

63. ročník Fyzikálnej olympiády

v školskom roku 2021/2022

Katégória C

Domáce kolo – riešenie úloh

1) Korčuliar

Riešenie:

- a) Celkový čas t_c je súčtom času t_1 rovnomerného pohybu a t_2 rovnomerne zrýchleného pohybu so zrýchlením $-a$.

Pre rovnomerne zrýchlený pohyb (so záporným zrýchlením) v druhej časti trate máme

$$s_2 = v_1 t - \frac{1}{2} a t^2 \quad \text{a} \quad v = v_1 - a t .$$

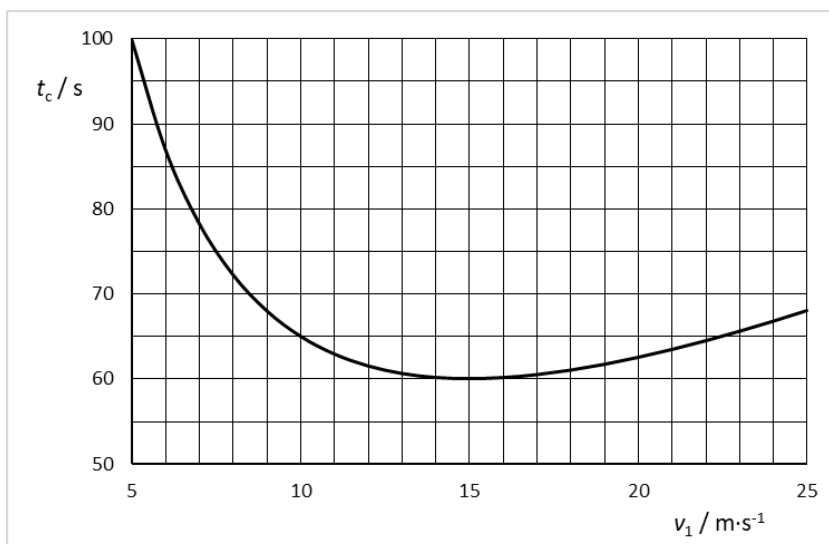
Pre zastavenie platí $v = 0$. Z rovnice pre rýchlosť dostávame

$$t_2 = \frac{v_1}{a} .$$

Celkový čas pohybu je potom

$$t_c = \frac{s_1}{v_1} + \frac{v_1}{a} = \frac{s_1 a + v_1^2}{v_1 a} .$$

Túto funkciu znázorňuje nasledujúci graf.



Obr. RC-1

Aby sa dosiahla dostatočná presnosť určenia hodnôt v minime funkcie treba obmedziť rozsahy hodnôt na oboch osiach, napr. podľa obrázku alebo ešte užší interval okolo minima. Graf zobrazenej funkcie by mal vyplňať celú plochu grafu. 4 b

- b) Z grafu určíme hodnoty minima funkcie $t_{cm} \approx 60$ s a $v_{1m} = 15$ m/s.

Pozn.: Je možné použiť aj funkciu „Riešiteľ“ programu MS EXCEL.

Vzťah pre t_c upravíme na tvar kvadratickej rovnice pre premennú v_1

$$v_1^2 - v_1 t_c a + s_1 a = 0.$$

Riešenie rovnice je

$$v_1 = \frac{a t_c \pm \sqrt{a^2 t_c^2 - 4 s_1 a}}{2}.$$

Pre jednotlivé hodnoty t_c dostávame vždy dve rôzne hodnoty rýchlosti, iba v jednom prípade je jediné riešenie, keď diskriminant rovnice je nulový, tzn.

$$t_{cm} = 2\sqrt{\frac{s_1}{a}}, \text{ pričom } v_{1m} = \frac{a t_{cm}}{2} = \sqrt{s_1 a}.$$

Pre dané hodnoty $t_{cm} \approx 60$ s, $v_{1m} \approx 15$ m·s⁻¹,
čo zodpovedá výsledkom získaným z grafu.

4 b

c) Pre rýchlosť v_{1m} je celková dráha korčuliara

$$s_{cm} = s_1 + \left(v_{1m} t_1 - \frac{1}{2} a t_1^2 \right) = s_1 + \frac{1}{2} \frac{v_{1m}^2}{a} = s_1 + \frac{1}{2} s_1 = \frac{3}{2} s_1.$$

Pre dané hodnoty $s_{cm} \approx 675$ m.

2 b

2) Pluto a Cháron

Riešenie:

Najprv vyjadríme zorné uhly v radiánoch

$$\beta = 0,084'' \frac{1^\circ}{3600''} \frac{\pi \text{ rad}}{180^\circ} = 4,07 \times 10^{-7} \text{ rad}, \text{ podobne } \gamma = 2,08 \times 10^{-7} \text{ rad a } \alpha = 3,39 \times 10^{-6} \text{ rad}.$$

a) Sústava Pluto – Cháron rotuje okolo spoločného hmotného stredu T s uhlovou rýchlosťou ω .
Vzdialenosť telies je d , vzdialenosť Pluta od bodu T je d_p . Určíme vzdialenosť d_p

$$M_p d_p = M_{ch} (d - d_p), \text{ odkiaľ máme } d_p = \frac{M_{ch}}{M_p + M_{ch}} d, \quad (1)$$

pričom $d \approx R \alpha$ (za predpokladu $R_{zp} \approx R$).

Pohyb telies po kružniciach so stredom T určuje sila vzájomnej príťažlivosti

$$M_p \omega^2 d_p = G \frac{M_p M_{ch}}{d^2} \quad \text{a} \quad M_{ch} \omega^2 (d - d_p) = G \frac{M_p M_{ch}}{d^2}. \quad (2)$$

Po dosadení (1) do rovnice pre Pluto určíme hmotnosť sústavy

$$M_{pc} = M_p + M_{ch} = \frac{\omega^2 d^3}{G} = \frac{4\pi^2 d^3}{GT^2}.$$

Hmotnosť Zeme určíme z jej polomeru R_z a zrýchlenia g

$$g = G \frac{M_z}{R_z^2}, \text{ odkiaľ } M_z = \frac{g R_z^2}{G}.$$

Hľadaný pomer

$$p = \frac{M_{pc}}{M_z} = \frac{4\pi^2 d^3}{T^2 g R_z^2} = \frac{4\pi^2 (R\alpha)^3}{T^2 g R_z^2}.$$

Pre dané hodnoty $p \approx 2,44 \times 10^{-3}$.

5 b

Pozn.: Ak uvážime najkratšiu vzdialenosť Zem-Pluto $R - R_{zs}$ dostaneme $p \approx 2,26 \times 10^{-3}$.

b) Určíme objem dvojice telies

$$V_{PC} = \frac{4}{3}\pi\left(\frac{D_P}{2}\right)^3 + \frac{4}{3}\pi\left(\frac{D_{Ch}}{2}\right)^3 = \frac{\pi}{6}R^3(\beta^3 + \gamma^3),$$

kde $D_P = R\beta$ a $D_{Ch} = R\gamma$.

Priemerná hustota telies

$$\rho = \frac{M_{PC}}{V_{PC}} = \frac{24\pi d^3}{GT^2(D_P^3 + D_{Ch}^3)} = \frac{24\pi\alpha^3}{GT^2(\beta^3 + \gamma^3)}.$$

Pre dané hodnoty $\rho \approx 1,89 \cdot 10^3 \text{ kg}\cdot\text{m}^{-3}$.

3 b

c) Podľa 3. Keplerovho zákona pre obežné doby okolo centrálného telesa (Slnka) platí

$$\left(\frac{R_{PS}}{R_{ZS}}\right)^3 = \left(\frac{T_P}{T_Z}\right)^2, \text{ odkiaľ máme } T_P = \left(\frac{R_{PS}}{R_{ZS}}\right)^{\frac{3}{2}} T_Z,$$

kde $T_Z = 365,25$ dňa.

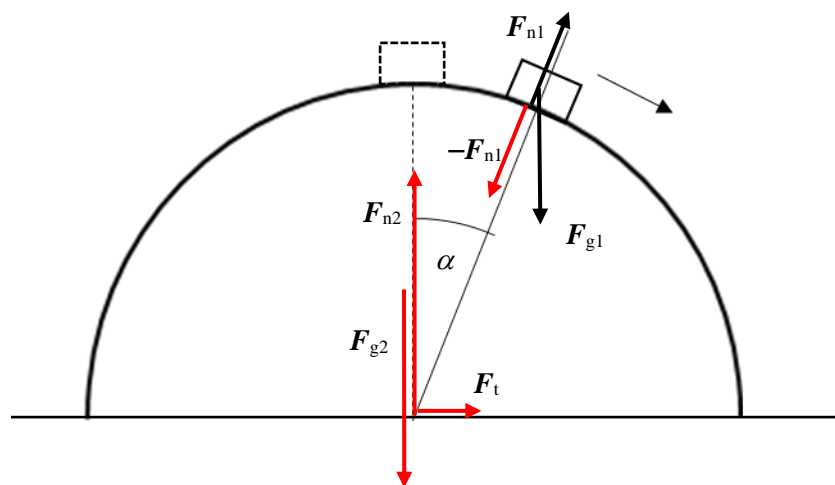
Pre dané hodnoty $T_P \approx 8,78 \cdot 10^4$ dňa ≈ 240 rokov.

2 b

3) Pohyb s trením

Riešenie:

a)



Obr. RC-2

Opis síl:

Na teliesko pôsobí: 1) tiažová sila F_{g1} , 2) tlaková sila polgule F_{n1} . Dotyčnicová zložka tiažovej sily $F_{g1} \sin\alpha$ spôsobí zrýchlenie pohybu telieska, tzn. zvyšovanie rýchlosti pohybu. Tým narastá aj dostredivé zrýchlenie, ktoré je dané dostredivou zložkou tiažovej sily zmenšenej o normálovú tlakovú silu, t.j. silou $F_{g1} \cos\alpha - F_{n1}$. S rastom dostredivého zrýchlenia klesá tlaková sila až na nulovú hodnotu, kedy sa teliesko od povrchu polgule oddelí a pokračuje voľným pohybom (šikmým vrhom) k podložke.

Na polguľu pôsobí: 1) tiažová sila F_{g2} , 2) tlaková sila telieska $-F_{n1}$, 3) tlaková sila podložky F_{n2} a 4) trecia sila F , medzi polguľou a podložkou. Kým je polguľa v pokoji, vodorovná zložka tlakovej sily telieska $F_{n1} \sin\alpha$ je kompenzovaná silou trenia F_t . Polguľa sa pohne, ak sila $F_{n1} \sin\alpha$ prekročí hodnotu maximálneho statického trenia $f F_{n2}$.

2 b

- b) V smere kolmom na povrch polgule, v rovine pohybu telieska platí pohybová rovnica

$$m \frac{v^2}{R} = m g \cos \alpha - F_{n1}. \quad (1)$$

Keďže neuvažujeme trenie medzi telieskom a polguľou, zachováva sa mechanická energia telieska, tzn. nadobudnutá kinetická energia telieska je rovná zmene potenciálnej energie telieska

$$\frac{1}{2} m v^2 = m g R (1 - \cos \alpha). \quad (2)$$

Určíme maximálny uhol α_{\max} , pri ktorom teliesko stráca kontakt s polguľou. Tento uhol je daný podmienkou $F_{n1} = 0$. Z rovníc (1) a (2) dostávame

$$\cos \alpha_{\max} = \frac{2}{3}, \text{ odkiaľ } \alpha_{\max} = 48,2^\circ. \quad 2 \text{ b}$$

- c) Ak polguľa stojí, pôsobí na ňu sila statického trenia $F_t \leq f F_{n2}$. Polguľa sa pohne, ak sila trenia prekročí túto hodnotu. Určíme faktor trenia f pre hraničnú podmienku statického trenia $F_t = f F_{n2}$. Výslednica síl v zvislom smere je nulová, tzn. platí

$$F_{n2} = M g + F_{n1} \cos \alpha_p \quad (3)$$

a vo vodorovnom smere

$$F_t = F_{n1} \sin \alpha_p. \quad (4)$$

Z uvedených rovníc vyjadríme silu trenia

$$F_t = m g (3 \cos \alpha_p - 2) \sin \alpha_p$$

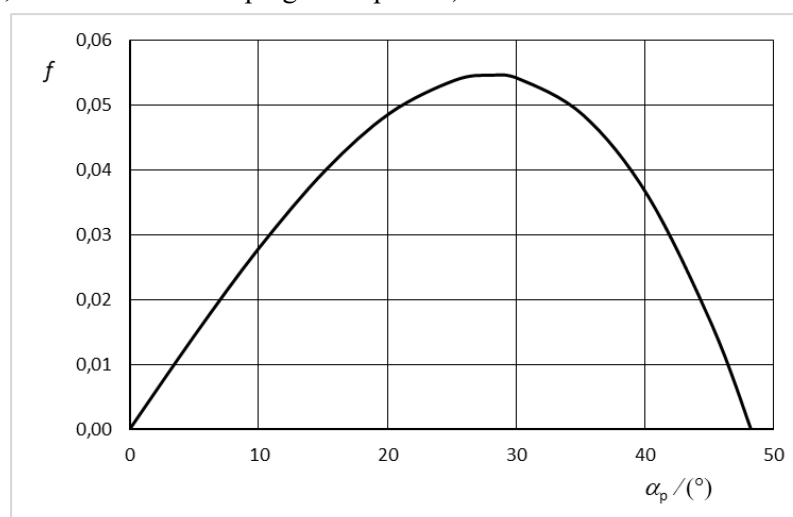
a normálovú silu

$$F_{n2} = M g - m g (2 - 3 \cos \alpha_p) \cos \alpha_p.$$

Hľadaný faktor statického trenia

$$f = \frac{(3 \cos \alpha_p - 2) \sin \alpha_p}{p + (3 \cos \alpha_p - 2) \cos \alpha_p} = f(\alpha_p). \quad 2 \text{ b}$$

- d) Graf f ako funkcie α_p . Graf zostrojíme pre interval $0 \leq \alpha_p \leq \alpha_{\max}$. (Pre uhly $\alpha > \alpha_{\max}$ pohyb polgule nemôže nastať, lebo teliesko už na polguľu nepôsobí)



Z grafu určíme maximálnu hranicu faktoru trenia, pre ktorý môže k pohybu polgule dôjsť $f_m \approx 0,55$, a uhol $\alpha_m \approx 28^\circ$. 2 b

Poznámka:

Maximum možno nájsť, ak vieme derivovať. Keďže derivácia funkcie predstavuje smernicu dotyčnice ku grafu funkcie, vo vrchole (maxime) je nulová. Maximum preto môžeme nájsť pomocou nulovej derivácie funkcie $f = f(\alpha_p)$. Derivácia funkcie má tvar

$$\frac{df}{d\alpha_p} = \frac{[3(\cos^2 \alpha_p - \sin^2 \alpha_p) - 2 \cos \alpha_p][p + (3 \cos \alpha_p - 2) \cos \alpha_p] + 2(3 \cos \alpha_p - 2)(3 \cos \alpha_p - 1) \sin^2 \alpha_p}{[p + (3 \cos \alpha_p - 2) \cos \alpha_p]^2}.$$

Ak položíme čitateľ rovný nule, dostaneme po úprave kvadratickú rovnicu

$$3 \cos^2 \alpha_m (3 + 2p) - 2 \cos \alpha_m (p + 6) + 4 - 3p = 0,$$

ktorá má riešenie

$$\cos \alpha_m = \frac{(p + 6) \pm \sqrt{19p^2 + 15p}}{6(2p + 3)}, \text{ fyzikálny význam má } \cos \alpha_m > 0, \text{ tzn. znamienko (+).}$$

Pre daný pomer hmotností $p = 5$ dostávame $\alpha_m \approx 27,95^\circ$, čo súhlasí s hodnotou určenou z grafu.

- e) Pre $f_1 = 0,04$ dôjde k pohybu polgule pri dosiahnutí uhlu $\alpha_{p1} \approx 15,2^\circ$. Pre faktor $f_2 = 0,06$ k pohybu polgule nedôjde. 2 b

4) Plyn v spojených nádobách

Riešenie:

- a) Pre jednotlivé plyny platí stavová rovnica ideálneho plynu

$$p_1 V = n_1 R T_1 \quad \text{a} \quad p_2 V = n_2 R T_2,$$

odkiaľ máme

$$T_1 = \frac{p_1 V}{n_1 R} \quad \text{a} \quad T_2 = \frac{p_2 V}{n_2 R}.$$

Pre dané hodnoty $T_1 \approx 301 \text{ K}$, $t_1 \approx 27,5^\circ \text{C}$, $T_2 \approx 401 \text{ K}$, $t_2 \approx 127,8^\circ \text{C}$. 4 b

- b) Po otvorení ventilu plyny prenikajú do druhej nádoby s nulovým parciálnym tlakom príslušného plynu. Keďže sú plyny tepelne izolované od okolia, ich celková vnútorná energia sa nezmení. Keďže dochádza k zmene teploty plynov v dôsledku vyrovnávania teploty v sústave, je zmena vnútornej energie plynov rovnaká ale opačného znamienka

$$C_{V1} (T_1 - T_3) = - C_{V2} (T_2 - T_3),$$

kde tepelné kapacity

$$C_{V1} = \frac{3}{2} n_1 R, \quad C_{V2} = \frac{5}{2} n_2 R.$$

(Jednoatómový plyn He má $s = 3$ stupne voľnosti, dvojátómový N_2 má $s = 5$)

Z predchádzajúcich rovníc určíme výslednú teplotu zmesi plynov

$$T_3 = \frac{3 n_1 T_1 + 5 n_2 T_2}{3 n_1 + 5 n_2}.$$

Pre dané hodnoty $T_3 \approx 372 \text{ K}$, $t_3 \approx 99,3^\circ \text{C}$. 3 b

Tlak zmesi plynov je súčtom parciálnych tlakov jednotlivých zložiek

$$p_3 = \frac{n_1 R T_3}{2V} + \frac{n_2 R T_3}{2V} = (n_1 + n_2) \frac{R T_3}{2V} = \frac{n_1 + n_2}{2} \frac{3 p_1 + 5 p_2}{3 n_1 + 5 n_2}.$$

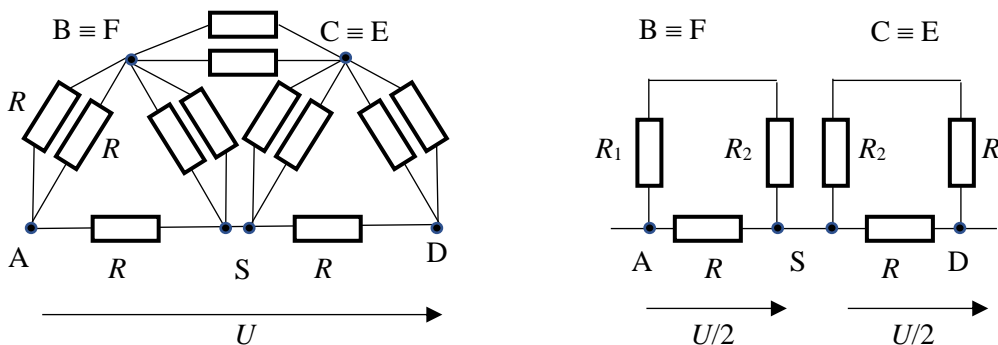
Pre dané hodnoty $p_3 \approx 77,4 \text{ kPa}$. 3 b

5) Elektrická poduška

Riešenie:

- a) Priečky siete majú rovnaký odpor $R = ar$.

Keďže je obvod symetrický vzhľadom na os AD, majú uzly B a F rovnaký potenciál a možno ich preto vodivo spojiť. Rovnako uzly C a E. Taktiež stredy priečok BC a EF majú rovnaký potenciál ako stred S, a tak môžeme tieto body vodivo spojiť. Obvod prekreslíme.



Obr. RC-3

Na obrázku vľavo sú naznačené odpory po spojení uzlov B F a C E. Hornú spojku s odporom $R/2$ rozdelíme na polovice s odporami $R/4$ a tie pripojíme k stred S. Tak dostaneme obvod vpravo, kde

$$R_1 = \frac{R}{2} \quad \text{a} \quad R_2 = \frac{(R/2)(R/4)}{(R/2)+(R/4)} = \frac{R}{6}.$$

Medzi uzlami AS je napätie $U/2$, takže výkon na tejto polovici AS obvodu je

$$P_{AS} = \frac{(U/2)^2}{R} + \frac{(U/2)^2}{R_1 + R_2} = \frac{U^2}{4} \left(\frac{1}{R} + \frac{1}{(R/2)+(R/6)} \right) = \frac{5U^2}{8R} = \frac{5U^2}{8ar}.$$

Celkový výkon $P = 2P_{AS} = \frac{5U^2}{4ar}$. Pre dané hodnoty $P \approx 45,0 \text{ W}$.

4 b

- b) Napätie $U_{AS} = U/2$ sa rozdelí medzi vetvy AF a FS priamoúmerne odporom R_1 a R_2

$$U_{AF} = \frac{U}{2} \frac{R_1}{R_1 + R_2} = \frac{3}{8}U, \quad U_{FS} = \frac{U}{2} - U_{AF} = \frac{1}{8}U, \quad U_{EF} = U - 2U_{AF} = \frac{1}{4}U.$$

Výkony v jednotlivých vetvách sú

$$P_{AS} = \frac{1}{R} \left(\frac{U}{2} \right)^2 = \frac{U^2}{4ar}, \quad P_{AF} = \frac{U_{AF}^2}{R} = \frac{9}{64} \frac{U^2}{R} = \frac{9U^2}{64ar},$$

$$P_{FS} = \frac{1}{R} \left(\frac{U}{8} \right)^2 = \frac{U^2}{64ar}, \quad P_{EF} = \frac{U_{EF}^2}{R} = \frac{1}{R} \left(\frac{1}{4}U \right)^2 = \frac{U^2}{16ar}.$$

Môžeme sa presvedčiť o správnosti

$$P = 2P_{AS} + 4P_{AF} + 4P_{FS} + 2P_{EF} = 2 \frac{U^2}{4ar} + 4 \frac{9U^2}{64ar} + 4 \frac{U^2}{64ar} + 2 \frac{U^2}{16ar} = \frac{5U^2}{4ar}.$$

Pre dané hodnoty $P_{AS} \approx 9,0 \text{ W}$, $P_{AF} \approx 5,1 \text{ W}$, $P_{FS} \approx 0,56 \text{ W}$, $P_{EF} \approx 2,3 \text{ W}$.

4 b

Z výsledkov je zrejmé, že výkon podušky je primeraný, pričom najviac hreje priamy vodič AD (18 W), a celkom dobre hrejú aj obvodové spojky. K uvoľňovaniu tepla iba nepatrne prispievajú spojky z uzlov B, C, E a F so stredom S. Tieto spojky však sú dôležité pre udržanie tvaru siete.

2 b

6) Chladienie plechu

Riešenie:

Za dobu τ prejde daným miestom úsek pásu s dĺžkou $a = v \tau$ a hmotnosťou

$$m = \rho_0 V = \rho_0 a d h = \rho_0 d h v \tau.$$

Odobrané teplo pri ochladiení na výslednú teplotu

$$Q_{11} = m c_o (t_1 - t_2) = \rho_0 d h v \tau c_o (t_1 - t_2).$$

Voda sa zohreje na teplotu varu t_v a potom zmení skupenstvo na paru. Plechu odoberie príslušné teplo

$$Q_{12} = m_v c_v (t_v - t_0) + m_v l_v = \rho_v V [c_v (t_v - t_0) + l_v].$$

Z rovnosti $Q_{11} = Q_{12}$ po dosadení dostávame objem vody, ktorý pretečie chladiacim zariadením za jednotku času

$$q = \frac{V}{\tau} = \frac{\rho_0 d h v c_o (t_1 - t_2)}{\rho_v [c_v (t_v - t_0) + l_v]}.$$
 8 b

Z tabuliek zistíme konštanty: hustota ocele $\rho_0 = 7,8 \cdot 10^3 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$, hustota vody $\rho_v = 1,0 \cdot 10^3 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$, hmotnostná tepelná kapacita ocele $c_o = 450 \text{ J} \cdot \text{kg}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ a vody $c_v = 4,2 \cdot 10^3 \text{ J} \cdot \text{kg}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$, hmotnostné skupenské teplo varu vody $l_v = 2,26 \text{ MJ} \cdot \text{kg}^{-1}$, teplota varu vody pri normálnom tlaku $t_v = 100 \text{ }^\circ\text{C}$.

Po dosadení $Q = 1,9 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1} = 1,9 \text{ l} \cdot \text{s}^{-1}$.

2 b

7) Vyšetrovanie kmitov fyzikálneho kyvadla – experimentálna úloha

Podľa úrovne spracovania 0 – 10 b

63. ročník Fyzikálnej olympiády – Úlohy domáceho kola kategórie C

Autori návrhov úloh:

Lubomír Konrád (1 až 6), Ivo Čáp (7)

Recenzia:

Aba Teleki, Lubomír Mucha

Preklad textu úloh do maďarského jazyka:

Aba Teleki

Redakcia:

Ivo Čáp

Vydal:

Slovenská komisia fyzikálnej olympiády

IUVENTA – Slovenský inštitút mládeže, Bratislava 2021