

Prirodoslovno matemati ki fakultet  
Sveu ili-te u Splitu

# Klasi na mehanika

Skripta

Prof. fieljko Antunovi

# KLASIČNA MEHANIKA

<b>1. Newtonova mehanika</b>	<b>5</b>
1.1 Koordinatni sustavi	5
1.2 Galilejeve transformacije	9
1.3 Newtonovi postulati	12
1.4 Zakoni o uvanja	14
1.5 Neinercijalni referentni sustavi	21
1.6 Linearni harmoni ki oscilator	28
<b>2. Lagrangeov formalizam</b>	<b>37</b>
2.1 Veze, sile reakcije, d'Alembertov princip, Lagrangeove jednadfibe	37
2.2 Zakoni o uvanja	57
<b>3. Hamiltonov formalizam</b>	<b>61</b>
3.1 Hamiltonov princip	61
3.2 Hamiltonove (kanonske) jednadfibe	67
3.3 Zakoni o uvanja	71
3.4 Poissonove zagrade	73
3.5 Analogija sa kvantnom mehanikom	75
3.6 Kanonske transformacije	76
3.7 Invarijantnost Poissonovih zagrada pri kanonskim transformacijama	80
3.8 Hamilton-Jacobieva jednadflba	83
<b>4. Centralne sile</b>	<b>87</b>
4.1 Problem dva tijela	87
4.2 Keplerov problem	89
4.3 Runge-Lenz vektor	100
4.4 Mehanika tijela kona nih dimenzija	102
4.5 Raspr-enje estica u centralnom polju sila	105
4.6 Kinematika raspr-enja	105
4.7 Dinamika raspr-enja	110
4.8 Rutherfordovo raspr-enje	115
<b>5. Gibanje krutog tijela</b>	<b>120</b>
5.1 Tenzor inercije (tromosti) krutog tijela	123
5.2 Eulerovi kutovi i Lagrangeove jednadfibe	134
<b>6. Male oscilacije</b>	<b>144</b>
6.1 Male oscilacije sustva	144
6.2 Jednadflba svojstvenih vrijednosti	147
6.3 Normalne koordinate	153
6.4 Male oscilacije trostrukog njihala	156
6.5 Titranje linearne troatomske molekule	162
6.6 Titranje molekule vode	168
<b>7. Mehanika kontinuuma</b>	<b>175</b>
7.1 Prijelaz na kontinuirani sustav	175
7.2 Lagrangeova formulacija za kontinuirane sustave	178
7.3 Jednadfibe gibanja u teoriji polja	182
7.4 O uvane veli ine (struje) u teoriji polja	187
7.5 Jednadfibe gibanja u mehanici kontinuuma	193
Popis rje-enih primjera	197
Literatura	199

Klasi na mehanika izu ava problem gibanja materijalnih objekata i predstavlja temelj klasi ne fizike. Tehnolo-ka primjena zakona klasi ne fizike izazvala je industrijsku revoluciju i omogu ila razvoj modernog dru-tva. U teorijskoj fizici stvaramo matemati ke modele, koje nazivamo fizikalnim teorijama, iji je zadatak opisivanje gibanja fizikalnih sustava koji nas zanimaju. Svaka fizikalna teorija je ustvari aproksimativni matemati ki model dijela svemira (fizikalnog sustava) ije gibanje razmatramo. To nost predikcija teorije mora biti jednaka ili bolja od rezolucije najboljih mjernih instrumenata koje imamo na danom stupnju tehnolo-kog razvoja. Klasi na fizika je jedna takva teorija koja se dijeli na

- klasi nu mehaniku,
- klasi nu elektrodinamiku i
- klasi nu stati ku fiziku.

Po etkom XX stolje a domena primjenjivosti klasi ne fizike zna ajno se smanjila otkri em teorije relativnosti i kvantne mehanike. Tako je klasi na fizika od fundamentalne fizikalne teorije, za koju se vjerovalo da to no opisuje sve fizikalne sustave (djelove svemira), postala samo aproksimativno to na teorija gibanja makroskopskih objekata nerelativisti kim brzinama. Ali, unutar svoje domene valjanosti, klasi na fizika je izuzetno to na teorija ije predikcije se izvrsno slafu s eksperimentalnim rezultatima. Na primjer, ak i u uvenom eksperimentu rotacije perihelija Merkura koji dokazuje ispravnost Op e teorije relativnosti nasuprot Newtonova zakona gravitacije, relativna «pogre-ka» klasi ne mehanike je manja od  $10^{-67}$ , a za sve ostale planete «pogre-ka» je jo-i puno manja. Povijesno, Newtonova klasi na mehanika je prva fizikalna teorija koja je utemeljila fiziku kao posebnu znanost. Matemati ka i logi ka struktura klasi ne mehanike pretstavlja model za bilo koju fizikalnu teoriju.

U teorijskoj fizici kaflemo da klasi na mehanika izu ava problem gibanja (makroskopskih) fizikalnih sustava. Pri tome, pod fizikalnim sustavom podrazumjevamo bilo koji skup (klasi nih) estica. estica je matemati ka idealizacija jako malog tijela, tj. materijalna to ka mase  $m$ , bez ikakve unutarnje strukture i ije su sve tri prostorne dimenzije nula. Klasi nu esticu moflemo zamisliti kao si u-no kruto tijelo (kao zrnice pra-ine mikronskih dimenzija) ije deformacije i strukturu tijekom gibanja moflemo zanemariti. Danas znamo da se materija sastoji od realnih estica ó u razli itim fizikalnim teorijama to su ili molekule ili atomi ili elementarne estice. Elementarne estice su najsitniji djeli i materije za koje znamo (u svim mjerenjima izgledaju nam kao to ke) i nazivamo ih: kvarkovi, leptoni i šgaugeó bozoni. Takve realne estice nazivamo kvantnim esticama jer se njihovo gibanje ne mofle objasniti zakonima klasi ne fizike, nego zakonima kvantne fizike (jednadflba gibanja kvantne estice je Schrodingerova jednadflba, a ne drugi Newtonov zakon). Ali, fundamentalni teorem kvantne fizike tvrdi da se pri opisu gibanje makropskih sustava (sustava velikog broja kvantnih estica) predikcije kvantne i klasi ne fizike nemjerljivo razlikuju (precizno: u limesu beskona nog broja kvantnih estica predikcije kvantne teorije su identi ne predikcijama klasi ne fizike).

Prema tipu sustava koje izu ava klasi na mehanika se dijeli na:

- mehaniku sustava estica ó sustavi s maksimalno prebrojivo mnogo stupnjeva slobode gibanja i
- mehaniku kontinuuma ó sustavi s neprebrojivo mnogo stupnjeva slobode gibanja (fluidi i elasti na tijela).

Jednostavnosti radi, razmatra emo klasi nu mehaniku sustava estica.

Gibanje je promjena položaja estice u prostoru i vremenu. Vrijeme je homogen, a prostor homogen i izotropan skup to aka. Po definiciji, u klasi noj fizici uzimamo da je prostor tro-dimenzionalni Euklidski (kvadrat udaljenosti me u to kama dat je poop enjem Pitagorina teorema na tri dimenzije) prostor  $R^3$ , a vrijeme je jedno-dimenzionalni Euklidski prostor  $R$ .

U klasi noj mehanici, stanje fizikalnog sustava u jednom trenutku vremena potpuno je određeno položajem i brzinama svih estica tog sustava.

Klasi na mehanika, kao i cjelokupna fizika uostalom, bazira se na genijalnoj Newtonovoj realizaciji da interakcije me u esticama (sile) određuju kako e se estica gibati, –to se mođe matemati ki izraziti jednadfbom gibanja estice. Jednadfba gibanja estica su diferencijalne jednadfba drugog reda po vremenu. Rje–avanje jednadfba gibanja estice uz po etne uvjete ó po etni položaj i po etnu brzinu, onda kompletno određuje putanju estice. Na taj na in se mođe rje–iti problem gibanja svakog fizikalnog sustava. Osnovna ideja fizike je:

**Ako znamo interakcije (sile) među česticama nekog (izoliranog) fizikalnog sustava i stanje sustava u jednom (početnom) trenutku vremena, znat ćemo stanje tog sustava u bilo kojem trenutku vremena (naravno, uspijemo li rješiti jednadžbe gibanja).**

Jedna od najvafnijih karakteristika klasi ne mehanike je postojanje nekoliko razli itih ekvivalentnih formulacija teorije:

- Newtonova formulacija mehanike,
- Lagrangeov formalizam,
- Hamiltonov formalizam,
- Hamilton-Jacobijeva teorija.

U principu, svaki problem mođe se rje–iti kori–tenjem bilo koje od ovih formulacija, ali razli ite formulacije prilago ene su razli itim tipovima problema. Npr., gibanje sustava s vezama (constraints) lak–e je rje–avati Lagrangeovim, nego Newtonovim formalizmom.

Danas se Hamiltonova (kanonska) formulacija klasi ne mehanika smatra prototipom za bilo koju fizikalnu teoriju.

Slijede i povijest, razmotrimo prvo ukratko Newtonovu formulaciju klasi ne mehanike.

# 1. Newtonova mehanika

Definirajmo prvo neke od osnovnih matematičkih koncepata neophodnih za razmatranje gibanja sustava estica.

## 1.1 Koordinatni sustavi

Poloflaj estice u bilo kojem trenutku vremena  $t$  je to ka u trodimenzionalnom Euklidskom prostoru  $\mathbb{R}^3$ . Da bi odredili poloflaj estice moramo specificirati prostorni koordinatni sustav (prostorni dio referentnog sustava) koji je odre en izborom ishodi-ta i trima me usobno okomitim koordinatnim osima kroz ishodi-te.

Od razli itih mogu ih op ih ortogonalnih koordinatnih sustava, naj e- e se koriste Kartesijev, koji je najjednostavniji, ili cilindri ni ili sferni koordinatni sustav. Bazis prostora ine tri jedini na vektora koordinatnih osi sustava  $S$ , tj.

$$S : \{ \check{e}_1, \check{e}_2, \check{e}_3 \},$$

koji zadovoljavaju uvjete ortonormiranosti i kompletnosti:

$$\check{e}_i \cdot \check{e}_j = \delta_{ij} \quad - \text{uvjet ortonormiranosti i}$$

$$\sum_{j=1}^3 \check{e}_i \check{e}_j = 1 \quad - \text{uvjet kompletnosti.}$$

Vektor poloflaja ili radijus vektor  $\vec{r}$  to ke u prostoru je vektor iji je po etak u ishodi-tu, a kraj u zadanoj to ci prostora. U koordinatnom sustavu  $S$  radijus vektor to ke jednozna no je odre en razvojem po bazu prostora, tj. svojim komponentama  $r_i$  dufl koordinatnih osi:

$$\vec{r} = \sum_i \check{e}_i r_i \quad ; \quad r_i = \vec{r} \cdot \check{e}_i \quad (1.1)$$

Eksplitno, za Kartesijev sustav  $(x,y,z)$  je:

$$\vec{r} = x \hat{i} + y \hat{j} + z \hat{k},$$

za cilindri ni sustav  $(\rho,\varphi,z)$  je:

$$\vec{r} = \check{e}_\rho + z \check{e}_z,$$

a, za sferni sustav  $(r,\theta,\varphi)$  je:

$$\vec{r} = r \check{e}_r.$$

Ponekad je korisno radijus vektor to ke prikazati kao ure enu trojku realnih brojeva ili kao  $3 \times 1$  matricu na jeziku linearne algebre

$$\vec{r} = \begin{pmatrix} r_1 \\ r_2 \\ r_3 \end{pmatrix}. \quad (1.2)$$

U svakom trenutku estica je u nekoj to ci prostora. Radij vektor estice je radij vektor to ke u kojoj se nalazi estica. Gibanje estice je promjena njenog poloflaja u prostoru. Matemati ki to prikazujemo radijus vektorom estice koji je funkcija vremena  $\vec{r}(t)$ , -to je u bilo kojem ortogonalnom koordinatnom sustavu daje parametarsku (pomo u parametra t) jedanadflbu putanje estice:

$$\vec{r} = \vec{r}(t) \Leftrightarrow \begin{cases} r_1 = r_1(t) \\ r_2 = r_2(t) \\ r_3 = r_3(t) \end{cases}.$$

Brzina  $\vec{v}$  i akceleracija  $\vec{a}$  estice su prva i druga derivacija po vremenu radijus vektora estice respektivno, tj.

$$\vec{v} = \dot{\vec{r}} = \frac{d\vec{r}}{dt}; \quad \vec{a} = \ddot{\vec{r}} = \frac{d^2\vec{r}}{dt^2} = \dot{\vec{v}}. \quad (1.3)$$

Npr. za slobodni pad estice u blizini povr-ine Zemlje (gibanje dufl z-osi pod djelovanjem samo tefline estice) su akceleracija, brzina i jednadflba putanje:

$$\begin{aligned} \vec{a}(t) &= \ddot{\vec{r}}(t) = -g \hat{k} \\ \vec{v}(t) &= \dot{\vec{r}}(t) = v_{0x} \hat{i} + v_{0y} \hat{j} + (-gt + v_{0z}) \hat{k} \\ \vec{r}(t) &= (v_{0x}t + x_0) \hat{i} + (v_{0y}t + y_0) \hat{j} + \left(-\frac{1}{2}gt^2 + v_{0z}t + z_0\right) \hat{k}. \end{aligned}$$

Pravac brzine estice je tangenta na putanju u svakoj to ci, tj.  $\vec{v} = v \hat{t}$ , -to se lako vidi iz

$$\vec{v} = \dot{\vec{r}} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{d\vec{r}}{ds} \frac{ds}{dt} = \hat{t} \dot{s} = v \hat{t},$$

gdje je ds diferencijal duljine luka prostorne krivulje koja je putanja estice, a  $\hat{t}$  je jedini ni vektor tangente na putanju estice

$$\hat{t} = \frac{d\vec{r}}{ds}.$$

Akceleracija estice ima u op em slu aju i tangencijalnu i radijalnu (centripetalnu) komponentu:  $\vec{a} = a_t \hat{t} + a_r \hat{n} = \dot{v} \hat{t} + \frac{v^2}{R} \hat{n}$ , gdje su  $\hat{t}$  i  $\hat{n}$  jedini ni vektori tangente i glavne normale na krivulju koja je putanja estice, a R je radijus zakrivljenosti putanje.

Brzina estice u svakom trenutku ima pravac tangente na putanju, dok pravac akceleracije mofle tvoriti bilo koji kut u odnosu na putanju.

Za računavanje komponenti brzine i ubrzanja čestice, tj. pri deriviranju izraza (1.1) treba voditi računa o derivacijama bazis vektora jer je:

$$\dot{\vec{r}} = \sum_i (\dot{\hat{e}}_i r_i + \hat{e}_i \dot{r}_i). \quad (1.4)$$

Samo u Kartezijevom sustavu su sva tri jedini na vektora koordinatnih osi konstantni vektori čije derivacije su nula, tj.

$$\hat{i} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \hat{j} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \hat{k} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}.$$

U bilo kojem ortogonalnom koordinatnom sustavu čije su koordinate  $\{q_1, q_2, q_3\}$  brzina čestice je:

$$\vec{v} = \sum_{i=1}^3 v_i \hat{e}_i.$$

Komponente brzine čestice su:

$$v_i = h_i \dot{q}_i, \quad (i = 1, 2, 3),$$

dok je kvadrata brzine čestice:

$$v^2 = \vec{v} \cdot \vec{v} = \sum_i h_i^2 \dot{q}_i^2, \quad (1.5)$$

gdje su Laméovi koeficijenti  $h_i = \left| \frac{d\vec{r}}{dq_i} \right|$ . Eksplicitno, Laméovi koeficijenti su:

$$\text{Kartezijev sustav: } h_x = h_y = h_z = 1,$$

$$\text{cilindri ni sustav: } h_\rho = 1; h_\phi = \rho; h_z = 1,$$

$$\text{sferni sustav: } h_r = 1; h_\theta = r; h_\phi = r \sin\theta,$$

što omogućuje računavanje u svakom koordinatnom sustavu.

Razmotrimo sada rotaciju koordinatnog sustava.

Neka imamo dva prostorna koordinatna sustava  $S$  i  $S'$  koji su zarotirani jedan u odnosu na drugi. Jednostavnosti radi zamislimo da su im ishodišta u istoj točki prostora (prostornom translacijom ishodište jednog koordinatnog sustava možemo se uvijek premjestiti u točku koja je ishodište drugog sustava). Komponente nekog vektora  $\vec{r}$  u dva sustava određene su izrazima:

$$\vec{r} = \sum_i \hat{e}_i r_i = \sum_i \hat{e}'_i r'_i. \quad (1.6)$$

Množe i gornju relaciju s  $\hat{\mathbf{e}}_j'$  i koriste i uvjet ortonormiranosti jedini nih vektora odmah se dobija

$$\vec{r} \hat{\mathbf{e}}_j' = \sum_i r_i' \hat{\mathbf{e}}_i' \hat{\mathbf{e}}_j' = r_j' = \sum_i \hat{\mathbf{e}}_i \hat{\mathbf{e}}_j' r_i = \sum_i R_{ji} r_i.$$

Kako gornja relacija vrijedi za proizvoljni vektor, mora vrijediti:

$$r_j' = \sum_i R_{ji} r_i = \sum_i (\hat{\mathbf{e}}_j' \hat{\mathbf{e}}_i) r_i,$$

ili u vektorskoj notaciji  $\vec{r}' = \mathbf{R} \vec{r}$ , gdje je  $\mathbf{R}$  matrica rotacije. Kako za proizvoljno  $r_i$  vrijedi

$$\vec{r} = \sum_j r_j' \hat{\mathbf{e}}_j' = \sum_{ij} R_{ji} r_i \hat{\mathbf{e}}_j' = \sum_i r_i \hat{\mathbf{e}}_i,$$

slijedi da pri rotaciji koordinatnog sustava me u bazisnim vektorima dva sustava postoji matrica na relacija:

$$\hat{\mathbf{e}}_i = \sum_j \hat{\mathbf{e}}_j' R_{ji}; \quad \hat{\mathbf{e}}_i' = \sum_j \hat{\mathbf{e}}_j R_{ji}^T; \quad R_{ij} = \hat{\mathbf{e}}_i' \hat{\mathbf{e}}_j. \quad (1.7)$$

Kako pri rotaciji intenzitet vektora ostaje nepromjenjen, vrijedi

$$\begin{aligned} r'^2 &= \vec{r}' \vec{r}' = \sum_i r_i' r_i' = \sum_{i,j,k} r_j R_{ij} R_{ik} r_k = \sum_{i,j,k} r_j (R^T)_{ji} R_{ik} r_k = \sum_{i,k} r_j (R^T R)_{jk} r_k = \sum_{ij} r_i \delta_{ij} r_j \\ &= \sum_i r_i r_i = \vec{r} \vec{r} = r^2, \end{aligned}$$

ili u matricnoj notaciji

$$\mathbf{R} \mathbf{R}^T = \mathbf{R}^T \mathbf{R} = \mathbf{1} \quad \text{ i } \quad \det \mathbf{R} = 1, \quad (1.8)$$

tj. matrica rotacije  $\mathbf{R}$  je realna ortogonalna  $3 \times 3$  matrica iji elementi su kosinusi pravaca koordinatnih osi jednog sustava u odnosu na drugi.

Relacija koja povezuje koordinate vektora  $\vec{r}$  u dva sustava je onda:

$$\vec{r} = \sum_i \hat{\mathbf{e}}_i r_i = \sum_{ij} \hat{\mathbf{e}}_j' R_{ji} r_i = \sum_j \hat{\mathbf{e}}_j' r_j' \Rightarrow r_j' = \sum_i R_{ji} r_i.$$

U jednostavnijoj, matricnoj notaciji zadnja relacija je:

$$\vec{r}' = \mathbf{R} \vec{r} \quad \text{ ili } \quad \vec{r} = \mathbf{R}^T \vec{r}'. \quad (1.9)$$



## 1.2 Galilejeve transformacije

U mehanici postoje samo tri osnovne fizikalne veličine (svaka druge fizikalna veličina može se izvesti iz njih):

- Duljina, osnovna jedinica metar: m
- Vrijeme, osnovna jedinica sekunda: s
- Masa, osnovna jedinica kilogram: kg.

Kako je svako gibanje relativno, razmatranje problema gibanja bilo kojeg fizikalnog sustava zahtijeva da svaki promatrač (fizičar) definira svoj referentni sustav i njegov prostorni i vremenski koordinatni sustav. U praksi je to obično sustav vezan za laboratorij u kome se vrše mjerenja. Specijalna klasa referentnih sustava u kojima zakoni mehanike imaju najjednostavniju formu su inercijalni referentni sustavi.

### Definicija: Inercijalni referentni sustav

Referentni sustav u odnosu na koji je:

- prostor homogen i izotropan,
- vrijeme homogeno,

je inercijalni referentni sustav.

Homogenost znači da nema specijalnih točaka u prostoru ili trenutaka u vremenu, dok izotropnost prostora znači ekvivalentnost svih pravaca. Time se osigurava da se bilo koja točka prostora ili vremena može odabrati za ishodište, kao i da bilo koji pravac u prostoru promatrač može odabrati za koordinatnu os.

U homogenom i izotropnom prostoru i vremenu, bilo koja dva inercijalna referentna sustava (IRSa)  $S$  i  $S'$  mogu se razlikovati samo po 4 elementa:

1. Ishodišta prostornih sustava su u različitim točkama prostora,
2. Ishodišta vremenskih sustava su različiti vremenski trenutci,
3. Prostorne koordinatne osi nisu paralelne i
4. Jedan sustav se giba konstantnom brzinom  $\vec{V}$  u odnosu na drugi!

Ako želimo dva proizvoljna IRS-a dovesti do poklapanja, ili prije i iz jednog u drugi IRS, kako se kaže, dovoljno je napraviti četiri prostorno-vremenske transformacije:

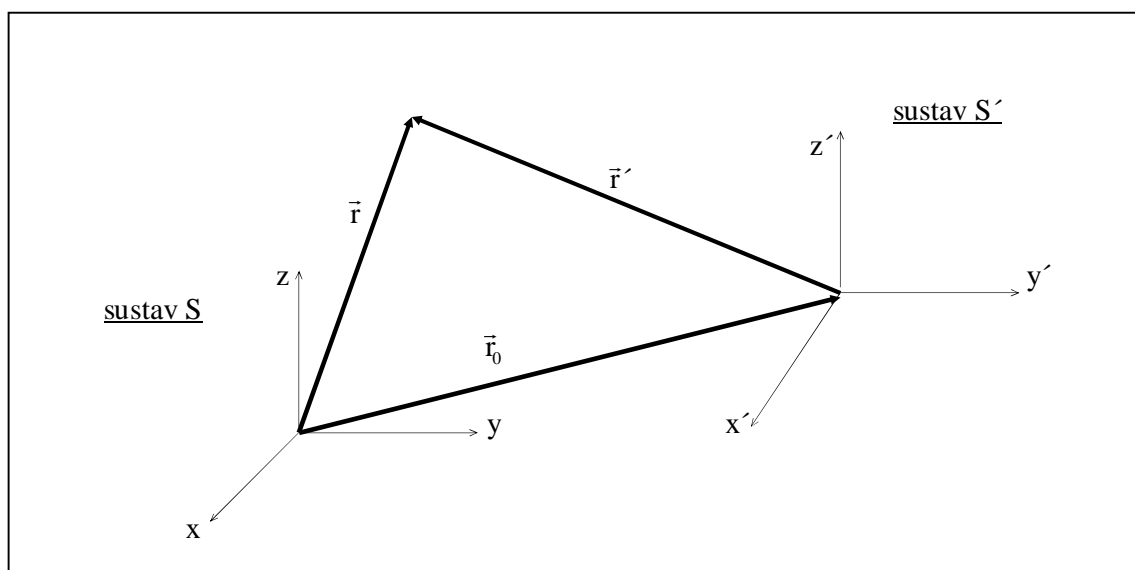
1. Prostornu translaciju svih točaka u prostoru za vektor  $\vec{OO}'$  (udaljenost dvaju ishodišta) da bi ishodišta prostornih koordinata bila u istoj točki,
2. Vremensku translaciju da se poklope ishodišta vremenskih koordinata,
3. Prostornu rotaciju oko neke osi kroz ishodišta da se poklope koordinatne osi i
4. Specijalnu Galilejevu transformaciju (potisak) određenu brzinom  $\vec{V}$ .

Skup svih takvih prostorno-vremenskih transformacija tvori grupu koja se naziva Galilejeva grupa. To je 10-parametarska kontinuirana grupa, koja pojednostavljeno govoreći, sadrži četiri podgrupe:

1. Grupu prostornih translacija (3 parametra neophodna da jednoznačno određuje elemente grupe su tri komponente vektora translacije),
2. Grupu vremenskih translacija (1 parametar),
3. Grupu prostornih rotacija (3 parametra) i
4. Grupu specijalnih Galilejevih transformacija, tj. potisaka (3 parametra).

Transformacije koordinata i vremena kojima se prelazi iz jednog u drugi IRS u klasičnoj mehanici nazivaju se Galilejeve transformacije.

Zamislamo da imamo dva IRS-a. Jedan uvjetno mirni  $S$ , čije su prostorno-vremenske koordinate  $(\vec{r}, t) = (x, y, z, t)$  i drugi  $S'$  s paralelnim osima, u kojemu su odgovarajuće koordinate  $(\vec{r}', t') = (x', y', z', t')$ . Neka se sustav  $S'$  giba brzinom  $\vec{V} = \overrightarrow{const.}$  u odnosu na  $S$  kao na Slici 1.



Slika 1.

Ishodište  $O'$  sustava  $S'$  u  $S$  određuje radijus vektor  $\vec{r}_0(t) = \vec{V}t + \vec{q}$ , gdje je  $\vec{q}$  udaljenost dva ishodišta u trenutku  $t = 0$ . Transformacije iz  $S$  u  $S'$  su o tome:

$$\begin{aligned}
 x' &= x - V_x t + q_x \\
 y' &= y - V_y t + q_y \\
 z' &= z - V_z t + q_z \\
 t' &= t + t_0
 \end{aligned}
 \quad \text{ili u vektorskom obliku:} \quad
 \begin{aligned}
 \vec{r}' &= \vec{r} - \vec{V}t - \vec{q} \\
 t' &= t + t_0
 \end{aligned}
 \quad (1.10)$$

Zadnji redak u relaciji (1.10) znači da vrijeme teče istom brzinom i u  $S$  i u  $S'$ , ali se vremenska ishodišta dva sustava ne poklapaju, po analogiji s prostornim ishodištima. Bez

gubitka op enitosti, lako je zamisliti da su napravljene neophodne vremenske ( $t_0 = 0$ ) i prostorne translacije ( $\vec{q} = 0$ ) tako da se ishodišta oba sustava poklapaju u po etnom trenutku:  $t = t' = 0$ . Zato se Galilejeve transformacije naj e- e pi-u bez ovih konstanti u obliku:

$$\begin{aligned} x' &= x + V_x t \\ y' &= y + V_y t \\ z' &= z + V_z t \\ t' &= t \end{aligned} \quad \text{ili u vektorskom obliku:} \quad \begin{aligned} \vec{r}' &= \vec{r} + \vec{V} t \\ t' &= t \end{aligned} \quad (1.11)$$

Dva IRS-a su potpuno ravnopravna, pa je iz (1.11) lako na i inverznu transformaciju iz sustava S' u sustav S (zamijeniti "crtane" i "necrtane" koordinate te promijeniti  $\vec{V}$  u  $-\vec{V}$ ):

$$\begin{aligned} x &= x' + V_x t' \\ y &= y' + V_y t' \\ z &= z' + V_z t' \\ t &= t' \end{aligned} \quad \text{ili u vektorskom obliku:} \quad \begin{aligned} \vec{r} &= \vec{r}' + \vec{V} t' \\ t &= t' \end{aligned} \quad (1.11')$$

Galilejeve transformacije za bilo koje dvije to ke u prostoru:  $\vec{r}'_2 = \vec{r}_2 - \vec{V} t$  i  $\vec{r}'_1 = \vec{r}_1 - \vec{V} t$ , oduzimanjem daju:

$$\vec{r}'_{12} \equiv \vec{r}'_2 - \vec{r}'_1 = \vec{r}_2 - \vec{r}_1 \equiv \vec{r}_{12}, \quad t'_{12} \equiv t'_2 - t'_1 = t_2 - t_1 \equiv t_{12}, \quad (1.12)$$

ili u infinitezimalnom obliku:

$$d\vec{r}' = d\vec{r} \quad \text{i} \quad dt' = dt. \quad (1.12')$$

Proizilazi da su udaljenost dviju to aka i duljina vremenskih intervala invarijantni pri Galilejevim transformacijama ó ova tvrdnja se ponekad naziva apsolutnost prostora i vremena u klasi noj fizici. Ovo je potpuno u skladu s na-im svakodnevnim iskustvom i intuicijom u makrosvijetu – kad specificiramo dimenzije tijela i duljine trajanja vremenskih intervala podrazumijevamo da su to jednozna ne veli ine i ne moramo razmi-ljati gdje, kada i kako su te veli ine mjerene.

Za opis gibanja trebaju nam pored poloflaja jo-i brzina i akceleracija estica. Iz relacije (1.12') slijedi da je  $d/dt = d/dt'$ , pa deriviranjem po vremenu iz (1.11) ili (1.11') dobijamo:

$$\vec{v} = \vec{v}' + \vec{V}. \quad (1.13)$$

Kako je  $\vec{V} = \overrightarrow{\text{const.}}$  za ubrzanje nalazimo

$$\vec{a}' = \vec{a}. \quad (1.14)$$

Izraz (1.13) je zakon slaganja brzina u klasi noj mehanici ó brzina estice u mirnom sustavu jednaka je zbroju brzine estice u pokretnom sustavu i brzine samog pokretnog sustava. Jednakost (1.14) pokazuje invarijantnost akceleracija pri Galijevim transformacijama.

Napomena: Na pitanje da li je neki odre eni sustav referencije inercijalni ili neinercijalni mofle se odgovoriti samo eksperimentom ó ako vafle Newtonovi postulati sustav je inercijalni!

Za svaku česticu definira se njen impuls (količina gibanja).

Definicija: **Impuls čestice**  $\vec{p}$

Impuls čestice mase  $m$  i brzine  $\vec{v}$  je:  $\vec{p} = m \vec{v} = m \dot{\vec{r}}$ .

Impuls sustava čestica je vektorski zbroj impulsa svih pojedinih čestica.

### 1.3 Newtonovi postulati

Sir Isaac Newton (1643-1727) je 1687. u svom glavnom djelu: «Philosophiae naturalis principia mathematica» formulirao skup fundamentalnih postulata koji predstavljaju temelj klasične mehanike. Iako se najčešće govori o Newtonovim zakonima, logički primjereniji termin je postulat, jer se radi o osnovnim tvrdnjama teorije koje ne slijede iz nekih elementarnijih i čija valjanost se može samo uspoređivati s rezultatima eksperimenata. Za jednu česticu (najjednostavniji fizikalni sustav) Newtonovi zakoni su:

#### Newtonovi postulati

##### Zakon inercije (lex prima)

U inercijalnom referentnom sustavu impuls slobodne čestice, tj. čestice na koju je ukupna sila nula, je očuvan (zakon očuvanja impulsa)

$$\vec{F} = 0 \Leftrightarrow \vec{p}(t) = \text{const.} \quad (1.15)$$

##### Jednadžba gibanja (lex secunda)

U inercijalnom referentnom sustavu promjena (derivacija po vremenu) impulsa čestice jednaka je ukupnoj sili koja djeluje na česticu.

$$\frac{d\vec{p}}{dt} = \vec{F}_{\text{uk}}. \quad (1.16)$$

##### Zakon akcije i reakcije (lex tertia) - definicija sile

Sile  $\vec{F}_{ij}$  (akcija) i  $\vec{F}_{ji}$  (reakcija) kojima čestice  $i$  i  $j$  djeluju jedna na drugu zadovoljavaju

$$\vec{F}_{ij} = -\vec{F}_{ji}. \quad (1.17)$$

U originalnom Newtonovom djelu definicija ukupne sile (rezultante) je nazvana postulatom o sili je vektorska veličina, a zbrajanje sila koje djeluju na česticu je uobičajena operacija zbrajanja vektora koju danas ne nazivamo zakonom.

##### Princip superpozicije (lex quarta)

Sile su vektori i ukupna sila  $\vec{F}_{\text{uk}}$  na česticu  $i$  je vektorski zbroj svih sila koje na nju djeluju

$$\vec{F}_{\text{uk}} = \sum_j \vec{F}_{ij}. \quad (1.18)$$

Prvi zakon je očigledno specijalni slučaj drugog. Newtonovi zakoni su formulirani za najjednostavniji fizikalni sustav o jednu česticu. Koriste li princip superpozicije napravi smo poop enje na sustav čestica.

Drugi Newtonov zakon je jednačba gibanja estice:  $\vec{F} = m \frac{d}{dt} \dot{\vec{r}} = m \ddot{\vec{r}}$  ( $m = \text{const.}$ ). Sile su funkcije samo položaja i brzina estica (i možda eksplicitna funkcija vremena), pa je jednačba gibanja (klasi ne) estice:

$$m \ddot{\vec{r}} = \vec{F}(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t), \quad (1.19)$$

obi na diferencijalna jednačba II reda (vektorska) ije rjeenje putanja je estice  $\vec{r} = \vec{r}(t)$ . Najvažnije sile u klasi noj fizici su funkcije samo relativne udaljenosti estica. To su gravitacijska, elektri na sila ili elestri na sila:

$$\vec{F}_{ij} = -G m_i m_j \frac{\vec{r}_i - \vec{r}_j}{|\vec{r}_i - \vec{r}_j|^3}; \quad \vec{F}_{ij} = \frac{Q_i Q_j}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}_i - \vec{r}_j}{|\vec{r}_i - \vec{r}_j|^3}; \quad \vec{F}_{ij} = -k \left[ |\vec{r}_i - \vec{r}_j| - r_0 \right].$$

Postoje i kompliciranije sile, kao magnetska sila, koje zavise i od brzina estica. Zbog atomisti ke gra e stvari u klasi noj fizici se koriste i razne fenomenolo-ke sile koje su rezultat astronomskog broja atomskih/molekularnih interakcija ó sila otpora podloge, napetosti niti, sile trenja i sile uzgona.

Napomena: U II Newtonovom zakonu pojavljuje se «inercijalna» masa  $m_{in}$  estice, a u Newtonovom zakonu gravitacije «gravitacijska» masa  $m_{gr}$  estice. Eksperimentalno je utvr eno da su ova dva tipa mase proporcionalna ó ako odaberemo sustav jedinica u kome je  $m_{in} = m_{gr}$ , onda je gravitacijska konstanta  $G = (6,67259 \pm 0,00085) \times 10^{-11} \text{ Nm}^2\text{kg}^{-2}$ . U klasi noj fizici nema obja-njenja za ovu jednakost. Jednakost inercijalne i gravitacijske mase naziva se Princip ekvivalencije. To je bio po etni korak u Einsteinovom razvoju nove teorije gravitacije ó Op e teorije relativnosti (1916.).

Tre i Newtonov zakon uz princip superpozicije omogu uje laku generalizaciju na sustav estica. Ako imamo sustav od  $N$  estica s masama  $m_i$  ( $i = 1, 2, \dots, N$ ) jednačba gibanja za  $i$ -tu esticu je:

$$m_i \ddot{\vec{r}}_i = \sum_{\substack{j=1 \\ (j \neq i)}}^N \vec{F}_{ij} + \vec{F}_i^{\text{ext}}, \quad (1.20)$$

gdje je  $\vec{F}_i^{\text{ext}}$  ukupna spolja-nja sila na  $i$ -tu esticu, a  $\vec{F}_{ij}$  je unitarnja sila kojom estica  $j$  djeluje na esticu  $i$ . Ako je sustav izoliran, nema spolja-njih sila  $\vec{F}_i^{\text{ext}} = 0$ . Tada je desna strana jednačbe gibanja  $i$ -te estice (1.20) funkcija samo relativnog položaja  $\vec{r}_{ij} = \vec{r}_i - \vec{r}_j$  i relativnih brzina estica  $\vec{v}_{ij} = \dot{\vec{r}}_{ij} = \dot{\vec{r}}_i - \dot{\vec{r}}_j$ , ali nije eksplicitna funkcija vremena.

Koriste i (1.12) ó (1.14) lako se pokazuje invarijantnost Newtonovih postulata, tj. jednačbi gibanja estica (1.20), pri Galilejevim transformacijama.

Kako Galilejeva grupa ima 10 parameta, prema Noether teoremu (dokaz u odjeljku 2.) o ekujemo da e izolirani fizikalni sustav imati 10 o uvanih veli ina! O uvane veli ine su naravno: energija, ukupni impuls, ukupni moment impulsa (angularni moment) i zakon gibanja centra mase.

## 1.4 Zakoni očuvanja

Direktna posljedica II Newtonovog zakona (ili I zakon) je zakon o očuvanja impulsa.

### Zakon očuvanja impulsa čestice:

Ako je ukupna sila na česticu jednaka nuli, impuls čestice je očuvana veličina.

$$\vec{F} = 0 \Leftrightarrow \vec{p} = \text{const.} \quad (1.21)$$

Definirajmo rad, snagu i kinetičku energiju.

### Definicija: Rad $W$ , snaga $P$ i kinetička energija $T$

- Element rada  $dW$  sile  $\vec{F}(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t)$  pri infinitezimalnom pomaku čestice  $d\vec{r} = \dot{\vec{r}} dt$  je:

$$dW = \vec{F} d\vec{r} = F dr \cos \angle(\vec{F}, d\vec{r})$$

Pri pomaku čestice iz točke  $\vec{r}_1$  u točku  $\vec{r}_2$  duž krivulje  $C$  rad sile  $\vec{F}$  je:

$$W(\vec{r}_1, \vec{r}_2, C) = \int_{\vec{r}_1, C}^{\vec{r}_2} dW = \int_{\vec{r}_1}^{\vec{r}_2} \vec{F} d\vec{r} = \int_{t_1}^{t_2} \vec{F} \dot{\vec{r}} dt. \quad (1.22)$$

- Snaga  $P$  je rad u jedinici vremena, tj:

$$P(t) = \frac{dW}{dt} = \vec{F} \dot{\vec{r}}. \quad (1.23)$$

- Kinetička energija  $T$  čestice je:

$$T(t) = \frac{\vec{p}^2(t)}{2m} = \frac{1}{2} m \dot{\vec{r}}^2. \quad (1.24)$$

Kinetička energija sustava čestica je zbroj kinetičkih energija svake pojedine čestice.

Iz (1.22) i II Newtonovog zakona odmah slijedi:

### Teorem o radu i kinetičkoj energiji:

Rad ukupne sile na česticu jednak je promjeni njene kinetičke energije. Zaista,

$$W(\vec{r}_1, \vec{r}_2, C) = \int_{t_1}^{t_2} \vec{F}_{uk} \dot{\vec{r}} dt = \int_{t_1}^{t_2} m \ddot{\vec{r}} \dot{\vec{r}} dt = \int_{t_1}^{t_2} dt \frac{d}{dt} \left( \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2 \right) = T_2 - T_1. \quad (1.25)$$

Specijalno vaflna klasa sila koje ne zavise od vremena, niti od brzina estica, ve samo od poloflaja estica, su **konzervativne sile**. Najvaflnije sile u klasi noj mehanici upravo su konzervativne sile. Ako su sve sile koje djeluju na estice nekog fizikalnog sustava konzervativne kaflmo da je taj sustav konzervativan. Za konzervativne sustave vaflni zakon o uvanja energije.

**Definicija: Konzervativne sile**

Slijede i iskazi su me usobno ekvivalentni:

1. Sila  $\vec{F}(\vec{r})$  je konzervativna.
2.  $\text{rot } \vec{F}(\vec{r}) = \nabla \times \vec{F}(\vec{r}) = 0$ .
3. Konzervativna sila  $\vec{F}(\vec{r})$  je negativni gradijent skalarnog polja  $V(\vec{r})$  koje se naziva potencijal, tako da je:

$$\vec{F}(\vec{r}) = -\nabla V(\vec{r}) \Rightarrow V(\vec{r}) = -\int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}} \vec{F}(\vec{r}) d\vec{r}. \quad (1.26)$$

Ovaj iskaz se naj e- e navodi kao definicija konzervativne sile.

Potencijal je definiran do na proizvoljnu aditivnu konstantu  $\Leftrightarrow$  odabir to ke  $\vec{r}_0$ .

4. Rad konzervativne sile ne zavisi od puta, ve samo od po etnog i krajnjeg poloflaja:

$$W(\vec{r}_1, \vec{r}_2, C) = W(\vec{r}_1, \vec{r}_2) = -\int_{\vec{r}_1}^{\vec{r}_2} \nabla V(\vec{r}) d\vec{r} = -[V(\vec{r}_2) - V(\vec{r}_1)]. \quad (1.27)$$

5. Diferencijal rada konzervativne sile  $dW = \vec{F}(\vec{r}) d\vec{r}$  je totalni diferencijal.

Napomena: Potencijal je potencijalna energija po estici. Potencijalna energija zavisi od poloflaja para estica, a potencijal je funkcija poloflaja samo jedne estice. Npr. gravitacijska potencijalna energija para estica  $m_1$  i  $m_2$  je:

$$U(\vec{r}_1, \vec{r}_2) = -G \frac{m_1 m_2}{r_{12}} = -G \frac{m_1 m_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|}, \quad (1.28)$$

a, gravitacijski potencijal  $V(\vec{r}_1)$  estice š1õ u gravitacijskom polju estice š2õ je  $U(\vec{r}_1, \vec{r}_2)$  promatran kao funkcija samo od  $\vec{r}_1$ , tako da je gravitacijska sila na esticu š1õ:

$$\vec{F}_{12} = -\nabla V(\vec{r}_1) = -\nabla_1 U(\vec{r}_1, \vec{r}_2).$$

Zbog antisimetri nosti vektora relativnog poloflaja estica  $\vec{r}_{12}$ , je naravno:

$$\vec{F}_{21} = -\nabla V(\vec{r}_2) = -\nabla_2 U(\vec{r}_1, \vec{r}_2) = -\vec{F}_{12}.$$

Iz (1.25) i (1.27) odmah slijedi:

**Zakon očuvanja energije za česticu:**

Ako na česticu djeluju samo konzervativne sile, energija čestice je očuvana veličina:

$$E = T + U = \text{const.} \quad (1.29)$$

U slučaju rotacionog gibanja važne su angularne (kutne) veličine.

Definicija: **Moment impulsa (angularni moment)  $\vec{l}$  i moment sile  $\vec{M}$**

• Moment impulsa čestice je:  $\vec{l}(t) = \vec{r}(t) \times \vec{p}(t)$ . (1.30)

• Moment sile  $\vec{F}$  je:  $\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$ . (1.31)

Množenje i slijeva s radijus vektorom, II Newtonov zakon daje:

$$\vec{M}(t) = \frac{d\vec{l}(t)}{dt}. \quad (1.32)$$

Iz (1.32) odmah slijedi zakon očuvanja angularnog momenta.

**Zakon očuvanja momenta impulsa čestice:**

Ako je moment ukupne sile na česticu jednak nuli, moment impulsa čestice je očuvana veličina.

$$\vec{M} = 0 \quad \Leftrightarrow \quad \vec{l} = \text{const.} \quad (1.33)$$

Moment ukupne sile na česticu je nula ako je ukupna sila nula ili ako je sila centralna. Sila je centralna ako je paralelna (antiparalelna) radijus vektoru čestice. Angularni moment čestice na koju djeluju samo centralne sile je očuvan.

Najvažnije sile u klasičnoj fizici su centralne konzervativne sile – gravitacijska i električna sila na primjer. Za takve sile je:

$$\vec{r} \times \vec{F} = -\vec{r} \times \nabla U(\vec{r}) = 0.$$



U sfernim koordinatama je:  $\vec{r} = r\hat{e}_r$  i  $\nabla U = \hat{e}_r \frac{\partial U}{\partial r} + \frac{\hat{e}_\theta}{r} \frac{\partial U}{\partial \theta} + \frac{\hat{e}_\phi}{r \sin \theta} \frac{\partial U}{\partial \phi}$ , pa zadnja jednačina

daje:  $\frac{\partial U}{\partial \theta} = \frac{\partial U}{\partial \phi} = 0$ , što znači da potencijalna energija konzervativne centralne sile zavisi

samo od intenziteta radijus vektora:  $U = U(r)$ . Za takav potencijal (pot. energiju) kažemo da je rotaciono invarijantan ili da je sferno simetričan.

Općenito, potencijalna energija para čestica  $i$  i  $j$  koje jedna na drugu djeluju konzervativnim centralnim silama zavisi samo od intenziteta vektora relativnog položaja čestica  $\vec{r}_{ij}$ , tj.  $U_{ij} = U_{ij}(|\vec{r}_{ij}|)$ , kao u (1.28). Negativni gradijent  $\nabla_i$  takve potencijalne energije po komponentama radijus vektora  $i$ -te čestice daje konzervativnu centralnu silu  $\vec{F}_{ij}$  na  $i$ -tu česticu, tj.

$$\vec{F}_{ij} = \vec{F}_{ij}(\vec{r}_{ij}) = -\nabla_i U_{ij}(|\vec{r}_i - \vec{r}_j|). \quad (1.34)$$

koja djeluje duž pravca  $\vec{r}_{ij}$ .

Svi zakoni ovanjavanja lako se generaliziraju na sustav čestica.

Za svaki fizikalni sustav postoji jedna točka koja se naziva centar mase sustava.

#### Definicija: Centar mase $\vec{r}_c$ sustava čestica

Radijus vektor  $\vec{r}_c$  centra mase sustava  $N$  čestica s masama  $m_i$  je:

$$\vec{r}_c(t) = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^N m_i \vec{r}_i(t), \quad M = \sum_{i=1}^N m_i. \quad (1.35)$$

Na primjer, centar mase sustava dviju čestica je na segmentu pravca određenog tim česticama blizlje čestici veće mase.

Za sustav sa kontinuiranom distribucijom mase (neprebrojivo mnogo čestica) gustoća  $\rho(\vec{r}, t)$  sumacija po česticama u (1.35) prelazi u volumni integral:

$$\vec{r}_c(t) = \frac{1}{M} \int d^3r \vec{r} \rho(\vec{r}, t), \quad M = \int d^3r \rho(\vec{r}, t) = \text{const.} \quad (1.35')$$

U problemima u kojima nas zanima samo gibanje sustava kao cjeline, tj. ako možemo zanemariti gibanje jedne čestice u odnosu na drugu, u prvoj aproksimaciji, cijeli sustav čestica možemo smatrati jednom česticom mase  $M$  čiji je položaj određen radijus vektorom centra mase  $\vec{r}_c$ .

Za svaki fizikalni sustav, osnovne fizikalne veličine sustava čestica su kinetička energija i moment impulsa sustava na prirodan način se razlažu na zbroj dvaju članova, jednog koji predstavlja gibanje centra mase i drugog koji predstavlja gibanje u odnosu na centar mase.

Radius vektor  $\vec{r}_i$  svake estice možemo razložiti na zbroj radius vektora centra mase  $\vec{r}_C$  i radius vektor  $\vec{r}_i'$  u odnosu na koordinatni sustav s ishodištem u centru mase:

$$\vec{r}_i = \vec{r}_C + \vec{r}_i', \quad (1.36)$$

to deriviranjem za brzine estica daje:

$$\dot{\vec{r}}_i = \dot{\vec{r}}_C + \dot{\vec{r}}_i'. \quad (1.37)$$

Prema definiciji (1.35) je:

$$\sum_i m_i \vec{r}_i' = 0 \quad \text{i} \quad \sum_i m_i \dot{\vec{r}}_i' = \frac{d}{dt} \left( \sum_i m_i \vec{r}_i' \right) = 0,$$

pa je impuls sustava estica jednak impulsu centra mase:

$$\vec{P} = \sum_i m_i \dot{\vec{r}}_i = \sum_i m_i (\dot{\vec{r}}_C + \dot{\vec{r}}_i') = M \dot{\vec{r}}_C.$$

Koriste li (1.36) i (1.37), kineti ka energija sustava je:

$$T = \frac{1}{2} \sum_i m_i \dot{\vec{r}}_i^2 = \frac{1}{2} \sum_i m_i (\dot{\vec{r}}_C + \dot{\vec{r}}_i')^2 = \frac{1}{2} M \dot{\vec{r}}_C^2 + \frac{1}{2} \sum_i m_i \dot{\vec{r}}_i'^2 = T_C + T', \quad (1.38)$$

a, angularni moment je:

$$\vec{L} = \sum_i m_i (\vec{r}_C + \vec{r}_i') \times (\dot{\vec{r}}_C + \dot{\vec{r}}_i') = M \vec{r}_C \times \dot{\vec{r}}_C + \sum_i m_i \vec{r}_i' \times \dot{\vec{r}}_i' = \vec{L}_C + \vec{L}'. \quad (1.39)$$

Relacija (1.38) pokazuju da je kineti ka energija sustava estica zbroj kineti ke energije  $T_C$  centra mase i kineti ke energije  $T'$  za gibanje u odnosu na centar mase. Analogan rezultat za angularni moment sustava estica je relacija (1.39).

Ako zbrojimo jednadžbe gibanja (1.20) svih estica sustava dobijamo:

$$\dot{\vec{P}} = \sum_i \dot{\vec{p}}_i = \sum_i m_i \ddot{\vec{r}}_i = \frac{1}{2} \sum_{i,j} (\vec{F}_{ij} + \vec{F}_{ji}) + \sum_i \vec{F}_i^{\text{ext.}} = \vec{F}^{\text{ext.}} \quad (1.40)$$

pa impuls cijelog sustava zavisi samo od vanjskih sila i vrijedi zakon o uvanja impulsa:

**Zakon očuvanja impulsa  $\vec{P}$  sustava čestica (I Newtonov zakon):**

Ako je ukupna spolja-nja sila na sustav estica nula, impuls  $\vec{P}$  fizikalnog sustava je o uvana veli ina.

$$\vec{F}^{\text{ext.}} = 0 \quad \Rightarrow \quad \vec{P} = \text{const.} \quad (1.41)$$

Prema (1.35) impuls sustava je:

$$\vec{P} = M \dot{\vec{r}}_C, \text{ pa slijedi: } \vec{F}^{\text{ext.}} = M \ddot{\vec{r}}_C, \quad (1.42)$$

što znači da se centar mase giba kao imaginarna čestica na koju djeluje ukupna spoljašnja sila i čija masa je masa cijelog sustava. Ako je sustav izoliran ili ako je ukupna vanjska sila nula,  $\ddot{\vec{r}}_C = 0$ , te se centar mase sustava čestica giba konstantnom brzinom  $\dot{\vec{r}}_C = \text{const.}$  Iz (1.42) odmah slijedi:

**Zakon gibanja centra mase sustava čestica:**

Centar mase izoliranog sustava ( $\vec{F}^{\text{ext.}} = 0$ ) giba se tako da je

$$M \vec{r}_C - t \vec{P} = \text{const.} \quad (1.43)$$

održavana veličina.

Angularni moment fizikalnog sustava je zbroj angularnih momenata pojedinih čestica, tj.

$$\vec{L} = \sum_i \vec{l}_i = \sum_i m_i \vec{r}_i \times \dot{\vec{r}}_i. \quad (1.44)$$

Ukupni moment unutarnjih centralnih sila je nula, jer je za njih  $\vec{F}_{ij} \parallel \vec{r}_{ij}$ , pa je:

$$\sum_i \vec{r}_i \times \sum_j \vec{F}_{ij} = \frac{1}{2} \sum_{i,j} (\vec{r}_i - \vec{r}_j) \times \vec{F}_{ij} = 0,$$

te je ukupni moment sile na sustav čestica jednak ukupnom momentu spoljašnjih sila i prema (1.20) i (1.44) je:

$$\vec{M} = \sum_i \vec{r}_i \times \vec{F}_i^{\text{ext.}} = \sum_i \vec{r}_i \times m_i \ddot{\vec{r}}_i = \frac{d\vec{L}}{dt}. \quad (1.45)$$

Iz (1.45) odmah slijedi:

**Zakon očuvanja angularnog momenta (momenta impulsa)  $\vec{L}$  sustava čestica:**

Ako je ukupni moment spoljašnjih sila koje djeluju na sustav čestica nula (i ako su sve unutarnje sile centralne) ukupni moment impulsa  $\vec{L}$  fizikalnog sustava je održavana veličina.

$$\vec{M} = 0 \Rightarrow \vec{L} = \text{const.} \quad (1.46)$$

Pomnožimo li jednačinu gibanja  $i$ -te čestice (1.20) njenom brzinom  $\dot{\vec{r}}_i$  i zbrojimo po svim česticama za konzervativni fizikalni sustav dobijamo:

$$\begin{aligned} \frac{dT}{dt} &= \frac{d}{dt} \left( \frac{1}{2} \sum_i m_i \dot{\vec{r}}_i^2 \right) = \frac{1}{2} \sum_{i,j} (\dot{\vec{r}}_i - \dot{\vec{r}}_j) \vec{F}_{ij} + \sum_i \dot{\vec{r}}_i \vec{F}_i^{\text{ext.}} = -\frac{1}{2} \sum_{i,j} \dot{\vec{r}}_{ij} \nabla_{ij} U_{ij}(|\vec{r}_{ij}|) - \sum_i \dot{\vec{r}}_i \nabla_i U_i^{\text{ext.}}(\vec{r}_i) = \\ &= -\frac{d}{dt} \left( \frac{1}{2} \sum_{i,j} U_{ij} \right) - \frac{d}{dt} \left( \sum_i U_i^{\text{ext.}} \right) = -\frac{dU}{dt}, \end{aligned}$$

gdje je ukupna potencijalna energija sustava čestica zbroj potencijalnih energija unutarnjih i spoljašnjih konzervativnih sila:

$$U = \frac{1}{2} \sum_{i,j} U_{ij}(r_{ij}) + \sum_i U_i^{\text{ext.}}. \quad (1.47)$$

Gravitacijska, električna ili elastična potencijalna energija para čestica šijđ su:

$$U_{ij} = -G \frac{m_i m_j}{|\vec{r}_i - \vec{r}_j|}; \quad U_{ij} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q_i Q_j}{|\vec{r}_i - \vec{r}_j|}; \quad U_{ij} = \frac{1}{2} k [|\vec{r}_i - \vec{r}_j| - r_0]^2.$$

Gornji izraz odmah daje:

**Zakon očuvanja energije E sustava čestica:**

Energija konzervativnog fizikalnog sustava je očuvana veličina.

$$E = T + U = \text{const.} \quad (1.48)$$

Konačno možemo zaključiti da se svaki izolirani konzervativni fizikalni sustav giba tako da postoje očuvane veličine:

**Zakoni očuvanja za izolirani konzervativni fizikalni sustav:**

- $\vec{P} = \text{const.}$  – očuvanje impulsa sustava, (1.41)

- $M\vec{r}_C - t\vec{P} = \text{const.}$  – gibanje centra mase, (1.43)

- $\vec{L} = \text{const.}$  – očuvanje angularnog momenta, (1.46)

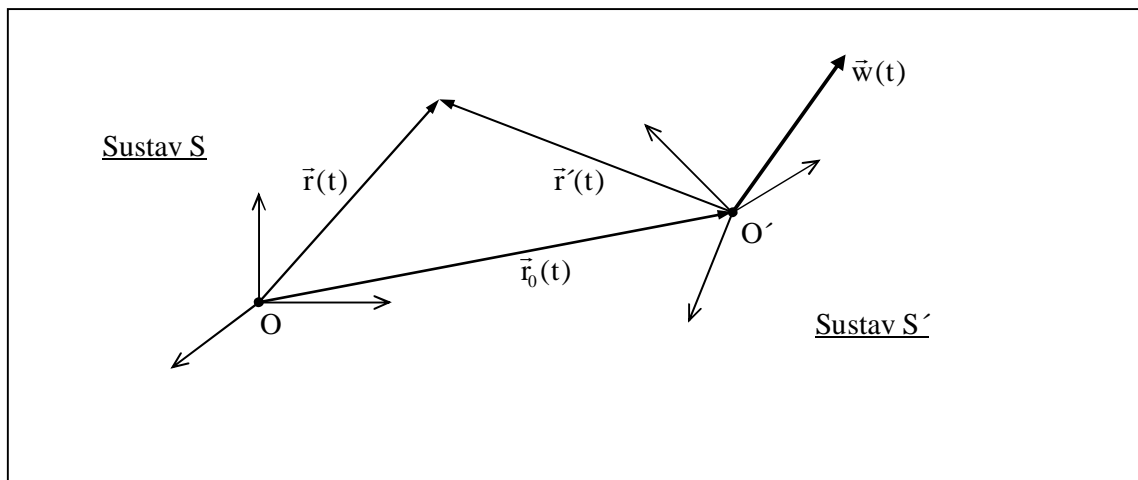
- $E = T + U = \text{const.}$  – očuvanje energije. (1.48)

## 1.5 Neinercijalni referentni sustavi

Newtonovi zakoni vaele u bilo kojem inercijalnom referentnom sustavu. Razliiti inercijalni referentni sustavi gibaju se bez akceleracije, zna i konstantnom brzinom, jedan u odnosu na drugi. Klasiini princip relativnosti zahtijeva da fizikalni zakoni ostaju invarijantni pri promjeni inercijalnog referentnog sustava, –to vodi na invarijantnost zakona mehanike pri Galilejevim transformacijama (1.10) kojima se u klasiinoj fizici prelazi iz jednog u drugi inercijalni referentni sustav (iz mirnog u pokretni IRS).

No, nisu svi referentni sustavi inercijalni. Ma e se dogoditi ako neki promatra o odabere neinercijalni referentni sustav, tj. precizno, kako izgledaju jedna dflbe gibanja fizikalnog sustava u neinercijalnom referentnom sustavu?

Neka imamo jedan inercijalni referentni sustav  $S$  i jedan neinercijalni (ubrzani) sustav  $S'$ . U op em slu aju ubrzano gibanje sustava  $S'$  u odnosu na  $S$  sastoji se od rotacije i translacije. Rotacija neinercijalnog sustava  $S'$  je rotacija oko neke osi koja prolazi kroz njegovo ishodi–te  $O'$ , a translatorno gibanje sustava  $S'$  u odnosu na  $S$  moe se opisati kao promjena vektora  $\vec{r}_0(t)$  koji spaja ishodi–ta, kao na Slici 2.



Slika 2.

Razmotrimo prvo slu aj iste rotacije sustava  $S'$  u odnosu na sustav  $S$ . Jednostavnosti radi, a bez gubitka op enitosti moemo pretpostaviti da su ishodi–ta dva sustava u istoj to ci, tj. da je  $\vec{r}_0(t) = 0$ , te kasnije dodati translaciju ishodi–ta.

Kao –to smo ve vidjeli u 1.1 dva koordinatna sustava  $S: \{ \check{e}_1, \check{e}_2, \check{e}_3 \}$  i  $S': \{ \check{e}'_1, \check{e}'_2, \check{e}'_3 \}$  koji rotiraju jedan u odnosu na drugi povezuje vremenski zavisna  $(3 \times 3)$  ortogonalna matrica rotacije  $R(t)$  koja zadovoljava relacije (1.7) i (1.8). Deriviranjem po vremenu iz (1.8) slijedi:

$$\dot{R}^T R + R^T \dot{R} = 0,$$

–to zna i da je matrica  $\Omega = R^T \dot{R}$  realna antisimetri na  $(3 \times 3)$  matrica te se moe predstaviti u obliku:

$$\Omega = R^T \dot{R} = \begin{pmatrix} 0 & w_3 & -w_2 \\ -w_3 & 0 & w_1 \\ w_2 & -w_1 & 0 \end{pmatrix}, \quad (1.49)$$

tj.

$$\Omega_{jk} = \sum_{i=1}^3 \varepsilon_{ijk} w_i, \quad w_i \in \mathbb{R}. \quad (1.49)$$

gdje je  $\varepsilon_{ijk}$  potpuno antisimetri ni tenzor tre eg reda. Mnoffe i (1.49) sa  $\varepsilon_{ijk}$  i koriste i relaciju:  $\varepsilon_{ijk} \varepsilon_{kjm} = -2 \delta_{im}$  lako se invertira relacija (1.49):

$$w_i = \frac{1}{2} \sum_{j,k=1}^3 \varepsilon_{ijk} \Omega_{jk}. \quad (1.50)$$

Pokaffimo da je  $\vec{w} = \sum_i \check{e}_i w_i$  vektor trenutne kutne brzine rotacije sustava  $S'$  u odnosu na sustav  $S$ . fielimo na i relacije koje povezuju vremenske promjene fizikalnih veli ina u dva koordinatna (referentna) sustava. Pri tome nas ne zanima totalna derivacija po vremenu (1.4), ve samo vremenska promjena komponenti vektora koju bi izmjerili promatra i u dva sustava (bez uzimanja u obzir promjene bazisnih vektora sustava). Da istaknemo razliku u odnosu na uobi ajenu potpunu vremensku derivaciju  $\frac{d}{dt}$ , takvu vremensku derivaciju ozna imo sa  $D$ , tj. definiramo:

$$D\vec{r} = \sum_i \check{e}_i \dot{r}_i; \quad D'\vec{r} = \sum_i \check{e}'_i \dot{r}'_i, \quad (1.51)$$

gdje su  $r_i$  i  $r'_i$  komponente radijus vektora proizvoljne to ke u dva sustava.

Prema (1.7) i (1.9) je

$$\begin{aligned} D'\vec{r} &= \sum_i \check{e}'_i \dot{r}'_i = \sum_{i,j} \check{e}'_i (\mathbf{R}_{ij} \dot{r}_j + \dot{\mathbf{R}}_{ij} r_j) = \sum_j \check{e}'_j \dot{r}_j + \sum_{k,i,j} \check{e}'_k \mathbf{R}_{ki}^T \dot{\mathbf{R}}_{ij} r_j = \\ &= D\vec{r} + \sum_{k,j} \check{e}'_k \Omega_{kj} r_j = D\vec{r} - \sum_{k,i,j} \check{e}'_k \varepsilon_{kij} w_i r_j = D\vec{r} - \vec{w} \times \vec{r}, \end{aligned}$$

tj. vrijedi:

### Coriolisov teorem

Vremenska derivacija proizvoljnog vektora  $\vec{r}$  u sustavu  $S'$  koji rotira trenutnom kutnom brzinom  $\vec{w}$  u odnosu na inercijalni sustav  $S$  je:

$$D'\vec{r} = D\vec{r} - \vec{w} \times \vec{r}. \quad (1.52)$$

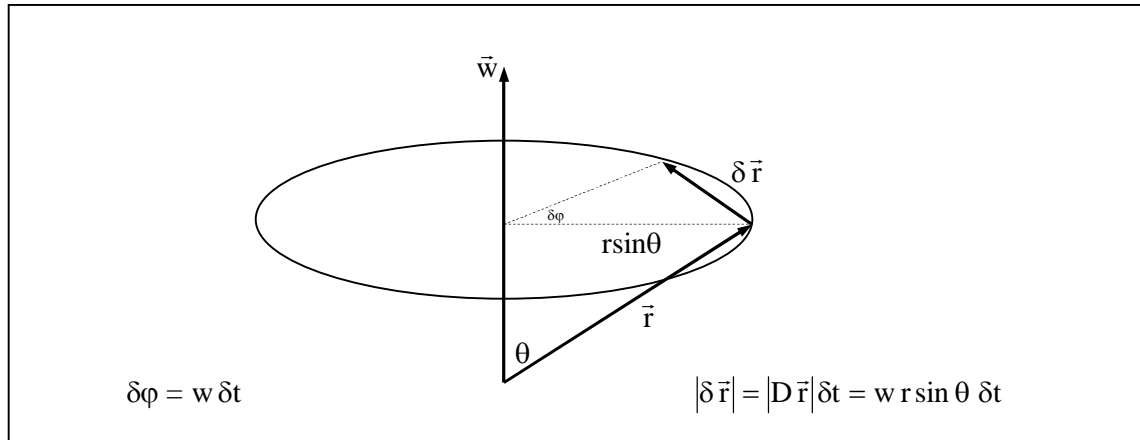
Posljedica: Vremenska derivacija trenutne kutne brzine rotacije ne zavisi od referentnog sustava, tj.

$$D'\vec{w} = D\vec{w}. \quad (1.53)$$

Zna enje Coriolisovog teorema postaje o igledno ako za  $\vec{r}$  odaberemo konstantni vektor u sustavu  $S'$  tj. uzmemo:

$$D'\vec{r} = 0 \Rightarrow D\vec{r} = \vec{\omega} \times \vec{r}. \quad (1.54)$$

U inercijalnom sustavu  $S$  infinitezimalna promjena  $\delta\vec{r}$  vektora  $\vec{r}$  za vrijeme  $\delta t$  je onda:  $\delta\vec{r} = \vec{\omega} \times \vec{r} \delta t$  – to je vektor okomit i na  $\vec{\omega}$  i na  $\vec{r}$  i predstavlja rezultat rotacije vektora  $\vec{r}$  oko pravca paralelnog s pravcem  $\vec{\omega}$  za kut  $|\vec{\omega}| \delta t$  kao na Slici 3.,



Slika 3.

pa je jasno da je  $\vec{\omega} = \dot{\varphi}$  trenutna kutna brzina rotacije neinercijalnog sustava  $S'$ .

Lako je uključiti i translatorno gibanje sustava  $S'$  jer je prema Slici 2. za proizvoljnu točku u prostoru:  $\vec{r}'(t) = \vec{r}(t) - \vec{r}_0(t)$ .

Kako je sustav  $S$  inercijalni u njemu vane Newtonovi zakoni, tj. jednačine gibanja estice je:

$$m D^2 \vec{r} = \vec{F}. \quad (1.55)$$

Coriolisov teorem (1.52) onda daje:

$$\begin{aligned} \frac{\vec{F}}{m} &= D^2 \vec{r} = D^2 \vec{r}' + D^2 \vec{r}_0 = D(D\vec{r}' + \vec{\omega} \times \vec{r}') + D^2 \vec{r}_0 = \\ &= D'(D\vec{r}' + \vec{\omega} \times \vec{r}') + \vec{\omega} \times (D\vec{r}' + \vec{\omega} \times \vec{r}') + D^2 \vec{r}_0 = \\ &= D^2 \vec{r}' + (D'\vec{\omega}) \times \vec{r}' + 2\vec{\omega} \times D\vec{r}' + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') + D^2 \vec{r}_0. \end{aligned}$$

Iz ovog izraza lako je vidjeti kako glasi II Newtonov zakon u neinercijalnom sustavu  $S'$ :

**Jednadžba gibanja čestice u neinercijalnom referentnom sustavu:**

Neka su  $\vec{r}$  i  $\vec{r}'$  radijus vektori čestice u inercijalnom sustavu  $S$  i u neinercijalnom sustavu  $S'$  koji se ubrzano giba u odnosu na  $S$ . Jednadžbe gibanje čestice u dva sustava su:

$$mD^2\vec{r} = \vec{F} \quad (1.56)$$

$$mD'^2\vec{r}' = \vec{F} + \vec{F}_T + \vec{F}_F + \vec{F}_C + \vec{F}_L, \quad (1.57)$$

gdje su dodatne inercijalne sile:

- $\vec{F}_T = -mD^2\vec{r}_0$  – translaciona sila,
- $\vec{F}_F = -m\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}')$  – centrifugalna sila,
- $\vec{F}_C = -2m\vec{\omega} \times D\vec{r}'$  – Coriolisova sila i
- $\vec{F}_L = -m(D'\vec{\omega}) \times \vec{r}'$  – linearna sila.

U op em slu aju, u neinercijalnom referentnom sustavu u jednadžbi gibanja čestice pojavljuju se 4 dodatne inercijalne sile (pseudo sile) koje su rezultat odabira ubrzanog referentnog sustava, a ne rezultat interakcija s drugim česticama. Zakoni fizike jednostavniji su u inercijalnim sustavima referencije.

**Klasični princip relativnosti zahtijeva da II Newtonov zakon, tj. jednadžba gibanja čestice, bude form-invarijantan (ima istu formu) u bilo kojem inercijalnom referentnom sustavu.** Prema (1.57) taj zahtjev je ekvivalentan uvjetima:  $\vec{F}_T = \vec{F}_F = \vec{F}_C = \vec{F}_L = 0$ , -to je ispunjeno ako vrijedi:

$$D^2\vec{r}_0 = 0, \quad \vec{\omega} = 0. \quad (1.58)$$

Najop enitije rje enje je:

$$\vec{r}_0(t) = \vec{V}t + \vec{q}, \quad R(t) = R, \quad \vec{V}, \vec{q}, R = \text{const.}, \quad (1.59)$$

-to zna i da u op em slu aju, inercijalni sustav  $S'$  može samo gibati konstantnom brzinom u odnosu na sustav  $S$  i/ili biti zarotiran za fiksni kut. Ako dodatno, sila  $\vec{F}$  ne zavisi eksplicitno od vremena, -to je uvijek slu aj u izoliranom fizikalnom sustavu, vremensko ishodi-te sustava  $S'$  može se translirati do poklapanja sa sustavom  $S$ .

Tako se dobija najop enitiji oblik prostorno-vremenskih transformacija koje tvore Galilejevu grupu:



### Galilejeva grupa

Najopćenitije transformacije kojima se u klasičnoj mehanici prelazi iz jednog u drugi inercijalni referentni sustav su:

$$\mathbf{r}_i \rightarrow \mathbf{r}'_i = \mathbf{R}_{ij} \mathbf{r}_j + \mathbf{V}_i t + \mathbf{q}_i, \quad t \rightarrow t' = t + t_0, \quad (1.60)$$

gdje je:

$$\mathbf{R}, \mathbf{V}, \mathbf{q}, t_0 = \text{const.}; \quad \mathbf{R}\mathbf{R}^T = \mathbf{1}; \quad \det \mathbf{R} = 1. \quad (1.61)$$

Ove transformacije tvore 10 parametarsku Lie grupu koju nazivamo Galilejeva grupa. Transformacije (1.10) ne uključuju rotacije ( $\mathbf{R} = \mathbf{1}$ ) i predstavljaju specijalni slučaj takozvanih «pravih» (proper) Galilejevih transformacija kojima se prelazi u pokretni IRS.

Newtonovi zakoni su form-invarijantni u svim inercijalnim referentnim sustavima, tj. kažemo da je Newtonova mehanika Galileo invarijantna.

Najvažnije sile u klasičnoj fizici su gravitacijske, električne i elastične sile koje su konzervativne centralne sile. Ako na česticu djeluju samo takve sile, prema (1.34), ukupna sila na česticu je negativni gradijent rotaciono (tj. sferno) simetričnog potencijala  $V(\mathbf{r}) = V(|\mathbf{r}|)$ :

$$\vec{\mathbf{F}} = -\nabla V = -\frac{dV}{dr} \frac{\vec{\mathbf{r}}}{|\mathbf{r}|}. \quad (1.62)$$

Druga važna klasa potencijala su homogeni potencijali (potencijalne energije).

#### Definicija: Homogeni potencijal

Homogeni potencijal je rotaciono invarijantni potencijal oblika

$$V(\mathbf{r}) = V(|\mathbf{r}|) = \alpha |\mathbf{r}|^k, \quad k \in \mathbb{R}. \quad (1.63)$$

Za česticu na koju djeluje konzervativna centralna sila opisana homogenim potencijalom je:

$$\frac{d}{dt} (m \vec{\mathbf{r}} \dot{\mathbf{r}}) = m (\dot{\mathbf{r}}^2 + \vec{\mathbf{r}} \ddot{\mathbf{r}}) = 2T + \vec{\mathbf{r}} \vec{\mathbf{F}}. \quad (1.64)$$

Usrednjavanje po vremenu za interval  $\tau$  daje:

$$\frac{m}{\tau} [\vec{\mathbf{r}}(\tau) \dot{\mathbf{r}}(\tau) - \vec{\mathbf{r}}(0) \dot{\mathbf{r}}(0)] = 2\langle T \rangle + \langle \vec{\mathbf{r}} \vec{\mathbf{F}} \rangle, \quad \langle T \rangle = \frac{1}{\tau} \int_0^\tau T dt.$$

Ako je gibanje estice periodično s periodom  $\tau$ , tj. ako je:  $\vec{r}(\tau) = \vec{r}(0)$ ,  $\dot{\vec{r}}(\tau) = \dot{\vec{r}}(0)$ , važi virijalni teorem:

$$\langle T \rangle = -\frac{1}{2} \langle \vec{r} \vec{F} \rangle. \quad (1.65)$$

Za konzervativne centralne sile  $\vec{F} = -\nabla V(r)$ , koje su određene homogenim potencijalom (1.63) je:

$$\langle \vec{r} \vec{F} \rangle = -\frac{\alpha}{\tau} \int_0^\tau dt \vec{r} \nabla |\vec{r}|^k = -\frac{\alpha}{\tau} \int_0^\tau dt k |\vec{r}|^k = -k \langle V \rangle,$$

pa važi:

#### Virijalni teorem za homogeni potencijal

Za esticu koja se giba pod djelovanjem centralnih sila koje su opisane homogenim potencijalom (1.63) je:

$$\langle T \rangle = \frac{k}{2} \langle V \rangle. \quad (1.66)$$

Napomena: Virijalni teorem važi i općenitije, ne samo za periodično, već i za bilo kakvo ograničeno gibanje estice (za svako vezano stanje), tj. ako polofaj i brzina estice ostaju konačni kad  $\tau \rightarrow \infty$ .

Homogeni potencijali oblika (1.63) imaju još jedno važno svojstvo. Oni su invarijantni ne samo pri rotacijama, već i pri transformacijama skale (konformnim transformacijama).

#### Konformne transformacije za homogene potencijale

Jednadžba gibanja estice na koje djeluje sila opisana homogenim potencijalom (1.63)

$$m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = -\nabla V(r) = -\alpha k |\vec{r}|^{k-2} \vec{r}, \quad (1.67)$$

invarijantna je pri konformnim transformacijama (transformacijama skale) oblika:

$$\vec{r} \rightarrow \lambda \vec{r}', \quad t \rightarrow \lambda^{\frac{2-k}{2}} t'. \quad (1.68)$$

Kako je:  $\frac{d^2\vec{r}}{dt^2} = \lambda^{k-1} \frac{d^2\vec{r}'}{dt'^2}$  i  $\nabla V(\mathbf{r}) = \lambda^{k-1} \nabla' V(\mathbf{r}')$ , zaista vrijedi i:  $m \frac{d^2\vec{r}'}{dt'^2} = -\nabla' V(\mathbf{r}')$ .

Ako su  $T$  i  $T'$  određeni vremenski intervali (periodi titraja, na primjer), a odgovarajuće udaljenosti (npr. amplitude gibanja)  $R$  i  $R'$  za dva tipa gibanja estice koji su povezani konformnom transformacijom (1.68), onda vrijedi:

$$V(\mathbf{r}) = \alpha |\vec{r}|^k \Rightarrow \left(\frac{T'}{T}\right)^2 = \left(\frac{R'}{R}\right)^{2-k}. \quad (1.69)$$

Za gravitacijske i električne sile je:  $k = -1$ , pa odmah slijedi:

$$\left(\frac{T'}{T}\right)^2 = \left(\frac{R'}{R}\right)^3, \quad (1.70)$$

što znači da je III Keplerov zakon direktna posljedica konformne invarijantnosti Newtonovog zakona gravitacije.

Na kraju rezimirajmo kako se prema Newtonovom receptu u klasičnoj fizici rješava problem gibanja bilo kojeg fizikalnog sustava:

### Osnovni problem dinamike

Neka imamo sustav od  $N$  (klasičnih) estica masa  $m_i$  ( $i = 1, 2, \dots, N$ ). Ako znamo:

- sve sile koje djeluju na sustav, tj. znamo ukupnu silu  $\vec{F}_i = \vec{F}_i(\vec{r}_i, \dot{\vec{r}}_i, t)$  na  $i$ -tuesticu,
- mehaničko stanje sustava u trenutku  $t = 0$ , tj. početni položaj  $\vec{r}_{i_0}$  i početnu brzinu  $\dot{\vec{r}}_{i_0}$  svih estica sustava,

onda rješavanjem jednačini gibanja sustava:

$$\dot{\vec{p}}_i = \vec{F}_i, \quad (i = 1, 2, \dots, N),$$

nalazimo mehaničko stanje sustava svakom trenutku, tj. znamo položaj svake estice  $\vec{r}_i(t)$  u bilo kojem trenutku vremena  $t$ .

## 1.6 Linearni harmonički oscilator

Kao primjer razmotrimo najvažniji sustav u teorijskoj fizici – linearni harmonički oscilator (LHO). Jednodimenzioni linearni harmonički oscilator je estica mase  $m$  na koju djeluje elastična sila  $F_{el.} = -kx$ , gdje je  $k > 0$  konstanta sile (konstanta opruge), a  $x$  je elongacija estice, tj. udaljenost od stabilnog ravnotežnog položaja estice  $x = 0$ . Smjer takve restitucione sile uvijek je ka ravnotežnom položaju. Naravno, na esticu mogu djelovati i dodatne sile, od kojih su najvažnije: sila otpora proporcionalna brzini estice  $F_{tr.} = -\eta \dot{x}$  i prinudna, vremenski zavisna sila. Najjednostavniju realizaciju LHO predstavlja estica vezana za idealnu oprugu konstante  $k$ .

Elastična sila je konzervativna i elastična potencijalna energija estice je:  $U = \frac{1}{2}kx^2$ , tako da je:  $\vec{F}_{el.} = -\nabla U = -\frac{dU}{dx}\vec{i} = -k\vec{x}$ . Jednadžba gibanja je:  $m\ddot{x} = F_{el.} + F_{tr.}$ , tj:

$$\ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + \omega_0^2 x = 0, \text{ gdje je: } \gamma = \frac{\eta}{2m}; \quad \omega_0^2 = \frac{k}{m}. \quad (1.71)$$

- Razmotrimo prvo slučaj kad nema sile otpora  $\gamma = 0$ . Jednadžba gibanja je:

$$\ddot{x} + \omega_0^2 x = 0, \quad (1.72)$$

gdje je svojstvena frekvencija oscilatora  $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$ . Obična linearna diferencijalna jednadžba II reda s konstantnim koeficijentima (1.72), rješava se smjenom  $x(t) = e^{\lambda t}$ , koja daje kvadratnu jednadžbu:  $\lambda^2 + \omega_0^2 = 0$  za parametar  $\lambda$  sa rješenjem:  $\lambda_{1,2} = \pm i\omega_0$ . Općenite rješenje jednadžbe gibanja je:

$$x(t) = C_1 e^{i\omega_0 t} + C_2 e^{-i\omega_0 t} \text{ ili } x(t) = A_1 \cos \omega_0 t + A_2 \sin \omega_0 t, \quad (1.73)$$

gdje su  $C_{1,2}$  ili  $A_{1,2}$  neodređene konstante. Odabirom:  $A_1 = A \cos \varphi$  i  $A_2 = -A \sin \varphi$ , općenite rješenje (1.73) može se napisati u obliku prostog harmoničkog titranja:

$$x(t) = A \cos(\omega_0 t + \varphi), \quad (1.74)$$

gdje je  $A$  amplituda (maksimalna elongacija), a  $\varphi$  početna faza, koje se određuju iz početnih uvjeta:

$$\text{početnog položaja: } x(t=0) = A \cos \varphi \text{ i početne brzine: } \dot{x}(t=0) = -A \sin \varphi.$$

Gibanje estice je periodično osciliranje oko ravnotežnog položaja kutnom frekvencijom  $\omega_0$ , tj. period titranja je:

$$T = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{m}{k}}. \quad (1.75)$$

- Ako na oscilator djeluje i nekonzervativna sila otpora  $F_{tr.} = -\eta \dot{x}$ , opće rješenje jednadžbe gibanja (1.71) je:  $x(t) = C_1 e^{-\gamma t} + C_2 e^{\gamma t}$ , gdje je:  $\gamma_{1,2} = -\gamma \pm \sqrt{\gamma^2 - \omega_0^2}$ . Gibanje ovakvog prigu-enog harmoničkog oscilatora je aperiodično, tj. rješenje je linearna kombinacija realnih opadajućih eksponencijalnih funkcija u slučaju jakog ( $\gamma > \omega_0$ ) i kritičnog ( $\gamma = \omega_0$ ) prigu-enja. Samo u slučaju slabog prigu-enja ( $\gamma < \omega_0$ ) gibanje je kvazi-periodično titranje:

$$x(t) = A e^{-\gamma t} \cos(\omega t + \phi), \quad (1.76)$$

sa eksponencijalno opadajućom amplitudom  $A(t) = A e^{-\gamma t}$  i kvazi-periodom:

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = \frac{2\pi}{\sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2}}. \quad (1.77)$$

- Ako na oscilator djeluje još i neka prinudna sila  $F_{pr.} = f(t)$  ovisna o vremenu jednadžba gibanja je:

$$m \ddot{x} + 2m\gamma \dot{x} + m\omega_0^2 x = f(t), \quad (1.78)$$

to je nehomogena obična linearna diferencijalna jednadžba II reda. Metod Greenove funkcije je najjednostavniji način rješavanja svake nehomogene linearne diferencijalne jednadžbe. Opće rješenje (1.78) može se napisati u obliku:

$$x(t) = x_h(t) + \int dt' G(t, t') f(t'), \quad (1.79)$$

gdje je  $x_h(t)$  opće rješenje odgovarajuće homogene jednadžbe, a pomoćna Greenova funkcija  $G(t, t')$  daje partikularno rješenje nehomogene jednadžbe. Iz (1.79) i (1.78) lako se vidi da je Greenova funkcija rješenje jednadžbe:

$$m \ddot{G}(t, t') + 2m\gamma \dot{G}(t, t') + m\omega_0^2 G(t, t') = \delta(t - t'). \quad (1.80)$$

Fourierov transform omogućuje da se gornja jednadžba transformira u algebarsku. Kako je:

$$\delta(t - t') = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int d\omega e^{i\omega(t-t')}, \quad \text{definirajmo: } G(t, t') = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int d\omega g(\omega) e^{i\omega(t-t')}, \quad (1.81)$$

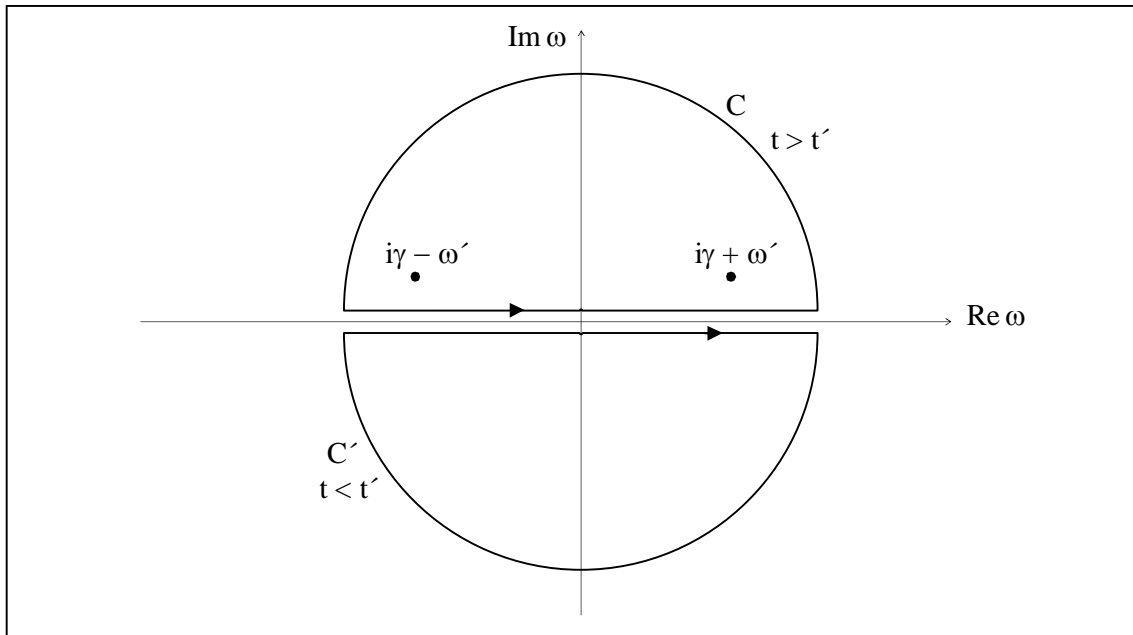
to uvrštavanjem u (1.80) za Fourierov transform  $g(\omega)$  Greenove funkcije daje:

$$g(\omega) = -\frac{1}{m\sqrt{2\pi}} \frac{1}{\omega^2 - 2i\gamma\omega - \omega_0^2} = -\frac{1}{m\sqrt{2\pi}} \frac{1}{(\omega - i\gamma + \gamma')( \omega - i\gamma - \gamma')}, \quad \gamma' = \sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2}, \quad (1.82)$$

pa je Greenova funkcija:

$$G(t, t') = \frac{1}{2m} \int d\omega \frac{e^{i\omega(t-t')}}{(\omega - i\gamma + \gamma')( \omega - i\gamma - \gamma')}. \quad (1.83)$$

Integral (1.83) ra una se kompleksnom  $\omega$ -integracijom po zatvorenim konturama C i C' sa Slike 4. koriste i Cauchy-ev teorem o reziduima kompleksne funkcije.



Slika 4.

Pri integraciji se mora voditi ra una o slijede em:

- Podintegralna funkcija u (1.83) ima dva pola prvog reda za  $\omega_0^2 \neq \omega^2$ , a jedan pol drugog reda za  $\omega_0^2 = \omega^2$  u gornjoj kompleksnoj poluravnini ( $\text{Im } \omega = \varepsilon > 0$ ).
- Za  $t - t' > 0$ , za integraciju moramo odabrati zatvorenu konturu C, osiguravaju i da doprinos integralu sa polukruhnice teffi nuli u limesu kad radijus kruhnice  $R \rightarrow \hat{O}$ . Analogno, za  $t - t' < 0$  biramo zatvorenu konturu C', -to osigurava da je zadovoljen uvjet kauzalnosti:

$$G(t, t') = 0 \quad \text{za } t < t',$$

(stanje sustava u trenutku t zavisi samo od njegove pro-losti  $t' < t$ ).

- Ra unaju i rezidue nalazi se Greenova funkcija prigu-enog harmoni kog oscilatora:

- Slabo prigu-enje:  $\omega_0^2 > \omega^2$ ,

$$G(t, t') = \frac{1}{m} e^{-(t-t')} \sin[\omega'(t-t')], \quad \omega' = \sqrt{\omega_0^2 - \omega^2}, \quad (1.84)$$

- Jako prigu-enje:  $\omega_0^2 < \omega^2$ ,

$$G(t, t') = \frac{1}{m} e^{-(t-t')} \text{sh}[\omega'(t-t')], \quad \omega' = \sqrt{\omega^2 - \omega_0^2}, \quad (1.85)$$

- Kriti no prigu-enje:  $\omega_0^2 = \omega^2$ ,

$$G(t, t') = \frac{t-t'}{m} e^{-(t-t')}. \quad (1.86)$$

Razmotrimo sad kompliciraniji slučaj gibanja u dvije dimenzije. Dvodimenzioni linearni harmonički oscilator je čestica mase  $m$  na koju djeluje elastična sila:  $\vec{F}_{el.} = -k\vec{r} = -kx\hat{i} - ky\hat{j}$ , gdje jednostavnosti radi uzimamo:  $k_x = k_y = k$ . Jednadžba gibanja je:

$$\frac{d}{dt}(m\dot{\vec{r}}) = -k\vec{r}, \quad \text{tj.} \quad \begin{aligned} m\ddot{x} &= -kx \\ m\ddot{y} &= -ky \end{aligned}$$

sa rješenjem:

$$\begin{aligned} x(t) &= A \cos(\omega_1 t + \varphi_1) \\ y(t) &= B \cos(\omega_2 t + \varphi_2) \end{aligned} \quad (1.87)$$

Konstante  $A$ ,  $B$ ,  $\varphi_1$ ,  $\varphi_2$  određuje se iz početnih uvjeta. Eksplicitna jednadžba putanje dobija se eliminacijom vremena. Uvode i novu konstantu  $\varphi = \varphi_1 - \varphi_2$  lako se dobija:

$$y = \frac{B}{A}x \cos \varphi \pm \left(1 - \frac{x^2}{A^2}\right)^{\frac{1}{2}} \sin \varphi.$$

Kvadriranjem dobijemo kvadratnu funkciju dviju varijabli:

$$B^2x^2 - 2AB \cos \varphi xy + A^2y^2 = A^2B^2 \sin^2 \varphi, \quad (1.88)$$

koja predstavlja jednadžbu konusnih presjeka: elipse, parabole i hiperbole. Iz (1.87) je očigledno da su obe koordinate ograničene:  $|x| \leq A$ ,  $|y| \leq B$ , što znači da je putanja dvodimenzionalnog harmoničkog oscilatora:

- Krivica za  $A = B$  i  $\varphi = \pm \frac{\pi}{2}$ ,
- Segment pravca za  $\varphi = 0, \pm \pi$  i proizvoljno  $A$  i  $B$ ,
- Elipsa za sve ostale vrijednosti  $\varphi$ ,  $A$  i  $B$ .

Razmotrimo na kraju i trodimenzionalni slučaj.

Izotropni linearni harmonički oscilator je čestica mase  $m$  na koju djeluje sila:

$$\vec{F}_{el.} = -k\vec{r} = -kr\hat{e}_r. \quad (1.89)$$

Izvor sile je u ishodištu koje je ravnotežno položaj čestice. Za  $t = 0$  početni položaj i početna brzina čestice neka su:  $\vec{r}_0$  i  $\vec{v}_0$ .

Prema II Newtonovom zakonu u početnom trenutku je i ubrzanje čestice kolinearno s  $\vec{r}_0$ , pa čestica uvijek ostaje u početnoj ravnini određenoj s  $\vec{r}_0$  i  $\vec{v}_0$  (ako su kojim slučajem  $\vec{r}_0$  i  $\vec{v}_0$  kolinearni gibanje je jednodimenzionalno duž pravca određeno tim vektorima).

Da je gibanje izotropnog linearnog harmoni kog oscilatora u dvije dimenzije u po etnoj ravnini, mođe se vidjeti i na slijede i na in.

Sila je konzervativna i centralna (uvijek usmjerena k ishodi-tu), tj. mođe se izvjesti iz potencijala koji zavisi samo od r :

$$\vec{F} = -\nabla U(r), \text{ gdje je: } U(r) = \frac{1}{2}kr^2. \quad (1.90)$$

pa vađe zakoni o o uvanja energije i angularnog momenta, tj:

$$\frac{dE}{dt} = \frac{d}{dt}(T + U) = \frac{d}{dt}\left(\frac{1}{2}m\dot{r}^2 + \frac{1}{2}kr^2\right) = \frac{1}{2}m\dot{r}\ddot{r} + \frac{1}{2}k\dot{r}r = \frac{1}{2}m(-k\dot{r})\dot{r} + \frac{1}{2}k\dot{r}r = 0,$$

$$\frac{d\vec{l}}{dt} = \frac{d}{dt}(\vec{r} \times \vec{p}) = \vec{r} \times \frac{d\vec{p}}{dt} = \vec{r} \times (-k\vec{r}) = 0 \Rightarrow \vec{l} = \vec{r} \times \vec{p} = \text{const.} = \vec{r}_0 \times \vec{p}_0 = \vec{l}_0,$$

-to zna i da su vektori  $\vec{r}$  i  $\vec{p} = m\dot{\vec{r}} = m\vec{v}$  uvijek okomiti na konstantni vector  $\vec{l}_0$ , tj.  $\vec{r}$  i  $\vec{v}$  su uvijek u ravnini okomitoy na  $\vec{l}_0$ .

Odaberimo referentni sustav tako da je angularni moment dufl z-osi, pa je gibanje u xy-ravnini ( =  $\frac{z}{2}$  u sfernim koordinatama):

$$l_0 = l_z = mr^2 \frac{d}{dt} \Rightarrow \frac{d}{dt} = \frac{l_0}{mr^2}, \quad (1.91)$$

-to se lako pokazuje polaze i od  $l_z = m(xv_y - yv_x)$ .

Ukupna energija oscilatora je onda:

$$E = T + U = \frac{1}{2}m(\dot{r}^2 + r^2 \cdot^2) + \frac{1}{2}kr^2 = \frac{1}{2}m\dot{r}^2 + \frac{l_0^2}{2mr^2} + \frac{1}{2}kr^2 = \text{const.} \geq 0. \quad (1.92)$$

Za svaku pozitivnu vrijednost energije, udaljenost r od ishodi-ta je kona na, -to zna i da na putanji mora postojati to ka povrata (turning point)  $\vec{r}_{\text{pov.}}$  gdje je radijalna komponenta brzine nula  $\dot{r}_{\text{pov.}} = 0$ , tako da je energija oscilatora:

$$E = \frac{l_0^2}{2mr_{\text{pov.}}^2} + \frac{1}{2}kr_{\text{pov.}}^2. \quad (1.93)$$

Bez gubitka op enitosti mođemo uzeti da je oscilator u po etnom trenutku u to ci povrata, tj. da je  $\vec{r}_0 = \vec{r}_{\text{pov.}}$  (to je ustvari odabir pravca x-osi koordinatnog sustava).



Zakon o uvanja energije (1.92) za radijalnu komponentu brzine daje diferencijalnu jednadfibu prvog reda:

$$\frac{dr}{dt} = \left[ \frac{2E}{m} - \frac{l_0^2}{m^2 r^2} - \frac{1}{2} k r^2 \right]^{\frac{1}{2}},$$

gdje je svojstvena frekvencija oscilatora:  $\omega_0^2 = \frac{k}{m}$ . Separacijom varijabli i integracijom od  $t = 0$  do nekog trenutka  $t$  je:

$$t = \int_{r_0}^{r(t)} dr \left[ \frac{2E}{m} - \frac{l_0^2}{m^2 r^2} - \frac{1}{2} k r^2 \right]^{-\frac{1}{2}}. \quad (1.94)$$

Smjenom  $x = r^2$  gornji integral se svodi na kanonski oblik:

$$\int \frac{dx}{\sqrt{a + bx + cx^2}}, \text{ gdje je: } c = -\frac{1}{2} k \text{ i } \Delta = b^2 - 4ac = \left( \frac{l_0^2}{2mr_0^2} - \frac{1}{2} k r_0^2 \right)^2 \geq 0,$$

to daje:

$$\frac{1}{2} \int dx \left[ \frac{2E}{m} x - \frac{l_0^2}{m^2} - \frac{1}{2} k x^2 \right]^{\frac{1}{2}} = \frac{1}{2 \omega_0} \arcsin \left[ \frac{m \omega_0^2 x - E}{\left( E^2 - l_0^2 \omega_0^2 \right)^{\frac{1}{2}}} \right].$$

Koriste i gornji izraz dobijemo rje-enje jednadfibe gibanja oscilatora:

$$2 \omega_0 t = \arcsin \left[ \frac{m \omega_0^2 r^2(t) - E}{E - m \omega_0^2 r_0^2} \right] - \arcsin[-1],$$

i kako je  $\arcsin[-1] = -\frac{\pi}{2}$ , parametarska jednadfiba putanje oscilatora u  $(r, \varphi)$  ravnini je:

$$r(t) = \left[ \frac{E}{m \omega_0^2} - \left( \frac{E}{m \omega_0^2} - r_0^2 \right) \cos 2 \omega_0 t \right]^{\frac{1}{2}}. \quad (1.95)$$

Period oscilatora je  $T = \frac{2\pi}{\omega_0} = \sqrt{\frac{m}{k}}$ , a putanja je elipsa ije karakteristike zavise od o uvanih veli ina  $E$  i  $\vec{l}_0$ . Ako je npr.  $\varphi$ -komponenta brzine jednaka svojstvenoj frekvenciji oscilatora, tj.  $l_0 = m \omega_0 r_0^2$ , iz izraza za energiju i putanju dobijamo:

$$r(t) = \left( \frac{E}{m_0^2} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{l_0^2}{m_0^2} \right)^{\frac{1}{2}} = r_0,$$

-to znači da je putanja kružnica radijusa  $\left( \frac{E}{m_0^2} \right)^{\frac{1}{2}}$ .

Ako je  $l_0 > m_0 r_0^2$ , onda je  $\frac{E}{m_0^2} > r_0^2$ , -to znači da  $r(t)$  oscilira između:

$$r_{\min} = r_0 \quad \text{za} \quad t = n \frac{\pi}{\omega},$$

i

$$r_{\max} = \left[ \frac{2E}{m_0^2} - r_0^2 \right]^{\frac{1}{2}} \quad \text{za} \quad t = \left( n - \frac{1}{2} \right) \frac{\pi}{\omega}.$$

Da se dobije jednačina putanje u Kartezijevim koordinatama prvo iz (1.91), (1.92) i (1.93) treba pokazati da je:

$$\frac{E}{m_0^2} = \frac{1}{2} r_0^2 \left[ 1 + \frac{\dot{\varphi}^2}{\omega^2} \right], \quad (1.96)$$

te iz jednačine putanje u polarnim koordinatama (1.95) dobiti:

$$r^2(t) = r_0^2 \left[ 1 + \frac{\dot{\varphi}^2}{\omega^2} \right] \cos^2 \omega t. \quad (1.97)$$

Iz (1.91) i (1.95) diferencijalna jednačina za azimutalni kut  $\varphi$  je:

$$d\varphi = \frac{l_0}{m_0} \frac{1}{\frac{E}{m_0^2} - \left( \frac{E}{m_0^2} - r_0^2 \right) \cos^2 \omega t} dt,$$

-to zbog (1.96) daje:

$$d\varphi = \frac{l_0}{2E} \frac{dx}{1 - \cos x},$$

gdje je:  $x = 2 \omega t$  i  $\cos x = 1 - \frac{m_0^2 r_0^2}{E}$ .

Koriste i tabli ni integral:  $\int \frac{dx}{a+b \cos x} = \frac{2}{\sqrt{a^2-b^2}} \operatorname{arctg} \left[ \sqrt{\frac{a-b}{a+b}} \operatorname{tg} \frac{x}{2} \right]$ , dobijamo:

$$\varphi(t) - \varphi_0 = \frac{{}_0 l_0}{E \sqrt{1-\frac{2}{2}}} \operatorname{arctg} \left[ \sqrt{\frac{1+}{1-}} \operatorname{tg} \frac{x}{2} \right],$$

gdje je:

$$1+ = 2 - \frac{m \cdot {}_0^2 r_0^2}{E}; \quad 1- = \frac{m \cdot {}_0^2 r_0^2}{E}; \quad E \sqrt{1-\frac{2}{2}} = {}_0 l_0,$$

te:

$$\operatorname{tg}[\varphi(t) - \varphi_0] = \frac{\cdot}{0} \operatorname{tg} {}_0 t. \quad (1.98)$$

Kako je:  $\sin^2 x = \frac{\operatorname{tg}^2 x}{1 + \operatorname{tg}^2 x}$  i  $\cos^2 x = \frac{1}{1 + \operatorname{tg}^2 x}$ , iz (1.97) i (1.98) slijedi:

$$\cos^2[\varphi(t) - \varphi_0] = \frac{1}{1 + \frac{\cdot}{0} \operatorname{tg}^2 {}_0 t} = \frac{{}_0^2 \cos^2 {}_0 t}{r^2(t)}$$

$$\sin^2[\varphi(t) - \varphi_0] = \frac{\frac{\cdot}{0} \operatorname{tg}^2 {}_0 t}{1 + \frac{\cdot}{0} \operatorname{tg}^2 {}_0 t} = \frac{{}_0^2 r_0^2 \sin^2 {}_0 t}{{}_0^2 r^2(t)},$$

-to daje:

$$\frac{r^2(t)}{{}_0^2} \cos^2[\varphi(t) - \varphi_0] = \cos^2 {}_0 t \quad (1.99)$$

$$\frac{r^2(t)}{{}_0^2} \sin^2[\varphi(t) - \varphi_0] = \sin^2 {}_0 t. \quad (1.100)$$

Na kraju, zbog  $x = r \cos \varphi$  i  $y = r \sin \varphi$ , zadnje dvije relacije daju jednadžbu putanje izotropnog linearnog harmoni kog oscilatora u Kartezijevim koordinatama:

$$\frac{x^2(t)}{r_0^2} + \frac{y^2(t)}{\frac{r_0^2 \cdot 2}{0}} = 1, \quad (1.101)$$

to predstavlja jednačbu elipse ija je velika poluos:

$$a = \frac{1}{2}(r_{\max} + r_{\min}) = \frac{r_0}{2} \left( 1 + \frac{0}{0} \right),$$

a ekscentricitet:

$$e = \frac{r_{\max} - r_{\min}}{r_{\max} + r_{\min}} = \frac{0 - 0}{0 + 0}.$$

Fundamentalni zna aj linearnog harmoni kog oscilatora za sva grane fizike posljedica je teorema koji tvrdi da je gibanje bilo kojeg fizikalnog sustava u okolici položaja stabilne ravnoteže ekvivalentno gibanju ansambla neovisnih linearnih harmoni kih oscilatora. Teorem emo razmatrati u Poglavlju 6. o malim oscilacijama.

## 2. Lagrangeov formalizam

Newtonova formulacija mehanike zahtijeva poznavanje svih sila koje djeluju na fizikalni sustav. Za sustave čija dinamika je ograničena vezama (constraints) to često nije lako. Tipičan primjer je gibanje po nekoj podlozi ču znamo da na česticu (tijelo) mora djelovati sila reakcije (otpor podloge) koja osigurava da čestica ostaje u kontaktu s podlogom, ali ne znamo napisati izraz za tu silu kao funkciju položaja i brzina čestica. U drugoj polovici XVII stoljeća u radovima d'Alemberta i Lagrangea nastala je nova, općenitija formulacija mehanike specijalno prilagođena rješavanju problema gibanja sustava s vezama. Temelje te nove formulacije su Lagrangeove jednačine gibanja koje se formuliraju u prikladno odabranom prostoru (konfiguracijski prostor) čiji bazične generalizirane koordinate fizikalnog sustava. Lagrangeov formalizam omogućio je razvoj i drugih formulacija mehanike (Hamiltonov formalizam), znatno je olakšao apstraktnu analizu problema gibanja fizikalnih sustava i uveo u teorijsku fiziku novi standard analitičkog formuliranja teorija koji vladaju i u modernoj fizici.

### 2.1 Veze, sile reakcije, d'Alembertov princip, Lagrangeove jednačine

Razmatramo fizikalni sustav od  $N$  čestica masa  $m_i$  i radijus vektora  $\vec{r}_i$ , ( $i = 1, 2, \dots, N$ ) čije gibanje je ograničeno vezama.

Veza (constraint) je bilo kakvo a priori ograničenje položaja i/ili brzine čestica.

Pojednostavljeno rečeno ču ako je gibanje čestice ograničeno bar jednom vezom, tada postoji bar jedna točka u prostoru i/ili bar jedna vrijednost brzine koju čestica nikako ne može dostići tijekom gibanja. To znači da za svaku vezu na česticu mora djelovati neka sila, nazivamo je silom reakcije  $\vec{R}$ , koja osigurava da čestica tijekom gibanja ne naruši vezu.

U Newtonovoj formulaciji mehanike sile reakcije su problem, jer znamo kakav efekt te sile imaju na gibanje čestica, ali ne znamo (prije nego riješimo problem) kako sile reakcije izraziti kao funkciju položaja i brzina čestica. Za sustave čije je gibanje ograničeno vezama Newtonova jednačina gibanja za  $i$ -tu česticu je:

$$m_i \ddot{\vec{r}}_i = \vec{F}_i + \vec{R}_i, \quad (2.1)$$

gdje je ukupna aktivna sila na  $i$ -tu česticu rastavljena na poznati  $\vec{F}_i = \vec{F}_i(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t)$  i nepoznati član ču ukupnu silu reakcije na  $i$ -tu česticu  $\vec{R}_i$ . Da bi riješili problem, prvo moramo iz poznavanja veza, tj. na čina kako se sustav giba, odrediti sve sile reakcije  $\vec{R}_i$  i tek onda možemo riješavati Newtonove jednačine gibanja. Lagrange je za neke tipove veza uspio reformulirati problem tako da se nepoznate sile reakcije  $\vec{R}_i$  uopće ne pojavljuju u jednačinama gibanja i stoga ih ne moramo ni određivati.

Precizno, Lagrange je našao rješenje problema gibanja sustava s holonomnim vezama (plus eventualno i homogenim linearnim diferencijalnim vezama), što upravo i jesu fizikalno najvažniji slučajevi. U najopćenitijem slučaju gibanja sustava s proizvoljnim vezama, problem je toliko kompliciran da ne postoji opće rješenje ču odvojeno se mora razmatrati svaki pojedini problem.

**Definicija: Holonomne veze i broj stupnjeva slobode gibanja n**

Holonomnom vezom se naziva bilo koje ograničenje koje se može prikazati jednačinom koja uključuje položaje estica i vrijeme, ali ne i brzine estica. Ako je gibanje sustava N estica ograničeno sa k holonomnih veza, znači da postoji k jednačina oblika:

$$f_l(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N, t) = 0, \quad l = 1, 2, \dots, k. \quad (2.2)$$

Položaj sustava N estica određen je s  $3N$  koordinata, ali kako među njima postoji k jednačina veza (2.2), samo  $3N - k$  komponenti radijus vektora estica su linearno nezavisne.

Broj nezavisnih komponenti radijus vektora položaja estica sustava n naziva se broj stupnjeva slobode gibanja sustava, tj.

$$n = 3N - k. \quad (2.3)$$

Sve veze koje ograničavaju, pored položaja, i brzine estica ili se ne mogu izraziti algebarskim jednačinama (nego nejednačinama, diferencijalnim ili integralnim jednačinama, na primjer) su neholonomne.

Veze koje eksplicitno zavise od vremena nazivaju se reonomne. Stacionarne ili skleronomne veze ne zavise eksplicitno od vremena.

Gibanje po podlozi je primjer holonomne veze.

Primjer 1. Gibanje estice po sferi radijusa R.

Ako za ishodište Kartezijevog koordinatnog sustava odaberemo centar sfere, tada koordinate estice moraju zadovoljavati:

$$x^2 + y^2 + z^2 - R^2 = 0,$$

što je stacionarna holonomna veza. Od 3 Kartezijeve koordinate estice samo dvije su linearno nezavisne i možemo odabrati bilo koje dvije. Odaberemo li kao nezavisne (x,y), jednačinu veze možemo napisati kao:

$$z = R^2 - \sqrt{x^2 + y^2}.$$

Bez obzira koje dvije Kartezijeve koordinate odaberemo za nezavisne, sve tri se eksplicitno pojavljuju u jednačini veze, tj. jednačina veze ograničava variranje svake Kartezijeve koordinate estice tijekom njenog gibanja po sferi, tj.  $|x| \leq R$ ,  $|y| \leq R$ ,  $|z| \leq R$ . Budući da veza uključuje na moguće vrijednosti svake od tri Kartezijeve koordinate one otkladno nisu najbolji izbor za opis gibanja ovakve estice.

Ali, ako umjesto Kartezijevog (x,y,z), za koordinate estice koristimo sferni koordinatni sustav (r,θ,φ) jednačina veze je jednostavno:

$$r \leq R = 0.$$

Jednadžba veze fiksira vrijednost sferne koordinate  $r = R$ , dok uopće ne utječe na moguće vrijednosti dviju nezavisnih sfernih koordinata  $\theta$  i  $\varphi$ . Sferne koordinate su bolji izbor za opis gibanja ove čestice.

Primjer 2. Gibanje dviju čestica spojenih krutim štapom po horizontalnoj podlozi.

Odaberemo li horizontalnu podlogu za  $xy$ -ravninu koordinatnog sustava, za koordinate čestica  $\vec{r}_i = x_i \hat{i} + y_i \hat{j} + z_i \hat{k}$ , ( $i = 1, 2$ ) važe 3 stacionarne holonomne veze:

$$z_1 = 0; \quad z_2 = 0; \quad (x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2 - d^2 = 0,$$

gdje je  $d$  duljina štapa. Sustav očigledno ima  $n = 2 \times 3 - 3 = 3$  stupnja slobode gibanja.

Svih 6 Kartezijevih koordinata čestica eksplicitno se pojavljuju u jednadžbama veza. Međutim u tih 6 koordinata važe 3 relacije pa samo tri od 4 Kartezijeve koordinate  $(x_1, x_2, y_1, y_2)$  su nezavisne. Odaberemo li recimo  $(x_1, x_2, y_2)$  kao nezavisne, onda jednadžbe veza možemo napisati u obliku:

$$z_1 = 0; \quad z_2 = 0; \quad y_1 = y_2 + \sqrt{d^2 - (x_1 - x_2)^2}.$$

No, opet imamo isti problem. Kako god napisali jednadžbe veza u Kartezijevim koordinatama i koje god 3 odabrali kao nezavisne, svih 6 koordinata dviju čestica eksplicitno se pojavljuju u jednadžbama veza, što znači da veze utječu na variranje tih koordinata tijekom gibanja sustava.

Odaberemo li cilindrični koordinatni sustav  $(\rho, \varphi, z)$  za koordinate čestica  $\vec{r}_i = \rho_i \hat{e}_\rho + z_i \hat{k}$ , ( $i = 1, 2$ ) i opet horizontalnu podlogu za  $xy$ -ravninu, jednadžbe veza su:

$$z_1 = 0; \quad z_2 = 0; \quad \rho_1^2 + \rho_2^2 - 2\rho_1\rho_2\cos(\varphi_1 - \varphi_2) - d^2 = 0.$$

Samo 3 od cilindričnih koordinata dviju čestica  $(\rho_1, \rho_2, \varphi_1, \varphi_2)$  su nezavisne dok je četvrta određena zadnjom od gornjih relacija, ali i dalje se svih 6 cilindričnih koordinata dviju čestica eksplicitno pojavljuju u jednadžbama veza.

Ipak, i u ovom primjeru postoji (i to ne samo jedan) skup od 6 koordinata takav da se u jednadžbama veza eksplicitno pojavljuju samo 3 od njih, dok preostale 3 potpuno slobodno variraju tijekom gibanja sustava.

Prvo, umjesto radijus vektora čestica  $\{\vec{r}_1, \vec{r}_2\}$  definirajmo nove varijable:  $\{\vec{r}_C, \vec{r}\}$  – radijus vektor centra mase  $\vec{r}_C$  i vektor relativnog položaja  $\vec{r}$  relacijama:

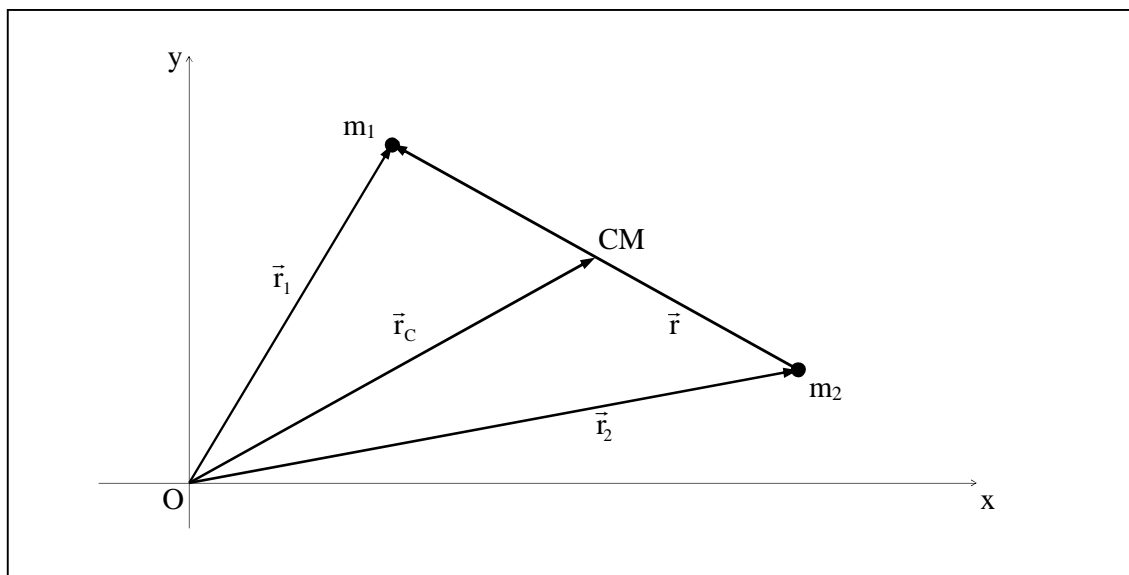
$$\vec{r}_C = \frac{m_1 \vec{r}_1 + m_2 \vec{r}_2}{m_1 + m_2}; \quad \vec{r} = \vec{r}_1 - \vec{r}_2. \quad (2.4)$$

Veza koja fiksira duljinu –tapa u novim varijablama sad je jednostavno:  $r = |\vec{r}_1 - \vec{r}_2| = d$ .

Jednostavnosti radi, bez gubitka općenitosti, uzmimo da su mase estica jednake, tako da je:

$$\vec{r}_1 = \vec{r}_c + \frac{1}{2}\vec{r} ; \quad \vec{r}_2 = \vec{r}_c - \frac{1}{2}\vec{r}.$$

kao na Slici 5. Zbog gornjih relacija, jasno je da su položaji obe estice jednoznačno određeni ako znamo  $\{\vec{r}_c, \vec{r}\}$ .



Slika 5.

Odaberimo sad za varijable  $\{\vec{r}_c, \vec{r}\}$  cilindrične koordinate  $(\rho_c, \varphi_c, z_c)$  i  $(\rho, \varphi, z)$  tako da je:  $\vec{r}_c = \rho_c \hat{e}_c + z_c \hat{k}$  i  $\vec{r} = \rho \hat{e} + z \hat{k}$ . Jednadžbe tri holonomne veze u ovim koordinatama su:

$$z_c = 0; \quad z = 0; \quad \rho - d = 0,$$

tako da se 3 nezavisne koordinate sustava  $(\rho_c, \varphi_c, \varphi)$  uopće ne pojavljuju u jednadžbama veza. Jasno je da smo za 3 nezavisne koordinate mogli odabrati i  $(x_c, y_c, \varphi)$ , jer je položaj sustava u  $xy$ -ravnini jednoznačno određen položajem centra mase (centra –tapa) i kutom  $\varphi$  –tapa u odnosu na  $x$ -os.

Za svaki sustav  $N$  estica na koji djeluje  $k$  holonomnih veza uvijek je moguće pronaći takav skup  $3N - k$  nezavisnih koordinata koje (uz poznavanje jednadžbi veza) jednoznačno određuju položaj sustava, tj. položaj svih estica sustava, a ne pojavljuju se eksplicitno u jednadžbama veza, što znači da te koordinate potpuno slobodno variraju tijekom gibanja sustava. Takav skup  $n = 3N - k$  veličina ina nazivamo **generaliziranim koordinatama** fizikalnog sustava.



Definicija: **Generalizirane koordinate**  $q_j$

Generalizirane koordinate sustava  $N$  estica  $i$  je gibanje ograničeno sa  $k$  holonomnih veza (2.2), je bilo koji skup od  $n = 3N - k$  linearno nezavisnih veličina  $q_j$ , ( $j = 1, 2, \dots, n$ ), definiranih preko radijus vektora estica sustava:

$$q_j = q_j(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N, t), \quad (2.5)$$

koje jednoznačno određuju bilo koji položaj sustava  $i$  je variranje nikako nije ograničeno jednadžbama veza (2.2).

Znači, poznavanje generaliziranih koordinata  $(q_1, q_2, \dots, q_n)$ , uz poznavanje jednadžbi veza (2.2), ekvivalentno je poznavanju položaja  $\vec{r}_i$ , ( $i = 1, 2, \dots, N$ ) svih estica sustava,

$$\vec{r}_i = \vec{r}_i(q_1, q_2, \dots, q_n, t). \quad (2.6)$$

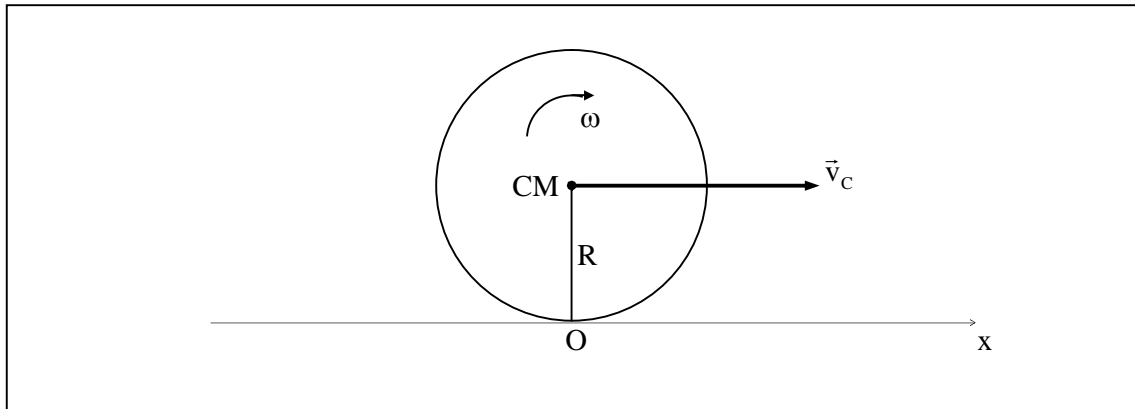
Napomena: Generalizirane koordinate  $q_j$  su realne funkcije vremena  $q_j(t)$  i ne moraju biti koordinate neke od estica sustava – npr. koordinate centra mase u Primjeru 2., niti moraju biti koordinate nekog općeg koordinatnog sustava (iako najčešće jesu) – npr. prečine estice, niti moraju imati dimenzije duljine – npr. kut. Prednost generaliziranih koordinata je – to omogućuje rješavanje problema dinamike u prostoru – tj. geometrija je prilagođena fizikalnom sustavu – tj. gibanje razmatramo. Taj  $n$ -dimenzionalni prostor – tj. osi su generalizirane koordinate  $q_j$  naziva se konfiguracijski prostor fizikalnog sustava. Zahtjev da veze ne ograničavaju varijaciju generaliziranih koordinata osigurava da svaka točka konfiguracijskog prostora odgovara jednom i samo jednom mogućem položaju (koji je u skladu s vezama) fizikalnog sustava. No, skup generaliziranih koordinata za neki fizikalni sustav nije jednoznačno određen – tj. za svaki fizikalni sustav postoji ustvari beskonačno mnogo različitih skupova generaliziranih koordinata. Pametan odabir generaliziranih koordinata daje jednostavnije jednadžbe i omogućuje lakše rješavanje problema gibanja fizikalnog sustava.

Sve veze nisu holonomne. Najvažniji slučaj neholonomnih veza u klasičnoj mehanici je «kotaljanje bez klizanja».

Primjer 3. Kotaljanje diska radijusa  $R$  bez klizanja po horizontalnoj podlozi.

Zamislimo disk koji se giba po horizontalnoj podlozi, na primjer, kota automobila.

Uvjet kotaljanja bez klizanja je ustvari veza koja ograničava brzinu kota  $A$  – tj. kota  $A$  u kontaktu s mirujućom podlogom ne smije klizati, tj. mora imati trenutnu brzinu nula, kao na Slici 6.



Slika 6.

Disk rotira oko trenutne horizontalne osi kroz točku O kutnom brzinom  $\omega = \dot{\varphi} = \frac{d\varphi}{dt}$ , pa je brzina centra mase  $v_c = \dot{x}_c = \frac{dx_c}{dt} = R\dot{\varphi} = R\omega$ , gdje je  $\varphi$  kut rotacije diska. Ovo je diferencijalna jednačina neholonomne veze, koja se može i sa  $dt$  može prikazati kao homogena linearna relacija među diferencijalima koordinata centra mase  $x_c$  i kuta rotacije  $\varphi$  diska, tj.

$$dx_c - R d\varphi = 0.$$

Ovakve «kotrljanje bez klizanja» veze pripadaju klasi jednostavnih neholonomnih veza, tzv. homogenim linearnim diferencijalnim vezama, koje se mogu inkorporirati u Lagrangeov formalizam metodom množenja veza (Lagrange multipliers).

**Definicija: Homogene linearne diferencijalne veze**

Ako je gibanje sustava od  $N$  estica ograničeno sa  $k$  holonomnih veza (2.2) i još sa  $r$  homogenim linearnim diferencijalnim veza, sve generalizirane koordinate  $q_j$  nisu više nezavisne jer među njima postoji  $r$  neintegrabilnih diferencijalnih relacija:

$$\sum_{j=1}^n a_{sj} dq_j + a_{st} dt = 0, \quad s = 1, 2, \dots, r. \quad (2.7)$$

Mehanika stanje sustava u jednom trenutku određeno je položajem i brzinom svih estica fizikalnog sustava  $\{\vec{r}_i(t), \dot{\vec{r}}_i(t)\}$  u Newtonovoj formulaciji mehanike. Ali, u analitičkoj, tj. Lagrangeovoj formulaciji klasične mehanike stanje fizikalnog sustava u nekom trenutku vremena  $t$  potpuno je određeno vrijednostima generaliziranih koordinata i generaliziranih brzina  $\{q_j(t), \dot{q}_j(t)\}$ .

Prema (2.6), brzine estica su:

$$\dot{\vec{r}}_i = \sum_{j=1}^n \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial \dot{q}_j} \dot{q}_j + \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial t}, \quad (2.8)$$

odakle slijedi:

$$\frac{\partial \vec{r}_i}{\partial \dot{q}_j} = \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial \dot{q}_j}. \quad (2.9)$$

Ako nema trenja (sustave u kojima postoje sile trenja razmatrat ćemo kasnije), sile otpora podloge su okomite na podlogu. Takve sile reakcije nazivamo idealnim silama reakcije. Ukupna idealna sila reakcije  $\vec{R}_i$  na  $i$ -tu esticu, koja osigurava valjanost svih holonomnih veza  $f_l$  (2.2) tijekom gibanja sustava, je zbroj komponenti duž pravaca  $\nabla_i f_l$ ,

$$\vec{R}_i = \sum_{l=1}^k \nabla_i f_l, \quad l = 1, 2, \dots, k, \quad (2.10)$$

gdje  $\nabla_i$  označava gradijent po komponentama vektora  $\vec{r}_i$ . Rad takvih idealnih sila reakcije na svakom mogućem infinitezimalnom pomaku sustava  $\sum_{i=1}^N \vec{R}_i d\vec{r}_i$  je nula, jer su idealne sile reakcije okomite na moguće pomake estica sustava. Razliku dva moguća pomaka  $i$ -te estice sustava u istom vremenskom intervalu  $dt$  nazivamo virtualnim pomakom  $\delta\vec{r}_i$ , tj.:

$$\delta\vec{r}_i = d'\vec{r}_i - d\vec{r}_i,$$

što znači da je rad idealnih sila reakcije na bilo kojem virtualnom pomaku sustava nula:

$$\sum_{i=1}^N \vec{R}_i \delta\vec{r}_i = 0. \quad (2.11)$$

Tvrđnja (2.11) je osnova d'Alembertova (ili d'Alembert-Lagrangeova) principa koji je polazni postulat iz kojega se izvode Lagrangeove jednačine.

**d'Alembertov princip:**

Sustav  $N$  estica na koji djeluje  $k$  idealnih holonomnih veza (2.2) giba se tako da vrijedi:

$$\sum_{i=1}^N (m_i \ddot{\vec{r}}_i - \vec{F}_i) \delta\vec{r}_i = 0. \quad (2.12)$$

Pretpostavimo li vrijede Newtonovi zakoni, onda iz (2.1) i (2.11) direktno slijedi gornji izraz, što je dokaz da iz Newtonove formulacije slijedi Lagrangeova.

d'Alembertov princip je pogodna polazna osnova za razmatranje gibanja sustava s vezama jer je ekvivalentan Newtonovim zakonima, a ne sadrži eksplicitno sile reakcija. Sve jednadžbe koje izvedemo iz (2.12) ne zahtijevaju poznavanje sile reakcije! Lagrangeove jednadžbe gibanja slijede iz d'Alembertova principa ako svaki član u (2.12) prepisujemo pomoću novih nezavisnih varijabli ili generaliziranih koordinata  $q_j$  sustava.

Generalizirana sila  $Q_j$  pridružena generaliziranoj koordinati  $q_j$  po definiciji je:

$$Q_j = \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_j}. \quad (2.13)$$

Za konzervativni sustav je  $\vec{F}_i = -\nabla_i U(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N)$ , pa su konzervativne generalizirane sile:

$$Q_j = -\frac{\partial U}{\partial q_j}, \quad (2.14)$$

gdje je potencijalna energija sustava  $U = U(q_1, q_2, \dots, q_n)$ . Veličine  $Q_j$  nazivamo generalizirane sile jer imaju dimenzije sile samo ako odgovarajuća generalizirana koordinata  $q_j$  ima dimenzije duljine, ali produkt  $Q_j \delta q_j$  uvijek ima dimenzije rada. Zbog (2.14) prelazak na generalizirane koordinate  $q_j$  omogućava podjelu fizikalnih sustava na konzervativne-nekonzervativne.

Općenitiji slučaj su potencijalne sile  $Q_j^p$  koje se po definiciji dobijaju deriviranjem iz generalizirane potencijalne energije  $\tilde{U}$  koja zavisi i od generaliziranih koordinata  $q_j$  i od generaliziranih brzina  $\dot{q}_j$  prema:

$$Q_j^p = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial \tilde{U}}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial \tilde{U}}{\partial q_j}. \quad (2.15)$$

Svaka generalizirana sila  $Q_j$  uvijek se može rastaviti na zbroj jedne potencijalne  $Q_j^p$  i jedne nepotencijalne  $Q_j^*$  komponente:

$$Q_j = Q_j^p + Q_j^*. \quad (2.16)$$

Virtualni pomak  $i$ -te čestice izrađen preko generaliziranih koordinata je:

$$\delta \vec{r}_i = \sum_{j=1}^n \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_j} \delta q_j, \quad (2.17)$$

gdje se  $\delta q_j = d'q_j$  ili  $dq_j$  naziva varijacija generalizirane koordinate  $q_j$ .

Koriste li (2.13), (2.17) i (2.9), te

$$\frac{d}{dt} \left( \vec{r}_i \cdot \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_j} \right) = \frac{1}{2} \frac{d}{dt} \frac{\partial \dot{\vec{r}}_i^2}{\partial \dot{q}_j} \quad \text{ i } \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_j} = \frac{\partial \dot{\vec{r}}_i}{\partial q_j},$$

iz d'Alembertovog principa odmah dobijamo:

$$\sum_{j=1}^n q_j \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} - \frac{\partial T}{\partial q_j} - Q_j \right) = 0, \quad (2.18)$$

–to, zbog (2,14) i zbog linearne nezavisnosti varijacija generaliziranih koordinata, za fizikalno najvafniji slu aj konzervativnih sustava daje:

### Lagrangeove jednadžbe za konzervativne sustave

Jednadflbe gibanja konzervativnog fizikalnog sustava sa n stupnjeva slobode na koji djeluje k idealnih holonomnih veza (2.2), opisanog Lagrangianom L:

$$L = L(q_1, q_2, \dots, q_n, \dot{q}_1, \dot{q}_2, \dots, \dot{q}_n) = T \acute{o} U, \quad (2.19)$$

Gdje je T kineti ka, a U potencijalna energija sustava su:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} = 0, \quad j = 1, 2, \dots, n. \quad (2.20)$$

Lagrangeove jednadflbe (2.20) ine sustav n obi nih diferencijalnih jednadflbi II reda i jim rje–avanjem, uz 2n po etnih uvjeta  $q_{j_0}$  i  $\dot{q}_{j_0}$ , dobijamo poloflaj sustava u svakom trenutku  $q_j(t)$ . Kad traffimo parcijalne derivacije Lagrangiana u (2.20) generalizirane koordinate  $q_j$  i generalizirane brzine  $\dot{q}_j$  smatramo nezavisnim varijablama.

Op enitije, ako generalizirane sile imaju potencijalne i nepotencijalne komponente, prema (2.15) i (2.16), je:

### Lagrangeove jednadžbe

Fizikalni sustav sa n stupnjeva slobode opisan Lagrangianom

$$L = T - \tilde{U} = L(q_1, q_2, \dots, q_n, \dot{q}_1, \dot{q}_2, \dots, \dot{q}_n, t), \quad (2.21)$$

gdje je T kineti ka, a  $\tilde{U}$  generalizirana potencijalna energija sustava, na koji djeluje k idealnih holonomnih veza (2.2), giba se tako da vafle Lagrangeove jednadflbe:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} = Q_j^*, \quad j = 1, 2, \dots, n. \quad (2.22)$$

Ako je sustav potencijalan na desnoj strani je  $Q_j^* = 0$ .

#### Primjer 4. Lorentzova sila

Lorentzova sila na esticu naboja  $e$  u električnom  $\vec{E}(\vec{r}, t)$  i magnetskom  $\vec{B}(\vec{r}, t)$  polju:

$$\vec{F} = e\vec{E} + e\vec{v} \times \vec{B}, \quad (2.23)$$

je potencijalna sila koja zavisi od brzine estice  $\vec{v} = \dot{\vec{r}}$  i može se dobiti deriviranjem iz generaliziranog potencijala:

$$\tilde{U}(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t) = e\Phi(\vec{r}, t) - e\dot{\vec{r}} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t), \quad (2.24)$$

gdje su skalarni  $\Phi(\vec{r}, t)$  i vektorski  $\vec{A}(\vec{r}, t)$  potencijali definirani relacijama:

$$\vec{E} = -\nabla \Phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}, \quad \vec{B} = \nabla \times \vec{A}. \quad (2.25)$$

Odaberimo za generalizirane koordinate  $q_j = r_j$ , ( $j = 1, 2, 3$ ) Kartezijeve koordinate nabijene estice. Koristeći za totalnu derivaciju po vremenu  $\frac{d}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla$ , formule (2.15), (2.24) i (2.25) za komponente potencijalne generalizirane sile  $Q_j^P = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial \tilde{U}}{\partial \dot{r}_j} \right) - \frac{\partial \tilde{U}}{\partial r_j}$  daju:

$$\begin{aligned} Q_j^P &= d_t(-eA_j) - e\partial_j \Phi + e \sum_{m=1}^3 \dot{r}_m \partial_j A_m - e\partial_j \left( -e\partial_t A_j - e \sum_{m=1}^3 \dot{r}_m \partial_m A_j + e \sum_{m=1}^3 \dot{r}_m \partial_j A_m \right) = \\ &= e(-\partial_j \Phi - \partial_t A_j) + e \sum_{m=1}^3 \dot{r}_m (\partial_j A_m - \partial_m A_j) = eE_j + e \sum_{m=1}^3 \dot{r}_m \sum_{n=1}^3 j_{mn} B_n = eE_j + e \sum_{m,n=1}^3 j_{mn} \dot{r}_m B_n = \\ &= eE_j + e(\dot{\vec{r}} \times \vec{B})_j = F_j \quad \text{u skladu sa (2.23)}. \end{aligned}$$

U gornjim relacijama koriste se skraćene oznake:

$$d_t \equiv \frac{d}{dt}; \quad \partial_t \equiv \frac{\partial}{\partial t}; \quad \partial_m \equiv \frac{\partial}{\partial r_m}.$$

Prema tome, za fizikalno vafran sustav estice mase  $m$  i naboja  $e$  u spoljašnjem elektromagnetskom polju Lagrangian je:

$$L = L(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t) = T - \tilde{U} = \frac{1}{2} m \dot{\vec{r}}^2 - e\Phi(\vec{r}, t) + e\dot{\vec{r}} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t), \quad (2.26)$$

gdje eksplicitna zavisnost Lagrangiana od vremena znači da sustav nije izoliran (ne uključuje naboje koji su izvori elektromagnetskih potencijala  $\Phi$  i  $\vec{A}$ ).

U najopćenitijem slučaju, ako je gibanje sustava N čestica ograničeno sa k holonomnih (2.2) i r neholonomnih veza (2.7), jednačine gibanja sustava su:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} - \sum_{s=1}^r \lambda_s a_{sj} = Q_j^*, \quad j = 1, 2, \dots, n = 3N - k, \quad (2.27)$$

$$\sum_{j=1}^n a_{sj} \dot{q}_j + a_{st} = 0, \quad s = 1, 2, \dots, r,$$

gdje je  $L = T - \tilde{U} = L(q_1, q_2, \dots, q_n, \dot{q}_1, \dot{q}_2, \dots, \dot{q}_n, t)$  Lagrangian sustava, a  $\lambda_s$  su množitelji veza.

Jednačine (2.27) tvore sustav od  $n + r$  običnih diferencijalnih jednačina II reda za n generaliziranih koordinata  $q_j(t)$  i r nepoznatih množitelja veza  $\lambda_s(q_1, q_2, \dots, q_n, \dot{q}_1, \dot{q}_2, \dots, \dot{q}_n, t)$ .

Gornje jednačine slijede iz poopćenija izraza (2.18) za slučaj kad postoji i r neholonomnih veza (2.7):

$$\sum_{j=1}^n q_j \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} - \frac{\partial T}{\partial q_j} - Q_j - \sum_{s=1}^r \lambda_s a_{sj} \right) = 0, \quad (2.28)$$

gdje je funkcija Lagrangeovih množitelja  $\lambda_s$  da osiguraju da koeficijenti uz r zavisnih varijacija generaliziranih koordinata  $\delta q_j$  budu nula.

### Primjer 5. Lagrangeovi množitelji

Umjesto općenitog dokaza, metod množitelja veza ilustrirajmo na jednostavnom primjeru. Neka imamo diferencijalnu jednačinu:

$$P(x, y, z) dx + Q(x, y, z) dy + R(x, y, z) dz = 0. \quad (2.29)$$

Ako su x, y i z linearno nezavisne varijable jedino rješenje je:

$$P = 0 \quad Q = 0 \quad R = 0.$$

Ali, ako među 3 varijable x, y, z postoji jedna diferencijalna veza oblika:

$$A(x, y, z) dx + B(x, y, z) dy + C(x, y, z) dz = 0. \quad (2.30)$$

samo su dvije varijable, recimo x i y, linearno nezavisne. Za diferencijal dz iz jednačine veze slijedi:

$$dz = -\frac{A}{C} dx - \frac{B}{C} dy,$$

-to zamjenom u polaznu jednačinu daje  $\left( P - \frac{RA}{C} \right) dx + \left( Q - \frac{RB}{C} \right) dy = 0,$

sa rje-enjem: 
$$P - \frac{RA}{C} = 0, \quad Q - \frac{RB}{C} = 0.$$

Ako problem felimo rje-iti metodom mnofitelja veza, svaka veza se prvo pomnoffi s neodre enim Lagrangeovim multiplikatorom  $\lambda$ :

$$\lambda A + \lambda B + \lambda C = 0$$

i potom pridoda po etnoj jednadfbi, -to daje:

$$(P + \lambda A)dx + (Q + \lambda B)dy + (\lambda C)dz = 0. \quad (2.31)$$

Lagrangeov multiplikator se odredi iz uvjeta da je koeficijent uz diferencijal zavisne varijable nula:

$$= -\frac{R}{C},$$

-to gornju jednadfbu prevodi u jednadfbu u kojoj se pojavljuju samo diferencijali nezavisnih varijabli:

$$(P + \lambda A)dx + (Q + \lambda B)dy = 0,$$

sa rje-enjem:

$$P + \lambda A = 0 \quad Q + \lambda B = 0.$$

Uvr-tavanjem vrijednosti Lagrangeovog multiplikatora u ovo rje-enje opet naravno dobijamo:

$$P - \frac{RA}{C} = 0 \quad Q - \frac{RB}{C} = 0.$$

Uvo enjem mnofitelja veza promjenili smo originalnu jednadfbu (2.29) u jednadfbu koja sadrfli dodatne lanove (2.31) u kojoj su koeficijenti uz diferencijale svih varijabli, i nezavisnih i zavisnih, nula. Uvjeti i- ezavanja koeficijanata uz diferencijale zavisnih varijabli upravo odre uju vrijednosti Lagrangeovih multiplikatora.

Kao i u slu aju holonomnih veza, da bi se sustav gibao u skladu sa r neholonih veza tipa (2.7) moraju djelovati neke sile reakcije  $\vec{R}_i'$ . Ako zamislimo da su to aktivne sile koje djeluju na na in da gibanje sustava ostane nepromjenjeno, sve neholonomne veze bile bi eliminirane i umjesto (2.28) dobili bi:

$$\sum_{j=1}^n q_j \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} - \frac{\partial T}{\partial q_j} - Q_j - Q_j' \right) = 0, \quad (2.32)$$



gdje su  $Q_j'$  dodatne generalizirane sile koje osiguravaju vađenje neholonomnih veza. Porede i (2.28) i (2.32) vidimo da Lagrangeovi multiplikatori određuju generalizirane sile ije djelovanje osigurava vađenje neholonomnih veza (2.7), tj.

$$Q_j' = \sum_{s=1}^r a_{sj}. \quad (2.33)$$

Primjer 6. Ekvivalentnost Lagrangeove i Newtonove formulacije mehanike.

Ve smo vidjeli da iz II Newtonovog zakona u slučaju idealnih holonomnih veza slijedi d'Alembertov princip, pa onda i Lagrangeove jednačbe koje smo iz njega izveli. Ako nema veza, pa prema tome ni sila reakcije, iz Lagrangeovih jednačbi za sustav  $N$  estica slijede Newtonove jednačbe. Odaberemo li Kartezijeve koordinate estica za generalizirane koordinate, Lagrangian je:

$$L = T - U = \sum_{i=1}^N \frac{m_i}{2} \dot{\vec{r}}_i^2 - U(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N, t), \quad (2.34)$$

pa je u vektorskoj notaciji:

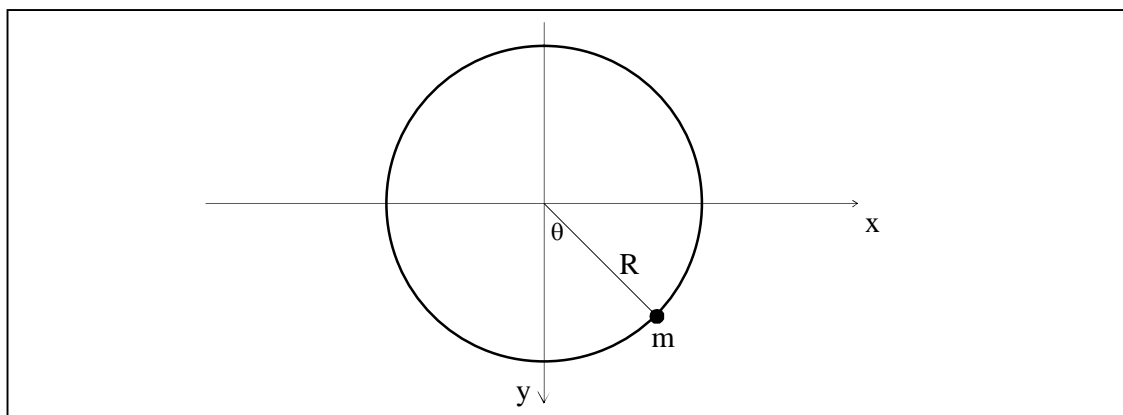
$$\nabla_{\vec{r}_i} L = -\nabla_{\vec{r}_i} U = \vec{F}_i, \quad \frac{d}{dt} \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L = m_i \ddot{\vec{r}}_i,$$

i Lagrangeove jednačbe zaista daju:

$$\frac{d}{dt} \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L = \nabla_{\vec{r}_i} L \Leftrightarrow m_i \ddot{\vec{r}}_i = \vec{F}_i.$$

Primjer 7. Matemati ko njihalo

Kao primjer konzervativnog sustava sa idealnim holonomnim vezama razmotrimo matemati ko njihalo s esticu koja se giba po kružnici u vertikalnoj ravnini Slika 7. Na esticu djeluje tešina s gravitacijska sila Zemlje i neka sila reakcije koja prisiljava esticu da ostane na vertikalnoj kružnici radijusa  $R$  (napetost niti  $\vec{T}$ , na primjer).



Slika 7.

Gibanje estice ograničavaju dvije idealne holonomne veze i estica mora ostati u vertikalnoj  $z = 0$  ravnini i na kružnici radijusa  $R$ . Jednadžbe veza su:

$$z = 0 \quad x^2 + y^2 = R^2,$$

pa matematičko njihalo ima samo jedan stupanj slobode  $n = 1$ . Za generaliziranu koordinatu odaberimo odklon njihala od ravnotežnog položaja  $\theta$ . Gravitacijska sila naesticu je  $+mg\hat{j}$ , te je potencijalna energija  $U(y) = mgy + C$ . Odaberimo konstantu  $C$  tako da  $U = 0$  u ravnotežnom položaju njihala, tj.  $U(y) = mgy - mgR$ . Estica ima samo  $\theta$ -komponentu brzine, pa su kinetička i potencijalna energija izražene preko generalizirane koordinate  $\theta$ :

$$T = \frac{1}{2}mR^2\dot{\theta}^2 \quad U(\theta) = mgR(\cos\theta - 1),$$

i Lagrangian njihala je:

$$L = L(\theta, \dot{\theta}) = \frac{m}{2}R^2\dot{\theta}^2 - mgR(\cos\theta - 1). \quad (2.35)$$

Lagrangeova jednadžba (2.20) za matematičko njihalo je:

$$\ddot{\theta} + \frac{g}{R}\sin\theta = 0. \quad (2.36)$$

Množenje i sa  $\dot{\theta}$  lako je integrirati (2.36) i dobiti:

$$\frac{1}{2}\dot{\theta}^2 = \frac{g}{R}(\cos\theta + C), \quad (2.37)$$

prvi integral jednadžbe gibanja (2.36), što je naravno zakon očuvanja energije njihala:

$$E = T + U = \frac{m}{2}R^2\dot{\theta}^2 + mgR(1 - \cos\theta) = \text{const}. \quad (2.38)$$

Izrazi (2.37) i (2.38) su identični ako za konstantu integracije odaberemo:  $C = \frac{E}{mgR} - 1$ .

Vrijednost konstante  $E$  (ili  $C$ ) određuje tip gibanja matematičkog njihala:

- $C > 1 \Leftrightarrow E > 2mgR \Rightarrow \dot{\theta}^2 > 0$  – konstantna rotacija,
- $C = 1 \Leftrightarrow E = 2mgR \Rightarrow \dot{\theta}^2 \geq 0$  i  $\dot{\theta} = 0$  samo za  $\theta = \pi$  – asimptotska rotacija,
- $-1 < C < 1 \Leftrightarrow 0 < E < 2mgR \Rightarrow \dot{\theta} = 0$  za  $\alpha = \pm \arccos C$  – titranje između  $-\alpha$  i  $+\alpha$ ,
- $C = -1 \Leftrightarrow E = 0 \Leftrightarrow \dot{\theta} = \theta = 0$  – mirovanje u stabilnom ravnotežnom položaju,
- $C < -1 \Leftrightarrow E < 0 \Leftrightarrow \dot{\theta}^2 < 0$  – nefizikalni slučaj.

Fizikalno interesantan slučaj je oscilatorno gibanje za  $0 < E < 2mgR$ .

U aproksimaciji malih oscilacija je  $\theta \approx 0$ , tj.  $\sin\theta \approx \theta$  i jednačba gibanja njihala postaje:

$$\ddot{\theta} + \frac{g}{R} \theta = 0,$$

ista kao i za linearni harmonički oscilator (1.72), sa rješenjem:

$$\theta(t) = \alpha \cos(\omega t + \varphi),$$

gdje je kutna frekvencija:  $\omega = \sqrt{\frac{g}{R}}$ , a period malih oscilacija njihala:

$$T = 2 \sqrt{\frac{R}{g}}. \quad (2.39)$$

Amplituda  $\alpha$  i početna faza  $\varphi$  određuju se iz početnih uvjeta:

$$\theta_0 = \alpha \cos\varphi \quad \text{i} \quad \dot{\theta}_0 = -\omega\alpha \sin\varphi.$$

U općem slučaju, odaberemo li za konstantu  $C = -\cos\alpha$ , gdje je  $\alpha$  amplituda njihala, prvi integral jednačbe gibanja (2.37) može se napisati u obliku:

$$\frac{d}{dt} = 2\sqrt{\frac{g}{R}} \sqrt{\sin^2 \frac{\theta}{2} - \sin^2 \frac{\alpha}{2}},$$

što je diferencijalna jednačba I reda koja dozvoljava separaciju varijabli:

$$\sqrt{\frac{g}{R}} dt = \frac{d\left(\frac{\theta}{2}\right)}{\sqrt{\sin^2 \frac{\theta}{2} - \sin^2 \frac{\alpha}{2}}},$$

sa rješenjem:

$$\sqrt{\frac{g}{R}} t = \int_0^{\frac{\theta}{2}} \frac{d\left(\frac{\theta}{2}\right)}{\sqrt{k^2 - \sin^2 \frac{\theta}{2}}}, \quad k = \sin \frac{\alpha}{2}, \quad (2.40)$$

gdje smo, bez gubitka općenitosti, odabrali da je  $t = 0$  kad je čestica u ravnotežnom položaju.

Smjenom varijabli:  $\sin \frac{\theta}{2} = ku$ ,  $\cos \frac{\theta}{2} d\left(\frac{\theta}{2}\right) = k du$ ,  $d\left(\frac{\theta}{2}\right) = \frac{k du}{\sqrt{1-k^2u^2}}$ , rješenje jednačbe gibanja matematičkog njihala postaje:

$$\sqrt{\frac{g}{R}} t = \int_0^u \frac{du}{\sqrt{(1-u^2)(1-k^2u^2)}}. \quad (2.41)$$

Izraz na desnoj strani u (2.41) je dobro definirana funkcija gornje granice  $u$ , tj. kuta  $\theta$ . Integral se naziva eliptični integral prve vrste i ne može se izraziti pomoću elementarnih funkcija, već samo numerički računati postoje numeričke tabele i kompjuterski programi.

Fizikalno najinteresantnija karakteristika njihala je njegov period  $T$ . Ako njihalo u  $t = 0$  krene iz ravnotežnog položaja  $\theta = 0$ , u položaj amplitude  $\theta = \alpha$  dospije u trenutku  $t = \frac{T}{4}$ , pa iz (2.41) za period njihala slijedi:

$$T = 4 \sqrt{\frac{R}{g}} \int_0^1 \frac{du}{\sqrt{(1-u^2)(1-k^2u^2)}}$$

ili smjenom  $u = \sin x$ :

$$T = 4 \sqrt{\frac{R}{g}} \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{dx}{\sqrt{1-k^2 \sin^2 x}}. \quad (2.42)$$

Razvijelimo li podintegralnu funkciju u red:  $(1-k^2 \sin^2 x)^{-\frac{1}{2}} = 1 + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(2n-1)!!}{(2n)!!} k^{2n} \sin^{2n} x$ , i integriramo član po član, što je moguće jer red uniformno konvergira, koristeći:

$$\int_0^{\frac{\pi}{2}} dx \sin^{2n} x = \frac{(2n-1)!!}{(2n)!!} \frac{\pi}{2},$$

za period njihala konačno dobijamo:

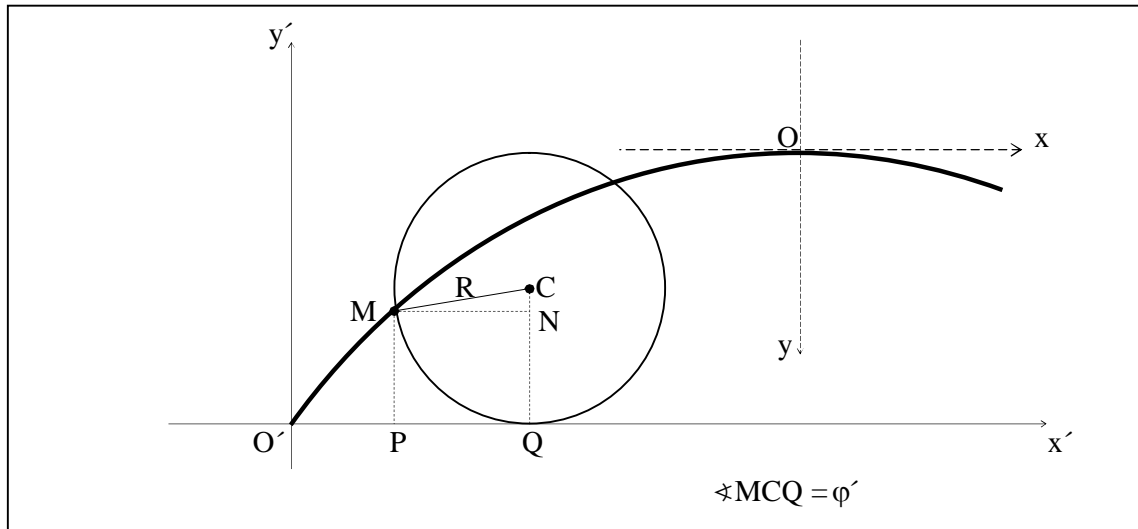
$$\begin{aligned} T &= 2 \sqrt{\frac{R}{g}} \left\{ 1 + \sum_{n=1}^{\infty} \left[ \frac{(2n-1)!!}{(2n)!!} \right]^2 k^{2n} \right\} = \\ &= 2 \sqrt{\frac{R}{g}} \left[ 1 + \left(\frac{1}{2}\right)^2 \sin^2 \frac{\alpha}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3}{2 \cdot 4}\right)^2 \sin^4 \frac{\alpha}{2} + \left(\frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{2 \cdot 4 \cdot 6}\right)^2 \sin^6 \frac{\alpha}{2} + \dots \right]. \end{aligned}$$

Period matematičkog njihala ovisi o amplitudi  $\alpha$ . Samo prvi član u gornjem redu je neovisan o  $\alpha$  i isti je kao i u slučaju malih oscilacija. No, zavisnost je slaba (red brzo konvergira), jer je npr. za  $\alpha = \frac{\pi}{3}$ , drugi član u redu je  $\frac{1}{16}$ -prvog, a treći je  $\frac{9}{1024}$ -prvog, itd.

Pogledajmo sad na jednostavnom primjeru kako odabir generaliziranih koordinata utječe na jednačinu gibanja sustava.

### Primjer 8. Cikloidno njihalo

Sustav koji nazivamo cikloidno njihalo je estica koja se bez trenja giba po cikloidi u vertikalnoj ravnini ó jedina razlika u odnosu na matemati ko njihalo je putanja estice, cikloida umjesto krufnice. Cikloida je krivulja koju opisuje to ka na rubu kota a radijusa R koji se bez klizanja giba po horizontalnoj podlozi kao na Slici 8.



Slika 8.

Koordinate proizvoljne to ke M, iji je po etni poloflaj u ishodi-tu O', cikloide prema slici su:

$$x' = O'P = O'Q ó PQ = O'Q - R \sin \varphi',$$

$$y' = PM = QC ó NC = R - R \cos \varphi'.$$

gdje je  $\varphi'$  kut rotacije kota a.

Uvjet kotrljanja bez klizanja zahtijeva:  $O'Q = \text{luk} (MQ) = R \varphi'$ , pa su parametarske jednadfibe cikloide:

$$x' = R(\varphi' ó \sin \varphi'), \quad y' = R(1 ó \cos \varphi'). \quad (2.43)$$

Jasno je da za cikloidno njihalo trebamo obrnutu cikloidu po kojoj estica moffe oscilirati. Jednadfibe takve cikloide, najjednostavnije je na i ako jednadfibe (2.43) prevedemo u xOy koordinatni sustav s centrom u poloflaju stabilne ravnoteffe estice O. Smjenama:

$$x = x' - \pi R, \quad y = -y' + 2R, \quad \varphi' = \varphi + \pi,$$

dobijamo parametarske jednadfibe cikloide u vertikalnoj ravnini:

$$x = R(\varphi + \sin \varphi), \quad y = R(1 - \cos \varphi), \quad (2.44)$$

po kojoj se estica giba.

Sustav ima jedan stupanj slobode gibanja i za generaliziranu koordinatu možemo odabrati kut rotacije  $\varphi$ . Kako je iz (2.44):

$$\dot{x} = R(\dot{\varphi} + \dot{\varphi} \cos \varphi), \quad \dot{y} = R \dot{\varphi} \sin \varphi,$$

kineti ka energija estice je:

$$T = 2mR^2 \dot{\varphi}^2 \cos^2 \frac{\varphi}{2}.$$

Kao i u slučaju matemati kog njihala biramo da minimum gravitacijske potencijalne energije estice nula u položaju stabilne ravnoteže  $\varphi = 0$ , pa je:  $U = mgy = mgR(1 - \cos \varphi)$ , tj.

$$U = 2mgR \sin^2 \frac{\varphi}{2},$$

te je Lagrangian:

$$L = L(\varphi, \dot{\varphi}) = T - U = 2mR^2 \dot{\varphi}^2 \cos^2 \frac{\varphi}{2} - 2mgR \sin^2 \frac{\varphi}{2}. \quad (2.45)$$

Jednadžba gibanja cikloidnog njihala  $\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial L}{\partial \varphi} = 0$  je onda:

$$\ddot{\varphi} \cos \frac{\varphi}{2} - \frac{1}{2} \left( \dot{\varphi}^2 + \frac{g}{R} \right) \sin \frac{\varphi}{2} = 0, \quad (2.46)$$

komplikirana nelinearna diferencijalna jednadžba II reda.

Ali, odaberemo li za generaliziranu koordinatu  $s$  elongaciju estice, tj. duljinu luka cikloide koja je pre bilo koji put estice mjerena od ravnotežnog položaja, iz izraza za kineti ku energiju:

$$T = \frac{1}{2} m \left( \frac{ds}{dt} \right)^2 = 2mR^2 \dot{\varphi}^2 \cos^2 \frac{\varphi}{2},$$

slijedi:  $ds = 2R \cos \frac{\varphi}{2} d\varphi$ , pa se integracijom dobija veza nove i stare generalizirane koordinate:

$$s = 4R \sin \frac{\varphi}{2}. \quad (2.47)$$

Lagrangian cikloidnog njihala kao funkcija nove koordinate  $s$  je jednostavna

$$L = L(s, \dot{s}) = T - U = \frac{1}{2} m \dot{s}^2 - \frac{1}{8R} m g s^2, \quad (2.48)$$

kvadratna funkcija generalizirane koordinate  $s$  i generalizirane brzine  $\dot{s}$  (kao jednodimenzioni LHO za koji je:  $L = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 - \frac{1}{2}kx^2$ ), koja daje jednađbu gibanja cikloidnog njihala:

$$\ddot{s} + \frac{g}{4R}s = 0, \quad \omega^2 = \frac{g}{4R}. \quad (2.49)$$

Znači, gibanje cikloidnog njihala je prosto harmoničko titranje:  $s(t) = s_m \cos(\omega t + \alpha)$ , sa amplitudom  $s_m$ , početnom fazom  $\alpha$  i periodom:

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = 4\pi\sqrt{\frac{R}{g}}. \quad (2.50)$$

Cikloidno njihalo je izohrono jer period ne zavisi od amplitude njihala.

Zamjena generaliziranih koordinata cikloidnog njihala  $\varphi \leftrightarrow s$  je primjer općeg svojstva form-invarijantnosti Lagrangeovih jednađbi. Lagrangeove jednađbe vafu u bilo kojem sustavu generaliziranih koordinata, tj. precizno:

#### Invarijantnost Lagrangeovih jednađbi pri koordinatnim transformacijama

Lagrangeove jednađbe su invarijantne pri proizvoljnoj transformaciji generaliziranih koordinata:  $q_j \rightarrow Q_j(q, t)$ . Znači, ako vafu:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} = 0, \quad j = 1, 2, \dots, n, \quad (2.51)$$

vafu e i Lagrangeove jednađbe za transformirani Lagrangian:

$$L'(Q, \dot{Q}, t) = L[q(Q, t), \dot{q}(Q, \dot{Q}, t), t]. \quad (2.52)$$

Zaista, kako je:  $\dot{q}_j = \sum_{m=1}^n \frac{\partial q_j}{\partial Q_m} \dot{Q}_m + \frac{\partial q_j}{\partial t}$ , vafu:  $\frac{\partial q_j}{\partial Q_m} = \frac{\partial \dot{q}_j}{\partial \dot{Q}_m}$ , pa je:

$$\frac{\partial L'}{\partial Q_j} = \sum_{m=1}^n \frac{\partial L}{\partial q_m} \frac{\partial q_m}{\partial Q_j} + \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_m} \frac{\partial \dot{q}_m}{\partial Q_j}; \quad \frac{\partial L'}{\partial \dot{Q}_j} = \sum_{m=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_m} \frac{\partial \dot{q}_m}{\partial \dot{Q}_j} = \sum_{m=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_m} \frac{\partial q_m}{\partial Q_j},$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L'}{\partial \dot{Q}_j} \right) = \sum_{m=1}^n \left[ \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_m} \right) \right] \frac{\partial q_m}{\partial Q_j} + \sum_{m=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_m} \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial q_m}{\partial Q_j} \right).$$

Lagrangeove jednadžbe koje daje novi L' Lagrangian (2.52) su onda:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L'}{\partial \dot{Q}_j} \right) - \frac{\partial L'}{\partial Q_j} = \sum_{m=1}^n \left[ \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_m} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_m} \right] \frac{\partial q_m}{\partial Q_j} + \sum_{m=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_m} \left[ \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial q_m}{\partial Q_j} \right) - \frac{\partial \dot{q}_m}{\partial Q_j} \right].$$

Prvi član na desnoj strani je nula po pretpostavci (2.51), a drugi je nula jer je:

$$\frac{\partial \dot{q}_m}{\partial Q_j} = \frac{\partial}{\partial Q_j} \frac{dq_m}{dt} = \sum_{l=1}^n \frac{\partial^2 q_m}{\partial Q_j \partial Q_l} \dot{Q}_l + \frac{\partial^2 q_m}{\partial Q_j \partial t} = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial q_m}{\partial Q_j} \right),$$

što znači da zaista vrijedi:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L'}{\partial \dot{Q}_j} \right) - \frac{\partial L'}{\partial Q_j} = 0.$$

Napomenimo na kraju kako se u Lagrangeov formalizam uvode sile trenja ili općenitije sile otpora sredstva. Sile otpora sredstva su rezultat ogromnog broja kompliciranih, uglavnom elektromagnetskih interakcija, između atoma (molekula) što znači i kvantno mehaničkih interakcija, materijalnih objekata u relativnom gibanju. Ukupna sila otpora zavisi od vrste atoma, oblika i stanja površine tijela, relativne brzine, itd. Zato se za silu otpora koriste različiti aproksimativni, fenomenološki izrazi prilagođeni tipu sustava koji se razmatraju.

Sile otpora  $\vec{F}_{tr}$  su najčešće nepotencijalne i koriste se Lagrangeove jednadžbe (2.22). Na primjer u hidrodinamici je često sila otpora proporcionalna brzini čestice (Stokesov zakon), tj.  $\vec{F}_{tr} = -\alpha \dot{x}\hat{i} - \alpha \dot{y}\hat{j} - \alpha \dot{z}\hat{k}$ , gdje u općem slučaju koeficijent trenja može zavistiti od pravca koordinatne osi. Takva sila trenja može se derivirati iz disipativne funkcije sustava  $F$ :

$$F = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \left( v_{ix}^2 + v_{iy}^2 + v_{iz}^2 \right), \quad (2.53)$$

kao negativni gradijent po komponentama brzine čestice:

$$\vec{F}_{tr,i} = -\nabla_{v_i} F.$$

Ukupni rad protiv sila trenja je onda:

$$dW_{tr} = -\sum_{i=1}^N \vec{F}_{tr,i} \cdot d\vec{r}_i = -\sum_{i=1}^N \vec{F}_{tr,i} \cdot \vec{v}_i dt = -2F dt, \quad (2.54)$$

što znači da disipativna funkcija predstavlja dvostruku snagu disipacije mehaničke energije fizikalnog sustava uslijed sila trenja.

Komponente generalizirane sile  $Q_j^*$  koju pridružujemo silama trenja su prema (2.13) i (2.9):



$$Q_j^* = \sum_{i=1}^N \vec{F}_{tr_i} \cdot \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_j} = - \sum_{i=1}^N \nabla_{v_i} F \cdot \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_j} = - \sum_{i=1}^N \nabla_{v_i} F \cdot \frac{\partial \dot{\vec{r}}_i}{\partial \dot{q}_j} = - \frac{\partial F}{\partial \dot{q}_j}. \quad (2.55)$$

Umjesto (2.22), Lagrangeove jednadžbe sada postaju:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} + \frac{\partial F}{\partial \dot{q}_j} = 0, \quad j = 1, 2, \dots, n. \quad (2.56)$$

Ako djeluju sile trenja (proporcionalne brzini estice), da bi se dobile jednadžbe gibanja, pored Lagrangiana  $L$ , treba poznavati i disipativnu funkciju sustava  $F$ .

## 2.2 Zakoni očuvanja

U Lagrangeovoj formulaciji mehanike može se pokazati veza između prostorno-vremenskih simetrija fizikalnog sustava i zakona očuvanja. Povezanost simetrija Lagrangiana (ili Hamiltonijana) fizikalnog sustava i zakona očuvanja poznata je kao Noether teorem (Emmi Noether 1918.) i ima veliki značaj u poopćenju klasične mehanike na teoriju polja (teoriju gibanja sustava sa neprebrojivo mnogo stupnjeva slobode). Noether teorem u osnovi tvrdi da za svaku grupu kontinuiranih transformacija generaliziranih koordinata  $q_j$  i brzina  $\dot{q}_j$  koje ostavljaju invarijantnim Lagrangian sustava postoji jedna očuvana fizikalna veličina.

Razmotrimo osnovne prostorno-vremenske transformacije fizikalnih sustava: vremenske translacije, prostorne translacije i prostorne rotacije. Klasični princip relativnosti zahtijeva da u bilo kojem IRS-u (referentni sustav u kome su prostor i vrijeme su homogeni i izotropni), ove transformacije koje su podgrupe Galilejeve grupe, budu transformacije simetrije svakog izoliranog fizikalnog sustava.

Lagrangian izoliranog konzervativnog sustava sa  $N$  estica je:

$$L = L(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t) = T - U = \sum_{i=1}^N \frac{1}{2} m_i \dot{\vec{r}}_i^2 - \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^N U_{ij}(r_{ij}), \quad (2.57)$$

gdje je  $U$  potencijalna energija unutarnjih sila kao u (1.47) koje zavise od relativne udaljenosti estica:  $r_{ij} = |\vec{r}_i - \vec{r}_j|$ .

- Vremenske translacije  $\Rightarrow$  očuvanje energije

Da bi infinitezimalna vremenska translacija:

$$t \rightarrow t' = t + \delta t, \quad \vec{r}_i = \dot{\vec{r}}_i = 0, \quad (2.58)$$

bila simetrija Lagrangiana (2.57) mora vrijediti:

$$L = L(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t + \delta t) - L(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t) = \frac{\partial L}{\partial t} \delta t = 0 \Rightarrow \frac{\partial L}{\partial t} = 0, \quad (2.59)$$

tj., Lagrangian ne smije eksplicitno zavisiti od vremena. Potpuna vremenska derivacija Lagrangiana je:

$$\frac{dL}{dt} = \frac{\partial L}{\partial t} + \sum_{i=1}^N \dot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\vec{r}_i} L + \sum_{i=1}^N \ddot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L,$$

pa iz Lagrangeovih jednačina:

$$\nabla_{\vec{r}_i} L - \frac{d}{dt} \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L = 0, \quad (2.60)$$

slijedi:

$$\frac{d}{dt} \left( L - \sum_{i=1}^N \dot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L \right) = 0 \Rightarrow L - \sum_{i=1}^N \dot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L = \text{const.}, \quad (2.61)$$

-to je zakon o uvanja energije, jer je:

$$\sum_{i=1}^N \dot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L = \sum_{i=1}^N \dot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} T = \sum_{i=1}^N m_i \dot{\vec{r}}_i^2 = 2T,$$

pa vrijedi:

$$E = T + U = \text{const.} \quad (2.62)$$

Posljedica invarijantnosti Lagrangiana pri vremenskim translacijama je zakon o uvanja energije sustava.

- Prostorne translacije  $\Rightarrow$  o uvanje impulsa

Da bi infinitezimalna prostorna translacija:

$$\vec{r}_i \rightarrow \vec{r}_i' = \vec{r}_i + \vec{\epsilon}_i, \quad \delta t = 0, \quad (2.63)$$

bila simetrija Lagrangiana (2.57) zbog zahtjeva:

$$\delta L = L(\vec{r}_i + \vec{\epsilon}_i, \dot{\vec{r}}_i, t) - L(\vec{r}_i, \dot{\vec{r}}_i, t) = \vec{\epsilon}_i \cdot \sum_{i=1}^N \nabla_{\vec{r}_i} L = 0,$$

mora biti:

$$\sum_{i=1}^N \nabla_{\vec{r}_i} L = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt} \sum_{i=1}^N \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L = 0 \Rightarrow \vec{P} = \sum_{i=1}^N \vec{p}_i = \text{const.} \quad (2.64)$$

Iz invarijantnosti Lagrangiana pri prostornim translacijama slijedi zakon o uvanja impulsa sustava.

- Prostorne rotacije  $\Rightarrow$  o uvanje angularnog momenta

Da bi infinitezimalna rotacija za kut  $d\vec{\varphi}$ :

$$\vec{r}_i = \vec{\varphi} \times \vec{r}_i, \quad \dot{\vec{r}}_i = \vec{\varphi} \times \dot{\vec{r}}_i, \quad \delta t = 0. \quad (2.65)$$

bila transformacija simetrije, mora vaffiti:

$$\delta L = \sum_{i=1}^N \vec{r}_i \cdot \nabla_{\vec{r}_i} L + \sum_{i=1}^N \dot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L = 0.$$

Kako je kut rotacije  $d\vec{\varphi}$  proizvoljan iz Lagrangeovih jednadfbli (2.60) slijedi zakon o uvanja momenta impulsa (angularnog momenta):

$$\vec{\varphi} \cdot \sum_{i=1}^N (\vec{r}_i \times \dot{\vec{p}}_i + \dot{\vec{r}}_i \times \vec{p}_i) = \vec{\varphi} \cdot \frac{d}{dt} \sum_{i=1}^N \vec{r}_i \times \vec{p}_i = 0 \Rightarrow \vec{L} = \sum_{i=1}^N \vec{l}_i = \text{const.} \quad (2.66)$$

- Specijalne Galilejeve transformacije  $\Rightarrow$  zakon centra mase

U slu aju specijalnih Galilejevih transformacija koje prevode jedan IRS u drugi koji se giba konstantnom brzinom  $\vec{V}$ :

$$\vec{r}_i \rightarrow \vec{r}'_i = \vec{r}_i + \vec{V} t, \quad \vec{V} = \text{const.}, \quad \delta t = 0. \quad (2.67)$$

transformirani Lagrangian je:

$$L' = L + \vec{V} \cdot \sum_{i=1}^N m_i \dot{\vec{r}}_i + \frac{1}{2} V^2 \sum_{i=1}^N m_i. \quad (2.68)$$

Promjena Lagrangiana (2.57) pri specijalnim Galilejevim transformacijama (2.67) je:

$$\delta L = \frac{d}{dt} (M \vec{r}_c) \cdot \vec{V} + \frac{1}{2} M V^2 = \frac{d}{dt} (M \vec{r}_c \cdot \vec{V}) + \text{const.} \quad (2.69)$$

Iako,  $\delta L$  nije nula, za Lagrangian (2.57) svejedno kaflmo da je invarijantan pri transformacijama (2.67), jer transformirani Lagrangian  $L'$  u (2.68) daje iste Lagrangeove jednadfblbe kao i originalni Lagrangian  $L$ . Lagrangiani koji se razlikuju samo do na aditivnu konstantu ili totalnu vremensku derivaciju proizvoljne funkcije  $f(q, t)$  generaliziranih koordinata i vremena (ali, ne generaliziranih brzina) su ekvivalentni jer daju iste Lagrangeove jednadfblbe, u skladu s (2.52). Zaista, ako je:

$$\delta L = \frac{df}{dt} = \frac{\partial f}{\partial t} + \sum_{k=1}^n \frac{\partial f}{\partial q_k} \dot{q}_k \Rightarrow \frac{\partial}{\partial \dot{q}_j} L = \frac{\partial f}{\partial q_j},$$

imamo:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial}{\partial \dot{q}_j} L \right) - \frac{\partial}{\partial q_j} L = \frac{d}{dt} \frac{\partial f}{\partial q_j} - \frac{\partial}{\partial q_j} \frac{df}{dt} = 0.$$

Za promjenu Lagrangiana pri transformacijama (2.67) možemo prema (2.60) pisati i:

$$\delta L = \sum_{i=1}^N \left( \vec{r}_i \cdot \nabla_{\vec{r}_i} L + \dot{\vec{r}}_i \cdot \nabla_{\dot{\vec{r}}_i} L \right) = \sum_{i=1}^N \left( \vec{v}_i \cdot \dot{\vec{p}}_i + \vec{v} \cdot \vec{p}_i \right) = \frac{d}{dt} \left( \vec{v} \cdot \sum_{i=1}^N \vec{p}_i \right). \quad (2.70)$$

Porede i (2.69) i (2.70) dobijamo zakon gibanja centra mase:

$$M \vec{r}_C - t \sum_{i=1}^N \vec{p}_i = \text{const.} \quad (2.71)$$

U Lagrangeovoj formulaciji, kao i u Newtonovoj, važe isti zakoni o uvanja. Ali, Lagrangeova formulacija pokazuje da postoji intimna veza između u kontinuiranih prostorno-vremenskih transformacija simetrije fizikalnih sustava i osnovnih zakona o uvanja energije, impulsa, angularnog momenta i centra mase koji vrijede za gibanje izoliranih fizikalnih sustava.

Veza zakona o uvanja i transformacija simetrije fizikalnih sustava postaje najo iglednija u najkompletnijoj formulaciji klasi ne mehanike ó Hamiltonovoj (kanonskoj) formulaciji koju emo sada razmotriti.

### 3. Hamiltonov formalizam

Hamilton (1805-1865) je razvio aksiomatsku formulaciju klasične mehanike baziranu na ekstremalnom varijacionom principu koja određuje ne samo položaj, već kompletno mehaničko stanje sustava u generaliziranim koordinatama. Poseban značaj Hamiltonovog formalizma je mogućnost generalizacije na grane fizike izvan mehanike – statističku fiziku, kvantnu mehaniku, teoriju polja, itd. U modernoj fizici se za svaku fizikalnu teoriju zahtijeva i Hamiltonova formulacija. Najbolja ilustracija značaja ove formulacije je naziv kojeg mnogi autori daju Hamiltonovoj formulaciji teorije i Hamiltonovim jednačinama gibanja – kanonska formulacija i kanonske jednačine gibanja (grčki: kanonsko pravilo, propis).

#### 3.1 Hamiltonov princip

Svaki fizikalni sustav u Hamiltonovom formalizmu opisan je Hamiltonijanom  $H$  sustava i njegovo poznavanje je ekvivalentno poznavanju Lagrangiana sustava. Osnovni postulat teorije je Hamiltonov princip (ili princip minimalnog djelovanja) koji se formulira preko funkcionala djelovanja (akcije) fizikalnog sustava.

Djelovanje (akcija)  $I[\mathbf{q}]$  fizikalnog sustava opisanog Lagrangianom  $L(\mathbf{q}_j, \dot{\mathbf{q}}_j, t) = T - U$ , ( $j = 1, 2, \dots, n$ ), definira se kao integral po vremenu Lagrangiana sustava između vremena  $t_1$  i krajnjeg trenutka  $t_2$ , tj.:

$$I[\mathbf{q}] = \int_{t_1}^{t_2} dt L[\mathbf{q}(t), \dot{\mathbf{q}}(t), t]. \quad (3.1)$$

Funkcional je matematički objekt koji zavisi od oblika funkcije/a. Djelovanje  $I[\mathbf{q}]$  zavisi od putanje sustava  $q_j(t)$  u (3.1) između dviju fiksnih konfiguracija  $q_j(t_1)$  i  $q_j(t_2)$  u početnom i krajnjem trenutku. Simbol  $\mathbf{q}$  je skraćeni naziv koji označava skup svih generaliziranih koordinata  $q_j$ .

#### Hamiltonov princip

Djelovanje (akcija) fizikalnog sustava opisanog Lagrangianom  $L = L(\mathbf{q}, \dot{\mathbf{q}}, t)$  ima ekstremum (minimum) duž stvarne putanje sustava, tj. varijacija djelovanja je nula duž stvarne putanje sustava:

$$\delta I[\mathbf{q}] = 0. \quad (3.2)$$

Varijacija akcije  $\delta I$  se definira kao  $\delta I = \left. \frac{\partial I}{\partial q_j} \right|_{j=0} \epsilon_j$ , gdje je  $\epsilon_j$  infinitezimalni parametar koji

razlikuje moguću putanju  $q_j$ . Kao i u analizi realnih funkcija, izvođenje prve derivacije je potreban uvjet ekstrema. Dodatnim traženjem druge derivacije može se pokazati da duž stvarne putanje djelovanje fizikalnog sustava ima minimum.

Kako je Lagrangian invarijantan pri koordinatnim transformacijama u konfiguracijskom prostoru (2.52), Hamiltonov princip vrijedi u bilo kojem sustavu generaliziranih koordinata.

Hamiltonov princip je specijalni slučaj matematičkog problema računavanja varijacija koji su riješili Euler i Lagrange:

**Varijacioni problem sa fiksnim krajnjim točkama:**

Problem je naći funkcije  $y_i(x)$  za koje funkcional  $S[y]$  definiran izrazom:

$$S[y_1, y_2, \dots, y_n] = \int_{x_1}^{x_2} dx f(y_1, \dots, y_n, y_1', \dots, y_n', t), \quad (3.3)$$

ima ekstrem, uz fiksne rubne uvjete:

$$y_i(x_1) = y_i^{(1)} = \text{const.}; \quad y_i(x_2) = y_i^{(2)} = \text{const.}, \quad (3.4)$$

gdje je:  $y_i' = \frac{dy_i}{dx}$ , ( $i = 1, 2, \dots, n$ ).

Rješenja ćemo naći za slučaj  $n = 1$  jer je generalizacija na proizvoljni broj stupnjeva slobode nimalo teža. Tražimo rješenja varijacionog problema

$$\delta S[y] = \delta \left[ \int_{x_1}^{x_2} dx f(y, y', x) \right] = 0. \quad (3.5)$$

Neka je rješenje gornjeg varijacionog problema funkcija  $y = y(x)$ . Proizvoljnu funkciju  $\eta(x, \varepsilon)$  koja zadovoljava rubne uvjete, tj. prolazi fiksnim točkama  $(x_1, y_1)$  i  $(x_2, y_2)$ , kao na Slici 9. parametrizirajmo pomoću realnog parametra  $\varepsilon(x)$  koji je njeno odstupanje od stvarnog rješenja  $y(x)$ . Funkcional  $S[y]$  iju varijaciju tražimo zavisi od proizvoljne takve funkcije  $\eta(x, \varepsilon)$  definirane kao:

$$\eta(x, \varepsilon) = y(x) + \delta y(x) = y(x) + \varepsilon h(x), \quad (3.6)$$

koja zadovoljava fiksne rubne uvjete:

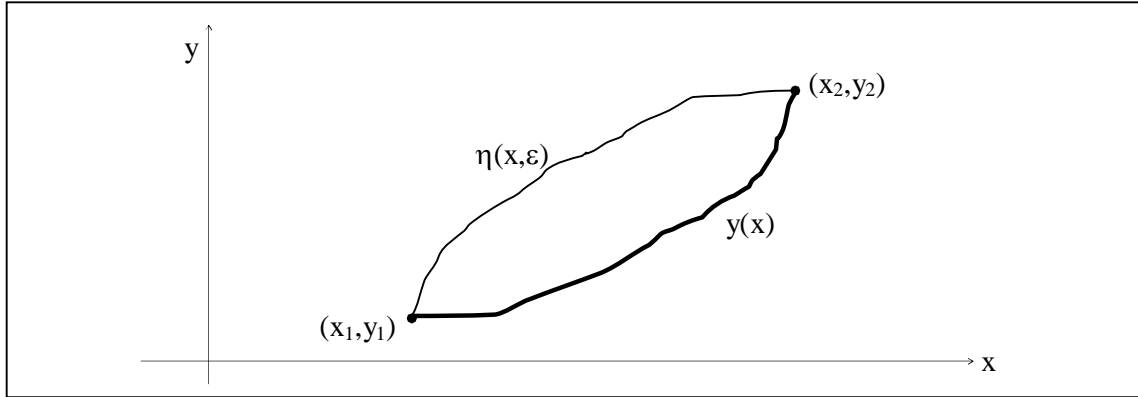
$$h(x_1) = h(x_2) = 0. \quad (3.7)$$

Za infinitezimalne vrijednosti parametra  $\varepsilon$ , razvojem u Taylorov red je:  $S[\eta] = S[y] + \delta S + \dots$ , poslije parcijalne integracije varijacija funkcionala  $S$  je:

$$\begin{aligned} \delta S = \left. \frac{dS[\eta]}{d\varepsilon} \right|_{\varepsilon=0} &= \int_{x_1}^{x_2} dx \left[ \frac{\partial f}{\partial y} h + \frac{\partial f}{\partial y'} h' \right] \Big|_{\varepsilon=0} = \int_{x_1}^{x_2} dx h \left[ \frac{\partial f}{\partial y} - \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y'} \right] \Big|_{\varepsilon=0} + \left[ h \frac{\partial f}{\partial y'} \right]_{\varepsilon=0} \Big|_{x_1}^{x_2} = \\ &= \int_{x_1}^{x_2} dx h \left( \frac{\partial f}{\partial y} - \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y'} \right), \end{aligned}$$

zbog uvjeta (3.7). Da bi funkcional  $S$  imao ekstrem mora biti  $\delta S = 0$ , što znači da tražena funkcija  $y$  mora zadovoljavati Euler-Lagrangeovu jednačinu:

$$\frac{\partial f}{\partial y} - \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y'} = 0. \quad (3.8)$$



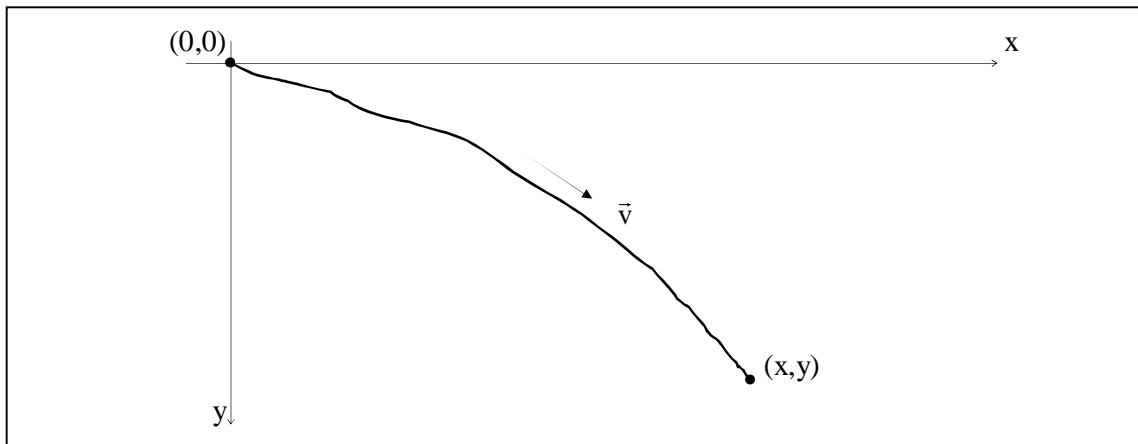
Slika 9.

U slučaju  $n$  stupnjeva slobode, za svaku funkciju  $y_i$  mora važiti po jedna Euler-Lagrangeova jednačina, tj. potreban uvjet da funkcional  $S[y]$  (3.3) ima ekstrem je:

$$\frac{\partial f}{\partial y_i} - \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y_i'} = 0, \quad (i = 1, 2, \dots, n). \quad (3.9)$$

Primjer 1. Brahistohrona krivulja (gr. ki: brachys ó kratak; chronos ó vrijeme, trajanje)

Kao primjer Euler-Lagrangeovih jednačina razmotrimo klasični problem nalazjenja krivulje u vertikalnoj ravni duž koje se mora gibati čestica koja pod utjecajem tepline iz mirovanja padne u zadanu točku za najkraće vrijeme (poznati problem u matematici čijom analizom je Bernoulli postavio temelje varijacijskog računa).



Slika 10.

Odaberemo li koordinatni sustav tako da je po etna to ka ishodi-te, kao na Slici 10., vrijeme dt za koje estica prije e put  $ds = \sqrt{dx^2 + dy^2} = dx\sqrt{1+y'^2}$  po krivulji je:  $dt = \frac{ds}{v}$ . Zakon

o uvanja energije daje:  $E_1 = 0 = \frac{1}{2}mv^2 - mgy$ , tj.  $v = \sqrt{2gy}$ , pa je:  $dt = \sqrt{\frac{1+y'^2}{2gy}} dx$ .

Integracijom je funkcional  $t[y]$  koji treba minimizirati:

$$t[y] = \int_0^x dx \frac{1}{\sqrt{2g}} \sqrt{\frac{1+y'^2}{y}}. \quad (3.10)$$

Uvjet  $\delta t[y] = 0$  daje Euler-Lagrangeovu jednadfibu:

$$\frac{\partial f}{\partial y} - \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y'} = 0, \text{ gdje je: } f(y, y', x) = \left( \frac{1+y'^2}{2gy} \right)^{\frac{1}{2}}. \quad (3.11)$$

koju je najlak-e rje-iti ako iskoristimo injenicu da f ne zavisi eksplicitno od x, -to zna i da je

$\frac{\partial f}{\partial x} = 0$ , tj. vaffi:  $\frac{df}{dx} = y' \frac{\partial f}{\partial y} + y'' \frac{\partial f}{\partial y'} = y' \frac{d}{dx} \frac{\partial f}{\partial y'} + \left( \frac{d}{dx} y' \right) \frac{\partial f}{\partial y'} = \frac{d}{dx} \left( y' \frac{\partial f}{\partial y'} \right)$ , pa je:

$$f - y' \frac{\partial f}{\partial y'} = \text{const.}, \text{ ili eksplicitno: } dx = \sqrt{\frac{y}{y-C}} dy.$$

Smjenom  $y = C \sin^2 \frac{\theta}{2}$  zadnja jednadfba postaje:  $dx = C \sin^2 \frac{\theta}{2} d\theta$ , koja se odmah integrira u jednadfbu brahistohrone:

$$x = \frac{C}{2} (1 - \sin \theta), \quad y = \frac{C}{2} (1 - \cos \theta). \quad (3.12)$$

Izaberemo li konstantu integracije  $C = 2R$ , gornje jednadfbe postaju identične jednadfbama cikloide (2.43). Najkra e vrijeme potrebno estici da stigne u krajnju to ku je etvrtina

perioda (2.50) odgovaraju eg cikloidnog njihala  $t = \frac{T}{4} = \sqrt{\frac{R}{g}}$ .

Lagrangeove jednadfbe za konzervativni sustav sa idealnim holonomnim vezama o uto su Euler-Lagrangeove jednadfbe (3.9) koje osiguravaju vafenje Hamiltonovog principa, tj. ispunjenje uvjeta ekstrema (minimuma) akcije (3.2):

$$\delta I[\mathbf{q}] = 0 \Leftrightarrow \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} = 0, \quad (j = 1, 2, \dots, n). \quad (3.13)$$

Može-e, vaffi ekvivalentnost d'Alembertovog (2.12) i Hamiltonovog principa (3.2). Zaista,



$$\sum_{i=1}^N (\vec{F}_i - m_i \ddot{\vec{r}}_i) \cdot \vec{r}_i = 0 \Rightarrow \frac{d}{dt} \sum_{i=1}^N m_i \dot{\vec{r}}_i \cdot \vec{r}_i = \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i + \sum_{i=1}^N \frac{m_i}{2} \dot{\vec{r}}_i^2 = W + T, \quad (3.14)$$

gdje je  $\delta T$  promjena kineti ke energije pri virtuelnom pomaku sustava  $\vec{r}_i$ . Ako integriramo (3.14) po vremenu od  $t_1$  do  $t_2$ , zbog fiksnih rubnih uvjeta:

$$\vec{r}_i(t_2) = \vec{r}_i(t_1) = 0, \quad (3.15)$$

dobijamo:

$$\int_{t_1}^{t_2} dt (W + T) = \sum_{i=1}^N m_i [\dot{\vec{r}}_i(t_2) \cdot \vec{r}_i(t_2) - \dot{\vec{r}}_i(t_1) \cdot \vec{r}_i(t_1)] = 0. \quad (3.16)$$

Ako je sustav konzervativan vaffi:

$$W = \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i = - \sum_{i=1}^N \vec{r}_i \cdot \nabla_i U(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N) = -U, \quad (3.17)$$

tako da je:

$$\int_{t_1}^{t_2} dt (W + T) = \int_{t_1}^{t_2} dt (T - U) = \int_{t_1}^{t_2} dt L = 0.$$

Kako su krajnje to ke fiksne, mo flemo zamjeniti redoslijed integracije i varijacije i dobiti:

$$\sum_{i=1}^N (\vec{F}_i - m_i \ddot{\vec{r}}_i) \cdot \vec{r}_i = 0 \Leftrightarrow \int_{t_1}^{t_2} dt L = 0. \quad (3.18)$$

I u op enitijem slu aju, kad postoje i nepotencijalne komponente generaliziranih sila (2.16) polaze i od Hamiltonovog principa u obliku:

$$I = \int_{t_1}^{t_2} dt (T + W) = 0, \quad (3.19)$$

i djele i ukupan rad aktivnih sila na virtuelnom pomaku sustava na rad potencijalnih i rad nepotencijalnih komponenti:

$$W = \sum_{i=1}^N \vec{F}_i \cdot \vec{r}_i = \sum_{j=1}^n Q_j^p q_j + \sum_{j=1}^n Q_j^* q_j,$$

te koriste i:

$$T = \sum_{j=1}^n q_j \left( \frac{\partial T}{\partial q_j} - \frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} \right),$$

dobijamo Lagrangeove jednadžbe (2.22). U svim slučajevima iz Hamiltonovog principa slijede iste jednadžbe gibanja kao i u Lagrangeovoj formulaciji.

Ve smo vidjeli, kao u relaciji (2.52) ili specifičnom primjeru (2.69), da Lagrangian fizikalnog sustava nije jednoznačno određen. Hamiltonov princip (3.2) omogućuje da se precizno odredi kolika je nejednoznačnost Lagrangiana.

Ako djelovanju (akciji)  $I[\mathbf{q}]$  fizikalnog sustava dodamo konstantnu nemenu promjenu jednadžbe gibanja i Lagrangeove jednadžbe, koje slijede iz uvjeta  $\delta I[\mathbf{q}] = 0$ .

**Definicija: Baždarne (gauge) transformacije**

Ako je fizikalni sustav opisan Lagrangianom  $L = L(\mathbf{q}, \dot{\mathbf{q}}, t)$ , tada bilo koji ekvivalentni Lagrangian  $L'$  iz klase funkcija:

$$L' = \alpha L + \frac{d}{dt} f(\mathbf{q}, t), \quad (3.20)$$

gdje je  $\alpha$  realna konstanta, a proizvoljna funkcija  $f$  smije zavisiti od generaliziranih koordinata  $q_j$  i vremena, ali ne i od generaliziranih brzina  $\dot{q}_j$ , daje iste Lagrangeove jednadžbe, tj. istu putanju sustava.

Ovakve transformacije koje mijenjaju Lagrangian sustava  $L \rightarrow L'$ , bez utjecaja na fiziku, nazivaju se baždarnim (gauge) transformacijama.

Zaista, pri gauge transformaciji (3.20) akcija sustava se promjeni samo u  $I'$ :

$$I' = \int_{t_1}^{t_2} dt \left[ L + \frac{d}{dt} f(\mathbf{q}, t) \right] = I + \text{const.},$$

zbog fiksnih rubnih uvjeta:  $\delta q_j(t_2) = \delta q_j(t_1) = 0$ .

Baždarne transformacije su važne u elektrodinamici i kvantnoj mehanici, a osobito u kvantnoj teoriji polja i teorije elementarnih čestica su gauge teorije, tj. teorije kvantnih polja koja imaju svojstva lokalne gauge simetrije.

Najpoznatiji primjer teorije koja posjeduje gauge simetriju je klasična elektrodinamika. Gauge transformacija (3.20) u elektrodinamici je transformacija elektromagnetskih potencija  $\vec{A}$  i  $\vec{A}'$ , oblika:

$$\vec{A}' = \vec{A} - \nabla \Lambda; \quad \vec{A} \rightarrow \vec{A}' = \vec{A} + \nabla \Lambda, \quad (3.21)$$

gdje je  $\Lambda = \Lambda(\vec{r}, t)$  proizvoljno skalarno polje. Transformacije (3.21) nemaju fizikalnog efekta jer ostavljaju invarijantnim elektromagnetska polja:

$$\vec{E} = -\nabla \phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}, \quad \vec{B} = \nabla \times \vec{A},$$

-to zna i da ne mijenjaju elektromagnetske sile na nabijene estice, ali mijenjaju Lagrangian. Na primjer, Lagrangian estice naboja  $e$  u elektromagnetskom polju (2.26), transformacijama (3.21) prelazi u:

$$L' = L + e \frac{\partial \phi}{\partial t} + e \dot{\vec{r}} \cdot \nabla = L + e \frac{d\phi}{dt}(\vec{r}, t), \quad (3.22)$$

u skladu sa (3.20).

### 3.2 Hamiltonove (kanonske) jednačbe

Da bi se odredio položaj estice u trenutku  $t + dt$ , u prvoj aproksimaciji, treba poznavati i položaj i brzinu estice u trenutku  $t$ , jer je:  $\vec{r}_i(t + dt) = \vec{r}_i(t) + \dot{\vec{r}}_i(t) dt$ , -to zna i da je mehani ko stanje sustava određeno položajem i brzinom estica u jednom trenutku. U Lagrangeovoj formulaciji svakom stupnju slobode gibanja odgovara jedna generalizirana koordinata  $q_j$ , a mehani ko stanje sustava je određeno sa  $2n$  vrijednosti generaliziranih koordinata i generaliziranih brzina  $\{q_j(t), \dot{q}_j(t)\}$ . Sustav je opisan Lagrangianom  $L = L(\mathbf{q}, \dot{\mathbf{q}}, t)$  koji se smatra funkcijom  $2n + 1$  nezavisne varijable, iako je  $\dot{q}_j$  derivacije od  $q_j$ . Postoji  $n$  jednačbi gibanja ó Lagrangeovih jednačbi (diferencijalne jednačbe II reda), ali  $2n$  po etnih uvjeta neophodnih da se odredi po etno stanje sustava.

U Hamiltonovoj formulaciji uklanja se gornja asimetrija. Gibanje sustava  $N$  estica sa  $n$  stupnjeva slobode određeno je sa  $2n$  jednačbi gibanja ó Hamiltonovih (kanonskih) jednačbi, koje su obične diferencijalne jednačbe I reda. Partikularno rješenje Hamiltonovih jednačbi zahtijeva poznavanje po etnih vrijednosti svih  $2n$  kanonskih varijabli ó generaliziranih koordinata  $q_j$  i njima pridruženih generaliziranih momenata  $p_j$ .

#### Definicija: Generalizirani moment $p_j$

Generalizirani moment (impuls) pridružen generaliziranoj koordinati  $q_j$  je:

$$p_j = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j}, \quad (j = 1, 2, \dots, n). \quad (3.23)$$

Mehani ko stanje sustava sa  $n$  stupnjeva slobode u trenutku  $t$  određeno je vrijednostima  $2n$  kanonskih varijabli  $\{q_j(t), p_j(t)\}$ , tj. jednom to kom u faznom prostoru fizikalnog sustava ( $2n$  dimenzionalni prostor čiju bazu čine kanonske varijable).

Prijelaz sa Lagrangeove na Hamiltonovu formulaciju (i obratno), zahtijeva invertiranje jednačini (3.23), tako da se n generaliziranih brzina  $\dot{q}_j$  izrazi preko kanonskih varijabli  $q_j$  i  $p_j$ , tj.:

$$(3.23) \Rightarrow p_j = p_j(q_1, \dots, q_n, \dot{q}_1, \dots, \dot{q}_n, t) \Leftrightarrow \dot{q}_j = \dot{q}_j(q_1, \dots, q_n, p_1, \dots, p_n, t), \quad (3.24)$$

-to je uvijek moguće ako sustav nije degeneriran, tj. ako je ispunjen uvjet:

$$\det \left| \frac{\partial^2 L}{\partial \dot{q}_j \partial \dot{q}_k} \right| \neq 0. \quad (3.25)$$

Napomena: Prijelaz sa Lagrangeove na Hamiltonovu formulaciju moguće je i za degenerirane sustave, one za koje ne važi (3.25), kao -to je pokazao P.A.M. Dirac 1950. Takav, kompliciraniji slučaj, nema veliki značaj u klasičnoj mehanici, ali ima u kvantnoj teoriji polja ó primjeri su kvantna elektrodinamika i teorija gravitacije. Vidi npr. A. Hanson, T. Regge, C. Teitelboim: «Constrained Hamiltonian Systems», 1976.

U Hamiltonovom formalizmu fizikalni sustav je opisan Hamiltonianom H:

**Definicija: Hamiltonijan H sustava**

Hamiltonian fizikalnog sustava sa n stupnjeva slobode je:

$$H = H(q_j, p_j, t) = \sum_{i=1}^n p_i \dot{q}_i - L, \quad (3.26)$$

gdje je  $L = T$  ó  $U = L(q, \dot{q}, t)$  Lagrangian sustava. Hamiltonian je funkcija  $2n + 1$  nezavisne varijable ó n parova konjugiranih kanonskih varijabli  $(q_j, p_j)$  i eventualno eksplicitna funkcija vremena ako sustav nije izoliran.

U matematici se transformacija (3.26), tj.  $L(q_j, \dot{q}_j, t) \rightarrow H\left(q_j, \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j}, t\right)$ , naziva Legendreovom transformacijom. Koristeći definicije (3.26) i (3.23) i Lagrangeove jednačine, lako je naći Hamiltonove jednačine:

$$\frac{\partial H}{\partial p_j} = \dot{q}_j + \sum_{i=1}^n p_i \frac{\partial \dot{q}_i}{\partial p_j} - \sum_{i=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \frac{\partial \dot{q}_i}{\partial p_j} = \dot{q}_j,$$

$$\frac{\partial H}{\partial q_j} = \sum_{i=1}^n p_i \frac{\partial \dot{q}_i}{\partial q_j} - \frac{\partial L}{\partial q_j} - \sum_{i=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \frac{\partial \dot{q}_i}{\partial q_j} = -\frac{\partial L}{\partial q_j} = -\dot{p}_j,$$

tj. za gibanje fizikalnog sustava vrijede:

### Hamiltonove (kanonske) jednadžbe

Za holonomni konzervativni sustav sa  $n$  stupnjeva slobode Hamiltonove (kanonske) jednadžbe su:

$$\dot{q}_j = \frac{\partial H}{\partial p_j}, \quad \dot{p}_j = -\frac{\partial H}{\partial q_j}, \quad (j = 1, 2, \dots, n). \quad (3.27)$$

Hamiltonove jednadžbe za fizikalni sustav sa  $n$  stupnjeva slobode gibanja i ne sustav od  $2n$  obi nih diferencijalnih jednadžbi I reda.

Iz definicije Hamiltonijana (3.26) veza između u vremenskih derivacija Hamiltonijana i Lagrangijana je:

$$\frac{\partial H}{\partial t} = -\frac{\partial L}{\partial t}. \quad (3.28)$$

Znači, ni Lagrangian, ni Hamiltonian, konzervativnog (ili općenitije potencijalnog) sustava sa stacionarnim holonomnim vezama ne zavise eksplicitno od vremena.

Lagrangian čestice konzervativnog sustava na koju ne djeluju veze je  $L(\vec{r}, \dot{\vec{r}}) = T - U = \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2 - U(\vec{r})$ . Čestica ima  $n = 3$  stupnja slobode gibanja.

Ako su generalizirane koordinate čestice Kartezijeve koordinate, pridruženi generalizirani momenti su:

$$p_x = \frac{\partial L}{\partial \dot{x}} = m\dot{x}, \quad p_y = \frac{\partial L}{\partial \dot{y}} = m\dot{y}, \quad p_z = \frac{\partial L}{\partial \dot{z}} = m\dot{z},$$

odgovarajuće komponente impulsa čestice i zato se generalizirani momenti ponekad nazivaju generalizirani impulsi.

Ako su generalizirane koordinate čestice njene cilindrične koordinate:  $L = T - U = \frac{m}{2}(\dot{r}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2 + \dot{z}^2) - U(r, \varphi, z)$ , pridruženi generalizirani momenti su:

$$p_r = m\dot{r}, \quad p_\varphi = m r^2 \dot{\varphi}, \quad p_z = m\dot{z},$$

a u slučaju sfernih koordinata je:  $T = \frac{m}{2}(\dot{r}^2 + r^2 \dot{\theta}^2 + r^2 \sin^2 \theta \dot{\varphi}^2)$ , generalizirani momenti su:

$$p_r = m\dot{r}, \quad p_\theta = m r^2 \dot{\theta}, \quad p_\varphi = m r^2 \sin^2 \theta \dot{\varphi}.$$

Hamiltonove jednadžbe mogu se dobiti i direktno iz Hamiltonovog principa (3.2). Fiksni rubni uvjeti zahtijevaju  $\delta q_j(t_2) = \delta q_j(t_1) = 0$ , pa je:

$$0 = \delta I = \int_{t_1}^{t_2} dt L = \int_{t_1}^{t_2} dt \left( \sum_{j=1}^n p_j \dot{q}_j - H \right) = \int_{t_1}^{t_2} dt \sum_{j=1}^n \left( p_j \dot{q}_j + \dot{q}_j p_j - \frac{\partial H}{\partial q_j} q_j - \frac{\partial H}{\partial p_j} p_j \right).$$

Kako je:

$$\int_{t_1}^{t_2} dt p_j \dot{q}_j = \int_{t_1}^{t_2} dt p_j \frac{d}{dt} (q_j) = (p_j q_j) \Big|_{t_1}^{t_2} - \int_{t_1}^{t_2} dt \dot{p}_j q_j = - \int_{t_1}^{t_2} dt \dot{p}_j q_j,$$

dobija se:

$$0 = I = \int_{t_1}^{t_2} dt \sum_{j=1}^n \left[ \left( \dot{q}_j - \frac{\partial H}{\partial p_j} \right) p_j - \left( \dot{p}_j + \frac{\partial H}{\partial q_j} \right) q_j \right].$$

Linearna nezavisnost kanonskih varijabli  $q_j$  i generaliziranih koordinata  $q_j$  i generaliziranih momenata  $p_j$ , osigurava linearnu nezavisnost njihovih varijacija  $\delta q_j$  i  $\delta p_j$ , pa odmah slijede Hamiltonove jednadžbe (3.27).

Donja tabela prikazuje usporedbu glavnih karakteristika Lagrangeove i Hamiltonove formulacije klasične mehanike:

Formulacija	Varijable	Funkcija	Jednadžbe gibanja
Lagrangeova	$(q_j, \dot{q}_j)$	$L = T - U$	$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} - \frac{\partial L}{\partial q_j} = 0$
Hamiltonova	$(q_j, p_j)$	$H = \sum_{i=1}^n p_i \dot{q}_i - L$	$\dot{q}_j = \frac{\partial H}{\partial p_j}; \dot{p}_j = - \frac{\partial H}{\partial q_j}$

Iako su sve formulacije klasične mehanike ekvivalentne, najvažnije teorijske prednosti Hamiltonove (kanonske) formulacije koje olakšavaju prijelaz na kvantnu fiziku su:

- Jednak broj  $2n$ , početnih uvjeta neophodnih za partikularno rješenje jednadžbi gibanja i nezavisnih kanonskih varijabli  $(q_i, p_i)$ , za svaki stupanj slobode gibanja po jedan par, koje opisuju stanje sustava,

što osigurava da su

- Jednadžbe gibanja fizikalnog sustava diferencijalne jednadžbe prvog reda po vremenu i
- Olakšava vizualizaciju gibanja fizikalnog sustava kao gibanje točke u faznom prostoru.

### 3.3 Zakoni očuvanja

Hamiltonove jednačine odmah daju zakon očuvanja momenta:

#### Zakon očuvanja momenta $p_j$ :

Ako Hamiltonian  $H$  ne zavisi od generalizirane koordinate  $q_j$ , pridruženi moment  $p_j$  je očuvan:

$$\frac{\partial H}{\partial q_j} = 0 \Rightarrow p_j = \text{const.} \quad (3.29)$$

Takvu koordinatu nazivamo cikličnom.

Potpuna vremenska derivacija Hamiltoniana je prema (3.27):

$$\frac{dH}{dt} = \frac{\partial H}{\partial t} + \sum_{j=1}^n \left( \frac{\partial H}{\partial q_j} \dot{q}_j + \frac{\partial H}{\partial p_j} \dot{p}_j \right) = \frac{\partial H}{\partial t}, \quad (3.30)$$

što odmah daje:

#### Zakon očuvanja Hamiltoniana $H$ :

Ako Hamiltonian  $H$  (ili Lagrangian  $L$ ) sustava ne zavisi eksplicitno od vremena, onda je Hamiltonian očuvana veličina:

$$\frac{\partial H}{\partial t} = 0 \Rightarrow H = \text{const.} \quad (3.31)$$

Za konzervativni sustav sa holonomnim stacionarnim vezama Hamiltonian ne zavisi od vremena, pa je (3.31) zakon očuvanja energije za takav sustav. Zaista, za konzervativni sustav je  $\frac{\partial U}{\partial q_j} = 0$ , pa je:  $p_j = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} = \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j}$ , te vrijedi:

$$T = \sum_{i=1}^N \frac{m_i}{2} \dot{\vec{r}}_i^2 = \sum_{i=1}^N \frac{m_i}{2} \sum_{j,k=1}^n \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_j} \cdot \frac{\partial \vec{r}_i}{\partial q_k} \dot{q}_j \dot{q}_k \Rightarrow \sum_{j=1}^n \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} \dot{q}_j = 2T,$$

tako da je:

$$H = \sum_{j=1}^n \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \dot{q}_j - L = \sum_{j=1}^n \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} \dot{q}_j - L = 2T - (T - U) = T + U = E.$$

### Zakon očuvanja energije

Za konzervativni sustav sa holonomnim stacionarnim vezama Hamiltonian sustava H jednak je ukupnoj energiji sustava koja je očuvana veličina:

$$H(\mathbf{q}, \mathbf{p}) = T + U = E = \text{const.} \quad (3.32)$$

Primjer 2. Hamiltonove jednačine za česticu na koju djeluje konzervativna sila.

Ako su koordinate čestice na koju djeluje konzervativna sila Kartezijeve, Lagrangian sustava je  $L = T - U = \frac{m}{2}(\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2) - U(x, y, z)$ , pa su generalizirani momenti  $\vec{p} = m \dot{\vec{r}}$ , tj.  $\dot{\vec{r}} = \frac{\vec{p}}{m}$ , te je Hamiltonian čestice:

$$H(\vec{r}, \vec{p}) = T + U = \frac{\vec{p}^2}{2m} + U(\vec{r}) = E.$$

Kinetička energija čestice je  $T = \frac{\vec{p}^2}{2m}$ . Hamiltonove jednačine su:

$$\dot{r}_i = \frac{\partial H}{\partial p_i} = \frac{p_i}{m}, \quad \dot{p}_i = -\frac{\partial H}{\partial r_i} = -\frac{\partial U}{\partial r_i} = F_i, \quad (i = 1, 2, 3),$$

ili eksplicitno:

$$\begin{aligned} \dot{x} &= \frac{p_x}{m} & \dot{p}_x &= F_x \\ \dot{y} &= \frac{p_y}{m} & \dot{p}_y &= F_y, \\ \dot{z} &= \frac{p_z}{m} & \dot{p}_z &= F_z \end{aligned}$$

sustav 6 običnih diferencijalnih jednačina prvog reda čije opće rješenje su kanonske varijable  $q_i(t)$  i  $p_i(t)$ . Iz 6 početnih uvjeta  $q_i(0)$  i  $p_i(0)$ , dobija se partikularno rješenje koje predstavlja putanju čestice u faznom prostoru.

Eliminacijom momenata iz gornjih jednačina dobijaju se 3 diferencijalne jednačine II reda:  $m\ddot{r}_i = F_i$ , koje su Lagrangeove/Newtonove jednačine gibanja čestice.

Primjer 3. Hamiltonian linearnog harmoničkog oscilatora.

Za jednodimenzioni linearni harmonički oscilator Lagrangian je:



$$L(x, \dot{x}) = T - U = \frac{1}{2} m \dot{x}^2 - \frac{1}{2} k x^2.$$

Generalizirani moment je  $p = \frac{\partial L}{\partial \dot{x}} = m \dot{x}$ , pa je prema (3.26) Hamiltonian LHO:

$$H(x, p) = T + U = \frac{p^2}{2m} + \frac{1}{2} k x^2 = E.$$

Hamiltonove jednadžbe su:  $\dot{x} = \frac{p}{m}$ ,  $\dot{p} = -kx$ .

Eliminiramo li moment odmah dobijamo jednadžbu gibanja LHO (1.72):  $\ddot{x} + \omega_0^2 x = 0$ .

Primjer 4. Hamiltonian estice u spolja-njem elektromagnetskom polju.

Vidjeli smo u Primjeru 4. Poglavlja 2. da je Lagrangian estice mase  $m$  i naboja  $e$  u spolja-njem elektromagnetskom polju:

$$L = L(\vec{r}, \dot{\vec{r}}, t) = T - \tilde{U} = \frac{1}{2} m \dot{\vec{r}}^2 - e \phi(\vec{r}, t) + e \dot{\vec{r}} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t), \quad (2.26)$$

pa su generalizirani momenti:

$$\vec{p} = m \dot{\vec{r}} + e \vec{A} \Rightarrow \dot{\vec{r}} = \frac{\vec{p} - e \vec{A}}{m}. \quad (3.33)$$

Prema (3.26) Hamiltonian je:  $H = \vec{p} \cdot \dot{\vec{r}} - L = \vec{p} \cdot \dot{\vec{r}} - \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2 + e \phi - e \dot{\vec{r}} \cdot \vec{A}$ , pa eliminacijom brzine konačno dobijamo:

$$H = H(\vec{r}, \vec{p}, t) = \frac{(\vec{p} - e \vec{A})^2}{2m} + e \phi. \quad (3.34)$$

Lako se uvjeriti da iz (3.34) slijede Hamiltonove jednadžbe koje su potpuno ekvivalentne Lagrangeovim, tj. Newtonovim jednadžbama gibanja estice na koju djeluje Lorentzova sila (2.23).

Hamiltonijan (3.34) je primjer šprincipa minimalne supstitucije koji tvrdi da: ako je Hamiltonian estice bez naboja  $H = \frac{\vec{p}^2}{2m} + U$ , onda se Hamiltonian (energija) takve nabijene estice naboja  $e$  u elektromagnetskom polju dobija dodavanjem električne potencijalne energije  $e\phi$  i jednostavnom supstitucijom  $\vec{p} \rightarrow \vec{p} - e\vec{A}$ .

### 3.4 Poissonove zagrade

Najopćenitija formulacija jednačini gibanja u analitičkoj mehanici je u obliku Poissonovih zagrada.

Bilo koja fizikalna veličina  $F$  u mehanici se može napisati kao funkcija  $2n$  kanonskih varijabli  $(q_i, p_i)$  i vremena  $t$ :  $F = F(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$ . Jednačina gibanja takve dinamičke veličine  $F$  je:

$$\frac{dF}{dt} = \frac{\partial F}{\partial t} + \sum_{j=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial q_j} \dot{q}_j + \frac{\partial F}{\partial p_j} \dot{p}_j \right) = \frac{\partial F}{\partial t} + \sum_{j=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial q_j} \frac{\partial H}{\partial p_j} - \frac{\partial F}{\partial p_j} \frac{\partial H}{\partial q_j} \right). \quad (3.35)$$

Zadnji član je operator koji povezuje  $F$  i Hamiltonian  $H$ .

#### Definicija: Poissonova zagrada

Poissonova zagrada  $\{F, G\}$  dvije dinamičke veličine  $F(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$  i  $G(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$  je po definiciji:

$$\{F, G\} = \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial q_i} \frac{\partial G}{\partial p_i} - \frac{\partial F}{\partial p_i} \frac{\partial G}{\partial q_i} \right). \quad (3.36)$$

Lako se dokazuju osnovna svojstva Poissonovih zagrada:

1.  $\{G, F\} = -\{F, G\}$ , – antikomutativnost,
2.  $\{aF + bG, H\} = a\{F, H\} + b\{G, H\}$ , – linearnost i distributivnost,
3.  $\{F, GH\} = \{F, G\}H + G\{F, H\}$ ,
4.  $\frac{\partial}{\partial t} \{F, G\} = \left\{ \frac{\partial F}{\partial t}, G \right\} + \left\{ F, \frac{\partial G}{\partial t} \right\}$ ,
5.  $\{F, \{G, H\}\} + \{G, \{H, F\}\} + \{H, \{F, G\}\} = 0$  – Jacobi identitet.

Za svaku fizikalnu veličinu  $F$ , specijalan slučaj ima njena Poissonova zagrada s Hamiltonianom  $H$  fizikalnog sustava, jer je prema (3.35):

#### Definicija: Jednačine gibanja

Diferencijalna jednačina koja određuje vremensku promjenu bilo koje dinamičke veličine  $F(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$  naziva se jednačinom gibanja te fizikalne veličine i jednaka je:

$$\frac{dF}{dt} = \frac{\partial F}{\partial t} + \{F, H\}. \quad (3.37)$$

Jednadžbe gibanja izražene u obliku Poissonovih zagrada isti u Hamiltonian (energiju)  $H$  fizikalnog sustava kao najvažniju dinamičku veličinu sustava.

Dinamička veličina  $F(\mathbf{q}, \mathbf{p})$ , koja ne zavisi eksplicitno od vremena, je očuvana veličina, ako i samo ako je:

$$\{F, H\} = 0. \quad (3.38)$$

Može se, prema Poissonovom teoremu: ako su  $F(\mathbf{q}, \mathbf{p}) = \text{const.}$  i  $G(\mathbf{q}, \mathbf{p}) = \text{const.}$  dvije očuvane veličine, tada je i njihova Poissonova zagrada očuvana veličina:  $\{F, G\} = \text{const.}$

Dokaz lako slijedi iz Jacobi identiteta.

Za najjednostavnije dinamičke veličine, same kanonske varijable je:

### Hamiltonove jednadžbe

Hamiltonove jednadžbe sustava opisanog Hamiltonijanom  $H(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$  su:

$$\dot{q}_i = \{q_i, H\}, \quad \dot{p}_i = \{p_i, H\}. \quad (3.39)$$

Fundamentalne Poissonove zagrade samih kanonskih varijabli su prema definiciji (3.36):

$$\{q_i, p_j\} = \delta_{ij}, \quad \{q_i, q_j\} = \{p_i, p_j\} = 0. \quad (3.40)$$

## 3.5 Analogija sa kvantnom mehanikom

Hamiltonova formulacija klasične mehanike preko Poissonovih zagrada omogućuje jednostavan prijelaz na kvantnu mehaniku, tj. kvantizaciju sustava koji imaju klasičan analogon.

Neka je sustav  $N$  klasičnih estica sa  $n$  stupnjeva slobode gibanja opisan Hamiltonijanom  $H(q_i, p_i, t)$ . Konjugirane kanonske varijable  $(q_i, p_i)$ , ( $i = 1, 2, \dots, n$ ), potpuno određuju mehaničko stanje sustava u nekom trenutku  $t$ . Jednadžba gibanja bilo koje dinamičke varijable  $F(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$  je onda:

$$\frac{dF}{dt} = \frac{\partial F}{\partial t} + \{F, H\}. \quad (3.37)$$

U kvantnoj mehanici fizikalne veličine (observable) su linearni Hermitski operatori. Kvantizacija sustava od  $N$  kvantnih estica sa  $n$  stupnjeva slobode gibanja znači zamjenu dinamičke veličine  $F(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$  iz klasične fizike, analogom kvantnom mehaničkom observablom  $\hat{F}$ , reprezentiranom linearnim Hermitskim operatorom  $\hat{F}(\hat{\mathbf{q}}, \hat{\mathbf{p}}, t)$ .

To znači da je kvantni sustav opisan kvantnim Hamiltonijanom  $\hat{H} = \hat{H}(\hat{q}_i, \hat{p}_i, t)$ . Jednadžba gibanja, koja se naziva Heisenbergova jednadžba, bilo koje observable je:

$$\frac{d\hat{F}}{dt} = \frac{\partial \hat{F}}{\partial t} + \frac{1}{i\hbar} [\hat{F}, \hat{H}], \quad (3.41)$$

gdje je  $\hbar = \frac{h}{2\pi}$  Planckova konstanta, a komutator operatora  $\hat{F}$  i  $\hat{H}$  je po definiciji:

$$[\hat{F}, \hat{G}] = \hat{F}\hat{G} - \hat{G}\hat{F}.$$

Porede li (3.41) i (3.37) vidimo da se prijelaz sa Hamiltonove formulacije klasične mehanike u Heisenbergovu formulaciju kvantne mehanike vrši formalnom smjenom:

$$F \rightarrow \hat{F}, \quad \{F, H\} \rightarrow \frac{1}{i\hbar} [\hat{F}, \hat{H}]. \quad (3.42)$$

Specijalno, Heisenbergove jednadžbe za generalizirane koordinate  $\hat{q}_i$  i momente  $\hat{p}_i$  su:

$$\frac{d\hat{q}_i}{dt} = \frac{1}{i\hbar} [\hat{q}_i, \hat{H}], \quad \frac{d\hat{p}_i}{dt} = \frac{1}{i\hbar} [\hat{p}_i, \hat{H}], \quad (3.43)$$

u skladu s Hamiltonovim jednadžbama klasične mehanike (3.39).

Napomena: Kvantna i klasična fizika razlikuju se u matematičkom karakteru dinamičkih veličina kojima se opisuje gibanje fizikalnog sustava. U klasičnoj fizici mjerljive fizikalne veličine su kontinuirane i derivabilne realne funkcije. U kvantnoj fizici mjerljive fizikalne veličine (observable) su matematički kompliciraniji objekti – linearni Hermitski operatori koji djeluju u prostoru stanja fizikalnog sustava. Klasična i kvantna mehanika bitno se razlikuju i u opisu stanja fizikalnog sustava u nekom trenutku vremena. U klasičnoj mehanici stanje sustava je određeno skupom od  $2n$  vrijednosti kanonskih varijabli koje su realne, derivabilne funkcije vremena. Skup stanja fizikalnog sustava je njegov fazni prostor. U kvantnoj mehanici stanje sustava u nekom trenutku vremena  $t$  određeno je skupom svojstvenih vrijednosti kompletnog skupa komutirajućih observabli (observabli koje se mogu simultano mjeriti) i reprezentira se vektorom u beskonačno dimenzionalnom prostoru koji se naziva Hilbertov prostor stanja fizikalnog sustava. Razlika je možda smatrati posljedicom Heisenbergovih relacija neodređenosti koje zahtijevaju da za kvantne kanonske varijable vrijedi:

$$[\hat{q}_i, \hat{p}_j] = i\hbar \delta_{ij}, \quad [\hat{q}_i, \hat{q}_j] = [\hat{p}_i, \hat{p}_j] = 0, \quad (3.44)$$

–to je analogno fundamentalnim Poissonovim zagradama klasične mehanike (3.40).

### 3.6 Kanonske transformacije

Kao ni Lagrangian, ni Hamiltonian sustava nije jednoznačno određen. Transformacije kanonskih varijabli koje ostavljaju invarijantnim Hamiltonove jednačbe nazivaju se kanonskim transformacijama. Kanonske transformacije zamjenjuju jednu bazu faznog prostora  $(q_i, p_i)$  drugom bazom  $(Q_i, P_i)$ . Osnovna ideja je traženje kanonske transformacije koja maksimalno pojednostavljuje jednačbe gibanja. Ideal je Hamiltonian koji je ovisna veličina i u kome su sve generalizirane koordinate ciklične, jer je tada rješavanje Hamiltonovih jednačbi trivijalno:

$$H = H(p_i) = \text{const.} \Rightarrow p_i = \text{const.} = p_{i_0} \Rightarrow \dot{q}_i = \frac{\partial H}{\partial p_{i_0}} = \text{const.} = \dot{q}_{i_0} \Rightarrow q_i(t) = \dot{q}_{i_0} t + q_{i_0}.$$

Definicija: **Kanonska transformacija**

Transformacija kanonskih varijabli:

$$q_i \rightarrow Q_i = Q_i(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t), \quad p_i \rightarrow P_i = P_i(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t), \quad (3.45)$$

je kanonska, ako i u novim varijablama  $(Q_i, P_i)$  vrijede Hamiltonove jednačbe:

$$\dot{Q}_i = \frac{\partial H'}{\partial P_i}, \quad \dot{P}_i = -\frac{\partial H'}{\partial Q_i}, \quad (3.46)$$

gdje je  $H'(\mathbf{Q}, \mathbf{P}, t)$  transformirani Hamiltonian sustava.

Da bi transformacija (3.45) bila kanonska potreban uvjet je važenje Hamiltonovog principa (3.2) kako u starim, tako i u novim kanonskim varijablama, tj.

$$\int_{t_1}^{t_2} dt \left( \sum_{i=1}^n p_i \dot{q}_i - H \right) = \int_{t_1}^{t_2} dt \left( \sum_{i=1}^n P_i \dot{Q}_i - H' \right) = 0,$$

ili

$$\int_{t_1}^{t_2} dt \left[ \sum_{i=1}^n (p_i \dot{q}_i - P_i \dot{Q}_i) + (H' - H) \right] = 0. \quad (3.47)$$

Uvjet (3.47) će biti ispunjen ako se podintegralne funkcije  $(L$  i  $L')$  u starom i novom djelovanju (akciji) razlikuju najviše do na potpunu vremensku derivaciju  $\frac{dF}{dt}$  funkcije  $F$  koja se naziva generator kanonske transformacije. Rubni uvjeti osiguravaju da je varijacija integrala totalne vremenske derivacije  $\frac{dF}{dt} = 0$ . Znači, mora vrijediti:

$$dF = \sum_{i=1}^n (p_i dq_i - P_i dQ_i) + (H' - H) dt. \quad (3.48)$$

Generatorska funkcija  $F$  je proizvoljna funkcija  $4n + 1$  varijable ó starih i novih kanonskih varijabli:  $q_i$ ,  $p_i$ ,  $Q_i$ ,  $P_i$  i eventualno vremena  $t$ , od kojih su zbog transformacija (3.45) samo  $2n + 1$  linearno nezavisne varijable. Izbor nezavisnih varijabli dijeli generatore kanonskih transformacija  $F$  u 4 tipa:

$$F_1(\mathbf{q}, \mathbf{Q}, t), \quad F_2(\mathbf{q}, \mathbf{P}, t), \quad F_3(\mathbf{Q}, \mathbf{p}, t), \quad F_4(\mathbf{p}, \mathbf{P}, t).$$

Relacija (3.48) je potpuna vremenska derivacija  $F_1$ , -to zna i da vaffi:

$$H' = H + \frac{\partial F_1}{\partial t}, \quad p_i = \frac{\partial F_1}{\partial q_i}, \quad P_i = -\frac{\partial F_1}{\partial Q_i}. \quad (3.49)$$

Zadnje dvije relacije u (3.49) omogu uju da se  $q_i$  i  $p_i$  izraze kao funkcije od  $Q_i$ ,  $P_i$  i  $t$ , a prva relacija omogu uje da se na e novi Hamiltonian  $H'$  kao funkcija  $Q_i$ ,  $P_i$  i  $t$ .

Drugi tipovi generatorskih funkcija su Legendreove transformacije  $F_1$ . Na primjer,

$$d\left(F_1 + \sum_{i=1}^n Q_i P_i\right) = \sum_{i=1}^n (p_i dq_i + Q_i dP_i) + (H' - H) dt, \quad \Rightarrow \quad F_2(\mathbf{q}, \mathbf{P}, t) = F_1 + \sum_{i=1}^n P_i Q_i,$$

pa je:

$$H' = H + \frac{\partial F_2}{\partial t}, \quad p_i = \frac{\partial F_2}{\partial q_i}, \quad Q_i = \frac{\partial F_2}{\partial P_i}. \quad (3.50)$$

Analogno je:

$$d\left(F_1 - \sum_{i=1}^n q_i P_i\right) = -\sum_{i=1}^n (q_i dp_i + P_i dQ_i) + (H' - H) dt, \quad \Rightarrow \quad F_3(\mathbf{Q}, \mathbf{p}, t) = F_1 - \sum_{i=1}^n P_i q_i,$$

$$H' = H + \frac{\partial F_3}{\partial t}, \quad q_i = -\frac{\partial F_3}{\partial p_i}, \quad P_i = -\frac{\partial F_3}{\partial Q_i}, \quad (3.51)$$

kao i:

$$d\left(F_1 - \sum_{i=1}^n q_i p_i + \sum_{i=1}^n Q_i P_i\right) = -\sum_{i=1}^n (q_i dp_i - Q_i dP_i) + (H' - H) dt$$

$$\Rightarrow F_4(\mathbf{p}, \mathbf{P}, t) = F_1 - \sum_{i=1}^n p_i q_i + \sum_{i=1}^n P_i Q_i,$$

$$H' = H + \frac{\partial F_4}{\partial t}, \quad q_i = -\frac{\partial F_4}{\partial p_i}, \quad Q_i = \frac{\partial F_4}{\partial P_i}. \quad (3.52)$$

Primjer 5. Kanonske transformacije

- Ako je generatorska funkcija:  $F_2 = \sum_{i=1}^n q_i P_i$ , prema (3.50):

$$H' = H, \quad p_i = \frac{\partial F_2}{\partial q_i} = P_i, \quad Q_i = \frac{\partial F_2}{\partial P_i} = q_i,$$

je identična kanonska transformacija.

- Funkcija  $F_1 = \sum_{i=1}^n q_i Q_i$ , generira prema (3.49):

$$H' = H, \quad p_i = \frac{\partial F_1}{\partial q_i} = Q_i, \quad P_i = -\frac{\partial F_1}{\partial Q_i} = -q_i,$$

kanonsku transformaciju koja zamjenjuje generalizirane koordinate i generalizirane momente (minus znak u  $P_i \rightarrow -q_i$ , odraz je minus znaka u Hamiltonovim jednadžbama  $\dot{p}_i = -\frac{\partial H}{\partial q_i}$ ).

- U slučaju jednog stupnja slobode funkcija  $F_1 = \frac{m}{2} x^2 \operatorname{ctg} X$ , prema (3.49) generira:

$$H'(X, P) = H(x, p), \quad p = \frac{\partial F_1}{\partial x} = m x \operatorname{ctg} X, \quad P = -\frac{\partial F_1}{\partial X} = \frac{m x^2}{2 \sin^2 X}.$$

Izrazimo li stare varijable preko novih, generirana kanonska transformacija je:

$$x = \sqrt{\frac{2P}{m}} \sin X, \quad p = \sqrt{2m P} \cos X.$$

Za jednodimenzioni LHO iz Primjera 3. Hamiltonian je:  $H(x, p) = \frac{p^2}{2m} + \frac{1}{2} m \omega^2 x^2$ , dok je novi Hamiltonian jednostavno:

$$H'(X, P) = \omega P = E = \text{const.},$$

jer zbog cikličnosti nove koordinate  $X$  vaffi:  $\dot{P} = -\frac{\partial H'}{\partial X} = 0 \Rightarrow P = \text{const.} = P_0 = \frac{E}{\omega}$ . Druga

Hamiltonova jednadžba za nove kanonske varijable je:  $\dot{X} = \frac{\partial H'}{\partial P} = \omega = \text{const.}$ , sa rješenjem:

$X(t) = \omega t + \varphi_0$ . Napisano preko stare varijable  $x$ , rješenje je naravno prosto harmoničko titranje:  $x(t) = \sqrt{\frac{2E}{m \omega^2}} \sin(\omega t + \varphi_0)$ .

• Razmotrimo i primjer infinitezimalne kanonske transformacije generirane funkcijom koja se infinitezimalno razlikuje od jedinične:

$$F_2 = F_2(\mathbf{q}, \mathbf{P}, t) = \sum_{i=1}^n q_i P_i + f(\mathbf{q}, \mathbf{P}) + O(\epsilon^2). \quad (3.53)$$

Prema (3.50), zanemaruju i članove reda  $\epsilon^2$ , je:

$$Q_i = q_i + \frac{\partial f}{\partial P_i}, \quad p_i = P_i + \frac{\partial f}{\partial q_i}.$$

Kako su  $\frac{\partial f}{\partial P_i}$  i  $\frac{\partial f}{\partial q_i}$  ve prvog reda po  $\epsilon$ , u gornjim izrazima  $P_i$  možemo zamjeniti sa  $p_i$ .

Tako se za promjenu kanonskih varijabli pri infinitezimalnoj kanonskoj transformaciji koju generira funkcija  $f(\mathbf{q}, \mathbf{p})$  dobija:

$$q_i = Q_i - q_i = \frac{\partial f}{\partial p_i}, \quad p_i = P_i - p_i = - \frac{\partial f}{\partial q_i}, \quad (3.54)$$

to se može napisati u obliku:

$$q_i = \{q_i, f\}, \quad p_i = \{p_i, f\}. \quad (3.55)$$

Odaberemo li  $\epsilon = dt$  i  $f = H$ , generatorska funkcija je:  $F_2 = F_2(\mathbf{q}, \mathbf{P}, t) = \sum_{i=1}^n q_i P_i + dt H(\mathbf{q}, \mathbf{p})$ ,

i relacije (3.55) postaju Hamiltonove jednačine:

$$q_i = dt \{q_i, H\} = \dot{q}_i dt = dq_i, \quad p_i = dt \{p_i, H\} = \dot{p}_i dt = dp_i. \quad (3.56)$$

Relacije (3.56) pokazuju da je Hamiltonian generator infinitezimalnih kanonskih transformacija vremenske evolucije sustava koje mijenjaju stanje fizikalnog sustava  $(q_i(t), p_i(t))$  u trenutku  $t$  u stanje  $(q_i(t + dt), p_i(t + dt)) = (q_i(t) + dq_i, p_i(t) + dp_i)$  u slijedećem trenutku  $t + dt$ .

### 3.7 Invarijantnost Poissonovih zagrada pri kanonskim transformacijama

Kanonske varijable  $(q_i, p_i)$  ine bazu faznog prostora fizikalnog sustava. Fazni prostor je  $2n$  dimenzionalni prostor ije koordinatne osi su kanonske varijable. Polofaj klasi nog fizikalnog sustava u nekom trenutku je jedna to ka u faznom prostoru. Kanonske transformacije mijenjaju stare u nove kanonske varijable  $(q_i, p_i) \rightarrow (Q_i, P_i)$ , tj. zamjenjuju jedan bazis faznog prostora drugim.

Poissonove zagrade (3.36) definirane su pomo u parcijalnih derivacija dinami kih veli ina po kanonskim varijablama. Ali, Poissonove zagrade ne zavise od izbora bazisa faznog prostora, tj.:



### Invarijantnost Poissonovih zagrada

Poissonova zagrada  $\{F,G\}$  bilo koje dvije dinamike veličine je invarijantna pri kanonskoj transformaciji  $(q_i, p_i) \rightarrow (Q_i, P_i)$ , tj.

$$\{F,G\}_{(q,p)} = \{F,G\}_{(Q,P)}. \quad (3.57)$$

Zbog svojstva invarijantnosti (3.57), ne moramo navoditi bazis faznog prostora u odnosu na koji se računa Poissonova zagrada.

Za dokaz relacije (3.57) trebaju nam dvije pomoćne relacije. Iz (3.49) i (3.50) slijedi:

$$\frac{\partial p_i}{\partial Q_k} = \frac{\partial^2 F_1}{\partial q_i \partial Q_k} = -\frac{\partial P_k}{\partial q_i}, \quad \frac{\partial p_i}{\partial P_k} = \frac{\partial^2 F_2}{\partial P_k \partial q_i} = \frac{\partial Q_k}{\partial q_i},$$

pa važi:

$$\frac{\partial p_i}{\partial Q_k} = -\frac{\partial P_k}{\partial q_i}, \quad \frac{\partial P_k}{\partial p_i} = \frac{\partial q_i}{\partial Q_k}. \quad (3.58)$$

Fundamentalna Poissonova zagrada kanonskih varijabli  $(Q_i, P_i)$  u bazisu  $(q, p)$  je prema (3.58):

$$\{Q_i, P_j\} = \sum_{k=1}^n \left( \frac{\partial Q_i}{\partial q_k} \frac{\partial P_j}{\partial p_k} - \frac{\partial Q_i}{\partial p_k} \frac{\partial P_j}{\partial q_k} \right) = \sum_{k=1}^n \left( \frac{\partial Q_i}{\partial q_k} \frac{\partial q_k}{\partial Q_j} + \frac{\partial Q_i}{\partial p_k} \frac{\partial p_k}{\partial Q_j} \right) = \frac{\partial Q_i}{\partial Q_j} = \delta_{ij}, \quad (3.59)$$

u skladu s (3.40). Potpuno analogno se pokazuje da važe preostale fundamentalne Poissonove zagrade, i –tovi–e vrijedi teorem:

Transformacija  $(q_i, p_i) \rightarrow (Q_i, P_i)$  je kanonska, ako i samo ako za nove varijable  $(Q_i, P_i)$  važe fundamentalne Poissonove zagrade, tj.

$$\{Q_i, P_j\}_{(q,p)} = \delta_{ij}, \quad \{Q_i, Q_j\}_{(q,p)} = \{P_i, P_j\}_{(q,p)} = 0. \quad (3.60)$$

Za bilo koje dvije fizikalne veličine  $F$  i  $G$  je:

$$\begin{aligned} \{F,G\}_{(q,p)} &= \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial q_i} \frac{\partial G}{\partial p_i} - \frac{\partial F}{\partial p_i} \frac{\partial G}{\partial q_i} \right) = \sum_{i=1}^n \left[ \left( \sum_{j=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial Q_j}{\partial q_i} + \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial P_j}{\partial q_i} \right) \right) \left( \sum_{k=1}^n \left( \frac{\partial G}{\partial Q_k} \frac{\partial Q_k}{\partial p_i} + \frac{\partial G}{\partial P_k} \frac{\partial P_k}{\partial p_i} \right) \right) \right] \\ &\quad - \sum_{i=1}^n \left[ \left( \sum_{j=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial Q_j}{\partial p_i} + \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial P_j}{\partial p_i} \right) \right) \left( \sum_{k=1}^n \left( \frac{\partial G}{\partial Q_k} \frac{\partial Q_k}{\partial q_i} + \frac{\partial G}{\partial P_k} \frac{\partial P_k}{\partial q_i} \right) \right) \right]. \end{aligned}$$

Pregrupiranjem desne strane gornjeg izraza mogu se izdvojiti derivacije F i G po novim kanonskim varijablama:

$$\{F,G\}_{(q,p)} = \sum_{j,k=1}^n \left[ \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial G}{\partial Q_k} \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial Q_j}{\partial q_i} \frac{\partial Q_k}{\partial p_i} - \frac{\partial Q_j}{\partial p_i} \frac{\partial Q_k}{\partial q_i} \right) + \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial G}{\partial P_k} \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial Q_j}{\partial q_i} \frac{\partial P_k}{\partial p_i} - \frac{\partial Q_j}{\partial p_i} \frac{\partial P_k}{\partial q_i} \right) \right] +$$

$$+ \sum_{j,k=1}^n \left[ \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial G}{\partial Q_k} \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial P_j}{\partial q_i} \frac{\partial Q_k}{\partial p_i} - \frac{\partial P_j}{\partial p_i} \frac{\partial Q_k}{\partial q_i} \right) + \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial G}{\partial P_k} \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial P_j}{\partial q_i} \frac{\partial P_k}{\partial p_i} - \frac{\partial P_j}{\partial p_i} \frac{\partial P_k}{\partial q_i} \right) \right],$$

tj.

$$\{F,G\}_{(q,p)} = \sum_{j,k=1}^n \left[ \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial G}{\partial Q_k} \{Q_j, Q_k\} + \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial G}{\partial P_k} \{Q_j, P_k\} + \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial G}{\partial Q_k} \{P_j, Q_k\} + \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial G}{\partial P_k} \{P_j, P_k\} \right],$$

-to zbog (3.60) zaista daje:

$$\{F,G\}_{(q,p)} = \sum_{j,k=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial Q_j} \frac{\partial G}{\partial P_k} - \frac{\partial F}{\partial P_j} \frac{\partial G}{\partial Q_k} \right) = \sum_{k=1}^n \left( \frac{\partial F}{\partial Q_k} \frac{\partial G}{\partial P_k} - \frac{\partial F}{\partial P_k} \frac{\partial G}{\partial Q_k} \right) = \{F,G\}_{(Q,P)}.$$

Primjer 6. Poissonove zgrade komponenti angularnog momenta.

Moment impulsa (angularni moment) estice je:  $\vec{l} = \vec{r} \times \vec{p}$ . Ako za generalizirane koordinate odaberemo Kartezijeve koordinate (x,y,z) estice, komponente angularnog momenta su:

$$l_x = yp_z - zp_y, \quad l_y = zp_x - xp_z, \quad l_z = xp_y - yp_x. \quad (3.61)$$

Poissonova zgrada komponenti  $l_x$  i  $l_y$  je:

$$\{l_x, l_y\} = \frac{\partial l_x}{\partial x} \frac{\partial l_y}{\partial p_x} - \frac{\partial l_x}{\partial p_x} \frac{\partial l_y}{\partial x} + \frac{\partial l_x}{\partial y} \frac{\partial l_y}{\partial p_y} - \frac{\partial l_x}{\partial p_y} \frac{\partial l_y}{\partial y} + \frac{\partial l_x}{\partial z} \frac{\partial l_y}{\partial p_z} - \frac{\partial l_x}{\partial p_z} \frac{\partial l_y}{\partial z}.$$

Prema definiciji (3.61), prva etri lana u gornjem izrazu su nula, te preostaje:

$$\{l_x, l_y\} = (-p_y)(-x) - yp_x = l_z. \quad (3.62)$$

Lako se uvjeriti da vaffi i:

$$\{l_y, l_z\} = l_x \quad \text{i} \quad \{l_z, l_x\} = l_y. \quad (3.62')$$

Poissonove zgrade komponenti angularnog momenta estice su onda:

$$\{l_i, l_j\} = \sum_{k=1}^3 \text{ijk} l_k. \quad (3.63)$$

Relacije (3.63) pokazuju da se  $v_i$ -e od jedne komponente angularnog momenta estice ne mogu odabrati kao generalizirane koordinate, niti mogu biti generalizirani momenti, jer njihova Poissonova zagrada ne i-ezava. Tako e, bilo koje dvije komponente angularnog momenta ne mogu biti par konjugiranih kanonskih varijabli.

Ali, koriste i svojstva Poissonovih zagrada, lako se pokazuje da je:

$$\{\bar{l}^2, l_i\} = 0, \quad (3.64)$$

to zna i da apsolutna vrijednost  $l_i$  bilo koja od komponenti angularnog momenta estice mogu biti generalizirane koordinate ili momenti estice. Analogan rezultat vaffi za esticu i u kvantnoj mehanici.

### 3.8 Hamilton-Jacobieva jednadžba

Jo-jedna formulacija klasi ne mehanike, tzv. Hamilton-Jacobieva formulacija, zasniva se na postojanju kanonske transformacije koja maksimalno pojednostavljuje jednadfba gibanja. U ovoj formulaciji mehanike, osnovna jednadfba – Hamilton-Jacobieva jednadfba, je parcijalna diferencijalna jednadfba prvog reda ije rje-enje odre uje generator kanonske transformacije  $S$  koja sve kanonske varijable transformira u konstante gibanja odre ene po etnim uvjetima.

Razmotrimo kanonsku transformaciju odre enu generatorom tipa  $F_2(\mathbf{q}, \mathbf{P}, t) \equiv S$  takvu da je novi Hamiltonian nula:

$$H' = H + \frac{\partial S}{\partial t} = 0 \Rightarrow \dot{Q}_i = \frac{\partial H'}{\partial P_i} = 0, \quad \dot{P}_i = -\frac{\partial H'}{\partial Q_i} = 0, \quad (3.65)$$

pa je rje-enje Hamiltonovih jednadfbi gibanja trivijalno:

$$Q_i = \alpha_i = \text{const.}, \quad P_i = \beta_i = \text{const.}, \quad (i = 1, 2, \dots, n). \quad (3.66)$$

Kako su novi impulsi konstante, prema (3.50) traflena generatorska funkcija  $S = S(\mathbf{q}, \boldsymbol{\beta}, t)$  mora zadovoljavati:

$$H' = H + \frac{\partial S}{\partial t} = 0, \quad \dot{q}_i = \frac{\partial S}{\partial p_i}, \quad p_i = \frac{\partial S}{\partial q_i}. \quad (3.67)$$

Hamiltonian je funkcija starih kanonskih varijabli  $H = H(\mathbf{q}, \mathbf{p}, t)$ . Izrazimo li stare generalizirane momente kao  $p_i = \frac{\partial S}{\partial q_i}$ , prva od jednadfbi (3.67) postaje Hamilton-Jacobieva jednadfba:

$$\frac{\partial S}{\partial t} + H\left(q_i, \frac{\partial S}{\partial q_i}, t\right) = 0. \quad (3.68)$$

Hamilton-Jacobieva jednađnja je o ito parcijalna diferencijalna jednađnja I reda za nepoznati generator  $S = S(q_i, \beta_i, t)$  kanonske transformacije, koji je funkcija  $n + 1$  nezavisne varijable  $q_i$  i  $t$ . Trađena kanonska transformacija ima svojstvo da je transformirani Hamiltonian jednak nuli. Jednađnja (3.68) je, prema (3.65), potpuno ekvivalentna Hamiltonovim jednađnjama. Kad se na e rjeenje Hamilton-Jacobieve jednađnje (3.68), generalizirane koordinate i momenti odre uju se iz algebarskih relacija:

$$Q_i = \frac{\partial S}{\partial q_i} = \text{const.}_i, \quad p_i = \frac{\partial S}{\partial p_i} \Rightarrow q_i = q_i(\alpha, \beta, t), \quad p_i = p_i(\alpha, \beta, t),$$

gdje  $2n$  integracionih konstanti (3.66) treba odrediti iz po etnih uvjeta  $q_{i_0}$  i  $p_{i_0}$ . Generator  $S$  naziva se Hamilton-Jacobieva funkcija ili Hamiltonova glavna funkcija.

Hamiltonian  $H$  je o uvana veli ina ako, prema (3.31), nije eksplicitna funkcija vremena:  $H = \gamma = \text{const.}$  ( $H = \gamma = E$  ako su veze stacionarne). Tada se Hamilton-Jacobieva jednađnja (3.68) mođe smjenom:

$$S(\mathbf{q}, \boldsymbol{\beta}, t) = W(\mathbf{q}, \boldsymbol{\beta}) - \gamma(\boldsymbol{\beta})t,$$

uprostiti:

$$H\left(q_i, \frac{\partial W}{\partial q_i}\right) = \gamma. \quad (3.69)$$

Funkcija  $W$  naziva se karakteristi nom Hamiltonovom funkcijom.

Hamilton-Jacobieva jednađnja (3.68) ili (3.69), naj e e se rjeava separacijom varijabli, tj. trađenjem rjeenja u obliku zbroya ili produkta funkcija samo jedne varijable:

$$S = S_1(q_1) + S_2(q_2) + \dots + S_n(q_n) + S_{n+1}(t) \quad \text{ili} \quad S = S_1(q_1) S_2(q_2) \dots S_n(q_n) S_{n+1}(t),$$

sa idejom zamjene parcijalne diferencijalne jednađnje sustavom obi nih diferencijalnih jednađnji.

Fizikalni smisao Hamilton-Jacobieve funkcije  $S$  postaje jasan na emo li njenu potpunu derivaciju po vremenu:

$$\frac{dS}{dt} = \sum_{i=1}^n \frac{\partial S}{\partial q_i} \dot{q}_i + \frac{\partial S}{\partial t} = \sum_{i=1}^n p_i \dot{q}_i - H = L,$$

pa integracija od  $t_0$  do  $t$  daje:

$$S = \int_{t_0}^t dt L(\mathbf{q}, \dot{\mathbf{q}}, t) = I(t). \quad (3.70)$$

Hamilton-Jacobieva funkcija  $S$  upravo je djelovanje (akcija) fizikalnog sustava s neodre enom gornjom granicom.

Primjer 7. Hamilton-Jacobieva jednačnja i kvantna mehanika.

Ako je Hamiltonian klasične estice sa jednim stupnjem slobode:  $H(q,p) = \frac{p^2}{2m} + U(q) = E$ , prema (3.69), gibanje estice određeno je Hamilton-Jacobievom jednačnjom:

$$\frac{1}{2m} \left( \frac{\partial W}{\partial q} \right)^2 + U(q) = E. \quad (3.71)$$

U kvantnoj mehanici valna funkcija je rješenje Schrödingerove jednačnje:  $\hat{H}\psi = E\psi$ , gdje je  $\hat{H}$  Hamiltonian kvantnog sustava. U slučaju jednodimenzionog sustava koji ima klasični analogon, kvantni Hamiltonian se dobija iz klasičnog supstitucijom:  $H(q,p) \rightarrow \left( q, -i\hbar \frac{\partial}{\partial q} \right)$ , pa je Schrödingerova jednačnja za kvantnuesticu:

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{\partial^2}{\partial q^2} \psi + U(q)\psi = E\psi.$$

Definiraju i stacionarnu valnu funkciju  $\psi(q)$  relacijom:  $\psi(q,t) = e^{i\frac{Et}{\hbar}}$ , Schrödingerova jednačnja postaje:

$$\frac{1}{2m} \left( \frac{\partial}{\partial q} \right)^2 - \frac{i\hbar}{2m} \frac{\partial^2}{\partial q^2} + U(q) = E,$$

što u limesu klasične fizike  $\hbar \rightarrow 0$  daje Hamilton-Jacobievu jednačnju (3.71).

Ilustrirajmo Hamilton-Jacobievu metodu na dva jednostavna primjera.

Primjer 8. Hamilton-Jacobieva jednačnja za slobodnuesticu i jednodimenzioni LHO.

Za slobodnuesticu sa tri stupnja slobode Hamiltonian je:  $H = T = \frac{1}{2m} (p_1^2 + p_2^2 + p_3^2)$ , pa smjenom:  $S(q,\beta,t) = W(q,\beta) - Et$ , Hamilton-Jacobieva jednačnja (3.69) je:

$$\frac{1}{2m} \left[ \left( \frac{\partial W}{\partial q_1} \right)^2 + \left( \frac{\partial W}{\partial q_2} \right)^2 + \left( \frac{\partial W}{\partial q_3} \right)^2 \right] = E. \quad (3.72)$$

Sve tri koordinate su ciklične i (3.72) se potpuno separira smjenom varijabli:  $W = W_1(q_1,\beta_1) + W_2(q_2,\beta_2) + W_3(q_3,\beta_3)$ , gdje je  $p_i = \beta_i = \text{const.}$ , u:

$$\frac{1}{2m} \left( \frac{dW_1}{dq_1} \right)^2 + \frac{1}{2m} \left( \frac{dW_2}{dq_2} \right)^2 + \frac{1}{2m} \left( \frac{dW_3}{dq_3} \right)^2 = E,$$

sa rje-enjem:  $W_i = \beta_i q_i$ , ( $i = 1, 2, 3$ ), uz uvjet:  $\beta_1^2 + \beta_2^2 + \beta_3^2 = 2mE$ , tj.

$$W(q_i, \beta_i) = \beta_1 q_1 + \beta_2 q_2 + \beta_3 q_3.$$

Za jednodimenzioni LHO Hamiltonian je:  $H(q, p) = T + U = \frac{p^2}{2m} + \frac{1}{2} kq^2 = E$ . Hamiltonian ne zavisi od vremena, pa smjena  $S(q, \beta, t) = W(q, \beta) - Et$ , gdje je  $\beta = E$ , daje Hamilton-Jacobievu jednaqdbu (3.69):

$$\left( \frac{\partial W}{\partial q} \right)^2 + mkq^2 = 2mE,$$

sa rje-enjem:

$$W(q, E) = \int_{q_0}^q dq' \{2m[E - U(q')]\}^{\frac{1}{2}}.$$

Prema (3.67) je jo-:

$$\alpha = \frac{\partial S}{\partial t} = \int_{q_0}^q dq' \frac{m}{\sqrt{m(2E - kq'^2)}} - t, \quad p = \frac{\partial S}{\partial q} = \sqrt{m(2E - kq^2)}.$$

Prva od ovih jednaqdbi odmah daje rje-enje:

$$q(t) = \sqrt{\frac{2E}{k}} \sin \left[ \sqrt{\frac{k}{m}} (t - \alpha') \right],$$

gdje se integracione konstante  $E$  i  $\alpha'$  odre uju iz po etnih uvjeta.

## 4. Centralne sile

Najvažnije sile u klasičnoj fizici su centralne. Postuliraju i osnovne zakone gibanja o Newtonove zakone i univerzalni zakon gravitacije Newton je i osnovao klasičnu mehaniku riješavajući problem gibanja planeta Sunčevog sustava. Međutim u tijelima Sunčevog sustava djeluju konzervativne, centralne gravitacijske sile čiji intenzitet je inverzno proporcionalan kvadratu udaljenosti tijela.

### 4.1 Problem dva tijela

U fizici se često javlja problem dva tijela, tj. problem dinamike izoliranog sustava dvije čestice koje se gibaju pod utjecajem sila međudjelovanja o planet i Sunce, elektron i nukleus, itd. Ako je sustav konzervativan II Newtonom zakon za dvije čestice daje:

$$m_1 \ddot{\vec{r}}_1 = -\nabla_1 U(\vec{r}_1 - \vec{r}_2), \quad (4.1)$$

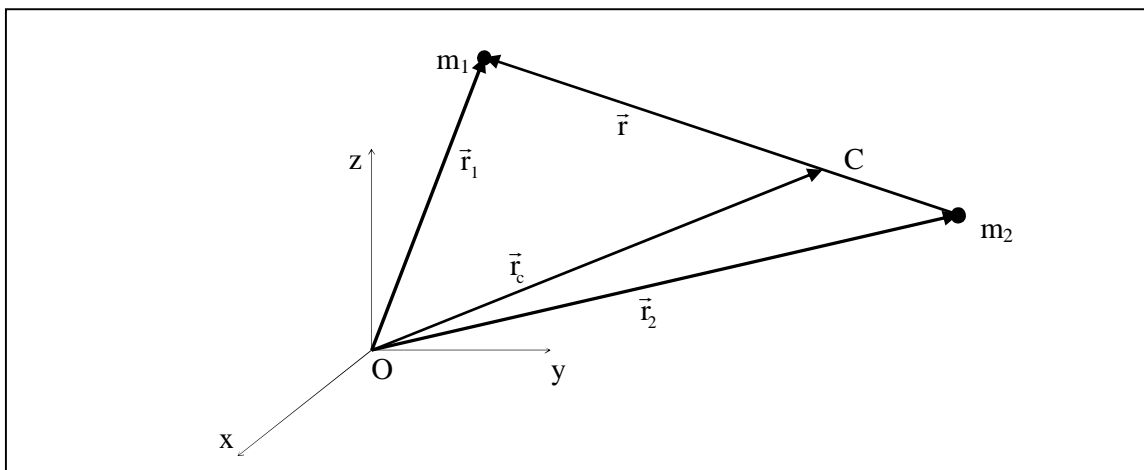
$$m_2 \ddot{\vec{r}}_2 = -\nabla_2 U(\vec{r}_1 - \vec{r}_2) = \nabla_1 U(\vec{r}_1 - \vec{r}_2).$$

Umjesto radijus vektora čestica  $\{\vec{r}_1, \vec{r}_2\}$  definirajmo nove varijable  $\{\vec{r}, \vec{r}_c\}$  o radijus vektor relativnog položaja čestica  $\vec{r}$  i radijus vektor centra mase  $\vec{r}_c$ , kao na Slici 11.:

$$\vec{r} = \vec{r}_1 - \vec{r}_2, \quad \vec{r}_c = \frac{m_1 \vec{r}_1 + m_2 \vec{r}_2}{M}, \quad (4.2)$$

gdje je ukupna masa sustava  $M = m_1 + m_2$ . Inverzne relacije su:

$$\vec{r}_1 = \vec{r}_c + \frac{m_2}{M} \vec{r}, \quad \vec{r}_2 = \vec{r}_c - \frac{m_1}{M} \vec{r}. \quad (4.3)$$



Slika 11.

Zbrajanjem jednačbi gibanja (4.1), jednačba gibanja centra mase je:

$$M\ddot{\vec{r}}_c = 0, \quad (4.4)$$

to odmah daje rjeenje:

$$\ddot{\vec{r}}_c = 0 \Rightarrow \dot{\vec{r}}_c = \text{const.} = \dot{\vec{r}}_c(0) \Rightarrow \vec{r}_c(t) = \dot{\vec{r}}_c(0)t + \vec{r}_c(0), \quad (4.5)$$

o centar mase sustava giba se jednoliko konstantnom brzinom  $\dot{\vec{r}}_c(0)$ .

Oduzimanjem jednačbi (4.1) problem se efektivno svodi na dinamiku jedne estice ija jednačba gibanja je:

$$\ddot{\vec{r}} = -\nabla_r U(\vec{r}), \quad (4.6)$$

gdje je reducirana masa sustava  $= \frac{m_1 m_2}{M}$ , sa svojstvom  $\frac{1}{M} = \frac{1}{m_1} + \frac{1}{m_2}$ .

Galilejeva invarijantnost klasi ne mehanike dozvoljava da rjeenje traflimo prijelazom u inercijalni sustav centra mase. Ako veli ine mjerene u odnosu na sustav sa ishodi-tem u centru mase C ozna imo zvjezdicom \*, onda vrijedi:  $\vec{r}_c^*(t) = 0$ ,  $\vec{r}_2^* = -\frac{m_1}{m_2} \vec{r}_1^*$  i  $\vec{r}^* = \frac{M}{m_2} \vec{r}_1^*$ , tj.  $m_1 \vec{r}_1^* = \vec{r}^*$  i  $m_2 \vec{r}_2^* = -\vec{r}^*$ , a jednačba gibanja (4.6) je:  $\ddot{\vec{r}}^* = -\nabla_r U(\vec{r}^*)$ .

Prije nego to rje-imo problem uo imo neka svojstva Sun eva sustava. Ako jedna estica ima daleko ve u masu od druge, center mase je veoma blizu masivnije estice i u prvaj aproksimaciji vaffi:

$$m_2 \gg m_1 \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} M \rightarrow m_2 \\ \rightarrow m_1 \\ \vec{r}_c^* = 0 \rightarrow \vec{r}_2^* \\ \vec{r}^* \rightarrow \vec{r}_1^* \end{array} \right\}, \quad (4.7)$$

a jednačbe gibanja (4.6) i (4.4) postaju:

$$m_1 \ddot{\vec{r}}_1^* = -\nabla_1 U(\vec{r}_1^*), \quad \vec{r}_2^* = 0. \quad (4.8)$$

U ovoj aproksimaciji, sustav dvije estice moffemo promatrati iz sustava mirovanja masivnije estice i samo primjeniti Newtonove zakone na manje masivnu esticu. Masa Sunca je mnogo ve a od mase bilo kojeg planeta i uvjeti (4.7) su ispunjeni sa velikom to no- u. Na primjer, masa Zemlje je  $m_1 = 6 \times 10^{24}$  kg, a masa Sunca je  $m_2 = 2 \times 10^{30}$  kg i  $\frac{m_2}{m_1} \approx 330000$ , pa je opravdano govoriti o rotaciji Zemlje oko Sunca. Centar mase sustava Zemlja-Sunce je



svega oko 450 km udaljen od centra Sunca. čak i za najmasivniji planet Jupiter, čija je masa 318 puta veća od Zemljine, centar mase sustava Jupiter-Sunce je na površini Sunca, tj. oko 750 000 km od centra Sunca, što manje od jednog promila udaljenosti Jupitera od Sunca koja iznosi  $7,8 \times 10^8$  km.

Iz povijesnih razloga, problem gibanja planeta oko Sunca naziva se Keplerov problem. No, jasno je da je ovo ustvari puno općenitiji problem gibanja bilo koje dvije čestice koje međusobno djeluju gravitacijskim ili električnim silama.

## 4.2 Keplerov problem

Ako su konzervativne sile međusobno u česticama i centralne (u pravcu vektora  $\vec{r}$ ), potencijalna energija zavisi samo od intenziteta vektora relativnog položaja čestica  $U = U(r)$  kao u (1.62) što je slučaj gravitacijskih ili električnih sila. Takva centralna sila na česticu mora biti oblika  $\vec{F}(\vec{r}) = -\nabla_r U(r) = f(r)\vec{e}_r$ , pa zbog (4.6) mora vrijediti zakon očuvanja angularnog momenta  $\vec{L} = \vec{r} \times \dot{\vec{r}}$  relativnog gibanja:

$$\frac{d\vec{L}}{dt} = \vec{r} \times \ddot{\vec{r}} = 0 \Rightarrow \vec{L} = \text{const.} \quad (4.9)$$

Ovo znači da se čestica giba u ravnini (dva stupnja slobode  $n = 2$ ) okomitoj na  $\vec{L} = \text{const.}$  koju možemo odabrati za  $xy$ -ravninu. U cilindričnim koordinatama je onda:

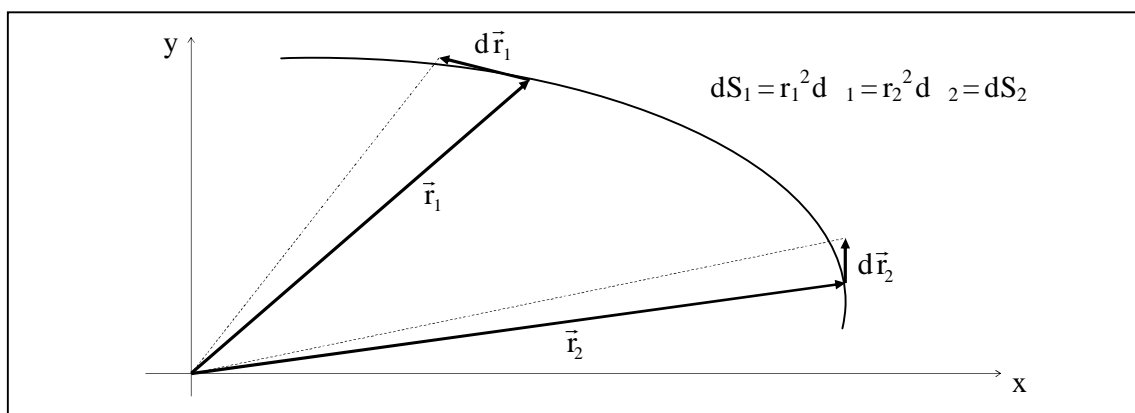
$$\left. \begin{aligned} \vec{r}(t) &= r(t) \begin{pmatrix} \cos(\varphi(t)) \\ \sin(\varphi(t)) \\ 0 \end{pmatrix} \\ \dot{\vec{r}}(t) &= \dot{r} \begin{pmatrix} \cos(\varphi) \\ \sin(\varphi) \\ 0 \end{pmatrix} + r \cdot \begin{pmatrix} -\sin(\varphi) \\ \cos(\varphi) \\ 0 \end{pmatrix} \\ \ddot{\vec{r}}(t) &= (\ddot{r} - r \cdot \dot{\varphi}^2) \begin{pmatrix} \cos(\varphi) \\ \sin(\varphi) \\ 0 \end{pmatrix} + (2\dot{r}\dot{\varphi} + r\ddot{\varphi}) \begin{pmatrix} -\sin(\varphi) \\ \cos(\varphi) \\ 0 \end{pmatrix} \end{aligned} \right\}, \quad (4.10)$$

i

$$\left. \begin{aligned} \vec{L}(t) &= \vec{r} \times \dot{\vec{r}} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ r^2 \dot{\varphi} \end{pmatrix} \\ \vec{L} &= r^2 \cdot \dot{\varphi} \vec{k} = \text{const.} \Rightarrow r^2 \dot{\varphi} = \text{const.} = dS \end{aligned} \right\}. \quad (4.11)$$

Zakon o uvanja angularnog momenta, tj. zadnja relacija u (4.9), garantira da je sektorska brzina estice  $\dot{\vec{S}} = \frac{d\vec{S}}{dt} = \frac{\vec{l}}{2}$  konstantna, gdje je element površine krivolinijskog trokuta  $d\vec{S} = \frac{1}{2} \vec{r} \times d\vec{r} = \frac{1}{2} \vec{r} \times \dot{\vec{r}} dt = \frac{1}{2} r^2 d\vec{k}$ .

Prema Slici 12., estica se giba tako da radijus vektor estice u jednakim vremenskim intervalima prebri-e jednake površine ó ako estica reprezentira planet u ophodnji oko Sunca ovo je II Keplerov zakon.



Slika 12.

Zbog jednadžbe gibanja (4.6), pored angularnog momenta, o uvana je i energija relativnog gibanja  $E = T + U = \text{const.}$ , jer vaffi:

$$\frac{dE}{dt} = \frac{d}{dt} \left( \frac{1}{2} \dot{\vec{r}}^2 + U(\vec{r}) \right) = \dot{\vec{r}} \cdot \ddot{\vec{r}} + \dot{\vec{r}} \cdot \nabla_{\vec{r}} U = \dot{\vec{r}} \cdot \left( \ddot{\vec{r}} + \nabla_{\vec{r}} U \right) = 0. \quad (4.12)$$

Iz zakona o uvanja angularnog momenta je  $\dot{\vec{r}} = \frac{l}{r^2}$ , pa zakon o uvanja energije daje:

$$E = \frac{1}{2} \dot{\vec{r}}^2 + \frac{l^2}{2 r^2} + U(\vec{r}) = \text{const.} \quad (4.13)$$

Relacija (4.13) je zakon o uvanja energije jednodimenzionog gibanja estice mase  $m$  u efektivnom potencijalu:

$$U_{\text{eff}}(\vec{r}) = U(\vec{r}) + \frac{l^2}{2 r^2}. \quad (4.14)$$

Zadnji član u (4.14) je ekvivalentan potencijalu fiktivne centrifugalne sile koja teffi da udaljiesticu od ishodi-ta i zato se naziva centrifugalna barijera:

$$-\nabla_r \left( \frac{l^2}{2r^2} \right) = \frac{l^2}{r^3} \ddot{e}_r = \frac{(\dot{r})^2}{r} \ddot{e}_r = \frac{v^2}{r} \ddot{e}_r = \vec{F}_{cp}.$$

Iz zakona o uvanja energije (4.13) je:

### Jednadžba gibanja čestice u konzervativnom centralnom polju sila

Radijalna jednadžba gibanja čestice na koju djeluje konzervativna centralna sila je:

$$\dot{r} = \pm \sqrt{\frac{2}{m} [E - U_{eff}(r)]} \Leftrightarrow dt = \frac{\pm dr}{\sqrt{\frac{2}{m} [E - U_{eff}(r)]}}, \quad (4.15)$$

gdje dva znaka razlikuju dva moguća smjera brzine čestice. Čestica može biti samo u onim tokama  $r$  za koje je  $E \geq U_{eff}(r) \times 0$ .

Ako nas umjesto rješenja u obliku parametarske jednadžbe putanje:  $r = r(t)$  i  $t = t(r)$  zanima rješenja jednadžbi gibanja koje daje eksplicitnu jednadžbu putanje, iz zakona o uvanja angularnog momenta je:

$$d = \frac{l}{r^2} dt = \pm \frac{l dr}{r^2 \sqrt{2 [E - U_{eff}(r)]}}, \text{ tj. } t - t_0 = \pm \int_{r_0}^r \frac{l dr'}{r'^2 \sqrt{2 [E - \frac{l^2}{r'^2} - 2 U(r')]}}, \quad (4.16)$$

Ako među česticama djeluje gravitacijska  $-G \frac{m_1 m_2}{r^3} \vec{r}$  ili električna sila  $\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q_1 Q_2}{r^3} \vec{r}$ , ( $Q_{1,2}$  je naboj čestice), potencijalna energija je:

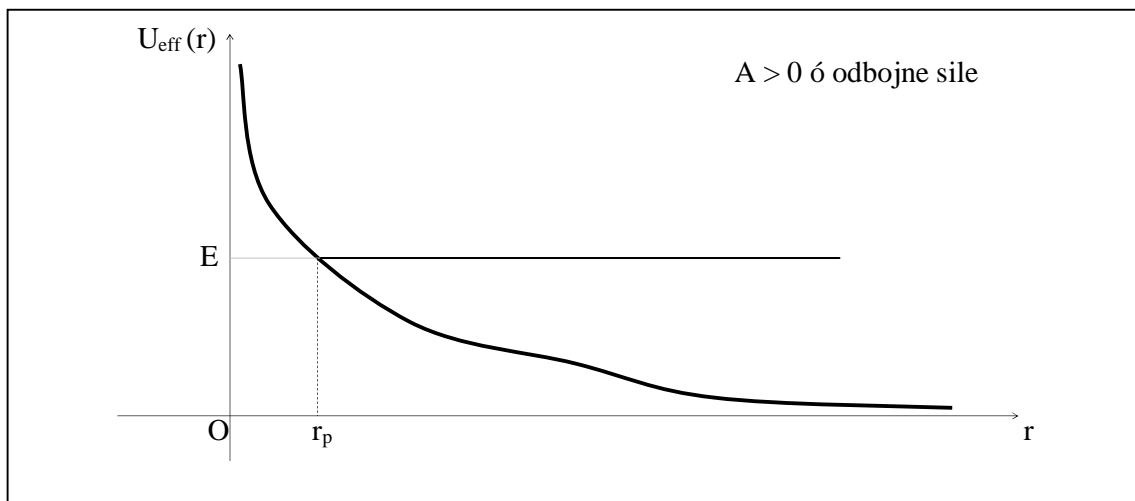
$$U(r) = \frac{A}{r}, \quad A_{gr.} = -G m_1 m_2, \quad A_{el.} = \frac{Q_1 Q_2}{4\pi\epsilon_0}. \quad (4.17)$$

Kvalitativna svojstva gibanja lako je analizirati grafički. Prema (4.14) efektivni potencijal za Keplerov problem je:

$$U_{eff}(r) = \frac{A}{r} + \frac{l^2}{2r^2} \leq E. \quad (4.18)$$

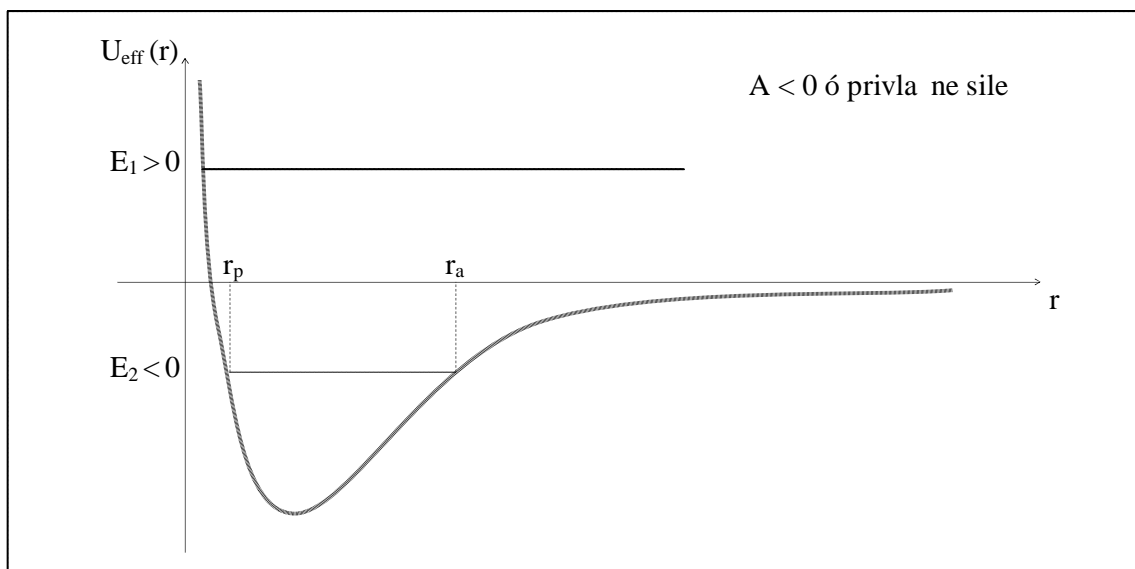
Za male udaljenosti od centra sile  $r \rightarrow +0$ , dominira centrifugalna barijera i  $U_{eff} \rightarrow +\infty$ . Na velikim udaljenostima  $r \rightarrow +\infty$ , dominantan je potencijal i  $U_{eff} \rightarrow +0$ , ako su sile odbojne  $A > 0$ , a  $U_{eff} \rightarrow -0$ , u slučaju privlačnih sila kad je  $A < 0$ . U slučaju odbojnih sila je  $U_{eff}(r) > 0$  za svako  $r > 0$  i efektivni potencijal je monotono opadajuća funkcija (nema ekstrema) kao na Slici 13.

Zbog uvjeta  $E > U_{\text{eff}}(r)$  gibanje estice je neograni eno, ali  $r$  uvijek ostaje ve e od udaljenosti pericentra  $r \geq r_p$ .



Slika 13.

Interesantniji je slu aj privla nih sila  $A < 0$ , jer tada  $U_{\text{eff}}(r)$  ima minimum  $U_{\text{eff}_{\text{min}}} = -\frac{A^2}{2l^2}$  za  $r = -\frac{l^2}{A}$  kao na Slici 14.



Slika 14.

Ako je energija estice pozitivna, kao  $E_1$ , gibanje je sli no sluaju odbojnih sila. Ali, ako je energija relativnog gibanja estice negativna, kao  $E_2$ , estica je «vezana» za centar sile i gibanje je ograni eno na osciliranje izme u pericentra i apocentra  $r_p \leq r \leq r_a$ .

Bez obzira na znak  $A$ , uvijek postoji pericentar ó to ka na putanji u kojoj je estica na minimalnoj udaljenosti od centra sile  $r_p = r_{\min}$  i gdje je  $\left. \frac{dr}{dt} \right|_{r_p} = 0$ , pa je:  $E = E(r_p) = U_{\text{eff}}(r_p)$ .

Integracijom (4.16) eksplicitna jednađflba putanje je:

$$- \varphi_0 = \pm \int_{r_0}^r \frac{l dr'}{r'^2 \sqrt{2 \left( E - \frac{A}{r'} \right) - \frac{l^2}{r'^2}}}. \quad (4.19)$$

Odaberemo li x-os tako da je  $\varphi_0 = 0$ , supstucijom  $u = \frac{1}{r}$  integral se svodi na tabli ni integral sa rje-enjem:

$$\left( r \right) = - \arcsin \frac{\frac{l^2}{r'} + A}{A} \Bigg|_{r_0}^r, \quad = \pm \sqrt{1 + \frac{2El^2}{A^2}}. \quad (4.20)$$

Jednađflba putanje se mođe uprostiti izborom:  $r_0 = \arcsin \frac{\frac{l^2}{r_0} + A}{A} = -\frac{r_0}{2}$ , (ovaj odabir zna i izbor ishodi-ta i pravaca koordinatnih osi u ravnini gibanja tako da je putanja simetri na krivilja), -to kona no daje:

$$r(\varphi) = \frac{p}{1 + \varepsilon \cos \varphi}, \quad p = -\frac{l^2}{A}. \quad (4.21)$$

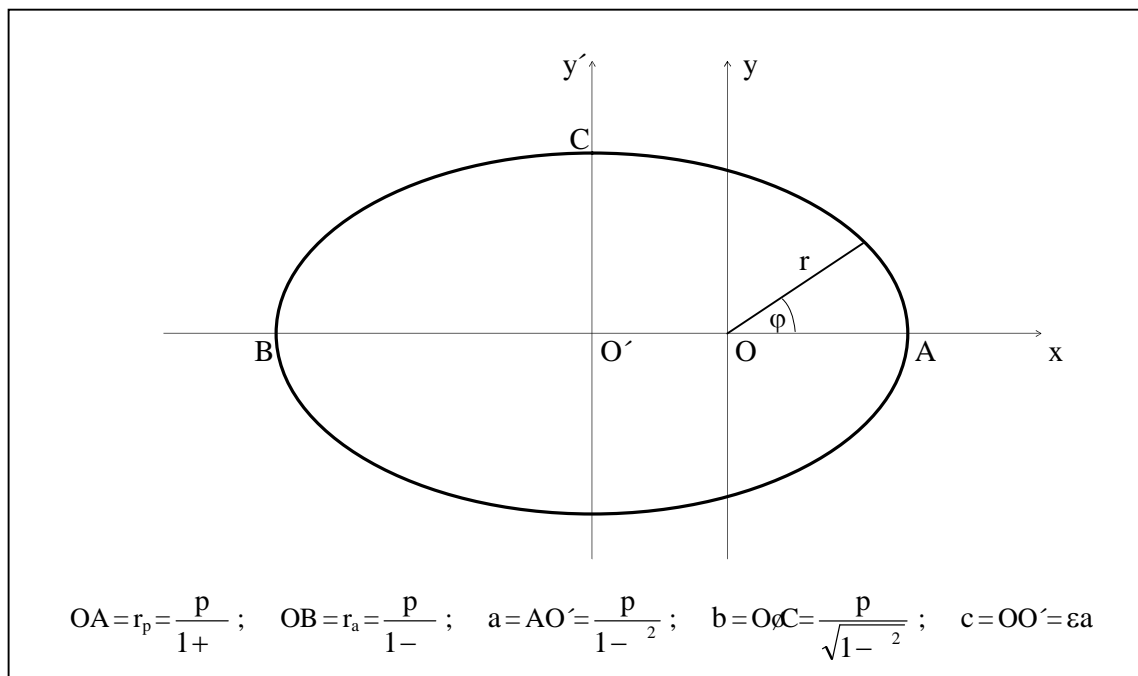
Izraz (4.21) je jednađflba konusnih presjeka ó elipse ( $0 < \varepsilon < 1$ ), parabole ( $\varepsilon = 1$ ) ili hiperbole ( $\varepsilon > 1$ ) u polarnim koordinatama, u ijem jednom fokusu je centar sile.

Znak parametra  $\varepsilon$  u (4.20) mora se odabrati tako da je uvijek  $r > 0$  u (4.21). Postoji nekoliko slu ajeva:

**Privlačne sile:**  $A < 0 \Rightarrow p > 0$

- $E < 0$  ó vezana estica  $\Rightarrow 0 < |\varepsilon| < 1 \Rightarrow r = \frac{p}{1 + \varepsilon \cos \varphi} > 0$  za  $\forall \varphi \in [0, 2\pi]$ .

Udaljenost estice od centra sile je ograni ena na interval  $r_p \leq r \leq r_a$ , gdje su udaljenosti pericentra  $r_p = \frac{p}{1 + \varepsilon} = r_{\min}$  i apocentra  $r_a = \frac{p}{1 - \varepsilon} = r_{\max}$ . Putanje su elipse (I Keplerov zakon) sa ekscentricitetom  $\varepsilon$  kao na Slici 15.



Slika 15.

Velika poluos elipse je:

$$a = \frac{r_p + r_a}{2} = \frac{p}{1 - \epsilon^2}, \quad (4.22)$$

a udaljenost c ishodi-ta O od centra elipse O' je:

$$c = a \epsilon \text{ ó } r_p = a = \frac{p}{1 - \epsilon^2}. \quad (4.23)$$

Ako ozna imo  $\angle COO' = \alpha$ , vaffi:  $\cos \alpha = \frac{OO'}{OC} = \frac{c}{r(-)} = \frac{\epsilon}{1 - \epsilon^2} (1 - \cos \alpha)$ , -to zna i da je  $\epsilon = \cos \alpha$ , te  $a = OC$ . Mala poluos elipse je onda:

$$b = a \sqrt{1 - \epsilon^2} = \sqrt{ap} = \frac{p}{\sqrt{1 - \epsilon^2}}. \quad (4.24)$$

Jednadfibu putanje u Kartezivevim koordinatama O'xy' lako je na i napravimo li translaciju ishodi-ta dufl x-osi:  $x' = x + c$  i  $y' = y$ , gdje je  $c = \frac{p}{1 - \epsilon^2}$ . Iz jednadfibe elipse (4.21) je:  $r = p \text{ ó } \epsilon x$ , pa je:  $r^2 = [p \text{ ó } \epsilon(x' \text{ ó } c)]^2 = x^2 + y^2 = (x' \text{ ó } c)^2 + y'^2$ , -to u nekoliko koraka daje kanonsku jednadfibu elipse:

$$\frac{x^2}{\left(\frac{p}{1-e^2}\right)^2} + \frac{y^2}{\left(\frac{p}{\sqrt{1-e^2}}\right)^2} = 1, \quad (4.25)$$

u skladu sa (4.22) i (4.24).

Kako je sektorska brzina  $\dot{S} = \frac{l}{2}$  konstantna (II Keplerov zakon), a površina elipse je  $S = \pi ab$ , period ophodnje  $T$  estice je:  $T = \frac{S}{\dot{S}} = \frac{2}{l} \pi a \sqrt{ap} = \frac{2}{l} a^{\frac{3}{2}} \frac{l}{\sqrt{-A}} = 2 \sqrt{\frac{-A}{-A}} a^{\frac{3}{2}}$ , pa je kvadriranjem:  $T^2 = 4 \frac{a^3}{-A}$ . Kako je za gravitacijske sile  $A = -Gm_1m_2$  odmah dobijamo

III Keplerov zakon:

$$T^2 = \frac{4 a^3}{G(m_1 + m_2)}. \quad (4.26)$$

Ekscentricitet  $\varepsilon$  mjeri odstupanje elipse od kružnice. Za  $\varepsilon = 0$  putanja je kružnica sa  $r = r_p = r_a = -\frac{l^2}{A}$  ( $A < 0$ ), koja za date fiksne vrijednosti  $E$  i  $l$  predstavlja putanju na kojoj estica ima minimalnu moguću energiju  $E = -\frac{A^2}{2l^2}$ , pri čemu je  $T = \frac{A^2}{2l^2}$ , a  $U = -\frac{A^2}{l^2}$ . Ovo je primjer virijalnog teorema (1.66) za homogeni potencijal stupnja homogenosti  $k = 0$ .

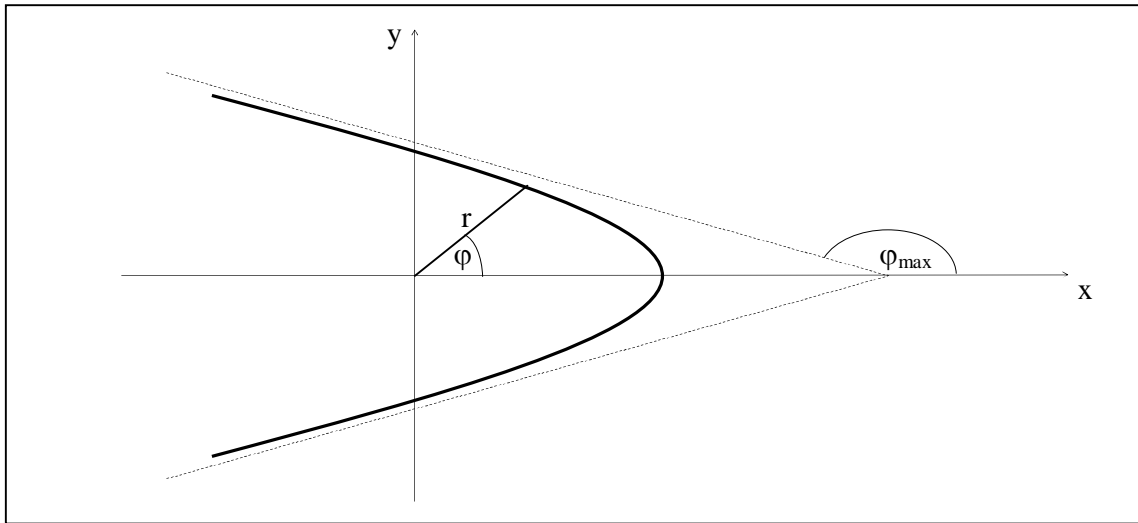
Kako je prema (4.22) i (4.24),  $\frac{b}{a} = \sqrt{1-e^2}$ , putanje planeta se vrlo malo razlikuju od kružnica, jer su ekscentriciteti planetarnih elipsi mali, u rasponu od  $\varepsilon = 0,007$  za Veneru, do  $\varepsilon = 0,206$  za Merkur. Za Zemlju je  $\varepsilon = 0,017$ , pa je  $b = 0,99986a$ . Putanja Mjeseca oko Zemlje je takođe veoma slična kružnici jer je za Mjesec  $\varepsilon = 0,055$ .

Karakteristike eleiptičnih putanja planeta određene su osnovnim fizikalnim veličinama (njihova vrijednost je fiksirana početnim uvjetima)  $E < 0$  i  $l^2 > 0$ . Prema (4.22) i (4.24) je:

$$a = \frac{A}{2E}, \quad b = \frac{l}{\sqrt{2(-E)}}. \quad (4.27)$$

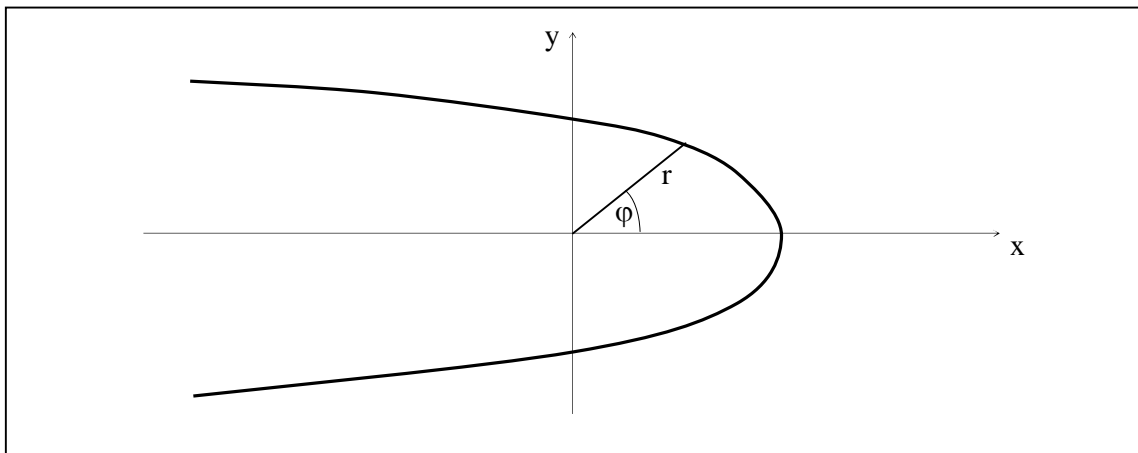
Velika poluos elipse  $a$ , koja je prosječna udaljenost točke na elipsi od fokusa, zavisi samo od energije (primjer takozvane slučajne degeneracije), dok mala poluos  $b$  zavisi i od energije i od angularnog momenta estice.

- $E > 0$  ó slobodna estica  $\Rightarrow || > 1 \Rightarrow r = \frac{p}{1 + \cos \varphi} > 0$  za svako  $\varphi \in [0, \varphi_{\max}) \cup (-\varphi_{\max}, 2\pi]$ , gdje je  $\cos \varphi_{\max} = -\frac{1}{||}$ . estica se od centra sile mođe beskona no udaljiti  $r = \hat{O}$  za  $\varphi = \pm \varphi_{\max}$ . Putanja je hiperbola sa asimptotama  $\varphi = \pm \varphi_{\max}$ , kao na Slici 16.



Slika 16.

- $E = 0$   $\Rightarrow || = 1 \Rightarrow r = \frac{p}{1 + \cos \varphi} > 0$  za svako  $\varphi \neq \pi$ . Grani ni slu aj – estica asimptoski dolazi/odlazi u beskona nost gdje stife sa brzinom nula. Putanja takve estice je parabola, kao na Slici 17.

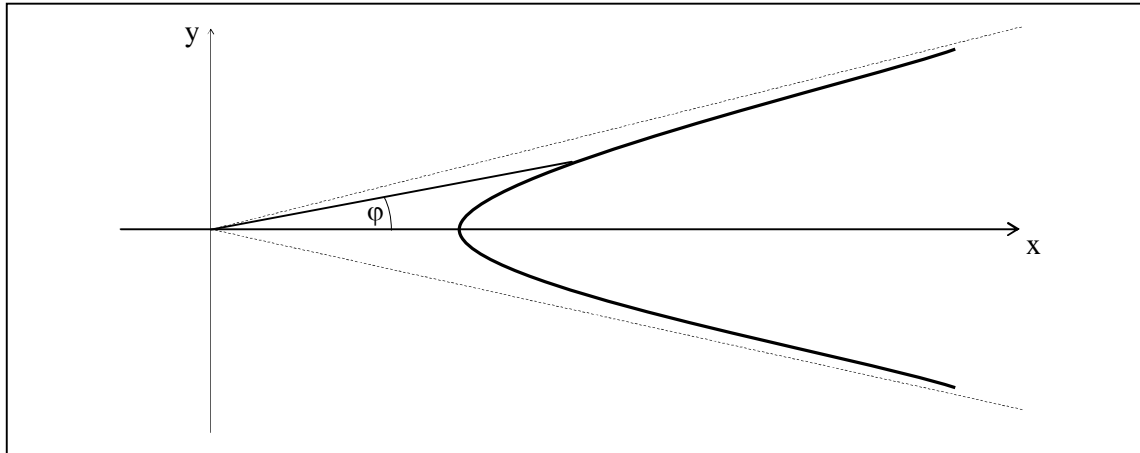


Slika 17.



**Odbojne sile:**  $A > 0 \Rightarrow E > 0$ ,  $p < 0$ ,  $|\epsilon| > 1 \Rightarrow r = \frac{p}{1 + \epsilon \cos \varphi} > 0$  za  $\forall \varphi \in (-\varphi_{\max}, \varphi_{\max})$ ,

gdje je  $\cos \varphi_{\max} = \frac{1}{\epsilon}$ . Putanja je uvijek hiperbola, kao na Slici 18., ali je sada centar sile u drugom fokusu (van hiperbole) u odnosu na slučaj privlačnih sila.



Slika 18.

Keplerov problem je možda i lakše riješiti Lagrangeovim formalizmom. Lagrangian konzervativnog sustava dviju tjelesica je:

$$L = T - U = \frac{1}{2} m_1 \dot{\vec{r}}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{\vec{r}}_2^2 - U(\vec{r}_1 - \vec{r}_2). \quad (4.28)$$

Smjena varijabli  $\{\vec{r}_1, \vec{r}_2\} \rightarrow \{\vec{r}, \vec{r}_c\}$  prema (4.2) i (4.3), tj.

$$\dot{\vec{r}}_1 = \dot{\vec{r}}_c + \frac{m_2}{M} \dot{\vec{r}}, \quad \dot{\vec{r}}_2 = \dot{\vec{r}}_c - \frac{m_1}{M} \dot{\vec{r}}, \quad (4.29)$$

transformira Lagrangian (4.28) u zbroj Lagrangiana centra mase  $L_c$  i Lagrangiana relativnog gibanja  $L_r$ :

$$L = L_c + L_r = \frac{1}{2} M \dot{\vec{r}}_c^2 + \frac{1}{2} \dot{\vec{r}}^2 - U(\vec{r}). \quad (4.30)$$

Lagrangeove jednačine za gibanje centra mase  $\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{\vec{r}}_{c_i}} \right) - \frac{\partial L}{\partial \vec{r}_{c_i}} = 0$ , odmah daju (4.4) sa rješenjem (4.5):

$$M \ddot{\vec{r}}_c = 0 \Rightarrow \dot{\vec{r}}_c = \text{const.} = \dot{\vec{r}}_c(0) \Rightarrow \vec{r}_c(t) = \dot{\vec{r}}_c(0)t + \vec{r}_c(0). \quad (4.5)$$

Ako me u esticama djeluju konzervativne centralne sile potencijalna energija je sferno simetri na  $U(\vec{r}) \rightarrow U(r)$ , pa prema (1.46) vaffi zakon o uvanja angularnog momenta relativnog gibanja  $\vec{l} = \vec{r} \times \dot{\vec{r}} = \text{const.}$  Odaremo li z-os dufl pravca angularnog momenta, gibanje estice mase  $\mu$  je u xy-ravnini, pa relativno gibanje ima samo 2 stupnja slobode. U polarnim koordinatama  $(r, \varphi)$  Lagrangian relativnog gibanja je:

$$L_r = L(r, \dot{r}, \dot{\varphi}) = \frac{1}{2} \dot{r}^2 + \frac{1}{2} r^2 \dot{\varphi}^2 - U(r). \quad (4.31)$$

Generalizirana koordinata  $\varphi$  je cikli na, pa je:

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L_r}{\partial \dot{\varphi}} = r^2 \dot{\varphi} = 0 \Rightarrow r^2 \dot{\varphi} = l = \text{const.}, \quad (4.32)$$

a Lagrangeova jednadflba za generaliziranu koordinatu  $r$  je:

$$\ddot{r} - r \dot{\varphi}^2 + \frac{dU}{dr} = 0. \quad (4.33)$$

Da dobijemo diferencijalnu jednadflbu putanje eliminirajmo vrijeme  $t$  pomo u (4.32). Kako je:

$$\dot{r} = -\frac{l}{d} \frac{d}{d} \left( \frac{1}{r} \right) \quad \text{i} \quad \ddot{r} = -\frac{l^2}{2r^2} \frac{d^2}{d^2} \left( \frac{1}{r} \right),$$

a  $U(r) = \frac{A}{r}$ , iz (4.33) se dobija jednadflba putanje:

$$\frac{d^2}{d^2} \left( \frac{1}{r} \right) + \frac{1}{r} + \frac{A}{l^2} = 0. \quad (4.34)$$

Smjenom  $u = \frac{1}{r} + \frac{A}{l^2}$ , gornja jednadflba postaje jednostavno:

$$\frac{d^2 u}{d^2} + u = 0. \quad (4.35)$$

Lako se uvjeriti da je rje-enje kao i prije:

$$r(\varphi) = \frac{p}{1 + \varepsilon \cos \varphi}, \quad (4.36)$$

gdje je:

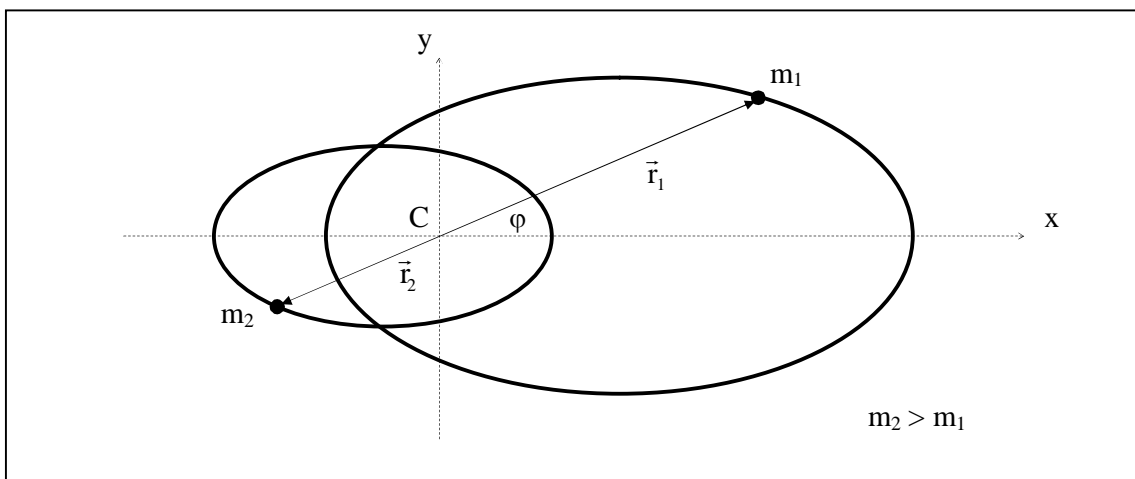
$$p = -\frac{l^2}{A}, \quad \varepsilon = \pm \sqrt{1 + \frac{2El^2}{A^2}}. \quad (4.37)$$

Keplerov problem je riješen u (4.21) ili (4.36-37) za varijablu relativnog položaja estica  $\vec{r}$ . Relacije (4.3) onda daju rješenje pomoću u originalnih varijabli  $\{\vec{r}_1, \vec{r}_2\}$ . Na primjer, u slučaju eliptičnih putanja ( $E < 0$ ) u sustavu centra mase rješenje je:

$$r_1^*(\varphi) = \frac{m_2}{m_1 + m_2} \frac{p}{1 + \cos \varphi}, \quad r_2^*(\varphi) = -\frac{m_1}{m_1 + m_2} \frac{p}{1 + \cos \varphi},$$

što znači da se dvije estice gibaju po istim elipsama koje imaju jedan zajednički fokus u centru mase sustava. Minus znak u  $r_2^*(\varphi)$  znači da je u svakom trenutku kut između radijusvektora estica  $\pi$ . Dvije estice rotiraju po elipsama oko centra mase kao da su spojene krutim štapićem, kao na Slici 19.

Za opis kompletnog gibanja u mirujućem inercijalnom referentnom sustavu, treba još na ovu rotaciju superponirati gibanje centra mase konstantnom brzinom po pravcu, što znači da u ovom sustavu putanje estica nisu zatvorene krivulje (ni ellipse, već eliptične spirale).



Slika 19.

Na kraju razmotrimo ukratko još jednu metodu rješavanja Keplerovog problema.

### 4.3 Runge-Lenz vektor

Kako je prema (4.6) i (4.17):  $\dot{\vec{p}} = \frac{A}{r^3} \vec{r}$ , derivacija vektora  $\vec{l} \times \vec{p}$  je:

$$\frac{d}{dt}(\vec{l} \times \vec{p}) = \vec{l} \times \dot{\vec{p}} = \frac{A}{r^3} \vec{l} \times \vec{r} = -\frac{A}{r^3} [\vec{r}(\vec{r} \cdot \dot{\vec{r}}) - r^2 \dot{\vec{r}}] = A \frac{d}{dt} \left( \frac{\vec{r}}{r} \right), \quad (4.38)$$

pa je vektor  $\vec{e}$ :

$$\vec{e} = \frac{\vec{l} \times \vec{p}}{A} - \frac{\vec{r}}{r} = \text{const.} \quad (4.39)$$

o uvana veli ina.

Za gibanje estica pod utjecajem centralnih sila inverzno proporcionalnih kvadratu udaljenosti pored  $E$  i  $\vec{l}$ , postoji i dodatna o uvana vektorska veli ina (4.39), koja se naziva Runge-Lenz vektor  $\vec{e}$ . Vektor  $\vec{e}$  je okomit na  $\vec{l}$ , pa leži u xy-ravnini gibanja. Koriste i zakon o uvanja energije i relacije (4.10) ó (4.11) dobija se:

$$e^2 = \vec{e} \cdot \vec{e} = \frac{2l^2}{A^2} \left( \frac{p^2}{2} + \frac{A}{r} \right) + 1 = 1 + \frac{2El^2}{A^2} \Rightarrow \varepsilon = \pm \sqrt{1 + \frac{2El^2}{A^2}},$$

kao u (4.20).

Kako je  $\vec{e} \cdot \vec{r} = \frac{(\vec{l} \times \vec{r}) \cdot \vec{r}}{A} - r = -\frac{l^2}{A} - r$ , i  $\vec{e} \cdot \vec{r} = r \cos \theta$ , lako se dobija jednadfba putanje:

$$r = \frac{p}{1 + \varepsilon \cos \theta}, \quad p = -\frac{l^2}{A}, \quad (4.40)$$

– jednadfba konusnih presjeka, kao (4.21) ili (4.36).

Prema tome, o uvane veli ine  $\vec{l}$ ,  $E$  i  $\vec{e}$  kompletno odre uje putanju u Keplerovu problemu – ravnina orbite okomita je na  $\vec{l} = \text{const.}$ , tip orbite (elipsa, parabola ili hiperbola) odre ena je ekscentricitetom, tj. sa  $E$ ,  $l^2$  i  $\varepsilon^2$ , a orijentacija orbite u ravnini odre ena je vektorom  $\vec{e}$ . To nost zadnje tvrdnje najlak-e je vidjeti odaberemo li , kao i prije,  $\vec{l} = l\hat{k}$ , -to zna i da je gibanje u xy-ravnini. Odaberemo li jo–i pravac osi simetrije putanje (pravac kroz fokus i pericentar) za x-os, prema (4.39) onda je:

$$\varepsilon_x = -\frac{1}{A} l p_y - \frac{x}{r}, \quad \varepsilon_y = \frac{1}{A} l p_x - \frac{y}{r}, \quad \varepsilon_z = 0,$$

pa je u pericentru:  $y = 0$  i  $p_x = 0$ , te je  $\varepsilon_y = 0$  i Runge-Lenz vektor je u pravcu glavne osi putanje:  $\vec{r} = x\hat{i}$ . Ali,  $\vec{r} = \text{const.}$  je o uvana velicina, što znači da pravac vektora  $\vec{r}$  u pericentru uvijek određuje glavnu os putanje.

Egzistencija dodatne o uvane velicine (4.39) može se iskoristiti da se pokaže da su jedine privlačne centralne sile za koje postoje zatvorene orbite (elipse) za vezane čestice: elastične (izotropni LHO, kao u odjeljku 1.6) i gravitacijske i privlačne električne sile čija centralne sile koje zavise od udaljenosti čestica kao  $r$  ili  $r^{-2}$ . Samo za te tri vrste sila u klasičnoj fizici postoje vezana stanja dvočestice (stanja u kojima su čestice uvijek na konačnoj udaljenosti i nikad ne mogu otići u beskonačnost). To znači da su elastične, gravitacijske i privlačne električne sile jedini tipovi centralnih sila koje dolaze u obzir za kreiranje klasičnih modela za sva fizikalno valfna vezana stanja čestica: proton, nukleus, atom, molekula, planetarni sustav, zvjezdani sustav, galaksija, itd.

Analog Runge-Lenz vektora  $\vec{r}$  u kvantnoj mehanici komutira sa Hamiltonijanom vodikovog atoma što predstavlja dodatnu simetriju problema koja pojašnjava «slučajnu degeneraciju» energijskih nivoa čija energija elektrona u atomu vodika  $E_n = \frac{-13,6\text{eV}}{n^2}$ , zavisi samo od glavnog kvantnog broja  $n$ , ali ne zavisi od orbitalnog angularnog momenta  $l$ .

Dosad smo razmatrali Keplerov problem, tj. gibanje sustava dvije čestice masa  $m_1$  i  $m_2$  koje djeluju jedna na drugu konzervativnim centralnim silama čiji potencijal je inverzno proporcionalnim udaljenosti čestica, kao što su gravitacijske i električne sile.

Ali, Sunce i planete nisu čestice, već tijela konačnih (astronomskih) dimenzija i moramo razumjeti niz sukcesivnih aproksimacija koje, pod nekim uvjetima, dozvoljavaju da se realni fizikalni objekti tretiraju kao čestice.

#### 4.4 Mehanika tijela konačnih dimenzija

Neka umjesto dvije estice imamo dva astronomska tijela ó zvijezde i/ili planete. Prvo moñemo pretpostaviti da se radi o dva kruta tijela kona nih dimenzija. Iako, Zemlja (niti Sunce) nije kruto tijelo, to na primjer, plima i osjeka zorno demonstriraju, deformacije su toliko male da ih u prvoj aproksimaciji moñemo zanemariti. Promatranja pokazuju da su astronomski objekti (ve i od asteroida) u pravilu sfernog oblika. Zato pretpostavimo da je raspodjela mase m tijela sferno simetri na, tj. gusto a  $(\vec{r}) = (r)$  ne zavisi od sfernih kuteva  $\theta$  i  $\varphi$ . Tijelo kona nih dimenzija smatramo skupom od bezbroj estica mase  $dm = (\vec{r})d^3r$ . U odnosu na centar mase, koji je u centru tijela, je onda:

$$m = \int dm = \int d^3r (\vec{r}) = 4 \int_0^{\infty} dr r^2 (r) = 4 \int_0^R dr r^2 (r), \quad (4.41)$$

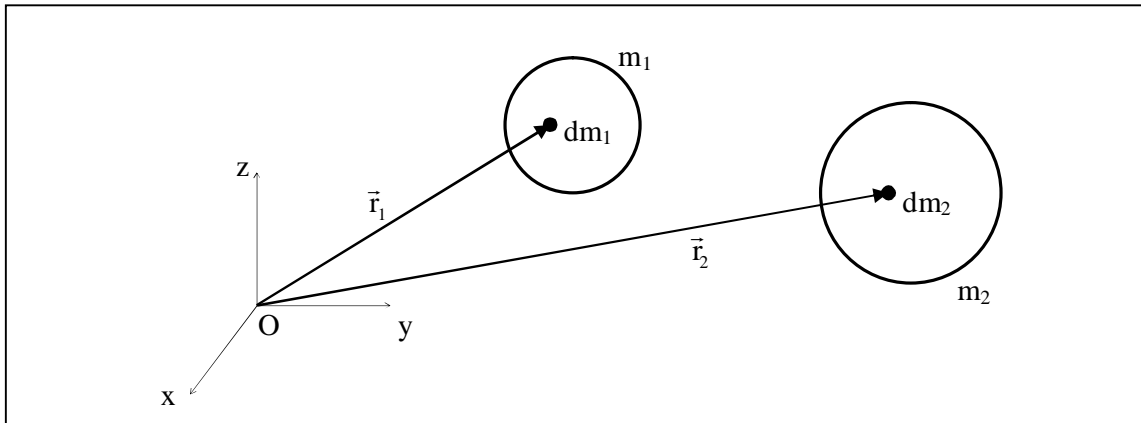
gdje je R radijus tijela.

Gravitacijska potencijalna energija estica  $dm_1$  i  $dm_2$ , kao na Slici 20., odre ena Newtonovim zakonom gravitacije, je:

$$dU(\vec{r}_1, \vec{r}_2) = -G \frac{dm_1 dm_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|}, \quad (4.42)$$

pa je ukupna gravitacijska potencijalna energija dva tijela:

$$U(\vec{r}_1, \vec{r}_2) = -G \int d^3r_1 \int d^3r_2 \frac{(\vec{r}_1) (\vec{r}_2)}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|}. \quad (4.43)$$

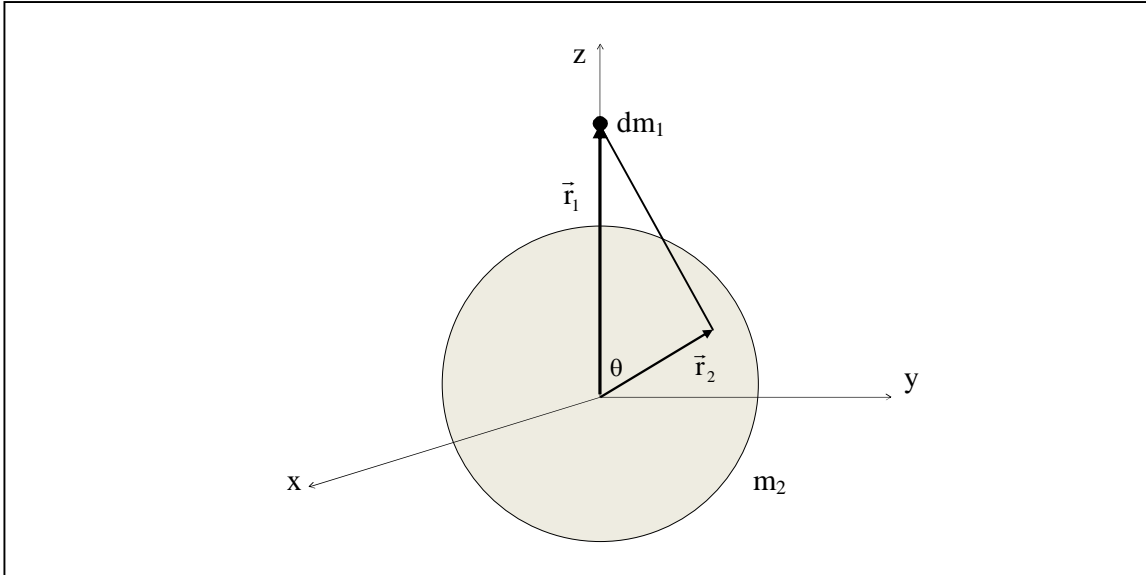


Slika 20.

Ustvari, dovoljno je rje-iti jednostavniji problem prora una gravitacijske potencijalne energije sferno simetri nog tijela i estice mase  $dm_1$  van tijela ra unaju i integral po  $dm_2$ . Jednostavnosti radi, odaberimo ishodi-te koordinatnog sustava u centru mase tijela 2, a za z-os odaberimo pravac krozesticu  $dm_1$  ( $\vec{r}_1 = z\vec{k}$ ), kao na Slici 21.

Za sferno simetri no tijelo 2 je onda:

$$dU(\vec{r}_1) = -G dm_1 \int d^3r_2 \frac{(\vec{r}_2)}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|} = -G dm_1 \int_0^\infty dr_2 r_2^2 \int_0^\pi \sin \theta d\theta \int_0^{2\pi} d\phi \frac{(\vec{r}_2)}{\sqrt{r_1^2 + r_2^2 - 2r_1 r_2 \cos \theta}}.$$



Slika 21.

Integracija po  $\phi$  daje samo  $2\pi$ , pa smjenom  $u = \cos\theta$  integral postaje:

$$dU(\vec{r}_1) = -2 G dm_1 \int_0^\infty dr_2 r_2^2 \int_{-1}^1 du (r_1^2 + r_2^2 - 2r_1 r_2 u)^{-\frac{1}{2}}.$$

Integracija po  $u$  daje:  $\int_{-1}^1 du (r_1^2 + r_2^2 - 2r_1 r_2 u)^{-\frac{1}{2}} = -\frac{1}{r_1 r_2} (|r_1 - r_2| - |r_1 + r_2|) = \begin{cases} \frac{2}{r_1} & \text{za } r_1 > r_2 \\ \frac{2}{r_2} & \text{za } r_1 < r_2 \end{cases}.$

Potencijal estice  $dm_1$  u gravitacijskom polju sferno simetri nog tijela  $m_2$  je sferno simetri an (zavisi samo od  $r$ ) i odre en integralom:

$$dU(r_1) = -4 G dm_1 \left( \frac{1}{r_1} \int_0^{r_1} dr_2 r_2^2 \rho(r_2) + \int_{r_1}^\infty dr_2 r_2 \rho(r_2) \right). \quad (4.44)$$

Ako je radijus drugog tijela  $R_2$ , tada je  $\rho(r_2) = 0$  za  $r_2 > R_2$ , pa za  $r_1 > R_2$  drugi integral u (4.44) ni-ta ne doprinosi i vrijedi:

$$dU(r_1) = -4 G dm_1 \frac{1}{r_1} \int_0^{R_2} dr_2 r_2^2 \rho(r_2) = -G \frac{m_2 dm_1}{r_1}.$$

Pokazali smo da:

### Gravitacijski potencijal sferno simetrične zvijezde mase M

Gravitacijski potencijal sferno simetričnog tijela mase M i radijusa R u prostoru izvan tijela je isti kao i potencijal koji stvara čestica mase M koja se nalazi u centru mase tijela, tj.

$$U(r) = -G \frac{mM}{r}, \quad \text{za } r > R. \quad (4.45)$$

Sferno simetrična zvijezda u prostoru van zvijezde stvara gravitacijsko polje kao da joj je cijelokupna masa skoncentrirana u centru.

Sve što važi za tijelo š2đ, važi analogno i za tijelo š1đ, pa vrijedi:

*Gravitacijska potencijalna energija (4.43) dva sferno simetrična tijela mase  $m_1$  i  $m_2$  i radijusa  $R_1$  i  $R_2$ , čiji su centri mase na udaljenosti  $r \times R_1 + R_2$ , identična je potencijalnoj energiji dviju čestica mase  $m_1$  i  $m_2$  na udaljenosti  $r$ :*

$$U(r) = -G \frac{m_1 m_2}{r}, \quad r = |\vec{r}_1 - \vec{r}_2|. \quad (4.46)$$

Da bi dokazao gornji teorem Newton je skoro dva desetljeća odlagao publiciranje svoje knjige o vrijeme koje mu je bilo potrebno da razvije diferencijalni i integralni račun neophodan za dokaz.

Gornja aproksimacija je vrlo dobra za planete i zvijezde o odstupanja od sfernog oblika vrlo su mala. Za Zemlju je ekvatorijalni radijus 21,4 km veći i od polarnog, što je odstupanje od sfere od svega 3.35 promila ( $R_{\oplus} = 6380$  km). Ako krenemo od toga nisu aproksimaciju, Zemlju (i Sunce) možemo smatrati sastavljenom od dva tijela o sfera plus ekvatorijalni prsten koji izrađava odstupanje od sfernog oblika.

Za gibanje u zemljinom gravitacijskom polju u blizini površine Zemlje, tj. na visini  $h$  mnogo manjoj od radijusa Zemlje, potencijalna energija čestice mase  $m$  je razvojem u red:

$$U(h) = -G \frac{mM_{\oplus}}{R_{\oplus} + h} = -mgR_{\oplus} + mgh + \dots, \quad g = -G \frac{M_{\oplus}}{R_{\oplus}^2} = 9,8 \frac{\text{m}}{\text{s}^2},$$

gdje je  $h \ll R_{\oplus}$  visina iznad površine Zemlje.

Kako je potencijalna energija uvijek određena do konstante, prvi član u redu možemo zanemariti, pa je gravitacijska potencijalna energija čestice u odnosu na površinu Zemlje:

$$U = mgh.$$

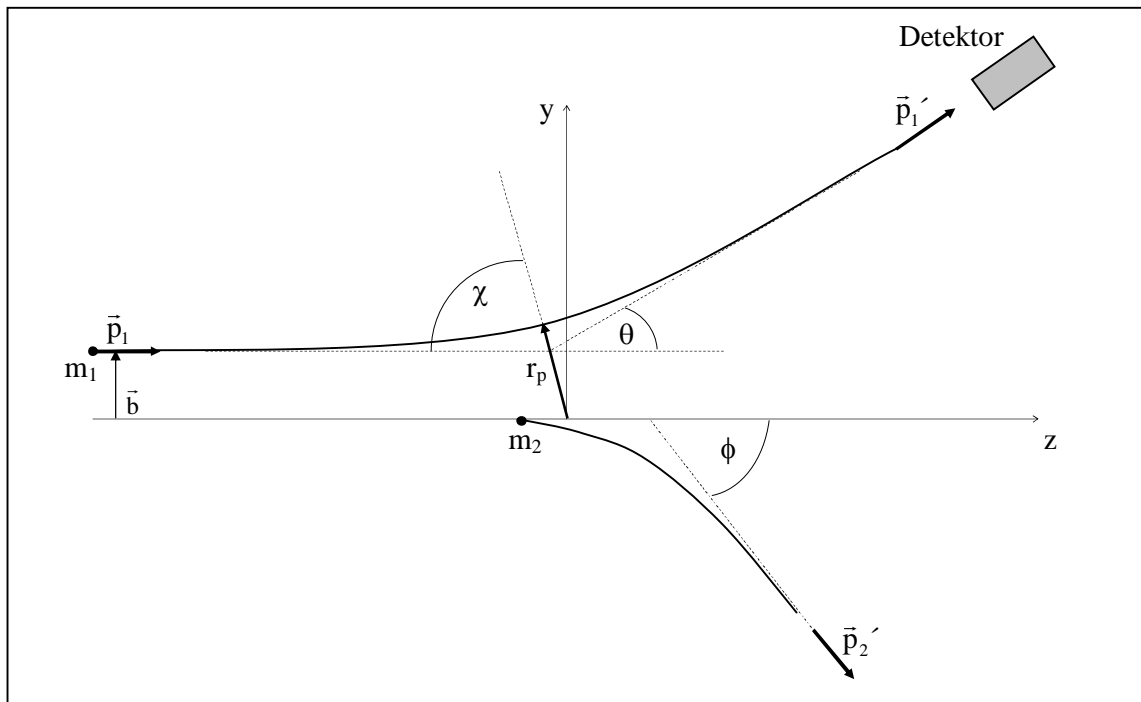


## 4.5 Raspršenje čestica u centralnom polju sila

Istraživanje mikroskopskih objekata molekula, atoma, nukleusa i elementarnih čestica znatno je otežano jer su njihove dimenzije toliko male da nisu direktno dostupne našim osjetilima. Zato su neophodne metode koje uvećavaju i njihove efekte i čine vidljivim. Raspršenje čestica je takva indirektna metoda mjerenja svojstava mikroskopskih objekata. Poznavanje položaja i brzina čestica prije i poslije raspršenja omogućuje saznanja o silama (potencijalnim energijama) među česticama tijekom raspršenja, kad su direktna mjerenja nemoguća. Iako u eksperimentima raspršenja sudjeluju kvantne čestice i kompletna teorija zahtijeva kvantnu mehaniku, u mnogim slučajevima klasična teorija raspršenja je veoma dobra aproksimacija. Opis efekata raspršenja pomoću udarnog presjeka raspršenja je isti i u klasičnoj i u kvantnoj mehanici. U procesima raspršenja čestice međusobno razmjenjuju impuls i energiju i analiza procesa, kao i u procesima sudara krutih tijela, bazirana je na primjeni zakona o uvanju. Pretpostavljamo da su sile među česticama koje sudjeluju u raspršenju konzervativne centralne sile, kao gravitacijske ili električne sile, opisane sferno simetričnim potencijalom  $U(r)$ , gdje je  $r = |\vec{r}_1 - \vec{r}_2|$  intenzitet vektora relativnog položaja čestica. Pretpostavljamo i da potencijal  $U(r)$  dovoljno brzo opada s udaljenošću, tj. kad  $r \rightarrow \infty$ , i to najmanje kao  $r^{-1}$ , tako da se čestice na makroskopskim rastojanjima (puno prije i puno poslije sudara) mogu smatrati slobodnim.

## 4.6 Kinematika raspršenja

Osnovne ideje teorije raspršenja čestica najlakše je razumjeti na primjeru tipičnog eksperimenta: raspršenju čestice mase  $m_1$  i projektila, na fiksnoj meti, čestici/ama mase  $m_2$ , koja u početku miruje. Tipičan slučaj prikazan je na Slici 22.



Slika 22.

Projektil mase  $m_1$  se približava meti, koja miruje, u pravcu z-osi sa konstantnim početnim impulsom  $\vec{p}_1 = m\vec{v}_0$ . Kad ne bi djelovala nikakva sila na projektil, on bi prošao pored mete na minimalnoj udaljenosti  $b$ , koja se naziva parametar sudara. U blizini ishodišta, u regionu interakcije uslijed sila međudjelovanja, projektil se raspruje, tj. skrene i u udaljeni detektor stife sa konačnim impulsom  $\vec{p}_1'$ . Čestica mase  $m_2$  ó meta, počinje se gibati uslijed interakcije sa projektilom i poslije rasprjenja odlazi u beskonačnost sa konstantnim impulsom  $\vec{p}_2'$ . Sve fizikalne veličine poslije rasprjenja označavamo sa «'». Putanja projektila je simetrična u odnosu na pravac minimalnog rastojanja od centra sile ó pericentar  $\vec{r}_p$ , jer dva znaka u (4.16) [ili (4.19) u slučaju sila proporcionalnih sa  $r^{-2}$ ] daju po apsolutnoj vrijednosti istu promjenu kuta za zadano  $dr$ , ako kut mjerimo od pravca  $\vec{r}_p$ . To je očigledno jer svaki konusni presjek ima os simetrije kroz fokuse.

Rasprjenje projektila mjeri se kutom rasprjenja  $\theta$  koji je određen sa:

$$\cos \theta = \frac{\vec{p}_1 \vec{p}_1'}{|\vec{p}_1| |\vec{p}_1'|}. \quad (4.47)$$

Sustav projektil-meta je izolirani sustav dvije čestice i cijeli proces rasprjenja određen je početnom brzinom projektila  $v_0$ , parametrom sudara  $b$  i potencijalnom energijom interakcije  $U(r)$ . Za centralne sile rasprjenje ne zavisi od sfernog kuta  $\varphi$  (kut sa x-osi) i proces rasprjenja je aksijalno simetričan (simetričan u odnosu na rotacije oko z-osi), što znači da rasprjenje zavisi samo od intenziteta parametra sudara  $b$ , ali ne i od njegova pravca.

Osnovna ideja teorije rasprjenja čestica je da opišemo proces prelaska sustava iz inicijalnog stanja ( $\vec{p}_1 = m\vec{v}_0$  i  $\vec{p}_2 = 0$ ) u finalno stanje ( $\vec{p}_1'$  i  $\vec{p}_2'$ ) pomoću u makroskopskih fizikalnih veličina koje se mogu mjeriti daleko od mikroskopskog regiona interakcije u dijelu prostora gdje su čestice slobodne ó puno prije ili puno poslije interakcije. Rasprjenje ćemo opisati pomoću:  $\vec{p}_1$ ,  $\vec{p}_1'$  i kuta rasprjenja  $\theta$  umjesto parametra sudara  $b$ .

U slučaju centralnih sila gibanje je uvijek u ravnini zbog zakona očuvanja angularnog momenta (4.9). Za tu ravninu uvijek ćemo odabrati recimo yz-ravninu kao na Slici 22., koja je nacrtana za slučaj odbojnih električnih sila ó putanje čestica su hiperbole. Za analizu procesa rasprjenja potrebno je uvesti sustav centra mase prema (4.2) ili (4.3). U sustavu centra mase vrijedi  $\vec{r}_c = 0$  i  $\dot{\vec{r}}_c = 0$ , pa je prije i poslije rasprjenja (veličine računamo u odnosu na sustav centra mase označavamo sa «\*»):

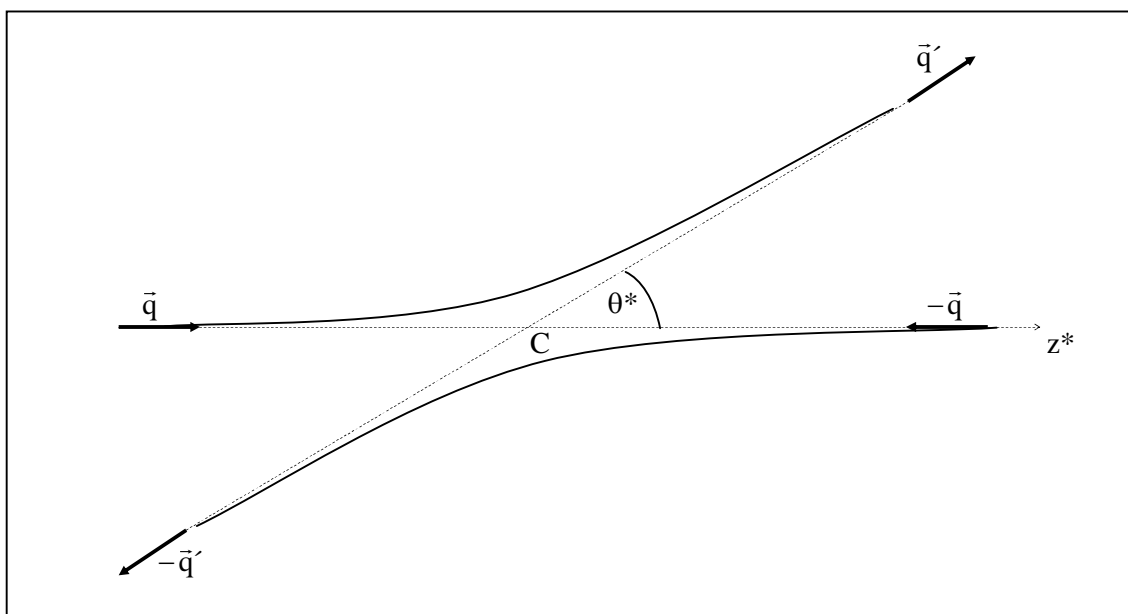
- Inicijalno stanje:

$$\vec{p}_1^* = m_1 \dot{\vec{r}}_1 = \dot{\vec{r}} \equiv \vec{q}, \quad \vec{p}_2^* = m_2 \dot{\vec{r}}_2 = -\dot{\vec{r}} \equiv -\vec{q}, \quad (4.48)$$

- Finalno stanje:

$$\vec{p}_1'^* = m_1 \dot{\vec{r}}_1' = \dot{\vec{r}}' \equiv \vec{q}', \quad \vec{p}_2'^* = m_2 \dot{\vec{r}}_2' = -\dot{\vec{r}}' \equiv -\vec{q}'. \quad (4.49)$$

U sustavu centra mase raspr-enje je jednostavan, simetri an proces (uzmemo li pravac  $\vec{q}$  za  $z^*$ -os kut raspr-enja projektila  $\theta^*$  je kut sfernog koordinatnog sustava), kao na Slici 23.



Slika 23.

Zakoni o uvanja za gibanje dviju estica daju:

- Zakon o uvanja impulsa:

$$\vec{p}_1 = \vec{p}_1' + \vec{p}_2', \quad (4.50)$$

- Zakon o uvanja energije:

Ako je raspr-enje elasti no, tj. ne mijenja se unutarnja energija estica u sudaru (ovaj uvjet nije uvijek ispunjen u kvantnoj mehanici), onda je:

$$\frac{\vec{p}_1^2}{2m_1} = \frac{\vec{p}_1'^2}{2m_1} + \frac{\vec{p}_2'^2}{2m_2}, \quad (4.51)$$

jer je  $U(\hat{O}) = 0$ . Elasti no raspr-enje zna i vafjenje zakona o uvanja kineti ke energije. Definiramo li impuls centra mase  $\vec{P}_c = \vec{p}_1 + \vec{p}_2 = m_1\dot{\vec{r}}_1 + m_2\dot{\vec{r}}_2 = M\dot{\vec{r}}_c$  i impuls relativnog gibanja  $\vec{p}_r = \dot{\vec{r}} = \vec{q}$ , prije raspr-enja je:

$$\vec{p}_1 = \frac{m_1}{M}\vec{P}_c + \vec{q}, \quad \vec{p}_2 = \frac{m_2}{M}\vec{P}_c - \vec{q} = 0, \quad (4.52)$$

-to daje:

$$\vec{P}_c = \frac{M}{m_2} \vec{q} \quad \text{i} \quad \vec{p}_1 = \vec{P}_c.$$

Kako unutarnje sile ne mijenjaju impuls centra mase, poslije sudara je na isti na in:

$$\vec{p}_1' = \frac{m_1}{M} \vec{P}_c + \vec{q}' = \frac{m_1}{m_2} \vec{q} + \vec{q}', \quad \vec{p}_2' = \frac{m_2}{M} \vec{P}_c - \vec{q}' = \vec{q} - \vec{q}', \quad (4.53)$$

-to uvr-tavanjem u zakon o uvanja energije (4.51) daje:

$$\vec{q}^2 = \vec{q}'^2 \Rightarrow |\vec{q}| = |\vec{q}'| = q, \quad (4.54)$$

tj., u elasti nom raspr-enju estica u sustavu centra mase intenziteti impulsa estica ostaju nepromjenjeni i jedino se mijenje pravac impulsa za kut  $\theta^*$ .

Na imo sad relaciju koja povezuje kut raspr-enja projektila  $\theta$  u laboratorijskom sustavu (4.47) i u sustavu centra mase  $\theta^*$ . Koriste i (4.52) i (4.53) vrijedi:

$$\vec{p}_1 \vec{p}_1' = \left( \frac{M}{m_2} \vec{q} \right) \left( \frac{m_1}{m_2} \vec{q} + \vec{q}' \right) = \frac{M}{m_2} q^2 \left( \frac{m_1}{m_2} + \cos^* \right),$$

i

$$\vec{p}_1 \vec{p}_1' = |\vec{p}_1| |\vec{p}_1'| \cos = \frac{M}{m_2} q^2 \left[ 1 + 2 \frac{m_1}{m_2} \cos^* + \left( \frac{m_1}{m_2} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}} \cos,$$

pa je:

$$\cos = \left( \frac{m_1}{m_2} + \cos^* \right) \left[ 1 + 2 \frac{m_1}{m_2} \cos^* + \left( \frac{m_1}{m_2} \right)^2 \right]^{-\frac{1}{2}}.$$

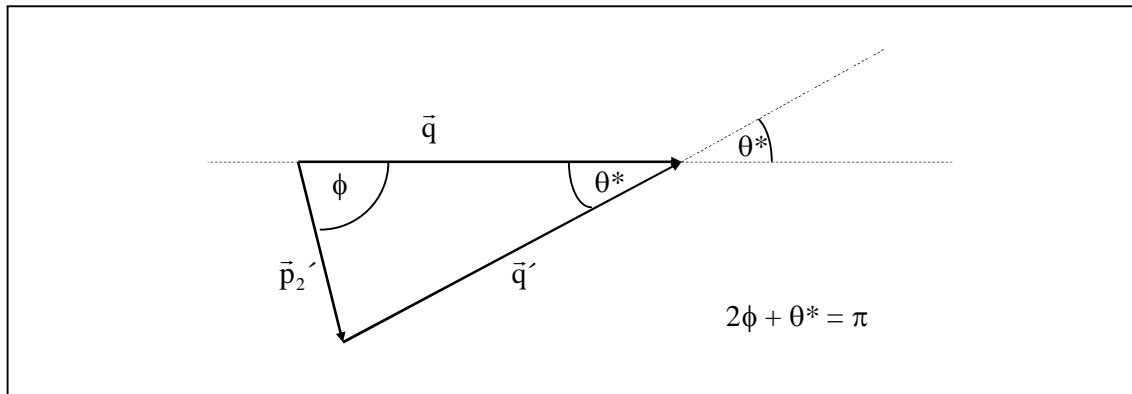
Iskoristimo li zadnji izraz da na emo  $\sin\theta$ , lako se kona no dobija veza kuteva raspr-enja u dva sustava:

$$\text{tg} = \frac{\sin^*}{\frac{m_1}{m_2} + \cos^*}, \quad (4.55)$$

pri emu je:  $0 \leq \theta^* \leq \pi$  i  $\theta < \theta^*$ .

Druga estica u laboratorijskom sustavu skre e za kut  $\phi$ , pa je zbog  $\vec{p}_2' = \vec{q} - \vec{q}'$  i  $q = |\vec{q}| = |\vec{q}'|$  prema Slici 24.:

$$\phi = \frac{-^*}{2}. \quad (4.56)$$



Slika 24.

Dovoljno je poznavati kut raspr-ena  $\theta^*$  u sustavu centra mase jer se onda, kako pokazuju izrazi (4.55) i (4.56), mogu odrediti kutevi rasp- enja  $\theta$  i  $\phi$  obje estice u laboratorijskom sustavu, te vrijedi:

- Ako je  $m_1 < m_2$  mogu i kutevi rasp- enja u laboratorijskom sustavu su  $0 \leq \theta \leq \pi$ . Ako je meta puno masivnija od projektila  $m_1 \ll m_2$ , nestaje razlika između dva sustava i u limesu je:  $\theta \rightarrow \theta^* \leq \pi$ .

- Za rasp- enje identičnih estica  $m_1 = m_2$ , to je slučaj u eksperimentima sudaranja snopova estica, vrijedi:  $\theta = \frac{\pi}{2}$  i  $\theta + \phi = \frac{\pi}{2}$ , to znači da se u laboratorijskom sustavu poslije rasp- enja estice gibaju okomito jedna na drugu, te da je maksimalna vrijednost kuta rasp- enja bilo koje estice je  $\theta_{\max} = \frac{\pi}{2}$ . U specijalnom slučaju centralnog sudara je  $\theta^* = \pi$ , te  $\bar{q}' = -\bar{q}$ , pa je prema (4.52) i (4.53):  $\bar{p}_1' = 0$ , a  $\bar{p}_2' = \bar{p}_1$ .

- Ako je  $m_1 > m_2$  mogu i kutevi rasp- enja u laboratorijskom sustavu su ograničeni na interval  $0 \leq \theta \leq \theta_{\max}$ , gdje je  $\sin \theta_{\max} = \frac{m_2}{m_1}$ . U laboratorijskom sustavu u rasp- enju na meti manje mase projektil uvijek skrene za kut manji od  $\frac{\pi}{2}$ . Kut rasp- enja  $\theta > \frac{\pi}{2}$  moguće je samo ako je meta masivnija od projektila.

## 4.7 Dinamika raspršenja

Prema Slici 22. vektor sudara  $\vec{b}$  povezan je sa angularnim momentom relativnog gibanja estice jer je u početnom stanju u odnosu na nepokretnu metu:

$$\vec{l} = \vec{r} \times \vec{q} = \vec{r} \times \frac{m_2}{M} \vec{p}_1 = \frac{m_2}{M} \vec{b} \times \vec{p}_1 = \vec{b} \times \vec{q}. \quad (4.57)$$

Kao što je već pokazano, za gibanje izoliranog sustava dvije estice koje međusobno djeluju centralnim silama, prema (1.39), važi ne samo zakon očuvanja ukupnog angularnog momenta, već i zakon očuvanja angularnog momenta relativnog gibanja, kao u (4.9).

- Zakon očuvanja angularnog momenta relativnog gibanja:

$$l = |\vec{l}| = |\vec{b} \times \vec{q}| = \text{const.} \Rightarrow b = \frac{l}{q}. \quad (4.58)$$

Problem koji treba riješiti je: za zadanu sferno simetričnu potencijalnu energiju  $U(r)$  interakcije dvije estice treba odrediti kut raspršenja  $\theta$  projektila, ako znamo njegov impuls  $\vec{p}_1$  i angularni moment relativnog gibanja  $\vec{l}$  prije raspršenja. Vidjeli smo da se problem svodi na određivanje putanje (4.16) estice mase  $\mu = \frac{m_1 m_2}{M}$  i radijus vektora  $\vec{r}$  na koju djeluje sila određena potencijalom  $U(r)$ , pri čemu su energija  $E$  i angularni moment estice  $\vec{l}$ :

$$E = \frac{q^2}{2}, \quad \vec{l} = \vec{b} \times \vec{q}, \quad (4.59)$$

tj.,

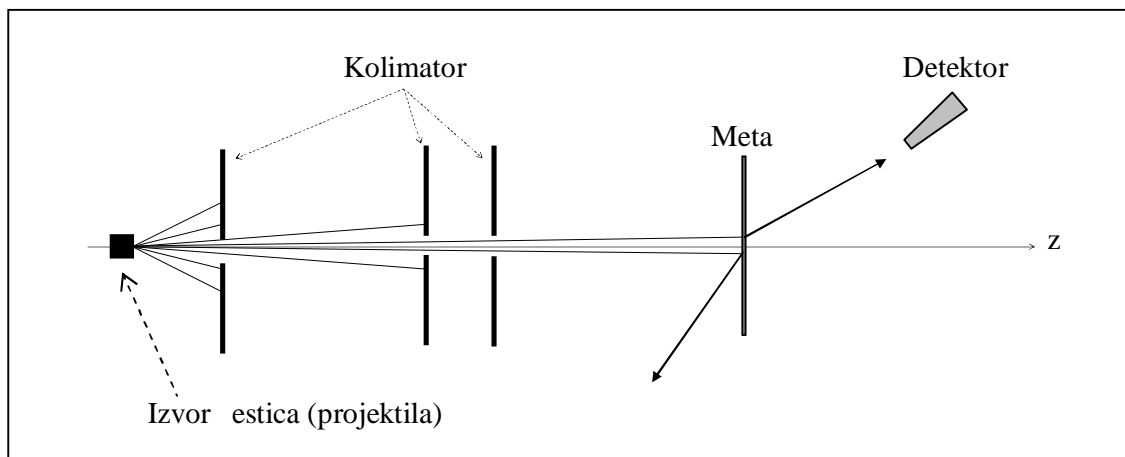
$$d\phi = \pm \frac{l dr}{r^2 \sqrt{2 [E - U(r)] - \frac{l^2}{r^2}}} = \pm \frac{b dr}{r^2 \sqrt{1 - \frac{b^2}{r^2} - \frac{2}{q^2} U(r)}}. \quad (4.60)$$

Prema Slici 23., kut raspršenja  $\theta^*$  u sustavu centra mase je:  $\theta^* = \pi - 2\phi$ , gdje je  $2\phi$  kut između u asimptotama putanje. Odaberemo li za x-os pravac pericentra (os simetrije putanje), polukut  $\phi$  između u asimptotama trajektorije je:

$$\phi = \int_{r_p}^{\infty} \frac{b dr}{r^2 \sqrt{1 - \frac{b^2}{r^2} - \frac{2}{q^2} U(r)}}. \quad (4.61)$$

Ova relacija omogućuje da se odredi polukut između u asimptotama putanje, a time i kut raspršenja  $\theta^*$ , iz poznate potencijalne energije interakcije estica.

U stvarnim eksperimentima raspr-enja estica u pravilu ne sudjeluju jedan projektil i jedna meta, ve snopovi velikog broja (milioni) identi nih estica iste po etne brzine, tj. energije. Slika 25. prikazuje shemu Rutherford-ova eksperimenta raspr-enja estica na fiksnoj meti.



Slika 25.

Kako snop projektila ima mali, ali kona an, popre ni presjek odre en otvorom kolimatora, razli ite estice u po etnom snopu imat e mikroskopski razli ite (i nemjerljive) parametre sudara  $b$ , koji e rezultirati razli itim kutevima raspr-enja  $\theta$ . Kako sila izme u projektila i mete ovisi samo o njihovoj udaljenosti, uvijek se pretpostavlja da je kut raspr-enja jednozna na funkcija parametra sudara  $\theta = \theta(b)$ , tj. da je inverzna funkcija  $b = b(\theta)$  tako e jednozna na. To zna i da e svi projektili koji inicijalno imaju parametre sudara u intervalu  $(b, b + db)$  poslije sudara imati kuteve raspr-enja u intervalu  $(\theta, \theta + d\theta)$ .

Kutna raspodjela raspr-enih estica u potencijalu  $U(r)$  opisuje se fizikalno mjerljivom veli inom  $d\sigma(\theta)$  koja se naziva **diferencijalni udarni presjek** (differential cross section) ili **diferencijalni efikasni presjek raspr-enja** i definira kao:

$$d\sigma = \frac{dn}{n_0}, \quad (4.62)$$

gdje je:  $dn$  broj estica u jedinici vremena koje imaju kut raspr-enja u intervalu  $(\theta, \theta + d\theta)$ , a  $n_0$  je intenzitet estica u po etnom snopu (gusto a struje estica), tj. broj estica koje u jedinici vremena pro u kroz jedinicu povr-ine okomitu na pravac snopa. Dimenzije od  $dn$  su  $(\text{vrijeme})^{-1}$ , a dimenzije od  $n_0$  su  $(\text{vrijeme})^{-1} \times (\text{povr-ina})^{-1}$ , pa  $d\sigma$  ima dimenzije povr-ine i mjeri se u  $\text{m}^2$ . Kako su makroskopske jedinice ogromne za tipi ne veli ine u fizici atoma i molekula, e e se koristi jedinica **barn** =  $10^{-28} \text{m}^2$ .

U slu aju centralnih sila postoji azimutalna simetrija (simetrija u odnosu na sferni kut  $\varphi$ ), tako da sve estice u po etnom snopu koje pro u kroz krufni prsten sa centrom na  $z$ -osi unutarnjeg radijusa  $b$  i spolja-njeg radijusa  $b + db$ , poslije raspr-enja skre u u interval kuteva  $(\theta^*, \theta^* + d\theta^*)$ , pa je  $dn = n_0 2\pi b(\theta^*) db$ , te:

$$d\sigma = 2\pi b(\theta^*) db = 2\pi b(\theta^*) \left| \frac{db(\theta^*)}{d\theta^*} \right| d\theta^*.$$

Apsolutna vrijednost na desnoj strani osigurava pozitivan znak  $d\sigma$ . Ako sila me u esticama opada s udaljenošću, što je uobičajena situacija, onda veća  $b$  rezultira manjim kutom raspršenja  $\theta^*$ , što znači da je  $\frac{db(\theta^*)}{d\theta^*}$  negativno.

Uobičajeno je da se diferencijalni efikasni presjek raspršenja  $d\sigma$  izražava preko elementa prostornog kuta (elementa površine jedinične sfere)  $d\Omega^* = \sin\theta^* d\theta^* d\varphi^*$  integriranog po  $\varphi^*$ , tj.:  $d\omega^* = 2\pi \sin\theta^* d\theta^* \Rightarrow d\theta^* = \frac{1}{2 \sin\theta^*} d\omega^*$ . Diferencijalni efikasni presjek raspršenja kao funkcija parametra sudara  $b$  u sustavu centra mase je onda:

$$\frac{d\sigma}{d\omega^*} = \frac{b(\theta^*)}{\sin\theta^*} \left| \frac{db(\theta^*)}{d\theta^*} \right|. \quad (4.63)$$

Integracija po prostornom kutu  $d\omega^*$  daje ukupni udarni presjek raspršenja  $\sigma$ .

Kako je:

$$\frac{d\sigma}{d\omega^*} = \frac{d\sigma}{d\theta^*} \frac{d\theta^*}{d\omega^*} = \frac{d\sigma}{d\theta^*} \left( \frac{d\cos\theta^*}{d\cos\theta^*} \right)^{-1} \quad \text{i}$$

$$\cos\theta^* = \left( \frac{m_1}{m_2} + \cos\theta^* \right) \left[ 1 + 2 \frac{m_1}{m_2} \cos\theta^* + \left( \frac{m_1}{m_2} \right)^2 \right]^{-\frac{1}{2}},$$

za diferencijalni efikasni presjek raspršenja u laboratorijskom sustavu dobija se:

$$\frac{d\sigma}{d\omega^*} = \frac{d\sigma}{d\theta^*} \frac{\left[ 1 + 2 \frac{m_1}{m_2} \cos\theta^* + \left( \frac{m_1}{m_2} \right)^2 \right]^{\frac{3}{2}}}{1 + \frac{m_1}{m_2} \cos\theta^*}, \quad (4.64)$$

gdje je veza kutova raspršenja u dva sustava (4.55). Gornja relacija je jednostavna u slučaju raspršenja identičnih estica  $m_1 = m_2$ , kada je  $\cos\theta^* = \frac{1}{2}$  i kad vrijedi:

$$\frac{d\sigma}{d\omega^*} = 4 \frac{d\sigma}{d\theta^*} \cos\theta^*. \quad (4.65)$$

Fizikalni smisao ukupnog efikasnog presjeka raspršenja bit će jasniji iz slijedećeg jednostavnog primjera.



Primjer 1. Elasti no raspr-enje krutih kugli.

Razmotrimo elasti no raspr-enje identi nih idealno krutih kugli masa  $m = m_1 = m_2$  i radijusa  $R = R_1 = R_2$  (kao sudari identi nih bilijarskih kugli). Treba na i efikasni presjek raspr-enja.

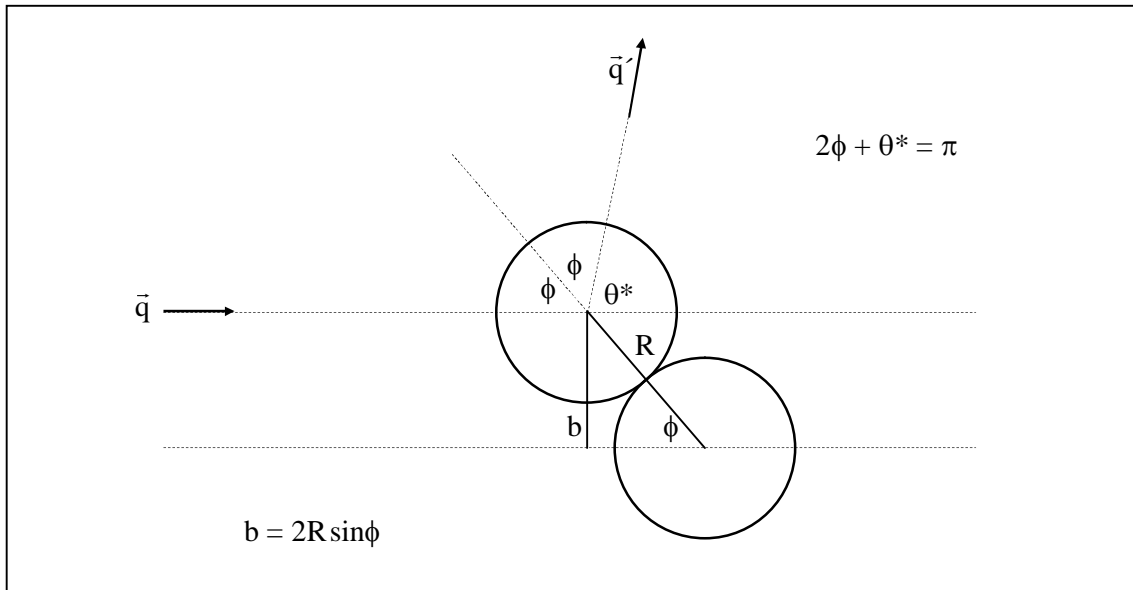
Me u kuglama ne djeluju nikakve sile osim u trenutku sudara, kada djeluje beskona na odbojna kontaktna sila koja osigurava da je minimalna udaljenost centara kugli  $2R$ . Potencijalna energija takve sile je:

$$U(r) = \begin{cases} 0, & \text{za } r > 2R \\ \infty, & \text{za } r < 2R \end{cases}, \text{ gdje } r = |\vec{r}_1 - \vec{r}_2|. \quad (4.66)$$

Lako je provjeriti prema (4.16) da je za ovakav potencijal putanja pravac (precizno, do trenutka sudara pravac dufl kojega je impuls estice  $\vec{q} = \text{const.}$ , a poslije sudara, drugi pravac dufl kojega je impuls estice  $\vec{q}' = \text{const.}$ ) ija je jednadfba u polarnim koordinatama:

$$r \cos(\varphi - \varphi_0) = \frac{l}{\sqrt{2 E}}$$

U sudaru idealnih krutih tijela vaffi zakon refleksije ó odbojni kut  $\phi$  jednak je upadnom kutu  $\phi$ . Trenutak sudara kugli u sustavu centra mase prikazan je na Slici 26.



Slika 26.

Veza parametra sudara i kuta raspr-enja je:  $b = 2R \sin \frac{-}{2}^* = 2R \cos \frac{*}{2}$ . Prema (4.63) diferencijalni efikasni presjek raspr-enja u sustavu centra mase je:

$$\frac{d}{d^*} = R^2 = \text{const.}, \quad (4.67)$$

pa je totalni efikasni presjek raspršenja:

$$\sigma = \int \frac{d}{d^*} d^* = R^2 \int_0^{\frac{\pi}{2}} 2 \sin^* d^* = 4\pi R^2. \quad (4.68)$$

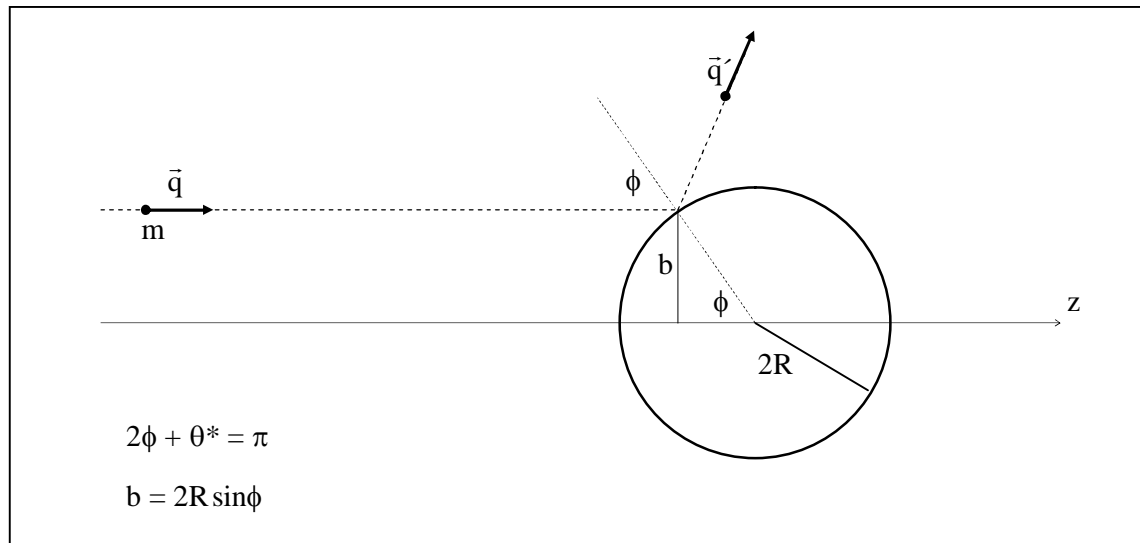
Kako se radi o raspršenju identičnih estica  $m_1 = m_2$ , u laboratorijskom sustavu je  $\theta = \frac{\pi}{2}$ , što znači  $\theta \in \left[0, \frac{\pi}{2}\right]$ , i prema (4.65), diferencijalni efikasni presjek raspršenja je:

$$\frac{d}{d} = 4R^2 \cos^2 \theta, \quad (4.69)$$

i naravno, opet je totalni efikasni presjek raspršenja:

$$\sigma = \int \frac{d}{d} d = 4R^2 \int_0^{\frac{\pi}{2}} 2 \sin^2 \theta \cos^2 \theta d\theta = 4\pi R^2. \quad (4.70)$$

Totalni efikasni presjek raspršenja je površina poprečnog presjeka centra raspršenja (mete)  $\sigma$  u ovom slučaju to je površina kružnice radijusa  $2R$  (da bi došlo do raspršenja centri kugli moraju biti na udaljenosti  $2R$ ). Ovo je očigledno ako umjesto elastičnog raspršenja krutih kugli mase  $m$  i radijusa  $R$ , promatramo ekvivalentno elastično raspršenje estica mase  $m$  (projektila) na krutoj kugli iste mase  $m$ , ali radijusa  $2R$  (meti), kao na Slici 27.



Slika 27.

Broj i karakter sudara ostaje nepromjenjen, jer estica ó projektil doflivi raspr-enje samo ako se na e na rastojanju  $2R$  od centra krute kugle, pa je potencijal  $U(r)$  opet (4.66).

Iz veze parametra sudara i kuta raspr-enja  $b = 2R \cos \frac{*}{2}$  je o igledno da su i ovom slu aju diferencijalni i ukupni efikasni presjeci raspr-enja (4.67) i (4.68),

$$\frac{d}{d * } = R^2 = \text{const.} \quad \text{i} \quad \sigma = 4\pi R^2.$$

Ukupni efikasni presjek raspr-enja  $\sigma$  jednak je povr-ini popre nog presjeka kugle (mete).

## 4.8 Rutherfordovo raspršenje

Prva primjena eksperimenata raspr-enja u fizici dovela je do otkri a nuklearnog modela atoma, koji se naziva i Rutherfordov model atoma. U seriji eksperimenata, shematski prikazanih na Slici 25., Rutherford, Geiger i Marsden 1910-1911. bombardirali su  $\alpha$ -esticama ( $\alpha$ - estica je nukleus atoma helija  ${}^4\text{He}_2$ ) tanke listi e zlata  ${}^{197}\text{Au}_{79}$  i mjerili diferencijalni udarni presjek raspr-enja  $d\sigma(\theta)$ . Rutherford je 1911. pokazao da se upravo takvi rezultati eksperimenata o ekuju ako je atom vezano stanje masivne pozitivno nabijene jezgre radijusa  $10^{-15}$ - $10^{-14}$  m i elektronskog oblaka radijusa  $10^{-10}$  m oko jezgre. Danas znamo da se jezgre atoma sastoje od nukleona ó protona i neutrona, koji su i sami vezana stanja kvarkova i gluona.

Osnova Rutherfordove analize je pretpostavka da se  $\alpha$ - estice raspr-uju u odbojnom Coulombovom potencijalu jezgre atoma  $U(r) = \frac{A}{r}$ , gdje je  $A = \frac{Q_1 Q_2}{4 \pi \epsilon_0} > 0$ . Naboji  $\alpha$ - estica i jezgri atoma zlata su  $Q_1 = 2e$  i  $Q_2 = 79e$ . Putanja u slu aju odbojne elektrici ne sile je hiperbola, a polukut  $\phi$  me u asimptotama (4.61) je:

$$\phi = \int_{r_p}^{\infty} \frac{b dr}{r^2 \sqrt{1 - \frac{b^2}{r^2} - \frac{2A}{q^2 r}}}, \quad (4.71)$$

gdje je:

$$E = \frac{q^2}{2} = \frac{A}{r_p} + \frac{1^2}{2 r_p^2} = \frac{A}{r_p} + \frac{b^2 q^2}{2 r_p^2}. \quad (4.72)$$

Lako je provjeriti da integral (4.71) daje:  $\phi = \arctg \frac{bq^2}{A}$ , tj.  $\text{tg} \phi = \frac{bq^2}{A}$ , pa je  $b^2 = \frac{A^2}{q^4} \text{tg}^2 \phi$ , te je veza parametra sudara i kuta raspr-enja:

$$b^2 = \frac{A^2}{q^4} \operatorname{ctg}^2 \frac{\theta^*}{2}. \quad (4.73)$$

Uvr-tavanjem u (4.63) dobija se Rutherfordova formula za diferencijalni udarni presjek za raspr-enje estica koje me udjeluju elektri nim interakcijama:

$$\frac{d}{d^*} = \left( \frac{A}{2E} \right)^2 \frac{1}{\sin^4 \frac{\theta^*}{2}}, \quad (4.74)$$

koja je to na ak i u kvantnoj mehanici. Kako diferencijalni udarni presjek zavisi samo od  $A^2$ , formule (4.73) i (4.74) vafle i za privla ne i za odbojne elektri ne sile.

Diferencijalni udarni presjek raspr-enja divergira  $\frac{d}{d^*} \rightarrow \hat{O}$  kad  $\theta^* \rightarrow 0$ , -to je fizikalno besmisleno, jer zna i da je frakcija estica koje se raspr-uju pod kutem  $\theta^* = 0$  beskona na. Prema (4.73) problemati no divergentno pona-anje nastaje za velike vrijednosti parametra sudara  $b \rightarrow \hat{O}$  koje rezultiraju vrlo malim kutom raspr-enja  $\theta^* \rightarrow 0$ . Ukupni udarni presjek rasp-enja tako e divergira:

$$\sigma = 2\pi \int_0^{\hat{O}} \frac{d}{d^*} \sin^* d^* = -2 \left( \frac{A}{2E} \right)^2 \frac{1}{\sin^2 \frac{\theta^*}{2}} \Big|_0 \rightarrow \hat{O}, \quad (4.75)$$

kad  $\theta^* \rightarrow 0$ , tj. kad  $b \rightarrow \hat{O}$ . Obje divergencije su matemati ke posljedice injenice da je Coulombov potencijal «dugog (beskona nog) dosega», tj. da opada sa udaljeno- u kao  $r^{-1}$  ó bez obzira koliko je projektil udaljen od mete sila na projektil nije zanemariva i projektil «osje a» beskona ni popre ni presjek mete  $\sigma$ .

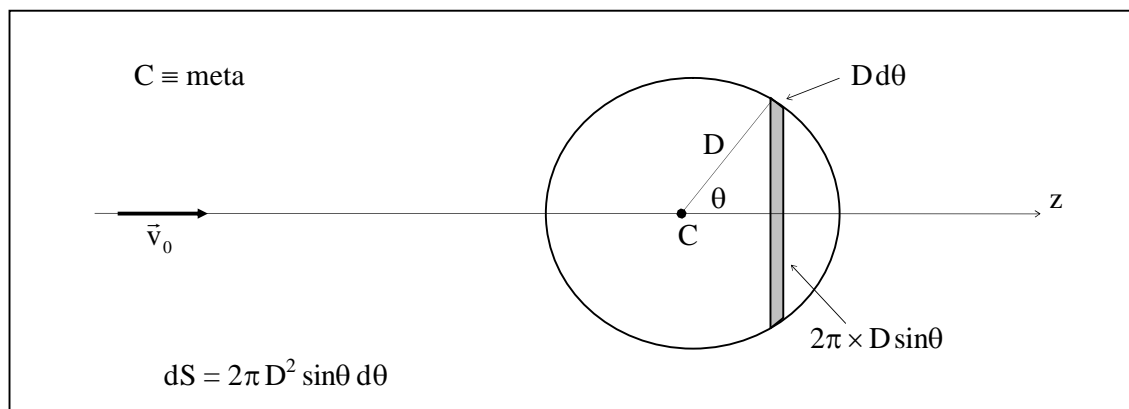
U stvarnosti ovaj problem ne postoji (ne postoji Coulombov potencijal za proizvoljno veliko  $r$ ), jer ve za parametre sudara ve e od  $10^{-10}$  m,  $\alpha$ - estice su van atoma zlata i zbog neutralnosti atoma ne šosje ajuō nikakvu odbojnu elektri nu silu. To zna i da u problemu raspr-enja  $\alpha$ - estica na jezgrama atoma zlata mora postojati gornja granica parametra sudara  $b_{\max} \sim 10^{-10}$  m koja odre uje minimalnu vrijednost kuta raspr-enja  $\theta^*_{\min} > 0$ , ime bivaju eliminirane divergencije udarnog presjeka raspr-enja.

Kako je  $m_1 = 4$ , a  $m_2 = 197$ , te  $\frac{m_1}{m_2} = 0,02$ , formula (4.74), s pogre- kom od nekoliko postotaka, vaffi i u laboratorijskom sustavu:

$$\frac{d}{d} = \left( \frac{A}{2E} \right)^2 \frac{1}{\sin^4 \frac{\theta^*}{2}}. \quad (4.76)$$

Npr., za  $\theta^* = 30^\circ$ , prema (4.55) je  $\frac{d}{d} = 29,43^\circ$ , pa zamjena  $\theta^*$  unosi pogre-ku od 1.9%.

Eksperimentalna provjera zahtijeva brojanje  $\alpha$ -estica koje se u jedinici vremena raspru pod kutem  $\theta$  u detektor aktivne površine  $\Delta S_{ak.}$  na udaljenosti  $D$  od listi a zlata (mete). Projektili koji poslije prolaska kroz metu imaju kuteve raspru u intervalu  $(\theta, \theta + d\theta)$  presjecaju zamišljenu sferu radijusa  $D$  sa centrom u meti na kojoj se nalazi detektor unutar sfernog pojasa površine  $dS = 2\pi D^2 \sin\theta d\theta$ , kao na Slici 28.



Slika 28.

Broj  $\alpha$ -estica  $dn$  koje se u jedinici vremena raspru u interval kuteva  $(\theta, \theta + d\theta)$  prema definiciji diferencijalnog udarnog presjeka (4.62) je  $dn = n_0 d\sigma = n_0 \frac{d}{d} d\omega = n_0 \frac{d}{d} 2\pi \sin\theta d\theta$ .

Od svih  $\Delta n$  takvih raspru-anih  $\alpha$ -estica u detektor e u jedinici vremena sti i samo:

$$\Delta N = \Delta n \frac{\Delta S_{ak.}}{\Delta S} = \Delta n \frac{\Delta S_{ak.}}{2 D^2 \sin \Delta} = n_0 \frac{\Delta S_{ak.}}{D^2} \frac{d}{d} = n_0 \frac{\Delta S_{ak.}}{D^2} \left( \frac{A}{2E} \right)^2 \frac{1}{\sin^4 \frac{\theta}{2}}.$$

Na kraju treba jo–napraviti korekciju za mogu nost raspru-enja na bilo kojoj jezgri atoma zlata dufl putanje  $\alpha$ -estice kroz foliju debljine  $d$  ó gornji rezultat treba pomnožiti sa  $cd$  gdje je  $c$  broj atoma zlata po jedinici volumena. Broj  $\alpha$ -estica koje se u jedinici vremena raspru-e pod kutem  $\theta$  u detektor je onda:

$$\Delta N = n_0 \left( cd \frac{\Delta S_{ak.}}{D^2} \right) \left( \frac{1}{4} \frac{Ze^2}{E_k} \right)^2 \frac{1}{\sin^4 \frac{\theta}{2}}, \quad (4.77)$$

gdje je  $Z$  naboj nukleusa (za zlato  $Z = 79$ ), a  $E_k$  je po etna kineti ka energija  $\alpha$ -estica.

Eksperimentalna provjera Rutherfordove formule svodi se na provjeru (4.77) kao funkcije energije projektla  $E_k$ , kuta raspru-enja  $\theta$  i naboja jezgre  $Ze$ . Slaganje eksperimentalnih rezultata i teorijskog prora una je izvrsno.

Ilustrirajmo na jednostavnom primjeru kako se Rutherfordova formula (4.74) ili (4.76) mođe iskoristiti za odre ivanje radijusa jezgre.

Primjer 2. Rutherfordovo raspr-enje u pozadinsku hemisferu.

U eksperimentu raspr-enja  $\alpha$ - estica na vrlo tankoj zlatnoj foliji debljine  $d = 4 \times 10^{-7}$  m izmjereno je da se jedna u 61700  $\alpha$ - estica raspr-uje u pozadinsku hemisferu (backward scattering) sa kutom raspr-enja  $\theta \geq \frac{\pi}{2}$ . Treba procjeniti dimenzije jezgre zlata na osnovu ovog rezultata.

Vrlo neo ekivani rezultat prvih eksperimenata raspr-enja  $\alpha$ - estica bila je upravo pojava rijetkih  $\alpha$ - estica koje se odbijaju unazad, tj. u laboratorijskom sustavu imaju velike kuteve raspr-enja, ve e od  $\frac{\pi}{2}$ . Za centralne sile takvo raspr-enje unazad mogu e je samo ako je meta masivnija od projektila  $m_1 < m_2$ . Zato je Rutherford odmah zaklju io da atom mora imati nehomogenu raspodjelu mase ó unutar atoma mora postojati centar raspr-enja vrlo, malih dimenzija i velike mase, tj. nukleus atoma zlata ( estica mase  $m_2$ ).

Broj estica mase  $m_1$  koje u jedinici vremena jedan nukleus mase  $m_2$  raspr-i pod kutom ve im od  $\theta$ , jednak je broju projektila u jedinici vremena koji imaju parametre sudara manji od  $b(\theta)$ , tj.  $\pi b^2 n_0$ , gdje je  $n_0$  intenzitet po etnog snopa  $\alpha$ - estica. Prema definiciji (4.62) ukupni udarni presjek za raspr-enje pod kutem ve im od  $\theta$  je:  $\sigma_B(\theta) = \pi b^2(\theta)$ . Ukupan broj raspr-enih projektila u sekundi je onda  $\pi b^2 n_0$ , puta broj jezgara u listi u zlata na putanji projektila (broj atoma zlata koji sudjeluju u raspr-enju)  $cS_{sn}d$ , gdje je  $c$  broj atoma zlata u jedinici volumena,  $S_{sn}$  je povr-ina popre nog presjeka po etnog snopa  $\alpha$ - estica, a  $d$  debljina listi a zlata.  $S_{sn}d$  je volumen listi a zlata kroz koji prolazi snop projektila. Ukupan broj projektila raspr-enih pod kutom ve im od  $\theta$  u jednoj sekundi je  $n = \pi c S_{sn} n_0 d b^2(\theta)$ .

Podijelimo li brojem  $\alpha$ - estica u sekundi u po etnom snopu  $S_{sn}n_0$ , frakcija  $f$  projektila raspr-enih pod kutem ve im od  $\theta$  je

$$f = \pi c d b^2(\theta) = cd \frac{A^2}{q^4} \text{ctg}^2 \frac{\theta}{2} = cd \sigma_B(\theta). \quad (4.78)$$

Kako je broj atoma zlata u jedinici volumena:

$$c = \frac{N_A}{M} = \frac{(19,3 \text{ g cm}^{-3})(6,02 \times 10^{23} \text{ atoma mol}^{-1})}{197 \text{ g mol}^{-1}} = 5,9 \times 10^{28} \frac{\text{atoma}}{\text{m}^3},$$

ukupni udarni presjek za pozadinsko raspr-enje je:

$$\sigma_B = \sigma_B \left( \frac{\pi}{2} \right) = \frac{f}{cd} = 6,9 \times 10^{-28} \text{ m}^2 = 6,9 \text{ barna.}$$

Pretpostavimo li u prvoj aproksimaciji, po analogiji sa sudarima krutih kugli, da je ukupni udarni presjek jednak povr-ini popre nog presjeka jezgre  $\sigma_B = \pi R^2$  (sigurno je da su dimenzije jezgre manje jer i  $\alpha$ - estice imaju dimenzije), za radijus jezgre zlata dobija se:

$$R = 1,5 \times 10^{-14} \text{ m} = 15 \text{ fm,}$$

to je etri reda veli ine manje od radijusa atoma.

Moderna mjerenja za efektivni radijus atoma zlata daju  $R = 7 \text{ fm}$ , u skladu sa formulom iz nuklearne fizike:  $R = R_0 A^{\frac{1}{3}}$ , gdje je  $A$  atomska masa, a  $R_0 = 1,2 \pm 0,2 \text{ fm}$ .

## 5. Gibanje krutog tijela

Ako se ne mogu zanemariti dimenzije materijalnih objekata koji se gibaju, govorimo o gibanju tijela, bilo krutih ili elasti nih. Idealno kruto tijelo je u klasi noj mehanici dobra aproksimacija za realna tijela ije su deformacije pod utjecajem sila vrlo malene u odnosu na njihove dimenzije. Po definiciji, udaljenost bilo koje dvije estice š*i*đ i š*j*đ krutog tijela je nepromjenljiva, tj. za kruto tijelo tijekom gibanja vafle idealne holonomne veze:

$$|\vec{r}_i(t) - \vec{r}_j(t)| = c_{ij} = \text{const.}, \quad \forall i, j, t. \quad (5.1)$$

Poloflaj krutog tijela potpuno je odre en poloflajem tri njegove nekolinearne (koje nisu na istom pravcu) to ke. Poloflaj prve to ke odre en je sa 3 koordinate, recimo  $(x_1, y_1, z_1)$ , tj. ona ima 3 stupnja slobode gibanja. Gibanje druge to ke ograni eno je vezom:

$$(x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2 + (z_2 - z_1)^2 - c_{21}^2 = 0$$

na površinu sfere radijusa  $c_{12}$  sa centrom u prvoj to ci, pa druga estica ima samo dva stupnja slobode. Gibanje tre e (nekolinearne) to ke krutog tijela ograni eno je sa dvije veze:

$$(x_3 - x_1)^2 + (y_3 - y_1)^2 + (z_3 - z_1)^2 - c_{31}^2 = 0,$$

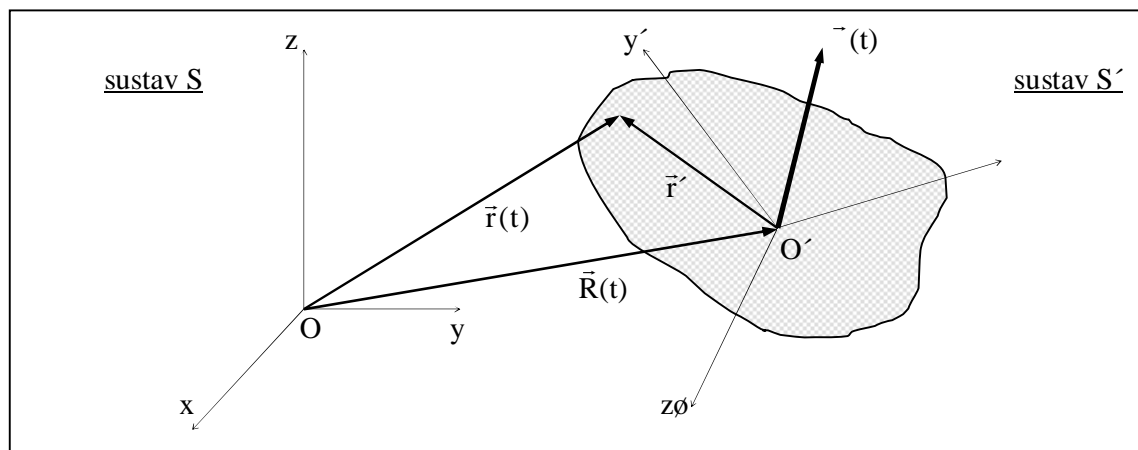
i

$$(x_3 - x_2)^2 + (y_3 - y_2)^2 + (z_3 - z_2)^2 - c_{32}^2 = 0,$$

te ona ima samo jedan stupanj slobode gibanja. Bilo koja preostala estica š*i*đ krutog tijela nema ni jedan stupanj slobode, jer njene koordinate zadovoljavaju tri veze:

$$|\vec{r}_i(t) - \vec{r}_1(t)| = c_{i1}, \quad |\vec{r}_i(t) - \vec{r}_2(t)| = c_{i2}, \quad |\vec{r}_i(t) - \vec{r}_3(t)| = c_{i3}.$$

Kruto tijelo ima  $n = 6$  stupnjeva slobode gibanja. No, ako je gibanje krutog tijela ograni eno nekim dodatnim vezama koje nisu oblika (5.1), na primjer klizanje ili kotrljanje po nekoj podlozi, broj stupnjeva slobode bit e manji.



Slika 29.



Koordinatni sustav  $S'$ , ije su osi  $x'y'z'$ , neka je vrsto vezan za kruto tijelo tako da se giba zajedno sa krutim tijelom. Ishodi-te  $O'$  sustava  $S'$ , koje se naziva pol krutog tijela, je u proizvoljnoj to ci tijela. Poloflaj krutog tijela odre en je onda poloflajem koordinatnog sustava  $S'$  u odnosu na neki inercijalni referentni sustav  $S$ , kao na Slici 29.

Zamislmo da je jedna to ka krutog tijela nepokretna. Odaberemo li tu fiksnu to ku za ishodi-te oba sustava, bilo koji pomak krutog tijela, tj. koordinatnog sustava  $O'x'y'z'$  u odnosu na koordinatni sustav  $Oxyz$ , je neka rotacija oko osi koja prolazi kroz zajedni ko ishodi-te. U odjeljku 1.5 smo vidjeli da se svaka takva rotacija mođe reprezentirati nekom ortogonalnom matricom koja je odre ena sa 3 linearno nezavisna parametra  $w_i$ , koji su tri komponente trenutne kutne brzine rotacije  $\vec{\omega}(t)$  sustava  $S'$  u odnosu na sustav  $S$  ó relacija (1.50). Zna i, tri generalizirane koordinate su potrebne za opis rotacije krutog tijela. Ako sad dopustimo jo-i proizvoljno gibanje pola krutog tijela (ishodi-ta  $O'$ ), njegov poloflaj u odnosu na sustav  $S$  odre en je s tri koordinate, komponente vektora  $\vec{R}(t)$ , koje odre uju translatorno gibanje krutog tijela. Proizvoljni pomak krutog tijela ekvivalentan je translaciji pola za vektor  $\vec{R}(t)$ , plus nekoj rotaciji oko osi koja prolazi kroz pol. Od 6 stupnjeva slobode gibanja krutog tijela 3 otpadaju na translaciju, a 3 na rotaciju.

Prema Slici 29. radijus vektor bilo koje estice krutog tijela je:

$$\vec{r}_i(t) = \vec{R}(t) + \vec{r}_i', \quad (5.2)$$

gdje je  $\vec{r}_i'$  radijus vektor estice u neinercijalnom sustavu  $S'$ . Vektor  $\vec{r}_i'$  ne zavisi od vremena jer u sustavu  $S'$  kruto tijelo miruje, pa je  $D'\vec{r}_i' = 0$ . Specijalno, za centar mase krutog tijela vaffli:

$$\vec{r}_c = \frac{1}{M} \sum_i m_i \vec{r}_i, \quad M = \sum_i m_i, \quad \text{a u sustavu } S': \quad \vec{r}_c' = \frac{1}{M} \sum_i m_i \vec{r}_i'. \quad (5.3)$$

U slu aju kontinuirane distribucije mase, sumaciju po esticama treba zamjeniti integralom po volumenu  $\Omega$  krutog tijela:

$$\sum_i m_i \rightarrow \int dm = \int d^3r' (\vec{r}'). \quad (5.4)$$

Translatorno i rotaciono gibanje krutog tijela odre eno je njegovim osnovnim dinami kim veli inama. Na imo prvo relacije koje povezuju te osnovne dinami ke veli ina krutog tijela u dva sustava  $S$  i  $S'$ :

$$\vec{P} = \sum_i m_i \dot{\vec{r}}_i = \sum_i m_i (\dot{\vec{r}}_i' + \dot{\vec{R}}) = M \dot{\vec{r}}_c' + M \dot{\vec{R}}, \quad (5.5)$$

$$\begin{aligned} \vec{L} &= \sum_i m_i \vec{r}_i \times D \vec{r}_i = \sum_i m_i (\vec{r}_i' + \vec{R}) \times (D \vec{r}_i' + D \vec{R}) = M \vec{R} \times D \vec{R} + M \vec{r}_c' \times D \vec{R} + \vec{R} \times D (M \vec{r}_c') + \\ &+ \sum_i m_i \vec{r}_i' \times D \vec{r}_i' = M \vec{R} \times D \vec{R} + M \vec{r}_c' \times D \vec{R} + M \vec{R} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_c') + \sum_i m_i \vec{r}_i' \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i'), \end{aligned}$$

jer je zbog  $D \dot{\vec{r}}_i' = 0$  prema Coriolisovom teoremu (1.52), vremenska promjena vektora  $\vec{r}_i'$  uslijed rotacije:  $D \vec{r}_i' = \vec{\omega} \times \vec{r}_i'$ . Ukupni angularni moment krutog tijela je onda:

$$\vec{L} = M \vec{R} \times D \vec{R} + M \vec{r}_c \times D \vec{R} + M \vec{R} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_c) + \vec{L}_{rot}, \quad (5.6)$$

gdje samo zadnji član ovisi o dimenzijama i rasporedu mase krutog tijela (prva tri člana su kao momenti impulsa jedne čestice):

$$\vec{L}_{rot} = \sum_i m_i \vec{r}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i). \quad (5.7)$$

Za ukupni moment sila na kruto tijelo je slično:

$$\begin{aligned} \vec{M} &= \sum_i m_i \vec{r}_i \times D^2 \vec{r}_i = \sum_i m_i (\vec{r}_i \times \vec{R}) \times (D^2 \vec{r}_i' + D^2 \vec{R}) = M \vec{R} \times D^2 \vec{R} + M \vec{r}_c \times D^2 \vec{R} + M \vec{R} \times D^2 \vec{r}_c' + \\ &+ \sum_i m_i \vec{r}_i' \times D^2 \vec{r}_i' = M \vec{R} \times D^2 \vec{R} + M \vec{r}_c \times D^2 \vec{R} + M \vec{R} \times D^2 \vec{r}_c' + \vec{M}_{rot}. \end{aligned}$$

Kako je prema (1.52) i (1.53):  $D \vec{r}_i' = D \vec{r}_i' + \vec{\omega} \times \vec{r}_i' = \vec{\omega} \times \vec{r}_i'$ ,  $D \vec{\omega} = D \vec{\omega}$ , vrijedi:

$$D^2 \vec{r}_i' = D(D \vec{r}_i') = D(\vec{\omega} \times \vec{r}_i') = (D \vec{\omega}) \times \vec{r}_i' + \vec{\omega} \times D \vec{r}_i' = (D \vec{\omega}) \times \vec{r}_i' + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i'),$$

pa je moment ukupne sile na kruto tijelo

$$\vec{M} = M \vec{R} \times D^2 \vec{R} + M \vec{r}_c \times D^2 \vec{R} + M \vec{R} \times D^2 \vec{r}_c' + \vec{M}_{rot}, \quad (5.8)$$

$$\vec{M}_{rot} = \sum_i m_i \vec{r}_i \times [(D \vec{\omega}) \times \vec{r}_i' + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i')], \quad (5.9)$$

gdje opet samo zadnji član u (5.8) zavisi od rasporeda mase krutog tijela.

Kinetička energija krutog tijela je:  $T = \frac{1}{2} \sum_i m_i (D \vec{r}_i')^2 = \frac{1}{2} \sum_i m_i (D \vec{r}_i' + D \vec{R})^2$ , što daje:

$$T = \frac{M}{2} (D \vec{R})^2 + M (D \vec{R}) (\vec{\omega} \times \vec{r}_c) + T_{rot}, \quad (5.10)$$

gdje je:

$$T_{rot} = \frac{1}{2} \sum_i m_i (\vec{\omega} \times \vec{r}_i')^2. \quad (5.11)$$

Zaključimo da se: sve dinamičke veličine  $\vec{P}, \vec{L}, \vec{M}$  i  $T$  krutog tijela prirodno se razlažu na zbroj članova koji opisuju gibanje krutog tijela kao jedne čestice mase  $M$  jednake ukupnoj masi krutog tijela i članova koji opisuju rotaciju krutog tijela i zavise od distribucije mase tijela.

U velikom broju problema gornje formule (5.5 ó 11) mogu se jo–pojednostaviti. U praksi su naj e– i problemi gibanja krutog tijela koje rotira oko neke osi koja prolazi kroz centar mase (na primjer, kota i automobila), kada moñemo za pol odabrati centar mase, tj. uzeti  $\vec{r}_c' = 0$ , ili ija je jedna to ka nepomi na (njihalo, zvrk), kada moñemo odabrati  $\vec{R} = 0$ .

U prvom slu aju dinamike velicine postaju zbroj dva lana ó jednog za translatorno gibanje krutog tijela kao estice mase  $M$  i drugog za rotaciono gibanje oko osi kroz centar mase ( $\vec{R} \equiv \vec{r}_c$ ):

$$\vec{P} = M \dot{\vec{r}}_c, \quad \vec{L} = M \vec{r}_c \times \dot{\vec{r}}_c + \vec{L}_{rot}, \quad \vec{M} = M \vec{r}_c \times \ddot{\vec{r}}_c + \vec{M}_{rot}, \quad T = \frac{1}{2} M \dot{\vec{r}}_c^2 + T_{rot}. \quad (5.12)$$

u skladu sa (1.38) i (1.39).

U slu aju gibanja krutog tijela oko jedne fiksne to ke preostaju samo rotacioni lanovi:

$$\vec{P} = M \dot{\vec{r}}_c', \quad \vec{L} = \vec{L}_{rot}, \quad \vec{M} = \vec{M}_{rot}, \quad T = T_{rot}. \quad (5.13)$$

Osnovna ideja mehanike krutog tijela je da se lanovi koji opisuju rotaciju tijela (5.13) izraze –to jednostavnije ó to se postife definiranjem tenzora inercije (tenzora tromosti) krutog tijela.

## 5.1 Tenzor inercije (tromosti) krutog tijela

Pri translatornom gibanju inercija (tromost) tijela mjeri se masom. Za rotaciono gibanje ulogu mase preuzima tenzor inercije tijela. Pri razmatranju rotacije krutog tijela moñemo zanemariti translatorno gibanje tijela kao cjeline. Zato pretpostavimo da je jedna to ka krutog tijela nepokretna i odaberimo je za pol, tako da je:  $\vec{R} = 0$ .

### Definicija: Tenzor inercije $I_{ab}$ krutog tijela

Simetri ni tenzor drugog reda ije su komponente:

$$I_{ab} = \sum_i m_i (\vec{r}_i^2 \delta_{ab} - r_{ia} r_{ib}), \quad (a, b = 1, 2, 3), \quad (5.14)$$

naziva se tenzor inercije krutog tijela. U slu aju kontinuirane raspodjele mase je:

$$I_{ab} = \int d^3r' (\vec{r}')^2 (\delta_{ab} - r'_a r'_b). \quad (5.15)$$

Dijagonalni elementi tenzora ( $3 \times 3$  matrice) nazivaju se momenti inercije, a nedijagonalni su produkti inercije.

Tenzor inercije zavisi samo od raspodjele mase krutog tijela u odnosu na pol (ishodi–te koordinatnog sustava  $S'$  vezanog za tijelo), ali ne zavisi od gibanja krutog tijela.

Na primjer u Kartezijevom sustavu je:

$$I_{xx} = \sum_i m_i (y_i^2 + z_i^2), \quad \text{ili:} \quad I_{xy} = - \sum_i m_i x_i y_i.$$

Motivacija definicije (5.14) postaje oigledna naprimjer ako li angularni moment rotacije krutog tijela (5.7) pomoću komponenti u sustavu  $S'$ , tj. jedinični vektori su  $\{\hat{e}_1', \hat{e}_2', \hat{e}_3'\}$ :

$$\vec{l}_{\text{rot}} = \sum_i m_i \vec{r}_i \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_i) = \sum_i m_i [\vec{r}_i^2 \vec{\omega} - (\vec{r}_i \cdot \vec{\omega}) \vec{r}_i] = \sum_{a,b=1}^3 \hat{e}_a' \sum_i m_i (\vec{r}_i^2 \delta_{ab} - r_{ia} r_{ib}) \hat{e}_b'$$

što odmah daje:

$$\vec{l}_{\text{rot}} = \sum_{a,b=1}^3 \hat{e}_a' I_{ab} \hat{e}_b' = \mathbf{I} \vec{\omega}. \quad (5.16)$$

Za rotacioni dio ukupnog momenta sila (5.9) je:

$$\vec{M}_{\text{rot}} = D \vec{l}_{\text{rot}} = D \vec{l}_{\text{rot}} + \vec{\omega} \times \vec{l}_{\text{rot}}$$

tj.:

$$\vec{M}_{\text{rot}} = \dot{\mathbf{I}} \vec{\omega} + \vec{\omega} \times \vec{l}_{\text{rot}}, \quad (5.17)$$

Kinetička energija rotacije krutog tijela (5.11) je:

$$T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \sum_i m_i (\vec{\omega} \times \vec{r}_i)^2 = \frac{1}{2} \sum_i m_i [\vec{r}_i^2 \omega^2 - (\vec{r}_i \cdot \vec{\omega})^2],$$

ili jednostavno:

$$T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \mathbf{I} \vec{\omega}, \quad (5.18)$$

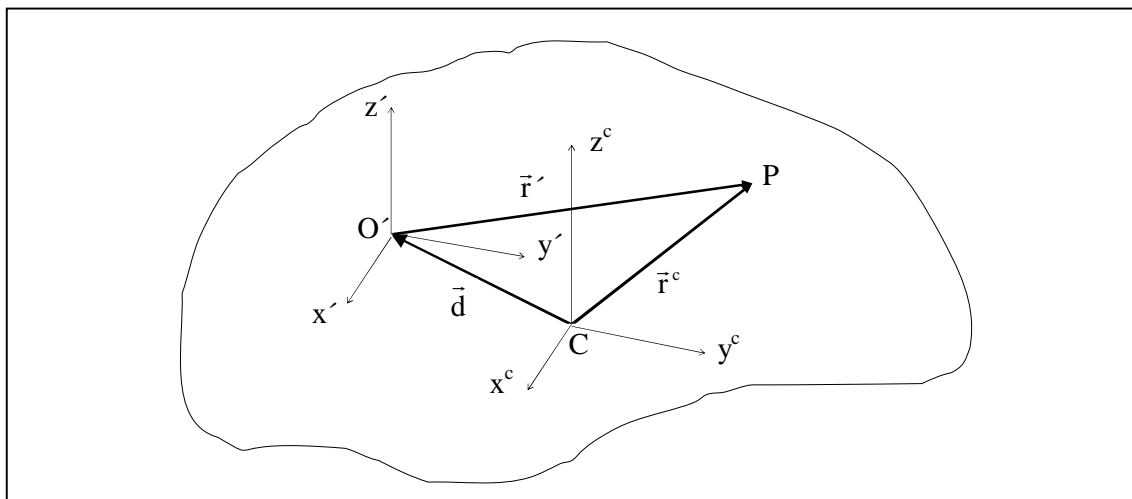
pa vrijedi:

### Rotacione veličine krutog tijela

Neka je  $\vec{\omega}$  trenutna kutna brzina rotacije krutog tijela u odnosu na inercijalni sustav  $S$ , a  $\mathbf{I}$  njegov tenzor inercije. Rotacioni dio angularnog momenta, rotacioni dio ukupnog momenta sila i kinetička energija rotacije krutog tijela izražene u ubrzanom sustavu  $S'$  vezanom za kruto tijelo su:

$$\vec{l}_{\text{rot}} = \mathbf{I} \vec{\omega}, \quad \vec{M}_{\text{rot}} = \dot{\mathbf{I}} \vec{\omega} + \vec{\omega} \times \vec{l}_{\text{rot}}, \quad T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \mathbf{I} \vec{\omega}. \quad (5.19)$$

Tenzor inercije ovisi o izboru sustava vezanog za kruto tijelo o pola, tj. ishodi-ta  $O'$ , i pravaca koordinatnih osi  $x'y'z'$ . Steinerov teorem, omogu uje ra unanje tenzora inercije  $I$  u odnosu na proizvoljni sustav  $S'$  sa polom u  $O'$ , ako je poznat tenzor inercije  $\dot{I}$  u sustavu ije su koordinatne osi paralelne osima sustava  $S'$  a ishodi-te mu je centar mase  $C$  krutog tijela, kao na Slici 30.



Slika 30.

Za proizvoljnu to ku  $P$  krutog tijela je:  $\vec{r}' = \vec{r}^c - \vec{d}$ , gdje je  $\vec{d} = CO'$  udaljenost ishodi-ta dva sustava. Kako je:

$$\int d^3r^c (\vec{r}^c) = M, \quad \int d^3r^c \vec{r}^c (\vec{r}^c) = 0,$$

dobija se:

$$\begin{aligned} I_{ab} &= \int d^3r' (\vec{r}') \left[ \vec{r}'^2 \delta_{ab} - r'_a r'_b \right] = \int d^3r^c (\vec{r}^c) \left[ (\vec{r}^c - \vec{d})^2 \delta_{ab} - (r^c_a - d_a)(r^c_b - d_b) \right] = \\ &= \int d^3r^c (\vec{r}^c) \left[ (\vec{r}^c{}^2 + \vec{d}^2) \delta_{ab} - (r^c_a r^c_b + d_a d_b) \right], \end{aligned}$$

pa vrijedi:

### Steinerov teorem

Tenzori inercije krutog tijela mase  $M$  u odnosu na sustav ije ishodi-te je na udaljenosti  $\vec{d}$  od centra mase je:

$$I_{ab} = \dot{I}_{ab} + M(\vec{d}^2 \delta_{ab} - d_a d_b), \quad (5.20)$$

gdje je  $\dot{I}$  tenzor inercije u odnosu na centar mase krutog tijela.

Razlika  $I_{ab}$  i  $I_{ab}^c$  je tenzor inercije jedne čestice mase  $M$  čija je udaljenost od centra mase  $\vec{d}$ . Ako znamo tenzor inercije krutog tijela u odnosu na centar mase, primjenjuju se Steinerov teorem, lako je naći tenzor inercije u odnosu na sustav sa paralelnim koordinatnim osima i ishodištem u bilo kojoj točki. Uopćenju ako koordinatne osi dva sustava nisu paralelne vrijedi općenitije:

$$I_{ab} = \sum_{c,d=1}^3 R_{ac} R_{bd} \left[ I_{cd}^c + M(\vec{d}_{cd}^2 - d_c d_d) \right],$$

gdje je  $R_{ij} = \cos \alpha (\hat{e}_i^c, \hat{e}_j^c)$  matrica rotacije sustava  $S^c$  u sustav sa osima paralelnim sa  $S'$ .

Tenzor inercije  $I_{ab}$  je linearan, pa prema tome i aditivan, u odnosu na masu čestica (gusto u) tijela, što znači da je tenzor inercije sustava dva tijela zbroj tenzora inercije svakog pojedinog.

### Primjer 1. Tenzor inercije homogenog upljev valjka.

Neka je visina valjka  $h$ , a unutarnji i spoljni radijusi  $r$  i  $R$ . Volumen valjka je:  $\pi(R^2 - r^2)h$ , te je gustoća  $\rho = \frac{M}{(R^2 - r^2)h} = \text{const.}$  U odnosu na centar mase radijus vektor bilo koje točke

valjka u cilindričnim koordinatama je:  $\vec{r} = \rho \hat{e} + z \hat{k}$ , gdje:  $\rho \in [r, R]$ ,  $z \in \left[-\frac{h}{2}, +\frac{h}{2}\right]$ . Kako

je:  $x = \rho \cos \phi$ ,  $y = \rho \sin \phi$  i  $d^3 r = \rho d\rho d\phi dz$ , prema definiciji (5.15), svi produkti inercije upljev valjka su nula. Momenti inercije su:  $I_{11} \equiv I_{xx} = I_{22} \equiv I_{yy} = \frac{M}{12}(3R^2 + 3r^2 + h^2)$ , te  $I_{33} \equiv I_{zz} = \frac{M}{2}(R^2 + r^2)$ . Tenzor inercije upljev valjka u odnosu na centar mase je:

$$I^c = \frac{M}{12} \begin{pmatrix} 3R^2 + 3r^2 + h^2 & 0 & 0 \\ 0 & 3R^2 + 3r^2 + h^2 & 0 \\ 0 & 0 & 6R^2 + 6r^2 \end{pmatrix}. \quad (5.21)$$

Na primjer, ako cilindar rotira oko svoje osi simetrije (z-osi), kutna brzina rotacije je:

$\vec{\omega} = \omega \hat{k}$ , pa su angularni moment i rotaciona kinetička energija upljev valjka:

$$\vec{L}_{\text{rot}} = I^c \vec{\omega} = \frac{M}{2}(R^2 + r^2) \omega \hat{k}, \quad T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^T I^c \vec{\omega} = \frac{M}{4}(R^2 + r^2) \omega^2.$$

Ako želimo tenzor inercije  $I$  u odnosu na točku  $O'$  na unutarnjem rubu baze upljev valjka, ishodište treba translirati za vektor:  $\vec{d} = r \hat{i} + \frac{h}{2} \hat{k}$ . Kako je  $d^2 = r^2 + \frac{h^2}{4}$  i  $d_1 d_3 = \frac{rh}{2}$ , prema (5.20) tenzor inercije u odnosu na pol  $O'$  je:

$$\mathbf{I} = \frac{M}{12} \begin{pmatrix} 3R^2 + 3r^2 + 3h^2 & 0 & -6rh \\ 0 & 3R^2 + 15r^2 + 3h^2 & 0 \\ -6rh & 0 & 6R^2 + 18r^2 \end{pmatrix}. \quad (5.22)$$

Ako  $\omega$ -upnji valjak rotira oko osi paralelne z-osi kroz  $O'$ , kutna brzina rotacije je opet:

$$\omega = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \text{ pa su angularni moment i rotaciona kineti ka energija valjka:}$$

$$\vec{L}_{\text{rot}} = \mathbf{I} \omega = -\frac{M}{2} rh \cdot \hat{i} + \frac{M}{2} (R^2 + 3r^2) \cdot \hat{k}, \quad T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \omega^T \mathbf{I} \omega = \frac{M}{4} (R^2 + 2r^2) \omega^2.$$

Ako bi  $\omega$ -upnji valjak rotirao oko  $x'$ -osi kroz  $O'$ , kutna brzina rotacije bi bila:  $\omega = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$ , pa je:

$$\vec{L}_{\text{rot}} = \mathbf{I} \omega = \frac{M}{4} (R^2 + r^2 + h^2) \cdot \hat{i} - \frac{M}{2} rh \cdot \hat{k}, \quad T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \omega^T \mathbf{I} \omega = \frac{M}{8} (R^2 + r^2 + h^2) \omega^2.$$

Primjer 2. Tenzor inercije dvije identit ne homogene slepljenje kugle.

Na imo prvo tenzor inercije homogene kugle radijusa  $R$  i mase  $M$  u odnosu na centar mase koji je centar kugle. Sferna simetrija kugle zna i  $(\vec{r}) = (r)$ . U sfernim koordinatama lako se vidi da su svi produkti inercije  $I_{ab} = 0$  ( $a \neq b$ ) ó tenzor inercije je dijagonalan. Zbog sferne simetrije sva tri momenta inercije su jednaka  $I_{aa} \approx \vec{r}^2 - r_a^2 = \frac{2}{3} \vec{r}^2$ , pa je  $I_{11} = I_{22} = I_{33} = Y_0$ , -to

daje:  $3Y_0 = 2 \int d^3r (r) \vec{r}^2 = 8 \int_0^R dr (r) r^4$ . Masa kugle je:  $M = 4 \int_0^R dr (r) r^2$ , -to za homogenu

kuglu zna i  $\rho = \frac{3M}{4 R^3} = \text{const.}$ , pa je tenzor inercije homogene kugle u odnosu na centar mase:

$$\mathbf{I}^c = \frac{2}{5} MR^2 \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}. \quad (5.23)$$

Odaberimo za  $z'$ -os pravac odre en centrima spojenih identit nih kugli koji je os simetrije tijela. To ka kontakta kugli je centar mase sustava.

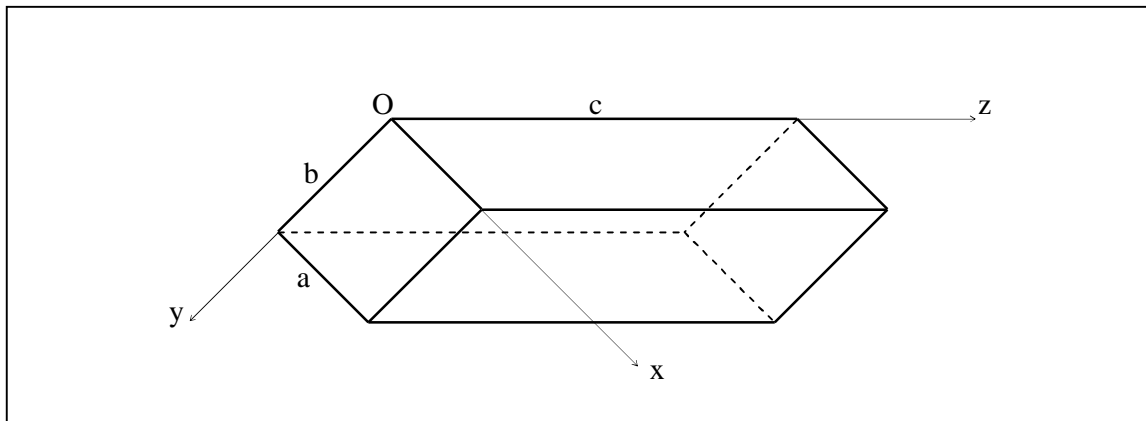
Translacijom koordinatnog sustava u to ku kontakta kugli za vektor  $\vec{d} = R \hat{k}$  dufl  $z'$ -osi prema Sneiderovom teoremu (5.20) za tenzor inercije jedne od kugli je:  $Y_1 = Y_2 = Y_0 + MR^2$  i  $Y_3 = Y_0$ , pa zbrajanjem za sustav dvije kugle dobijamo tenzor inercije:

$$\Gamma^c = \frac{2M}{5} R^2 \begin{pmatrix} 7 & 0 & 0 \\ 0 & 7 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{pmatrix}. \quad (5.24)$$

### Primjer 3. Fizikalno njihalo

Fizikalno njihalo je kruto tijelo koje bez trenja može oscilirati oko neke fiksirane osi pod utjecajem tepline. Neka je tijelo homogeni paralelepiped strana  $a, b, c$  i neka je os rotacije jedan od bridova, recimo  $c$ . Treba na  $I$  i period malih oscilacija paralelopipeda.

Odaberimo os rotacije za  $z$ -os, a ishodište sustava vezanog za kvadar u jednom vrhu kao na Slici 31.



Slika 31.

Gustoća tijela je  $\rho = \frac{M}{abc} = \text{const}$ . Tenzor inercije paralelopipeda u odnosu na centar mase  $\Gamma^c$  lako se izrađuje u Kartezijevim koordinatama koristeći:  $d^3r = dx dy dz$ ,  $\vec{r}^2 = x^2 + y^2 + z^2$ , uz granice integracije:  $-\frac{a}{2} \leq x \leq \frac{a}{2}$ ;  $-\frac{b}{2} \leq y \leq \frac{b}{2}$ ;  $-\frac{c}{2} \leq z \leq \frac{c}{2}$ . Rezultat je:

$$\Gamma^c = \frac{M}{12} \begin{pmatrix} b^2 + c^2 & 0 & 0 \\ 0 & a^2 + c^2 & 0 \\ 0 & 0 & a^2 + b^2 \end{pmatrix}. \quad (5.25)$$

Prema Steinerovom teoremu da bi dobili tenzor inercije u odnosu na točku  $O$  ishodište treba translirati za vektor:  $\vec{d} = \frac{a}{2}\vec{i} + \frac{b}{2}\vec{j} + \frac{c}{2}\vec{k}$ , što daje:



$$I = \frac{M}{12} \begin{pmatrix} 4(b^2 + c^2) & -3ab & -3ac \\ -3ab & 4(a^2 + c^2) & -3bc \\ -3ac & -3bc & 4(a^2 + b^2) \end{pmatrix}. \quad (5.26)$$

Kutna brzina rotacije njihala oko z-osi je  $\vec{\omega} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$ , pa je kineti ka energija rotacije:

$$T = \frac{1}{2} \vec{\omega}^T I \vec{\omega} = \frac{M}{6} (a^2 + b^2) \dot{\varphi}^2.$$

Potencijalna energija jednaka je gravitacijskoj potencijalnoj energiji centra mase:

$$U = -\frac{M}{2} g \sqrt{a^2 + b^2} \cos \varphi,$$

pa je Lagrangian njihala:

$$L = T - U = \frac{M}{6} \sqrt{a^2 + b^2} \left( \sqrt{a^2 + b^2} \dot{\varphi}^2 + 3g \cos \varphi \right).$$

Jednadfbna gibanja fizikalnog njihala onda je:

$$\ddot{\varphi} + \frac{3g}{2\sqrt{a^2 + b^2}} \sin \varphi = 0.$$

U slu aju malih oscilacija njihala moemo zamjeniti  $\sin \varphi \approx \varphi$ , pa je gibanje harmoni ko titranje sa periodom:

$$T = 2 \sqrt{\frac{2\sqrt{a^2 + b^2}}{3g}},$$

koji je identit an periodu matemati kog njihala ekvivalentne duljine  $l = \frac{2}{3} \sqrt{a^2 + b^2}$ .

Tenzor inercije ovisi o izboru koordinatnog sustava vezanog za kruto tijelo. No, u bilo kojem koordinatnom sustavu tenzor inercije  $I_{ab}$  krutog tijela je realna, simetri na  $3 \times 3$  matrica. Postoji li neki koordinatni sustav u kojem tenzor inercije krutog tijela ima najjednostavniji oblik?

Osnovni teorem linearne algebre tvrdi da se svaka realna, simetri na  $3 \times 3$  matrica  $I_{ab}$  moe dijagonalizirati transformacijom sli nosti (similarity transformation) nekom ortogonalnom  $3 \times 3$  matricom  $R$  (matricom rotacije) u oblik:

$$I_D = R I R^T = \begin{pmatrix} Y_1 & 0 & 0 \\ 0 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{pmatrix}. \quad (5.27)$$

Napomena: Teorem važi i općenito za svaku hermitsku matricu  $A = A^\dagger$ , gdje je  $A^\dagger = (\tilde{A})^T$ , koja se može dijagonalizirati transformacijom sličnosti unitarnom matricom  $U$  (za unitarne matrice je  $U^\dagger = U^{-1}$ ):  $A_D = UAU^\dagger$ , gdje su elementi na glavnoj dijagonali matrice  $A_D$  realne svojstvene vrijednosti hermitske matrice  $A$ .

Ortogonalna matrica  $R$  je matrica rotacije koordinatnog sustava  $O'x'y'z'$  vezanog za kruto tijelo u sustavu  $S$  glavnih osi inercije krutog tijela  $O'xyz$  (sa istim ishodištem) u kojem je tenzor inercije krutog tijela dijagonalan  $I_D$ . Elementi  $Y_i$  na glavnoj dijagonali u (5.27) nazivaju se glavni momenti inercije krutog tijela. U pravilu, pravci glavnih osi inercije krutog tijela su pravci osi simetrije tijela, kao u Primjerima 2. i 3., tj. u izrazima (5.21) i (5.25). Tri jedini na vektora  $\{\hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3\}$  glavnih osi dobijaju se rješavanjem svojstvenog problema matrice  $I$ , tj. rješavanjem matricne jednadžbe:

$$I \hat{e}_i = Y_i \hat{e}_i, \quad 0 \leq Y_i \in \mathbb{R}, \quad (i = 1, 2, 3), \quad (5.28)$$

koja ima rješenje ako i samo ako je zadovoljena karakteristična jednadžba:

$$\det |I_{ab} - Y_a \delta_{ab}| = 0. \quad (5.29)$$

Karakteristična jednadžba (5.29) je kubna algebarska jednadžba čijim rješavanjem se dobijaju tri svojstvene vrijednosti tenzora inercije  $Y_i$ . Zamjenom svojstvenih vrijednosti u (5.28), uz uvjet normiranja  $\hat{e}_i \cdot \hat{e}_i = 1$ , nalaze se svojstveni vektori  $\hat{e}_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) tenzora inercije  $I$ .

Elementi  $R_{ij}$  ortogonalne matrice koja rotira sustav  $S'$  u sustav glavnih osi  $S$  krutog tijela  $\sum_{j=1}^3 R_{ij} \hat{e}_j' = \hat{e}_i$  su kosinusi pravaca  $R_{ij} = \hat{e}_i \cdot \hat{e}_j'$  ( $i, j = 1, 2, 3$ ) koordinatnih osi dva koordinatna sustava. Jednostavno rečeno, prvi svojstveni vektor  $\hat{e}_1$  je prvi redak matrice  $R$ ,  $\hat{e}_2$  je drugi redak, a  $\hat{e}_3$  je treći. Matrica  $R$  transformacijom sličnosti (5.27), transformira tenzor inercije  $I$  u zarotirani sustav glavnih osi  $S'$  u kome je tenzor inercije krutog tijela dijagonalan  $I_D$  i glavni momenti inercije su svojstvene vrijednosti tenzora inercije.

Ilustrirajmo proceduru rješavanja svojstvenog problema, tj. dijagonalizaciju tenzora inercije na primjeru, jer dokaz zahtijeva kompletnu teoriju hermitskih matrica iz linearne algebre. Primjer mora biti jednostavan da bi se izbjegle algebarske komplikacije rješavanja kubne jednadžbe.

Napomena: Kubna jednadžba:  $x^3 + ax^2 + bx + c = 0$  se smjenom  $x = y - \frac{a}{3}$  transformira u nepotpuni oblik:  $y^3 + py + q = 0$ ,  $\left[ p = -\frac{a^2}{3} + b, \quad q = 2\left(\frac{a}{3}\right)^3 - \frac{ab}{3} + c \right]$ , ija su rješenja:

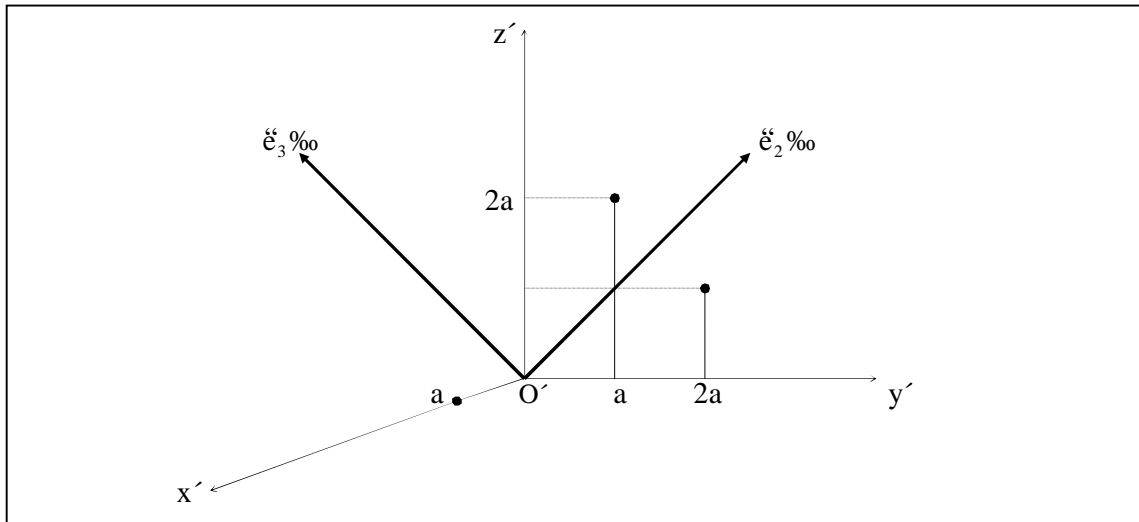
$$y_1 = A + B, \quad y_{2,3} = -\frac{A+B}{2} \pm i \frac{A-B}{2} \sqrt{3},$$

gdje je:

$$A = \sqrt[3]{-\frac{q}{2} + \sqrt{Q}}, \quad B = \sqrt[3]{-\frac{q}{2} - \sqrt{Q}}, \quad Q = \left(\frac{p}{3}\right)^3 + \left(\frac{q}{2}\right)^2.$$

Primjer 4. Dijagonalizacija tenzora inercije.

Kruto tijelo se sastoji od 3 točke iste mase  $m$  i poloflaja:  $(a,0,0)$ ,  $(0,a,2a)$  i  $(0,2a,a)$  kao na Slici 32. Treba naći glavne momente i glavne osi inercije tijela u odnosu na ishodište i dijagonalizirati tenzor inercije.



Slika 32.

Prvo treba naći tenzor inercije krutog tijela u odnosu na ishodište  $O'$ . Prema (5.14) tenzor inercije prve točke je:

$$I_{ab} = m(a^2 \delta_{ab} - a^2 \delta_{a1} \delta_{b1}) \Rightarrow I_1 = m \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & a^2 & 0 \\ 0 & 0 & a^2 \end{pmatrix}.$$

Za drugu točku je:

$$I_{ab} = m(5a^2 \delta_{ab} - a^2 \delta_{a2} \delta_{b2} - 4a^2 \delta_{a3} \delta_{b3} - 2a^2 \delta_{a2} \delta_{b3}) \Rightarrow I_2 = m \begin{pmatrix} 5a^2 & 0 & 0 \\ 0 & 4a^2 & -2a^2 \\ 0 & -2a^2 & a^2 \end{pmatrix},$$

te za tre u:

$$I_{ab} = m(5a^2 \delta_{ab} - 4a^2 \delta_{a2} \delta_{b2} - a^2 \delta_{a3} \delta_{b3} - 2a^2 \delta_{a2} \delta_{b3}) \Rightarrow I_3 = m \begin{pmatrix} 5a^2 & 0 & 0 \\ 0 & a^2 & -2a^2 \\ 0 & -2a^2 & 4a^2 \end{pmatrix}.$$

Tenzor inercije tijela u odnosu na to ku O' je:

$$I = m \begin{pmatrix} 10a^2 & 0 & 0 \\ 0 & 6a^2 & -4a^2 \\ 0 & -4a^2 & 6a^2 \end{pmatrix}. \quad (5.30)$$

Da bi riješili svojstveni problem (5.28) matrice I, treba prvo riješiti karakterističnu jednadžbu (5.29), tj.

$$\begin{vmatrix} 10ma^2 - \lambda & 0 & 0 \\ 0 & 6ma^2 - \lambda & -4ma^2 \\ 0 & -4ma^2 & 6ma^2 - \lambda \end{vmatrix} = 0, \quad (5.31)$$

to je kubna jednadžba:  $(10ma^2 - \lambda)[(6ma^2 - \lambda)^2 - (4ma^2)^2] = 0$ , sa rješenjima:  $\lambda_1 = 2ma^2$  i  $\lambda_{2,3} = 10ma^2$  (umjesto  $Y_a$ , za sada svojstvene vrijednosti označavamo  $\lambda_a$  o razlog e biti jasan ubrzo). Dvije svojstvene vrijednosti su jednake  $\lambda_2 = \lambda_3$ , to zna i da matrica I ima stupanj degeneracije 2. Svojstvene vrijednosti  $\lambda_a$  ( $a = 1,2,3$ ), koje su glavni momenti inercije tijela, treba uvrstiti u matricnu jednadžbu (5.28) da nađemo tri svojstvena vektora:

- $\lambda_1 = 2ma^2$

$$\begin{pmatrix} 8ma^2 & 0 & 0 \\ 0 & 4a^2 & -4a^2 \\ 0 & -4a^2 & 4a^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \\ p_3 \end{pmatrix} = 0, \Rightarrow$$

$p_1 = 0$ ,  $p_2 = p_3$ , pa zbog uvjeta normiranja:  $p_1^2 + p_2^2 + p_3^2 = 1$ , slijedi:  $p_2 = p_3 = 2^{-\frac{1}{2}}$ , tj.:

$$\check{p} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix} = \frac{1}{\sqrt{2}} \check{j} + \frac{1}{\sqrt{2}} \check{k}$$

je normirani svojstveni vektor koji pripada prvoj svojstvenoj vrijednosti  $\lambda_1$  i predstavlja pravac jedne glavne osi inercije tijela.

- $\lambda_2 = \lambda_3 = 10ma^2$

$$\begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & -4a^2 & -4a^2 \\ 0 & -4a^2 & -4a^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{pmatrix} = 0, \Rightarrow$$

$q_1$  je proizvoljno, a  $q_2 = -q_3$ . Degeneracija uzrokuje da gornja matri na jednadžba daje samo jednu nezavisnu jednadžbu:  $q_2 + q_3 = 0$  (umjesto dvije kao za nedegeneriranu svojstvenu vrijednost  $\lambda_1$ ), pa uz uvjet normalizacije  $q_1^2 + q_2^2 + q_3^2 = 1$ , imamo dvije jednadžbe za tri nepoznanice. To znači da se jedna nepoznanica može proizvoljno odabrati. Odaberimo zato najjednostavnije:  $q_1 = 1 \Rightarrow q_2 = q_3 = 0$ , pa dobijamo drugi svojstveni vektor:

$$\hat{q}^{(1)} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} = \hat{i},$$

koji je normiran ortogonalan na prvi. Dvostruko degeneriranoj svojstvenoj vrijednosti  $\lambda_2 = \lambda_3$  pripada još jedan svojstveni vektor  $\hat{q}^{(2)}$ , koji mora biti normiran i ortogonalan na prethodna dva, što daje:

$$\hat{q}^{(2)} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \\ 1 \end{pmatrix} = -\frac{1}{\sqrt{2}} \hat{j} + \frac{1}{\sqrt{2}} \hat{k}.$$

Degeneracija nam samo kaže da ne postoji preferirani izbor za druge dvije glavne osi inercije, bilo koja dva međusobno okomita pravca okomita na  $\hat{p}$  su glavne osi inercije.

Tri svojstvena vektora  $\{\hat{p}, \hat{q}^{(1)}, \hat{q}^{(2)}\}$  koji pripadaju trima svojstvenim vrijednostima  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$ , su tri međusobno ortogonalna jedini na vektora, ali da bi bili osi koordinatnog sustava  $S$  glavnih osi inercije tijela, moraju tvoriti desni koordinatni sustav (ne lijevi) i moraju zadovoljati još i uvjet:  $\sum_{k=1}^3 \hat{e}_i \cdot \hat{e}_j = \sum_{ijk} \hat{e}_k$ . Taj uvjet je ispunjen ako identificiramo:

$$\hat{q}^{(1)} \rightarrow \hat{e}_1 \Rightarrow Y_1 = 10ma^2; \quad \hat{p} \rightarrow \hat{e}_2 \Rightarrow Y_2 = 2ma^2; \quad \hat{q}^{(2)} \rightarrow \hat{e}_3 \Rightarrow Y_3 = 10ma^2.$$

Sustav  $S$  glavnih osi inercije tijela  $ij$  su jedini ni vektori  $\{\hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3\}$  dobija se rotacijom sustava  $O'x'y'z'$  oko  $x'$ -osi za  $\frac{\pi}{4}$ . Matrica te rotacije je:

$$\begin{aligned} R_{11} &= \hat{e}_1 \cdot \hat{e}_1 = \cos 0 = 1; & R_{12} &= \hat{e}_1 \cdot \hat{e}_2 = \cos \frac{\pi}{2} = 0; & R_{13} &= \hat{e}_1 \cdot \hat{e}_3 = \cos \frac{\pi}{2} = 0; \\ R_{21} &= \hat{e}_2 \cdot \hat{e}_1 = \cos \frac{\pi}{2} = 0; & R_{22} &= \hat{e}_2 \cdot \hat{e}_2 = \cos \frac{\pi}{4} = \frac{1}{\sqrt{2}}; & R_{23} &= \hat{e}_2 \cdot \hat{e}_3 = \cos \frac{\pi}{4} = \frac{1}{\sqrt{2}}; \\ R_{31} &= \hat{e}_3 \cdot \hat{e}_1 = \cos \frac{\pi}{2} = 0; & R_{32} &= \hat{e}_3 \cdot \hat{e}_2 = \cos \frac{3\pi}{4} = -\frac{1}{\sqrt{2}}; & R_{33} &= \hat{e}_3 \cdot \hat{e}_3 = \cos \frac{\pi}{4} = \frac{1}{\sqrt{2}}; \end{aligned}$$

tj.

$$R = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} \\ 0 & -\frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} \end{pmatrix}.$$

Normirani svojstveni vektor  $\hat{e}_a$  je a-ti red ortogonalne matrice  $R$  i vrijedi:  $\det R = 1$ ,  $R^T = R^{-1}$ .  
Lako je provjeriti da je zaista:

$$I_D = R I R^T = \begin{pmatrix} 10ma^2 & 0 & 0 \\ 0 & 2ma^2 & 0 \\ 0 & 0 & 10ma^2 \end{pmatrix}. \quad (5.32)$$

## 5.2 Eulerovi kutovi i Lagrangeove jednadžbe

Jo- treba na i jednadžbe gibanja krutog tijela ó Lagrangeove jednadžbe. Da se odredi Lagrangian treba precizirati generalizirane koordinate krutog tijela. Za tri stupnja slobode translatornog gibanja mofemo odabrati tri koordinate vektora polofaja pola krutog tijela. Odaberemo li za sustav  $S'$  vezan za kruto tijelo koordinatni sustav glavnih osi inercije, tako da je tenzor inercije dijagonalan, a za pol uzmemo upravo centar mase, tako da je  $\vec{r}_c = 0$ , kineti ka energija krutog tijela je prema (5.10) i (5.18):

$$T = \frac{M}{2} (\dot{r}_{c1}^2 + \dot{r}_{c2}^2 + \dot{r}_{c3}^2) + \frac{Y_1}{2} \dot{\omega}_1^2 + \frac{Y_2}{2} \dot{\omega}_2^2 + \frac{Y_3}{2} \dot{\omega}_3^2, \quad (5.33)$$

gdje su  $Y_i$  glavni momenti inercije, a  $\omega_i$  komponente trenutne kutne brzine rotacije krutog tijela  $\vec{\omega}(t)$  izraflene u sustavu  $S'$ . Kineti ka energija krutog tijela je zbroj kineti kih energija translacije i rotacije u skladu sa (5.12).

Prema (5.16) i (5.17), tj.  $\vec{l}_{rot} = I \vec{\omega}$  i  $\vec{M}_{rot} = I \dot{\vec{\omega}} + \vec{\omega} \times \vec{l}_{rot}$ , za rotaciju krutog tijela vafle:

### Eulerove jednadžbe:

$$\begin{aligned} M_{rot1} \dot{\omega}_1 &= Y_1 \dot{\omega}_1 + (Y_3 - Y_2) \omega_2 \omega_3, \\ M_{rot2} \dot{\omega}_2 &= Y_2 \dot{\omega}_2 + (Y_1 - Y_3) \omega_1 \omega_3, \\ M_{rot3} \dot{\omega}_3 &= Y_3 \dot{\omega}_3 + (Y_2 - Y_1) \omega_1 \omega_2, \end{aligned} \quad (5.34)$$

gdje su  $\omega_i$  komponente trenutne kutne brzine rotacije krutog tijela izraflene u sustavu  $S'$  glavnih osi inercije krutog tijela,  $Y_i$  glavni momenti inercije, a  $M_{roti}$  komponente ukupnog momenta sila u odnosu na centar mase krutog tijela u sustavu  $S'$ .

Za rješavanje Eulerovih jednačini u pokretnom sustavu  $S'$  treba poznavati :

- glavne momente inercije  $Y_i$ ,
- komponente ukupnog momenta sile na glavne osi inercije  $o$  treba znati sve sile koje djeluju na kruto tijelo i na i projekcije njihovih momenata na glavne osi inercije tijela,
- početne uvjete  $o$  iz kojih se odrede početne vrijednosti komponenti kutne brzine  $\omega'_i$ .

Da bi se primjenila Lagrangeova formulacija mehanike na gibanje krutog tijela sve veličine moraju biti izražene u odnosu na inercijalni (mirujući) sustav  $S$   $o$  treba eliminirati komponente  $\omega'_i$  definirane u odnosu na pokretni sustav  $S'$  i zamjeniti ih sa 3 generalizirane koordinate koje jednoznačno određuju rotaciju krutog tijela. Postoji više načina da se to uradi, ali najčešće se kao generalizirane koordinate za rotaciju koriste tri Eulerova kuta  $\{\varphi, \theta, \psi\}$ .

Definicija: **Eulerovi kutovi**  $(\varphi, \theta, \psi)$

Ako zamislimo da je ishodište sustava  $Oxyz$  premješteno u pol krutog tijela  $O = O'$ , pravac  $ON$  presjeka ravnina  $Oxy$  i  $O'x'y'$  naziva se **vorna linija** (line of nodes). Eulerovi kutovi se definiraju kao kutovi 3 sukcesivne rotacije koje sustav  $S$  dovode do poklapanja sa sustavom  $S'$ , tj.

- prva rotacija oko  $z$ -osi za kut  $\varphi \Rightarrow x$ -os prelazi u vornu liniju,  $z$ -os nepromjenjena,
- druga rotacija oko vorne linije za kut  $\theta \Rightarrow z$ -os prelazi u  $z'$ -os i
- treća rotacija oko  $z'$ -osi za kut  $\psi \Rightarrow x, y$ -osi prelaze u  $x', y'$ -osi,

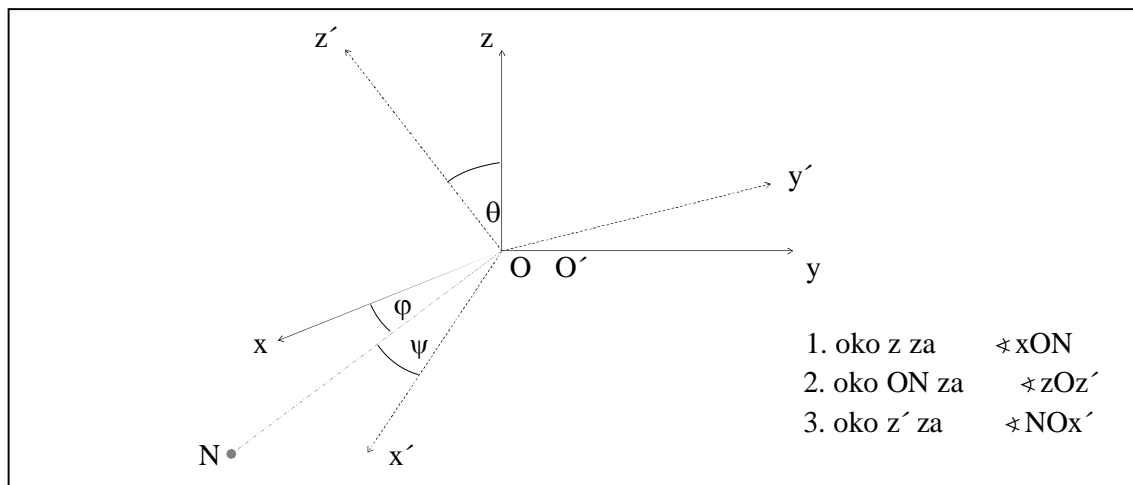
kao na Slici 33.

Vrijednosti Eulerovih kutova ograničene su na intervale:

$$0 \leq \varphi < 2\pi,$$

$$0 \leq \theta < \pi,$$

$$0 \leq \psi < 2\pi.$$



Slika 33.

Redosljed rotacija je važan jer konačne rotacije, u općem slučaju, ne komutiraju. Matrica reprezentacija ovih rotacija prema (1.7) je:

$$\mathbf{R}^{(1)} = \begin{pmatrix} \cos & \sin & 0 \\ -\sin & \cos & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{R}^{(2)} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos & \sin \\ 0 & -\sin & \cos \end{pmatrix}, \quad \mathbf{R}^{(3)} = \begin{pmatrix} \cos & \sin & 0 \\ -\sin & \cos & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}. \quad (5.35)$$

Sukcesivne rotacije reprezentirane su produktom ortogonalnih matrica svake pojedine rotacije jer rotacije čine grupu, koja je izomorfna  $SO(3)$  grupi (grupi specijalnih, tj. sa determinantom +1, ortogonalnih  $3 \times 3$  matrica), pa je ortogonalna matrica rotacije krutog tijela  $\mathbf{R}(\varphi, \theta, \psi) = \mathbf{R}^{(3)} \mathbf{R}^{(2)} \mathbf{R}^{(1)}$ , ili eksplicitno:

$$\mathbf{R}(\varphi, \theta, \psi) = \begin{pmatrix} \cos \psi \cos \theta - \cos \psi \sin \theta \sin \varphi & \cos \psi \sin \theta + \cos \psi \cos \theta \sin \varphi & \sin \psi \sin \varphi \\ -\sin \psi \cos \theta - \sin \psi \sin \theta \sin \varphi & -\sin \psi \sin \theta + \sin \psi \cos \theta \sin \varphi & \cos \psi \sin \varphi \\ \sin \theta \sin \varphi & -\sin \theta \cos \varphi & \cos \varphi \end{pmatrix}. \quad (5.36)$$

Inverzna transformacija sustava vezanog za kruto tijelo  $O'x'y'z'$  u sustav  $Oxyz$  reprezentirana je inverznom matricom  $\mathbf{R}^{(1)} = \mathbf{R}^T$ .

Generalizirane koordinate krutog tijela u sustavu S su onda tri komponente radijus vektora pola (tj. centra) mase krutog tijela  $\vec{r}_c$ , koje određuju translatorno gibanje, i tri Eulerova kuta  $\{\varphi, \theta, \psi\}$ , koji određuju rotaciju krutog tijela (precizno, rotaciju osi koordinatnog sustava  $xyz$  u pravce paralelne osima  $x'y'z'$  sustava  $S'$  vezanog za kruto tijelo).

Matrica transformacije  $\mathbf{R}$  sustava  $S$  u sustav  $S'$  omogućuje da se bilo koji vektor iz jednog sustava izrazi u drugom kao u (1.9). Vektori kutne brzine tri rotacije su:

$$\vec{\omega} = \dot{\varphi} \vec{e}_3 = \dot{\varphi} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad \vec{\omega} = \dot{\theta} \vec{n}_0 = \dot{\theta} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \vec{\omega} = \dot{\psi} \vec{e}_3' = \dot{\psi} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad (5.37)$$

gdje je  $\vec{n}_0$  jedinični vektor u pravcu z-ovne linije. Os  $\varphi$ -rotacije je z-os, pa je u sustavu  $S'$ :

$$\vec{\omega} = \mathbf{R}^{-1} \vec{\omega}' = \dot{\varphi} (\vec{i}' \sin \theta \sin \varphi + \vec{j}' \sin \theta \cos \varphi + \vec{k}' \cos \theta). \quad (5.38)$$

Os druge,  $\theta$ -rotacije je  $\vec{n}_0$  z-ovna linija, pa  $\vec{\omega}$  za prijelaz u sustav  $S'$  treba transformirati još samo matricom  $\mathbf{R}^{(3)}$  treće rotacije:

$$\vec{\omega}' = \mathbf{R}^{(3)} \vec{\omega} = \dot{\theta} (\vec{i}' \cos \psi - \vec{j}' \sin \psi). \quad (5.39)$$

Treća,  $\psi$ -rotacija je duž  $z'$ -osi, tj. zadana je u  $S'$  sustavu, pa je ukupno:

$$\omega_x' = \dot{\varphi} \sin \theta \sin \varphi + \dot{\theta} \cos \psi \cos \varphi, \quad \omega_y' = \dot{\varphi} \sin \theta \cos \varphi - \dot{\theta} \sin \psi \cos \varphi, \quad \omega_z' = \dot{\varphi} \cos \theta + \dot{\psi}. \quad (5.40)$$



Kako je  $\hat{n}_0 = \dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi} \sin \theta$ , koriste i inverznu matricu  $R^{01} = R^T$ , za komponente kutne brzine u sustavu S dobija se:

$$\dot{x} = \dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi} \sin \theta \sin \theta, \quad \dot{y} = \dot{\phi} \sin \theta - \dot{\psi} \sin \theta \cos \theta, \quad \dot{z} = \dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta. \quad (5.41)$$

Kvadrat kutne brzine krutog tijela je:

$$\dot{\omega}^2 = \dot{\phi}^2 + \dot{\psi}^2 + \dot{\psi}^2 + 2 \dot{\phi} \dot{\psi} \cos \theta, \quad (5.42)$$

gdje je zadnji član posljedica činjenice da tri osi rotacije  $\hat{e}_3, \hat{n}_0$  i  $\hat{e}_3'$  nisu međusobno okomite.

Prema (5.33) i (5.40) Lagrangian krutog tijela na koje djeluju konzervativne (ili općenitije, potencijalne) sile je:

$$L = L(r_{c_1}, r_{c_2}, r_{c_3}, \phi, \psi, \dot{r}_{c_1}, \dot{r}_{c_2}, \dot{r}_{c_3}, \dot{\phi}, \dot{\psi}) = T \text{ ó } U = \quad (5.43)$$

$$= \frac{M}{2} (\dot{r}_{c_1}^2 + \dot{r}_{c_2}^2 + \dot{r}_{c_3}^2) + \frac{Y_1}{2} (\dot{\phi} \sin \theta \sin \theta + \dot{\psi} \cos \theta)^2 + \frac{Y_2}{2} (\dot{\phi} \sin \theta \cos \theta - \dot{\psi} \sin \theta)^2 + \frac{Y_3}{2} (\dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi})^2 - U.$$

Za konzervativne sile potencijalna energija zavisi smo od generaliziranih koordinata  $U = U(r_{c_1}, r_{c_2}, r_{c_3}, \phi, \psi)$ . Lagrangeove jednačine za kruto tijelo:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} = 0, \quad \{q_j\} = \{r_{c_1}, r_{c_2}, r_{c_3}, \phi, \psi\}, \quad (5.44)$$

ine sustav 6 običnih diferencijalnih jednačini II reda.

U općem slučaju za kruto tijelo nepravilnog oblika tenzor inercije, procedura njegove dijagonalizacije i jednačine gibanja su toliko komplicirane da se ne mogu analitički riješiti. Integrabilni slučajevi zahtijevaju da su bar dva glavna momenta inercije jednaka,  $Y_1 = Y_2$ , tj. da kruto tijelo ima dinamičku simetriju, što za homogena tijela znači postojanje bar jedne osi simetrije (ako je tijelo aksijalno simetrično  $Y_1 = Y_2$ , jedna od glavnih osi inercije je  $z'$ -os).

U stvari vrijedi teorem:

Ako kruto tijelo ima ravninu simetrije, što znači da je simetrično pri refleksijama u odnosu na tu ravninu, onda su centar mase i dvije glavne osi inercije krutog tijela u toj ravnini simetrije.

Odaberemo li ravninu simetrije tijela za Oxy ravninu, za svaku česticu  $m_i$  tijela koje su koordinatama  $(x, y, z)$  postoji čestica iste mase sa koordinatama  $(x, y, \delta z)$ , pa je  $\sum_i m_i z_i = 0$ , tj.

$z^c = 0$ , što znači da je centar mase u ravnini simetrije. Odaberemo li sad ishodište u centru mase produkti inercije su:  $I_{xz} = I_{zx} = \sum_i m_i x_i z_i = 0$  i  $I_{yz} = I_{zy} = \sum_i m_i y_i z_i = 0$ , tj. u trećem

redu i trećem stupcu tenzora inercije jedino je  $I_{33} = Y_3 \tilde{N}0$ . Tenzor inercije je oblika:

$$\mathbf{I} = \begin{pmatrix} I_{11} & I_{12} & 0 \\ I_{12} & I_{22} & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{pmatrix},$$

i lako se dijagonalizira matricom rotacije  $R$  za kut  $\alpha$  oko  $z$ -osi,  $R = \begin{pmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha & 0 \\ -\sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$  na

oblik (5.27), tj.  $I_D = RIR^T$ , gdje je kut  $\alpha$  određen jednačinom:

$$I_{12} \cos^2 2\alpha - (I_{11} - I_{22}) \sin 2\alpha = 0.$$

### Primjer 5. Kotrljanje homogenog –upljeg valjka.

Naći Lagrangian i jednačinu gibanja homogenog –upnjeg valjka iz Primjera 1. koji se kotrlja bez klizanja po ravnini nagnutoj pod kutem  $\alpha$  u odnosu na horizontalu, kao na Slici 34.

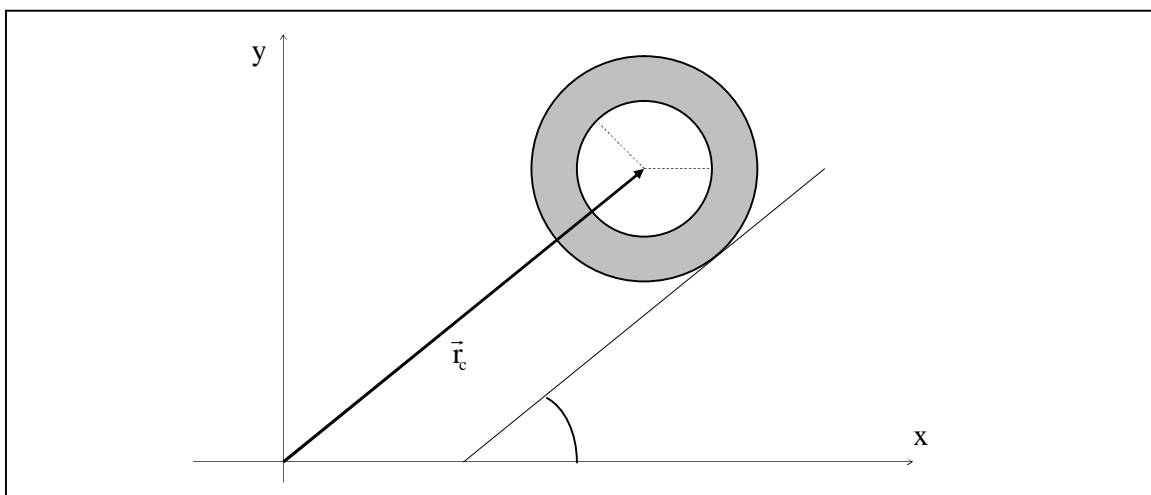
U Primjeru 1. naći je tenzor inercije homogenog –upljeg valjka u odnosu na centar mase valjka:

$$\mathbf{I}^c = \frac{M}{12} \begin{pmatrix} 3R^2 + 3r^2 + h^2 & 0 & 0 \\ 0 & 3R^2 + 3r^2 + h^2 & 0 \\ 0 & 0 & 6R^2 + 6r^2 \end{pmatrix}. \quad (5.21)$$

Odaberemo li za pol centar mase, a za  $z'$ -os os simetrije valjka kutna brzina rotacije tijela je

$\vec{\omega} = \omega \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$ . Kinetička energija rotacije valjka je:

$$T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} \vec{\omega}^T \mathbf{I}^c \vec{\omega} = \frac{M}{4} (R^2 + r^2) \omega^2.$$



Slika 34.

Valjak ima samo gravitacijsku potencijalnu energiju koja je jednaka potencijalnoj energiji centra mase  $U = Mg r_c \sin \alpha$ . Uvjet kotrljanja bez klizanja je  $\dot{r}_c = -R \dot{\alpha}$ , tj.  $r_c = -R \alpha$ . Prema (5.12) ili (5.33) ukupna kineti ka energija valjka je:

$$T = T_{tr} + T_{rot} = \frac{M}{4} (3R^2 + r^2) \dot{\alpha}^2.$$

Valjak ima samo jedan stupanj slobode gibanja i za generaliziranu koordinatu možemo odabrati kut rotacije (ili  $r_c$ ), pa je Lagrangian:

$$L = L(\alpha, \dot{\alpha}) = T - U = \frac{M}{4} (3R^2 + r^2) \dot{\alpha}^2 + MgR \alpha \sin \alpha.$$

Jednadžba gibanja je:  $\ddot{\alpha} - \frac{2R}{3R^2 + r^2} g \sin \alpha = 0$ , tj. akceleracija centra mase valjka je:

$$a_c = \ddot{r}_c = -\frac{2R^2}{3R^2 + r^2} g \sin \alpha = \text{const.}, \text{ a rje-enje jednadžbe gibanja je: } r_c(t) = \frac{1}{2} a_c t^2 + \dot{r}_c(0) + r_c(0).$$

Najvažniji slučaj gibanja aksijalno simetri nih krutih tijela (simetri nih u odnosu na  $z'$ -os) na kojima se baziraju navigacijski firoskopi, je gibanje homogenog zvrka.

#### Primjer 6. Slobodno gibanje simetri nog zvrka.

Neka je zvrk homogen i simetri an u odnosu na svoju  $z'$ -os tako da je  $Y_1 = Y_2$ . Tre a glavna os inercije zvrka je  $z'$ -os, a druge dvije glavne osi inercije su bilo koja dva međusobno okomita pravca u ravnini okomitoj na  $z'$ -os. Odaberimo pol u centru mase koji je na osi simetrije zvrka. Gibanje zvrka je slobodno ako su ukupna sila i ukupni moment sila u odnosu na centar mase nula. Neka zvrk rotira oko osi simetrije kutnom brzinom  $\dot{\alpha} = \dot{\alpha}_3$ . U sustavu vezanom za tijelo je onda:  $M_{rot_1} \dot{\alpha}' = M_{rot_2} \dot{\alpha}' = M_{rot_3} \dot{\alpha}' = 0$  i  $\dot{\alpha}_1' = \dot{\alpha}_2' = \dot{\alpha}_3' = 0$ , pa su prve dvije Eulerove jednadžbe (5.34) identiteti, a tre a daje:

$$Y_3 \dot{\alpha}' = 0 \Rightarrow \dot{\alpha}' = \text{const.}$$

Prema (5.40) vidimo da su ove jednadžbe zadovoljene ako u sustavu S stavimo:

$$\dot{\alpha}' = \dot{\alpha} = 0, \quad \dot{\alpha} = \dot{\alpha} = \text{const.},$$

sa rje-enjem:

$$\varphi = C_1, \quad \theta = C_2, \quad \psi = \dot{\alpha} t + C_3.$$

Slobodni zvrk po inerciji rotira konstantnom kutnom brzinom  $\dot{\alpha} = \dot{\alpha}'$  oko osi simetrije koja zadržava nepromjenjeni pravac u prostoru ó svojstvo zvrka važno za funkciju firoskopa, koje je posljedica zakona o uvanja angularnog momenta.

Primjer 7. Slobodno gibanje simetri nog zvrka oko jedne fiksne to ke.

Odaberimo nepomi nu to ku zvrka za pol i uzimimo opet os simetrije za z'-os zbog  $Y_1 = Y_2$ . Ako je ukupni moment svih sila u odnosu na pol nula, Eulerove jednadfibe (5.34) su:

$$\begin{aligned} Y_1 \dot{\omega}_1 + (Y_3 - Y_1) \omega_2 \omega_3 &= 0, \\ Y_1 \dot{\omega}_2 + (Y_1 - Y_3) \omega_1 \omega_3 &= 0, \\ Y_3 \dot{\omega}_3 &= 0. \end{aligned} \quad (5.45)$$

Zadnja jednadfiba odmah daje  $\omega_3 = c = \text{const.}$ , a iz prve dvije deriviranjem i eliminiranjem  $\omega_2$  dobija se:

$$\ddot{\omega}_1 + \omega_1^2 \omega_3 = 0, \quad \omega_1 = \frac{Y_3 - Y_1}{Y_1} c. \quad (5.46)$$

Jedno partikularno rje-enje (5.46) je:

$$\omega_1(t) = a \cos t, \quad (5.47)$$

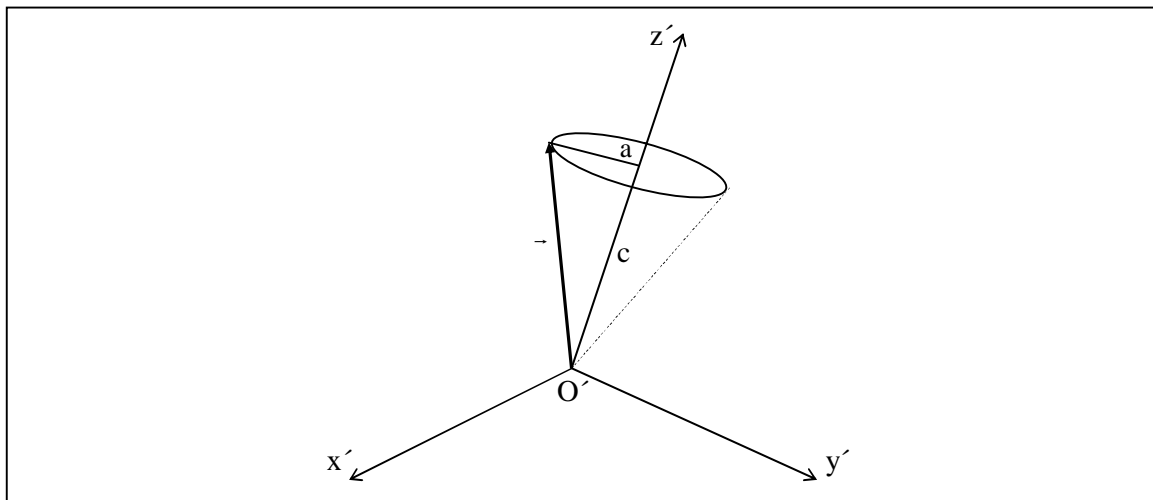
-to zamjenom u prvu jednadflu (5.45) daje:

$$\omega_2(t) = a \sin t, \quad (5.48)$$

pa je:

$$\omega_1(t)^2 + \omega_2(t)^2 = a^2 = \text{const.}$$

Zvrk rotira kutnom brzinom  $\omega$  konstantnog intenziteta  $|\omega| = \sqrt{a^2 + c^2}$ , dok pravac kutne brzine precesira sa kutnom frekvencijom  $\omega$  oko osi simetrije zvrka, kao na Slici 35.



Slika 35.

Gibanje Zemlje je sli no gibanju slobodnog zvrka oko fiksnog centra mase, zanemarimo li male momente gravitacijskih sila Sunca i Mjeseca na sferno nesimetri nu Zemlju. Zemlja nije sferno simetri na, u prvoj aproksimaciji je malo spljo-tena sfera ó geoid, iji je ekvatorijalni dijametar 42,8 km ve i od polarnog (relativno odstupanje od idealne sfere je svega 3.35 promila jer je  $R_{eq}=6380$  km -to daje  $\frac{R_{eq} - R_{pol}}{R} = 3,355 \times 10^{-3}$ ). U prvoj aproksimaciji, Zemlju moñemo zamisliti kao aksijalno simetri no (u odnosu na polarnu os) kruto tijelo sastavljeno od homogene kugle radijusa R i mase M plus ekvatorijalni prsten radijusa R i mase m, visine i debljine nula. Tenzor inercije Zemlje  $I_{\oplus}^c$  u odnosu na centar mase je oblika simetri nog zvrka:

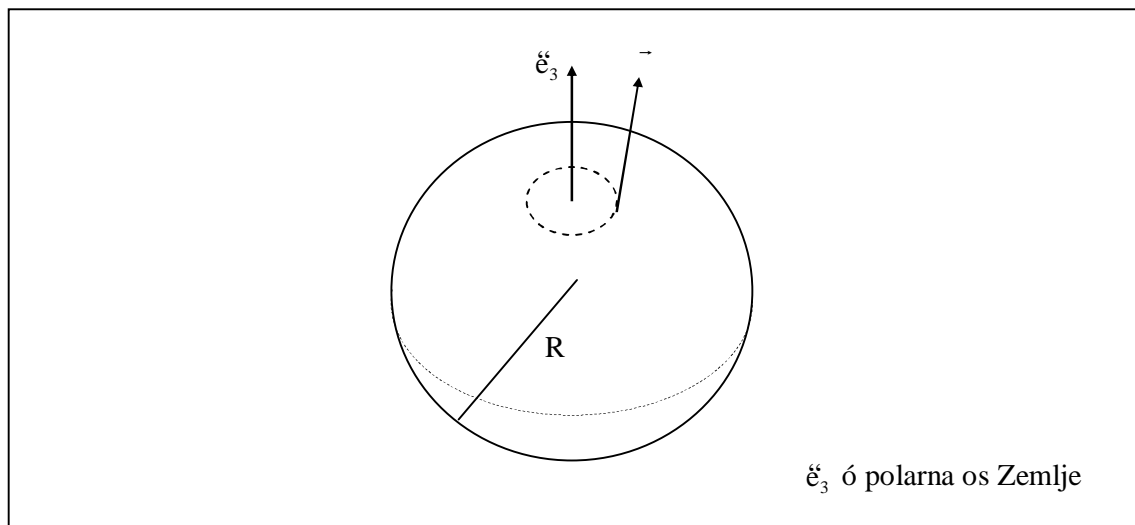
$$I_{\oplus}^c = \frac{2}{5} MR^2 \begin{pmatrix} 1+H & 0 & 0 \\ 0 & 1+H & 0 \\ 0 & 0 & 1+2H \end{pmatrix}, \quad H = \frac{5m}{4M}. \quad (5.49)$$

gdje je  $\frac{m}{M} = 2.17 \times 10^{-3}$  najbolja vrijednost dobijena detaljnim pra enjem gibanja satelita.

Uvrstimo li u (5.46) za kutnu brzinu precesije Zemljine osi rotacije  $\dot{\psi} = \frac{H}{1+H} \dot{\phi} = \frac{1}{368} \dot{\phi}$ ,

gdje je  $\dot{\phi} = \frac{2\pi}{24 \times 60 \times 60 \text{s}} = 7,27 \times 10^{-5} \frac{\text{rad}}{\text{s}}$ , dobijamo za period precesije od 368 dana.

Mjerenja daju za period precesije 427 dana (Chandler wobble) sa radijusom na povr-ini Zemlje oko  $r = 9$  m (koji iregularno varira za faktor 2), kao na Slici 36. Razlika je uglavnom posledica injenice da Zemlja nije idealno kruto tijelo. Oceani i zemljina kora su elasti ni i stalno se deformiraju kako pokazuju plime i oseke, na primjer. I unutra-njost Zemlje nije kruto, ve elesti no i deformabilno tijelo ó magma i teku e ñeljezo.



Slika 36.

Primjer 8. Gibanje teškog simetričnog zvrka oko jedne fiksne točke.

Razmotrimo na kraju gibanje simetričnog zvrka mase  $M$  oko jedne uvršene točke  $O$  pola, u gravitacijskom polju Zemlje. Jedina aktivna sila je težina zvrka. Problem riješimo koristeći Lagrangeovih jednadžbi gibanja. Kako je pol zvrka u vršenju nema translatornog gibanja i generalizirane koordinate su tri Eulerova kuta. Zbog simetrije zvrka,  $Y_1 = Y_2$ , kinetička energija rotacije prema (5.41) je:

$$T = \frac{1}{2} Y_1 \dot{\varphi}_1^2 + \frac{1}{2} Y_1 \dot{\varphi}_2^2 + \frac{1}{2} Y_3 \dot{\varphi}_3^2 = \frac{1}{2} Y_1 (\dot{\varphi}_1^2 + \dot{\varphi}_2^2 \sin^2 \theta) + \frac{1}{2} Y_3 (\dot{\varphi}_3 + \dot{\varphi}_1 \cos \theta)^2.$$

Potencijalna energija u odnosu na najnižu točku zvrka  $O'$  njegov pol, jednaka je gravitacijskoj potencijalnoj energiji centra mase zvrka:

$$U = Mgz_c = Mgr_c \cos \theta,$$

gdje je  $r_c$  udaljenost centra mase od pola  $O'$ . Lagrangian zvrka je:

$$L = T - U = \frac{1}{2} Y_1 (\dot{\varphi}_1^2 + \dot{\varphi}_2^2 \sin^2 \theta) + \frac{1}{2} Y_3 (\dot{\varphi}_3 + \dot{\varphi}_1 \cos \theta)^2 - Mgr_c \cos \theta. \quad (5.50)$$

Sustav je konzervativan (jedina aktivna sila na zvrk je težina, a ostale su idealne sile reakcije otpora podloge) i vrijedi zakon očuvanja energije:

$$\frac{1}{2} Y_1 (\dot{\varphi}_1^2 + \dot{\varphi}_2^2 \sin^2 \theta) + \frac{1}{2} Y_3 (\dot{\varphi}_3 + \dot{\varphi}_1 \cos \theta)^2 - Mgr_c \cos \theta = E. \quad (5.51)$$

Kako Lagrangian ne zavisi od generaliziranih koordinata  $\theta$  i  $\varphi_3$ , Lagrangeove jednadžbe:  $\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}_1} = 0$  i  $\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}_3} = 0$  daju:

$$Y_3 (\dot{\varphi}_3 + \dot{\varphi}_1 \cos \theta) = A, \quad Y_3 \dot{\varphi}_1 \cos \theta + (Y_1 \sin^2 \theta + Y_3 \cos^2 \theta) \dot{\varphi}_1 = B, \quad (5.52)$$

gdje su  $A$  i  $B$  integracione konstante. Gornje relacije omogućuju da se  $\dot{\varphi}_1$  i  $\dot{\varphi}_3$  izraze pomoću  $\theta$  i uvrštanjem u zakon očuvanja energije (5.51) eliminiraju iz jednadžbe. Tako dobijena Lagrangeova jednadžba za kut  $\theta$  izmeću osi simetrije zvrka i vertikale ( $\theta$  je kut između  $z$  i  $z'$ -osi) je:

$$\frac{1}{2} Y_1 \dot{\varphi}_2^2 + \frac{(B - A \cos \theta)^2}{2 Y_1 \sin^2 \theta} + \frac{A^2}{2 Y_3} + Mgr_c \cos \theta = E. \quad (5.53)$$

Jednadžba (5.53) rješava se numerički jer su rješenja eliptične funkcije. Vafnije od eksplicitnog rješenja za zadane početne uvjete je kvalitativno razumijevanje gibanja zvrka.

Jednadžba (5.53) je kao zakon o uvanja energije za tijelo mase  $M$  koje rotira kutnom brzinom  $\dot{\theta}$  oko osi okomite na  $z'$ -os (os rotacije je  $x'$  ó prva glavna os inercije zvrka) tako da je kineti ka energija rotacije  $T_{\text{eff}} = \frac{1}{2} Y_1 \dot{\theta}^2$ .

Tijelo se giba u efektivnom potencijalu  $U_{\text{eff}}(\theta) = \frac{(B - A \cos \theta)^2}{2Y_1 \sin^2 \theta} + \frac{A^2}{2Y_3} + Mgr_c \cos \theta$ , tako da je  $T_{\text{eff}} + U_{\text{eff}} = E = \text{const}$ . Kako je kineti ka energija uvijek pozitivno definitna, a potencijalna energija neograni eno raste  $\lim_{\theta \rightarrow 0} U_{\text{eff}}(\theta) = +\infty$ , gibanje je ograni eno na titranje  $\theta_1 \leq \theta \leq \theta_2$  izme u dvije to ke povrata  $\theta_1$  i  $\theta_2$  u kojima je  $\dot{\theta}_1 = \dot{\theta}_2 = 0$ . Minimalne i maksimalne vrijednosti kuta  $\theta$  ó nagiba osi zvrka prema vertikali, odre ene su jednadžbama:  $U_{\text{eff}}(\theta_{1,2}) = E$ .

Gibanje te–kog simetri nog zvrka je pseudoregularna precesija ó na precesiju osi simetrije zvrka oko vertikalnog pravca superponira se nutacija ó oscilatorno gibanje  $\theta_1 \leq \theta \leq \theta_2$  koje mijenja nagib zvrka prema vertikali.

U gibanju Zemlje i ostalih planeta postoji analog i ovog tipa gibanja zvrka. Osi rotacije Zemlje oko Sunca i oko sopstvene osi tvore kut od  $23,5^\circ$ , –to rezultira nenultim momentom gravitacijske sile Sunca na zemljin ekvatorijalni prsten (na dio prstena blifli Suncu djeluje ja a gravitacijska sila). Isti efekt ima i Mjesec. Ukupni moment gravitacijskih sila Sunca i Mjeseca u odnosu na centar mase Zemlje nije nula i izaziva precesiju angularnog momenta Zemlje  $\vec{L}_\oplus$  koji je prakti no u pravcu ose rotacije Zemlje ó –to zna i precesiju polarne osi Zemlje. Kako Zemlja malo odstupa od idealne kugle, kutna brzina precesije osi rotacije Zemlje je relativno spora  $= \frac{50,37''}{\text{god}}$ , –to zna i da je period precesije 26000 godina. Zemljina os rotacije je sada usmjerena u pravcu Sjevernja e (Polaris) sa to no– u boljom od  $1^\circ$ , ali za 12000 godina ulogu Sjevernja e preuzet e Vega u zvijezl u Lira.

## 6. MALE OSCILACIJE

### 6.1 Male oscilacije sustava

Razmotrimo konzervativni izolirani fizikalni sustav s  $n$  stupnjeva slobode gibanja. Mehaničko stanje sustava u jednom trenutku vremena određeno je skupom vrijednosti  $n$  generaliziranih koordinata i  $n$  generaliziranih brzina  $(q_i, \dot{q}_i)$ , gdje je  $i = 1, 2, \dots, n$ . Sustav je opisan Lagrangian-om:

$$L(q_i, \dot{q}_i) = T - U, \quad (6.1)$$

gdje je potencijalna energija funkcija položaja  $U = U(q)$ .

Sustav je u položaju ravnoteže kada generalizirane sile koje djeluju na njega izostaju:

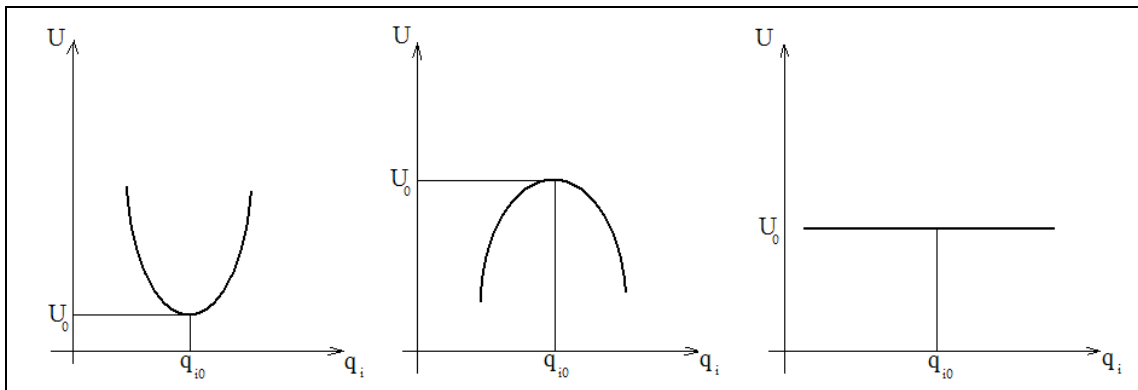
$$Q_i = - \left( \frac{\partial U}{\partial q_i} \right)_0 = 0, \quad (6.2)$$

što znači da u ravnotežnom položaju sustava  $(q_{10}, q_{20}, \dots, q_{n0})$  potencijalna energija ima ekstrem. Ravnotežni položaj je jedina konfiguracija u kojoj sustav može mirovati jer je ukupna sila na svaku česticu sustava nula.

Ravnotežni položaj može biti stabilan, nestabilan i indiferentan:

- stabilan  $\Leftrightarrow$  minimum potencijalne energije  $U$ ,
- nestabilan  $\Leftrightarrow$  maksimum potencijalne energije  $U$ ,
- indiferentan  $\Leftrightarrow$  ekstrem višeg reda potencijalne energije  $U$ .

Ravnotežni položaj je stabilan ako mali pomak iz tog položaja rezultira jedino ograničenim gibanjem u blizini tog položaja. Bilo kakav infinitesimalni pomak (perturbacija) sustava iz nestabilnog (labilnog) ravnotežnog položaja proizvodi neograničeno gibanje koje trajno odvodi sustav iz tog položaja. Mali pomak iz indiferentnog ravnotežnog položaja je opet indiferentni ravnotežni položaj. Oblik krivulja potencijalne energije u blizini položaja ravnoteže prikazan je na Slici 37.



Slika 37.



Najjednostavniji primjer ravnotefnog položaja je čestica u gravitacijskom polju u udolini, na vrhu brijega ili na horizontalnoj ravnini.

U teoriji malih oscilacija zanima nas gibanje sustava u okolini položaja stabilne ravnoteže. Svi interesantni fizikalni sustavi imaju položaj stabilne ravnoteže: nukleus, atom, molekula, kruto tijelo, zvijezda, planetarni sustav, galaktika, itd. Zato je teorija malih oscilacija oko položaja stabilne ravnoteže važna za sva područja fizike.

U slučaju malih oscilacija, pomaci iz ravnotefnog položaja su «mali», tj. infinitezimalni, pa sve funkcije koje opisuju sustav možemo razvijati u Taylor-ov red oko položaja stabilne ravnoteže.

Prvo definirajmo nove generalizirane koordinate  $x_i$  koje se mjere od ravnotefnog položaja (ovo je uvijek moguće, jer znači samo translaciju ishodišta):

$$x_i = q_i - q_{i0}; \quad (i = 1, \dots, n). \quad (6.3)$$

Razvijaju i potencijalnu energiju  $U$  oko  $q_{i0}$ , tj. oko  $x_i = 0$ , dobijamo:

$$U(q_1, \dots, q_n) = U(q_{10}, \dots, q_{n0}) + \left( \frac{\partial U}{\partial q_i} \right)_0 x_i + \frac{1}{2} \sum_{ij} \left( \frac{\partial^2 U}{\partial q_i \partial q_j} \right)_0 x_i x_j + \dots \quad (6.4)$$

Članovi linearni po  $x_i$  automatski izostaju kao posljedica uvjeta ravnoteže (6.2). Budući da je potencijalna energija uvijek definirana samo do na konstantu, možemo odabrati da je njena vrijednost u položaju stabilne ravnoteže jednaka nuli:

$$U_0 = U(q_{10}, \dots, q_{n0}) = 0. \quad (6.5)$$

Zanemarujemo i infinitezimalne članove višeg reda po  $x_i$ , dobijamo izraz za potencijalnu energiju sustava za slučaj malih oscilacija oko položaja stabilne ravnoteže koji je kvadratna funkcija generaliziranih koordinata  $x_i$ :

$$U = \frac{1}{2} \sum_{ij} \left( \frac{\partial^2 U}{\partial q_i \partial q_j} \right)_0 x_i x_j = \frac{1}{2} \sum_{ij} V_{ij} x_i x_j; \quad (i, j = 1, \dots, n) \quad (6.6)$$

gdje smo druge derivacije potencijalne energije  $U$  u položaju stabilne ravnoteže označili konstantama  $V_{ij}$ . Očigledno je iz definicije da su konstante  $V_{ij}$  simetrične, tj.  $V_{ij} = V_{ji}$  i tvore elemente realne simetrične  $n \times n$  matrice  $V$ .

Razmotrimo sada razvoj u red kinetičke energije sustava. Budući da za izolirani fizikalni sustav generalizirane koordinate ne sadrže vrijeme eksplicitno, kinetička energija je kvadratna funkcija generaliziranih brzina:

$$T = \frac{1}{2} \sum_{ij} t_{ij} \dot{q}_i \dot{q}_j = \frac{1}{2} \sum_{ij} t_{ij} \dot{x}_i \dot{x}_j. \quad (6.7)$$

Koeficijenti  $t_{ij}$  su funkcije generaliziranih koordinata  $q_i$ , tj.  $x_i$ , i mogu se razviti u red oko položaja stabilne ravnoteže:

$$t_{ij} = t_{ij}(q_{10}, \dots, q_{n0}) + \sum_k \left( \frac{\partial t_{ij}}{\partial q_k} \right)_0 x_k + \dots \quad (6.8)$$

Kako je izraz (6.7) ve kvadratan po infinitezimalnim generaliziranim brzinama  $\dot{x}_i$ , aproksimacija najnižeg reda za kineti ku energiju dobije se zanemaruju i sve osim prvog lana u razvoju (6.8). Ozna avaju i konstantne vrijednosti funkcija  $t_{ij}$  u položaju stabilne ravnoteže sa  $T_{ij}$ , kineti ku energiju možemo pisati u obliku:

$$T = \frac{1}{2} \sum_{ij} T_{ij} \dot{x}_i \dot{x}_j. \quad (6.9)$$

Opet je o igledno da konstante  $T_{ij}$  moraju biti simetri ne jer  $\dot{x}_i$  i  $\dot{x}_j$  komutiraju.

Iz (6.6) i (6.9) vidimo da je Lagrangian sustava koji vr-i male oscilacije oko položaja stabilne ravnoteže kvadratna funkcija generaliziranih koordinata i brzina:

$$L = \frac{1}{2} \sum_{ij} (T_{ij} \dot{x}_i \dot{x}_j + V_{ij} x_i x_j). \quad (6.10)$$

Pripadne Lagrange-ove jednađfibe su:

$$\sum_j T_{ij} \ddot{x}_j + \sum_j V_{ij} x_j = 0. \quad (6.11)$$

Ovo je sustav od n obi nih diferencijalnih jednađfibi drugog reda po vremenu sa konstantnim koeficijentima.

Treba vidjeti kako ih rje-iti!

## 6.2 Jednadžba svojstvenih vrijednosti

Vidjeli smo da su jednadžbe gibanja (6.11) svakog fizikalnog sustava koji ima poloflaj stabilne ravnoteže u blizini tog poloflaja u prvoj aproksimaciji:

$$\sum_j T_{ij} \ddot{x}_j + \sum_j V_{ij} x_j = 0. \quad (6.12)$$

Da pojednostavnimo notaciju preimo na matrici ni oblik ó smatra emo  $T_{ij}$  elementima realne, simetri ne  $n \times n$  matrice  $T$ , a  $V_{ij}$  elementima matrice  $V$  istog tipa. Lagrangeove jednadžbe gibanja za male oscilacije (6.12) u matrici nom obliku glase:

$$T \ddot{x} + V x = 0, \quad (6.13)$$

gdje je  $x$  vektor-stupac tj.  $n \times 1$  matrica.

Matrica kineti ke energije  $T$  mora biti regularna, -to zna i da  $T^{-1}$  uvijek postoji, jer bi u protivnom, imali linearnu zavisnost generaliziranih koordinata -to je, po definiciji nemogu e. Mnofe i (6.13) slijeva s matricom  $T^{-1}$ , dobijamo:

$$\ddot{x} + Ax = 0, \quad (6.14)$$

gdje je  $A = T^{-1}V$ .

fielimo da rje-enje bude jednostavno harmonijsko titranje  $x = e^{+i\omega t}$  s kutnom frekvencijom  $\omega$  koje zadovoljava jednadžbu gibanja:

$$\ddot{x} + \omega^2 x = 0; \quad \omega^2 = \text{const.} \quad (6.15)$$

Iz (6.14) i (6.15) je o igledno da je neophodan uvjet za postojanje takvog rje-enja:

$$Ax = \omega^2 x, \quad (6.16)$$

-to zna i da je  $x$  svojstveni vektor matrice  $A$  koji pripada svojstvenoj vrijednosti  $\omega^2$ , tj. svojstvenoj frekvenciji sustava  $\omega$ .

Zna i, rje-avanje problema malih oscilacija oko poloflaja stabilne ravnoteže nekog fizikalnog sustava svodi se na rje-avanje svojstvenog problema (6.14) matrice  $A = T^{-1}V$ .

Svojstvene vrijednosti matrice  $A$  su rje-enja karakteristi ne jednadžbe:

$$\det(A_{kj} - \omega^2 \delta_{kj}) = 0, \quad (6.17)$$

ili, mnofe i slijeva s  $\det T_{ik}$  :

$$\det(V_{ij} - \omega^2 T_{ij}) = 0. \quad (6.18)$$

Ovo je algebarska jednadžba stupnja  $n$  po  $\omega^2$  i njena rje-enja su  $n$  svojstvenih frekvencija malih oscilacija fizikalnog sustava.

Pripadne svojstvene vektore odredimo iz (6.16) ili iz ekvivalentne jednačine:

$$(V - \omega^2 T)x = 0. \quad (6.19)$$

Kako su  $V$  i  $T$  realne simetrične matrice slijedi da su svojstvene vrijednosti  $\omega^2$  matrice  $A$  realne. To je lako dokazati.

Hermitski konjugirana jednačina (6.19) je:

$$x^* V - \overline{\omega^2} x^* T = 0. \quad (6.20)$$

Množeći (6.19) s lijeva s  $x^*$ , a (6.20) s desna s  $x$ , dobijamo:

$$\begin{aligned} x^* V x &= \omega^2 x^* T x \\ x^* V x &= \overline{\omega^2} x^* T x, \end{aligned}$$

pa oduzimanjem odmah slijedi:  $\omega^2 = \overline{\omega^2}$ , tj.  $\omega^2 \in \mathbb{R}$ .

U linearnoj algebri se pokazuje da svaka hermitska matrica reda  $n$  ima  $n$  svojstvenih vektora i po jedan za svaku svojstvenu frekvenciju  $\omega_k$ .

Napomena: Jasno je da su matrice  $V$  i  $T$  hermitske jer su realne i simetrične, tako da je i matrica  $T^{-1}$  hermitska. Ali, produkt dvije hermitske matrice je hermitska matrica, ako i samo ako, one komutiraju. U svakom pojedinom slučaju može se provjeriti da li matrice  $V$  i  $T^{-1}$  komutiraju. No, bez velikog ograničenja općenitosti u klasičnoj fizici, to se može pretpostaviti i mi ćemo tako učiniti bez provjere. Tada je i matrica  $A = T^{-1}V$  hermitska, te njen svojstveni problem uvijek ima rješenje, tj. postoji  $n$  svojstvenih frekvencija  $\omega_k$  i njima pripadnih svojstvenih vektora.

Označimo svojstvene vektore matrice  $A$  s  $x^{(k)}$ , gdje indeks  $k$  uzima vrijednosti  $k = 1, 2, \dots, n$ . Za pojedine komponente svojstvenih vektora uvedimo notaciju:  $x_i^{(k)} \equiv x_{ik}$ .

Svojstvene vrijednosti  $\omega^2$  matrice  $A$  su, osim toga, i pozitivne – to se vidi na slijedećim činjenicama. Pomnožimo (6.19) s  $x_{ik}$  i sumirajmo po  $i$ :

$$\sum_{i,j} V_{ij} x_{ik} x_{jk} = \omega_k^2 \sum_{i,j} T_{ij} x_{ik} x_{jk},$$

što daje:

$$\omega_k^2 = \frac{\sum_{i,j} V_{ij} x_{ik} x_{jk}}{\sum_{i,j} T_{ij} x_{ik} x_{jk}}.$$

Na desnoj strani i brojnik i nazivnik su nenegativni i nazivnik je kao dvostruka kinetička energija za brzine  $x_{ik}$ , a brojnik je potencijalna energija sustava za koordinate  $x_{ik}$  uz uvjet da je minimum potencijalne energije nula, što znači da je:  $\omega_k^2 \geq 0$ .

Slučaj nulte svojstvene frekvencije zahtijeva posebno razmatranje: titranje sa frekvencijom  $\omega = 0$ , ustvari nije titranje nego translacijsko ili rotacijsko gibanje cijelog sustava kao krutog tijela. Pri razmatranju malih oscilacija sustava ti stupnjevi slobode gibanja se eliminiraju dodatnim zahtjevima da je brzina centra mase sustava jednaka nuli i da je angularni moment sustava nula.

Dosad smo pokazali da svaki konzervativni fizikalni sustav s n stupnjeva slobode gibanja u blizini položaja stabilne ravnoteže ima n svojstvenih frekvencija koje su realne i nenegativne. U zavisnosti da li su te svojstvene frekvencije međusobno različite ili nisu, imamo dva slučaja:

- NEMA DEGENERACIJE – svih n svojstvenih frekvencija  $\omega_k$  su različite,
- POSTOJI DEGENERACIJA – bar dvije od n svojstvenih frekvencija  $\omega_k$  su jednake.

Razmotrimo prvo sustav u kojem nema degeneracije:

Rješavanjem karakteristične jednačine (6.17) ili (6.18) nalazimo svojstvene frekvencije, a zatim određujemo pripadne svojstvene vektore iz jednačine:

$$(A - \omega^2 I) x = 0 \quad \text{ili} \quad (V - \omega^2 T) x = 0$$

uvraćanjem svojstvenih vrijednosti.

Primjer 1. Riješiti svojstveni problem nedegetirane matrice:

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 2 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

tj. matricu jednačine:  $Ax = \lambda x$ , gdje smo svojstvene vrijednosti označili s  $\lambda$ .

Karakteristična jednačina je:  $\det(A - \lambda I) = 0$ , odnosno:

$$\begin{vmatrix} -\lambda & 0 & 1 \\ 0 & 2-\lambda & 0 \\ 1 & 0 & -\lambda \end{vmatrix} = 0 \Leftrightarrow \lambda^2(2-\lambda) - (2-\lambda) = 0.$$

Svojstvene vrijednosti su:  $\lambda_1 = 0$ ;  $\lambda_2 = 1$ ;  $\lambda_3 = 2$ ;

Sad treba naći svojstvene vektore uvraćanjem vrijednosti  $\lambda_i$  u jednačine:  $(A - \lambda I) x = 0$ .

a)  $\lambda_1 = 0$

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 0 & 2 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = 0 \Leftrightarrow \begin{cases} x_1 + x_3 = 0 \\ 2x_2 = 0 \\ x_1 + x_3 = 0 \end{cases}$$

Ovo je sustav od 3 homogene linearne jednačine s 3 nepoznanice (ali, samo dvije linearne nezavisne jednačine), koji daje dvije relacije među komponentama prvog svojstvenog vektora

$$x_3 = -x_1 \quad \text{i} \quad x_2 = 0.$$

Očigledno je da postoji beskonačno mnogo rješenja. Zato zadajemo dodatni uvjet normiranja kojim zahtijevamo da je kvadrat norme svojstvenog vektora jednak 1 (to je treća linearna nezavisna jednačina za tri komponente svojstvenog vektora), tj.:

$$\mathbf{x}^T \mathbf{x} = 1 \quad \Leftrightarrow \quad x_1^2 + x_2^2 + x_3^2 = 1,$$

što daje:  $x_1 = \frac{1}{\sqrt{2}}$  (odabrat ćemo samo pozitivno rješenje), pa je svojstveni vektor matrice A koji pripada prvoj svojstvenoj vrijednosti  $\lambda_1 = 1$ :

$$\mathbf{x}^{(1)} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix}.$$

b)  $\lambda_2 = 1$

Potpuno analogno dobija se:

$$\mathbf{x}^{(2)} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \text{ te,}$$

c)  $\lambda_3 = 2$

$$\mathbf{x}^{(3)} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}.$$

Lako je vidjeti da su različiti svojstveni vektori međusobno ortogonalni (u skladu s općim teoremom linearne algebre koji važi za svaku hermitsku matricu), tj. vrijedi:

$$\mathbf{x}^{(1)T} \mathbf{x}^{(2)} = \mathbf{x}^{(1)T} \mathbf{x}^{(3)} = \mathbf{x}^{(2)T} \mathbf{x}^{(3)} = 0.$$

Razmotrimo sad sustav u kojem postoji degeneracija:

U slučaju da su dvije ili više svojstvenih vrijednosti međusobno jednake, nazivaju se degeneriranim i tada broj linearno nezavisnih jednačina za komponente pripadnih svojstvenih vektora nije dovoljan za njihovo jednoznačno određivanje. Broj degeneriranih svojstvenih vrijednosti je stupanj degeneracije k matrice  $n \times n$  o čemu, k može uzimati vrijednosti od 2 do n. Ako nema degeneracije karakteristična jednačina (6.17) osigurava da jednačina (6.16) za svojstvene vektore daje  $n - 1$  uvjet za n komponenti svakog svojstvenog vektora.

U slučaju degeneracije, broj uvjeta je  $n \geq k$ . U linearnoj algebri se dokazuje teorem koji kaže da uvijek postoji tzv. Schmidtov postupak ortogonalizacije, koji iz zahtijeva da različiti svojstveni vektori koji pripadaju istoj degeneriranoj svojstvenoj vrijednosti budu međusobno ortogonalni, osigurava dodatnih  $k - 1$  uvjeta za svaki svojstveni vektor. Uz dodatni uvjet normiranja  $\|x\| = 1$ , to je ukupno  $n$  linearno nezavisnih uvjeta za  $n$  komponenti svakog od  $k$  različitih svojstvenih vektora koji pripadaju svojstvenoj frekvenciji stupnja degeneracije  $k$ .

Umjesto dokaza ovog teorema, razmotrimo jednostavan primjer s stupnjem degeneracije  $k = 2$ .

Primjer 2. Riješiti svojstveni problem degenerirane matrice:

$$A = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix}.$$

Karakteristična jednačina

$$\begin{vmatrix} 1 - \lambda & 0 & 0 \\ 0 & -\lambda & 1 \\ 0 & 1 & -\lambda \end{vmatrix} = 0 \Leftrightarrow (\lambda^2 + 1)(1 - \lambda) = 0,$$

daje:  $\lambda_1 = -1$ ;  $\lambda_2 = \lambda_3 = 1$ .

Riješimo sad jednačinu za svojstvene vektore  $(A - \lambda I)x = 0$ .

a)  $\lambda_1 = -1$

$$\begin{pmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \Leftrightarrow x_1 = 0; \quad x_3 = -x_2,$$

pa iz uvjeta normiranja slijedi:  $x_2 = \frac{1}{\sqrt{2}}$ , te dobijamo:

$$x^{(1)} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ -1 \end{pmatrix}.$$

b)  $\lambda_2 = 1$

Jednačina (6.16) daje:

$$\begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \\ 0 & 1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \Leftrightarrow \begin{array}{l} 0 = 0 \\ -x_2 + x_3 = 0, \\ x_2 - x_3 = 0 \end{array}$$

tj. dobijemo samo jednu jednadžbu:  $x_2 = x_3$ .

Postoje dva svojstvena vektora  $x^{(2)}$  i  $x^{(3)}$  koja pripadaju ovoj dvostruko degeneriranoj svojstvenoj vrijednosti ije dvije komponente su potpuno proizvoljne – npr.  $x_1$  i  $x_2$ .

Uvjeti normiranja  $x^{(2)T} \ddot{X}^{(2)} = x^{(3)T} \ddot{X}^{(3)} = 1$  i dodatni uvjet ortogonalnosti:  $x^{(2)T} \ddot{X}^{(3)} = 0$ , omogu uju da se odrede sve komponente ovih vektora (preciznije, imamo 3 uvjeta za 4 komponente ó zna i jednu komponentu moramo odabrati proizvoljno).

Jednostavnosti radi, odaberimo za prvu komponentu drugog svojstvenog vektora nulu. Onda je:

$$x^{(2)} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix},$$

pa iz uvjeta ortogonalnosti dobijamo:

$$x^{(3)} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}.$$

Sva tri svojstvena vektora matrice  $A$  su normirana i me usobno ortogonalna, kao i u slu aju kad nema degeneracije. Degeneracija ustvari zna i postojanje beskona no mnogo ekvivalentnih skupova od  $k$  ortonormiranih svojstvenih vektora koji pripadaju istoj svojstvenoj vrijednosti ó po volji biramo koji odabrati.

Na ovaj na in se uvijek mogu odrediti svojstvene vrijednosti i svojstveni vektori bilo koje Hermitske matrice.



### 6.3 Normalne koordinate

Rješavanjem svojstvenog problema (6.16)  $n \times n$  matrice  $A = T^{-1}V$  uvijek dobijemo  $n$  svojstvenih vrijednosti  $w_k$  i  $n$  pripadnih svojstvenih vektora  $x_{(k)}$ . Svojstvene vektore poredane kao stupce iskoristimo za formiranje  $n \times n$  matrice  $C$ . To znači da za komponente matrice  $C$  vrijedi:  $C_{ij} \equiv x_{i(j)} \equiv x_{ij}$ . Pomoću matrice  $C$  uvedimo nove generalizirane koordinate  $y_i$  definirane matricnom jednačinom:

$$x = C y, \quad (6.21)$$

gdje su  $x$  i  $y$  vektori stupci, tj.  $n \times 1$  matrice.

Matrica  $C$  je ortogonalna jer su njeni stupci različit i međusobno ortogonalni, svojstveni vektori matrice  $A$ , tj. vrijedi  $C^{-1} = C^T$  pa je:

$$y = C^T x. \quad (6.22)$$

Dokazimo da matrica  $C$  matricnom transformacijom slabi dijagonalizira matricu kinetičke energije  $T$  na jediničnu matricu, tj. da vrijedi:

$$C^T T C = I. \quad (6.23)$$

Za dvije svojstvene vrijednosti  $w_k^2$  i  $w_m^2$  jednačine (6.16) ili ekvivalentne jednačine (6.19) su

$$\sum_{i,j=1}^n V_{ij} x_{j(k)} = \sum_{i,j=1}^n w_k^2 T_{ij} x_{j(k)} \quad (6.24)$$

i

$$\sum_{i,j=1}^n V_{ij} x_{j(m)} = \sum_{i,j=1}^n w_m^2 T_{ij} x_{j(m)}. \quad (6.25)$$

Kompleksno konjugirana jednačina (6.25) je:

$$\sum_{i,j=1}^n V_{ij} \overline{x_{j(m)}} = \sum_{i,j=1}^n \overline{w_m^2} T_{ij} \overline{x_{j(m)}}, \quad (6.26)$$

gdje smo iskoristili realnost i simetričnost matrice potencijalne i kinetičke energije.

Množenjem (6.24) sa  $\overline{x_{i(m)}}$ , a (6.26) sa  $x_{j(k)}$  i oduzimanjem tako dobijenih jednačina, imamo:

$$0 = \sum_{i,j=1}^n (w_k^2 - \overline{w_m^2}) T_{ij} \overline{x_{i(m)}} x_{j(k)}. \quad (6.27)$$

Kako su svojstvene vrijednosti realne i kako svojstvene vektore tako je uvijek možemo odabrati da budu realni, (6.27) daje:

$$0 = \sum_{i,j=1}^n (w_k^2 - w_m^2) T_{ij} x_{i(m)} x_{j(k)} = \sum_{i,j=1}^n (w_k^2 - w_m^2) x_{(m)i} T_{ij} x_{j(k)}. \quad (6.28)$$

Za  $k \neq m$  mora biti:

$$\sum_{i,j=1}^n T_{ij} x_{i(m)} x_{j(k)} = \sum_{i,j=1}^n x_{(m)i} T_{ij} x_{j(k)} = (C^T T C)_{mk} = 0, \quad (6.29)$$

a, za  $k = m$  uvijek moramo zahtijevati da svojstveni vektori zadovoljavaju novi uvjet normiranja:

$$\sum_{i,j=1}^n x_{(k)i} T_{ij} x_{j(k)} = 1. \quad (6.30)$$

Zadnje dvije jednačbe možemo ujediniti u jednu:

$$\sum_{i,j=1}^n x_{(k)i} T_{ij} x_{j(m)} = \delta_{km}, \quad (6.31)$$

što u matricnoj formi pišemo:

$$C^T T C = I. \quad (6.23)$$

Jednačba (6.23) predstavlja uvjet ortonormalnosti matrice  $C$  u prostoru koji nije Euklidski i čiji je metrički tenzor  $T$ , sa komponentama  $T_{ij}$  koje su konstante neovisne o koordinatama. U takvom prostoru skalarni produkt dva vektora  $a$  i  $b$  je:

$$\vec{a} \cdot \vec{b} = \sum_{i,j=1}^n a_i T_{ij} b_j,$$

pa (6.31) predstavlja uvjet ortonormiranosti  $n$  svojstvenih vektora  $x_{(k)}$  u takvom prostoru.

Definirajmo sad realnu dijagonalnu matricu reda  $n$  čiji su dijagonalni elementi svojstvene vrijednosti  $w_k^2$  matrice  $A = T^{-1}V$ , tj.:

$$V_{km}^D = w_k^2 \delta_{km}. \quad (6.32)$$

Svojstveni problem matrice  $A$  iz (6.16) možemo napisati kao:

$$\sum_{j=1}^n V_{ij} x_{j(m)} = w_m^2 \sum_{j=1}^n T_{ij} x_{j(m)} = \sum_{j,k=1}^n T_{ij} x_{j(k)} w_k^2 \delta_{km} = \sum_{j,k=1}^n T_{ij} x_{j(k)} V_{km},$$

ili u matricnoj notaciji:

$$V C = T C V^D.$$

Može se slijediti sa  $C^T$  zbog (6.23) je:

$$V^D = C^T V C = \begin{pmatrix} w_1^2 & & & 0 \\ & \ddots & & \\ & & \ddots & \\ 0 & & & w_n^2 \end{pmatrix}. \quad (6.33)$$

Zna i, matrica C dijagonalizira matricu T na jedini nu matricu (6.23) i tako er dijagonalizira V na  $V^D$  kao u (6.33).

Zato u novim generaliziranim koordinatama (6.22), zbog  $x = Cy$ , tj.  $x^T = y^T C^T$  i potencijalna i kineti ka energija imaju znatno jednostavniji oblik.

Zaista, prema (6.6) i (6.33) je:

$$U = \frac{1}{2} \sum_{ij} x_i V_{ij} x_j = \frac{1}{2} x^T V x = \frac{1}{2} y^T C^T V C x = \frac{1}{2} y^T V^D y. \quad (6.34)$$

Poslednju relaciju moemo napisati i eksplicitno:

$$U = \frac{1}{2} \sum_{k=1}^n w_k^2 y_k^2. \quad (6.35)$$

Kineti ka energija e zbog (6.23) u novim koordinatama imati jo–jednostavniji oblik:

$$T = \frac{1}{2} \sum_{ij} \dot{x}_i t_{ij} \dot{x}_j = \frac{1}{2} \dot{x}^T T \dot{x} = \frac{1}{2} \dot{y}^T C^T T C \dot{y} = \frac{1}{2} \dot{y}^T \dot{y}. \quad (6.36)$$

Izraena pomo u novih generaliziranih brzina kineti ka energija je eksplicitno:

$$T = \frac{1}{2} \sum_{k=1}^n \dot{y}_k^2. \quad (6.37)$$

Iz (6.37) i (6.35) se vidi da je u novim generaliziranim koordinatama  $y_k$  i kineti ka i potencijalna energija sustava zbroj kvadrata bez mje–ovitih lanova.

**Zna i, u prvoj aproksimaciji Lagrangian malih oscilacija oko poloaja stabilne ravnoteže bilo kojeg konzervativnog fizikalnog sustava sa n stupnjeva slobode gibanja jednak je zbroju od n Lagrangiana neovisnih linearnih harmoničkih oscilatora, tj.**

$$L = \sum_{k=1}^n L_k = \frac{1}{2} \sum_{k=1}^n (\dot{y}_k^2 - w_k^2 y_k^2). \quad (6.38)$$

Lagrangeove jednaadflbe gibanja za  $y_k$  su:

$$\ddot{y}_k + w_k^2 y_k = 0, \quad (k = 1, 2, \dots, n). \quad (6.39)$$

sa rje–enjem koje je prosto harmoni ko titranje:

$$y_k = A_k \cos (w_k t + \varphi_k). \quad (6.40)$$

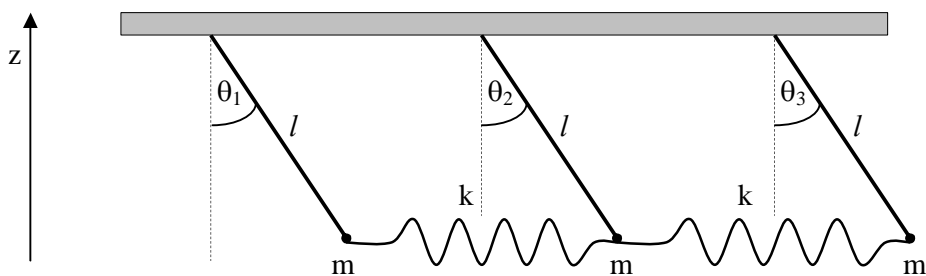
Sve nove generalizirane koordinate  $y_k$  su jednostavne harmoničke funkcije vremena koje sadrže samo jednu svojstvenu frekvenciju sustava  $\omega_k$ , i nazivaju se **normalnim koordinatama sustava** i svaka normalna koordinata opisuje prosto harmoničko titranje sustava oko položaja stabilne ravnoteže sa jednom svojstvenom frekvencijom i ima jedan normalni mod titranja sustava. Sve čestice, u svakom pojedinom normalnom modu, osciliraju s istom svojstvenom frekvencijom i fazom. Bilo kakvo gibanje sustava u blizini položaja stabilne ravnoteže može se smatrati sastavljenim od linearne kombinacije (superpozicija) normalnih modova sa odgovarajućim amplitudama  $A_k$  i faznim faktorima  $\varphi_k$ .

Dakle, u blizini položaja stabilne ravnoteže u prvoj aproksimaciji svaki konzervativni fizikalni sustav sa  $n$  stupnjeva slobode gibanja može se smatrati ansamblom od  $n$  neovisnih linearnih harmoničkih oscilatora svojstvenih frekvencija  $\omega_k$  (koje se nazivaju svojstvenim frekvencijama sustava), tako da se ukupno gibanje sustava sastoji od pobuđivanja različitih harmoničkih oscilatora (normalnih modova osciliranja) različitim amplitudama i fazama.

Ukupno gibanje ne sadrži harmonike svojstvenih frekvencija zbog uvjeta malih oscilacija, tj. zahtijeva da amplitude titranja budu infinitesimalne veličine. Tako se dobije Lagrangian koji je kvadratna funkcija normalnih koordinata  $y_k$  i brzina  $\dot{y}_k$  [jer smo zadržali samo prve nenulte članove u Taylorovim razvoju (6.4) i (6.8) za potencijalnu i kinetičku energiju]. Jasno je da proceduru razvoja u red Lagrangiana sustava možemo sistematski nastaviti uzimajući u obzir i članove višeg reda po infinitesimalnim veličinama, ali po cijenu znatnih matematičkih komplikacija.

## 6.4 Male oscilacije trostrukog njihala

Kao primjer razmotrimo sustav tri matematička njihala spojena elastičnim oprugama. Radi jednostavnosti uzмимо da su njihala jednakih duljina  $l$  i masa  $m$  i neka obje opruge imaju istu konstantu  $k$  kao na Slici 38.



Slika 38. Trostruko njihalo

Sustav ima tri stupnja slobode gibanja i za generalizirane koordinate odaberimo kuteve koje njihala čine sa vertikalom:  $\theta_1$ ,  $\theta_2$  i  $\theta_3$ . Položaj stabilne ravnoteže je najniži položaj u kojem su generalizirane koordinate i potencijalna energija sustava, koja je zbroj gravitacijske potencijalne energije njihala i elastične potencijalne energije opruga, jednake nuli.

Svako njihalo ima gravitacijsku potencijalnu energiju:

$$U_{GR} = mgz = mgl(1 - \cos\theta).$$

U slučaju malih oscilacija je  $\theta \approx 0$ , pa ako  $\cos\theta$  razvijemo u red imamo:

$$U_{GR} = mgl\left(1 - 1 + \frac{1}{2!}\theta^2 - \frac{1}{4!}\theta^4 + \dots\right) = \frac{1}{2}mgl\theta^2. \quad (6.41)$$

Svaka opruga ima elastičnu potencijalnu energiju  $U_{EL} = \frac{1}{2}kx^2$  gdje je  $x$  elongacija opruge, tj.  $x = l \sin\theta$ . U prvoj aproksimaciji možemo zanemariti elongaciju opruge u pravcu  $z$ -osi, pa je:

$$U_{EL} = \frac{1}{2}kl^2\{\sin\theta_2 - \sin\theta_1\}^2 + \frac{1}{2}kl^2\{\sin\theta_3 - \sin\theta_2\}^2.$$

Razvijaju i elastičnu potencijalnu energiju u red:  $\sin\theta = \theta - \frac{1}{3!}\theta^3 + \frac{1}{5!}\theta^5 - \dots$  i zadržavaju i samo prvi član u razvoju za potencijalnu energiju elastičnog međudjelovanja njihala dobijamo:

$$U_{EL} = \frac{1}{2}kl^2\{(\theta_2 - \theta_1)^2 + (\theta_3 - \theta_2)^2\}. \quad (6.42)$$

Ukupna potencijalna energija malih oscilacija sustava je zbroj (6.41) i (6.42), tj.:

$$U = \frac{1}{2}mgl(\theta_1^2 + \theta_2^2 + \theta_3^2) + \frac{1}{2}kl^2\{(\theta_2 - \theta_1)^2 + (\theta_3 - \theta_2)^2\}, \quad (6.43)$$

što je kvadratna funkcija generaliziranih koordinata kao u (6.6).

Kinetička energija je kvadratna funkcija generaliziranih brzina:

$$T = \frac{1}{2}ml^2(\dot{\theta}_1^2 + \dot{\theta}_2^2 + \dot{\theta}_3^2), \quad (6.44)$$

kao u (6.9). Poredi koeficijente uz  $\theta_i\dot{\theta}_j$ , izraze za potencijalne i kinetičku energiju možemo napisati u matricnoj formi  $U = \mathbf{x}^T \mathbf{V} \mathbf{x}$  i  $T = \mathbf{x}^T \mathbf{T} \mathbf{x}$  [kao u (6.19) odsad umjesto  $\theta$  generalizirane koordinate označavamo sa  $\mathbf{x}$ ], gdje je:

$$\mathbf{V} = \frac{1}{2}ml^2 \begin{pmatrix} w_0^2 + n^2 & -n^2 & 0 \\ -n^2 & w_0^2 + 2n^2 & -n^2 \\ 0 & -n^2 & w_0^2 + n^2 \end{pmatrix}$$

i

$$\mathbf{T} = \frac{1}{2}ml^2 \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix},$$

pri emu smo ozna ili:  $w_0^2 = \frac{g}{l}$ ;  $n^2 = \frac{k}{m}$ .

Sad treba rje-iti karakteristi nu jednadflbu:  $\det(V \acute{o} w^2 T) = 0 \quad \Leftrightarrow$

$$\frac{1}{2} ml^2 \begin{vmatrix} w_0^2 + n^2 - w^2 & -n^2 & 0 \\ -n^2 & w_0^2 + 2n^2 - w^2 & -n^2 \\ 0 & -n^2 & w_0^2 + n^2 - w^2 \end{vmatrix} = 0 \quad \Leftrightarrow$$

$$\Leftrightarrow (w_0^2 + n^2 - w^2) \{w^4 - w^2(2w_0^2 + 3n^2) + w_0^2(w_0^2 + 3n^2)\} = 0.$$

Rje-enja ove jednadflbe, tj. kvadrati svojstvenih frekvencija su:

$$w_1^2 = w_0^2; \quad w_2^2 = w_0^2 + n^2; \quad w_3^2 = w_0^2 + 3n^2.$$

Svojstvene vrijednosti su razli ite pa nema degeneracije.

Na imo sad pripadne svojstvene vektore.

Za prvu svojstvenu vrijednost  $w_1^2 = w_0^2$  jednadflba  $(V - w_1^2 T) x^{(1)} = 0$  glasi:fl

$$\begin{pmatrix} n^2 & -n^2 & 0 \\ -n^2 & 2n^2 & -n^2 \\ 0 & -n^2 & n^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \Leftrightarrow \begin{pmatrix} n^2 x_1 - n^2 x_2 \\ -n^2 x_1 + 2n^2 x_2 - n^2 x_3 \\ -n^2 x_2 + n^2 x_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \Leftrightarrow \begin{matrix} x_1 = x_2 \\ x_2 = x_3 \end{matrix}$$

sa rje-enjem:  $x_1 = x_2 = x_3$ .

Uz uvjet normiranja:  $x^T x = 1$ , slijedi:  $x_1 = \frac{1}{\sqrt{3}}$ , pa je prvi svojstveni vektor:

$$x^{(1)} = \frac{1}{\sqrt{3}} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}.$$

Analognim postupkom dobiju se i druga dva svojstvena vektora:

$$x^{(2)} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix}; \quad x^{(3)} = \frac{1}{\sqrt{6}} \begin{pmatrix} 1 \\ -2 \\ 1 \end{pmatrix}.$$

O igledno je da su razli iti svojstveni vektori me usobno ortogonalni, tj:

$$x^{(1)T} x^{(2)} = x^{(1)T} x^{(3)} = x^{(2)T} x^{(3)} = 0.$$

Matrica  $C$  iji su stupci svojstveni vektori je:

$$C = \frac{1}{\sqrt{6}} \begin{pmatrix} \sqrt{2} & \sqrt{3} & 1 \\ \sqrt{2} & 0 & -2 \\ \sqrt{2} & -\sqrt{3} & 1 \end{pmatrix}.$$

Prema (6.21) definirajmo nove generalizirane koordinate  $y$ :

$$x \equiv \begin{pmatrix} 1 \\ 2 \\ 3 \end{pmatrix} = \frac{1}{l\sqrt{m}} Cy \quad \text{tj.} \quad y = l\sqrt{m} C^T x. \quad (6.45)$$

Kako je prema (6.44) kineti ka energija  $T = \frac{1}{2} ml^2 \dot{\alpha}^2$ , da bi dobili  $T = \frac{1}{2} \dot{y}^T \dot{y}$  u novim koordinatama, moramo u definiciju (6.45) uklju iti  $l\sqrt{m}$  faktore.

Iz (6.45) za nove generalizirane koordinate eksplicitno dobijamo:

$$\begin{aligned} y_1 &= l\sqrt{\frac{m}{6}} (\sqrt{2} \theta_1 + \sqrt{2} \theta_2 + \sqrt{2} \theta_3) \\ y_2 &= l\sqrt{\frac{m}{6}} (\sqrt{3} \theta_1 - \sqrt{3} \theta_3) \\ y_3 &= l\sqrt{\frac{m}{6}} (\theta_1 - 2\theta_2 + \theta_3). \end{aligned} \quad (6.46)$$

Stare koordinate izraflene preko novih su:

$$\begin{aligned} \theta_1 &= \frac{1}{l\sqrt{6m}} (\sqrt{2} y_1 + \sqrt{3} y_2 + y_3) \\ \theta_2 &= \frac{1}{l\sqrt{6m}} (\sqrt{2} y_1 - 2y_3) \\ \theta_3 &= \frac{1}{l\sqrt{6m}} (\sqrt{2} y_1 - \sqrt{3} y_2 + y_3). \end{aligned} \quad (6.47)$$

Lako se uvjeriti da izrazi za potencijalnu i kineti ku energiju u novim koordinatama sadrfe samo kvadratne lanove:

$$\begin{aligned} V &= \frac{1}{2} [w_0^2 y_1^2 + (w_0^2 + n^2) y_2^2 + (w_0^2 + 3n^2) y_3^2] \\ T &= \frac{1}{2} (\dot{y}_1^2 + \dot{y}_2^2 + \dot{y}_3^2). \end{aligned}$$

Lagrangian malih oscilacija trostrukog njihala izraflen kao funkcija normalih koordinata  $y_k$  je zbroj Lagrangiana tri neovisna linearna harmoni ka oscilatora:

$$L = L_1 + L_2 + L_3 = \sum_{k=1}^3 \left( \frac{1}{2} \dot{y}_k^2 - \frac{1}{2} w_k^2 y_k^2 \right). \quad (6.48)$$

Rje-enje jednadžbi gibanja daje zavisnost normalnih modova titranja  $y_k$  od vremena:

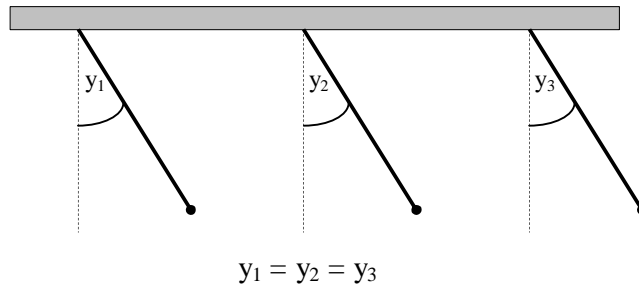
$$y_k(t) = A_k \cos(w_k t + \varphi_k), \quad (6.49)$$

gdje se amplitude  $A_k$  i početne faze  $\varphi_k$  određuju iz početnih uvjeta.

Proizvoljno gibanje ovog sustava jednoznačno se može prikazati kao linearna kombinacija (superpozicija) tri normalna moda osciliranja sustava  $y_k$  svojstvenim frekvencijama  $w_k$  sa amplitudama  $A_k$  i početnim fazama  $\varphi_k$ . Zavisnost originalnih generaliziranih koordinata  $q_i$  od vremena dobija se uvrštavanjem rješenja (6.49) u (6.47).

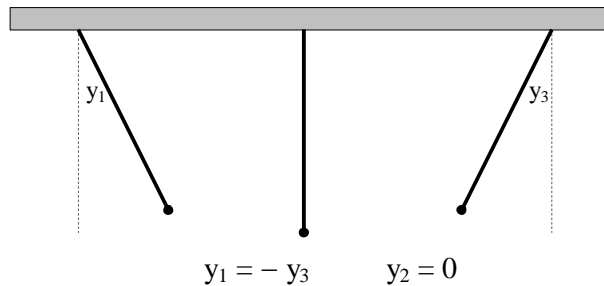
Normalni modovi (na ini) osciliranja ovog sustava lako se vizualiziraju iz odgovarajućih svojstvenih vektora:

$$w_1^2 = w_0^2 :$$



– prvi normalni mod osciliranja znači titranje sva tri njihala unisono, tj. sa istom amplitudom i fazom (kutovi malih oscilacija na slici su preuveličani radi preglednosti).

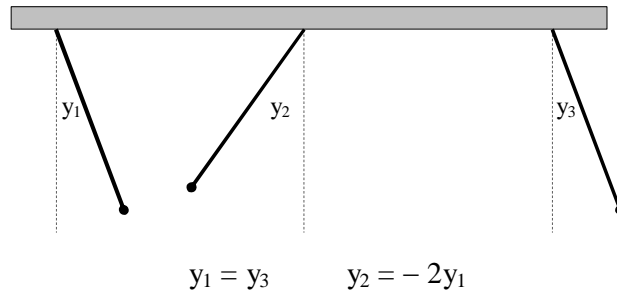
$$w_2^2 = w_0^2 + n^2 :$$



– srednje njihalo miruje, a dva krajnja osciliraju sa istim amplitudama i suprotnim fazama.



$$\omega_3^2 = \omega_0^2 + 3n^2 :$$



– u trećem normalnom modu krajnja njihala titraju unisono, a srednje s dvostruko većom amplitudom i suprotnom fazom.

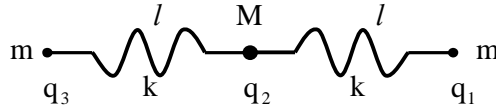
Prva dva normalna moda osciliranja sustava su o ekivana, dok treći mod uopće nije o igledan.

Ovaj primjer odlično ilustrira sam metod traženja malih oscilacija oko položaja stabilne ravnoteže, ali je sam sustav artifičijelan – tri njihala spojena dvema oprugama!

Pogledajmo zato sada realnije fizikalni sustave.

## 6.5 Titranje linearne troatomske molekule

Razmotrimo male oscilacije simetri ne linearne troatomske molekule kao što je ugljik-dioksid  $\text{CO}_2$ . Molekulu čine tri atoma na istoj ravnoj liniji. Ovakav sustav reprezentiramo s tri čestice na pravcu, dvije s masama  $m$ , a treća, u sredini, s masom  $M$ . U položaju stabilne ravnoteže udaljenost između susjednih čestica je  $l$ , kao na Slici 39.



Slika 39. Model simetri ne linearne troatomske molekule

Stvarni, komplicirani međuatomski potencijal aproksimiramo sa dvije idealne opruge konstante  $k$ . Jednostavnosti radi, prvo ćemo razmatrati jedino longitudinalne oscilacije što titranje duž linije molekule. Koordinate čestice označimo  $q_i$ , ( $i = 1, 2, 3$ ). Potencijalna energija sustava je onda:

$$U = \frac{k}{2}(q_2 - q_1 - l)^2 + \frac{k}{2}(q_3 - q_2 - l)^2.$$

Uvedimo nove koordinate koje označavaju odstupanja čestica od položaja stabilne ravnoteže:

$$x_i = q_i - q_{i0},$$

gdje je:  $q_{20} - q_{10} = q_{30} - q_{20} = l$  kao na Slici 39., pa izraz za potencijalnu energiju postaje:

$$U = \frac{k}{2}(x_2 - x_1)^2 + \frac{k}{2}(x_3 - x_2)^2. \quad (6.50)$$

Kinetička energija sustava je:

$$T = \frac{m}{2}(\dot{x}_1^2 + \dot{x}_3^2) + \frac{M}{2}\dot{x}_2^2. \quad (6.51)$$

Matrice potencijalne i kinetičke energije su:

$$V = \begin{pmatrix} k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & k \end{pmatrix} \quad \text{i} \quad T = \begin{pmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & M & 0 \\ 0 & 0 & m \end{pmatrix}. \quad (6.52)$$

Karakteristična jednačina je:

$$|V \text{ ó } w^2 T| = \begin{vmatrix} k - w^2 m & -k & 0 \\ -k & 2k - w^2 M & -k \\ 0 & -k & k - w^2 m \end{vmatrix} = 0,$$

–to je kubna jednadflba po  $w^2$ :

$$w^2 (k \text{ ó } w^2 m) \{k(m+M) \text{ ó } w^2 m\} = 0,$$

sa rje–enjima:

$$w_1 = 0; \quad w_2 = \sqrt{\frac{k}{m}}; \quad w_3 = \sqrt{\frac{k}{m} \left(1 + \frac{2m}{M}\right)}. \quad (6.53)$$

Prva svojstvena frekvencija  $w_1 = 0$  mofle na prvi pogled izgledati iznena uju e.

Zaista, ovo rje–enje nije oscilatorno gibanje jer je pripadna jednadflba gibanja:  $\ddot{x}_1 = 0$ , te ono predstavlja jednoliku translaciju cijelog sustava. Ovakvo rje–enje se javlja jer je molekulu mogu e translirati dufl njene osi bez ikakve promjene potencijalne energije. Pretpostavili smo da sustav ima tri stupnja slobode za vibracijsko gibanje dufl osi ( uzeli smo tri generalizirane koordinate  $x_i$ ), dok je, u stvarnosti, jedan od od njih stupanj slobode gibanja molekule kao krutog tijela.

Naj e– e se problem malih oscilacija oko poloflaja stabilne ravnotefle reformilira tako da se odmah eliminiraju nulti modovi koji ne predstavljaju titranje oko poloflaja stabilne ravnotefle nego translacijsko ili rotacijsko gibanje cijelog sustava kao krutog tijela. Stupnjevi slobode gibanja krutog tijela mogu se eliminirati odmah na po etku zahtijevom da je ukupni impuls molekule nula (tj. zahtijevom da centar mase sustava miruje) za translacijske, te zahtijevom da je ukupni angularni moment molekule nula za rotacijske stupnjeve slobode gibanja.

Pogledajmo druge dvije svojstvene frekvencije.

Frekvencija  $w_2$  je svojstvena frekvencija osciliranja mase  $m$  na opruzi konstante  $k$ , pa o ekujemo da u titranju sudjeluje samo krajnji atomi (sa suprotnim fazama), dok sredi–nji atom miruje. Jedino u tre em normalnom modu sudjeluje i sredi–nji atom.

Potvrdimo ovo traflenjem svojstvenih vektora koji su odre eni jednadflbama:

$$\begin{aligned} (k \text{ ó } w_j^2 m) x_{1j} \text{ ó } k x_{2j} &= 0 \\ k x_{1j} + (2k \text{ ó } w_j^2 M) x_{2j} \text{ ó } k x_{3j} &= 0 \\ k x_{2j} + (k \text{ ó } w_j^2 m) x_{3j} &= 0, \end{aligned} \quad (6.54)$$

zajedno s uvjetom normiranja:

$$m( x_{1j}^2 + x_{3j}^2 ) + M x_{2j}^2 = 1. \quad (6.55)$$

Za  $w_1 = 0$  iz prve i tre e jednadfibe (6.54) slijedi da su sve tri komponente jednake:  $x_{11} = x_{21} = x_{31}$ , -to iz uvjeta normiranja daje:

$$x_{11} = x_{21} = x_{31} = \frac{1}{\sqrt{2m + M}},$$

tj. sva tri atoma imaju istu elongaciju kao -to se i o ekuje kod jednolike translacije.

Za drugu svojstvenu vrijednost faktori ( $k \text{ } w_2^2 m$ ) i- ezavaju, pa prva i tre a jednadfiba (6.54) pokazuju da je  $x_{22} = 0$ , a druga da je  $x_{32} = -x_{12}$ , te iz uvjeta normiranja dobijamo:

$$x_{12} = \frac{1}{\sqrt{2m}}; \quad x_{22} = 0; \quad x_{32} = -\frac{1}{\sqrt{2m}}.$$

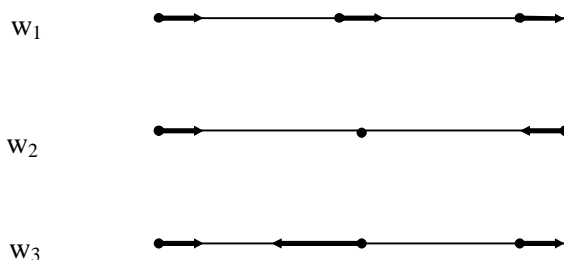
Prema o ekivanju vanjski atomi titraju u fazi sa istom amplitudom, a srednji atom miruje.

Kona no, za  $w_3$ , iz prve i tre e jednadfibe (6.54) dobijamo  $x_{13} = x_{33}$ , pa je iz uvjeta normiranja:

$$x_{13} = \frac{1}{\sqrt{2m\left(1 + \frac{2m}{M}\right)}}; \quad x_{23} = \frac{-1}{\sqrt{M\left(1 + \frac{M}{2m}\right)}}; \quad x_{33} = \frac{1}{\sqrt{2m\left(1 + \frac{2m}{M}\right)}}.$$

Zna i, dva vanjska atoma titraju s istom amplitudom i fazom, a srednji titra u suprotnij fazi sa druga ijom amplitudom.

Sva tri normalna moda longitudinalnih oscilacija linearne simetri ne troatomske molekule prikazana su na Slici 40.



Slika 40. Longitudinalno titranje linearne simetri ne troatomske molekule

O igledno je da prvi normalni mod ne pretstavlja titranje molekule ve njenu translaciju bez ikakve promjene me uatomskih rastojanja.

Bilo koje longitudinalno titranje molekule koje ne uklju uje translaciju molekule kao krutog tijela je linearna kombinacija normalnih modova s frekvencijama  $w_2$  i  $w_3$ .

Ilustracije radi, rje-imo isti problem eliminiraju i nulti mod odmah na po etku.

Zahtijev da centar mase molekule miruje, tj. da je  $q^{\text{CM}} = q_0^{\text{CM}}$ , daje:

$$m(x_1 + x_3) + Mx_2 = 0 \quad \Rightarrow \quad x_2 = -\frac{m}{M}(x_1 + x_3) \quad (6.56)$$

i omoguava da iz Lagrangiana eliminiramo jednu koordinatu, recimo  $x_2$ . Iz (6.50) i (6.51) za kinetičku i potencijalnu energiju imamo onda u matricnoj notaciji:

$$T = \frac{m}{2} (\dot{x}_1 \quad \dot{x}_3) \begin{pmatrix} 1+a & a \\ a & 1+a \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_3 \end{pmatrix} \quad (6.57)$$

i

$$U = \frac{m}{2} w_0^2 (x_1 \quad x_3) \begin{pmatrix} 1+b & b \\ b & 1+b \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_3 \end{pmatrix}, \quad (6.58)$$

gdje je:

$$a \equiv \frac{m}{M}; \quad b \equiv 2a(1+a); \quad w_0^2 \equiv \frac{k}{m}.$$

Dobijamo problem s dva stupnja slobode.

Vidimo da ni kinetička ni potencijalna energija nisu dijagonalne matrice.

Lako se nalaze rješenja karakteristične jednačine  $\det(V - w^2 T) = 0$ :

$$w_1^2 = w_0^2 = \frac{k}{m} \quad \text{i} \quad w_2^2 = \frac{1+2b}{1+2a} w_0^2 = \left(1 + \frac{2m}{M}\right) \frac{k}{m}. \quad (6.59)$$

Kako je ovo jednostavan problem s dva stupnja slobode gibanja, a poučeni već poznatim rješenjem problema prikazanim na Slici 40., umjesto da rješavamo cijeli svojstveni problem možemo odmah pogoditi normalne koordinate  $x_s$  i  $x_a$ :

$$x_s = x_1 + x_3 \quad \text{i} \quad x_a = x_1 - x_3. \quad (6.60)$$

Izrađene pomoću simetrične i antisimetrične kombinacije koordinata, originalne varijable su:

$$x_1 = \frac{1}{2}(x_s + x_a) \quad \text{i} \quad x_3 = \frac{1}{2}(x_s - x_a),$$

što zamjenom direktno u (6.50) i (6.51) za kinetičku i potencijalnu energiju daje:

$$T = \frac{m}{4} \left(1 + \frac{2m}{M}\right) \dot{x}_s^2 + \frac{m}{4} \dot{x}_a^2 \quad (6.61)$$

$$U = \frac{m}{4} \left(1 + \frac{2m}{M}\right)^2 \frac{k}{m} x_s^2 + \frac{m}{4} \frac{k}{m} x_a^2. \quad (6.62)$$

Vidimo da su i kineti ka i potencijalna energija dijagonalne u novim varijablama (ne sadrže mješavine članove  $x_s x_a$ ), što znači da smo pravilno odabrali normalne koordinate  $x_s$  i  $x_a$ .

Prema (6.61) i (6.62), Lagrangian longitudinalnih malih oscilacija simetrične linearne troatomske molekule može se napisati kao zbroj:

$$L = \frac{m}{4} \dot{L}_s + \frac{m}{4} \left(1 + \frac{2m}{M}\right) \dot{L}_a, \quad (6.63)$$

gdje su:

$$L_a = \dot{x}_a^2 - \omega_1^2 x_a^2 = \dot{x}_a^2 - \frac{k}{m} x_a^2 \quad (6.64)$$

$$L_s = \dot{x}_s^2 - \omega_2^2 x_s^2 = \dot{x}_s^2 - \left(1 + \frac{2m}{M}\right) \frac{k}{m} x_s^2, \quad (6.65)$$

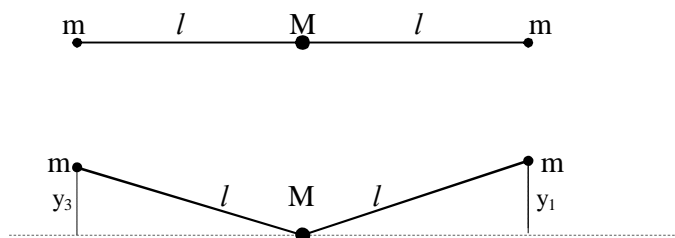
Lagrangiani dva neovisna linearna harmonička oscilatora svojstvenih frekvencija:

$$\omega_a^2 = \omega_1^2 = \omega_0^2 = \frac{k}{m} \quad \text{i} \quad \omega_s^2 = \omega_2^2 = \left(1 + \frac{2m}{M}\right) \frac{k}{m},$$

koje su točno jednake frekvencijama  $\omega_1$  i  $\omega_2$  u prijašnjoj notaciji. Konstante koje množe  $L_a$  i  $L_s$  u (6.63) nemaju nikakvo fizikalno značenje jer ovisno o izboru jednadžbe gibanja.

Razmatrali smo samo titraje duž osi molekule. Jasno je da uz ove longitudinalne postoje i transverzalni stupnjevi slobode titranja (okomiti na os molekule).

Kompletnosti radi, razmotrimo i transverzalna titranja ove molekule. U prvoj aproksimaciji, potencijalna energija malih transverzalnih oscilacija zavisi samo od kuta  $\theta$  (tj. njegovog odstupanja od  $180^\circ$ ), jer me atomске sile u molekuli smatramo centralnim i zavisnim samo o udaljenosti atoma. Minimalna promjena potencijalne energije molekule pri transverzalnim pomacima nastaje ako rastojanje atoma  $mM$  i  $Mm$  ostane nepromijenjeno  $l$  (sila između tih atoma se ne mijenja, a mijenja se samo, u pravilu slabija sila između dva  $m$  atoma) kao na Slici 41.



Slika 41. Transverzalne male oscilacije troatomske molekule

Prvo treba eliminirati translaciju i rotaciju molekule kao cjeline. Zahtijev da pri transverzalnima titrajima centar mase ostaje nepomičan

$$m(y_1 + y_3) + My_2 = 0, \quad (6.66)$$

eliminira translaciju molekule duž y-osi, te omogućuje eliminaciju jedne koordinate, recimo  $y_2$ . Za eliminiranje rotacije molekule zahtijevamo da je angularni moment molekule oko osi kroz M nula, što daje:

$$my_1 \dot{\phi} + my_3 \dot{\phi} = 0, \quad (6.67)$$

i znači da razmatramo samo simetrične transverzalne deformacije molekule za koje je  $y_1 = y_3$  kao na Slici 41.

Najjednostavniji način da izrazimo potencijalnu energiju je da zamislimo da se sila izmeću dva molekula može aproksimirati idealnom oprugom konstante  $k'$  i ravnotežne duljine  $2l$ . Kosinusni teorem za trokut sa Slike 41. za kvadrat kontrakcija opruge uslijed transverzalnih pomaka daje:

$$(\Delta l)^2 = 2l^2(1 + \cos\alpha) = 2l^2(1 - \cos\delta),$$

gdje je  $\delta = \pi - \alpha$  odstupanje kuta između molekula od  $\pi$ . Za malo  $\delta$  u prvoj aproksimaciji je:

$$U = \frac{1}{2} k' (\Delta l)^2 = \frac{1}{2} k' l^2 \delta^2. \quad (6.68)$$

Prema Slici 41. za malo  $\delta$  je i:

$$\delta = \alpha_1 + \alpha_3 \approx 2\text{tg}\alpha = \frac{1}{l} [(y_1 - y_2) + (y_3 - y_2)]. \quad (6.69)$$

Iz (6.66), (6.67) i (6.69) je:

$$y_2 = -\frac{ml}{2m + M} \delta; \quad y_1 = y_3 = \frac{Ml}{2(2m + M)} \delta,$$

što dozvoljava da se cijeli Lagrangian transverzalnih malih oscilacija linearne troatomske molekule izrazi pomoću samo jedne generalizirane koordinate  $\delta$ , tj.

$$L = \frac{1}{2} m(\dot{y}_1^2 + \dot{y}_3^2) + \frac{1}{2} M \dot{y}_2^2 - \frac{1}{2} k' l^2 \delta^2 = \frac{mMl^2}{4(2m + M)} [\dot{\delta}^2 - \omega^2 \delta^2]. \quad (6.70)$$

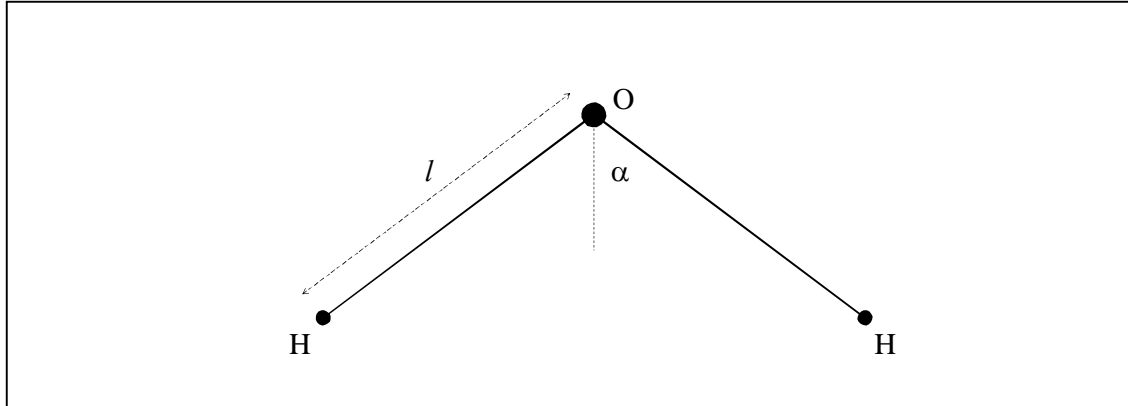
Zadnji izraz jasno pokazuje da je kvadrat svojstvene frekvencije transverzalnih malih oscilacija linearne troatomske molekule:

$$\omega^2 = \frac{2k'(2m + M)}{mM}. \quad (6.71)$$

Linearna troatomska molekula ima tri stupnja slobode titranja ili dva za longitudinalne i jedan za transverzalne oscilacije sa svojstvenim frekvencijama određenim u (6.59) i (6.71).

## 6.6 Titranje molekule vode

Molekula vode  $\text{H}_2\text{O}$  je sustav od tri interagujuće čestice koje zbog kemijskih veza tvore stabilni trokut u ravnini kao na Slici 42, na kojoj radi jednostavnosti, dimenzije atoma nisu prikazane u stvarnom razmjeru.



Slika 42. Atomska konfiguracija molekule vode

Ravnotežna OH udaljenost je  $l = 0,958 \times 10^{-10}$  m, a kut HOH je  $2\alpha = 104,5^\circ$ . Ako apsorpcija elektromagnetske radijacije (fotona) rezultira djelovanjem oslabljenih sila (sila koje ne narušavaju međuatomska vezanja) na  $\text{H}_2\text{O}$  molekulu, doći će do vibracija atoma oko položaja stabilne konfiguracije u molekuli. Vibracije molekule u prvoj aproksimaciji mogu se analizirati metodom malih oscilacija.

Odredimo prvo broj stupnjeva slobode molekularnih titraja. Položaj sustava od tri čestice opisan je s devet koordinata. Ali, kao i svako kruto tijelo,  $\text{H}_2\text{O}$  molekula ima šest stupnjeva slobode za gibanje kao cjelina – tri za translatorno i tri za rotaciono gibanje. Znači, postoje svega tri stupnja slobode vibracije molekule vode. Isti zaključak se dobije razmatranjem veza (constraints) koje ograničavaju gibanje molekule. Molekula je planarna pa za ravninu gibanja možemo odabrati  $xy$ -ravninu, tj. za svaku česticu važi:  $z_i = 0$ , ( $i = 1,2,3$ ). Gibanje molekule u  $xy$ -ravnini ograničavaju još tri veze: dvije eliminiraju translaciju zahtijevom da centar mase molekule miruje, tj.  $x_{\text{cm}} = y_{\text{cm}} = 0$ , a zadnja, četvrta veza eliminira rotaciju u  $xy$ -ravnini zahtijevom da je angularni moment molekule nula. Među devet koordinata čestica postoji četiri veze koje eliminiraju gibanje molekule vode bez ikakve deformacije, što znači da postoje tri stupnja slobode vibracionog gibanja.

Pitanje je koje tri generalizirane koordinate odabrati za opis titranja  $\text{H}_2\text{O}$  molekule? Pametan odabir generaliziranih koordinata može značajno pojednostaviti rješavanje problema. Najbolje tri koordinate čestica (atoma) u ravnini:  $(x_i, y_i)$ , ( $i = 1,2,3$ ) oboje nisu najbolji izbor jer nisu linearno nezavisne zbog veza:

$$\begin{aligned} x_{\text{cm}} = 0 &\Leftrightarrow m(x_1 + x_3) + Mx_2 = 0, \\ y_{\text{cm}} = 0 &\Leftrightarrow m(y_1 + y_3) + My_2 = 0, \\ \vec{L} = \vec{0} &\Leftrightarrow (x_1 + x_3)\cos\alpha + (y_1 + y_3)\sin\alpha = 0, \end{aligned} \quad (6.72)$$



gdje je  $m$  masa atoma vodika, a  $M$  masa atoma kisika.

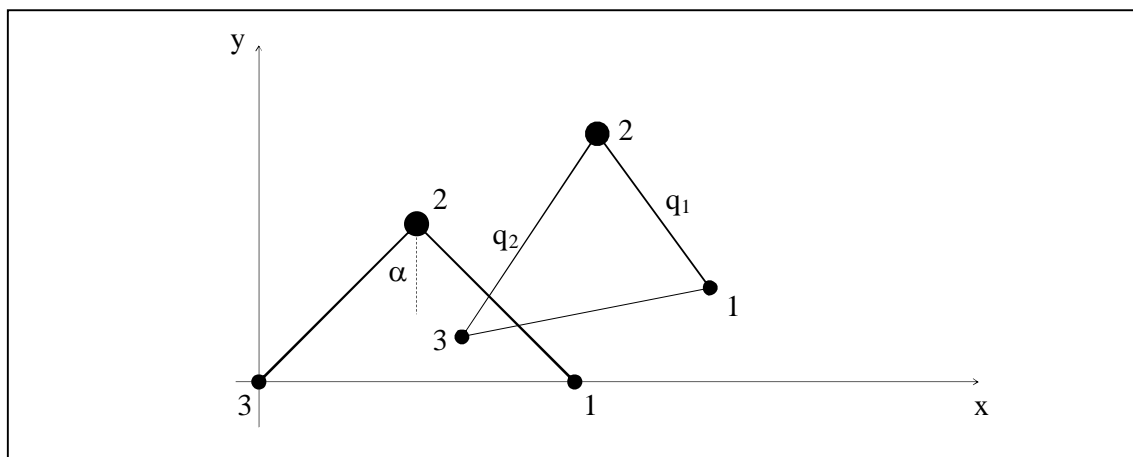
Pronađimo prvo koordinate koje su pogodne za opis potencijalne energije. U aproksimaciji malih oscilacija kemijska veza O i H atoma zamjenjuje se harmoni kom silom koja izaziva titranja duž OH pravca. Iza je potencijalna energija  $\frac{1}{2}kq_j^2$ , gdje  $j = 1, 2$  označava prvi i drugi H atom. Konstanta  $k$  mjeri silu koja mijenja međusobnu udaljenost O i H atoma  $l$ . Sila među dva H atoma aproksimira se harmoni kom silom koja izaziva oscilacije kuta  $\alpha$ . Iza je potencijalna energija  $\frac{1}{2}k'l^2\delta^2$  kao u slučaju transverzalnih titraja linearne troatomske molekule. Potencijalna energija titraja molekule vode izražena pomoću generaliziranih koordinata  $\{q_1, q_2, \delta\}$  je onda:

$$U = \frac{1}{2}kq_1^2 + \frac{1}{2}kq_2^2 + \frac{1}{2}k'l^2\delta^2. \quad (6.73)$$

Lako je prema Slici 43. vidjeti da su pomaci duž OH pravca tj. koordinate  $q_j$ , izražene pomoću Kartezijevih koordinata estica:

$$q_1 = (x_1 - x_2)\sin\alpha + (y_1 - y_2)\cos\alpha; \quad q_2 = (x_2 - x_3)\sin\alpha + (y_2 - y_3)\cos\alpha. \quad (6.74)$$

Koordinate  $\{q_1, q_2, \delta\}$  su najpogodnije za izražavanje potencijalne energije koja je zbroj samo dijagonalnih članova.



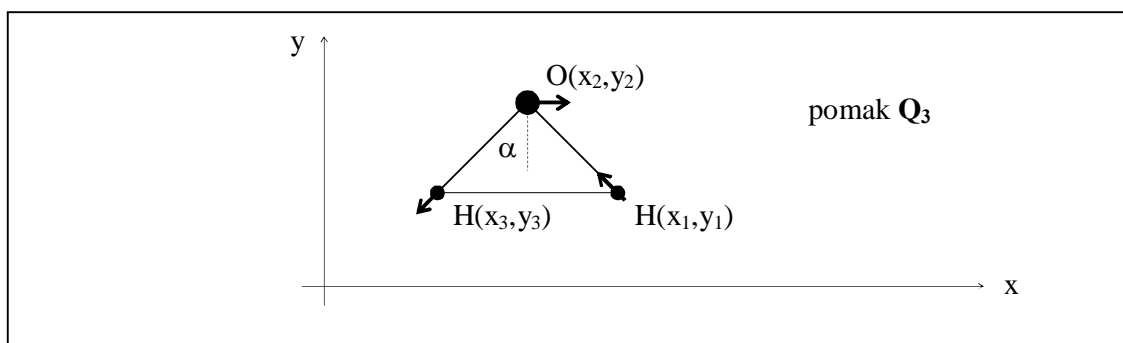
Slika 43. Op i pomak H<sub>2</sub>O molekule u xy-ravnini

Ali, probamo li koordinate  $\{q_1, q_2, \delta\}$  iskoristiti za računanje kinetičke energije molekule  $T = \sum_{i=1}^3 \frac{1}{2}m_i(\dot{x}_i^2 + \dot{y}_i^2)$  dobit ćemo vrlo kompliciran izraz, što znači da sigurno postoji pametniji izbor generaliziranih koordinata.

U teoriji grupa se pokazuje da vode, kao i u primjeru linearne troatomske molekule, problem biti jednostavniji za rješavanje u onim koordinatama koje maksimalno otkrivaju inherentnu simetriju H<sub>2</sub>O molekule. Molekula vode ima jednu os simetrije i dvije ravnine simetrije.

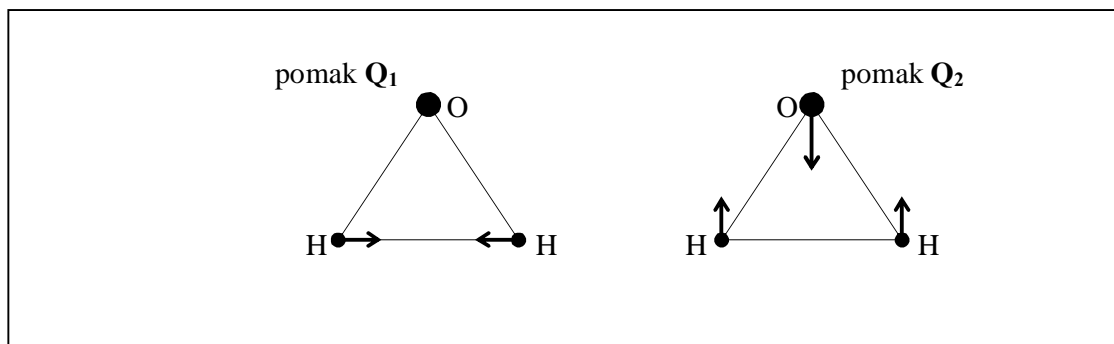
Ali, samo su dvije nezavisne operacije simetrije, recimo, rotacije za kut koji je multiplet od  $180^\circ$  oko osi simetrije koja je pravac koji polovi kut HOH, kao i refleksije u odnosu na ravninu molekule. Obje te operacije simetrije samo zamjenjuju jedan atom vodika drugim i o igledno ostavljaju molekulu vode nepromjenjenom.

Probajmo prona i op e pomake  $H_2O$  molekule u skladu sa svojstvima simetrije koji nisu ni translacija, ni rotacija molekule kao cjeline. Lako se vidi da postoji samo jedan nesimetrični pomak prikazan na Slici 44. koji zadovoljava sve uvjete i nije invarijantan pri operacijama simetrije i pomaci H atoma duž pravaca OH spreavaju rotaciju molekule kao cjeline oko osi kroz kisikov atom. Translacije molekule nema jer je zbroj y-komponenti pomaka H atoma nula, a pozitivni x-pomak O atoma poništava zbroj x-komponenti pomaka H atoma. Taj pomak estica odaberimo kao generaliziranu koordinatu  $Q_3$ .



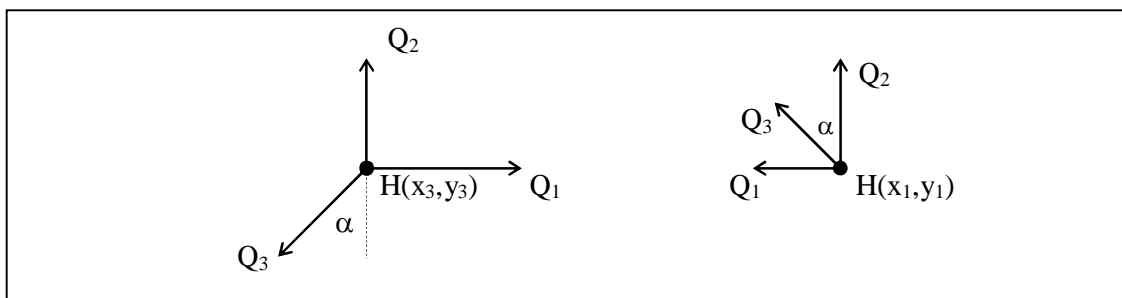
Slika 44. Generalizirana koordinata  $Q_3$

Postoje i dva linearno nezavisna simetrična pomaka prikazana na Slici 45. koje odaberimo za generalizirane koordinate  $Q_1$  i  $Q_2$ .  $Q_1$  i  $Q_2$  ostaju nepromjenjeni pod djelovanjem operacija simetrije molekule vode.



Slika 45. Simetrične generalizirane koordinate  $Q_1$  i  $Q_2$

Veza Kartezijevih koordinata estica i novih generaliziranih koordinata lako se nalazi sa Slike 46. koja prikazuje individualne pomake atoma vodika za generalizirane koordinate  $Q_i$  ( $i = 1,2,3$ ):



Slika 46. Pomaci atoma vodika za generalizirane koordinate  $Q_i$

$$x_1 = -Q_1 \text{ ó } Q_3 \sin\alpha; \quad y_1 = Q_2 + Q_3 \cos\alpha; \quad (6.75)$$

$$x_3 = Q_1 \text{ ó } Q_3 \sin\alpha; \quad y_3 = Q_2 - Q_3 \cos\alpha. \quad (6.76)$$

Uvjet (6.72) eliminiranja translacije molekule prema (6.75) i (6.76) za koordinate atoma kisika daje:

$$x_2 = -\frac{m}{M}(x_1 + x_3) = 2\frac{m}{M}Q_3 \sin\alpha; \quad y_2 = -\frac{m}{M}(y_1 + y_3) = -2\frac{m}{M}Q_2; \quad (6.77)$$

Sad se kineti ka energiju  $T = \sum_{i=1}^3 \frac{1}{2} m_i (\dot{x}_i^2 + \dot{y}_i^2)$  molekule vode mođe izraziti u novim generaliziranim koordinatama. Deriviranjem po vremenu izraza (6.75) – (6.77) za kineti ku energiju molekule dobije se:

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^3 T_{ij} \dot{Q}_i \dot{Q}_j, \quad (6.78)$$

gdje su jedino tri dijagonalna koeficijenta razli ita od nule:

$$T_{11} = 2m, \quad T_{22} = 2am, \quad T_{33} = 2bm, \quad (6.79)$$

a nove konstante su:

$$a \equiv 1 + 2\frac{m}{M} \quad \text{i} \quad b \equiv 1 + 2\frac{m}{M} \sin^2\alpha. \quad (6.80)$$

Treba izraziti i potencijalnu energiju molekule vode (6.73) u novim generaliziranim koordinatama. Prema (6.74) i (6.75)–(6.77) je:

$$q_1 = -Q_1 \sin\alpha - aQ_2 \cos\alpha - bQ_3; \quad q_2 = -Q_1 \sin\alpha - aQ_2 \cos\alpha + bQ_3. \quad (6.81)$$

Da se na e veza koordinate  $\delta$  i novih generaliziranih koordinata treba razmotriti promjenu kuta  $\alpha$  molekule pri simetri nim pomacima pomacima  $Q_1$  i  $Q_2$ . U aproksimaciji malih oscilacija kut  $\alpha$  ostaje nepromjenjen pri infinitezimalnom pomaku  $Q_3$  ó preciznije, promjena potencijalne energije srazmerna je s  $Q_3^4$ .

Ako se pri infinitezimalnom pomaku  $Q_1$  kut  $\alpha$  promijeni za infinitezimalni kut  $\frac{1}{2}$ , koriste i:  $\text{ctg} \alpha = \frac{h}{d}$ , gdje je visina molekule  $h = l \cos \alpha$ , a  $d = l \sin \alpha$  polovica baze molekule, dobija se:

$$\text{ctg} \left( \alpha + \frac{1}{2} \right) - \text{ctg} \alpha = \frac{h}{d - Q_1} - \frac{h}{d} \cong \frac{h Q_1}{d^2} = \frac{Q_1 \cos \alpha}{l \sin^2 \alpha},$$

pa je razvojem u Taylorov red:

$$\begin{aligned} \text{ctg} \left( \alpha + \frac{1}{2} \right) &\cong \text{ctg} \alpha - \frac{1}{2 \sin^2 \alpha}, \text{ te:} \\ \delta_1 &= -\frac{2}{l} Q_1 \cos \alpha. \end{aligned} \quad (6.82)$$

Za infinitezimalni pomak  $Q_2$  je:

$$\text{ctg} \left( \alpha + \frac{2}{2} \right) - \text{ctg} \alpha = \frac{h - Q_2 - 2 \frac{m}{M} Q_2}{d} - \frac{h}{d} \cong -\frac{a Q_2}{l \sin \alpha},$$

što na isti način u razvojem u red daje:

$$\delta_2 = \frac{2}{l} a Q_2 \sin \alpha. \quad (6.83)$$

Prema (6.82) i (6.83) je konačno:

$$\delta = \delta_1 + \delta_2 = \frac{2}{l} (-Q_1 \cos \alpha + a Q_2 \sin \alpha). \quad (6.84)$$

Uvrštavanje (6.81) i (6.84) u (6.73) za potencijalnu energiju molekule vode u generaliziranim koordinatama  $Q_i$  dobija se:

$$U = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^3 V_{ij} Q_i Q_j, \quad (6.85)$$

gdje su jedini koeficijenti različiti od nule:

$$\begin{aligned} V_{11} &= 2k \sin^2 \alpha + 4k' \cos^2 \alpha; & V_{22} &= 2a^2 (k \cos^2 \alpha + 2k' \sin^2 \alpha); & V_{33} &= 2b^2 k, \\ V_{12} &= V_{21} = 2a(k - 2k') \sin \alpha \cos \alpha. \end{aligned} \quad (6.86)$$

Jasno je da su generalizirane koordinate  $Q_i$  dobro odabrane ako kinetička energija sadrži samo dijagonalne članove, a u potencijalnoj energiji jedini nedijagonalni elementi različiti od nule su  $V_{12} = V_{21}$ .

Svojtvene frekvencije odre uju se iz karakteristi ne jednadflbe (6.18) koja je za molekulu vode:

$$\begin{vmatrix} V_{11} - w^2 T_{11} & V_{12} & 0 \\ V_{21} & V_{22} - w^2 T_{22} & 0 \\ 0 & 0 & V_{33} - w^2 T_{33} \end{vmatrix} = 0, \quad (6.87)$$

i odmah daje jednu svojtvenu frekvenciju:

$$w_3^2 = \frac{V_{33}}{T_{33}} = b \frac{k}{m} = \left( 1 + 2 \frac{m}{M} \sin^2 \right) \frac{k}{m}. \quad (6.88)$$

Druge dvije svojtvene frekvencije su rje-enja jednadflbe:

$$w^4 - w^2 \frac{T_{11} V_{22} + T_{22} V_{11}}{T_{11} T_{22}} + \frac{V_{11} V_{22} - V_{12}^2}{T_{11} T_{22}} = 0, \quad (6.89)$$

gdje je:

$$\frac{T_{11} V_{22} + T_{22} V_{11}}{T_{11} T_{22}} = \frac{ak + 2k'}{m} \cos^2 + \frac{k + 2ak'}{m} \sin^2, \quad (6.90)$$

i

$$\frac{V_{11} V_{22} - V_{12}^2}{T_{11} T_{22}} = 2a \frac{kk'}{m^2}. \quad (6.91)$$

Za numeri ko rje-avanje zgodnije je rje-enja jednadflbe (6.89) kombinirati u par jednadflbi:

$$w_1^2 + w_2^2 = \frac{T_{11} V_{22} + T_{22} V_{11}}{T_{11} T_{22}} = \frac{k}{m} \left( 1 + \frac{2m}{M} \cos^2 \right) + \frac{2k'}{m} \left( 1 + \frac{2m}{M} \sin^2 \right), \quad (6.92)$$

$$w_1^2 w_2^2 = \frac{V_{11} V_{22} - V_{12}^2}{T_{11} T_{22}} = 2 \left( 1 + 2 \frac{m}{M} \right) \frac{kk'}{m^2}, \quad (6.93)$$

u kojima su, uz izraz (6.88), svojtvene frekvencije titraja izraflene preko parametara molekule vode  $m$ ,  $M$ ,  $k$ ,  $k'$  i  $\alpha$ .

U eksperimentima se puno lak-e mjere frekvencije vibracija i kut  $\alpha$ , pa se konstante harmoni kih sila odre uju iz (6.88) i (6.92). Relacija (6.91) se onda koristi za provjeru konzistentnosti i ocjenu valjanosti aproksimacije.

Za molekulu vode je eksperimentalno izmjereno:

$$\frac{\omega_1}{2c} = 3652 \text{ cm}^{-1} \quad \frac{\omega_2}{2c} = 1595 \text{ cm}^{-1} \quad \frac{\omega_3}{2c} = 3756 \text{ cm}^{-1}, \quad (6.93)$$

gdje je brzina svjetlosti u vakuumu  $c = 3 \times 10^8 \text{ ms}^{-1}$ .

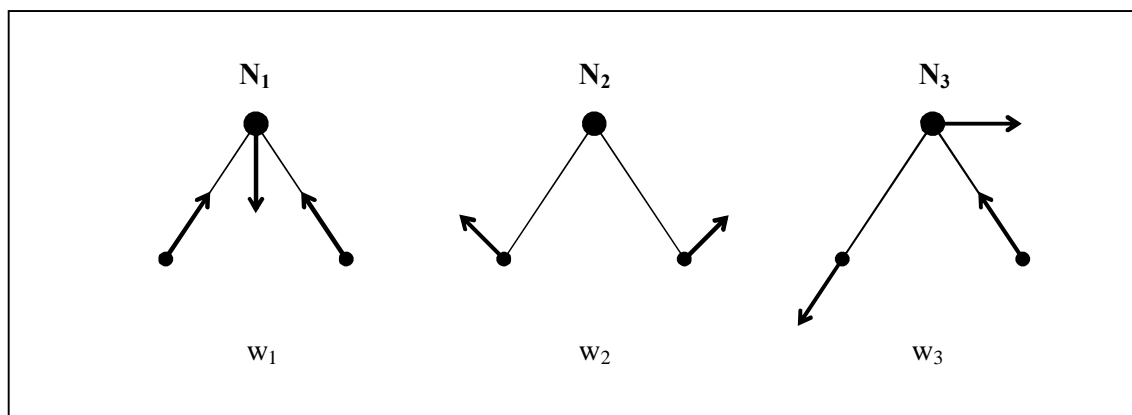
Numeričke vrijednosti svojstvenih frekvencija (6.93) i kuta  $2\alpha = 104,5^\circ$  uz vrijednosti atomskih masa  $m = 1,00797u$  i  $M = 15,9994u$  ( $u = 1,660539 \times 10^{-27} \text{ Kg}$ ) daju konstante sile:

$$k = 775 \frac{\text{N}}{\text{m}}; \quad \frac{k'}{l^2} = 68,7 \frac{\text{N}}{\text{m}}.$$

Kako je efektivna konstanta  $\frac{k'}{l^2}$  za red velike manja od  $k$ , kemijske veze u molekuli vode se puno lakše savijaju (mijenja kut  $\alpha$ ) nego isteflu (mijenja udaljenost  $l$ ). Provjera uvrštavanjem numeričkih vrijednosti u (6.91) pokazuje da se lijeva i desna strana razlikuju svega za oko 2%, što se tumači kao prisutnost male komponente anharmoničke sile me u atomima.

Normalne koordinate možemo na isti način definirati i karakterističnu jednadžbu (6.87) i nalaziti svojstvene vektore. Kako kinetička (6.78) i potencijalna energija (6.86) sadrže samo kvadratne članove po  $Q_3$ , jasno je da koordinata  $Q_3 \equiv N_3$  jeste jedan normalni mod titranja molekule vode sa svojstvenom frekvencijom (6.88).

Preostala dva normalna moda osciliranja  $N_1$  i  $N_2$  su linearne kombinacije simetričnih koordinata  $Q_1$  i  $Q_2$ . Dijagonalizacijom matrice potencijalne energije (6.86) za prva dva stupnja slobode može se pokazati da normalni mod  $N_1$  predstavljaju titranje atoma vodika uzduž OH veza, dok  $N_2$  predstavlja titranje okomite na pravce OH veza, kao na Slici 47.



Slika 47. Normalni modovi titranja molekule vode (pomaci atoma su preveliki radi jasnoće)

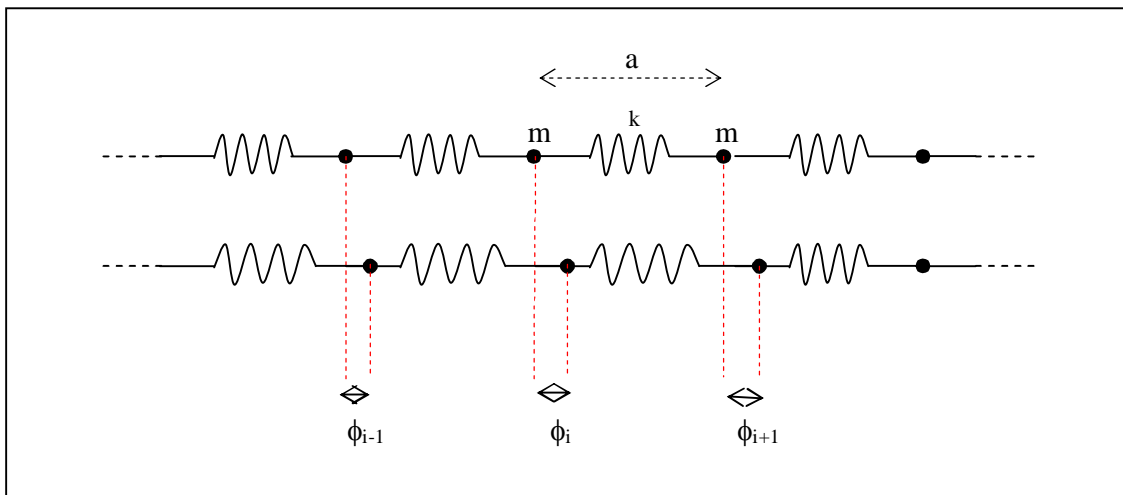
## 7. Mehanika kontinuuma

Do sada smo razmatrali gibanje sustava sa kona no ili prebrojivo mnogo stupnjeva slobode. Problemi gibanja deformabilnih tijela ili fluida zahtijevaju poop enje klasi ne mehanike sustava estica i krutih tijela na mehaniku sustava sa neprebrojivo mnogo stupnjeva slobode gibanja ó mehaniku kontinuuma tj. klasi nu teoriju polja.

Materija je diskretna, a ne kontinuirana. Ultimativno, materija se sastoji od elementarnih estica koje su kvantne, a ne klasi ne estice. Objekti u svemiru su izgra eni od molekula koji se sastoje od atoma sastavljenih od elementarnih estica. Ipak, postoji ogromna skupina problema gibanja razli itih fizikalnih sustava koja se mođe klasi no razmatrati potpuno zanemaruju i stvarnu kompliciranu molekularnu strukturu tijela koja ine te sustave. fielimo aproksimativnu klasi nu teoriju koja mođe opisati svojstva i gibanja materijalnih objekata, ali koja ne zavisi od individualih svojstava pojedinih estica (molekula). U mehanici kontinuuma svako tijelo smatramo sastavljenim od neprebrojivo mnogo prostorno distribuiranih klasi nih estica. Materiju od koje je tijelo sastavljeno smatramo beskona no djeljivom ó kontinuiranom. Svako tijelo smatramo zbrojem individualnih infinitezimalnih 3-dimenzionalnih elemenata materijala pri emu svaki pojedini element tretiramo kao jednu klasi nuesticu. Jasno je da takva teorija mođe dobro opisati samo šmakroskopskaó svojstva tijela ó vrijednosti fizikalnih veli ina definiranih na skalama duljina mnogo ve im od dimenzija pojedinih molekula. Npr., o ekujemo da e mehanika kontinuuma dobro opisati prostiranje zvuka (frekvencija 20 - 20000 Hz, tj. valne duljine 17 m ó 1.7 cm) u zraku, ali nikako ne o ekujemo da e isto vrijediti za prostiranje 200 GHz ultrazvuka (valna duljina  $1.7 \times 10^{-9}$  m).

### 7.1 Prijelaz na kontinuirani sustav

Da razumijemo prijelaz sa mehanike sustava estica na mehaniku kontinuuma uzmimo najjednostavniji primjer ó longitudinalne titraje beskona nog jednodimenzionog elesti nog kristala. Smatramo da je taj kontinuirani –tap na injen od diskretnih klasi nih estica mase  $m$  spojenih idealnim oprugama konstante  $k$  i duljine  $a$  bez mase, kao na Slici 48. Svaka estica mođe titrati dufl osi kristala koju emo odabrati za  $x$ -os.



Slika 48.

Ovaj problem je o igledno poop enje problema titranja linearne molekule iz Poglavlja 6.5 i mođe se rje-iti standardnim tretmanom malih oscilacija. Ozna imo li pomak iz ravnotefnog poloflaja (elongaciju) i-te estice  $\phi_i$ , kineti ka energija sustava je

$$T = \frac{1}{2} \sum_i m \dot{\phi}_i^2. \quad (7.1)$$

Potencijalna energija je zbroj elasti nih potencijalnih energija svake opruge

$$U = \frac{1}{2} \sum_i k (\phi_{i+1} - \phi_i)^2. \quad (7.2)$$

pa je Lagrangian sustava

$$L = T - U = \frac{1}{2} \sum_i [m \dot{\phi}_i^2 - k (\phi_{i+1} - \phi_i)^2]. \quad (7.3)$$

Da se jednostavnije na e kontinuum limes uvedimo prvo u Lagrangian ravnotefnu udaljenost estica a koja je ravnotefna duljina opruge

$$L = \frac{1}{2} \sum_i a \left[ \frac{m}{a} \dot{\phi}_i^2 - ka \left( \frac{\phi_{i+1} - \phi_i}{a} \right)^2 \right] = \sum_i a L_i. \quad (7.4)$$

Iz Lagrangiana (7.4) slijede jednadflbe gibanja za svaku generaliziranu koordinatu  $\phi_i$

$$\frac{m}{a} \ddot{\phi}_i - ka \left( \frac{\phi_{i+1} - \phi_i}{a^2} \right) + ka \left( \frac{\phi_i - \phi_{i-1}}{a^2} \right) = 0. \quad (7.5)$$

U kontinuum limesu, kad a i m teđe nuli, m/a teđi linijskoj gusto i kristala  $\mu$  (masa po jedinici duljine). Pretpostavimo da je kristal linearno elasti an, tj. da vrijedi Hookov zakon:  $F = Ee$  gdje je F sila tenzije, a E je Youngov modul elesti nosti kristala. Za na-jednodimenzioni lanac relativna deformacija (elongacija po jedinici duljine) je  $\epsilon = \frac{\phi_{i+1} - \phi_i}{a}$ , pa je sila potrebna da se opruga istegne za taj iznos

$$F = k(\phi_{i+1} - \phi_i) = ka \left( \frac{\phi_{i+1} - \phi_i}{a} \right). \quad (7.6)$$

-to zna i da je  $E = ka$  u kontinuum limesu. Prelazak na kontinuum zahtijeva da indeks šiō koji ozna ava poloflaj estice u lancu zamijenimo kontinuiranom koordinatom x, tako da generalizirana koordinata ó pomak iz ravnotefnog poloflaja estice kristala u to ci x postaje kontinuirana finkcija (polje) koju emo ozna avati  $\phi(x)$ . Bolja oznaka je  $\phi(x,t)$ , jer je polje finkcija nezavisnih prostorno-vremenskih varijabli x i t. lanovi u (7.4) se onda u kontinuum limesu prirodno generaliziraju na:

$$a \rightarrow dx, \quad \sum_i a \dots \rightarrow \int dx \dots, \quad \dot{\phi}_i \rightarrow \frac{\partial \phi(x)}{\partial t} = \dot{\phi}, \quad \frac{\phi_{i+1} - \phi_i}{a} = \frac{\phi(x+a) - \phi(x)}{a} \rightarrow \frac{\partial \phi}{\partial x}, \quad (7.7)$$

i Lagrangian kontinuiranog jednodimenzionog elasti nog kristala postaje

$$L = \frac{1}{2} \int dx \left[ \mu \left( \frac{\partial \phi}{\partial t} \right)^2 - E \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)^2 \right] = \int dx L, \quad (7.8)$$

gdje L ozna ava gusto u Lagrangiana.



Prema zadnjoj relaciji u (7.7), drugi i treći član u Lagrangeovim jednačinama gibanja (7.5) u kontinuum limesu postaju

$$-\frac{E}{a} \left[ \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)_{x+a} - \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)_{x-a} \right] \rightarrow -E \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2},$$

pa Lagrangeova jednačina elastičnih longitudinalnih deformacija jednodimenzionog kristala postaje parcijalna diferencijalna jednačina drugog reda ili valna jednačina

$$\mu \frac{\partial^2 \phi}{\partial t^2} - E \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} = 0 \quad \text{tj.} \quad \frac{\partial^2 \phi}{\partial t^2} - \frac{\mu}{E} \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} = 0, \quad (7.9)$$

što daje poznati izraz za brzinu longitudinalnih valova u kristalu

$$v = \sqrt{\frac{E}{\mu}}. \quad (7.10)$$

U prijelazu na kontinuum mehaniku ili teoriju polja najvažnije je to ne razumjeti ulogu kontinuirane prostorne koordinate  $x$  estice kristala koja zamjenjuje diskretni indeks  $i$  (označava, tj. šifruje esticu materijala u prostornoj točiji koordinata je  $x$ ). Prema pravilu  $\phi_i(t) \rightarrow \phi(x,t)$  generalizirana koordinata (elongacija) pridružena estici materijala u točiji  $x$  u trenutku  $t$  je vrijednost skalarnog polja  $\phi(x,t)$  u toj točiji prostor-vremena. To znači da u svakoj teoriji polja generaliziranih koordinata ima koliko i točka u prostor-vremenu ili neprebrojivo mnogo. U slučaju mehanike sustava estica svakom stupnju slobode gibanja pridružuje se jedna generalizirana koordinata  $\phi_i(t)$  kojoj odgovara jedna Lagrangeova jednačina gibanja (7.5) koja je obično diferencijalna jednačina drugog reda po vremenu. Za jednodimenzioni kristal opisan Lagrangianom (7.3) ili (7.4), jednačini gibanja ima toliko i estica. U kontinuum limesu, tj. u teoriji polja opisanoj Lagrangianom (7.8), zamišljamo da se kristal sastoji od neprebrojivo mnogo kontinuirano raspoređenih estica, čije titranje je određeno samo jednom Lagrangeovom jednačinom gibanja ili valnom jednačinom (7.9). Jedna parcijalna diferencijalna jednačina (7.9) je kontinuum limes sustava od neprebrojivo mnogo običnih diferencijalnih jednačina (u svakoj točiji prostora  $x$  po jedna).

Lako je napraviti generalizaciju na tri prostorne dimenzije. Da je kontinuirani kristal bio trodimenzionalan, umjesto (7.8) Lagrangian bi bio volumni integral Lagrangeove gustoće  $L$  (koja se skoro uvijek neprecizno tako i naziva Lagrangianom)

$$L = \int d^3x L. \quad (7.11)$$

Lagrangeova gustoća  $L$  je funkcija polja i njihovih prvih parcijalnih derivacija po prostoru i vremenu po analogiji sa mehanikom sustava estica

$$L = L(q_i, \dot{q}_i, t) \rightarrow L = L(\phi, \partial^\mu \phi, x^\mu), \quad (7.12)$$

gdje indeks  $\mu = 0, 1, 2, 3$  označava prostorno-vremenske koordinate ( $x^0 = ct$ ,  $x^1 = x$ ,  $x^2 = y$ ,  $x^3 = z$ ), a  $\partial^\mu \equiv \frac{\partial}{\partial x^\mu}$  označava prvu parcijalnu derivaciju po  $x^\mu$ . Polje  $\phi$  (ili više polja  $\phi$ , čiji u nekom pogledu teorije) u (7.12) je po pretpostavci bar dva puta derivabilna funkcija točke u prostor-vremenu  $x^\mu = (\mathbf{r}, t)$ , što se označava kao  $\phi(x^\mu)$  ili jednostavnije  $\phi(x)$ , ali je u (7.12) izostavljeno radi preglednosti izraza.

Kontinuirani fizikalni sustav je onda opisan poljem  $\phi(x^\mu)$  čija svojstva određuje Lagrangian (gusto a)  $L$  koji kao i u mehanici sustava čestica ima kinetički i potencijalni dio. Na primjer, najjednostavniji Lagrangian u teoriji polja je Lagrangian (gusto a) skalarnog polja  $\phi(x^\mu)$  koji je

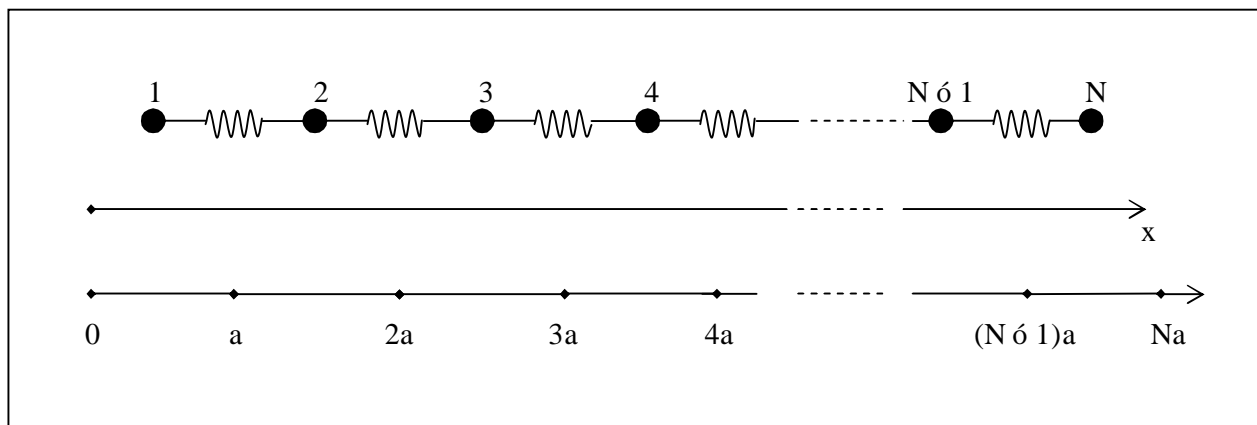
$$L = \frac{1}{2}(\partial^0\phi)^2 - \frac{1}{2}(\partial^1\phi)^2 - \frac{1}{2}(\partial^2\phi)^2 - \frac{1}{2}(\partial^3\phi)^2 - \frac{1}{2}m^2\phi^2. \quad (7.13)$$

Postojanje Lagrangiana polja  $L$  i akcije (djelovanja)  $I(\phi)$  koja je integral Lagrangiana po vremenu  $I = \int dt L = \int d^4x L$ , omogućuju prijelaz na kontinuirane sustave, tj. na teoriju polja. U klasičnoj fizici najvažniji primjer teorije polja je svakako Maxwell-ova elektrodinamika koja je ustvari relativistički (Lorentz) invarijantna teorija polja.

## 7.2 Lagrangeova formulacija za kontinuirane sustave

Jednostavni primjer jednodimenzionog elastičnog kristala možemo iskoristiti da detaljnije razumijemo prijelaz na kontinuum i korištenje Hamiltonova principa  $\delta I = 0$  za dobijanje jednadžbi gibanja teorije polja, kao i ograničenja tako dobijene teorije.

Razmotrimo opet longitudinalne vibracije jednodimenzionog lanca čestica mase  $m$  vezanih idealnim oprugama konstante  $k$  i ravnotežne duljine  $a$ , ali sad uzmimo da je sustav konačan i ima  $N$  čestica, što znači  $N$  stupnjeva slobode gibanja. Generalizirane koordinate su položaji  $x_i(t)$  ( $i = 1, 2, \dots, N$ ) svake čestice na osi kristala. Izaberimo ishodište  $x$ -osi tako da je ravnotežni položaj svake čestice  $x_i = (i - \frac{1}{2})a$  kao na Slici 49.



Slika 49.

Svaka čestica ima samo interakcije sa svojim najbližim susjedima, tj. na  $i$ -tu česticu djeluju elastične sile  $F = -\frac{\partial U}{\partial x_i}$  lijeve i desne opruge, osim na prvu i zadnju česticu u lancu na koje djeluje samo po jedna sila. Elastična potencijalna energija jedne, recimo, prve opruge u lancu je  $U = \frac{1}{2}k(x_2 - x_1 - a)^2$ , pa je Lagrangian sustava

$$L = \sum_{i=1}^N \frac{1}{2}m(\dot{x}_i)^2 - \sum_{i=2}^N \frac{1}{2}k(x_i - x_{i-1} - a)^2. \quad (7.14)$$

Lako je na i Lagrangeove jednadflbe

$$\begin{aligned} m\ddot{x}_1 &= k(x_2 - x_1 - a), \\ m\ddot{x}_i &= k(x_{i+1} - 2x_i + x_{i-1}), \quad (i = 2, 3, \dots, N-1), \\ m\ddot{x}_N &= k(x_{N-1} - x_N + a). \end{aligned} \quad (7.15)$$

Iako sustav ima N stupnjeva slobode gibanja, o ekujemo da ima samo N ó 1 netrivialnu svojstvenu frekvenciju malih oscilacija (sigurno postoji jedan normalni mod sa svojstvenom frekvencijom  $\omega = 0$  koji reprezentira translaciju cijelog kristala kao krutog tijela).

EksPLICITNO rje-enje je (provjeriti)

$$x_i(t) = \left(i - \frac{1}{2}\right)a + x_0 + v_0 t + \sum_{i=1}^{N-1} \alpha_i \cos\left[\left(i - \frac{1}{2}\right)ak_i\right] \cos(\omega_i t + \varphi_i), \quad (7.16)$$

gdje su  $x_0, v_0, \alpha_i, \varphi_i$  ( $i = 1, 2, \dots, N-1$ ) konstante koje se odre uju iz po etnih uvjeta, a valni vektori  $k_i$  i svojstvene frekvencije  $\omega_i$  su

$$\omega_i^2 = 2 \frac{k}{m} [1 - \cos(ak_i)], \quad k_i = \frac{\pi}{Na} i. \quad (7.17)$$

Na primjer, za drugu esticu je

$$\frac{m}{k} \ddot{x}_2 = 2 \sum_{n=1}^{N-1} [\cos(ak_n) - 1] \cos\left(\frac{3}{2}ak_n\right) \alpha_n \cos(\omega_n t + \varphi_n),$$

pa kako vrijedi  $2 \cos\left(\frac{3}{2}ak_n\right) \cos(ak_n) = \cos\left(\frac{1}{2}ak_n\right) + \cos\left(\frac{5}{2}ak_n\right)$ , odmah se dobije

$$\frac{m}{k} \ddot{x}_2 = x_3 - 2x_2 + x_1.$$

Ovo je šmikroskopskiõ model kristala koji o ito zavisi od svojstava i sila na pojedinu esticu kristala. Kona ni jednodimenzioni elasti ni kristal od N estica vezanih oprugama konstante k ravnotejne duljine a ima N ó 1 svojstvenu frekvenciju longitudinalnih titraja

$$\omega_n^2 = 2 \frac{k}{m} \left[1 - \cos\left(\frac{\pi}{N} n\right)\right], \quad (n = 1, \dots, N-1) \quad (7.18)$$

valnih duljina

$$\lambda_n = \frac{2\pi}{k_n} = \frac{2N}{n} a. \quad (7.19)$$

Eksperimentalno bi se ovaj model mogao provjeriti mjerenjem brzine zvu nih valova razli itih frekvencija  $v_n = \frac{\omega_n}{k_n}$  u kristalu. Mjerenje šmikroskopskihõ svojstava estica kristala (konstante k) u pravilu nije mogu e. Pofeljno je imati aproksimativni šmakroskopskiõ model u kome se pojavljuju samo veli ine koje je lako mogu e mjeriti ó to je kontinuirani model teorije polja.

Ako umjesto  $N$ - estu još diskretnog modela felimo model teorije polja za na-kristal zamislamo da mu je masa kontinuirano raspoređena. Prvo moramo diskretni indeks  $i$  zamijeniti kontinuiranim indeksom  $\eta$  koji izima vrijednosti  $0 \leq \eta \leq Na$ . Zatim generalizirane koordinate estica  $x_i(t)$  treba zamijeniti realnim kontinuiranim i derivabilnim poljem  $x(\eta, t)$  za koje zamišljamo da u to kama  $\eta = \left(i - \frac{1}{2}\right)a$  ima upravo vrijednosti  $x_i(t)$ , tj. vrijedi  $x\left(\left(i - \frac{1}{2}\right)a, t\right) = x_i(t)$ . U kontinuum limesu, kao u (7.7), iz (7.14) dobijamo Lagrangian jednodimenzione teorije polja

$$L = \int_0^{Na} d\eta L, \quad L = \frac{1}{2}\mu \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right)^2 - \frac{1}{2}E \left(\frac{\partial x}{\partial \eta} - 1\right)^2, \quad (7.20)$$

analogan sa (7.8), gdje je Youngov modul elastičnosti  $B = ka$ , a linijska gustoća  $\mu = \rho m$ , gdje je  $\rho$  gustoća estica (koncentracija)  $\rho = 1/a$ .

Jednadžbe gibanja teorije polja određene Lagrangianom (7.20) možemo izvesti iz Hamiltonovog (varijacionog) principa minimalnog djelovanja  $\delta I = 0$ . Akcija (djelovanje)  $I(x)$  je

$$I = \int_0^T dt L = \frac{1}{2} \int_0^T dt \int_0^{Na} d\eta \left[ \mu \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right)^2 - E \left(\frac{\partial x}{\partial \eta} - 1\right)^2 \right]. \quad (7.21)$$

Hamiltonov princip  $\delta I(x) = 0$  traži da nađemo promjenu akcije  $\delta I$  kad variramo polje  $x(\eta, t) \rightarrow x(\eta, t) + \delta x(\eta, t)$  tako da ostanu zadovoljeni isti rubni (početni) uvjeti  $\delta x(\eta, 0) = \delta x(\eta, T) = 0$  i zahtijevamo da je ta varijacija nula, što daje

$$\delta I = 0 = \int_0^T dt \int_0^{Na} d\eta \left[ \mu \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right) \frac{\partial \delta x}{\partial t} - E \left(\frac{\partial x}{\partial \eta} - 1\right) \frac{\partial \delta x}{\partial \eta} \right].$$

U gornjem integralu napravimo parcijalnu integraciju po obe nezavisne varijable  $t$  i  $\eta$ , tj.

$$\begin{aligned} \mu \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right) \frac{\partial \delta x}{\partial t} &= -\mu \frac{\partial^2 x}{\partial t^2} \delta x + \frac{\partial}{\partial t} \left[ \mu \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right) \delta x \right] \\ -E \left(\frac{\partial x}{\partial \eta} - 1\right) \frac{\partial \delta x}{\partial \eta} &= E \frac{\partial^2 x}{\partial \eta^2} \delta x - \frac{\partial}{\partial \eta} \left[ E \left(\frac{\partial x}{\partial \eta} - 1\right) \delta x \right]. \end{aligned}$$

Rubni uvjeti osiguravaju da integral potpune derivacije po vremenu daje nulu

$$\int_0^T dt \frac{\partial}{\partial t} \left[ \mu \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right) \delta x \right] = \left[ \mu \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right) \delta x \right]_0^T = 0,$$

pa Hamiltonov princip daje

$$0 = - \int_0^T dt \int_0^{Na} d\eta \left\{ \mu \frac{\partial^2 x}{\partial t^2} - E \frac{\partial^2 x}{\partial \eta^2} \right\} \delta x - \int_0^T dt \left[ E \left(\frac{\partial x}{\partial \eta} - 1\right) \delta x \right]_{\eta=0}^{\eta=Na}. \quad (7.22)$$

Kako je varijacija polja  $\delta x(\eta, t)$  proizvoljna koeficijenti uz  $\delta x$  u (7.22) moraju biti nula, što daje Lagrangeovu jednadžbu gibanja za polje  $x(\eta, t)$  koja je valna jednadžba jednodimenzionalnih longitudinalnih valova

$$\frac{\partial^2 x}{\partial \eta^2} - \frac{\mu}{E} \frac{\partial^2 x}{\partial t^2} = 0, \quad 0 < \eta < Na, \quad (7.23)$$

i rubni uvjet na krajevima kristala

$$\frac{\partial x}{\partial \eta} = 0, \quad \eta = 0 \quad \text{i} \quad \eta = Na. \quad (7.24)$$

Rješenje je (provjeriti)

$$x(\eta, t) = \eta + x_0 + v_0 t + \sum_{n=1}^{\infty} \alpha_n \cos(k_n \eta) \cos(\bar{w}_n t + \varphi_n), \quad (7.25)$$

gdje su valni vektori i svojstvene frekvencije

$$k_n = \frac{\pi n}{Na}, \quad \bar{w}_n^2 = \frac{E}{\mu} k_n^2 = \frac{k}{m} \pi^2 \frac{n^2}{N^2}. \quad (n = 1, 2, \dots) \quad (7.26)$$

Usporedimo ovo rješenje kontinuiranog modela s rješenjem šmikroskopskog diskretnog N-estog modela

$$x_n(t) = \left(n - \frac{1}{2}\right) a + x_0 + v_0 t + \sum_{n=1}^{N-1} \alpha_n \cos\left[\left(n - \frac{1}{2}\right) a k_n\right] \cos(\omega_n t + \varphi_n), \quad (7.16)$$

gdje je

$$k_n = \frac{\pi n}{Na}, \quad \omega_n^2 = 2 \frac{k}{m} [1 - \cos(k_n a)], \quad (n = 1, \dots, N-1). \quad (7.18)$$

Teorija polja (kontinuirani model) uvijek ima bezbroj normalnih modova, dok svaki kona ni sustav uvijek ima kona an N ó 1 broj modova titranja. Odgovaraju i valni vektori imaju iste vrijednosti, ali teorija polja predvi a valove proizvoljno male valne duljine, dok N- esti ni model zahtijeva minimalnu valnu duljinu  $\lambda_{\min.} = 2a \frac{N}{N-1} > 2a$  za  $k_{\max.} = \frac{\pi N-1}{a}$ . Kao -to fizikalno i o ekujemo, dva modela se bitno razlikuju na šmikroskopskoj skaliõ, tj. za svojstvene modove titranja ija valna duljina je reda veli ine me u- esti ne udaljenosti a. S druge strane, oba modela daju prakti no identi ne rezultate na šmakroskopskoj skaliõ duljina, tj. za modove titranja valne duljine  $\lambda \gg a$ , -to zna i za niske svojstvene frekvencije.

Sa kolikom ogromnom to no- u teorija polja predvi a iste vrijednosti niskofrekvetnih oscilacija kao i diskretni model najbolje se vidi ako za  $n \ll N$  razvijemo u red  $\cos(k_n a)$  u (7.18)

$$\omega_n^2 = 2 \frac{k}{m} [1 - \cos(k_n a)] = 2 \frac{k}{m} \left[1 - \cos\left(\pi \frac{n}{N}\right)\right] = \frac{k}{m} \left(\pi \frac{n}{N}\right)^2 + O\left[\left(\pi \frac{n}{N}\right)^4\right] \cong \bar{w}_n^2, \quad (7.27)$$

jer je za makroskopski komad bilo kojeg realnog materijal u uobi ajenim zemaljskim uvjetima broj estica N bar  $10^8$  po cm duljine.

Ovaj idealizirani i jednostavni primjer dobro ilustrira op i rezultat koji dokazuje da se sa velikom to no- u moffe klasi nom kontinuum mehanikom (teorijom polja) opisati pona-anje realnih (sastavljenih od molekula) objekata, ako nas zanimaju samo vrijednosti fizikalnih veli ina na makroskopskoj skali duljina, dok detalji fizike svakog sustava ultimativno uvijek zahtijevaju kvantnu teoriju.

### 7.3 Jednadžbe gibanja u teoriji polja

Kontinuum teorija uvedena je na primjeru longitudinalnih titraja jedno-dimenzionog kristala čiji Lagrangian (7.20) i akcija (7.21) zavise od polja  $x(\mathbf{r}, t)$ . Čestica kontinuiranog jednodimenzionog sustava označena je sa  $\mathbf{r}$  što je njena koordinata, ali u sustavu vezanom za kristal. Vrijednost polja  $x(\mathbf{r}, t)$  onda daje koordinatu u inercijalnom referentnom sustavu (laboratorijskom) čestice kristala. U općem slučaju gibanja i deformacija kristala referentni sustav vezan za materijal je neinercijalni. Uvijek je moguće izbjeći komplikacije vezane za neinercijalne sustave, ako se teorija formulira (smjenom varijabli, recimo) na ekvivalentan inercijalni sustav pomoću inverznog polja  $\mathbf{x}(\mathbf{r}, t)$  koje daje pomak (deformaciju) čestice materijala u točki  $(\mathbf{r}, t)$  prostor-vremena nekog inercijalnog sustava referencije. Teorija polja se u pravilu formulira na ovaj, jednostavniji način pomoću polja  $\Phi(\vec{\mathbf{r}}, t) = \Phi(\mathbf{x})$ .

Budući da je su u teoriji polja nezavisne varijable i položaj u prostoru  $\vec{\mathbf{r}} = (x, y, z)$  i trenutak u vremenu  $t$ , svi izrazi su znatno jednostavniji ako se koristi 4-dimenzionalna notacija:  $\mathbf{x}^\mu = (x^0, \mathbf{x}^i) \equiv (ct, \mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$ , gdje grčki indeksi uzimaju 4 vrijednosti  $\mu = 0, 1, 2, 3$ , a latinski samo 3 prostorne vrijednosti  $i = 1, 2, 3$ . Uvijek se podrazumijeva odgovarajuća sumacija po ponovljenom indeksu (jednom gornjem i jednom donjem). Brzina svjetlosti  $c$  se uvodi u  $x^0 = ct$  da bi sve četiri komponente 4-vektora (tenzora prvog reda u četvero-dimenzionalnom prostor-vremenu) bile istih dimenzija. Ovakva notacija je specijalno korisna u relativističkim (Lorentz invarijantnim) teorijama. Relativistička invarijantnost (isti oblik fizikalnih zakona u različitim inercijalnim sustavima referencije povezanim Lorentz-ovim transformacijama) zahtijeva da se prostorne i vremenske komponente tenzora tretiraju na isti način. Iako ne bismo razmatrali relativističku mehaniku koristimo 4-dimenzionu notaciju.

U klasičnoj fizici prostor-vrijeme je skup točaka  $\mathbf{x}^\mu = (x^0, \vec{\mathbf{r}})$  koje tvore 4-dimenzionalni Euklidski prostor ( $\mathbb{R}^3 \times \mathbb{R}$ ), dok u relativističkoj fizici točke prostor-vremena tvore 4-dimenzionalni prostor Minkowskog  $M^4$ . Razlika između prostora  $\mathbb{R}^4$  i  $M^4$  je u njihovoj metričkoj strukturi (na načinu na koji se mjeri udaljenost točaka), tj. u njihovom metričkom tenzoru  $g^{\mu\nu}$

$$g^{\mu\nu} = g_{\mu\nu} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ - za } \mathbb{R}^4; \quad g^{\mu\nu} = g_{\mu\nu} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} \text{ - za } M^4. \quad (7.28)$$

Sumaciona konvencija pojednostavljuje izraze kao:  $\mathbf{a}^\mu \mathbf{b}_\mu = \mathbf{a}_\mu \mathbf{b}^\mu = g_{\mu\nu} \mathbf{a}^\mu \mathbf{b}^\nu = \sum_{\mu=0}^3 \mathbf{a}_\mu \mathbf{b}^\mu$ , ili  $\mathbf{a}^i \mathbf{b}_i = \mathbf{a}_i \mathbf{b}^i = \sum_{i=1}^3 \mathbf{a}_i \mathbf{b}^i$ . Simetrični metrički tenzor  $g^{\mu\nu} = g_{\mu\nu}$  spušta i diže indekse tenzora. Npr. za bilo koji kontravarijantni 4-vektor  $\mathbf{a}^\mu$ , postoji odgovarajući i kovarijantni 4-vektor  $\mathbf{a}_\mu = g_{\mu\nu} \mathbf{a}^\nu$ . U  $\mathbb{R}^4$  su i kontravarijantne (gornje) i kovarijantne (donje) komponente tenzora jednake, dok su u  $M^4$  vremenske (nulte) komponente istog, ali prostorne komponente su suprotnog znaka, npr.  $x_\mu = (ct, -x, -y, -z)$ . Za fiziku najvažnija razlika između  $\mathbb{R}^4$  i  $M^4$  je u skalarnom produktu dva 4-vektora. Na primjer, kvadrat udaljenosti dvije infinitezimalno bliske točke prostor-vremena je u 4-dimenzionom Euklidskom prostoru

$$d\mathbf{x}^\mu d\mathbf{x}_\mu = c^2(dt)^2 + (dx)^2 + (dy)^2 + (dz)^2 = c^2(dt)^2 + (d\vec{\mathbf{r}})^2 \text{ - u } \mathbb{R}^4, \quad (7.29)$$

dok je u 4-dimenzionom hiperbolnom prostoru  $M^4$  specijalne teorije relativnosti

$$d\mathbf{x}^\mu d\mathbf{x}_\mu = c^2(dt)^2 - (dx)^2 - (dy)^2 - (dz)^2 = c^2(dt)^2 - (d\vec{\mathbf{r}})^2 \text{ - u } M^4. \quad (7.30)$$

Formuliranje teorije polja za neko klasično polje  $\phi(x^\mu)$  polazi od Lagrangiana (gusto e) tog polja  $L$ , koji je kao u (7.12) funkcija polja  $\phi$  i njegovih prvih parcijalnih derivacija  $\partial^\mu\phi$  po prostorno-vremenskim koordinatama  $x^\mu$  –to se označava  $L=L(\phi, \partial^\mu\phi)$ . Najjednostavniji primjer je Lagrangian (7.13) skalarnog polja  $\phi(x)$ , koji se može skraćeno zapisati

$$L = \frac{1}{2}(\partial^0\phi)^2 - \frac{1}{2}(\partial^i\phi)(\partial_i\phi) - \frac{1}{2}m^2\phi. \quad (7.31)$$

Članovi u Lagrangianu (7.31) koji zavise od derivacija polja po vremenskoj  $(\partial^0\phi)^2$  i po prostornim koordinatama  $(\partial^i\phi)^2$  su suprotnog znaka, –to je posljedica definicije Lagrangiana kao razlike kinetičke i potencijalne energije  $L = T - U$ .

**Napomena:** U kvantnoj teoriji polja (7.31) je Lagrangian slobodnog kvantnog polja  $\phi(x)$  spina nula i mase  $m$ , na primjer, polja Higgs bozona. Do sada nije poznat ni jedan fizikalni sustav u klasičnoj fizici koji bi bio opisan Lagrangianom (7.31). Relativistička fizika je općenitija od klasične jer vrijedi i u slučajevima kad brzine nisu zanemarive u odnosu na  $c$ . Prednost relativističke 4-dimenzionalne tenzorske notacije možemo vidjeti već i na ovom najjednostavnijem primjeru. Koristimo li četvero-dimenzionalnu notaciju (u prostoru  $M^4$ ), zbog  $\partial_0\phi = \partial^0\phi$  i  $\partial_i\phi = -\partial^i\phi$ , prva dva (ustvari četiri) člana u Lagrangianu (7.31) skalarnog polja  $\phi(x)$  možemo jednostavnije zapisati kao jedan član

$$L(\phi, \partial^\mu\phi) = \frac{1}{2}(\partial_\mu\phi)(\partial^\mu\phi) - \frac{1}{2}m^2\phi^2. \quad (7.32)$$

Kako nas, za sada, zanima klasična mehanika kontinuuma, tj. klasična teorija polja, da formule u inim jednostavnijim u ostatku ovog poglavlja možemo koristiti četvero-dimenzionalnu notaciju (u prostoru  $R^4$  klasične fizike) podrazumijevajući sumacionu konvenciju po jednom ponovljenom (bilo gornjem, bilo donjem) indeksu.

Ako želimo da polje  $\phi(x)$  ima izvore (kao distribucija naboja za elektromagnetsko polje) moramo dozvoliti da Lagrangian eksplicitno zavisi i od koordinata točke prostor-vremena  $x^\mu$  preko gustoće izvora [npr. gustoća naboja  $\rho(x)$  i struja  $\vec{j}(\mathbf{x})$ ], tj.

$$L = L(\phi, \partial^\mu\phi, x^\mu), \quad (7.33)$$

–to kao i u mehanici sustava čestica, znači da sustav (polje  $\phi$ ) nije izoliran jer postoji razmjena energije i impulsa između izvora i polja. Na primjer, najjednostavniji izvor za skalarno polje  $\phi(x)$  je neka zadana funkcija  $S(x^\mu)$  tako da Lagrangian umjesto (7.31) ima dodatni član

$$L(\phi, \partial^\mu\phi, x^\mu) = \frac{1}{2}(\partial^0\phi)^2 - \frac{1}{2}(\partial^i\phi)(\partial_i\phi) - \frac{1}{2}m^2\phi^2 - \phi S. \quad (7.34)$$

Oblik Lagrangiana nije određen i za svaku pojedinu teoriju polja se posebno bira. Odabir Lagrangiana je rukovodjen nekim generalnim principima, kao –to su: zahtjev da je Lagrangian skalar, zahtjev invarijantnosti u odnosu na neke simetrije, određeni finitni limes u analogiji s klasičnom mehanikom sustava čestica, jednostavnost, itd. Valjanost tako dobijene teorije polja za opis nekog realnog fizikalnog sustava se onda utvrđuje eksperimentalnom provjerom konzekvence teorije.

Integracijom gusto  $e$  Lagrangiana  $L$  po nekom regionu prostora  $\Omega$  unutar kojeg je polje  $\phi(x)$  različit od nule, kao u (7.11), dobijamo Lagrangian  $L$  teorije polja. Akciju (djelovanje)  $I(\phi)$  polja  $\phi(x)$  definiramo kao integral po vremenu, od nekog početnog ( $t = 0$ ) do nekog krajnjeg ( $t = T$ ) trenutka, Lagrangiana  $L$  polja, tj.

$$I = \int d^4x L(\phi, \partial^\mu \phi, x^\mu). \quad (7.35)$$

Akcija je integral Lagangiana (gusto  $e$ ) po nekom 4-dimenzionom regionu prostor-vremena  $\Omega_4$  na njegovom rubu polje  $\phi(x)$  i njegove derivacije isključuju [esto se, kao u (7.35), ne označavaju granice integracije i podrazumijeva integral po cijelom prostor-vremenu, što ne mijenja rezultat jer je pod-integralna funkcija nula u svim točkama van regiona  $\Omega_4$ ]. Jasno je da akcija ostaje nepromijenjena ako gusto  $e$  i Lagrangiana dodamo proizvoljnu 4-divergenciju (totalnu derivaciju):  $L \rightarrow L + \partial^\mu M$ .

Da se dobiju jednačine gibanja teorije polja u skladu s Hamiltonovim principom treba odrediti varijaciju akcije i izjednačiti je s nulom. Varijacija akcije  $\delta I$  kad polje infinitezimalno variramo za  $\delta\phi$  je

$$\delta I = \int d^4x \left\{ \frac{\partial L}{\partial \phi} \delta\phi + \frac{\partial L}{\partial(\partial_\mu \phi)} \partial_\mu \delta\phi \right\}.$$

Kao i u primjeru jednodimenzionog kristala, napravimo li parcijalnu integraciju u drugom članu te iskoristimo rubni uvjet, da je u početnom i krajnjem trenutku vremena i na rubu regiona  $\Omega$  varijacija polja  $\delta\phi = 0$ , varijacija akcije postaje

$$\delta I = \int d^4x \delta\phi \left\{ \frac{\partial L}{\partial \phi} - \partial_\mu \frac{\partial L}{\partial(\partial_\mu \phi)} \right\} = 0, \quad (7.36)$$

što, zbog proizvoljnosti varijacije polja  $\delta\phi$ , odmah daje Lagrangeove jednačine teorije polja

$$\partial_\mu \frac{\partial L}{\partial(\partial_\mu \phi)} - \frac{\partial L}{\partial \phi} = 0. \quad (7.37)$$

U slučaju da u teoriji imamo više od jednog polja  $\phi_A(x^\mu)$ , zbog nezavisnosti njihovih varijacija, dobili bi po jednu jednačinu gibanja (7.37) za svako polje, tj.

$$\partial_\mu \frac{\partial L}{\partial(\partial_\mu \phi_A)} - \frac{\partial L}{\partial \phi_A} = 0, \quad A=1,2,\dots \quad (7.38)$$

potpuno analogno generalizaciji sa jednog na više stupnjeva slobode gibanja  $q \rightarrow q_i$  u mehanici sustava elastična.

Lako se provjeri da Lagrangian (7.34) skalarnog polja  $\phi(x)$  koji su izvori  $S(x)$  daje jednačinu gibanja polja

$$(\partial_0^2 - \partial_k^2 + m^2) \phi(x) = -S(x), \quad (7.39)$$



koja se naziva nehomogena (tj. sa izvorima S) Klein-Gordonova jednačnja i koja je ustvari generalizacija nehomogene valne jednačnje. Prepi-emo li ovu jednačnju u 3-dimenzionalnoj notaciji (7.39) je

$$\left( \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} - \nabla^2 + m^2 \right) \phi(\vec{r}, t) = -S(\vec{r}, t), \quad (7.40)$$

-to je nehomogena valna jednačnja za  $m = 0$ .

Da vidimo vezu sa elektrostatikom i ilustriramo rje-enja Klein-Gordonove jednačnje na imo njeno najjednostavnije rje-enje. Jednostavnosti radi potraffimo stati no rje-enje, tj. pretpostavimo da izvori  $S(x)$  i polje  $\phi(x)$  ne zavise od vremena. Klein-Gordonova jednačnja onda postaje

$$(\nabla^2 - m^2)\phi(\vec{r}) = S(\vec{r}). \quad (7.41)$$

Za izvor polja odaberimo najjednostavniji slu aj samo jednog to kastog šnabojaō  $q$  koji miruje u nekoj to ci prostora  $\vec{r}'$ , tako da je gusto a izvora  $S(\vec{r}) = q\delta(\vec{r} - \vec{r}')$ , pa (7.41) postaje

$$(\nabla^2 - m^2)\phi(\vec{r}) = q\delta(\vec{r} - \vec{r}'). \quad (7.42)$$

Jedino sferno simetri no rje-enje jednačnje (7.42) koje i- ezava u beskona nosti naziva se Yukawa potencijal i predstavlja potencijal estice mase  $m$  koji eksponencijalno opada sa udaljeno- u, -to je klasi ni model za potencijal nuklearnih sila

$$\phi(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi} \frac{e^{-m|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|}. \quad (7.43)$$

Za takve brzo (eksponencijalno) opadaju e sile se kađe da su kratkog dosega  $\frac{1}{m}$  jer na udaljenosti  $m$  od estice intenzitet sile opadne na  $e^{-1} = 0.368$  po etne vrijednosti. Za specijalni slu aj  $m = 0$  dobijamo uobi ajeni gravitacijski ili elektri ni potencijal koji opada s udaljeno- u od izvora ( estice) kao  $|\vec{r} - \vec{r}'|^{-1}$ .

Da se dokafle da je (7.43) zaista rje-enje jednačnje (7.42) treba izra unati  $\nabla^2\phi$ . To je najlak-e uraditi ako se u potencijalu (7.43) prvo definira pomo na funkcija  $\Psi$  kao

$$\phi(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi} \frac{e^{-m|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} = \frac{\psi(\vec{r})}{|\vec{r}-\vec{r}'|}, \quad (7.44)$$

te iskoristi formula iz vektorske analize:  $\nabla^2(AB) = A\nabla^2B + B\nabla^2A + 2(\nabla A) \cdot (\nabla B)$  koja vrijedi za proizvoljna skalarna polja A i B. U na-em slu aj u je  $A \equiv \psi$  i  $B \equiv |\vec{r} - \vec{r}'|^{-1}$ .

Dokaz je jednostavan ako se prvo pokafle da vrijedi (pokazati):

$$\nabla \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = -\frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}, \quad \nabla \psi = -m\psi \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|}, \quad \nabla^2 \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = -4\pi \delta(\vec{r} - \vec{r}'),$$

$$\nabla^2 \Psi = \nabla \cdot (\nabla \Psi) = \nabla \cdot \left( -m\Psi \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right) = -m(\nabla \Psi) \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} - m\Psi \nabla \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|},$$

te

$$\nabla \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \frac{2}{|\vec{r} - \vec{r}'|}, \quad e^{-m|\vec{r} - \vec{r}'|} \delta(\vec{r} - \vec{r}') = \delta(\vec{r} - \vec{r}'),$$

gdje zadnja relacija vrijedi jer je Diracova  $\delta$ -funkcija nula osim ako je  $\vec{r} = \vec{r}'$ .

Da se pokazuje da vrijedi  $\nabla^2 \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = 4\pi \delta(\vec{r} - \vec{r}')$ , najjednostavnije je odabrati sustav sa ishodištem u estici, tako da je  $\vec{r}' = \mathbf{0}$ , pa  $|\vec{r} - \vec{r}'|$  postaje  $|\vec{r}| = r$ . Odaberemo li sferne koordinate  $(r, \theta, \varphi)$ , Laplacijan  $\nabla^2$  funkcije  $f$  koja zavisi samo od  $r$  je

$$\nabla^2 f = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial f}{\partial r} \right) + \dots,$$

gdje  $\dots$  označavaju članove koji su nula jer sadrže derivacije po kutovima  $\theta$  i  $\varphi$ . Za  $f = r^{\alpha}$  je  $\nabla^2 r^{\alpha} = 0$  za svako  $r \neq 0$ . Ali, za  $r = 0$ , mora biti

$$\lim_{r \rightarrow 0} \left( \nabla^2 \frac{1}{r} \right) = -\infty,$$

što se vidi ako integriramo  $\nabla^2 r^{\alpha}$  po volumenu kugle radijusa  $\varepsilon > 0$  sa centrom u ishodištu i iskoristimo teorem o divergenciji:

$$\int d^3x \left( \nabla^2 \frac{1}{r} \right) = \int d^3x \nabla \cdot \nabla \left( \frac{1}{r} \right) = \oint d\vec{s}_\varepsilon \cdot \nabla \left( \frac{1}{r} \right) = \oint ds_\varepsilon \hat{r} \cdot \left( -\frac{\hat{r}}{r^2} \right) = -4\pi,$$

gdje je  $ds_\varepsilon = r^2 \sin\theta d\theta d\varphi$  element površine sfere radijusa  $\varepsilon$ . U limesu kad  $\varepsilon \rightarrow 0$ , dobija se

$$\nabla^2 \frac{1}{|\vec{r}|} = -4\pi \delta(\vec{r}),$$

pa smjenom varijabli  $\vec{r} \rightarrow \vec{r} - \vec{r}'$ , dobijamo  $\nabla^2 \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = -4\pi \delta(\vec{r} - \vec{r}')$ .

Yukawa potencijal (7.43) pokazuje da je Klein-Gordonova jednačica (7.39), koja slijedi iz Lagrangiana skalarnog polja (7.34), fizikalno relevantna bar za klasični model opisa nuklearnih interakcija u statičkom limesu, a u specijalnom slučaju polja bez mase  $m = 0$  može biti model teorije polja za gravitacijske ili elektromagnetske interakcije.

Do sada smo vidjeli kako se dobijaju jednačice gibanja teorije polja, tj. Lagrangeove jednačice (7.37) ili (7.38) i fizikalnu relevantnost teorije polja na jednostavnim primjerima jednodimenzionog elastičnog kristala i skalarnog polja čiji su Lagrangiani (7.20) i (7.31).

Da bi se dalje razvila fizika teorije polja (mehanike kontinuuma) neophodno je razmotriti osnovne veličine, tj. konstante gibanja. U cjelokupnoj fizici vrijede osnovni zakoni o očuvanju energije, impulsa, angularnog momenta, naboja, ali i pa je neophodno vidjeti kako se oni implementiraju i u teoriju polja.

## 7.4 Očuvane veličine (struje) u teoriji polja

Danas vjerujemo da su svi osnovni zakoni o uvanja u fizici posljedica simetrije kvantne teorije polja koja opisuje najsitnije djeli e materije ó elementarne estice od kojih se sastoje svi objekti u svemiru. Teorem Emmi Noether daje vezu kontinuiranih simetrija Lagrangiana (akcije) fizikalnog sustava i njegovih o uvanih veli ina originalno je dokazan upravo u teoriji polja. Iako vrijedi i za sustave estica, Noether teorem ima najve i zna aj u klasi noj i naro ito, u kvantnoj teoriji polja. Veza simetrija teorije polja i zakona o uvanja omogu uje odabir simetri nog Lagrangiana relativisti ke kvantne teorije polja koji osigurava valjanost eksperimentalno otkrivenih zakoni o uvanja.

Noether teorem tvrdi da za svaku grupu kontinuiranih transformacija koje ostavljaju invarijantnim (nepromjenjenog oblika) gusto u Lagrangiana  $L$  teorije polja mora postojati jedna o uvana (bez divergencije, tj. bez izvora) 4-struja  $J(x)$ ,

$$\delta L = 0 \Leftrightarrow \partial^\mu J_\mu = 0, \quad (7.45)$$

takva da je ukupni önabojo  $Q$  koji je volumni integral vremenske komponente struje  $J_0(x)$

$$Q(t) = \int d^3x J_0(x), \quad (7.46)$$

o uvana veli ina, tj. vrijedi

$$\frac{\partial}{\partial t} Q(t) = 0. \quad (7.47)$$

Najop enitija formulacija Noether teorema odnosi se na invarijantnost akcije (djelovanja) sustava, koja je ekvivalentna gornjoj formulaciji ako dozvolimo da promjena gusto e Lagrangiana bude totalna derivacija (4-divergencija).

Jednostavnosti radi dokaz izvedimo za slu aj translatorne invarijantnosti teorije polja. Translacije su transformacije kojima se prelazi u inercijalni sustav referencije ije ishodi-te je u nekoj drugoj to ci prostor-vremena. Trivijalno se vidi da translacije tvore kontinuiranu grupu transformacija. Lagrangian je invarijantan pri translacijama ako ne zavisi eksplicitno od koordinata  $x^\mu$ , ve samo implicitno preko zavisnosti polja  $\phi(x)$  i njegovih prvih parcijalnih derivacija  $\partial^\mu \phi(x)$ . Dovoljno je razmatrati samo infinitezimalne translacije, jer grupoidnost osigurava da teorem onda vrijedi i za sve kona ne prostorno-vremenske translacije. Pri infinitezimalnoj translaciji prostorno-vremenske koordinate se transformiraju prema

$$x^\mu \rightarrow x'^\mu = x^\mu + \varepsilon^\mu, \quad (7.48)$$

a promjena Lagrangiana do na prvi red po konstantnim infinitezimalnim veli inama  $\varepsilon^\mu$  je

$$\delta L = L' - L = \varepsilon^\mu \frac{\partial L}{\partial x^\mu} = \varepsilon^\mu \partial_\mu L. \quad (7.49)$$

S druge strane, kako  $L$  ne zavisi eksplicitno od  $x^\mu$ , promjena Lagrangiana je i

$$\delta L = \frac{\partial L}{\partial \phi} \delta \phi + \frac{\partial L}{\partial (\partial^\mu \phi)} \delta (\partial^\mu \phi), \quad (7.50)$$

gdje je varijacija polja  $\phi(x)$

$$\delta\phi = \phi(x+\varepsilon) - \phi(x) = \varepsilon^{\nu} \frac{\partial\phi}{\partial x^{\nu}}. \quad (7.51)$$

Iskoristimo li Lagrangeovu jednadžbu (7.37) da zamijenimo  $\frac{\partial L}{\partial\phi} = \partial^{\mu} \frac{\partial L}{\partial(\partial^{\mu}\phi)}$  izraz (7.50) postaje

$$\varepsilon^{\mu} \frac{\partial L}{\partial x^{\mu}} = \left( \partial^{\mu} \frac{\partial L}{\partial(\partial^{\mu}\phi)} \right) \delta\phi + \frac{\partial L}{\partial(\partial^{\mu}\phi)} \partial^{\mu}(\delta\phi) = \partial^{\mu} \left( \frac{\partial L}{\partial(\partial^{\mu}\phi)} \delta\phi \right), \quad (7.52)$$

gdje smo iskoristili (7.49) i u zadnjem članu promijenili redosled deriviranja  $\partial^{\mu}(\delta\phi) = \delta(\partial^{\mu}\phi)$ . Koriste li (7.51), zadnji izraz možemo prepisati u sugestivnom obliku

$$0 = \partial^{\mu} \left\{ -g_{\mu\nu} L + \frac{\partial L}{\partial(\partial^{\nu}\phi)} \partial_{\nu}\phi \right\} \varepsilon^{\nu}, \quad (7.53)$$

što vrijedi za svaku infinitezimalnu translaciju za  $\varepsilon^{\nu}$  samo ako vrijedi zakon očuvanja tenzora energije-impulsa  $T_{\mu\nu}(x)$

$$\partial^{\mu} T_{\mu\nu}(x) = 0, \quad (7.54)$$

koji je po definiciji

$$T_{\mu\nu} = -g_{\mu\nu} L + \frac{\partial L}{\partial(\partial^{\mu}\phi)} \partial_{\nu}\phi. \quad (7.55)$$

Ime koje se daje veličini  $T_{\mu\nu}(x)$  – tenzor energije-impulsa, daje naslutiti da njegove komponente imaju veze sa energijom i impulsom polja  $\phi(x)$ . Izraz (7.55) omogućuje da se komponente  $T_{\mu\nu}(x)$  lako izrađuju parcijalnim deriviranjem Lagrangiana polja. Naravno, treba još pokazati da identifikacija (naziv) komponenti tenzora  $T_{\mu\nu}(x)$  sa raznim veličinama kojima se opisuje polje  $\phi(x)$  zaista ima fizikalnog smisla.

Izraz (7.54) je dokaz da:

ako je Lagrangian neke teorije polja  $L = L(\phi, \partial^{\mu}\phi)$  invarijantan pri prostorno-vremenskim translacijama (ne zavisi eksplicitno od koordinata  $x^{\mu}$ ) tada je 4-divergencija tenzora energije-impulsa  $T_{\mu\nu}(x)$  polja  $\phi(x)$  jednaka nuli. To je lokalni (koji vrijedi u svakoj točki  $x$ ) oblik zakona očuvanja energije i impulsa za polje  $\phi(x)$ . Pojednostavljeno, pošto je  $\partial^{\mu} T_{\mu\nu}(x) = 0$  u svakoj točki prostor-vremena, tenzor  $T_{\mu\nu}(x)$  nema izvora (ni ponora) ni u jednoj točki  $x$ , pa je svuda (i uvijek) očuvan.

Izraz (7.54) je specijalni slučaj izraza (7.45). U slučaju invarijantnosti Lagrangiana pri translacijama lokalno očuvana veličina je tenzor drugog reda  $T_{\mu\nu}(x)$ , pa za polje  $\phi(x)$  postoje 4 očuvane struje, po jedna za nezavisne translacije duž svake od četiri osi prostorno-vremenskog koordinatnog sustava. Te 4 konstante gibanja (za  $\mu = 0$ ), koje su 4 globalno očuvane fizikalne veličine, međusobno razlikuje indeks  $\nu$ . U skladu s (7.46) četiri očuvana ukupna šabona polja  $\phi(x)$  su

$$\mathbf{P}_v(t) = \int d^3\mathbf{x} T_{0v} = \int d^3\mathbf{x} \left[ \frac{\partial L}{\partial(\partial^0\phi)} \partial_v\phi - \mathbb{g}_{0v} L \right], \quad (7.56)$$

koje za  $v = 0$  identificiramo s energijom i tri prostorne komponente ( $v = 1,2,3$ ) impulsa polja  $\phi(x)$ . tri komponente  $T_{0v}(x)$  [prvi redak njegove matri ne reprezentacije] tenzora  $T_{\mu\nu}(x)$  energije-impulsa onda predstavljaju gusto e energije-impulsa polja  $\phi(x)$ , -to poja-njava naziv tenzora.

Treba jo-dokazati da, u skladu sa (7.47), zaista vrijede tri (globalna) zakona o uvanja koji su zakon o uvanja energije ( $v = 0$ ) i tri zakona o uvanja pojedinih komponenti ukupnog impulsa ( $v = 1,2,3$ ) polja  $\phi(x)$ , tj. da vrijedi

$$\frac{d\mathbf{P}_v(t)}{dt} = \mathbf{0}. \quad (7.57)$$

Dokaz je elementarna primjena teorema o divergenciji (Gauss-ovog teorema). Lokalni oblik zakona o uvanja energije-impulsa (7.54) moemo napisati u obliku

$$\partial^0 T_{0v} + \partial^i T_{iv} = \mathbf{0}. \quad (7.58)$$

Ako integriramo gornji izraz po nekom regionu prostora  $\Omega$  na ijem rubu polje  $\phi(x)$  pada u nulu, i u prvom lanu zamjenimo redosljed integracije po  $d^3x$  i derivacije po  $x^0$  odmah dobijamo

$$\mathbf{0} = \frac{d}{dt} \mathbf{P}_v(t) = \partial^0 \int d^3\mathbf{x} T_{0v} = - \int d^3\mathbf{x} \partial^k T_{kv} = - \oint ds_{\vec{n}}^k T_{kv}, \quad (7.59)$$

gdje je zadnji lan por-inski integral (integral po  $ds_{\vec{n}}^k$ ) po rubu regiona  $\Omega$ .  $P_v$  je ukupna energija-impuls polja  $\phi(x)$  u regionu  $\Omega$ .

Ovaj dokaz je moeda razumljiviji ako ga eksplicitno napi-emo u 3-dimenzionoj notaciji. Izraz (7.59) je

$$\mathbf{0} = \partial^\mu T_{\mu v} = \frac{\partial T_{0v}}{c \partial t} + \frac{\partial T_{1v}}{\partial x} + \frac{\partial T_{2v}}{\partial y} + \frac{\partial T_{3v}}{\partial z} = \frac{\partial T_{0v}}{c \partial t} + \nabla \cdot \vec{T}_v, \quad (7.60)$$

gdje su tri prostorne komponente  $T_{iv}$ , koje se nazivaju strujama, ozna ene kao 3-vektor  $\vec{T}_v \equiv (T_{1v}, T_{2v}, T_{3v})$ . Takvih 3-vektora ima 4, za  $v = 0,1,2,3$ .

Jednadflbe oblika (7.60) se nazivaju jednadflbama kontinuiteta (ima ih 4) i fizikalnu predstavljaju lokalne (u to ci  $x$ ) zakone o uvanja po analogiji sa lokalnim oblikom zakona o uvanja elektri nog naboja u elektrodinamici

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot \vec{j} = \mathbf{0}, \quad (7.61)$$

gdje  $\rho(x)$  gusto a naboja, a  $\vec{j}(x)$  gusto a struja. Za jednu nabijenu esticu je  $\vec{j} = \rho \vec{v}$ .

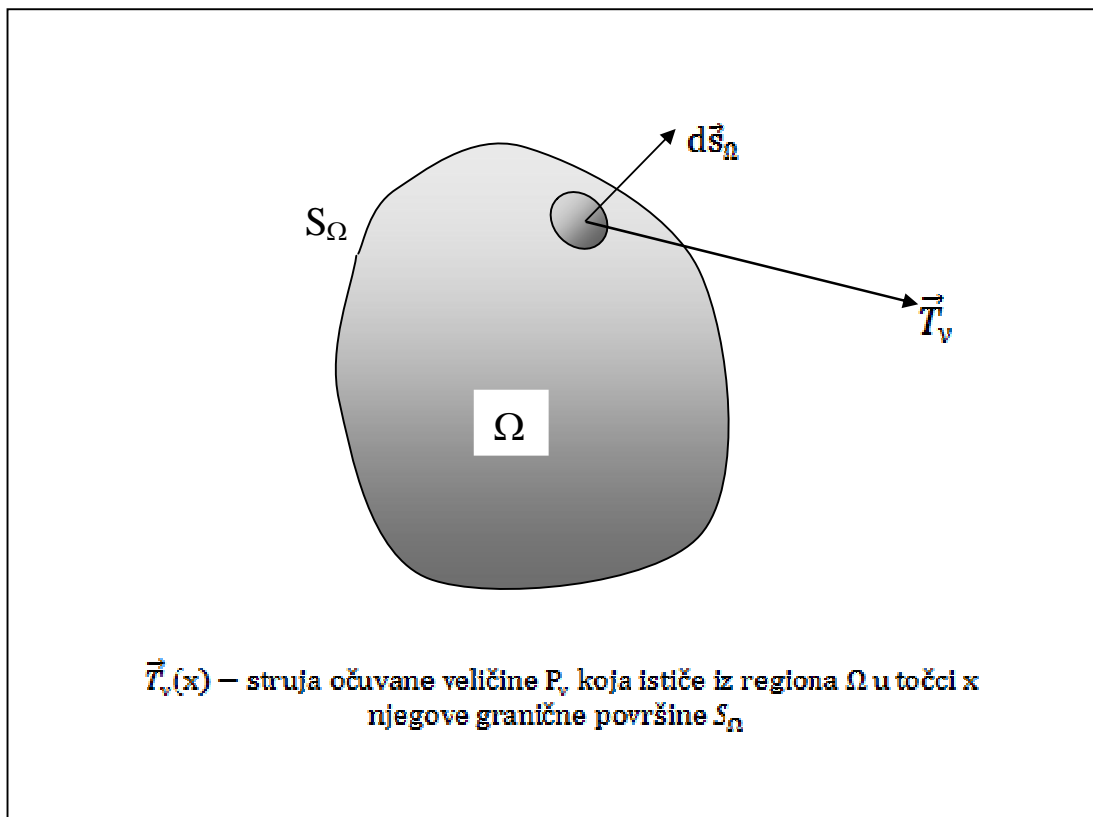
Opravdanost naziva vidimo integriramo li (7.60) po nekom regionu prostora  $\Omega$  na čijem rubu je polje  $\phi(x)$  [pa, onda i sve komponente  $T_{\mu\nu}(x)$ ] nula. Ako derivaciju po vremenu izvedemo ispred integrala, dobijamo

$$0 = \int d^3x \frac{\partial T_{0\nu}}{c \partial t} + \int d^3x \nabla \cdot \vec{T}_\nu = \frac{\partial P_\nu}{c \partial t} + \oint d\vec{s}_\Omega \cdot \vec{T}_\nu, \quad (7.62)$$

tj.

$$-\frac{\partial P_\nu}{c \partial t} = \oint d\vec{s}_\Omega \cdot \vec{T}_\nu, \quad (7.63)$$

gdje je  $P_\nu(t)$  ukupna vrijednost  $\nu$ -te očuvane veličine (energija za  $\nu = 0$ ,  $k$ -ta komponenta impulsa za  $k = 1, 2, 3$ ) u regionu  $\Omega$ , a  $\vec{T}_\nu$  je struja te očuvane veličine koja istječe kroz graničnu površinu  $S_\Omega$  regiona  $\Omega$ , kao na Slici 50. Za  $\nu = 0$ , izraz (7.63) pokazuje da smanjenje ukupne energije polja u regionu prostora  $\Omega$  mora biti jednako struji (intenzitetu) energije polja koja istječe kroz graničnu površinu regiona  $\Omega$  – to je zakon očuvanja energije polja  $\phi(x)$ .



Slika 50.

Na primjeru prostorno-vremenskih translacija dokazali smo Noether teorem u teoriji polja. Zakoni očuvanja energije i impulsa za polje  $\phi(x)$  mogu se razumjeti kao posljedica činjenice da Lagrangian tog polja nije eksplicitna funkcija koordinata  $x^\mu$  (i obrnuto).

Polje  $\phi(x)$  je kontinuirana funkcija i postoji u svim točkama (nekeg regiona) prostora i vremena, kao električno polje ili magnetsko polje, na primjer. Onda se i sve veličine kojima opisujemo fiziku nekog sustava mogu biti distribuirane kao kontinuirane funkcije po prostorno-vremenskim točkama i njihova vrijednost u pojedinoj točki  $x$  je gustoća te fizikalne veličine.

Kako je  $g_{00} = 1$ , prema (7.55) ili (7.56) gustoća energije polja  $\phi(x)$  je

$$T_{00} = \frac{\partial L}{\partial(\partial^0 \phi)} \partial_0 \phi - L, \quad (7.64)$$

a, ukupna energija je

$$E = P_0 = \int d^3x T_{00}. \quad (7.65)$$

Analogno mehanici sustava čestica i Hamiltonova formulacija se može proširiti na teoriju polja. Za svako polje  $\phi_A(x)$  u teoriji, definira se pridruženi moment  $\pi_A(x)$

$$\pi_A = \frac{\partial L}{\partial(\partial^0 \phi_A)} \equiv \frac{\partial L}{\partial \dot{\phi}_A}, \quad (7.66)$$

i polje se onda opisuje (gustoćom) Hamiltoniana  $H$  koji je po definiciji

$$H = \sum_A \pi_A \dot{\phi}_A - L. \quad (7.67)$$

Ukupni Hamiltonian je  $H = \int d^3x H$ . Izraz (7.64) za gustoću energije polja je upravo gustoća Hamiltoniana  $T_{00} \equiv H$ , pa je Hamiltonian ukupna energija polja  $H = E$ , kao što i treba biti za svaki konzervativni sustav. Ovo je indicacija da smo dobro identificirali  $T_{00}(x)$  kao gustoću energije polja. Lako je vidjeti da je za Lagrangian jednodimenzionog elastičnog kristala (7.8) (gustoća) Hamiltoniana  $T_{00} = H$  zaista zbroj gustoća kinetičke i potencijalne energije polja

$$T_{00} = H = \frac{1}{2} \mu \dot{\phi}^2 + \frac{1}{2} E \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)^2, \quad (7.68)$$

a, isto vrijedi i za skalarno polje  $\phi(x)$  čiji Lagrangian je (7.31),

$$T_{00} = H = \frac{1}{2} (\partial^0 \phi)^2 + \frac{1}{2} (\partial^1 \phi)(\partial_1 \phi) + \frac{1}{2} m^2 \phi. \quad (7.69)$$

Lokalni odlik zakona oduvanja energije za polje  $\phi(x)$  je (7.58) za  $v = 0$ , tj.

$$\partial^0 T_{00} = -\partial^k T_{k0} = -\nabla \cdot \vec{T}_0 = -\frac{\partial T_{10}}{\partial x} - \frac{\partial T_{20}}{\partial y} - \frac{\partial T_{30}}{\partial z}, \quad (7.70)$$

pokazuje da je vremenska promjena gustoće energije polja u nekoj točki jednaka zbroju triju komponente gustoće struje energije koja otiče iz te točke ( $-\frac{\partial T_{20}}{\partial y}$  je gustoća struje energije koja teče duž  $y$ -osi).

Na primjer, lako se vidi da je za jednodimenzioni kristal  $T_{10} = -\mu E \dot{\phi} \frac{\partial \phi}{\partial x}$ , -to je brzina toka gusto e energije dufl x-osi, jer je prema (7.6) i (7.7) sila na esticu kristala  $E \frac{\partial \phi}{\partial x}$ .

Potpuno analogno, zbog  $g_{0i} = 0$ , prema (7.56), tri komponente gusto e impulsa  $T_{0i}(x)$  polja  $\phi(x)$  su

$$T_{0i} = \frac{\partial L}{\partial(\partial^0 \phi)} \partial_i \phi = \pi \partial_i \phi, \quad (7.71)$$

pa je i-ta komponenta ukupnog impulsa polja  $P_i(t) = \int d^3x T_{0i}(x)$ . Tri veli ine  $T_{ki}(x)$  su komponente gusto e struja i-te komponente impulsa polja.

Identificirali smo fizikalni smisao svih 16 komponenti  $T_{\mu\nu}(x)$  tenzora energije-impulsa (7.55) polja  $\phi(x)$  opisanog Lagrangianom  $L = L(\phi, \partial^\mu \phi)$  i to:

$$T_{00}(x) \equiv H \text{ ó gusto a energije polja} = \frac{d\mathcal{E}}{d^3x},$$

$$T_{0i}(x) \text{ ó gusto a i-te komponente impulsa} = \frac{dP_i}{d^3x}$$

$$T_{k0}(x) \text{ ó k-ta komponenta gusto e struje energije}$$

$$T_{ki}(x) \text{ ó k-ta komponenta gusto e struje i-te komponente impulsa}$$

O igledno je da komponente tenzora energije-impulsa, tj. 16 veli ina  $T_{\mu\nu}(x)$  kompletno opisuju gusto u i tok energije i impulsa polja  $\phi(x)$  u svim to kama prostor-vremena  $x$ . [Naziv tenzor energije-impulsa, a ne tenzor energije i impulsa, dolazi iz relativisti ke fizike koja ujedinjuje energiju  $E$  i impuls  $\vec{p}$  u jedan 4-vektor  $\mathbf{p}^\mu \equiv (E, \vec{p})$  u prostoru  $M^4$ , analogan sa  $\mathbf{x}^\mu = (t, \vec{r})$ . U prostoru  $M^4$  je  $T_{\mu\nu}(x)$  stvarno tenzor drugog reda].

Na analogan, ali matemati ki kompliciraniji, na in mofle se pokazati veza prostornih rotacija i zakona o uvanja angularnog momenta. Rezultat je da za svako polje postoji antisimetri ni tenzor drugog reda  $M_{ij}(x)$  koji je gusto a angularnog momenta polja

$$M_{ij} = \text{ó} (x_i T_{j0} \text{ ó} x_j T_{i0}), \quad (7.72)$$

tako da je ukupni angularni moment  $M_{ij}(t)$  polja  $\phi(x)$  volumni integral  $M_{ij} = \int d^3x M_{ij}(x)$ . Zakon o uvanja angularnog momenta vrijedi za svako polje iji je tenzor (7.55) energije-impulsa simetri an, -to je skoro uvijek slu aj.



## 7.5 Jednadžbe gibanja u mehanici kontinuuma

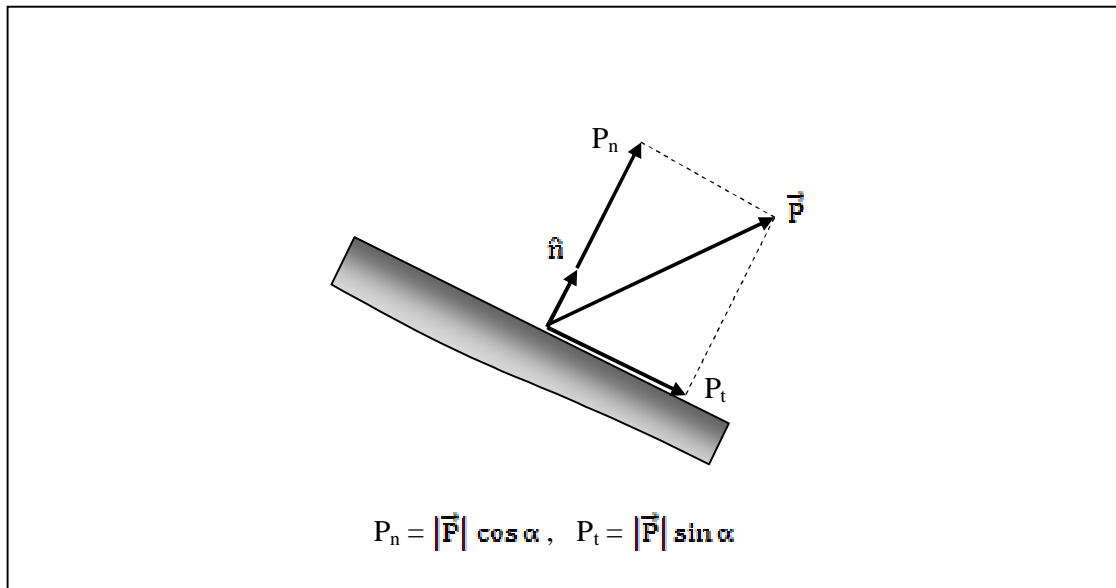
U mehanici kontinuuma se prave modeli za opis fizike različitih materijalnih tijela kao elastičnih ili plastičnih vrstih tijela, raznih tekućina i plinova, itd. Gustoća tijela može varirati u prostoru i vremenu i opisuje se skalarnim poljem  $\rho(x)$ . Opterećenjem takvih deformabilnih tijela smatramo djelovanje drugih tijela ili ostalog dijela kontinuuma. Opterećenja mogu biti površinska, ako sile djeluju samo na spoljašnju površinu ili volumna, ako sile djeluju na sve djelove tijela. Gustoća  $\vec{f}(x)$  volumnih sila koje djeluju na bilo koju točku unutar deformabilnog tijela definira se kao

$$\vec{f} = \frac{d\vec{F}}{dV} = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta\vec{F}}{\Delta V},$$

gdje je  $dV = d^3x$  element volumena tijela. Ako element unutarnjih (koje stvaraju drugi djelovi istog tijela) sila  $d\vec{F}$  djeluje na element površine  $ds$  s centrom u točki  $x$  unutar deformabilnog tijela, vektor naprezanja (napona)  $\vec{P}(x)$  u točki  $x$  materijala definira se kao

$$\vec{P} = \frac{d\vec{F}}{ds}.$$

Ako je  $\hat{n}$  jedinični vektor normale na element površine  $ds$  u točki  $x$ , tj.  $d\vec{s} = \hat{n} ds$ , vektor naprezanja  $\vec{P}$  u općem slučaju tvori kut  $\alpha$  s jediničnim vektorom elementa površine  $\hat{n}$ , kao na Slici 51.



Slika 51.

Okomita komponenta  $P_n$  naprezanja (normal stress) uzrokuje sile tlaka, a tangencijalna komponenta (shear stress)  $P_t$  uzrokuje sile smicanja na element površine.

U mehanici kontinuuma se devet prostornih komponenti gusto e struja impulsa  $T_{kj}(x)$  tenzora energije-impulsa [9 komponenti 3-dimentionog tenzora] nazivaju stres tenzor (tenzor naprezanja). Stres tenzor potpuno karakterizira svako deformabilno tijelo. Komponente stres tenzora su naprezanja koja mjere komponente unutarnjih sila tlaka i smicanja po jedinici površine koje djeluju na bilo koji element površine unutar deformabilnog tijela.

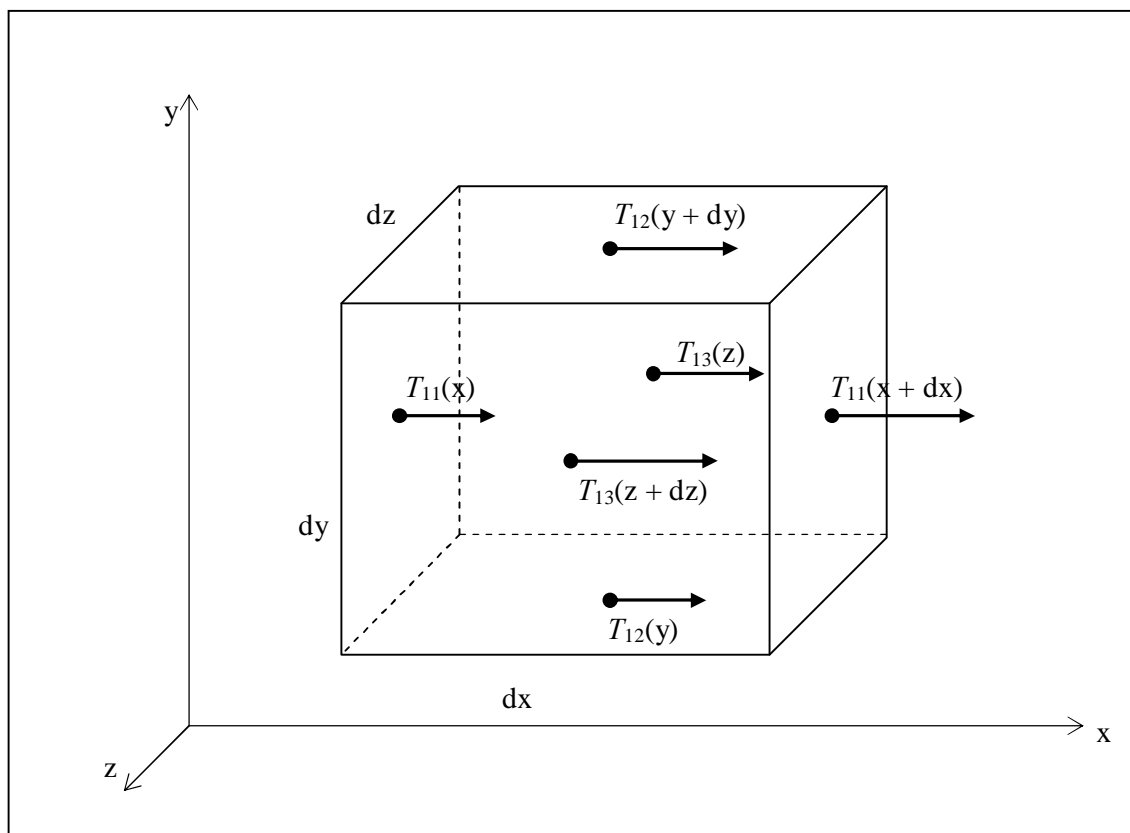
Ako na bilo koji infinitezimalni element površine  $d\vec{s}$  deformabilnog tijela djeluje element sile  $d\vec{F}$  vrijedi

$$d\vec{F} = \mathbf{T} \cdot d\vec{s}, \quad (7.73)$$

gdje je  $T(x)$  stres tenzor. Gornju tenzorsku jednačinu lakše je analizirati ako je prepisemo pomoću komponenti. Ako su komponente elementa sile  $d\vec{F} = dF_1 \hat{e}_1 = \hat{i} dF_1 + \hat{j} dF_2 + \hat{k} dF_3$ , tada (7.73) znači

$$dF_1 = T_{ji} ds^j = T_{1i} ds^i = T_{11} ds^1 + T_{21} ds^2 + T_{31} ds^3. \quad (7.74)$$

Zamislamo infinitezimalni element materijala kao paralelepiped volumena  $d^3x = dx dy dz$  ije su strane paralelne koordinatnim plohama kao na Slici 52.



Slika 52.

Na sredini svake od 6 strana elementarnog paralelopipeda predstavljene su vrijednosti x-komponenti odgovaraju ih gusto a struja impulsa koje stvaraju sile tlaka i smicanja na volumni element deformabilnog tijela unutar paralelopipeda. Ukupna sila na element volumena  $dx dy dz$  zavisi od vrijednosti površinskih sila na sve strane paralelopipeda. X-komponenta sila tlaka na strane paralelopipeda paralelne yz-ravnini je

$$[T_{11}(x + dx) - T_{11}(x)] dy dz = \frac{\partial T_{11}}{\partial x} dx dy dz, \quad (7.75)$$

dok je x-komponenta sila smicanja na strane paralelne xz-ravnini

$$[T_{12}(y + dy) - T_{12}(y)] dx dz = \frac{\partial T_{12}}{\partial y} dx dy dz, \quad (7.76)$$

a, x-komponenta sila smicanja na strane paralelne xy-ravnini je

$$[T_{13}(z + dz) - T_{13}(z)] dx dy = \frac{\partial T_{13}}{\partial z} dx dy dz. \quad (7.77)$$

X-komponenta ukupne površinske sile na svih 6 strana paralelopipeda po jedinici volumena jednaka je

$$\frac{\partial T_{11}}{\partial x} + \frac{\partial T_{12}}{\partial y} + \frac{\partial T_{13}}{\partial z} = \frac{\partial T_{11}^*}{\partial x} + \frac{\partial T_{21}^*}{\partial y} + \frac{\partial T_{31}^*}{\partial z} = \partial^k T_{k1}^* = (\nabla \cdot T^*)_1, \quad (7.78)$$

gdje je  $T^*$  transponirani stres tenzor ( $T^*_{ij} = T_{ji}$ ), a divergencija stres tenzora je

$$\nabla \cdot T = (\partial^k T_{ki}^*) \mathbf{e}^i. \quad (7.79)$$

U općem slučaju na elementarni paralelopiped može djelovati još i volumna sila (kao težina, na primjer) gusto  $\vec{f}$  (na element mase  $dm = \rho d^3x$  djeluje element sile  $d\vec{F} = \vec{f} d^3x$ , gdje je  $\rho$  gustoća tijela).

II Newtonov zakon kaže da je x-komponenta ukupne sile jednaka prvoj vremenskoj derivaciji x-komponente impulsa, pa za element  $d^3x$  volumena deformabilnog tijela dobijamo jednačinu gibanja

$$f_x d^3x + \left( \frac{\partial T_{11}^*}{\partial x} + \frac{\partial T_{21}^*}{\partial y} + \frac{\partial T_{31}^*}{\partial z} \right) d^3x = \rho \frac{dv_x}{dt} d^3x,$$

tj.

$$f_x + (\nabla \cdot T^*)_x = \rho \frac{dv_x}{dt}, \quad (7.80)$$

što se može zapisati u obliku parcijalne diferencijalne tenzorske jednačine koja vrijedi u svakom inercijalnom sustavu referencije

$$\vec{f} + \nabla \cdot T^* = \rho \dot{\vec{v}}. \quad (7.81)$$

Na primjer, u prvoj aproksimaciji voda je idealna tekućina. Za takav materijal gustoća je konstantna (nestlačiva tekućina) i stres tenzor je jednostavno

$$\boldsymbol{\tau} = \begin{bmatrix} p & 0 & 0 \\ 0 & p & 0 \\ 0 & 0 & p \end{bmatrix}.$$

U takvoj tekućini je prema (7.74)

$$dF_i = p \delta_{ij} ds^j = p ds_i,$$

što znači da je vektor naprezanja (napona) okomit na svaku površinu tekućine  $\vec{F}(\mathbf{x}) = p \hat{\mathbf{n}}$ , tj. unutar idealne tekućine nema sila smicanja.

Iz ovih naznaka i primjera se vidi da se mehanika sustava čestica može proširiti i na mehaniku kontinuuma, tj. klasičnu teoriju polja. Detaljnije razmatranje tih teorija prelazi okvire ovog kolegija.

## Popis rješениh primjera:

### 2. Lagrangeov formalizam

<u>Primjer 1.</u> Gibanje estice po sferi radijusa R.	Str. 38
<u>Primjer 2.</u> Gibanje dviju estica spojenih krutim –tapom po horizontalnoj podlozi.	Str. 39
<u>Primjer 3.</u> Kotrljanje diska radijusa R bez klizanja po horizontalnoj podlozi.	Str. 41
<u>Primjer 4.</u> Lorentzova sila	Str. 46
<u>Primjer 5.</u> Lagrangeovi multiplikatori	Str. 47
<u>Primjer 6.</u> Ekvivalentnost Lagrangeove i Newtonove formulacije mehanike.	Str. 49
<u>Primjer 7.</u> Matemati ko njihalo	Str. 49
<u>Primjer 8.</u> Cikloidno njihalo	Str. 53

### 3. Hamiltonov formalizam

<u>Primjer 1.</u> Brahistohrona krivulja (gr ki: brachys ó kratak; chronos ó vrijeme, trajanje)	Str. 63
<u>Primjer 2.</u> Hamiltonove jednadfbе za esticu na koju djeluje konzervativna sila.	Str. 72
<u>Primjer 3.</u> Hamiltonian linearnog harmoni kog oscilatora.	Str. 72
<u>Primjer 4.</u> Hamiltonian estice u elektromagnetskom polju.	Str. 73
<u>Primjer 5.</u> Kanonske transformacije	Str. 79
<u>Primjer 6.</u> Poissonove zagrade komponenti angularnog momenta.	Str. 82
<u>Primjer 7.</u> Hamilton-Jacobieva jednadflba i kvantna mehanika.	Str. 85
<u>Primjer 8.</u> Hamilton-Jacobieva jednadflba za slobodnu esticu i jednodimenzioni LHO.	Str. 85

### 4. Centralne sile

<u>Primjer 1.</u> Elasti no raspr-enje krutih kugli.	Str. 113
<u>Primjer 2.</u> Rutherfordovo raspr-enje u pozadinsku hemisferu.	Str. 118

### 5. Gibanje krutog tijela

<u>Primjer 1.</u> Tenzor inercije homogenog –upljeg valjka.	Str. 126
<u>Primjer 2.</u> Tenzor inercije dvije identi ne homogene spleljenje kugle.	Str. 127
<u>Primjer 3.</u> Fizikalno njihalo	Str. 128
<u>Primjer 4.</u> Dijagonalizacija tenzora inercije.	Str. 129

<u>Primjer 5.</u> Kotrljanje homogenog $\omega$ -upljeg valjka.	Str. 138
<u>Primjer 6.</u> Slobodno gibanje simetri nog zvrka.	Str. 139
<u>Primjer 7.</u> Slobodno gibanje simetri nog zvrka oko jedne fiksne to ke.	Str. 140
<u>Primjer 8.</u> Gibanje te-kog simetri nog zvrka oko jedne fiksne to ke.	Str. 142

## **6. Male oscilacije**

<u>Primjer 1.</u> Svojstveni problem nedegerirane matrice.	Str. 149
<u>Primjer 2.</u> Svojstveni problem degenerirane matrice.	Str. 151

## Literatura

1. Finkelstein R. J., **Nonrelativistic mechanics**, W. A. Benjamin, 1973
2. Goldstein H., Poole C. & Safko J., **Classical Mechanics**, 3rd edition, Benjamin Cummings, 2002.
3. Halliday D. & Resnick R., **Physics**, 6th edition, John Wiley & Sons, 2001.
4. Jackson J. D., **Classical Electrodynamics**, 3rd edition, John Wiley & Sons, 1998.
5. Landau L. D. & Lifshitz E. M., **Mechanics**, 3th edition, Pergamon Press , 1976.
6. Mušicki M., **Teorijska mehanika**, Nau na knjiga, 1980.
7. Rindler W., **Introduction to Special Relativity**, Oxword University Press, 1982.
8. Scheck F., **Mechanics**, Springer-Verlag, 1990.
9. Supek I., **Teorijska fizika i struktura materije**, 6. izdanje, Tiskarska knjiga, 1992.
10. Starzhinskii V. M., **An Advanced Course of Theoretical Mechanics**, Mir Publishers 1982.
11. Tipler P. A. & Llewellyn R. A., **Modern Physics**, 4th edition, W. H. Freeman and Co., 2003.
12. Wachter A. & Hoerber H., **Compendium of Theoretical Physics**, Springer, 2006.
13. Alfrevi I., **Uvod u tenzore i mehaniku kontinuuma**, Golden marketing, 2003.