1. feladat. "Vízzel hajtott rizshántoló mozsár"

1. A mozsár felépítése

1.1. A TG távolság kiszámítása. A kanálban összegyűlt 1 liter víz forgatónyomatéka egyensúlyt tart az emelőrúd súlyából származó forgatónyomatékkal. Geometriai megfontolásokból kiszámíthatjuk, hogy 1 liter víz esetén a kanálban a vízmagasság 1,2 cm, és ennek a vízmennyiségnek a súlypontja nagyjából 47 cm-re van a T forgástengelytől. Mivel az emelőrúd tömege 30-szor nagyobb 1 liter víz tömegénél, így a kérdéses TG távolság

$$\frac{47}{30}$$
 cm = 1,57 cm \approx 1,6 cm.

1.2. Az α_1 és α_2 értékek kiszámítása. Amikor az emelőrúd α_1 dőlésszögénél a víz eléri a kanál peremét, akkor az 1. ábrán látható helyzetet veszi fel. Ekkor a kanálban lévő 1 liter víz egy háromszög alapú egyenes hasábot tölt ki, melynek térfogatát könnyen felírhatjuk: $V = \frac{hb(PQ)}{2} = 1$ liter, ahol b = 15 cm a kanál szélessége. A számítás $PQ \approx 11,1$ cm eredményre vezet.



1. ábra

Az emelőrúd α_1 dőlésszögét így számíthatjuk ki:

$$\operatorname{tg} \alpha_1 = \frac{h}{SQ} = \frac{h}{PQ + \sqrt{3}h},$$

amiből $\alpha_1 = 20,6^\circ$.

A kanálból akkor távozik az összes víz, ha az emelőrúd dőlésszöge: $\alpha_2 = \gamma = 30^{\circ}$.

1.3. A nulla forgatónyomatékhoz tartozó β szög és m_1 víztömeg kiszámítása. Használjuk újra az előző ábrát, és ahol csak lehet, írjuk be a képletekbe a numerikus értékeket. Jelöljük a PQ távolságot x-szel, amit mérjünk méterben: PQ = x (m), amivel így adhatjuk meg a kanálban maradó víz m tömegét kilogrammban: $m = \rho_{viz} \frac{xhb}{2} = 9x$ (kg). A víz súlypontja a PQR háromszög súlypontjában van, az RI súlyvonal 2/3 részénél. A szerkezet geometriai elrendezéséből következik, hogy az emelőrúd G súlypontja, a T forgástengely (középpontja) és a kanálban maradó víz N súlypontja egy egyenes mentén helyezkedik el. A forgatónyomaték egyensúlyt így írhatjuk fel:

$$mg \cdot TN = Mg \cdot TG \Rightarrow m \cdot TN = M \cdot TG = 30 \cdot 0.0157 = 0.471 \text{ (kgm)}$$

A TN távolságot így írhatjuk fel:

$$TN = L + a - \frac{2}{3}\left(\sqrt{3}h + \frac{x}{2}\right) = 0.94 - 0.08\sqrt{3} - \frac{x}{3} = 0.801 - \frac{x}{3}.$$

Az eddig meghatározott három kifejezésből (m = 9x; $TN = 0.801 - \frac{x}{3}$; $m \cdot TN = 0.471$) a következő másodfokú egyenletre juthatunk: $3x^2 - 7.21 + 0.471 = 0$, melynek számunkra értelmes gyöke: x = 0.0672. Így a kérdéses tömeg: m = 9x = 0.605 kg, továbbá a dőlési szöget így határozhatjuk meg:

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{h}{x + \sqrt{3}h} = 0,436, \quad \operatorname{amib} \delta \delta = 23.6^{\circ}.$$

2. A rendes munkavégző körfolyamat mennyiségei

2.1. A $\mu(\alpha)$ forgatónyomaték függvény ábrázolása az α szög függvényében. Kezdetben ($\alpha = 0$) nincs víz a kanálban. Ekkor az emelőrúdra ható forgatónyomaték:

$$Mg \cdot TG = 30 \cdot 9.81 \cdot 0.0157 = 4.62 \text{ Nm} \approx 4.6 \text{ Nm}.$$

Tekintsük ezt a forgatónyomatékot negatív előjelűnek, a negatív forgatónyomaték a rúd dőlésszögét csökkenteni igyekszik. Amikor lassan víz folyik a kanálba, az eredő forgatónyomaték növekedni kezd egészen addig, amíg kissé pozitívvé válik, és a mozsártörő emelkedni kezd. Ezt követően azzal a közelítéssel dolgozunk, hogy a kanálban lévő víz mennyisége nem változik.

Miközben a kanál lefelé billen, a benne lévő víz tömegközéppontja fokozatosan eltávolodik a forgástengelytől, így μ egészen addig növekszik, amíg a víz eléri a kanál peremét. Tehát a maximális forgatónyomaték az $\alpha = \alpha_1 = 20,6^{\circ}$ -os dőlésszögnél jön létre. Az előző részben már megismert számoláshoz hasonlóan kiszámíthatjuk, hogy $\mu_{\text{max}} \approx 2,7$ Nm.

A rúd további dőlése közben a víz elkezd kifolyni a kanálból, és $\alpha = \beta$ esetén $\mu = 0$ -vá válik. A tehetetlenség következtében α tovább növekszik, miközben μ csökken. $\alpha = 30^{\circ}$ esetén a kanál teljesen kiürül. Ebben a helyzetben a forgatónyomaték: $\mu = -Mg \cdot TG \cdot \cos 30^{\circ} = -4,0$ Nm. Ezután a tehetetlenség következtében a szög még tovább nő, egészen $\alpha = \alpha_0$ értékig, amikor a forgatónyomaték: $\mu = -Mg \cdot TG \cdot \cos \alpha_0 = -4,6 \cdot \cos \alpha_0$ Nm. Végül a dőlésszög hirtelen nullára csökken (a mozsártörő lecsap), és a körfolyamat $\mu = -4,6$ Nm értékkel újra kezdődik.

A fentiek alapján felvázolhatjuk a $\mu(\alpha)$ forgatónyomatékot az α szög függvényében (2. ábra):

2.2. A mozsártörő munkavégzésének grafikus értelmezése. A $\mu(\alpha)$ forgatónyomaték által végzett W_{teljes} teljes munkavégzést a forgatónyomaték előjeles görbe alatti területeként számíthatjuk ki a teljes OABCDFO körfolyamatra. A mozsártörőnek átadott $W_{\text{ütés}}$ energiát az α_0 -tól 0-ig tekintett görbe alatti terület mérőszámaként kaphatjuk meg (EDFOE), melynek nagysága:

$$Mg \cdot TG \cdot \sin \alpha_0 = 4.6 \text{ J} \cdot \sin \alpha_0$$



2.3. Az α_0 szög és $W_{\text{ütés}}$ becslése. Az α_0 szög értékét abból becsülhetjük meg, hogy ebben a pozícióban az emelőrúd energiája nulla, vagyis az OABO terület megegyezik a BEDCB terület nagyságával. Ha az OABO területet háromszöggel, a BEDCB területet pedig trapézzal közelítjük, akkor az α_0 szög értékére közelítőleg 35°-ot kapunk. Így a mozsártörő által végzett munka:

$$W_{\text{ütés}} = Mg \cdot TG \cdot \sin \alpha_0 = 4.6 \text{ J} \cdot \sin 35^\circ \approx 2.6 \text{ J}.$$

3. A mozdulatlan állapot

3.1. Az emelőrúd mozgása az $\alpha = \beta$ egyensúlyi helyzet közelében.

3.1.1. Az $\alpha = \beta$ egyensúlyi helyzet közelében a forgatónyomaték nagyjából a 3. ábrán látható módon változik. A grafikon alapján megállapíthatjuk, hogy az egyensúlyi helyzet stabil.



3. ábra

3.1.2. Az α szögben megdőlt rúd esetén a kanálban lévő víz tömege:

$$m = \frac{\varrho bh \cdot PQ}{2}$$
, and $PQ = h\left(\frac{1}{\operatorname{tg} \alpha} - \frac{1}{\operatorname{tg} 30^{\circ}}\right)$.

Miközben a rúd hajlásszöge β -ról ($\beta + \Delta \alpha$) értékre változik, a kanálban lévő víz tömegének megváltozása közelítőleg:

$$\Delta m = -\frac{bh^2\varrho}{2\sin^2\alpha}\Delta\alpha \approx -\frac{bh^2\varrho}{2\sin^2\beta}\Delta\alpha$$

A ($\beta + \Delta \alpha$) dőlésszögű rúdra ható μ forgatónyomaték megegyezik a Δm tömegből származó nyomatékkal:

$$\mu = \Delta mg \cdot TN \cdot \cos\left(\beta + \Delta\alpha\right)$$

A TN távolságot a rúd β szöghöz tartozó egyensúlyi állapotából határozhatjuk meg:

$$TN = \frac{M \cdot TG}{m} = \frac{30 \cdot 0.0157}{0.605} = 0.779 \text{ m}$$

Végül a forgatónyomatékra közelítőleg ezt a numerikus kifejezést kapjuk: $\mu \approx -47 \cdot \Delta \alpha$ (Nm).

3.1.3. Alkalmazzuk a rúd mozgására a forgómozgás dinamikai alapegyenletét ($\mu = I \frac{d^2 \alpha}{dt^2}$, ahol $\alpha = \beta + \Delta \alpha$), melyben az I tehetetlenségi nyomaték nem csupán a rúdtól, hanem a kanálban lévő víz tömegétől is függ. Tegyük fel, hogy kicsiny $\Delta \alpha$ szögek esetén a kanálban lévő víz tömege állandó (≈ 0.6 kg) és ezt a vízmennyiséget tekintsük tömegpontnak. A számítás a rendszer tehetetlenségi nyomatékára közelítőleg $I \approx 12.4$ kg m²-et ad. Így a mozgásegyenlet numerikus alakja (SI egységrendszerben):

$$-47 \cdot \Delta \alpha = 12, 4 \frac{d^2 \Delta \alpha}{dt^2},$$

ami egy harmonikus rezgőmozgás egyenlete. A mozgás rezgésideje:

$$\tau = 2\pi \sqrt{\frac{12.4}{47}} \approx 3.2 \text{ s}$$

3.2. A vízhozam számítása kis amplitúdójú rezgés esetén. Az emelőrúd szögkitérésének időfüggését így írhatjuk fel az egyensúlyi helyzet körül:

$$\Delta \alpha = -\Delta \alpha_0 \sin\left(\frac{2\pi t}{\tau}\right), \text{ ahol } \Delta \alpha_0 = 1^\circ.$$

Ilyenkor a rúd a t = 0 kezdőpillanat után a kisebb szögkitérések felé indul el, és ott nagyobb vízmennyiségre van szükség a túlfolyás elérésére. Rövid dt idő alatt a rúd lehajlása $d\alpha$ szöggel változik meg:

$$d(\Delta \alpha) = d\alpha = -\Delta \alpha_0 \frac{2\pi}{\tau} \cos\left(\frac{2\pi t}{\tau}\right) \cdot dt.$$

A túlfolyáshoz ennyi idő alatt legalább a következő mennyiségű víznek kell a kanálba csorognia:

$$dm = -\frac{bh^2\varrho}{2\sin^2\beta} d\alpha = \frac{2\pi\Delta\alpha_0 bh^2\varrho \,dt}{2\tau\sin^2\beta} \cos\left(\frac{2\pi t}{\tau}\right).$$

Ennek maximuma t = 0-nál van, vagyis a túlfolyás akkor lesz folyamatos, ha a vízhozamra ($dm = \Phi dt$) teljesül, hogy

$$\Phi \ge \Phi_1 = \frac{\pi b h^2 \varrho}{\tau \sin \beta} \Delta \alpha_0 = \frac{\pi b h^2 \varrho}{\tau \sin \beta} \cdot \frac{2\pi}{360} \approx 0.23 \text{ kg/s},$$

ahol a rezgés 1°-os szögamplitúdóját $\frac{2\pi}{360}$ radián alakban írtuk fel.

3.3. Mekkora minimális vízhozam esetén nem működik a mozsár? Ha a kanál eléri a $20,6^{\circ}$ -os dőlési szöget, miközben mindvégig túlcsordul, akkor benne 1 kg víz lesz, és a rezgési amplitúdója $23,6^{\circ}-20,6^{\circ} = 3^{\circ}$ -os lesz. Eltekintve a rendszer tehetetlenségi nyomatékának változásától (amit a növekvő vízmennyiség okoz), a háromszoros amplitúdó háromszoros vízhozamot is jelent: $\Phi_2 = 3\Phi_1 \approx 0.7$ kg/s. Ennél nagyobb vízhozam esetén a rizshántoló mozsár nem tud működni.

2. feladat. Cserenkov-sugárzás és gyűrűs képalkotáson alapuló számláló

Mialatt a részecske t idő alatt a C pontból $s = vt = t\beta c$ utat megtéve a B pontba ér, a C pontban kibocsátott fény egy $R = t\frac{c}{n}$ sugarú gömböt ér el.

Így a hullámfront a B-ből a gömbhöz húzott érintő kúp, amely

$$\varphi = \arcsin \frac{R}{s} = \arcsin \frac{1}{\beta n}$$

szöget zár be a részecske pályájával.



4. ábra. A hullámfront szerkesztése

Adott irányból párhuzamosan érkező fénysugarakat a homorú gömbtükör a fókuszsíkba képzi. A kép pontos helyét a tükör C geometriai középpontján áthaladó sugármenet metszi ki, amely visszaverődés után szintén keresztülhalad C-n.

Az 5. ábrán felrajzoltuk az optikai tengelyhez képest α , $\alpha + \vartheta$ és $\alpha - \vartheta$ szögben haladó C-n átmenő fénysugarakat, melyek a fókuszsíkot az O, M és N pontban metszik. A tükör által alkotott kép (kis α , ϑ szögek esetén) egy $r = OM = ON = f\vartheta$ sugarú kör, melynek O középpontja $OF = f\alpha$ távolságra esik az F fókuszponttól.



5. ábra. A gyűrűs kép létrejötte

3.1. A $p = \frac{Mv}{\sqrt{1-\beta^2}}$ (relativisztikus) impulzus képletéből az M nyugalmi tömeg ismeretében kifejezhető a részecskék $\beta = \frac{v}{c}$ dimenziótlan sebessége:

(1)
$$\beta = \left(1 + \left(\frac{Mc^2}{pc}\right)^2\right)^{-\frac{1}{2}} \approx 1 - \delta, \quad \text{abol} \quad \delta = \frac{1}{2} \left(\frac{Mc^2}{pc}\right)^2.$$

Az utolsó közelítés akkor érvényes, ha $\delta \ll 1$. Ez esetünkben jó közelítéssel fennáll mindhárom részecskére:

(2) $\delta_{\rm p} = 4,42 \cdot 10^{-3}, \qquad \delta_{\kappa} = 1,25 \cdot 10^{-3}, \qquad \delta_{\pi} = 9,8 \cdot 10^{-5}.$

A Cserenkov-effektus akkor lép fel, ha a részecske v sebessége nagyobb a közegbeli $\frac{c}{n}$ fénysebességnél, ahol n a törésmutatót jelöli. Határesetben $v = \frac{c}{n_{\min}}$, tehát a minimális törésmutató, amely mellett megfigyelhető a Cserenkov-effektus:

$$n_{\min} = \frac{1}{\beta} = \sqrt{1 + \left(\frac{Mc^2}{pc}\right)^2} \approx 1 + \delta.$$

A törésmutató ismeretében a kritikus nyomás $P_{\min} = \frac{n_{\min} - 1}{a} = \frac{\delta}{a}$. A számszerű eredmények:

 $P_{\min, \text{ proton}} = 16 \text{ atm}, \qquad P_{\min, \text{ kaon}} = 4.6 \text{ atm}, \qquad P_{\min, \text{ pion}} = 0.36 \text{ atm}.$

3.2. A gyűrűk sugara $r = f\vartheta$, ahol a sugárzási kúp ϑ félnyílásszögére a 4. *ábra* alapján a $\cos \vartheta = \frac{1}{n\beta}$ egyenlőség teljesül. Most azt az $n_{\frac{1}{2}}$ törésmutatót keressük, amely mellett $2r_{\kappa} = r_{\pi}$, azaz $2\vartheta_{\kappa} = \vartheta_{\pi}$. Ezek felhasználásával

$$\frac{1}{n_{\frac{1}{2}}\beta_{\pi}} = \cos\vartheta_{\pi} = \cos\left(2\vartheta_{\kappa}\right) = 2\cos^{2}\vartheta_{\kappa} - 1 = \frac{2}{n_{\frac{1}{2}}^{2}\beta_{\kappa}^{2}} - 1$$

Az egyenlőségsor első és utolsó eleme a

(3)
$$\beta_{\pi}\beta_{\kappa}^{2}n_{\frac{1}{2}}^{2} + \beta_{\kappa}^{2}n_{\frac{1}{2}} - 2\beta_{\pi} = 0$$

másodfokú egyenletet adja a keresett $n_{\frac{1}{2}}$ törésmutatóra, mely egyszerűen linearizálható, ha észrevesszük, hogy mind $n_{\frac{1}{2}}$, mind β_{π} és β_{κ} nagyon kicsit tér el 1-től:

(4)
$$\beta_{\pi} \approx 1 - \delta_{\pi}, \quad \beta_{\kappa} \approx 1 - \delta_{\kappa}, \quad n_{\frac{1}{2}} = 1 + \eta.$$

Ezeket a közelítéseket (3)-ba beírva, és csak az elsőrendű tagokat tartva meg, az adódik, hogy:

$$\eta = \frac{4\delta_{\kappa} - \delta_{\pi}}{3} = 1,634 \cdot 10^{-3} \quad \text{és} \quad P_{\frac{1}{2}} = \frac{\eta}{a} = 6,05 \text{ atm}$$

Ezen a nyomáson a protonok nem keltenek Cserenkov-sugárzást. A törésmutató ismeretében meghatározható a kaonok és pionok által keltett sugárzási kúp félnyílásszöge:

(5)
$$\vartheta_{\kappa} = \arccos\left(\frac{1}{n_{\frac{1}{2}}\beta_{\kappa}}\right) \approx \sqrt{2(\eta - \delta_{\kappa})} = 2,77 \cdot 10^{-2} \text{ rad} = 1,6^{\circ},$$
$$\vartheta_{\pi} = 2\vartheta_{\kappa} = 5,54 \cdot 10^{-2} \text{ rad} = 3,2^{\circ}.$$

(Ismert, hogy $x \ll 1$ esetén $\cos x \approx 1 - \frac{x^2}{2}$. Innen $\arccos(1-y) \approx \sqrt{2y}$, ahol $y = \frac{x^2}{2} \ll 1$. A közelítésnél ezt az összefüggést, valamint a (4) egyenleteket használtuk fel.)

4.1. Az (1) és (5) egyenletek alapján a ϑ félnyílásszög a p impulzus függvényében

(6)
$$\vartheta(p) \approx \sqrt{2\eta - \left(\frac{Mc^2}{pc}\right)^2}, \quad \text{igy} \quad \frac{d\vartheta}{dp} \approx \frac{(Mc^2)^2}{\vartheta \cdot (pc)^3}c.$$

A számértékek behelyettesítése után azt kapjuk, hogy:

(7)
$$\frac{d\vartheta_{\kappa}}{dp} = \frac{9,03 \cdot 10^{-3} \cdot c}{\text{GeV}} = \frac{0,52^{\circ} \cdot c}{\text{GeV}}, \qquad \frac{d\vartheta_{\pi}}{dp} = \frac{3,54 \cdot 10^{-4} \cdot c}{\text{GeV}} = \frac{0,02^{\circ} \cdot c}{\text{GeV}}$$

 $(A részecskefizikában az impulzus megadására gyakran használják az \frac{elektronvolt}{fénysebesség} mértékegységet.)$

4.2. A feltételekből az impulzus bizonytalansága:

$$\Delta p < \frac{\vartheta_{\pi} - \vartheta_{\kappa}}{10(\vartheta_{\kappa}' + \vartheta_{\pi}')} = 0.3 \ \frac{\text{GeV}}{c}.$$

5. Adott n törésmutatójú közegben Cserenkov-sugárzás a $v_{\min} = \frac{c}{n}$ sebesség fölött észlelhető. Ennél a sebességnél a mozgási energia:

$$T_{\min} = \frac{Mc^2}{\sqrt{1 - \frac{v_{\min}^2}{c^2}}} - Mc^2 = Mc^2 \left(\frac{n}{\sqrt{n^2 - 1}} - 1\right) = 0.51 \cdot Mc^2.$$

 α -részecskékre, illetve elektronokra ezek az értékek

$$T_{\alpha} = 0.51 \cdot 3.8 \text{ GeV} = 1.94 \text{ GeV}, \qquad T_{\beta} = 0.51 \cdot 0.51 \text{ MeV} = 0.26 \text{ MeV},$$

ami azt jelenti, hogy elektronok hozták létre a Cserenkov által észlelt sugárzást.

6.1. *P* nyomáson $\eta = n - 1 = aP$, tehát a látható tartomány két végpontjához tartozó törésmutatók eltérése $\Delta n = \Delta \eta = 0.02 \cdot aP = 3.24 \cdot 10^{-5}$. A keresett $\Delta \vartheta$ szögeltérés a (6) egyenletben felírt ϑ szög η változó szerinti differenciálásával kapható meg:

$$\Delta \vartheta_{\pi} = \frac{d\vartheta_{\pi}(\eta)}{d\eta} \Delta \eta = \frac{\Delta \eta}{\vartheta_{\pi}} = 0.033^{\circ}.$$

6.2. Az előző pontban láttuk, hogy a diszperzió miatti kiszélesedés félértékszélessége $\frac{\Delta \vartheta_{\pi}}{2} = 0,017^{\circ}$. A (7) egyenlet alapján az impulzus-inhomogenitás miatti kiszélesedés

$$\frac{0.02^{\circ} \cdot c}{\text{GeV}} \cdot \frac{0.3 \text{ GeV}}{c} = 0.006^{\circ},$$

ami háromszor kisebb a diszperzióhoz tartozó kiszélesedésnél. Kisebb hullámhosszon a törésmutató nagyobb, tehát a Cserenkov-kúp nyílásszöge szélesebb. Ez azt jelenti, hogy a gyűrű színe kívül kékes, középen fehér, belül pedig vöröses.

3. feladat. A levegő hőmérsékletének magasság szerinti változása, a légköri stabilitás és a légszennyeződés

1.1. A z magasságban levő, $\varrho(z)$ sűrűségű, A területű, dz vastagságú levegőréteg $A\varrho(z)g dz$ súlya megegyezik a levegőréteg alján és tetején mérhető nyomáskülönbségből származó -A(p(z+dz)-p(z)) erővel. Felhasználva, hogy $\varrho = \frac{\mu p}{BT_0}$, a nyomás magasságtól való függésére a

$$p'(z) = -\frac{\mu g}{RT_0}p(z)$$

differenciálegyenletet kapjuk, melynek megoldása

$$p(z) = p_0 e^{-\frac{\mu g}{RT_0}z}.$$

1.2. Az előzőekhez hasonló érveléssel most a p(z) függvényre a

$$p'(z) = -\frac{\mu g}{R(T(0) - \Lambda z)}p(z)$$

(ún. szeparálható) differenciálegyenlet vezethető le, mely a feladatban közölt segítséggel megoldható:

$$\int \frac{dp}{p} = \ln p + C_1; \qquad -\frac{\mu g}{R} \int \frac{dz}{T(0) - \Lambda z} = \frac{\mu g}{R\Lambda} \ln \left(T(0) - \Lambda z \right) + C_2,$$

ahonnan

$$p(z) = p_0 \left(1 - \frac{\Lambda z}{T(0)}\right)^{\frac{\mu g}{R\Lambda}}$$

A sűrűség magasságtól való függése:

$$\varrho(z) = \frac{\mu p(z)}{RT(z)} = \frac{\mu p_0}{RT(0)} \left(1 - \frac{\Lambda z}{T(0)}\right)^{\frac{\mu g}{R\Lambda} - 1}$$

ami akkor monoton növekedő függvény, ha a kitevő negatív, azaz ha

$$\Lambda > \frac{\mu g}{R} = 0.034 \ \frac{\mathrm{K}}{\mathrm{m}}.$$

Érdemes észrevenni, hogy kis magasságok esetén a nyomás magasságfüggése mind az 1. pontban vizsgált izoterm légkör esetén, mind pedig a most vizsgált lineáris hőmérséklet-eloszlás esetén $p(z) \approx p_0 \left(1 - \frac{\mu g z}{RT(0)}\right)$ alakú. Tehát a légkör hőmérsékletének magassággal való változása "első rendben", kis magasságok esetén nem befolyásolja a nyomás magasságtól való függését.

2.1. A levegőcsomag állapotváltozása adiabatikus, tehát kielégíti a

$$T_{\text{csomag}} \cdot p^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} =$$
állandó

állapotegyenletet, ahol $T_{\text{csomag}}(z)$ a levegőcsomag hőmérséklete, p(z) pedig a környezet és a levegőcsomag közös nyomása. Mindkét mennyiség függ a z magasságtól. Differenciáljuk az adiabatikus állapotegyenletet z szerint:

$$T'_{\text{csomag}} \cdot p^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} + T_{\text{csomag}} \cdot \frac{1-\gamma}{\gamma} \cdot p^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} \cdot \frac{p'}{p} = 0.$$

Az előző pontban láttuk, hogy $\frac{p'}{p} = -\frac{\mu g}{RT}$, ezt felhasználva kapjuk, hogy:

(8)
$$T'_{\text{csomag}} = -G$$
, abol $G = \frac{\gamma - 1}{\gamma} \frac{\mu g}{R} \frac{T_{\text{csomag}}}{T}$

2.2. Ha $T_{\text{csomag}} = T$, akkor

$$\Gamma = G|_{T_{\text{csomag}}} = T = \frac{\gamma - 1}{\gamma} \frac{\mu g}{R} = \frac{\mu g}{c_p} = 10^{-2} \frac{\text{K}}{\text{m}},$$

és a hőmérséklet a $T(z) = T(0) - \Gamma z$ módon függ a magasságtól. (Ezt a speciális esetet *adiabatikus légkörnek* hívják.) **2.3.** Ha a külső hőmérséklet $T(z) = T(0) - \Lambda z$ függvény szerint változik, akkor az (8) összefüggés szerint a $T_{\text{csomag}}(z)$

függvény a következő differenciálegyenletet elégíti ki:

$$T_{\rm csomag}'(z) = -\frac{\Gamma}{T-\Lambda z}T_{\rm csomag}(z)$$

Az 1.2. pontban már megoldottunk egy hasonló differenciálegyenletet (p(z)-re, más konstanssal), így mostani egyenletünk megoldását a megfelelő változók átírásával azonnal megkaphatjuk:

(9)
$$T_{\rm csomag}(z) = T_{\rm csomag}(0) \left(1 - \frac{\Lambda z}{T(0)}\right)^{\frac{1}{\Lambda}} \approx T_{\rm csomag}(0) - \Gamma z$$

Az utolsó közelítés $|\Lambda z| \ll T(0) \approx T_{\text{csomag}}(0)$ esetén érvényes, amikor a hatványozás közelítésére használhatjuk az $(1 + \varepsilon)^{\alpha} \approx 1 + \alpha \varepsilon$ formulát, amely $\varepsilon \ll 1$ esetén érvényes.

Érdemes észrevenni, hogy a kapott hőmérsékletfüggés megegyezik az adiabatikus légkör esetén kapottal. Ezen nem kell meglepődnünk, ha visszaemlékezünk az 1.2. pont végén kapott eredményünkre, mely szerint a külső nyomás (kis magasságok esetén, "első rendben") érzéketlen a hőmérsélket magasságfüggésére, a külső hőmérséklet pedig (feltevéseink szerint) nem befolyásolja a levegőcsomag hőmérsékletét.

3.1. A levegőcsomag és a külső levegő nyomása egyensúlyban van, tehát csak hőmérsékletük eltérése okozhat sűrűségkülönbséget. Ha z > 0 esetén a külső levegő

$$T(z) = T(0) - \Lambda z$$

hőmérséklete kisebb, mint a levegőcsomag

$$T_{\rm csomag}(z) = T(0) - \Gamma z$$

hőmérséklete, azaz ha $\Lambda > \Gamma$, akkor a kissé felemelkedett levegőcsomag ritkább, mint környezete, tehát tovább emelkedik; a légkör instabil. $\Lambda = \Gamma$ esetén a légkör semleges, míg $\Lambda < \Gamma$ esetén stabil.

3.2. A levegőcsomag addig a *h* magasságig emelkedik, ahol hőmérséklete megegyezik a külső levegő hőmérsékletével, tehát, felhasználva a (9) egyenletet,

$$T(0) - \Lambda h = T_{\rm csomag}(0) \left(1 - \frac{\Lambda h}{T(0)}\right)^{\frac{1}{\Lambda}}.$$

Innen a h magasságra azt kapjuk, hogy:

(10)
$$h = \frac{T(0)}{\Lambda} \left(1 - \left(\frac{T(0)}{T_{\rm csomag}(0)}\right)^{\frac{\Lambda}{\Gamma-\Lambda}} \right) \approx \frac{T_{\rm csomag}(0) - T(0)}{\Gamma - \Lambda}$$

Az utolsó közelítés a

$$T_{\rm csomag}(0) \approx T(0)$$
 és $\frac{T_{\rm csomag}(0) - T(0)}{T_{\rm csomag}(0)} \ll 1$

feltételek mellett érvényes, és a

$$\frac{T(0)}{T_{\rm csomag}(0)} = 1 - \frac{T_{\rm csomag}(0) - T(0)}{T_{\rm csomag}(0)}$$

átírás után a hatványozás már megismert közelítésével kapható.

4.1. A táblázatból vett adatokat ábrázolva a következő grafikont kapjuk:



6. ábra. A légkör hőmérséklete a magasság függvényében

Ennek megfelelően a légkör három rétegre osztható, a középső réteg izoterm, míg a másik kettőben közel lineárisan változik a hőmérséklet:

1. réteg	$0~\mathrm{m} < z < 96~\mathrm{m}$	$\Lambda_1 = \frac{21,5 \text{ K} - 20,1 \text{ K}}{91 \text{ m}} = 15,4 \cdot 10^{-3} \frac{\text{K}}{\text{m}}$
2. réteg	96 m < $z < 119 {\rm ~m}$	$\Lambda_2 = 0 \frac{\mathrm{K}}{\mathrm{m}}$, izoterm szakasz
3. réteg	119 m < $z < 215$ m	$\Lambda_3 = \frac{20.1 \text{ K} - 22 \text{ K}}{215 \text{ m} - 119 \text{ m}} = -0.02 \frac{\text{K}}{\text{m}}$

Látható, hogy a (9) egyenlet közelítésénél használt feltételek teljesülnek, így a felemelkedő, és adiabatikusan táguló levegőcsomag hőmérséklete a külső hőmérséklettől lényegében teljesen függetlenül a $\Gamma = 10^{-2} \frac{\text{K}}{\text{m}}$ együttható szerint lineárisan csökken. Így

$$T_{\rm csomag}(96 \text{ m}) = 22 \ ^{\circ}\text{C} - 0.96 \ ^{\circ}\text{C} \approx 21.0 \ ^{\circ}\text{C}$$
 és
 $T_{\rm csomag}(119 \text{ m}) = 22 \ ^{\circ}\text{C} - 1.19 \ ^{\circ}\text{C} \approx 20.8 \ ^{\circ}\text{C}.$

4.2. Látható, hogy 119 m magasan a levegőcsomag hőmérséklete még mindig 0,7 °C-kal magasabb, mint környezetéé. Alkalmazva a (10) egyenlet közelítő formuláját, azt kapjuk, hogy a levegőcsomag még további $\frac{0,7}{0,01+0,02}$ m = 23 m-t emelkedik, mire környezetével hőmérsékleti egyensúlyba kerül. Tehát a keverési magasság

$$H = 119 \text{ m} + 23 \text{ m} = 142 \text{ m},$$

és itt a hőmérséklet $T_{\rm csomag}(H) \approx 20.6$ °C.

5.1. Az $L \times W \times H$ méretű téglatestben levő teljes szén-monoxid mennyiség két tényező miatt változik: egyrészt a motorok által kibocsátott mennyiséggel nő, másrészt a szél által kifújt mennyiséggel csökken. Tehát

$$LWHC'(t) = M - uLHC(t).$$

5.2. A fenti lineáris elsőrendű differenciálegyenletnek a C(0) = 0 kezdőfeltételt kielégítő megoldása:

$$C(t) = \frac{M}{LHu} \left(1 - e^{-\frac{u}{W}t} \right).$$

5.3. A fenti egyenletbe behelyettesítve a megadott adatokat, azt kapjuk, hogy a 8 órakor mérhető szén-monoxid koncentráció $C(3600 \text{ s}) = 2.3 \frac{\text{mg}}{\text{m}^3}$.