

Řešení úloh 1. kola 64. ročníku fyzikální olympiády. Kategorie A

Autoři úloh: J. Thomas (1), J. Jírů (3, 4, 5, 7), P. Šedivý (2, 6)

1.a) Ze vztahu pro účinnost lze odvodit, že

$$\frac{Q_1}{T_1} = \frac{Q_2}{T_2}. \quad (1)$$

Zde platí $Q_2 = Q_1 + W$, kde W je práce, kterou musíme dodat, Q_2 je teplo předané ohřívači a Q_1 je teplo odebrané chladiči. Teplota ohřívače T_2 je teplota vroucí vody, která zůstává na hodnotě $T_2 = 373$ K. Teplota T_1 se ale bude měnit; nejprve se bude ochlazovat voda z 30 °C na 0 °C. Přitom bude chladiči odebráno teplo

$$Q_1 = m_1 c_1 \Delta t_1,$$

kde $\Delta t_1 = 30$ °C. Z rovnice (1)

$$Q_2 = \frac{T_2}{\bar{T}} m_1 c_1 \Delta t_1,$$

kde $\bar{T} = 288$ K, protože průběh teploty považujeme podle zadání za lineární (dosadíme její průměrnou hodnotu). Q_2 je teplo odebrané chladiči, proto platí

$$Q_2 = l_v \Delta m_2 = \frac{T_2}{\bar{T}} m_1 c_1 \Delta t_1 \quad \Rightarrow \quad \Delta m_2 = \frac{T_2 c_1 m_1 \Delta t_1}{\bar{T} l_v} = 0,22 \text{ kg}.$$

Pro vykonanou práci platí

$$W = Q_2 - Q_1 = \left(\frac{T_2}{\bar{T}} - 1 \right) c_1 m_1 \Delta t_1 = 110 \text{ kJ}. \quad \mathbf{4 \text{ body}}$$

b) Chladiči je odebráno teplo

$$Q_1 = m_1 l_t,$$

ohřívač přijme teplo

$$Q_2 = \frac{T_2}{T'_1} Q_1 = \frac{T_2}{T'_1} m_1 l_t,$$

kde $T'_1 = 273$ K je teplota tuhnutí vody. Stroj přitom vykoná práci

$$W = Q_2 - Q_1 = \left(\frac{T_2}{T'_1} - 1 \right) m_1 l_t = 370 \text{ kJ}.$$

V ohřívači zůstalo ještě

$$\Delta m'_2 = m_2 - \frac{T_2 c_1 m_1 \Delta t_1}{\bar{T} l_v} - \frac{T_2 Q_1}{T'_1 l_v} = m_2 - \frac{T_2 c_1 m_1 \Delta t_1}{\bar{T} l_v} - \frac{T_2 m_1 l_t}{T'_1 l_v} = 0,18 \text{ kg vody},$$

na jejíž vypaření ještě musí být chladiči odebráno teplo

$$Q'_1 = m_1 c_2 \Delta t_2,$$

kde Δt_2 je změna teploty ledu. Protože se teplota chladiče podle zadání mění

lineárně, musí platit

$$m_1 c_2 \Delta t_2 = \frac{T_1' - \frac{\Delta t_2}{2}}{T_2} l_v \Delta m_2' \Rightarrow \Delta t_2 = \frac{2T_1' l_v \Delta m_2'}{2m_1 c_2 T_2 + l_v \Delta m_2'} = 43 \text{ }^\circ\text{C}.$$

Teplota ledu se sníží na $-43 \text{ }^\circ\text{C}$.

4 body

c) Během celého procesu stroj vykonal práci

$$W = \left(\frac{T_2}{T} - 1 \right) c_1 m_1 \Delta t_1 + \left(\frac{T_2}{T_1'} - 1 \right) m_1 l_t + \left(1 - \frac{T_1' - \frac{\Delta t_2}{2}}{T_2} \right) l_v \Delta m_2'.$$

Ohříváči bylo dodáno teplo

$$Q = \frac{T_2}{T} c_1 m_1 \Delta t_1 + \frac{T_2}{T_1'} m_1 l_t + l_v \Delta m_2'.$$

Poměr těchto dvou veličin udává účinnost:

$$\eta = \frac{W}{Q} = 27 \text{ } \%.$$

2 body

Variantní řešení s postupným dosazováním:

a) Chladiči bude odebráno teplo

$$Q_1' = m_1 c_1 \Delta t_1 = 0,38 \text{ MJ, kde } \Delta t_1 = 30 \text{ }^\circ\text{C}.$$

Dosadíme do vztahu (1) za teplotu T_1 . Protože průběh teploty považujeme podle zadání za lineární, dosadíme její průměrnou hodnotu, tedy $T_1' = 288 \text{ K}$. Teplo přijaté ohříváčem bude $Q_2' = \frac{T_2}{T_1'} Q_1' = 0,49 \text{ MJ}$.

Dodáním tohoto tepla vznikne v ohříváči $\Delta m_2 = \frac{Q_2'}{l_v} = 0,22 \text{ kg}$ vodní páry.

Tepelný stroj přitom dodal práci $W_1 = Q_2' - Q_1' = 0,11 \text{ MJ}$.

4 body

b) Při dalším odebírání tepla chladiči bude voda v něm zamrzat, teplota chladiče se nebude měnit, dokud voda nezamrzne. Chladiči bude odebráno teplo $Q_1'' = m_1 l_t = 1,0 \text{ MJ}$, ohříváč přijme teplo

$$Q_2'' = \frac{T_2}{T_1''} Q_1'' = 1,37 \text{ MJ,}$$

kde $T_1'' = 273 \text{ K}$ je teplota tuhnutí vody. Přitom se v ohříváči vypaří

$$\Delta m_2'' = \frac{Q_2''}{l_v} = 0,61 \text{ kg vody}$$

a stroj vykonal práci

$$W_2 = Q_2'' - Q_1'' = 0,37 \text{ MJ.}$$

V ohříváči ještě zůstalo

$$\Delta m_2''' = m_2 - \Delta m_2 - \Delta m_2'' = 0,18 \text{ kg}$$

vroucí vody. Na její vypaření musí být ještě dodáno teplo

$$Q_2''' = l_v \Delta m_2''' = 0,40 \text{ MJ.}$$

Ledu přitom musí být odebráno teplo

$$Q_1''' = m_1 c_2 \Delta t_2,$$

kde Δt_2 je změna teploty ledu. Protože se podle zadání teplota chladiče mění lineárně, bude teplota

$$T_1''' = T_1'' - \frac{\Delta t_2}{2}.$$

Ze vztahu (1) pak $Q_1''' = \frac{T_1''}{T_2} Q_2'''$ a po dosazení

$$m_1 c_2 \Delta t_2 = \frac{T_1'' - \frac{\Delta t_2}{2}}{T_2} Q_2''' \Rightarrow \Delta t_2 = \frac{2T_1'' Q_2'''}{2m_1 c_2 T_2 + Q_2'''} = 43 \text{ }^\circ\text{C}.$$

Teplota ledu v chladiči tedy klesne na $-43 \text{ }^\circ\text{C}$.

4 body

Tepelný stroj přitom vykoná práci

$$W_3 = Q_2''' - Q_1''' = Q_2''' \left(1 - \frac{T_1'''}{T_2}\right) = 0,40 \left(1 - \frac{252}{373}\right) \text{ MJ} = 0,13 \text{ MJ}.$$

- c) Během celého procesu stroj vykonal práci $W = W_1 + W_2 + W_3 = 0,61 \text{ MJ}$. Ohříváči přitom bylo předáno teplo

$$Q_2 = Q_2' + Q_2'' + Q_2''' = 0,49 \text{ MJ} + 1,37 \text{ MJ} + 0,40 \text{ MJ} = 2,26 \text{ MJ}.$$

Účinnost tepelného stroje

$$\eta = \frac{W}{Q_2} = \frac{W_1 + W_2 + W_3}{Q_2' + Q_2'' + Q_2'''} = 27 \text{ } \%.$$

2 body

Poznámka: Přesnější výsledky bychom dostali použitím integrálního počtu, rozdělením procesu na nekonečně malé úseky. Pak můžeme pro první fázi práce čerpadla napsat

$$dQ_2 = T_2 \frac{dQ_1}{T_1} = T_2 \frac{m_1 c_1 dT_1}{T_1} \Rightarrow Q_2' = m_1 c_1 T_2 \ln \frac{T_1}{T_1''}.$$

Odchylka činí jen asi 0,1 %.

- 2.a) Označme R' odpor smyčky mezi uzly A, B ; y odpor části BC reostatu; u úbytek napětí v části AB reostatu, a to ve větvích ArB i AxB; u' úbytek napětí v části obvodu BC; spotřebičem o odporu r protéká proud I_1 , částí reostatu o odporu x proud I_2 .

Proud I procházející obvodem připojeným na konstantní napětí U se v uzlech A, B větví. Podle Ohmova zákona protéká větví ArB proud $I_1 = \frac{u}{r}$, větví AxB proud $I_2 = \frac{u}{x}$ a smyčkou AB proud

$$I = \frac{u}{R'}. \quad (1)$$

Pro proudy protékající uzlem A platí

$$I = I_1 + I_2. \quad (2)$$

Tedy

$$\frac{1}{R'} = \frac{1}{r} + \frac{1}{x} = \frac{r+x}{rx}, \text{ takže } R' = \frac{rx}{r+x}. \quad (3)$$

Předpokládáme-li, že odporový drát reostatu je z homogenního materiálu a má na všech místech stejný průměr, pak je odpor kterékoli části reostatu dán vztahem

$$R = \varrho \cdot \frac{l}{S}.$$

Dále budeme předpokládat, že odporový drát reostatu je navinut na válci z izolačního materiálu stejně hustě. Pak na délku reostatu $l = DC$ připadá odpor R , na jednotkovou délku odpor $\frac{R}{l}$, na délku $l_1 = DB$ odpor $x = \frac{R}{l} \cdot l_1$ a na délku $BC = l - l_1$ odpor

$$y = \frac{R}{l} \cdot (l - l_1) = R - x. \quad (4)$$

2 body

Smyčka ArBxA o odporu R' a část BC potenciometru o odporu y jsou spojeny sériově. Proto jimi protéká stejný proud I , takže podle Ohmova zákona platí $u = R' \cdot I$, $u' = y \cdot I$. Jestliže zanedbáme odpor přívodních vodičů, pak úbytek napětí na dvou nebo více sériově zapojených spotřebičích je roven součtu úbytků napětí na jednotlivých spotřebičích. Proto je v našem případě

$$U = u + u' = I(R' + y) \text{ a } I = \frac{U}{R' + y}.$$

Do tohoto výrazu dosadíme za R' a y ze vztahů (3) a (4) a pravou stranu upravíme:

$$I = \frac{U}{\frac{rx}{r+x} + R - x} = \frac{r+x}{rx + Rr - rx + Rx - x^2} U = \frac{r+x}{R(r+x) - x^2} U.$$

Hodnota nerozvětveného proudu je

$$I = \frac{r+x}{R(r+x) - x^2} U. \quad (5)$$

2 body

Napětí u na rezistoru r má podle Ohmova zákona hodnotu $u = R'I$. Podle vztahů (3) a (5) je

$$u = \frac{rx}{r+x} \cdot \frac{r+x}{R(r+x) - x^2} \cdot U = \frac{rx}{R(r+x) - x^2} U. \quad (6)$$

1 bod

Z podmínky $u = \frac{U}{2}$ plyne po použití vztahu (6) pro neznámý odpor x rovnice

$$\frac{rx}{R(r+x) - x^2} = \frac{1}{2}.$$

Z této rovnice vypočítáme x :

$$2rx = Rr + Rx - x^2$$

$$x^2 + (2r - R)x - Rr = 0$$

$$x_{1,2} = \frac{(R - 2r) \pm \sqrt{4r^2 + R^2 - 4Rr + 4Rr}}{2}$$

$$x_1 = \frac{(R - 2r) + \sqrt{4r^2 + R^2}}{2};$$

$$x_2 = \frac{(R - 2r) - \sqrt{4r^2 + R^2}}{2}.$$

1 bod

Fyzikální význam odporu mohou mít jen takové hodnoty x_1 a x_2 , které jsou vyjádřeny reálnými a nezápornými čísly. Proto musíme provést diskusi obou kořenů.

Reálné hodnoty mají oba kořeny pro všechna r a R , neboť diskriminant rovnice je kladný.

Kořen x_2 je nutně záporný, jestliže $R - 2r \leq 0$. Nezápornou hodnotu by měl jen tehdy, kdyby $R - 2r \geq \sqrt{4r^2 + R^2}$. Protože obě strany nerovnosti jsou kladné, dostaneme po umocnění ekvivalentní nerovnost $R^2 + 4r^2 - 4rR \geq 4r^2 + R^2$, což je nerovnost nesprávná, neboť $r > 0$ a $R > 0$. Proto není možné, aby $R - 2r \geq \sqrt{4r^2 + R^2}$. Kořen x_2 nemá fyzikální význam odporu pro žádné hodnoty R a r . Kořen x_1 má kladnou hodnotu vždy, jestliže $R - 2r \geq 0$; je-li $R - 2r < 0$, pak tehdy, když $|R - 2r| < \sqrt{R^2 + 4r^2}$. Poněvadž však $|R - 2r| = 2r - R$, přejde předcházející nerovnost v novou $2r - R < \sqrt{R^2 + 4r^2}$. Protože obě strany nerovnosti jsou kladná čísla, dojdeme po umocnění k nerovnosti $4r^2 + R^2 - 4rR < R^2 + 4r^2$, což je nerovnost správná pro všechna $r > 0$ a $R > 0$. Proto je správná i nerovnost $|R - 2r| < \sqrt{R^2 + 4r^2}$. Kořen x_1 má fyzikální význam odporu pro všechna R a r , jestliže je vyhověno podmínce $u = \frac{U}{2}$.

1 bod

V případě c) má odpor x hodnotu

$$x_1 = \frac{R - 2r + \sqrt{4r^2 + R^2}}{2}. \quad (7)$$

Velikost proudu I určíme v tomto případě nejspíše ze vztahu (1), ve kterém dosadíme za R' hodnotu ze vztahu (3), takže

$$I = u \frac{r + x}{rx}.$$

Dosadíme-li za $u = \frac{U}{2}$ a za x hodnotu x_1 z rovnice (7), postupnými úpravami dostaneme

$$I = \frac{U}{2} \cdot \frac{r + \frac{R - 2r + \sqrt{R^2 + 4r^2}}{2}}{r \frac{R - 2r + \sqrt{R^2 + 4r^2}}{2}} = \frac{U}{2} \cdot \frac{R + \sqrt{R^2 + 4r^2}}{r (R - 2r + \sqrt{R^2 + 4r^2})},$$

$$I = \frac{U}{2} \cdot \frac{(R + \sqrt{R^2 + 4r^2}) \cdot (R - \sqrt{R^2 + 4r^2} - 2r)}{r [(R - 2r)^2 - (R^2 + 4r^2)]},$$

$$I = \frac{U}{2} \cdot \frac{[R^2 - (R^2 + 4r^2)] - 2r (R + \sqrt{R^2 + 4r^2})}{r \cdot (-4Rr)},$$

$$I = \frac{U}{2} \cdot \frac{-4r^2 - 2rR - 2r \cdot \sqrt{R^2 + 4r^2}}{-4Rr^2},$$

$$I = \frac{U}{2} \cdot \frac{2r(2r + R + \sqrt{R^2 + 4r^2})}{4Rr^2} = \frac{R + 2r + \sqrt{R^2 + 4r^2}}{4Rr} \cdot U.$$

Je-li $u = \frac{U}{2}$, má proud velikost

$$I = \frac{R + 2r + \sqrt{R^2 + 4r^2}}{4Rr} U. \quad (8)$$

1 bod

Má-li spotřebič při napětí $u = 110$ V příkon $P = 242$ W, je jeho odpor

$$r = \frac{u}{I_1} = \frac{u^2}{I_1 u} = \frac{u^2}{P} = 50 \Omega.$$

Protože je splněna podmínka $u = \frac{U}{2}$ části c) této úlohy, je podle vztahu (7)

$$x = \frac{150 - 100 + \sqrt{150^2 + 4 \cdot 50^2}}{2} \Omega = 120 \Omega.$$

Podle (8) je

$$I = \frac{150 + 100 + \sqrt{150^2 + 4 \cdot 50^2}}{4 \cdot 150 \cdot 50} \text{ A} = 3,15 \text{ A}.$$

Poněvadž reostatem smí procházet proud nejvýše 2,5 A a ve skutečnosti při daných podmínkách by obvodem procházel proud 3,15 A > 2,5 A, není toto zapojení možné. Částí BC reostatu by procházel proud příliš veliký a poškodil by reostat.

2 body

3. Raketa zůstává v klidové poloze do času 2,0 s, kdy nastane rovnost velikostí tahové a tíhové síly, poté se uvede do pohybu.

Označme $t_1 = 2,0$ s čas počátku pohybu rakety, $t_2 = 3,6$ s čas maximálního tahu, $t_3 = 5,4$ s čas ukončení tahu, t_4 neznámý čas dopadu rakety na zem.

Na prvním úseku, kde $t \in \langle 0; t_1 \rangle$, zůstává raketa v klidu:

$$a_{y1}(t) = 0, \quad v_{y1}(t) = 0, \quad y_1(t) = 0.$$

Na každém z dalších úseků budeme pro jednoduchost měřit čas od nuly.

Tedy na druhém úseku pro $t \in \langle 0; t_2 - t_1 \rangle = \langle 0; 1,6 \text{ s} \rangle$ platí:

$$a_{y2}(t) = \frac{0,8g}{t_2 - t_1} t = 5t \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-3} \text{ s konečnou hodnotou } a_{y2}(1,6 \text{ s}) = 8 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2},$$

$$v_{y2}(t) = \int a_{y2}(t) dt = \int 5t dt \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-3} = \frac{5}{2} t^2 \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-3}$$

s konečnou hodnotou $v_{y2}(1,6 \text{ s}) = 6,4 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$,

$$y_2(t) = \int v_{y2}(t) dt = \int \frac{5}{2} t^2 dt \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-3} = \frac{5}{6} t^3 \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-3}$$

s konečnou hodnotou $y_2(1,6 \text{ s}) = 3,41 \text{ m}$.

3 body

Na třetím úseku pro $t \in \langle 0; t_3 - t_2 \rangle = \langle 0; 1,8 \text{ s} \rangle$ platí

$$a_{y3}(t) = (8 - 10t \cdot \text{s}^{-1}) \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-2} \text{ s konečnou hodnotou } a_{y3}(1,8 \text{ s}) = -10 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2},$$

$$v_{y3}(t) = v_{y2}(1,6 \text{ s}) + \int a_{y3}(t) dt = 6,4 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} + \int (8 - 10t \cdot \text{s}^{-1}) dt \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-2} = \\ = (6,4 + 8t \cdot \text{s}^{-1} - 5t^2 \cdot \text{s}^{-2}) \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-1}$$

s konečnou hodnotou $v_{y3}(1,8 \text{ s}) = 4,6 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$,

$$y_3(t) = y_2(1,6 \text{ s}) + \int v_{y3}(t) dt = 3,41 \text{ m} + \int (6,4 + 8t \cdot \text{s}^{-1} - 5t^2 \cdot \text{s}^{-2}) dt \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-1} = \\ = \left(3,41 + 6,4t \cdot \text{s}^{-1} + 4t^2 \cdot \text{s}^{-2} - \frac{5}{3}t^3 \cdot \text{s}^{-3} \right) \text{ m}$$

s konečnou hodnotou $y_3(1,8 \text{ s}) = 18,17 \text{ m}$.

Raketa dosud nedopadla, proto na čtvrtém úseku pro $t \in \langle 0; t_4 - t_3 \rangle = \langle 0; ? \rangle$ probíhá volný pohyb v tíhovém poli:

$$a_{y4}(t) = -g = -10 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2},$$

$$v_{y4}(t) = v_{y3}(1,8 \text{ s}) - gt = (4,6 - 10t \cdot \text{s}) \text{ m} \cdot \text{s}^{-1},$$

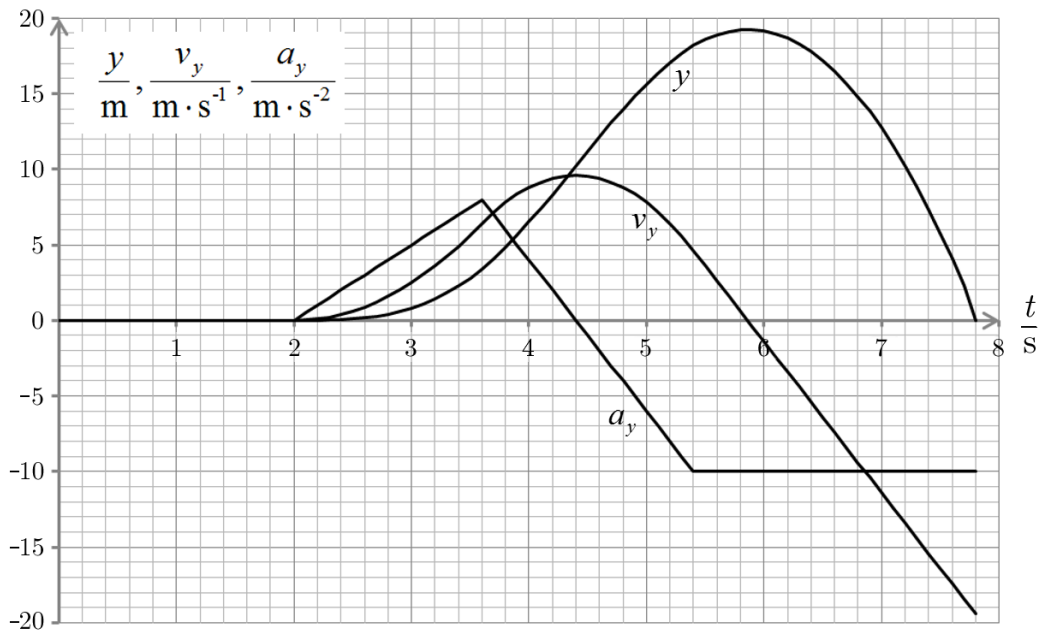
$$y_4(t) = y_3(1,8 \text{ s}) + v_{y3}(1,8 \text{ s})t - \frac{1}{2}gt^2 = (18,17 + 4,6t \cdot \text{s}^{-1} - 5t^2 \cdot \text{s}^{-2}) \text{ m}.$$

Z podmínky $y_4(t) = (5t^2 \cdot \text{s}^{-2} - 4,6t \cdot \text{s}^{-1} - 18,17) \text{ m} = 0$ určíme čas dopadu. Fyzikální význam má kladný kořen

$$t = \frac{4,6 \pm \sqrt{4,6^2 + 4 \cdot 5 \cdot 18,17}}{2 \cdot 5} \text{ s} = 2,4 \text{ s},$$

Tedy okamžik dopadu je $t_4 = t_3 + t = 7,8 \text{ s}$.

4 body



Obr. R1

3 body

4.a) Pro kinetické energie jader platí

$$E_1 = \frac{1}{2} \cdot 3m_0v_1^2 = \frac{3}{2}m_0v_1^2,$$

$$E_2 = \frac{1}{2} \cdot 4m_0v_2^2 = 2m_0v_2^2,$$

$$E_1 + E_2 = \Delta E. \quad (1)$$

Ze ZZH $3m_0v_1 = 4m_0v_2$ plyne

$$\frac{v_2}{v_1} = \frac{3}{4}.$$

Dosazením do poměru kinetických energií dostaneme

$$\frac{E_2}{E_1} = \frac{2m_0v_2^2}{\frac{3}{2}m_0v_1^2} = \frac{4v_2^2}{3v_1^2} = \frac{3}{4}. \quad (2)$$

Z rovnic (1) a (2) plyne

$$E_1 = \frac{4}{7}\Delta E = 2,7 \text{ MeV},$$

$$E_2 = \frac{3}{7}\Delta E = 2,1 \text{ MeV}. \quad \mathbf{4 \text{ body}}$$

- b) Z části a) plyne, že větší rychlost má jádro tritia. Pro jeho klasickou kinetickou energii platí

$$\frac{4}{7}\Delta E = \frac{3}{2}m_0v_1^2.$$

Z rovnice plyne

$$v_1 = \sqrt{\frac{8\Delta E}{21m_0}} \doteq 1,3 \cdot 10^7 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} \quad \mathbf{2 \text{ body}}$$

Relativistická kinetická energie jádra je rozdílem jeho celkové a klidové energie

$$\frac{4}{7}\Delta E = \frac{3m_0}{\sqrt{1 - \frac{v_1^2}{c^2}}}c^2 - 3m_0c^2,$$

neboli

$$4\Delta E = 21m_0c^2 \left(\frac{1}{\sqrt{1 - \frac{v_1^2}{c^2}}} - 1 \right).$$

Vyjádřením rychlosti dostaneme

$$v_1 = c \sqrt{1 - \frac{1}{\left(\frac{4\Delta E}{21m_0c^2} + 1 \right)^2}} = 1,3 \cdot 10^7 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}. \quad \mathbf{3 \text{ body}}$$

Výsledky s ohledem na požadovanou přesnost jsou stejné, liší se až u 4. platné číslice. Výsledná rychlost tvoří necelých 5 % rychlosti světla ve vakuu. **1 bod**

Poznámka: Skutečný poměr hmotností nuklidů tritia a helia

$$\frac{m \left({}^3_1\text{H} \right)}{m \left({}^4_2\text{He} \right)} = \frac{3,016\,049m_{\text{u}}}{4,002\,603m_{\text{u}}} = 0,753\,521 \doteq 0,75 = \frac{3}{4}$$

se liší od poměru jejich nukleonových čísel u třetí platné číslice, proto lze předpoklad o přímé úměrnosti hmotnosti na počtu nukleonů pro požadovanou přesnost použít.

- 5.a) K lomu světla dochází pouze na kuželové ploše s úhlem dopadu φ . Označíme-li úhel lomu β , pak platí

$$\sin \beta = n \sin \varphi,$$

a pro malé úhly

$$\beta \approx n\varphi.$$

Paprsek je tak odchýlen od původního směru o úhel

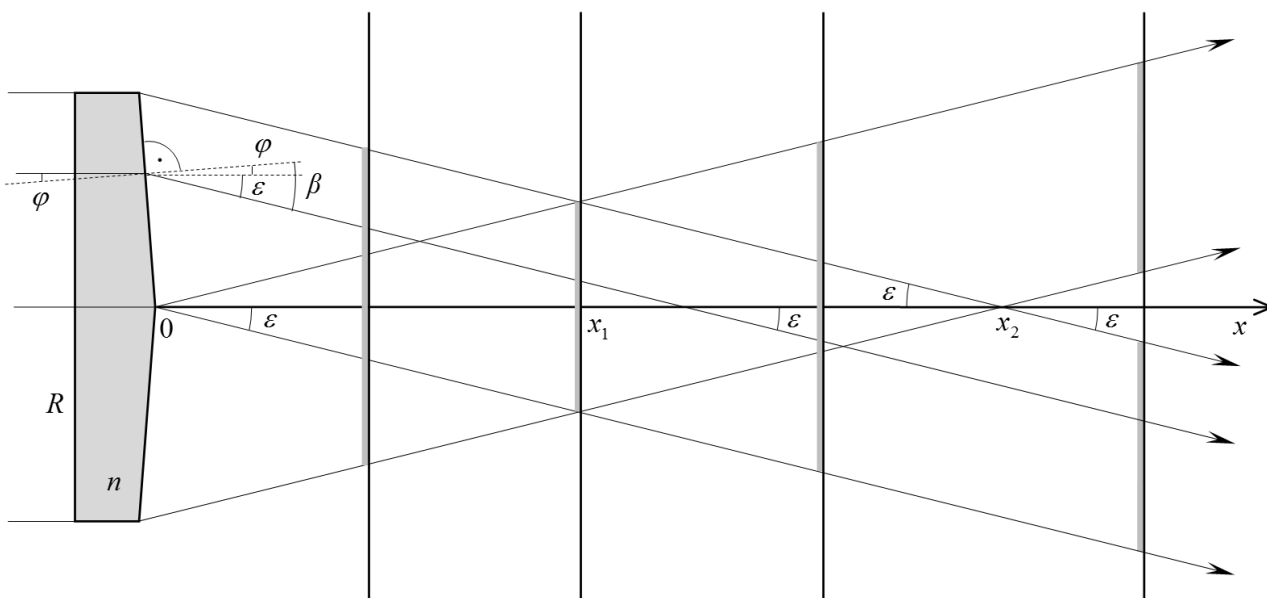
$$\varepsilon = \beta - \varphi = (n - 1)\varphi.$$

Označme x vzdálenost stínítka od vrcholu kuželové plochy. Z obrázku R2 plyne

$$\begin{aligned} x_2 &= R \cotg \varepsilon, \\ x_1 &= \frac{x_2}{2} = \frac{R}{2} \cotg \varepsilon. \end{aligned}$$

Světelný obrazec má pro polohu stínítka $x \leq x_1$ tvar kruhu o poloměru

$$r_2 = (x_2 - x) \operatorname{tg} \varepsilon = (R \cotg \varepsilon - x) \operatorname{tg} \varepsilon = R - x \operatorname{tg} \varepsilon.$$



Obr. R2

Pro polohu stínítka $x_1 \leq x \leq x_2$ má světelný obrazec tvar kruhu o poloměru

$$r_2 = x \operatorname{tg} \varepsilon,$$

pro polohu stínítka $x > x_2$ má tvar mezikruží o vnějším poloměru

$$r_2 = x \operatorname{tg} \varepsilon$$

a o vnitřním poloměru

$$r_1 = (x - x_2) \operatorname{tg} \varepsilon = (x - R \operatorname{cotg} \varepsilon) \operatorname{tg} \varepsilon = x \operatorname{tg} \varepsilon - R.$$

Pro $x \leq x_1$ je obsah kruhu

$$S(x) = \pi r_2^2 = \pi [R - x \operatorname{tg} (n - 1) \varphi]^2.$$

Pro $x_1 \leq x \leq x_2$ je obsah kruhu

$$S(x) = \pi r_2^2 = \pi x^2 \operatorname{tg}^2 (n - 1) \varphi.$$

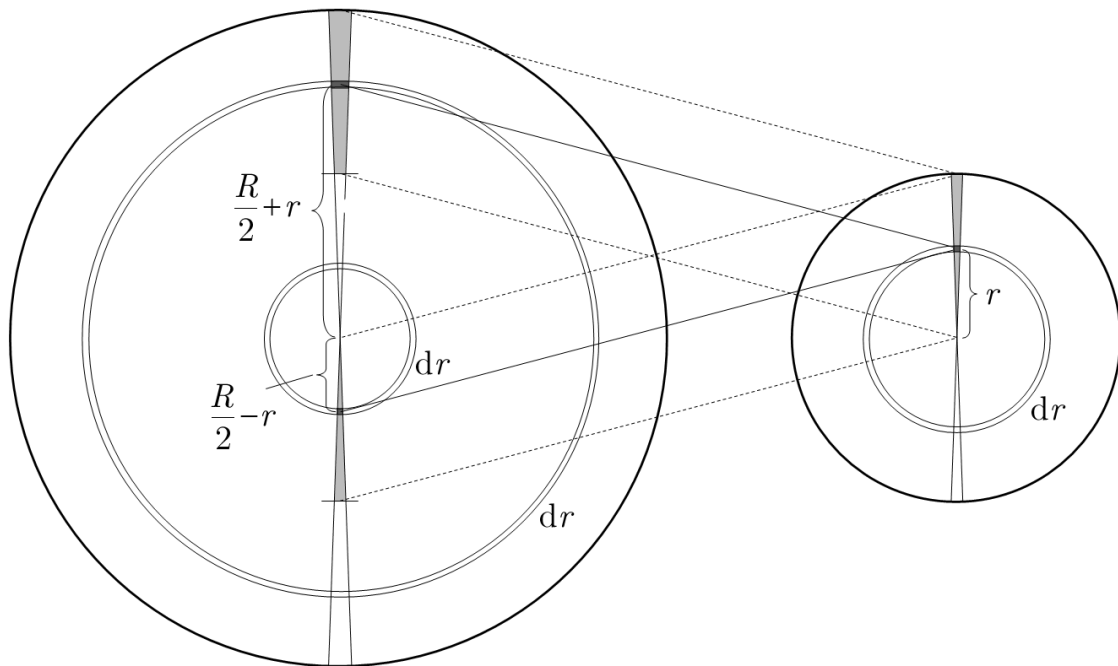
Pro $x > x_2$ je obsah mezikruží

$$\begin{aligned} S(x) &= \pi r_2^2 - \pi r_1^2 = \pi \left[x^2 \operatorname{tg}^2 \varepsilon - (x \operatorname{tg} \varepsilon - R)^2 \right] = \\ &= \pi \left[2Rx \operatorname{tg} \varepsilon - R^2 \right] = \pi R \left[2x \operatorname{tg} (n - 1) \varphi - R \right]. \end{aligned}$$

5 bodů

- b) Světelný tok vstupující do plochy podstavy válce o obsahu dS je roven světelnému toku dopadajícímu na odpovídající plochu o obsahu dS' stínítka: $d\Phi = E_0 dS = E dS'$, kde

$$E_0 = \frac{d\Phi}{dS} = \frac{\Phi}{S} = \frac{\Phi}{\pi R^2}.$$



Obr. R3

Stopa na stínítku má nejmenší rozměr v místě o souřadnici

$$x_1 = \frac{R}{2} \operatorname{cotg} \varepsilon.$$

Do každého místa světelného obrazce na stínítku dopadá světlo ze dvou směrů (obr. R3). Uvažujme na stínítku horní polovinu tenkého mezikruží s vnitřním

poloměrem $r \in (0; \frac{R}{2})$ a s elementární šířkou dr . Na ni dopadá světlo, které před lomem vychází z plochy horní poloviny mezikruží o poloměru $\frac{R}{2} + r$ a s elementární šířkou dr a světlo z plochy dolní poloviny mezikruží o poloměru $\frac{R}{2} - r$ a se stejnou elementární šířkou dr .

$$E(r) = E_0 \frac{dS(\text{sklo})}{dS'(\text{stínítka})} = E_0 \left(\frac{2\pi \left(\frac{R}{2} + r\right) dr}{2\pi r dr} + \frac{2\pi \left(\frac{R}{2} - r\right) dr}{2\pi r dr} \right) =$$

$$= E_0 \left(\frac{\frac{R}{2} + r}{r} + \frac{\frac{R}{2} - r}{r} \right) = E_0 \frac{R}{r}.$$

Pro $r = \frac{R}{2}$ (okraj světelné stopy) je $E = 2E_0$, pro $r \rightarrow 0$ je $E \rightarrow \infty$, to znamená, že okraj světelné stopy je ostrý (kontrastní) a směrem ke středu osvětlení roste a ve středu se blíží k nekonečnu (je to jakási obdoba ohniska u spojně čočky).

5 bodů

Poznámka: Výsledek je možné ověřit integrací osvětlení v celé ploše.

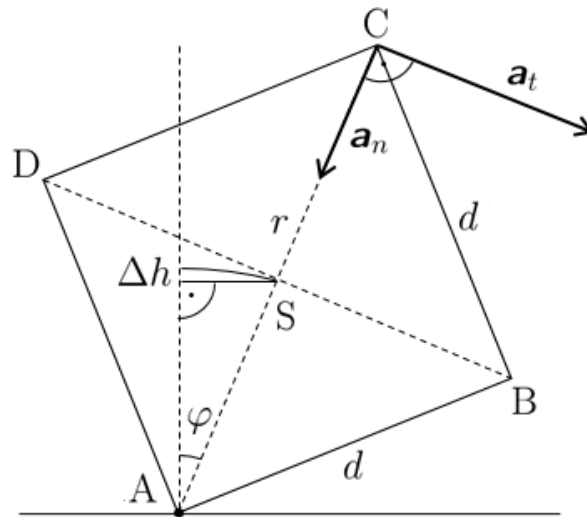
$$\Phi = \int_{(S)} E(r) dS = \int_0^{\frac{R}{2}} E_0 \frac{R}{r} \cdot 2\pi r dr = 2\pi R E_0 \int_0^{\frac{R}{2}} dr = 2\pi R E_0 [r]_0^{\frac{R}{2}} = \pi R^2 E_0.$$

6. Energie kondenzátoru po překmitnutí obvodu je téměř rovna součtu energie kondenzátoru a cívky před rozepnutím spínače:

$$\frac{1}{2} C U_2^2 \approx \frac{1}{2} C U_1^2 + \frac{1}{2} L I^2, \quad L = \frac{C (U_2^2 - U_1^2)}{I^2}.$$

Indukčnost cívky 1200 závitů z rozkladného transformátoru s uzavřeným jádrem je přibližně 1,6 H, s rovným jádrem 0,2 H.

7. Pohyb krychle v prostoru lze redukovat na rovinný pohyb jejího průmětu (čtverce) v nákresně.



Obr. R4

- a) Moment setrvačnosti krychle vzhledem k hraně je podle Steinerovy věty

$$J = \frac{1}{6}md^2 + m \left(\frac{\sqrt{2}}{2}d \right)^2 = \frac{2}{3}md^2.$$

Ze ZZME je úbytek potenciální energie roven přírůstku kinetické energie rotačního pohybu

$$mg \cdot \Delta h = \frac{1}{2}J\omega^2.$$

Po dosazení dostaneme

$$mg \left(\frac{\sqrt{2}}{2}d - \frac{\sqrt{2}}{2}d \cos \varphi \right) = \frac{1}{2} \cdot \frac{2}{3}md^2 \cdot \omega^2.$$

Z rovnice plyne

$$\omega = \sqrt{\frac{3\sqrt{2}g(1 - \cos \varphi)}{2d}}.$$

2 body

- b) Označme r poloměr otáčení protilehlé hrany. Velikost normálového zrychlení hrany je

$$a_n = r\omega^2 = \sqrt{2}d \cdot \frac{3\sqrt{2}g(1 - \cos \varphi)}{2d} = 3g(1 - \cos \varphi).$$

Velikost tečného zrychlení protilehlé hrany je

$$a_t = r\varepsilon = \sqrt{2}d \cdot \frac{M}{J} = \sqrt{2}d \cdot \frac{mg \cdot \frac{\sqrt{2}}{2}d \sin \varphi}{\frac{2}{3}md^2} = \frac{3}{2}g \sin \varphi.$$

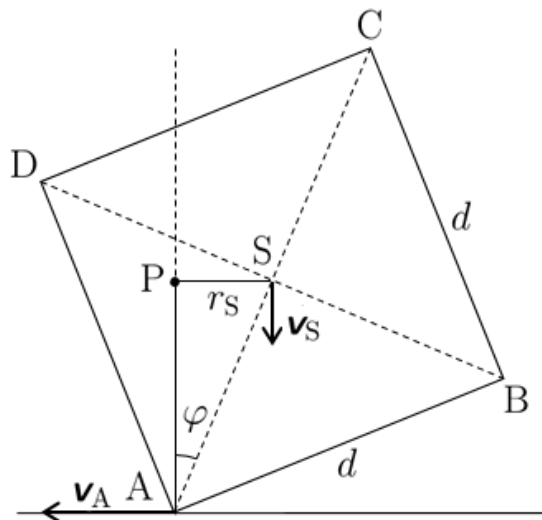
Maximální hodnoty dostaneme pro $\varphi = 45^\circ$:

$$a_{n,\max} = \frac{3(2 - \sqrt{2})}{4}g = 0,879g,$$

$$a_{t,\max} = \frac{3\sqrt{2}}{4}g = 1,06g.$$

3 body

- c) Tentokrát se těžiště pohybuje po svislé přímce, neboť na krychli působí pouze svislá tíhová síla a svislá reakce podložky (třecí síla je nulová). Pohyb krychle lze rozložit na translační pohyb svisle dolů a rotační pohyb kolem vodorovné osy procházející středem S, přičemž dotyková hrana krychle klouže po podložce (v průmětu bod A klouže po přímce).



Obr. R5

Ze ZZME plyne

$$mg \cdot \Delta h = \frac{1}{2}mv_S^2 + \frac{1}{2}J_S\omega^2,$$

kde v_S je velikost rychlosti posuvného pohybu středu krychle. Pomocí směrů okamžitých rychlostí \mathbf{v}_S bodu S a \mathbf{v}_A bodu A určíme okamžitý bod otáčení (pól pohybu) P. Pak platí

$$v_S = r_S\omega = \frac{\sqrt{2}}{2}d \sin \varphi \cdot \omega,$$

Po dosazení do rovnice ZZME dostaneme

$$mg \cdot \frac{\sqrt{2}}{2}d(1 - \cos \varphi) = \frac{1}{2}m \cdot \left(\frac{\sqrt{2}}{2}d \sin \varphi \cdot \omega \right)^2 + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{6}md^2 \cdot \omega^2,$$

po úpravě

$$\frac{\sqrt{2}}{2}g(1 - \cos \varphi) = \frac{1}{4}d\omega^2 \sin^2 \varphi + \frac{1}{12}d\omega^2.$$

Z rovnice plyne

$$\omega = \sqrt{\frac{6\sqrt{2}(1 - \cos \varphi)g}{(3\sin^2 \varphi + 1)d}}.$$

3 body

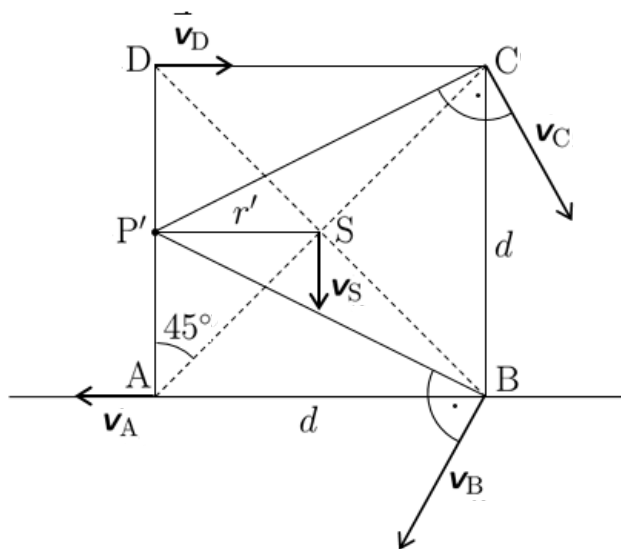
- d) Bezprostředně před dopadem je úhlová rychlost otáčení maximální, dosazením $\varphi = 45^\circ$ dostaneme její maximální hodnotu

$$\omega_{\max} = \sqrt{\frac{12(\sqrt{2}-1)g}{5d}}.$$

Pól pohybu P' je tentokrát ve středu průmětu hrany AD, proto platí

$$v_B = r' \omega_{\max} = \frac{\sqrt{5}}{2} d \cdot \sqrt{\frac{12(\sqrt{2}-1)g}{5d}} = \sqrt{3(\sqrt{2}-1)gd}.$$

2 body



Obr. R6