



Corso Luigi Einaudi, 55 - Torino

Appunti universitari

Tesi di laurea

Cartoleria e cancelleria

Stampa file e fotocopie

Print on demand

Rilegature

NUMERO: 1764A -

ANNO: 2015

A P P U N T I

STUDENTE: Pecora Alessandra

MATERIA: Fondamenti di energia nucleare, Esercitazioni + temi esame - prof. Ravetto

Il presente lavoro nasce dall'impegno dell'autore ed è distribuito in accordo con il Centro Appunti.

Tutti i diritti sono riservati. È vietata qualsiasi riproduzione, copia totale o parziale, dei contenuti inseriti nel presente volume, ivi inclusa la memorizzazione, rielaborazione, diffusione o distribuzione dei contenuti stessi mediante qualunque supporto magnetico o cartaceo, piattaforma tecnologica o rete telematica, senza previa autorizzazione scritta dell'autore.

**ATTENZIONE: QUESTI APPUNTI SONO FATTI DA STUDENTIE NON SONO STATI VISIONATI DAL DOCENTE.
IL NOME DEL PROFESSORE, SERVE SOLO PER IDENTIFICARE IL CORSO.**

Esercitazione 1 - n 1

10/3

Catena radioattiva composta da 2 elementi

n nuclei $N_1 \rightarrow$ decadimento libero

$$\frac{dN_1}{dt} = -\lambda_1 N_1(t) \quad \text{condizione iniziale } N_1(0) = N_{10}$$

dal decadimento della specie 1 viene prodotta la specie 2

$$\frac{dN_2}{dt} = \lambda_1 N_1 - \lambda_2 N_2(t) \quad \text{hp: } N_2(0) = 0$$

\downarrow
 $R(t)$ \hookrightarrow decadimento della specie 2

$$\begin{cases} \frac{dN_1}{dt} = -\lambda_1 N_1(t) \\ \frac{dN_2}{dt} = \lambda_1 N_1 - \lambda_2 N_2(t) \end{cases} \quad \begin{cases} N_1(0) = N_{10} \\ N_2(0) = 0 \end{cases}$$

$\lambda_1 N_1 dt =$ quantità di nuclei decaduti tra t e $t+dt$
se divido per dt

$\lambda_1 N_1 =$ ATTIVITA' = numero di particelle emesse

$$\begin{cases} N_1 = N_{10} e^{-\lambda_1 t} \\ \frac{dN_2}{dt} = \lambda_1 N_{10} e^{-\lambda_1 t} - \lambda_2 N_2(t) \end{cases}$$

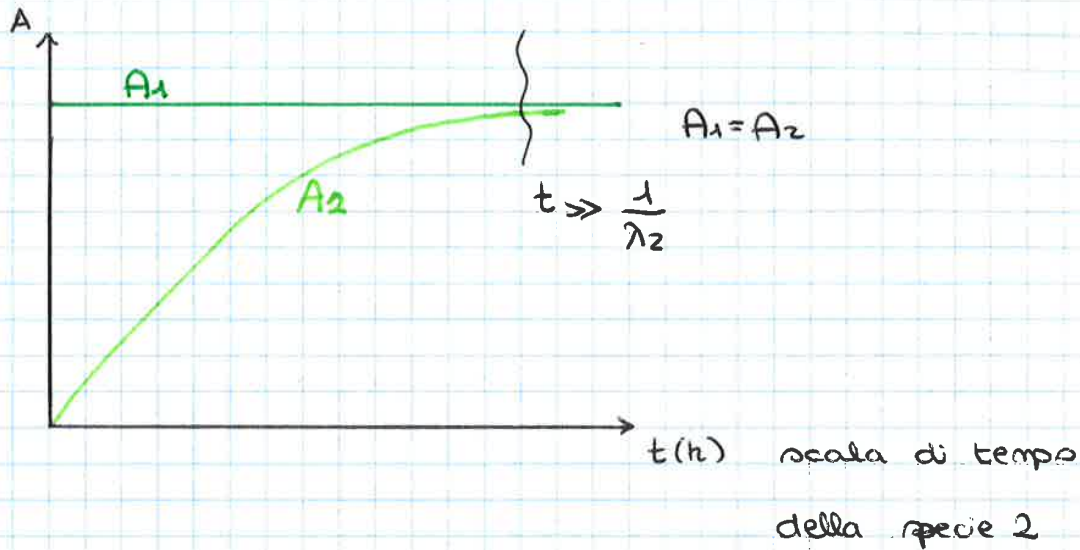
$\hookrightarrow R_2 =$ sorgente della specie 2

$$N_2(t) = N_{20} e^{-\lambda_2 t} \oplus \int_0^t dt' R_2(t') e^{-\lambda_2(t-t')}$$

equazione lineare

nuclei introdotti
in dt'

probabilità che un
nucleo della specie
2 generato a t' sia
ancora vivo al
tempo t



Si raggiunge l'equilibrio quando $e^{-\lambda_2 t}$ può considerarsi trascurabile

Nella scala di tempo della specie 2, la specie 1 non cambia, e come se fosse costante, non si notano cambiamenti!

Le due attività evolvono allo stesso valore, si stabilisce un equilibrio.

L'attività della specie 1 è costante, la specie 2 parte da 0, evolve e diventa uguale alla specie 1.

$$\frac{d(\bar{C}M)}{dt} = C_i \cdot \omega - \bar{C}(t) \cdot \omega - \lambda M \bar{C}(t)$$

$$M \frac{d\bar{C}}{dt} = C_i \omega - \bar{C}(t) \omega - \lambda M \bar{C}(t)$$

divido per M

$$\frac{d\bar{C}}{dt} = \frac{C_i \omega}{M} - \frac{\bar{C}(t) \omega}{M} - \lambda \bar{C}(t)$$

$$\frac{d\bar{C}}{dt} = \frac{C_i \omega}{M} - \left(\frac{\omega}{M} + \lambda \right) \bar{C}(t)$$

↓
R

↓
 λ^*

$$\begin{aligned} C(t) &= C_0 e^{-\lambda^* t} + \int_0^t e^{-\lambda^*(t-t')} R(t') dt' = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \int_0^t e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})(t-t')} \frac{C_i \omega}{M} dt' = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \int_0^t e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t + (\lambda + \frac{\omega}{M})t'} \frac{C_i \omega}{M} dt' = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \frac{C_i \omega}{M} e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} \int_0^t e^{(\lambda + \frac{\omega}{M})t'} dt' = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \frac{C_i \omega}{M} e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} \left[\frac{1}{\lambda + \frac{\omega}{M}} e^{(\lambda + \frac{\omega}{M})t'} \right]_0^t = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \frac{C_i \omega}{M} e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} \frac{1}{\lambda + \frac{\omega}{M}} \left(e^{(\lambda + \frac{\omega}{M})t} - 1 \right) = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \frac{C_i \omega}{M} \frac{e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t}}{\lambda + \frac{\omega}{M}} e^{(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \\ &\quad - \frac{C_i \omega}{M} e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} \frac{1}{\lambda + \frac{\omega}{M}} = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \frac{C_i \omega}{M} \cdot \frac{1}{\lambda + \frac{\omega}{M}} - \frac{C_i \omega}{M} e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} \frac{1}{\lambda + \frac{\omega}{M}} = \\ &= C_0 e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t} + \frac{C_i \omega}{M} \cdot \frac{1}{\lambda + \frac{\omega}{M}} (1 - e^{-(\lambda + \frac{\omega}{M})t}) \end{aligned}$$

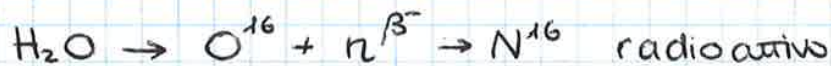
→ condizione asintotica

si raggiunge un certo equilibrio : quello che decade in un ciclo e lo stesso che il fluido riesce ad accumulare nel passaggio nel reattore

? qta di nuclei

mi aspetto che dopo un certo tempo i due numeri si compensino

Il fluido inizia a scorrere, nel caso del reattore e l'O₂ che si attiva $N(0) = 0$



③ primo giro

$$C_{in} = 0 \quad 0 < t < t_1$$

$$\frac{dN}{dt} = -\lambda N + R$$

$$N(t) = \frac{N_0 e^{-\lambda t}}{=} + \int_0^{t_1} R e^{-\lambda(t-t')} dt' =$$

$$N_{01} = -\frac{R}{\lambda} e^{-\lambda(t-t')} \Big|_0^{t_1} = -\frac{R}{\lambda} (e^{-\lambda t_1} - 1)$$

$$= \frac{R}{\lambda} (1 - e^{-\lambda t_1}) \quad \text{uscita dal reattore}$$

$$t_1 < t < t_1 + t_2$$

$$\frac{dN}{dt} = -\lambda N \quad \text{la sorgente scompare}$$

$$N(t) = N_{01} e^{-\lambda t} = \frac{R}{\lambda} e^{-\lambda t} (1 - e^{-\lambda t_1})$$

$$N_{i2} = \frac{R}{\lambda} (1 - e^{-\lambda t_1}) e^{-\lambda t_2} \quad \text{ingresso del reattore}$$

↳ probabilità di sopravvivere fino t_2

? condizione asintotica

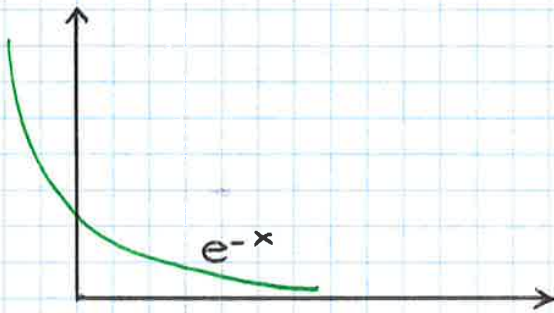
l'equilibrio si raggiungerà quando $n \rightarrow +\infty$

\Rightarrow serie geometrica

converge quando $0 < q < 1$ $\sum_{k=0}^{\infty} q^k = \frac{1}{1-q}$
 converge a $\frac{1}{1-q}$ $[q < 1]$

$$\lim_{n \rightarrow +\infty} N_n = \lim_{n \rightarrow +\infty} \frac{R}{\lambda} (1 - e^{-\lambda t_1}) = \frac{1}{1 - e^{-\lambda(t_1+t_2)}}$$

concentrazione di nuclei radioattivi all'uscita del ciclo



n diventa grande quando $n(t_1+t_2) \gg$ vita media del decadimento

$$n(t_1+t_2) \gg \frac{1}{\lambda}$$

la serie diventa $\frac{1}{1 - e^{-\lambda(t_1+t_2)}}$

$\frac{1}{\lambda} \Rightarrow$ caratteristica del processo fisico, rappresenta la scala del fenomeno

$$n\lambda(t_1+t_2) \gg 1$$

asintoticamente la quantità di nuclei radioattivi introdotti dalla sorgente nel reattore è pari alla quantità di nuclei decaduti nel ciclo \rightarrow verificare

Esercitazione 1-n5

REATTORE TERMICO

$$P-238 \quad T_{1/2} = 20 \text{ y} = 630720000 \text{ s}$$

$N_1 \uparrow$

$$\text{nuclide 2} \quad T_{1/2} = 45 \text{ y} = 1419120000 \text{ s}$$

$$N_2 \uparrow \quad N_{20} = 0$$

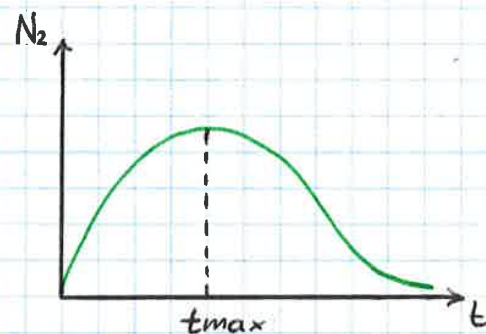
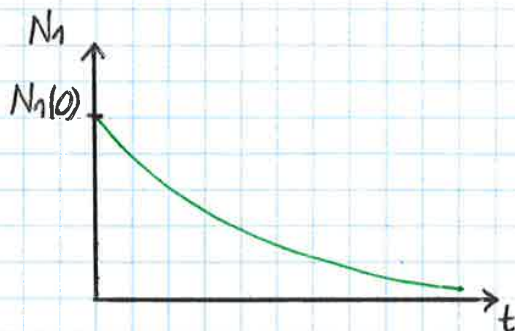
1. decadendo produce il nuclide radioattivo 2.

? energia termica prodotta dalle particelle α emesse dai nuclei 2.

energia delle particelle $\alpha = 4 \text{ MeV}$ generate dal decadimento di 2.

$$t=0 \begin{cases} N_2(0) = 0 \\ N_1(0) \neq 0 \end{cases}$$

? andamento temporale dei nuclei (popolazione)



$$\frac{dN_1}{dt} = -\lambda_1 N_1$$

$$N_1(t) = N_{10} e^{-\lambda_1 t}$$

$$\frac{dN_2}{dt} = -\lambda_2 N_2 + \lambda_1 N_1$$

$$N_2(t) = N_{20} e^{-\lambda_2 t} + \int_0^t e^{-\lambda_2(t-t')} \cdot \lambda_1 N_{10} e^{-\lambda_1 t'} dt'$$

$$e^{(\lambda_1 - \lambda_2)t} = \frac{\lambda_2 - \lambda_2 + \lambda_1}{\lambda_2 - \lambda_1} \cdot \frac{\lambda_2 - \lambda_1}{\lambda_2}$$

$$e^{(\lambda_1 - \lambda_2)t} = \frac{\lambda_1}{\lambda_2}$$

$$(\lambda_1 - \lambda_2)t^*_{\max} = \ln\left(\frac{\lambda_1}{\lambda_2}\right)$$

$$t^*_{\max} = \frac{\ln \lambda_1 - \ln \lambda_2}{\lambda_1 - \lambda_2} \quad [\text{s}]$$

? Determinare la qta iniziale di N_1

N_{10} in nuclei e in grammi affinché dopo 10 anni

la potenza sia 1 W

$$\begin{aligned} n &\rightarrow g \\ \frac{n}{N_A} &= \text{grammi atomi} \\ \frac{n}{N_A} \cdot \text{Massa atomica} &= g \end{aligned}$$

$$1 \text{ MeV} = 1,6 \cdot 10^{-19} \frac{\text{J}}{\text{eV}} \cdot 10^6 \frac{\text{eV}}{\text{MeV}}$$

$\lambda_2 N_2(t) \rightarrow$ particelle α emesse al secondo
attività $A_2(t)$

$A_2(10 \text{ anni}, N_{10}) \cdot E_\alpha =$ energia rilasciata = 1 W

↳ dipende da N_{10}

ogni particella α deposita la sua energia 4 MeV

$$P(t) = \lambda_2 N_2(t) \left[\frac{\text{decad}}{\text{s}} \right] \cdot 4 [\text{MeV}] \cdot 1,6 \cdot 10^{-19} [\text{J/eV}] \cdot 10^6 [\text{eV/MeV}]$$

energia depositata sul materiale

Esercitazione 1 - n.3

Catena radioattiva costituita da 2 nuclei

- specie 1 I^{135} prodotta dalla sorgente R costante nel tempo

$$\frac{dN_1}{dt} = -\lambda_1 N_1 + R \quad \text{equazione di bilancio}$$

- specie 2 Xe^{135} alimentata dal decadimento della specie 1 radioattiva

$$\frac{dN_2}{dt} = \underbrace{\lambda_1 N_1}_{R_2} - \lambda_2 N_2 - P \quad \rightarrow \text{la specie 2 ha un pozzo}$$

$$t=0 \quad N_1(0) = N_2(0) = 0$$

fenomeni competitivi \oplus e \ominus

Il sistema raggiunge una situazione di equilibrio

\rightarrow risolvere l'equazione e faccio $t \rightarrow +\infty$ oppure per trovare la situazione asintotica impongo N_1 e N_2 costanti

$$\frac{dN_1}{dt} = \frac{dN_2}{dt} = 0$$

$$\begin{cases} -\lambda_1 N_1^{as} + R = 0 & N_1^{as} = \frac{R}{\lambda_1} \\ \lambda_1 N_1^{as} - \lambda_2 N_2^{as} - P = 0 \end{cases}$$

$$\hookrightarrow \lambda_1 \frac{R}{\lambda_1} - \lambda_2 N_2^{as} - P = 0 \quad N_2^{as} = \frac{R-P}{\lambda_2}$$

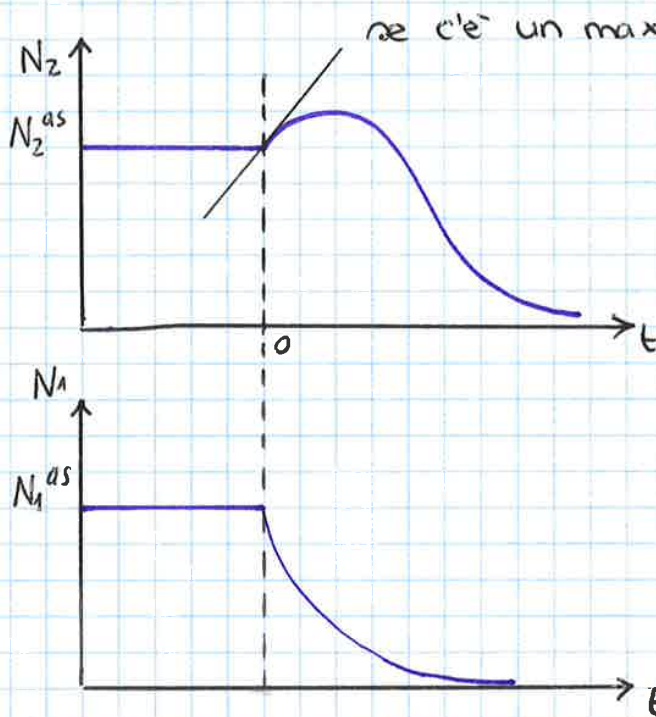
$t \downarrow \downarrow$

Pozzo meccanismo che sottrae nuclei 2

la cattura dei neutroni e il fenomeno che genera un pozzo, nel reattore ci sono nuclei della 2ª specie, quando catturano neutroni si trasformano, non ci sono più.

hp: caso stazionario

Il reattore è aperto, cosa capita?



ne c'è un max la derivata è \oplus

Quale condizione
provoca la crescita di
 N_2 ? N_2 viene alimentato
dal decadimento di N_1
(dopo un po si spegne)

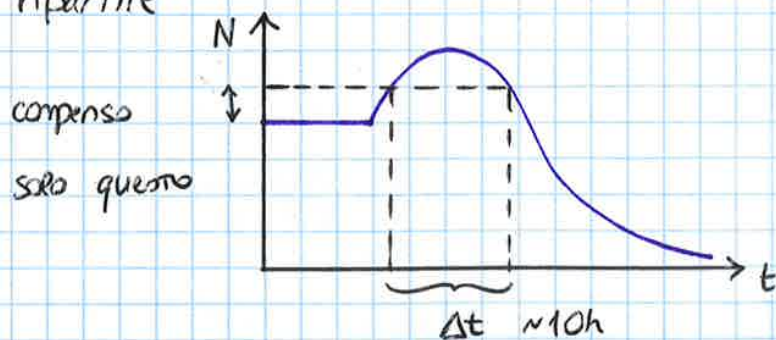
$$\frac{dN_2}{dt} = \lambda_1 N_1^{as} - \lambda_2 N_2^{as} = \oplus$$

$$\lambda_1 N_1^{as} - \lambda_2 N_2^{as} > 0$$

$t \uparrow$ $X_e \uparrow$

scale dell'ordine di diverse ore

Se per qualche motivo si ferma il reattore, per farlo
ripartire devo compensare lo Xe alzando le barre, ma
ne non riesco a compensare perché non ho abbastanza
riserve tutto il reattore per un certo Δt non può
ripartire



Nel momento in cui il reattore si spegne $R=0$

$$\begin{cases} \frac{dN_1}{dt} = -\lambda_1 N_1 \\ \frac{dN_2}{dt} = \underbrace{\lambda_1 N_1 - \lambda_2 N_2}_{R_2} \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{non c'è più il pozzo perché} \\ \text{non ci sono più neutroni} \end{array}$$

$$\begin{cases} N_1(t) = N_1^{as} e^{-\lambda_1 t} \\ N_2(t) = N_2^{as} e^{-\lambda_2 t} + \int_0^t R_2 e^{-\lambda_2 t'} dt' \end{cases}$$

$$t \rightarrow +\infty \quad N_1 \rightarrow 0$$

$$\text{crescita di } N_2 \rightarrow \frac{dN_2}{dt} > 0$$

$$\lambda_1 N_1^{as} - \lambda_2 N_2^{as} > 0$$

$$N_1^{as} > \frac{\lambda_2}{\lambda_1} N_2^{as} \quad \text{condizione affinché per } t > 0$$

ci sia un max di N_2

$$\rightarrow N_1(t)$$

e^{-} variabile

$$\begin{cases} N_1(t) = \frac{R}{\lambda_1} (1 - e^{-\lambda_1 t}) \\ N_2(t) = \int_0^t R_2 e^{-\lambda_2 (t-t')} dt' \end{cases}$$

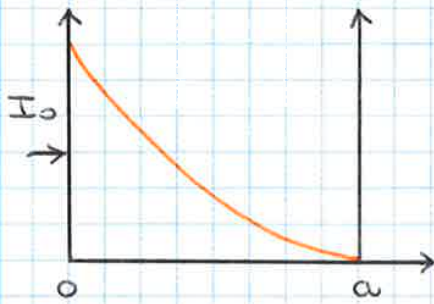
$$R_2 = \lambda_1 N_1(t) - P = \lambda_1 \frac{R}{\lambda_1} (1 - e^{-\lambda_1 t}) - P$$

$$N_2(t) = \int_0^t [R(1 - e^{-\lambda_1 t'}) - P] e^{-\lambda_2 (t-t')} dt' =$$

$$= \int_0^t (R - R e^{-\lambda_1 t'} - P) e^{-\lambda_2 t} \cdot e^{\lambda_2 t'} dt' =$$

$$= e^{-\lambda_2 t} \int_0^t (R e^{\lambda_2 t'} - R e^{(\lambda_2 - \lambda_1) t'} - P e^{\lambda_2 t'}) dt' =$$

Esercitazione 2 - n. 2



$$J^+(0) = I_0$$

$$\phi(a) = 0$$

$$L = 5 \text{ cm} \quad a = 2 \text{ cm}$$

$$\Sigma = 17 \text{ cm}^{-1}$$

$$D = \frac{1}{3\Sigma} = 0,01961$$

Non c'è risonanza \rightarrow due esponenziali che si annullano in a

$$\phi(x) = A \operatorname{senh}\left(\frac{a-x}{L}\right) = A \frac{e^{\frac{a-x}{L}} - e^{-\frac{a-x}{L}}}{2}$$

$$\boxed{J^+(0) = I_0 = \frac{1}{4} \phi(0) - \frac{D}{2} \phi'(0) =}$$

$$= \frac{1}{4} A \operatorname{senh}\left(\frac{a}{L}\right) - \frac{D}{2} \left[-\frac{A}{L} \cosh\left(\frac{a}{L}\right) \right] = I_0$$

$$A \operatorname{senh}\left(\frac{a}{L}\right) + \frac{2AD}{L} \cosh\left(\frac{a}{L}\right) = 4I_0$$

$$A \left[\operatorname{senh}\left(\frac{a}{L}\right) + \frac{2D}{L} \cosh\left(\frac{a}{L}\right) \right] = 4I_0$$

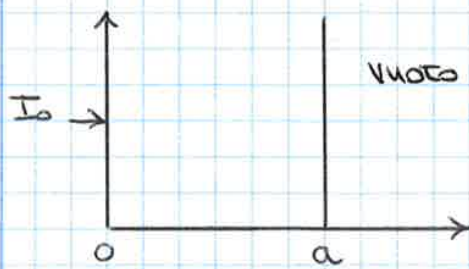
$$A = \frac{4I_0}{\operatorname{senh}\left(\frac{a}{L}\right) + \frac{2D}{L} \cosh\left(\frac{a}{L}\right)} \rightarrow 0,41923$$

? **coeff. di riflessione** (non dipende da I_0)

$$\begin{aligned} \alpha &= \frac{J^-(0)}{J^+(0)} = \frac{\frac{1}{4} \phi(0) + \frac{D}{2} \phi'(0)}{\frac{1}{4} \phi(0) - \frac{D}{2} \phi'(0)} = \\ &= \frac{\frac{A}{4} \operatorname{senh}\left(\frac{a}{L}\right) - \frac{AD}{2L} \cosh\left(\frac{a}{L}\right)}{\frac{A}{4} \operatorname{senh}\left(\frac{a}{L}\right) + \frac{AD}{2L} \cosh\left(\frac{a}{L}\right)} = \end{aligned}$$

Esercitazione 2 - n3

strato piano con radiazione fotonica



a, D, Σ noti

$$\phi(a) = 0$$

TEORIA DELLA DIFFUSIONE

MONOCINETICA

? R, T, A (Riflessione, Trasmissione, Assorbimento)

$$\Sigma a \left[\frac{1}{m} \right] \quad \phi \left[\frac{1}{m^2 s} \right]$$

$$\phi(x) = C \operatorname{senh} \left(\frac{a-x}{L} \right)$$

$$J^+(0) = I_0 = \frac{1}{4} \phi(0) - \frac{D}{2} \phi'(0) =$$

$$= \frac{1}{4} C \operatorname{senh} \left(\frac{a}{L} \right) - \frac{D}{2} \left[-\frac{C}{L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a}{L} \right) \right] = I_0$$

$$\frac{C}{4} \operatorname{senh} \left(\frac{a}{L} \right) + \frac{CD}{2L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a}{L} \right) = I_0$$

$$C \operatorname{senh} \left(\frac{a}{L} \right) + \frac{2CD}{L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a}{L} \right) = 4I_0$$

$$C \left[\operatorname{senh} \left(\frac{a}{L} \right) + \frac{2D}{L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a}{L} \right) \right] = 4I_0$$

$$C = \frac{4I_0}{\operatorname{senh} \left(\frac{a}{L} \right) + \frac{2D}{L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a}{L} \right)}$$

$$\lim_{a \rightarrow +\infty} R \frac{\tanh(a/L) - 2D/L}{\tanh(a/L) + 2D/L} = \frac{1 - 2D/L}{1 + 2D/L}$$

$$A_{\infty} + R_{\infty} = \frac{\frac{D}{L}}{\frac{1}{4} + \frac{D}{2L}} + \frac{1 - \frac{2D}{L}}{1 + \frac{2D}{L}} =$$

$$= \frac{\frac{D}{L}}{\frac{L+2D}{4L}} + \frac{\frac{L-2D}{L}}{\frac{L+2D}{L}} = \frac{D}{L} \cdot \frac{4L}{L+2D} + \frac{L-2D}{L} \cdot \frac{L}{L+2D} =$$

$$= \frac{4D + L - 2D}{L + 2D} = 1$$

$$T_{\infty} = 0$$

condizioni al contorno

$$\begin{cases} \phi(+\infty) = 0 & \text{non può divergere} \Rightarrow B = 0 \\ \phi(0) = 0 \end{cases}$$

$$\phi(x) = Ae^{-x/L} + \frac{S_0}{\epsilon_a}$$

$$\phi(0) = A + \frac{S_0}{\epsilon_a} = 0 \quad \Rightarrow \quad A = -\frac{S_0}{\epsilon_a}$$

$$\phi(x) = -\frac{S_0}{\epsilon_a} e^{-x/L} + \frac{S_0}{\epsilon_a} = \frac{S_0}{\epsilon_a} (1 - e^{-x/L})$$

∞ che $J_0 = J(0) = 15 \text{ n/cm}^2$

$$J(0) = -D\phi'(0) = -D \frac{S_0}{\epsilon_a} \cdot \frac{1}{L} e^{-x/L} \Big|_0 = -\frac{DS_0}{\epsilon_a L}$$

$$\left| -\frac{DS_0}{\epsilon_a L} \right| = J_0$$

$$S_0 = \frac{J_0 \epsilon_a L}{D} = \lambda N n$$

$$\frac{\delta J_0}{J_0} = 0,05 \quad \frac{\delta L}{L} = 0,1$$

$$N = \frac{J_0 \epsilon_a L}{D \lambda n}$$

$$\begin{aligned} \delta N &= \left| \frac{\partial N}{\partial J_0} \right| \delta J_0 + \left| \frac{\partial N}{\partial L} \right| \delta L = \\ &= \frac{\epsilon_a L}{D \lambda n} \delta J_0 + \frac{J_0 \epsilon_a}{D \lambda n} \delta L \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{\delta N}{N} &= \frac{J_0}{N} \left| \frac{\partial N}{\partial J_0} \right| \frac{\delta J_0}{J_0} + \frac{L}{N} \left| \frac{\partial N}{\partial L} \right| \frac{\delta L}{L} = \\ &= \frac{J_0}{J_0 \epsilon_a L} \frac{\epsilon_a L}{D \lambda n} \frac{\delta J_0}{J_0} + \frac{\delta L}{L} = 0,05 + 0,1 = 0,15 \end{aligned}$$

$$J(a^+) - J(a^-) = S_0$$

$$-D\phi'(a^+) + D\phi'(a^-) = S_0 \Rightarrow -D\phi_{II}'(a) + D\phi_{I}'(a) = S_0$$

$$D\left(\frac{A}{L} \cosh \frac{a}{L}\right) - D\left(-\frac{B}{L} e^{-a/L}\right) = S_0$$

$$\frac{AD}{L} \cosh \frac{a}{L} + \frac{BD}{L} e^{-a/L} = S_0$$

$$A \cosh \frac{a}{L} + B e^{-a/L} = \frac{LS_0}{D}$$

$$A \cosh \frac{a}{L} + A e^{a/L} \operatorname{sech} \frac{a}{L} e^{-a/L} = \frac{LS_0}{D}$$

$$A \left(\frac{e^{a/L} + e^{-a/L}}{2} + \frac{e^{a/L} - e^{-a/L}}{2} \right) = \frac{LS_0}{D}$$

$$A e^{a/L} = \frac{LS_0}{D}$$

$$A = \frac{LS_0}{D} e^{-a/L}$$

$$\phi_{II} = \frac{LS_0}{D} e^{-a/L} \operatorname{sech} \frac{x}{L}$$

$$J(0) = -D\phi_{II}'(0) = -D\left(\frac{A}{L} \cosh \frac{x}{L}\right) = -\frac{AD}{L} \cosh \frac{x}{L} =$$

$$= -\frac{LS_0}{D} e^{-a/L} \frac{D}{L} \cosh \frac{x}{L} \Big|_{x=0} = -S_0 e^{-a/L} \cosh 0 = -S_0 e^{-a/L}$$

? determinare la lunghezza di diffusione in fz di $Re\alpha$

$$R = \frac{J(0)\alpha}{J(0)3\alpha} = \frac{+S_0 e^{-a/L}}{+S_0 e^{-3a/L}} = e^{2a/L}$$

$$R = e^{\frac{2a}{L}}$$

$$\ln R = \frac{2a}{L} \rightarrow L = \frac{2a}{\ln R}$$

Esercitazione 3 - n.1

Schermo di un reattore nucleare esposto a irraggiamento neutronico.

SLAB INFINITO spessore $a = 10 \text{ cm}$

TEORIA DELLA DIFFUSIONE MONOCINETICA



? soluzione dell'equazione stazionaria della diffusione nel mezzo + grafico

la corrente netta obbedisce alla legge di Fick

Equazione della diffusione nel mezzo

$$D \frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \Sigma_a \phi(x) = 0 \quad \text{non ci sono sorgenti}$$

divido per D

$$\frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \frac{\Sigma_a}{D} \phi(x) = 0$$

condizioni al contorno

$$\begin{cases} \phi(a) = 0 \\ J_0 = -D \phi'(x) |_{x=0} \end{cases}$$

la soluzione è la somma di due esponenziali che si annulla in a

$$\phi(x) = A \sinh\left(\frac{a-x}{L}\right) \quad \phi'(x) = -\frac{A}{L} \cosh\left(\frac{a-x}{L}\right)$$

$$\frac{e^{a/L} + e^{-a/L}}{2} = 100 \quad \rightarrow \quad e^{a/L} + e^{-a/L} = 200$$

$$\frac{a}{L} = x$$

$$e^x + \frac{1}{e^x} = 200 \quad e^x = t$$

$$t^2 + 1 = 200t$$

$$t^2 - 200t + 1 = 0$$

$$t = \frac{200 \pm \sqrt{200^2 - 4}}{2} \quad \begin{cases} 199,98 \\ 0,02 \end{cases}$$

$$e^x = 199,98$$

$$e^x = 0,02$$

$$x \approx 5,298$$

$$x \approx -3,9 \quad \text{non fisico}$$



$$\frac{a}{L} = 5,298$$

$$L \approx 1,838 \text{ cm} \neq L_{H_2O}!$$

hp: lo schermo è costituito da acqua $\Sigma_a = 0,0222 \text{ cm}^{-1}$

? **concentrazione di Boro** $[\text{g/cm}^3]$ $\Sigma_c = 659 \text{ b}$, $\text{Mat} = 10,8$
 da aggiungere all'acqua per realizzare la condizione
 precedente (D rimane $0,15 \text{ cm}$).

$$\Sigma_{a,B} = \sigma_{a,B} \cdot N_B$$

$$\Sigma_{a,TOT} = \Sigma_{a,B} + \Sigma_{a,H_2O} = \sigma_{a,B} \cdot N_B + \Sigma_{a,H_2O} = \frac{D}{L^2}$$

$$N_B = \frac{\frac{D}{L^2} - \Sigma_{a,H_2O}}{\sigma_{a,B}} = 3,0168 \cdot 10^{19} \text{ atomi/cm}^3$$

$$\Rightarrow N_B \cdot \frac{1}{N_A} \cdot \text{Mat} = 5,4104 \cdot 10^{-4} \text{ g/cm}^3$$

condizioni al contorno

$$\phi(0) = 0$$

$$\phi(x) = A e^{-\alpha x} + \frac{S'}{D\alpha^2} \quad \text{e determino } A$$

$$0 = A e^{-0 \cdot \alpha} + \frac{S'}{D\alpha^2}$$

$$A = -\frac{S'}{D\alpha^2}$$

$$\text{quindi ottengo } \phi(x) = \frac{S'}{D\alpha^2} (1 - e^{-\alpha x})$$

? **flusso asintotico**

$$\phi_{as} = \frac{S'}{D\alpha^2}$$



? **corrente neutronica**

$$J = -D\phi'$$

$$J(x) = -D \frac{S'}{D\alpha^2} (+\alpha e^{-\alpha x}) = -\frac{S'}{\alpha} e^{-\alpha x}$$

? **R = corrente d'interfaccia con il vuoto**
flusso asintotico

$J(0) e^{-\infty} \rightarrow$ le particelle che escono dal contorno
fuggono dalla parte delle x negative

$$J(0) = -D\phi'(0)$$

$$= -\frac{S'}{\alpha}$$

$$R = \frac{|S'/\alpha|}{S'/D\alpha^2} = \frac{S'}{\alpha} \cdot \frac{D\alpha^2}{S'} = D\alpha \quad R \text{ non dipende da } S',$$

il problema è lineare,

S' è un coeff. moltiplicativo, si semplifica!

Esercitazione 3 - n3

Schermo di un reattore nucleare esposto a irraggiamento neutronico.

SCHERMO = slab infinito spesso $a = 30$ cm

bilancio neutronico descrivibile con la TEORIA DI DIFFUSIONE MONOCINETICA

$$D = 0,1 \text{ cm}$$

$$L = 10 \text{ cm}$$

$$J_0 = 10^{13} \text{ n/cm}^2/\text{s} \quad \text{corrente netta stazionaria}$$

? soluzione dell'equazione della diffusione

$$D \frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \Sigma_a \phi(x) = 0$$

$$\frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \frac{1}{L^2} \phi(x) = 0$$

condizioni al contorno

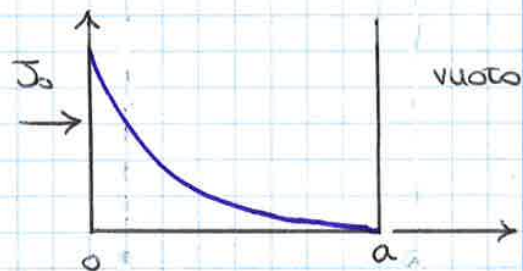
$$\phi(a) = 0 \quad J_0 = -D \phi'(0)$$

$$\phi(x) = A \operatorname{sech} \left(\frac{a-x}{L} \right)$$

$$J(x) = -DA \left(-\frac{1}{L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a-x}{L} \right) \right) = \frac{DA}{L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a-x}{L} \right)$$

$$J_0 = J(0)$$

$$J_0 = \frac{DA}{L} \operatorname{cosh} \left(\frac{a}{L} \right) \rightarrow A = \frac{J_0 L}{D \operatorname{cosh} \left(\frac{a}{L} \right)}$$



$$= \frac{\sigma_{1c} \Phi N_{10}}{\lambda - \sigma_{1c} \Phi} (e^{-\sigma_{1c} \Phi t} - e^{-\lambda t})$$

$$t = 1y$$

nuclei trasmutati

$$N_1 = N_{10} - N_1(1y) = N_{10}(1 - e^{-\sigma_{1c} \Phi t}) \leftarrow 1y$$

$$N_2 = \frac{\sigma_{1c} \Phi N_{10}}{\lambda - \sigma_{1c} \Phi} (e^{-\sigma_{1c} \Phi 1y} - e^{-\lambda 1y})$$

? attività dopo un anno di funzionamento

$$A_2(1y) = \lambda_2 N_2(1y)$$

? equazione di bilancio $N_2, N_2(t)$

$$\frac{dN_2(t)}{dt} = -\sigma_{2c} N_2 \Phi \quad \text{e' la cattura che distrugge}$$

$$N_2(t) = N_{20} e^{-\sigma_{2c} \Phi t} \quad \text{i nuclei di 2}$$

? equazione di bilancio $N_3, N_3(t)$

$$\frac{dN_3(t)}{dt} = \sigma_{2c} N_2 \Phi - \sigma_{3a} N_3 \Phi \quad \sigma_{3a} = \sigma_{3c} + \sigma_{3f}$$

$$N_3(t) = \int_0^t dt' \sigma_{2c} N_{20} e^{-\sigma_{2c} \Phi t'} e^{-\sigma_{3a} \Phi (t-t')} =$$

$$= \sigma_{2c} N_{20} e^{-\sigma_{3a} \Phi t} \int_0^t dt' e^{(\sigma_{3a} - \sigma_{2c}) \Phi t'} =$$

$$= \frac{\sigma_{2c} N_{20}}{\sigma_{3a} - \sigma_{2c}} e^{-\sigma_{3a} \Phi t} e^{(\sigma_{3a} - \sigma_{2c}) \Phi t} \Big|_0^t =$$

$$= \frac{\sigma_{2c} N_{20}}{\sigma_{3a} - \sigma_{2c}} e^{-\sigma_{3a} \Phi t} \left[e^{(\sigma_{3a} - \sigma_{2c}) \Phi t} - 1 \right] =$$

$$= \frac{\sigma_{2c} N_{20}}{\sigma_{3a} - \sigma_{2c}} \left(e^{-\sigma_{2c} \Phi t} - e^{-\sigma_{3a} \Phi t} \right)$$

? legge con cui varia la densità di potenza $p(t)$ generata dalle fissioni 1 e 3

$$p(t) = [\sigma_{f1} N_1(t) \Phi + \sigma_{f3} N_3(t) \Phi] E_f =$$

$$= \Phi \left[\sigma_{f1} N_{10} e^{-\sigma_{1a} \Phi t} + \sigma_{f3} \frac{\sigma_{2c} N_{20}}{\sigma_{3a} - \sigma_{2c}} (e^{-\sigma_{2c} \Phi t} - e^{-\sigma_{3a} \Phi t}) \right] E_f$$

? $p(0), p(1y), N_1(1y), N_2(1y), N_3(1y)$

$$p(0) = \sigma_{f1} N_{10} \Phi E_f = 192 \text{ W/cm}^2$$

$$p(1y) = \Phi (\sigma_{f1} N_1(1y) + \sigma_{f3} N_3(1y)) E_f = 137 \text{ W/cm}^2$$

ne $N_3(t) > N_3(0)$ vuol dire che produce più di quello che consuma

$$= N_{20} e^{-\sigma_{2a}\phi t} + \frac{\sigma_{3a} N_{30}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} e^{-\sigma_{2a}\phi t} \left[e^{\phi(\sigma_{2a} - \sigma_{3c})t} - 1 \right] =$$

$$= N_{20} e^{-\sigma_{2a}\phi t} + \frac{\sigma_{3a} N_{30}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} (e^{-\phi\sigma_{3c}t} - e^{-\sigma_{2a}\phi t})$$

? N_{30} affinché N_2 abbia un massimo

$$N_2 \rightarrow \max \Rightarrow \frac{dN_2(t)}{dt} = 0$$

$$-\sigma_{2a} N_2(t) \phi + \sigma_{3c} N_3(t) \phi = 0$$

$$\sigma_{2a} \left[N_{20} e^{-\sigma_{2a}\phi t} + \frac{\sigma_{3a} N_{30}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} (e^{-\phi\sigma_{3c}t} - e^{-\sigma_{2a}\phi t}) \right] =$$

$$= \sigma_{3c} N_{30} e^{-\sigma_{3c}\phi t}$$

$$\sigma_{2a} N_{20} e^{-\sigma_{2a}\phi t} + \frac{\sigma_{2a} \sigma_{3a} N_{30}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} (e^{-\sigma_{3c}\phi t} - e^{-\sigma_{2a}\phi t}) = \sigma_{3c} N_{30} e^{-\sigma_{3c}\phi t}$$

$$\sigma_{2a} N_{20} e^{-\sigma_{2a}\phi t} = N_{30} \left[\sigma_{3c} e^{-\sigma_{3c}\phi t} - \frac{\sigma_{2a} \sigma_{3a}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} (e^{-\sigma_{3c}\phi t} - e^{-\sigma_{2a}\phi t}) \right]$$

trovo N_{30} (*)

? T_{\max} ($N_{2\max}$)

$$\sigma_{2a} N_{20} e^{-\sigma_{2a}\phi t} = N_{30} \sigma_{3c} e^{-\sigma_{3c}\phi t} - N_{30} \frac{\sigma_{2a} \sigma_{3a}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} e^{-\sigma_{3c}\phi t} + N_{30} \frac{\sigma_{2a} \sigma_{3a}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} e^{-\sigma_{2a}\phi t}$$

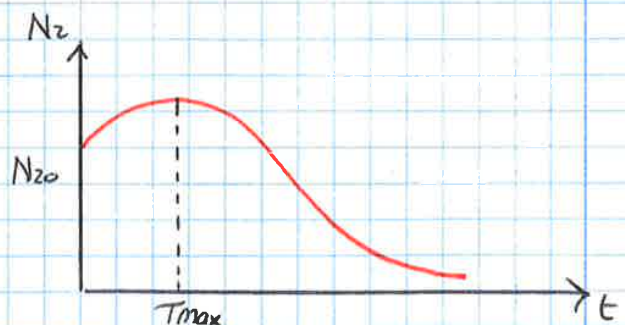
$$e^{-\sigma_{2a}\phi t} \underbrace{\left(\sigma_{2a} N_{20} - N_{30} \frac{\sigma_{2a} \sigma_{3a}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} \right)}_A = e^{-\sigma_{3c}\phi t} \underbrace{\left(N_{30} \sigma_{3c} - N_{30} \frac{\sigma_{2a} \sigma_{3a}}{\sigma_{2a} - \sigma_{3c}} \right)}_B$$

$$e^{-\sigma_{2a}\phi t} \cdot A = e^{-\sigma_{3c}\phi t} \cdot B$$

$$e^{(\sigma_{3c} - \sigma_{2a})\phi t} = \frac{B}{A}$$

$$(\sigma_{3c} - \sigma_{2a})\phi t = \log\left(\frac{B}{A}\right)$$

$$T = \frac{\log\left(\frac{B}{A}\right)}{(\sigma_{3c} - \sigma_{2a})\phi}$$

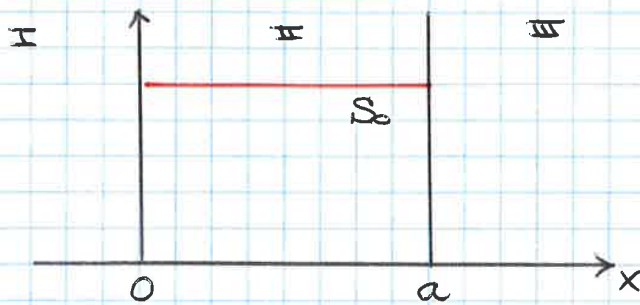


TEORIA DELLA
DIFFUSIONE
MONOCINETICA

Esercitazione 2 - n 1

mezzo infinito, caso stazionario

Sorgente costante tra 0 e a



fz di Green

$$D \frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \Sigma_a \phi(x) + S_0 = 0$$

$$\frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \frac{\Sigma_a}{D} \phi(x) + \frac{S_0}{D} = 0$$

$$\frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \frac{1}{L^2} \phi(x) + \frac{S_0}{D} = 0$$

come imporre le condizioni al contorno

$$\phi(0) = 0$$

$$J(0) = -D \phi'(0) \text{ corrente netta}$$

$$J^\pm(0) = \frac{1}{4} \phi(0) \mp \frac{D}{2} \phi'(0)$$

uscite \oplus
entrante \ominus

I. $\phi_I(x) = A e^{x/L} + B e^{-x/L}$

ma $x \rightarrow -\infty \quad \phi_I \rightarrow 0 \Rightarrow B = 0$

quindi $\phi_I(x) = A e^{x/L}$

III. $\phi_{III}(x) = F e^{x/L} + G e^{-x/L}$

ma $x \rightarrow +\infty \quad \phi_{III} \rightarrow 0 \Rightarrow F = 0$

quindi $\phi_{III}(x) = G e^{-x/L}$

II. $\phi_{II}(x) = C e^{x/L} + D e^{-x/L} + E$ → si trova tramite l'integrale particolare

imponendo il flusso costante, come costante e la sorgente S_0

$$\frac{\Sigma_a}{D} \cdot E = \frac{S_0}{D} \Rightarrow E = \frac{S_0}{\Sigma_a}$$

$$\begin{aligned}
 \text{II. } \phi(x) &= \int_0^a \frac{S_0 L}{2D} e^{-\frac{|x-x'|}{L}} dx' = \int_0^x \frac{S_0 L}{2D} e^{\frac{x'-x}{L}} dx' + \int_x^a \frac{S_0 L}{2D} e^{\frac{x-x'}{L}} dx' \\
 &= \frac{S_0 L}{2D} e^{-x/L} \int_0^x e^{x'/L} dx' + \frac{S_0 L}{2D} e^{x/L} \int_x^a e^{-x'/L} dx' = \\
 &= \frac{S_0 L^2}{2D} e^{-x/L} \left[e^{x'/L} \right]_0^x - \frac{S_0 L^2}{2D} e^{x/L} \left[e^{-x'/L} \right]_x^a = \\
 &= \frac{S_0 L^2}{2D} e^{-x/L} (e^{x/L} - 1) - \frac{S_0 L^2}{2D} e^{x/L} (e^{-a/L} + e^{x/L}) \\
 &= \frac{S_0 L^2}{2D} - \frac{S_0 L^2}{2D} e^{-x/L} - \frac{S_0 L^2}{2D} e^{\frac{x-a}{L}} - \frac{S_0 L^2}{2D} e^{\frac{2x}{L}}
 \end{aligned}$$

$$\text{III. } \phi(x) = \int_0^a \frac{S_0 L}{2D} e^{-\frac{|x-x'|}{L}} dx' \underset{x' < x}{=} \frac{S_0 L}{2D} \int_0^a e^{\frac{x'-x}{L}} dx'$$

$$? \rightarrow k_1 = \frac{k_{\infty}}{1 + L^2 B_1^2} \quad \text{ma} \quad B_1^2 = \left(\frac{\pi}{H}\right)^2 = \left(\frac{\pi}{100}\right)^2 \text{ è un dato}$$

del problema perché H è noto

$$k_{\infty} = k_1 (1 + L^2 B_1^2) \quad \text{lo scrivo con 5 cifre significative!}$$

$$= 1,05475$$

$$? \rightarrow S(x, t) = S_0 \cdot \varphi_1(x) \cdot \delta(t)$$

impulso lanciato in un sistema privo di neuroni

(sistema spento $\rightarrow A_n(0) = 0$)

nuclei prodromi come risposta all'impulso = $10''$

hp: per applicazioni biomediche \rightarrow i tempi di decadimento saranno nell'ordine delle ore!

$$\varphi_1(x) = \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi}{H} x\right) \quad \text{quindi}$$

$$S(x, t) = S_0 \left[\sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi}{H} x\right) \right] \delta(t)$$

$$S_n'(t) = \int_{-H/2}^{+H/2} dx S(x, t) \cdot \varphi_n(x) =$$

↑
calcolo le componenti della sorgente

$$= \int_{-H/2}^{+H/2} dx \underline{S(x, t)} \varphi_n(x) = \int_{-H/2}^{+H/2} dx \underline{\varphi_1(x) S_0 \delta(t)} \varphi_n(x) =$$

$$= \left[\int_{-H/2}^{+H/2} dx \varphi_1(x) \varphi_n(x) \right] S_0 \delta(t) = \begin{cases} = 0 & (n \neq 1) \\ S_0 \delta(t) & (n = 1) \end{cases}$$

le autofunzioni di Helmholtz sono ortogonali

$$= S_0 \delta(t) \cdot \delta_{1n}$$

Tutte le componenti della sorgente sono nulle tranne quella con $n=1$

devo calcolare $S_0 \rightarrow$ devo fare in modo che il numero medio di nuclei radioattivi prodotti durante la trasmutazione nel transitorio ($0 \rightarrow t_{\infty}$) nel bersaglio nell'unità di t e V siano dell'ordine di 10^{11}

$N(x,t) = \sum_T \Phi(x,t)$ nell'unità di volume, nell'unità di t

$$N(t) = \sum_T \int_{-2}^2 dx \Phi(x,t) \cong \sum_T S_0 r \sqrt{\frac{2}{H}} e^{\alpha_1 t} \int_{-2}^2 dx = S_0 \mathcal{A} e^{\alpha_1 t}$$

↳ integrale sul bersaglio posto nel centro del sistema ($s=4\text{cm}$)

\mathcal{A} è un numero che contiene $\sum_T r \sqrt{\frac{2}{H}}$
 α_1 è negativo! $k_1 < 1$

\cong approssimazione!
 $\int_{-2}^2 \cos\left(\frac{\pi}{H}x\right) \cong 1$

$$N_0 = \int_0^{+\infty} dt N(t) = 10^{11} \text{ dato del problema}$$

$$N_0 = S_0 \mathcal{A} \int_0^{+\infty} dt e^{\alpha_1 t} = S_0 \mathcal{A} \frac{1}{\alpha_1} e^{\alpha_1 t} \Big|_0^{+\infty} = -S_0 \mathcal{A} \frac{1}{\alpha_1} = 10^{11}$$

↳ numero positivo
 $\alpha_1 > 0$

trovo S_0

$$S_0 = - \frac{10^{11} \alpha_1}{\mathcal{A}} = 6,21516 \cdot 10^{11}$$

Si è pelata la mela ai raggi grandi, ho tolto quindi un grande volume (v. buccia dell'arancia!)

Ho tolto tutto materiale moltiplicante, ma il k_{eff} è diminuito di poco. La sfera è un solido molto compatto, è quello che minimizza di più il rapporto superficie-volume!

→ Sorgente stazionaria distribuita come l'armonica fondamentale $S(r,t) = S_0 \varphi_1(r) \cdot 1 \rightarrow$ costante nel tempo

? Potenza di S affinché in condizioni

$J = 10^{11}$ neutroni/s \rightarrow corrente uscente

$$\varphi_1(r) = \frac{\frac{1}{\sqrt{2\pi R}} \cos\left(\frac{\pi}{R} r\right)}{r} \quad \text{armonica fondamentale della sfera}$$

dovrei scrivere R_{new} al posto di R , struttura sotto critica

\rightarrow se messi una sorgente stazionaria in una

struttura critica, non troverai una soluzione stazionaria!

L'aumento della popolazione neutronica sarebbe

lineare crescente

Devo trovare $S_0 \rightarrow$ altra condizione di normalizzazione

da fare sulla base della corrente

$$\phi(r,t) = \int_0^t S_0(t) e^{\lambda(t-t')} \varphi_1(r) dt'$$

lo rimane solo il termine di ordine 1 perché la sorgente è distribuita come l'armonica fondamentale

$$J_{as}(R) = -D S_0 A \left[\frac{df(r)}{dr} \right]_{r=R} \quad \text{per unità di area e tempo}$$

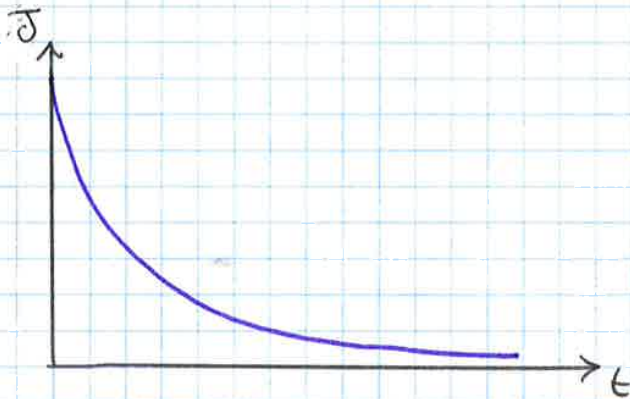
ho bisogno della quantità totale $\rightarrow 10''$

la corrente netta su tutta la superficie sferica è costante

$$-D S_0 A \left[\frac{df(r)}{dr} \right]_{r=R} \cdot 4\pi R^2 = 10''$$

↳ integrale sulla superficie

trovo S_0



le fughe massime si hanno per $t = 0^+$, cioè quando si ha il flusso massimo

l'andamento del Φ flusso è un esponenziale decrescente, quando calcolo la corrente devo derivarlo nello spazio, ma la dipendenza temporale rimane. L'andamento della corrente è sempre un esponenziale decrescente

$$\phi(x,t) = A e^{\frac{k_1-1}{l_1} t}$$

chiamo $\frac{k_1-1}{l_1} = \alpha_1$

$$\phi(x,t) = \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi x}{H}\right) e^{\alpha_1 t}$$

? andamento temporale della corrente uscente da una delle facce della struttura

$$J(x,t) = -D \frac{d\phi(x)}{dx} = -D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} e^{\alpha_1 t} \left[-\frac{\pi}{H} \sin\left(\frac{\pi x}{H}\right) \right]$$

$$J(H/2, t) = D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} e^{\alpha_1 t} \frac{\pi}{H} \sin\left(\frac{\pi}{H} \cdot \frac{H}{2}\right)$$

? Se necessaria affinché $J(H/2, t)_{\max} = 10^{10} \text{ n/cm}^2 \text{ s}$

$$J(H/2, t) = D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{\pi}{H} = 10^{10} \text{ n/cm}^2 \text{ s}$$

$$S_0 = \frac{10^{10} \cdot H \cdot \sqrt{H}}{D \sqrt{2} \pi} = 5,1 \cdot 10^7 \frac{\text{n}}{\text{cm}^2 \text{ s}}$$

? neutroni rilasciati durante il transitorio

$$N = \int_0^{+\infty} J(H/2, t) dt = D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{\pi}{H} \int_0^{+\infty} e^{\alpha_1 t} dt =$$

$$= D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{\pi}{H} \frac{1}{\alpha_1} e^{\alpha_1 t} \Big|_0^{+\infty} =$$

$$= D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{\pi}{H} \frac{1}{\alpha_1} (0 - 1) = - D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{\pi}{H} \frac{1}{\alpha_1}$$

$$\alpha = \frac{k_1 - 1}{l_1}$$

$$N = D \sqrt{2} S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{\pi}{H} \frac{l_1}{1 - k_1}$$

$$\begin{cases} A \operatorname{senh} \frac{a}{L} = B e^{-a/L} \\ \frac{D}{L} (B e^{-a/L} + A \operatorname{cosh} \frac{a}{L}) = S \end{cases}$$

$$\begin{cases} A = \frac{B e^{-a/L}}{\operatorname{senh} \frac{a}{L}} \\ \frac{D}{L} (B e^{-a/L} + \frac{B e^{-a/L} \operatorname{cosh} \frac{a}{L}}{\operatorname{senh} \frac{a}{L}}) = S \end{cases}$$

$$\hookrightarrow \frac{DB}{L} (e^{-a/L} + \operatorname{cotgh} \frac{a}{L}) = S$$

$$B = \frac{SL}{D(e^{-a/L} + \operatorname{cotgh} \frac{a}{L})} =$$

$$N = \int_0^a J(x) dx = \int_0^a -\frac{DA}{L} \operatorname{cosh} \frac{x}{L} = -\frac{DA}{L} \operatorname{senh} \frac{a}{L}$$

$$R_1 = J(0) = -\frac{DA}{L}$$

$$R_2 = \Phi(a/2) = A \operatorname{senh} \frac{a}{2L}$$

$$Q = \frac{|J(0)|}{\Phi(a/2)} = \frac{\frac{DA}{L}}{A \operatorname{senh} \frac{a}{2L}} = 0,3$$

$$\frac{D \cancel{A}}{L} \cdot \frac{1}{\cancel{A} \operatorname{senh} \frac{a}{2L}} = 0,3$$

$$D = L \operatorname{senh} \frac{a}{2L} \cdot 0,3 = 1,7628 \text{ cm}$$

$$\delta D = \left| \frac{\partial D}{\partial Q} \right| \delta Q + \left| \frac{\partial D}{\partial L} \right| \delta L$$

$$Q = \frac{R_1}{R_2} \quad \delta Q = \frac{1}{R_2} \delta R_1 - \frac{R_1}{R_2^2} \delta R_2 = \left(\frac{R_1}{R_2} \right) \frac{\delta R_1}{R_1} - \frac{R_1}{R_2} \frac{\delta R_2}{R_2} =$$

Esercitazione 4 - n4

ACCENSIONE DI UN REATTORE!

Sorgente neutronica spazialmente distribuita secondo l'armonica fondamentale.

Reattore omogeneo di forma sferica

TEORIA DELLA DIFFUSIONE MONOCINETICA

$$K_{\infty} = 1,08 \quad L = 3 \text{ cm} \quad D = 0,2 \text{ cm}$$

$$v = 2,2 \cdot 10^5 \text{ cm/s (n termici)} \quad \beta = 2,5$$

? R che assicura la criticità del sistema



$$K_{\text{eff}} = \frac{K_{\infty}}{1 + L^2 B_1^2} = 1$$

$$K_{\infty} = 1 + L^2 B_1^2$$

$$B_1^2 = \frac{K_{\infty} - 1}{L^2} = 8,88 \cdot 10^{-3} \text{ cm}^{-2}$$

la criticità stabilisce l'uguaglianza tra i parametri materiali e geometrici

$$B_1 = \frac{\pi}{R} \rightarrow R = \frac{\pi}{B} = 33,32 \text{ cm}$$

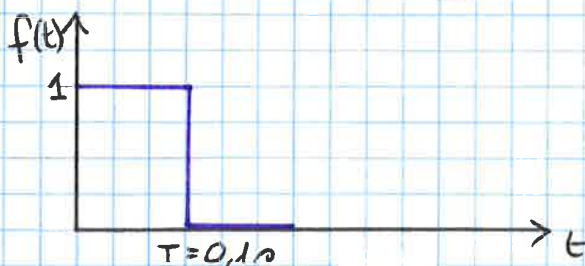
Sistema inizialmente privo di neutroni

Sorgente costante per $T = 0,1 \text{ s}$

? S' affinchi dopo il suo spegnimento si raggiunge uno stato stazionario alla potenza $P = 100 \text{ W}$

$$S(r, t) = S_0 \varphi_1(r) f(t)$$

si studi il transitorio



Devo trovare ϕ in modo che la potenza stazionaria sia 100 W
dal flusso ϕ costruisco la potenza

$$P = \int_0^R \phi_{\text{staz}}(r) \cdot \Sigma_f \cdot \underset{\substack{\uparrow \\ \text{elemento} \\ \text{di volume}}}{4\pi r^2 dr} \cdot E_f \quad \text{energia nell'unità di t}$$

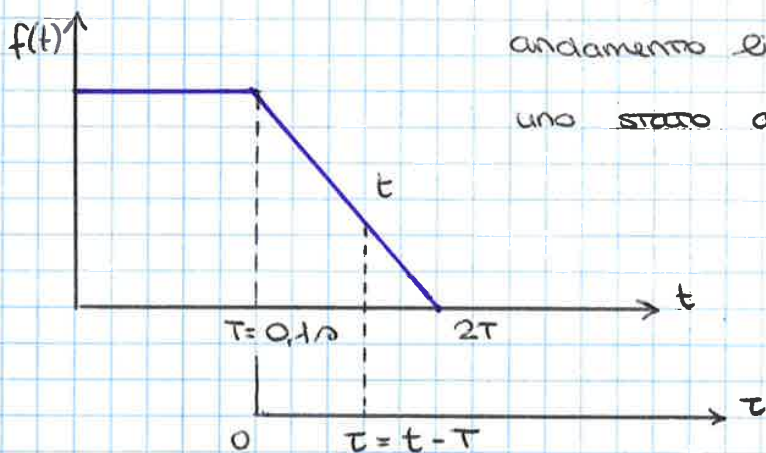
$$\Sigma_f ? \quad K_{\infty} = \frac{\nu \Sigma_f}{\Sigma_a} \quad \text{ma} \quad \Sigma_a = \frac{D}{L^2}$$

quindi $\Sigma_f = \frac{K_{\infty}}{\nu} \cdot \frac{D}{L^2} !$

$$\phi_{\text{as}} = \phi(t=T) = \tau \phi_0 T \frac{1}{\sqrt{2\pi R}} \frac{\text{per Br}}{r}$$

(*)

situazione incidentale: la sorgente si spegne con un



andamento lineare, si raggiunge uno stato asintotico

? ϕ flusso neutronico

Perche' si raggiunge uno stato asintotico?

Il sistema e' critico, mantiene i neutroni distribuiti come l'armonica fondamentale, il ϕ_{as} sara' maggiore del precedente, tra T e $2T$ il sistema continua ad accumulare neutroni.

quando si spegne la sorgente

$$\begin{aligned}\Phi(r, 2\pi) &= \left[v_T S_0 + v S_0 \left(T - \frac{r^2}{2\lambda} \right) \right] \varphi_1(r) = \\ &= \left(v_T S_0 + \frac{1}{2} v S_0 \right) \varphi_1(r) = \frac{3}{2} v_T S_0 \varphi_1(r)\end{aligned}$$

? P:

$$\begin{aligned}P &= \int_0^R E_f \Sigma_f \Phi 4\pi r^2 dr = \\ &= E_f \Sigma_f \frac{3}{2} v_T S_0 4\pi \int_0^R \frac{\cos\left(\frac{\pi}{R} r\right)}{\lambda} r^2 dr\end{aligned}$$

$$\int_0^R \cos\left(\frac{\pi}{R} r\right) \cdot r dr \Rightarrow \text{per parti}$$

$$f(x) = r$$

$$f'(x) = 1$$

$$g'(x) = \cos\left(\frac{\pi}{R} r\right)$$

$$g(x) = -\frac{R}{\pi} \cos\left(\frac{\pi}{R} r\right)$$

$$= \left[-r \frac{R}{\pi} \cos\left(\frac{\pi}{R} r\right) \right]_0^R + \int_0^R \frac{R}{\pi} \cos\left(\frac{\pi}{R} r\right) dr = \dots$$

$$= \left[-\frac{R^2}{\pi} \cos \pi + \frac{R^2}{\pi^2} \cos\left(\frac{\pi}{R} r\right) \right]_0^R =$$

$$= \frac{R^2}{\pi} + \frac{R^2}{\pi^2} (\cos \pi - \cos 0) = \frac{R^2}{\pi}$$

$$P = E_f \Sigma_f \frac{3}{2} v_T S_0 4\pi \frac{R^2}{\pi} = 150 \text{ W}$$

Esercitazione 4 - n.5

Reattore di forma sferica critico

TEORIA DELLA DIFFUSIONE MONOCINETICA

$$D = 0,15 \text{ cm} \quad \nu = 2,5 \quad \Sigma_f = 900 + 95 \text{ cm}^{-1}$$

$$\Sigma_a > \Sigma_f \Rightarrow \Sigma_a = \Sigma_f + \Sigma_c \quad (\text{un po' di cattura c'è sempre})$$

? R_c in funzione di Σ_a

$$B_{\text{geometrico}} = B_{\text{materiale}}$$

$$K_{\text{eff}} = \frac{K_{\infty}}{1 + L^2 B^2} = 1$$

$K_{\infty} > 1$ per ottenere R_{cr} reale

$$K_{\infty} = 1 + L^2 B^2$$

$$B^2 = \frac{K_{\infty} - 1}{L^2}$$

$$\text{sfera} \rightarrow B = \frac{\pi}{R}$$

$$\frac{\pi^2}{R^2} = \frac{K_{\infty} - 1}{L^2}$$

$$K_{\infty} = \frac{\nu \Sigma_f}{\Sigma_a}$$

$$R = \sqrt{\frac{\Sigma_a L^2 \pi^2}{\nu \Sigma_f - \Sigma_a}}$$

$$\frac{D}{\Sigma_a} = L^2$$

$$R_{cr} = \sqrt{\frac{\Sigma_a D \pi^2}{\nu \Sigma_f - \Sigma_a}}$$

$$K_{\infty} > 1$$

$$\frac{\nu \Sigma_f}{\Sigma_a} > 1$$

$$\begin{cases} \nu \Sigma_f > \Sigma_a \\ \Sigma_a > \Sigma_f \end{cases}$$

$$\begin{cases} \Sigma_a < \nu \Sigma_f \\ \Sigma_a > \Sigma_f \end{cases}$$

quando $\Sigma_a \approx \nu \Sigma_f$

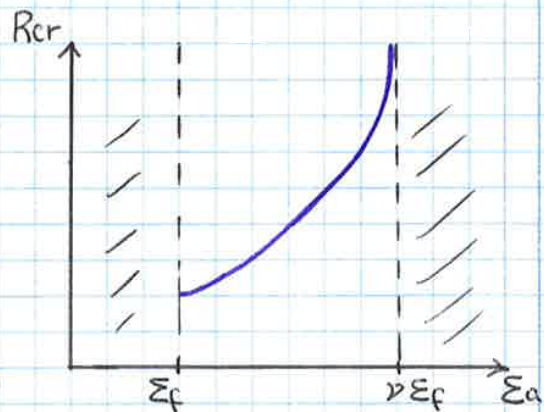
$$K_{\infty} \rightarrow 1 \quad R \rightarrow +\infty$$

condizione di criticità

quando $\Sigma_a \approx \Sigma_f$ non avviene cattura

Tutti gli assorbimenti hanno come esito la

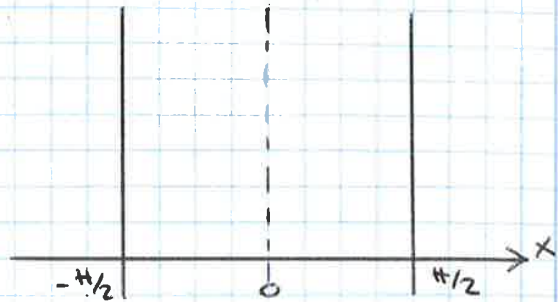
fissione: e il sistema più moltiplicante $\rightarrow R_{min}$



Esercitazione 5-n1**ESPERIMENTO OSCILLATO**

⊗: slab piano omogeneo

$$\Phi(x, 0) = 0$$



? Φ_{as}

$$\textcircled{1} \underline{S(x, t) = S_0 (1 - \cos \omega t) \cdot \varphi_1(x)} \quad K < 1$$

$$S_n(t) = \int_B S_0 (1 - \cos \omega t) \cdot \varphi_1(x) \cdot \varphi_n(x)$$

lo resta solo $S_1(t) = S_0 (1 - \cos \omega t)$

$$\Phi(x, t) = r S_0 \varphi_1(x) \int_0^t (1 - \cos \omega t') e^{\alpha_1(t-t')} dt'$$

$$\varphi_1(x) = \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi x}{H}\right) \quad \text{prendo solo il coseno perché la sorgente è una funzione pari}$$

(simmetrica)

$$\Phi(x, t) = r S_0 \varphi_1(x) e^{\alpha_1 t} \int_0^t (1 - \cos \omega t') e^{-\alpha_1 t'} dt'$$

$$= r S_0 \varphi_1(x) e^{\alpha_1 t} \left[\underbrace{\int_0^t e^{-\alpha_1 t'} dt'}_{\textcircled{1}} - \underbrace{\int_0^t \cos \omega t' \cdot e^{-\alpha_1 t'} dt'}_{\textcircled{2}} \right]$$

$$\textcircled{1} \int_0^t e^{-\alpha_1 t'} dt' = -\frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t'} \Big|_0^t = -\frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t} + \frac{1}{\alpha_1} = \frac{1}{\alpha_1} (1 - e^{-\alpha_1 t})$$

$$\textcircled{2} \int_0^t \cos \omega t' \cdot e^{-\alpha_1 t'} dt' = \begin{array}{ll} f = \cos \omega t & f' = -\sin \omega t \cdot \omega \\ g' = e^{-\alpha_1 t} & g = -\frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t} \end{array}$$

$$= -\frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t} \cos \omega t' \Big|_0^t - \int_0^t \frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t'} \sin \omega t' \cdot \omega dt' =$$

? Φ_{as}

$$\Phi(x, t) = \mathcal{L}^{-1} \left[\frac{1}{\alpha_1} (e^{\alpha_1 t} - 1) \frac{\alpha_1 (e^{\alpha_1 t} - \cos \omega t) + \omega \sin \omega t}{\alpha_1^2 + \omega^2} \right] \varphi_1(x)$$

$$\Phi_{as}(x, t) = \mathcal{L}^{-1} \left(-\frac{1}{\alpha_1} + \frac{\alpha_1 \cos \omega t - \omega \sin \omega t}{\alpha_1^2 + \omega^2} \right) \varphi_1(x)$$

reattore sottocritico $\rightarrow \alpha_1 < 0$

? sfasamento della risposta rispetto alla forzante

$$A \cos(\omega t + \theta) = A \cos \omega t \cos \theta - A \sin \omega t \sin \theta$$

$$\text{chiamo } A \cos \theta = \alpha_1 \quad \text{e} \quad A \sin \theta = \omega$$

$$A \cos(\omega t + \theta) = \alpha_1 \cos \omega t - \omega \sin \omega t$$

$$\frac{\omega}{\alpha_1} = \tan \theta$$

$$A^2 \cos^2 \theta + A^2 \sin^2 \theta = \alpha_1^2 + \omega^2 = A^2$$

$$A = \sqrt{\alpha_1^2 + \omega^2}$$

$$\Phi_{as}(x, t) = \mathcal{L}^{-1} \varphi_1(x) \left[\frac{\cos(\omega t + \theta)}{\alpha_1^2 + \omega^2} - \frac{1}{\alpha_1} \right]$$

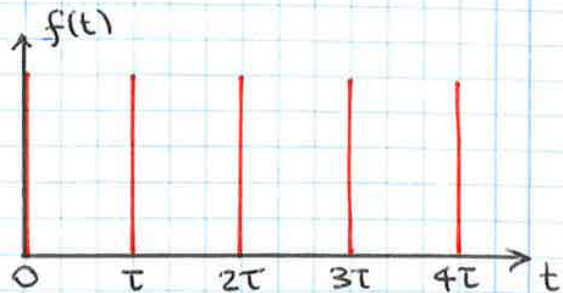
Esercitazione 5 - n 2

\mathcal{D} : sfera omogenea $\kappa_1 = 0,975$

$$\phi(r, 0) = 0$$

$$\underline{S(r, t) = S_0 \cdot f(t) \cdot \varphi_1(r)}$$

? $\phi_{as}(r, t)$



$\kappa_1 < 1$ sistema sottocritico

$$t \in [0, \tau]$$

$$S_n(t) = \int_{\mathcal{D}} S_0 f(t) \varphi_1(r) \varphi_n(r)$$

↳ resta solo $S_1(t) = S_0 f(t)$

$$\phi(r, t) = r \int_0^t S_0 f(t') e^{\alpha_1(t-t')} dt' \cdot \varphi_1(r) =$$

$$= r S_0 \varphi_1(r) e^{\alpha_1 t} \int_0^t f(t') e^{-\alpha_1 t'} dt' =$$

↳ $e^{-\alpha_1 t'}$ è una delta di Dirac $\delta(t')$

$$\phi(r, \tau) = r S_0 \varphi_1(r) e^{\alpha_1 \tau}$$

$$t \in [\tau; 2\tau] \rightarrow u \in [0, \tau]$$

$$\phi(r, u) = [A_1(0) e^{\alpha_1 u} + r S_0 e^{\alpha_1 u}] \varphi_1(r)$$

↳ componente dello stato iniziale lungo l'armonica fondam.

$$A_1(0) = \phi(r, \tau) \cdot \varphi_1(r) = r S_0 e^{\alpha_1 \tau}$$

$$= [r S_0 e^{\alpha_1 \tau} e^{\alpha_1 u} + r S_0 e^{\alpha_1 u}] \varphi_1(r) =$$

$$= [r S_0 e^{\alpha_1 u} (e^{\alpha_1 \tau} + 1)] \varphi_1(r)$$

$$\phi(r, 2\tau) = [r S_0 e^{\alpha_1 \tau} (e^{\alpha_1 \tau} + 1)] \varphi_1(r)$$

$$\phi(r, 3\tau) = [r S_0 e^{\alpha_1 \tau} (1 + e^{\alpha_1 \tau} + e^{\alpha_1 2\tau})] \varphi_1(r)$$

$$\phi(r, n\tau) = [r S_0 e^{\alpha_1 \tau} \sum_{j=0}^{n-1} e^{j\alpha_1 \tau}] \varphi_1(r)$$

$$\phi_{as}(r) = r S_0 e^{\alpha_1 \tau} \frac{1}{1 - e^{-\alpha_1 \tau}} \varphi_1(r)$$

Esercitazione 6 - n.1

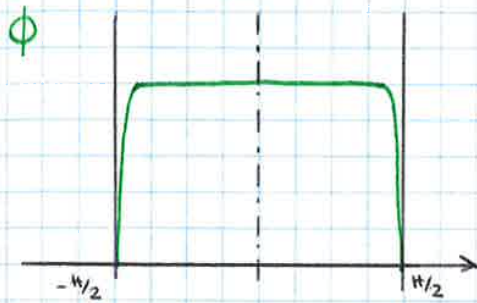
115

Slab omogenea $[-H/2, H/2]$

TEORIA DI DIFFUSIONE MONOCINETICA

Nuclei di un isotopo fissile $K_{\infty} \leq 1$ (mezzo moltiplicatore)

Sorgente neutronica costante spazialmente, costante che eccita tutte le armoniche



Caso 1: $K_{\infty} < 1$

ne anche $k_{eff} < 1$ il sistema ammette 1 soluzione stazionaria

? Equazione della diffusione stazionaria

$$\frac{D d^2 \phi(x)}{dx^2} + K_{\infty} \Sigma_a \phi(x) - \Sigma_a \phi(x) + S' = 0$$

$$K_{\infty} = \frac{\nu \Sigma_f}{\Sigma_a}$$

$$\frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} + \frac{K_{\infty} \Sigma_a}{D} - \frac{\Sigma_a}{D} \phi(x) + \frac{S'}{D} = 0$$

$$\frac{\Sigma_a}{D} = \frac{1}{L^2}$$

$$\frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \frac{1}{L^2} (1 - K_{\infty}) \phi(x) + \frac{S'}{D} = 0$$

ne $K_{\infty} < 1$

$$1 - K_{\infty} > 0$$

comiere fz. esponenziali

[ne $K_{\infty} > 1$

$$1 - K_{\infty} < 0$$

comiere fz. trigonometriche]

$$\frac{1 - K_{\infty}}{L^2} = \alpha^2$$

$$\frac{d^2 \phi(x)}{dx^2} - \alpha^2 \phi(x) + \frac{S'}{D} = 0$$

Caso 2: $K_{\infty} = 1$

$$\frac{d^2\phi(x)}{dx^2} + \frac{S}{D} = 0$$

$$\phi(x) = Ax^2 + Bx + C$$

$$\frac{d\phi(x)}{dx} = -\frac{S}{D}x + B$$

$$\phi(x) = -\frac{S}{D}\frac{x^2}{2} + Bx + C \quad A = -\frac{S}{2D}$$

condizioni al contorno

$$\phi(H/2) = 0$$

$$\phi(H/2) = -\frac{S}{2D}\frac{H^2}{4} + B\frac{H}{2} + C = 0$$

$$\phi(-H/2) = 0$$

$$\phi(-H/2) = -\frac{S}{2D}\frac{H^2}{4} - B\frac{H}{2} + C = 0$$

$B = 0$ perché la soluzione deve essere pari

$$C = \frac{SH^2}{8D}$$

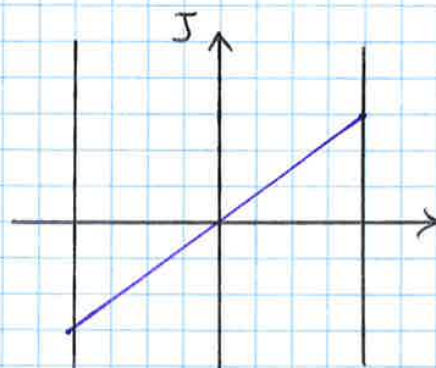
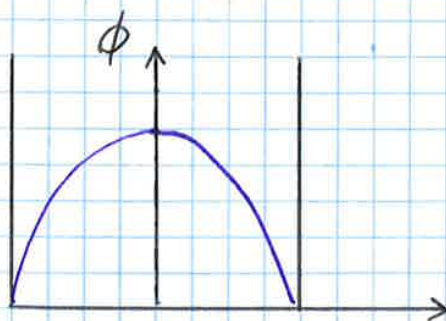
$$\phi(x) = -\frac{S}{2D}x^2 + \frac{SH^2}{8D} = \frac{S}{2D}\left(\frac{H^2}{4} - x^2\right)$$

$$J(x) = -D\frac{d\phi(x)}{dx} = -\frac{S}{2}(-2x) = Sx$$

$$J\left(\frac{H}{2}\right) = \frac{S'H}{2}$$

$$J\left(-\frac{H}{2}\right) = -\frac{S'H}{2}$$

$$\left. \begin{array}{l} J\left(\frac{H}{2}\right) = \frac{S'H}{2} \\ J\left(-\frac{H}{2}\right) = -\frac{S'H}{2} \end{array} \right\} J(H/2) - J(-H/2) = SH$$



? Corrente armonica

$$J(x) = -D \frac{dQ(x)}{dx} = -D \frac{S_0}{D\alpha^2} \alpha e^{-\alpha x} = -\frac{S_0}{\alpha} e^{-\alpha x}$$

$$J(A) = \frac{1}{2} J(0) \quad A = 12,5 \text{ cm}$$

$$+ \frac{S_0}{\alpha} e^{-\alpha A} = -\frac{S_0}{2\alpha}$$

$$e^{-\alpha A} = \frac{1}{2}$$

$$\alpha A = -\ln 2$$

$$\alpha = \frac{\ln 2}{A}$$

$$\frac{1 - K_{\infty}}{L^2} = \left(\frac{\ln 2}{A}\right)^2$$

$$1 - K_{\infty} = \left(\frac{\ln 2}{A}\right)^2 L^2$$

$$K_{\infty} = 1 - \left(\frac{\ln 2}{A}\right)^2 L^2 = 0,69251$$

? $\frac{\delta K_{\infty}}{K_{\infty}} \quad \text{con } \frac{\delta L}{L} = 3\%$

$$\delta K_{\infty} = \left| \frac{\partial K_{\infty}}{\partial L} \right| \delta L$$

$$\delta K_{\infty} = L \left| \frac{\partial K_{\infty}}{\partial L} \right| \frac{\delta L}{L}$$

$$\begin{aligned} \frac{\delta K_{\infty}}{K_{\infty}} &= \frac{L}{K_{\infty}} \left| \frac{\partial K_{\infty}}{\partial L} \right| \frac{\delta L}{L} = \frac{L}{K_{\infty}} \left| -2L \left(\frac{\ln 2}{A}\right)^2 \right| \frac{\delta L}{L} = \\ &= \frac{L}{K_{\infty}} \left(\frac{2L \ln^2 2}{A^2} \right) \frac{\delta L}{L} = 2,66\% \end{aligned}$$

? K_{∞} limite

$K_{\infty} = 1$ per cui il sistema diventa critico

Sorgere localizzata sul piano di simmetria del sistema e temporalmente impulsiva

$$S(x,t) = S_0' \delta(x) \delta(t)$$

$$S_n(t) = \int_0^H S(x,t) \varphi_n(x) dx = S_0' \delta(t) \int_0^H \delta(x) \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{2n-1}{H} \pi x\right) dx =$$

$$\varphi_n(x) = \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{2n-1}{H} \pi x\right)$$

$$= S_0' \delta(t) \int_{-H/2}^{H/2} \delta(x) \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{2n-1}{H} \pi x\right) dx = S_0' \sqrt{\frac{2}{H}} \delta(t)$$

$$N_{TOT} = \int_0^{+\infty} dt \int_{-H/2}^{H/2} dx S(x,t) = \int_0^{+\infty} \delta(t) dt \int_{-H/2}^{H/2} S_0 \varphi_1(x) dx =$$

$$= S_0 \int_0^{+\infty} \delta(t) dt \int_{-H/2}^{H/2} \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi}{H} x\right) dx = S_0 \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{H}{2} \cdot 2$$

$$\phi(x,t) = v \sum_{n=1}^{\infty} \int_0^{+\infty} S_n(t') e^{-\alpha_n(t-t')} dt' \varphi_n(x) =$$

$$= v S_0' \sqrt{\frac{2}{H}} \sum_{n=1}^{\infty} e^{-\alpha_n t} \int_0^{+\infty} \delta(t') e^{-\alpha_n t'} \varphi_n(x) dt' =$$

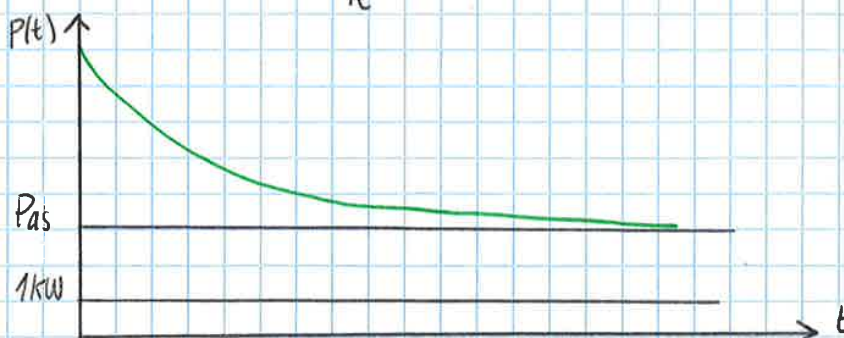
$$= v S_0' \sqrt{\frac{2}{H}} \varphi_1(x) + \sum_{n=2}^{\infty} \varphi_n(x) v S_0' \sqrt{\frac{2}{H}} e^{-\alpha_n t}$$

$$\phi_{qs} = v S_0' \sqrt{\frac{2}{H}} \varphi_1(x) = v S_0' \sqrt{\frac{2}{H}} \cdot \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi}{H} x\right) = v S_0' \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi x}{H}\right)$$

$$P_{qs} = E_f \Sigma_f v S_0' \frac{2}{H} \int_{-H/2}^{H/2} \cos\left(\frac{\pi}{H} x\right) dx =$$

$$= E_f \Sigma_f v S_0' \frac{2}{H} \frac{H}{\pi} \left[\sin\left(\frac{\pi}{H} x\right) \right]_{-H/2}^{H/2} =$$

$$= E_f \Sigma_f v S_0' \frac{2}{\pi} \cdot 2$$



$$\Phi(\vec{r}, t) = \tau S_0 e^{\alpha_1 t} \varphi_1(r) \left[\frac{1}{\alpha_1} (1 - e^{-\alpha_1 t}) - \frac{\alpha_1 (1 - e^{-\alpha_1 t} \cos \omega t) + \omega e^{-\alpha_1 t} \sin \omega t}{\alpha_1^2 + \omega^2} \right]$$

$$? \Phi_{\dots} = \tau S_0 \varphi_1(r) \left[\frac{e^{\alpha_1 t} - 1}{\alpha_1} - \frac{\alpha_1 (e^{\alpha_1 t} - \cos \omega t) + \omega \sin \omega t}{\alpha_1^2 + \omega^2} \right]$$

$$\Phi_{as} = \tau S_0 \varphi_1(r) \left[-\frac{1}{\alpha_1} + \frac{\alpha_1 \cos \omega t - \omega \sin \omega t}{\alpha_1^2 + \omega^2} \right]$$

? θ

$$\begin{aligned} \alpha_1 \cos \omega t - \omega \sin \omega t &= Q \cos(\omega t + \theta) \\ &= Q (\cos \omega t \cos \theta - \sin \omega t \sin \theta) \end{aligned}$$

$$Q \cos \theta = \alpha_1$$

$$Q \sin \theta = \omega$$

$$\text{tg } \theta = \frac{\omega}{\alpha_1}$$

$$\theta = \text{arctg} \left(\frac{\omega}{\alpha_1} \right) = -45^\circ$$

$$Q^2 (\underbrace{\cos^2 \theta + \sin^2 \theta}_1) = \alpha_1^2 + \omega^2$$

dati

$$\omega = 200 \text{ s}^{-1}$$

$$\alpha_1 = \frac{k_1 - 1}{\rho_1} = -200 \text{ s}^{-1}$$

$$Q = \sqrt{\alpha_1^2 + \omega^2}$$

$$\begin{aligned} \Phi_{as} &= \tau S_0 \varphi_1(\vec{r}) \left(-\frac{1}{\alpha_1} + \frac{Q \cos(\omega t + \theta)}{\alpha_1^2 + \omega^2} \right) = \\ &= \left(-\cos(\omega t + \theta) \frac{\sqrt{\alpha_1^2 + \omega^2}}{\alpha_1^2 + \omega^2} - \frac{1}{\alpha_1} \right) \tau S_0 \varphi_1(\vec{r}) = \\ &= \left(\cos(\omega t + \theta) \frac{1}{\sqrt{\alpha_1^2 + \omega^2}} - \frac{1}{\alpha_1} \right) \tau S_0 \varphi_1(\vec{r}) \end{aligned}$$

? Valore medio della risposta asintotica

$$\bar{\Phi}_{as} = -\frac{1}{\alpha_1} \tau S_0 \varphi_1(\vec{r})$$

? perché è indipendente da ω ?

$$\bar{\Phi}_{as} = 10^{13} \text{ n/cm}^2 \text{ s} = -\frac{1}{\alpha_1} \tau S_0 \varphi_1(\vec{r}_p)$$

$$\tau S_0 \varphi_1(\vec{r}_p) = 2 \cdot 10^{15}$$

$$\Phi_{max, as} = \bar{\Phi}_{as} + \left(\frac{1}{\sqrt{\alpha_1^2 + \omega^2}} - \frac{1}{\alpha_1} \right) \tau S_0 \varphi_1(\vec{r}_p) = 2,707 \cdot 10^{13} \text{ m/cm}^2 \text{ s}$$

$$C \left(-\frac{D}{L_1} e^{-a/L_2} \frac{\cosh(a/L_1)}{\sinh(a/L_1)} + \frac{D}{L_2} e^{-a/L_2} \right) = S_0$$

trovo C

$$C = \frac{S_0 L_1 L_2 \sinh(a/L_1)}{-DL_2 e^{-a/L_2} \cosh(a/L_1) + DL_1 e^{-a/L_2} \sinh(a/L_1)} =$$

$$= \frac{S_0 L_1 L_2 \sinh(a/L_1)}{(L_1 \sinh(a/L_1) - L_2 \cosh(a/L_1)) D e^{-a/L_2}}$$

$$A = \frac{C e^{-a/L_2}}{\sinh(a/L_1)} = \frac{S_0 L_1 L_2 \cancel{\sinh(a/L_1)} e^{-a/L_2}}{(L_1 \sinh(a/L_1) - L_2 \cosh(a/L_1)) D e^{-a/L_2} \cancel{\sinh(a/L_1)}}$$

$$= \frac{S_0 L_1 L_2}{[L_1 \sinh(a/L_1) - L_2 \cosh(a/L_1)] D}$$

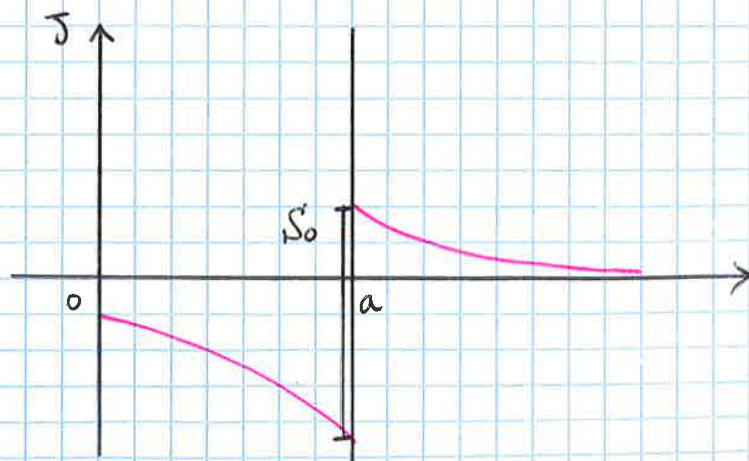
$$0 < x < a$$

$$\Phi_{II} = \frac{S_0 L_2 L_1}{[L_1 \sinh(a/L_1) - L_2 \cosh(a/L_1)] D} \sinh(x/L_1)$$

$$J(x) = -\frac{S_0 L_2}{L_1 \sinh\left(\frac{a}{L_1}\right) - L_2 \cosh\left(\frac{a}{L_1}\right)} \cosh\left(\frac{x}{L_1}\right)$$

$$J(0) = -\frac{S_0 L_2}{L_1 \sinh\left(\frac{a}{L_1}\right) - L_2 \cosh\left(\frac{a}{L_1}\right)}$$

$$J(a) = -\frac{S_0 L_2 \cosh\left(\frac{a}{L_1}\right)}{L_1 \sinh\left(\frac{a}{L_1}\right) - L_2 \cosh\left(\frac{a}{L_1}\right)}$$



Esercitazione 7 - n.2

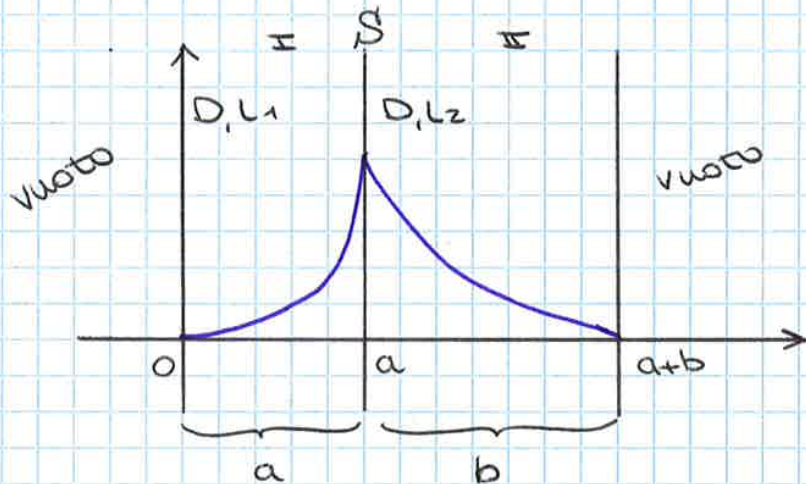
19 luglio 2010

Sistema diffondente costituito da 2 strati infiniti

$$\left. \begin{array}{l} s_1 = a \\ s_2 = b \end{array} \right\} = 10 \text{ cm} \quad \left. \begin{array}{l} L_1 = 5 \text{ cm} \\ L_2 = 10 \text{ cm} \end{array} \right\} \text{materiali omogenei} \quad \begin{array}{l} D = 1 \text{ cm} \\ D \end{array}$$

Sorgente piana e stazionaria: S

? soluzione dell'equazione della diffusione stazionaria



$$\Phi_{\text{I}} = A \operatorname{senh} \left(\frac{x}{L_1} \right) \quad \Phi'_{\text{I}} = \frac{A}{L_1} \cosh \left(\frac{x}{L_1} \right)$$

$$\Phi_{\text{II}} = C \operatorname{senh} \left(\frac{a+b-x}{L_2} \right) \quad \Phi'_{\text{II}} = -\frac{C}{L_2} \cosh \left(\frac{a+b-x}{L_2} \right)$$

$$J_{\text{I}}(x) = -\frac{DA}{L_1} \cosh \left(\frac{x}{L_1} \right)$$

$$J_{\text{II}}(x) = \frac{DC}{L_2} \cosh \left(\frac{a+b-x}{L_2} \right)$$

condizioni di continuità

$$\left\{ \begin{array}{l} \Phi(a^-) = \Phi(a^+) \quad \Phi_{\text{I}}(a) = \Phi_{\text{II}}(a) \\ J(a^+) - J(a^-) = S \quad J_{\text{II}}(a) - J_{\text{I}}(a) = S \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} A \operatorname{senh} \left(\frac{a}{L_1} \right) = C \operatorname{senh} \left(\frac{a+b-a}{L_2} \right) \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{DC}{L_2} \cosh \left(\frac{b}{L_2} \right) - \frac{DA}{L_1} \cosh \left(\frac{a}{L_1} \right) = S \end{array} \right.$$

$$A = \frac{C \operatorname{senh} \left(\frac{b}{L_2} \right)}{\operatorname{senh} \left(\frac{a}{L_1} \right)}$$

? b affinché $R=1$

$$\frac{L_1}{L_2} \frac{\operatorname{tgh}\left(\frac{a}{L_1}\right)}{\operatorname{tgh}\left(\frac{b}{L_2}\right)} = 1$$

$$\operatorname{tgh}\left(\frac{b}{L_2}\right) = \frac{L_1}{L_2} \operatorname{tgh}\left(\frac{a}{L_1}\right) = 0,482$$

$$\frac{b}{L_2} = 0,526 \quad \rightarrow \quad b = 5,26 \text{ cm}$$

? $\lim_{a \rightarrow +\infty} R = \frac{L_1}{L_2} \frac{1}{\operatorname{tgh}\left(\frac{a}{L_2}\right)}$

$\lim_{b \rightarrow +\infty} R = \frac{L_1}{L_2} \operatorname{tgh}\left(\frac{a}{L_1}\right)$

$\lim_{a, b \rightarrow +\infty} R = \frac{L_1}{L_2}$

? $\ln \left(\frac{J(a/2)}{J(a/2)} \begin{matrix} 1^{\text{a}} \text{armonica} \\ 2^{\text{a}} \text{armonica} \end{matrix} \right)$ non dipende da Σa

$$J(x,t) = -D \frac{\partial \Phi}{\partial x} = -D v \sum_{n=1}^{\infty} \sqrt{\frac{2}{a}} \varphi'_n(x) e^{\alpha_n t} =$$

$$\varphi_n(x) = \sqrt{\frac{2}{a}} \cos\left(\frac{2n-1}{a} \pi x\right)$$

$$\varphi_n(0) = \sqrt{\frac{2}{a}}$$

$$\varphi'_n(x) = \sqrt{\frac{2}{a}} \frac{2n-1}{a} \pi \cos\left(\frac{2n-1}{a} \pi x\right)$$

$$\varphi'_1(x) = -\sqrt{\frac{2}{a}} \frac{\pi}{a} \sin\left(\frac{\pi}{a} x\right) \rightarrow \varphi'_1(a/2) = -\sqrt{\frac{2}{a}} \frac{\pi}{a} \sin\left(\frac{\pi}{2}\right) = -\sqrt{\frac{2}{a}} \frac{\pi}{a}$$

$$\varphi'_2(x) = -\sqrt{\frac{2}{a}} \frac{3\pi}{a} \sin\left(\frac{3\pi}{a} x\right) \rightarrow \varphi'_2(a/2) = -\sqrt{\frac{2}{a}} \frac{3\pi}{a} \sin\left(\frac{3\pi}{2}\right) = \sqrt{\frac{2}{a}} \frac{3\pi}{a}$$

Numeratore

$$J(a/2) = -D v \sum \sqrt{\frac{2}{a}} \left(-\sqrt{\frac{2}{a}}\right) \frac{\pi}{a} e^{\alpha_1 t} = +D v \sum \frac{2}{a} \frac{\pi}{a} e^{\alpha_1 t}$$

Denominatore

$$J(a/2) = -D v \sum \sqrt{\frac{2}{a}} \sqrt{\frac{2}{a}} \frac{\pi 3}{a} e^{\alpha_2 t} = -D v \sum \frac{6\pi}{a^2} e^{\alpha_2 t}$$

$$\ln \left(\frac{\cancel{D v} \sum \frac{2\pi}{a^2} e^{\alpha_1 t}}{\cancel{D v} \sum \frac{6\pi}{a^2} e^{\alpha_2 t}} \right) = \ln \left(\frac{1}{3} \cdot e^{(\alpha_1 - \alpha_2)t} \right) =$$

$$= \ln \frac{1}{3} + (\alpha_1 - \alpha_2)t$$

$$\alpha = -\frac{1}{\ln} = -v \Sigma a (1 + L^2 B_n^2)$$

$$= \ln \frac{1}{3} + \left(-v \Sigma a (1 + L^2 B_1^2) + v \Sigma a (1 + L^2 B_2^2) \right) t =$$

$$= (\cancel{v \Sigma a} + v \Sigma a L^2 B_2^2 - \cancel{v \Sigma a} - v \Sigma a L^2 B_1^2) t - \ln 3 =$$

$$= (v \Sigma a L^2) (B_2^2 - B_1^2) t - \ln 3$$

$$= v \Sigma a \frac{D}{\Sigma a} (B_2^2 - B_1^2) t - \ln 3 =$$

$$L^2 = \frac{D}{\Sigma a}$$

$$= v D (B_2^2 - B_1^2) t - \ln 3$$

Esercitazione 7 - 14

Reattore termico $\nu = 2,2 \cdot 10^5$ cm/s

regime subcritico $k < 1$ $k = 0,98$

$l_1 = 5 \cdot 10^{-4}$ s vita media nei neutroni secondo $\phi_1(x)$

sistema: slab monodimensionale omogeneo $H = 80$ cm

$\Sigma_f = 0,02$ cm⁻¹

Sorgente distribuita secondo l'armonica fondamentale e linearmente crescente nel tempo

$$S(x,t) = S_0 t \phi_1(x)$$

? $\phi(x,t)$

$$\begin{aligned} \phi(x,t) &= \nu \int_0^t dt' S_1(t') e^{\frac{k_1-1}{l_1}(t-t')} = \\ &= \nu \int_0^t dt' S_0 t' \phi_1(x) e^{\frac{k_1-1}{l_1}(t-t')} = \\ &= \nu S_0 e^{\frac{k_1-1}{l_1}t} \int_0^t dt' t' e^{-\frac{k_1-1}{l_1}t'} \phi_1(x) = \end{aligned}$$

$$\alpha_1 = \frac{k_1-1}{l_1} \ominus$$

$$= \nu S_0 e^{\alpha_1 t} \int_0^t dt' t' e^{-\alpha_1 t'} \phi_1(x) =$$

$$\int_0^t t' e^{-\alpha_1 t'} dt' = \dots$$

$$= -t' \frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t'} \Big|_0^t + \int_0^t \frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t'} dt' = \dots$$

$$= -\frac{t}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t} - \frac{1}{\alpha_1^2} e^{-\alpha_1 t'} \Big|_0^t = \dots$$

$$= -\frac{t}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t} - \frac{1}{\alpha_1^2} (e^{-\alpha_1 t} - 1)$$

$$f = t^1 \quad f' = 1$$

$$g = e^{-\alpha_1 t'} \quad g' = -\frac{1}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t'}$$

$$\begin{aligned} \phi(x,t) &= \nu S_0 e^{\alpha_1 t} \left[-\frac{t}{\alpha_1} e^{-\alpha_1 t} + \frac{1}{\alpha_1^2} (e^{-\alpha_1 t} - 1) \right] \phi_1(x) = \\ &= \nu S_0 \left[-\frac{t}{\alpha_1} - \frac{1}{\alpha_1^2} (1 - e^{\alpha_1 t}) \right] \phi_1(x) \end{aligned}$$

? $P(1s)$, $E(1s)$

$$\approx \kappa_1 = 1 \quad \alpha_1 = \frac{\kappa_1 - 1}{\rho_1} = 0$$

$$\begin{aligned} \Phi(x, t) &= v \int_0^t dt' S_1(t') e^{\frac{\kappa_1 - 1}{\rho_1} (t - t')} = v \int_0^t dt' S_1(t') \\ &= v \int_0^t dt' S_0 t' \varphi_1(x) = v S_0 \varphi_1(x) \int_0^t t' dt' = \\ &= v S_0 \varphi_1(x) \frac{t^2}{2} \end{aligned}$$

$$P(1s) = E_f \Sigma_f \int_{-H/2}^{H/2} \Phi(x, t) dx = E_f \Sigma_f v S_0 \frac{t^2}{2} \int_{-H/2}^{H/2} \sqrt{\frac{2}{H}} \cos\left(\frac{\pi}{H} x\right) dx$$

$$= E_f \Sigma_f v S_0 \frac{t^2}{2} \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{H}{\pi} \sin\left(\frac{\pi}{H} x\right) \Big|_{-H/2}^{H/2} =$$

$$= E_f \Sigma_f v S_0 \frac{t^2}{2} \sqrt{\frac{2}{H}} \frac{H}{\pi} 2 = 2,24 \text{ GW}$$

$$E(1s) = \int_0^1 P(t) dt = E_f \Sigma_f v S_0 \frac{\sqrt{2H}}{\pi} \int_0^1 t^2 dt =$$

$$= E_f \Sigma_f v S_0 \frac{\sqrt{2H}}{\pi} \frac{t^3}{3} \Big|_0^1 =$$

$$= E_f \Sigma_f v S_0 \frac{\sqrt{2H}}{\pi} \frac{1}{3} = 748,12 \text{ MJ}$$