一部處於爐心壽命末期的核子反應器,於啟動期間在低於加熱起始點(POAH)即達到臨界。控制棒抽出20秒以建立0.5 dpm啟動率。

則反應器功率將.....

- A. 持續增加,直到控制棒重新插入。
- B. 增加,並於略低於加熱起始點處達到穩定。
- C. 暫時增加,然後穩定於原先數值。
- D. 增加,並於略高於加熱起始點處達到穩定。

答案:D.

一部核子反應器低於加熱起始點即達到臨界。如果手動插入控制棒5秒,反應器功率將......

- A. 降至停機功率範圍,該功率係位於源階(啟動階)範圍較低處。
- B. 暫時降低,然後由於緩和劑溫度降低而回到原先數值。
- C. 降低,直到固有正反應度回饋造成反應器於較低中子位階變成臨界為止。
- D. 暫時降低,然後基於次臨界增殖而回到原先數值。

一部核子反應器在正常啟動中,在低於加熱起始點(POAH)即達到臨界。若一控制棒手動抽出5秒,則反應器功率將......

- A. 增加至低於POAH之穩定臨界功率。
- B. 暫時增加,其後減少並在原來數值達到穩定。
- C. 增加至POAH之穩定臨界功率。
- D. 暫時增加,其後減少並在小於原來數值達到穩定。

答案:C.

一部處於爐心壽命末期的核子反應器,以50%穩態功率運轉,運轉員於此時抽出一組控制棒5秒。(假設汽機負載維持不變,反應器<u>沒有</u>急停。)

反應器的實際功率將穩定在____,冷卻水溫度將穩定在____。

A. 初始功率處;初始溫度處

B. 初始功率處;初始溫度上方處

C. 初始功率上方處;初始溫度處

D. 初始功率上方處;初始溫度上方處

一部核子反應器於 50%功率時臨界,此時控制棒微幅插入。假設主汽輪發電機的負載維持不變,反應器的實際功率將降低,然後.....

- A. 穩定在源階處。
- B. 穩定在功率的較低數值。
- C. 增加並穩定在原先數值上方。
- D. 增加並穩定在原先數值處。

答案: D.

一部接近爐心壽命末期的核子反應器,以50%穩態功率運轉,運轉員於此時插入一組控制棒5秒。假設汽機負載維持不變,反應器<u>沒有</u>急停。

反應器的實際功率將穩定在____,冷卻水溫度將穩定在____。

A. 初始功率處;初始溫度處

B. 初始功率處;低於初始溫度處

C. 初始功率下方處;初始溫度處

D. 初始功率下方處;低於初始溫度處

一部處於爐心壽命末期的核子反應器,在啟動時於加熱起始點(POAH)達到臨界。此時, 手動抽出控制棒 5 秒後停止。

如果僅考慮反應器冷卻水系統(RCS)散失至環境的熱量,當反應器參數穩定時,其功率將_____POAH,RCS平均溫度將____。

A. 等於;變得較高

B. 等於;維持不變

C. 大於;變得較高

D. 大於;維持不變

一部核子反應器停機三週,所有控制棒完全插入。若一位於中心的控制棒,從爐心持續抽至全出位置,則中子數將(假設反應器維持在次臨界):

- A. 增加, 並在一高於原中子數處達到穩定。
- B. 增加,其後減少並在原中子數處達到穩定。
- C. 增加,其後減少並在一高於原中子數處達到穩定。
- D. 維持不變。

一部核子反應器停機三週,所有控制棒完全插入。若一位於中心的控制棒,從爐心完全抽出,則中子數將(假設反應器維持在次臨界):

- A. 增加,並在一較高中子數達到穩定。
- B. 暫時增加,其後回復原來中子數。
- C. 呈指數增加,直到運轉員插入控制棒為止。
- D. 維持不變。

一部無氙核子反應器於啟動期間達到臨界。爐心中子通率位於中程階(intermediate range) 指示低處,並建立 0.5 dpm 的穩定啟動率(SUR)。運轉員於此時開始插入控制棒,讓中 子通率靠近現有數值。當 SUR 指著 0.0 dpm 時,運轉員停止插入控制棒。

運轉員停止插入控制棒後,SUR 將隨即變成____;然後,爐心中子通率將____。

A. 正值;呈指數增加

B. 正值;呈線性增加

C. 負值;呈指數降低

D. 負值;呈線性降低

因控制棒位置從一參考高度移動至任何其他高度,進而加入的反應度總量稱為.....

- A. 微分控制棒本領。
- B. 停機反應度。
- C. 積分控制棒本領。
- D. 參考反應度。

答案:C.

積分控制棒本領意指棒位____變化而產生的____變化。

A. 總;反應器功率

B. 單位; 反應度

C. 單位; 反應器功率

D. 總;反應度

答案: D.

核子反應器中一控制棒位置的相關中子通率參數如下:

爐心平均熱中子通率 = 10^{12} n/cm²-sec 控制棒前端中子通率 = 5×10^{12} n/cm²-sec

若控制棒稍微抽出,使得控制棒前端的中子通率為 10^{13} n/cm²-sec,則微分控制棒本領將增加_____倍(假設平均通率維持固定)。

- A. 0.5
- B. 1.4
- C. 2.0
- D. 4.0

答案: D.

積分控制棒本領意指.....

- A. 棒位的單位變化所產生的反應度變化。
- B. 將控制棒從參考點移至另一點時加入的反應度。
- C. 反應器功率的單位變化所產生的控制棒本領變化。
- D. 反應度最大的控制棒相關本領值。

核子反應器的功率於 4 小時內從 80%攀升至 100%。80%功率時的條件如下:

反應器冷卻水系統(RCS)硼濃度:600 ppm控制棒位置:110 inchRCS 平均溫度:575°F

100%功率時的條件如下:

RCS 硼濃度: 580 ppm 控制棒位置: 130 inch RCS 平均溫度: 580°F

已知下列反應度係數/本領值,並忽略分裂產物毒素的反應度變化,請問微分控制棒本領為多少?

功率係數: -0.03% ΔK/K/% 緩和劑溫度係數: -0.02% ΔK/K/°F 微分硼本領: -0.01% ΔK/K/ppm

- A. $-0.02\% \Delta K/K/inch$
- B. $-0.025\% \Delta K/K/inch$
- C. $-0.04\% \Delta K/K/inch$
- D. $-0.05\% \Delta K/K/inch$

在核子反應器中,一控制棒位置的相關中子通率參數如下:

爐心平均熱中子通率 = $1 \times 10^{12} \text{ n/cm}^2$ -sec 控制棒前端熱中子通率 = $5 \times 10^{12} \text{ n/cm}^2$ -sec

若控制棒稍微抽出,使得控制棒前端的熱中子通率為 $1 \times 10^{13} \text{ n/cm}^2\text{-sec}$,則微分控制棒本領將增加_____倍(假設爐心平均熱中子通率維持固定)。

- A. 2
- B. 4
- C. 10
- D. 100

在核子反應器中,一控制棒位置的相關中子通率參數如下:

爐心平均熱中子通率 = $1.0 \times 10^{12} \text{n/cm}^2$ -sec 控制棒前端熱中子通率 = $4.0 \times 10^{12} \text{n/cm}^2$ -sec

若控制棒稍微插入,使控制棒前端的熱中子通率為1.2 x 10¹³n/cm²-sec,則微分控制棒本領將增加____倍(假設爐心平均熱中子通率維持固定)。

- A. 1/3
- B. 3
- C. 9
- D. 27

答案: C.

一部核子反應器以70%功率穩態運轉,此時條件如下:

RCS 硼濃度: 600 ppm 控制棒位置: 110 inch RCS 平均溫度: 575°F

之後,反應器功率於四小時內增至100%。100%反應器功率時的條件如下:

RCS 硼濃度: 590 ppm 控制棒位置: 130 inch RCS 平均溫度: 580°F

已知下列反應度係數/本領值,並忽略分裂產物毒素的反應度變化,請問微分控制棒本領為多少?

功率係數: -0.3% ΔK/K/%緩和劑溫度係數: -0.2% ΔK/K/°F微分硼本領: -0.1% ΔK/K/ppm

- A. $0.2\% \Delta K/K/inch$
- B. $0.25\% \Delta K/K/inch$
- C. $0.4\% \Delta K/K/inch$
- D. $0.5\% \Delta K/K/inch$

答案:C.

在核子反應器中,一控制棒位置的相關中子通率參數如下:

爐心平均熱中子通率 = $1.0 \times 10^{12} \text{n/cm}^2$ -sec 控制棒前端熱中子通率 = $4.0 \times 10^{12} \text{n/cm}^2$ -sec

若控制棒稍微插入,使得控制棒前端的熱中子通率為1.6 x10¹³n/cm²-sec,則微分控制棒本領將增加____倍(假設爐心平均熱中子通率維持固定)。

- A. 2
- B. 4
- C. 8
- D. 16

答案: D.

下列何者表示微分控制棒本領(DRW)與積分控制棒本領(IRW)的關係?

- A. DRW是任一控制棒位置的IRW。
- B. DRW是任一控制棒位置的IRW平方根。
- C. DRW是任一控制棒位置的IRW曲線斜率。
- D. DRW是任一控制棒位置的IRW曲線下方面積。

答案: C.

下列那項參數通常對微分控制棒本領曲線形狀具有<u>最大</u>影響?

- A. 爐心徑向中子通率分佈。
- B. 爐心軸向中子通率分佈。
- C. 爐心氙毒分佈。
- D. 可燃性毒物分佈。

一部核子反應器以全功率正常運轉時,相較於爐心中央區域,微分控制棒本領在爐心頂部與底部的負值較小(less negative),這是下列何者的影響?

- A. 硼濃度。
- B. 中子通率分佈。
- C. 氙毒濃度。
- D. 燃料温度分佈。

下列何者表示微分控制棒本領(DRW)與積分控制棒本領(IRW)的關係?

- A. IRW是DRW曲線的斜率。
- B. IRW是DRW曲線的倒數。
- C. IRW是控制棒從起始位置至最終位置的DRW總和。
- D. IRW是所有控制棒在任何特定棒位時的DRW總和。

答案: C.

隨著緩和劑溫度上升,微分控制棒本領基於下列哪項因素而變成較大負值(more negative)?

- A. 緩和劑密度降低,造成爐心中子洩漏量增加。
- B. 緩和劑溫度係數降低,造成競爭力(competition)下降。
- C. 燃料溫度上升,造成燃料的中子吸收量下降。
- D. 緩和劑密度降低,造成中子遷移長度增加。

答案:D.

如果反應器冷卻水系統(RCS)的溫度_____且硼濃度_____,微分控制棒本領將變成最大負值(most negative)。

A. 增加;降低

B. 降低;降低

C. 增加;增加

D. 降低;增加

隨著緩和劑溫度下降,微分控制棒本領將變成.....

- A. 較大負值(more negative),因為中子緩和性較佳。
- B. 較小負值(less negative),因為中子遷移長度縮短。
- C. 較大負值(more negative),因為緩和劑的中子吸收量增加。
- D. 較小負值(less negative),因為中子共振吸收量增加。

當緩和劑溫度增加時,微分控制棒本領將變成.....

- A. 較大負值(more negative),因為中子遷移長度較長。
- B. 較小負值(less negative),因為中子的緩和減小。
- C. 較大負值(more negative),因為中子的共振吸收減小。
- D. 較小負值(less negative),因為緩和劑的中子吸收量減小。

一部接近燃料週期末期的核子反應器以80%功率運轉,此時將控制棒組(controlling group) 插入爐心5%。下列何者將造成該組的微分控制棒本領變成較小負值(less negative)?(僅考慮下列變化的直接效應)

- A. 可燃性毒物棒的耗竭度增加。
- B. 爐心的 Xe-135 濃度降至平衡值。
- C. 反應器冷卻水系統得以從 575°F 降至 570°F。
- D. 利用控制棒控制 RCS 溫度,讓反應器功率降至 70%。

答案: C.

對於運轉中核子反應器的靜止控制棒而言,下列哪項事件將造成微分控制棒本領變成較小負值(less negative)?

- A. 於燃料丸接觸燃料護套時燃料溫度降低。
- B. RCS 硼濃度於 80%功率時增加 5 ppm。
- C. 反應器功率從 100%降至 90%。
- D. 在爐心壽命初期,可燃性毒物濃度降低。

一部核子反應器從冷停機狀態進行啟動中。RCS 於啟動後的升溫期間,微分控制棒本領 (每插入 1 吋的 Δ K/K 值)變成_____;首組控制棒組(initial bank of control rods)完全抽出 時,微分控制棒本領變成_____。

- A. 較大負值(more negative);較大負值,再成為較小負值
- B. 較大負值(more negative);較小負值,再成為較大負值
- C. 較小負值(less negative);在整個抽出期間都維持較大負值
- D. 較小負值(less negative): 在整個抽出期間都維持較小負值

下列何者將造成微分控制棒組本領變成較小負值(less negative)?(假設在各種情況下,受到影響的控制棒組仍插入10%)

- A. 在長期全功率運轉期間,燃料丸接觸燃料護套而導致燃料溫度下降。
- B. 準備更換爐心燃料時,反應器冷卻水系統從 170°F 降至 120°F。
- C. 爐心的 Xe-135 累積於爐心下半部。
- D. 在爐心壽命初期,可燃性毒物濃度降低。

一部核子反應器以80%功率運轉,此時將控制棒組(controlling group)插入爐心10%。下列何者將造成該組的微分控制棒本領變成較大負值(more negative)?(假設在各種情况下,反應器功率與控制棒位置維持不變)

- A. 燃料溫度在分裂產生氣體累積於燃料棒時上升。
- B. RCS 平均溫度從 580°F 飄移(drift)至 575°F。
- C. 爐心的 Xe-135 累積於爐心下半部。
- D. RCS 硼濃度增加 5 ppm。

答案: C.

核能電廠以80%功率運轉中,控制棒處於手動模式。此時判斷出爐心下半部的功率較高。 下列何者將使功率分佈朝爐心上半部移動?(假設運轉員沒有採取額外行動)

- A. 增加功率至90%。
- B. 抽出控制棒。
- C. 調高反應器冷卻水系統的硼濃度。
- D. 稀釋反應器冷卻水系統的硼濃度。

設計扁平(flattened)中子通率分佈、並讓核子反應器據此運轉的主要原因為何?

- A. 讓控制棒均勻燃燒。
- B. 減少爐心洩漏的中子數。
- C. 提高平均功率密度。
- D. 提供更精確的核能功率指示值。

答案: C.

下列何者是控制反應器爐心中子通率分佈(flux shaping)的原因?

- A. 藉由分佈更均勻的爐心熱中子通率,減小區域功率尖峰。
- B. 藉由降低爐心邊緣的中子通率,減少熱中子洩漏。
- C. 減少反應器在急停後維持次臨界所需的控制棒數量。
- D. 藉由將熱中子通率峰值移往爐心頂部以增加控制棒本領。

下列何者為重疊控制棒組的目的?

- A. 提供較為均勻的微分控制棒本領與軸向通率分佈。
- B. 提供較為均勻的微分控制棒本領,並抑制(dampen)氙毒引發的通率振盪。
- C. 確保所有控制棒都在個別棒位指示及棒組計數值之間的容許誤差(allowable tolerance) 內,而且不超出控制棒插入限值。
- D. 確保所有控制棒均在個別棒位指示及棒組計數值之間的容許誤差(allowable tolerance) 內,並提供較為均勻的軸向通率分佈。

重疊控制棒組的目的為.....

- A. 提供較為均勻的軸向功率分佈與微分控制棒本領。
- B. 提供較為均勻的微分控制棒本領與徑向功率分佈。
- C. 提供較為均勻的徑向功率分佈, <u>而且</u>讓單一及整組控制棒的棒位指示維持在容許誤差內。
- D. 讓單一及整組控制棒的棒位指示維持在容許誤差內,<u>而且</u>提供較為均勻的軸向功率分佈。

重疊控制棒組的目的之一為......

- A. 確保足夠的停機餘裕。
- B. 提供較為均勻的微分控制棒本領。
- C. 得以抑制(dampen) 氙毒引發的通率振盪。
- D. 確保<u>不</u>超出控制棒插入限值。

一部核子反應器以 100%功率運轉數週,所有控制棒於爐心壽命初期抽出。請問大部分功率都從爐心下半部產生的原因為何?

- A. 爐心下半部的氙毒濃度較低。
- B. 爐心下半部的緩和劑-燃料比較低。
- C. 爐心下半部所裝的燃料含有較濃的 U-235。
- D. 緩和劑溫度係數加入爐心下半部的負反應度較小。

答案: D.

一部處於爐心壽命中期的核子反應器以75%功率運轉。下列哪項動作將導致反應器功率 分佈移向爐心頂部的情況最嚴重?(假設控制棒維持在完全抽出的狀態)

- A. 反應器功率降低25%。
- B. 反應器冷卻水硼濃度降低 10 ppm。
- C. 反應器冷卻水平均溫度降低5°F。
- D. 反應器冷卻水系統的運轉壓力降低 15 psia。

一部核子反應器以 100%功率運轉三週,所有控制棒在剛完成更換燃料大修後完全抽出。下列何者說明了大部分功率都在爐心下半部產生的原因?

- A. 爐心下半部所裝的燃料含有較濃的 U-235。
- B. 反應器冷卻水所含的硼在爐心上半部加入較大的負反應度(more negative reactivity)。
- C. 爐心上半部的 Xe-135 濃度較高。
- D. 緩和劑溫度係數在爐心上半部加入較大的負反應度(more negative reactivity)。 答案:D.

如果爐心的象限功率分佈(有時稱為象限功率傾斜或方位傾斜)維持在設計限值內,下列 哪項情況最有可能發生?

- A. 軸向功率分佈位於設計限值內。
- B. 徑向功率分佈位於設計限值內。
- C. 核能儀器指示值位於設計精度內。
- D. 偏離核沸騰比位於設計限值內。

最熱冷卻水通道的熱通率,與爐心平均熱通率的比值為......

- A. 爐心修校因數(core correction calibration factor)。
- B. 高熱通道/尖峰因數。
- C. 熱通率歸一化因數(normalizing factor)。
- D. 軸向/徑向通率偏差因數。

一部核子反應器於更換燃料大修後達到臨界,目前處於正常啟動期間的加熱起始點。下列何者說明了抽出控制棒而提高功率至 10%時,爐心的軸向功率分佈為何?(忽略反應器冷卻水溫度變化的反應度效應)

- A. 朝爐心底部移動。
- B. 朝爐心頂部移動。
- C. 離開爐心中間部分,朝爐心頂部與底部移動。
- D. 離開爐心頂部與底部,朝爐心中央移動。

運轉員將徑向與軸向爐心功率分佈維持在指定限值內,就能確保______亦將維持在可接受的限值內。

- A. 功率密度(kW/foot)與偏離核沸騰比(DNBR)。
- B. DNBR 與停機餘裕。
- C. 爐心 ΔT 與功率密度(kW/foot)。
- D. 停機餘裕與爐心 ΔT。

設想核子反應器爐心有四象限:分別為 A、B、C 與 D。該反應器以 90%功率穩態運轉時,象限 C 有一完全抽出的控制棒掉至爐心底部。假設運轉員沒有採取行動,反應器功率則穩定在 88%。

請問爐心上下的最大功率傾斜值(有時稱為象限功率傾斜比或方位功率傾斜)受到何種影響?

- A. 爐心上方數值降低,下方數值則增加。
- B. 爐心上方數值增加,下方數值則降低。
- C. 爐心上下數值都降低。
- D. 爐心上下數值都增加。

答案:D.

一部核子反應器在平衡全功率下運轉時,一控制棒(從完全抽出位置)被完全插入。反應 器功率在該控制棒仍完全插入下,回復到全功率。

與初期軸向中子通率分佈相比,目前的通率分佈將......

- A. 輕微扭曲,因為完全插入控制棒的本領為零。
- B. 輕微扭曲,因為完全插入控制棒是一軸向均勻毒素。
- C. 嚴重扭曲,因為爐心上下兩部分鬆散耦合。
- D. 嚴重扭曲,因為沿著控制棒長度的功率產生大幅減少。

將原本完全抽出的控制棒完全插入後,軸向通率分佈受到的影響最低。這是因為......

- A. 沿著控制棒全長的微分控制棒本領均相同。
- B. 完全插入的控制棒為軸向均匀毒素。
- C. 控制棒唯有在移動時才具反應度本領。
- D. 控制棒全長都有不等的毒素分佈。

控制棒插入限值為何隨著功率而異?

- A. 功率欠缺(power defect)隨著功率增加而增加。
- B. 控制棒本領隨著功率增加而減少。
- C. 都卜勒(燃料溫度)係數隨著功率增加而降低。
- D. 緩和劑溫度係數隨著功率增加而增加。

在功率運轉時建立控制棒插入限值,其用意在於控制棒若插入過深.....

- A. 將對爐心功率分佈造成負面影響。
- B. 將因稀釋而產生過多液態廢料。
- C. 將造成控制棒使用壽命縮短。
- D. 將造成快中子與熱中子的洩漏量不符要求。

A. 增加; 氙毒反應度

B. 降低; 氙毒反應度

C. 增加;功率欠缺(power defect)

D. 降低;功率欠缺

答案: C.

在功率運轉時建立控制棒插入限值的原因何在?

- A. 將假定(postulated)掉落的控制棒本領降至最低。
- B. 維持反應器的緩和劑溫度係數為負值。
- C. 在反應器急停後,提供足夠的停機餘裕。
- D. 確保有足夠的正反應度以彌補剩餘的功率欠缺量。

答案: C.

一部核子反應器以80%功率運轉4週,此時的控制棒組從完全抽出位置插入10%。若將控制棒組再插入5%,下列何者受到的影響<u>最顯著</u>?(假設反應器功率<u>沒有</u>改變)

- A. 氙毒的總反應度。
- B. 徑向功率分佈。
- C. 象限(方位)功率分佈。
- D. 軸向功率分佈。

答案: D.

一部核子反應器以80%功率運轉降載至60%的過程中,有一控制棒於插入同組的其他控制棒時卡住。如果繼續插入控制棒組,下列哪一選項將受到不良影響?(假設卡住的控制棒仍可跳脫)

- A. 功率分佈與停機餘裕。
- B. 停機餘裕與功率欠缺。
- C. 功率欠缺與臨界熱通率(critical heat flux)。
- D. 臨界熱通率與功率分佈。

答案: D.

一部核子反應器以75%功率運轉。假設反應器功率<u>沒有</u>改變,比較一中央控制棒掉落與同一控制棒插入一半(50%)的效應時,下列何者為真?

- A. 控制棒掉落造成的停機餘裕變化較大。
- B. 控制棒掉落造成的停機餘裕變化較小。
- C. 控制棒掉落造成的軸向功率分佈變化較大。
- D. 控制棒掉落造成的徑向功率分佈變化較大。

答案:D.

一部核子反應器以75%功率運轉,所有控制棒都完全抽出。假設反應器功率<u>沒有</u>改變, 比較一中央控制棒掉落(完全插入)與同一控制棒插入一半(50%)的效應時,下列何者為 真?

- A. 控制棒插入一半造成的軸向功率分佈變化較大。
- B. 控制棒插入一半造成的徑向功率分佈變化較大。
- C. 控制棒插入一半造成的停機餘裕變化較大。
- D. 控制棒插入一半造成的停機餘裕變化較小。

一部核子反應器以75%功率運轉,所有控制棒都完全抽出。假設反應器功率<u>沒有</u>改變, 比較一中央控制棒掉落(完全插入)與同一控制棒插入一半(50%)的效應時,下列何者為 真?

- A. 控制棒掉落造成的軸向功率分佈變化較小。
- B. 控制棒掉落造成的徑向功率分佈變化較小。
- C. 控制棒掉落造成的停機餘裕變化較小。
- D. 控制棒掉落造成的停機餘裕變化較大。

一部核子反應器以75%功率運轉,所有控制棒都完全抽出。假設反應器功率<u>沒有</u>改變, 比較一中央控制棒插入一半(50%)與同一控制棒(完全插入)掉落的效應時,下列何者為 真?

- A. 控制棒插入一半造成的軸向功率分佈變化較小。
- B. 控制棒插入一半造成的徑向功率分佈變化較小。
- C. 控制棒插入一半造成的停機餘裕變化較大。
- D. 控制棒插入一半造成的停機餘裕變化較小。

一部核子反應器以 100%功率運轉,該反應器處於燃料週期初期,所有控制棒都完全抽出。假設反應器<u>沒有</u>急停,比較控制棒從爐心中央掉落與相同控制棒從爐心周圍掉落的效應時,下列何者為真?

- A. 從中央掉落的控制棒造成的停機餘裕變化較大。
- B. 從中央掉落的控制棒造成的停機餘裕變化較小。
- C. 從中央掉落的控制棒造成的軸向功率分佈變化較大。
- D. 從中央掉落的控制棒造成的徑向功率分佈變化較小。

答案:D.

一部核子反應器以80%功率運轉4週,此時將全出的控制棒組插入15%。

若續將控制棒組抽出5%,下列何者將受到顯著影響?(假設反應器功率維持不變)

- A. 氙毒的總反應度。
- B. 軸向功率分佈。
- C. 徑向功率分佈。
- D. 象限(方位)功率分佈。

一部核子反應器以全功率穩態運轉,所有控制棒均完全抽出,此時,一位於爐心周圍的控制棒完全掉入爐心。假設反應器沒有急停,運轉員也沒有採取行動,控制棒掉落將對下列何者造成顯著變化?

- A. 僅有軸向功率分佈。
- B. 軸向功率分佈與停機餘裕。
- C. 僅有徑向功率分佈。
- D. 徑向功率分佈與停機餘裕。

答案: C.