

第一部分：基本概念和简单计算题（60分）

1. 核反应率密度的计算公式是  $R = \Sigma \Phi$ 。(1分)

答案:  $\Sigma \Phi$ 。

2. 计算某能量范围内的中子核反应平均截面时, 计算公式是:  $\bar{\Sigma} = \frac{\int_{\Delta E} \Sigma(E) \Phi(E) dE}{\int_{\Delta E} \Phi(E) dE}$ , 即用  $\Phi(E)$  作为权重函数, 目的是使  $\bar{\Sigma}$  等效。(3分)

答案:  $\bar{\Sigma} = \frac{\int_{\Delta E} \Sigma(E) \Phi(E) dE}{\int_{\Delta E} \Phi(E) dE}$ ; 中子通量密度 (或中子能谱); 反应率。

3. 热中子反应堆内的中子能谱大致可以分为三段, 高能段可以用  $1/E$  谱来近似; 低能段可以用  $\exp(-E/kT)$  谱来近似; 中能段大致上是  $1/E$  谱, 但在  $E \approx 1$  eV 处会 有所偏离。(4分)

答案: 裂变; 麦克斯韦; 费米 (或  $1/E$ ); 共振能量。

4. 当温度升高时共振峰展宽、变矮的现象称为  $\rho$  效应。(1分)

答案: 多普勒。

5. 有效共振积分采用的 2 种近似为:  $\int \Sigma(E) \Phi(E) dE$  近似和  $\int \Sigma(E) \Phi(E) dE$  近似。(2分)

答案: 宽共振 (或 IMNR); 窄共振 (或 NR)。

6. 描述慢化剂性能的两个常用参数是慢化能力和慢化比。慢化能力的定义是  $\xi \Sigma_s$ , 慢化比的定义是  $\xi \Sigma_s / \Sigma_a$ 。常用的三种慢化剂 (轻水, 重水, 石墨) 中,  $H_2O$  的慢化能力最强,  $D_2O$  的慢化比最大。(4分)

答案:  $\xi \Sigma_s$ ;  $\xi \Sigma_s / \Sigma_a$ ; 轻水; 重水。

7. 反应堆的临界条件是  $k_{eff} = 1$ , 热中子反应堆的六因子公式是  $k_{eff} = \epsilon p f \eta \Lambda_s \Lambda_d$ 。(2分)

答案:  $k_{eff} = 1$ ;  $k_{eff} = \epsilon p f \eta \Lambda_s \Lambda_d$ 。

8. 菲克定律在下列哪些情况下一定不适用? (3分)

(1) 强吸收介质中 (2) 靠近自由表面处 (3) 两种不同介质的交界面上

答案: (1) (2) 这一条不要

8. 菲克定律在下列哪些情况下一定不适用? (3分)

(1) 强吸收介质中 (2) 靠近自由表面处 (3) 两种不同介质的交界面上

答案: (1) (2) 这一条不要

9. 天然铀中 99% 以上是铀 238, 那么用纯铀 238 可以做成临界反应堆 (热堆或快堆) 吗? 为什么? (8分)

答案: 纯铀 238 不可以做成热堆, 因为铀 238 的裂变阈能远高于热中子能量; 纯铀 238 也不可以做成快堆, 因为铀 238 对快中子的非弹性散射截面远大于裂变截面, 快中子易被慢化到裂变阈能以下。

10. 一公斤铀 238 在宇宙射线中子作用下每秒可以发生约 6.3 次裂变, 试估计宇宙射线中的中子通量密度水平 (宇宙射线中子的能量大约是 5 MeV, 铀 238 对 5 MeV 中子的裂变截面约为 0.5 b)。(8分)

答案: 裂变率  $R_f = \Sigma_f \Phi V = N \sigma_f \Phi V = N \frac{m}{A} \sigma_f \Phi$ , 则通量为

$$\Phi = \frac{R_f A_f}{m N_A \sigma_f} = \frac{6.3 \times 238}{1000 \times 6.022 \times 10^{23} \times 0.5 \times 10^{-28}} = 4.98 \times 10^4 m^{-2} s^{-1}.$$

1 1. 我国最近在新疆发现了储量为数万吨的特大铀矿（假设为 5 万吨）。根据国家规划，到 2020 年时，我国核发电能力将达到 4 千万 KWe，假设这些核电机组的热电转换效率都是 33.3%，每年发电 300 天。试估计每年需要多少天然铀？上述大铀矿能为这些核电机组供应燃料多少年？（为简单起见，不考虑各种工艺过程中铀 235 的损失，也不考虑铀 238 转化成的钚 239 对发电的贡献）。已知铀 235 的俘获-裂变比为 0.17，1.05 克 U235 核完全裂变可释放 1 兆瓦日的能量。（8 分）

答案：每年需要 U235 为

$$\frac{4 \times 10^4 MW}{33.3\%} \times 300 d \times 1.05 g / MWd \times (1 + 0.17) = 4.427 \times 10^7 g = 44.27 t,$$

$$\text{故每年需天然铀为 } \frac{44.27}{0.714\%} = 6200 t,$$

$$\text{新发现的大铀矿可供应燃料时间为 } \frac{5 \times 10^4}{6200} = 8.06 \text{ year}.$$

1 2. A neutron of energy 50kev collides with an atom of C-12, which is at rest. Calculate:

(a) The minimum neutron energy after impact.

(b) The average neutron energy after impact. (6 分)

$$\text{答案: (a) } E_{\min} = \alpha E = \left( \frac{A-1}{A+1} \right)^2 E = \frac{11^2}{13^2} \times 50 = 35.80 \text{ keV};$$

$$\text{(b) } \bar{E} = \frac{1+\alpha}{2} E = \frac{A^2+1}{(A+1)^2} E = \frac{12^2+1}{13^2} \times 50 = 42.90 \text{ keV}, \text{ (因为散射后中子能量在 } E \text{ 到 } \alpha E$$

之间均匀分布，故平均值是最大值与最小值之和的一半)

1 3. 某平板介质的厚度  $a=200\text{cm}$ （含外推距离），平板内的中子通量分布为

$$\phi(x) = \phi_0 \cos\left(\frac{\pi x}{a}\right), \text{ 坐标原点在平板中央。其中 } \phi_0 = 10^4 n/cm^2 \cdot s, D = 0.8 \text{ cm}, \text{ 在 } x = -$$

7.5 cm 处，

$$\phi = \underline{\hspace{2cm}}, J^+ = \underline{\hspace{2cm}}, J^- = \underline{\hspace{2cm}}, J = \underline{\hspace{2cm}}. \quad (8 \text{ 分})$$

$$\text{答案: } \phi = 3.827 \times 10^3 n/(cm^2 \cdot s), J^+ = 898.66 n/(cm^2 \cdot s), J^- = 1014.76 n/(cm^2 \cdot s),$$

$$J = -116.10 n/(cm^2 \cdot s).$$

## 第二部分：计算分析证明题（40 分）

（第 1,2 题中任选一题，第 3 题必做。每题 20 分）

1. Neutron sources are distributed in a infinite slab of extrapolated thickness according

to the relation  $s(x) = S(x + \frac{a}{2})$ , where S is a constant and x is measured from the center of

the slab. Show that the flux within the slab is given by

$$\phi(x) = \frac{S a}{\Sigma_a} \left[ \frac{x}{a} + \frac{1}{2} - \frac{\text{sh}\left(\frac{x+a/2}{L}\right)}{\text{sh}\left(\frac{a}{L}\right)} \right]$$

证明：平板中的中子扩散方程为  $\frac{d^2\phi(x)}{dx^2} - \frac{\phi(x)}{L^2} + \frac{s(x)}{D} = 0$ ,

边界条件为：(i)  $\phi(a/2) = 0$  ; (ii)  $\phi(-a/2) = 0$  .

扩散方程的解可分为特解和齐次方程的解两部分，

由于源为线性分布，所产生的特解应是简单函数，其二阶导数为零，故可定出

特解为：
$$\phi(x) = \frac{s(x)L^2}{D} = \frac{s(x)}{\Sigma_a} = \frac{S}{\Sigma_a} (x + a/2),$$

齐次方程解为：
$$\phi(x) = Ae^{-x/L} + Ce^{x/L},$$

齐次方程解为：
$$\phi(x) = Ae^{-x/L} + Ce^{x/L},$$

故原扩散方程的解为：
$$\phi(x) = Ae^{-x/L} + Ce^{x/L} + \frac{S}{\Sigma_a} (x + a/2),$$

根据边界条件得 
$$\begin{cases} Ae^{-a/2L} + Ce^{a/2L} + \frac{Sa}{\Sigma_a} = 0 \\ Ae^{a/2L} + Ce^{-a/2L} = 0 \end{cases}, \text{解得} \begin{cases} A = \frac{Sa}{\Sigma_a} \frac{e^{-a/2L}}{e^{a/L} - e^{-a/L}} \\ C = -\frac{Sa}{\Sigma_a} \frac{e^{a/2L}}{e^{a/L} - e^{-a/L}} \end{cases},$$

则 
$$\phi(x) = \frac{Sa}{\Sigma_a} \left[ \frac{x}{a} + \frac{1}{2} - \frac{e^{(a/2+x)/L} - e^{(-a/2-x)/L}}{e^{a/L} - e^{-a/L}} \right] = \frac{Sa}{\Sigma_a} \left[ \frac{x}{a} + \frac{1}{2} - \frac{\text{sh}\left(\frac{x+a/2}{L}\right)}{\text{sh}\left(\frac{a}{L}\right)} \right].$$

2. 在一个中子通量密度  $\phi$  为常数的通量场中，放入一块厚度为  $2d$  的无限大平板，该板由弱吸收材料组成。求板内的通量密度分布和通量分布不均匀系数（即最大通量与平均通量之比）。

解：扩散方程为  $\frac{d^2\phi(x)}{dx^2} - \frac{\phi(x)}{L^2} = 0 \quad |x| \leq d$ ,

边界条件为：(i)  $J(0) = 0$ ; (ii)  $\phi(\pm d) = \phi$ ,

扩散方程解为  $\phi(x) = A \cosh(x/L) + C \sinh(x/L)$ ,

由边界条件(i),  $C = 0$ ,

由边界条件(ii),  $Ach(d/L) = \phi$ ,  $A = \frac{\phi}{ch(d/L)}$ ,

则板内通量密度分布为  $\phi(x) = \frac{ch(x/L)}{ch(d/L)}\phi$ ,

板内平均通量为  $\bar{\phi} = \frac{1}{d} \int_0^d \phi(x) dx = \frac{\phi L}{dch(d/L)} sh(x/L)|_0^d = \frac{\phi L}{d} th(d/L)$ , 最大通量  $\phi_{\max} = \phi$ ,

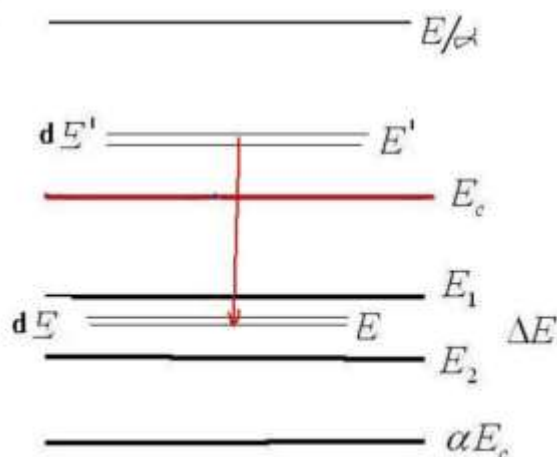
通量分布不均匀系数为  $\frac{\phi_{\max}}{\bar{\phi}} = \frac{d}{Lth(d/L)}$ ,

3. 设中子在  $A > 1$  的弱吸收介质内慢化时中子慢化能谱为费米谱, 即  $\phi(E) = \frac{C}{E}$  ( $C$  为常数)

试证明: 每秒每立方厘米从分界能  $E_c$  (分界能以上为费米谱) 以上的能区散射到分界能

以下某能区  $\Delta E$  内的中子数, 为  $\frac{C \Sigma_s}{(1-\alpha)} \left( \frac{\Delta E}{E_c} - \alpha \ln \frac{E_1}{E_2} \right)$

( $\Delta E = E_1 - E_2$ ,  $E_c > E_1 > E_2 > \alpha E_c$ )



证明: 如图所示, 每秒每立方厘米从分界能  $E_c$  以上的微能区  $dE'$  散射到分界能以下  $\Delta E$  中的微能区  $dE$  内的中子数为

$$\Sigma_s \phi(E') dE' f(E' \rightarrow E) dE = \Sigma_s \frac{C}{E'} dE' \frac{dE}{E(1-\alpha)}$$

每秒每立方厘米从分界能  $E_c$  以上的能区散射到  $\Delta E$  内的中子数为

$$\begin{aligned} \int_{E_2}^{E_1} dE \int_{E_c}^{E/\alpha} \Sigma_s \frac{C}{E'} \frac{1}{(1-\alpha)E'} dE' &= \frac{C \Sigma_s}{1-\alpha} \int_{E_2}^{E_1} dE \int_{E_c}^{E/\alpha} \frac{1}{E'^2} dE' \\ &= \frac{C \Sigma_s}{1-\alpha} \int_{E_2}^{E_1} \left( \frac{1}{E_c} - \frac{\alpha}{E} \right) dE = \frac{C \Sigma_s}{1-\alpha} \left( \frac{\Delta E}{E_c} - \alpha \ln \frac{E_1}{E_2} \right) \end{aligned}$$

证毕