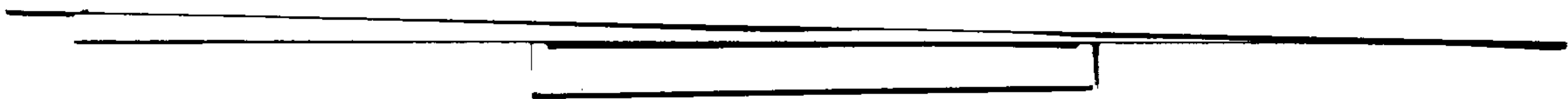


VI sedmica nastave
- predavanja sa primerima

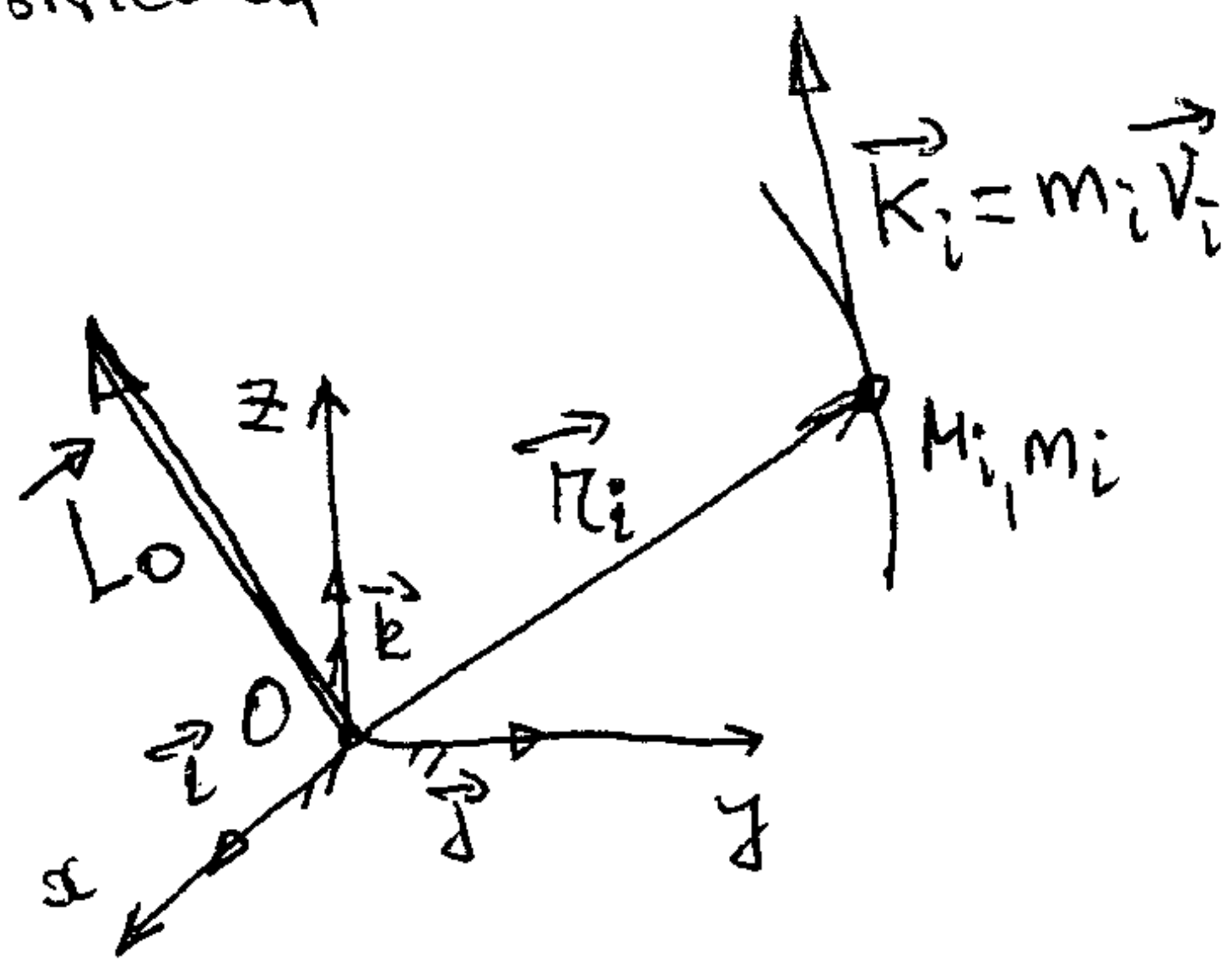


6. Zakon o promjeni momenta količina kretanja sistema

6.1 Moment količina kretanja sistema

(glavni moment),
Momentom količina kretanja sistema, ili kinetičkim momentom za nepokretnu tačku O naziva se veličina \vec{L}_O , koja je jednaka vektorskoj zbilu momenata količina kretanja svih tačaka sistema u odnosu na tu tačku:

$$\vec{L}_O = \sum \vec{L}_{O_i} = \sum \vec{M}_O m_i \vec{v}_i = \sum \vec{r}_i \times m_i \vec{v}_i \quad (1)$$



Za inercijalni koordinatni sistem $Oxyz$, gornja relacija se svodi na

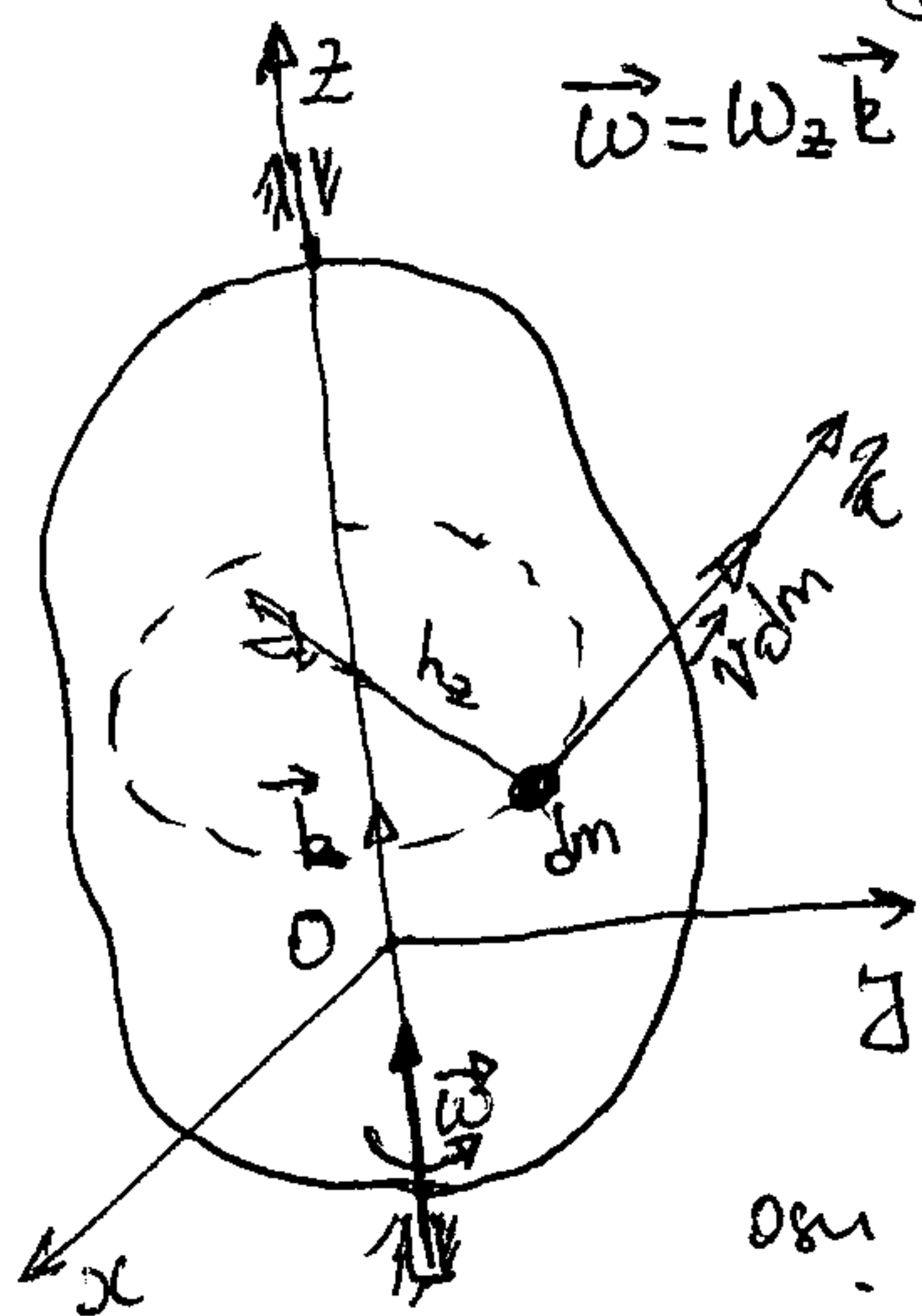
$$\vec{L}_O = \sum m_i \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ x_i & y_i & z_i \\ \dot{x}_i & \dot{y}_i & \dot{z}_i \end{vmatrix}$$

pa su projekcije kinetičkog momenta sistema na ose x, y, z , tj. momenti količina kretanja za te ose:

$$L_x = \sum m_i (y_i \dot{z}_i - z_i \dot{y}_i), \quad L_y = \sum m_i (z_i \dot{x}_i - x_i \dot{z}_i), \quad L_z = \sum m_i (x_i \dot{y}_i - y_i \dot{x}_i), \quad (2)$$

jer je $\vec{L}_O = L_x \vec{i} + L_y \vec{j} + L_z \vec{k}$.

Pz. Kinetički moment krutog tijela koje se obzice, za dotnu osu.



$$dL_z = L_z(dm) = M_z \dot{\phi} dm = h_z \cdot (h_z \omega_z) dm$$

$$L_z = \int h_z^2 \omega_z dm = \omega_z \int h_z^2 dm = J_z \omega_z$$

$$\boxed{L_z = J_z \omega_z} \quad (3)$$

Moment količine kretanja tijela, koje se obzice, za dotnu osu jednak je proizvod iz momenta inercije tijela za tu osu i projekcije ugaone brzine tijela na dotnu osu.

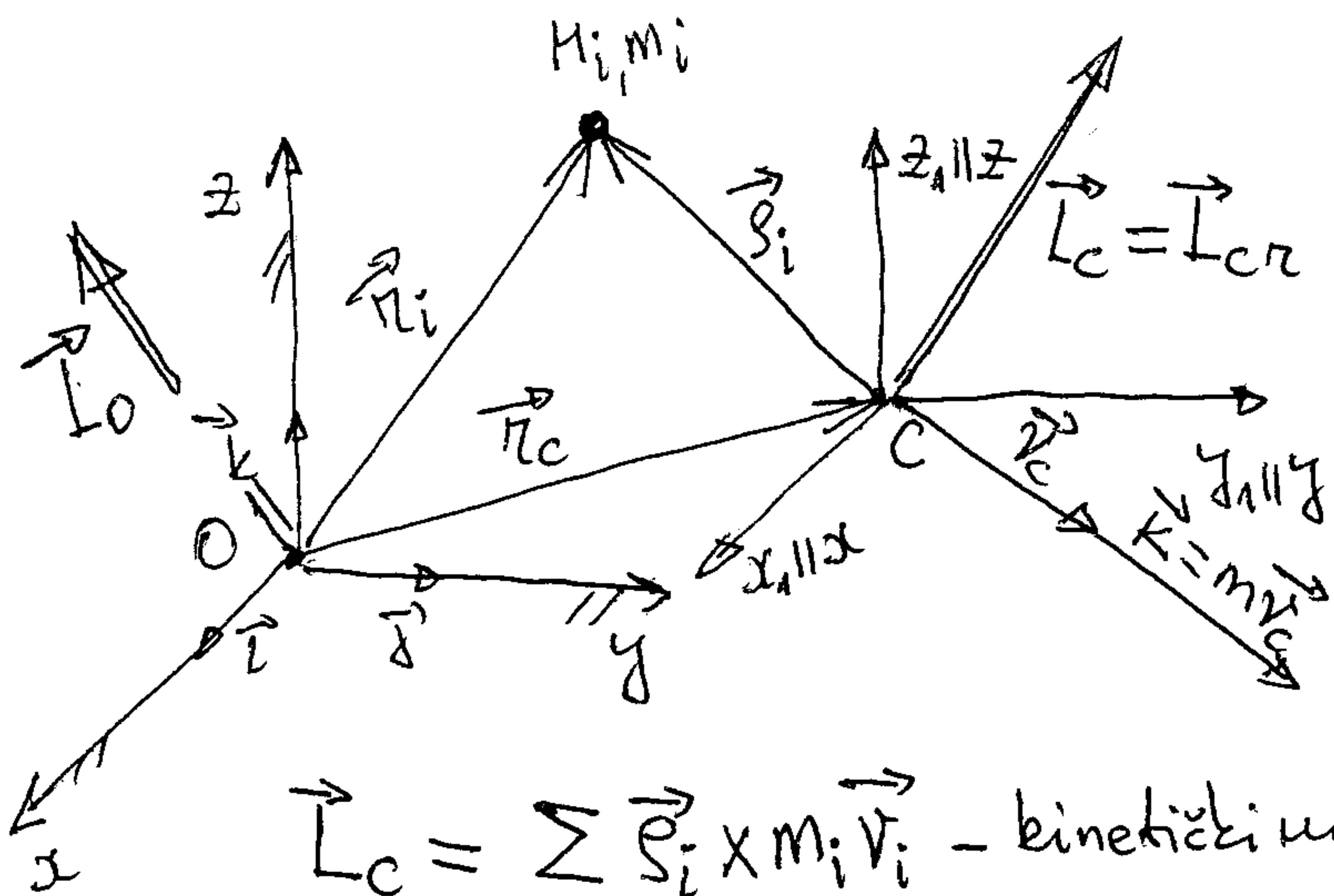
N: Osim projekcije L_z kinetički moment \vec{L}_O ima i projekcije L_x i L_y , koje su uopštem dužiceju različite od nule, i biće obrađene u odjeljenju 6.2.

Pozmotrajmo sada kretanje datog sistema tako u odnosu na nepokretni (inercijalni) koordinatni sistem, tako i u odnosu na translatorno pokretni koordinatni sistem vezan za centar inercije $C(x_1, y_1, z_1)$. Položaj proizvoljne tačke M_i u pokretnom koordinatnom sistemu, obziceju je vektorski položaja \vec{S}_i . Dčigledno su:

$$\vec{r}_i = \vec{r}_c + \vec{S}_i \quad (4)$$

$$\vec{v}_i = \vec{v}_c + \vec{v}_{iz} \quad (5)$$

gdje je \vec{v}_i apsolutna, a $\vec{v}_{iz} = \dot{\vec{S}}_i$ relativna brzina tačke M_i , dok je \vec{v}_c apsolutna brzina centra inercije (prenosna brzina).



$\vec{L}_c = \sum \vec{r}_i \times m_i \vec{v}_i$ - kinetički moment apsolutnih kretanja za centar inercije

$$\vec{L}_c \stackrel{(5)}{=} \underbrace{\left(\sum m_i \vec{r}_i \right) \times \vec{v}_c}_{= m \vec{r}_c} + \underbrace{\sum \vec{r}_i \times m_i \vec{v}_i^r}_{= \vec{L}_{cr} - \text{kinetički moment relativnih kretanja za centar inercije}}$$

$$\rightarrow \vec{L}_c = \vec{L}_{cr} \quad (6)$$

Daće, kinetički moment apsolutnih kretanja za centar inercije jednak je kinetičkom momentu relativnog kretanja za tačku C. Pri tome se pod relativnim kretanjem podrazumijeva kretanje u odnosu na translatorno potretni koordinatni sistem vezan za centar inercije.

S druge strane, ako u (1) unesemo vezu (4), dobijamo

$$\vec{L}_0 = \vec{r}_c \times \sum m_i \vec{v}_i + \sum \vec{r}_i \times m_i \vec{v}_i$$

a pošto je $\sum m_i \vec{v}_i = \vec{K} = m \vec{v}_c$ - količina ^{apsolutnog} kretanja i $\sum \vec{r}_i \times m_i \vec{v}_i = \vec{L}_c$, to je

$$\vec{L}_0 = \vec{L}_c + \vec{r}_c \times \vec{K}$$

$$\text{ili } \vec{L}_0 = \vec{L}_c + \vec{r}_c \times m \vec{v}_c, \text{ odnosno, } \vec{L}_0 = \vec{L}_{cr} + \vec{M}_0 m \vec{v}_c \quad (7)$$

Ako projiciramo (7) na nepotretne ose Ox, Oy, Oz , dobijemo

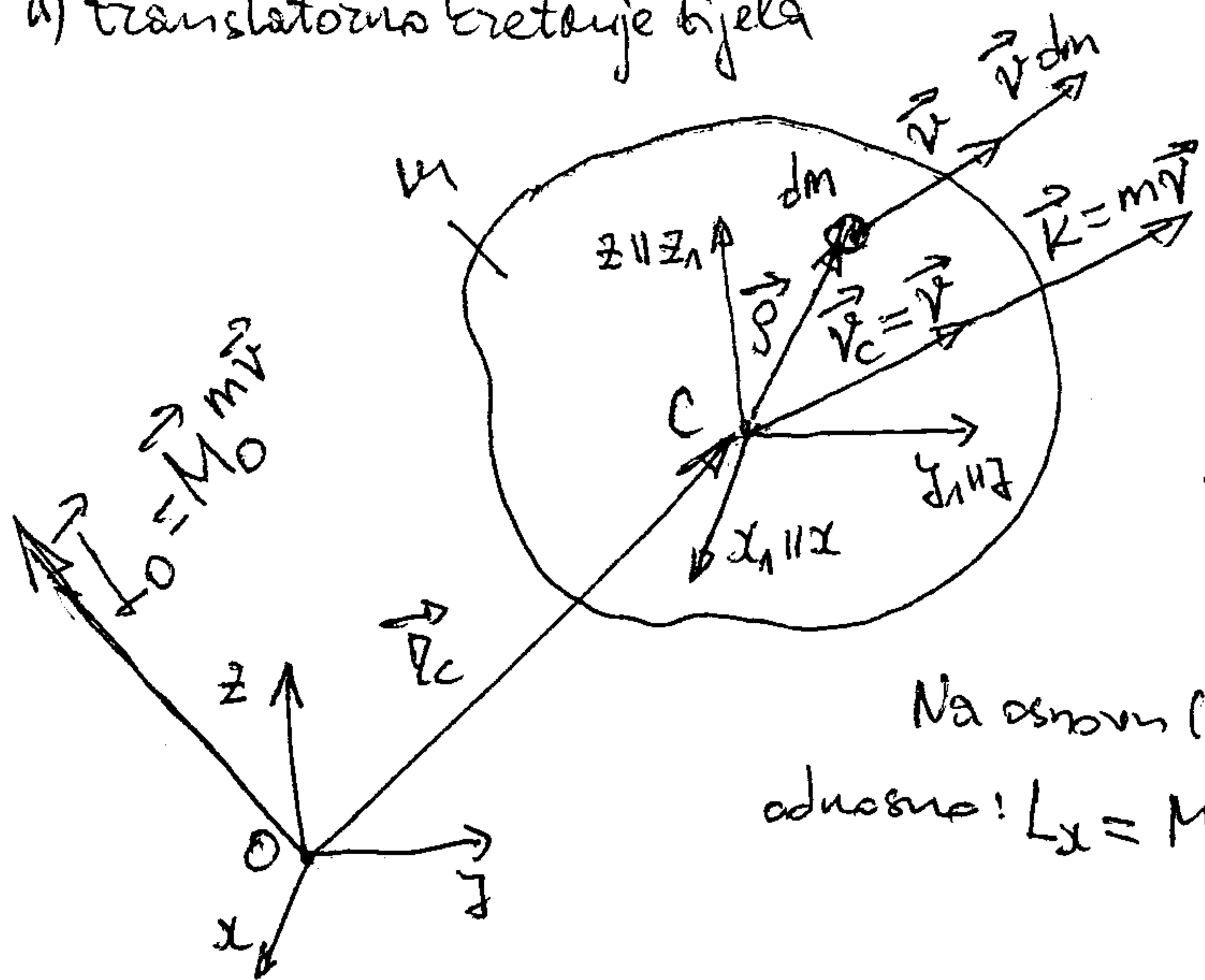
$$L_x = L_{cx12} + M_{0x} m v_c, \quad L_y = L_{cy12} + M_{0y} m v_c, \quad L_z = L_{cz12} + M_{0z} m v_c \quad (8)$$

Prema tome, moment količina apsolutnog kretanja za nepotretnu tačku O, \vec{L}_0 , jednak je zbiru kinetičkog momenta relativnog kretanja za centar inercije i momenta količine kretanja centra inercije sistema za pol O, pod pretpostavkom da je u centru inercije skoncentrisana cjelovita masa sistema.

Relacija (7), odnosno (8), često se primjenjuje u dinamici krutog tijela.

6.2 Kinetički moment brzog tijela

a) translatorno kretanje tijela

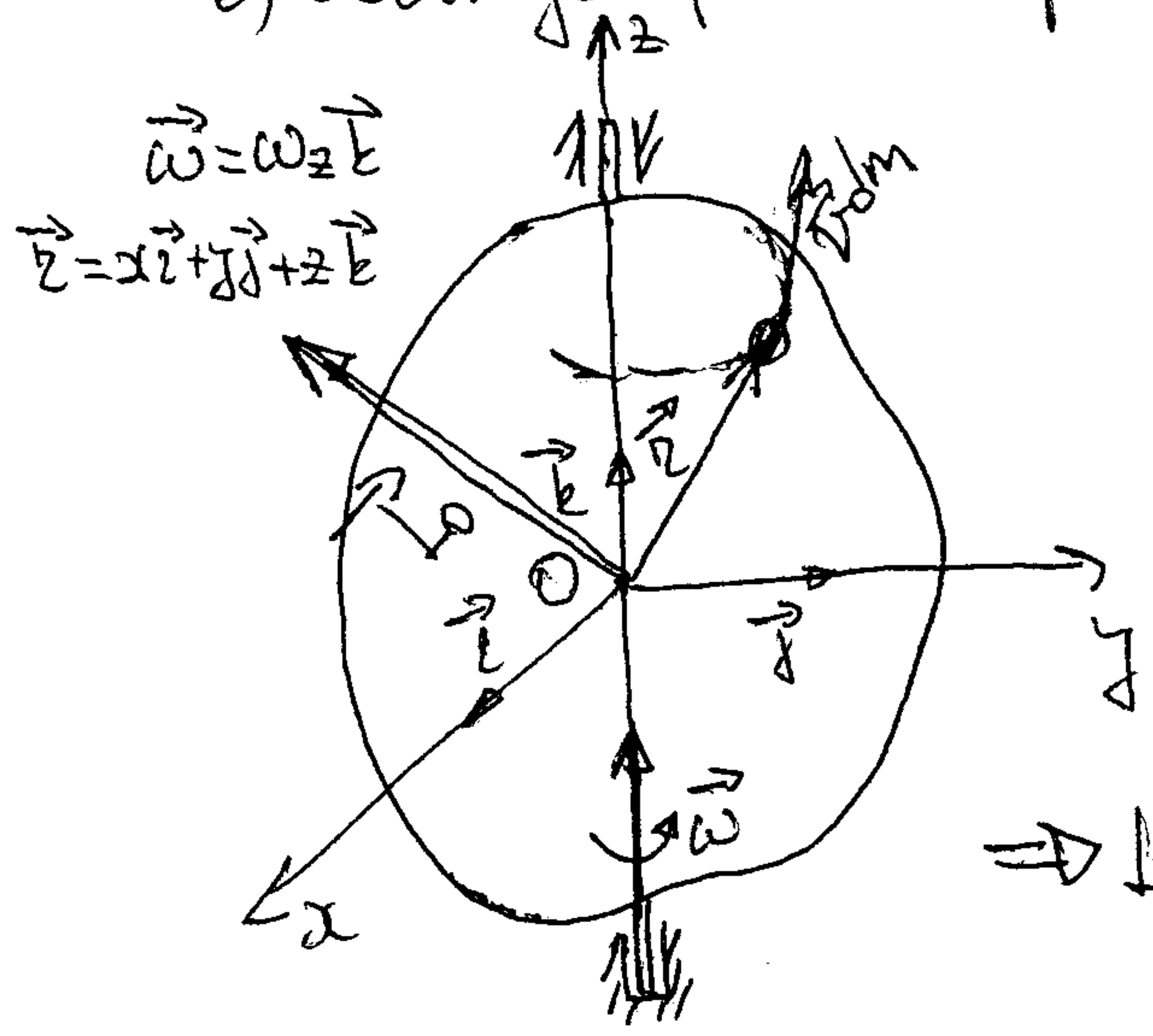


Brzine svih tačaka tijela su iste, $\vec{v} = \vec{v}_c$, pa su relativne brzine tačaka tijela u odnosu na translatorno potražni koordinatni sistem C, x_1, y_1, z_1 (koji se kreće ne isti način kao i tijelo) jednake nuli, tj. $\vec{v}_r = \vec{v} - \vec{v}_c = 0$.

$$\vec{L}_c = \vec{L}_{cr} = \int_{(M)} \vec{r} \times \vec{v}_r dm = 0$$

Na osnovu (6.1.7) je $\vec{L}_0 = \vec{M}_0 \vec{v}_c = \vec{r}_c \times M \vec{v}_c$, odnosno: $L_x = M v_{cy}$, $L_y = -M v_{cx}$, $L_z = M v_{cx} v_{cy}$

b) obrtanje tijela oko nepokretne osi



$$\vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{r}$$

$$\vec{L}_0 = \int_{(M)} \vec{r} \times \vec{v} dm = \int_{(M)} \vec{r} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}) dm$$

$$[\vec{A} \times (\vec{B} \times \vec{C}) = \vec{B}(\vec{A} \cdot \vec{C}) - \vec{C}(\vec{A} \cdot \vec{B})]$$

$$\vec{r} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}) = \vec{\omega} r^2 - \vec{r}(\vec{r} \cdot \vec{\omega}) = \omega_z (x^2 + y^2) \vec{k} - \omega_z xz \vec{i} - \omega_z yz \vec{j}$$

$$\Rightarrow L_x = \vec{L}_0 \cdot \vec{i} = -\omega_z \int_{(M)} xz dm = -J_{xz} \omega_z$$

$$L_y = \vec{L}_0 \cdot \vec{j} = -\omega_z \int_{(M)} yz dm = -J_{yz} \omega_z, \quad L_z = \vec{L}_0 \cdot \vec{k} = \omega_z \int_{(M)} (x^2 + y^2) dm = J_z \omega_z$$

$\vec{L}_0 = L_x \vec{i} + L_y \vec{j} + L_z \vec{k}$, gdje su kinetički momenti za pojedine ose:

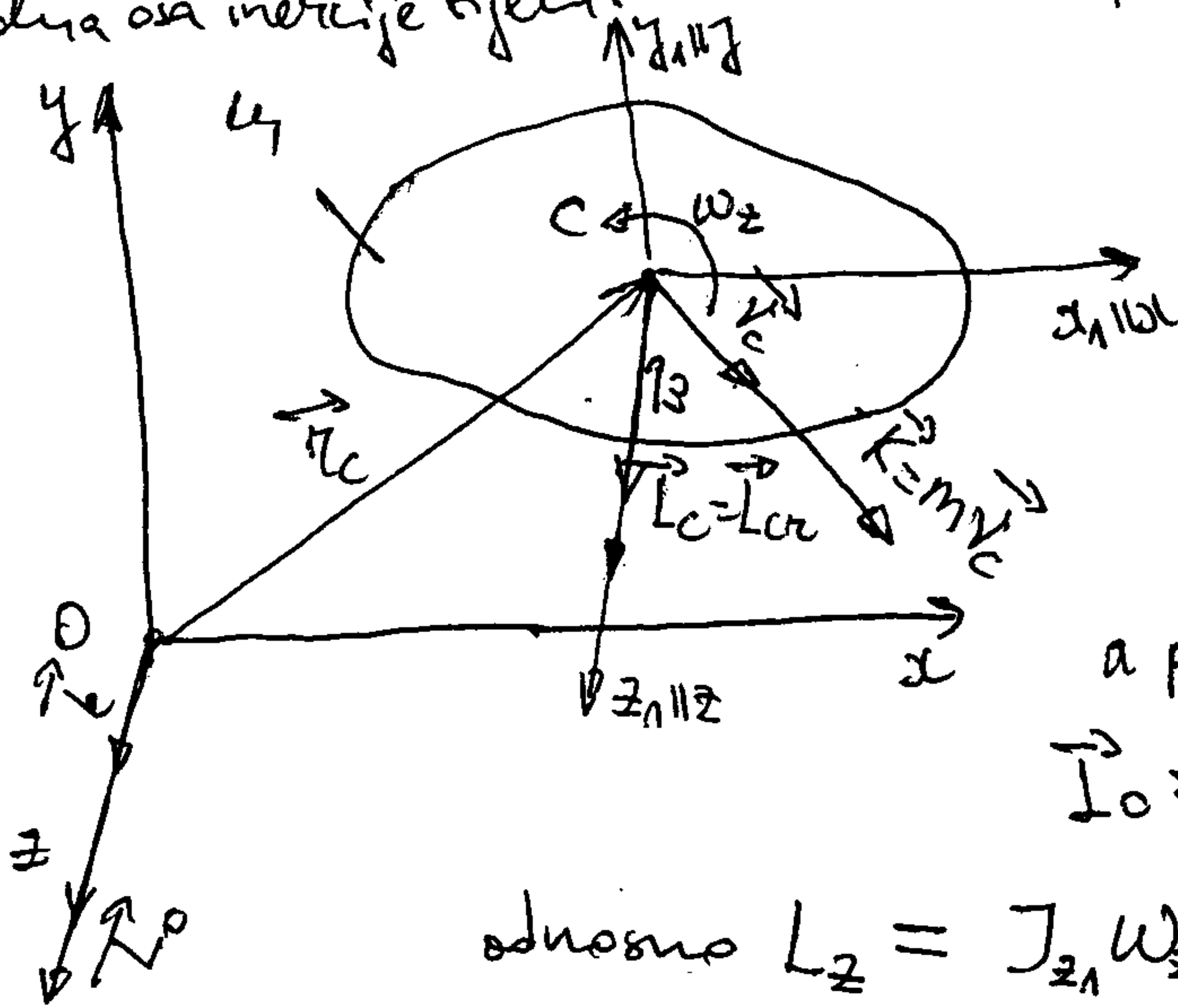
$$L_x = -J_{xz} \omega_z, \quad L_y = -J_{yz} \omega_z, \quad L_z = J_z \omega_z \quad (1)$$

N: U prethodnim izvođenjima os koordinatnog sistema mogu biti tako nepokretne kao i potražne.

Vektor \vec{L}_0 nema pravac obrtne ose (vektor ugaone brzine). Samo onda kada je $J_{xz} = J_{yz} = 0$, tj. kada je obrtna osa glavna osa inercije tijela, bice $\vec{L}_0 = L_z \vec{k} = J_z \vec{\omega}$ i taj vektor \vec{L}_0 bice usmjeren duž obrtne ose.

c) ravno kretanje tijela

Poznato je iz kinematike da je ravno kretanje točvo kretanje tijela pri tome se sve njegove tačke kreću paralelno prema nekoj nepodređenoj ravni. Ta ravan se zove ravan kretanja i kretanje tijela se svodi na kretanje ravne figure u toj ravni. Pretpostavimo da je ODT ravan kretanja i da je ona ravan materijalne simetrije tijela. Tada centar inercije C tijela leži u toj ravni, a osa koja prolazi kroz tačku C i upravna je na ravni kretanja je glavna centralna osa inercije tijela. Razložimo kretanje tijela na translatorno određeno kretanje centra inercije C i na rotaciono kretanje u odnosu na centar inercije, koje je, masom dužinu, određeno oko ose koja prolazi kroz tačku C, a normalna je na ravan kretanja (osa z1).



Na osnovu (6.2.1) biće

$$\vec{L}_c = \vec{L}_{c1} = J_{z1} \omega_z \vec{k} = J_{z1} \vec{\omega}$$

a prema (6.1.7):

$$\vec{L}_0 = J_{z1} \vec{\omega} + M_0 \vec{v}_C$$

$$\text{odnosno } L_z = J_{z1} \omega_z + M_z v_C$$

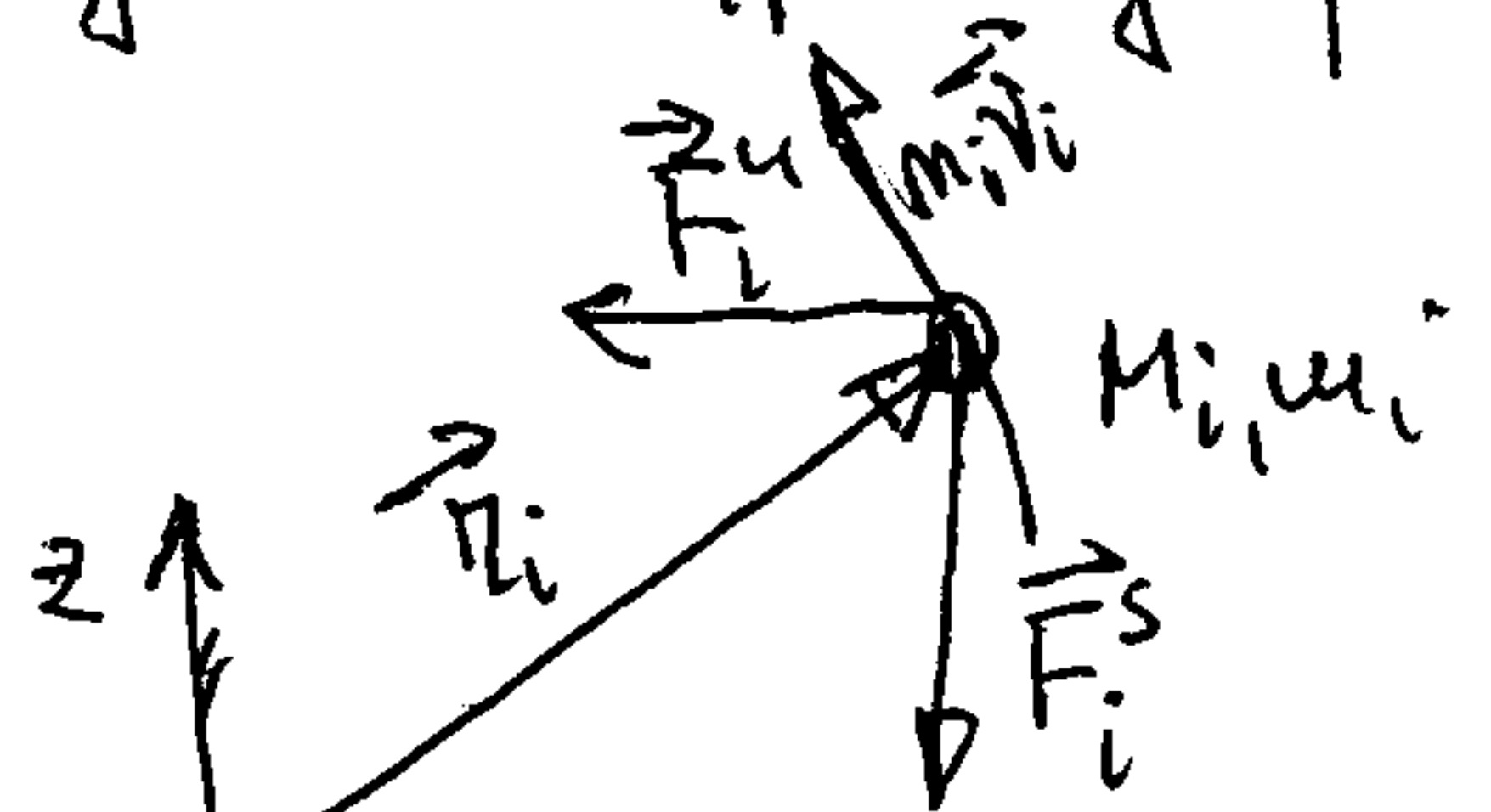
Napomena 1: Umjesto J_{z1} obično se piše J_{Cz} ili, još češće, samo J_C .

Napomena 2: Ukoliko ravan kretanja ODT ne bi bila ravan materijalne simetrije to bi kinetički moment \vec{L}_c imao komponente po x_1 i y_1 osi (v. 6.2.1).

6.3 Zakon o promjeni momenta količina kretanja

Zakon o promjeni momenta količina kretanja materijalne tačke, primijenjen na tačku M_i , mase m_i , iz datog sistema glasi

$$\frac{d\vec{L}_{0i}}{dt} = \vec{M}_0^{\vec{F}_i^s} + \vec{M}_0^{\vec{F}_i^u}$$



gdje su \vec{F}_i^s i \vec{F}_i^u rezultante svih spoljašnjih i unutrašnjih sila, koje djeluju na datu tačku. Ako postavimo ovakve jednačine za svaku tačku sistema, a zatim sve te jednačine saberaimo, dobićemo

$$\frac{d}{dt} (\sum \vec{L}_{0i}) = \sum \vec{M}_0^{\vec{F}_i^s} + \sum \vec{M}_0^{\vec{F}_i^u}$$

$\vec{L}_0 = \vec{M}_0^s = \vec{M}_0^u$

glavni moment unutrašnjih sila je jednak nuli (v. odjeljak 1)

odnosno

$$\boxed{\frac{d\vec{L}_0}{dt} = \vec{M}_0^s} \quad (1)$$

Dobijena relacija izražava zakon o promjeni momenta količina kretanja sistema: Izvod po

vremenu momenta količine kretanja sistema za neku nepokretnu tačku jednak je glavni moment spajanih sila (vektorskom zbiru momenata svih spajanih sila) za istu tačku.

Vektorskoj jednačini (1) odgovaraju tri skalarne jednačine u obliku

$$\left. \begin{aligned} \frac{dL_x}{dt} &= M_x^s = \sum M_x^{\vec{F}_i^s} \\ \frac{dL_y}{dt} &= M_y^s = \sum M_y^{\vec{F}_i^s} \\ \frac{dL_z}{dt} &= M_z^s = \sum M_z^{\vec{F}_i^s} \end{aligned} \right\} (1')$$

koje izražavaju zakon o promjeni momenta količine kretanja sistema za odgovarajuće nepokretne osi. Izvod po vremenu kinetičkog momenta sistema za neku nepokretnu os, jednak je zbiru momenata svih spajanih sila za tu os.

Iz dokazanog zakona proizilaze sljedeće važne posledice:

- 1) Unutrašnje sile ne utiču direktno na promjenu kinetičkog momenta.
- 2) Zakon o održanju momenta količine kretanja.

Alto je $\vec{M}_0^s = 0 \xrightarrow{(1)} \vec{L}_0 = \text{const}$

Kada je glavni moment spajanih sila za neku nepokretnu tačku jednak nuli, onda je moment količine kretanja sistema za istu tačku konstantan (i po pravcu i po intenzitetu).

- 3) Zakon o održanju kinetičkog momenta za os.

Alto je $\vec{M}_0^s \neq 0, M_x^s = 0 \xrightarrow{(1)'} L_x = \text{const}$

Kada je zbir momenata svih spajanih sila, koje djeluju na sistem, za neku nepokretnu os jednak nuli, onda je kinetički moment za tu os konstantan.

Relacije (1) i (1') izvedene su za nepokretni (inercijalni) koordinatni sistem $Oxyz$. Važno je primijetiti da one, upotrebom istih oblika, važe i za translatorno pokretni koordinatni sistem vezan za centar inercije sistema C u xyz_1 . Zbog toga, polazeći od relacije (6.1.7), imamo

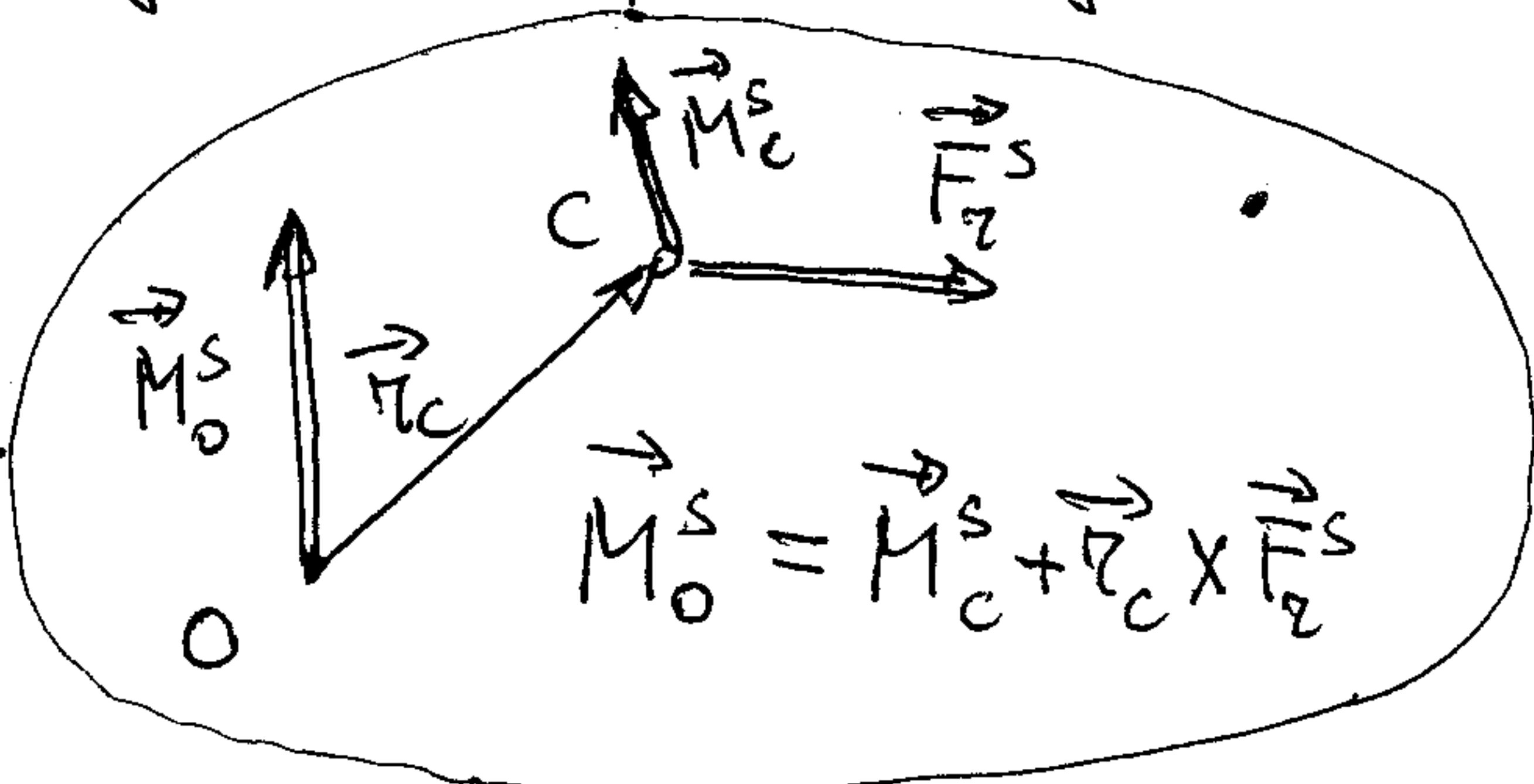
$$\frac{d\vec{L}_0}{dt} = \frac{d\vec{L}_C}{dt} + \vec{r}_C \times m \vec{v}_C + \vec{r}_C \times m \vec{a}_C$$

a pošto je, na osnovu zakona o kretanju centra inercije, $m \vec{a}_C = \vec{F}_z^s$, to iz (1) slijedi

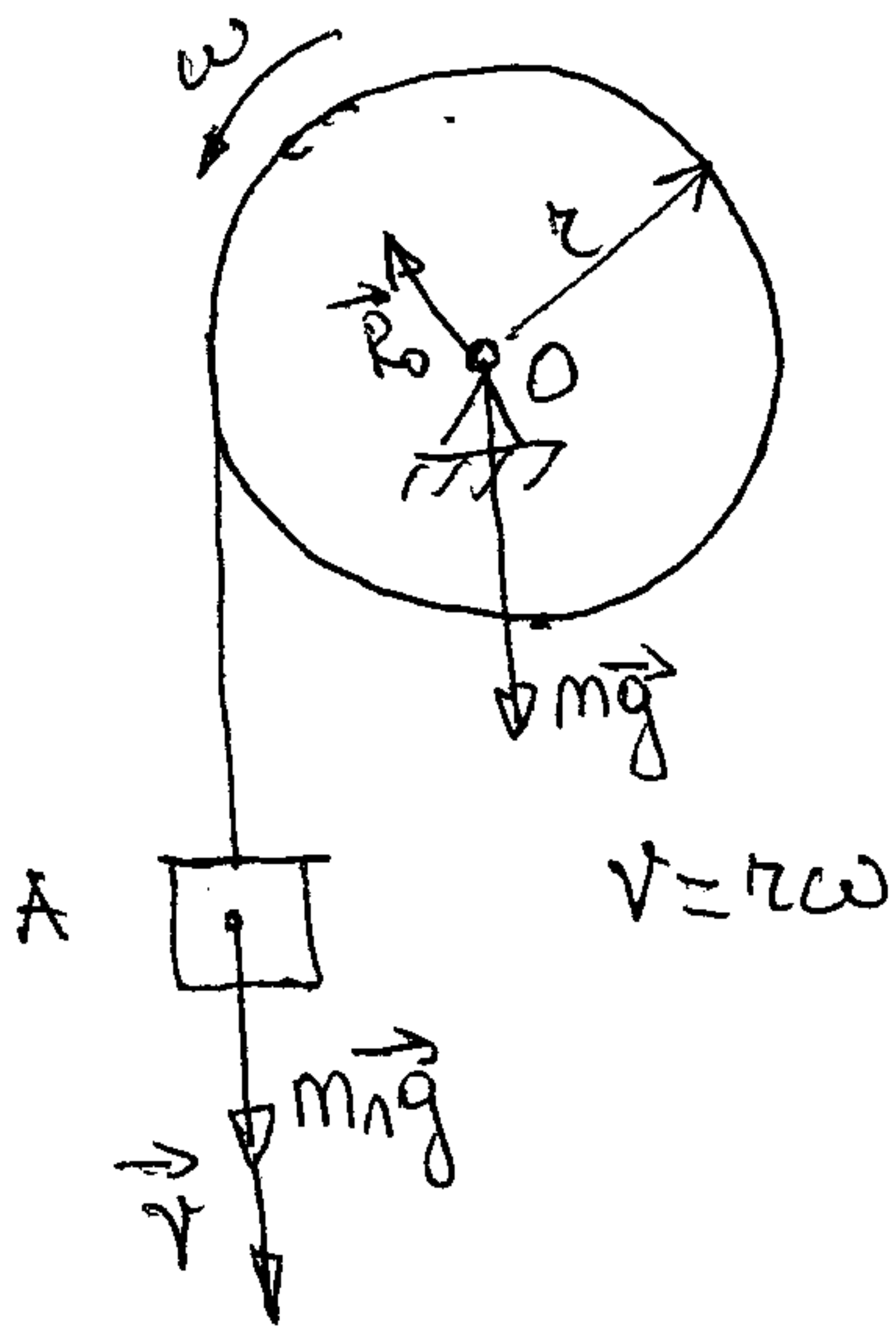
$$\frac{d\vec{L}_C}{dt} = \vec{M}_0^s - \vec{r}_C \times \vec{F}_z^s = \vec{M}_C^s$$

odnosno

$$\boxed{\frac{d\vec{L}_C}{dt} = \vec{M}_C^s} \quad (2)$$



R. Na kotur, koji se može smatrati homogenim cilindrom mase m i poluprečnika r , namotan je konopac na čijem je kraju A obješen teret mase m_1 . Zanemarujemo masu konopca i trenje u ležištu, odrediti ugaono ubrzanje kotura pri vertikalnom spuštanju tereta. Konopac smatrati nerastegljivim.



Spoljnje sile: $m_1\vec{g}$, $m\vec{g}$, \vec{R}_0
 Ako primijenimo zakon o promjeni kinetičkog momenta za os O , bide

$$\frac{dL_O}{dt} = M_O^{m_1\vec{g}} + M_O^{m\vec{g}} + M_O^{\vec{R}_0}$$

$$L_O = L_O^{(m)} + L_O^{(m_1)} = \left(\frac{m}{2} + m_1\right)r^2\omega$$

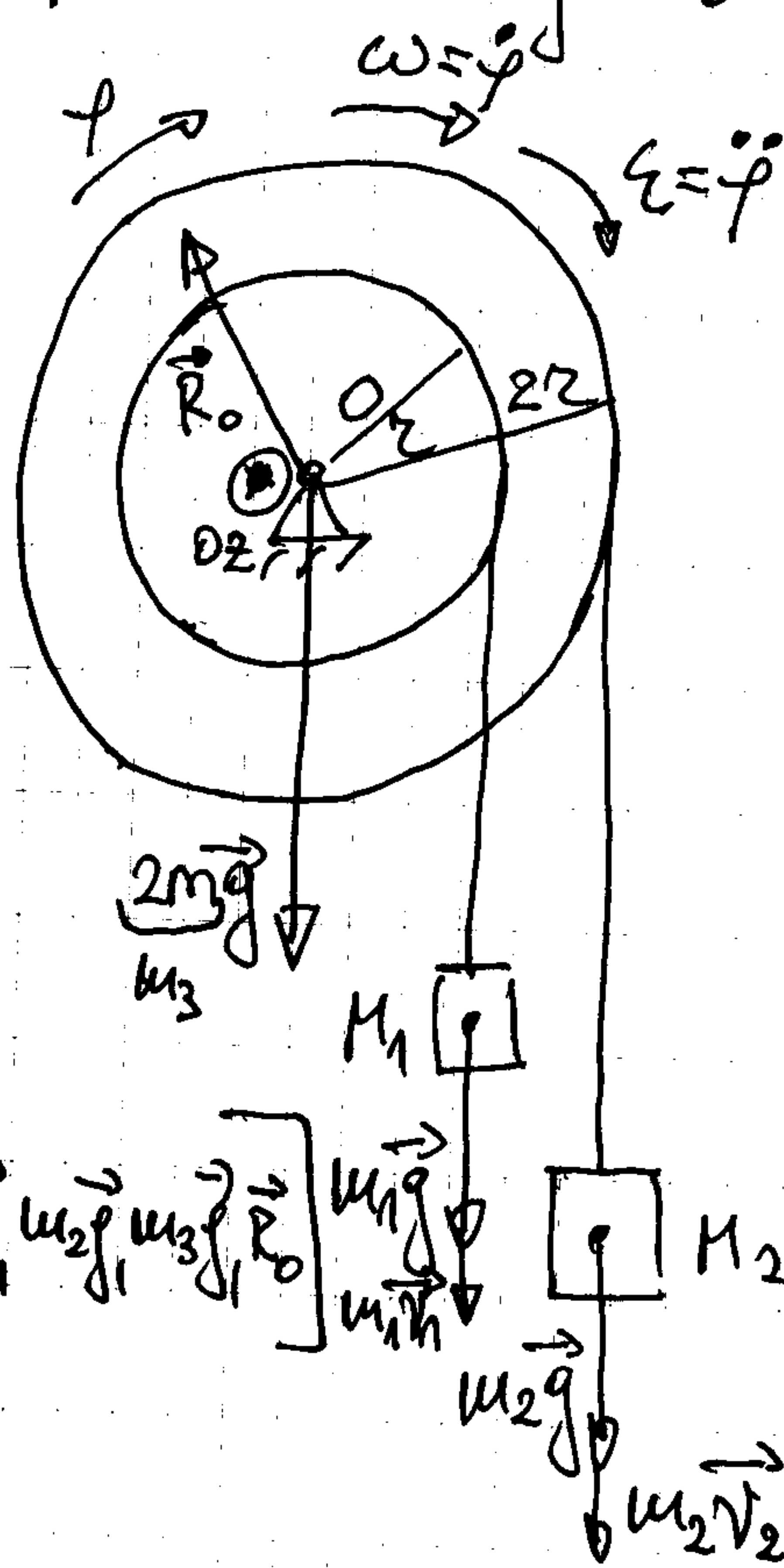
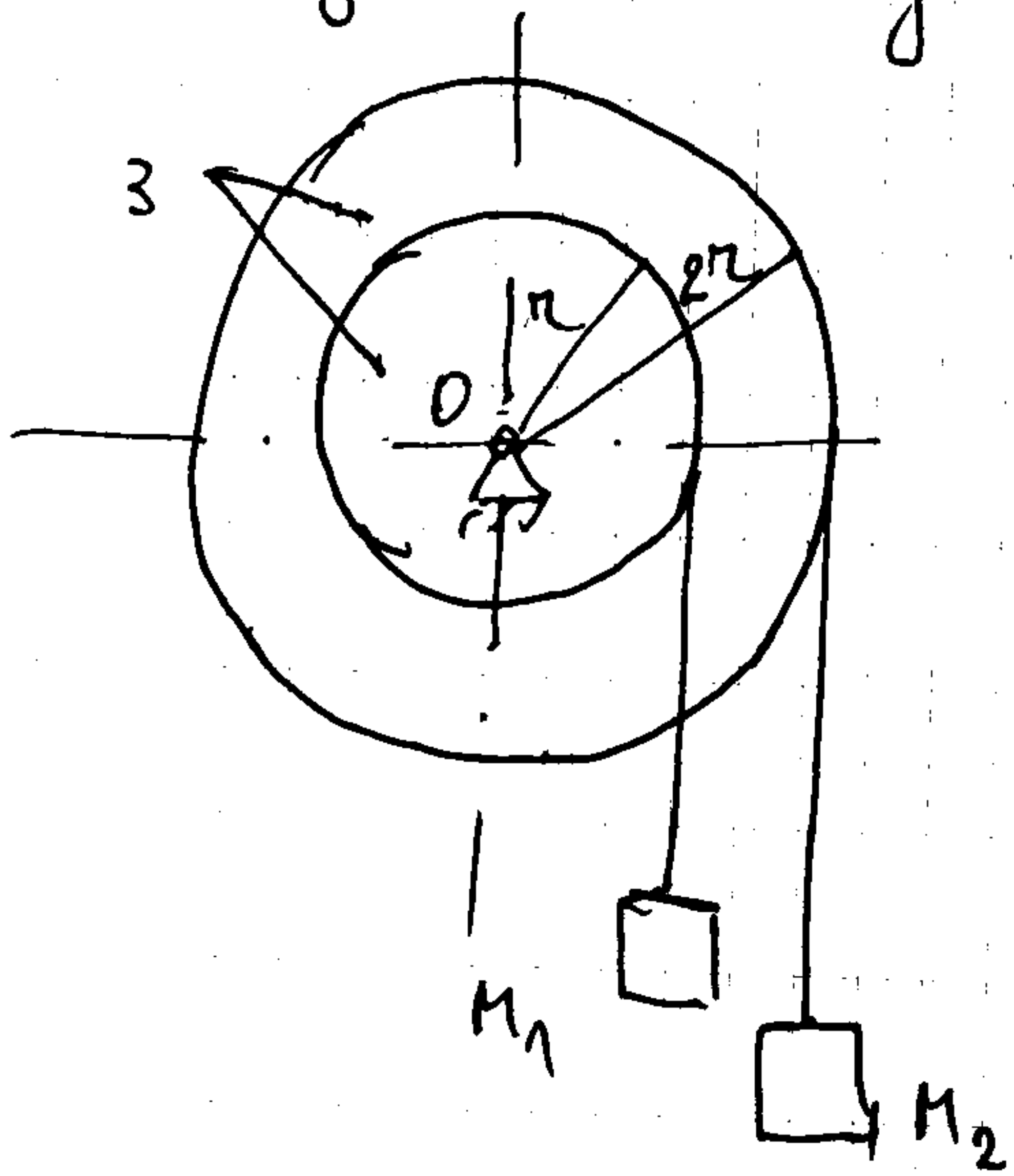
$$J_O\omega \quad M_O^{m_1\vec{g}} = m_1v r$$

$$\frac{m r^2}{2}$$

$$M_O^{m_1\vec{g}} = m_1g \cdot r$$

$$\Rightarrow \frac{m + 2m_1}{2} r^2 \frac{d\omega}{dt} = m_1g r \Rightarrow \varepsilon = \frac{d\omega}{dt} = \frac{2m_1g}{(m + 2m_1)r}$$

① Tereti M_1 i M_2 , masa $m_1 = 2m$ i $m_2 = m$, vezani su za krajeve nerastegljivih užadi koja su namotana na dva homogena koaksijalna, međusobno bruto vezana cilindra poluprečnika r i $2r$ i mase $m_3 = 2m$. Cilindri se običu oko nepokretne horizontalne ose simetrije za koju je njihov poluprečnik inercije $I_0 = r\sqrt{2}$. Odredi ugaono ubrzanje cilindra.



Spojašnje sile koje djeluju na sistem: $m_1 \vec{v}_1$, $m_2 \vec{v}_2$, $m_3 \vec{v}_3$, \vec{R}_0 , $m_1 \vec{g}$, $m_2 \vec{g}$, $m_3 \vec{g}$

$$\sum M_{Oz}^i = m_1 g r + m_2 g 2r = 4m g r$$

$$L_{Oz} = L_{Oz}^{(1)} + L_{Oz}^{(2)} + L_{Oz}^{(3)}$$

$$L_{Oz}^{(1)} = M_{Oz}^{(1)} v_1 = m_1 v_1 r, \quad v_1 = r \omega, \quad L_{Oz}^{(1)} = m_1 r^2 \omega = 2m r^2 \omega$$

$$L_{Oz}^{(2)} = M_{Oz}^{(2)} v_2 = m_2 v_2 2r, \quad v_2 = 2r \omega, \quad L_{Oz}^{(2)} = 4m r^2 \omega$$

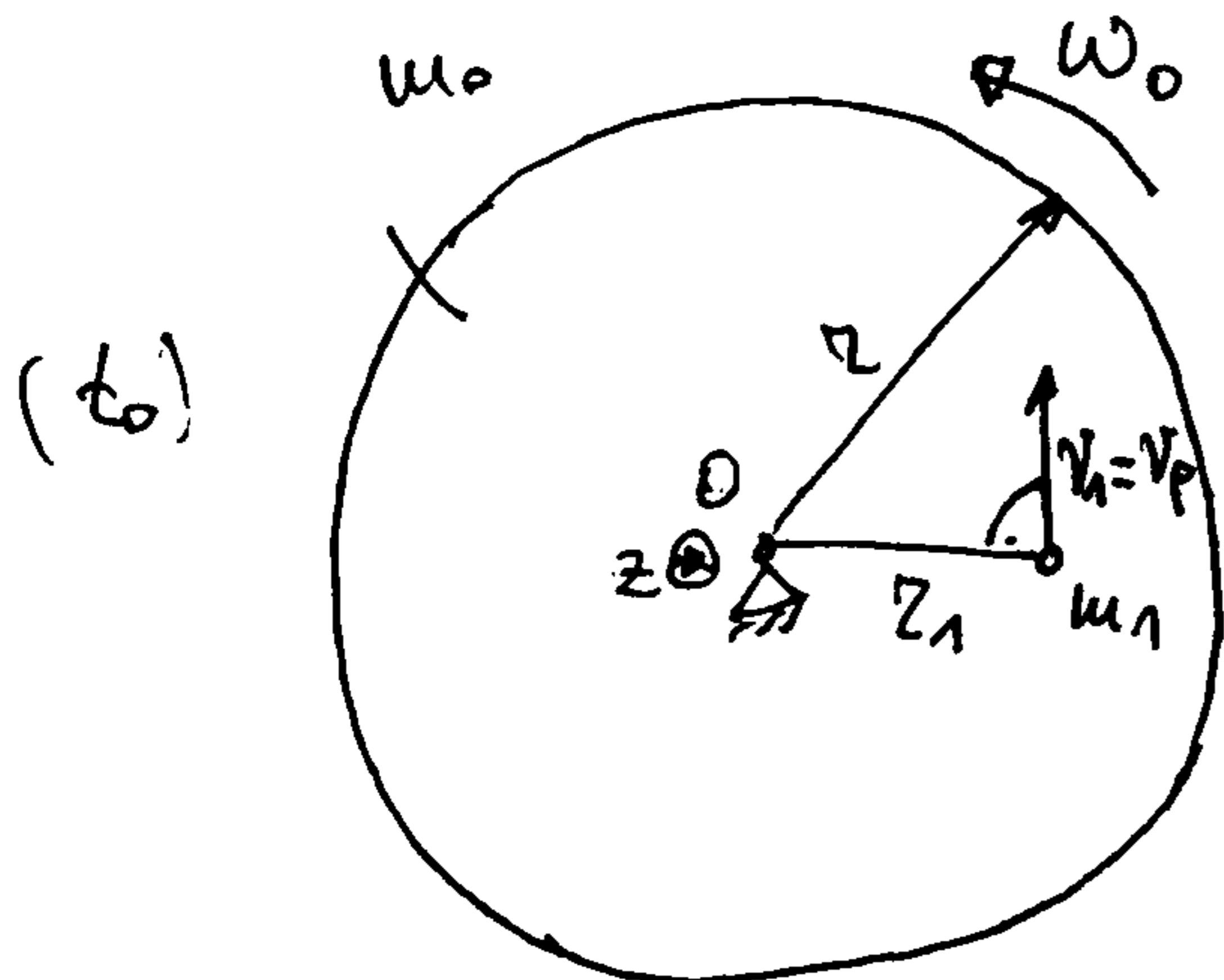
$$L_{Oz}^{(3)} = J_{Oz}^{(3)} \omega, \quad J_{Oz}^{(3)} = m_3 I_0^2 = 4m r^2 \rightarrow L_{Oz}^{(3)} = 4m r^2 \omega$$

$$\Rightarrow L_{Oz} = 10m r^2 \omega$$

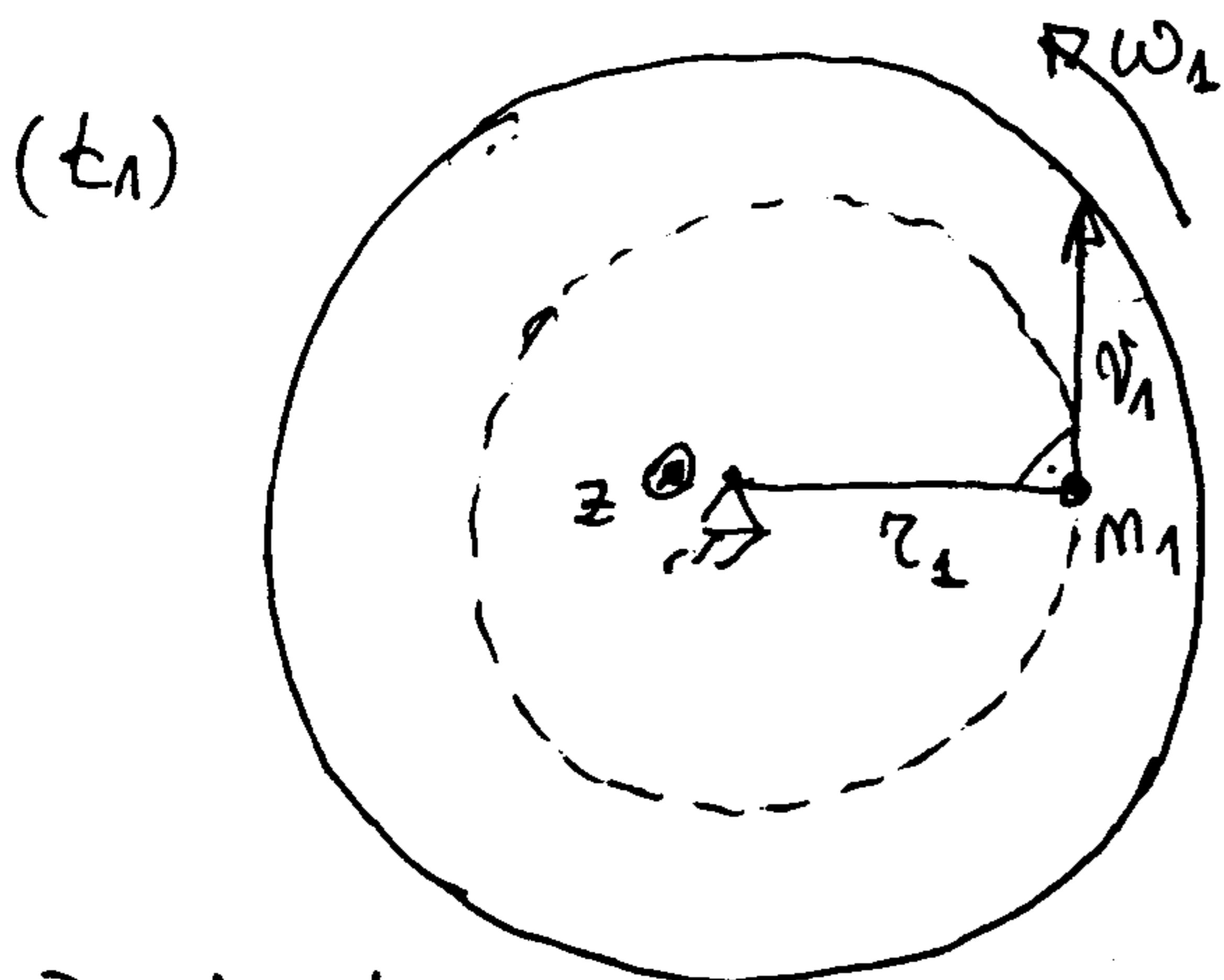
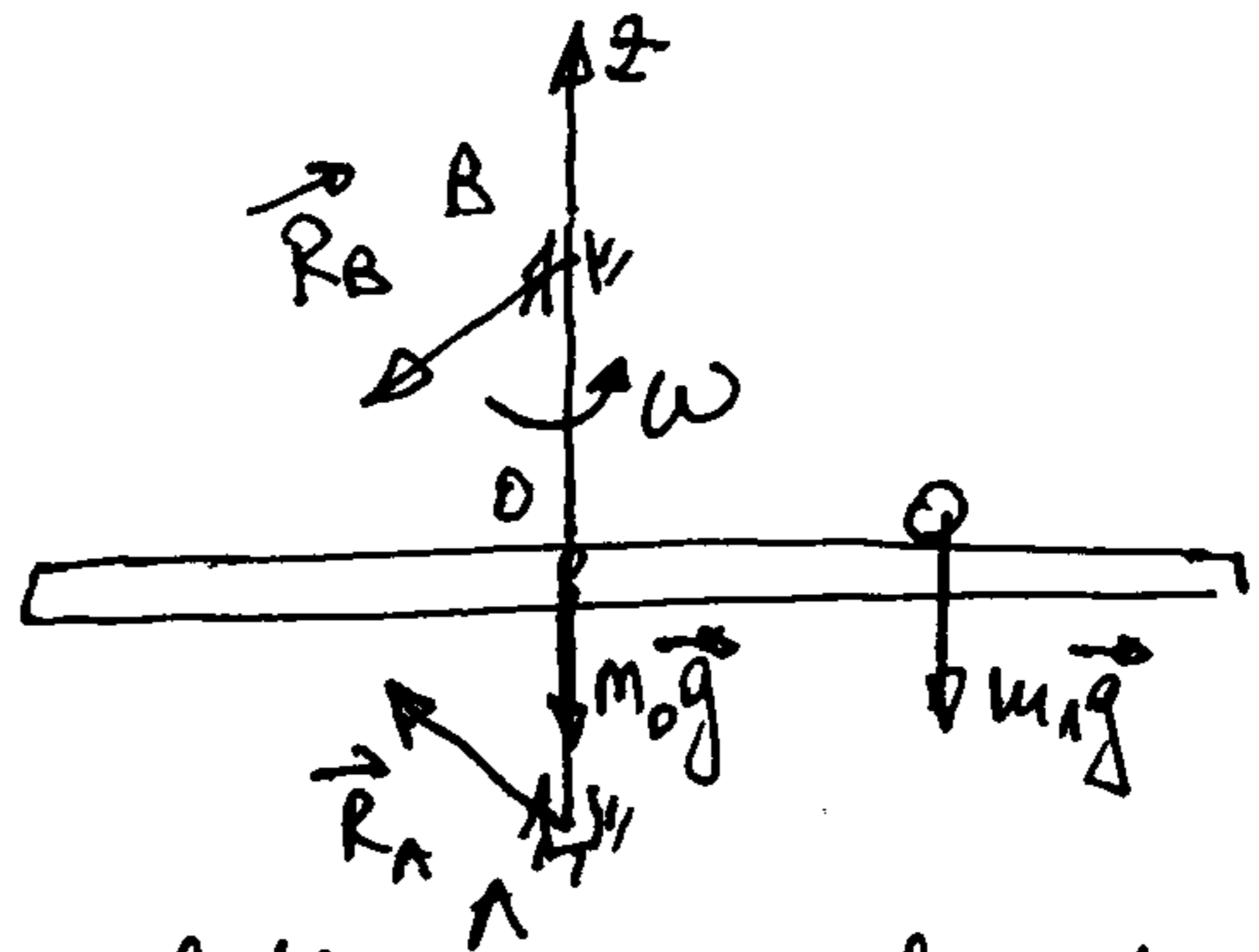
$$\frac{dL_{Oz}}{dt} = \sum M_{Oz}^i \Rightarrow 10m r^2 \frac{d\omega}{dt} = 4m g r$$

$$\boxed{\epsilon = \frac{2}{5} \frac{g}{r}}$$

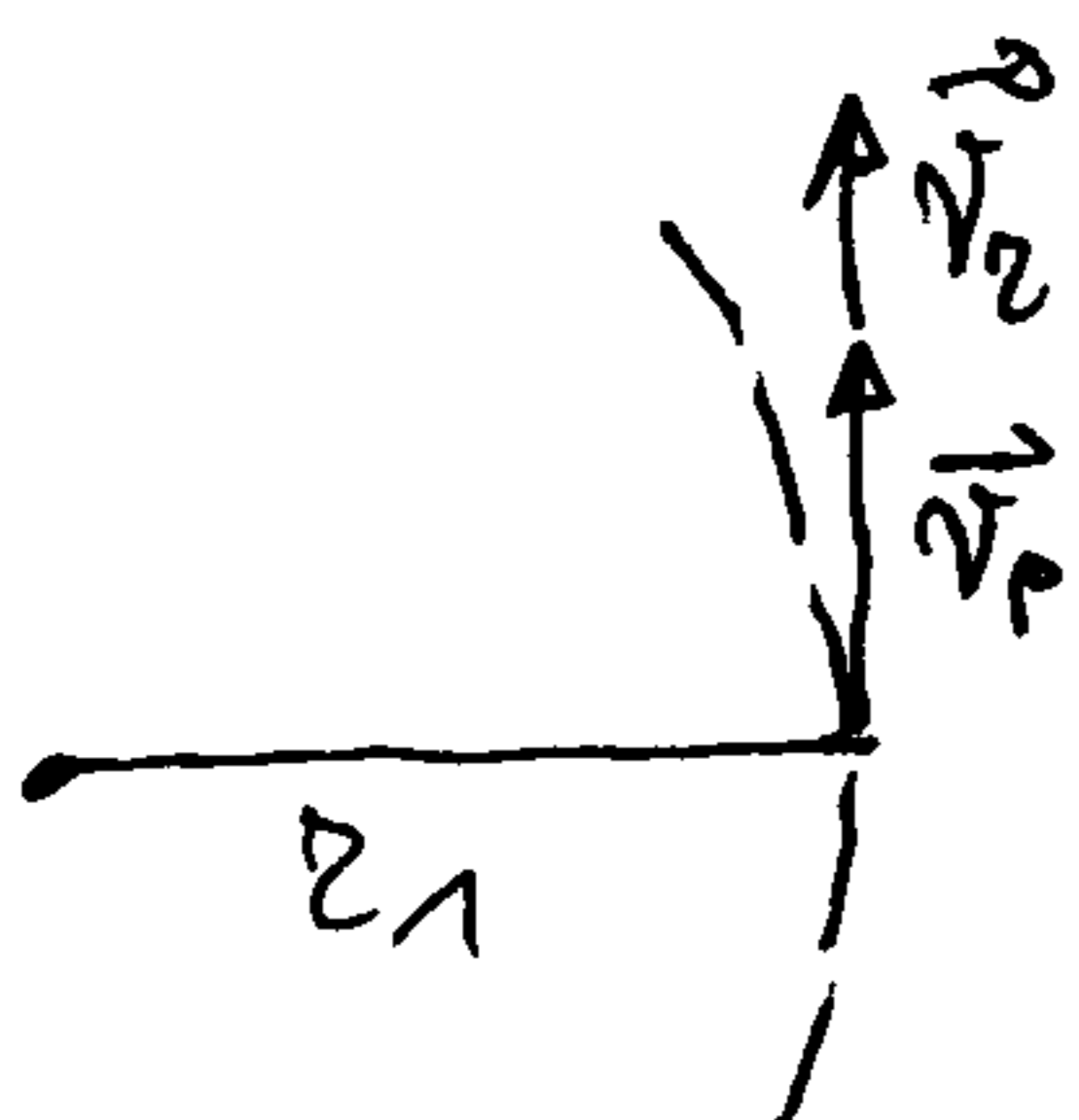
(2) Kružna horizontalna platforma mase m_0 i poluprečnika r obrće se oko vertikalne ose ugaonom brzinom ω_0 . Na platformi na razdaljini r_1 od obrtne ose stoji čovjek mase m_1 . Obrediti, zanemarujući trenje u ležajima platforme, ugaonu brzinu ω_1 kojom će se obrtati platforma kada čovjek počne da se kreće relativnom brzinom v_2 po kružnici radijusa r_1 u stranu obrtanja platforme. Platformu smatramo homogenim kružnim diskom a čovjeka materijalnom tačkom. Dato je $\omega_0 = 10 \text{ obr/min}$; $m_0 = 200 \text{ kg}$; $m_1 = 70 \text{ kg}$; $r = 2 \text{ m}$; $r_1 = 1,5 \text{ m}$; $v_2 = 2 \frac{\text{m}}{\text{s}}$



$v_1 = v_p = r_1 \omega_0$ (čovjek miruje u odnosu na platformu)



čovjek se kreće po kružnici relativnom brzinom v_2 : $\vec{v}_1 = \vec{v}_p + \vec{v}_2$



$$v_1 = v_p + v_2, \quad v_p = r_1 \omega_1$$

$$\boxed{v_1 = r_1 \omega_1 + v_2}$$

U sistemu platforma + čovjek spoljne sile su: $m_1 \vec{g}, m_0 \vec{g}, \vec{R}_A, \vec{R}_B$. Momenti svih ovih sila za obrtnu osu z su jednaki nuli pa važi zakon o održanju momenta količine kretanja za obrtnu osu.

$$\frac{dL_z}{dt} = M_z^{m_1 \vec{g}} + M_z^{m_0 \vec{g}} + M_z^{\vec{R}_A} + M_z^{\vec{R}_B} = 0 \Rightarrow L_z = \text{const}$$

$$L_{z0} = L_{z1}$$

$$L_{z0} = L_{z0}^{(m_0)} + L_{z0}^{(m_1)} = J_z \omega_0 + M_z \frac{m_1 v_1^2}{r_1} \quad J_z = \frac{m_0 r^2}{2}$$

$$L_{z0} = \left(\frac{m_0 r^2}{2} + m_1 r_1^2 \right) \omega_0$$

$$L_{z1} = L_{z1}^{(m_0)} + L_{z1}^{(m_1)} = J_z \omega_1 + M_z \frac{m_1 v_1^2}{r_1} = J_z \omega_1 + m_1 v_1 r_1$$

$$L_{z1} = \left(\frac{m_0 r^2}{2} + m_1 r_1^2 \right) \omega_1 + m_1 r_1 v_2$$

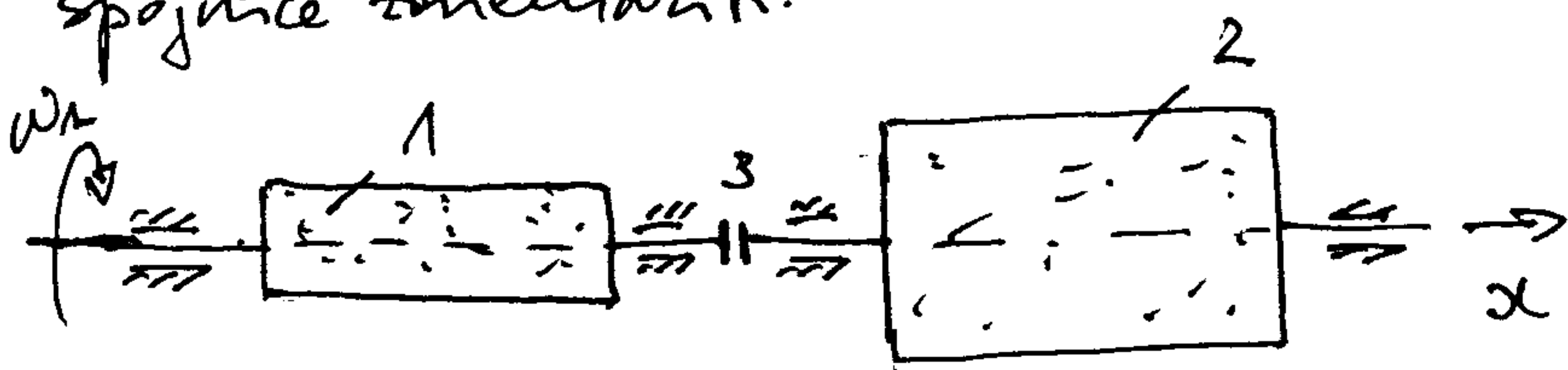
$$L_{z1} = L_{z0} \Rightarrow \omega_1 = \omega_0 - \frac{2 m_1 r_1 v_2}{m_0 r^2 + 2 m_1 r_1^2}$$

za brojne podatke:

$$\omega_0 = 10 \cdot \frac{2\pi}{60} \frac{\text{rad}}{\text{s}} = 1,047 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

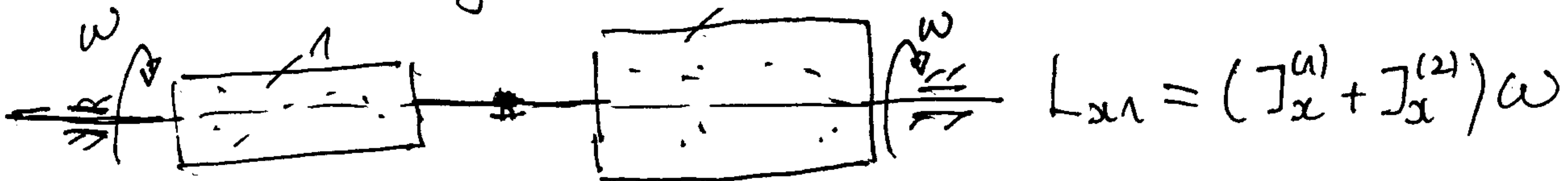
$$\omega_1 = 0,67 \frac{\text{rad}}{\text{s}} = 0,67 \cdot \frac{60}{2\pi} \frac{\text{ob}}{\text{min}} = 6,4 \frac{\text{ob}}{\text{min}}$$

③ Vratilo 1 čiji je moment inercije za obrtnu os $J_x^{(1)} = 1 \text{ kgm}^2$ obće se konstantnom ugaonom brzinom $\omega_1 = 40 \text{ rad/s}$, a vratilo 2 miruje. Naći ugaonu brzinu vratila poslije uključivanja spojnice 3, ako je moment inercije vratila 2 za obrtnu os $J_x^{(2)} = 4 \text{ kgm}^2$. Otpore obrtanju i masu spojnice zanemariti.



$$\sum M_x^{F_i^s} = 0 \rightarrow L_x = \text{const}$$

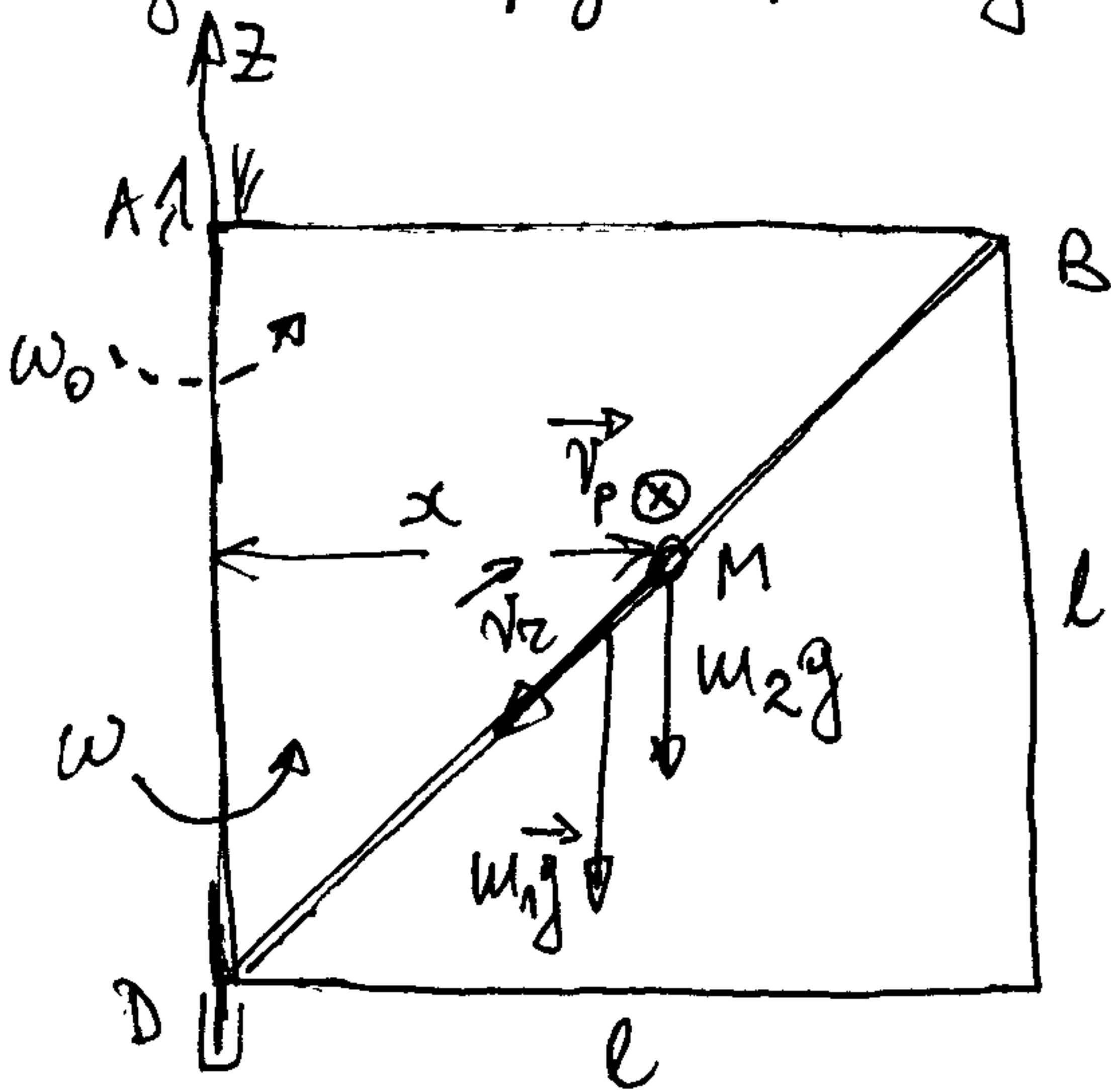
prije uključivanja spojnice ($\omega_2 = 0$): $L_{x0} = J_x^{(1)} \omega_1$



nakon uključivanja spojnice oba vratila se obće s ω jednako brzo kije momenta inercije za obrtnu os $J_x^{(1)} + J_x^{(2)}$ ugaonom brzinom ω

$$L_{x0} = L_{x1} \Rightarrow \omega = \frac{J_x^{(1)}}{J_x^{(1)} + J_x^{(2)}} \omega_1 = 8 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

④ Kvadratna homogena ploča mase $m_1 = 3m$ može se obrtati oko vertikalne os AD. U ploči je urezan podijagonalni šljeb u kome se nalazi čuglica mase $m_2 = m$. U nekom trenutku kada se čuglica nalazi u tački B, ploča se sopski ugaonom brzinom ω_0 . Kolika će biti ugaona brzina ploče kada čuglica dospije u položaj D. Uzeti da je moment inercije ploče za obrtnu os $J_z^{(1)} = \frac{ml^2}{3}$



$$\frac{dL_z}{dt} = 0 \rightarrow L_z = \text{const}$$

Nedimenzionalno L_z u proizvoljnom trenutku točnu brzinu čuglice kroz šljeb kada je ugaona brzina ploče ω

$$L_z = L_z^{(1)} + L_z^{(2)}, \quad L_z^{(1)} = J_z^{(1)} \omega = \frac{ml^2}{3} \omega$$

$$L_z^{(2)} = m_2 \vec{v}_M \cdot \vec{r}_M, \quad \vec{v}_M = \vec{v}_P + \vec{v}_r, \quad v_P = x\omega$$

$$m_2 \vec{v}_P + m_2 \vec{v}_r$$

$$x m_2 v_P = m_2 x^2 \omega$$

$$L_{z0} = L_{z1}$$

$$\Rightarrow L_z = \left(\frac{ml^2}{3} + m_2 x^2 \right) \omega = m(l^2 + x^2) \omega$$

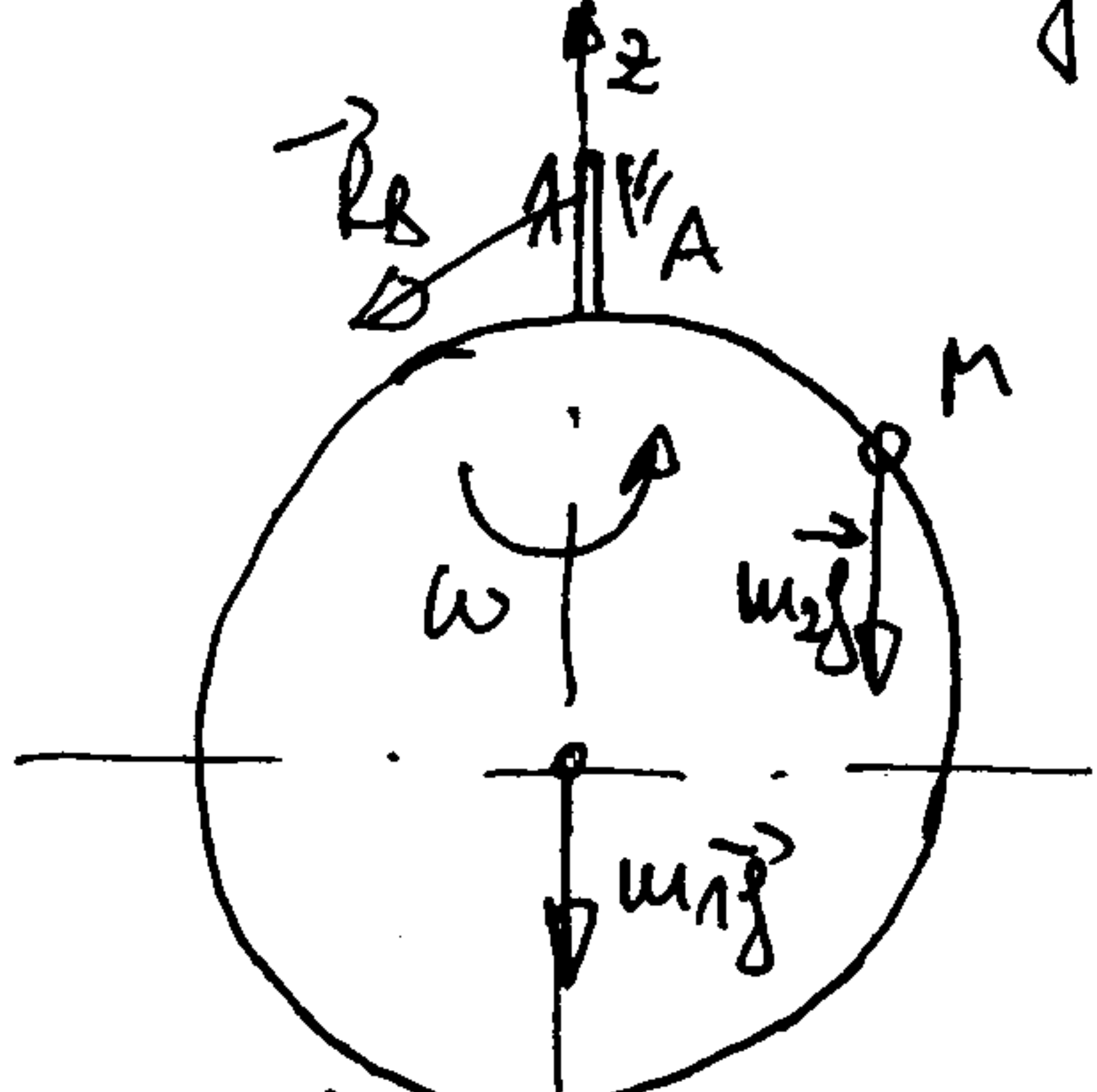
$$\text{Kada je čuglica u položaju B (x=l, \omega=\omega_0): } L_{z0} = 2ml^2 \omega_0$$

$$\text{Kada je čuglica u položaju D (x=0, \omega=\omega_1): } L_{z1} = ml^2 \omega_1$$

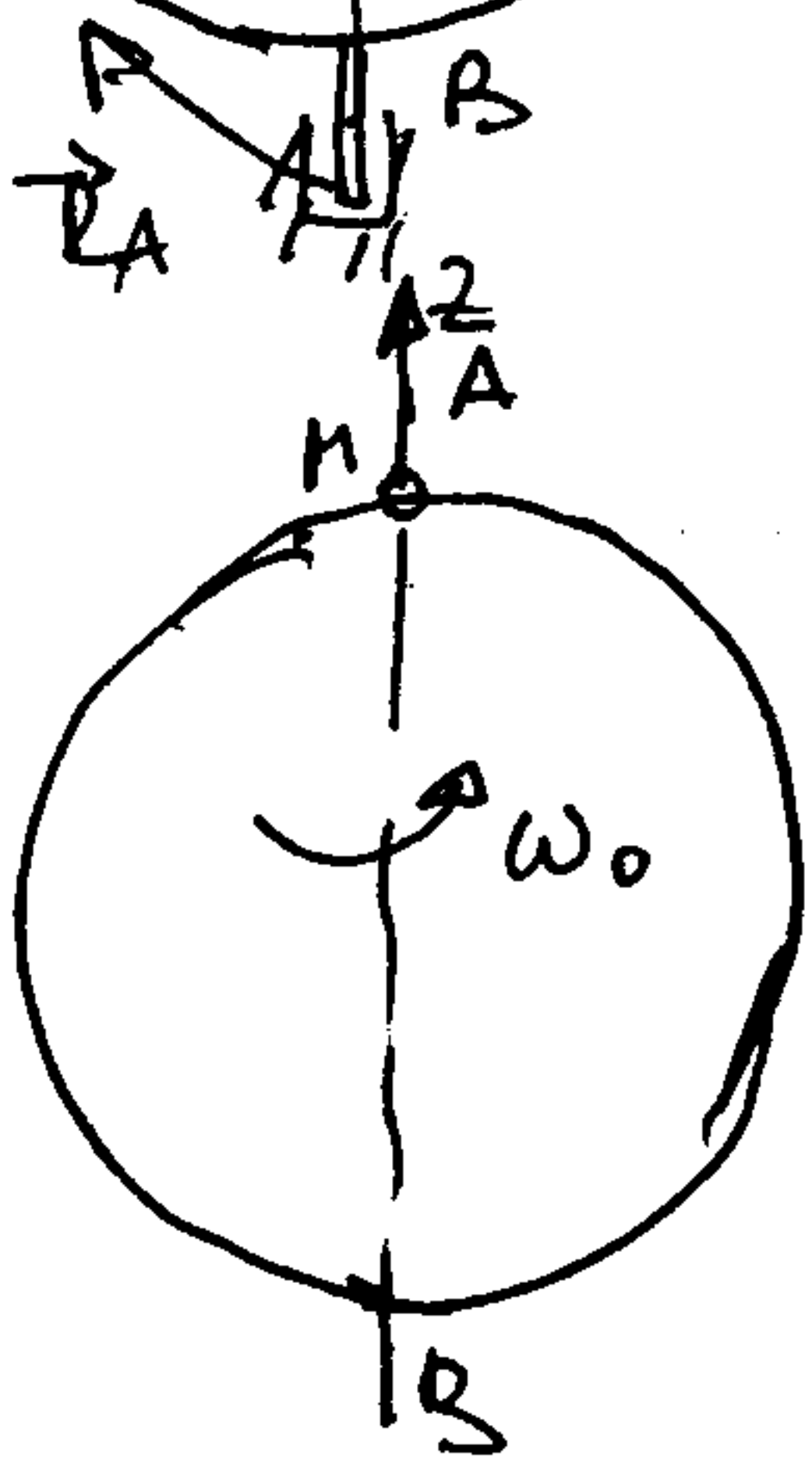
$$\Rightarrow \boxed{\omega_1 = 2\omega_0}$$

5. Homogeni disk mase m_1 i poluprečnika r obide se oko vertikalne ose AB ugeonom brzinom ω_0 . Iz tačke A po bodu diska počinje kretanje tačka M mase m_2 . Odrediti ugeonu brzinu diska u trenutku kada je tačka M na najvećem udaljenju od ose obtanja.

$$\sum M_z^{\vec{F}_i} \equiv 0 \Rightarrow L_z = \text{const}$$



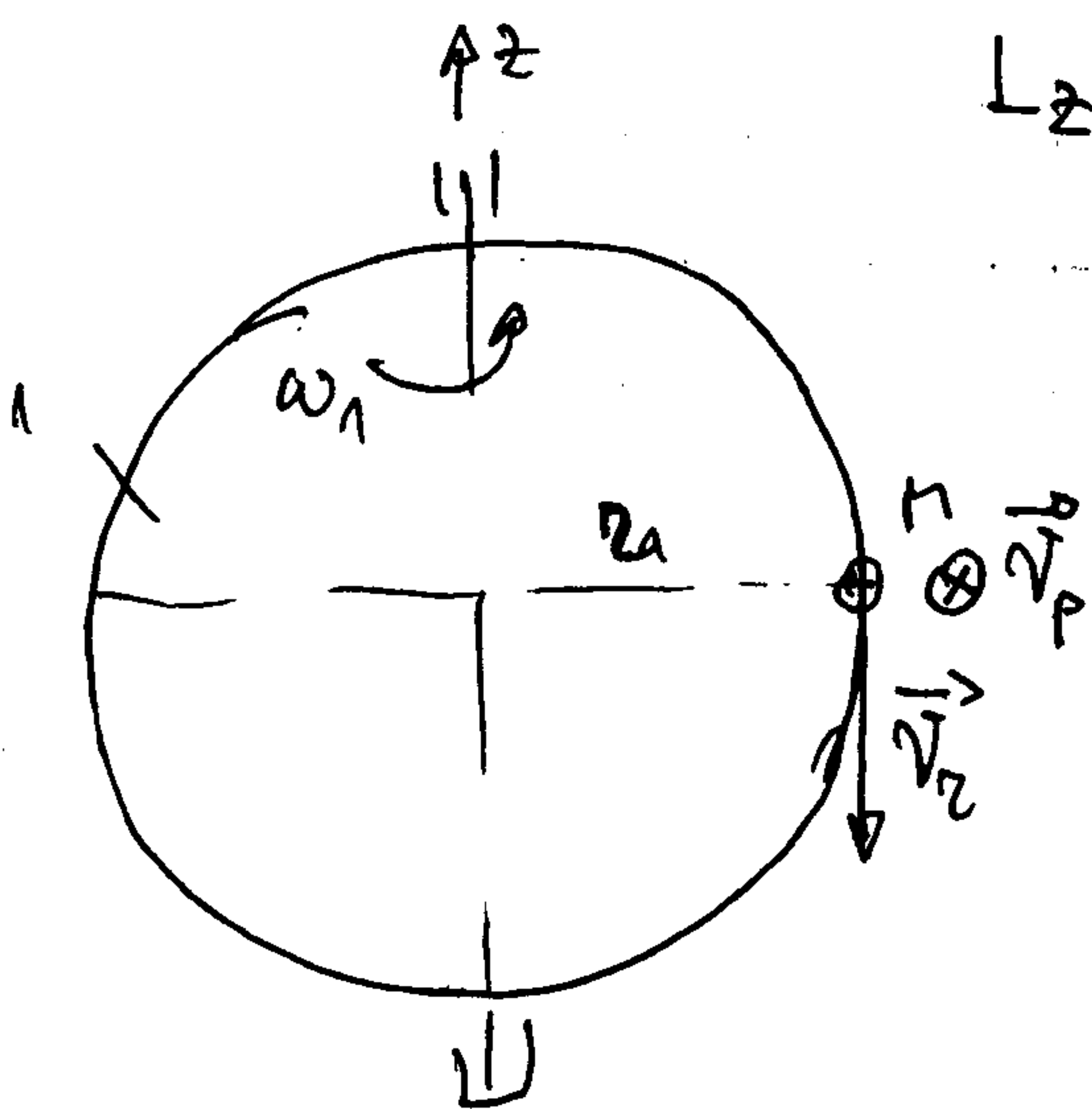
(t_0)



~~$L_{z0} = L_{z0}^{(1)} + L_{z0}^{(2)}$~~ jer je tačka M na obrnjoj strani

$L_{z0} = J_z^{(1)} \omega_0$, $J_z^{(1)} = \frac{m_1 r^2}{4}$ - moment inercije homogenog vrtnog diska sa centralnom osom u ravni diska (v. predavanja)

(t_1)



$$L_{z1} = L_{z1}^{(1)} + L_{z1}^{(2)}, \quad L_{z1}^{(1)} = J_z^{(1)} \omega_1$$

$$L_{z1}^{(2)} = M_z^{m_2 \vec{v}_M}, \quad \vec{v}_M = \vec{v}_p + \vec{v}_2, \quad \vec{v}_p = r \omega_1$$

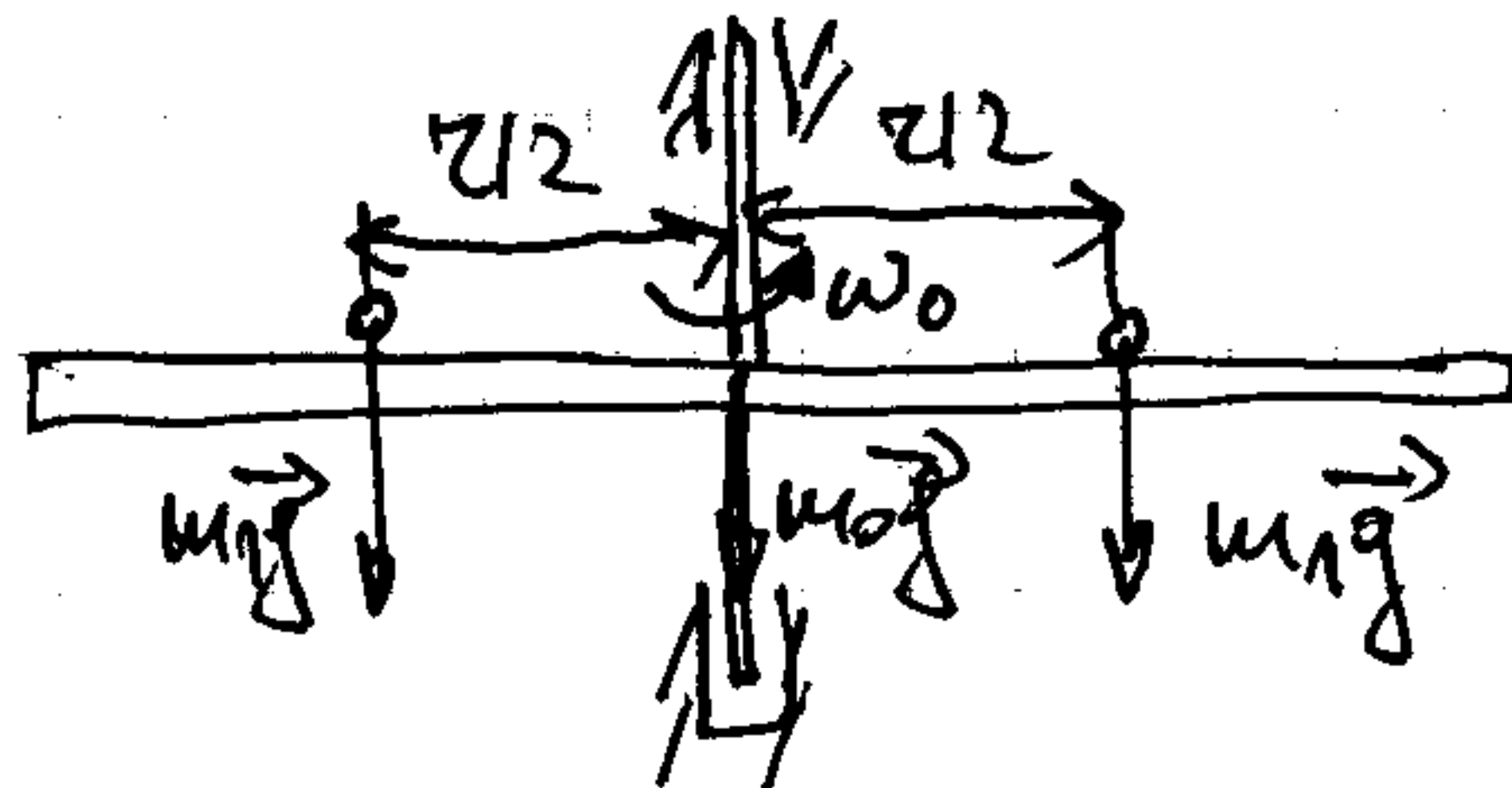
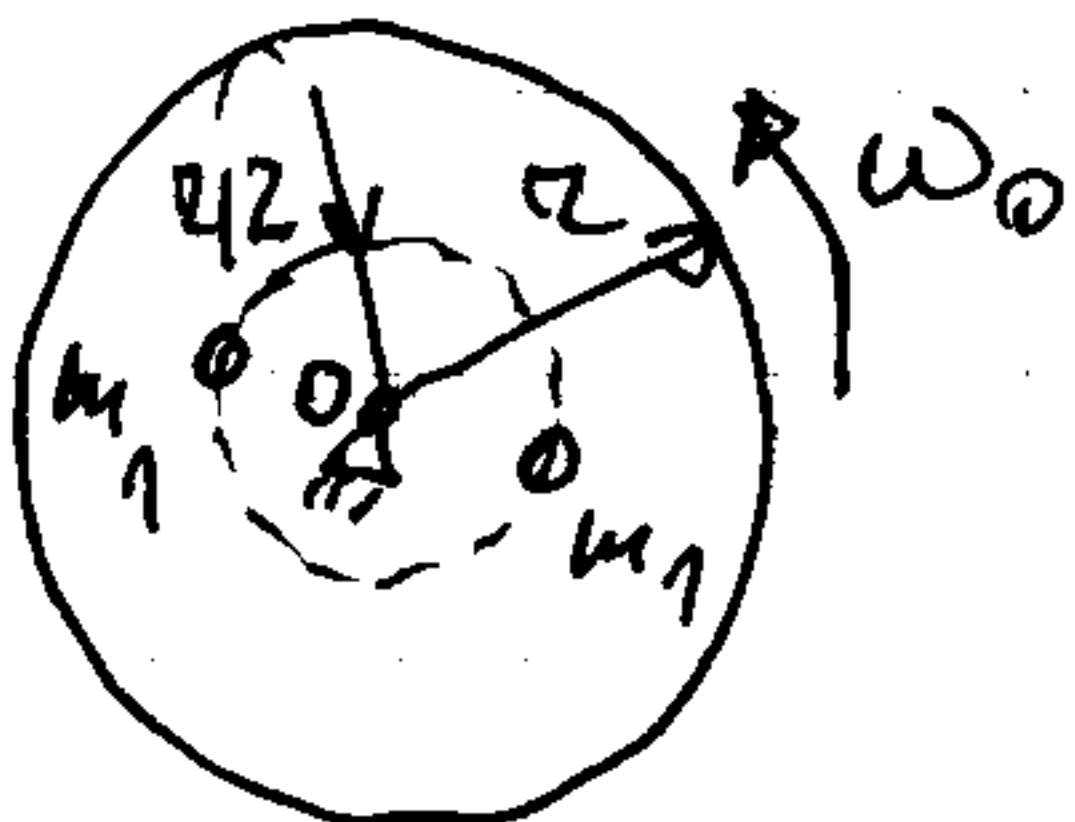
$$\underbrace{M_z^{m_2 \vec{v}_p}}_0 + \underbrace{M_z^{m_2 \vec{v}_2}}_0$$

$$2 m_2 r v_p = m_2 r^2 \omega_1$$

$$L_{z0} = L_{z1} \Rightarrow \left(\frac{m_1 r^2}{4} + m_2 r^2 \right) \omega_1 = \frac{m_1 r^2}{4} \omega_0$$

$$\omega_1 = \frac{m_1}{m_1 + 4m_2} \omega_0$$

6. Kružna horizontalna platforma, mase M_0 i poluprečnika r , obće se oko vertikalne ~~ose~~ centralne ose konstantnom ugaonom brzinom ω_0 . Na platformi, na rastojanju $r/2$ od obrtne ose, stoje dva čovjeka jednake mase m_1 . Odrediti ugaonu brzinu kojom će se obrtati platforma kada ljudi počnu da se kreću relativnom brzinom v_2 po kružnici u smeru suprotnom od smera obrtanja platforme. Ljude smatrati materijalnim tačkama, a platformu homog. kružnim diskom.



7. Tegovi M_1 i M_2 , mase m_1 i m_2 , vezani su za krajove nerastegljivog užeta koje je prebačeno preko koturza (homogeni kružni disk mase M_0 i poluprečnika r) koji se može obrtati oko nepokretne horizontalne ose O. Odrediti ugaono ubrzanje koturza.

