

# Bsp. 1)

- a) i) NEIN; ii) NEIN; iii) JA; iv) NEIN; v) JA; vi) NEIN

b) plötzlicher Zerfall  $\Rightarrow$  SUDDEN Approx.  $\square$

$$|\psi(t)\rangle = \sum_{nlm} \langle \psi_{nlm}^{\text{He}^+} | \psi_{100}^{\text{Tritium}} \rangle | \psi_{nlm}^{\text{He}^+} \rangle$$

Übergänge: 100-Tritium nach

• 100 von  $\text{He}^+$  (1s von  $\text{He}^+$ ):  $\langle \psi_{100}^{\text{He}^+} | \psi_{100}^{\text{Tritium}} \rangle = \int d\hat{\Omega} |Y_0^0|^2 \int_0^{+\infty} dr r^2 R_{10}^{z=2}(r) R_{10}^{z=1}(r)$

$\neq 0$  Ja, möglich

• 200 (2s) von  $\text{He}^+$ :  $\langle \psi_{200}^{\text{He}^+} | \psi_{100}^{\text{Tritium}} \rangle = \int d\hat{\Omega} |Y_0^0|^2 \int_0^{+\infty} dr r^2 R_{20}^{z=2}(r) R_{10}^{z=1}(r)$

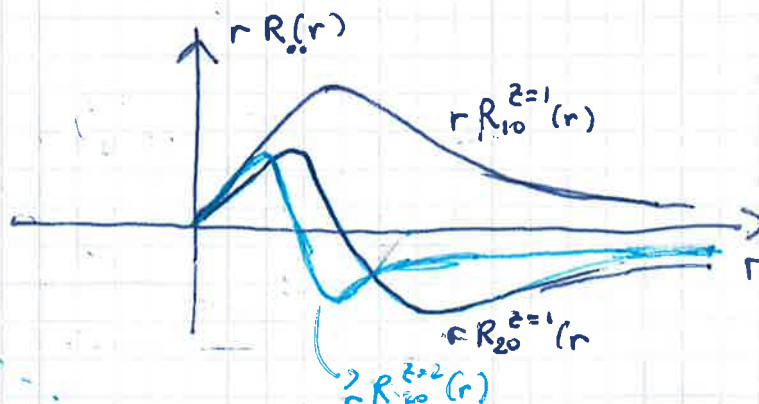
$\neq 0$  Ja, möglich (\*)

• 21  $\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix}$  von  $\text{He}^+$  [2p Orbitale]:  $\langle \psi_{21m}^{\text{He}^+} | \psi_{100}^{\text{Tritium}} \rangle = \int d\hat{\Omega} Y_{10}^0 \int_0^{+\infty} dr r^2 R_{21}^{z=2}(r) R_{10}^{z=1}(r)$

$\neq 0$  NEIN, nicht möglich  $\square$

(\*)  $\int_0^{+\infty} dr r^2 R_{20}^{z=2}(r) R_{10}^{z=1}(r) \neq 0$  da  $R_{20}^{z=2}(r)$  und  $R_{10}^{z=1}(r)$  sind radiale Funktionen von Atomen mit unterschiedlichen  $Z$   $\square$

z.B. ganz grob



der exakte Ausgleich, der die Orthogonalität zwischen  $R_{20}$  und  $R_{10}$  mit dem selben  $Z$  garantiert ist nicht mehr gültig

$$1c) \quad \rho_1 = \text{Spur}_2 |a\rangle\langle a| = \langle D|_2 |a\rangle\langle a| D\rangle_2 + \langle E|_2 |a\rangle\langle a| E\rangle_2$$

$$= \frac{1}{3} (|a\rangle_1 + i|b\rangle_1) (\langle a|_1 - i\langle b|_1) + \frac{1}{3} |c\rangle_1 \langle c|_1$$

Als Matrix

$$\rho_1 = \frac{1}{3} \begin{pmatrix} & |a\rangle & |b\rangle & |c\rangle \\ \langle b| & 1 & -i & 0 \\ \rho_1 & i & 1 & 0 \\ |a\rangle & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$\langle b | \rho_1 | a \rangle$

$$\rho_1^2 = \frac{1}{9} \begin{pmatrix} 2 & ? & 0 \\ ? & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$\text{Spur } \rho_1^2 = \frac{5}{9} < 1$$

$\Rightarrow$  Kein reiner Zustand

Bsp. 2)

mit  $\psi(0) = \psi(L) \equiv 0$

$$a) H_0 \psi_n(x) = E_n \psi_n(x) \Rightarrow \left[ -\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2}{dx^2} \right] \sqrt{\frac{2}{L}} \sin\left(\frac{n\pi x}{L}\right) = E_n \sqrt{\frac{2}{L}} \sin\left(\frac{n\pi x}{L}\right)$$

$$\Rightarrow \left( \frac{\pi^2 \hbar^2}{2mL^2} n^2 \right) \sin\left(\frac{n\pi x}{L}\right) = E_n \sin\left(\frac{n\pi x}{L}\right) \Rightarrow E_n = \frac{\pi^2 \hbar^2}{2mL^2} n^2$$

b)  $n=1$  Grundzustand ;  $n > 1$  angeregte Zustände

$$a_{m1}^{(1)}(t) = \frac{1}{i\hbar} \int_0^t dt' \langle \psi_m | V_S^{(1)}(t') | \psi_1 \rangle = \frac{1}{i\hbar} \int_0^t dt' e^{i(E_n - E_1)t'} \langle \psi_m | V_S(t') | \psi_1 \rangle$$

$$= \frac{A}{i\hbar} \left[ \int_0^t dt' e^{i\omega_{m1}t'} \sin(\omega t') \right] \left[ \frac{2}{L} \int_0^L dx \sin\left(\frac{m\pi x}{L}\right) \left(x - \frac{L}{2}\right) \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \right]$$

$$= \frac{A}{i\hbar} \frac{2}{L} \left[ \int_0^t dt' e^{i\omega_{m1}t'} \sin(\omega t') \right] \left[ \int_0^L dx x \sin\left(\frac{m\pi x}{L}\right) \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \right]$$

$$P_{m \leftarrow 1}^{(1)}(t) = \frac{|A|^2}{\hbar^2} \frac{4}{L^2} \left| \int_0^t dt' e^{i\omega_{m1}t'} \sin(\omega t') \right|^2 \underbrace{\left| \int_0^L dx x \sin\left(\frac{m\pi x}{L}\right) \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \right|^2}_{|Y_{m1}|^2}$$

c) Übergang G.Z. nach 1. Angeregten Zustand ( $1 \rightarrow 2$ )  
( $m=1$ ) ( $n=2$ )

$$\omega_{21} = \frac{E_2 - E_1}{\hbar} = \frac{\pi^2 \hbar}{2mL^2} (4-1) = \frac{3}{2} \frac{\pi^2 \hbar}{mL^2}$$

Zeitintegral in:  $a_{21}^{(1)}(t) = \int_0^t dt' e^{i\omega_{21}t'} \sin(\omega t') =$

$$= \int_0^t dt' e^{i\omega_{21}t'} \left[ \frac{e^{i\omega t'} - e^{-i\omega t'}}{2i} \right] = \frac{1}{2i} \int_0^t dt' \left[ e^{i(\omega_{21} + \omega)t'} - e^{i(\omega_{21} - \omega)t'} \right]$$

$$= \frac{1}{2i} \left[ \frac{e^{i(\omega_{21} + \omega)t} - 1}{i(\omega_{21} + \omega)} - \frac{e^{i(\omega_{21} - \omega)t} - 1}{i(\omega_{21} - \omega)} \right]$$

oder auch:

$$\begin{aligned} & \frac{1}{i} \left[ \frac{e^{i(\omega_1+\omega)t}}{\omega_1+\omega} \left( \frac{e^{i(\omega_1+\omega)t} - e^{-i(\omega_1+\omega)t}}{2i} \right) - \frac{e^{i(\omega_1-\omega)t}}{\omega_1-\omega} \left( \frac{e^{i(\omega_1-\omega)t} - e^{-i(\omega_1-\omega)t}}{2i} \right) \right] \\ &= \frac{1}{i} \left[ e^{i(\omega_1+\omega)t} \frac{\sin\left(\frac{\omega_1+\omega}{2}t\right)}{\omega_1+\omega} - e^{i(\omega_1-\omega)t} \frac{\sin\left(\frac{\omega_1-\omega}{2}t\right)}{\omega_1-\omega} \right] \\ &= F(\omega_1+\omega) - F(\omega_1-\omega) \end{aligned}$$

In  $P_{2 \leftarrow 1}^{(1)}(t)$  hätte man:  $|F(\omega_1+\omega) - F(\omega_1-\omega)|^2$

$$\Rightarrow |F(\omega_1+\omega)|^2 + |F(\omega_1-\omega)|^2 + \text{Gemischtes Produkt}$$

$$= \frac{\sin^2\left(\frac{\omega_1+\omega}{2}t\right)}{(\omega_1+\omega)^2} + \frac{\sin^2\left(\frac{\omega_1-\omega}{2}t\right)}{(\omega_1-\omega)^2}$$

zu vernachlässigen  
(laut Angabe)



$$d^*) \int_{x_1}^{x_2} dx \times \sin\left(\frac{2\pi}{L}x\right) \sin\left(\frac{\pi}{L}x\right) = \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \int_0^{\pi} dy \, y \sin(2y) \sin(y)$$

$y = \frac{\pi}{L}x$

$$= 2 \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \int_0^{\pi} dy \, y \underbrace{\sin^2 y}_{u} \underbrace{\cos y}_{v'}$$

mit  $v = \int dy \cos y \sin^2 y = \frac{\sin^3 y}{3}$   
 $dy \sin y$

$$= 2 \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \left[ \cancel{y \frac{\sin^3 y}{3}} \Big|_0^{\pi} - \frac{1}{3} \int_0^{\pi} \sin^3 y \, dy \right] = -\frac{2}{3} \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \int_0^{\pi} dy \sin^3 y$$

$$= -\frac{2}{3} \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \left[ \frac{\cos^3 y}{3} - \cos y \right]_0^{\pi} = -\frac{2}{3} \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \left[ \frac{2}{3} + \frac{2}{3} \right] = -\frac{8}{9} \left(\frac{L}{\pi}\right)^2$$

Vollständiger expliziter Ausdruck von

$$a_{24}^{(1)}(t) = \frac{A}{\hbar} \left(\frac{2}{L}\right) \frac{8}{9} \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \left[ e^{i(\omega_{21}+\omega)t} \frac{\sin\left(\frac{\omega_{21}+\omega}{2}t\right)}{\omega_{21}+\omega} - e^{i(\omega_{21}-\omega)t} \frac{\sin\left(\frac{\omega_{21}-\omega}{2}t\right)}{\omega_{21}-\omega} \right]$$

$$P_{2 \leftarrow 1}(t) = \frac{A^2}{\hbar^2} \frac{L^2}{\pi^4} \left(\frac{8}{9}\right)^2 \left[ \frac{\sin^2\left(\frac{\omega_{21}+\omega}{2}t\right)}{\left(\frac{\omega_{21}+\omega}{2}\right)^2} + \frac{\sin^2\left(\frac{\omega_{21}-\omega}{2}t\right)}{\left(\frac{\omega_{21}-\omega}{2}\right)^2} + \text{Gemischter Beitrag} \right]$$

zu vernachlässigen  
laut Angabe

c) Adiabatische Näherung: das System bleibt im G.z. von  $\hat{H}(t) \Rightarrow$  für  $\bar{t} = \frac{\pi}{\omega}$   $\sin(\omega \bar{t}) = \sin \pi = 0 \Rightarrow \hat{H}(\bar{t}) = \hat{H}_0$

$$\Rightarrow \psi(x, \bar{t}) = \text{G.z. von } H_0 = \sqrt{\frac{2}{L}} \sin\left(\frac{\pi}{L}x\right) \text{ mit } E_1(\bar{t}) = E_1 = \frac{\hbar^2 \pi^2}{2mL^2}$$

$$\text{Bedingung: } \tau_S \sim \frac{1}{\omega} \gg \tau_{H_0} \sim \frac{\hbar}{|E_2 - E_1|} = \frac{2mL^2}{3\hbar\pi^2}$$

Test A:  $a V_i = v_i$   
 Test B:  $V_2 \rightarrow -V_2$

Aufgabe 3

$$V(r) = a \sum_i V_i \delta(r - R_i)$$

$$d\ell(\theta) = (-S) \left( \frac{R_1}{S} \frac{dS}{d\theta} \right)^2 \frac{\sin \theta}{S}$$

a)

$$f_s = - \frac{2ma}{\hbar^2} \int dr \sum_i V_i \delta(r - R_i) \left( \frac{\sin(2r)}{2r} \right)^2$$

$$= - \frac{2mq}{\hbar^2 2^2} \sum_i V_i \sin^2(2R_i)$$

$$f_p = - \frac{2mq}{\hbar^2} \sum_i V_i R_i^2 \left( \frac{\sin(2R_i)}{(2R_i)^2} - \frac{\cos(2R_i)}{2R_i} \right)^2$$

$$= - \frac{2mq}{\hbar^2 2^2} \sum_i V_i \left( \frac{\sin(2R_i)}{2R_i} - \cos(2R_i) \right)^2$$

$$f(\alpha) = f_s + 3 \cos \alpha f_p$$

(2R+1) P<sub>1</sub>(cos α)

b) Taylor expansion of  $f_p$  in  $\alpha$ :

$$f_p = - \frac{2mq}{\hbar^2 2^2} \sum_i V_i \frac{1}{g} \cdot (2R_i)^4 \stackrel{!}{=} 0 \quad (\Rightarrow) \quad \frac{V_1}{V_2} = - \left( \frac{R_2}{R_1} \right)^4$$

c) standard formalism

$$f(\alpha) = - \frac{2m}{\hbar^2} \int dr V(r) r \sin(qr) / q \quad q = 2\ell \sin(\frac{\alpha}{2})$$

$$= - \frac{2mq}{\hbar^2} \sum_i V_i R_i \sin(qR_i) / q$$

$$\stackrel{|R| \ll 1}{=} - \frac{2mq}{\hbar^2} \sum_i V_i R_i \cdot \left( R_i - \frac{2}{3} \ell^2 \sin^2(\frac{\alpha}{2}) R_i^3 \right)$$

$$= - \frac{2mq}{\hbar^2} \sum_i V_i R_i^2$$

same

$$\stackrel{|R| \ll 1}{f_s} = - \frac{2mq}{\hbar^2 2^2} \sum_i V_i \left( 2^2 R_i^2 + \cancel{O(R_i^4)} \right) = - \frac{2mq}{\hbar^2} \sum_i V_i R_i^2$$

4 a) Da  $S_1^+ |\uparrow\rangle_1 = 0$  und  $S_2^- |\downarrow\rangle_2 = 0$

folgt, dass  $H |\uparrow\rangle_1 |\uparrow\rangle_2 = H |\downarrow\rangle_2 |\downarrow\rangle_2 = 0 \Rightarrow$  EFeu  
EWo

Weitere Zustände

$$H |\uparrow\rangle_1 |\downarrow\rangle_2 = 2J |\downarrow\rangle_1 |\uparrow\rangle_2$$

$$H |\downarrow\rangle_1 |\uparrow\rangle_2 = 2J |\uparrow\rangle_1 |\downarrow\rangle_2 \quad (*)$$

bzw. als Matrix

$$H = \begin{matrix} & \uparrow\uparrow & \downarrow\downarrow & \uparrow\downarrow & \downarrow\uparrow \\ \begin{matrix} 2J \\ -2J \end{matrix} & \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \end{matrix}$$

$$\Rightarrow \text{EF } \frac{|\downarrow\rangle_1 |\uparrow\rangle_2 \pm |\uparrow\rangle_1 |\downarrow\rangle_2}{\sqrt{2}}$$

haben EW  $\pm 2J$  wegen \*

$J > 0 \Rightarrow$  Grundzustand  $\frac{|\downarrow\rangle_1 |\uparrow\rangle_2 - |\uparrow\rangle_1 |\downarrow\rangle_2}{\sqrt{2}} = |\psi_0\rangle$

b) Reduzierte Dichte matrix n. Qu. punkt

$$\rho_1 = \text{Spur}_2 |\psi\rangle\langle\psi| \stackrel{\text{S.10)}}{=} \frac{1}{2} |\downarrow\rangle_1\langle\downarrow| + \frac{1}{2} |\uparrow\rangle_1\langle\uparrow|$$

Dichte matrix gesamt systeme

$$\rho = |\psi_0\rangle\langle\psi_0| = \frac{1}{2} \left( |\downarrow\rangle_1 |\uparrow\rangle_2 \langle\downarrow|_1 \langle\uparrow|_2 + |\uparrow\rangle_1 |\downarrow\rangle_2 \langle\uparrow|_1 \langle\downarrow|_2 - |\downarrow\rangle_1 |\uparrow\rangle_2 \langle\uparrow|_1 \langle\downarrow|_2 - |\uparrow\rangle_1 |\downarrow\rangle_2 \langle\downarrow|_1 \langle\uparrow|_2 \right)$$

bzw. als Matrix

$$\rho = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & -1 \end{pmatrix}$$

$\uparrow\uparrow\downarrow\downarrow$     $\uparrow\downarrow$     $\downarrow\uparrow$

c)  $S_{1+2} = 0$  reines Zwickel  $S_1 = S_2$  Symmetrie

$$S_1 = -k_B \text{Spur } \rho \ln \rho = -k_B \left( \frac{1}{2} \ln \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \ln \frac{1}{2} \right)$$

$$= -k_B \ln \frac{1}{2} > 0$$

$\underbrace{\qquad\qquad\qquad}_{< 1}$

$$\Rightarrow S_{1+2} \leq S_1 + S_2 \text{ Ged.}$$