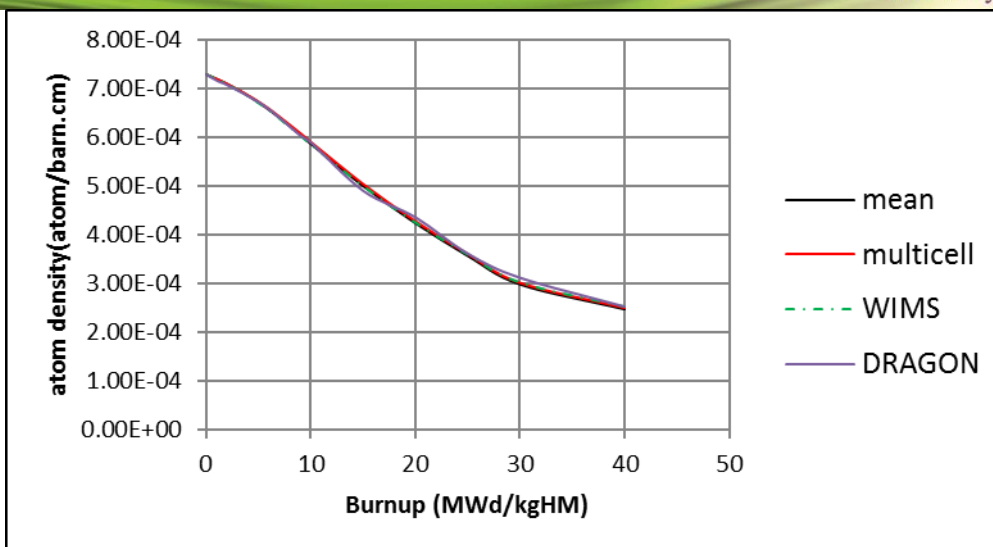
۱- جریان برابر صفر است ۲- نشت محوری برابر صفر است

نتایج محاسبات با نتایج بدست آمده از کدهای WIMS $\lambda$ A, Multicell و نتایج موجود در بنچ مارک مورد نظر مقایسه گردید. به علاوه، پارامتر  $k_{inf}$  برای مجتمع سوخت مورد نظر محاسبه گردید و تغییرات آن بر حسب مصرف سوخت در نمودار شکل-۳ آورده شده است. نمودار شکل-۴ تغییرات دانشیته اتمی  $^{235}\text{U}$  در سلول شماره ۲۴ را بر حسب مصرف سوخت نشان می‌دهد. شماره بندی سلول ها در مجتمع سوخت در شکل-۱ آورده شده است. نمودارهای ۳ و ۴ نشان می‌دهند که نتایج بدست آمده از کد دراگن مطابقت خوبی با سایر نتایج دارند. برای مجتمع LEU، در ابتدا، میزان راکتیویته با افزایش مصرف سوخت افزایش می‌یابد تا زمانی که Gd کاملاً تهی می‌شود و سپس به صورت یکنواخت کاهش می‌یابد. دانشیته اتمی اورانیوم  $^{235}\text{U}$  بر حسب مصرف سوخت کاهش می‌یابد که این امر نشان دهنده مصرف آن می‌باشد. ایزوتوپ های  $^{155}\text{Gd}$  و  $^{157}\text{Gd}$  سطح مقطع جذب بالایی در ناحیه حرارتی دارند، به همین خاطر تا زمان مصرف کامل آنها (حدود  $10 \text{ MWd/kgHM}$ ) راکتیویته افزایش نسبی خواهد داشت و پس از آن راکتیویته روند کاهشی خواهد داشت.



شکل ۳- تغییرات  $k_{inf}$  بر حسب مصرف سوخت





شکل ۴- تغییرات دانسیته اتمی U-۲۳۵ برحسب مصرف سوخت

## مراجع

- [۱] NEA/NSC/DOC ۱۰, ۲۰۰۲. A VVER-۱۰۰۰ LEU and MOX Assembly Computational Benchmark. Nuclear Energy Agency, Organization for Economic Co-operation and Development.
- [۲] Marleau, G., Hebert, A., Roy, R. ۲۰۱۱. A user guide for DRAGON Version۴. Institute de genie nuclear, Polytechnique de Montreal, Quebec, Canada.
- [۳] Bakkari, B. et al., ۲۰۱۲. Accuracy assessment of a new Monte Carlo based burnup computer code. Ann. Nuclear Energy ۴۵, ۲۹-۳۶ .