一部處於燃料週期中期的核子反應器以75%功率運轉,其徑向功率分佈於爐心中央達到 尖峰。所有控制棒完全抽出且採手動控制。

所有控制棒除非另有註明,否則仍維持完全抽出下,下列何者將造成最高穩態徑向尖峰 (或熱通道)因數減少?

- A. 汽機負載/反應器功率減少 20%。
- B. 位於爐心邊緣的控制棒掉入爐心。
- C. 反應器冷卻水系統的硼濃度減少 10 ppm。
- D. 反應器以75%功率連續運轉三個月後。

答案: D.

一部處於燃料週期初期的核子反應器以80%功率運轉。所有控制棒均完全抽出且採手動控制。緩和劑溫度係數為負。爐心軸向功率分佈於爐心中間平面下方達到尖峰。

下列何者將導致爐心最高軸向尖峰(或熱通道)因數顯著減少?(假設運轉員沒有採取後續動作,除非另有指明,否則主汽機負載和爐心氙毒分佈維持不變)

- A. 一組控制棒組插入 10%。
- B. 一根控制棒完全插入爐心。
- C. 汽機負載/反應器功率減少20%。
- D. 反應器冷卻水系統硼濃度減少 50 ppm。

答案: C.

一部處於燃料週期初期的核子反應器以80%功率運轉。所有控制棒均完全抽出且採手動控制。緩和劑溫度係數為負。

下列何者將導致爐心最高軸向尖峰因數增加?(假設運轉員沒有採取後續動作,除非另有指明,否則主汽機負載和爐心氙毒分佈維持不變)

- A. 一組控制棒組插入 10%。
- B. 功率維持一個月不變。
- C. 汽機負載/反應器功率減少 20%。
- D. 反應器冷卻水系統硼濃度增加 50 ppm。

答案:A.

一部壓水式反應器(PWR)爐心由 50,000 根燃料棒構成;每根燃料棒的有效長度為 12 ft。爐心產生 1,800 MW 的熱能。如果核能熱通率熱通道因數 $F_Q(z)(又稱為總爐心尖峰因數)$ 為 2.0,爐心中最高局部線性功率密度為多少?

- A. 4.5 kW/ft
- B. 6.0 kW/ft
- C. 9.0 kW/ft
- D. 12.0 kW/ft

答案:B.

一部壓水式反應器(PWR)爐心由 50,000 根燃料棒構成;每根燃料棒的有效長度為 $12 \, \mathrm{ft}$ 。爐心產生 $1,800 \, \mathrm{MW}$ 的熱能。如果核能熱通率熱通道因數 $F_Q(z)(又稱為總爐心尖峰因數)$ 為 1.5,爐心中最高局部線性功率密度為多少?

- A. 4.5 kW/ft
- B. 6.0 kW/ft
- C. 9.0 kW/ft
- D. 12.0 kW/ft

答案:A.

最高功率密度(kW/ft)的功率限制基礎是......

- A. 確保燃料完整
- B. 防止氙振盪
- C. 允許燃料丸的製造偏差
- D. 防止核沸騰

答案:A.

如果核子反應器於爐心熱限值內運轉,則.....

- A. 電廠熱效率為最佳化。
- B. 確保燃料護套完整。
- C. 防止壓力熱震。
- D. 反應爐槽熱應力將降至最低。

答案:B.

規定 2,200°F 最高尖峰燃料護套溫度限值的原因是......

- A. 2,200°F 約較燃料護套熔化溫度低 500°F。
- B. 溫度高於 2,200°F 時, 鋯合金-蒸汽反應速率顯著增加。
- C. 護套溫度高於 2,200°F,則相對的燃料中央溫度將高於燃料熔點。
- D. 温度高於 2,200°F 時, 鋯合金的熱傳導係數迅速降低。

答案:B.

正常運轉期間,下列何者能確保燃料護套完整?

- A. 一次系統釋壓閥
- B. 限制爐心旁通水流
- C. 二次系統釋壓閥
- D. 於爐心熱限值內運轉

答案:D.

下列何者能確保燃料護套獲得最高完整性?

- A. 始終以低於 110% 反應器冷卻水系統設計壓力的條件運轉。
- B. 反應器發生事故時,啟動反應器保護系統。
- C. 確保實際熱通率始終少於臨界熱通率。
- D. 確保在所有運轉條件下,均以高於臨界熱通率的條件運轉。

答案:C.

運用核子反應器爐心尖峰(或熱通道)因數來建立反應器最大功率,就能在大多數已分析的暫態(analyzed transient)和異常狀況時,限制燃料丸溫度以防範_____,並限制燃料護套溫度以防止____。

A. 燃料丸熔化;燃料護套熔化

B. 燃料丸過度膨脹;燃料護套熔化

C. 燃料丸熔化;燃料護套過度氧化

D. 燃料丸過度膨脹;燃料護套過度氧化

答案:C.

建立核子反應器熱限值的目的為何?

- A. 確保反應器燃料的完整。
- B. 防止超過反應爐槽機械限值。
- C. 將爐心兩端的冷卻水溫升高值降至最低。
- D. 制訂控制棒插入限值。

答案:A.

熱限值乃用以保護核子反應器爐心,在何種電廠運轉情況下可保護民眾:

- A. 只有在正常運轉。
- B. 只有在正常與異常運轉。
- C. 只有在正常、異常與假想事故運轉。
- D. 正常、異常、假想與非假想事故運轉(unpostulated accident operations)。

答案:C.

下列何者為2200°F最大燃料護套溫度限制的基準?

- A. 鋯合金之材料強度在溫度2200°F以上會快速降低。
- B. 反應爐槽在正常運轉壓力時,護套溫度2200°F代表已超過臨界熱通率。
- C. 溫度大於2200°F時,會使鋯合金-水反應速率變得顯著。
- D. 2200°F大約比燃料護套熔化溫度低500°F。

答案:C.

設計線性功率密度熱限值的用意,在於核能電廠正常運轉時防止_____熔化;此限值端 視軸向與徑向尖峰因數而定,其中的_____尖峰因數一般最具限制性。

A. 燃料護套;軸向

B. 燃料護套;徑向

C. 燃料丸;軸向

D. 燃料丸;徑向

答案: D.

一部核子反應器歷經冷卻水流失事故。由於爐心冷卻不足,導致在事故發生一小時後, 出現下列爐心溫度:

90%燃料護套維持在1800°F以下

10%燃料護套超過1800°F

5%燃料護套超過2000°F

0.5%燃料護套達到2200°F

0.0%燃料護套超過2200°F

燃料中央尖峰温度為4650°F

若直接從爐頂注入緊急冷卻水,使上述燃料與護套溫度狀況,於往後24小時維持不變, 將發生下列何者不利之結果?

- A. 反應爐內出現爆炸性氫氣濃度。
- B. 反應器圍阻體廠房內出現爆炸性氫氣濃度。
- C. 燃料丸與燃料護套熔化而釋放出放射性分裂產物。
- D. 燃料護套破裂而釋放出放射性分裂產物。

答案:D.

關於一段燃料棒,已知下列爐心初始參數:

反應器功率增加,同一段燃料棒的爐心現有參數如下:

功率密度 = 5 kW/ft

 $\begin{array}{ll} T_{coolant} & = 590^{\circ} F \\ T_{fuel \; centerline} & = \; ? \; {}^{\circ} F \end{array}$

假設沒有發生沸騰,冷卻水流率維持不變,新的穩定 Tfuel centerline 為多少?

A. 3,035°F

B. 3,614°F

C. 3,625°F

D. 4,590°F

答案: C.

下列何者為2200°F之最大燃料護套溫度限制的基準?

- A. 2200°F大約比燃料護套熔化溫度低500°F。
- B. 溫度大於2200°F會使鋯合金-蒸汽反應速率顯著增加。
- C. 若燃料護套溫度達到2200°F,則變態沸騰(transition boiling)(偏離核沸騰)即將開始。
- D. 温度大於2200°F時,燃料丸與燃料護套會發生過度差膨脹。

答案:B.

請參照下圖中,處於爐心壽命初期的燃料棒與冷卻水流通道。

已知下列初始爐心參數:

反應器功率 =100% $T_{coolant}$ =500°F $T_{fuel centerline}$ =3,000°F

在爐心壽命末期,若燃料對冷卻水之總熱傳導係數增加一倍,則燃料中央溫度將為多少?(假設反應器功率維持不變)

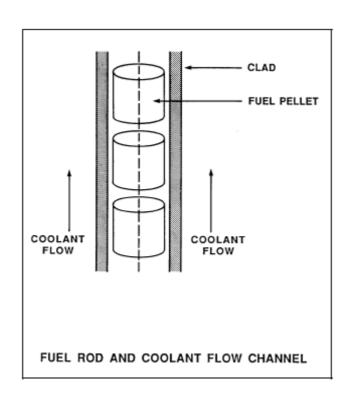
A. 2,000°F

B. 1,750°F

C. 1,500°F

D. 1,250°F

答案:B.



在燃料棒結構中,燃料丸與護套的間隙是設計用以.....

- A. 減少燃料丸塌陷(slump)。
- B. 反射分裂中子。
- C. 增加熱傳率。
- D. 降低護套內部應變。

答案:D.

請參照下圖中,處於爐心壽命初期的燃料棒與冷卻水流通道。

已知下列初始爐心參數:

反應器功率 =100% $T_{coolant}$ =500°F $T_{fuel centerline}$ =2,500°F

在爐心壽命末期,若燃料對冷卻水之總熱傳導係數增加一倍,則燃料中央溫度將是下列何者?(假設反應器功率維持不變)

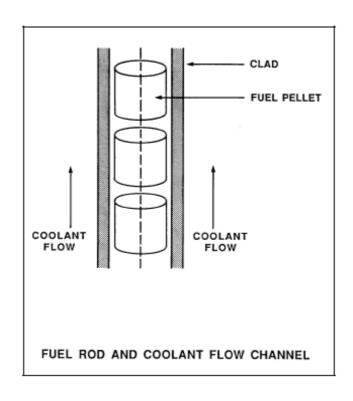
A. 1,000°F

B. 1,250°F

C. 1,500°F

D. 1,750°F

答案:C.



一部核子反應器以 80%功率運轉,所有控制棒完全抽出。相較於將一根控制棒插入 50%,若把一組控制棒組插入 50%,將導致軸向尖峰熱通道因數增加_____,徑向尖峰熱通道因數增加_____(假設反應器功率維持不變)。

A. 較大;較小

B. 較大;較大

C. 較小;較小

D. 較小;較大

答案:A.

請參照下圖中,處於爐心壽命初期的燃料棒與冷卻水流通道。

已知下列初始爐心參數:

反應器功率 =100% $T_{coolant}$ =500°F $T_{fuel centerline}$ =2,700°F

在爐心壽命末期時,若燃料對冷卻水的總熱傳導係數增加一倍,則燃料中央溫度將是下列何者?(假設反應器功率維持不變)

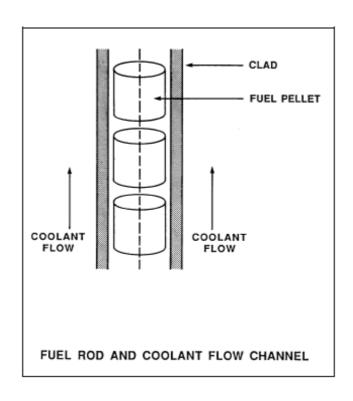
A. 1,100°F

B. 1,350°F

C. 1,600°F

D. 1,850°F

答案:C.



一部核子反應器以 80%功率運轉,所有控制棒完全抽出。相較於將一組控制棒組插入 50%,若把一根控制棒插入 50%,將導致軸向尖峰熱通道因數增加_____,徑向尖峰熱通道因數增加_____(假設反應器功率維持不變)。

A. 較大;較小

B. 較大;較大

C. 較小;較小

D. 較小;較大

答案: D.

相較於爐心壽命初期(BOL),在爐心壽命末期(EOL)時,燃料對冷卻水的熱傳導係數如何?

- A. 在EOL時較小,因為燃料丸密化。
- B. 在EOL時較小,因為填充氣體被分裂產物氣體污染。
- C. 在EOL時較大,因為燃料丸與護套間的間隙縮小。
- D. 在EOL時較大,因為燃料丸與冷卻水之間的溫差較大。

答案: C.

請參照下圖中,處於爐心壽命初期的燃料棒與冷卻水流通道。

已知下列初始爐心參數:

反應器功率 =60% $T_{coolant}$ =540°F $T_{fuel centerline}$ =2,540°F

在爐心壽命末期時,若燃料對冷卻水的總熱傳導係數增加一倍,則燃料中央溫度將是下列何者?(假設反應器功率維持不變)

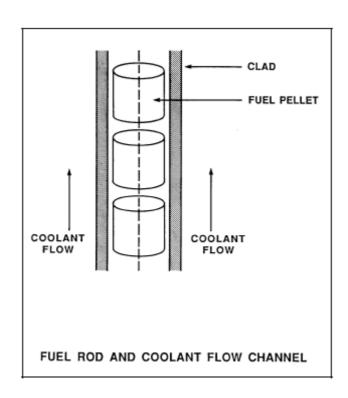
A. 1,270°F

B. 1,370°F

C. 1,440°F

D. 1,540°F

答案: D.



相較於爐心壽命末期(EOL),對一在爐心壽命初期(BOL)的燃料元件而言,燃料對冷卻水之熱傳導係數將如何?

- A. 在BOL時較大,因為燃料丸密度較高。
- B. 在BOL時較大,因為填充氣體被分裂產物氣體污染的程度較低。
- C. 在BOL時較小,因為燃料丸與護套間的間隙較大。
- D. 在BOL時較小,因為燃料棒表面的腐蝕膜較小。

答案: C.

請參照下圖中,處於爐心壽命初期的燃料棒與冷卻水流通道。

已知下列初始爐心參數:

反應器功率 =60%

 $\begin{array}{ll} T_{coolant} & = 560 ^{\circ} F \\ T_{fuel\; centerline} & = 2,500 ^{\circ} F \end{array}$

在燃料週期末期,若燃料對冷卻水的總熱傳導係數增加一倍,則燃料中央溫度將是下列何者?(假設反應器功率維持不變)

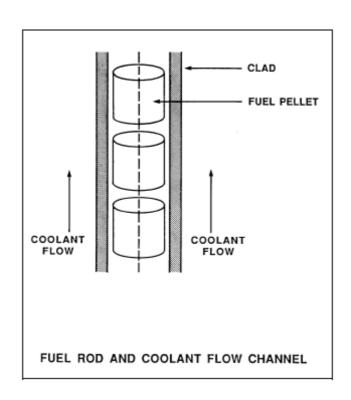
A. 1,080°F

B. 1,250°F

C. 1,530°F

D. 1,810°F

答案:C.



請參照下圖中,處於爐心壽命初期的燃料棒與冷卻水流通道。

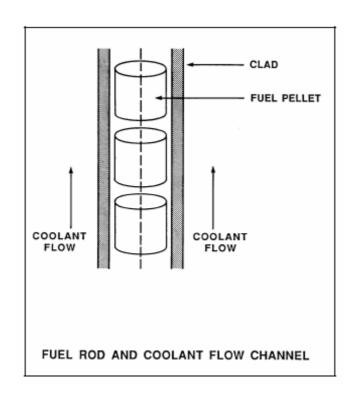
此核子反應器停機時,具有下列參數值:

 $T_{coolant} = 320^{\circ}F$ $T_{fuel centerline} = 780^{\circ}F$

爐心壽命末期時,若燃料對冷卻水的總熱傳導係數增加一倍,在冷卻水溫度與反應器衰變熱不變下,則燃料中央溫度為多少?

- A. 550°F
- B. 500°F
- C. 450°F
- D. 400°F

答案:A.



一部核子反應器以80%功率穩態運轉,爐心功率分佈於爐心中央達到徑向和軸向尖峰。 利用反應器冷卻水的硼濃度變化以維持 Tave不變,控制棒位沒有變化。

假設忽略分裂產物毒素分佈的任何改變,在往後三個月內,最高徑向尖峰因數將_____,最高軸向尖峰因數將____。

A. 增加; 減少

B. 增加;增加

C. 減少;減少

D. 減少;增加

答案: C.

請參照下圖中的燃料棒與冷卻水流通道。

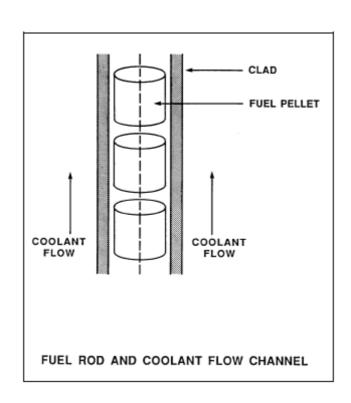
此核子反應器於燃料週期初期停機,並具有下列平均參數值:

 $T_{coolant} = 440^{\circ}F$ $T_{fuel centerline} = 780^{\circ}F$

若燃料對冷卻水的總熱傳導係數在整個爐心壽命期間增加一倍,在冷卻水溫度與反應器 衰變熱不變下,燃料週期末期的燃料中央溫度為何?

- A. 610°F
- B. 580°F
- C. 550°F
- D. 520°F

答案:A.



請參照下圖中,處於爐心壽命初期的燃料棒與冷卻水流通道。

已知下列初始爐心參數:

反應器功率 =50%

 $\begin{array}{ll} T_{coolant} & = 550^{\circ} F \\ T_{fuel \; centerline} & = 2,750^{\circ} F \end{array}$

在爐心壽命末期時,若燃料對冷卻水之總熱傳導係數增加一倍,則燃料中央溫度將是下列何者?(假設反應器功率與Tcoolant維持不變)

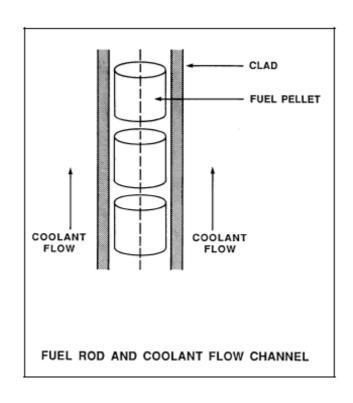
A. 1,100°F

B. 1,375°F

C. 1,525°F

D. 1,650°F

答案: D.



請參照下圖的燃料棒與冷卻水流通道。

已知下列穩定爐心初始參數:

反應器功率 = 50%

 $T_{coolant} = 550^{\circ}F$ $T_{fuel centerline} = 2,250^{\circ}F$

假設總熱傳導係數及反應器冷卻水溫度<u>不</u>變,如果反應器功率增至75%,穩定燃料中央溫度約為多少?

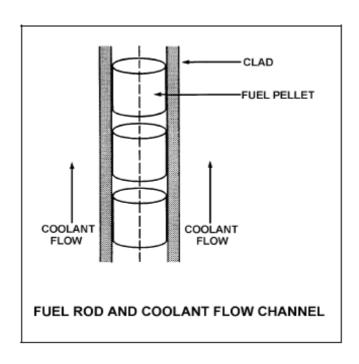
A. 2,550°F

B. 2,800°F

C. 2,950°F

D. 3,100°F

答案: D.



科目/題號:193009/1 (2016新增)

知能類: K1.02〔2.3/2.8〕

序號: P7650

反應器接近燃料週期中期運轉在 80%功率。所有控制棒幾乎全部抽出且以手動控制。爐心軸向功率分布尖峰在爐心中央平面之下。下列何者將會增加爐心軸向功率尖峰因數(或熱通道因數)?(除非說明否則假設運轉員未採取行動,且主汽機負載和爐心氙毒分布未改變)

- A.主汽機負載/反應器功率減少 10%
- B.控制棒組之控制棒抽出 4-inch
- C.反應器冷卻水系統硼酸濃度減少 15ppm
- D.一支位於爐心邊緣全出的控制棒掉落至爐心底部

答案: C

科目/題號:193009/2 (2016 新增)

知能類: K1.02〔2.3/2.7〕

序號: P4949

一座壓水式反應器爐心包含 5 萬支燃料棒;每支燃料棒的有效長度為 12 feet。 爐心產生 1,800MWt。假如總熱通量通道因數(或稱總爐心尖峰因數)為 3.0,則 爐心所產生之最大線性功率密度為何?

A.4.5kW/ft

B.6.0kW/ft

C.9.0 kW/ft

D.12.0 kW/ft

答案: C

科目/題號: 193009/3 (2016 新增)

知能類: K1.02〔2.3/2.7〕

序號: P5249

一反應器運轉在 3,400MWt。爐心線性功率密度限值為 12.2kW/ft。 已知:

- 反應器爐心包含 198 組燃料組件。
- ●每一組燃料組件包含 262 支燃料棒,每支燃料棒有效長度 12 呎。
- ●爐心所量測到的最大總尖峰因數如下:

位置 A: 2.5

位置 B: 2.4

位置 C: 2.3

位置 D: 2.2

下列何者敘述為爐心中相對於線性功率密度限值的運轉條件?

A.所有爐心位置均運轉於線性功率密度限值之內

 $B.位置 A 超出線性功率密度限值,而位置 <math>B \cdot C \cdot D$ 運轉於限值之內

C.位置 A 和 B 超出線性功率密度限值,而位置 C 和 D 運轉於限值之內

 $D.位置 A \cdot B \cdot C$ 超出線性功率密度限值,而位置 D 運轉於限值之內

答案: D

科目/題號:193009/4 (2016新增)

知能類: K1.04 [2.3/2.7]

序號: P6249 (B6247)

一反應器穩定運轉在功率階具有下列爐心平面平均溫度:

爐心冷卻水溫度 = 550°F

燃料棒中心線溫度 =1,680°F

假設燃料熱傳係數和反應器冷卻水溫度在整個爐心平面均相同。假若爐心平面 之最大總尖峰因數為2.1,則爐心平面最大燃料棒中心線溫度是多少?

A.2,923°F

B.3,528°F

C.4,078°F

D.4,683°F

答案: A

科目/題號:193009/5 (2016新增)

知能類: K1.07 [2.9/3.3]

序號: P6449 (B6449)

考慮一支新燃料棒運轉在一固定功率已數週。在此期間燃料棒中的燃料丸密化 (densification)作用,導致從燃料丸至護套的熱傳率將____;此改變將引起燃料棒中平均燃料溫度將____。

A.减少;增加

B.减少;减少

C.增加;增加

D.增加;减少

答案: A

科目/題號:193009/6 (2016 新增)

知能類: K1.07〔2.9/3.3〕

序號: P7630

假設在燃料產生固定功率輸出時發生燃料丸密化(densification)作用,則燃料棒之平均線性功率密度將會_____因為燃料丸密化作用引起燃料丸間____。

A.減少;膨脹

B.减少;收縮

C.增加;膨脹

D.增加;收縮

答案: D