**1. feladat. Töltött korongok.** Két vékony, 5 cm sugarú fémkorongot szigetelő fonállal, egymással párhuzamosan felfüggesztünk (lásd *1.a*) *ábra*). A korongok egymáshoz közel (mondjuk 2 mm-re) vannak.

1. Számítsuk ki a korongok között ható erőt, ha kicsiny +q és -q töltéseket viszünk rájuk. Mivel q kicsi, a korongok elmozdulását és a kisülés lehetőségét nem kell figyelembe vennünk.

2. Ezután vizsgáljunk egyetlen korongot. Határozzuk meg a felületi töltéseloszlást egy R sugarú, +q töltésű, magában álló fémkorongon (ez a töltéseloszlás hasznos lehet a következő kérdés megválaszolásához).

Ezután mindkét korongot +q töltéssel látjuk el, majd egy harmadik,  $R^* > 5$  cm sugarú, semleges fémkorongot helyezünk a kettő közé egy szigetelő fonálon. A három korong egymással párhuzamos, középpontjaik pedig ugyanazon a vízszintes egyenesen fekszenek (síkjukra merőlegesen nézve tehát koncentrikus köröknek tűnnek). Ezt az állapotot mutatja az 1.c) ábra.

3. Mekkora a középső korong  $R^*$  sugara, ha a két szélső, töltött lemezre ható elektrosztatikus erő nulla? (Az élek hatását hanyagoljuk el a feladatban.)

2. feladat. Henger ütközés. Egy M tömegű, R sugarú üreges henger nyugszik a vízszintes síkon. A henger belsejében egy m tömegű, r sugarú tömör korong található. Kezdetben a korong középpontja l távolságra van a henger középpontjától, és y-irányban mozog v sebességgel a 2. ábrán látható módon. Ha mást nem kötünk ki, minden ütközés rugalmas, és a súrlódás mindig elhanyagolható.



1. Határozzuk meg a korong és a henger sebességének x- és y-komponenseit közvetlenül az első ütközés után. A választ m, M, v és  $\vartheta$  függvényében adjuk meg.

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>A versenyről részletes információ található a KöMaL honlapján (lásd Aktuális/WoPhO).

A feladatokat angolból fordította: Szabó Attila.

A megoldások beküldési határideje: 2011. június 30.

2. Határozzuk meg a korong és a henger sebességének x- és y-komponenseit közvetlenül a második ütközés után. A választ m, M, v és  $\vartheta$  függvényében adjuk meg.

3. Ha kezdetben a korong helyzete l = (R - r)/2, határozzuk meg a korong és a henger sebességének x- és ykomponenseit közvetlenül az n-edik ütközés után.

4. Milyen feltételnek kell *l*-re teljesülnie, hogy a korong az *n*-edik ütközés után *y*-irányú sebességgel mozogjon, és az *M* henger nyugalomban maradjon? Határozzuk meg a henger középpontjának két egymást követő nyugalmi helyzete közötti távolságot.

5. Ebben a részben a korong és a henger közötti súrlódás nem hanyagolható el. Az 1. részhez hasonlóan a henger nyugalomban van, a korong középpontja pedig l < (R - r) távolságra van a henger középpontjától, és *y*-irányú sebességgel mozog a 2. ábrán látható módon. Feltéve, hogy az ütközés folyamata során az érintkezési pont nem csúszik el, határozzuk meg a korong és a henger szögsebességét közvetlenül az első ütközés után.

## 3. feladat. Szigetelő hullámvezető lemez.

1. Teljes visszaverődés. Egy polarizált monokromatikus elektromágneses síkhullám elektromos tere általánosan  $E(\mathbf{r}, t) = E \exp(\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t)$  alakban adható meg, ahol E a hullám amplitúdója,  $\mathbf{k}$  a hullámszámvektor és  $\omega$  a körfrekvencia. Tegyük fel, hogy egy  $n_1$  törésmutatójú közegben  $\omega$  körfrekvenciájú monokromatikus síkhullám terjed, ami elér egy  $n_2$  törésmutatójú közeget. A bejövő hullám  $\vartheta_i$  szöget zár be a határfelület beesési merőlegesével. A probléma során csak transzverzálisan polarizált hullámokkal foglalkozunk, azaz olyanokkal, amelyekben az elektromos mező merőleges a beesési síkra. Egyik közeg sem mágneses.



1. Ha  $n_1 > n_2$ , létezik egy  $\vartheta_c$  határszög, amelyre teljesül, hogy a  $\vartheta_i > \vartheta_c$  szög alatt beérkező hullámok teljesen visszaverődnek (total internal reflection: TIR). A visszavert hullám fázisa  $\delta$ -val késik a bejövőhöz képest. Vezessük le  $\delta$ -t, és adjuk meg  $n_1$ ,  $n_2$ , és  $\vartheta_i$  függvényében.

2. A szükséges határfeltételek felhasználásával adjuk meg a visszaverődés R mértékét  $n_1 > n_2$  esetén. Mutassuk meg, hogy a hullám teljesen visszaverődik minden  $\vartheta_i > \vartheta_c$  esetén.

2. Erősítő fáziscsatolás. A legegyszerűbb dielektromos hullámvezető egy d vastagságú,  $n_1$  törésmutatójú síklemez, amit homogén,  $n_2$  törésmutatójú közeg vesz körül  $(n_1 > n_2)$ . TIR esetén a lemez felhasználható hullámok veszteség nélküli továbbítására, feltéve, hogy a hullámok interferenciája erősítő, azaz a hullámfrontok megmaradnak a hullám terjedése során a hullámvezetőben. A hullámszámok vákuumban, az  $n_1$  és az  $n_2$  törésmutatójú közegben rendre  $k_0$ ,  $k_1$ , és  $k_2$ .



1. Határozzuk meg az erősítő fáziscsatolás szükséges feltételét.

2. A hullámot csak  $\vartheta$  bizonyos értékei esetén lehet veszteségmentesen továbbítani. Mutassuk meg, hogy  $\vartheta$ -nak ki kell elégítenie a következő egyenletet:

(1) 
$$k_1 d \cos \vartheta - \delta = m\pi; \quad m = 0, 1, 2, \dots$$

Igazoljuk, hogy a fenti egyenlet így is felírható:

(2) 
$$\sqrt{u^2 + v^2} = \frac{k_0 d}{2} \sqrt{n_1^2 - n_2^2}$$

(3) 
$$u \tan u = v \quad \text{vagy} \quad u \cot u = v,$$

ha  $u = \frac{k_1 d}{2} \cos \vartheta$  és  $v = \frac{d}{2} \sqrt{k_1^2 \sin^2 \vartheta - k_2^2}.$ 

3. Māxwell-egyenletek. A Maxwell-féle hullámegyenlet egy  $\varepsilon$  relatív dielektromos állandójú közegben az elektromos térerősségre:

(4) 
$$\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}\right) \boldsymbol{E}(\boldsymbol{r}, t) = \varepsilon \varepsilon_0 \mu_0 \frac{\partial^2 \boldsymbol{E}(\boldsymbol{r}, t)}{\partial t^2}$$

A 3.c) ábrán látható hullámvezető lemez esetén  $\varepsilon = n_1^2$ , ha 0 < z < d, különben pedig  $\varepsilon = n_2^2$ . Olyan koordinátarendszerben, amelyben a hullám az xz-síkban terjed, az elektromos térerősség általánosan

(5) 
$$\boldsymbol{E}(\boldsymbol{r},t) = \boldsymbol{E}(x,z,t) = \boldsymbol{E}(z) \exp\left(i(\beta x - \omega t)\right)$$

alakban adható meg, ahol  $\beta$  az effektív terjedési állandó a hullámvezetőben, figyelembe véve a rendszer eltolási szimmetriáját az x-tengely irányában. A transzverzálisan polarizált hullámok továbbítása esetén  $\boldsymbol{E}(z)$  y-irányú, továbbá  $\boldsymbol{E}(\boldsymbol{r},t)$ -nek egyszerű harmonikus rezgésnek kell lennie a rétegen belül, azon kívül pedig exponenciálisan kell lecsengenie.



1. Mi a kapcsolat  $\beta$ ,  $k_1$  és  $\vartheta$  között?

2. A z = 0 és z = d értéknél felírható határfeltételek felhasználásával vezessük le a hullámvezetés 2. részben megkapott feltételét a Maxwell-egyenletekből.

4. Normál módusok. A normál módusok  $\vartheta$  azon értékeihez kötődnek, amikor a lemezben hullámvezetés történik. Az m = 0-hoz (lásd 2. rész) tartozó módus az alapmódus (legalacsonyabb módus, első módus), az m = 1-hez tartozó módus a második módus stb.

1. Vázoljunk fel az (u, v) koordinátarendszerben a (2) és a (3) egyenleteket leíró görbéket. Határozzuk meg annak szükséges feltételét, hogy csak egy normál módus létezzen.

2. Mutassuk meg, hogy a szigetelő lemez által támogatott módusok maximális száma

(6) 
$$M = \left\lceil \frac{k_0 d}{\pi} \sqrt{n_1^2 - n_2^2} \right\rceil,$$

ahol [x] azt a legkisebb egész számot jelöli, amely legalább akkora, mint x.

3. Igazoljuk, hogy a körfrekvencia minden

(7) 
$$\Delta\omega = \frac{\pi c}{d\sqrt{n_1^2 - n_2^2}}$$

emelkedése a módusok számát eggyel növeli.

4. Az (1) egyenlet alapján mutassuk meg, hogy a csoportsebesség  $(\partial \omega / \partial \beta)$  minden támogatott normál módusra

(8) 
$$v_g = \frac{d\tan\vartheta + \frac{\partial\delta}{\partial\beta}}{\frac{n_1d}{c\cos\vartheta} - \frac{\partial\delta}{\partial\omega}}.$$

5. Mutassuk meg, hogy az L távolság befutásához szükséges idők közötti legnagyobb időkülönbség a különböző módusokban terjedő hullámok esetén

(9) 
$$\tau = \frac{L}{c}(n_1 - n_2)$$

6. Legyen  $n_1 = 1,7$ ;  $n_2 = 1,5$ ;  $\lambda = 800$  nm (vákuumban) és  $d = 1\mu$ m. Határozzuk meg az összes módust  $\vartheta > \vartheta_c$ -re. Ábrázoljuk az E(z) elektromos térerősséget ezekre a módusokra.

4. feladat. Mágneses dipólus rezgése. Egy  $m_1$  mágneses nyomatékkal rendelkező dipólust helyezünk az origóba, melynek mágneses nyomaték-vektora a +x irányba mutat.

1. Határozzuk meg a mágneses indukciót a tér minden pontjában.

2. Egy másik dipólust helyezünk az origótól r távolságra, ennek helyvektora  $\vartheta$  szöget zár be az x-tengellyel. A második dipólus  $m_2$  mágneses nyomatéka  $\alpha$  szöget zár be az x-tengellyel. Az elrendezés a 4. *ábrán* látható. Határozzuk meg a második dipólusra ható forgatónyomatékot.



3. Határozzuk meg a két dipólus közti kölcsönhatási energiát.

4. Határozzuk meg a második dipólusra ható erőt.

5. A két dipólust egy elhanyagolható tömegű fonállal összekötjük úgy, hogy a kettő távolsága r maradjon. Míg az első dipólus helye és iránya rögzített, a második szabadon mozoghat (r távolságban) az ábra síkjában, és irányítottsága is szabadon változhat. Írjuk fel a második dipólus mozgásegyenletét. A második dipólus tömege és tehetetlenségi nyomatéka rendre m és I.

6. Kezdetben a második dipólus rögzítve van az x-tengelyen, a mágneses nyomatéka  $\alpha_0 \ll 1$  szöget zár be az x-tengellyel. A második dipólus rögzítését t = 0-kor feloldjuk. Írjuk fel a második dipólus mozgásegyenletét, figyelembe véve, hogy  $\vartheta$  és  $\alpha$  kicsi. Legyen  $I = mr^2/5$ .

7. A rendszer harmonikus rezgést végez. Határozzuk meg a rezgés normál módusainak frekvenciáit. A rendszer normál módusban van, ha a rezgés paraméterei fázisban vannak, azaz így írhatók fel:  $\vartheta = \vartheta_0 \cos(\omega t + \varphi)$  és  $\alpha = \alpha_0 \cos(\omega t + \varphi)$ .  $\omega$ -nak két lehetséges értéke van (jelölje ezeket  $\omega_1$  és  $\omega_2$ ). Határozzuk meg  $\omega_1$  és  $\omega_2$  értékét.

8. Az egyes normál módusokra határozzuk meg α és θ amplitúdóinak hányadosát, c<sub>1</sub> = α<sub>1</sub>/θ<sub>1</sub>-et és c<sub>2</sub> = α<sub>2</sub>/θ<sub>2</sub>-t.
9. A rendszert a következő összefüggések írják le:

$$\vartheta = \vartheta_1 \cos(\omega_1 t + \varphi_1) + \vartheta_2 \cos(\omega_2 t + \varphi_2);$$
  
$$\alpha = c_1 \vartheta_1 \cos(\omega_1 t + \varphi_1) + c_2 \vartheta_2 \cos(\omega_2 t + \varphi_2).$$

A kezdeti feltételek felhasználásával határozzuk meg $\vartheta_1,\,\varphi_1,\,\vartheta_2$  és  $\varphi_2$  értékét.

5. feladat. Csavaros kötél. Két egyforma, m tömegű fémcsíkot egy nagy, súrlódásmentes hengerre helyezünk. A csíkokat két rugalmas kötéllel kötjük össze, úgy, hogy a kötelek nyújtatlanok és párhuzamosak egymással. A kötelek rugóállandója k és követik a Hooke-törvényt. A kötelek rögzítési pontja mindkét csíkon egy átmérő két végpontján van. Az így kapott eszközt az 5. ábra mutatja. Az A csíkot a hengerre csavarozzuk, míg a B csík szabadon mozoghat és foroghat a henger tengelye körül.

1. A hengert függőleges helyzetbe állítjuk állandó g nehézségi erőtérben úgy, hogy az A csík a B csík fölé kerüljön. A B csíkot ezután N-szer körbeforgatjuk, a két csík közti távolságot  $x_0$  értéken tartva. Ezután a B csík forgását meggátoljuk egy csavarral, ahogy az 5. ábrán láthatjuk.



5. ábra. Az eszköz kezdeti elrendezésében. A csavar a B csík forgásának meggátlására használható

a) Adjunk meg egy olyan egyenletet, amelyből a paraméterek numerikus értékeinek ismeretében  $x_1$ , az új egyensúlyi helyzet meghatározható.

b) Bizonyos feltételek mellett a fémcsík harmonikus rezgést végez. Határozzuk meg a kis  $\Delta x$  amplitúdójú rezgések frekvenciáját k, r, N,  $x_0$  és  $x_1$  függvényében.

2. A hengert újra vízszintes helyzetbe hozzuk, a köteleket visszaállítjuk eredeti állapotukba, és a forgását megakadályozzuk a csavarral.

a) A B csíkra F vízszintes feszítőerővel hatunk. Ha az erőt nagyon lassan, fokozatosan növeljük, a kötelek  $F_0$  erőnél szakadnak el. Mekkora a legkisebb minimális állandó erő, amely a kötelek elszakításához szükséges?

b) A B csíkot a rögzítés előtt N-szer körbeforgatjuk, a köteleket nyújtatlanul tartva. Határozzuk meg a kötelek elszakításához szükséges minimális erőt, ha az erőt

(*i*) nagyon lassan növeljük,

(ii) állandó értéken tartjuk.

3. A rendszer eredeti vízszintes helyzetében van. A *B* csík rögzítését feloldjuk és  $\vartheta_0$  szöggel elforgatjuk, miközben a két csík távolsága  $x_0$  marad, majd elengedjük (kezdetben  $\dot{x}(0) = 0$  és  $\dot{\vartheta}(0) = 0$ ).

a) Írjuk fel a B csík mozgásegyenletét.

b) Oldjuk meg a mozgásegyenletet x(t)-re és  $\vartheta(t)$ -re.

c) Adjuk meg a maximális sebességet és szögsebességet, valamint a csíkok összeütközéséig eltelő T időt.

6. feladat. Folyékony levegő. Oxigén és nitrogén keverékét tartjuk egy zárt, egyik végén dugattyúval ellátott tartályban állandó T = 77,4 K hőmérsékleten. A gázkeverék teljes anyagmennyisége 1,1 mol, kezdeti nyomása 0,5 atm. A dugattyú segítségével a gázkeveréket állandó hőmérsékleten lassan összenyomjuk.

Elfogadható közelítésekkel élve ábrázoljuk a rendszer nyomását a térfogat függvényében a kezdeti térfogat tizedéig, ha az oxigén és a nitrogén anyagmennyiségének aránya  $(n_{O_2}/n_{N_2})$ 

- (a) 1/9;
- $(b) \ 2/9;$
- (c) 1/4.

Határozzuk meg a nyomás és a térfogat értékét ezen izotermák jellegzetes pontjaiban.

A következő adatok állnak rendelkezésünkre:

- 1 atm nyomáson a folyékony nitrogén forráspontja: 77,4 K;
- 1 atm nyomáson a folyékony oxigén forráspontja: 90,2 K;
- -az oxigén párolgáshője: 213 J/g.

7. feladat. Csúszó hasáb. Egy 2b magasságú, 2a hosszúságú, M tömegű, téglatest alakú hasáb nyugszik érdes talajon, ahol a csúszási súrlódási együttható  $\mu$ . A hasábot egy erős ütéssel mozgásba hozzuk úgy, hogy az hirtelen  $v_0$  vízszintes sebességet kap. Bizonyos körülmények között a hasáb hátsó vége felemelkedik és a hasáb forogni is fog az alsó elülső éle körül, ami a talajon marad.



6.a) ábra. A hasáb, miután megkapta kezdeti sebességét

1. Vezessük le a hasáb forgómozgásának egyenletét  $\theta$ , a, b,  $\mu$  és g függvényében.

2. Adjuk meg azt a feltételt, nevesül  $\mu$  értékét, ami lehetővé teszi a fentiek bekövetkezését.

A következő kérdésnél feltesszük, hogy a fenti feltétel teljesül.

3. Tekintsünk egy végállapotot, ahol a hasáb nyugalomban marad a 6.b) ábrán látható helyzetben, miután a tömegközéppontja x-szel mozdult el kezdeti helyzetétől. Lehetséges-e egy ilyen végállapot? Ha igen, számítsuk ki az eléréséhez szükséges kezdeti sebességet az alábbi adatokkal: a = 0.8 m; b = 1.0 m;  $\mu = 0.9$ ; x = 1.65 m;  $\dot{\theta}_{\text{max}} = 1.27 \text{ s}^{-1}$ .



6.b) ábra. A hasáb kívánt végállapota

Megjegyzés: a, b és  $\mu$  ismeretében a kezdeti sebesség numerikusan kiszámítható.

8. feladat. "Rugó és tömeg" probléma. 1. Egy M tömegű test mozog egy félvégtelen rugó felé  $v_0$  kezdősebességgel a 7. ábrán látható módon. A rugó egységnyi hosszra eső tömege  $\mu$ , rugóállandója szorozva a rugóhosszal pedig K = kL. A test és a rugó az x = 0 helyen t = 0-kor ütközik. Adjuk meg a test sebességét az ütközés után mind az idő, mind a hely függvényében.





2. Ebben a feladatban egy másik, m tömegű testet helyezünk a rugó másik végére. Mennyi idő telik el az M tömegű test által kiváltott hullámfront m-hez való megérkezésétől a rugó és az m tömegű test szétválásáig? Számítsuk ki az m tömegű test sebességét is, amikor az elhagyja a rugót. Tegyük fel, hogy a rugóban a hullámok terjedési sebessége nagyobb  $v_0$ -nál, valamint a rugó elég hosszú ahhoz, hogy az m tömegű test leválásakor a visszavert hullámok még ne érjék el az M tömegű testet.

9. feladat. Két szilárd tárgy ütközési modellje. Két szilárd tárgy ütközésekor a mechanikai energiavesztés egyik módja a két test belsejében elinduló hanghullámok által felemésztett energia. Habár a valódi helyzet sokkal bonyolultabb, használjuk most a következő egyszerű modellt. Először helyettesítsük a szilárd rudakat egy-egy rugóval, melyek nyújtatlan hossza rendre  $L_l$  és  $L_r$ . A rugóállandó szorozva a rugóhosszal az egyes rugókra  $K_l$  és  $K_r$ ; az egységnyi rugóhosszra eső tömeg pedig rendre  $\varrho_l$  és  $\varrho_r$ . Az l és r indexek a bal és jobb (left, right) oldali rugókat jelölik.

A bal oldali rugó  $+v_0/2$ , a jobb oldali pedig az ellenkező irányba  $-v_0/2$  sebességgel halad. A rugók kezdetben nyújtatlanok. t = 0-kor a rugók az x = 0 helyen ütköznek. A rugók egyes pontjainak elmozdulását az y(x,t) függvény írja le, tehát az ütközés után az eredetileg x koordinátájú pont a t időpontban az x + y(x,t) koordinátájú pontba kerül.

1. Vezessük le a rugók hullámegyenletét és adjuk meg a rugókban a hullámsebességet.

A hullámegyenlet általános megoldása  $y(x,t) = \psi(ct-x) + \varphi(ct+x)$  alakú, ahol c a hullám terjedési sebessége. A  $\psi$  és  $\varphi$  függvények alakját a határfeltételekből kaphatjuk meg.

2. Írjuk fel a határfeltételeket az  $x = 0, x = -L_l, x = L_r$  pontokban.

3. Írjuk fel az y(x,t) függvényt az ütközés előtt  $(t \le 0)$ , azaz az  $y_{0,l}(x,t)$  és  $y_{0,r}(x,t)$  függvényeket.

t = 0-kor akusztikus hullám indul el mindkét rugóban az x = 0 ütközési pontból. A rendszer dinamikáját a 8. ábrán látható hely-idő diagramon elemezzük. A vízszintes tengely az időt, a függőleges a rugó pontjainak helyzetét mutatja. A diagram minden vonala egy akusztikus hullámfrontot ábrázol, amelyek mindig akkor indulnak el, amikor egy hullám a határhoz érkezik.



8. ábra. Hely–idő diagram

Például az AB vonal az ütközéskor az A pontból kiinduló hullámfront helyzetét ábrázolja az idő függvényében. Írják le az  $f_l(c_lt+x)$  és  $f_r(c_rt-x)$  függvények az ütközéskor rendre a bal, illetve a jobb oldali rugóban elinduló hullámokat, ahol  $c_l$  és  $c_r$  rendre a bal és a jobb oldali rugókban terjedő hullám sebessége. A hely-idő diagramról látható, hogy a feladatban  $L_l/c_l > L_r/c_r$ . Amikor az  $f_r(c_rt-x)$  hullámfront eléri a B pontot, egy új  $g_r(c_rt+x)$  visszavert hullám indul visszafelé. Hasonló játszódik le a bal oldali rugóban a C pontban.

Amikor a jobb oldali rugóban a  $g_r(c_rt + x)$  hullámfront eléri a rugó végét (D pont az *ábrán*), egy új visszavert  $(h_r(c_rt - x))$  és egy új átvitt  $(h_l(c_lt + x))$  hullám indul el.

Ezek a jelenségek mindig bekövetkeznek, amikor egy hullámfront a két rugó valamelyik határára ér.

4. Írjuk fel az y(x,t) hullámfüggvényt a diagram I, II, III, IV, V, VI és VII jelű tartományaiban  $y_0$ ,  $f_r$ ,  $f_l$ ,  $g_r$ ,  $h_r$  és  $h_l$  segítségével.

5. A határfeltétel(ek) felhasználásával határozzuk meg az  $f_l(c_l t + x)$  és  $f_r(c_r t - x)$  függvényeket a rugók paramétereinek és kezdősebességének függvényében.

6. Határozzuk meg az érintkezési pont sebességét közvetlenül az első ütközés után.

7. A határfeltétel(ek) felhasználásával határozzuk meg a  $g_r(c_r t + x)$  függvényt a rugók paramétereinek és kezdősebességének függvényében.

Tekintsük azt az esetet, amikor a két rugó a hosszuktól eltekintve egyforma, azaz legyen  $\varrho_l = \varrho_r = \varrho$  és  $K_l = K_r = K$ . Legyen  $L_r < L_l$ .

8. Határozzuk meg y(x, t)-t a III és a IV tartományban. Ábrázoljuk y(x)-et t = 0,4 L/c-nél. A grafikon rajzolásához legyen  $L_r = 0,6 L, L_l = L$  és  $v_0 = 0,5 c$ .

9. Határozzuk meg y(x,t)-t az V tartományban. Ábrázoljuk y(x)-et t = 0.8 L/c-nél,  $L_r$ ,  $L_l$  és  $v_0$  az előző feladatban adott értékei mellett.

10. Mikor válik el egymástól a két rugó? Abrázoljuk y(x)-et,  $L_r$ ,  $L_l$  és  $v_0$  az előző feladatban adott értékei mellett.

- 11. Határozzuk meg a rugók ütközésére jellemző e ütközési számot.
- 12. Számítsuk ki a rugók ütközés utáni és előtti összes haladó mozgási energiájának hányadosát.

10. feladat. Lagrange-pontok stabilitása. A Földdel együtt a Nap körül forgó vonatkoztatási rendszerben öt egyensúlyi helyzet létezik (ahol a testekre ható eredő erő zérus). Ezt az öt pontot Lagrange-pontnak nevezzük Joseph Lagrange után, aki először tanulmányozta a háromtest-probléma ezen esetét. A rendszer teljesen precíz elemzése rendkívül bonyolult és kaotikus. Ebben a feladatban a két test tömege  $(M_1$  és  $M_2)$  sokkal nagyobb a harmadik testénél (m). Az  $M_1$  és  $M_2$  közti távolság legyen R.



## 1. A rendszer alapegyenletei

a) Írjuk fel az m-re ható eredő gravitációs erő  $\boldsymbol{F}_{g}$  vektorát.

b) Feltéve, hogy  $M_1 > M_2 \gg m$ , határozzuk meg az  $M_1 - M_2$  rendszer  $\Omega$  szögsebességét.

c) A rendszerrel együtt forgó vonatkoztatási rendszerben m-re ható tehetetlenségi erők lépnek fel. Írjuk fel az m-re ható eredő erő  $\boldsymbol{F}_{\Omega}$  vektorát ebben a vonatkoztatási rendszerben.

d) Tekintsünk egy olyan koordinátarendszert, amelyben a három test az xy-síkban van, az  $\Omega$  szögsebesség pedig +z irányú. Az origót helyezzük az x tengelyen elhelyezkedő  $M_1-M_2$  rendszer tömegközéppontjába. Írjuk m helyzetét  $\mathbf{r} = x(t)\mathbf{i} + y(t)\mathbf{j}$ alakba. A forgó vonatkoztatási rendszerben írjuk fel az m-re ható eredő erőket, ha annak sebessége zérus. Használjuk az  $\alpha = \frac{M_2}{M_1 + M_2}$  és  $\beta = \frac{M_1}{M_1 + M_2}$  paramétereket.

2. A Lagrange-pontok meghatározása. Öt olyan pont van a vonatkoztatási rendszerben, amelyekben az m-re ható eredő erő zérus. Ezek közül három  $(L_1, L_2, L_3)$  az  $M_1M_2$  egyenesen (az x-tengelyen), míg kettő az xy-síkon szimmetrikus helyzetben van az x-tengely alatt és fölött, azaz  $y_4 = -y_5$ .

a) Először  $L_1, L_2$  és  $L_3$  meghatározását végezzük el. Legyen  $x = (\nu - \alpha)R$ , ahol  $\nu$  jelenti m és  $M_1$  távolságát R egységben. Írjunk fel egy olyan egyenletet, amit ezeknek a pontoknak ki kell elégítenie. Az egyenletet  $\nu$ -vel és  $\alpha$ -val fejezzük ki.

b) Az egyenlet három esetre bomlik (ezek adják az egyes Lagrange-pontokat):  $\nu < a, a < \nu < b,$  és  $b < \nu$ . Határozzuk meg a és b értékét.

A továbbiakban feltesszük, hogy  $\alpha$  kicsi (a Nap-Föld rendszerben ez 3,0 · 10<sup>-6</sup>).  $\alpha$ -val csak a legkisebb nem-nulla rendben számolunk, a magasabb rendű tagokat elhanyagoljuk. A következő kérdések segítenek az x-tengelyen fekvő Lagrange-pontok meghatározásában.

c) Az első esetben ( $\nu < a$ ) legyen  $\nu = -1 + \delta_1$ , ahol  $\delta_1$  egy  $\alpha$ -tól függő kicsiny pozitív szám.  $\nu$  ezen értéke az  $L_1$ Lagrange-pont helyzetét  $x = -R(1 + \zeta_1)$  alakban adja meg. Határozzuk meg  $\zeta_1$ -et  $\alpha$  függvényében.

d) A második esetben  $(a < \nu < b)$  legyen  $\nu = 1 - \delta_2$ , ahol  $\delta_2$  egy  $\alpha$ -tól függő kicsiny pozitív szám.  $\nu$  ezen értéke az  $L_2$  Lagrange-pont helyzetét  $x = R(1 - \zeta_2)$  alakban adja meg. Határozzuk meg  $\zeta_2$ -t  $\alpha$  függvényében.

e) A harmadik esetben  $(b < \nu)$  legyen  $\nu = 1 + \delta_3$ , ahol  $\delta_3$  egy  $\alpha$ -tól függő kicsiny pozitív szám.  $\nu$  ezen értéke az  $L_3$ Lagrange-pont helyzetét  $x = R(1 + \zeta_3)$  alakban adja meg. Határozzuk meg  $\zeta_3$ -at  $\alpha$  függvényében.

A negyedik és ötödik Lagrange-pont helyzetének meghatározása összetettebb módszert igényel. Először bontsuk fel az m-re ható erőt az r vektorral párhuzamos és merőleges komponensre.

f) Adjuk meg az r vektorral párhuzamos  $\hat{e}_{\parallel}$ és a rá merőleges  $\hat{e}_{\perp}$ egységvektort az xy-síkban.

g) Határozzuk meg az m-re ható eredő erő  $\mathbf{r}$ -rel párhuzamos  $F_{\Omega}^{\parallel}$  és a rá merőleges  $F_{\omega}^{\perp}$  komponensét. h) Adjuk meg az  $\mathbf{r}$ -re merőleges irányú egyensúly feltételét. Ennek felhasználásával adjuk meg az  $r_{m1}$  és  $r_{m2}$  közötti kapcsolatot.

i) Adjuk meg az r-rel párhuzamos irányú egyensúly feltételét. Ennek felhasználásával adjuk meg az  $r_{m1}$  és R közötti kapcsolatot.

j) Határozzuk meg a negyedik és az ötödik Lagrange-pont helyzetét, rendre  $(x_4, y_4)$ -et és  $(x_5, y_5)$ -öt.

3. A Lagrange-pontok stabilitása. Az egyes Lagrange-pontok stabilitásának ellenőrzésére megzavarjuk met egyensúlyi helyzetében. Mivel ebben a rendszerben az erők m(x,y) helyétől és  $(v_x, v_y)$  sebességétől függnek, a stabilizáló erőket a helyzet és a sebesség különböző változásaira kell kiszámítani. Fejezzük ki az erőt az alábbi módon:

$$F_x \left( x_0 + \delta x, y_0 + \delta y, v_{x,0} + \delta v_x, v_{y,0} + \delta v_y \right) =$$

$$= \frac{\partial F_x}{\partial x} \, \delta x + \frac{\partial F_x}{\partial y} \, \delta y + \frac{\partial F_x}{\partial v_x} \, \delta v_x + \frac{\partial F_x}{\partial v_y} \, \delta v_y +$$

$$F_y \left( x_0 + \delta x, y_0 + \delta y, v_{x,0} + \delta v_x, v_{y,0} + \delta v_y \right) =$$

$$= \frac{\partial F_y}{\partial x} \, \delta x + \frac{\partial F_y}{\partial y} \, \delta y + \frac{\partial F_y}{\partial v_x} \, \delta v_x + \frac{\partial F_y}{\partial v_y} \, \delta v_y +$$

Ez az erő figyelembe veszi az m tömeg sebességének járulékát. Az összes parciális deriváltat az egyensúlyi helyzetben  $(x_0, y_0, v_{x,0}, v_{y,0})$  számítjuk ki.

a) Adjuk meg  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_x}{\partial x}, \frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial y}, \frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial x}, \frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial y}$  általános alakját. Mutassuk meg, hogy  $\frac{\partial F_x}{\partial y} = \frac{\partial F_y}{\partial x}$ . b) Számítsuk ki  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_x}{\partial v_x}$ -et,  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_x}{\partial v_y}$ -t,  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial v_x}$ -et, és  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial v_y}$ -t. A fenti nyolc együtthatónak a rugóállandó analógiájára a zavarokat csillapítania kell. Ezek után ellenőrizzük az öt

Lagrange-pont stabilitását.  $\alpha$ -val csak a legkisebb nem-nulla rendben számoljunk, hanyagoljuk el a magasabb rendű tagokat.

c) Az első Lagrange-pont

(*i*) Mutassuk meg, hogy  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_x}{\partial x} = c_1 \Omega^2$ , és határozzuk meg  $c_1$ -et. (*ii*) Mutassuk meg, hogy  $\frac{\partial F_x}{\partial y} = \frac{\partial F_y}{\partial x} = 0.$ 

**n** (

(*iii*) Mutassuk meg, hogy  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial y} = c_2 \alpha \Omega^2$ , és határozzuk meg  $c_2$ -t.

 $(iv) \ \delta x = Ae^{\lambda t} \text{ és } \delta y = Be^{\lambda t} \ (A, B \neq 0) \text{ helyettesítésével határozzuk meg } \lambda$ -t, kizárólag  $\alpha$  és  $\Omega$  függvényében.

(v) λ-nak négy lehetséges értéke van. Adjuk meg azt a feltételt, amit ezeknek a megoldásoknak teljesíteniük kell, hogy  $L_1$  stabil legyen, és döntsük el, hogy  $L_1$  stabil-e.

(vi) A Nap–Föld rendszerre  $\alpha = 3,0\cdot 10^{-6}$ , és  $\Omega = 2\pi/\text{év}$ . Ha ez a pont stabil, adjuk meg a körülötte végezhető rezgés periódusidejét (nap mértékegységben), ha nem stabil, akkor az  $1/\lambda$  időállandót (szintén napokban).

d) A második Lagrange-pont

(i) Mutassuk meg, hogy  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_x}{\partial x} = c_3 \Omega^2$ , és határozzuk meg  $c_3$ -at.

(*ii*) Mutassuk meg, hogy 
$$\frac{\partial T_x}{\partial y} = \frac{\partial T_y}{\partial x} = 0.$$

(*iii*) Mutassuk meg, hogy  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial y} = c_4 \Omega^2$ , és határozzuk meg  $c_4$ -et.

 $(iv) \ \delta x = Ae^{\lambda t}$  és  $\delta y = Be^{\lambda t} \ (A, B \neq 0)$  helyettesítésével határozzuk meg  $\lambda$ -t, kizárólag  $\alpha$  és  $\Omega$  függvényében.

(v)  $\lambda$ -nak négy lehetséges értéke van. Adjuk meg azt a feltételt, amit ezeknek a megoldásoknak teljesíteniük kell, hogy  $L_2$  stabil legyen, és döntsük el, hogy  $L_2$  stabil-e.

(vi) Ha ez a pont a Nap-Föld rendszerben stabil, adjuk meg a körülötte végezhető rezgés periódusidejét (nap mértékegységben), ha nem stabil, akkor az  $1/\lambda$  időállandót (szintén napokban).

A harmadik Lagrange-pont hasonló a másodikhoz, tehát nem kell külön foglalkoznunk vele.

e) A negyedik Lagrange-pont

(i) Mutassuk meg, hogy  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_x}{\partial x} = c_5 \Omega^2$ , és határozzuk meg  $c_5$ -öt. (ii) Mutassuk meg, hogy  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_x}{\partial y} = \frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial x} = (c_6 + c_7 \alpha) \Omega^2$ , és határozzuk meg  $c_6$ -ot és  $c_7$ -et.

(*iii*) Mutassuk meg, hogy  $\frac{1}{m} \frac{\partial F_y}{\partial y} = c_8 \Omega^2$ , és határozzuk meg  $c_8$ -at.

 $(iv) \ \delta x = Ae^{\lambda t}$  és  $\delta y = Be^{\lambda t} \ (A, B \neq 0)$  helyettesítésével határozzuk meg  $\lambda$ -t, kizárólag  $\alpha$  és  $\Omega$  függvényében. (v) Legyen  $\zeta = M_1/M_2$ . Határozzuk meg  $\zeta$  azon értéktartományát, amire a negyedik Lagrange-pont stabil.

Az ötödik Lagrange-pont azonosan viselkedik, mint a negyedik, így nem kell külön foglalkoznunk vele.