

Mechanika (emelt szint)

Órai előadásvázlat a merev testek mozgásához

Anyagfizikai Tanszék (Groma István, Tüzes Dániel)

2018. december 6.

Tartalomjegyzék

1. Merev testek mozgása	2
1.1. Tehetetlenségi nyomaték tenzor	2
2. Merev test rögzített tengely körüli forgása	2
2.1. Mozgásegyenletek	2
2.2. Fizikai inga	3
3. Pörgettyűk	4
3.1. Kísérletek	4
3.1.1. Erőmentes pörgettyű	4
3.1.2. Súlyos pörgettyű	4
3.2. Euler egyenletek	5
3.3. Súlytalan pörgettyű (szimmetrikus eset)	7
3.4. Súlyos pörgettyű (szimmetrikus eset)	8
4. Merev testek forgásának stabilitása	9
4.1. Kísérletek	9
4.2. Levezetés az Euler-egyenletekből	10
4.2.1. Lineáris stabilitás analízis	10
5. Árapály-jelenségek	13
6. Lineáris lánc, rugók kényszerrezgése	13

A. Vektorok transzformációja	13
A.1. Ortogonális formalizmus	13
A.1.1. A bevezetett szögsebességvektor jelentése	15
A.2. A szögsebességvektorok azonossága	16
A.3. Rodrigues-formula	18

1. Merev testek mozgása

Egy tetszőleges \mathbf{r} pontnak a \mathbf{v} sebességét egy K koordinátarendszerben a

$$\mathbf{v} = \mathbf{v}_0 + \boldsymbol{\omega} \times (\mathbf{r} - \mathbf{r}_0) \quad (1)$$

összefüggés adja meg, ahol \mathbf{r}_0 a merev testnek egy kitüntetett "O" pontjához tartozó helyvektora (nem feltétlen a TKP) a K rendszerben, \mathbf{v}_0 az "O" sebessége a K -ban, $\boldsymbol{\omega}$ pedig a szögsebesség vektora a merev testnek a K rendszerben.

1.1. Tehetetlenségi nyomaték tenzor

$$\begin{aligned} \mathbf{N}_s &= \sum_i m_i \boldsymbol{\rho}_i \times \mathbf{v}_i \\ &= \sum_i m_i \boldsymbol{\rho}_i \times (\boldsymbol{\omega}_i \times \boldsymbol{\rho}_i) \\ &= \hat{\boldsymbol{\Theta}} \boldsymbol{\omega} \end{aligned} \quad (2)$$

A tehetetlenségi nyomaték tenzor az a mennyiség, ami egy pontra – jelen esetben TKP-ra – felírt impulzusmomentum – jelen esetben az sajátimpulzus-momentum – kifejezésében megjelenik, ami a szögsebesség vektort szorozza.

2. Merev test rögzített tengely körüli forgása

2.1. Mozgásegyenletek

$$\sum_i \mathbf{F}_i = m \ddot{\mathbf{r}}_{\text{TKP}} \quad (3a)$$

$$\sum_i \mathbf{M}_i = \frac{d}{dt} \mathbf{N} \quad (3b)$$

Hogy a 3a. egyenlet miért igaz, levezettük. A 3b. egyenletet szintén, ahol a forgatónyomatékokat egy adott pontra vonatkozva fel kell felírni, és arra a tengelyre vonatkoztatva számolni az \mathbf{N} impulzusmomentumot is. Vehetjük ezt a vonatkoztatási pontot a rögzített tengelyre is, ekkor $\mathbf{N} \neq \mathbf{N}_s = \boldsymbol{\Theta} \boldsymbol{\omega}$, de erre a tengelyre vett \mathbf{N} -ről is mondhatunk valamit.

Ha a vonatkoztatási pont a tengelyen van, akkor a test egy tetszőleges pontjára felírt 1. egyenletben $\mathbf{v}_0 = 0$ és $\mathbf{r}_0 = 0$, így

$$\mathbf{v}_i = \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}_i.$$

Ezt használjuk fel most \mathbf{N} számolásánál!

$$\begin{aligned} \mathbf{N} &= \sum_i \mathbf{r}_i \times (m_i \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}_i) \\ &= \boldsymbol{\Theta}^* \boldsymbol{\omega}, \end{aligned}$$

ahol az itt bevezetett $\boldsymbol{\Theta}^*$ nem ugyanaz a tehetetlenségi nyomaték tenzor, mint amit korábban bevezettünk, mert itt másik pontra, nem a TKP-ra van vonatkoztatva. Ez ugyanúgy mátrix, amelynek az elemei hasonló módon számolandók. Ha z a forgás tengelye, akkor az impulzumomentum tengely irányú vetületére

$$N_z = (\boldsymbol{\Theta}^* \boldsymbol{\omega})_z = \boldsymbol{\Theta}^* \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \omega_z \end{pmatrix} = \boldsymbol{\Theta}_{zz}^* \omega_z$$

adódik, ahol

$$\boldsymbol{\Theta}_{zz}^* = \sum_i m_i (x_i^2 + y_i^2).$$

2.2. Fizikai inga

Mutasson a z tengely a papír síkjára kifelé, ekkor x , y és z a szokott irányokkal jobbsodrású bázist alkot. Térjen ki az egyensúlyi helyzetből az inga $\boldsymbol{\varphi} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \varphi_z \end{pmatrix}$ szöggel!

Ekkor a felfüggesztési pontra felírva a forgatónyomatékokat:

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \mathbf{N} &= \mathbf{M} \\ \boldsymbol{\Theta} \dot{\boldsymbol{\omega}} &= \mathbf{r}_{\text{TKP}} \times m \mathbf{g} \quad \mathbf{r}_{\text{TKP}} = \begin{pmatrix} x \\ y \\ 0 \end{pmatrix} \quad \mathbf{g} = \begin{pmatrix} 0 \\ -g \\ 0 \end{pmatrix}, \end{aligned}$$

amelyben láthatjuk, hogy ennek csak z irányú komponense van. $\boldsymbol{\Theta}_{zz} \dot{\omega}_z = -xmg$, vagy béírva az x -re a súlypont helyvektorának s hosszát:

$$\boldsymbol{\Theta}_{zz} \dot{\omega}_z = -smg \sin(\varphi).$$

Ha a kitérés kicsi, a szinuszt lineárisan közelítve kapjuk, hogy

$$\boldsymbol{\Theta}_{zz} \ddot{\varphi} = -smg \cdot \varphi.$$

Ez egy harmónikus rezgőmozgás

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{smg}{\boldsymbol{\Theta}_{zz}}}$$

(kör)frekvenciával.

3. Pörgettyűk

3.1. Kísérletek

Kísérleti eszközeink:

1. Egy alátámasztási ponttú pörgettyű. A tengely egyik vége egy alátámasztási ponton elforoghat, a másik vége a tengelynek szabad.
2. Lendkerék, amelynek a tengelyének két vége be van fogva. A két vég 6 megkötést jelentene, de a tengely annak irányban kilenghet, a végei fel-le irányban elmozdulhatnak, és függőleges tengely mentén el is foroghatnak, így csak $6 - 3 = 3$ megkötést jelentenek.

3.1.1. Erőmentes pörgettyű

Hívják még súlytalan pörgettyűnek is. A megforgatott pörgettyűt a tengelyre akár ferdén is helyezve csak körmozgást végez. Ha meglökjük a tengellyel párhuzamosan, akkor imbolyog, de úgy, hogy a tengely egy adott pontja (pl. a szabad vége) körmozgást végez. Ezt a mozgást nutációnak hívják. A kísérlet megismételhető a lendkerékkel.

3.1.2. Súlyos pörgettyű

A tengelyen eltolva a pörgettyűt a TKP nem az alátámasztási pontra esik, hanem alá vagy fölé.

Ha a súlypont az alátámasztási pont alatt van: Ha ekkor a megforgatott pörgettyűt a tengelyre helyezük úgy, a súlypont és az alátámasztási pont ne egymás fölött legyen, akkor pörgettyű nem csak a tengely körül fog forogni, hanem a tengely is az alátámasztási pontba húzott függőleges körül. Ezt hívják precesszióknak. Ha most megütjük a pörgettyűt, nutációs és precesszió együtt fog jelentkezni.

Ha az alátámasztási pont fölött van a súlypont: akkor forgatás nélkül láthatjuk, hogy a pörgettyű annak megforgatása nélkül ledőlne az alátámasztási pontról. Megforgatva az már nem következik be, precesszió (és esetleg nutáció) fog jelentkezni, de úgy, hogy a precesszió iránya ellentétes az előbbivel.

Lendkerék Ha a lendkerék tengelyére teszünk egy súlyt, elkezd precesszálni. Ha a másik tengelyre, akkor a másik irányba. A súly helyétől függ, hogy milyen gyorsan precesszál. Ha megütjük, nutál.

A lendkereket egyik tengelye mentén is felfüggeszthetjük

Virágmintában haladó pörgettyű: egy súlyos pörgettyű, aminek az egyik tengelyének a vége fix, a másiknak a mozgása pedig elő van írva egy nyílt röbe mentén. Ekkor a görbén körbekjár a másik tengely vége.

Borzov pörgettyű: ha a pörgettyű nem forog, akkor a gumiszál megcsavarodása esetén az kicsavarodik. Ha meg van pörgetve a pörgettyű és a gumiszál is, akkor érdekes jelenséget látunk. Amikor a függőlegesbe áll a tengely, a gumiszál kitekeredik, majd mielőtt újra betekeredne, átfordul a tengelye a pörgettyűnek.

3.2. Euler egyenletek

Tekintsünk egy általános alakú merev testet, aminek egyetlen "O" pontja rögzített (amely nem feltétlen a tömegközéppontja), de ezen kívül más megkötésünk nincs. Ezt nevezzük pörgettyűnek. Ennek a testnek a mozgását szeretnénk leírni, miközben rá valamilyen külső erők hatnak.

Szabadási fokok száma Mennyi egy ilyen testnek a szabadsági fokainak a száma? Egy kiterjedt testnek 6 szabadsági foka van (pl. a TKP mozgása, és az ekörüli 3 tengely mentén a forgás). A megkötés mit eredményez? Vizsgáljuk meg, hány további megkötés kell ahhoz, hogy a test egyáltalán ne tudjon mozogni! Tekintsünk még 2 másik pontot "O"-n kívül, "A"-t és "B"-t rögzítettnek. Ennek a két pontnak a megadásához 6 paraméter kell, de merev test esetén d_{OA} , d_{OB} és d_{AB} adottak, vagyis ez 3 megkötést jelent. Maradt tehát

$$6 - 3 = 3$$

szabadási fokunk. Ez nem meglepő, hiszen a test translációt nem, csak 3 tengely körüli forgást végezhet, ami épp 3 szabadsági fok.

Ha 3 független egyenletet fel tudnánk írni a testre, akkor a test mozgását teljeskörűen le tudnánk írni. Hogyan válasszunk ki a

$$\sum_i \mathbf{F}_i = m \ddot{\mathbf{r}}_{\text{TKP}} \quad (4a)$$

$$\sum_i \mathbf{M}_i = \frac{d}{dt} \mathbf{N} \quad (4b)$$

egyenletekből 6-ot? A gond az, hogy ezek az egyenletek általában tartalmazzák a kényszererőt (egyetlen egy van csak, ami az "O" pontban hat), amik biztosítják, hogy az "O" pont ne mozduljon el.

Válasszuk az origót a rögzített pontba, mert ekkor a kényszererő forgatónyomatéka 0. Ekkor az impulzusmomentum megváltozásáról szóló 4b-es egyenlet (ami 3db) nem tartalmazza ezt az ismeretlen kényszererőt. Oldjuk meg hát ezeket először, ami egyúttal megadja azt is, hogy a tömegközéppontja hogyan mozog, végül a tömegközéppontra vonatkozó 4a egyenleteket tekintve megadhatjuk a kényszererőt is. A kényszerő a forgás szempontjából nem fontos, de mérnöki szempontból könnyen az lehet, ha tudni akarjuk, hogy a kényszererőt biztosító eszközre mekkora erő hat.

Egy tetszőleges pontnak a sebességét ekkor a $\mathbf{r}_0 = 0$ és $\mathbf{v}_0 = 0$ választással az 1 egyenlet alapján a

$$\mathbf{v} = \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r} \quad (5)$$

egyenlet határozza meg. Ekkor egy "O"-n átmenő tengelyre felírva az impulzusmomentumot:

$$\mathbf{N} = \hat{\Theta}^{**} \boldsymbol{\omega}, \quad (6)$$

ahol $\hat{\Theta}^{**}$ a tehetetlenségi nyomaték tenzora, és általánosan nem diagonális, és időben sem állandó egyetlen komponense sem, $\hat{\Theta}^{**}(t)$. Mit tehetünk? Úljünk át a testtel együtt forgó rendszerre (ami gyorsuló¹), és ha ezt jól tesszük meg, akkor abban már diagonális lesz ez a $\hat{O} \hat{\Theta}^{**} \hat{O}^{-1} = \hat{\Theta}'$. A nehézség-megmaradás tétele szerint valamit fizetnünk kell ezért, ez pedig az, hogy ez a rendszer nem lesz inercia-rendszer. Hogyan kell átszállni egyik vonatkoztatási rendszerről a másikra, és hogyan fog ekkor a 6. egyenlet kinézni? Ehhez tekintsük az A fejezetet!

Azt látjuk a 26. egyenletből, hogy tetszőleges \mathbf{u} (időfüggő) vektormennyiségre igaz, hogy

$$\hat{O}^T \frac{d\mathbf{u}}{dt} = \frac{d\mathbf{u}'}{dt} + \boldsymbol{\omega}' \times \mathbf{u}', \quad (7)$$

ahol bal oldalt az \mathbf{u} időderiváltját látjuk a vesszős rendszerben, jobb oldalt pedig az \mathbf{u} vesszős rendszerbeli időderiváltja szerepel, plusz egy tag, amiben a vesszős rendszerbeli \mathbf{u} -t kell balról megvektorszorozni a forgó rendszerben látott szögsebességgel. Felírva ezt az impulzusmomentumra, kapjuk, hogy

$$\hat{O}^T \frac{d\mathbf{N}}{dt} = \frac{d\mathbf{N}'}{dt} + \boldsymbol{\omega}' \times \mathbf{N}', \quad (8)$$

ahol erre az \mathbf{N} -re igaz a 4b, valamint a 6 egyenletek. Utóbbiban $\hat{\Theta}^{**}(t)$ csúnya alakú időfüggő mennyiség, \mathbf{N}' viszont a forgó rendszerben értendő, és rá $\mathbf{N}' = \hat{\Theta}' \cdot \boldsymbol{\omega}'$, ahol itt $\hat{\Theta}'$ egy diagonális, időfüggetlen mennyiség,

$$\mathbf{N}' = \hat{\Theta}' \boldsymbol{\omega}' = \begin{pmatrix} \Theta'_x & 0 & 0 \\ 0 & \Theta'_y & 0 \\ 0 & 0 & \Theta'_z \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega'_x \\ \omega'_y \\ \omega'_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \Theta'_x \omega'_x \\ \Theta'_y \omega'_y \\ \Theta'_z \omega'_z \end{pmatrix}.$$

Bevezetve a

$$\left(\hat{O}^T \frac{d\mathbf{N}}{dt} \right)_i := M'_i \quad i \in \{x, y, z\} \quad (9)$$

jelölést, kapjuk koordinátánként az alábbi 3 egyenletet, az ún. Euler-egyenleteket.

$$\begin{aligned} M'_x &= \frac{dN'_x}{dt} + \omega'_y \underbrace{N'_z}_{\Theta'_z \omega'_z} - \omega'_z \underbrace{N'_y}_{\Theta'_y \omega'_y} = \Theta'_x \frac{d\omega'_x}{dt} + \omega'_y \omega'_z (\Theta'_z - \Theta'_y) \\ M'_y &= \frac{dN'_y}{dt} + \omega'_z \underbrace{N'_x}_{\Theta'_x \omega'_x} - \omega'_x \underbrace{N'_z}_{\Theta'_z \omega'_z} = \Theta'_y \frac{d\omega'_y}{dt} + \omega'_x \omega'_z (\Theta'_x - \Theta'_z) \\ M'_z &= \frac{dN'_z}{dt} + \omega'_x \underbrace{N'_y}_{\Theta'_y \omega'_y} - \omega'_y \underbrace{N'_x}_{\Theta'_x \omega'_x} = \Theta'_z \frac{d\omega'_z}{dt} + \omega'_x \omega'_y (\Theta'_y - \Theta'_x) \end{aligned} \quad (10)$$

Fontos tulajdonságuk, hogy ezek ω -ban nem lineárisak.

¹abban az értelemben, hogy ha egy pont körpályán mozog, akkor annak centripetális gyorsulása van

3.3. Súlytalan pörgettyű (szimmetrikus eset)

Ebben az esetben a tömegközéppont épp az "O" ponttal, az alátámasztási fix ponttal egyezik meg, ezért a K rendszerből felírva, homogén gravitációs tér esetén

$$\frac{d\mathbf{N}}{dt} = \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{M}_i = \underbrace{\mathbf{r}_{\text{TKP}}}_0 \times \mathbf{M} = 0.$$

Ezért a 9. egyenlet definíciójának bal oldalán a 0 vektor elforgatottjának vesszük a komponenseit, ami továbbra is 0, így a 10. egyenlet minden sorának bal oldala 0.

Még egy egyszerűsítést veszünk, miszerint a pörgettyű szimmetrikus, és a szimmetriatengely a z' tengely irányába mutat. Ekkor

$$\Theta'_y = \Theta'_x,$$

ezeket egybevetve a 10 egyenlet alakja ebben a speciális esetben

$$0 = \Theta'_x \frac{d\omega'_x}{dt} + \omega'_y \omega'_z (\Theta'_z - \Theta'_x) \quad (11a)$$

$$0 = \Theta'_x \frac{d\omega'_y}{dt} + \omega'_x \omega'_z (\Theta'_x - \Theta'_z) \quad (11b)$$

$$0 = \Theta'_z \frac{d\omega'_z}{dt}. \quad (11c)$$

Az utolsó egyenletről látjuk, hogy mit állít,

$$\omega'_z = \text{áll.} \quad (12)$$

A másodikat szorozzuk be ω'_y -szel, az elsőt ω'_x -szel, majd adjuk össze őket:

$$\begin{aligned} 0 &= \Theta'_x \left(\omega'_x \frac{d\omega'_x}{dt} \right) + \omega'_x \omega'_y \omega'_z \cdot (\Theta'_z - \Theta'_x) \\ + \quad 0 &= \Theta'_x \left(\omega'_y \frac{d\omega'_y}{dt} \right) + \omega'_x \omega'_y \omega'_z \cdot (\Theta'_z - \Theta'_x) \\ = \quad 0 &= \Theta'_x \left[\underbrace{\omega'_x \frac{d\omega'_x}{dt}}_{\frac{1}{2} \frac{d}{dt} \omega'^2_x} + \underbrace{\omega'_y \frac{d\omega'_y}{dt}}_{\frac{1}{2} \frac{d}{dt} \omega'^2_y} \right] = \Theta'_x \frac{1}{2} \frac{d}{dt} [\omega'^2_x + \omega'^2_y]. \end{aligned}$$

Vagyis

$$[\omega'^2_x + \omega'^2_y] = \text{áll.} \quad (13)$$

Összevetve a 12. és a 13. egyenleteket kapjuk, hogy

$$\omega'^2_x + \omega'^2_y + \omega'^2_z = \text{áll} \Leftrightarrow |\boldsymbol{\omega}'| = \text{áll.} \quad (14)$$

A vesszős rendszerben tehát 12. egyenlet szerint az $\boldsymbol{\omega}'$ szimmetriatengelyre vett vetülete nem változik meg, de a hossza sem változik meg 14 értelmében, ezért az $\boldsymbol{\omega}'$ tengellyel bezárt szöge sem tud megváltozni. A t szimmetriatengely időben akár változhat is, az $\boldsymbol{\omega}'$ pedig ekörül forog, a vesszős vonatkoztatási rendszerben.

A K rendszerből nézve

$$\mathbf{N} = \text{áll.}$$

Ez áll valamilyen szögben, és ez nem tud megváltozni, mert a külső erők forgatónyomatékainak összege 0. A testre ható külső erők támadáspontja a TKP, ami viszont rögzített, így a TKP sem tud elmozdulni. Tehát a teljes rendszer kinetikus energiája szintén állandó, ami csak a forgási energiából áll. $E_{\text{forg}} = \boldsymbol{\omega} \boldsymbol{\Theta}(t) \boldsymbol{\omega}$ csúnya kifejezés, maradjunk a

$$E_{\text{forg}} = \frac{1}{2} \mathbf{N} \boldsymbol{\omega}$$

kifejezésnél, ahol \mathbf{N} és $\boldsymbol{\omega}$ az IR-ben értendő. $|\boldsymbol{\omega}'| = \text{áll} \Leftrightarrow |\boldsymbol{\omega}| = \text{áll}$, vagyis \mathbf{N} és $\boldsymbol{\omega}$ által bezárt szög is állandó.

Mindkettőt mégegyszer összegezve mondhatjuk, hogy nem csak, hogy az impulzusmomentum állandó, de a szögsebesség nagysága is az IR-ben, kettejük bezárt szöge nem változik, tehát a szögsebesség az impulzusmomentum, mint vektor körül köröz(het). Aból a rendszerből nézve pedig, amiben $\hat{\boldsymbol{\Theta}}'$ diagonális volt, az itteni szögsebesség nagysága és z komponensének a nagysága szintén állandó volt, és a szimmetriatengely körül (ami akár változhat is időben) forgott.

3.4. Súlyos pörgettyű (szimmetrikus eset)

Hasson most a pörgettyűre csak a homogén gravitációs erőtér! Ez csak a z tengely irányában hat, azonban most az alátámasztási pont és a súlypont nem esik egybe. Vegyük az IR-beli K-ban a vonatkoztatási pontnak az alátámasztási pontot, ekkor

$$\frac{d\mathbf{N}}{dt} = \mathbf{M}, \quad (15)$$

ahol a forgatónyomaték csak a gravitációs- és kényszererőből származik. Utóbbinak a forgatónyomatéka 0, előbbinek pedig a z komponense 0, mert z irányú,

$$\mathbf{N}_z = \text{áll.} \quad (16)$$

Most szorozzuk be \mathbf{N} -nel 15. egyenletet!

$$\underbrace{\mathbf{N} \frac{d\mathbf{N}}{dt}}_{\frac{1}{2} \frac{d}{dt} \mathbf{N}^2} = \mathbf{N} \mathbf{M}. \quad (17)$$

Tegyük fel, hogy nagyjából $\boldsymbol{\omega} \parallel \mathbf{N}$. Ez jól igaz akkor, ha a szimmetriatengely körül gyorsan forog a pörgettyű. Ekkor mivel a tengely \mathbf{N} irányú, a külső forgatónyomatékok

összegének nincs tengelyirányú komponense, azaz $\mathbf{N} \perp \mathbf{M}$. Ekkor a 17. egyenlet jobb oldala 0, vagyis

$$\mathbf{N}^2 = \text{áll.} \quad (18)$$

A 16. és a 18. egyenletekből pedig adódik, hogy az \mathbf{N} az \mathbf{N}_z tengelyével állandó szöget zár be. Ezt a körbeforgást nevezik precessziónak.

Ez egy közelítő megoldás volt. Ha most ehhez képest kitérítjük kicsi úgy, hogy ne essen egybe a forgástengely a szimmetriatengelyével, akkor a precessziós mozgáshoz hozzáadódik még egy kis nutáció, lásd a kísérletet.

A Föld forgástengelye sem mutat mindig ugyanabba az irányba a keringési síkhoz képest. Ha súlytalan pörgettyű volna, akkor egzaktul ugyanabba az irányba kéne mutatnia. (Földtudósok ezt nutációnak nevezik, pedig ez precesszió.) Mi okozza az eltérést? A számolás során feltettük, hogy a gravitációs tér homogén. Amennyiben figyelembe vesszük az inhomogenitását, azaz hogy a Föld egyik oldala közelebb, a másik távolabb van, adódik, hogy a gravitációs erők támadáspontja nem esik egybe a tömegközépponttal, így a Föld, mint egy súlyos pörgettyű viselkedik, és precessziós mozgást végez, kb. 100.000 év periódusidővel.

4. Merev testek forgásának stabilitása

4.1. Kísérletek

Láncot függeszünk fel egy pontjánál egy drót segítségével, majd a drótot a tengelye körül kezdjük el forgatni! Ez forgó mozgásba hozza a láncot. A szögsebesség növelésével a lánc a drót eredeti irányára merőleges síkban kezd el forogni úgy, hogy a láncszemek egy kör mentén helyezkednek el. Azt gondolhatjuk, hogy a láncszemek szeretnek a forgástengelytől minél távolabb elhelyezkedni.

Homogén korongot egy kerületi pontjánál felfüggesztve egy dróttal, a drótot tengelye mentén forgatva mozgásba hozzuk a korongot, először egy átmérője mentén. Alacsony szögsebességeknél ez a mozgás, a függőleges drót és átmérő mentén történő forgás valósul meg. A szögsebességet eléggé megnövelve a korong vízszintes lesz, a forgástengelye a forgásszimmetria-tengelyére fog esni.

Téglatestet megforgathatjuk bármelyik oldallapközép-pontjának felfüggesztésében. A láncos kísérlet alapján sejthetjük, hogy a legnagyobb tehetetlenségi nyomatékú elrendezésben tetszőlegesen nagy szögsebességnél az eredeti, felfüggesztés szerinti tengely mentén fog forogni a hasáb. Valóban.

A legkisebb tehetetlenségi nyomatékú elrendezésben csak eléggé kicsi szögsebességek esetén lesz a mozgás az eredeti tengely körül megvalósuló, utána átfordul olyanra, hogy a drót nem lesz függőleges, a test pedig a legnagyobb Θ mentén fog forogni.

A középső Θ -jú tengely mentén nagyobb szögsebességig tart ki az eredeti tengely, de elég nagyra ismét a legnagyobb Θ -val rendelkező tengely mentén fog forogni.

4.2. Levezetés az Euler-egyenletekből

A test forgómozgásánál azt tesszük fel, hogy egy pontja rögzített, mint a pörgettyűknél. Elég kicsi szögsebességeknél ez igaz is, nagyobb szögsebességekre pedig beáll egy új állapot, ahol ismét igaz, hogy 1 pontja a rendszernek helyben marad. Azt fogjuk vizsgálni, hogy hogyan viselkedik a rendszer egy kis perturbációra.

Felírjuk a 10. egyenleteket arra az esetre, ha a külső erők forgatónyomatéka 0, de a testünk nem feltétlen forgásszimmetrikus, mint pl. egy hasáb. Ekkor:

$$\begin{aligned}0 &= \Theta_x \frac{d\omega_x}{dt} + \omega_y \omega_z (\Theta_z - \Theta_y) \\0 &= \Theta_y \frac{d\omega_y}{dt} + \omega_x \omega_z (\Theta_x - \Theta_z) \\0 &= \Theta_z \frac{d\omega_z}{dt} + \omega_x \omega_y (\Theta_y - \Theta_x)\end{aligned}\tag{19}$$

Ennek egy általános, analitikus megoldását megadni reménytelen feladat. Amit tehetünk, hogy keresünk egyszerű megoldásokat, és azokból próbálunk okosakat mondani. Az egyenletek egy triviális megoldása az $\boldsymbol{\omega} = \mathbf{0}$, egy kevésbé triviális megoldása pedig az $\boldsymbol{\omega} = \omega_z \cdot \mathbf{e}_z$. Ekkor a 19. egyenlet első két sora azt mondja, hogy $0 = 0$, az utolsó pedig, hogy

$$\dot{\omega}_z = 0.$$

Mit mond ez a megoldás? A testnek a tehetetlenségi nyomaték tenzora általában nem diagonális, de van olyan vonatkoztatási rendszer, amiben igen. A test tehát kijelöl 3 tengelyt, amelyek közül bármelyikben - nem csak abban, amit z -nek nevezünk, tehetjük volna az előbbi gondolatmenetet x -re és y -ra is - foroghat.

4.2.1. Lineáris stabilitás analízis

Merre gurul le a háztető tetején tojt tojás? Szimmetria okokból a rá ható erőnek 0-nak kell lennie.

Egy egyensúlyi helyzet nem feltétlen stabil. Csak azért, mert egy mozgás "papíron" megvalósul, még nem jelenti, hogy az stabil is volna. A stabilitásanalízis arra való, hogy egy egyensúlyi helyzetből való kis kitérés esetén megvizsgáljuk, hogy mi történik. Kitérítjük a testet az egyensúlyi helyzetből, majd az egyenletekben a kitérésben elsőrendű tagokat megtartva, a magasabbrendűeket elhanyagolva vizsgáljuk a mozgást.

A tojás esetén a tojást képzeletben odébb mozgatjuk, és megnézzük, hogy az elmozgatás irányába még inkább fog-e mozogni a tojás, avagy sem. Igen, a tojás arra az irányba gördül tovább, tehát az egyensúlyi helyzet instabil volt.

Ha azt kapjuk, hogy a rá ható erő az eredeti állapota felé téríti vissza a testet, akkor stabil egyensúlyi helyzet volt. Ha az erő arányos a kitéréssel elég kis kitérésekre, akkor ráadásul harmónikus rezgőmozgást fog végezni.

A lineáris stabilitás analízis általános azt csinálja, hogy egy adott mennyiségre felírt egyenletekre adott egyedi megoldáshoz hozzáad egy kis perturbációt, és vizsgálja a mennyiségre felírt egyenleteket. Azokat linearizálja úgy, hogy az egyenletekben megjelenő, perturbációban legalább másodrendű tagokat elhanyagolja. Ilyet a kúpingánál már tanulmányoztunk.

Vizsgáljuk meg, hogy mit történik, ha most

$$\boldsymbol{\omega}(t) = \begin{pmatrix} \delta\omega_x(t) \\ \delta\omega_y(t) \\ \delta\omega_z(t) + \omega_z \end{pmatrix},$$

ahol

$$\frac{\delta\omega_i(t)}{\omega_z} \ll 1 \quad i \in \{x, y, z\}. \quad (20)$$

Látható, hogy egy ilyen $\boldsymbol{\omega}$ előáll, mint egy (korábbi) megoldáshoz hozzáadott perturbáció. Ha kiderül, hogy bármelyik δ -s mennyiség megnő úgy, hogy a 20. feltétel nem teljesül, akkor a perturbáció nem hal ki, hanem erősödik, tehát a megoldás nem volt stabil. Az, hogy ezek a δ -s mennyiségek kicsik, azt engedik meg, hogy a számolások során megjelenő, legalább 2 δ -s mennyiség szorzatát tartalmazó mennyiségeket elhanyagoljuk.

$$\begin{aligned} 0 &= \Theta_x \cdot \delta\dot{\omega}_x + \delta\omega_y \cdot \omega_z (\Theta_z - \Theta_y) \\ 0 &= \Theta_y \cdot \delta\dot{\omega}_y + \delta\omega_x \cdot \omega_z (\Theta_x - \Theta_z) \\ 0 &= \Theta_z \cdot \delta\dot{\omega}_z \end{aligned} \quad (21)$$

Az utolsóból látjuk, hogy

$$\delta\omega_z(t) = \text{áll.}$$

Mi a megoldás a másik két perturbáció-komponensre? Általánosan az alábbi megoldásokkal próbálkozunk ekkor:

$$\begin{pmatrix} \delta\omega_x(t) \\ \delta\omega_y(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \delta\omega_{x,0} \\ \delta\omega_{y,0} \end{pmatrix} e^{\lambda t}.$$

(Azért szokott ez az alak jó lenni, mert a perturbációban már lineáris az egyenlet.) Ezt visszírva a 21. egyenletbe megkapjuk, hogy milyen feltételek esetén nő vagy csökken λ . Ha nő, akkor a perturbáció nő, a megoldás instabil volt, ha csökken, akkor a perturbáció kihal.

$$\begin{aligned} \Theta_x \lambda \cdot \delta\omega_{x,0} \cdot e^{\lambda t} + \delta\omega_{y,0} \cdot e^{\lambda t} \omega_z \cdot (\Theta_z - \Theta_y) &= 0 \\ \Theta_y \lambda \cdot \delta\omega_{y,0} \cdot e^{\lambda t} + \delta\omega_{x,0} \cdot e^{\lambda t} \omega_z \cdot (\Theta_x - \Theta_z) &= 0 \end{aligned}$$

Most $e^{\lambda t}$ -vel egyszerűsítve, mátrix alakba írva az egyenleket:

$$\begin{pmatrix} \Theta_x \lambda & \omega_z \cdot (\Theta_z - \Theta_y) \\ \omega_z \cdot (\Theta_x - \Theta_z) & \Theta_y \lambda \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \delta\omega_{x,0} \\ \delta\omega_{y,0} \end{pmatrix} = 0.$$

Ennek a triviális, nem sokat mondó megoldása a $\begin{pmatrix} \delta\omega_{x,0} \\ \delta\omega_{y,0} \end{pmatrix} = 0$. A nem triviálishoz meg kell keresni a mátrix sajátvektorait. Mátrix-diagonalizálási szubrutin indul! A

mátrix determinánsa mikor 0?

$$\Theta_x \Theta_y \cdot \lambda^2 - \omega_z^2 (\Theta_z - \Theta_y) (\Theta_x - \Theta_z) = 0$$

↓

$$\lambda_{1,2} = \pm \omega_z \sqrt{\frac{(\Theta_z - \Theta_y) (\Theta_x - \Theta_z)}{\Theta_x \Theta_y}}$$

Ha a gyök alatt lévő mennyiség pozitív, akkor az egyik λ pozitív, vagyis ekkor a perturbáció időben nő (a perturbáció másik része csökken, de az alulról korlátos). Tehát

$$\frac{(\Theta_z - \Theta_y) (\Theta_x - \Theta_z)}{\Theta_x \Theta_y} > 0,$$

a megoldás instabil. Ha a gyök alatt negatív szám van, akkor mindkét λ képzetes, és a megoldás az alábbi alakban írható:

$$\left. \begin{array}{l} \lambda_1 = i\omega_z \lambda \\ \lambda_2 = -i\omega_z \lambda \end{array} \right\} \Rightarrow \begin{pmatrix} \delta\omega_x(t) \\ \delta\omega_y(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \delta\omega_{x,0} \\ \delta\omega_{y,0} \end{pmatrix} \cdot (C e^{i\omega_z \lambda t} + D e^{-i\omega_z \lambda t}),$$

ahol C és D komplex együtthatók, és a (valós) kezdeti feltételhez való illesztést szolgálják. Ez a megoldás valós, és szinuszok és koszinuszok összegeként előáll, tehát ekkor a kis perturbációra a rendszer harmonikus rezgőmozgással válaszol. Mi a stabil megoldás feltétele Θ -kra? Tudjuk, hogy a Θ -k külön-külön pozitívak, tehát az egész gyök alatti mennyiség akkor negatív, ha

$$(\Theta_z - \Theta_y) (\Theta_x - \Theta_z) < 0$$

↓

$$(\Theta_z - \Theta_y) (\Theta_z - \Theta_x) > 0$$

↓

$$(\Theta_z - \Theta_y > 0 \text{ és } \Theta_z - \Theta_x > 0) \text{ vagy } (\Theta_z - \Theta_y < 0 \text{ és } \Theta_z - \Theta_x < 0)$$

Hogyan egyeztethető ez össze a kísérletekkel? Tekintsük a forgástengelynek mindig a z -t, és változtassuk a Θ értékeit! A bal oldali eset, vagyis hogy Θ_z a legnagyobb esete stabil megoldást ad, ezt jól mutatta a kísérlet. A $\Theta_x < \Theta_z < \Theta_y$ esete instabil, ezt is jól mutatta a kísérlet (a nagy szögsebességnél jól látszott). A $\Theta_z < \Theta_y < \Theta_x$ esete, vagyis a legkisebb tehetetlenségi nyomatékú tengely stabilitását viszont mintha nem láttunk volna a kísérletben, az instabil volt. A magyarázatot abban kell keresni, hogy a lineáris stabilitás analízis csak elég kicsi δ -ra igaz, és a kísérletben ennél tovább mentünk, azaz vagy figyelembe kellene venni a számolás során a magasabbrendű tagokat, vagy kisebb perturbációt kellene alkalmazni.

5. Árapály-jelenségek

6. Lineáris lánc, rugók kényszerrezgése

A. Vektorok transzformációja

A.1. Ortogonális formalizmus

Amikor egy K rendszerből áttérünk egy K' rendszerbe úgy, hogy a két rendszer egymáshoz képest csak forgómozgást végez, akkor a kettő közötti áttérés során a K -ban definiált vektorok koordinátáiból a vesszős rendszerben ugyanakkor a vektornak a korrdinátának kiszámításához az eredeti vektor szám n -esét meg kell szorozni egy forgatás mátrixszal. Itt ennek a transzformációinak nézzük a tulajdonságait.

Legyen egy $\mathbf{u}(t)$ valamilyen vektormezőnk egy K IR-ben. A K -hoz képesti forgó, vesszős rendszerben érzett $\mathbf{u}'(t)$ teret egy forgatás-mátrix hozza át K -ba,

$$\mathbf{u}(t) = \hat{\mathbf{O}}(t) \mathbf{u}'(t). \quad (22)$$

Ennek az időderiváltja

$$\frac{d}{dt} \mathbf{u}(t) = \hat{\mathbf{O}}(t) \left[\frac{d}{dt} \mathbf{u}'(t) \right] + \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right] \mathbf{u}'(t), \quad (23)$$

ami tehát megadja a K rendszerben az $\mathbf{u}(t)$ deriváltját a vesszős rendszeri mennyiségekkel. Ez egy vektor-egyenlet. Ezt egy $\hat{\mathbf{O}}^{-1}(t) = \hat{\mathbf{O}}^T(t)$ mátrixszal való balról szorzás viszi át a vesszős rendszerbe, ugyanis

$$\hat{\mathbf{O}}^T(t) \mathbf{u}(t) = \hat{\mathbf{O}}^T(t) \hat{\mathbf{O}} \mathbf{u}'(t) = \mathbf{u}'(t).$$

Beszorozva hát a 23. egyenlet mindkét oldalát balról $\hat{\mathbf{O}}^T(t)$ -vel:

$$\hat{\mathbf{O}}^T(t) \frac{d}{dt} \mathbf{u}(t) = \underbrace{\hat{\mathbf{O}}^T(t) \hat{\mathbf{O}}(t)}_{\hat{\mathbf{I}}} \left[\frac{d}{dt} \mathbf{u}'(t) \right] + \underbrace{\hat{\mathbf{O}}^T(t) \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right]}_{:=\hat{\mathbf{\Omega}}'} \mathbf{u}'(t) \quad (24)$$

$$\hat{\mathbf{O}}^T(t) \frac{d\mathbf{u}(t)}{dt} = \frac{d\mathbf{u}'(t)}{dt} + \hat{\mathbf{\Omega}}' \mathbf{u}'(t).$$

Ezt az egyenletet lehet úgy kiolvasni, hogy ez megadja az $\mathbf{u}(t)$ -nek a K -beli változásának értékét a vesszős rendszerből nézve a vesszős rendszerbeli mennyiségekkel. Melyik mennyiség vesszős, és mi vesszőtlen? Tekintsünk most egy olyan esetet, amikor $\mathbf{u}'(t) = \text{áll}$, vagyis amikor $\frac{d}{dt} \mathbf{u}'(t) = 0$, azaz a vektor vesszősben megadott koordinátái állandóak. Másképp szólva a vektor a K' -ben áll. Ekkor

$$\underbrace{\hat{\mathbf{O}}^T(t)}_{\text{vesszős}} \underbrace{\frac{d\mathbf{u}(t)}{dt}}_{\text{vesszőtlen}} = \underbrace{\hat{\mathbf{O}}^T(t) \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right]}_{\text{vesszős} \rightarrow \text{vesszős operá tor}} \underbrace{\mathbf{u}'(t)}_{\text{vesszős}}$$

vagyis láthatjuk hogy a definiált $\hat{\Omega}'(t) = \hat{\mathbf{O}}^T(t) \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right]$ mennyiség vesszős mennyiséget kell képezzen, továbbá egy vesszős mennyiségre hat, tehát ő egy vesszős \rightarrow vesszős operátor, vagyis ő valóban vesszős operátor.

3 dimenzióban ezzel az $\hat{\Omega}'$ -val való szorzásnak van egy fontos tulajdonsága. Ennek kiderítéséhez deriváljuk idő szerint a

$$\hat{\mathbf{O}}^T(t) \hat{\mathbf{O}}(t) = I$$

azonosságot!

$$\underbrace{\hat{\mathbf{O}}^T(t) \frac{d\hat{\mathbf{O}}(t)}{dt}}_{\hat{\Omega}'}} + \underbrace{\frac{d\hat{\mathbf{O}}^T(t)}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t)}_{?} = \mathbf{0} \quad (25)$$

Hogy mi a ?, ahhoz tekintsük $\hat{\Omega}'$ transzponáltját!

$$\begin{aligned} \hat{\Omega}'^T &= \left\{ \hat{\mathbf{O}}^T(t) \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right] \right\}^T \\ &= \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right]^T (\hat{\mathbf{O}}^T)^T(t) \\ &= \frac{d\hat{\mathbf{O}}^T(t)}{dt} \hat{\mathbf{O}}^T(t) \end{aligned}$$

Tehát a 25 egyenletben $? = \hat{\Omega}'^T$, így

$$\hat{\Omega}' + \hat{\Omega}'^T = 0.$$

Ez azt jelenti, hogy $\hat{\Omega}'$ antiszimmetrikus, azaz csak offdiagonális komponensei vannak, és a főátlóra átellenes értékek -1 szeresei egymásnak, jelöljük őket így:

$$\hat{\Omega}' = \begin{pmatrix} 0 & -\omega'_z & \omega'_y \\ \omega'_z & 0 & -\omega'_x \\ -\omega'_y & \omega'_x & 0 \end{pmatrix},$$

mert ekkor a mátrixszal való szorzás épp egy vektoriális szorzatot fog jelölni az alábbiak szerint.

$$\begin{aligned} \hat{\Omega}' \mathbf{u}' &= \begin{pmatrix} 0 & -\omega'_z & \omega'_y \\ \omega'_z & 0 & -\omega'_x \\ -\omega'_y & \omega'_x & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u'_x \\ u'_y \\ u'_z \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} -\omega'_z u'_y + \omega'_y u'_z \\ \omega'_z u'_x - \omega'_x u'_z \\ -\omega'_y u'_x + \omega'_x u'_y \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \omega'_x \\ \omega'_y \\ \omega'_z \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} u'_x \\ u'_y \\ u'_z \end{pmatrix} = \boldsymbol{\omega}' \times \mathbf{u}' \end{aligned}$$

Ezek szerint a 24. egyenlet az alábbi formában írható:

$$\underbrace{\hat{\mathbf{O}}^T(t) \frac{d\mathbf{u}(t)}{dt}}_{\text{vesszős vektor}} = \frac{d\mathbf{u}'(t)}{dt} + \boldsymbol{\omega}' \times \mathbf{u}'(t). \quad (26)$$

Felmerülhet még a kérdés, hogy mi köze ennek az $\boldsymbol{\omega}'$ -nek a K rendszerből nézve a vesszős szögsebességéhez? Ehhez az $\boldsymbol{\Omega}$ operátort, majd az abból származtatott $\boldsymbol{\omega}$ vektort fogjuk vizsgálni.

A.1.1. $\boldsymbol{\omega}'$ jelentése

- Ha egy K-ban definiált vektormennyiséget balról egy \mathbf{O}^T szorozza, akkor az vesszős vektor lesz, ez a vektorok transzformációja, ahogy azt a 22. egyenletnél láttuk.
- Ha egy mátrix van K-ban definiálva, akkor az ő vesszőse, azaz transzformált mátrixa a $\mathbf{O}^T \bullet \mathbf{O}$ operátor. A másik irányba, egy vesszőshöz a vesszőtlen mátrixot a $\mathbf{O} \bullet \mathbf{O}^T$ transzformációval tudjuk megadni.

$\boldsymbol{\Omega}'$ -t áttranszformálva K-ba:

$$\boldsymbol{\Omega}(t) = \hat{\mathbf{O}}(t) \boldsymbol{\Omega}'(t) \hat{\mathbf{O}}^T(t) = \hat{\mathbf{O}}(t) \hat{\mathbf{O}}^T(t) \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right] \hat{\mathbf{O}}^T(t) = \left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right] \hat{\mathbf{O}}^T(t). \quad (27)$$

$\hat{\mathbf{O}}(t) \hat{\mathbf{O}}^T(t) = I$ idő szerinti deriválásával az előzővel analóg módon megmutatható, hogy ez az $\boldsymbol{\Omega}$ is antiszimmetrikus, és a komponenseiből az előzőbbiekkel azonos módon vektor képezhető:

$$\hat{\boldsymbol{\Omega}} = \begin{pmatrix} 0 & -\omega'_z & \omega'_y \\ \omega'_z & 0 & -\omega'_x \\ -\omega'_y & \omega'_x & 0 \end{pmatrix}.$$

Az $\boldsymbol{\omega}$ vektorral való vektoriális szorzás épp olyan, mint magával az $\boldsymbol{\Omega}$ -val való (mátrix)szorzás. Az A.2-nél megmutatjuk, hogy ez ugyanaz a vektor, mint amit úgy kapnánk, hogy az $\boldsymbol{\omega}'$ -t transzformálnánk át, mint vektort. Ezt a tényt a pörgettyűknél ki is használjuk, azaz hogy az itt bevezett $\boldsymbol{\Omega}'$ -höz rendelt $\boldsymbol{\omega}'$ vesszőtlen, azaz $\mathbf{O}\boldsymbol{\omega}'$ épp az a vektor, amit $\boldsymbol{\Omega}'$ vesszőtlenítéséhez rendelnénk hozzá. Ezt szemlélteti a következő ábra.

$$\begin{array}{ccc} \boldsymbol{\Omega}' & \xrightarrow{\text{mátrix trafó}} & \boldsymbol{\Omega} \\ \downarrow & & \downarrow \\ \boldsymbol{\omega}' & \xrightarrow{\text{vektor trafó}} & \boldsymbol{\omega}_{\boldsymbol{\omega}'} = \boldsymbol{\omega}_{\boldsymbol{\Omega}} \end{array}$$

$\boldsymbol{\omega}$ jelentéséhez vizsgáljuk meg, hogy $\boldsymbol{\Omega}(t)$ -re milyen egyenlet vonatkozik. Ehhez vagy a 23. egyenletbe behelyettesítünk $\mathbf{u}'(t) = \hat{\mathbf{O}}^T(t) \mathbf{u}(t)$ -val, vagy a 24. egyenletet szorozzuk balról $\hat{\mathbf{O}}(t)$ -val:

$$\frac{d\mathbf{u}}{dt} = \hat{\mathbf{O}}(t) \frac{d\mathbf{u}'}{dt} + \underbrace{\left[\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}(t) \right] \hat{\mathbf{O}}^T(t) \mathbf{u}(t)}_{\boldsymbol{\Omega}(t)}. \quad (28)$$

Egy K' -ben álló, vagyis ahhoz rögzített vektorra az egyenlet jobb oldalának 1. tagja 0, így ebben az esetben

$$\frac{d\mathbf{u}(t)}{dt} = \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(t).$$

Ez minden vektorra igaz, így pl. az anyagi pontok helyvektoraira is, bal oldalt a sebességük, jobb oldalt pedig a helyvektoruk jelenik meg, amelyek között immár mondható, hogy a szögsebesség-vektor teremtett kapcsolatot a $\mathbf{v} = \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}$ módon.

A.2. A szögsebességvektorok azonossága

Végül lássuk be, hogy $\boldsymbol{\omega}_{\omega'} = \boldsymbol{\omega}_{\Omega}$!

$$\boldsymbol{\Omega} = \mathbf{O}\boldsymbol{\Omega}'\mathbf{O}^T = \begin{pmatrix} O_{11} & O_{12} & O_{13} \\ O_{21} & O_{22} & O_{23} \\ O_{31} & O_{32} & O_{33} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 & -\omega'_z & \omega'_y \\ \omega'_z & 0 & -\omega'_x \\ -\omega'_y & \omega'_x & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} O_{11} & O_{21} & O_{31} \\ O_{12} & O_{22} & O_{32} \\ O_{13} & O_{23} & O_{33} \end{pmatrix}$$

Fáradtságos számolás után kapjuk, hogy $\Omega_{11} = \Omega_{22} = \Omega_{33} = 0$, ahogy azt vártuk is. Az offdiagonális elemekre:

$$\Omega_{12} = (O_{13}O_{22} - O_{12}O_{23})\omega'_x + (O_{11}O_{23} - O_{13}O_{21})\omega'_y + (O_{12}O_{21} - O_{11}O_{22})\omega'_z \quad (29a)$$

$$\Omega_{13} = (O_{13}O_{32} - O_{12}O_{33})\omega'_x + (O_{11}O_{33} - O_{13}O_{31})\omega'_y + (O_{12}O_{31} - O_{11}O_{32})\omega'_z \quad (29b)$$

$$\Omega_{23} = (O_{23}O_{32} - O_{22}O_{33})\omega'_x + (O_{21}O_{33} - O_{23}O_{31})\omega'_y + (O_{22}O_{31} - O_{21}O_{32})\omega'_z. \quad (29c)$$

A főátlóra átellenesen pedig felismerhetjük, hogy a vártnak megfelelően ezek -1 -szeresét kapjuk, $\Omega_{12} = -\Omega_{21}$ -t, $\Omega_{13} = -\Omega_{31}$ -t, illetve $\Omega_{23} = -\Omega_{32}$ -t. Hogy mi az itt megjelenő mátrixkomponensek kombinációja, ahhoz fel kell még használni az \mathbf{O} mátrix ortogonalitására vonatkozó egyenletet. \mathbf{O} inverzének a komponenseit az alábbi módon számolhatjuk az algebrai adjungált segítségével²:

$$\mathbf{O}^{-1} = \underbrace{\frac{1}{\det(\mathbf{O})}}_{=1} \cdot \text{adj}(\mathbf{O}) = \begin{pmatrix} + \begin{vmatrix} O_{22} & O_{23} \\ O_{32} & O_{33} \end{vmatrix} & - \begin{vmatrix} O_{12} & O_{13} \\ O_{32} & O_{33} \end{vmatrix} & + \begin{vmatrix} O_{12} & O_{13} \\ O_{22} & O_{23} \end{vmatrix} \\ - \begin{vmatrix} O_{21} & O_{23} \\ O_{31} & O_{33} \end{vmatrix} & + \begin{vmatrix} O_{11} & O_{13} \\ O_{31} & O_{33} \end{vmatrix} & - \begin{vmatrix} O_{11} & O_{13} \\ O_{21} & O_{23} \end{vmatrix} \\ + \begin{vmatrix} O_{21} & O_{22} \\ O_{31} & O_{32} \end{vmatrix} & - \begin{vmatrix} O_{11} & O_{12} \\ O_{31} & O_{32} \end{vmatrix} & + \begin{vmatrix} O_{11} & O_{12} \\ O_{21} & O_{22} \end{vmatrix} \end{pmatrix} \\ = \mathbf{O}^T = \begin{pmatrix} O_{11} & O_{21} & O_{31} \\ O_{12} & O_{22} & O_{32} \\ O_{13} & O_{23} & O_{33} \end{pmatrix}$$

Most olvassuk ki az azonosságokat a (29). egyenletekhez!

²Ez az ún. Cramer-szabály, bővebben: Rózsa Pál: Lineáris Algebra és Alkalmazásai, 1.5.11-es egyenlet, vagy [Wikipedia](#).

- Először a (29a). egyenlethez:

$$\begin{aligned} (\mathbf{O}^{-1})_{13} &= (\mathbf{O}^T)_{13} \Rightarrow O_{12}O_{23} - O_{13}O_{22} = O_{31} \\ (\mathbf{O}^{-1})_{23} &= (\mathbf{O}^T)_{23} \Rightarrow -O_{11}O_{23} + O_{13}O_{21} = O_{32} \\ (\mathbf{O}^{-1})_{33} &= (\mathbf{O}^T)_{33} \Rightarrow O_{11}O_{22} - O_{12}O_{21} = O_{33}, \end{aligned}$$

vagyis

$$\Omega_{12} = -O_{31}\omega'_x - O_{32}\omega'_y - O_{33}\omega'_z.$$

- Majd a (29b). egyenlethez:

$$\begin{aligned} (\mathbf{O}^{-1})_{12} &= (\mathbf{O}^T)_{12} \Rightarrow -O_{12}O_{33} + O_{13}O_{32} = O_{21} \\ (\mathbf{O}^{-1})_{22} &= (\mathbf{O}^T)_{22} \Rightarrow O_{11}O_{33} - O_{13}O_{31} = O_{22} \\ (\mathbf{O}^{-1})_{32} &= (\mathbf{O}^T)_{32} \Rightarrow -O_{11}O_{32} + O_{12}O_{31} = O_{23}, \end{aligned}$$

vagyis

$$\Omega_{13} = O_{21}\omega'_x + O_{22}\omega'_y + O_{23}\omega'_z.$$

- Végül a (29c). egyenlethez:

$$\begin{aligned} (\mathbf{O}^{-1})_{11} &= (\mathbf{O}^T)_{11} \Rightarrow O_{22}O_{33} - O_{23}O_{32} = O_{11} \\ (\mathbf{O}^{-1})_{21} &= (\mathbf{O}^T)_{21} \Rightarrow -O_{21}O_{33} + O_{23}O_{31} = O_{12} \\ (\mathbf{O}^{-1})_{31} &= (\mathbf{O}^T)_{31} \Rightarrow O_{21}O_{32} - O_{22}O_{31} = O_{13}, \end{aligned}$$

vagyis

$$\Omega_{23} = -O_{11}\omega'_x - O_{12}\omega'_y - O_{13}\omega'_z.$$

Bevezetve az $\omega_{\omega'} = \mathbf{O}\omega'$ jelölést, melyre

$$\omega_{\omega'} = \mathbf{O}\omega' = \begin{pmatrix} O_{11}\omega'_x + O_{12}\omega'_y + O_{13}\omega'_z \\ O_{21}\omega'_x + O_{22}\omega'_y + O_{23}\omega'_z \\ O_{31}\omega'_x + O_{32}\omega'_y + O_{33}\omega'_z \end{pmatrix}$$

jelölést, láthatjuk, hogy éppen ennek a komponensei bújtak meg Ω -ban,

$$\begin{aligned} \Omega &= \begin{pmatrix} 0 & -(O_{31}\omega'_x + O_{32}\omega'_y + O_{33}\omega'_z) & O_{21}\omega'_x + O_{22}\omega'_y + O_{23}\omega'_z \\ \dots & 0 & -(O_{11}\omega'_x + O_{12}\omega'_y + O_{13}\omega'_z) \\ \dots & \dots & 0 \end{pmatrix} = \\ &= \begin{pmatrix} 0 & -\omega_{\omega',z} & \omega_{\omega',y} \\ \dots & 0 & -\omega_{\omega',x} \\ \dots & \dots & 0. \end{pmatrix} \end{aligned}$$

A.3. Rodrigues-formula

Egy koordinátatranszformáció során felmerülő forgatás $\hat{\mathbf{O}}$ mátrixa egyértelmű. Megadható ez, mint az x , y és z tengely körüli forgatások szögei, de fontos, hogy meg kell adni azt is, milyen sorrendben forgatunk a tengelyek körül. Van lehetőség arra is, hogy a forgatás során a tengelyeket a testhez rögzítsük, s ekkor a forgatással a tengelyek is forognak. Ekkor ha pl. egy z körüli forgatás után az új y tengely mentén forgatunk, akkor azt y' körüli forgatásnak jelöljük. Minden forgatás felírható egy mátrixszal való szorzásként, a három mátrix szorzata pedig szintén egy mátrix, amelyik az összes forgatást elvégzi. Ez a mátrix egyértelműen felírható úgy, mint egyetlen, nem feltétlen x , y

vagy z , hanem egy általános $\mathbf{e} = \begin{pmatrix} e_1 \\ e_2 \\ e_3 \end{pmatrix}$ tengely irányába eső, θ szögű elforgatással az alábbi módon:

$$\hat{\mathbf{O}}(t) = \cos(\theta(t)) \cdot \hat{\mathbf{I}} + [1 - \cos(\theta(t))] \cdot (\mathbf{e}(t) \circ \mathbf{e}(t)) + \sin(\theta(t)) \cdot \hat{\mathbf{e}}_{\times}(t), \quad (30)$$

ahol $\hat{\mathbf{I}}$ a 3x3-as egységmátrix, $\mathbf{e} \circ \mathbf{e}$ a diadikus szorzata a tengelyeknek, valamint

$$\hat{\mathbf{e}}_{\times} = \begin{pmatrix} 0 & -e_3 & e_2 \\ e_3 & 0 & -e_1 \\ -e_2 & e_1 & 0 \end{pmatrix}$$

az a mátrix, ami épp úgy viselkedik mátrixként egy vektort balról szorozva, mint egy balról vektoriálisan szorzó \mathbf{e} . Ez a leírás a Rodrigues-formula.

Felmerülhet néhány kérdés.

1. A $\frac{d}{dt}\hat{\mathbf{O}}(t)$ mátrixból hogyan kapható meg a pillanatnyi forgástengely, és a forgatás nagysága, azaz ω ?
2. Igaz-e az alábbi egyenlőség:

$$\boldsymbol{\Omega}'(t) = \hat{\mathbf{O}}^T(t) \frac{d}{dt}\hat{\mathbf{O}}(t) = \dot{\theta}(t) \mathbf{e}_{\times}(t)?$$

Ez azt jelentené, hogy a forgatási mátrixból képzett $\boldsymbol{\Omega}'$ mátrix, amiből az $\boldsymbol{\omega}'$ is előáll, megkapható, mint egy skalár időderiváltja (ezt lehetne ekkor $\dot{\theta}(t) = \omega_{\theta}(t)$ -ként jelölni), és egy antiszimmetrikus mátrix szorzata (utóbbiból kiolvasható egy tengely). Ilyesmódon egy alábbi megfeleltetés lenne adható:

$$\begin{aligned} \boldsymbol{\Omega}'(t) &= \dot{\theta}(t) \mathbf{e}_{\times}(t) \\ &\Updownarrow \\ \boldsymbol{\omega}'(t) &= \omega_{\theta}(t) \cdot \mathbf{e}(t) \end{aligned}$$

3. $\boldsymbol{\omega}'$ hogyan néz ki a forgó vonatkoztatási rendszerben? Milyen irányú?

A válaszok:

1. Szorozzuk be $\frac{d}{dt}\hat{\mathbf{O}}(t)$ -t jobbról $\hat{\mathbf{O}}^T(t)$ -val, ekkor a 27. egyenlet szerint megjelenik $\boldsymbol{\Omega}(t)$, amelyből a pillanatnyi $\boldsymbol{\omega}$ felírható, ami megadja egyúttal a tengely irányát és a forgatás sebességét is.
2. Bebizonyítjuk, hogy igaz, ha \mathbf{O} tengelye állandó, azaz $\mathbf{e}(t) = \mathbf{e} = \text{konst.}$

$$\begin{aligned}\hat{\mathbf{O}} &= \cos(\theta) \cdot \hat{\mathbf{I}} + [1 - \cos(\theta)] \cdot (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) + \sin(\theta) \cdot \hat{\mathbf{e}}_{\times} \\ \hat{\mathbf{O}}^T &= \cos(\theta) \cdot \hat{\mathbf{I}}^T + [1 - \cos(\theta)] \cdot (\mathbf{e} \circ \mathbf{e})^T + \sin(\theta) \cdot \hat{\mathbf{e}}_{\times}^T \\ &= \cos(\theta) \cdot \hat{\mathbf{I}} + [1 - \cos(\theta)] \cdot (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) - \sin(\theta) \cdot \hat{\mathbf{e}}_{\times} \\ \frac{d}{dt}\hat{\mathbf{O}} &= -\sin(\theta) \dot{\theta} \cdot \hat{\mathbf{I}} + \sin(\theta) \dot{\theta} \cdot (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) + \cos(\theta) \dot{\theta} \cdot \hat{\mathbf{e}}_{\times}\end{aligned}$$

Mielőtt elvégezzük a $\hat{\mathbf{O}}^T \frac{d}{dt}\hat{\mathbf{O}}$ mátrixszorzást, vegyük észre, hogy

$$(\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) \hat{\mathbf{e}}_{\times} = \begin{pmatrix} e_1 e_1 & e_1 e_2 & e_1 e_3 \\ e_2 e_1 & e_2 e_2 & e_2 e_3 \\ e_3 e_1 & e_3 e_2 & e_3 e_3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 & -e_3 & e_2 \\ e_3 & 0 & -e_1 \\ -e_2 & e_1 & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} = \mathbf{0},$$

illetve

$$\begin{aligned}\hat{\mathbf{e}}_{\times} \hat{\mathbf{e}}_{\times} &= \begin{pmatrix} 0 & -e_3 & e_2 \\ e_3 & 0 & -e_1 \\ -e_2 & e_1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 & -e_3 & e_2 \\ e_3 & 0 & -e_1 \\ -e_2 & e_1 & 0 \end{pmatrix} = \\ &= \begin{pmatrix} -e_2^2 - e_3^2 & e_1 e_2 & e_1 e_3 \\ e_2 e_1 & -e_1^2 - e_3^2 & e_2 e_3 \\ e_3 e_1 & e_3 e_2 & -e_2^2 - e_3^2 \end{pmatrix} = (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) - \mathbf{I}e^2 = (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) - \mathbf{I},\end{aligned}$$

valamint

$$\begin{aligned}(\mathbf{e} \circ \mathbf{e})(\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) &= (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) \\ &\Downarrow \\ [(\mathbf{e} \circ \mathbf{e})(\mathbf{e} \circ \mathbf{e})] \mathbf{a} &= \mathbf{e}(\mathbf{e}(\mathbf{e}(\mathbf{e}(\mathbf{a})))) = (\mathbf{e}\mathbf{a}) \cdot \underbrace{\mathbf{e}(\mathbf{e}\mathbf{e})}_1 = \mathbf{e}(\mathbf{e}\mathbf{a}) = (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) \mathbf{a} \quad \forall \mathbf{a}\end{aligned}$$

Tehát

$$(\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) \hat{\mathbf{e}}_{\times} = 0 \tag{31}$$

$$\hat{\mathbf{e}}_{\times} \hat{\mathbf{e}}_{\times} = (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) - \mathbf{I} \tag{32}$$

$$(\mathbf{e} \circ \mathbf{e})(\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) = (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}). \tag{33}$$

$$\tag{34}$$

Most elvégezve a szorzást:

$$\begin{aligned}
\hat{\mathbf{O}}^T \frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}} &= -\sin(\theta) \cos(\theta) \dot{\theta} \cdot \mathbf{I} + \sin(\theta) \cos(\theta) \dot{\theta} \cdot (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) + \cos^2(\theta) \dot{\theta} \cdot \hat{\mathbf{e}}_x \\
&\quad - (1 - \cos(\theta)) \sin(\theta) \dot{\theta} \cdot (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) + (1 - \cos(\theta)) \sin(\theta) \dot{\theta} \cdot \underbrace{(\mathbf{e} \circ \mathbf{e})}_{(\mathbf{eoe})(\mathbf{eoe})} + \mathbf{0} \\
&\quad + \sin^2(\theta) \dot{\theta} \cdot \hat{\mathbf{e}}_x - \sin(\theta) \cos(\theta) \dot{\theta} \underbrace{[(\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) - \mathbf{I}]}_{(\mathbf{eoe})\hat{\mathbf{e}}_x} \\
&= [\cos^2(\theta) \dot{\theta} + \sin^2(\theta) \dot{\theta}] \cdot \hat{\mathbf{e}}_x \\
&\quad + [-\sin(\theta) \cos(\theta) \dot{\theta} + \sin(\theta) \cos(\theta) \dot{\theta}] \cdot \mathbf{I} \\
&\quad + [\sin(\theta) \cos(\theta) \dot{\theta} - (1 - \cos(\theta)) \sin(\theta) \dot{\theta}] (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) \\
&\quad + [-\sin(\theta) \cos(\theta) \dot{\theta} + (1 - \cos(\theta)) \sin(\theta) \dot{\theta}] (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) \\
&= \dot{\theta} \hat{\mathbf{e}}_x + 0 \cdot \mathbf{I} + 0 \cdot (\mathbf{e} \circ \mathbf{e}) = \dot{\theta} \hat{\mathbf{e}}_x.
\end{aligned}$$

Ekkor valóban igaz, hogy $\dot{\theta} = \boldsymbol{\omega}'$, illetve $\boldsymbol{\omega}'$ iránya épp a forgási tengely iránya. Vegyük észre, hogy $\left(\frac{d}{dt} \hat{\mathbf{O}}\right) \hat{\mathbf{O}}^T = \boldsymbol{\Omega}$ -ra ugyanaz az eredmény jönne ki, mert 31 összefüggések bal oldalának operátorai felcserélhetőek. Tehát $\boldsymbol{\Omega} = \dot{\theta} \hat{\mathbf{e}}_x$. Ekkor

$$\boldsymbol{\Omega} = \dot{\theta} \hat{\mathbf{e}}_x = \boldsymbol{\Omega}' \Rightarrow \boldsymbol{\omega}' = \boldsymbol{\omega} \Rightarrow \boldsymbol{\omega} = \mathbf{O} \boldsymbol{\omega},$$

vagyis az $\boldsymbol{\omega}$ ekkor sajátvektora az \mathbf{O} -nak 1 sajátértékkel. Akárcsak az \mathbf{O}^T -nek, hisz a két mátrix ugyanaz, és $\boldsymbol{\omega}'$ ugyanolyan sajátvektor.

3. Nem tudom, várom az okos észrevételeket.