

دوره سوخت راکتورهای هسته‌ای

نوشته :

دکتر اردشیر گویری استادیار مؤسسه علوم و فنون هسته‌ای دانشگاه تهران

و حیدر علی فروزانفر مهندس هسته‌ای

چکیده :

یکی از راه‌های مناسب برای تأمین انرژی مورد نیاز که امروزه مورد توجه اکثر کشورها قرار گرفته است استفاده از انرژی هسته‌ای می‌باشد. در حال حاضر مشکل‌ترین مانع بر سر راه تولید این نوع انرژی، تأمین سوخت آن است که هم از نظر محدود بودن میزان ذخائر اورانیم و هم از لحاظ امکانات تکنولوژی، استفاده از راکتورهای قدرت هسته‌ای را پیچیده ساخته است. باید اضافه نمود که در اغلب موارد قید و بند های سیاسی نیز مساله تأمین سوخت مورد نیاز نیروگاه‌های هسته‌ای را مشکل‌تر نموده است.

نظر به اهمیت تأمین سوخت نیروگاه‌های هسته‌ای، در این مقاله پس از توضیح مختصری در باره دوره سوخت یک راکتور قدرت از نوع آب سبک، هزینه هر یک از مراحل مختلف دوره سوخت و هزینه کل دوره سوخت مربوط به راکتورهای ۳۰۰ و ۵۰۰ مگاوات الکتریک و همچنین راکتور ۱۲۰۰ مگاوات الکتریک (همانند نیروگاه‌های ۲۰۱ ایران) محاسبه گردیده است.

دوره سوخت :

دوره سوخت راکتورهای قدرت از نوع آب سبک را که در شکل (۱) نشان داده شده است میتوان بصورت زیر

خلاصه نمود:

۱- تهیه سوخت که شامل استخراج سنگ معدن اورانیم، تغلیظ، مرحله جدا کردن اورانیم و تخلیص، غنی کردن، ساخت میله‌های سوخت و حمل سوخت به محل راکتور می‌باشد.

۲- جابجا کردن میله‌های سوخت در راکتور.

۳- جداسازی و بازسازی سوخت که شامل سوخت برداری از هسته راکتور، نگهداری عناصر سوخت کار کرده، جداسازی، بازسازی و سرانجام نگهداری پس مانده‌های سوخت می‌باشد.

علامت‌های بکار برده شده در محاسبه مراحل مختلف هزینه دوره سوخت و همچنین مشخصه‌های آنها

در جدولهای ۱ و ۲ داده شده‌اند.

۱- تهیه سوخت :

۱-۱ محاسبه مقدار سوخت مورد نیاز :

برای بدست آوردن مقدار سوخت مورد نیاز یک راکتور هسته‌ای با توان الکتریکی P_2 مگاوات توان گرمایی (P_1) حاصل از سوخت را که به مشخصه‌های فیزیکی آن بستگی دارد میتوان چنین محاسبه نمود :

$$P_1 = \frac{\sum_f V_u \cdot \Phi_u}{S} \times 10^{-6} \quad \text{برحسب مگاوات} \quad (۱)$$

که در آن \sum_f سطح مقطع ماکروسکوپی اورانیم برحسب Cm^{-1} ، V_u کل حجم اورانیم برحسب Cm^3 ، Φ_u میانگین دانسیته شارنوترون در این حجم از اورانیم برحسب $\text{Cm}^{-2} \cdot \text{Sec}^{-1}$ و $S = 3.1 \times 10^{10}$ تعداد واکنش فیسوون مورد نیاز برای تولید یک‌وات (ژول برثانیه) انرژی می‌باشد. چنانچه بهره تبدیل انرژی گرمایی به الکتریکی E_f باشد در اینصورت میتوان نوشت :

$$P_2 = P_1 \cdot E_f \quad (۲)$$

و مقدار اورانیم غنی شده مورد نیاز برای سوخت‌گذاری اولیه عبارت خواهد بود از:

$$M_{(eu)} = \frac{P_1}{P_s} \quad \text{برحسب تن} \quad (۳)$$

که پس از در نظر گرفتن ضریب افت (L_1) در مرحله ساخت میتوان نوشت :

$$M'_{(eu)} - L_1 M'_{(eu)} = M_{(eu)} \quad (۴)$$

$$M'_{(eu)} = \frac{M_{(eu)}}{1 - L_1}$$

باتوجه به درجه غنی بودن اورانیم طبیعی که برابر است با $e_n = 0.711$ در صد اورانیم 235، مقدار اورانیم طبیعی مورد نیاز برای تهیه این مقدار اورانیم غنی شده عبارت خواهد بود از:

$$M_{(nu)} \times e_n = M'_{(eu)} \times e_i + M_t \cdot e_t \quad (۵)$$

که در آن e_i ، e_t و M_t به ترتیب نشانگر درجه غنی بودن سوخت، درجه غنی بودن اورانیم فقیر شده (e_t درصد) و جرم اورانیم فقیر شده می‌باشد.
در نتیجه:

$$M_{(nu)} = K M'_{(eu)} \quad (۶)$$

که در آن

$$K = \frac{e_i - e_t}{e_n - e_t} \quad (۷)$$

عبارت است از ضریب تبدیل اورانیم طبیعی به غنی شده .

پس باتوجه به ضریب افت تبدیل (L_2) رابطه (۶) را باید چنین تصحیح نمود

$$M'_{(nu)} = \frac{M_{(nu)}}{1 - L_2} \quad (۸)$$

اژسوی دیگر بنا بر تعریف واحد جداسازی که عبارت است از مقدار کار انجام شده جهت غنی کردن یک کیلو گرم اورانیم با درجه غنی معین، میزان کار لازم برای غنی کردن اورانیم مورد نیاز برابر است با:

$$S.W = M'_{(eu)} \cdot V_{(e_i)} + M_t \cdot V_{(e_t)} - M_{(nu)} \cdot V_{(e_n)} \quad (9)$$

که در آن $V_{(e)}$ ارزش اورانیم بر حسب درجه غنی بودن آن می باشد:

$$V_{(e)} = (2e - 1) \log_e \frac{e}{1 - e} \quad (10)$$

باتوجه به رابطه تعادل جرم

$$M_t = M'_{(nu)} - M'_{(eu)} \quad (11)$$

رابطه (9) را میتوان بصورت زیر نوشت:

$$S.W = M'_{(eu)} [V_{(e_i)} - V_{(e_t)}] - M'_{(nu)} [V_{(e_n)} - V_{(e_t)}] \quad (12)$$

در نتیجه واحد جداسازی برابر خواهد بود با

$$S.W.U. = \frac{S.W}{M'_{(eu)}} \quad (13)$$

بادرنظرگرفتن مطالب بالا مقدار اکسید اورانیم (u_3O_8) مورد نیاز (از درصد اورانیم در اورانیم طبیعی چشم پوشی شده است) برابر است با:

$$\frac{M_{(u_3O_8)}}{M'_{(nu)}} = \frac{238 \times 3 + 8 \times 16}{238 \times 3} = 1.179 \quad (14)$$

$$M_{(u_3O_8)} = M'_{(nu)} \times 1.179 \quad (15)$$

بنابراین برای تأمین $M_{(eu)}$ تن سوخت با درجه غنی e_i (درصد اورانیم 235) جهت سوخت گذاری اولیه در راکتور - بترتیب $M_{(u_3O_8)}$ تن اکسید اورانیم و $M'_{(ua)}$ تن اورانیم طبیعی مورد نیاز است و میزان کار لازم جهت بدست آوردن این مقدار اورانیم غنی شده برابر $(S.W)$ تن واحد جداسازی می باشد.

۲-۱ هزینه تهیه سوخت.

هزینه مربوط به مراحل مختلف تهیه سوخت چنین است:

$$C_u = M_{(u_3O_8)} \times C'_u \times (1+i)^{t_u} \times 2.2 \times 10^3, \quad \text{هزینه تأمین } u_3O_8 \quad (16)$$

$$C_c = M_{(u_3O_8)} \times C'_c \times (1+i)^{t_c} \times 10^3, \quad \text{هزینه تبدیل } u_3O_8 \text{ به } uF_6 \quad (17)$$

بادرنظرگرفتن درجه غنی متفاوت برای سوخت درنواحی مختلف قلب راکتور و همچنین بفرض یکسان بودن توزیع جرمی سوخت در قلب راکتور، هزینه غنی کردن اورانیم و ساخت میله های سوخت برابر خواهد بود با:

$$C_E = \frac{S.W}{3} (C_{e_1} + C_{e_2} + C_{e_3})(1+i)^{t_e} \times 10^3 \quad \text{هزینه غنی کردن} \quad (18)$$

$$C_F = M_{(eu)} \times C_f \times (1+i)^{t_f} \times 10^3 \quad \text{هزینه ساخت میله های سوخت} \quad (19)$$

وچنانچه هزینه واحد حمل سوخت به راکتور را برای طول مسیر C_{ir} بنامیم در اینصورت :

$$C_{TR} = M_{(eu)} \times C_{ir} \times (1+i)^{t_{ir}} \times 10^3 \quad \text{هزینه حمل سوخت به راکتور} \quad (20)$$

۲- جابجا کردن میله‌های سوخت در راکتور .

بمنظور یکنواختی قدرت و به سبب زیاد بودن شارنوترون در ناحیه مرکزی قلب راکتور و کمی آن در نواحی کناری، سوخت‌گذاری اولیه راکتور با درجه غنی متفاوت صورت می‌گیرد. بدین معنی که معمولاً قلب راکتورهای قدرت از نوع آب سبک تحت فشار به سه ناحیه بترتیب زیر تقسیم بندی میشود :

الف- ناحیه مرکزی، سوخت با درجه غنی کم.

ب- ناحیه میانی، سوخت با درجه غنی متوسط .

ج- ناحیه کناری، سوخت با درجه غنی زیاد.

تقریباً ۱۸ ماه پس از شروع کار راکتور، سوخت‌های ناحیه میانی و کناری بترتیب جای‌گزين سوخت‌های ناحیه مرکزی و میانی گردیده و یک دسته سوخت جدید در ناحیه کناری قرار داده میشود . به فاصله دوازده ماه پس از این جابه‌جائی، سوخت ناحیه مرکزی برداشته شده و دوباره سوختها بترتیبی که در پیش گفته شد جای‌گزين یکدیگر گردیده و یک دسته سوخت جدید در ناحیه کناری قرار داده میشود. این روند پس از ۱۲ ماه دوباره تکرار می‌گردد. بدین ترتیب سوخت اولیه ناحیه مرکزی قلب راکتور بمدت ۱۸ ماه، سوخت ناحیه میانی بمدت ۳۰ ماه، سوخت ناحیه کناری بمدت ۴۲ ماه و بقیه سوختها که بعداً به هسته راکتور اضافه میشوند هر کدام بمدت ۳۶ ماه در قلب راکتور خواهند بود.

۳- جداسازی و بازسازی سوخت .

برخلاف، سوخت‌های فسیلی، سوخت هسته‌ای تماماً سوخته نمیشود، بلکه پس از مدتی که در راکتور در معرض بمباران نوترون‌های حرارتی قرارگرفت بدلیل کم شدن درجه غنی بودن آن اضافه شدن بعضی عناصر بسوخت از قدرت‌گرمائی آن کاسته شده و می‌بایست تعویض گردد. بنابراین مطابق جدول زمانی توضیح داده شده در قسمت (۲) سوخت‌های تشعشع یافته از قلب راکتور خارج گردیده و از آن بمدت ۳ تا ۴ ماه در انبار مخصوص نگهداری میشود تا پس از تجزیه عناصر رادیو- اکتیو آن برای حمل و انجام عملیات جداسازی آماده گردد.

در عملیات جداسازی، عناصر رادیواکتیو، اورانیم باقیمانده با درجه غنی کم و پلوتونیم حاصل از یکدیگر را جدا کرده و اورانیم باقیمانده را دوباره به درجه غنی مورد نیاز رسانیده و سپس به میله سوخت تبدیل می‌نمایند. پلوتونیم حاصل از جداسازی را میتوان بطور جداگانه و یا مخلوط با اورانیم بصورت سوخت جدید در آورد و یا اینکه به مصارف دیگر رساند .

۳-۱ هزینه‌های مربوط به جداسازی و بازسازی سوخت .

$$C'_{TR} = M_{(eu)} \times 10^3 \times C'_{ir} (1+i)^{t'_{ir}} \quad \text{هزینه حمل سوخت مصرفی به محل جداسازی} \quad (21)$$

$$C_R = M_{(en)} \times 10^3 \times C_r (1+i)^{t_r} \quad \text{هزینه جداسازی} \quad (22)$$

مقدار پلوتونیم حاصل از عملیات جداسازی را میتوان با توجه به مدت زمان استفاده از سوخت در هر ناحیه از قلب راکتور بصورت زیر نوشت:

$$X_{pu} = \frac{K' \cdot P \cdot L}{3} \times (t_1 + t_2 + t_3) (1 - L_0) \quad \text{گرم پلوتونیم حاصل} \quad (23)$$

در نتیجه ارزش پلوتونیم حاصل از عملیات جداسازی عبارت است از:

$$CR_{pu} = C'_{pu} [X_{1(pu)} \cdot (1+i)^{-t_1} + X_{2(pu)} \cdot (1+i)^{-t_2} + X_{3(pu)} \cdot (1+i)^{-t_3}] \quad (24)$$

مقدار اورانیم باقی مانده از عملیات جداسازی را میتوان از رابطه زیر محاسبه کرد :

$$X_{(e_t)} = M_{(eu)} - (X_{(235)} + X_{pu} + X'_{(eu)}) \quad (20)$$

که در آن

$$X_{(235)} = \frac{P_2 \times t \times 235 \times 10^6}{3.2 \times 10^{-11} \times N} \quad (21)$$

گرم اورانیم مصرفی

N عدد آواگادرو، و

$$X'_{(eu)} = M_{(eu)} \times L_4 \quad (22)$$

است. این مقدار اورانیم باقیمانده معادل

$$X_{(nu)} = K'' X_{(e_t)} \quad (23)$$

تن اورانیم طبیعی

و

$$X_{(u_3O_8)} = X_{(nu)} \times 1.179 \quad (24)$$

تن u_3O_8 می باشد که ارزش آنرا میتوان از رابطه زیر محاسبه کرد:

$$CR_u = 2.2 \times 10^3 \times C'_u [X_1(u_3O_8) \times (1+i)^{-t_1} + X_2(u_3O_8) \times (1+i)^{-t_2} + X_3(u_3O_8) \times (1+i)^{-t_3}] \quad (25)$$

ارزش اورانیم باقیمانده

نتیجه :

با استفاده از روابط (۱۶) الی (۳۰) میتوان نوشت که:

$$C_T = C_u + C_c + C_E + C_F + C_{TR} + C'_{TR} + C_R \quad (26)$$

کل هزینه های مستقیم دوره سوخت

$$CR_T = CR_{pu} + CR_u \quad (27)$$

کل ارزش های سوخت باقیمانده

و در نتیجه :

$$D.C = C_T - CR_T \quad (28)$$

هزینه مستقیم دوره سوخت

که با احتساب ده درصد این هزینه بعنوان هزینه غیر مستقیم، هزینه کل دوره سوخت بصورت زیر در می آید:

$$T.C = 1.1 \times D.C. \quad (29)$$

و هزینه دوره سوخت برای واحد تولید برابر خواهد بود با:

$$U.C = \frac{T.C}{E} \quad (30)$$

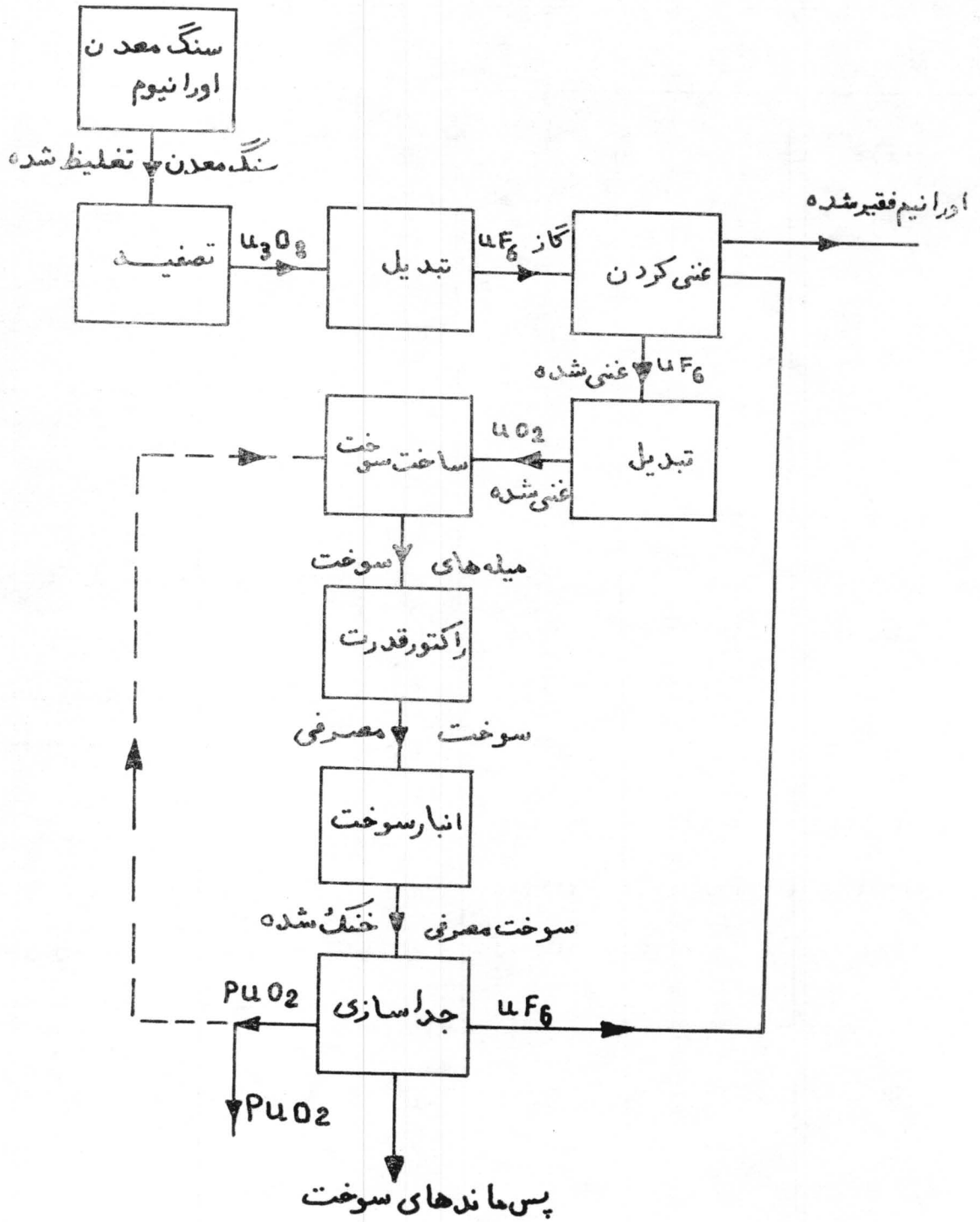
که در آن

$$E = P.L. 365 \times 24 \left(\frac{t_1 + t_2 + t_3}{3} \right) \quad (31)$$

مگاوات ساعت انرژی

عبارت است از مقدار انرژی الکتریکی تولید شده توسط سوخت در قلب راکتور .

نتایج بدست آمده جهت هزینه سوخت واحد تولید برای نیروگاههای مختلف در جدول (۳) نشان داده شده است. چنانچه دیده میشود هزینه دوره سوخت واحد تولید برای دو واحد ۳۰۰ و ۵۰۰ مگاوات الکتریک تقریباً یکسان بوده در حالیکه این هزینه برای واحد ۱۲۰۰ مگاوات الکتریک در حدود ۶۰٪ هزینه دوره سوخت واحد تولید واحدهای کوچکتر است.



ش ۱- نمودار دوره سوخت یک راکتور قدرت از نوع آب سبک .

جدول (۱) - علامت های بنابر برده شده در محاسبه هزینه تهیه سوخت

مگاوات الکتریک ۱۰۰۰	مگاوات الکتریک ۱۰۰۰	مگاوات الکتریک ۳۵۰	علامت	واحد	شرح
۳۷۶۵	۱۶۷۲	۱۱۹۰	P ₁	مگاوات	توان گرمایی رانوسور
۱۲۹۲/۵	۵۲۵	۳۶۹	P ₂	مگاوات	توان الکتریکی ماگزیوم
۱۱۹۶	۵۰۰	۳۵۰	P	مگاوات	توان الکتریکی خالص
۳۴/۴	۳۱/۴	۳۱	E _g	درصد	بهره تبدیل انرژی گرمایی به الکتریکی
۳۶/۵	۳۳/۱	۳۳/۱	P _g	مگاوات به تن	توان گرمایی سوخت
۱۰۳/۱۵۱	۵۰/۵۱۲	۳۵/۹۶۱	M _(eu)	تن	مقدار اورانیم غنی شده سوخت
۲/۴۸	۳/۳	۳/۳	C _i	U ₂₃₅ درصد	میانگین درجه غنی سوخت
۲	۲	۲	L ₁	درصد	ضریب افت ممانت سوخت
۴۷۱/۹۹۵	۳۲۱/۹۷۶	۲۲۸/۶۵۴	M _(nu)	تن	اورانیم طبیعی لازم برای سوخت
۰/۷۱۱	۰/۷۱۱	۰/۷۱۱	C _n	U ₂₃₅ درصد	درجه غنی بودن اورانیم طبیعی
۳۶۸/۸۴۴	۲۶۹/۶۳۳	۱۱۹/۹۶۰	M _t	تن	مقدار اورانیم فقیر شده
۰/۲	۰/۲	۰/۲	C _t	U ₂₃₅ درصد	درجه غنی بودن اورانیم فقیر شده
۰/۵	۰/۵	۰/۵	L _۲	درصد	ضریب افت تبدیل
۴/۴۶۲	۶/۲	۶/۲	K	—	ضریب تبدیل اورانیم طبیعی به غنی شده
۵۵۶/۴۸۲	۳۷۸/۶۶۶	۲۶۹/۵۸۳	M _(U₃O₈)	تن	مقدار U ₃ O ₈ مورد نیاز
۳۳۸/۱۰۸	۲۰۸/۹۹۴	۱۴۸/۷۹۲	K.W.	تن واحد جداسازی	مقدار کار جداسازی واحد جداسازی
۳/۲۱۲	۴/۰۵۴	۴/۰۵۴	K.W.U.	—	واحد جداسازی
۴۰	۴۰	۴۰	C _u	دلار به یوند	هزینه تامین U ₃ O ₈
۱۰	۱۰	۱۰	C _c	دلار به کیلوگرم	هزینه تبدیل

مگاوات الکتریک ۱۲۰۰	مگاوات الکتریک ۵۰۰	مگاوات الکتریک ۳۵۰	مگاوات الکتریک	علامت	واحد	شرح
۱۶۰	۱۶۰	۱۶۰	۱۶۰	Ce	دلاره کیلوگرم واحد جدا سازی	هزینه نفی کردن
۱۷۰	۱۷۰	۱۷۰	۱۷۰	Cp	دلاره کیلوگرم	هزینه ساخت سوخت
۵	۵	۵	۵	Ctr	دلاره کیلوگرم	هزینه حمل سوخت به راکتور
۸	۸	۸	۸	i	درصد	میزان بهره
۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	tu	سال	مدت زمان تامین سوخت
۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	tc	سال	مدت زمان تبدیل
۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	te	سال	مدت زمان غنی کردن
۰/۱۵	۰/۱۵	۰/۱۵	۰/۱۵	tf	سال	مدت زمان ساخت سوخت
۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵	ter	سال	مدت زمان حمل سوخت

جدول (۶) - علامت های یکناربرد شده در محاسبه هزینه جدا سازی و بازسازی سوخت

مگاوات الکتریک ۱۰۰	مگاوات الکتریک ۵۰۰	مگاوات الکتریک ۳۵۰	مگاوات الکتریک	علامت	واحد	شرح
۴۰	۴۰	۴۰		C_{tr}	دلاره کیلوگرم	هزینه حمل سوخت مصرفی
۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵		t_{tr}	سال	مدت زمان حمل سوخت مصرفی
۳۰۰	۳۰۰	۳۰۰		C_r	دلاره کیلوگرم	هزینه جدا سازی
۰/۲۵	۰/۲۵	۰/۲۵		t_r	سال	مدت زمان جدا سازی
۲۵۰	۲۵۰	۲۵۰		K'	گرم بهمتراوات رسال	پلوتونیم حاصل
۵۹۲/۰۲۰	۲۴۷/۵۰۰	۱۷۳/۲۵۰		X_{pu}	کیلوگرم	مقدار پلوتونیم حاصل
۸۰	۸۰	۸۰		L	درصد	ضریب بار
۹ (در سال ۱۹۷۴)	۹	۹		C_{pu}	دلاره گرم	ارزش پلوتونیم
۱/۵	۱/۵	۱/۵		t_1	سال	مدت زمان استفاده از سوختهای ناخیم مرکزی
۲/۵	۲/۵	۲/۵		t_2	سال	مدت زمان استفاده از سوختهای ناخیم میانی
۳/۵	۳/۵	۳/۵		t_3	سال	مدت زمان استفاده از سوختهای ناخیم کناری
۱	۱	۱		L_p	درصد	ضریب افت جدا سازی پلوتونیم
۱/۱۳	۱/۱۳	۱/۱۳		L_r	درصد	ضریب افت جدا سازی سوخت مصرفی
۱/۲۱	۱/۲۱	۱/۲۱		e'_t	درصد U_{235}	درجه غنی بودن اورانیم باقیمانده
۱/۹۷۶	۱/۹۷۶	۱/۹۷۶		K''	—	ضریب تبدیل اورانیم باقیمانده به اورانیم طبیعی
۱۹۷/۷۸۶	۹۶/۱۳۰	۶۸/۴۸۰		$X(mu)$	تن	اورانیم طبیعی معادل
۲۳۳/۱۸۹	۱۱۳/۳۳۷	۸۰/۷۳۸		$X(U_{238})$	تن	U_{238} معادل

جدول (۳) - مقایسه هزینه های دوره سوخت و همچنین ارزش های سوخت باقیمانده برای نیروگاههای دسته ای با قدرت های مختلف

هزینه دوره سوخت بر حسب هزارم دلار بر کیلووات ساعت	انرژی دوره سوخت به مگاوات ساعت	هزینه کل	هزینه مستقیم	کل ارزشها به دلار	کل هزینه های مستقیم به دلار	قدرت به مگاوات
E	$T.C$	$D.C.$	CRT			
۱۱/۳۱۰	۶۱۱۲۰۰۰ و ۱۲۲۰۰۰	۶۹۳۰۳۶۳۰	۶۳۰۴۸۷۵۵	۷۰۱۳۸۲۰۱	۷۰۱۸۶۶۵۶	۳۵۰
۱۱/۱۱۸	۸۰۷۶۰۰۰۰ و ۷۶۰۰۰۰	۹۷۳۹۳۸۹۵	۸۸۰۳۹۹۰۶	۱۰۰۴۶۴۱۲	۹۸۰۸۶۳۱۸	۵۰۰
۷/۳۶۴	۲۰۹۰۳۹۲۰	۱۵۴۳۲۲۴۹	۱۴۰۲۹۲۹۵۴	۲۱۱۰۹۰۴۱	۱۶۷۴۰۱۹۹۵	۱۲۰۰

منابع

- 1 – Nuclear fuel—cycle services, by P.Krymm and G.Waite, I.A.E.A. vol.18 No. 516,1976.
- 2 – Developments in the uranium enrichment industry, I.A.E.A., 1977.
- 3 – Trends in uranium supply, by Maurice Hansen, I.A.E.A. Vol.18 No.5 16, 1976.
- 4 – Introduction to nuclear engineering, by John R. Lamarsh, Polytechnic Institute of NewYork, 1975.
- 5 – The economic comparison of nuclear reactors of 350 and 500 MW (e) for developing countries, by N.Aybers,etal., Istanbul Technical University, Nuclear Energy Institute,1974.
- 6 – Mathematical modeling of regional fuel – cycle centres, by L.L.Bennett and L.D.Reynolds, I.A.E.A. , 1976.