

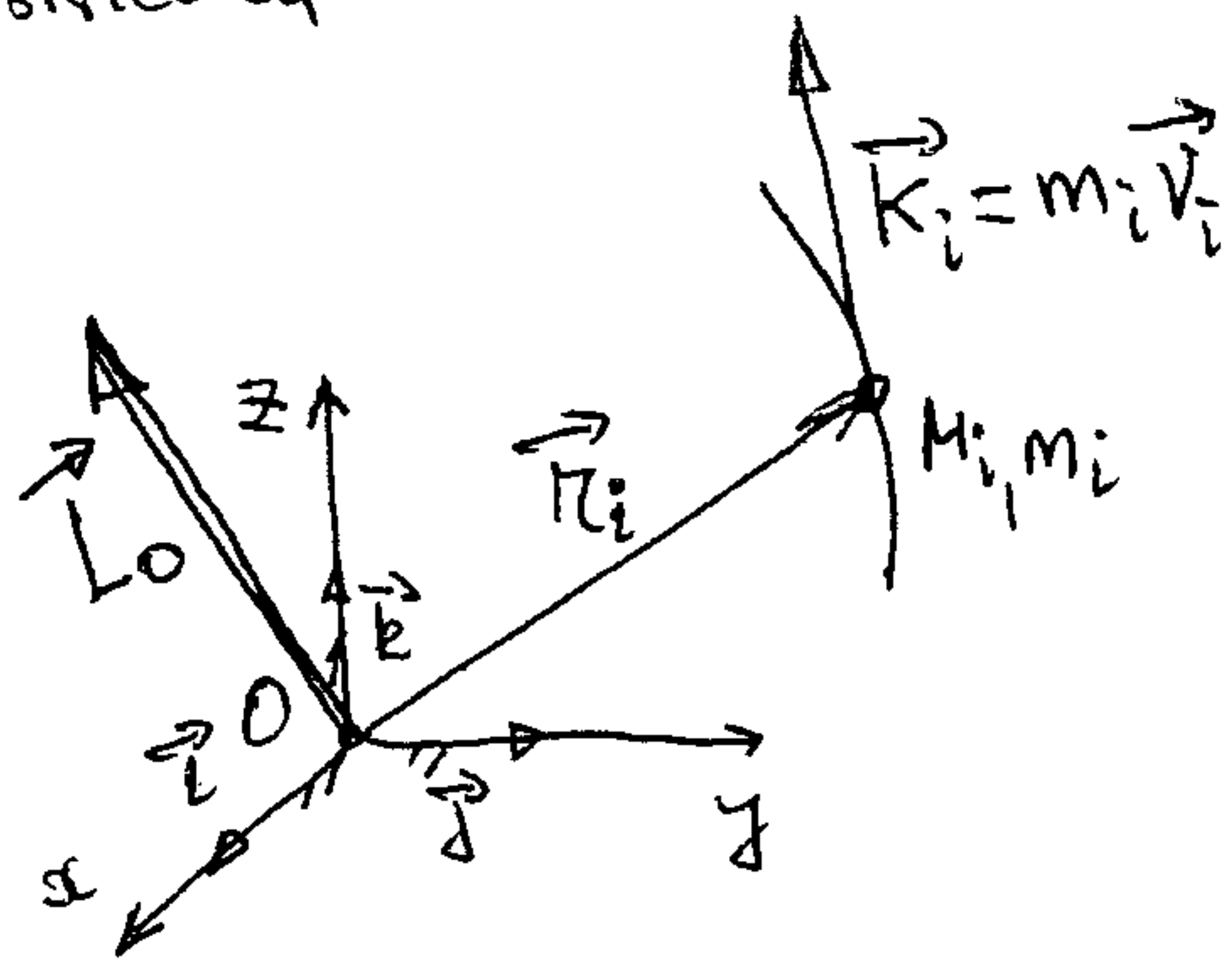
17 sedmica nastave
- predavanja sa primerima

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

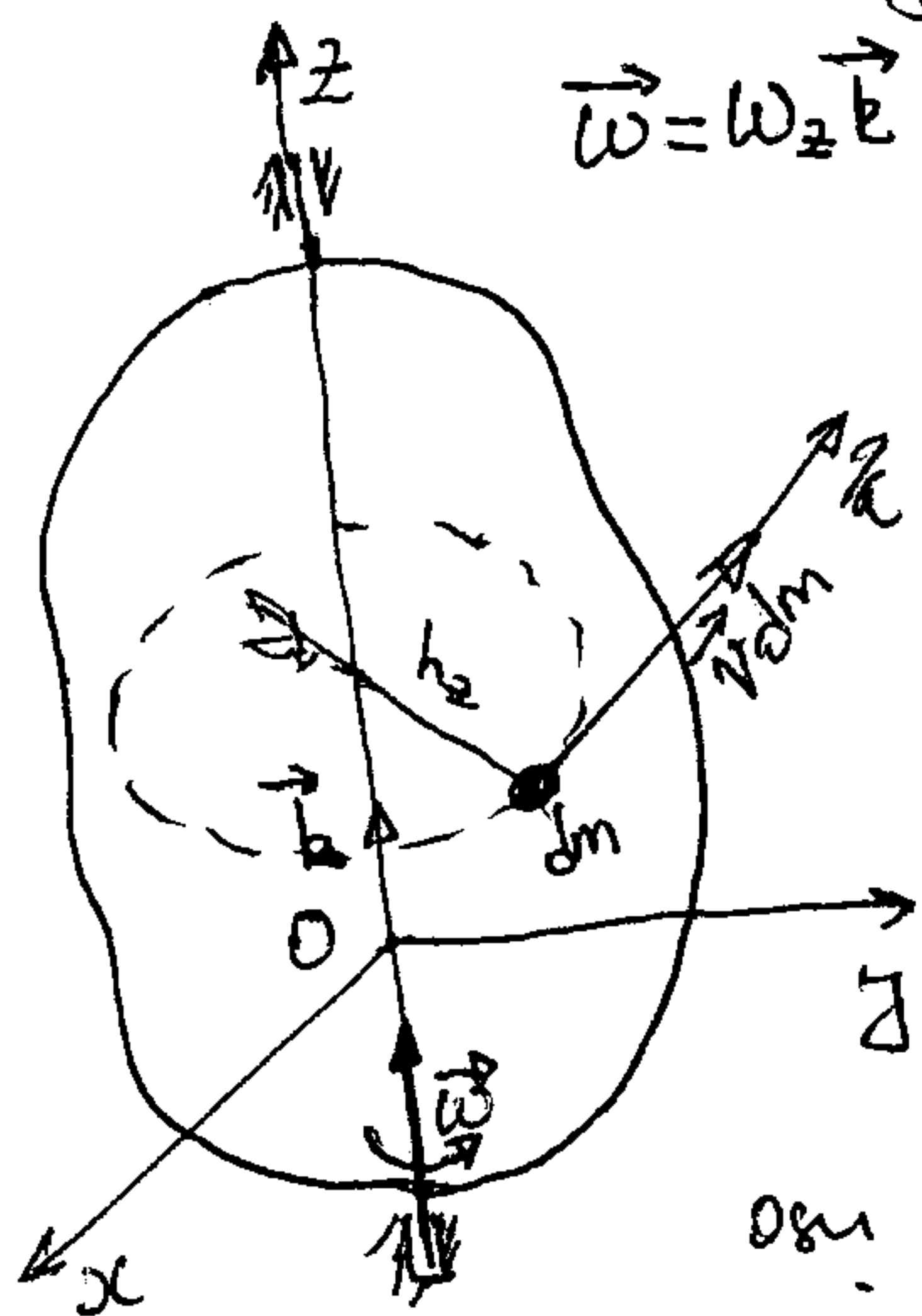
$$\vec{L}_O = \sum m_i \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ x_i & y_i & z_i \\ \dot{x}_i & \dot{y}_i & \dot{z}_i \end{vmatrix}$$

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 dani osi.



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

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

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

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

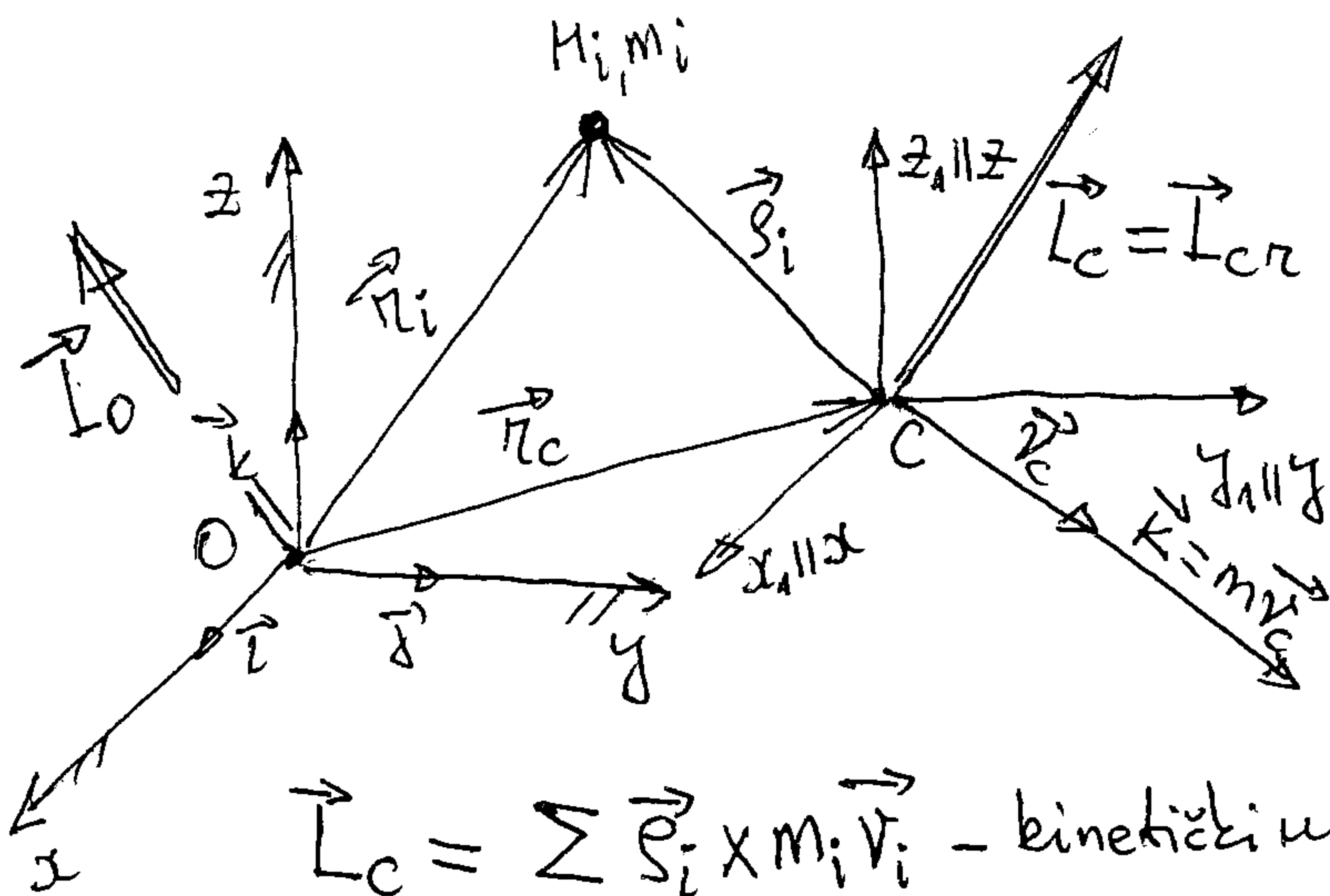
N: Osim projekcije L_z kinetički moment \vec{L}_O ima i projekcije L_x i L_y , koje su uopštem dužiceju različite od nule, i biće obrađene u odjeljenju 6.2.

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 određena 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

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

$$\rightarrow \vec{L}_c = \vec{L}_{cr}$$

(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 Oxyz, dobijemo

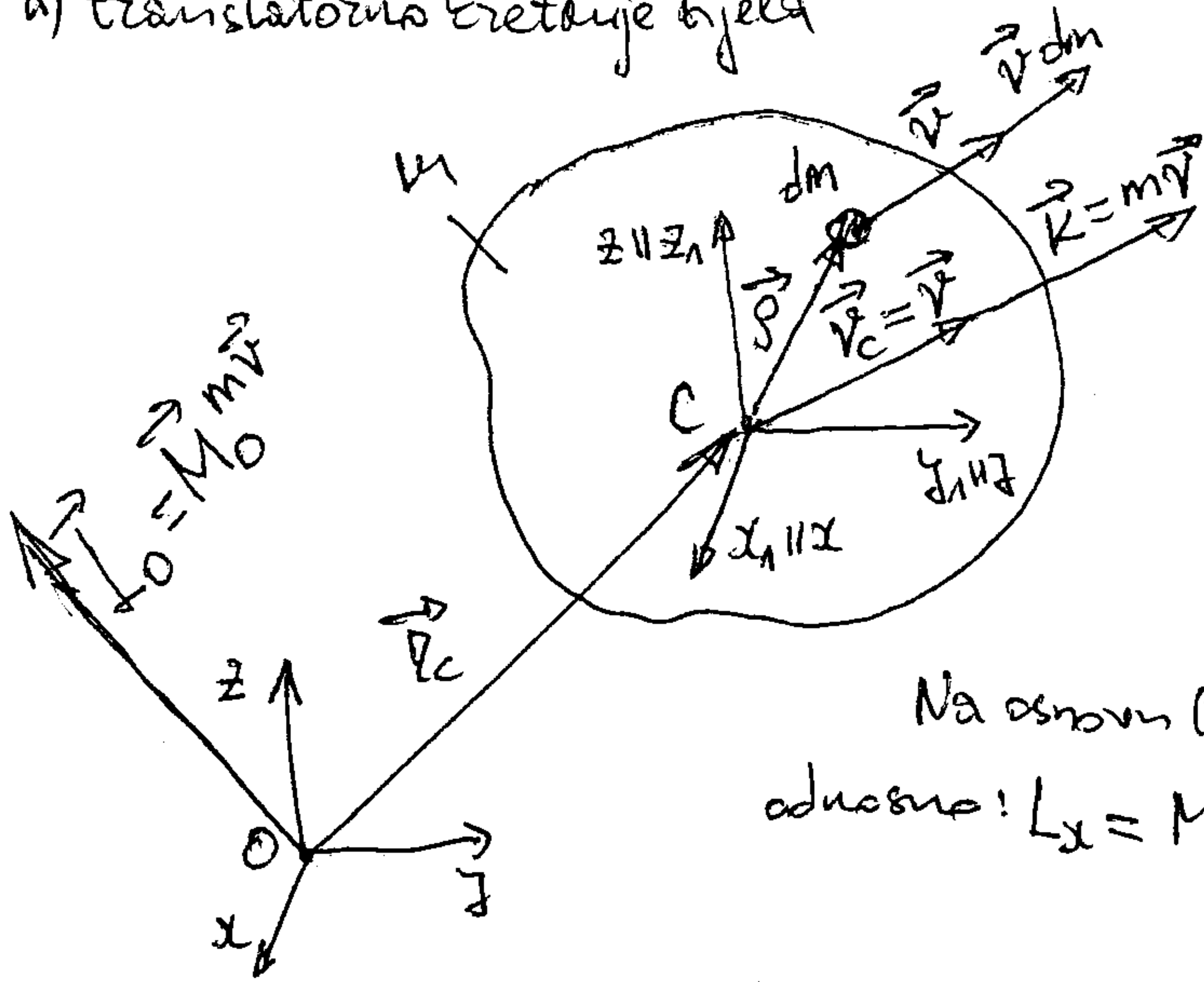
$$L_x = L_{cx12} + M_{0x} m v_c, \quad L_y = L_{cy12} + M_{0y} m v_c, \quad L_z = L_{cz12} + M_{0z} m v_c \quad (8)$$

Prema tome, moment količina apsolutnog kretanja za nepotretan 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 krutog tijela

a) translatorno kretanje tijela

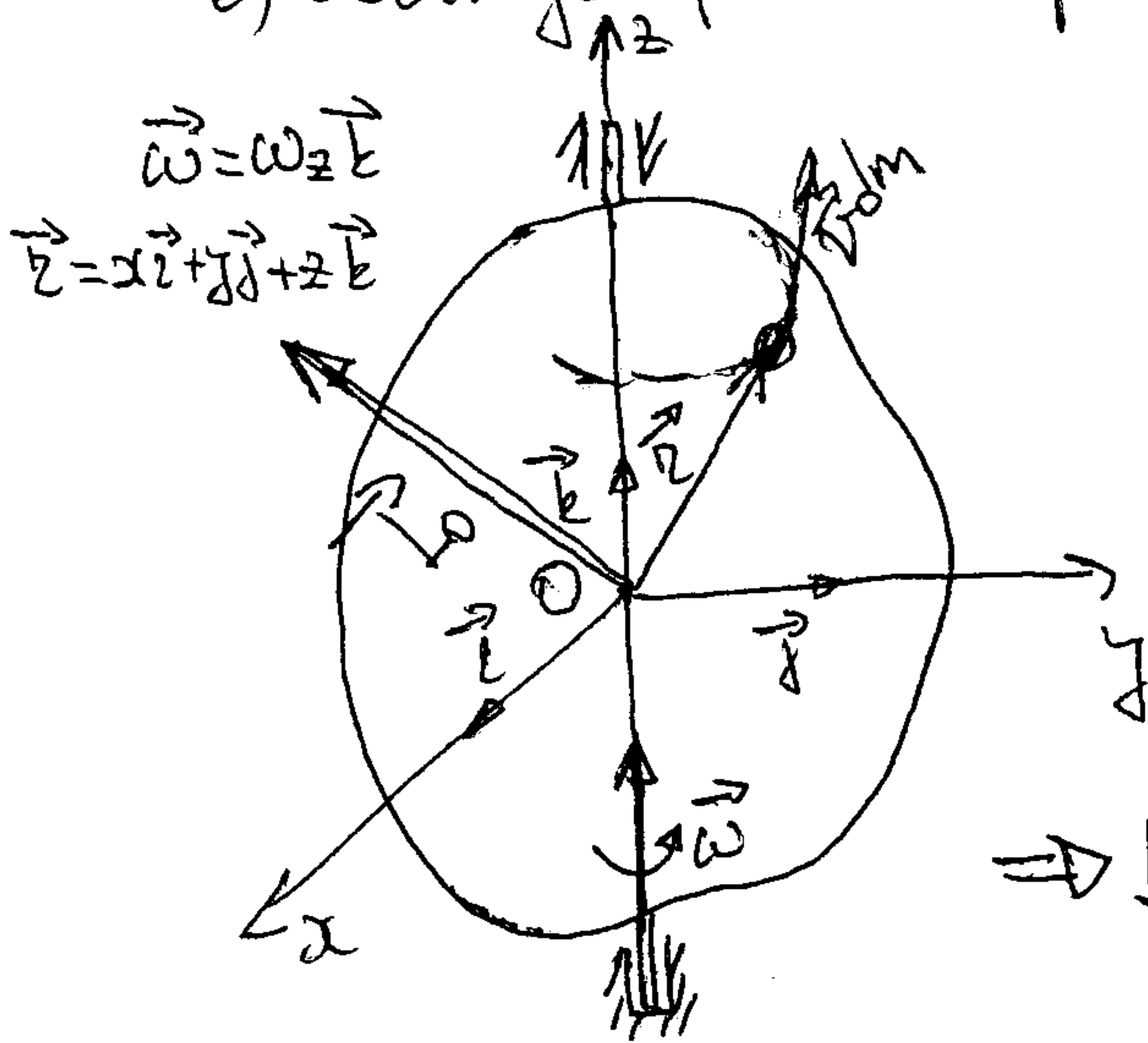


Brzine svih tačaka tijela su iste, $\vec{v} = \vec{v}_c$, pa su relativne brzine tačaka tijela u odnosu na translatorno početni koordinatni sistem C, x_1, y_1, z_1 (koji se kreće ne isti način kao i tijelo) jednake nuli, tj. $\vec{v}_r = \vec{v} - \vec{v}_c = 0$.

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

Na osnovu (6.1.7) je $\vec{L}_0 = \vec{M}_0 m \vec{v} = \vec{r}_c \times M \vec{v}$, odnosno: $L_x = M v_y z$, $L_y = M v_z x$, $L_z = M v_x y$

b) obrtanje tijela oko nepokretne osi



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

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

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

↓

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

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

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

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

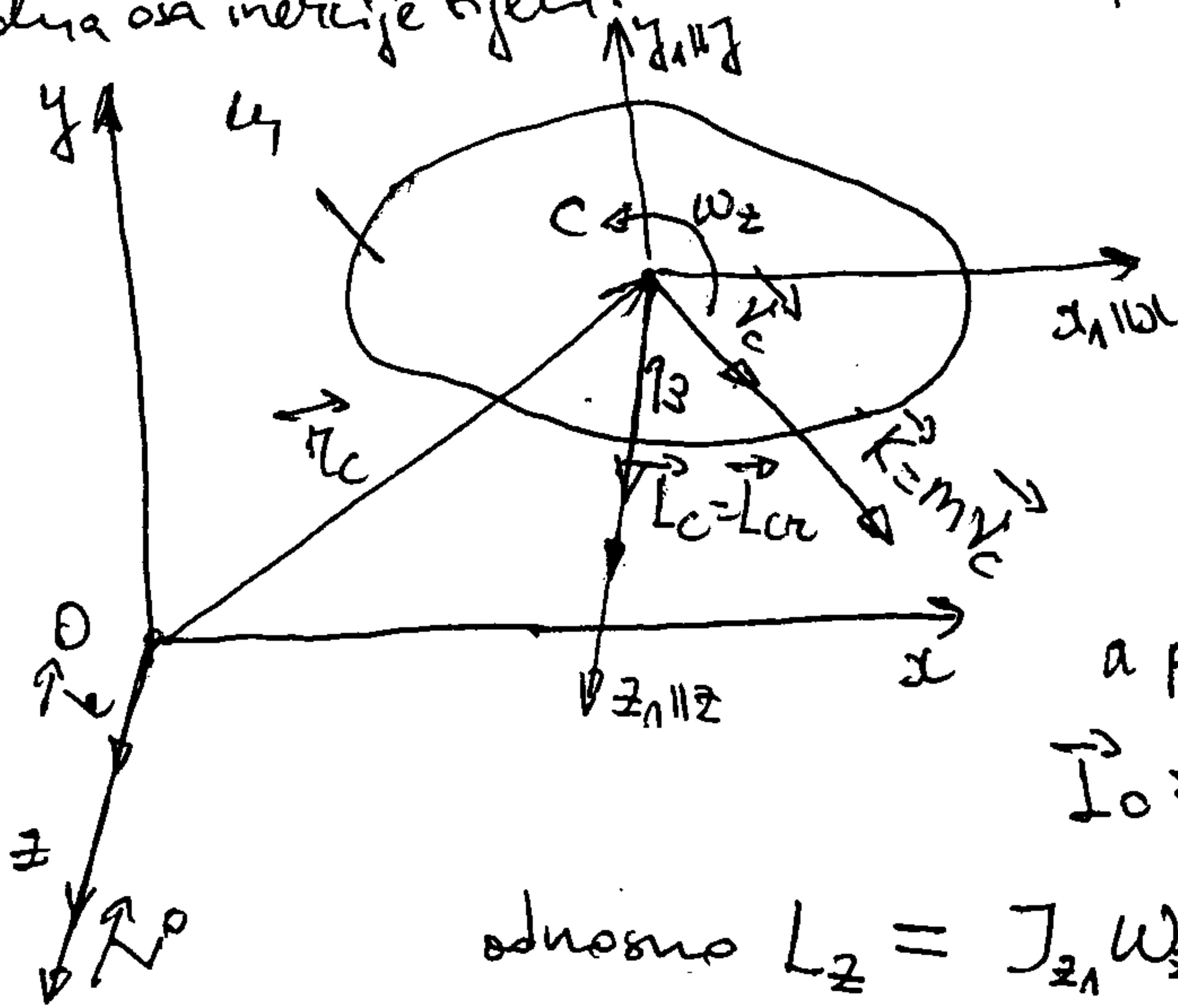
$$L_x = -J_{xz} \omega_z, \quad L_y = -J_{yz} \omega_z, \quad L_z = J_z \omega_z \quad (1)$$

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

Vektor \vec{L}_0 nema pravac obrtne ose (vektor ugarne 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 usmeren 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, u ovom slučaju, dobarje oza ose koja prolazi kroz tačku C, a normalna je na ravan kretanja (osa z1).



Na osnovu (6.2.1) biće

$$\vec{L}_c = \vec{L}_{cz} = J_{z_1} \omega_z \vec{k} = J_{z_1} \vec{\omega}$$

a prema (6.1.7):

$$\vec{L}_0 = J_{z_1} \vec{\omega} + M_0 \vec{v}_c$$

$$\text{odnosno } L_z = J_{z_1} \omega_z + M_z v_z$$

Napomena 1: Umjesto J_{z_1} 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 količine kretanja materijalne tačke, primijenjen na tačku M_i , mase m_i , iz datog sistema glasi

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

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 saberao, dobićemo

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

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

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 količine 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

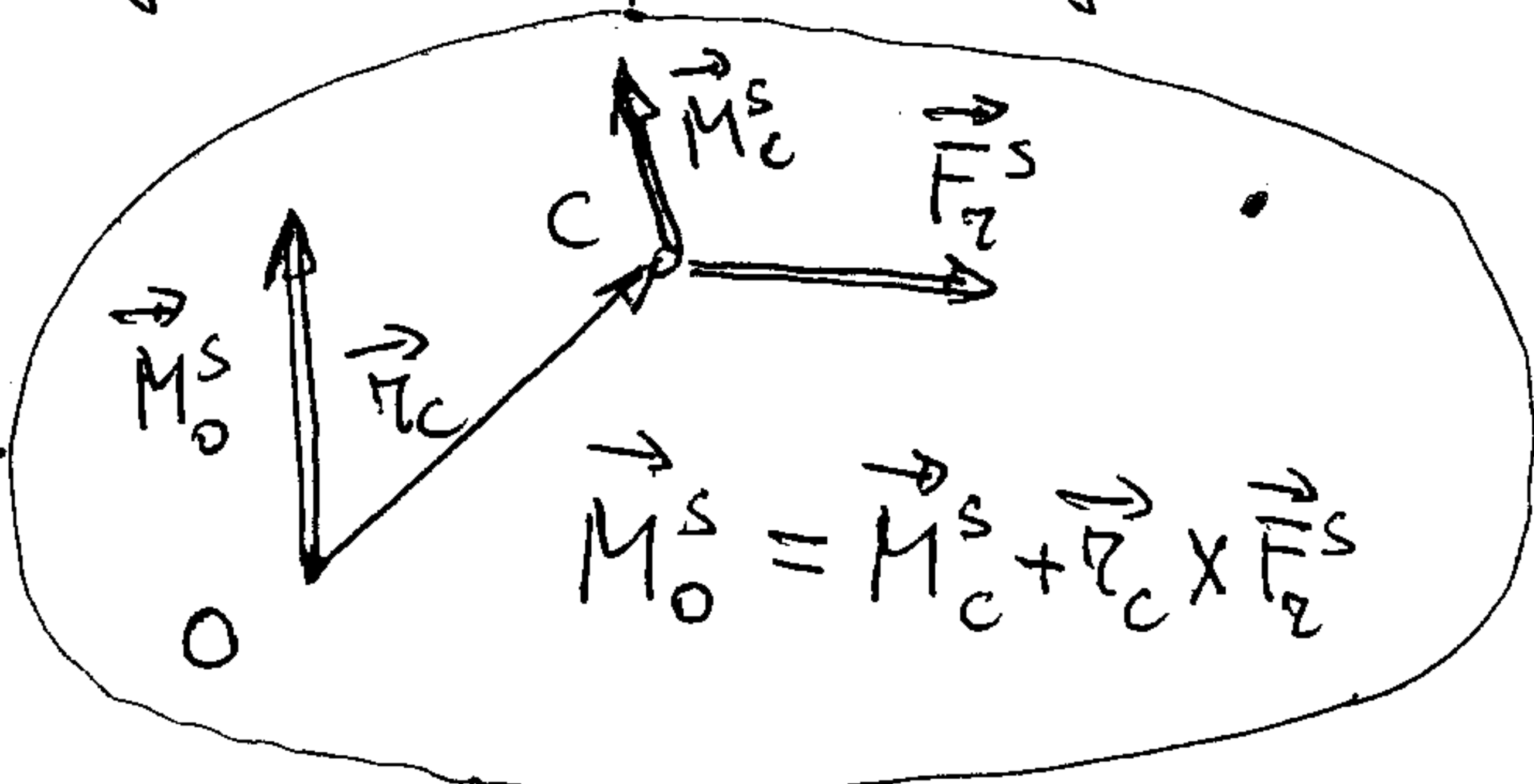
$$\frac{d\vec{L}_0}{dt} = \frac{d\vec{L}_C}{dt} + \vec{r}_C \times m \vec{v}_C + \vec{r}_C \times m \vec{a}_C$$

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

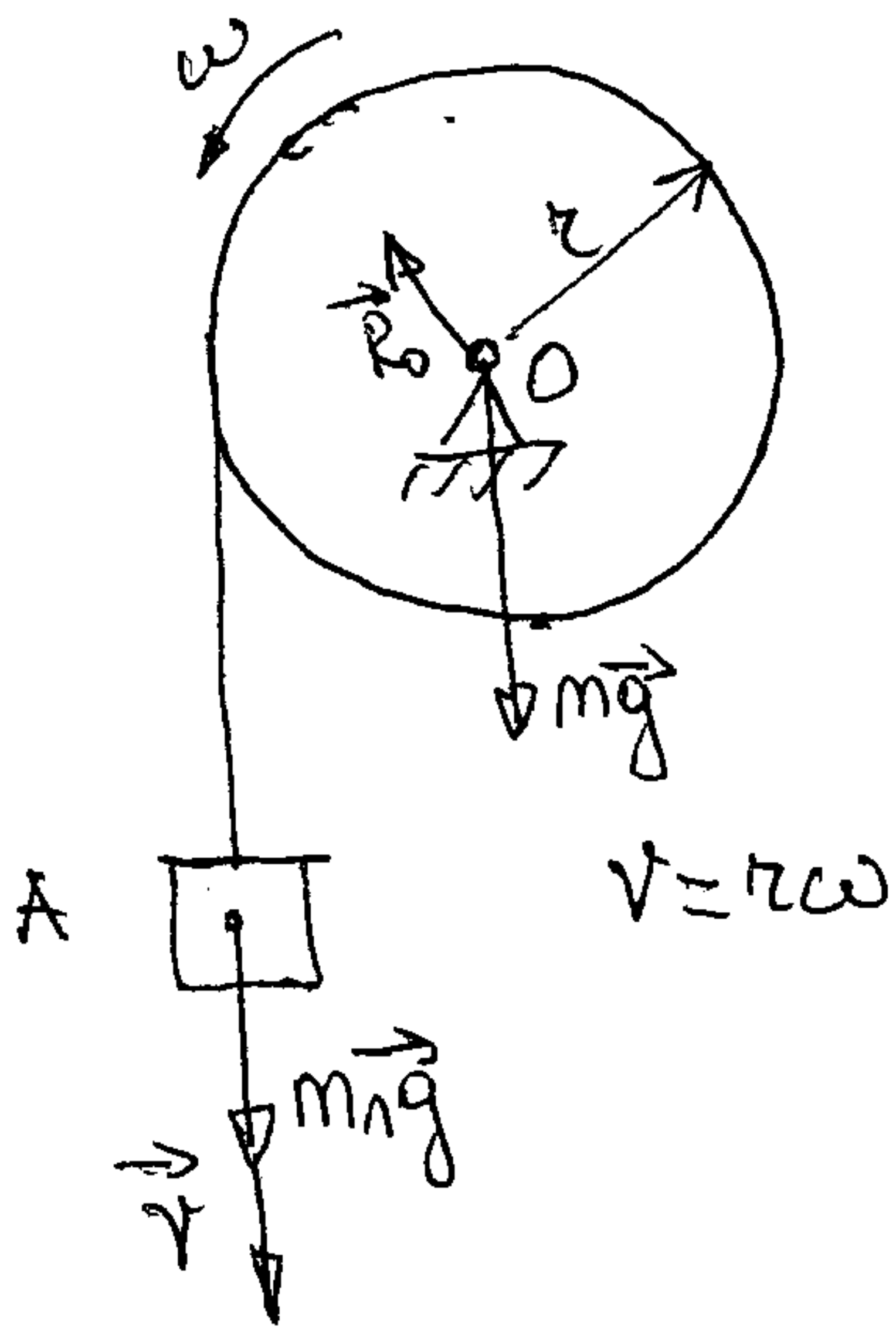
$$\frac{d\vec{L}_C}{dt} = \vec{M}_0^s - \vec{r}_C \times \vec{F}_z^s = \vec{M}_C^s$$

odnosno

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



P2. 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 mase 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

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

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

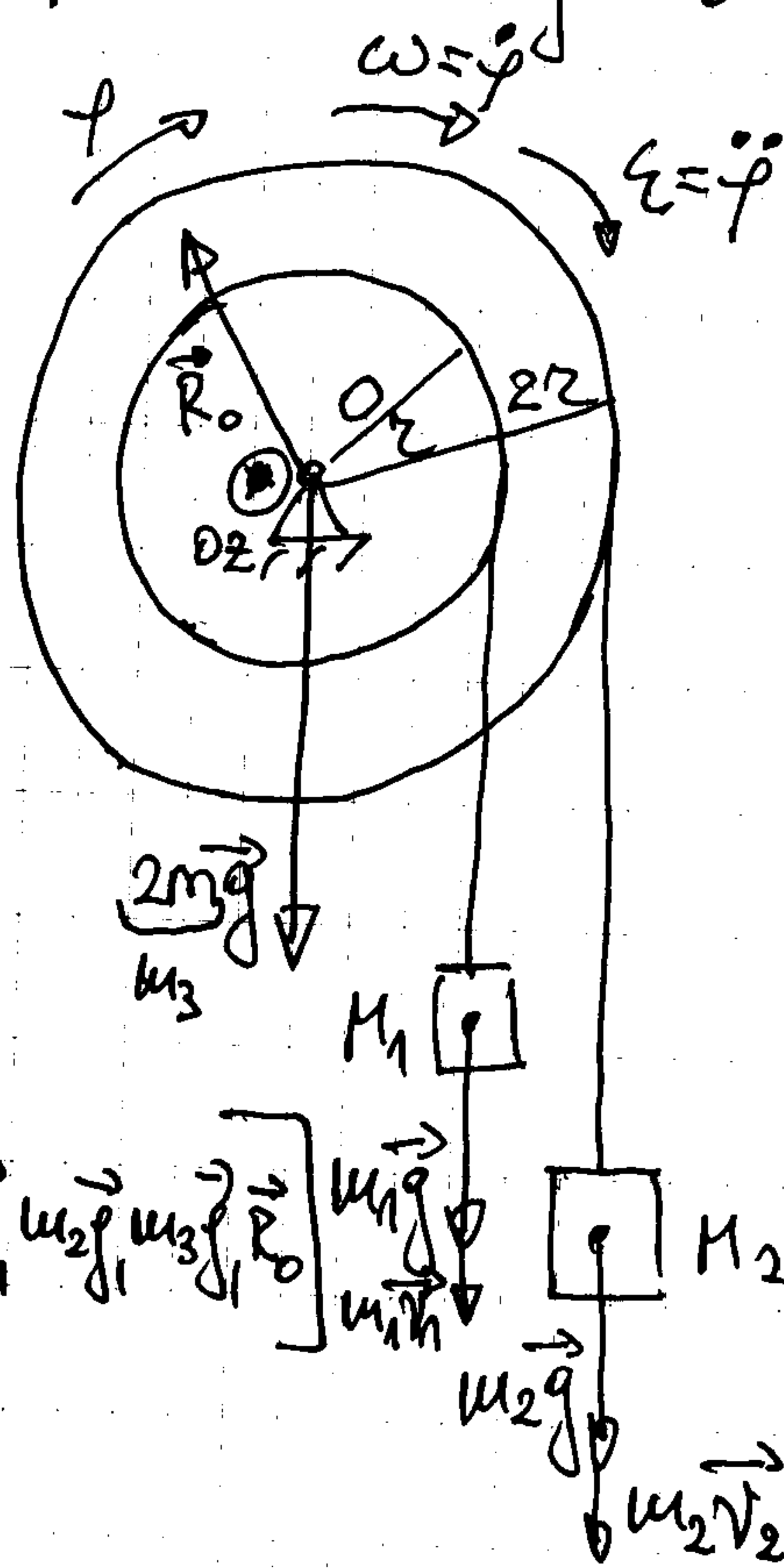
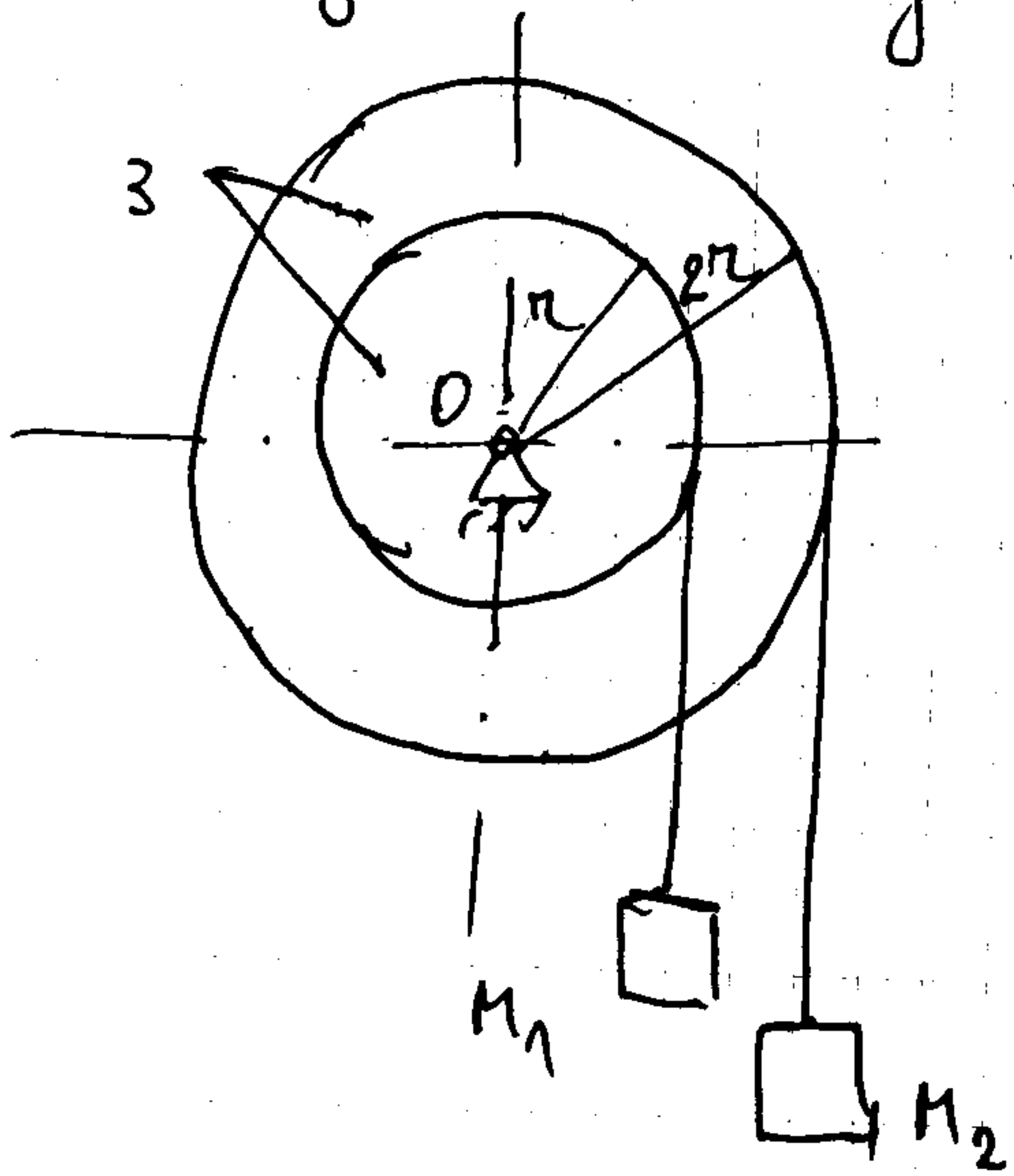
$$J_O\omega \quad M_O^{m_1\vec{g}} = m_1vr$$

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

$$M_O^{m_1\vec{g}} = m_1gr$$

$$\Rightarrow \frac{m + 2m_1}{2} r^2 \frac{d\omega}{dt} = m_1gr \Rightarrow \varepsilon = \frac{d\omega}{dt} = \frac{2m_1g}{(m + 2m_1)r}$$

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.



Spoljašnje sile koje djeluju na sistem: $m_1 \vec{g}$, $m_2 \vec{g}$, $m_3 \vec{g}$, \vec{v}_1 , \vec{v}_2

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

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

$$L_{Oz}^{(1)} = M_{Oz}^{m_1 \vec{v}_1} = m_1 v_1 r, \quad v_1 = r \omega, \quad L_{Oz}^{(1)} = m_1 r^2 \omega = 2m r^2 \omega$$

$$L_{Oz}^{(2)} = M_{Oz}^{m_2 \vec{v}_2} = m_2 v_2 2r, \quad v_2 = 2r \omega, \quad L_{Oz}^{(2)} = 4m r^2 \omega$$

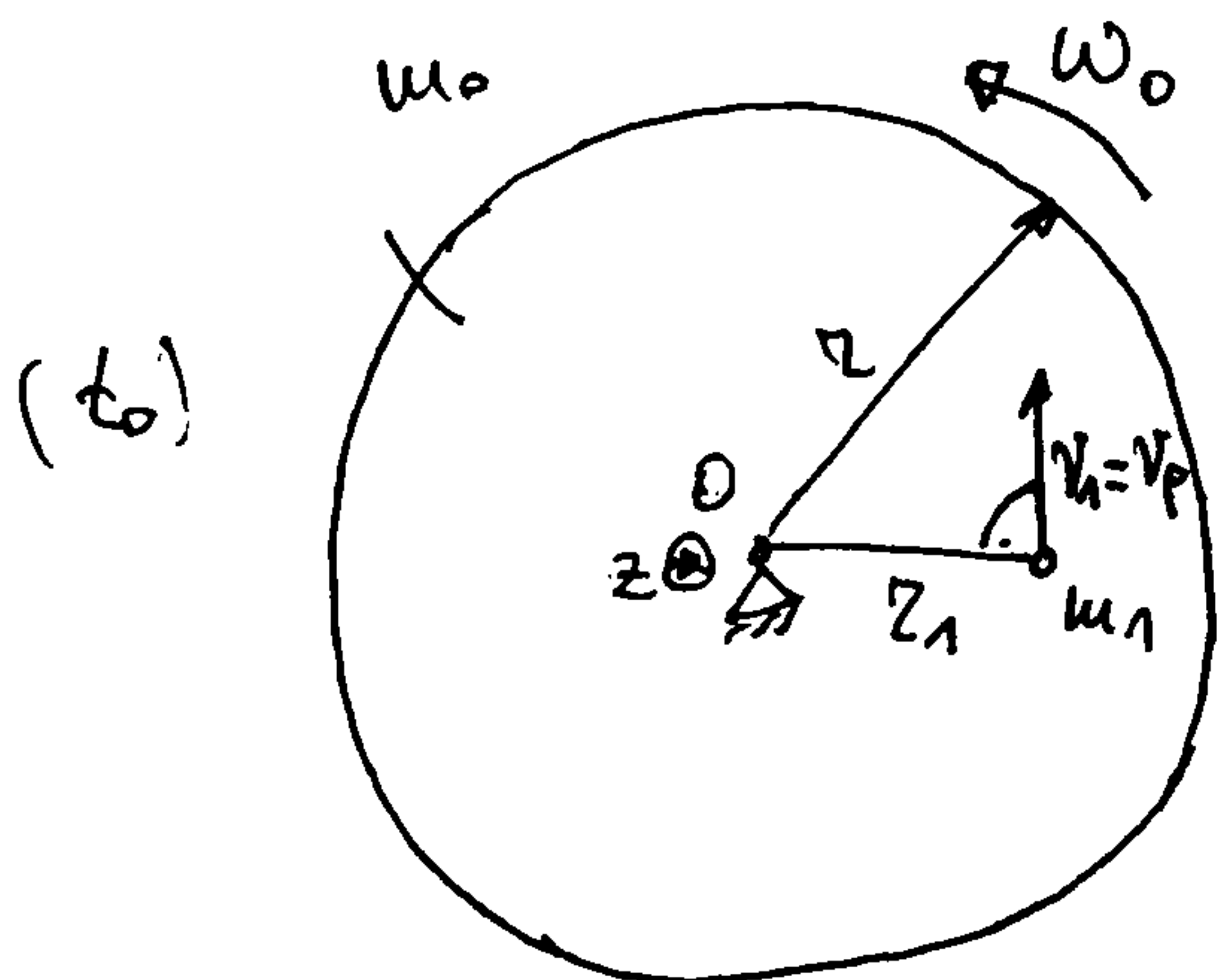
$$L_{Oz}^{(3)} = J_{Oz}^{(3)} \omega, \quad J_{Oz}^{(3)} = m_3 I_0^2 = 4m r^2 \rightarrow L_{Oz}^{(3)} = 4m r^2 \omega$$

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

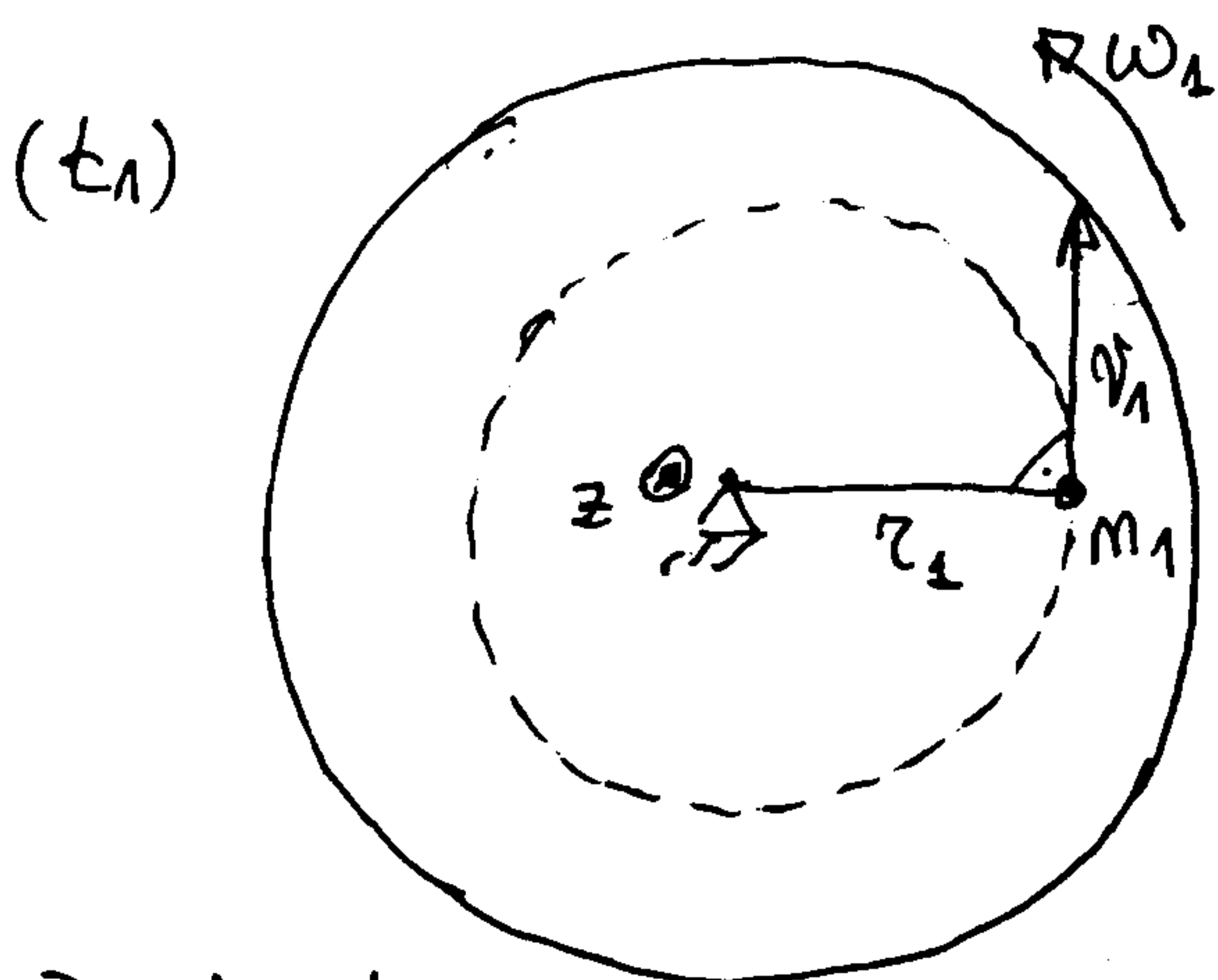
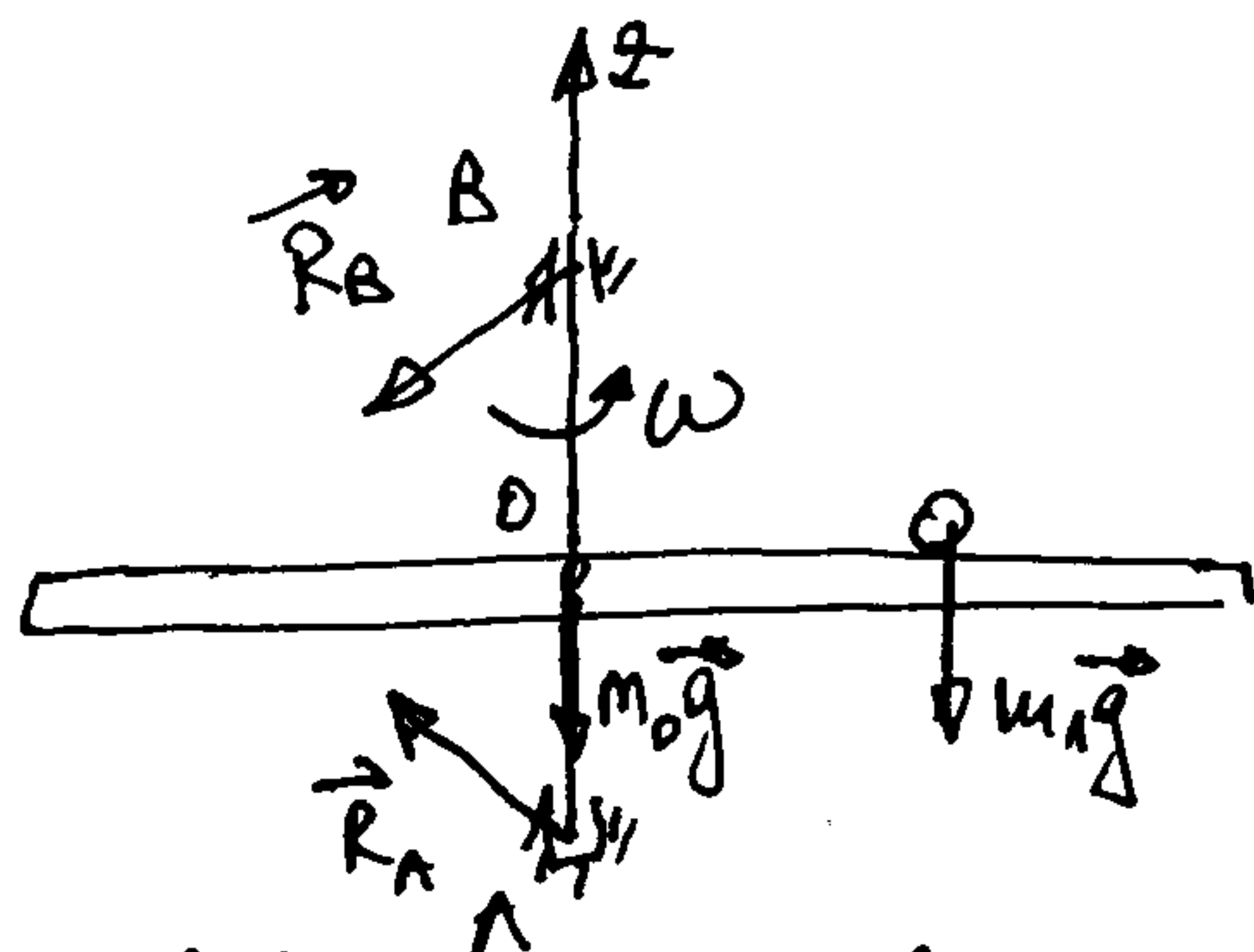
$$\frac{dL_{Oz}}{dt} = \sum M_{Oz}^{\vec{F}_i} \Rightarrow 10m r^2 \frac{d\omega}{dt} = 4m g r$$

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

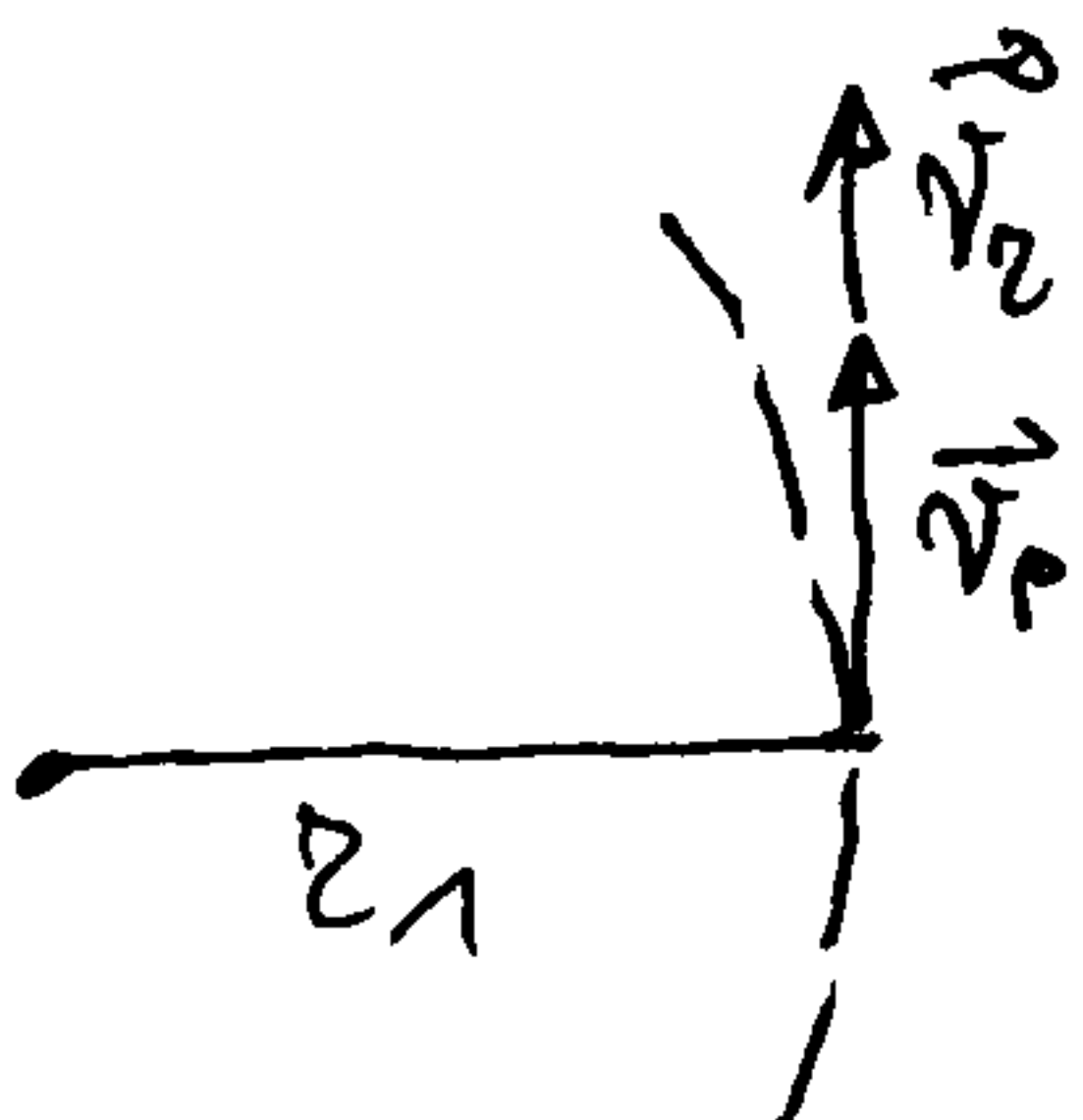
(2) Kružna horizontalna platforma mase m_0 i poluprečnika r obrće se oko vertikalne ose ugaonom brzinom ω_0 . Na platformi na rastojanju r_1 od obrtne ose stoji čovjek mase m_1 . Obrediti, zanemarujući trenje u ležajevima platforme, ugaonu brzinu ω_1 kojom će se obrtati platforma kada čovjek počne da se kreće relativnom brzinom v_2 po kružnici radijusa r_1 u stranu obrtanja platforme. Platformu smatrati 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: $m_1 \vec{g}, m_0 \vec{g}, R_A, R_B$. Momenti svih ovih sila za obrtnu osu z su jednaki nuli pa važi zakon o održanju momenta količine kretanja za obrtnu osu.

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

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

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

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

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

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

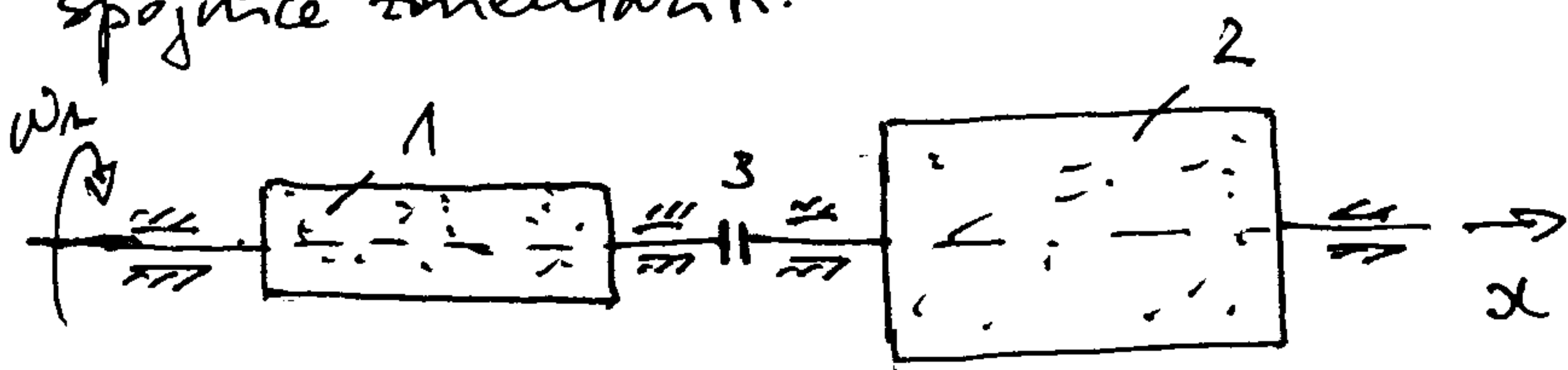
$$L_{z1} = L_{z0} \Rightarrow \omega_1 = \omega_0 - \frac{2 m_1 r_1 v_2}{m_0 r^2 + 2 m_1 r_1^2}$$

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 $J_x^{(1)} = 1 \text{ kgm}^2$ obreće 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.



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

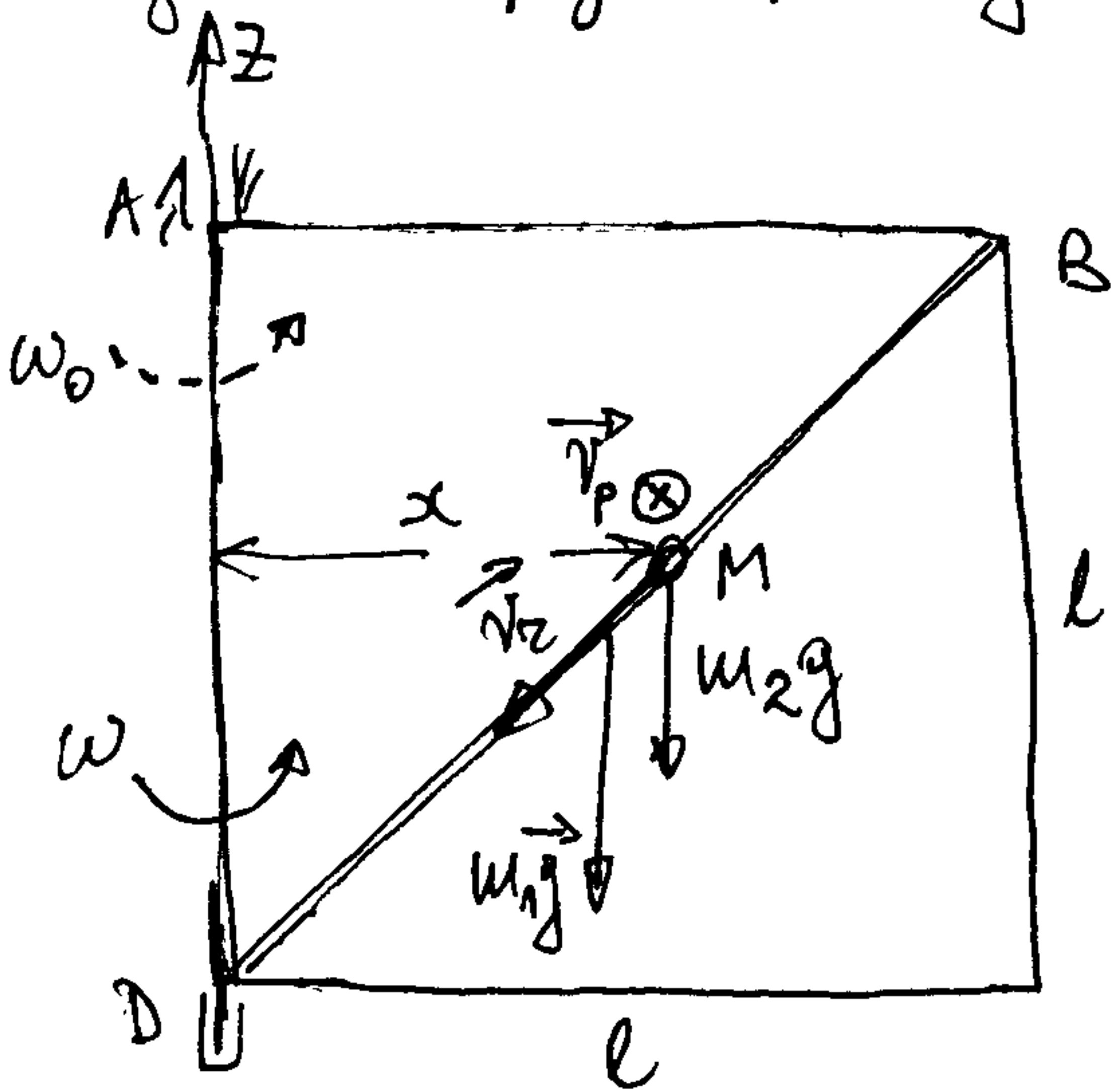
prije uključivanja spojnice ($\omega_2 = 0$): $L_{x0} = J_x^{(1)} \omega_1$



nakon uključivanja spojnice oba vratila se obreću kao jedno kruto tijelo 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 slobodno ugaono 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

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

$$L_z^{(2)} = m_2 \vec{v}_M, \quad \vec{v}_M = \vec{v}_p + \vec{v}_c, \quad v_p = x\omega$$

$$m_2 \vec{v}_p + m_2 \vec{v}_c$$

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

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

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

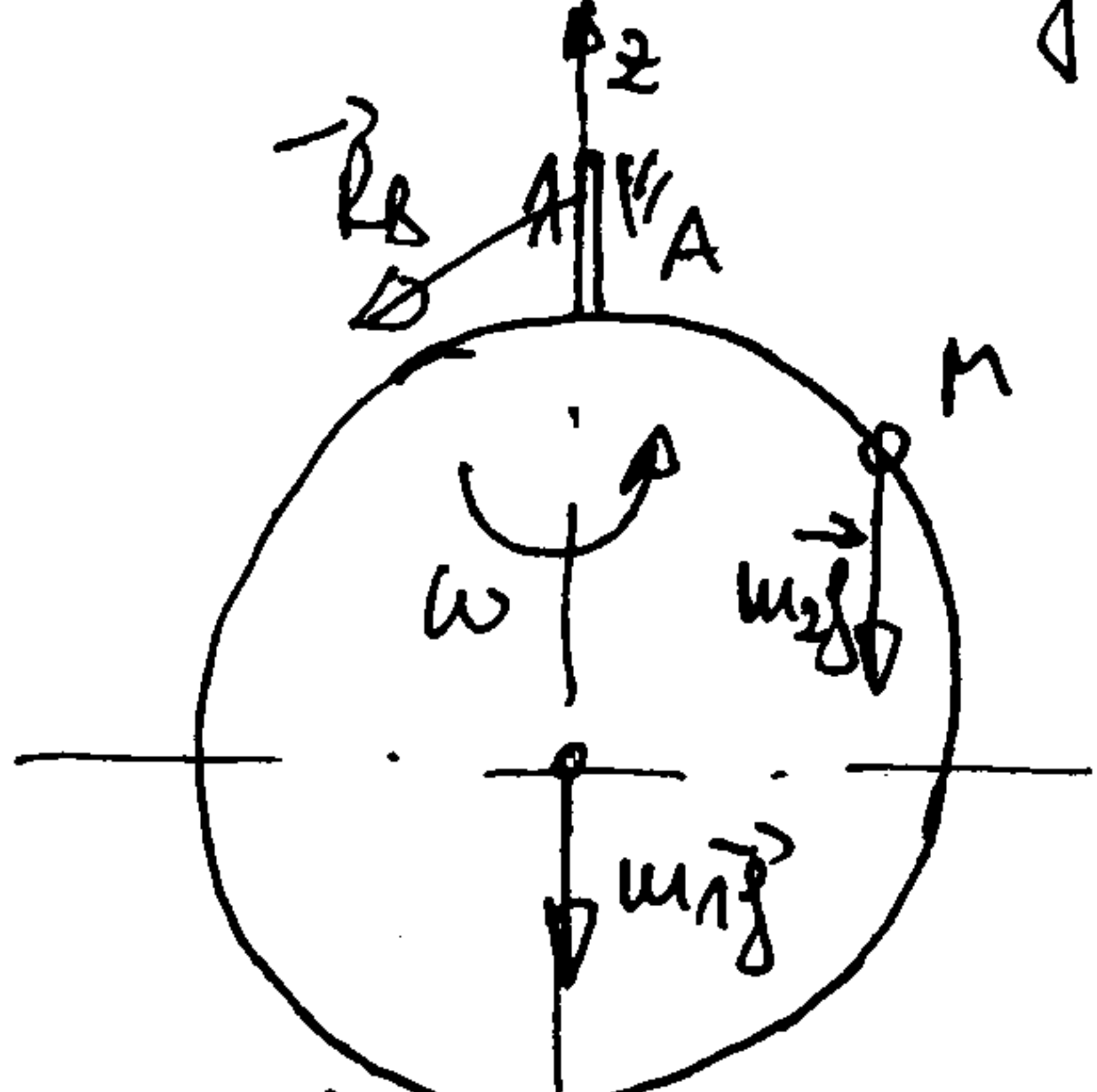
Kada je čuglica u položaju B ($x=l$): $L_{z0} = 2ml^2 \omega_0$

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

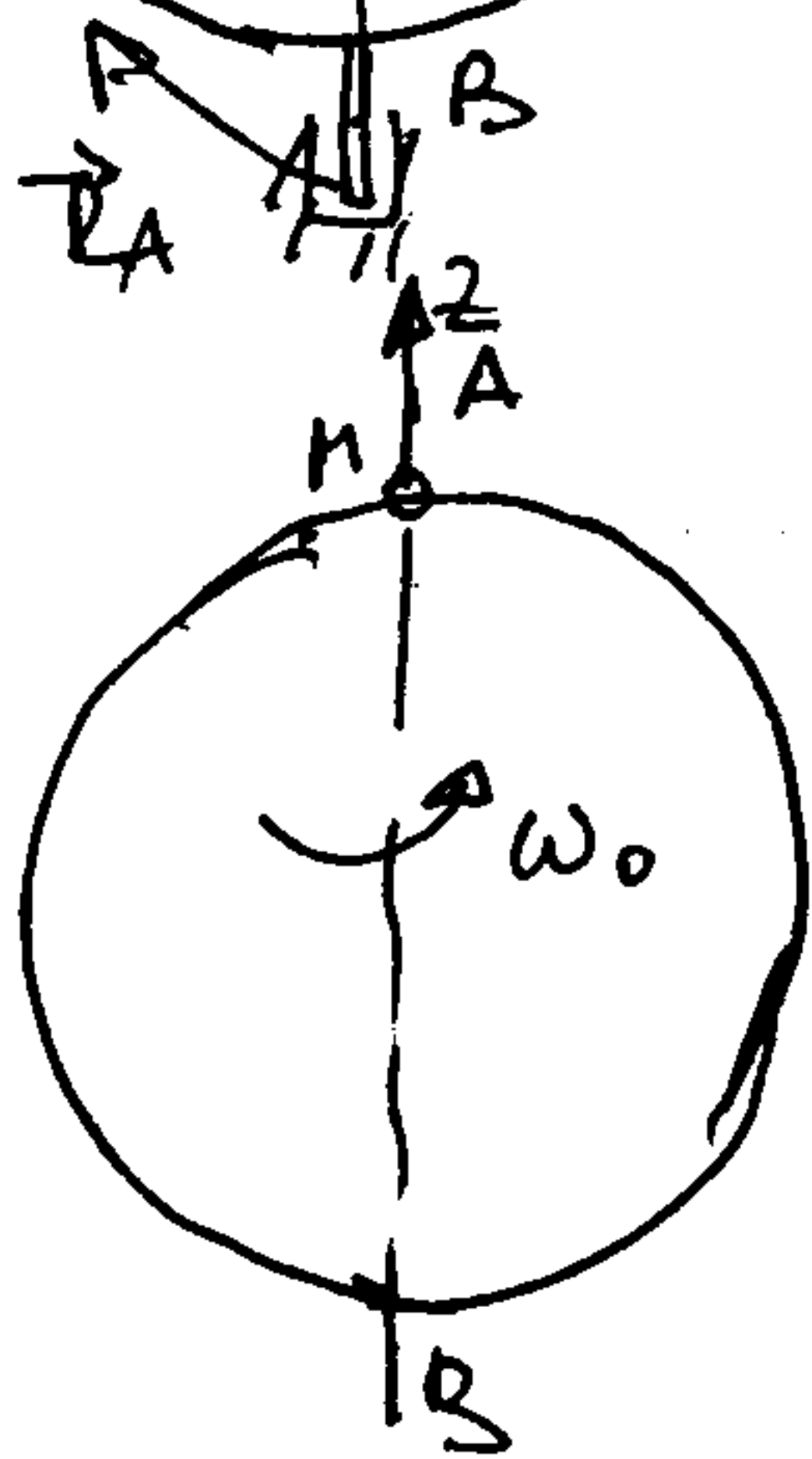
$$\Rightarrow \boxed{\omega_1 = 2\omega_0}$$

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.

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

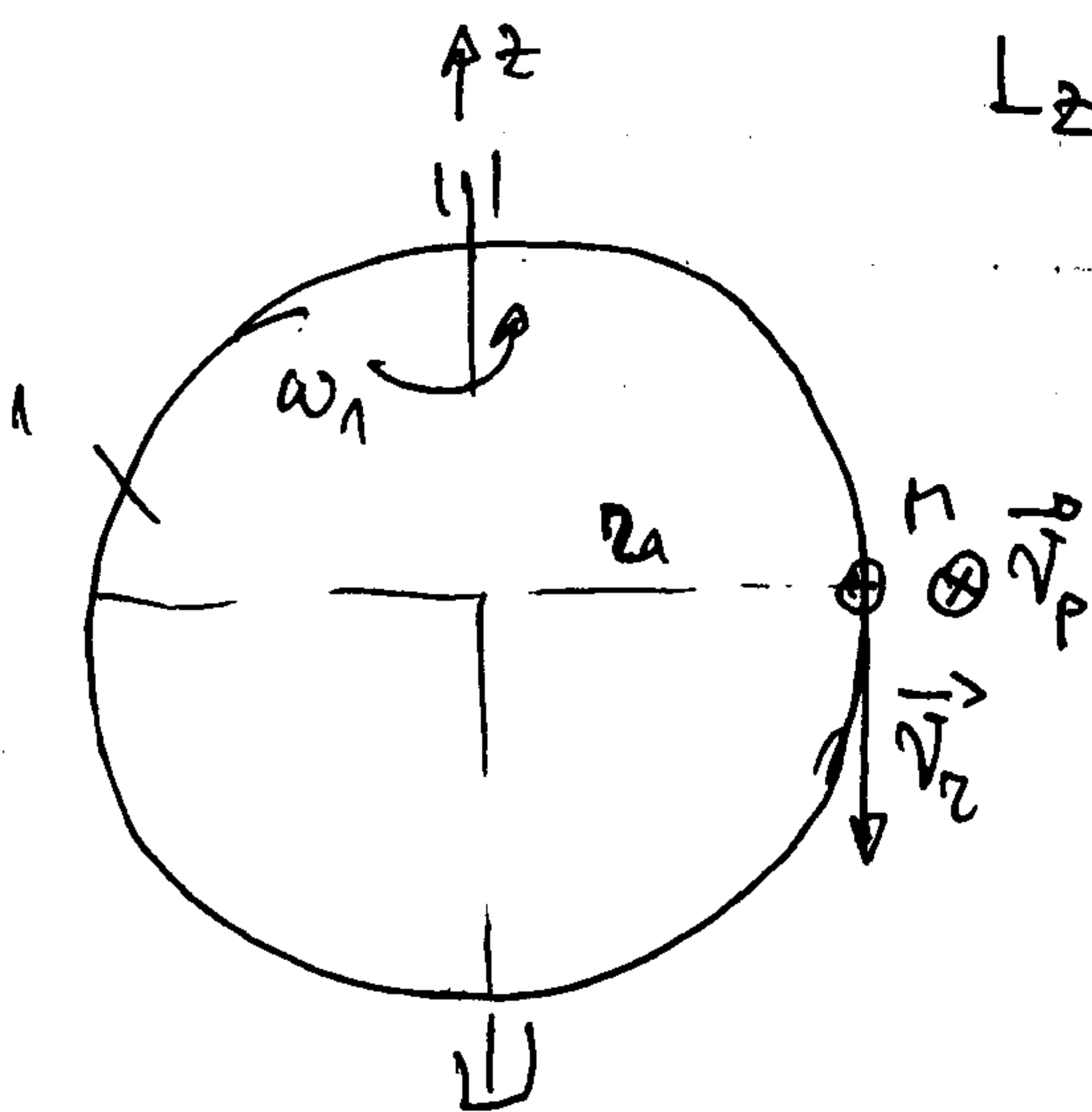


(t_0)



$L_{z0} = L_{z0}^{(1)} + L_{z0}^{(2)}$ 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)



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

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

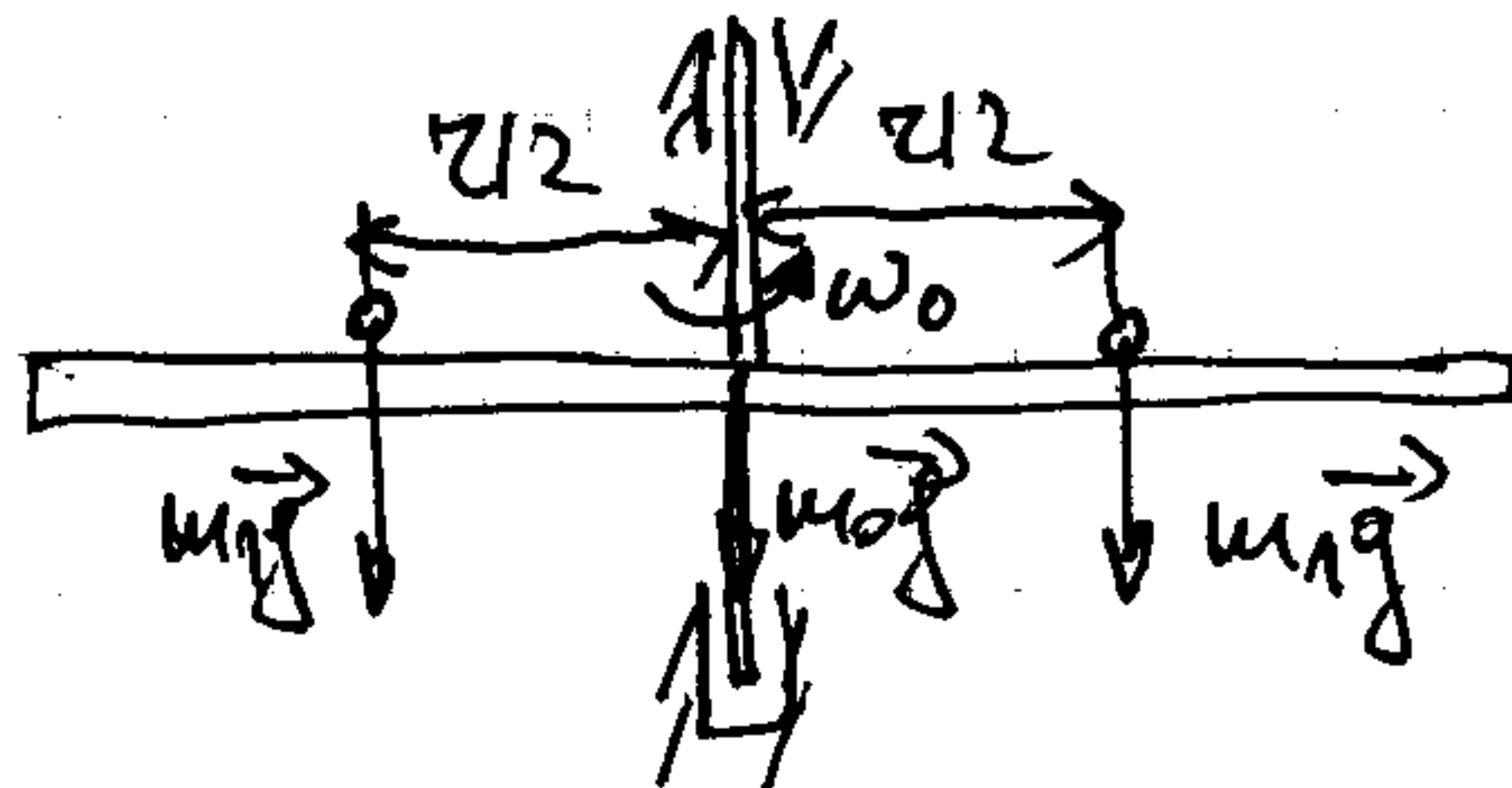
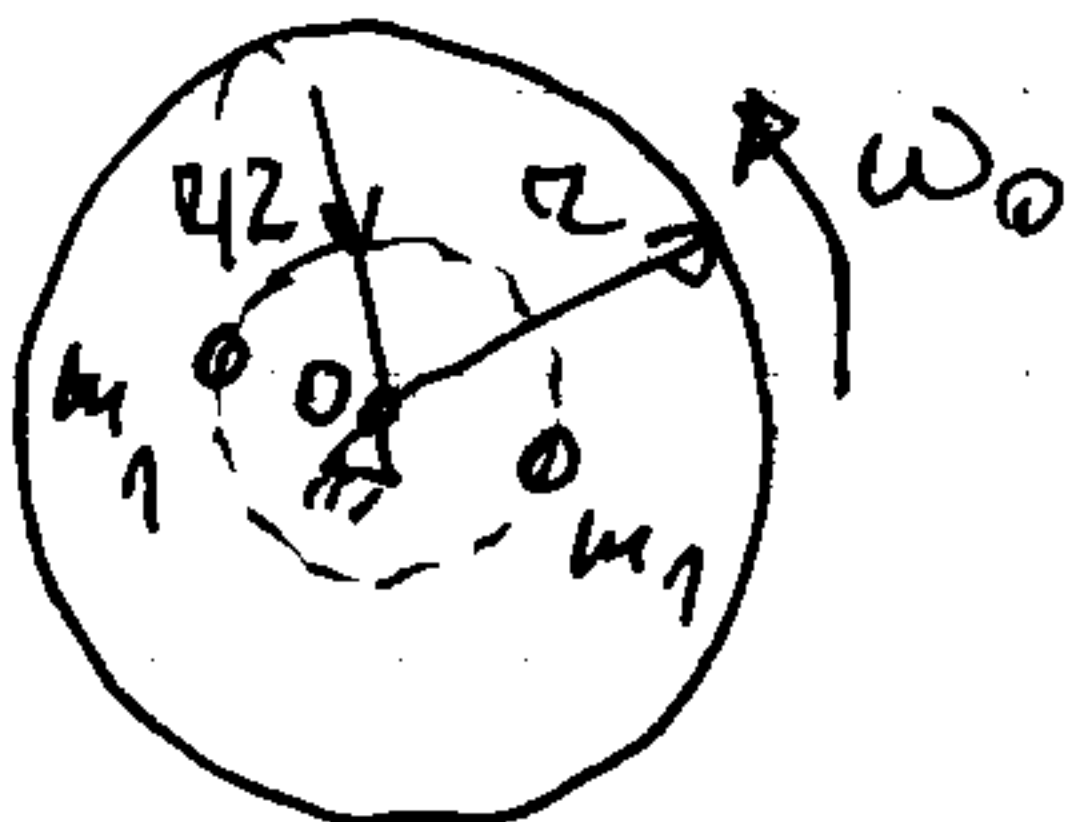
$$\frac{M_z^{m_2 \vec{v}_p}}{=} + \frac{M_z^{m_2 \vec{v}_2}}{=} = 0$$

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

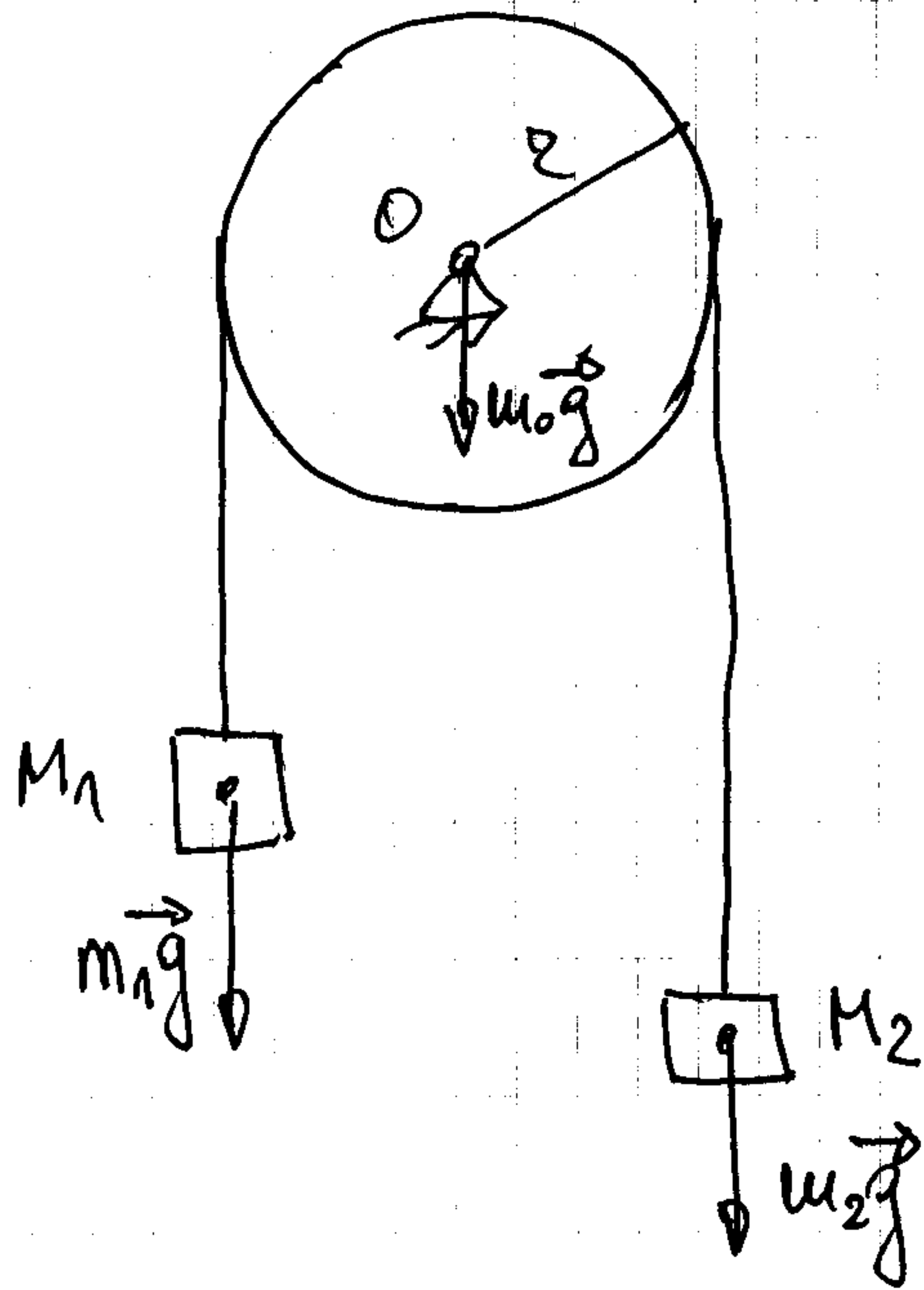
$$L_{z0} = L_{z1} \Rightarrow \left(\frac{m_1 r^2}{4} + m_2 r^2 \right) \omega_1 = \frac{m_1 r^2}{4} \omega_0$$

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

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 homoginim kružnim diskom.



7. Tegovi M_1 i M_2 , mase m_1 i m_2 , vezani su za krajove nerastegljivo 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.



7. Dinamika krutog tijela

Kruto tijelo predstavlja specijalan slučaj sistema materijalnih tačaka čija su međusobna razdaljenja nepromjenljiva tokom kretanja. Polazeći od zakona o kretanju centra inercije i zakona o promjeni kinetičkog momenta može se doći do dinamičkih jednačina za pojedine vrste kretanja krutog tijela, na osnovu kojih se, analogno dinamici tačke, mogu rešavati dva osnovna zadatka dinamike (prvi zadatak - određivanje sile na osnovu zadanog zakona kretanja tijela; drugi zadatak - određivanje kretanja, a u slučaju neslobodnog tijela i reakcija veza, pri zadanom sistemu).

7.1 Translaciono kretanje krutog tijela

Pri translacionom kretanju tijela trajektorije svih tačaka su kongruentne (podudarne) krive i sve tačke imaju jednake brzine i ubrzanja. Zato je za poznavanje translacionog kretanja tijela dovoljno znati zakon kretanja jedne tačke tijela, a za tu tačku pogodno je uzeti centar inercije C tijela.

U odnosu na translaciono početni

koordinatni sistem $Cx_1y_1z_1$, vezan za centar inercije tijela, brzine tačaka tijela su jednake nuli pa je

$$\vec{L}_C = \vec{L}_{C0} = 0$$

Ako primijenimo zakon o kretanju centra inercije sistema (5.4.1) i zakon o promjeni ~~kinetičkog~~ momenta količine kretanja sistema za centar inercije, ^(6.3.2) tada ćemo

$$m\vec{a}_C = \sum \vec{F}_i^s \quad (1)$$

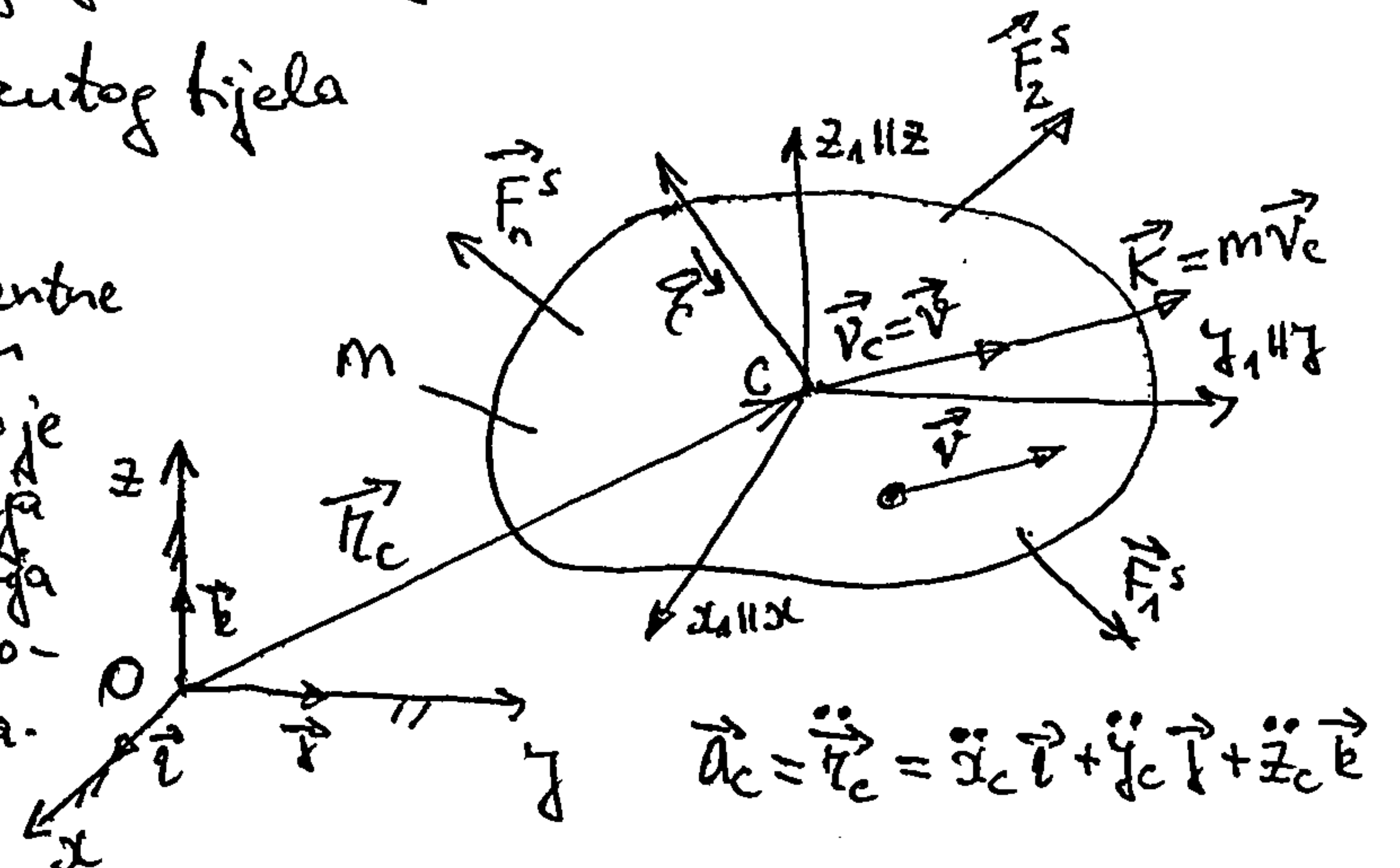
$$\frac{d\vec{L}_C}{dt} = 0 = \sum \vec{M}_C^i \quad (2)$$

Poslednja vektorska jednačina pokazuje da je pri translacionom kretanju tijela glavni moment sile koje djeluju na tijelo, za centar inercije, jednak nuli. Tijelo će izvoditi translaciono kretanje ako sile koje na njega djeluju zadovoljavaju uslov (2) i ako je početna brzina tijela jednaka nuli.

Vektorska jednačina (1), koja je identična sa osnovnom jednačinom dinamike tačke, odgovara sledeći sistem skalarne jednačina

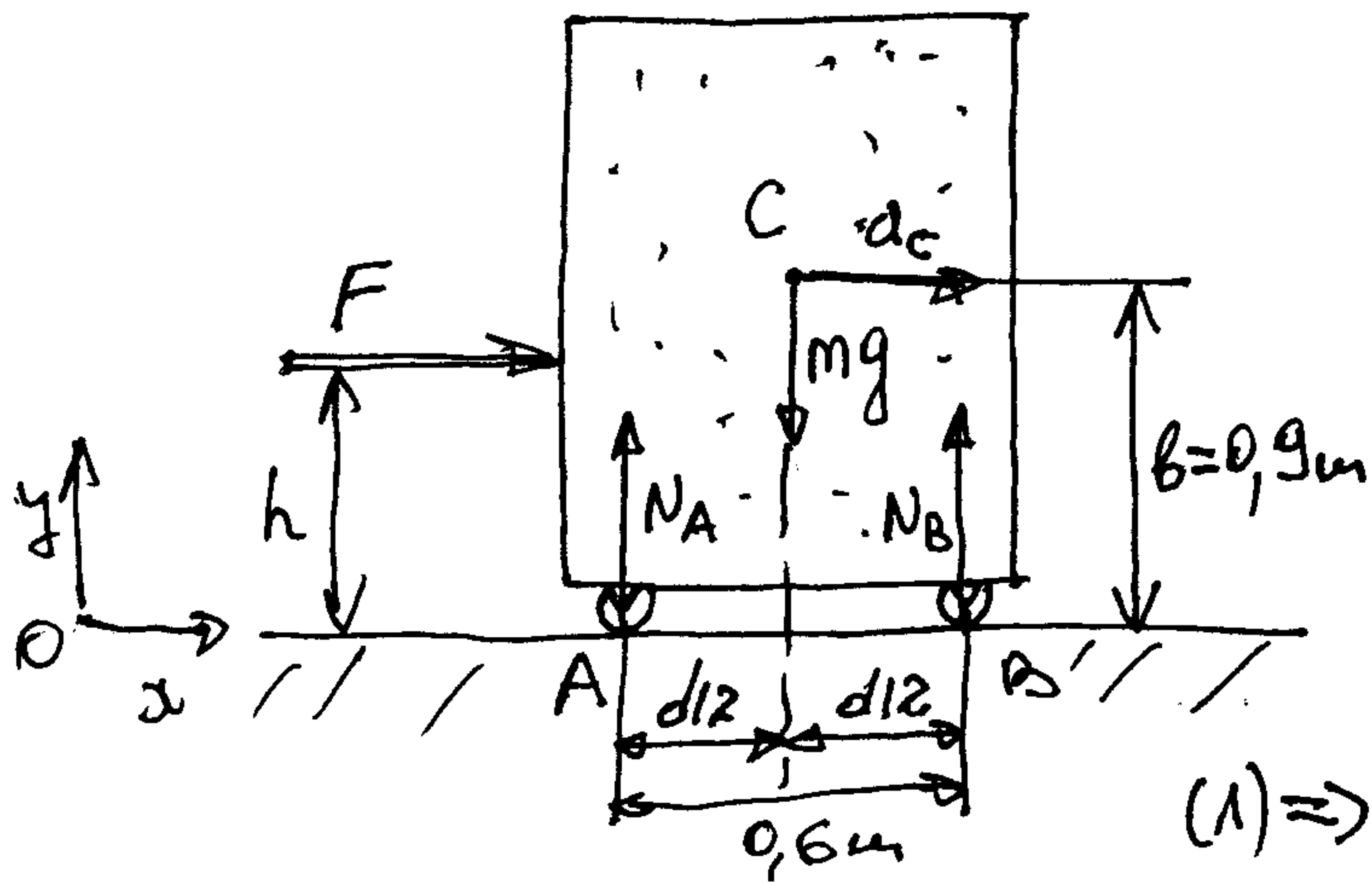
$$m\ddot{x}_C = \sum F_{ix}^s, \quad m\ddot{y}_C = \sum F_{iy}^s, \quad m\ddot{z}_C = \sum F_{iz}^s \quad (1')$$

koje predstavljaju diferencijalne jednačine translacionog kretanja krutog tijela.



Translaciono kretanje k-tal zadaci)

1. Ormar mase $m = 20 \text{ kg}$, montiran na točnice koji mu omogućavaju da se kreće bez trenja po horizontalnom podu, gura se horizontalnom silom $F = 100 \text{ N}$ (v. sl.). Odrediti: a) ubrzanje ormara; b) Uслов koji treba da zadovoljava zahtojanje h da se ormar ne prevrne. Dimenzije točnica zamenoriti.



$$m\vec{a}_c = \vec{F} + m\vec{g} + \vec{N}_A + \vec{N}_B$$

$$x: ma_c = F \quad (1)$$

$$y: m \cdot 0 = -mg + N_A + N_B \quad (2)$$

Сандук се креће translaciono, pa mora biti zadovoljen uslov:

$$\sum M_C^{\vec{F}_i} = 0 \Rightarrow N_A \frac{d}{2} - N_B \frac{d}{2} - F(b-h) = 0 \quad (3)$$

$$(1) \Rightarrow a_c = \frac{F}{m} = \underline{\underline{5 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}}}$$

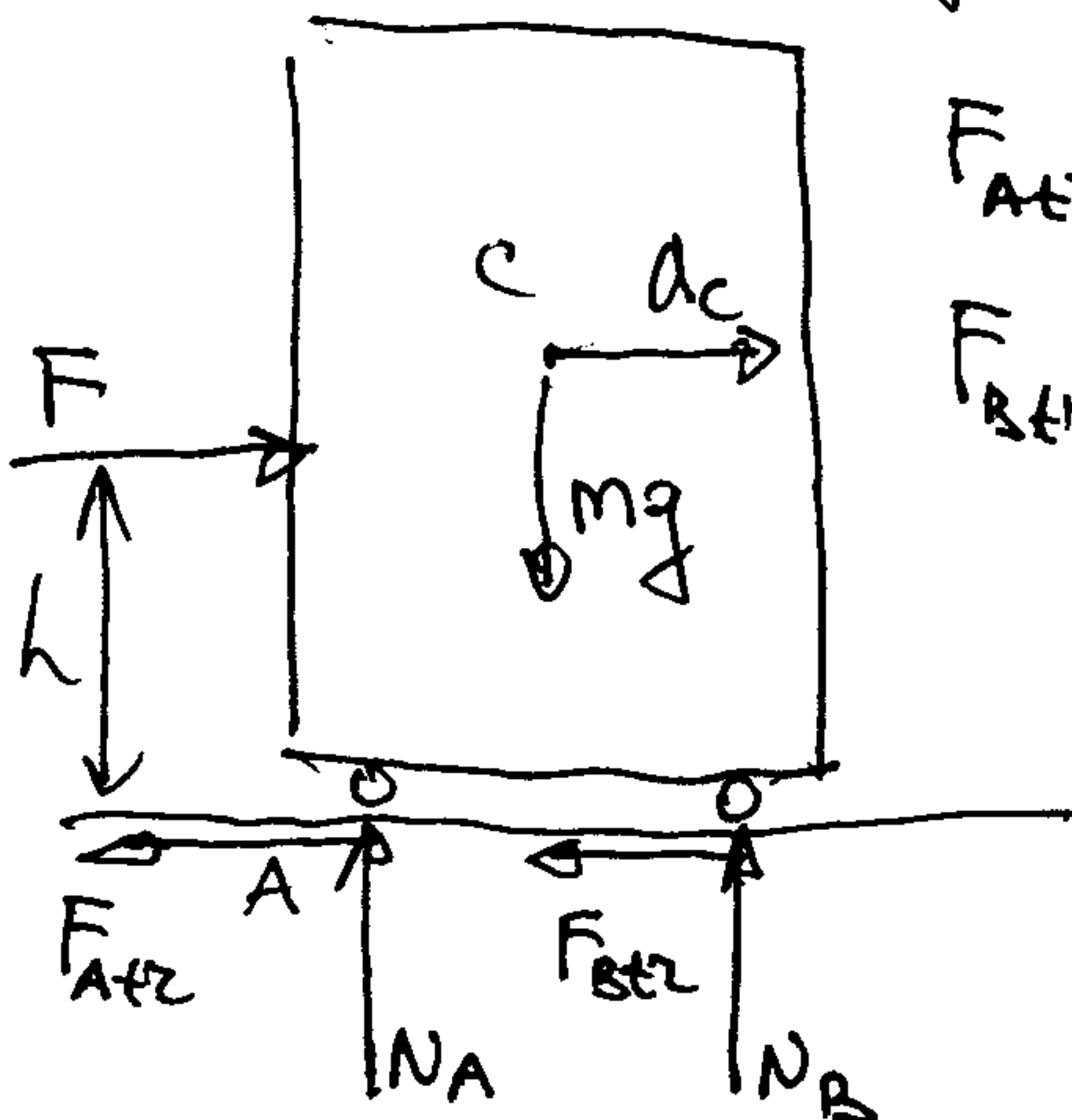
$$(2), (3) \Rightarrow N_A = \frac{mg}{2} + \frac{b-h}{d} F, \quad N_B = \frac{mg}{2} - \frac{b-h}{d} F$$

Uсловi neprevrtanja: $N_A > 0, N_B > 0$

$$\Rightarrow b - \frac{d}{2} \frac{mg}{F} < h < b + \frac{d}{2} \frac{mg}{F}$$

$$\underline{\underline{0,31 \text{ m} < h < 1,49 \text{ m}}}$$

2. Riješiti prethodni zadatak pretpostavljajući da su točnice blokirane i da se klizaju po podu pri čemu je $\mu = 0,25$

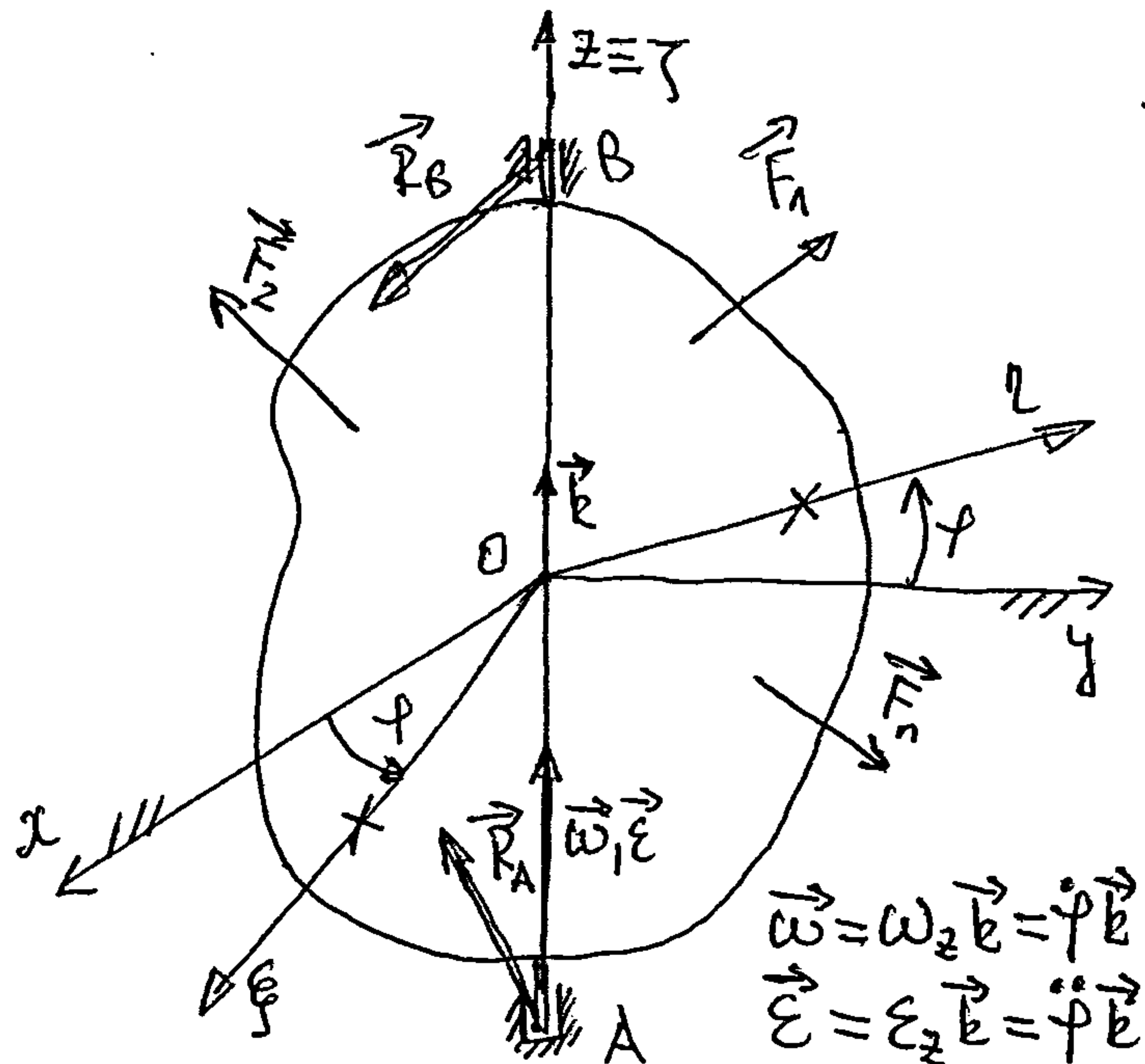


$$F_{Atr} = \mu N_A$$

$$F_{Btr} = \mu N_B$$

$$R: h < 1,05 \text{ m}$$

7.2 Diferencijalna jednačina obrtanja krutog tijela oko nepotretne ose



Neka se tijelo pod dejstvom datog sistema sila $\vec{F}_1, \dots, \vec{F}_n$ obrće oko nepotretne ose z , pri čemu je nepotretnost ose obrtanja obezbijeđena sa dve ležišta. Položaj tijela je određen uglom φ između koordinatnih ravni xOz i ξOZ (t.j. Ox, Oz - potretni koordinatni sistem; $O\xi, OZ$ - potretni koordinatni sistem čije su ose čvrsto vezane za tijelo).

Pošto je tijelo nestobalno, saglasno principu odobrtanja od veza, uticaje ležišta A i B zamjenjujemo reakcijama \vec{R}_A i \vec{R}_B , koje zajedno sa datim silama \vec{F}_i čine sistem spoljašnjih sila za posma trupo tijelo.

Ako primijenimo zakon o promjeni momenta količine obrtanja za osu z , uzimajući u obzir da je $M_z^{\vec{R}_A} = 0$ i $M_z^{\vec{R}_B} = 0$, dobijamo

$$\frac{dL_z}{dt} = M_z^S = \sum M_z^{\vec{F}_i}$$

odnosno

$$J_z \ddot{\varphi} = \sum M_z^{\vec{F}_i} \quad (1)$$

jer je $L_z = J_z \omega_z = J_z \dot{\varphi}$ i J_z konstantna veličina.

Ovo je diferencijalna jednačina obrtanja krutog tijela oko nepotretne ose i glasi:

Proizvod momenta inercije tijela za nepotretnu osu i ugaonog ubrzanja jednak je zbiru momenata svih spoljašnjih sila za tu osu.

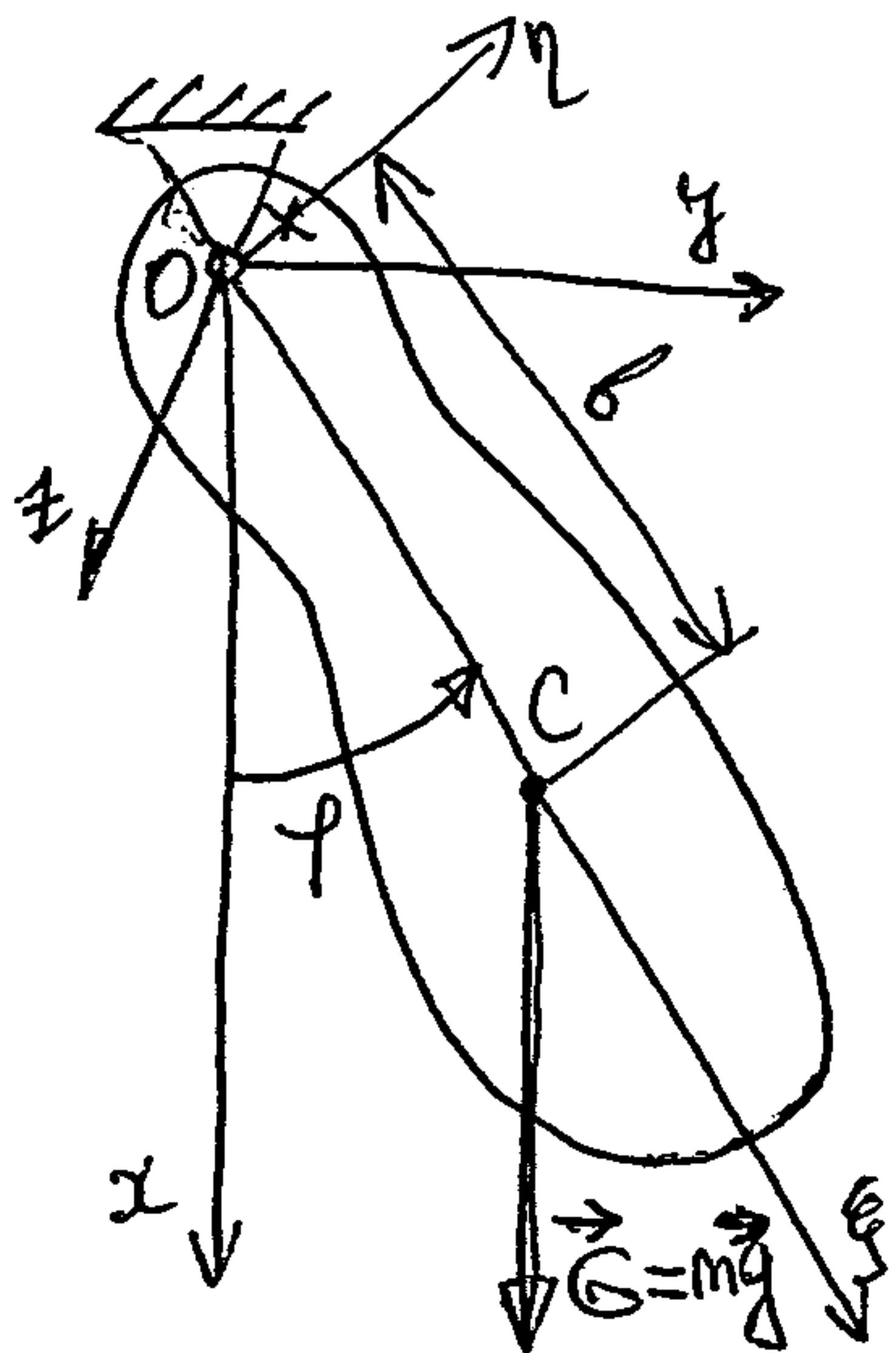
N: Obično se veličina M_z^S zove obrtni moment.

Jednačina (1) omogućuje da:

1) znajući zakon obrtanja tijela $\varphi = \varphi(t)$ i moment inercije J_z , odredimo obrtni moment M_z^S ;

2) znajući obrtni moment, moment inercije i početne uslove ($\varphi(t_0) = \varphi_0, \dot{\varphi}(t_0) = \dot{\varphi}_0$), odredimo zakon obrtanja tijela $\varphi = \varphi(t)$.

7.2.1 Fizičko klatno



Fizičko klatno je kruto tijelo koje se može da nepokretno horizontalne ose samo pod dejstvom sopstvene težine.

Diferencijalna jednačina kretanja (obrtanja) je

$$J_z \ddot{\varphi} = M_z \vec{G}, \quad M_z \vec{G} = -mgb \sin \varphi,$$

odnosa

$$\ddot{\varphi} + \omega_F^2 \sin \varphi = 0, \quad (1)$$

gdje je $\omega_F^2 = \frac{mgb}{J_z}$

Ako se zadržimo samo na malim kretanjima klat

od ravnotežnog položaja $\varphi = 0$, možemo uzeti da je $\sin \varphi \approx \varphi$ i jednačinu (1) zamijeniti prostijom linearnom diferencijalnom jednačinom

$$\ddot{\varphi} + \omega_F^2 \varphi = 0, \quad (2)$$

koja opisuje harmonijsko oscilatorno kretanje sa kružnom frekvencijom ω_F i periodom

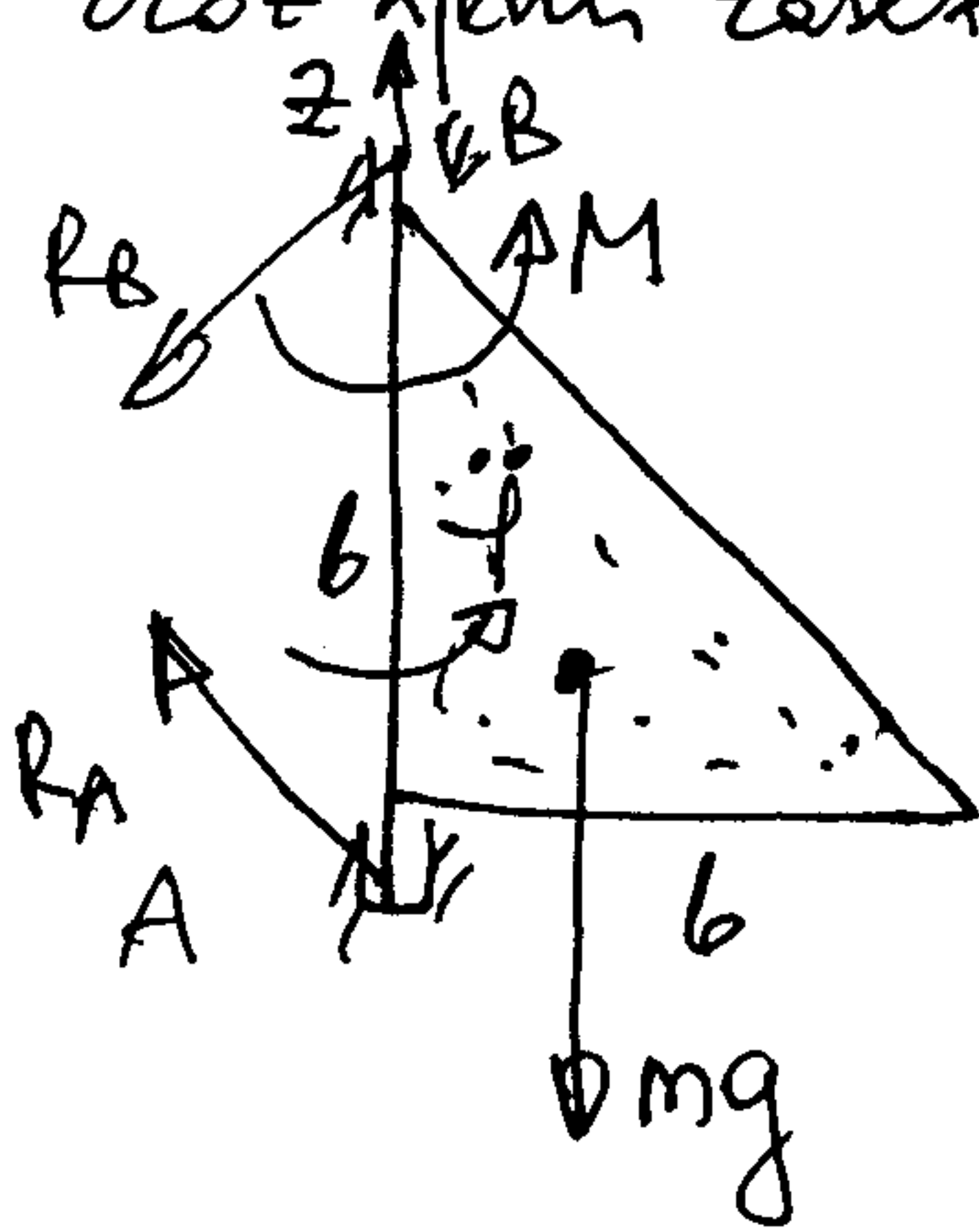
$$T_F = \frac{2\pi}{\omega_F} = 2\pi \sqrt{\frac{J_z}{mgb}} \quad (3)$$

Na formuli (3) počiva jedan od eksperimentalnih metoda za određivanje momenta inercije tijela. Oputno tijelo postavise tako da može da osciluje kao fizičko klatno oko ose za koju treba odrediti moment inercije. Mjereći period oscilovanja, pod uslovom da nam je poznato rastojanje b između osi obrtanja i težišta (ono može biti određeno, točade, mjerenjem, npr. metodom vaganja), iz izraza (3) dobijemo

$$J_z = \frac{mgb T_F^2}{4\pi^2}$$

• Obratnje k-t. oko nepobretne ose (zadaci)

1. Homogena tanja ploča oblika jednakostranog pravouglog trougla, mase m i katete dužine b , dođe se iz stanja mirovanja pod dejstvom sprega konstantnog momenta M oko vertikalne ose koja je vezana svojim katetom. Zanemarujući otpor vretanja, odrediti zakon kretanja ploče. Uzeti da je moment inercije ploče za osu koja prolazi kroz njen katet $mb^2/6$.



Dif. jed. obratnje bruto tijela oko nepobretne ose z:

$$J_z \ddot{\varphi} = \sum M_z \stackrel{\vec{F}_i}{=} \Rightarrow J_z \ddot{\varphi} = M$$

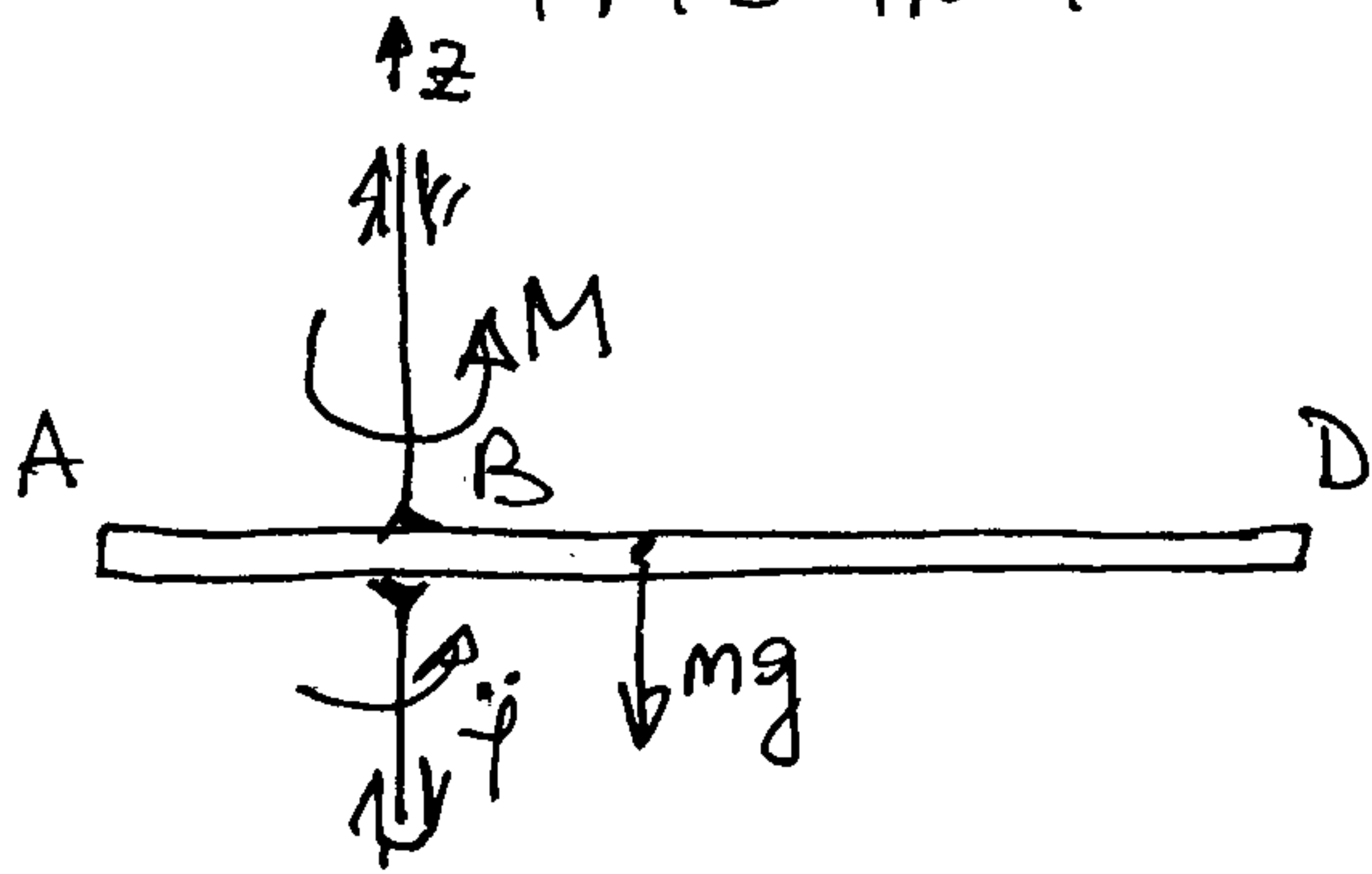
$$J_z = \frac{mb^2}{6}$$

$$\ddot{\varphi} = \frac{6M}{mb^2} = \text{const} - \text{jednako ubrzanje} \text{ obratnje}$$

$$\varphi = \varphi_0 + \dot{\varphi}_0 t + \frac{\varepsilon t^2}{2}, \quad \varphi_0 = 0, \dot{\varphi}_0 = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\varphi = \frac{3M}{mb^2} t^2} - \text{zakon (konstantna jednačina) obratnje}$$

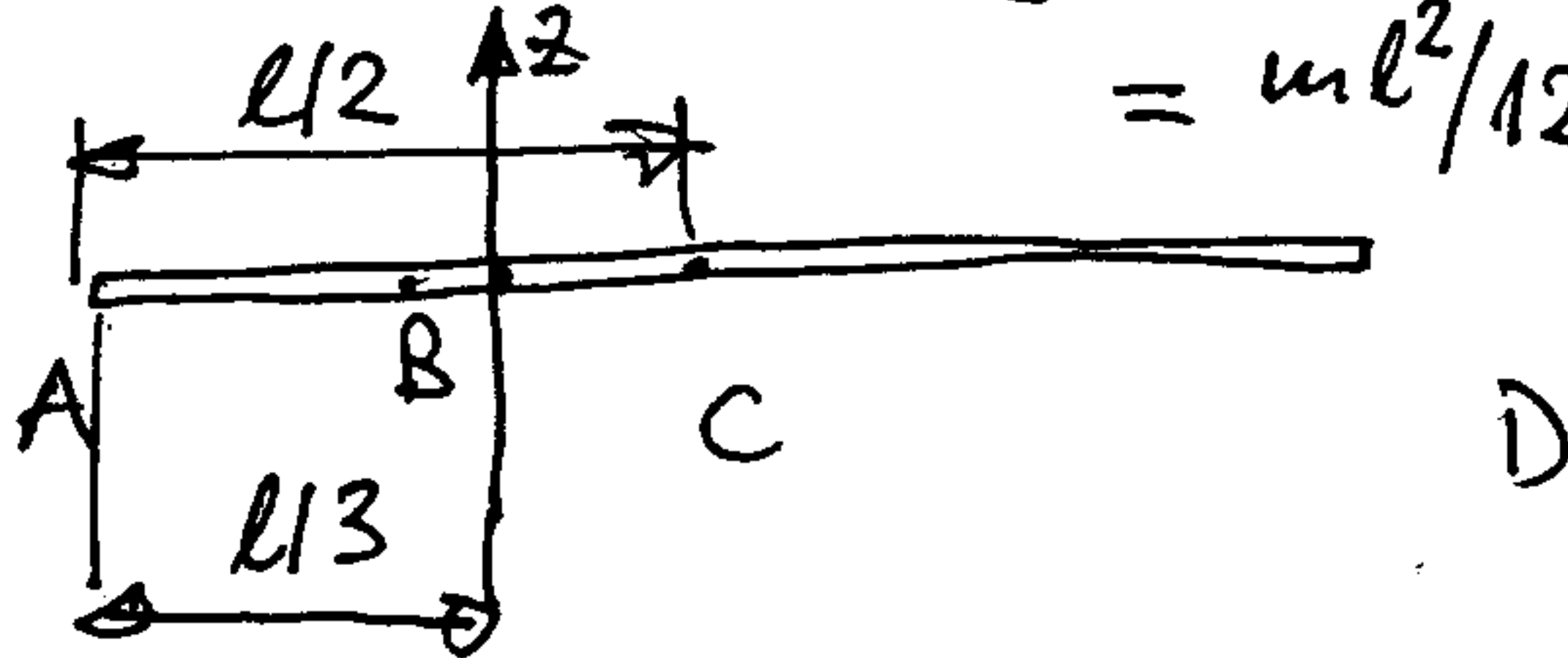
2. Homogeni štap AD, mase $m = 1 \text{ kg}$ i dužine $l = 2 \text{ m}$ bruto je vezan pod pravim uglom za vertikalnu osovinu tako da je: $\overline{AB} = l/3$. Zanemarujući trenje, odrediti ugaono ubrzanje štapa pod dejstvom sprega momenta $M = 4 \text{ Nm}$.



$$J_z \ddot{\varphi} = M$$

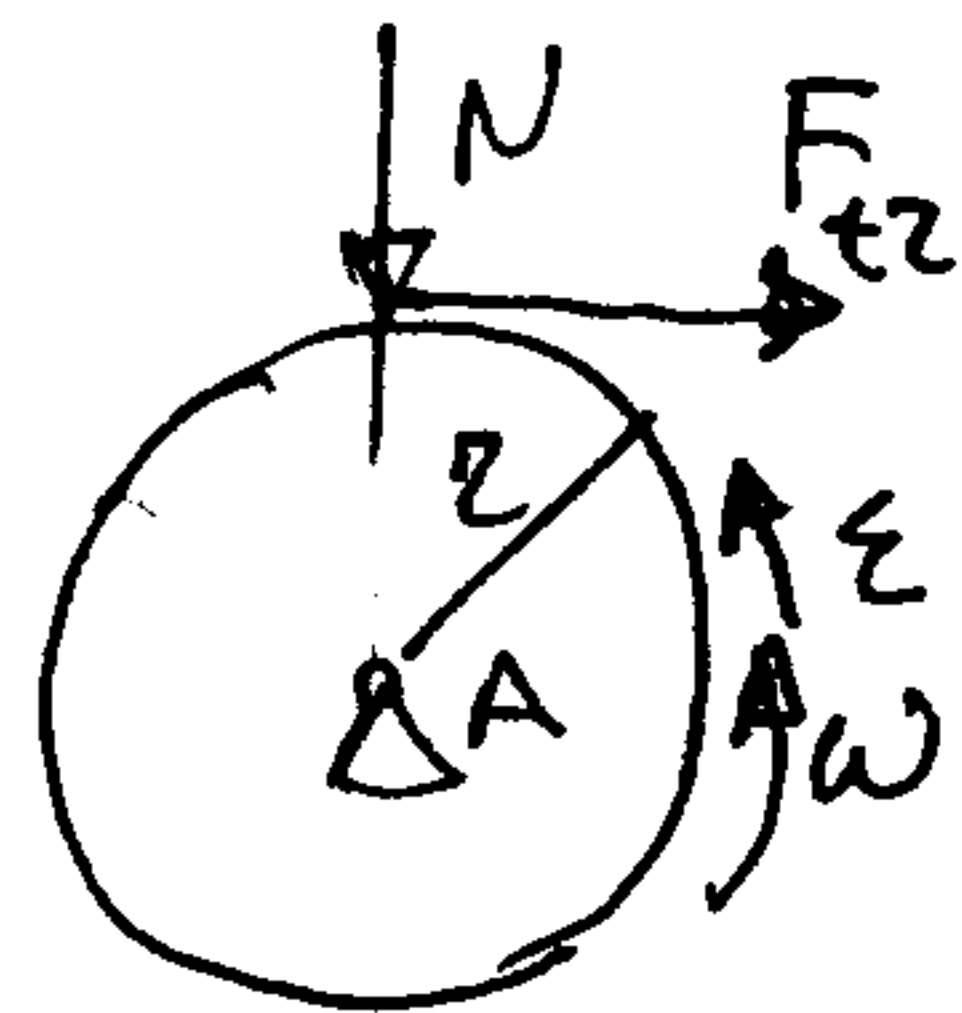
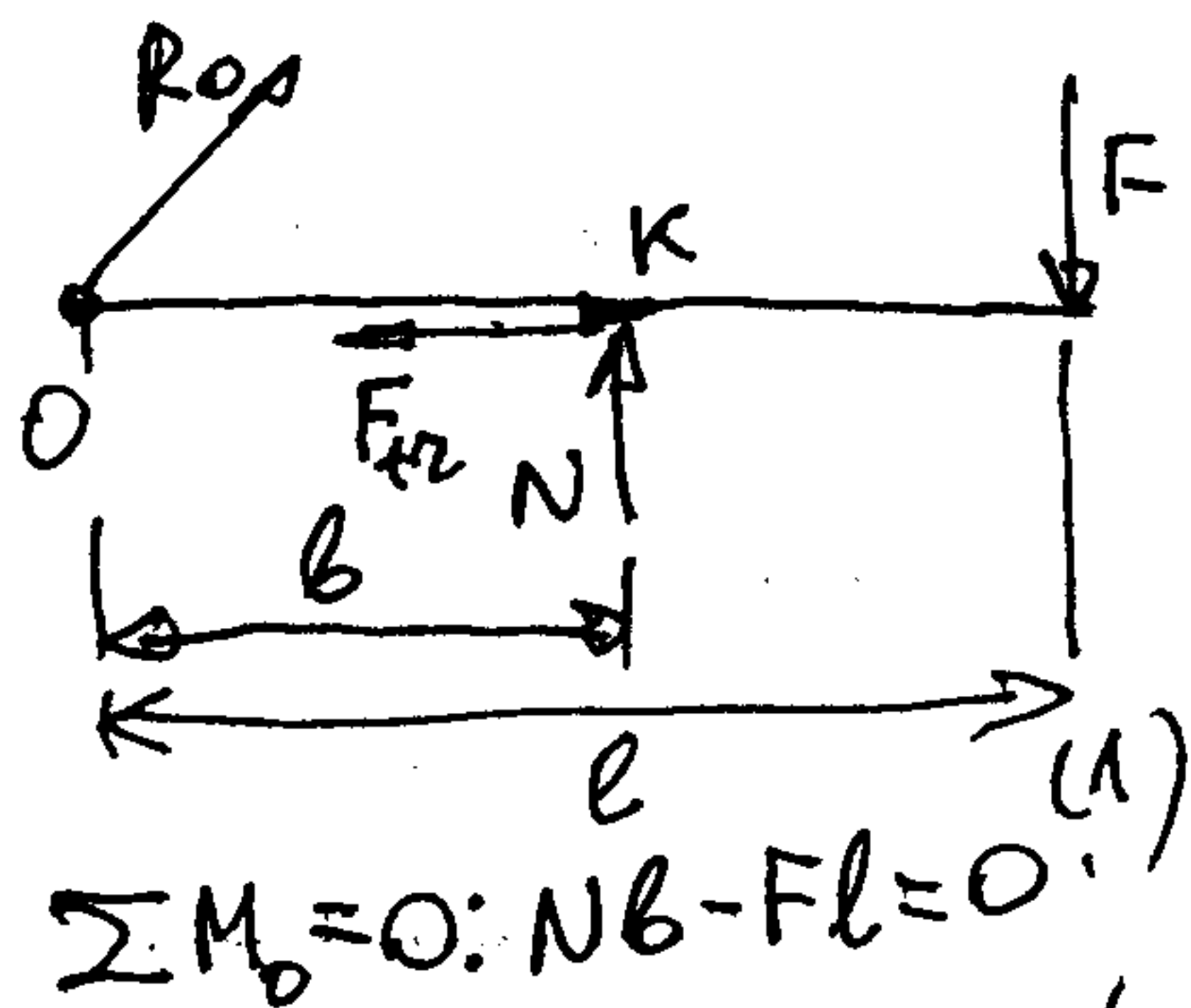
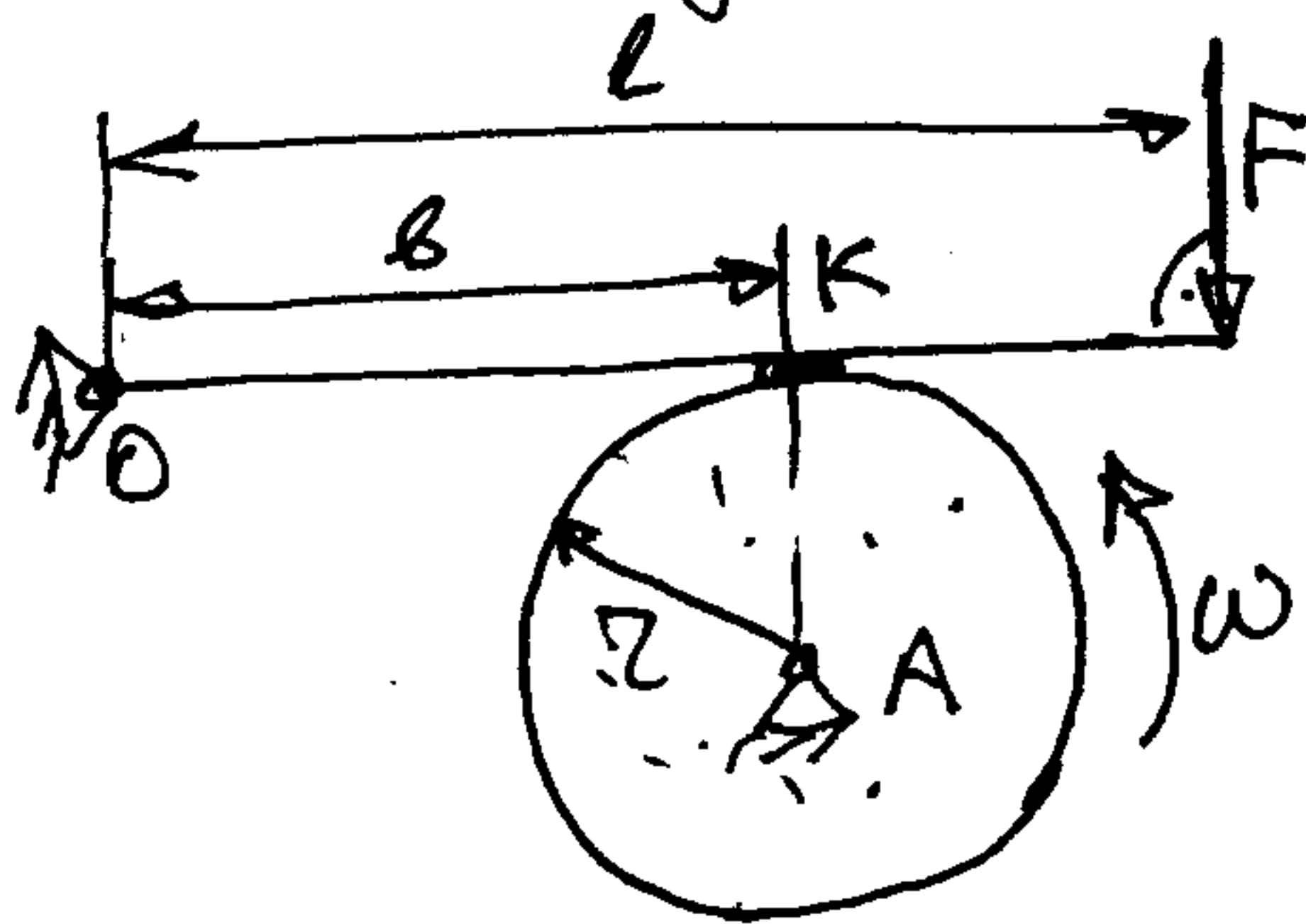
$$J_z = ?$$

$$J_z = J_{Cz} + m \overline{BC}^2 = \frac{ml^2}{12} + m \left(\frac{l}{2} - \frac{l}{3}\right)^2 = \frac{ml^2}{9}$$



$$\Rightarrow \Sigma \ddot{\varphi} = \frac{9M}{ml^2} = \boxed{9 \frac{\text{rad}}{\text{s}^2}}$$

3. Točak A koji se obzice konstantnom ugaonom brzinom ω_0 počinje da se koči pomoću ručne kočnice. Kolikom silom F treba djelovati na ručicu da bi se točak zaustavio za vrijeme T , ako je koeficijent trenja između točeka i papučice μ , dužina ručice l , $OK = b$, moment inercije točeka za obrtnu os J a poluprečnik r . Masu ručice i dimenzije papučice zanemariti.



$$J\epsilon = -F_{t2}r \quad (2) \quad F_{t2} = \mu N \quad (3)$$

$$(1) \Rightarrow N = F \frac{l}{b}, \quad (2) \Rightarrow \epsilon = -\mu \frac{Flr}{bJ} = \text{const}$$

$$\epsilon = \frac{d\omega}{dt} \rightarrow \omega(t) = \omega_0 + \epsilon t,$$

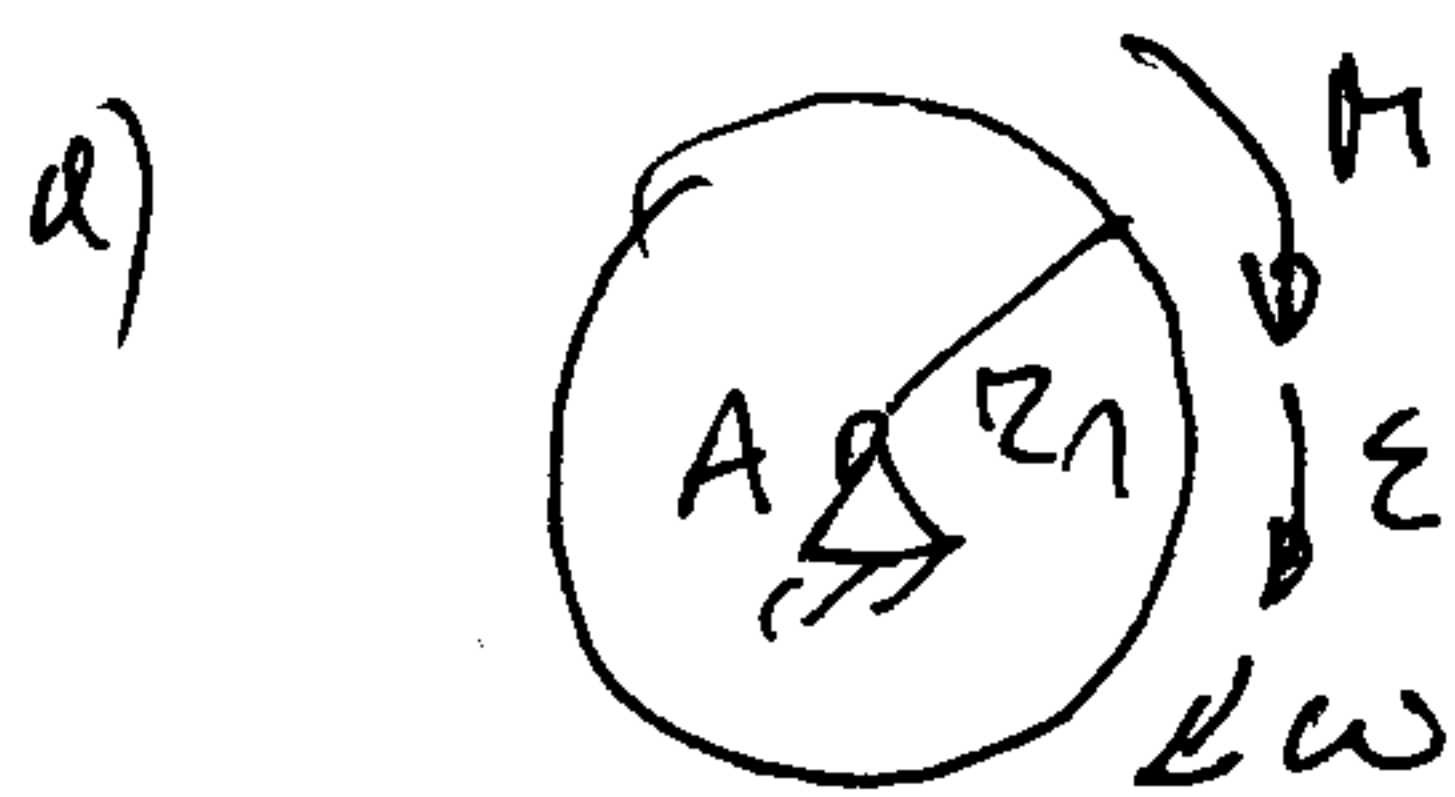
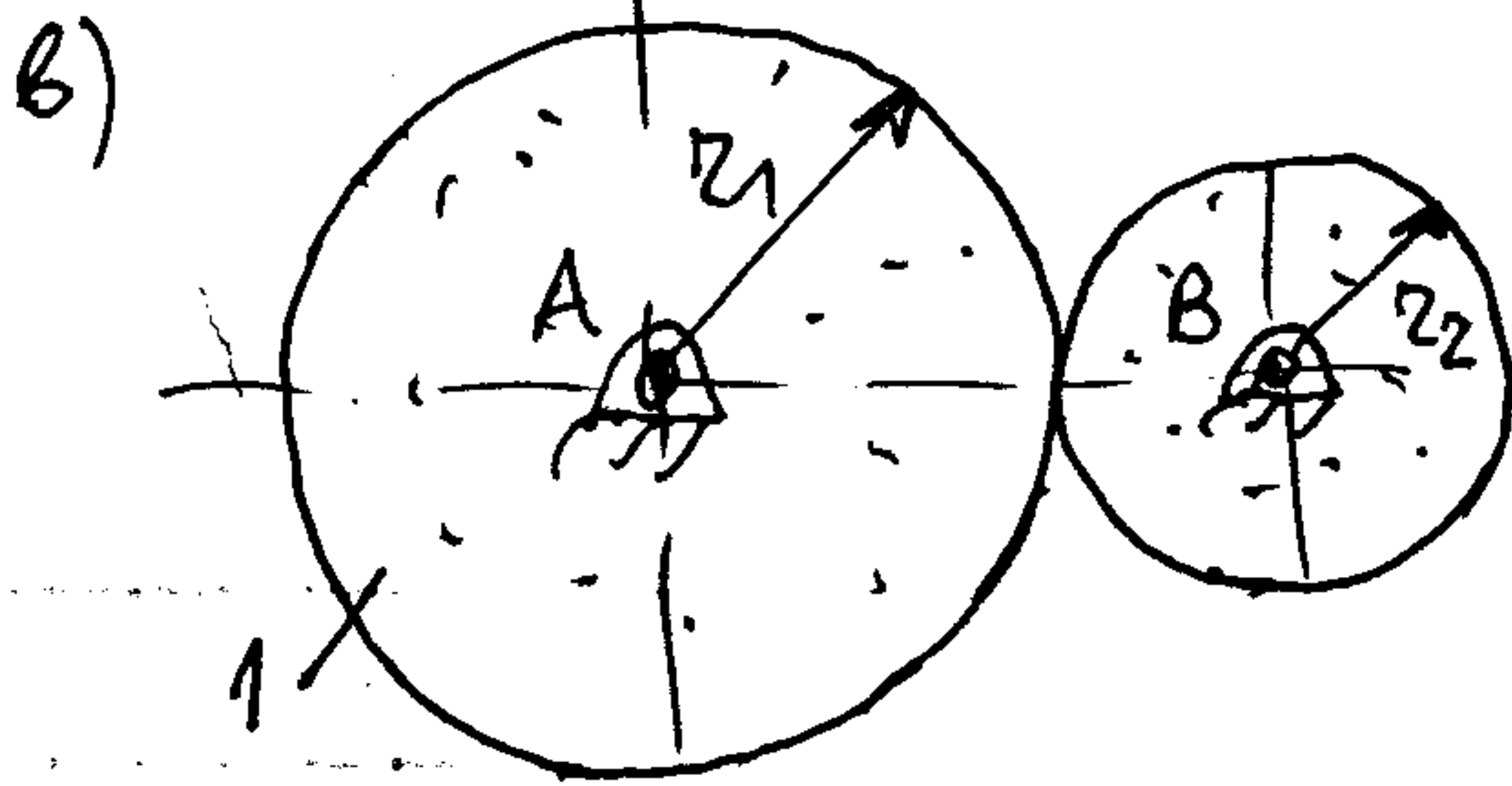
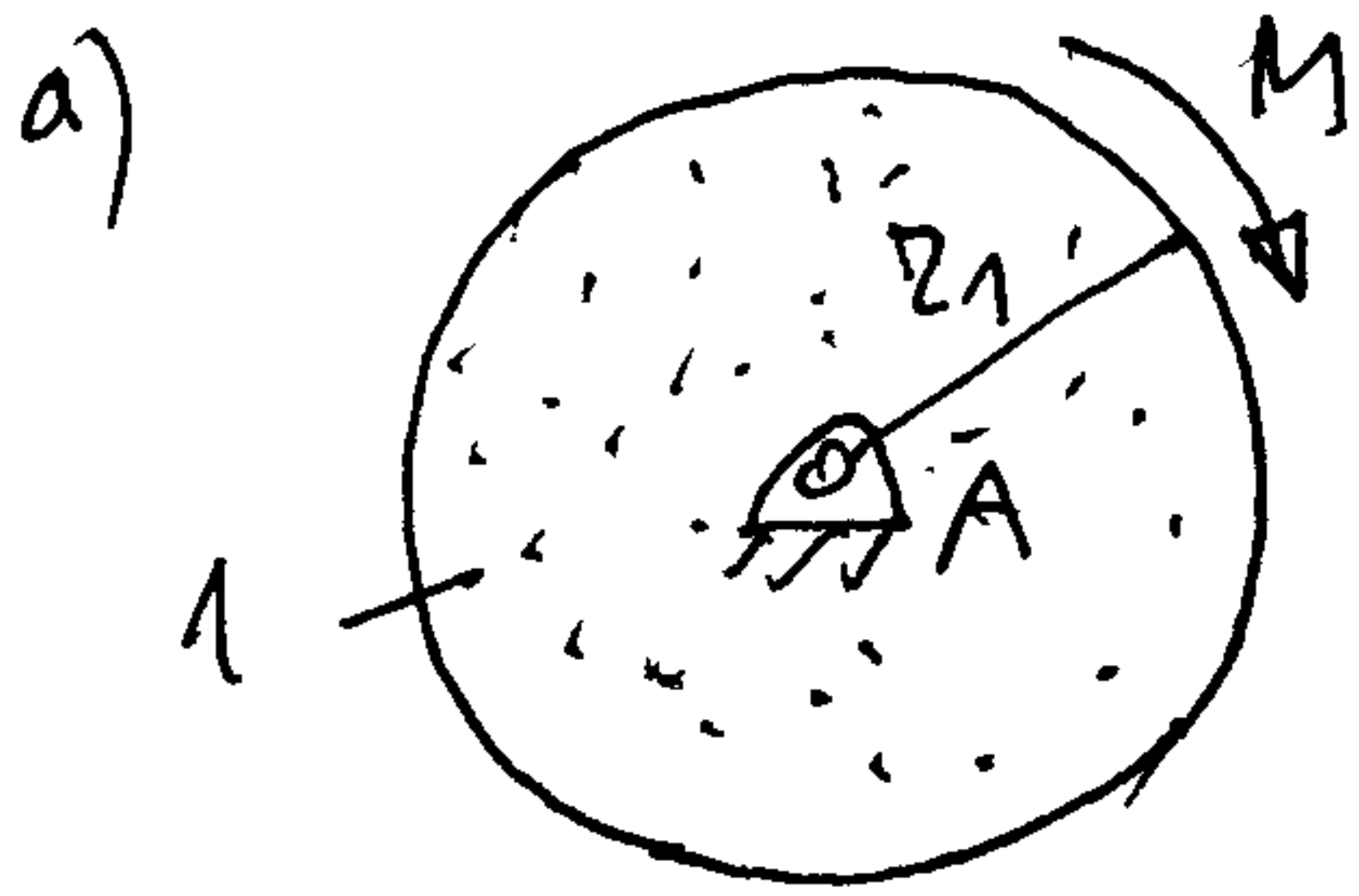
$$\text{uslov zadatka: } \omega(t=T) = 0 \Rightarrow 0 = \omega_0 - \frac{\mu Flr}{bJ} T = 0$$

$$F = \frac{bJ\omega_0}{\mu r l T}$$

4. Zupčanik 1, mase $m_1 = 10 \text{ kg}$ i poluprečnika $r_1 = 20 \text{ cm}$, obzice se oko nepokretne horizontalne ose A pod dejstvom obrtnog momenta $M = 1 \text{ Nm}$.

a) Odrediti ugaono ubrzanje, ugaonu brzinu i broj obrtaja zupčanika 1 nakon 3 sekunde od početka kretanja.

b) Količina je ugaono ubrzanje zupčanika 1 i tangencijalna ϵ_0 -komponenta sile u tački dodira, nakon što se zupčanik 2, mase $m_2 = 5 \text{ kg}$ i poluprečnika $r_2 = 10 \text{ cm}$, spregne sa zupčanikom 1. Obrtanjem zupčanika 2 se suprotstavlja konstantni otporni moment $M_{ot} = 0,2 \text{ Nm}$. Zupčanice su izrađeni homogenim raznim distan.

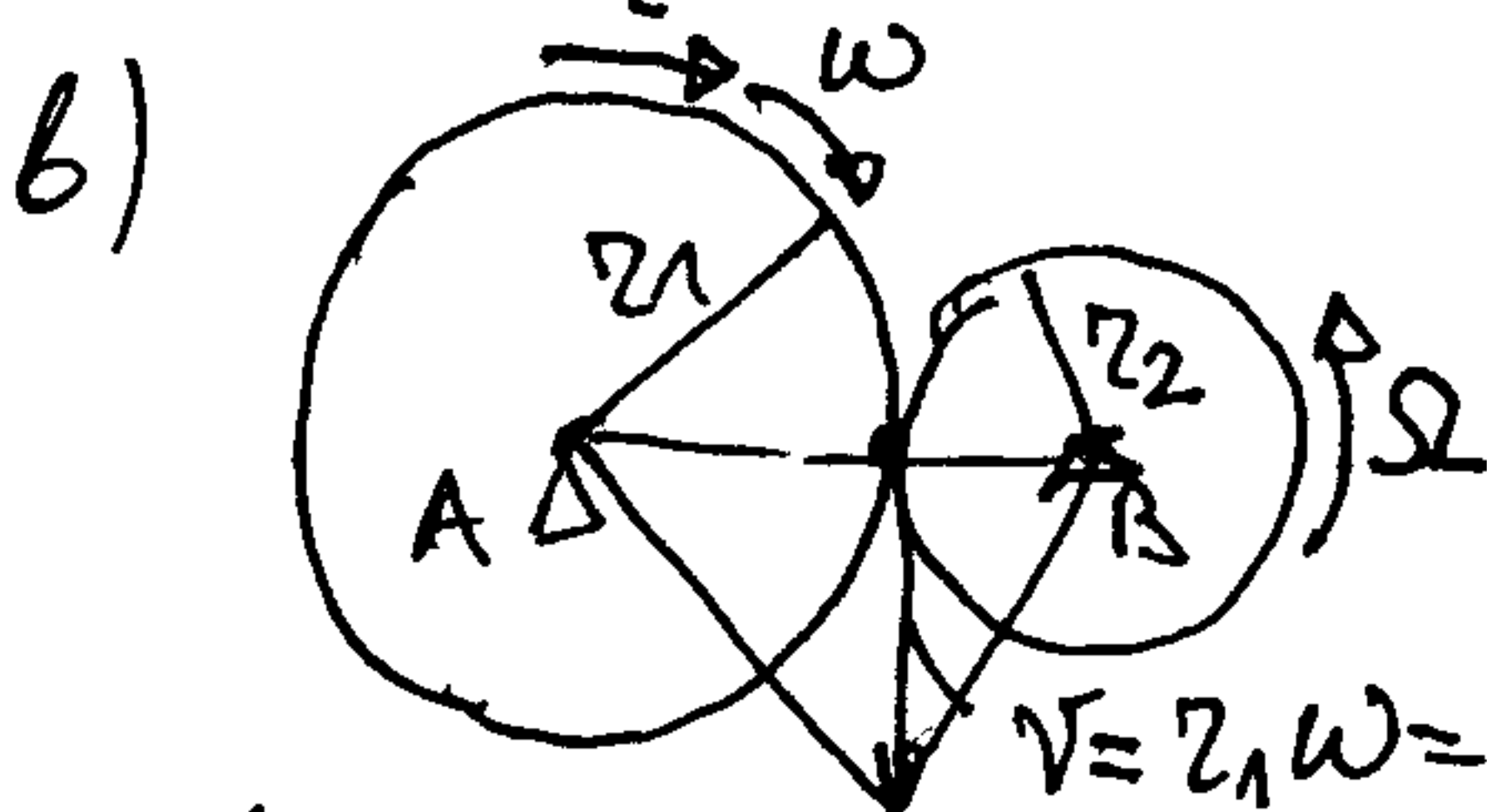


$$J_A \epsilon = M \Rightarrow \epsilon = \frac{2M}{m_1 r_1^2} = \frac{2 \cdot 1}{10 \cdot 0,2^2} = 5 \text{ s}^{-2}$$

$$J_A = \frac{m_1 r_1^2}{2}$$

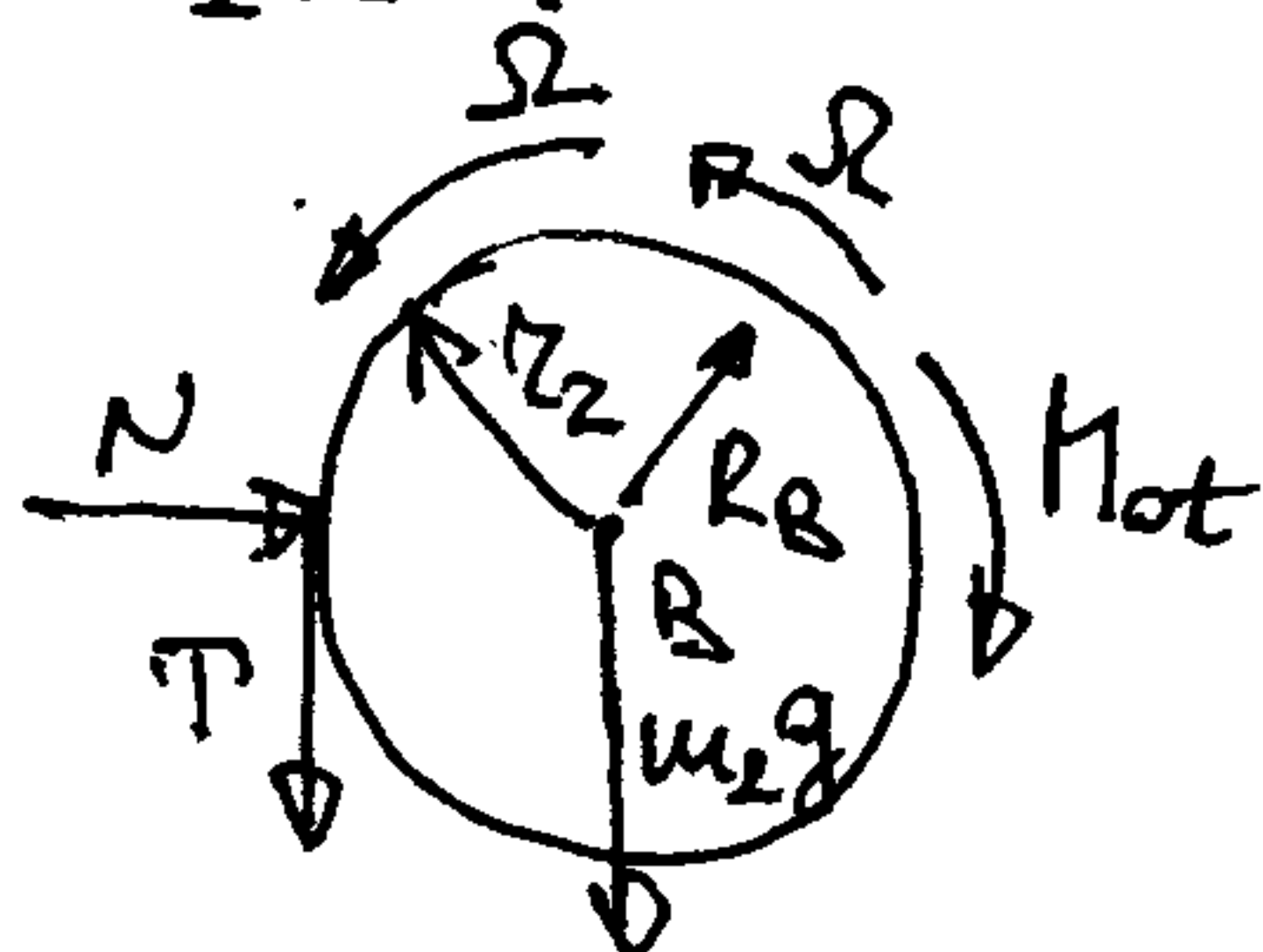
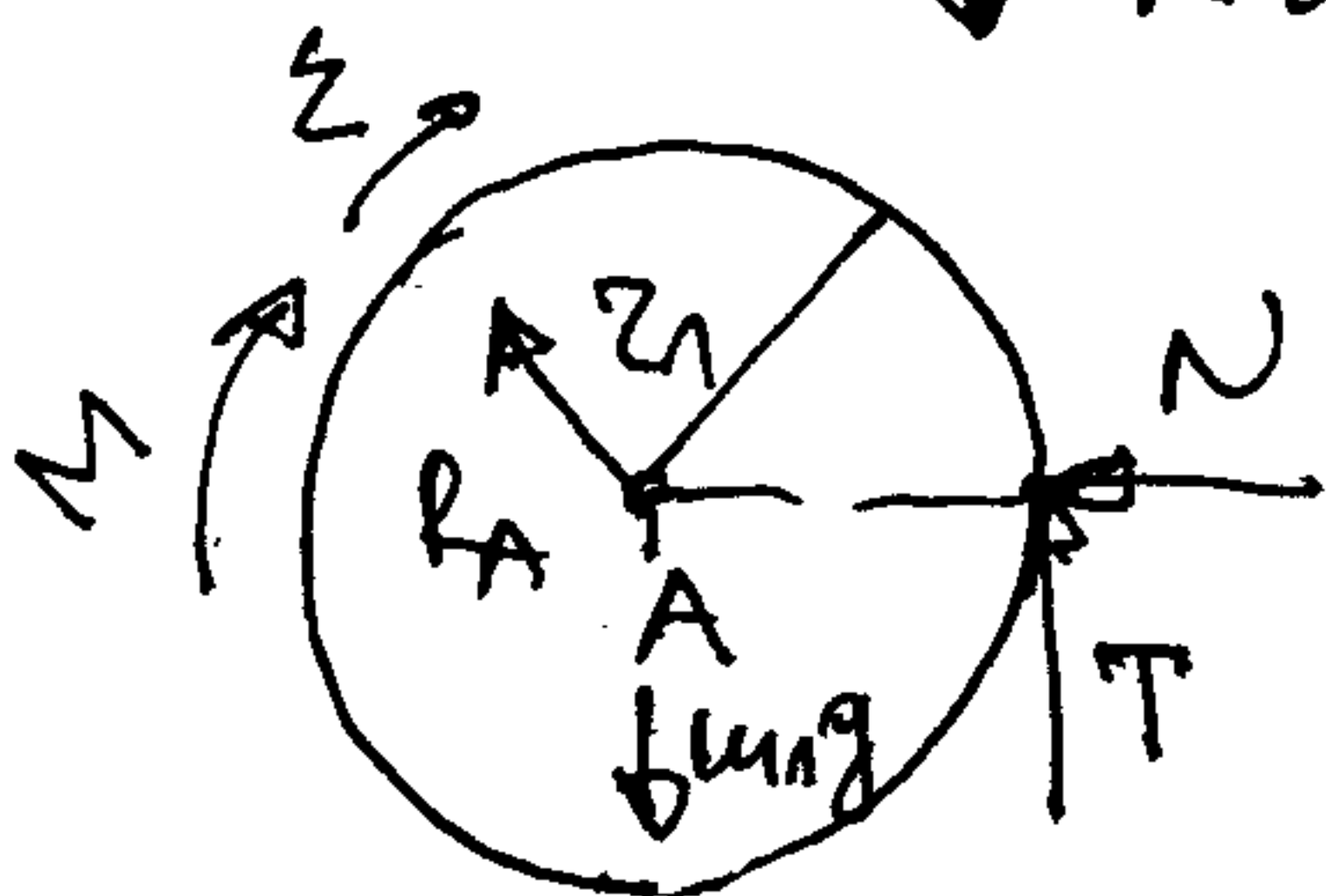
$$\epsilon = \text{const} \Rightarrow \omega = \omega_0^0 + \epsilon t, \quad \varphi = \varphi_0^0 + \omega_0^0 t + \frac{\epsilon t^2}{2}$$

za $t = t_1 = 3 \text{ s}$, $\omega_1 = 15 \text{ s}^{-1}$, $\varphi_1 = 5 \cdot \frac{3^2}{2} = 22,5 \text{ rad}$, $n_1 = \frac{\varphi_1}{2\pi} = 3,58 \text{ obrta}$



Kinematičke veze: $r_2 \Omega = r_1 \omega \rightarrow \Omega = \frac{r_1}{r_2} \omega \rightarrow \dot{\Omega} = \frac{r_1}{r_2} \dot{\omega}$

$$\dot{\Omega} = \frac{r_1}{r_2} \epsilon \quad (*)$$



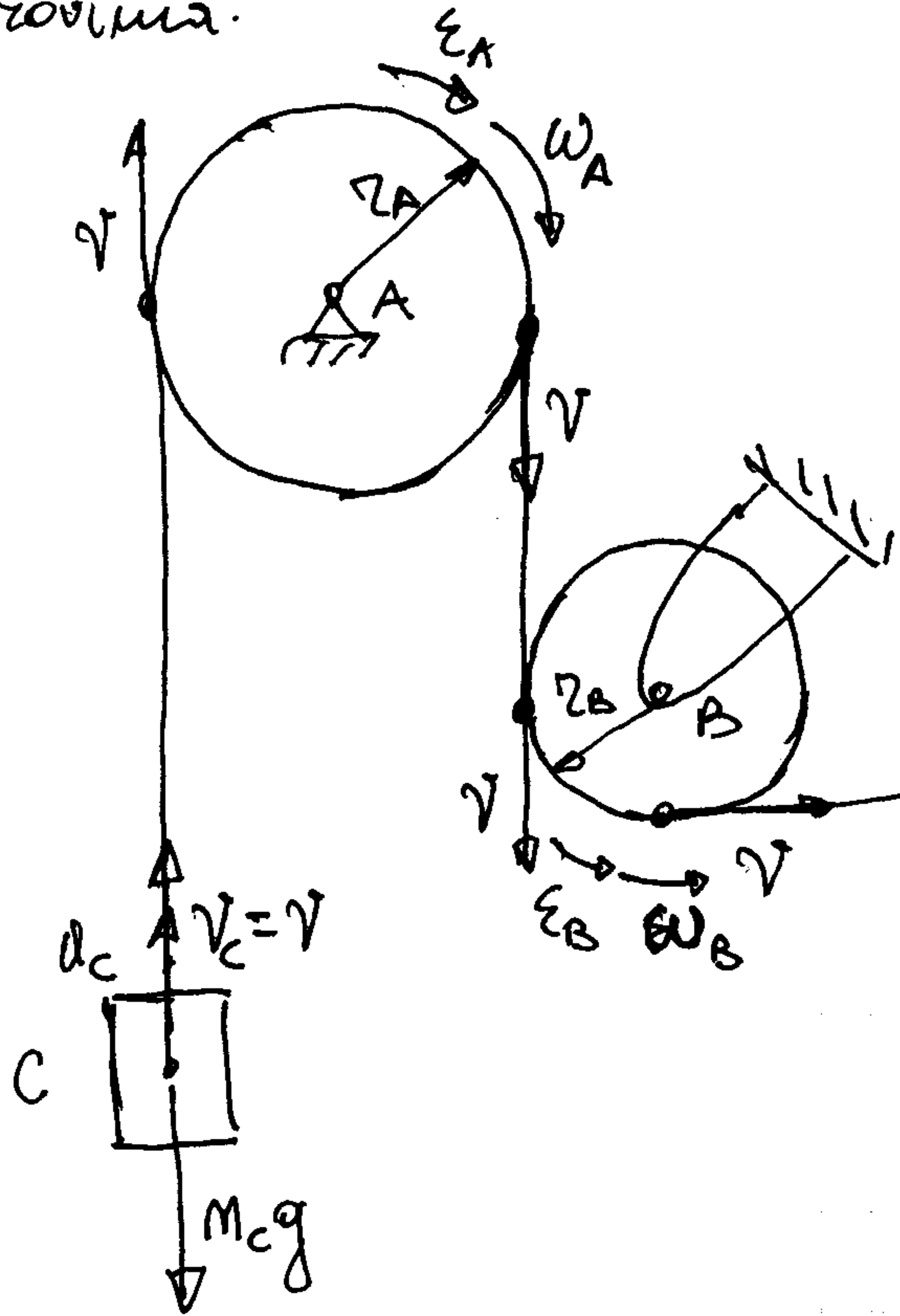
$$J_A \epsilon = M - T r_1$$

$$J_B \dot{\Omega} = T r_2 - M_{ot}, \quad J_B = \frac{m_2 r_2^2}{2}$$

$$\frac{m_1 r_1^2}{2} \epsilon = M - T r_1; \quad \frac{m_2 r_2^2}{2} \cdot \frac{r_1}{r_2} \epsilon = T r_2 - M_{ot} \Rightarrow \epsilon = \frac{2}{(m_1 + m_2) r_1} \left(\frac{M}{r_1} - \frac{M_{ot}}{r_2} \right)$$

$$\epsilon = 2 \text{ s}^{-2}$$

5. Teret C, mase $M_C = 20 \text{ kg}$, podiže se pomoću nerastegljivog užeta prebačenog preko koturova A i B, masa $M_A = 10 \text{ kg}$ i $M_B = 5 \text{ kg}$, poluprečnika $r_A = 30 \text{ cm}$ i $r_B = 20 \text{ cm}$, a čiji se slobodni kraj vuče u horizontalnom pravcu silom $F = 310 \text{ N}$. Zanemarujući masu užeta i smatrajući da nema proklizavanja između užeta i koturova, odrediti: a) ugaono ubrzanje kotura B; b) ubrzanje tereta C; c) silu u užetu u dijelu između tereta i kotura A. Koturove smatramo homogenim kružnim diskovima.



Kinematičke veze u datom sistemu:

$$v = r_B \omega_B = r_A \omega_A = v_C$$

$$\frac{d}{dt} \Rightarrow r_B \varepsilon_B = r_A \varepsilon_A = a_C$$

$$\Rightarrow \varepsilon_A = \frac{r_B}{r_A} \varepsilon_B, a_C = r_B \varepsilon_B \quad (1)$$

Izvojimo dijela iz sistema

$$J_B \varepsilon_B = F r_B - S_1 r_B \quad (2)$$

$$J_A = \frac{M_A r_A^2}{2}$$

$$J_B = \frac{M_B r_B^2}{2}$$

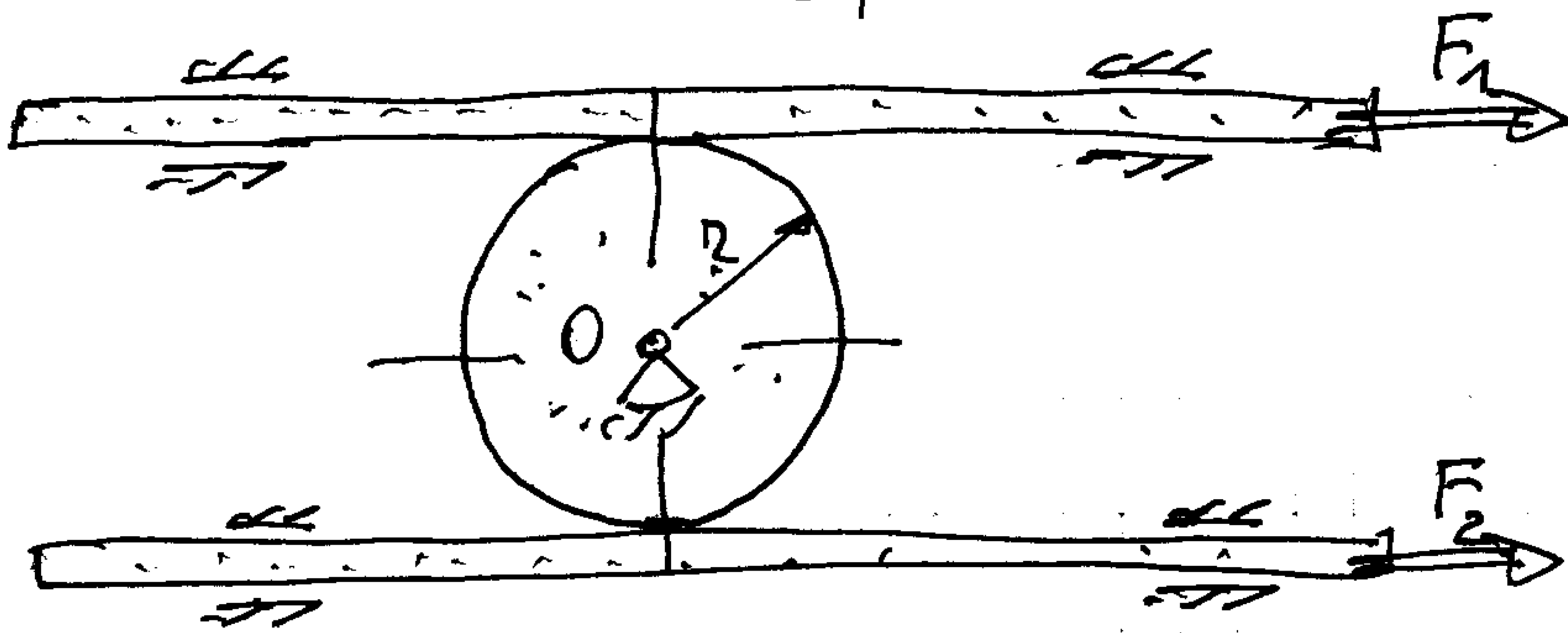
$$J_A \varepsilon_A = S_1 r_A - S_2 r_A \quad (3)$$

$$m_C a_C = S_2 - m_C g \quad (4)$$

$$(2), (3), (4) \stackrel{(1)}{\Rightarrow} \varepsilon_B = \frac{2(F - m_C g)}{(M_A + M_B + 2m_C) r_B} = \frac{20 \frac{\text{N}}{\text{m}^2}}{\frac{\text{m}^2}{\text{s}^2}}, \quad a_C = r_B \varepsilon_B = 4 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$$

$$(4) \Rightarrow S_2 = 280 \text{ N}$$

6. Sistem prikazan na slici sastoji se od dvije translatorno pobjetne u horizontalnom pravcu letve, mase m_1 i m_2 , spregnute sa zupčanicom 3 koji može da se okreće oko nepobretne horizontalne ose O . Ako na letve djeluju (u horizontalne ose) F_1 i F_2 umjerene kao na slici, odrediti ugaono ubrzanje zupčanika. Zupčanik smatramo homogenim kružnim diskom mase m_3 i poluprečnika r . Dato je: $F_1 = 100\text{ N}$, $F_2 = 200\text{ N}$, $m_1 = 5\text{ kg}$, $m_2 = 10\text{ kg}$, $m_3 = 20\text{ kg}$, $r = 0,2\text{ m}$.



$$R: \epsilon = 20\text{ s}^{-2}$$